

COMMITTENTE:



PROGETTAZIONE:



**INFRASTRUTTURE FERROVIARIE STRATEGICHE DEFINITE:
DALLA LEGGE OBIETTIVO N. 443/01**

**DIREZIONE TECNICA - CENTRO DI PRODUZIONE MILANO
PROGETTO DEFINITIVO PER APPALTO INTEGRATO**

**POTENZIAMENTO DELLA LINEA RHO-ARONA. TRATTA RHO-GALLARATE
QUADRUPPLICAMENTO RHO-PARABIAGO E RACCORDO Y**

NRP1 - PISTA CICLABILE PREGNANA-RHO

Relazione di calcolo impalcato passerella su Canale scolmatore

SCALA:

-

COMMESSA LOTTO FASE ENTE TIPO DOC. OPERA/DISCIPLINA PROGR. REV.

M	D	L	1	1	2	D	2	6	C	L	N	V	P	1	0	7	0	0	1	A
---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---	---

Rev.	Descrizione	Redatto	Data	Verificato	Data	Approvato	Data	Autorizzato Data
A	Emissione esecutiva	A. Ingletti	Gen.2011	<i>AI</i>		S. Bonelli		

File: MDL1 12 D 26 CL NVP107 001 A.doc

n. El. b. -

INDICE

1	PREMESSA.....	3
2	SCOPO DEL DOCUMENTO	3
2.1	PASSERELLA PEDONALE.....	3
3	DOCUMENTI DI RIFERIMENTO	4
3.1	DOCUMENTI REFERENZIATI.....	4
3.2	DOCUMENTI CORRELATI	4
4	CARATTERISTICHE DEI MATERIALI IMPIEGATI	5
4.1	CALCESTRUZZO	5
4.2	ACCIAIO.....	5
5	ANALISI DEI CARICHI DI PROGETTO	5
5.1	PESI PROPRI.....	5
5.2	CARICHI PERMANENTI	5
5.3	AZIONI VARIABILI.....	5
5.4	AZIONI DEL VENTO	5
5.5	AZIONE SISMICA.....	6
5.6	COMBINAZIONI DI CARICO	6
6	STRUTTURE PASSERELLA.....	6
6.1	CODICE DI CALCOLO	6
6.2	MODELLAZIONE DELLA STRUTTURA.....	6
6.3	MODELLAZIONE DELLE AZIONI.....	7
6.4	CALCOLO DELLA RISPOSTA STRUTTURALE.....	8
6.4.1	<i>Dati-Input dell'analisi</i>	8
6.4.2	<i>Risultati dell'analisi</i>	9
6.5	VERIFICHE STRUTTURALI DELLE TRAVI DELL'IMPALCATO	12
6.5.1	<i>Sezione di mezzeria</i>	12
6.5.2	<i>Sezione di appoggio</i>	12
6.5.3	<i>Sintesi coefficienti di sfruttamento</i>	13
7	CONCLUSIONI	14
8	ALLEGATI.....	14

RELAZIONE DI CALCOLO IMPALCATO

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
MDL1	12	D 26CL	NVP107 001	A	3 di 14

1 PREMESSA

Nell'ambito del progetto definitivo per il potenziamento infrastrutturale della linea ferroviaria Rho-Arona, nella tratta Rho-Gallarate che interessa la provincia di Milano in località Villa del Castellazzo, si prevede la realizzazione di una passerella in acciaio.

2 SCOPO DEL DOCUMENTO

La presente relazione di calcolo ha per oggetto l'analisi e le verifiche strutturali dell'impalcato metallico dell'opera in oggetto.

Il cavalcavia è costituito da un impalcato in acciaio a via di corsa inferiore, formato da due travi di altezza pari a 0.80 m e lunghezza tra i punti di appoggio pari a 10.40 metri, traversi posti ad interasse di 2.60 m a sostegno di una soletta in lamiera grecata; gli apparecchi di appoggio sono in neoprene armato.

Per ulteriori indicazioni si rimanda agli elaborati progettuali.

2.1 Passerella pedonale

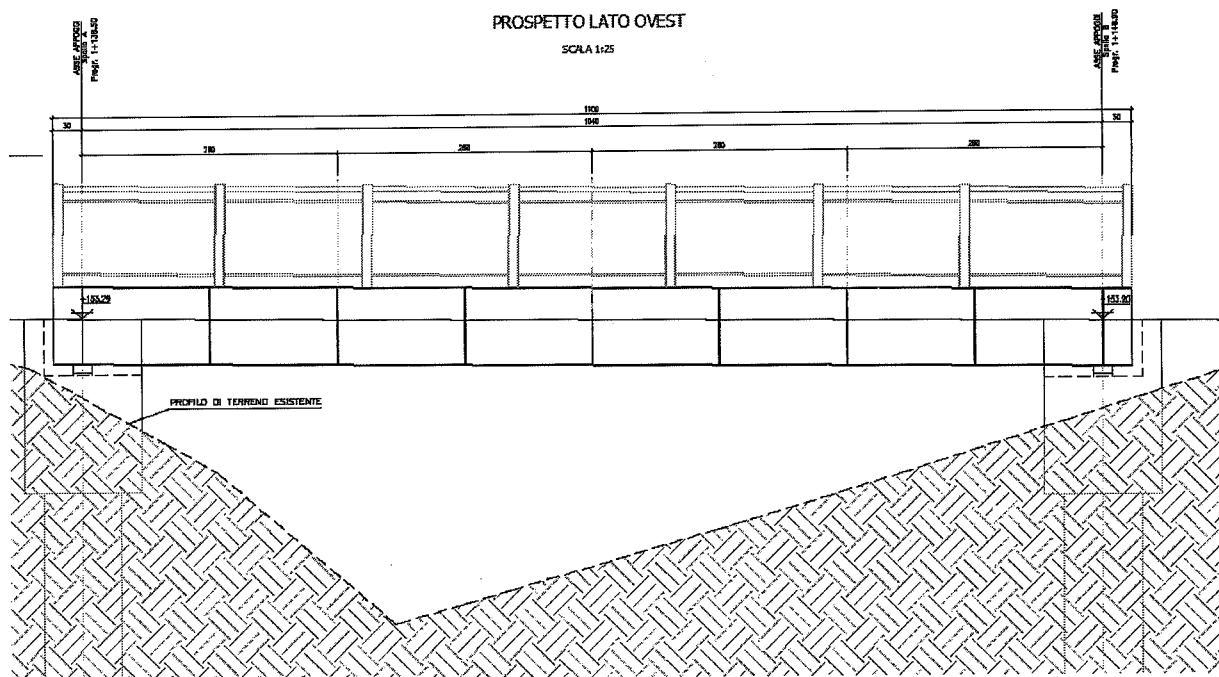


Figura 1: Profilo passerella

Nel seguito sono illustrate le assunzioni strutturali prese a base di calcolo, la normativa di riferimento, i materiali utilizzati, la caratterizzazione geotecnica prevista, i carichi di progetto e le relative condizioni e combinazioni, lo schema strutturale adottato e le verifiche effettuate.

3 DOCUMENTI DI RIFERIMENTO

3.1 Documenti referenziati

Legge 5.11.1971 n.1086

Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica.

Legge 2.2.1974 n.64

Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche.

D.M. 14.02.1992

Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato, normale e precompresso e per le strutture metalliche.

D.M. 09.01.1996

Norme tecniche per il calcolo, l'esecuzione ed il collaudo delle strutture in cemento armato e precompresso e per le strutture metalliche e relative istruzioni.

D.M. 16.01.1996

Norme tecniche relative ai "criteri generali per la verifica della sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi".

D.M. 16.01.1996

Norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche

D.M. 11.03.1988

Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione e il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.

FF.SS. – Istruzione 44b del 14.11.1996

Istruzioni tecniche per manufatti sotto binario da costruire in zona sismica (Testo aggiornato della istruzione 44b del 14.11.1996, approvato dal Consiglio Superiore dei Lavori Pubblici con voto dell'Assemblea Generale n.565 del 16.12.1997).

Istruzione n. I/SC/PS-OM/2298 del 2.06.1995 rev. 13.01.1997 – "sovraccarichi per il calcolo dei ponti ferroviari – Istruzioni per la progettazione, l'esecuzione e il collaudo"

Manuale di progettazione ITALFERR.

3.2 Documenti correlati

- Relazione geotecnica ed allegati
- Planimetria di progetto

4 CARATTERISTICHE DEI MATERIALI IMPIEGATI

I calcoli statici sono stati eseguiti prevedendo l'impiego dei seguenti materiali.

4.1 Calcestruzzo

Si assumono le seguenti caratteristiche cubiche minime a compressione:

Magrone	$R_{ck} = 15 \text{ N/mm}^2$
Fondazione	$R_{ck} = 30 \text{ N/mm}^2$
Elevazione	$R_{ck} = 30 \text{ N/mm}^2$

4.2 Acciaio

per tondi di diametro $\leq 26 \text{ mm}$ FeB 44k

5 ANALISI DEI CARICHI DI PROGETTO

I carichi e i sovraccarichi sono stati valutati tenendo conto di quanto prescritto dalle norme.

5.1 Pesì Propri

Per la determinazione dei pesi propri strutturali dei piú comuni materiali possono essere assunti i valori dei pesi dell'unitá di volume.

5.2 Carichi Permanenti

La struttura secondaria in lamiera grecata ha un peso di circa 1.40 kN/m^2 .

Il peso del riempimento, completato con sottofondo e pavimentazione è assunto convenzionalmente pari a 2000 daN/m^3 e si è considerata un'altezza media pari a circa 3 cm che porta ad un carico di progetto di 0.60 kN/m^2 .

Il peso complessivo dei permanenti è assunto pari a 2.00 kN/m^2 .

Si considera un carico lineare delle ringhiere agente sulle travi principali di 0.6 kN/m .

5.3 Azioni variabili

Si considera agente sulla passarella un carico di progetto pedonale di 10.00 kN/m^2 .

5.4 Azioni del vento

Si considera agente sulla passarella un carico vento di 2.50 kN/m^2 ; oltre che sulla struttura delle travi alte 80 cm , la pressione del vento deve essere considerata su un'impronta d'altezza pari a 1 m dall'estradosso della trave metallica dovuta alla presenza della ringhiera.

Si ottiene un carico distribuito longitudinalmente all'asse del ponte pari a $q_{vk} = 2,50 \cdot 1,8 = 4,50$ kN/m agente in direzione orizzontale. Tale carico produce una coppia agente nel baricentro delle due travi (interasse 3,0m) pari a: $q_{vk} \times 0,5 \text{ m} = 2,25$ kNm/m.

Il momento torcente sull'impalcato causa una coppia di azioni sulle travi principali pari a $q_{vt} = 2.25/3 = \pm 75$ daN/m.

5.5 Azione Sismica

Il manufatto in oggetto si trova in zona di III° categoria in base al D.M. 16/01/96 con grado di sismicità $S=6$, dove: $C=0,04$; $R=1$; $\varepsilon=1$; $\beta=1$; $I=1$

5.6 Combinazioni di carico

Le condizioni di carico considerate sono riportate nel seguito all'interno nelle note di calcolo relative; sono presenti anche i valori di carico lineare considerati agenti sulle strutture.

6 STRUTTURE PASSERELLA

Il Metodo delle tensioni ammissibili è stato utilizzato per il progetto e la verifica degli elementi strutturali; le sollecitazioni agenti sulla struttura sono state valutate mediante la scelta di analisi agli elementi finiti utilizzando il programma di calcolo Sismicad della Concrete s.r.l.

La modellazione vede le due travi principali ciascuna appoggiata al pulvino mediante vincoli rotazionali a "cerniera".

Le spalle passanti sono costituite da un sistema affiancato di pali modellato come elementi "beam" con molle longitudinali e trasversali a simulare l'interazione palo-terreno;

L'impalcato è modellato mediante elementi "beam" longitudinali e trasversali; le travi principali sono inserite alla quota del baricentro geometrico, i traversi sono posti alla quota relativa al loro baricentro e collegati attraverso braccetti rigidi alle travi principali.

6.1 Codice di calcolo

Si tratta di un programma di calcolo strutturale che nella versione più estesa è dedicato al progetto e verifica degli elementi in cemento armato, acciaio, muratura e legno di opere civili. Il programma utilizza come analizzatore e solutore del modello strutturale un proprio solutore agli elementi finiti tridimensionale fornito col pacchetto. Il programma è sostanzialmente diviso in tre moduli: un pre processore che consente l'introduzione della geometria e dei carichi e crea il file dati di input al solutore; il solutore agli elementi finiti; un post processore che a soluzione avvenuta elabora i risultati eseguendo il progetto e la verifica delle membrature e producendo i grafici ed i tabulati di output.

6.2 Modellazione della Struttura

Il programma schematizza la struttura attraverso l'introduzione nell'ordine di fondazioni, poste anche a quote diverse, platee, platee nervate, plinti e travi di fondazione poggianti tutte su suolo elastico alla Winkler, di elementi verticali, pilastri e pareti in c.a. anche con fori, di orizzontamenti costituiti da solai orizzontali e inclinati (falde), e

relative travi di piano e di falda; è ammessa anche l'introduzione di elementi prismatici in c.a. di interpiano con possibilità di collegamento in inclinato a solai posti a quote diverse.

I nodi strutturali possono essere connessi solo a travi, pilastri e pareti, simulando così impalcati infinitamente deformabili nel piano, oppure a elementi lastra di spessore dichiarato dall'utente simulando in tal modo impalcati a rigidità finita.

I nodi appartenenti agli impalcati orizzontali possono essere connessi rigidamente ad uno o più nodi principali giacenti nel piano dell'impalcato; generalmente un nodo principale coincide con il baricentro delle masse.

Tale opzione, oltre a ridurre significativamente i tempi di elaborazione, elimina le approssimazioni numeriche connesse all'utilizzo di elementi lastra quando si richiede l'analisi a impalcati infinitamente rigidi.

6.3 Modellazione delle Azioni

Per quanto concerne i carichi, in fase di immissione dati, vengono definite, in numero a scelta dell'utente, condizioni di carico elementari le quali, in aggiunta alle azioni sismiche e variazioni termiche, vengono combinate attraverso coefficienti moltiplicativi per fornire le combinazioni richieste per le verifiche successive. L'effetto di disassamento delle forze orizzontali, indotto ad esempio dai torcenti di piano per costruzioni in zona sismica, viene simulato attraverso l'introduzione di eccentricità planari aggiuntive le quali costituiscono ulteriori condizioni elementari di carico da cumulare e combinare secondo i criteri del paragrafo precedente.

Tipologicamente sono ammessi sulle travi e sulle pareti carichi uniformemente distribuiti e carichi trapezoidali; lungo le aste e nei nodi di incrocio delle membrature sono anche definibili componenti di forze e coppie concentrate comunque dirette nello spazio. Sono previste distribuzioni di temperatura, di intensità a scelta dell'utente, agenti anche su singole porzioni di struttura.

Il calcolo delle sollecitazioni si basa sulle seguenti ipotesi e modalità:

- travi e pilastri deformabili a sforzo normale, flessione deviata, taglio deviato e momento torcente. Sono previsti coefficienti riduttivi dei momenti di inerzia a scelta dell'utente per considerare la riduzione della rigidità flessionale e torsionale per effetto della fessurazione del conglomerato cementizio. E' previsto un moltiplicatore della rigidità assiale dei pilastri per considerare, se pure in modo approssimato, l'accorciamento dei pilastri per sforzo normale durante la costruzione.
- le travi di fondazione su suolo alla Winkler sono risolte in forma chiusa tramite uno specifico elemento finito;
- Le pareti in c.a. sono analizzate schematizzandole come elementi lastra-piastra discretizzati con passo massimo assegnato in fase di immissione dati;
- i pali sono modellati suddividendo l'asta in più aste immerse in terreni di stratigrafia definita dall'utente. Nei nodi di divisione tra le aste vengono inserite molle assialsimmetriche elastoplastiche precaricate dalla spinta a riposo che hanno come pressione limite minima la spinta attiva e come pressione limite massima la spinta passiva modificabile attraverso opportuni coefficienti.
- le piastre sono discretizzate in un numero finito di elementi lastra-piastra con passo massimo assegnato in fase di immissione dati; nel caso di platee di fondazione i nodi sono collegati al suolo da molle aventi rigidità alla traslazione verticale ed richiesta anche orizzontale.
- I disassamenti tra elementi asta sono gestiti automaticamente dal programma attraverso la introduzione di collegamenti rigidi locali.- Alle estremità di elementi asta è possibile inserire svincolamenti tradizionali

così come cerniere parziali (che trasmettono una quota di ciò che trasmetterebbero in condizioni di collegamento rigido) o cerniere plastiche.

- Alle estremità di elementi bidimensionali è possibile inserire svincolamenti con cerniere parziali del momento flettente avente come asse il bordo dell'elemento.
- Il calcolo degli effetti del sisma è condotto, a scelta dell'utente, con analisi statica lineare, con analisi dinamica modale o con analisi statica non lineare, in accordo alle varie normative adottate.
- Le masse, nel caso di impalcati dichiarati rigidi sono concentrate nei nodi principali di piano altrimenti vengono considerate diffuse nei nodi giacenti sull'impalcato stesso. Nel caso di analisi sismica vengono anche controllati gli spostamenti di interpiano.

6.4 Calcolo della risposta strutturale

Per il calcolo delle sollecitazioni strutturali è stato impiegato, come precedentemente descritto, il programma di calcolo agli elementi finiti SISMICAD della Concrete s.r.l.

6.4.1 Dati-Input dell'analisi

Le informazioni relative ai dati di input, definizione dei materiali ed elementi, condizioni e combinazioni di carico, ecc. sono contenute nell'allegato FASCICOLO DEI CALCOLI.

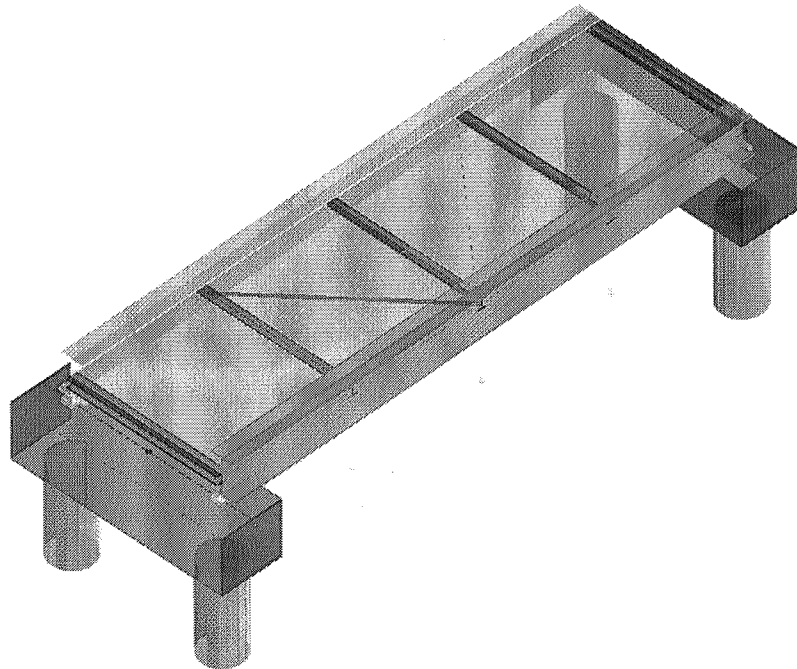


Figura 2: Modello 3d

6.4.2 Risultati dell'analisi

Si riportano di seguito grafici del MODELLO, delle DEFORMAZIONI e dell'involuppo dei valori massimi e minimi delle SOLLECITAZIONI nelle combinazioni considerate.

Le sollecitazioni e le deformazioni risultano conformi alla tipologia utilizzata.

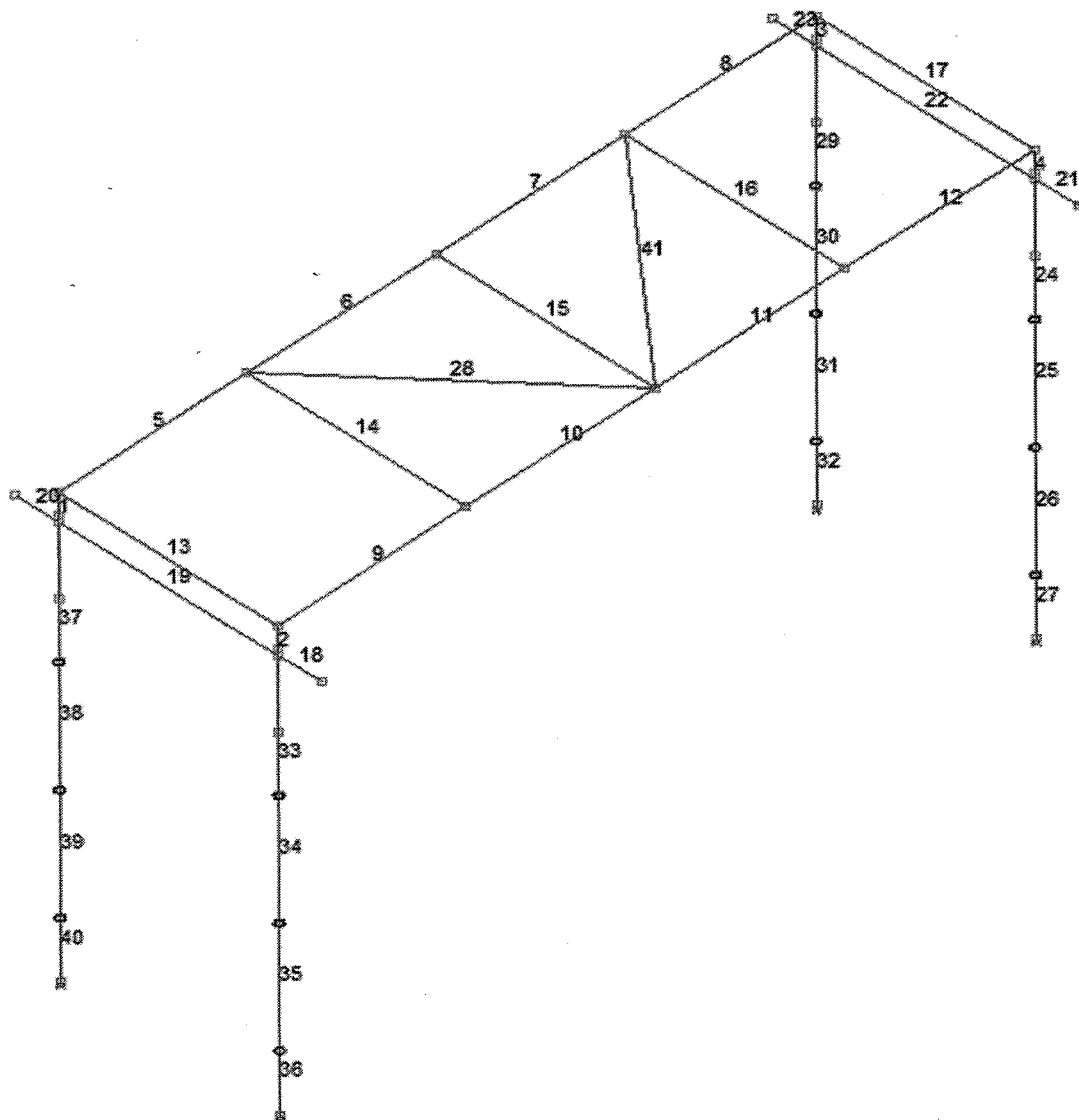


Figura 3: Geometria modello

6.4.2.1 Diagrammi degli involuپی delle sollecitazioni

Nel seguito sono riportati i valori delle sollecitazioni massime e minime presenti negli elementi strutturali mediante diagrammi di sintesi; in tali diagrammi vengono infatti evidenziate le sollecitazioni di progetto presenti negli involuپی.

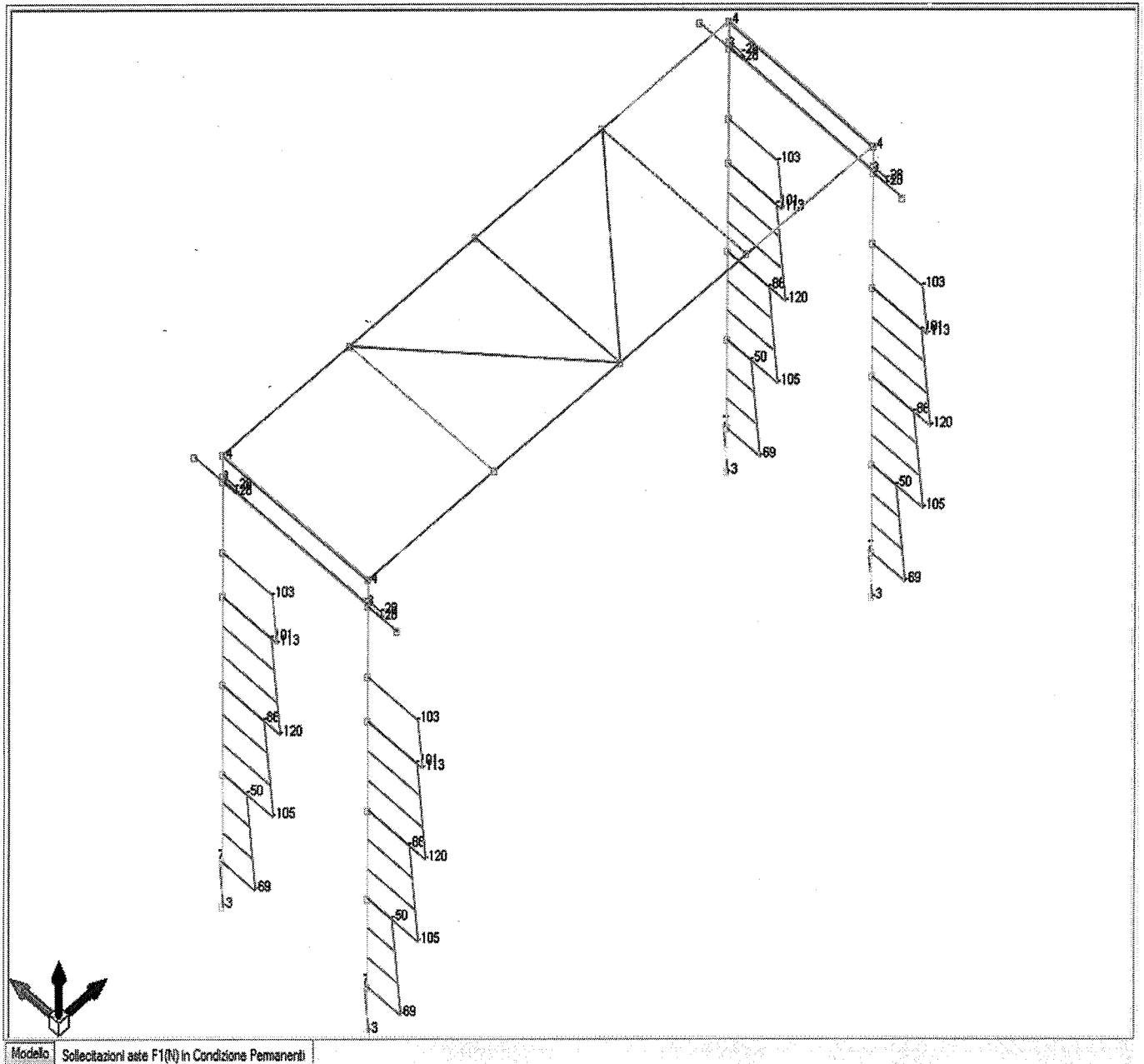


Figura 4: Involuppo sforzo normale

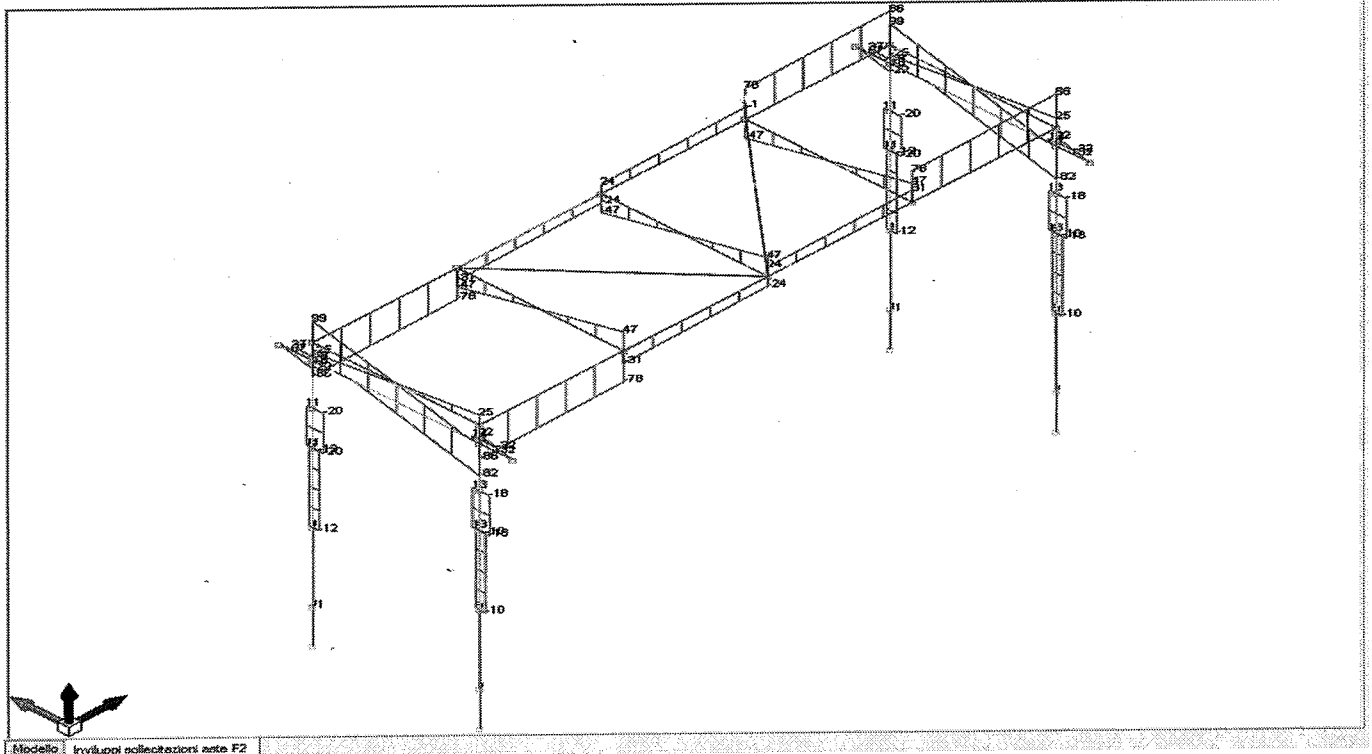


Figura 5: Involuppo Taglio

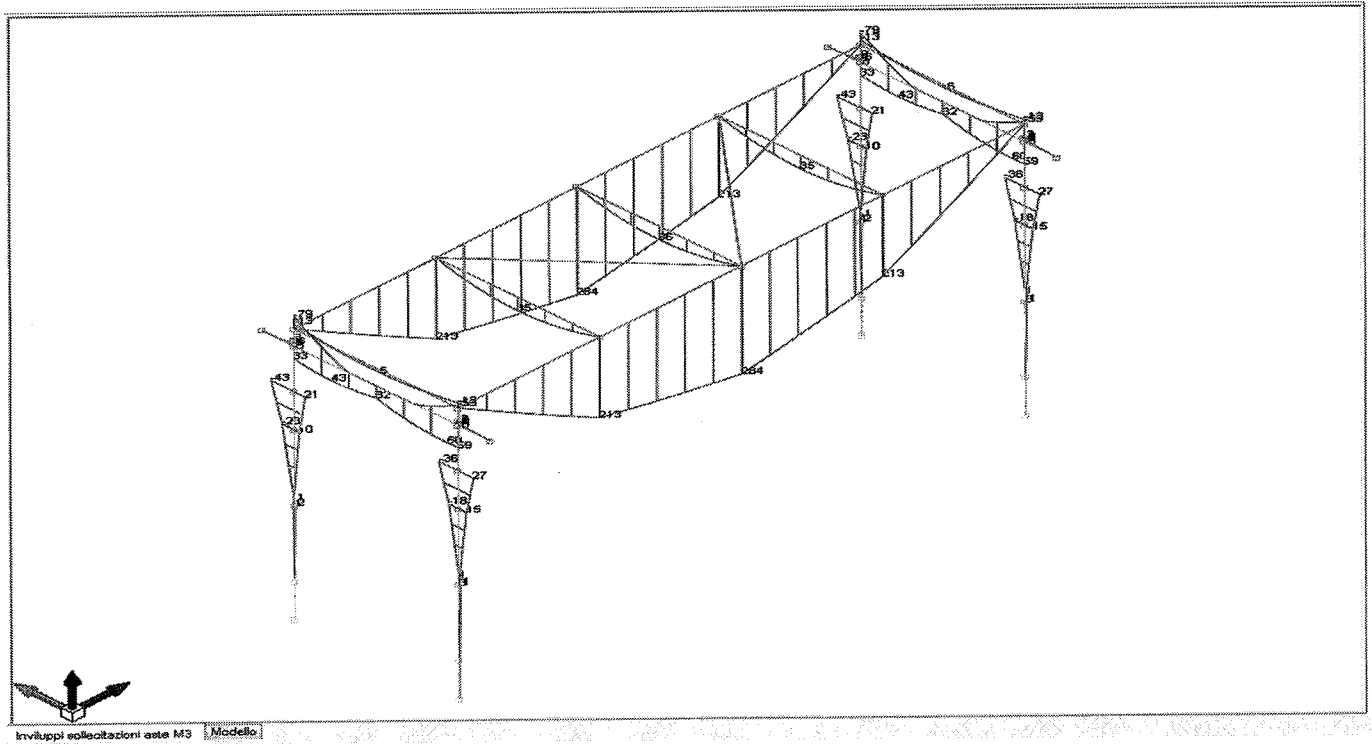


Figura 6: Involuppo Momento flettente

6.5 Verifiche strutturali delle travi dell'impalcato

Le analisi e le verifiche sono state condotte con il metodo delle tensioni ammissibili come in dettaglio specificato negli allegati tabulati di calcolo.

Si riporta di seguito la verifica locale della sezione di mezzeria (Momento flettente di circa 1200 kNm) e di appoggio (Taglio di circa 210kN) che evidenziano come in tali sezioni le tensioni nel profilo risultano inferiori alle tensioni ammissibili.

6.5.1 Sezione di mezzeria

Plattabanda superiore	$B_s =$	440 [mm]
Spessore Anima	$t_a =$	8 [mm]
Plattabanda inferiore	$B_i =$	520 [mm]
Spessore ala superiore	$t_s =$	14 [mm]
Altezza Anima	$H_a =$	776 [mm]
Spessore ala inferiore	$t_i =$	10 [mm]
Altezza Totale Profilo	$H_{TOR} =$	800 [mm]
Saldatura a cordone d'angolo	$g =$	4 [mm]

AREA	$A_a =$	175,68 [cm ²]
MOM. STATICO INF.	$S_{ii} =$	7381,66 [cm ³]
ORDINATA BARICENTRO	$Y_a =$	42,02 [cm]
INERZIA ASSE BARIC. x-x	$J_{xx} =$	206,728 [cm ⁴]
INERZIA ASSE BARIC. y-y	$J_{yy} =$	21,659 [cm ⁴]
INERZIA TORSIONALE	$J_{zz} =$	57 [cm ⁴]
MODULO RES. SUP.	$W_{ss} =$	5,443 [cm ³]
MODULO RES. INF.	$W_{ii} =$	4,920 [cm ³]

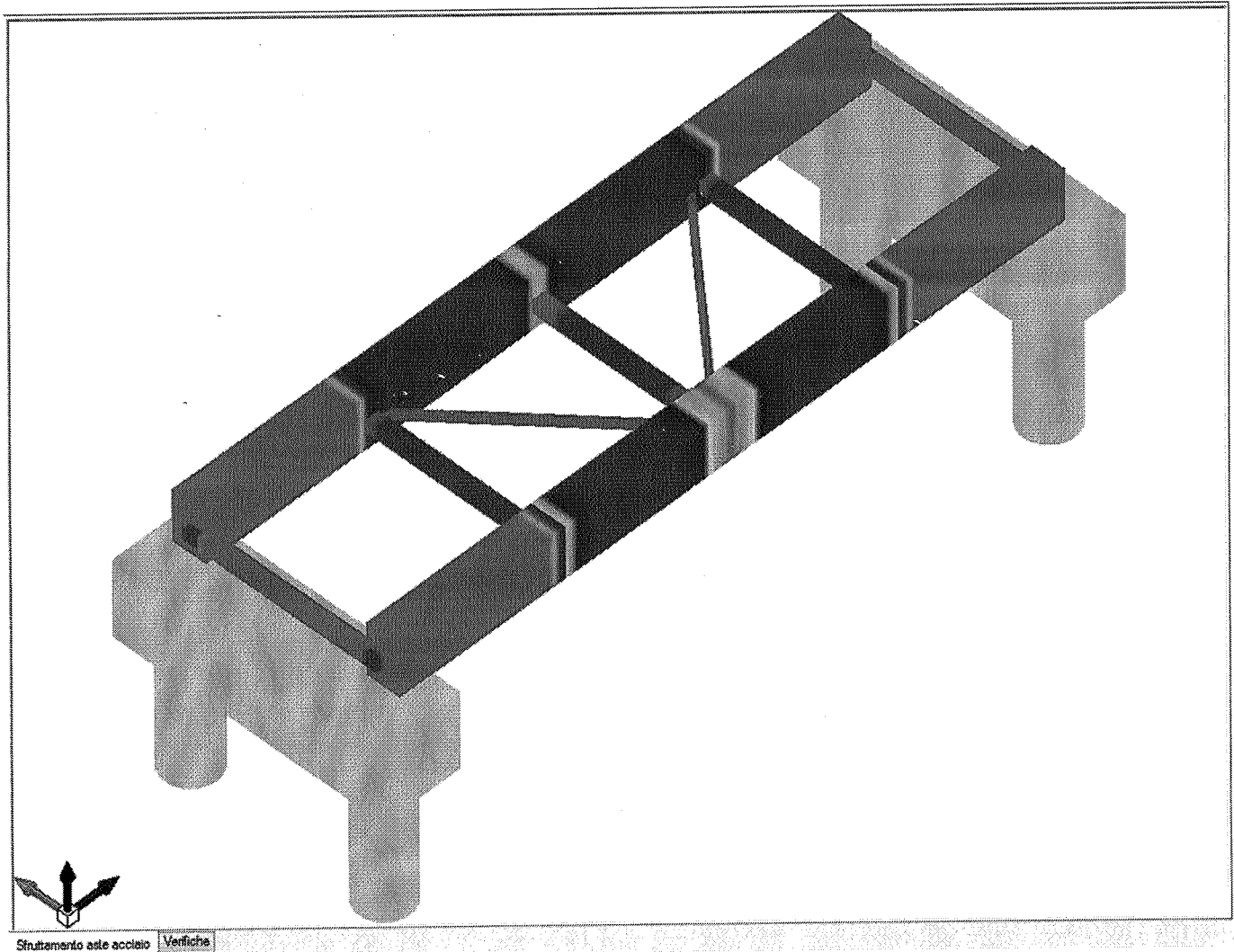
Tensioni normali:	piattabanda superiore	σ_{ss}	-533 [daN/cm ²]
	attacco anima piattabanda superiore	σ_s	-513 [daN/cm ²]
	attacco anima piattabanda inferiore	σ_i	575 [daN/cm ²]
	piattabanda inferiore	σ_{ii}	589 [daN/cm ²]
	bordo sup. soletta	$\sigma_{cls\ sup}$	0 [daN/cm ²]
	barre di armatura	$\sigma_{armature}$	0 [daN/cm ²]
	bordo inf soletta	$\sigma_{cls\ inf}$	0 [daN/cm ²]
	sezione d'attacco acciaio-cls	σ_{att}	-85 [daN/cm ²]
Tensioni tangenziali	attacco anima-ala superiore	T_s	0 [daN/cm ²]
	attacco anima-ala inferiore	T_i	0 [daN/cm ²]

6.5.2 Sezione di appoggio

Tensioni tangenziali	attacco anima-ala superiore	T_s	232 [daN/cm ²]
	attacco anima-ala inferiore	T_i	117 [daN/cm ²]

6.5.3 Sintesi coefficienti di sfruttamento

Nel seguito si riporta un diagramma di sintesi raffigurante il grado di sfruttamento delle aste in acciaio



Strutture aste acciaio Verifiche

Le strutture dell'impalcato metallico risultano verificate in ogni combinazione di carico come riportato nell'allegato FASCICOLO DEI CALCOLI.

7 CONCLUSIONI

Dalle verifiche effettuate si può concludere che le strutture risultano rispondere a tutti i requisiti di resistenza e funzionalità previsti con opportuno margine di sicurezza.

L'analisi critica dei risultati e dei parametri di controllo associata al confronto con verifiche di massima eseguite manualmente porta a confermare la validità dei risultati.

Dovrà essere posta attenzione alle effettive misure dello stato di fatto in modo da posizionare la struttura in oggetto in maniera conforme alle indicazioni di progetto.

Ai fini della verifica delle prestazioni il collaudatore farà riferimento ai valori di tensioni, deformazioni e spostamenti desumibili dall'allegato fascicolo dei calcoli statici per il valore delle azioni pari a quelle di esercizio.

8 ALLEGATI

Per i fascicoli dei calcoli relativi alla passerella si rimanda agli allegati specifici.

COMMITTENTE:



PROGETTAZIONE:



**INFRASTRUTTURE FERROVIARIE STRATEGICHE DEFINITE:
DALLA LEGGE OBIETTIVO N. 443/01**

**DIREZIONE TECNICA - CENTRO DI PRODUZIONE MILANO
PROGETTO DEFINITIVO PER APPALTO INTEGRATO**

**POTENZIAMENTO DELLA LINEA RHO-ARONA. TRATTA RHO-GALLARATE
QUADRUPPLICAMENTO RHO-PARABIAGO E RACCORDO Y**

NRP1 - PISTA CICLABILE PREGNANA-RHO

Relazione di calcolo impalcato passerella su Canale scolmatore_Allegati di calcolo

SCALA:

-

COMMESSA LOTTO FASE ENTE TIPO DOC. OPERA/DISCIPLINA Progr. REV.

MDL1 12 D 26 CL NVP107 001 A

Rev.	Descrizione	Redatto	Data	Verificato	Data	Approvato	Data	Autorizzato Data
A	Emissione esecutiva	A. Ingletti	Gen. 2011			S. Borelli		

File:MDL112D26CLNVP107001A_Allegato.doc

n. Elab.: -

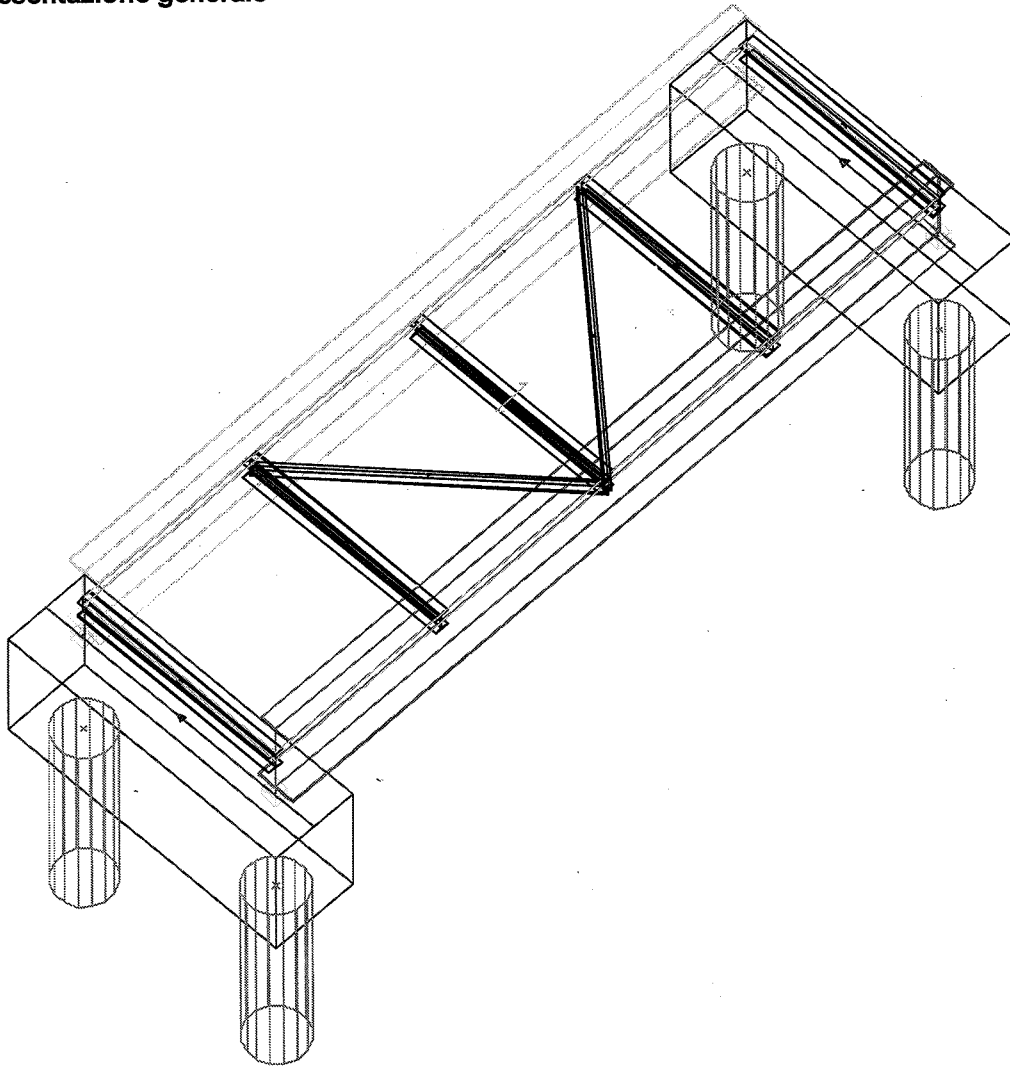
Sommario

Sommario	2
1 Rappresentazione generale	5
2 Normative	6
3 Descrizione del software	7
4 Dati generali	9
4.1 Materiali	9
4.1.1 Materiali c.a.	9
4.1.2 Curve di materiali c.a.	9
4.1.3 Armature.....	10
4.1.4 Acciai.....	11
4.1.4.1 Proprietà acciai base.....	11
4.1.4.2 Proprietà acciai EC3	11
4.2 Sezioni	11
4.2.1 Sezioni C.A.	11
4.2.1.1 Sezioni rettangolari C.A.	11
4.2.1.2 Sezioni circolari C.A.	11
4.2.1.3 Caratteristiche inerziali sezioni C.A.....	12
4.2.2 Sezioni in acciaio.....	12
4.2.2.1 Profili singoli in acciaio	12
4.2.2.1.1 Profili elettrosaldati	12
4.2.2.1.2 HEA - HEM - HEB - IPE.....	12
4.2.2.1.3 Profili a L.....	13
4.2.2.2 Caratteristiche inerziali sezioni in acciaio.....	13
4.2.2.2.1 Caratteristiche inerziali principali sezioni in acciaio.....	13
4.2.2.2.2 Caratteristiche inerziali momenti sezioni in acciaio.....	13
4.2.2.2.3 Caratteristiche inerziali taglio sezioni in acciaio.....	14
4.3 Fondazioni	14
4.3.1 Pali.....	14
4.3.1.1 Pali trivellati	14
4.4 Terreni	14
5 Dati di definizione	15
5.1 Preferenze commessa	15
5.1.1 Preferenze di analisi	15
5.1.2 Preferenze di verifica.....	15
5.1.2.1 Normativa di verifica in uso	15
5.1.2.2 Normativa di verifica C.A.	15
5.1.2.3 Normativa di verifica acciaio	15
5.1.3 Preferenze FEM.....	15
5.1.4 Moltiplicatori inerziali.....	15
5.1.5 Preferenze di analisi non lineare FEM	16
5.1.6 Preferenze di analisi carichi superficiali	16
5.1.7 Preferenze del suolo	16
5.1.8 Preferenze progetto acciaio	16
5.2 Azioni e carichi	16
5.2.1 Condizioni elementari di carico	16
5.2.2 Combinazioni di carico.....	16
5.2.3 Definizioni di carichi lineari.....	17
5.2.4 Definizioni di carichi superficiali.....	17
5.3 Quote	17

5.3.1 Livelli	17
5.3.2 Tronchi	18
5.4 Sondaggi del sito	18
5.5 Elementi di input	18
5.5.1 Fili fissi	18
5.5.1.1 Fili fissi di piano	18
5.5.2 Travi C.A.	18
5.5.2.1 Travi C.A. di piano	18
5.5.3 Travi in acciaio	19
5.5.3.1 Travi in acciaio di piano	19
5.5.4 Pilastri C.A.	19
5.5.5 Fondazioni profonde.....	20
5.5.6 Pali	20
5.5.6.1 Pali di piano.....	20
5.5.7 Carichi superficiali	20
5.5.7.1 Carichi superficiali di piano	20
6 Dati di modellazione	21
6.1 Nodi modello	21
6.1.1 Nodi di definizione del modello	21
6.2 Aste.....	21
6.2.1 Carichi su aste modello	21
6.2.1.1 Carichi trapezoidali locali su aste modello.....	21
6.2.2 Caratteristiche meccaniche aste.....	21
6.2.3 Definizioni aste.....	22
7 Risultati numerici	23
7.1 Reazioni nodali.....	23
7.1.1 Reazioni nodali in condizioni di carico	23
7.2 Sollecitazioni aste.....	24
7.2.1 Convenzioni di segno aste	24
Sistema locale aste verticali	24
Sistema locale aste non verticali	25
Sistema locale aste derivanti da travi in c.a.....	26
7.2.2 Sollecitazioni estreme aste	26
Sollecitazioni con sforzo normale (N) minimo	26
Sollecitazioni con sforzo normale (N) massimo	27
Sollecitazioni con momento M2 minimo	27
Sollecitazioni con momento M2 massimo	27
Sollecitazioni con momento M3 minimo	27
Sollecitazioni con momento M3 massimo	27
7.3 Tagli ai livelli	27
7.4 Equilibrio forze.....	28
8 Verifiche.....	30
8.1 Verifiche aste in acciaio	30
Asta 5: Trave in acciaio livello 166 fili 2-10.....	30
Asta 6: Trave in acciaio livello 166 fili 2-10.....	30
Asta 7: Trave in acciaio livello 166 fili 2-10.....	30
Asta 8: Trave in acciaio livello 166 fili 2-10.....	31
Asta 9: Trave in acciaio livello 166 fili 1-9.....	31
Asta 10: Trave in acciaio livello 166 fili 1-9.....	31
Asta 11: Trave in acciaio livello 166 fili 1-9.....	31

Asta 12: Trave in acciaio livello 166 fili 1-9.....	31
Asta 13: Trave in acciaio livello 166 fili 2-1.....	32
Asta 14: Trave in acciaio livello 166 fili 4-3.....	32
Asta 15: Trave in acciaio livello 166 fili 6-5.....	33
Asta 16: Trave in acciaio livello 166 fili 8-7.....	33
Asta 17: Trave in acciaio livello 166 fili 10-9.....	33
Asta 29: Trave in acciaio livello 166 fili 4-5.....	34
Asta 45: Trave in acciaio livello 166 fili 8-5.....	34
8.2 Verifiche superelementi in acciaio	35
Superelemento in acciaio composto da 4 aste: 5, 6, 7, 8.....	35
Superelemento in acciaio composto da 4 aste: 9, 10, 11, 12.....	36

1 Rappresentazione generale



Struttura
Vista assonometrica

2 Normative

L. 05-11-71, n. 1086

Norme per la disciplina delle opere in conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica.

D.M. LL.PP. del 14-02-92

Norme Tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche.

D.M. del 09-01-96

Norme Tecniche per il calcolo, l'esecuzione ed il collaudo delle strutture in cemento armato, normale e precompresso e per le strutture metalliche.

Circolare Ministeriale del 15-10-96 N°252.

Istruzioni per l'applicazione delle "Norme Tecniche per il calcolo, l'esecuzione ed il collaudo delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche" di cui al D.M. 09-01-96

D.M. del 16-01-96

Norme Tecniche relative ai "Criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi".

D.M. del 16-01-96

Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche.

Circolare Ministeriale del 10-04-97 N°65/AA.GG.

Istruzioni per l'applicazione delle "Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche" di cui al D.M. 16-01-96

L. 02-02-74, n. 64

Provvedimenti per costruzioni con particolari prescrizioni per zone sismiche.

D.M. LL. PP. E INT. 19-06-84

Norme Tecniche per le costruzioni in zone sismiche.

D.M. LL. PP. 11-03-88

Norme Tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione ed il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.

Circolare Ministeriale del 24-07-88, n. 30483/STC.

Legge 02-02-74 n. 64, art. 1 - D.M. 11-03-88.

Norme Tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione ed il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione.

CNR-UNI 10011

CNR-UNI 10022

3 Descrizione del software

DESCRIZIONE DEL PROGRAMMA SISMICAD

Si tratta di un programma di calcolo strutturale che nella versione più estesa è dedicato al progetto e verifica degli elementi in cemento armato, acciaio, muratura e legno di opere civili. Il programma utilizza come analizzatore e solutore del modello strutturale un proprio solutore agli elementi finiti tridimensionale fornito col pacchetto. Il programma è sostanzialmente diviso in tre moduli: un pre processore che consente l'introduzione della geometria e dei carichi e crea il file dati di input al solutore; il solutore agli elementi finiti; un post processore che a soluzione avvenuta elabora i risultati eseguendo il progetto e la verifica delle membrature e producendo i grafici ed i tabulati di output.

SPECIFICHE TECNICHE

Denominazione del software: SismiCad 11.9

Produttore del software: Concrete

Concrete srl, via della Pieve, 15, 35121 PADOVA - Italy

<http://www.concrete.it>

Rivenditore: CONCRETE SRL - Via della Pieve 19 - 35121 Padova - tel.049-8754720

Versione: 11.9

Identificatore licenza: SW-4363496

Versione regolarmente licenziata

SCHEMATIZZAZIONE STRUTTURALE E CRITERI DI CALCOLO DELLE SOLLECITAZIONI

Il programma schematizza la struttura attraverso l'introduzione nell'ordine di fondazioni, poste anche a quote diverse, platee, platee nervate, plinti e travi di fondazione poggianti tutte su suolo elastico alla Winkler, di elementi verticali, pilastri e pareti in c.a. anche con fori, di orizzontamenti costituiti da solai orizzontali e inclinati (falde), e relative travi di piano e di falda; è ammessa anche l'introduzione di elementi prismatici in c.a. di interpiano con possibilità di collegamento in inclinato a solai posti a quote diverse. I nodi strutturali possono essere connessi solo a travi, pilastri e pareti, simulando così impalcati infinitamente deformabili nel piano, oppure a elementi lastra di spessore dichiarato dall'utente simulando in tal modo impalcati a rigidità finita. I nodi appartenenti agli impalcati orizzontali possono essere connessi rigidamente ad uno o più nodi principali giacenti nel piano dell'impalcato; generalmente un nodo principale coincide con il baricentro delle masse. Tale opzione, oltre a ridurre significativamente i tempi di elaborazione, elimina le approssimazioni numeriche connesse all'utilizzo di elementi lastra quando si richiede l'analisi a impalcati infinitamente rigidi. Per quanto concerne i carichi, in fase di immissione dati, vengono definite, in numero a scelta dell'utente, condizioni di carico elementari le quali, in aggiunta alle azioni sismiche e variazioni termiche, vengono combinate attraverso coefficienti moltiplicativi per fornire le combinazioni richieste per le verifiche successive. L'effetto di disassamento delle forze orizzontali, indotto ad esempio dai torcenti di piano per costruzioni in zona sismica, viene simulato attraverso l'introduzione di eccentricità planari aggiuntive le quali costituiscono ulteriori condizioni elementari di carico da cumulare e combinare secondo i criteri del paragrafo precedente. Tipologicamente sono ammessi sulle travi e sulle pareti carichi uniformemente distribuiti e carichi trapezoidali; lungo le aste e nei nodi di incrocio delle membrature sono anche definibili componenti di forze e coppie concentrate comunque dirette nello spazio. Sono previste distribuzioni di temperatura, di intensità a scelta dell'utente, agenti anche su singole porzioni di struttura. Il calcolo delle sollecitazioni si basa sulle seguenti ipotesi e modalità: - travi e pilastri deformabili a sforzo normale, flessione deviata, taglio deviato e momento torcente. Sono previsti coefficienti riduttivi dei momenti di inerzia a scelta dell'utente per considerare la riduzione della rigidità flessionale e torsionale per effetto della fessurazione del conglomerato cementizio. E' previsto un moltiplicatore della rigidità assiale dei pilastri per considerare, se pure in modo approssimato, l'accorciamento dei pilastri per sforzo normale durante la costruzione. - le travi di fondazione su suolo alla Winkler sono risolte in forma chiusa tramite uno specifico elemento finito; - le pareti in c.a. sono analizzate schematizzandole come elementi lastra-piastra discretizzati con passo massimo assegnato in fase di immissione dati; - le pareti in muratura possono essere schematizzate con elementi lastra-piastra con spessore flessionale ridotto rispetto allo spessore membranale.- I plinti su suolo alla Winkler sono modellati con la introduzione di molle verticali elastoplastiche. La traslazione orizzontale a scelta dell'utente è bloccata o gestita da molle orizzontali di modulo di reazione proporzionale al verticale. - I pali sono modellati suddividendo l'asta in più aste immerse in terreni di stratigrafia definita dall'utente. Nei nodi di divisione tra le aste vengono inserite molle assialsimmetriche elastoplastiche precaricate dalla spinta a riposo che hanno come pressione limite minima la spinta attiva e come pressione limite massima la spinta passiva modificabile attraverso opportuni coefficienti. - i plinti su pali sono modellati attraverso aste di rigidità elevata che collegano un punto della struttura in elevazione con le aste che simulano la presenza dei pali;- le piastre sono discretizzate in un numero finito di elementi lastra-piastra con passo massimo assegnato in fase di immissione dati; nel caso di platee di fondazione i nodi sono collegati al suolo da molle aventi rigidità alla traslazione verticale ed richiesta anche orizzontale.- La deformabilità nel proprio piano di piani dichiarati non infinitamente rigidi e di falde (piani inclinati) può essere controllata attraverso la introduzione di elementi membranali nelle zone di solaio. - I disassamenti tra elementi asta sono gestiti automaticamente dal programma attraverso la introduzione di collegamenti rigidi locali.- Alle estremità di elementi asta è possibile inserire svincolamenti tradizionali così come cerniere parziali (che trasmettono una quota di ciò che trasmetterebbero in condizioni di collegamento rigido) o cerniere plastiche.- Alle estremità di elementi bidimensionali è possibile inserire svincolamenti con cerniere parziali del momento flettente avente come asse il bordo dell'elemento.- Il calcolo degli effetti del sisma è condotto, a scelta dell'utente, con analisi statica lineare, con analisi dinamica modale o con analisi statica non lineare, in accordo alle varie normative adottate. Le masse, nel caso di impalcati dichiarati rigidi sono concentrate nei nodi principali di piano altrimenti vengono considerate diffuse nei nodi giacenti sull'impalcato stesso. Nel caso di analisi sismica vengono anche controllati gli spostamenti di interpiano.

VERIFICHE DELLE MEMBRATURE IN CEMENTO ARMATO

Nel caso più generale le verifiche degli elementi in c.a. possono essere condotte col metodo delle tensioni ammissibili (D.M. 14-1-92) o agli stati limite in accordo al D.M. 09-01-96, al D.M. 14-01-08 o secondo Eurocodice 2. Le travi sono progettate e verificate a flessione retta e taglio; a richiesta è possibile la verifica per le sei componenti della sollecitazione. I pilastri ed i pali sono verificati per le sei componenti della sollecitazione. Per gli elementi bidimensionali giacenti in un medesimo piano è disponibile la modalità di

verifica che consente di analizzare lo stato di verifica nei singoli nodi degli elementi. Nelle verifiche (a presso flessione e punzonamento) è ammessa la introduzione dei momenti di calcolo modificati in base alle direttive dell'EC2, Appendice A.2.8. I plinti superficiali sono verificati assumendo lo schema statico di mensole con incastri posti a filo o in asse pilastro. Gli ancoraggi delle armature delle membrature in c.a. sono calcolati sulla base della effettiva tensione normale che ogni barra assume nella sezione di verifica distinguendo le zone di ancoraggio in zone di buona o cattiva aderenza. In particolare il programma valuta la tensione normale che ciascuna barra può assumere in una sezione sviluppando l'aderenza sulla superficie cilindrica posta a sinistra o a destra della sezione considerata; se in una sezione una barra assume per effetto dell'aderenza una tensione normale minore di quella ammissibile, il suo contributo all'area complessiva viene ridotto dal programma nel rapporto tra la tensione normale che la barra può assumere per effetto dell'aderenza e quella ammissibile. Le verifiche sono effettuate a partire dalle aree di acciaio equivalenti così calcolate che vengono evidenziate in relazione. A seguito di analisi inelastiche eseguite in accordo a OPCM 3431 o D.M. 14-01-08 vengono condotte verifiche di resistenza per i meccanismi fragili (nodi e taglio) e verifiche di deformabilità per i meccanismi duttili.

VERIFICHE DELLE MEMBRATURE IN ACCIAIO

Le verifiche delle membrature in acciaio (solo per utenti SismiCad acciaio) possono essere condotte secondo CNR 10011 (stato limite o tensioni ammissibili), CNR 10022, Eurocodice 3. Sono previste verifiche di resistenza e di instabilità. Queste ultime possono interessare superelementi cioè membrature composte di più aste. Le verifiche tengono conto, ove richiesto, della distinzione delle condizioni di carico in normali o eccezionali (I e II) previste dalle normative adottate.

4 Dati generali

4.1 Materiali

4.1.1 Materiali c.a.

Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

Rck: Resistenza caratteristica cubica; valore medio nel caso di edificio esistente. [kN/m²]

E: Modulo di elasticità longitudinale del materiale. [kN/m²]

Gamma: Peso specifico del materiale. [kN/m³]

Poisson: Coefficiente di Poisson, viene impiegato nella modellazione di elementi bidimensionali. Il valore è adimensionale.

G: Modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste. [kN/m²]

Alfa: Coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C⁻¹]

Descrizione	Rck	E	Gamma	Poisson	G	Alfa
C28/35	35000	32588108	25	0.1	14812776	0.00001
C25/30	30000	31447161	25	0.1	14294164	0.00001
RCK400	40000	36050000	25	0.1	16386364	0.00001

4.1.2 Curve di materiali c.a.

Rck: Resistenza caratteristica cubica; valore medio nel caso di edificio esistente. [kN/m²]

E: Modulo di elasticità longitudinale del materiale. [kN/m²]

Gamma: Peso specifico del materiale. [kN/m³]

Poisson: Coefficiente di Poisson, viene impiegato nella modellazione di elementi bidimensionali. Il valore è adimensionale.

G: Modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste. [kN/m²]

Alfa: Coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C⁻¹]

Curva: Curva caratteristica

Reaz.traz.: Reagisce a trazione.

Comp.frag.: Ha comportamento fragile.

E.compr.: Modulo di elasticità a compressione. [kN/m²]

Incr.compr.: Incrudimento di compressione. Il valore è adimensionale.

EpsEc: Epsilon elastico a compressione. Il valore è adimensionale.

EpsUc: Epsilon ultimo a compressione. Il valore è adimensionale.

E.traz.: Modulo di elasticità a trazione. [kN/m²]

Incr.traz.: Incrudimento di trazione. Il valore è adimensionale.

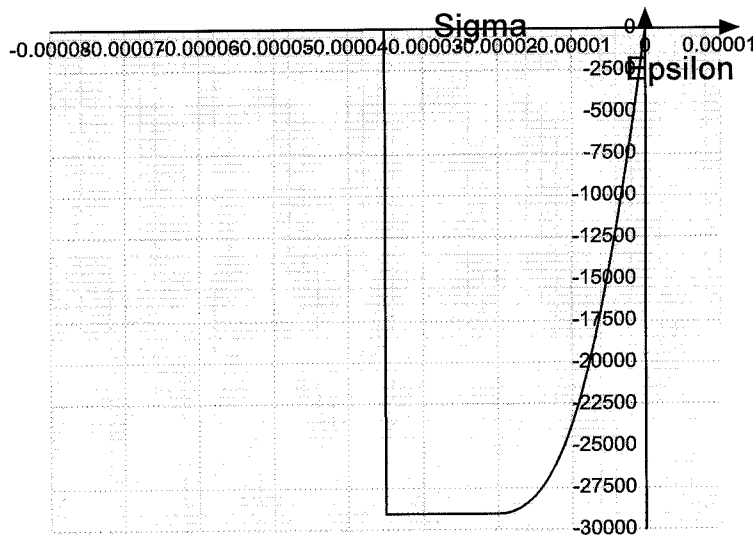
EpsEt: Epsilon elastico a trazione. Il valore è adimensionale.

EpsUt: Epsilon ultimo a trazione. Il valore è adimensionale.

Materiale: C28/35

Rck	E	Gamma	Poisson	G	Alfa
35000	32588108	25	0.1	14812776	0.00001

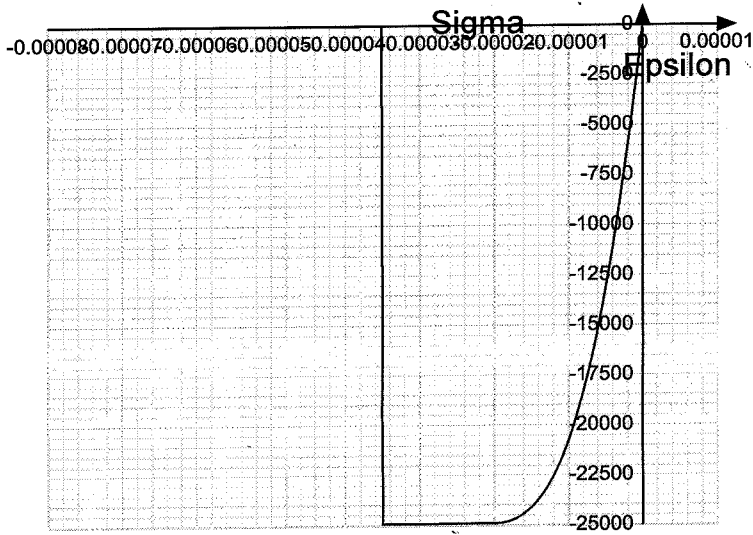
Curva									
Reaz.traz.	Comp.frag.	E.compr.	Incr.compr.	EpsEc	EpsUc	E.traz.	Incr.traz.	EpsEt	EpsUt
No	S1	32588108	0.0001	-0.002	-0.0035	32588108	0.0001	0.0000609	0.000067



Materiale: C25/30

Rck	E	Gamma	Poisson	G	Alfa
30000	31447161	25	0.1	14294164	0.00001

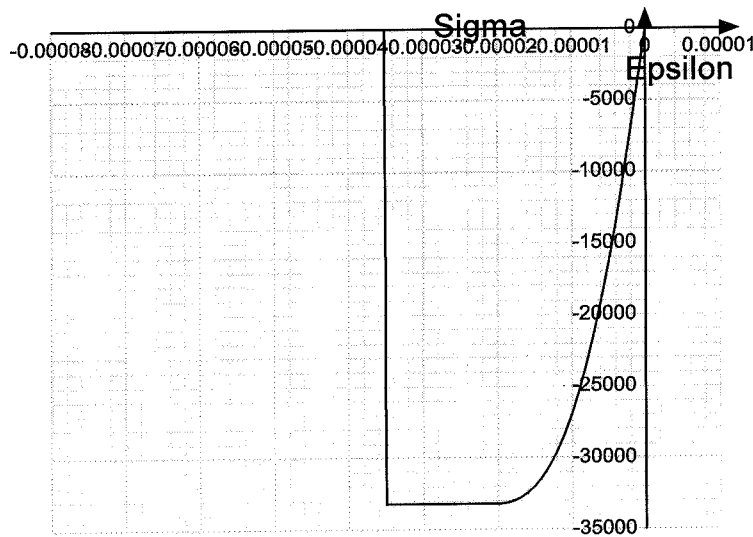
Curva									
Reaz.traz.	Comp.frag.	E.compr.	Incr.compr.	EpsEc	EpsUc	E.traz.	Incr.traz.	EpsEt	EpsUt
No	Si	31447161	0.0001	-0.002	-0.0035	31447161	0.0001	0.0000569	0.0000626



Materiale: RCK400

Rck	E	Gamma	Poisson	G	Alfa
40000	36050000	25	0.1	16386364	0.00001

Curva									
Reaz.traz.	Comp.frag.	E.compr.	Incr.compr.	EpsEc	EpsUc	E.traz.	Incr.traz.	EpsEt	EpsUt
No	Si	36050000	0.0001	-0.002	-0.0035	36050000	0.0001	0.0000613	0.0000675



4.1.3 Armature

Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

fyk: Resistenza caratteristica, [kN/m²]

Sigma amm.: Tensione ammissibile, [kN/m²]

Tipo: Tipo di barra.

E: Modulo di elasticità longitudinale del materiale. [kN/m²]

Gamma: Peso specifico del materiale. [kN/m³]

Poisson: Coefficiente di Poisson, viene impiegato nella modellazione di elementi bidimensionali. Il valore è adimensionale.

G: Modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste. [kN/m²]

Alfa: Coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C⁻¹]

Descrizione	fyk	Sigma amm.	Tipo	E	Gamma	Poisson	G	Alfa
FeB 44 k adere	430000	255000	Aderenza miglio	206000000	78.5	0.3	79230769	0.000012

4.1.4 Acciai

4.1.4.1 Proprietà acciai base

Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

E: Modulo di elasticità longitudinale del materiale. [kN/m²]

Gamma: Peso specifico del materiale. [kN/m³]

Poisson: Coefficiente di Poisson, viene impiegato nella modellazione di elementi bidimensionali. Il valore è adimensionale.

G: Modulo di elasticità tangenziale del materiale, viene impiegato nella modellazione di aste. [kN/m²]

Alfa: Coefficiente longitudinale di dilatazione termica. [°C⁻¹]

Descrizione	E	Gamma	Poisson	G	Alfa
Fe430	206000000	78.5	0.3	79230769	0.000012

4.1.4.2 Proprietà acciai EC3

Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

Tipo: Descrizione per norma.

fy(s<=40 mm): Resistenza di snervamento fy per spessori <=40 mm. [kN/m²]

fy(s>40 mm): Resistenza di snervamento fy per spessori >40 mm. [kN/m²]

fu(s<=40 mm): Resistenza di rottura per trazione fu per spessori <=40 mm. [kN/m²]

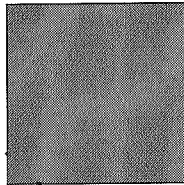
fu(s>40 mm): Resistenza di rottura per trazione fu per spessori >40 mm. [kN/m²]

Descrizione	Tipo	fy (s<=40 mm)	fy (s>40 mm)	fu (s<=40 mm)	fu (s>40 mm)
Fe430	S275	275000	255000	430000	410000

4.2 Sezioni

4.2.1 Sezioni C.A.

4.2.1.1 Sezioni rettangolari C.A.



Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

Area Tx FEM: Area di taglio in direzione X per l'analisi FEM. [m²]

Area Ty FEM: Area di taglio in direzione Y per l'analisi FEM. [m²]

JxFEM: Momento di inerzia attorno all'asse X per l'analisi FEM. [m⁴]

JyFEM: Momento di inerzia attorno all'asse Y per l'analisi FEM. [m⁴]

JtFEM: Momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma per l'analisi FEM. [m⁴]

H: Altezza della sezione. [m]

B: Larghezza della sezione. [m]

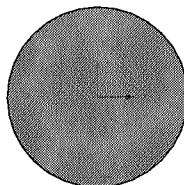
c.s.: Copriferro superiore della sezione. [m]

c.i.: Copriferro inferiore della sezione. [m]

c.l.: Copriferro laterale della sezione. [m]

Descrizione	Area Tx FEM	Area Ty FEM	JxFEM	JyFEM	JtFEM	H	B	c.s.	c.i.	c.l.
R 20*20	0.033333333	0.033333333	0.000133333	0.000133333	0.000197333	0.2	0.2	0.02	0.02	0.02
R 120*120_2	1.2	1.2	0.1728	0.1728	0.255744	1.2	1.2	0.02	0.02	0.02

4.2.1.2 Sezioni circolari C.A.



Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

Area Tx FEM: Area di taglio in direzione X per l'analisi FEM. [m2]
 Area Ty FEM: Area di taglio in direzione Y per l'analisi FEM. [m2]
 JxFEM: Momento di inerzia attorno all'asse X per l'analisi FEM. [m4]
 JyFEM: Momento di inerzia attorno all'asse Y per l'analisi FEM. [m4]
 JtFEM: Momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma per l'analisi FEM. [m4]
 Diametro: Diametro esterno della sezione. [m]
 Copriferro: Copriferro riferito alla superficie esterna della sezione. [m]

Descrizione	Area Tx FEM	Area Ty FEM	JxFEM	JyFEM	JtFEM	Diametro	Copriferro
Circolare (D=80)	0.4523893421169	0.4523893421169	0.0198492966	0.0198492966	0.0391802909	0.8	0.051

4.2.1.3 Caratteristiche inerziali sezioni C.A.

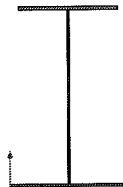
Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.
 Xg: Ascissa del baricentro definita rispetto al sistema geometrico in cui sono definiti i vertici del poligono. [m]
 Yg: Ordinata del baricentro definita rispetto al sistema geometrico in cui sono definiti i vertici del poligono. [m]
 Area: Area inerziale nel sistema geometrico centrato nel baricentro. [m2]
 Jx: Momento d'inerzia attorno all'asse orizzontale baricentrico di definizione della sezione. [m4]
 Jy: Momento d'inerzia attorno all'asse verticale baricentrico di definizione della sezione. [m4]
 Jxy: Momento centrifugo rispetto al sistema di riferimento baricentrico di definizione della sezione. [m4]
 Jm: Momento d'inerzia attorno all'asse baricentrico principale M. [m4]
 Jn: Momento d'inerzia attorno all'asse baricentrico principale N. [m4]
 Alfa: Angolo tra gli assi del sistema di riferimento geometrico di definizione e quelli del sistema di riferimento principale. [deg]
 Area Tx FEM: Area di taglio in direzione X per l'analisi FEM. [m2]
 Area Ty FEM: Area di taglio in direzione Y per l'analisi FEM. [m2]
 JxFEM: Momento di inerzia attorno all'asse X per l'analisi FEM. [m4]
 JyFEM: Momento di inerzia attorno all'asse Y per l'analisi FEM. [m4]
 JtFEM: Momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma per l'analisi FEM. [m4]

Descrizione	Xg	Yg	Area	Jx	Jy	Jxy	Jm	Jn	Alfa	Area Tx FEM	Area Ty FEM	JxFEM	JyFEM	JtFEM
R 20*20	0.1	0.1	0.04	0.000133	0.000133	0	0.000133	0.000133	0	0.0333333	0.0333333	0.0001333	0.0001333	0.0001973
R 120*120.2	0.6	0.6	1.44	0.1728	0.1728	0	0.1728	0.1728	0	1.2	1.2	0.1728	0.1728	0.255744
Circolare (D=80)	0	0	0.502655	0.019849	0.019849	0	0.019849	0.019849	0	0.4523893	0.4523893	0.0198493	0.0198493	0.0391803

4.2.2 Sezioni in acciaio

4.2.2.1 Profili singoli in acciaio

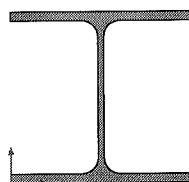
4.2.2.1.1 Profili elettrosaldati



Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.
 Curva Omega: Curva Omega
 Sup.: Superficie bagnata per unità di lunghezza. [mm]
 Area Tx FEM: Area di taglio in direzione X per l'analisi FEM. [mm2]
 Area Ty FEM: Area di taglio in direzione Y per l'analisi FEM. [mm2]
 JxFEM: Momento di inerzia attorno all'asse X per l'analisi FEM. [mm4]
 JyFEM: Momento di inerzia attorno all'asse Y per l'analisi FEM. [mm4]
 JtFEM: Momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma per l'analisi FEM. [mm4]
 b: Larghezza dell'ala inferiore. [mm]
 c: Larghezza dell'ala superiore. [mm]
 h: Altezza del profilo. [mm]
 s: Spessore dell'anima. [mm]
 t: Spessore dell'ala superiore. [mm]
 t1: Spessore dell'ala inferiore. [mm]

Descrizione	Curva Om	Sup.	Area Tx	Area Ty	JxFEM	JyFEM	JtFEM	b	c	h	s	t	t1
HSA800\520	C	3504	9466.667	6304	2.07E+09	2.17E+08	708224	520	440	800	8	14	10

4.2.2.1.2 HEA - HEM - HEB - IPE



Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

Curva Omega: Curva Omega

Sup.: Superficie bagnata per unità di lunghezza. [mm]

Area Tx FEM: Area di taglio in direzione X per l'analisi FEM. [mm²]

Area Ty FEM: Area di taglio in direzione Y per l'analisi FEM. [mm²]

JxFEM: Momento di inerzia attorno all'asse X per l'analisi FEM. [mm⁴]

JyFEM: Momento di inerzia attorno all'asse Y per l'analisi FEM. [mm⁴]

JtFEM: Momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma per l'analisi FEM. [mm⁴]

b: Larghezza dell'ala. [mm]

h: Altezza del profilo. [mm]

s: Spessore dell'anima. [mm]

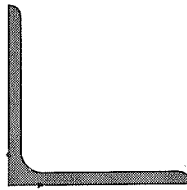
t: Spessore delle ali. [mm]

r: Raggio del raccordo ala-anima. [mm]

f: Truschino. [mm]

Descrizione	Curva Om	Sup.	Area Tx	Area Ty	JxFEM	JyFEM	JtFEM	b	h	s	t	r	f
HEA200	C	1135.9	3333.333	1170	36961919	13355920	148895	200	190	6	10	18	110

4.2.2.1.3 Profili a L



Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

Curva Omega: Curva Omega

Sup.: Superficie bagnata per unità di lunghezza. [mm]

Area Tx FEM: Area di taglio in direzione X per l'analisi FEM. [mm²]

Area Ty FEM: Area di taglio in direzione Y per l'analisi FEM. [mm²]

JxFEM: Momento di inerzia attorno all'asse X per l'analisi FEM. [mm⁴]

JyFEM: Momento di inerzia attorno all'asse Y per l'analisi FEM. [mm⁴]

JtFEM: Momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma per l'analisi FEM. [mm⁴]

b: Larghezza dell'ala. [mm]

h: Altezza. [mm]

s: Spessore. [mm]

r: Raggio del raccordo ala-anima. [mm]

r1: Raggio dello smusso dell'ala e dell'anima. [mm]

f: Truschino ala. [mm]

f1: Truschino anima. [mm]

Descrizione	Curva Om	Sup.	Area Tx	Area Ty	JxFEM	JyFEM	JtFEM	b	h	s	r	r1	f	f1
L90*6	C	350.5	540	540	802589	802589	12528	90	90	6	11	6	50	50

4.2.2.2 Caratteristiche inerziali sezioni in acciaio

4.2.2.2.1 Caratteristiche inerziali principali sezioni in acciaio

Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

Xg: Coordinata X del baricentro. [m]

Yg: Coordinata Y del baricentro. [m]

Area: Area inerziale nel sistema geometrico centrato nel baricentro. [m²]

Jx: Momento d'inerzia attorno all'asse orizzontale baricentrico di definizione della sezione. [m⁴]

Jy: Momento d'inerzia attorno all'asse verticale baricentrico di definizione della sezione. [m⁴]

Jxy: Momento centrifugo rispetto al sistema di riferimento baricentrico di definizione della sezione. [m⁴]

Jm: Momento d'inerzia attorno all'asse baricentrico principale M. [m⁴]

Jn: Momento d'inerzia attorno all'asse baricentrico principale N. [m⁴]

Alfa X su M: Angolo tra gli assi del sistema di riferimento geometrico di definizione e quelli del sistema di riferimento principale. [deg]

Jt: Momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di forma. [m⁴]

Descrizione	Xg	Yg	Area	Jx	Jy	Jxy	Jm	Jn	Alfa X su M	Jt
HEA200	0.1	0.095	0.00539	0.000036962	0.000013356	0	0.000036962	0.000013356		0
HSA800/520	0.26	0.4202	0.017568	0.002067279	0.000216588	0	0.002067279	0.000216588		0
L90*6	0.024	0.024	0.001057	0.000000803	0.000000803	-0.00000047	0.000001272	0.000000333		45

4.2.2.2.2 Caratteristiche inerziali momenti sezioni in acciaio

Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

ix: Raggio di inerzia relativo all'asse x. [m]

iy: Raggio di inerzia relativo all'asse y. [m]

im: Raggio di inerzia relativo all'asse principale m. [m]

in: Raggio di inerzia relativo all'asse principale n. [m]

Sx: Momento statico relativo all'asse x. [m³]

Sy: Momento statico relativo all'asse y. [m3]
Wx: Modulo di resistenza minimo relativo all'asse x. [m3]
Wy: Modulo di resistenza minimo relativo all'asse y. [m3]
Wm: Modulo di resistenza minimo relativo all'asse principale m. [m3]
Wn: Modulo di resistenza minimo relativo all'asse principale n. [m3]
Wplx: Momento plastico relativo all'asse x. [m3]
Wply: Momento plastico relativo all'asse y. [m3]

Descrizione	ix	iy	im	in	Sx	Sy	Wx	Wy	Wm	Wn	Wplx	Wply
HEA200	0.0828	0.0498	0.0828	0.0498	0.000215	0.0001019	0.0003891	0.0001336	0.0003891	0.0001336	0.00043	0.0002039
HSA800\520	0.343	0.111	0.343	0.111	0.0028319	0.000683	0.00492	0.000833	0.00492	0.000833	0.0056638	0.001366
L90*6	0.0276	0.0276	0.0347	0.0178	0.0000119	0.0000121	0.0000122	0.0000122	0.00002	0.0000098	0.0000238	0.0000242

4.2.2.3 Caratteristiche inerziali taglio sezioni in acciaio

Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

Atx: Area a taglio lungo x. [m2]

Aty: Area a taglio lungo y. [m2]

Descrizione	Atx	Aty
HEA200	0.004	0.001235
HSA800\520	0.01136	0.0064
L90*6	0.00054	0.00054

4.3 Fondazioni

4.3.1 Pali

4.3.1.1 Pali trivellati

Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

Materiale: Materiale costituente il palo trivellato.

Sezione circolare C.A.: Sezione del palo trivellato definita nel database delle sezioni circolari C.A.

Descrizione	Materiale	Sezione circolare C.A.
Palo trivellato D 80	C25/30	Circolare (D=80)

4.4 Terreni

Descrizione: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

Coesione: Coesione del terreno. [kN/m2]

Attrito interno: Angolo di attrito interno del terreno. [deg]

Delta: Angolo di attrito all'interfaccia terreno-cl. [deg]

Adesione: Coeff. di adesione della coesione all'interfaccia terreno-cl. Il valore è adimensionale.

K0: Coefficiente di spinta a riposo del terreno. Il valore è adimensionale.

Gamma naturale: Peso specifico naturale del terreno in sito, assegnato alle zone non immerse. [kN/m3]

Gamma saturo: Peso specifico saturo del terreno in sito, assegnato alle zone immerse. [kN/m3]

E: Modulo elastico longitudinale del terreno. [kN/m2]

Poisson: Coefficiente di Poisson del terreno. Il valore è adimensionale.

Descrizione	Coesione	Attrito inte	Delta	Adesione	K0	Gamma natura	Gamma saturo	E	Poisson
Terreno	0	36	24	1	0.41	19	19	70000	0.3

5 Dati di definizione

5.1 Preferenze commessa

5.1.1 Preferenze di analisi

Metodo di analisi	D.M. 16-01-96 statica	
Grado di sismicità	6	
Coefficiente di protezione sismica	1	
Coefficiente di fondazione	1	
Coefficiente di struttura	1	
Coefficiente di risposta lungo X	1	
Coefficiente di risposta lungo Y	1	
Rotazione del sisma rispetto agli assi	0	[deg]
Quota dello '0' sismico	0	[m]
Coefficiente per il controllo degli spostamenti di interpiano	0.002	
Tipo struttura	Edificio non in muratura	
Coefficiente di sicurezza portanza fondazioni superficiali	3	
Coefficiente di sicurezza scorrimento fondazioni superficiali	1.3	
Coefficiente di sicurezza portanza pali	2.5	

5.1.2 Preferenze di verifica

5.1.2.1 Normativa di verifica in uso

Norma di verifica

tensioni ammissibili in D.M.9-01-96

5.1.2.2 Normativa di verifica C.A.

Acciaio armature	FeB 44 k aderenza migliorata	
Descrizione	FeB 44 k aderenza migliorata	
fyk	430000	[kN/m2]
Sigma amm.	255000	[kN/m2]
Tipo	Aderenza migliorata	[kN/m2]
E	206000000	[kN/m3]
Gamma	78.5	[kN/m3]
Poisson	0.3	
G	79230769	[kN/m2]
Alfa	0.000012	[°C-1]
Coefficiente di omogeneizzazione	15	
Coefficiente di omogeneizzazione per verifica a fessurazione	8	
Coefficiente di riduzione della tau per cattiva aderenza	0.7	
Coefficiente Beta2 per calcolo ampiezza fessure	1	

5.1.2.3 Normativa di verifica acciaio

Coefficiente di ingobbamento	0.5	
Verifica di instabilità flessotorsionale	no	
Rapporto bo/t elementi irrigiditi da anima e piega	60	
Rapporto bo/t elementi irrigiditi da due anime	250	
Rapporto bo/t elementi non irrigiditi	30	
Rapporto h/t anime inflesse	150	

5.1.3 Preferenze FEM

Dimensione massima ottimale mesh pareti (default)	0.8	[m]
Dimensione massima ottimale mesh piastre (default)	0.8	[m]
Tipo di mesh dei gusci (default)	Quadrilateri o triangoli	
Tipo di mesh imposta ai gusci	Specifico dell'elemento	
Metodo P-Delta	non utilizzato	
Analisi buckling	non utilizzata	
Rapporto spessore flessionale/membranale gusci muratura verticali	0.2	
Tolleranza di parallelismo	4.99	[deg]
Tolleranza di unicità punti	0.02	[m]
Tolleranza generazione nodi di aste	0.01	[m]
Tolleranza di parallelismo in suddivisione aste	4.99	[deg]
Tolleranza generazione nodi di gusci	0.04	[m]
Tolleranza eccentricità carichi concentrati	0.2	[m]
Considera deformazione a taglio delle piastre	No	
Modello elastico pareti in muratura	Gusci	
Concentra masse pareti nei vertici	No	
Segno risultati analisi spettrale	Analisi statica	
Memoria utilizzabile dal solutore	8000000	
Metodo di risoluzione della matrice	Matrici sparse	
Scrivi commenti nel file di input	No	
Scrivi file di output in formato testo	No	
Solidi colle e corpi ruvidi (default)	Solidi reali	

5.1.4 Moltiplicatori inerziali

Tipologia: Tipo di entità a cui si riferiscono i moltiplicatori inerziali.

J2: Moltiplicatore inerziale di J2. Il valore è adimensionale.

J3: Moltiplicatore inerziale di J3. Il valore è adimensionale.

Jt: Moltiplicatore inerziale di Jt. Il valore è adimensionale.

A: Moltiplicatore dell'area della sezione. Il valore è adimensionale.

A2: Moltiplicatore dell'area a taglio in direzione 2. Il valore è adimensionale.

A3: Moltiplicatore dell'area a taglio in direzione 3. Il valore è adimensionale.

Conci rigidi: Fattore di riduzione dei tronchi rigidi. Il valore è adimensionale.

Tipologia	J2	J3	Jt	A	A2	A3	Conci rigidi
Trave C.A.	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Pilastrino C.A.	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Trave di fondazione	1	1	0.01	1	1	1	0.5
Palo	1	1	0.01	1	1	1	0
Trave in legno	1	1	1	1	1	1	1
Colonna in legno	1	1	1	1	1	1	1
Trave in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Colonna in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Trave di reticolare in acciaio	1	1	1	1	1	1	1
Maschio in muratura	0	1	0	1	1	1	1
Trave di accoppiamento in muratura	0	1	0	1	1	1	1
Trave di scala C.A. nervata	1	1	1	1	1	1	0.5

5.1.5 Preferenze di analisi non lineare FEM

Metodo iterativo	Secante
Tolleranza iterazione	0.0001
Numero massimo iterazioni	50

5.1.6 Preferenze di analisi carichi superficiali

Detrazione peso proprio solai nelle zone di sovrapposizione	non applicata	
Metodo di ripartizione	a zone d'influenza	
Percentuale carico calcolato a trave continua	0	
Esegui smoothing diagrammi di carico	applicata	
Tolleranza smoothing altezza trapezi	0.001	[kN/m]
Tolleranza smoothing altezza media trapezi	0.001	[kN/m]

5.1.7 Preferenze del suolo

Fondazioni non modellate e struttura bloccata alla base	no	
Fondazioni bloccate orizzontalmente	no	
Considera peso sismico delle fondazioni	no	
Fondazioni superficiali e profonde su suolo elastoplastico	no	
Coefficiente di sottofondo verticale per fondazioni superficiali (default)	30000	[kN/m3]
Rapporto di coefficiente sottofondo orizzontale/verticale	0.5	
Pressione verticale limite sul terreno per abbassamento (default)	100	[kN/m2]
Pressione verticale limite sul terreno per innalzamento (default)	100	[kN/m2]
Metodo di calcolo della K verticale	Vesic	
Metodo di calcolo della portanza e della pressione limite	Vesic	
Spessore terreno riporto travi, plinti e pali (default)	0	[m]
Peso specifico terreno riporto travi, plinti e pali (default)	16	[kN/m3]
Dimensione massima della discretizzazione del palo (default)	2	[m]
Moltiplicatore coesione per pressione orizzontale limite nei pali	1	
Moltiplicatore spinta passiva per pressione orizzontale pali	1	
K punta palo (default)	40000	[kN/m3]
Pressione limite punta palo (default)	1000	[kN/m2]
Pressione limite rottura fondazioni superficiali	600	[kN/m2]

5.1.8 Preferenze progetto acciaio

Default Beta X/m cerniera-cerniera	1
Default Beta Y/n cerniera-cerniera	1
Default Beta X/m cerniera-incastro	0.8
Default Beta Y/n cerniera-incastro	0.8
Default Beta X/m incastro-incastro	0.7
Default Beta Y/n incastro-incastro	0.7
Default Beta X/m incastro-libero	2
Default Beta Y/n incastro-libero	2
Default luce su freccia per travi	400
Rapporto di sottoutilizzo	0.8
Modalità di utilizzo del nomogramma	nodi fissi
Valutazione delle frecce nelle mensole considerando spostamento relativo tra nodo iniziale e nodo finale	si

5.2 Azioni e carichi

5.2.1 Condizioni elementari di carico

Descrizione: Nome assegnato alla condizione elementare.

I/II: Descrive la classificazione della condizione (necessario per strutture in acciaio e in legno).

Durata: Descrive la durata della condizione (necessario per strutture in legno).

Var.segno: Descrive se la condizione elementare ha la possibilità di variare di segno.

Descrizione	I/II	Durata	Var. segno
Permanenti		Permanente	
VENTO	I	Media	
FOLLA	I	Media	
Delta T	II	Media	No
Sisma X			
Sisma Y			
Sisma Z			

5.2.2 Combinazioni di carico

Tutte le combinazioni di carico vengono raggruppate per famiglia di appartenenza. Le celle di una riga contengono i coefficienti moltiplicatori della i-

esima combinazione, dove il valore della prima cella è da intendersi come moltiplicatore associato alla prima condizione elementare, la seconda cella si riferisce alla seconda condizione elementare e così via.

Famiglia Unica

Nome	Permanenti	VENTO	FOLLA	Delta T	Sisma X	Sisma Y	Sisma Z
1	1	0	0	0	-1	0	0
2	1	0	0	0	0	-1	0
3	1	0	0	0	0	1	0
4	1	0	0	0	1	0	0
5	1	0	1	0	-1	0	0
6	1	0	1	0	0	-1	0
7	1	0	1	0	0	1	0
8	1	0	1	0	1	0	0
9	1	1	0	0	-1	0	0
10	1	1	0	0	0	-1	0
11	1	1	0	0	0	1	0
12	1	1	0	0	1	0	0
13	1	1	1	0	-1	0	0
14	1	1	1	0	0	-1	0
15	1	1	1	0	0	1	0
16	1	1	1	0	1	0	0
17	1	1	1	0	0	0	0
18	1	1	0	0	0	0	0
19	1	-1	1	0	0	0	0
20	1	-1	0	0	0	0	0

5.2.3 Definizioni di carichi lineari

Nome: Nome identificativo della definizione di carico.

Valori: Valori associati alle condizioni di carico.

Condizione: Condizione di carico a cui sono associati i valori.

Descrizione: Nome assegnato alla condizione elementare.

Fx i.: Valore iniziale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione X. [kN/m]

Fx f.: Valore finale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione X. [kN/m]

Fy i.: Valore iniziale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione Y. [kN/m]

Fy f.: Valore finale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione Y. [kN/m]

Fz i.: Valore iniziale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione Z. [kN/m]

Fz f.: Valore finale della forza, per unità di lunghezza, agente in direzione Z. [kN/m]

Mx i.: Valore iniziale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse X. [kN]

Mx f.: Valore finale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse X. [kN]

My i.: Valore iniziale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse Y. [kN]

My f.: Valore finale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse Y. [kN]

Mz i.: Valore iniziale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse Z. [kN]

Mz f.: Valore finale della coppia, per unità di lunghezza, agente attorno l'asse Z. [kN]

s: Coefficiente sismico associato. Il valore è adimensionale.

Nome	Condizione Descrizione	Valori												s	
		Fx i.	Fx f.	Fy i.	Fy f.	Fz i.	Fz f.	Mx i.	Mx f.	My i.	My f.	Mz i.	Mz f.		
TRAVE SOPRAVE	Permanenti	0	0	0	0	-0.6	-0.6	0	0	0	0	0	0	0	1
	VENTO	0	0	2.3	2.3	0.8	0.8	0	0	0	0	0	0	0	0
	FOLLA	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1
TRAVE SOTTOVE	Permanenti	0	0	0	0	-0.6	-0.6	0	0	0	0	0	0	0	1
	VENTO	0	0	2.3	2.3	-0.8	-0.8	0	0	0	0	0	0	0	0
	FOLLA	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1

5.2.4 Definizioni di carichi superficiali

Nome: Nome identificativo della definizione di carico.

Valori: Valori associati alle condizioni di carico.

Condizione: Condizione di carico a cui sono associati i valori.

Descrizione: Nome assegnato alla condizione elementare.

Valore: Modulo del carico superficiale applicato alla superficie. [kN/m²]

Applicazione: Modalità con cui il carico è applicato alla superficie.

s: Coefficiente sismico associato. Il valore è adimensionale.

Nome	Condizione Descrizione	Valore	Valori		Applicazione	s
FOLLA	Permanenti		2		Verticale	1
	VENTO		0		Verticale	0
	FOLLA		10		Verticale	1

5.3 Quote

5.3.1 Livelli

Descrizione breve: Nome sintetico assegnato al livello.

Descrizione: Nome assegnato al livello.

Quota: Quota superiore espressa nel sistema di riferimento assoluto. [m]

Spessore: Spessore del livello. [m]

Descrizione breve	Descrizione	Quota	Spessore
L1	Fondazione	0	0
L2	120	1.2	0
L3	130	1.3	0
L4	166	1.66	0

5.3.2 Tronchi

Descrizione breve: Nome sintetico assegnato al tronco.

Descrizione: Nome assegnato al tronco.

Quota 1: Riferimento della prima quota di definizione del tronco. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]

Quota 2: Riferimento della seconda quota di definizione del tronco. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]

Descrizione breve	Descrizione	Quota 1	Quota 2
T1	Fondazione - 120	Fondazione	120
T2	120 - 130	120	130

5.4 Sondaggi del sito

Vengono elencati tutti i sondaggi definiti nella commessa.

Sondaggio: Sondaggio

Coordinate del sito in cui è stato effettuato il sondaggio: 0, 0, 0

Stratigrafie

Terreno: Terreno uniforme nello strato.

Spessore: Spessore dello strato. [m]

K oriz. inferiore: Coefficiente K orizzontale al livello inferiore per modellazione palo. [kN/m³]

K oriz. superiore: Coefficiente K orizzontale al livello superiore per modellazione palo. [kN/m³]

K vert. inferiore: Coefficiente K verticale al livello inferiore per modellazione palo. [kN/m³]

K vert. superiore: Coefficiente K verticale al livello superiore per modellazione palo. [kN/m³]

Terreno	Spessore	K oriz. inferiore	K oriz. superiore	K vert. inferiore	K vert. superiore
Terreno	40	400000	0	400000	0

Falde

Profondità: Profondità della superficie superiore della falda dalla quota del punto di riferimento. [m]

Carico piezometrico: Carico piezometrico rispetto alla superficie superiore. [m]

Spessore: Spessore dell'acquifero.

Profondità	Carico piezometrico	Spessore
3	0	Fino in fondo

5.5 Elementi di input

5.5.1 Fili fissi

5.5.1.1 Fili fissi di piano

Livello: Quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]

Punto: Punto di inserimento.

X: Coordinata X. [m]

Y: Coordinata Y. [m]

Estradosso: Distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [m]

Angolo: Angolo misurato dal semiasse positivo delle ascisse in verso antiorario. [deg]

Tipo: Tipo di simbolo.

T.c.: Testo completo visualizzato accanto al filo fisso, costituito dalla concatenazione del prefisso e del testo.

Livello	Punto		Estradosso	Angolo	Tipo	T.c.	Livello	Punto		Estradosso	Angolo	Tipo	T.c.
	X	Y						X	Y				
L1	5.935	6.616	0	270	Croce	7	L1	3.335	9.616	0	270	Croce	6
L1	5.935	9.616	0	270	Croce	8	L1	8.535	9.616	0	0	Croce	10
L1	8.535	6.616	0	0	Croce	9	L1	-1.865	9.616	0	0	Croce	2
L1	-1.865	6.616	0	0	Croce	1	L1	0.735	6.616	0	270	Croce	3
L1	3.335	6.616	0	270	Croce	5	L1	0.735	9.616	0	270	Croce	4

5.5.2 Travi C.A.

5.5.2.1 Travi C.A. di piano

Sezione: Riferimento ad una definizione di sezione C.A..

P.i.: Posizione dei punti d'inserimento rispetto alla geometria della sezione. SA=Sinistra anima, CA=Centro anima, DA=Destra anima

Liv.: Quota del punto di inserimento iniziale. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]

Punto i.: Punto di inserimento iniziale.

X: Coordinata X. [m]

Y: Coordinata Y. [m]

Punto f.: Punto di inserimento finale.

X: Coordinata X. [m]

Y: Coordinata Y. [m]

Estr.: Distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [m]

Mat.: Riferimento ad una definizione di materiale cemento armato.

Car.lin.: Riferimento alla definizione di un carico lineare.L: valori del carico espressi nel sistema locale dell'elemento.G: valori del carico espressi nel sistema globale.

DeltaT: Riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Sovr.: Aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z: Indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

C.i.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

C.f.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

P.lin.: Peso per unità di lunghezza. [kN/m]

Sezione	P.i.	Liv.	Punto i.		Punto f.		Estr.	Mat.	Car.lin.	DeltaT	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.
			X	Y	X	Y									
IR 120*120	CA	L2	8.535	6.016	8.535	10.216	0	C28/35	Nessuno;		0	No	No	No	36
IR 120*120	CA	L2	-1.865	6.016	-1.865	10.216	0	C28/35	Nessuno;		0	No	No	No	36

5.5.3 Travi in acciaio

5.5.3.1 Travi in acciaio di piano

Sezione: Sezione in acciaio.

P.i.: Posizione dei punti d'inserimento rispetto alla geometria della sezione. S=Sinistra, C=Centro, D=Destra

Liv.: Quota del punto di inserimento iniziale. esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]

Punto i.: Punto di inserimento iniziale.

X: Coordinata X. [m]

Y: Coordinata Y. [m]

Punto f.: Punto di inserimento finale.

X: Coordinata X. [m]

Y: Coordinata Y. [m]

Estr.: Distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [m]

Mat.: Riferimento ad una definizione di materiale in acciaio.

Car.lin.: Riferimento alla definizione di un carico lineare.L: valori del carico espressi nel sistema locale dell'elemento.G: valori del carico espressi nel sistema globale.

DeltaT: Riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Sovr.: Aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z: Indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

C.i.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

C.f.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

P.lin.: Peso per unità di lunghezza. [kN/m]

Cal.: Descrizione sintetica dell'eventuale calastrello della sezione accoppiata o composita.

Sezione	P.i.	Liv.	Punto i.		Punto f.		Estr.	Mat.	Car.lin.	DeltaT	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.	Cal.
			X	Y	X	Y										
HEA200	C	L4	8.535	9.616	8.535	6.616	0.1	Fe430	Nessuno;		0	No	No	No	0.42	
HEA200	C	L4	5.935	9.616	5.935	6.616	0.1	Fe430	Nessuno;		0	No	No	No	0.42	
L90*6	C	L4	5.935	9.616	3.335	6.616	0	Fe430	Nessuno;		0	No	Svinc	Svinc	0.08	
L90*6	C	L4	0.735	9.616	3.335	6.616	0	Fe430	Nessuno;		0	No	Svinc	Svinc	0.08	
HEA200	C	L4	3.335	9.616	3.335	6.616	0.1	Fe430	Nessuno;		0	No	No	No	0.42	
HSA800\52	C	L4	-1.865	6.616	8.535	6.616	0.44	Fe430	TRAVE SO		0	No	Svinc	Svinc	1.38	
HSA800\52	C	L4	-1.865	9.616	8.535	9.616	0.44	Fe430	TRAVE SO		0	No	Svinc	Svinc	1.38	
HEA200	C	L4	0.735	9.616	0.735	6.616	0.1	Fe430	Nessuno;		0	No	No	No	0.42	
HEA200	C	L4	-1.865	9.616	-1.865	6.616	0.1	Fe430	Nessuno;		0	No	No	No	0.42	

5.5.4 Pilastri C.A.

Tr.: Riferimento al tronco indicante la quota inferiore e superiore.

Sezione: Riferimento ad una definizione di sezione C.A..

P.i.: Posizione del punto di inserimento rispetto alla geometria della sezione. SS=Sinistra-sotto, SC=Sinistra-centro, SA=Sinistra-alto, CS=Centro-sotto,

CC=Centro-centro, CA=Centro-alto, DS=Destra-sotto, DC=Destra-centro, DA=Destra-alto

Punto: Posizione del punto di inserimento rispetto alla geometria della sezione.

X: Coordinata X. [m]

Y: Coordinata Y. [m]

Ang.: Angolo misurato dal semiasse positivo delle ascisse in verso antiorario. [deg]

Mat.: Riferimento ad una definizione di materiale cemento armato.

Car.lin.: Riferimento alla definizione di un carico lineare.L: valori del carico espressi nel sistema locale dell'elemento.G: valori del carico espressi nel sistema globale.

DeltaT: Riferimento alla definizione di una variazione termica. Accetta anche il valore "Nessuno".

Sovr.: Aliquota di sovrarresistenza da assicurare in verifica.

S.Z: Indica se l'elemento deve essere verificato considerando il sisma verticale.

C.i.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

C.f.: Svincolo o cerniera da applicare al relativo estremo dell'asta nel modello.

P.lin.: Peso per unità di lunghezza. [kN/m]

Corr.: Lista di elementi correlati all'elemento generati durante la modellazione.

Tr.	Sezione	P.i.	Punto		Ang.	Mat.	Car.lin.	DeltaT	Sovr.	S.Z	C.i.	C.f.	P.lin.	Corr.
			X	Y										
T2	R 20*20	CC	8.535	9.616	0	RCK400	Nessuno; G		0	No	No	No	1	3
T2	R 20*20	CC	-1.865	9.616	0	RCK400	Nessuno; G		0	No	No	No	1	1
T2	R 20*20	CC	8.535	6.616	0	RCK400	Nessuno; G		0	No	No	No	1	4
T2	R 20*20	CC	-1.865	6.616	0	RCK400	Nessuno; G		0	No	No	No	1	2

5.5.5 Fondazioni profonde

Descrizione breve: Descrizione breve usata nelle tabelle dei capitoli dei pali e plinti su pali.

Stratigrafia: Stratigrafia del terreno nel punto medio in pianta dell'elemento.

Sondaggio: È possibile indicare esplicitamente un sondaggio definito nelle preferenze oppure richiedere di estrapolare il sondaggio dalla definizione del sito espressa nelle preferenze.

Estradosso: Distanza dalla quota superiore del sondaggio misurata in verticale con verso positivo verso l'alto. [m]

Deformazione volumetrica: Valore della deformazione volumetrica impiegato nel calcolo della pressione limite a rottura con la formula di Vesic. Il valore è adimensionale. Accetta anche il valore di default espresso nelle preferenze.

K punta: Coefficiente di sottofondo verticale del terreno in punta palo. [kN/m³]

Pressione limite punta: Valore limite di pressione del terreno in punta palo. [kN/m²]

Descrizione breve	Sondaggio	Stratigrafia		Deformazione volumetri	K punta	Pressione limite punta
		Estradosso				
FPP1	Da sito			0	0,0284196105	Da stratigrafia

5.5.6 Pali

5.5.6.1 Pali di piano

Palo: Riferimento ad una definizione di palo.

Liv.: Quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]

Punto: Punto di inserimento.

X: Coordinata X. [m]

Y: Coordinata Y. [m]

Estr.: Distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [m]

Lungh.: Lunghezza del palo. [m]

Coll. testa: Tipo di collegamento fra la testa del palo e l'eventuale sovrastruttura.

Capacità portante palo: Capacità portante ultima singolo palo, valutata con formula statica.

Fond.: Riferimento alla fondazione sottostante l'elemento.

Palo	Liv.	Punto		Estr.	Lungh.	Coll. testa	Capacità portante	Fond.
		X	Y					
Palo trivellato D 80	L1	-1.865	6.616	0	6	Incastro	1555.31	FPP1
Palo trivellato D 80	L1	-1.865	9.616	0	6	Incastro	1555.31	FPP1
Palo trivellato D 80	L1	8.535	6.616	0	6	Incastro	1555.31	FPP1
Palo trivellato D 80	L1	8.535	9.616	0	6	Incastro	1555.31	FPP1

5.5.7 Carichi superficiali

5.5.7.1 Carichi superficiali di piano

Carico: Riferimento alla definizione di un carico di superficie.

Solaio: Riferimento alla definizione di una sezione di solaio. Accetta anche il valore "Nessuno".

Liv.: Quota di inserimento espressa con notazione breve esprimibile come livello, falda, piano orizzontale alla Z specificata. [m]

Punti: Punti di definizione in pianta.

Indice: Indice del punto corrente nell'insieme dei punti di definizione dell'elemento.

X: Coordinata X. [m]

Y: Coordinata Y. [m]

Estr.: Distanza dalla quota di inserimento misurata in direzione ortogonale al piano della quota e con verso positivo verso l'alto. [m]

Angolo: Direzione delle nervature che trasmettono il carico. Angolo misurato dal semiasse positivo delle ascisse in verso antiorario. [deg]

Comp.: Descrizione sintetica del comportamento del carico superficiale o, nel caso di comportamento membranale, riferimento alla descrizione analitica della membrana.

Fori: Riferimenti a tutti gli elementi che forano il carico superficiale.

Carico	Solaio	Liv.	Indice	Punti		Estr.	Angolo	Comp.	Fori
				X	Y				
FOLLA		L4	1	-1.865	6.616	0.1	0	Nessuno	
			2	8.535	6.616				
			3	8.535	9.616				
			4	-1.865	9.616				

6 Dati di modellazione

6.1 Nodi modello

6.1.1 Nodi di definizione del modello

Indice: Numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.

Posizione: Coordinate del nodo.

X: Coordinata X. [m]

Y: Coordinata Y. [m]

Z: Coordinata Z. [m]

Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione			Indice	Posizione		
	X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z		X	Y	Z
2	-1.865	6.616	-6	3	8.535	6.616	-6	4	-1.865	9.616	-6	5	8.535	9.616	-6
6	-1.865	6.616	-5.25	7	8.535	6.616	-5.25	8	-1.865	9.616	-5.25	9	8.535	9.616	-5.25
10	-1.865	6.616	-3.75	11	8.535	6.616	-3.75	12	-1.865	9.616	-3.75	13	8.535	9.616	-3.75
14	-1.865	6.616	-2.25	15	8.535	6.616	-2.25	16	-1.865	9.616	-2.25	17	8.535	9.616	-2.25
18	-1.865	6.616	-0.75	19	8.535	6.616	-0.75	20	-1.865	9.616	-0.75	21	8.535	9.616	-0.75
22	-1.865	6.616	0	23	8.535	6.616	0	24	-1.865	9.616	0	25	8.535	9.616	0
26	-1.865	6.016	1.2	27	8.535	6.016	1.2	28	-1.865	6.616	1.2	29	8.535	6.616	1.2
30	-1.865	9.616	1.2	31	8.535	9.616	1.2	32	-1.865	10.216	1.2	33	8.535	10.216	1.2
34	-1.865	6.616	1.3	35	8.535	6.616	1.3	36	-1.865	9.616	1.3	37	8.535	9.616	1.3
38	-1.865	6.616	1.66	39	0.735	6.616	1.66	40	3.335	6.616	1.66	41	5.935	6.616	1.66
42	8.535	6.616	1.66	43	-1.865	9.616	1.66	44	0.735	9.616	1.66	45	3.335	9.616	1.66
46	5.935	9.616	1.66	47	8.535	9.616	1.66								

6.2 Aste

6.2.1 Carichi su aste modello

6.2.1.1 Carichi trapezoidali locali su aste modello

Indice asta: Indice dell'asta a cui si riferisce il carico trapezoidale.

Condizione: Condizione elementare di carico a cui si riferisce il carico.

Posizione iniziale: Posizione iniziale del carico sull'asse locale 1. [m]

F1 iniziale: Componente del valore iniziale del carico lungo l'asse locale 1. [kN/m]

F2 iniziale: Componente del valore iniziale del carico lungo l'asse locale 2. [kN/m]

F3 iniziale: Componente del valore iniziale del carico lungo l'asse locale 3. [kN/m]

Posizione finale: Posizione finale del carico sull'asse locale 1. [m]

F1 finale: Componente del valore finale del carico lungo l'asse locale 1. [kN/m]

F2 finale: Componente del valore finale del carico lungo l'asse locale 2. [kN/m]

F3 finale: Componente del valore finale del carico lungo l'asse locale 3. [kN/m]

Indice asta	Condizione	Posizione ini	F1 iniziale	F2 iniziale	F3 iniziale	Posizione fin	F1 finale	F2 finale	F3 finale
5	Permanenti	0	0	-0.6	0	2.6	0	-0.6	0
5	VENTO	0	0	-0.75	-2.25	2.6	0	-0.75	-2.25
6	Permanenti	0	0	-0.6	0	2.6	0	-0.6	0
6	VENTO	0	0	-0.75	-2.25	2.6	0	-0.75	-2.25
7	Permanenti	0	0	-0.6	0	2.6	0	-0.6	0
7	VENTO	0	0	-0.75	-2.25	2.6	0	-0.75	-2.25
8	Permanenti	0	0	-0.6	0	2.6	0	-0.6	0
8	VENTO	0	0	-0.75	-2.25	2.6	0	-0.75	-2.25
9	Permanenti	0	0	-0.6	0	2.6	0	-0.6	0
9	VENTO	0	0	0.75	-2.25	2.6	0	0.75	-2.25
10	Permanenti	0	0	-0.6	0	2.6	0	-0.6	0
10	VENTO	0	0	0.75	-2.25	2.6	0	0.75	-2.25
11	Permanenti	0	0	-0.6	0	2.6	0	-0.6	0
11	VENTO	0	0	0.75	-2.25	2.6	0	0.75	-2.25
12	Permanenti	0	0	-0.6	0	2.6	0	-0.6	0
12	VENTO	0	0	0.75	-2.25	2.6	0	0.75	-2.25
13	Permanenti	0	0	-2.6	0	3	0	-2.6	0
13	FOLLA	0	0	-13	0	3	0	-13	0
14	Permanenti	0	0	-5.2	0	3	0	-5.2	0
14	FOLLA	0	0	-26	0	3	0	-26	0
15	Permanenti	0	0	-5.2	0	3	0	-5.2	0
15	FOLLA	0	0	-26	0	3	0	-26	0
16	Permanenti	0	0	-5.2	0	3	0	-5.2	0
16	FOLLA	0	0	-26	0	3	0	-26	0
17	Permanenti	0	0	-2.6	0	3	0	-2.6	0
17	FOLLA	0	0	-13	0	3	0	-13	0

6.2.2 Caratteristiche meccaniche aste

I seguenti dati si riferiscono alle caratteristiche meccaniche delle aste utilizzate dal solutore ad elementi finiti. Normalmente differiscono dalle caratteristiche inerziali delle sezioni definite nel database. Tengono conto dei moltiplicatori inerziali espressi nelle preferenze FEM e di indicazioni tratte dalla bibliografia (SAP 90 Volume I Figura X-8; Belluzzi Vol. 1).

I.: Numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.

Area: Area della sezione trasversale. [m²]

Area 2: Area di taglio per sforzo di taglio nella direzione 2. [m²]

Area 3: Area di taglio per sforzo di taglio nella direzione 3. [m²]

In.2: Momento d'inerzia attorno all'asse locale 2. [m⁴]

In.3: Momento d'inerzia attorno all'asse locale 3. [m⁴]

In.tors.: Momento d'inerzia torsionale corretto con il fattore di torsione. [m⁴]

E: Modulo di elasticità longitudinale. [kN/m²]

G: Modulo di elasticità tangenziale. [kN/m²]

Alfa: Coefficiente di dilatazione termica longitudinale. [°C-1]

P.unit.: Peso per unità di lunghezza dell'elemento. [kN/m]

S.fibre: Caratteristiche della sezione a fibre

Sez.corr.: Sezione degli elementi correlati.

Desc.: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

Mat.corr.: Materiale degli elementi correlati.

Desc.: Descrizione o nome assegnato all'elemento.

I.	Area	Area 2	Area 3	In.2	In.3	In.tors.	E	G	Alfa	P.unit.	S.fibre	Sez.corr. Desc.	Mat.corr. Desc.
1	0.04	0.0333	0.0333	0.0001333	0.0001333	0.000002	36050000	16386364	0.00001	1		R 20*20	RCK400
2	0.0176	0.0063	0.0095	0.0002166	0.0020673	0.0008007	206000000	79230769	0.000012	1.379		HSA800\520	Fe430
3	0.0054	0.0012	0.0033	0.0000134	0.000037	0.0000001	206000000	79230769	0.000012	0.423		HEA200	Fe430
4	1.44	1.2	1.2	0.1728	0.1728	0.0025574	32588108	14812776	0.00001	36		R 120*120_2	C28/35
5	0.5027	0.4524	0.4524	0.0198493	0.0198493	0.0003918	31447161	14294164	0.00001	12.566			
6	0.0011	0.0005	0.0005	0.0000008	0.0000008		206000000	79230769	0.000012	0.083		L90*6	Fe430

6.2.3 Definizioni aste

Indice: Numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.

Nodo I: Nodo iniziale.

Nodo J: Nodo finale.

Nodo K: Nodo che definisce l'asse locale 2.

Sezione: Caratteristiche inerziali-meccaniche della sezione.

Indice: Numero dell'elemento nell'insieme che lo contiene.

Indice	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Sezione Indice	Indice	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Sezione Indice
1	30	36	49	1	2	28	34	49	1
3	31	37	49	1	4	29	35	49	1
5	43	44	50	2	6	44	45	50	2
7	45	46	50	2	8	46	47	50	2
9	38	39	50	2	10	39	40	50	2
11	40	41	50	2	12	41	42	50	2
13	43	38	50	3	14	44	39	50	3
15	45	40	50	3	16	46	41	50	3
17	47	42	50	3	18	26	28	50	4
19	28	30	50	4	20	30	32	50	4
21	27	29	50	4	22	29	31	50	4
23	31	33	50	4	24	23	19	51	5
25	19	15	51	5	26	15	11	51	5
27	11	7	51	5	28	7	3	51	5
29	44	40	50	6	30	25	21	54	5
31	21	17	54	5	32	17	13	54	5
33	13	9	54	5	34	9	5	54	5
35	22	18	56	5	36	18	14	56	5
37	14	10	56	5	38	10	6	56	5
39	6	2	56	5	40	24	20	58	5
41	20	16	58	5	42	16	12	58	5
43	12	8	58	5	44	8	4	58	5
45	46	40	48	6					

7 Risultati numerici

7.1 Reazioni nodali

7.1.1 Reazioni nodali in condizioni di carico

Nodo: Numero del nodo sollecitato dalla reazione vincolare.

Indice: Numero del nodo sollecitato dalla reazione vincolare.

Contesto: Contesto a cui si riferisce la reazione vincolare.

Reazione a traslazione: Reazione vincolare traslazionale del nodo.

x: Componente X della reazione vincolare del nodo. [kN]

y: Componente Y della reazione vincolare del nodo. [kN]

z: Componente Z della reazione vincolare del nodo. [kN]

Reazione a rotazione: Reazione vincolare rotazionale del nodo.

x: Componente X della reazione a rotazione del nodo. [kN*m]

y: Componente Y della reazione a rotazione del nodo. [kN*m]

z: Componente Z della reazione a rotazione del nodo. [kN*m]

Nodo Indice	Contesto	Reazione a traslazione			Reazione a rotazione		
		x	y	z	x	y	z
2	Condizione Permanenti	0	0	2.56	0	0	0
2	Condizione VENTO	0	0	-0.47	0	0	0
2	Condizione FOLLA	0	0	1.11	0	0	0
2	Condizione Sisma X	0	0	0	0	0	0
2	Condizione Sisma Y	0	0	-0.25	0	0	0
3	Condizione Permanenti	0	0	2.56	0	0	0
3	Condizione VENTO	0	0	-0.47	0	0	0
3	Condizione FOLLA	0	0	1.11	0	0	0
3	Condizione Sisma X	0	0	0	0	0	0
3	Condizione Sisma Y	0	0	-0.25	0	0	0
4	Condizione Permanenti	0	0	2.56	0	0	0
4	Condizione VENTO	0	0	0.47	0	0	0
4	Condizione FOLLA	0	0	1.11	0	0	0
4	Condizione Sisma X	0	0	0	0	0	0
4	Condizione Sisma Y	0	0	0.25	0	0	0
5	Condizione Permanenti	0	0	2.56	0	0	0
5	Condizione VENTO	0	0	0.47	0	0	0
5	Condizione FOLLA	0	0	1.11	0	0	0
5	Condizione Sisma X	0	0	0	0	0	0
5	Condizione Sisma Y	0	0	0.25	0	0	0
6	Condizione Permanenti	0	0.23	75.87	0	0	0
6	Condizione VENTO	0.04	1.45	-13.85	0	0	-0.0026
6	Condizione FOLLA	0	0.02	32.92	0	0	0
6	Condizione Sisma X	7.8	0	0	0	0	0
6	Condizione Sisma Y	0.02	0.73	-7.42	0	0	-0.001
7	Condizione Permanenti	0	0.23	75.87	0	0	0
7	Condizione VENTO	-0.04	1.45	-13.85	0	0	0.0026
7	Condizione FOLLA	0	0.02	32.92	0	0	0
7	Condizione Sisma X	7.8	0	0	0	0	0
7	Condizione Sisma Y	-0.02	0.73	-7.42	0	0	0.001
8	Condizione Permanenti	0	-0.23	75.87	0	0	0
8	Condizione VENTO	-0.11	1.45	13.85	0	0	-0.0026
8	Condizione FOLLA	0	-0.02	32.92	0	0	0
8	Condizione Sisma X	7.8	0	0	0	0	0.0001
8	Condizione Sisma Y	-0.04	0.73	7.42	0	0	-0.001
9	Condizione Permanenti	0	-0.23	75.87	0	0	0
9	Condizione VENTO	0.11	1.45	13.85	0	0	0.0026
9	Condizione FOLLA	0	-0.02	32.92	0	0	0
9	Condizione Sisma X	7.8	0	0	0	0	0.0001
9	Condizione Sisma Y	0.04	0.73	7.42	0	0	0.001
10	Condizione Permanenti	0	0.35	54.99	0	0	0
10	Condizione VENTO	-0.03	-4.28	-10.09	0	0	-0.0022
10	Condizione FOLLA	0	0.04	23.97	0	0	0
10	Condizione Sisma X	-2.52	0	0	0	0	0
10	Condizione Sisma Y	-0.01	-2.66	-5.41	0	0	-0.0009
11	Condizione Permanenti	0	0.35	54.99	0	0	0
11	Condizione VENTO	0.03	-4.28	-10.09	0	0	0.0022
11	Condizione FOLLA	0	0.04	23.97	0	0	0
11	Condizione Sisma X	-2.52	0	0	0	0	0
11	Condizione Sisma Y	0.01	-2.66	-5.41	0	0	0.0009
12	Condizione Permanenti	0	-0.35	54.99	0	0	0
12	Condizione VENTO	0.05	-4.28	10.09	0	0	-0.0022
12	Condizione FOLLA	0	-0.04	23.97	0	0	0
12	Condizione Sisma X	-2.53	0	0	0	0	0.0001
12	Condizione Sisma Y	0.02	-2.66	5.41	0	0	-0.0009
13	Condizione Permanenti	0	-0.35	54.99	0	0	0
13	Condizione VENTO	-0.05	-4.28	10.09	0	0	0.0022
13	Condizione FOLLA	0	-0.04	23.97	0	0	0
13	Condizione Sisma X	-2.53	0	0	0	0	0.0001
13	Condizione Sisma Y	-0.02	-2.66	5.41	0	0	0.0009
14	Condizione Permanenti	0	0.29	33.77	0	0	0
14	Condizione VENTO	-0.06	-5.89	-6.25	0	0	-0.0018
14	Condizione FOLLA	0	0.04	14.85	0	0	0
14	Condizione Sisma X	-7.47	0	0	0	0	0
14	Condizione Sisma Y	-0.02	-3.56	-3.35	0	0	-0.0007
15	Condizione Permanenti	0	0.29	33.77	0	0	0
15	Condizione VENTO	0.06	-5.89	-6.25	0	0	0.0018
15	Condizione FOLLA	0	0.04	14.85	0	0	0
15	Condizione Sisma X	-7.47	0	0	0	0	0
15	Condizione Sisma Y	0.02	-3.56	-3.35	0	0	0.0007
16	Condizione Permanenti	0	-0.29	33.77	0	0	0
16	Condizione VENTO	0.12	-5.89	6.25	0	0	-0.0018
16	Condizione FOLLA	0	-0.04	14.85	0	0	0
16	Condizione Sisma X	-7.47	0	0	0	0	0.0001
16	Condizione Sisma Y	0.05	-3.56	3.35	0	0	-0.0007
17	Condizione Permanenti	0	-0.29	33.77	0	0	0
17	Condizione VENTO	-0.12	-5.89	6.25	0	0	0.0018

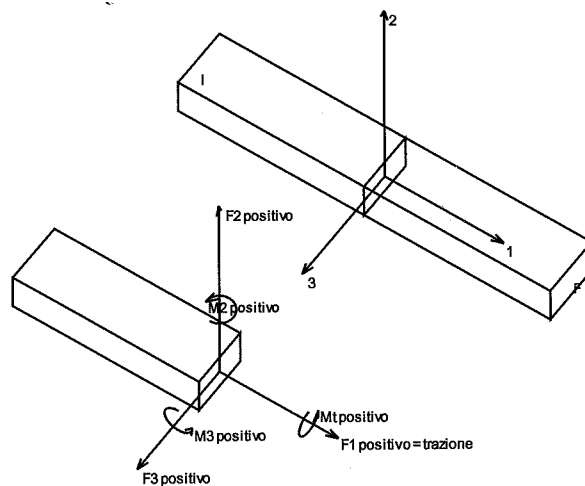
17	Condizione FOLLA	0	-0.04	14.85	0	0	0
17	Condizione Sisma X	-7.47	0	0	0	0	0.0001
17	Condizione Sisma Y	-0.05	-3.56	3.35	0	0	0.0007
18	Condizione Permanenti	0	0.08	11.55	0	0	0
18	Condizione VENTO	-0.04	-2.97	-2.17	0	0	-0.0008
18	Condizione FOLLA	0	0.01	5.15	0	0	0
18	Condizione Sisma X	-5.06	0	0	0	0	0
18	Condizione Sisma Y	-0.01	-1.76	-1.16	0	0	-0.0003
19	Condizione Permanenti	0	0.08	11.55	0	0	0
19	Condizione VENTO	0.04	-2.97	-2.17	0	0	0.0008
19	Condizione FOLLA	0	0.01	5.15	0	0	0
19	Condizione Sisma X	-5.06	0	0	0	0	0
19	Condizione Sisma Y	0.01	-1.76	-1.16	0	0	0.0003
20	Condizione Permanenti	0	-0.08	11.55	0	0	0
20	Condizione VENTO	0.08	-2.97	2.17	0	0	-0.0008
20	Condizione FOLLA	0	-0.01	5.15	0	0	0
20	Condizione Sisma X	-5.07	0	0	0	0	0
20	Condizione Sisma Y	0.03	-1.76	1.16	0	0	-0.0003
21	Condizione Permanenti	0	-0.08	11.55	0	0	0
21	Condizione VENTO	-0.08	-2.97	2.17	0	0	0.0008
21	Condizione FOLLA	0	-0.01	5.15	0	0	0
21	Condizione Sisma X	-5.07	0	0	0	0	0
21	Condizione Sisma Y	-0.03	-1.76	1.16	0	0	0.0003

7.2 Sollecitazioni aste

7.2.1 Convenzioni di segno aste

Le abbreviazioni relative alle sollecitazioni sugli elementi aste sono da intendersi:

- F1 (N): sforzo normale nell'asta;
- F2: sforzo di taglio agente nella direzione dell'asse locale 2;
- F3: sforzo di taglio agente nella direzione dell'asse locale 3;
- M1 (Mt): momento attorno all'asse locale 1; equivale al momento torcente;
- M2: momento attorno all'asse locale 2;
- M3: momento attorno all'asse locale 3;



La convenzione sui segni per i parametri di sollecitazione delle aste è la seguente:

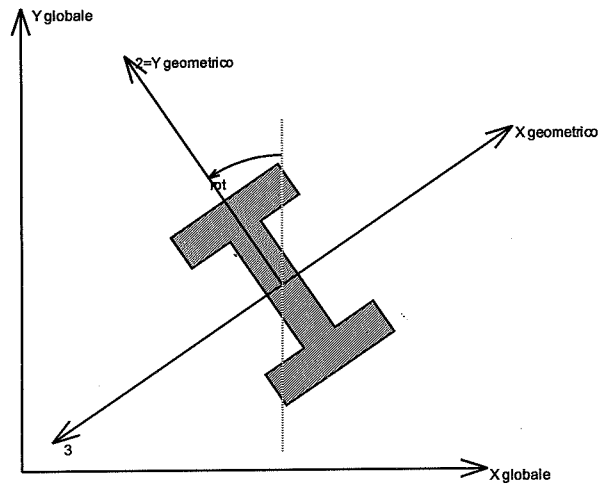
presa un'asta con nodo iniziale i e nodo finale f, asse 1 che va da i a f, assi 2 e 3 presi secondo quanto indicato nei paragrafi successivi relativi al sistema locale delle aste sezionando l'asta in un punto e considerando la sezione sinistra del punto in cui si è effettuato il taglio (sezione da cui esce il versore asse 1) i parametri di sollecitazione sono positivi se hanno verso e direzione concordi con il sistema di riferimento locale dell'asta 1, 2, 3 (per i momenti si adotta la regola della mano destra).

Il sistema è definito diversamente per tre categorie di aste, a seconda che siano originate da:

- aste verticali ad esempio pilastri e colonne;
- aste non verticali non di c.a., ad esempio travi di acciaio o legno;
- aste non verticali in c.a.: travi in c.a. di piano, falda o a quota generica.

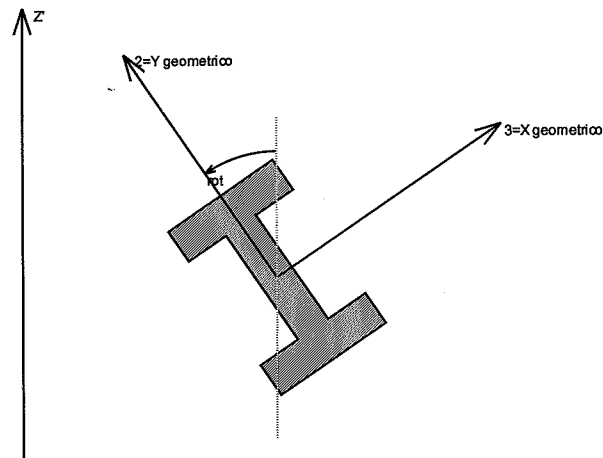
Nel seguito si indica con 1, 2 e 3 il sistema locale dell'asta che non sempre coincide con gli assi principali della sezione. Si ricorda che per assi principali si intendono gli assi rispetto a cui si ha il raggio di inerzia minimo e massimo. Gli assi 1, 2 e 3 rispettano la regola della mano destra.

Sistema locale aste verticali



Nella figura si considera l'asse 1 uscente dal foglio (l'osservatore guarda in direzione opposta a quella dell'asse 1).

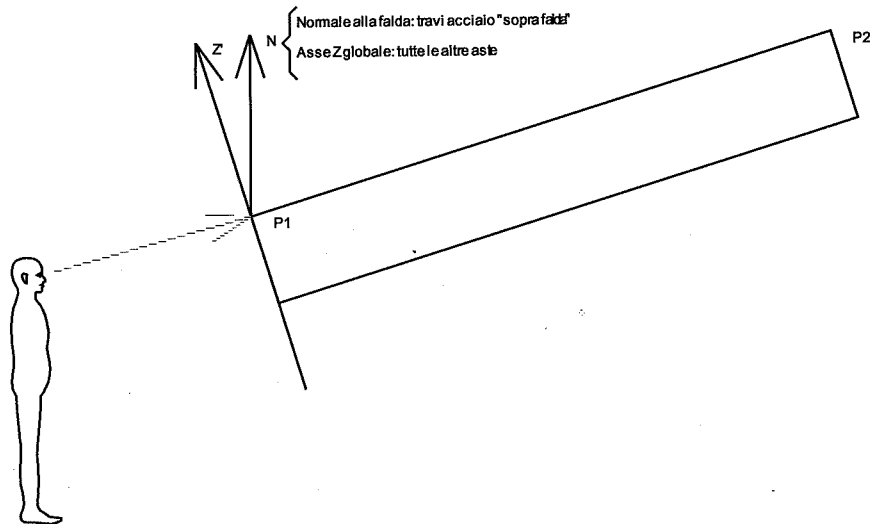
Sistema locale aste non verticali



Nella figura si considera l'asse 1 entrante nel foglio (l'osservatore guarda in direzione coincidente a quella dell'asse 1).

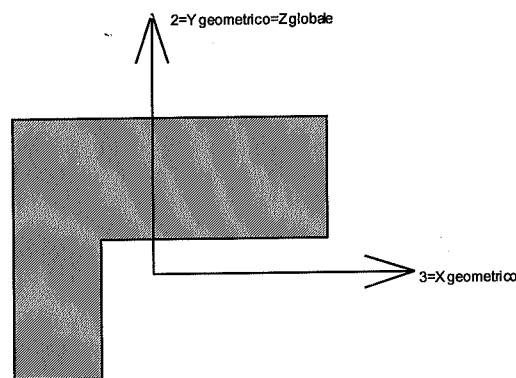
L'asse Z' è illustrato nella figura seguente dove:

- P1 è il punto di inserimento iniziale dell'asta
- P2 è il punto di inserimento finale dell'asta
- N è la normale al piano o falda di inserimento



Z' è quindi l'intersezione tra il piano passante per P1, P2 contenente N e il piano della sezione iniziale dell'asta.

Sistema locale aste derivanti da travi in c.a.



Nella figura si considera l'asse 1 entrante nel foglio (l'osservatore guarda in direzione coincidente a quella dell'asse 1). L'asse 2 è sempre verticale e quindi coincidente con l'asse Z globale nonché con l'asse y geometrico. L'asse 3 coincide con l'asse x geometrico. Si sottolinea il fatto che gli assi 2 e 3 non corrispondono agli assi principali della sezione.

7.2.2 Sollecitazioni estreme aste

Numero asta: Numero dell'asta a cui si riferiscono le sollecitazioni.

Contesto: Contesto a cui si riferiscono le sollecitazioni.

Pos.: Numero della sezione all'interno dell'asta (tra 0 e 30, dove 0 corrisponde alla sezione al nodo iniziale, 15 è la sezione in mezzeria, 30 corrisponde alla sezione al nodo finale).

X: Componente X della posizione a cui si riferisce la sollecitazione dell'asta. [m]

Y: Componente Y della posizione a cui si riferisce la sollecitazione dell'asta. [m]

Z: Componente Z della posizione a cui si riferisce la sollecitazione dell'asta. [m]

F1: Componente F1 della sollecitazione dell'asta. [kN]

F2: Componente F2 della sollecitazione dell'asta. [kN]

F3: Componente F3 della sollecitazione dell'asta. [kN]

M1: Componente M1 della sollecitazione dell'asta. [kN*m]

M2: Componente M2 della sollecitazione dell'asta. [kN*m]

M3: Componente M3 della sollecitazione dell'asta. [kN*m]

Sollecitazioni con sforzo normale (N) minimo

Vengono mostrate le sole 5 aste più sollecitate.

Numero asta	Contesto	Pos.	X	Y	Z	F1	F2	F3	M1	M2	M3

40	Unica 15	30	-1.86	9.62	-0.75	-241.18	-20.01	0.19	0.0102	0.2476	-28.0226
30	Unica 15	30	8.54	9.62	-0.75	-241.18	-20.01	-0.19	-0.0102	-0.2476	-28.0226
41	Unica 15	30	-1.86	9.62	-2.25	-240	-15.19	0.09	0.0091	0.3665	-5.236
31	Unica 15	30	8.54	9.62	-2.25	-240	-15.19	-0.08	-0.0091	-0.3664	-5.236
24	Unica 19	30	8.54	6.62	-0.75	-223.59	12.76	-0.08	0.0073	-0.0321	17.9858

Sollecitazioni con sforzo normale (N) massimo

Vengono mostrate le sole 5 aste più sollecitate.

Numero asta	Contesto	Pos.	X	Y	Z	F1	F2	F3	M1	M2	M3
24	Condizione VENTO	0	8.54	6.62	0	32.82	-11.7	0.08	-0.0073	-0.0247	-23.9616
35	Condizione VENTO	0	-1.86	6.62	0	32.82	-11.7	-0.08	0.0073	0.0247	-23.9616
25	Condizione VENTO	0	8.54	6.62	-0.75	30.66	-8.73	0.04	-0.0065	0.0321	-15.1866
36	Condizione VENTO	0	-1.86	6.62	-0.75	30.66	-8.73	-0.04	0.0065	-0.0322	-15.1866
7	Unica 11	0	3.34	9.62	1.66	26.26	4.22	-9.47	0.0011	-3.413	81.1825

Sollecitazioni con momento M2 minimo

Vengono mostrate le sole 5 aste più sollecitate.

Numero asta	Contesto	Pos.	X	Y	Z	F1	F2	F3	M1	M2	M3
5	Unica 15	30	0.74	9.62	1.66	4.86	-78.41	-9.53	0.0983	-24.7641	213.0956
8	Unica 15	0	5.94	9.62	1.66	4.86	78.41	9.53	-0.0983	-24.7641	213.0956
9	Unica 11	30	0.74	6.62	1.66	-4.94	-16.01	-9.42	-0.018	-24.5228	45.7871
12	Unica 11	0	5.94	6.62	1.66	-4.94	16.01	9.42	0.018	-24.5228	45.7871
6	Unica 15	0	0.74	9.62	1.66	26.26	-30.81	3.74	-0.0007	-20.6571	213.0961

Sollecitazioni con momento M2 massimo

Vengono mostrate le sole 5 aste più sollecitate.

Numero asta	Contesto	Pos.	X	Y	Z	F1	F2	F3	M1	M2	M3
42	Unica 13	0	-1.86	9.62	-2.25	-168.71	-3.48	-5.34	0.0049	19.8939	-3.4361
41	Unica 13	30	-1.86	9.62	-2.25	-223.58	-9.7	2.25	0.0067	19.8939	-3.4361
26	Unica 13	0	8.54	6.62	-2.25	-119.89	-2.19	-5.3	-0.0047	19.7135	-0.7435
25	Unica 13	30	8.54	6.62	-2.25	-162.26	-7.76	2.23	-0.0064	19.7135	-0.7435
32	Unica 5	0	8.54	9.62	-2.25	-144.3	-0.65	-5.28	0.0001	19.63	-1.3459

Sollecitazioni con momento M3 minimo

Vengono mostrate le sole 5 aste più sollecitate.

Numero asta	Contesto	Pos.	X	Y	Z	F1	F2	F3	M1	M2	M3
19	Unica 11	30	-1.86	9.62	1.2	3.17	99.45	0.28	-0.0799	0.4187	-78.7035
22	Unica 11	30	8.54	9.62	1.2	3.17	99.45	-0.28	0.0799	-0.4187	-78.7034
40	Unica 15	0	-1.86	9.62	0	-231.75	-20.01	0.19	0.0102	0.1059	-43.0323
30	Unica 15	0	8.54	9.62	0	-231.75	-20.01	-0.19	-0.0102	-0.1059	-43.0323
35	Unica 11	0	-1.86	6.62	0	-52.93	-18.01	-0.1	0.0102	0.0342	-36.217

Sollecitazioni con momento M3 massimo

Vengono mostrate le sole 5 aste più sollecitate.

Numero asta	Contesto	Pos.	X	Y	Z	F1	F2	F3	M1	M2	M3
10	Unica 19	30	3.34	6.62	1.66	5.55	-23.88	-7.99	0.0008	1.5403	284.4101
11	Unica 19	0	3.34	6.62	1.66	5.55	23.88	7.99	-0.0008	1.5403	284.4101
7	Unica 15	0	3.34	9.62	1.66	26.26	23.72	-9.59	0.0007	-3.3232	283.9827
6	Unica 15	30	3.34	9.62	1.66	26.26	-23.72	9.59	-0.0007	-3.3232	283.9827
5	Unica 15	30	0.74	9.62	1.66	4.86	-78.41	-9.53	0.0983	-24.7641	213.0956

7.3 Tagli ai livelli

Livello: Livello rispetto a cui è calcolato il taglio.

Contesto: Contesto nel quale viene valutato il taglio.

Totale: Totale del taglio al livello.

F: Forza del taglio. [kN]

X: Componente lungo l'asse X globale. [kN]

Y: Componente lungo l'asse Y globale. [kN]

Z: Componente lungo l'asse Z globale. [kN]

Aste verticali: Contributo al taglio totale dato dalle aste verticali.

F: Forza del taglio. [kN]

X: Componente lungo l'asse X globale. [kN]

Y: Componente lungo l'asse Y globale. [kN]

Z: Componente lungo l'asse Z globale. [kN]

Pareti: Contributo al taglio totale dato dalle pareti e piastre generiche verticali.

F: Forza del taglio. [kN]

X: Componente lungo l'asse X globale. [kN]

Y: Componente lungo l'asse Y globale. [kN]

Z: Componente lungo l'asse Z globale. [kN]

Livello	Contesto	Totale			Aste verticali			Pareti												
		F	X	Y	Z	F	X	Y	Z	F	X	Y	Z							

120	Condizione Permanen	0	0	-110.97	0	0	-110.97	0	0	0	0
120	Condizione VENTO	0	46.8	0	0	46.8	0	0	0	0	0
120	Condizione FOLLA	0	0	-312	0	0	-312	0	0	0	0
120	Condizione Sisma X	19.12	0	0	19.12	0	0	0	0	0	0
120	Condizione Sisma Y	0	19.12	0	0	19.12	0	0	0	0	0
120	Unica 1	-19.12	0	-110.97	-19.12	0	-110.97	0	0	0	0
120	Unica 2	0	-19.12	-110.97	0	-19.12	-110.97	0	0	0	0
120	Unica 3	0	19.12	-110.97	0	19.12	-110.97	0	0	0	0
120	Unica 4	19.12	0	-110.97	19.12	0	-110.97	0	0	0	0
120	Unica 5	-19.12	0	-422.97	-19.12	0	-422.97	0	0	0	0
120	Unica 6	0	-19.12	-422.97	0	-19.12	-422.97	0	0	0	0
120	Unica 7	0	19.12	-422.97	0	19.12	-422.97	0	0	0	0
120	Unica 8	19.12	0	-422.97	19.12	0	-422.97	0	0	0	0
120	Unica 9	-19.12	46.8	-110.97	-19.12	46.8	-110.97	0	0	0	0
120	Unica 10	0	27.68	-110.97	0	27.68	-110.97	0	0	0	0
120	Unica 11	0	65.92	-110.97	0	65.92	-110.97	0	0	0	0
120	Unica 12	19.12	46.8	-110.97	19.12	46.8	-110.97	0	0	0	0
120	Unica 13	-19.12	46.8	-422.97	-19.12	46.8	-422.97	0	0	0	0
120	Unica 14	0	27.68	-422.97	0	27.68	-422.97	0	0	0	0
120	Unica 15	0	65.92	-422.97	0	65.92	-422.97	0	0	0	0
120	Unica 16	19.12	46.8	-422.97	19.12	46.8	-422.97	0	0	0	0
120	Unica 17	0	46.8	-422.97	0	46.8	-422.97	0	0	0	0
120	Unica 18	0	46.8	-110.97	0	46.8	-110.97	0	0	0	0
120	Unica 19	0	-46.8	-422.97	0	-46.8	-422.97	0	0	0	0
120	Unica 20	0	-46.8	-110.97	0	-46.8	-110.97	0	0	0	0

7.4 Equilibrio forze

Contributo: Nome attribuito al sistema risultante.

Fx: Componente X di traslazione del sistema risultante. [kN]

Fy: Componente Y di traslazione del sistema risultante. [kN]

Fz: Componente Z di traslazione del sistema risultante. [kN]

Mx: Componente di momento attorno l'asse X del sistema risultante. [kN*m]

My: Componente di momento attorno l'asse Y del sistema risultante. [kN*m]

Mz: Componente di momento attorno l'asse Z del sistema risultante. [kN*m]

Bilancio in condizione di carico: Permanenti

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	0	-714.96322	-5802.6927	2384.5706	0
Reazioni	0	0	714.96322	5802.6927	-2384.5706	0
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: VENTO

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	46.8	0	-101.088	0	156.089
Reazioni	0	-46.8	0	101.088	0	-156.089
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: FOLLA

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	0	-312	-2532.2143	1040.5934	0
Reazioni	0	0	312	2532.2143	-1040.5934	0
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma X

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	29.01481	0	0	0	43.6107	-235.4863
Reazioni	-29.01481	0	0	0	-43.6107	235.4863
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

Bilancio in condizione di carico: Sisma Y

Contributo	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
Applicate	0	29.01481	0	-43.6107	0	96.7712
Reazioni	0	-29.01481	0	43.6107	0	-96.7712
PDelta	0	0	0	0	0	0
Totale	0	0	0	0	0	0

8 Verifiche

8.1 Verifiche aste in acciaio

sadm	tensione ammissibile
Ne,x	carico critico euleriano per inerzia secondo asse X dell'asta
Ne,y	carico critico euleriano per inerzia secondo asse Y dell'asta
Ne,m	carico critico euleriano per inerzia secondo asse M dell'asta
Ne,n	carico critico euleriano per inerzia secondo asse N dell'asta
fc2	fattore di amplificazione dei valori ammissibili in condizione tipo II (1.125)
betax	coefficiente di inflessione laterale per inerzia secondo asse X dell'asta
betay	coefficiente di inflessione laterale per inerzia secondo asse Y dell'asta
betam	coefficiente di inflessione laterale per inerzia secondo asse M dell'asta
betan	coefficiente di inflessione laterale per inerzia secondo asse N dell'asta
sid	tensione ideale di verifica a resistenza
sig	tensione di verifica a instabilità
lambda	snellezza massima dell'asta
om	coefficiente omega per verifica ad instabilità
om1	coefficiente omega1 per verifica a svergolamento
fx	freccia elastica secondo l'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione positiva se provoca spostamento in direzione opposto all'asse x stesso
fy	freccia elastica secondo l'asse y del sistema di riferimento geometrico della sezione positiva se provoca spostamento in direzione opposto all'asse y stesso
N	sforzo normale (positivo se di trazione)
Mx	sollecitazione flettente attorno all'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione
My	sollecitazione flettente attorno all'asse y del sistema di riferimento geometrico della sezione
Mt	momento torcente
Tx	sollecitazione tagliante agente lungo l'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione
Ty	sollecitazione tagliante agente lungo l'asse y del sistema di riferimento geometrico della sezione
Mxeq	sollecitazione flettente equivalente attorno all'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione
Myeq	sollecitazione flettente equivalente attorno all'asse y del sistema di riferimento geometrico della sezione
comb	combinazione di verifica
x	distanza della sezione di verifica dall'estremità iniziale dell'asta

Asta 5: Trave in acciaio livello 166 fili 2-10

Unita' di misura: m, kN, deg, °C, s
Lunghezza= 2.6 Nodo iniziale n.43 Nodo finale n.44 Cerniera iniziale: Svincolo: M3 Cerniera finale: No
Sezione: HSA800\520; Materiale: Fe430; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
samm=190000 per condizione tipo I samm=213750 per condizione tipo II

Verifica resistenza condizione I:
sid=64677.3 samm=190000 in comb. Famiglia "Unica" 13 x=2.6
N=3.52907 Mx=213.0943 My=-17.5589953 Mt=0.0975715 Tx=-5.95918 Ty=78.41153

Verifica resistenza condizione II:
sid=73393.4 samm=213750 in comb. Famiglia "Unica" 15 x=2.6
N=4.85797 Mx=213.09555 My=-24.7641094 Mt=0.0983042 Tx=-9.52963 Ty=78.41202

Verifica ad instabilità non richiesta (Coefficienti beta = 0)

Asta 6: Trave in acciaio livello 166 fili 2-10

Unita' di misura: m, kN, deg, °C, s
Lunghezza= 2.6 Nodo iniziale n.44 Nodo finale n.45 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HSA800\520; Materiale: Fe430; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
samm=190000 per condizione tipo I samm=213750 per condizione tipo II

Verifica resistenza condizione I:
sid=64303.7 samm=190000 in comb. Famiglia "Unica" 13 x=1.21333
N=18.8923 Mx=248.47105 My=-10.6013508 Mt=-0.0007413 Tx=4.66365 Ty=27.50061

Verifica resistenza condizione II:
sid=70084.6 samm=213750 in comb. Famiglia "Unica" 15 x=0.52
N=26.25671 Mx=228.749275 My=-18.4070719 Mt=-0.0007403 Tx=4.91189 Ty=29.39278

Verifica ad instabilità non richiesta (Coefficienti beta = 0)

Asta 7: Trave in acciaio livello 166 fili 2-10

Unita' di misura: m, kN, deg, °C, s
Lunghezza= 2.6 Nodo iniziale n.45 Nodo finale n.46 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HSA800\520; Materiale: Fe430; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
samm=190000 per condizione tipo I samm=213750 per condizione tipo II

Verifica resistenza condizione I:
sid=64303.6 samm=190000 in comb. Famiglia "Unica" 13 x=1.38667
N=18.8923 Mx=248.47105 My=-10.6013445 Mt=0.0007413 Tx=-4.66365 Ty=-27.50061

Verifica resistenza condizione II:

sid=70084.6 samm=213750 in comb. Famiglia "Unica" 15 x=2.08
N=26.25671 Mx=228.749275 My=-18.4070641 Mt=0.0007403 Tx=-4.91188 Ty=-29.39278

Verifica ad instabilità non richiesta (Coefficienti beta = 0)

Asta 8: Trave in acciaio livello 166 fili 2-10

Unita' di misura: m, kN, deg, °C, s
Lunghezza= 2.6 Nodo iniziale n.46 Nodo finale n.47 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: Svincolo: M3
Sezione: HSA800\520; Materiale: Fe430; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
samm=190000 per condizione tipo I samm=213750 per condizione tipo II

Verifica resistenza condizione I:
sid=64677.3 samm=190000 in comb. Famiglia "Unica" 13 x=0
N=3.52909 Mx=213.0943 My=-17.5589813 Mt=-0.0975715 Tx=5.95917 Ty=-78.41153

Verifica resistenza condizione II:
sid=73393.4 samm=213750 in comb. Famiglia "Unica" 15 x=0
N=4.85799 Mx=213.09555 My=-24.7640953 Mt=-0.0983042 Tx=9.52963 Ty=-78.41202

Verifica ad instabilità non richiesta (Coefficienti beta = 0)

Asta 9: Trave in acciaio livello 166 fili 1-9

Unita' di misura: m, kN, deg, °C, s
Lunghezza= 2.6 Nodo iniziale n.38 Nodo finale n.39 Cerniera iniziale: Svincolo: M3 Cerniera finale: No
Sezione: HSA800\520; Materiale: Fe430; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
samm=190000 per condizione tipo I samm=213750 per condizione tipo II

Verifica resistenza condizione I:
sid=64771.1 samm=190000 in comb. Famiglia "Unica" 19 x=2.6
N=3.58961 Mx=213.0942 My=17.6343922 Mt=-0.0975251 Tx=5.98219 Ty=78.41149

Verifica resistenza condizione II:
sid=69186.8 samm=213750 in comb. Famiglia "Unica" 15 x=2.6
N=-4.94231 Mx=197.8871375 My=-24.2943797 Mt=-0.0992173 Tx=-9.32013 Ty=74.51263

Verifica ad instabilità non richiesta (Coefficienti beta = 0)

Asta 10: Trave in acciaio livello 166 fili 1-9

Unita' di misura: m, kN, deg, °C, s
Lunghezza= 2.6 Nodo iniziale n.39 Nodo finale n.40 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HSA800\520; Materiale: Fe430; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
samm=190000 per condizione tipo I samm=213750 per condizione tipo II

Verifica resistenza condizione I:
sid=63409.7 samm=190000 in comb. Famiglia "Unica" 19 x=1.12667
N=5.54784 Mx=246.262575 My=10.8633617 Mt=0.00079 Tx=-4.67034 Ty=27.90239

Verifica resistenza condizione II:
sid=64251.8 samm=213750 in comb. Famiglia "Unica" 15 x=0.34667
N=-7.66612 Mx=207.2010125 My=-18.8050578 Mt=-0.0015661 Tx=4.50036 Ty=26.65265

Verifica ad instabilità non richiesta (Coefficienti beta = 0)

Asta 11: Trave in acciaio livello 166 fili 1-9

Unita' di misura: m, kN, deg, °C, s
Lunghezza= 2.6 Nodo iniziale n.40 Nodo finale n.41 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HSA800\520; Materiale: Fe430; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
samm=190000 per condizione tipo I samm=213750 per condizione tipo II

Verifica resistenza condizione I:
sid=63409.7 samm=190000 in comb. Famiglia "Unica" 19 x=1.47333
N=5.54782 Mx=246.262575 My=10.8633672 Mt=-0.00079 Tx=4.67035 Ty=-27.90239

Verifica resistenza condizione II:
sid=64251.8 samm=213750 in comb. Famiglia "Unica" 15 x=2.25333
N=-7.66614 Mx=207.2010125 My=-18.80505 Mt=0.0015661 Tx=-4.50036 Ty=-26.65265

Verifica ad instabilità non richiesta (Coefficienti beta = 0)

Asta 12: Trave in acciaio livello 166 fili 1-9

Unita' di misura: m, kN, deg, °C, s
Lunghezza= 2.6 Nodo iniziale n.41 Nodo finale n.42 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: Svincolo: M3
Sezione: HSA800\520; Materiale: Fe430; Rotazione: 0°; Sovraresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
samm=190000 per condizione tipo I samm=213750 per condizione tipo II

Verifica resistenza condizione I:
sid=64771.1 samm=190000 in comb. Famiglia "Unica" 19 x=0

N=3.58959 Mx=213.0942 My=17.6344031 Mt=0.0975251 Tx=-5.9822 Ty=-78.41149

Verifica resistenza condizione II:

sid=69186.7 samm=213750 in comb. Famiglia "Unica" 15 x=0

N=-4.94233 Mx=197.8871375 My=-24.2943672 Mt=0.0992173 Tx=9.32012 Ty=-74.51263

Verifica ad instabilità non richiesta (Coefficienti beta = 0)

Asta 13: Trave in acciaio livello 166 fili 2-1

Unita' di misura: m, kN, deg, °C, s

Lunghezza= 3 Nodo iniziale n.43 Nodo finale n.38 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No

Sezione: HEA200; Materiale: Fe430; Rotazione: 0°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;

Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;

samm=190000 per condizione tipo I samm=213750 per condizione tipo II

Verifica resistenza condizione I:

sid=75596.7 samm=190000 in comb. Famiglia "Unica" 13 x=0

N=-20.06022 Mx=-12.7434813 My=-5.225007 Mt=-0.000011 Tx=3.46381 Ty=24.77865

Verifica resistenza condizione II:

sid=91479.5 samm=213750 in comb. Famiglia "Unica" 15 x=0

N=-20.06339 Mx=-13.2105141 My=-7.1858953 Mt=-0.0000153 Tx=4.76935 Ty=25.09004

Verifica ad instabilità non richiesta (Coefficienti beta = 0)

Frecce massime e minime nelle combinazioni (relative alla congiungente nodo iniziale nodo finale):

comb. Famiglia "Unica" 1 fx=0 x=1.5 fy=0.00009 x=1.5 rapp. luce/freccia = 31648.326; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 2 fx=0.0001 x=2.4 fy=0.0001 x=1.4 rapp. luce/freccia = 29117.364; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 3 fx=0.0001 x=0.6 fy=0.0001 x=1.6 rapp. luce/freccia = 28738.892; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 4 fx=0 x=1.5 fy=0.00009 x=1.5 rapp. luce/freccia = 31648.313; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 5 fx=0.00001 x=1.5 fy=0.0005 x=1.5 rapp. luce/freccia = 6005.948; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 6 fx=0.00011 x=2.4 fy=0.0005 x=1.5 rapp. luce/freccia = 6006.033; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 7 fx=0.00011 x=0.7 fy=0.0005 x=1.5 rapp. luce/freccia = 6005.856; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 8 fx=0.00001 x=1.5 fy=0.0005 x=1.5 rapp. luce/freccia = 6005.946; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 9 fx=0.00027 x=0.6 fy=0.0001 x=1.7 rapp. luce/freccia = 10915.403; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 10 fx=0.00017 x=0.6 fy=0.0001 x=1.6 rapp. luce/freccia = 17472.697; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 11 fx=0.00038 x=0.6 fy=0.0001 x=1.8 rapp. luce/freccia = 7935.651; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 12 fx=0.00027 x=0.6 fy=0.0001 x=1.7 rapp. luce/freccia = 10913.204; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 13 fx=0.00028 x=0.6 fy=0.0005 x=1.5 rapp. luce/freccia = 6005.719; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 14 fx=0.00018 x=0.6 fy=0.0005 x=1.5 rapp. luce/freccia = 6005.804; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 15 fx=0.00038 x=0.6 fy=0.0005 x=1.6 rapp. luce/freccia = 5993.744; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 16 fx=0.00028 x=0.6 fy=0.0005 x=1.5 rapp. luce/freccia = 6005.718; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 17 fx=0.00028 x=0.6 fy=0.0005 x=1.5 rapp. luce/freccia = 6005.718; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 18 fx=0.00027 x=0.6 fy=0.0001 x=1.7 rapp. luce/freccia = 10914.303; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 19 fx=0.00028 x=2.4 fy=0.0005 x=1.5 rapp. luce/freccia = 6006.173; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 20 fx=-0.00027 x=0.6 fy=0.0001 x=1.3 rapp. luce/freccia = 11011.739; freccia < luce/400

Asta 14: Trave in acciaio livello 166 fili 4-3

Unita' di misura: m, kN, deg, °C, s

Lunghezza= 3 Nodo iniziale n.44 Nodo finale n.39 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No

Sezione: HEA200; Materiale: Fe430; Rotazione: 0°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;

Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;

samm=190000 per condizione tipo I samm=213750 per condizione tipo II

Verifica resistenza condizione I:

sid=94029.5 samm=190000 in comb. Famiglia "Unica" 13 x=1.3

N=7.57437 Mx=34.8447063 My=-0.4094631 Mt=0.000441 Tx=1.95832 Ty=6.32487

Verifica resistenza condizione II:

sid=95782.1 samm=213750 in comb. Famiglia "Unica" 15 x=1.2

N=10.6622 Mx=34.0539563 My=-0.8384738 Mt=0.0004411 Tx=2.72382 Ty=9.48766

Verifica ad instabilità non richiesta (Coefficienti beta = 0)

Frecce massime e minime nelle combinazioni (relative alla congiungente nodo iniziale nodo finale):

comb. Famiglia "Unica" 1 fx=0 x=1.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3867.92; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 2 fx=-0.00006 x=0.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3867.921; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 3 fx=0.00006 x=0.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3867.918; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 4 fx=0 x=1.4 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3867.92; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 5 fx=0 x=1.5 fy=0.00436 x=1.5 rapp. luce/freccia = 687.783; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 6 fx=0.00006 x=2.4 fy=0.00436 x=1.5 rapp. luce/freccia = 687.783; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 7 fx=0.00006 x=0.7 fy=0.00436 x=1.5 rapp. luce/freccia = 687.783; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 8 fx=0 x=1.5 fy=0.00436 x=1.5 rapp. luce/freccia = 687.783; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 9 fx=0.00016 x=0.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3867.919; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 10 fx=0.0001 x=0.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3867.921; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 11 fx=0.00022 x=0.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3867.92; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 12 fx=0.00016 x=0.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3867.919; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 13 fx=0.00016 x=0.6 fy=0.00436 x=1.5 rapp. luce/freccia = 687.783; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 14 fx=0.0001 x=0.6 fy=0.00436 x=1.5 rapp. luce/freccia = 687.783; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 15 fx=0.00022 x=0.6 fy=0.00436 x=1.5 rapp. luce/freccia = 687.783; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 16 fx=0.00016 x=0.6 fy=0.00436 x=1.5 rapp. luce/freccia = 687.783; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 17 fx=0.00016 x=0.6 fy=0.00436 x=1.5 rapp. luce/freccia = 687.783; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 18 fx=0.00016 x=0.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3867.919; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 19 fx=-0.00015 x=0.6 fy=0.00436 x=1.5 rapp. luce/freccia = 687.783; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 20 fx=-0.00016 x=0.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3867.921; freccia < luce/400

Asta 15: Trave in acciaio livello 166 fili 6-5

Unita' di misura: m, kN, deg, °C, s
Lunghezza= 3 Nodo iniziale n.45 Nodo finale n.40 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEA200; Materiale: Fe430; Rotazione: 0°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
samm=190000 per condizione tipo I samm=213750 per condizione tipo II

Verifica resistenza condizione I:

sid=94322 samm=190000 in comb. Famiglia "Unica" 13 x=1.5
N=15.56731 Mx=35.5743281 My=0 Mt=0 Tx=0 Ty=-0.00208

Verifica resistenza condizione II:

sid=95434.2 samm=213750 in comb. Famiglia "Unica" 15 x=1.5
N=21.56205 Mx=35.5743281 My=0 Mt=0 Tx=0 Ty=-0.00208

Verifica ad instabilità non richiesta (Coefficienti beta = 0)

Frecce massime e minime nelle combinazioni (relative alla congiungente nodo iniziale nodo finale):

comb. Famiglia "Unica" 1 fx=0 x=0.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3855.258; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 2 fx=0 x=2.3 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3855.257; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 3 fx=0 x=2.3 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3855.257; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 4 fx=0 x=0.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3855.258; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 5 fx=0 x=0.6 fy=0.00438 x=1.5 rapp. luce/freccia = 685.528; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 6 fx=0 x=2.3 fy=0.00438 x=1.5 rapp. luce/freccia = 685.528; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 7 fx=0 x=2.3 fy=0.00438 x=1.5 rapp. luce/freccia = 685.528; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 8 fx=0 x=0.6 fy=0.00438 x=1.5 rapp. luce/freccia = 685.528; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 9 fx=0 x=0.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3855.257; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 10 fx=0 x=2.3 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3855.259; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 11 fx=0 x=2.3 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3855.254; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 12 fx=0 x=0.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3855.257; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 13 fx=0 x=0.6 fy=0.00438 x=1.5 rapp. luce/freccia = 685.527; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 14 fx=0 x=2.3 fy=0.00438 x=1.5 rapp. luce/freccia = 685.527; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 15 fx=0 x=2.3 fy=0.00438 x=1.5 rapp. luce/freccia = 685.528; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 16 fx=0 x=0.6 fy=0.00438 x=1.5 rapp. luce/freccia = 685.527; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 17 fx=0 x=2.3 fy=0.00438 x=1.5 rapp. luce/freccia = 685.527; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 18 fx=0 x=2.3 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3855.257; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 19 fx=0 x=2.3 fy=0.00438 x=1.5 rapp. luce/freccia = 685.528; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 20 fx=0 x=2.3 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3855.261; freccia < luce/400

Asta 16: Trave in acciaio livello 166 fili 8-7

Unita' di misura: m, kN, deg, °C, s
Lunghezza= 3 Nodo iniziale n.46 Nodo finale n.41 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEA200; Materiale: Fe430; Rotazione: 0°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
samm=190000 per condizione tipo I samm=213750 per condizione tipo II

Verifica resistenza condizione I:

sid=94029.4 samm=190000 in comb. Famiglia "Unica" 13 x=1.3
N=7.57436 Mx=34.8447063 My=0.4094628 Mt=-0.000441 Tx=-1.95832 Ty=6.32487

Verifica resistenza condizione II:

sid=95782.1 samm=213750 in comb. Famiglia "Unica" 15 x=1.2
N=10.66219 Mx=34.0539563 My=0.8384734 Mt=-0.000441 Tx=-2.72382 Ty=9.48766

Verifica ad instabilità non richiesta (Coefficienti beta = 0)

Frecce massime e minime nelle combinazioni (relative alla congiungente nodo iniziale nodo finale):

comb. Famiglia "Unica" 1 fx=0 x=1.4 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3867.92; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 2 fx=0.00006 x=0.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3867.921; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 3 fx=-0.00006 x=0.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3867.918; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 4 fx=0 x=1.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3867.92; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 5 fx=0 x=1.5 fy=0.00436 x=1.5 rapp. luce/freccia = 687.783; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 6 fx=-0.00006 x=2.4 fy=0.00436 x=1.5 rapp. luce/freccia = 687.783; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 7 fx=-0.00006 x=0.7 fy=0.00436 x=1.5 rapp. luce/freccia = 687.783; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 8 fx=0 x=1.5 fy=0.00436 x=1.5 rapp. luce/freccia = 687.783; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 9 fx=-0.00016 x=0.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3867.919; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 10 fx=-0.0001 x=0.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3867.921; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 11 fx=-0.00022 x=0.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3867.92; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 12 fx=-0.00016 x=0.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3867.919; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 13 fx=-0.00016 x=0.6 fy=0.00436 x=1.5 rapp. luce/freccia = 687.783; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 14 fx=-0.0001 x=0.6 fy=0.00436 x=1.5 rapp. luce/freccia = 687.783; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 15 fx=-0.00022 x=0.6 fy=0.00436 x=1.5 rapp. luce/freccia = 687.783; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 16 fx=-0.00016 x=0.6 fy=0.00436 x=1.5 rapp. luce/freccia = 687.783; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 17 fx=-0.00016 x=0.6 fy=0.00436 x=1.5 rapp. luce/freccia = 687.783; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 18 fx=-0.00016 x=0.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3867.919; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 19 fx=0.00015 x=0.6 fy=0.00436 x=1.5 rapp. luce/freccia = 687.783; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 20 fx=0.00016 x=0.6 fy=0.00078 x=1.5 rapp. luce/freccia = 3867.921; freccia < luce/400

Asta 17: Trave in acciaio livello 166 fili 10-9

Unita' di misura: m, kN, deg, °C, s
Lunghezza= 3 Nodo iniziale n.47 Nodo finale n.42 Cerniera iniziale: No Cerniera finale: No
Sezione: HEA200; Materiale: Fe430; Rotazione: 0°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;

samm=190000 per condizione tipo I samm=213750 per condizione tipo II

Verifica resistenza condizione I:

sid=91479.4 samm=190000 in comb. Famiglia "Unica" 13 x=0
N=-20.06022 Mx=-12.7434805 My=5.2250035 Mt=0.000011 Tx=-3.46381 Ty=24.77865

Verifica resistenza condizione II:

sid=91479.4 samm=213750 in comb. Famiglia "Unica" 15 x=0
N=-20.06339 Mx=-13.2105141 My=7.1858914 Mt=0.0000153 Tx=-4.76934 Ty=25.09004

Verifica ad instabilità non richiesta (Coefficienti beta = 0)

Frecce massime e minime nelle combinazioni (relative alla congiungente nodo iniziale nodo finale):

comb. Famiglia "Unica" 1 fx=0 x=1.5 fy=0.00009 x=1.5 rapp. luce/freccia = 31648.326; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 2 fx=-0.0001 x=2.4 fy=0.0001 x=1.4 rapp. luce/freccia = 29117.127; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 3 fx=-0.0001 x=0.6 fy=0.0001 x=1.6 rapp. luce/freccia = 28738.931; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 4 fx=0 x=1.5 fy=0.00009 x=1.5 rapp. luce/freccia = 31648.32; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 5 fx=-0.00001 x=1.5 fy=0.0005 x=1.5 rapp. luce/freccia = 6005.946; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 6 fx=-0.00011 x=2.4 fy=0.0005 x=1.5 rapp. luce/freccia = 6006.036; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 7 fx=-0.00011 x=0.7 fy=0.0005 x=1.5 rapp. luce/freccia = 6005.857; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 8 fx=-0.00001 x=1.5 fy=0.0005 x=1.5 rapp. luce/freccia = 6005.949; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 9 fx=-0.00027 x=0.6 fy=0.0001 x=1.7 rapp. luce/freccia = 10913.211; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 10 fx=-0.00017 x=0.6 fy=0.0001 x=1.6 rapp. luce/freccia = 17472.706; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 11 fx=-0.00038 x=0.6 fy=0.0001 x=1.8 rapp. luce/freccia = 7935.658; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 12 fx=-0.00027 x=0.6 fy=0.0001 x=1.7 rapp. luce/freccia = 10915.402; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 13 fx=-0.00028 x=0.6 fy=0.0005 x=1.5 rapp. luce/freccia = 6005.718; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 14 fx=-0.00018 x=0.6 fy=0.0005 x=1.5 rapp. luce/freccia = 6005.803; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 15 fx=-0.00038 x=0.6 fy=0.0005 x=1.6 rapp. luce/freccia = 5993.745; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 16 fx=-0.00028 x=0.6 fy=0.0005 x=1.5 rapp. luce/freccia = 6005.717; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 17 fx=-0.00028 x=0.6 fy=0.0005 x=1.5 rapp. luce/freccia = 6005.717; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 18 fx=-0.00027 x=0.6 fy=0.0001 x=1.7 rapp. luce/freccia = 10914.306; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 19 fx=-0.00028 x=2.4 fy=0.0005 x=1.5 rapp. luce/freccia = 6006.173; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 20 fx=0.00027 x=0.6 fy=0.0001 x=1.3 rapp. luce/freccia = 11011.736; freccia < luce/400

Asta 29: Trave in acciaio livello 166 fili 4-5

Unità di misura: m, kN, deg, °C, s
Lunghezza= 3.97 Nodo iniziale n.44 Nodo finale n.40 Cerniera iniziale: Svincolo: M2, M3 Cerniera finale: Svincolo: M2, M3
Sezione: L90*6; Materiale: Fe430; Rotazione: 0°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Nessuno;
samm=190000 per condizione tipo I samm=213750 per condizione tipo II

Verifica resistenza condizione I:

sid=35736.2 samm=190000 in comb. Famiglia "Unica" 13 x=1.98494
N=-20.46768 Mx=0.1635043 My=0 Mt=-0.0012473 Tx=0 Ty=0

Verifica resistenza condizione II:

sid=43344.3 samm=213750 in comb. Famiglia "Unica" 15 x=1.98494
N=-28.51435 Mx=0.1635043 My=0 Mt=-0.0012473 Tx=0 Ty=0

Verifica ad instabilità non richiesta (Coefficienti beta = 0)

Frecce massime e minime nelle combinazioni (relative alla congiungente nodo iniziale nodo finale):

comb. Famiglia "Unica" 1 fx=0 x=1.98494 fy=0.00162 x=1.98494 rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 2 fx=0 x=3.5729 fy=0.00162 x=1.98494 rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 3 fx=0 x=2.77892 fy=0.00162 x=1.98494 rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 4 fx=0 x=2.11727 fy=0.00162 x=1.98494 rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 5 fx=0 x=1.98494 fy=0.00162 x=1.98494 rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 6 fx=0 x=1.19097 fy=0.00162 x=1.98494 rapp. luce/freccia = 2447.431; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 7 fx=0 x=2.91125 fy=0.00162 x=1.98494 rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 8 fx=0 x=3.83756 fy=0.00162 x=1.98494 rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 9 fx=0 x=3.70523 fy=0.00162 x=1.98494 rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 10 fx=0 x=3.96989 fy=0.00162 x=1.98494 rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 11 fx=0 x=1.72028 fy=0.00162 x=1.98494 rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 12 fx=0 x=3.83756 fy=0.00162 x=1.98494 rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 13 fx=0 x=3.30824 fy=0.00162 x=1.98494 rapp. luce/freccia = 2447.431; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 14 fx=0 x=3.96989 fy=0.00162 x=1.98494 rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 15 fx=0 x=1.98494 fy=0.00162 x=1.98494 rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 16 fx=0 x=0.66165 fy=0.00162 x=1.98494 rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 17 fx=0 x=1.98494 fy=0.00162 x=1.98494 rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 18 fx=0 x=1.05864 fy=0.00162 x=1.98494 rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 19 fx=0 x=1.98494 fy=0.00162 x=1.98494 rapp. luce/freccia = 2447.431; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica" 20 fx=0 x=2.77892 fy=0.00162 x=1.98494 rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400

Asta 45: Trave in acciaio livello 166 fili 8-5

Unità di misura: m, kN, deg, °C, s
Lunghezza= 3.97 Nodo iniziale n.46 Nodo finale n.40 Cerniera iniziale: Svincolo: M2, M3 Cerniera finale: Svincolo: M2, M3
Sezione: L90*6; Materiale: Fe430; Rotazione: 90°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Nessuno;
samm=190000 per condizione tipo I samm=213750 per condizione tipo II

Verifica resistenza condizione I:

sid=35736.2 samm=190000 in comb. Famiglia "Unica" 13 x=1.98494
N=-20.46766 Mx=0 My=-0.1635043 Mt=0.0012473 Tx=0 Ty=0

Verifica resistenza condizione II:

sid=43344.2 samm=213750 in comb. Famiglia "Unica" 15 x=1.98494

N=-28.51433 Mx=0 My=-0.1635043 Mt=0.0012473 Tx=0 Ty=0

Verifica ad instabilità non richiesta (Coefficienti beta = 0)

Frecce massime e minime nelle combinazioni (relative alla congiungente nodo iniziale nodo finale):

comb. Famiglia "Unica"	1	fx=0.00162	x=1.98494	fy=0	x=1.19097	rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica"	2	fx=0.00162	x=1.98494	fy=0	x=3.5729	rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica"	3	fx=0.00162	x=1.98494	fy=0	x=1.98494	rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica"	4	fx=0.00162	x=1.98494	fy=0	x=1.98494	rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica"	5	fx=0.00162	x=1.98494	fy=0	x=3.70523	rapp. luce/freccia = 2447.431; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica"	6	fx=0.00162	x=1.98494	fy=0	x=1.98494	rapp. luce/freccia = 2447.431; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica"	7	fx=0.00162	x=1.98494	fy=0	x=1.98494	rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica"	8	fx=0.00162	x=1.98494	fy=0	x=0.66165	rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica"	9	fx=0.00162	x=1.98494	fy=0	x=3.5729	rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica"	10	fx=0.00162	x=1.98494	fy=0	x=3.96989	rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica"	11	fx=0.00162	x=1.98494	fy=0	x=2.91125	rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica"	12	fx=0.00162	x=1.98494	fy=0	x=3.83756	rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica"	13	fx=0.00162	x=1.98494	fy=0	x=0.92631	rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica"	14	fx=0.00162	x=1.98494	fy=0	x=3.96989	rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica"	15	fx=0.00162	x=1.98494	fy=0	x=3.44057	rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica"	16	fx=0.00162	x=1.98494	fy=0	x=3.44057	rapp. luce/freccia = 2447.431; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica"	17	fx=0.00162	x=1.98494	fy=0	x=2.91125	rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica"	18	fx=0.00162	x=1.98494	fy=0	x=1.98494	rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica"	19	fx=0.00162	x=1.98494	fy=0	x=3.04358	rapp. luce/freccia = 2447.431; freccia < luce/400
comb. Famiglia "Unica"	20	fx=0.00162	x=1.98494	fy=0	x=1.45563	rapp. luce/freccia = 2447.43; freccia < luce/400

8.2 Verifiche superelementi in acciaio

sadm	tensione ammissibile
Ne,x	carico critico euleriano per inerzia secondo asse X dell'asta
Ne,y	carico critico euleriano per inerzia secondo asse Y dell'asta
Ne,m	carico critico euleriano per inerzia secondo asse M dell'asta
Ne,n	carico critico euleriano per inerzia secondo asse N dell'asta
fc2	fattore di amplificazione dei valori ammissibili in condizione tipo II (1.125)
betax	coefficiente di inflessione laterale per inerzia secondo asse X dell'asta
betay	coefficiente di inflessione laterale per inerzia secondo asse Y dell'asta
betam	coefficiente di inflessione laterale per inerzia secondo asse M dell'asta
betan	coefficiente di inflessione laterale per inerzia secondo asse N dell'asta
sid	tensione ideale di verifica a resistenza
sig	tensione di verifica a instabilità
lambda	snellezza massima dell'asta
om	coefficiente omega per verifica ad instabilità
om1	coefficiente omega1 per verifica a svergolamento
fx	freccia elastica secondo l'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione positiva se provoca spostamento in direzione opposto all'asse x stesso
fy	freccia elastica secondo l'asse y del sistema di riferimento geometrico della sezione positiva se provoca spostamento in direzione opposto all'asse y stesso
N	sfuerzo normale (positivo se di trazione)
Mx	sollecitazione flettente attorno all'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione
My	sollecitazione flettente attorno all'asse y del sistema di riferimento geometrico della sezione
Mt	momento torcente
Tx	sollecitazione tagliante agente lungo l'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione
Ty	sollecitazione tagliante agente lungo l'asse y del sistema di riferimento geometrico della sezione
Mxeq	sollecitazione flettente equivalente attorno all'asse x del sistema di riferimento geometrico della sezione
Myeq	sollecitazione flettente equivalente attorno all'asse y del sistema di riferimento geometrico della sezione
comb	combinazione di verifica
x	distanza della sezione di verifica dall'estremità iniziale dell'asta

Superelemento in acciaio composto da 4 aste: 5, 6, 7, 8

Unita' di misura: m, kN, deg, °C, s

Superelemento di lunghezza complessiva L= 10.4 m composto da:

- asta 5: Trave in acciaio livello 166 fili 2-10 (L = 2.6 m)
- asta 6: Trave in acciaio livello 166 fili 2-10 (L = 2.6 m)
- asta 7: Trave in acciaio livello 166 fili 2-10 (L = 2.6 m)
- asta 8: Trave in acciaio livello 166 fili 2-10 (L = 2.6 m)

Nodo iniziale n.43 Nodo finale n.47 Cerniera iniziale: Svincolo: M3 Cerniera finale: Svincolo: M3

Sezione: HSA800\520; Materiale: Fe430; Rotazione: 0°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;

Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;

Numero ritegni torsionali: 5; Posizione dei ritegni a partire dall'estremo iniziale: 0; 2.6; 5.2; 7.8; 10.4;

samm=190000 per condizione tipo I samm=213750 per condizione tipo II

Ne,m=38859.695 Ne,n=4071.31281 betam=1 betan=1 lambda=94 curva C

om=2.033 om1=1.02

Verifica instabilità condizione I
sig=-63740.7 in comb. Famiglia "Unica" 13
N=18.8923 Mxeq=283.981425 Myeq=-12.4196273

Verifica instabilità condizione II
sig=-68202.1 in comb. Famiglia "Unica" 15
N=26.25671 Mxeq=283.9827 Myeq=-17.2330563

Frecce massime e minime nelle combinazioni (relative alla congiungente nodo iniziale nodo finale):

comb. Famiglia "Unica" 1 fx=0.00001 x=3.55333 fy=0.00196 x=5.2 rapp. luce/freccia = 5292.71; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 2 fx=-0.00109 x=5.28666 fy=0.00196 x=5.2 rapp. luce/freccia = 5292.816; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 3 fx=0.00111 x=5.28666 fy=0.00197 x=5.2 rapp. luce/freccia = 5292.603; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 4 fx=0.00001 x=6.84667 fy=0.00196 x=5.2 rapp. luce/freccia = 5292.709; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 5 fx=0.00003 x=3.64 fy=0.00747 x=5.2 rapp. luce/freccia = 1392.594; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 6 fx=-0.00107 x=5.28666 fy=0.00747 x=5.2 rapp. luce/freccia = 1392.601; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 7 fx=0.00113 x=5.28666 fy=0.00747 x=5.2 rapp. luce/freccia = 1392.586; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 8 fx=0.00003 x=6.76 fy=0.00747 x=5.2 rapp. luce/freccia = 1392.594; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 9 fx=0.00285 x=5.11333 fy=0.00225 x=5.2 rapp. luce/freccia = 3652.516; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 10 fx=0.00175 x=5.37333 fy=0.00225 x=5.2 rapp. luce/freccia = 4615.271; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 11 fx=0.00395 x=5.28666 fy=0.00225 x=5.2 rapp. luce/freccia = 2634.856; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 12 fx=0.00285 x=5.28666 fy=0.00225 x=5.2 rapp. luce/freccia = 3652.515; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 13 fx=0.00287 x=5.11333 fy=0.00776 x=5.2 rapp. luce/freccia = 1340.804; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 14 fx=0.00177 x=5.37333 fy=0.00776 x=5.2 rapp. luce/freccia = 1340.811; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 15 fx=0.00397 x=5.28666 fy=0.00776 x=5.2 rapp. luce/freccia = 1340.797; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 16 fx=0.00287 x=5.28666 fy=0.00776 x=5.2 rapp. luce/freccia = 1340.804; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 17 fx=0.00287 x=5.28666 fy=0.00776 x=5.2 rapp. luce/freccia = 1340.804; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 18 fx=0.00285 x=5.28666 fy=0.00225 x=5.2 rapp. luce/freccia = 3652.523; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 19 fx=-0.00281 x=5.28666 fy=0.00718 x=5.2 rapp. luce/freccia = 1448.545; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 20 fx=-0.00284 x=5.28666 fy=0.00168 x=5.2 rapp. luce/freccia = 3667.044; freccia < luce/400

Superelemento in acciaio composto da 4 aste: 9, 10, 11, 12

Unita' di misura: m, kN, deg, °C, s
 Superelemento di lunghezza complessiva L= 10.4 m composto da:
 asta 9: Trave in acciaio livello 166 fili 1-9 (L = 2.6 m)
 asta 10: Trave in acciaio livello 166 fili 1-9 (L = 2.6 m)
 asta 11: Trave in acciaio livello 166 fili 1-9 (L = 2.6 m)
 asta 12: Trave in acciaio livello 166 fili 1-9 (L = 2.6 m)
 Nodo iniziale n.38 Nodo finale n.42 Cerniera iniziale: Svincolo: M3 Cerniera finale: Svincolo: M3
 Sezione: HSA800\520; Materiale: Fe430; Rotazione: 0°; Sovreresistenza:0%; Sisma Z:No;
 Mensola Y: Nessuno; Mensola X: Nessuno; Svergolamento: Estradosso;
 Numero ritegni torsionali: 5; Posizione dei ritegni a partire dall'estremo iniziale: 0; 2.6; 5.2; 7.8; 10.4;
 samm=190000 per condizione tipo I samm=213750 per condizione tipo II
 Ne,m=38859.695 Ne,n=4071.31281 betam=1 betan=1 lambda=94 curva C
 om=2.033 om1=1.02

Verifica instabilità condizione I
 sig=-64383.3 in comb. Famiglia "Unica" 19
 N=5.54782 Mxeq=284.41005 Myeq=12.2003469

Verifica instabilità condizione II
 sig=-66509 in comb. Famiglia "Unica" 15
 N=-7.66612 Mxeq=264.137975 Myeq=-16.7142375

Frecce massime e minime nelle combinazioni (relative alla congiungente nodo iniziale nodo finale):
 comb. Famiglia "Unica" 1 fx=-0.00001 x=6.84667 fy=0.00197 x=5.2 rapp. luce/freccia = 5275.207; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 2 fx=-0.00109 x=5.28666 fy=0.00197 x=5.2 rapp. luce/freccia = 5275.102; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 3 fx=0.00108 x=5.28666 fy=0.00197 x=5.2 rapp. luce/freccia = 5275.313; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 4 fx=-0.00001 x=3.55333 fy=0.00197 x=5.2 rapp. luce/freccia = 5275.207; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 5 fx=-0.00003 x=6.76 fy=0.00747 x=5.2 rapp. luce/freccia = 1391.379; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 6 fx=-0.00111 x=5.28666 fy=0.00747 x=5.2 rapp. luce/freccia = 1391.372; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 7 fx=0.00106 x=5.28666 fy=0.00747 x=5.2 rapp. luce/freccia = 1391.387; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 8 fx=-0.00003 x=3.64 fy=0.00747 x=5.2 rapp. luce/freccia = 1391.379; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 9 fx=0.00279 x=5.02666 fy=0.00168 x=5.2 rapp. luce/freccia = 3721.069; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 10 fx=0.00171 x=5.37333 fy=0.00168 x=5.2 rapp. luce/freccia = 6076.741; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 11 fx=0.00388 x=5.28666 fy=0.00168 x=5.2 rapp. luce/freccia = 2681.496; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 12 fx=0.00279 x=5.37333 fy=0.00168 x=5.2 rapp. luce/freccia = 3721.068; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 13 fx=0.00277 x=5.11333 fy=0.00719 x=5.2 rapp. luce/freccia = 1447.231; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 14 fx=0.00169 x=5.37333 fy=0.00719 x=5.2 rapp. luce/freccia = 1447.223; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 15 fx=0.00386 x=5.28666 fy=0.00719 x=5.2 rapp. luce/freccia = 1447.239; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 16 fx=0.00277 x=5.28666 fy=0.00719 x=5.2 rapp. luce/freccia = 1447.231; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 17 fx=0.00277 x=5.28666 fy=0.00719 x=5.2 rapp. luce/freccia = 1447.231; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 18 fx=0.00279 x=5.37333 fy=0.00168 x=5.2 rapp. luce/freccia = 3721.083; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 19 fx=-0.00283 x=5.37333 fy=0.00776 x=5.2 rapp. luce/freccia = 1339.678; freccia < luce/400
 comb. Famiglia "Unica" 20 fx=-0.00281 x=5.37333 fy=0.00226 x=5.2 rapp. luce/freccia = 3706.164; freccia < luce/400