

COMUNE DI RIVALTA DI TORINO

Città Metropolitana di Torino

RELAZIONE TECNICA SPECIALISTICA

(Art. 65 D.P.R. n° 380/2001)

OPERE IN CEMENTO ARMATO ED A STRUTTURA METALLICA PER LAVORI INERENTI LA NUOVA COSTRUZIONE DI CANCELLO METALLICO E CANCELLATA DI PROTEZIONE ALLA CADUTA SU SALTO D'ACQUA

DESCRIZIONE DELLA STRUTTURA PORTANTE (eseguita in opera):

–costituita da:

1. nuovo cancello in acciaio formato da profilati scatolari 100x100x5 mm, 50x10x5 mm e 50x60x5 mm e da piatti in acciaio 60x15 mm;
2. trave di fondazione in c.a. a L rovescia a sostegno del nuovo cancello;
3. nuovo parapetto metallico a recinzione del salto d'acqua formato da montanti 60x60x4 mm e mancorrente 50x60x4 mm.

MATERIALI PREVISTI

- Cemento tipo 325 – 425
- Acciaio tipo B 450 C con σ_f max = 2600 daN/cm²
- Conglomerato per trave di fondazione = C25/30

Acciaio per opere in cemento armato ordinario:

- Tipo B 450 C in barre ad aderenza migliorata
- Tensione caratteristica di snervamento 4500 daN/cm²
- Tensione caratteristica di rottura 5400 daN/cm²
- Allungamento < 7%
- Tasso di sollecitazione massima a trazione
in condizione di carico 2600 daN/cm²

Acciaio per carpenterie metalliche:

- Acciai laminati a caldo tipo S 275 (saldatura 1° classe con elettrodi di qualità 3° o 4°)

- Tensione caratteristica di snervamento	$> 2750 \text{ daN/cm}^2$
- Tensione caratteristica di rottura a trazione	4300 daN/cm^2
- Tasso di sollecitazione massima, a trazione in condizione di carico	1900 daN/cm^2
- Tasso di sollecitazione massima, a taglio in condizione di carico	980 daN/cm^2

Nota : per tutti i tipi di acciai il modulo di elasticità normale vale $E = 2.100.000 \text{ daN/cm}^2$.

Calcestruzzo per getti in opera:

- resistenza cubica caratteristica minima a 28 gg per C25/30 (Rck)	300 daN/cm^2
- Tensione ammissibile per flessione o presso flessione	97 daN/cm^2
- Tensione ammissibile per compressione semplice	68 daN/cm^2
- Tensione ammissibile per sollecitazione a taglio su elementi armati con armatura minima regolamentare	6 daN/cm^2
- Tensione ammissibile per sollecitazione a taglio su elementi armati con armatura specifica	$18,3 \text{ daN/cm}^2$
- Classe di esposizione	specificata a seconda dei casi
- Classe di consistenza	specificata a seconda dei casi
- Copriferro	3 cm

Nota: impasti realizzati con inerti sabbio-ghiaiosi con dimensioni max pari a 25 mm tali da ottenere le seguenti percentuali ai diversi vagli:

- passante al vaglio di mm 20:	100%
- passante al vaglio di mm 8:	88-60%
- passante al vaglio di mm 4:	74-36%
- passante al vaglio di mm 2:	62-21%
- passante al vaglio di mm 1:	49-12%
- passante al vaglio di mm 0,25:	18-3%

Bulloni e tasselli per collegamenti della carpenteria metallica (Bulloni ad alta resistenza classe 8.8):

- resistenza a taglio	1900 daN/cm^2
- resistenza a trazione	2800 daN/cm^2
- resistenza caratteristica di snervamento f_{yb}	6490 daN/cm^2
- resistenza caratteristica di snervamento f_{yb}	8000 daN/cm^2

RELAZIONE DI CALCOLO
ILLUSTRATIVA DELLE STRUTTURE IN C.A. PER L'OPERA IN COSTRUZIONE

- DATI DI CALCOLO

- Analisi dei carichi:

- Carico accidentale dovuto alla spinta della folla = 200 daN/m

La struttura si trova in zona sismica 3 pertanto in una zona a medio-bassa sismicità.

Seguono le relazioni di calcolo di:

- verifica della struttura del nuovo cancello;
- verifica della struttura del nuovo parapetto di protezione alla caduta sul salto d'acqua;

RELAZIONE ILLUSTRATIVA

In conformità al paragrafo 10.1 del D.M. 17.01.2018 e relativa CIRCOLARE applicativa

COMUNE DI RIVALTA DI TORINO

PROGETTO DI STRUTTURA PER CANCELLO PARCO

Committenti

Comune di Rivalta di Torino

Progettista strutturale

Arch. Homa Alemi

Progettista architettonico

Arch. Homa Alemi

Progetto eseguito con l'ausilio del software di calcolo DOLMEN



RELAZIONE ILLUSTRATIVA

INDICE

1 - DESCRIZIONE DELLE OPERE

1.1 - UBICAZIONE

2 - NORMATIVA DI RIFERIMENTO

3 - CRITERI DI PROGETTAZIONE E MODELLAZIONE

3.1 - STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

3.2 - STATO LIMITE DI DANNO

3.3 - STATI LIMITE DI ESERCIZIO

3.4 - VERIFICHE STRUTTURALI E GEOTECNICHE

4 - AZIONI SULLE STRUTTURE

4.1 - CONDIZIONI ELEMENTARI DI CARICO

4.2 - ANALISI DEI CARICHI

4.3 - CONDIZIONI E CASI DI CARICO

5 - ANALISI DEL COMPORTAMENTO DELLE STRUTTURE

5.1 - SISTEMI DI RIFERIMENTO

6 - RISULTATI

6.1 - UTILIZZO PERCENTUALE DELLE ASTE IN ACCIAIO

7 - INFORMAZIONI SUL SOFTWARE

8 - ALLEGATI

1 - DESCRIZIONE DELLE OPERE

La struttura è in calcestruzzo armato e acciaio, a telaio spaziale con travi di fondazione in c.a.. Lo scheletro portante è costituito da:

- montanti in acciaio formati da profilati scatolari.

La struttura è stata schematizzata escludendo il contributo degli elementi aventi rigidità e resistenza trascurabili a fronte dei principali. È quindi stata considerata l'orditura a telaio tridimensionale, i solai ed i setti verticali ad elevata rigidità (vano ascensore, setti in cls).

L'intervento si classifica come nuova realizzazione in zona sismica.

Il calcolo delle strutture sarà effettuato in conformità al D.M. 17 gennaio 2018 - Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni, per cui il progetto è stato sviluppato in conformità alle prescrizioni in esso contenute.

La struttura viene progettata per:

Vita Nominale 50

Classe d'Uso II

Vista assonometrica globale della struttura (con ingombri)

Assonometria : 30, 30



Vista assonometrica della struttura.

1.1 - UBICAZIONE

La struttura oggetto del presente progetto strutturale sarà ubicata nel comune di Rivalta di Torino.

2 - NORMATIVA DI RIFERIMENTO

I criteri di progettazione, dimensionamento e verifica sono conformi alle seguenti direttive.

LEGGI, DECRETI E CIRCOLARI

Legge 5 novembre 1971 n. 1086 (G.U. 21 dicembre 1971 n. 321)

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

Circ. M. n. 11951 del 14/02/1974

Istruzioni per le applicazioni della legge n. 1086.

Legge 2 febbraio 1974 n. 64 (G.U. 21 marzo 1974 n. 76)

Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche. Indicazioni progettive per le nuove costruzioni in zone sismiche a cura del Ministero per la Ricerca scientifica - Roma 1981.

D.M. Infrastrutture Trasporti 17 gennaio 2018 (G.U. 20 febbraio 2018 n. 42 - Suppl. Ord.)

Norme Tecniche per le Costruzioni.

Circolare 21 gennaio 2019 n. 7 del Ministero delle Infrastrutture e Trasporti (G.U. n.35 del 11-2-2019 - Suppl.Ord.n.5)

Istruzioni per l'applicazione delle 'Norme Tecniche delle Costruzioni' di cui al D.M. 17 gennaio 2018.

D.P.R. 6 giugno 2001 n. 380

Testo unico delle disposizioni legislative e regolamentari in materia edilizia.

NORME NAZIONALI

Inoltre, in mancanza di specifiche indicazioni, ad integrazione della norma precedente e per quanto con esse non in contrasto, sono state utilizzate le indicazioni contenute nella

UNI EN 206-1/2001 - *Calcestruzzo, prestazione produzione e conformità.*

NORME EUROPEE

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

EUROCODICI da 1 a 8, nella forma internazionale EN.

3 - CRITERI DI PROGETTAZIONE E MODELLAZIONE

Il progetto e la verifica degli elementi strutturali seguono il metodo semiprobabilistico agli Stati Limite. La struttura è modellata con il metodo degli elementi finiti, applicato a sistemi tridimensionali. Gli elementi utilizzati sono sia monodimensionali (trave con eventuali sconnessioni interne), che bidimensionali (piastre e membrane triangolari e quadrangolari). I vincoli sono considerati puntuali ed inseriti tramite le sei costanti di rigidezza elastica, oppure come elementi asta poggianti su suolo elastico). Le sezioni oggetto di verifica nelle travi sono stampate a passo costante; dei gusci si conoscono le sollecitazioni nel baricentro dell'elemento stesso.

Le condizioni elementari di carico vengono cumulate secondo combinazioni di carico tali da risultare le più sfavorevoli ai fini delle singole verifiche, determinando quindi le azioni di calcolo da utilizzare per il progetto.

Gli Stati Limite definiti al paragrafo 3.2.1 del *D.M. 17 gennaio 2018*, indicati nella tabella 3.2.1 - probabilità di superamento P_{VR} al variare dello stato limite considerato, sono:

- Stati Limite Ultimi SLV di salvaguardia della vita;
- Stati Limite di Esercizio SLD.

Quelli definiti al paragrafo 2.5.3, Stati Limite di Esercizio SLE sono definiti dalle combinazioni: rara, frequente e quasi permanente.

I calcoli e le verifiche sono condotti con il metodo semiprobabilistico agli Stati Limite secondo le indicazioni del *D.M. 17 gennaio 2018*. I carichi agenti sui solai, derivanti dall'analisi dei carichi, vengono ripartiti dal programma di calcolo in modo automatico sulle membrature (travi, pilastri, pareti, solette, platee, etc.). I carichi dovuti ai tamponamenti, sia sulle travi di fondazione che su quelle di piano, sono schematizzati come carichi lineari agenti esclusivamente sulle aste. Su tutti gli elementi strutturali è inoltre possibile applicare direttamente ulteriori azioni concentrate e/o distribuite (variabili con legge lineare ed agenti lungo tutta l'asta o su tratti limitati di essa). Le azioni introdotte direttamente sono combinate con le altre (carichi permanenti, accidentali e sisma) mediante le combinazioni di carico di seguito descritte; da esse si ottengono i valori probabilistici da impiegare successivamente nelle verifiche.

3.1 - STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

Le azioni sulla costruzione sono state cumulate in modo da determinare condizioni di carico tali da risultare più sfavorevoli ai fini delle singole verifiche, tenendo conto della probabilità ridotta di intervento simultaneo di tutte le azioni con i rispettivi valori più sfavorevoli,

come consentito dalle norme vigenti.

Per gli Stati Limite Ultimi sono state adottate le combinazioni del tipo:

$$\gamma_{G1} \cdot G_1 + \gamma_{G2} \cdot G_2 + \gamma_P \cdot P + \gamma_{Q1} \cdot Q_{k1} + \gamma_{Q2} \cdot \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \gamma_{Q3} \cdot \psi_{03} \cdot Q_{k3} + \dots$$

dove:

- G₁ Peso proprio di tutti gli elementi strutturali; peso proprio del terreno, quando pertinente;
Forze indotte dal terreno (esclusi gli effetti di carichi variabili applicati al terreno);
Forze risultanti dalla pressione dell'acqua (quando si configurino costanti nel tempo);
- G₂ Peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
- P Azioni di pretensione e precompressione;
- Q Azioni sulla struttura o sull'elemento strutturale con valori istantanei che possono risultare sensibilmente diversi fra loro nel tempo;
di lunga durata: agiscono con un'intensità significativa, anche non continuativamente, per un tempo non trascurabile rispetto alla vita nominale della struttura;
di breve durata: azioni che agiscono per un periodo di tempo breve rispetto alla vita nominale della struttura;
- Q_{ki} Valore caratteristico dell'azione variabile i-esima.
- γ Coefficienti parziali come definiti nella tabella 2.6.I del *D.M. 17 gennaio 2018*;
- ψ_{0i} Coefficienti di combinazione per tenere conto della ridotta probabilità di concomitanza delle azioni variabili con i rispettivi valori caratteristici.

Le combinazioni risultanti sono state costruite a partire dalle sollecitazioni caratteristiche calcolate per ogni condizione di carico elementare: ciascuna condizione di carico accidentale, a rotazione, è stata considerata sollecitazione di base (Q_{k1} nella formula precedente).

I coefficienti relativi a tali combinazioni di carico sono riportati negli allegati tabulati di calcolo.

In zona sismica, oltre alle sollecitazioni derivanti dalle generiche condizioni di carico statiche, devono essere considerate anche le sollecitazioni derivanti dal sisma. L'azione sismica è stata combinata con le altre azioni secondo la seguente relazione:

$$G_1 + G_2 + P + E + \sum_i \psi_{2i} \cdot Q_{ki}$$

dove:

- E Azione sismica per lo Stato Limite e per la classe di importanza in esame;
- G₁ Peso proprio di tutti gli elementi strutturali;
- G₂ Peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
- P Azione di pretensione e precompressione;
- ψ_{2i} Coefficienti di combinazione per tenere conto della ridotta probabilità di concomitanza delle azioni variabili
- Q_{ki} Valore caratteristico dell'azione variabile i-esima.

Gli effetti dell'azione sismica sono valutati tenendo conto delle masse associate ai seguenti carichi gravitazionali:

$$G_K + \sum_i (\psi_{2i} \cdot Q_{ki})$$

I valori dei coefficienti ψ_{2i} sono contenuti nella seguente tabella:

Azione	Ψ_{0i}	Ψ_{1i}	Ψ_{2i}
Categoria A – Ambienti ad uso residenziale	0,7	0,5	0,3
Categoria B – Uffici	0,7	0,5	0,3
Categoria C – Ambienti suscettibili di affollamento	0,7	0,7	0,6
Categoria D – Ambienti ad uso commerciale	0,7	0,7	0,6
Categoria E – Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	1,0	0,9	0,8
Categoria F – Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,7	0,7	0,6
Categoria G – Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,7	0,5	0,3
Categoria H – Coperture	0,0	0,0	0,0
Vento	0,6	0,2	0,0
Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)	0,5	0,2	0,0
Neve (a quota > 1000 m s.l.m.)	0,7	0,5	0,2
Variazioni termiche	0,6	0,5	0,0

3.2 - STATO LIMITE DI DANNO

L'azione sismica è stata combinata con le altre azioni mediante una relazione del tutto analoga alla precedente:

$$G_1 + G_2 + P + E + \sum_i \Psi_{2i} \cdot Q_{ki}$$

dove:

- E Azione sismica per lo Stato Limite e per la classe di importanza in esame;
- G_1 Peso proprio di tutti gli elementi strutturali;
- G_2 Peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
- P Azione di pretensione e precompressione;
- Ψ_{2i} Coefficienti di combinazione per tenere conto della ridotta probabilità di concomitanza delle azioni variabili
- Q_{ki} Valore caratteristico dell'azione variabile i-esima.

Gli effetti dell'azione sismica sono valutati tenendo conto delle masse associate ai seguenti carichi gravitazionali:

$$G_K + \sum_i (\Psi_{2i} \cdot Q_{ki})$$

I valori dei coefficienti Ψ_{2i} sono contenuti nella tabella già riportata per lo SLV.

3.3 - STATI LIMITE DI ESERCIZIO

Per le verifiche allo Stato Limite di Esercizio, a seconda dei casi, si fa riferimento alle seguenti combinazioni di carico:

combinazione rara

$$F_d = \sum_{j=1}^m (G_{Kj}) + Q_{k1} + \sum_{i=2}^n (\Psi_{0i} \cdot Q_{ki}) + \sum_{h=1}^l (P_{kh})$$

combinazione frequente

$$F_d = \sum_{j=1}^m (G_{Kj}) + \Psi_{11} \cdot Q_{k1} + \sum_{i=2}^n (\Psi_{2i} \cdot Q_{ki}) + \sum_{h=1}^l (P_{kh})$$

combinazione quasi permanente

$$F_d = \sum_{j=1}^m (G_{Kj}) + \Psi_{21} \cdot Q_{k1} + \sum_{i=2}^n (\Psi_{2i} \cdot Q_{ki}) + \sum_{h=1}^l (P_{kh})$$

dove:

G_{kj}	Valore caratteristico della j-esima azione permanente;
P_{kh}	Valore caratteristico della h-esima azione di pretensione o precompressione;
Q_{kl}	Valore caratteristico dell'azione variabile di base di ogni combinazione;
Q_{ki}	Valore caratteristico dell'azione variabile i-esima.
Ψ_{0i}	Coefficiente atto a definire i valori delle azioni ammissibili di durata breve ma ancora significativi nei riguardi della possibile concomitanza con altre azioni variabili;
Ψ_{1i}	Coefficiente atto a definire i valori delle azioni ammissibili ai frattili di ordine 0.95 delle distribuzioni dei valori istantanei;
Ψ_{2i}	Coefficiente atto a definire i valori quasi permanenti delle azioni ammissibili ai valori medi delle distribuzioni dei valori istantanei.

I valori dei coefficienti Ψ_{0i} Ψ_{1i} Ψ_{2i} sono contenuti nella tabella già riportata per lo SLV.

In maniera analoga a quanto illustrato nel caso dello SLU le combinazioni risultanti sono state costruite a partire dalle sollecitazioni caratteristiche calcolate per ogni condizione di carico; a turno ogni condizione di carico accidentale è stata considerata sollecitazione di base, dando con ciò origine a tanti valori combinati. Per ognuna delle combinazioni ottenute, in funzione dell'elemento (trave, pilastro, etc.), sono state effettuate le verifiche allo SLE (tensioni, deformazione e fessurazione).

3.4 - VERIFICHE STRUTTURALI E GEOTECNICHE

Le verifiche strutturali e geotecniche presenti, come definite al punto 2.6.1 del *D.M. 17 gennaio 2018*, sono state effettuate con l'Approccio 2 come definito al citato punto.

4 - AZIONI SULLE STRUTTURE

4.1 - CONDIZIONI ELEMENTARI DI CARICO

Le condizioni elementari di carico sono: peso proprio, carichi permanenti, carichi accidentali, coazioni e sisma.

Il sisma di progetto corrisponde a quanto previsto dal *D.M. 17 gennaio 2018*.

L'ampiezza dello spettro di risposta è ricavato dai dati ufficiali della micro-zonizzazione, come sopra già riportato.

In accordo con le sopracitate normative, sono state considerate nei calcoli le seguenti azioni:

- pesi propri strutturali;
- carichi permanenti portati dalla struttura;
- carichi variabili;
- forze simulanti il sisma, ricavate tramite analisi statica semplificata o dinamica.

Le condizioni ed i casi di carico prese in conto nel calcolo sono specificate nei seguenti paragrafi.

4.2 - ANALISI DEI CARICHI

Le azioni sono state modellate tramite opportuni carichi concentrati e distribuiti su nodi ed aste.

I pesi propri degli elementi strutturali inseriti nei modelli di calcolo sono autodeterminati dal programma, in funzione delle dimensioni e del peso specifico del materiale:

- $\gamma_{cls, \text{armato}} = 25.0 \text{ kN/m}^3$
- $\gamma_{acciaio} = 78.5 \text{ kN/m}^3$

I valori dei carichi applicati sono riportati di seguito.

CARICHI PERMANENTI

Peso proprio della struttura

CARICHI VARIABILI

Prescritti dal D.M. 17 gennaio 2018 alla tabella 6.1.II.

Ambienti suscettibili di affollamento (Cat. A, Abitazione) 2.0 kN/m

4.3 - CONDIZIONI E CASI DI CARICO

Le condizioni di carico riportate nei tabulati relativi alla verifica di ciascun elemento sono di seguito riassunte.

NUM	DESCRIZIONE	
1	Peso proprio	
2	Permanente	
3	A:Var abitazione	

Si riporta di seguito il dettaglio dei carichi inseriti in ciascuna condizione.

CARICHI NELLE CONDIZIONI

001)	Peso proprio	[Peso proprio]
	167 pesi propri aste	
002)	Permanente	[Permanente]
	34 carichi sulle aste	
	34 PESO_RINGHIERA	: Carico distrib. Z globale -50.0 daN/m
003)	A:Var abitazione	[A:Var abitazione]
	34 carichi sulle aste	
	34 SPINTA_FOLLA	: Carico distrib. Y globale 200.0 daN/m

I casi di carico riportati nei tabulati relativi alla verifica di ciascun elemento sono di seguito riassunti.

NOM	DESCRIZIONE	VERIF.	TIPO	CONDIZIONI INSERITE				CASI	INS.
				Nro	Descrizione	Coef.	Somma	Nom	Coef.
1	SLU SENZA SISMA	SLU	somma	1	Peso_proprio_____	1.300	+		
				2	Permanente_____	1.500	+		
				3	A:Var_abitazione_____	1.500	+		
2	Rara	RARA	somma	1	Peso_proprio_____	1.000	+		
				2	Permanente_____	1.000	+		
				3	A:Var_abitazione_____	1.000	+		
3	Frequente	FREQ	somma	1	Peso_proprio_____	1.000	+		
				2	Permanente_____	1.000	+		
				3	A:Var_abitazione_____	.500	+		
4	Quasi Perm	QPERM	somma	1	Peso_proprio_____	1.000	+		
				2	Permanente_____	1.000	+		
				3	A:Var_abitazione_____	.300	+		

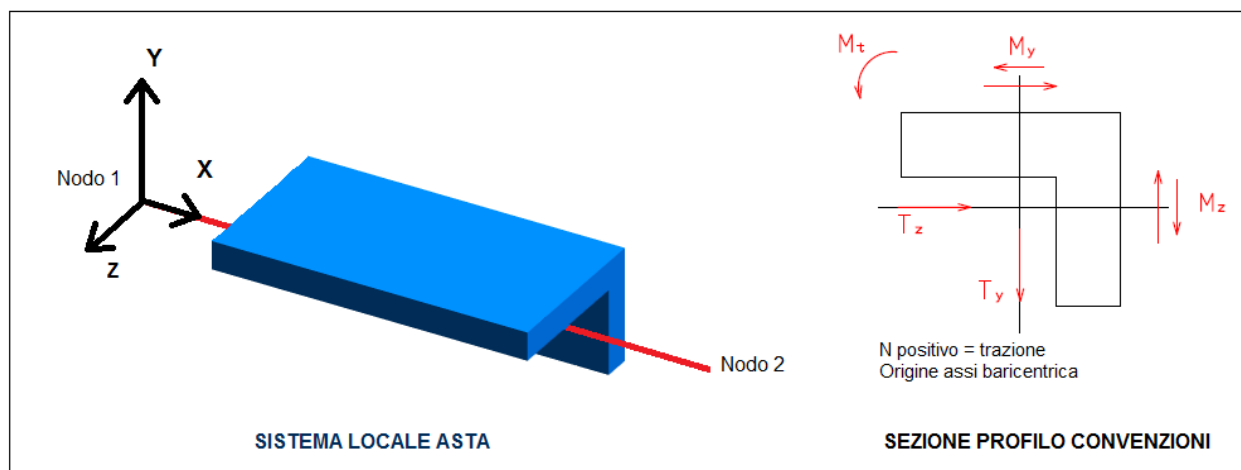
5 - ANALISI DEL COMPORTAMENTO DELLE STRUTTURE

5.1 - SISTEMI DI RIFERIMENTO

L'immagine seguente mostra il sistema di riferimento locale della singola asta e la convenzione di segno positivo per le caratteristiche della sollecitazione.

Le sollecitazioni riportate nelle figure seguenti prescindono dal sistema di riferimento globale del modello 3D e si rifanno a quelli locali delle singole aste.

Gli spostamenti, invece, sono espressi nel sistema di riferimento globale.



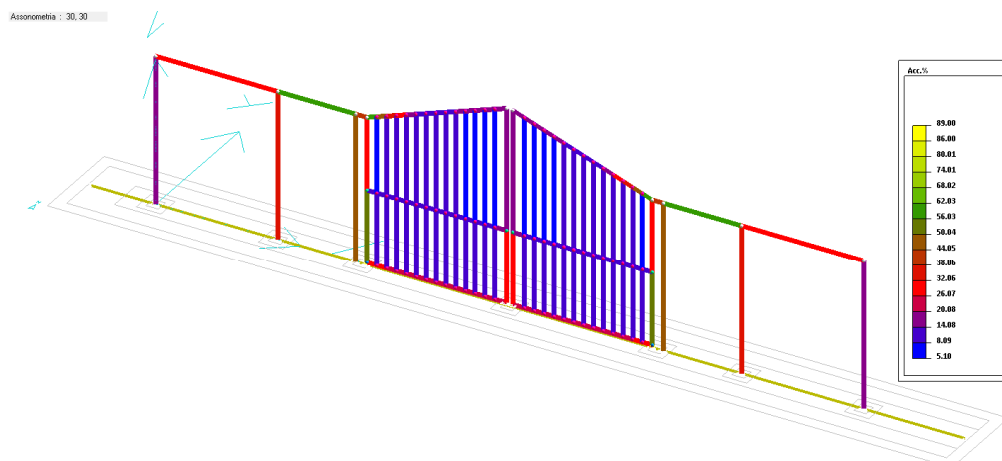
6 - RISULTATI

6.1 - UTILIZZO PERCENTUALE DELLE ASTE IN ACCIAIO

La percentuale di utilizzo di un'asta in acciaio è definita come il rapporto tra tensione ideale (calcolata con la formula 4.2.5 del *D.M. 17 gennaio 2018* e la tensione resistente.

Vista assonometrica con percentuale di utilizzo delle aste

(null)



7 - INFORMAZIONI SUL SOFTWARE

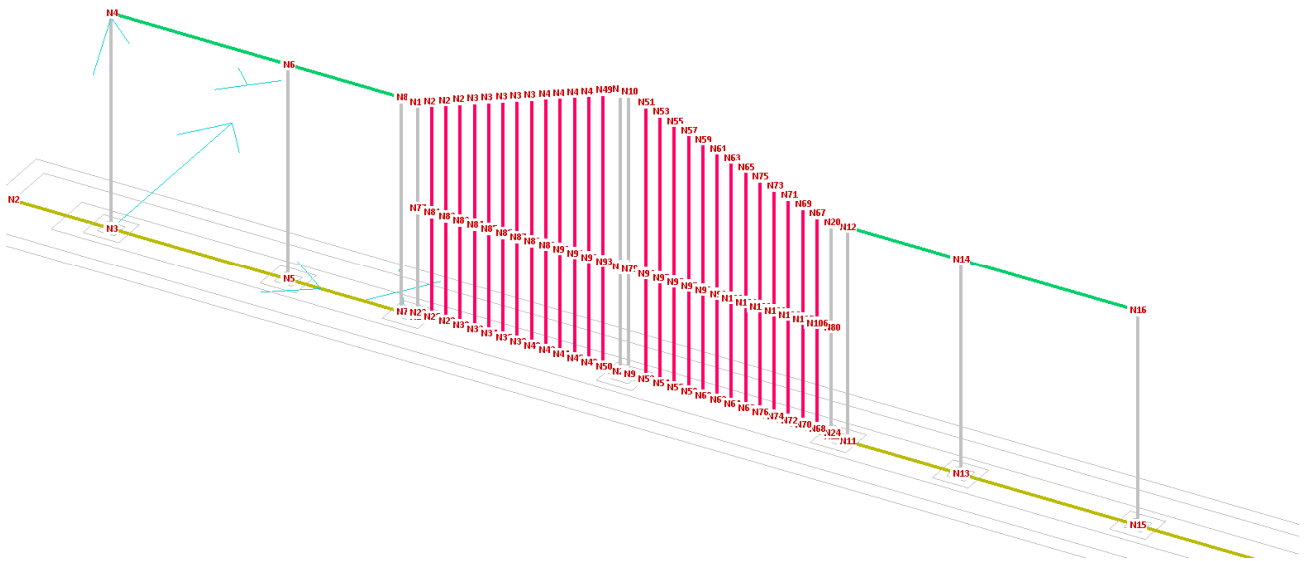
Il progetto descritto con la presente relazione è stato eseguito con l'ausilio del software DOLMEN, versione 19 - codice chiave hardware: Y8ZK2PG83FXS.

8 - ALLEGATI

STRUTTURA CON NUMERAZIONE NODI

Assonometria : 30,30

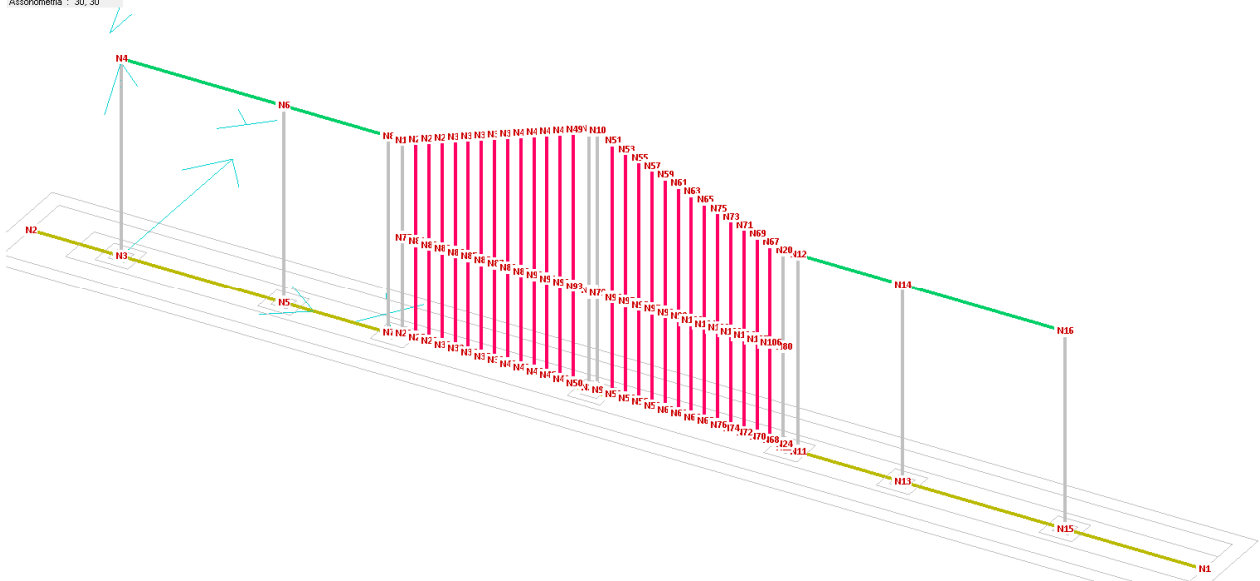
Assonometria : 30,30



STRUTTURA CON NUMERAZIONE ASTE

Assonometria : 30,30

Assonometria : 30,30



MATERIALI

In conformità al paragrafo 10.1 del D.M. 17.01.2018 e relativa CIRCOLARE N. 617/09

COMUNE DI RIVALTA DI TORINO

PROGETTO DI STRUTTURA PER CANCELLO PARCO

Committenti

Comune di Rivalta di Torino

Progettista strutturale

Arch. Homa Alemi

Progettista architettonico

Arch. Homa Alemi

Progetto eseguito con l'ausilio del software di calcolo DOLMEN



MATERIALI

INDICE

1 - CARATTERISTICHE MECCANICHE DEI MATERIALI

1.1 - CALCESTRUZZO

1.2 - ACCIAIO PER CEMENTO ARMATO

1.3 - ACCIAIO PER CARPENTERIA

2 - PRESCRIZIONI ESECUTIVE

2.1 - CONTROLLO SUL CALCESTRUZZO IN OPERA

2.2 - CONTROLLO SULL'ACCIAIO IN OPERA

2.3 - CONTROLLO SULL'ACCIAIO DA CARPENTERIA IN OPERA

1 - CARATTERISTICHE MECCANICHE DEI MATERIALI

Il progetto strutturale per la realizzazione delle nuove opere, setti e fondazioni, prevede l'uso di materiali con le caratteristiche meccaniche minime riportate nei paragrafi seguenti. Per la realizzazione dell'opera in oggetto saranno impiegati i seguenti materiali:

1.1 - CALCESTRUZZO

Per la classe di calcestruzzo impiegata per le membrature in elevazione, C25/30 sono riportati i valori di:

- $R_{ck} = 300$ Resistenza cubica caratteristica del materiale [daN/cm^2]
- $f_{ck} = 249$ Resistenza cilindrica caratteristica del materiale [daN/cm^2]
- $\varepsilon_{c2} = 0.002$ Inizio del tratto a tensione costante della legge costitutiva
- $\varepsilon_{cu} = 0.0035$ Deformazione ultima del calcestruzzo
- $\gamma_c = 1.5$ Coefficiente parziale di sicurezza allo SLU del materiale
- $\alpha_{cc} = 0.85$ Coefficiente riduttivo per le resistenze di lunga durata
- $f_{cd} = 141.1$ Resistenza cilindrica di progetto del materiale [daN/cm^2]
- $E_{cm} = 314472$ Modulo elastico medio a compressione [daN/cm^2]

Classificazione secondo la norma UNI-EN 206-1:

- Classe di abbassamento al cono (slump) S3
- Dimensione massima dell'inerte (mm) 25
- Classe di esposizione XC4

Per la classe di calcestruzzo impiegata per le fondazioni, C25/30 sono riportati i valori di:

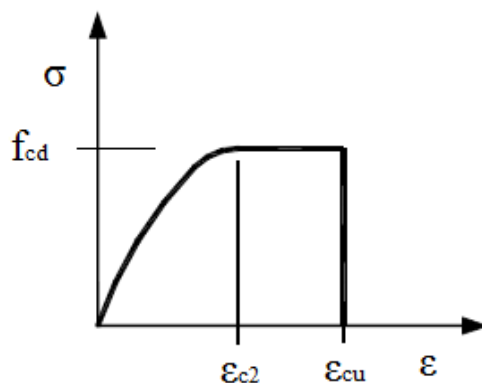
- $R_{ck} = 300$ Resistenza cubica caratteristica del materiale [daN/cm^2]
- $f_{ck} = 249$ Resistenza cilindrica caratteristica del materiale [daN/cm^2]
- $\varepsilon_{c2} = 0.002$ Inizio del tratto a tensione costante della legge costitutiva
- $\varepsilon_{cu} = 0.0035$ Deformazione ultima del calcestruzzo
- $\gamma_c = 1.5$ Coefficiente parziale di sicurezza allo SLU del materiale
- $\alpha_{cc} = 0.85$ Coefficiente riduttivo per le resistenze di lunga durata
- $f_{cd} = 141.1$ Resistenza cilindrica di progetto del materiale [daN/cm^2]
- $E_{cm} = 314472$ Modulo elastico medio a compressione [daN/cm^2]

Classificazione secondo la norma UNI-EN 206-1:

- Classe di abbassamento al cono (slump) S3
- Dimensione massima dell'inerte (mm) 25
- Classe di esposizione XC2

I diagrammi costitutivi del calcestruzzo sono stati adottati in conformità alle indicazioni riportate al punto 4.1.2.1.2.2 del *D.M. 17 gennaio 2018*.

In particolare viene utilizzato il diagramma parabola-rettangolo riportato in figura.



Legge costitutiva adottata per il calcestruzzo (parabola-rettangolo).

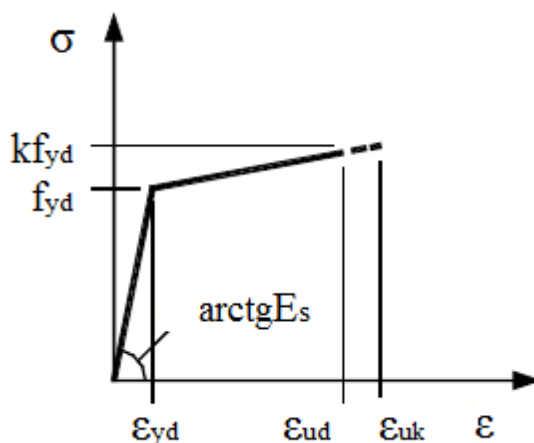
1.2 - ACCIAIO PER CEMENTO ARMATO

Per l'acciaio utilizzato, di tipo B450C, sono riportati i valori di:

- $f_{yk} = 4500$ Tensione caratteristica di snervamento [daN/cm^2]
- $f_{tk} = 5175$ Tensione caratteristica di rottura [daN/cm^2]
- $\epsilon_{uk} = 0.075$ Deformazione ultima caratteristica
- $\gamma_s = 1.15$ Coefficiente parziale di sicurezza allo SLU del materiale
- $f_{yd} = 3913.04$ Tensione di progetto di snervamento [daN/cm^2]
- $E_s = 2100000$ Modulo elastico [daN/cm^2]
- $\epsilon_{ud} = 0.0675$ Deformazione ultima di progetto
- $\epsilon_{yd} = 0.0019$ Deformazione di snervamento di progetto
- $n = 15$ Coefficiente di omogeneizzazione

I diagrammi costitutivi dell'acciaio sono stati adottati in conformità alle indicazioni riportate al punto 4.1.2.1.2.3 del *D.M. 17 gennaio 2018*.

In particolare viene utilizzato il modello bilineare incrudente riportato in figura.



Legge costitutiva adottata per l'acciaio.

1.3 - ACCIAIO PER CARPENTERIA

Per l'acciaio utilizzato, di tipo S275 (EN 10025-2), sono riportati i valori di:

- $E_s = 2100000$ Modulo elastico [daN/cm^2]
- $\gamma_{M0} = 1.05$ Coefficiente di sicurezza per la resistenza delle sezioni
- $\gamma_{M1} = 1.05$ Coefficiente di sicurezza per la resistenza all'instabilità
- $\gamma_{M2} = 1.1$ Coefficiente di sicurezza per la resistenza all'instabilità (ponti stradali e ferroviari)
- $\gamma_{M3} = 1.25$ Coefficiente di sicurezza per la resistenza delle sezioni tese nei riguardi della frattura

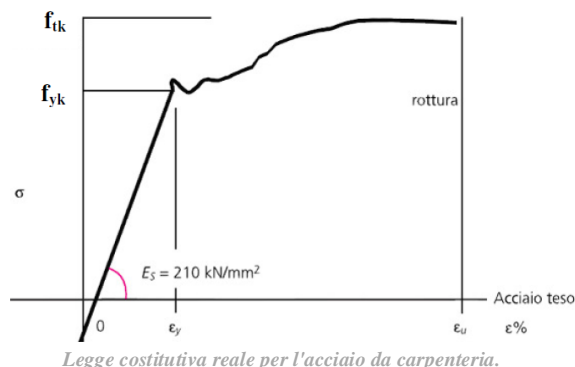
Per spessore nominale dell'elemento minore di 40mm, si hanno i seguenti valori:

- $f_{tk} = 4300$ Tensione caratteristica di rottura [daN/cm^2]
- $f_{yk} = 2750$ Tensione caratteristica di snervamento [daN/cm^2]
- $f_{yd} = 2619.05$ Tensione di progetto di snervamento [daN/cm^2]

Per spessore nominale dell'elemento maggiore di 40mm, si hanno i seguenti valori:

- $f_{tk} = 4100$ Tensione caratteristica di rottura [daN/cm^2]
- $f_{yk} = 2550$ Tensione caratteristica di snervamento [daN/cm^2]
- $f_{yd} = 2428.57$ Tensione di progetto di snervamento [daN/cm^2]

Si riporta di seguito il diagramma tensione-deformazione per l'acciaio da carpenteria.



2 - PRESCRIZIONI ESECUTIVE

Si raccomanda l'utilizzo di distanziatori per garantire i copriferri prescritti.

Per eventuali interruzioni del getto di calcestruzzo, disporre le giunzioni, d'intesa con la Direzione Lavori, in corrispondenza delle zone a momento nullo con scarpata ortogonale alle azioni di taglio.

2.1 - CONTROLLO SUL CALCESTRUZZO IN OPERA

Secondo il paragrafo 11.2.5 del *D.M. 17 gennaio 2018*, valgono le seguenti prescrizioni.

Controllo di tipo A

Il controllo di tipo A è riferito ad un quantitativo di miscela omogenea non maggiore di 300 m³. Ogni controllo di accettazione di tipo A è rappresentato da tre prelievi, ciascuno dei quali eseguito su un massimo di 100 m³ di getto di miscela omogenea. Risulta quindi un controllo di accettazione ogni 300 m³ massimi di getto. Per ogni giorno di getto va comunque effettuato almeno un prelievo.

Nelle costruzioni con meno di 100 m³ di getto di miscela omogenea, fermo restando l'obbligo di almeno tre prelievi e del rispetto delle limitazioni di cui sopra, è consentito derogare dall'obbligo di prelievo giornaliero.

Controllo di tipo B

Nella realizzazione di opere strutturali che richiedano l'impiego di più di 1500 m³ di miscela omogenea è obbligatorio il controllo di accettazione di tipo statistico (tipo B). Il controllo è riferito ad una definita miscela omogenea e va eseguito con frequenza non minore di un controllo ogni 1500 m³ di calcestruzzo. Per ogni giorno di getto di miscela omogenea va effettuato almeno un prelievo, e complessivamente almeno 15 prelievi sui 1500 m³. Se si eseguono controlli statistici accurati, l'interpretazione dei risultati sperimentali può essere svolta con i metodi completi dell'analisi statistica assumendo anche distribuzioni diverse dalla normale. Si deve individuare la legge di distribuzione più corretta e il valor medio unitamente al coefficiente di variazione (rapporto tra deviazione standard e valore medio). In questo caso la resistenza minima di prelievo R1 dovrà essere maggiore del valore corrispondente al frattile inferiore 1%. Per calcestruzzi con coefficiente di variazione (s / R_m) superiore a 0,15 occorrono controlli più accurati, integrati con prove complementari di cui al par. 11.2.6. Non sono accettabili calcestruzzi con coefficiente di variazione superiore a 0,3.

2.2 - CONTROLLO SULL'ACCIAIO IN OPERA

I controlli di accettazione in cantiere sono obbligatori, devono essere effettuati entro 30 giorni dalla data di consegna del materiale e devono essere campionati, nell'ambito di ciascun lotto di spedizione, con le medesime modalità contemplate nelle prove a carattere statistico di cui al punto 11.3.2.10.1.2, in ragione di 3 spezzoni, marchiati, di uno stesso diametro, scelto entro ciascun lotto, sempre che il marchio e la documentazione di accompagnamento dimostrino la provenienza del materiale da uno stesso stabilimento. In caso contrario i controlli devono essere estesi ai lotti provenienti da altri stabilimenti.

Al paragrafo 11.3.1.1 del *D.M. 17 gennaio 2018* si definisce lotto di spedizione il lotto formato da massimo 30 t, spedito in un'unica volta, costituito da prodotti aventi valori delle grandezze nominali omogenee.

2.3 - CONTROLLO SULL'ACCIAIO DA CARPENTERIA IN OPERA

I controlli di accettazione in cantiere sono obbligatori, effettuando un prelievo di almeno 3 saggi per ogni lotto di spedizione, di massimo 30t. Il saggio consiste di uno spezzone di profilato di lunghezza pari ad almeno 500mm, da cui vengono estratti i campioni necessari per

le prove.

Deve essere effettuata una prova di trazione su ogni campione estratto per la determinazione di: tensione di rottura, tensione di snervamento, tensione all'1% di deformazione totale, limite elastico allo 0.1% di deformazione totale.

Qualora la fornitura, di elementi lavorati, provenga da un centro di trasformazione, il Direttore dei Lavori, dopo essersi accertato preliminarmente che il suddetto Centro di trasformazione sia in possesso di tutti i requisiti previsti al paragrafo 11.3.1.7, può recarsi presso il medesimo Centro di trasformazione ed effettuare in stabilimento tutti i controlli di cui sopra.

I risultati delle prove sono considerati compatibili con quelli ottenuti in stabilimento se nessuno dei valori minimi sopra indicati è inferiore ai corrispondenti valori caratteristici garantiti dal produttore.

TABULATI DI CALCOLO

In conformità al paragrafo 10.2 del D.M. 17.01.2018 e relativa CIRCOLARE N. 617/09

COMUNE DI RIVALTA DI TORINO

PROGETTO DI STRUTTURA PER CANCELLO PARCO

Committenti

Comune di Rivalta di Torino

Progettista strutturale

Arch. Homa Alemi

Progettista architettonico

Arch. Homa Alemi

Progetto eseguito con l'ausilio del software di calcolo DOLMEN



TABULATI DI CALCOLO

INDICE

1 - DATI DELLA STRUTTURA

2 - SOLLECITAZIONI ASTE

3 - VERIFICA TRAVI IN CEMENTO ARMATO

4 - VERIFICA ASTE IN ACCIAIO

5 - ALLEGATI

1 - DATI DELLA STRUTTURA

Le tabelle seguenti contengono informazioni dettagliate relative al modello strutturale realizzato con DOLMEN (coordinate dei nodi, proprietà delle aste, materiali, vincoli, carichi).

Unita` di misura :
 LUNGHEZZE : cm
 SUPERFICI : m2
 DATI SEZIONALI : cm
 ANGOLI : gradi
 FORZE : daN
 MOMENTI : daNm
 CARICHI LINEARI : daN/m
 CARICHI SUPERFIC. : daN/m2
 TENSIONI : daN/cm2
 PESI DI VOLUME : daN/m3
 COEFF. DI WINKLER : daN/cm3
 RIGIDENZE VINCOL. : daN/cm - daNm/rad

NODI--	-----	-----	-----	-----	-----	num. =
Nome	Coord. X	Coord. Y	Coord. Z			
1	660.300	0.000	0.000			
2	-55.000	0.000	0.000			
3	0.000	0.000	0.000			
4	0.000	0.000	120.000			
5	99.300	0.000	0.000			
6	99.300	0.000	120.000			
7	162.800	0.000	0.000			
8	162.800	0.000	120.000			
9	290.300	0.000	2.000			
10	290.300	0.000	160.000			
11	412.800	0.000	0.000			
12	412.800	0.000	120.000			
13	476.300	0.000	0.000			
14	476.300	0.000	120.000			
15	575.600	0.000	0.000			
16	575.600	0.000	120.000			
17	171.800	0.000	0.000			
18	171.800	0.000	120.000			
19	403.800	0.000	0.000			
20	403.800	0.000	120.000			
21	285.300	0.000	2.000			
22	285.300	0.000	160.000			
23	171.800	0.000	2.000			
24	403.800	0.000	2.000			
25	179.800	0.000	122.800			
26	179.800	0.000	2.000			
27	187.800	0.000	125.600			
28	187.800	0.000	2.000			
29	195.800	0.000	128.500			
30	195.800	0.000	2.000			
31	203.800	0.000	131.300			
32	203.800	0.000	2.000			
33	211.800	0.000	134.100			
34	211.800	0.000	2.000			
35	219.800	0.000	136.900			
36	219.800	0.000	2.000			
37	227.800	0.000	139.700			
38	227.800	0.000	2.000			
39	235.800	0.000	142.600			
40	235.800	0.000	2.000			
41	243.800	0.000	145.400			

42	243.800	0.000	2.000
43	251.800	0.000	148.200
44	251.800	0.000	2.000
45	259.800	0.000	151.000
46	259.800	0.000	2.000
47	267.800	0.000	153.800
48	267.800	0.000	2.000
49	275.800	0.000	156.700
50	275.800	0.000	2.000
51	299.800	0.000	156.700
52	299.800	0.000	2.000
53	307.800	0.000	153.800
54	307.800	0.000	2.000
55	315.800	0.000	151.000
56	315.800	0.000	2.000
57	323.800	0.000	148.200
58	323.800	0.000	2.000
59	331.800	0.000	145.400
60	331.800	0.000	2.000
61	339.800	0.000	142.600
62	339.800	0.000	2.000
63	347.800	0.000	139.700
64	347.800	0.000	2.000
65	355.800	0.000	136.900
66	355.800	0.000	2.000
67	395.800	0.000	122.800
68	395.800	0.000	2.000
69	387.800	0.000	125.600
70	387.800	0.000	2.000
71	379.800	0.000	128.500
72	379.800	0.000	2.000
73	371.800	0.000	131.300
74	371.800	0.000	2.000
75	363.800	0.000	134.100
76	363.800	0.000	2.000
77	171.800	0.000	61.000
78	285.300	0.000	61.000
79	290.300	0.000	61.000
80	403.800	0.000	61.000
81	179.800	0.000	61.000
82	187.800	0.000	61.000
83	195.800	0.000	61.000
84	203.800	0.000	61.000
85	211.800	0.000	61.000
86	219.800	0.000	61.000
87	227.800	0.000	61.000
88	235.800	0.000	61.000
89	243.800	0.000	61.000
90	251.800	0.000	61.000
91	259.800	0.000	61.000
92	267.800	0.000	61.000
93	275.800	0.000	61.000
94	299.800	0.000	61.000
95	307.800	0.000	61.000
96	315.800	0.000	61.000
97	323.800	0.000	61.000
98	331.800	0.000	61.000
99	339.800	0.000	61.000
100	347.800	0.000	61.000
101	355.800	0.000	61.000
102	363.800	0.000	61.000
103	371.800	0.000	61.000
104	379.800	0.000	61.000
105	387.800	0.000	61.000
106	395.800	0.000	61.000

ASTE--	-----	-----	-----	-----	-----	num.=
Nome	Proprieta`	Nodo iniz.	Nodo fin.	Rilasci in.	Rilasci fin.	Orient.
2	2	3	4			0.0
3	2	5	6			0.0
4	6	7	8			90.0
5	4	9	79			90.0
6	6	11	12			90.0
7	2	13	14			0.0
8	2	15	16			0.0
9	3	4	6			0.0
10	3	6	8			0.0
13	3	12	14			0.0
14	3	14	16			0.0
15	1	2	3			180.0
16	1	3	5			180.0
17	1	5	7			180.0
20	1	11	13			180.0
21	1	13	15			180.0
22	1	15	1			180.0
25	4	21	78			90.0
26	3	8	18			0.0
30	3	20	12			0.0
31	1	7	17			180.0
32	1	17	19			180.0
33	1	19	11			180.0
36	4	17	23			0.0
38	4	19	24			0.0
39	4	24	80			90.0
40	5	26	81			0.0
41	5	28	82			0.0
42	5	30	83			0.0
43	5	32	84			0.0
44	5	34	85			0.0
45	5	36	86			0.0
46	5	38	87			0.0
47	5	40	88			0.0
48	5	42	89			0.0
49	5	44	90			0.0
50	5	46	91			0.0
51	5	48	92			0.0
52	5	50	93			0.0
53	5	52	94			0.0
54	5	54	95			0.0
55	5	56	96			0.0
56	5	58	97			0.0
57	5	60	98			0.0
58	5	62	99			0.0
59	5	64	100			0.0
60	5	66	101			0.0
61	5	68	106			0.0
62	5	70	105			0.0
63	5	72	104			0.0
64	5	74	103			0.0
65	5	76	102			0.0
66	4	23	26			90.0
67	4	26	28			90.0
68	4	28	30			90.0
69	4	30	32			90.0
70	4	32	34			90.0
71	4	34	36			90.0
72	4	36	38			90.0
73	4	38	40			90.0
74	4	40	42			90.0
75	4	42	44			90.0
76	4	44	46			90.0
77	4	46	48			90.0

78	4	48	50	90.0
79	4	50	21	90.0
80	4	9	52	90.0
81	4	52	54	90.0
82	4	54	56	90.0
83	4	56	58	90.0
84	4	58	60	90.0
85	4	60	62	90.0
86	4	62	64	90.0
87	4	64	66	90.0
88	4	66	76	90.0
89	4	76	74	90.0
90	4	74	72	90.0
91	4	72	70	90.0
92	4	70	68	90.0
93	4	68	24	90.0
94	3	18	25	0.0
95	3	25	27	0.0
96	3	27	29	0.0
97	3	29	31	0.0
98	3	31	33	0.0
99	3	33	35	0.0
100	3	35	37	0.0
101	3	37	39	0.0
102	3	39	41	0.0
103	3	41	43	0.0
104	3	43	45	0.0
105	3	45	47	0.0
106	3	47	49	0.0
107	3	49	22	0.0
108	3	10	51	0.0
109	3	51	53	0.0
110	3	53	55	0.0
111	3	55	57	0.0
112	3	57	59	0.0
113	3	59	61	0.0
114	3	61	63	0.0
115	3	63	65	0.0
116	3	65	75	0.0
117	3	75	73	0.0
118	3	73	71	0.0
119	3	71	69	0.0
120	3	69	67	0.0
121	3	67	20	0.0
124	5	81	25	0.0
125	5	82	27	0.0
126	5	83	29	0.0
127	5	84	31	0.0
128	5	85	33	0.0
129	5	86	35	0.0
130	5	87	37	0.0
131	5	88	39	0.0
132	5	89	41	0.0
133	5	90	43	0.0
134	5	91	45	0.0
135	5	92	47	0.0
136	5	93	49	0.0
137	4	78	22	90.0
138	4	79	10	90.0
139	5	94	51	0.0
140	5	95	53	0.0
141	5	96	55	0.0
142	5	97	57	0.0
143	5	98	59	0.0
144	5	99	61	0.0
145	5	100	63	0.0

146	5	101	65	0.0
147	5	102	75	0.0
148	5	103	73	0.0
149	5	104	71	0.0
150	5	105	69	0.0
151	5	106	67	0.0
152	4	80	20	90.0
153	3	77	81	0.0
154	3	81	82	0.0
155	3	82	83	0.0
156	3	83	84	0.0
157	3	84	85	0.0
158	3	85	86	0.0
159	3	86	87	0.0
160	3	87	88	0.0
161	3	88	89	0.0
162	3	89	90	0.0
163	3	90	91	0.0
164	3	91	92	0.0
165	3	92	93	0.0
166	3	93	78	0.0
167	3	79	94	0.0
168	3	94	95	0.0
169	3	95	96	0.0
170	3	96	97	0.0
171	3	97	98	0.0
172	3	98	99	0.0
173	3	99	100	0.0
174	3	100	101	0.0
175	3	101	102	0.0
176	3	102	103	0.0
177	3	103	104	0.0
178	3	104	105	0.0
179	3	105	106	0.0
180	3	106	80	0.0
181	4	23	77	90.0
182	4	77	18	90.0

PROPRIETA' ASTE----							num.=	6
Nome	Materiale	Base	Altezza	Area	Area tag. Y	Area tag. Z		
		Kw vertic.	Kw orizz.	J tors.	J fless. Y	J fless. Z		
1	1	60.00	40.00	1.60000E+03	8.00000E+02	1.20000E+03		
		5.000000	5.000000	1.73386E+05	3.73333E+05	1.73333E+05		
2	2	10.00	10.00	1.90000E+01	1.00000E+01	1.00000E+01		
		0.000000	0.000000	4.28688E+02	2.86583E+02	2.86583E+02		
3	2	6.00	1.50	9.00000E+00	7.50000E+00	7.50000E+00		
		0.000000	0.000000	5.68718E+00	2.70000E+01	1.68750E+00		
4	2	5.00	6.00	1.00000E+01	6.00000E+00	5.00000E+00		
		0.000000	0.000000	6.12563E+01	3.58333E+01	4.83333E+01		
5	2	1.20	1.20	1.13097E+00	1.01788E+00	1.01788E+00		
		0.000000	0.000000	2.03575E-01	1.01788E-01	1.01788E-01		
6	2	5.00	10.00	1.40000E+01	1.00000E+01	5.00000E+00		
		0.000000	0.000000	1.30540E+02	5.61667E+01	1.73667E+02		

MATERIALI-----							num.=	2
Nome	Mod. elast.	Coeff. nu	Mod. tang.	Peso spec.	Dil. te.			
1	3.00000E+05	1.50000E-01	1.30000E+05	2.50000E+03	1.00000E-05			
2	2.10000E+06	3.00000E-01	8.50000E+05	7.85000E+03	1.00000E-05			

VINCOLI-----							num.=	12
Nodo	Rigid. X	Rigid. Y	Rigid. Z	Rigid. RX	Rigid. RY	Rigid. RZ		
1	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero		
2	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero		
3	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero		
5	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero		
13	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero		

15	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
7	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
11	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
17	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
19	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
21	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
9	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero

CARICHI ASTE-----|-----|-----|-----|-----|num.= 235
Nome Asta Dir Tip RIF Parametro 1 Parametro 2 Parametro 3 Parametro

4

1	PESO_RINGHIERA	9	Z	FD glo	-50.0			
2	PESO_RINGHIERA	10	Z	FD glo	-50.0			
3	PESO_RINGHIERA	13	Z	FD glo	-50.0			
4	PESO_RINGHIERA	14	Z	FD glo	-50.0			
5	PESO_RINGHIERA	26	Z	FD glo	-50.0			
6	PESO_RINGHIERA	30	Z	FD glo	-50.0			
7	PESO_RINGHIERA	94	Z	FD glo	-50.0			
8	PESO_RINGHIERA	95	Z	FD glo	-50.0			
9	PESO_RINGHIERA	96	Z	FD glo	-50.0			
10	PESO_RINGHIERA	97	Z	FD glo	-50.0			
11	PESO_RINGHIERA	98	Z	FD glo	-50.0			
12	PESO_RINGHIERA	99	Z	FD glo	-50.0			
13	PESO_RINGHIERA	100	Z	FD glo	-50.0			
14	PESO_RINGHIERA	101	Z	FD glo	-50.0			
15	PESO_RINGHIERA	102	Z	FD glo	-50.0			
16	PESO_RINGHIERA	103	Z	FD glo	-50.0			
17	PESO_RINGHIERA	104	Z	FD glo	-50.0			
18	PESO_RINGHIERA	105	Z	FD glo	-50.0			
19	PESO_RINGHIERA	106	Z	FD glo	-50.0			
20	PESO_RINGHIERA	107	Z	FD glo	-50.0			
21	PESO_RINGHIERA	108	Z	FD glo	-50.0			
22	PESO_RINGHIERA	109	Z	FD glo	-50.0			
23	PESO_RINGHIERA	110	Z	FD glo	-50.0			
24	PESO_RINGHIERA	111	Z	FD glo	-50.0			
25	PESO_RINGHIERA	112	Z	FD glo	-50.0			
26	PESO_RINGHIERA	113	Z	FD glo	-50.0			
27	PESO_RINGHIERA	114	Z	FD glo	-50.0			
28	PESO_RINGHIERA	115	Z	FD glo	-50.0			
29	PESO_RINGHIERA	116	Z	FD glo	-50.0			
30	PESO_RINGHIERA	117	Z	FD glo	-50.0			
31	PESO_RINGHIERA	118	Z	FD glo	-50.0			
32	PESO_RINGHIERA	119	Z	FD glo	-50.0			
33	PESO_RINGHIERA	120	Z	FD glo	-50.0			
34	PESO_RINGHIERA	121	Z	FD glo	-50.0			
35	SPINTA_FOLLA	9	Y	FD glo	200.0			
36	SPINTA_FOLLA	10	Y	FD glo	200.0			
37	SPINTA_FOLLA	13	Y	FD glo	200.0			
38	SPINTA_FOLLA	14	Y	FD glo	200.0			
39	SPINTA_FOLLA	26	Y	FD glo	200.0			
40	SPINTA_FOLLA	30	Y	FD glo	200.0			
41	SPINTA_FOLLA	94	Y	FD glo	200.0			
42	SPINTA_FOLLA	95	Y	FD glo	200.0			
43	SPINTA_FOLLA	96	Y	FD glo	200.0			
44	SPINTA_FOLLA	97	Y	FD glo	200.0			
45	SPINTA_FOLLA	98	Y	FD glo	200.0			
46	SPINTA_FOLLA	99	Y	FD glo	200.0			
47	SPINTA_FOLLA	100	Y	FD glo	200.0			
48	SPINTA_FOLLA	101	Y	FD glo	200.0			
49	SPINTA_FOLLA	102	Y	FD glo	200.0			
50	SPINTA_FOLLA	103	Y	FD glo	200.0			
51	SPINTA_FOLLA	104	Y	FD glo	200.0			
52	SPINTA_FOLLA	105	Y	FD glo	200.0			
53	SPINTA_FOLLA	106	Y	FD glo	200.0			
54	SPINTA_FOLLA	107	Y	FD glo	200.0			
55	SPINTA_FOLLA	108	Y	FD glo	200.0			

56	SPINTA_FOLLA	109	Y	FD glo	200.0
57	SPINTA_FOLLA	110	Y	FD glo	200.0
58	SPINTA_FOLLA	111	Y	FD glo	200.0
59	SPINTA_FOLLA	112	Y	FD glo	200.0
60	SPINTA_FOLLA	113	Y	FD glo	200.0
61	SPINTA_FOLLA	114	Y	FD glo	200.0
62	SPINTA_FOLLA	115	Y	FD glo	200.0
63	SPINTA_FOLLA	116	Y	FD glo	200.0
64	SPINTA_FOLLA	117	Y	FD glo	200.0
65	SPINTA_FOLLA	118	Y	FD glo	200.0
66	SPINTA_FOLLA	119	Y	FD glo	200.0
67	SPINTA_FOLLA	120	Y	FD glo	200.0
68	SPINTA_FOLLA	121	Y	FD glo	200.0

PESI PROPRI ASTE--|-----|-----|-----|-----|-----|

Cond.	Nome Carichi	Aste
1	69-235	2-10, 13-17, 20-22, 25-26, 30-33, 36, 38-121, 124-182

CARICHI DI LINEA |-----|-----|-----|-----|num.= 0

numero coordinata		Intensità				
Nome	inizio	fine	Cond. Direz.	inizio	fine	Descrizione

CONDIZIONI DI CARICO-----|-----|-----|-----|num.= 3

Nome		
1	Peso proprio_____	N. carichi: 167 Lista carichi: 69-235
2	Permanente_____	N. carichi: 34 Lista carichi: 1-34
3	A:Var_abitazione____	N. carichi: 34 Lista carichi: 35-68

RISULTANTI DEI CARICHI (punto di applicazione nell'origine degli assi):

cond.	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
1	0.000000E+00	0.000000E+00	-3.109745E+03	0.000000E+00	9.374734E+03	0.000000E+00
2	0.000000E+00	0.000000E+00	-2.921435E+02	0.000000E+00	8.407891E+02	0.000000E+00
3	0.000000E+00	1.168574E+03	0.000000E+00	-1.498576E+03	0.000000E+00	3.363156E+03

2 - SOLLECITAZIONI ASTE

Le tabelle seguenti contengono informazioni dettagliate relative ai sestetti di sollecitazioni sulle aste per ogni condizione e caso di carico creati.

SOLLECITAZIONI ASTE

CONDIZIONE : 1 Peso_proprio_____

Unità di misura: Prog e frecce [cm];NORM,TTY,TZZ [daN]

MZZ,MY,TORS [daNm]

Asta	2	nod	3	4		
PROGR.	NORM	TTY	TZZ	TORS	MY	MZZ
0.	-21.2	4.3	0.0	0.000	0.000	-5.570
15.	-18.9	4.3	0.0	0.000	0.000	-4.931
30.	-16.7	4.3	0.0	0.000	0.000	-4.291
45.	-14.4	4.3	0.0	0.000	0.000	-3.652
60.	-12.2	4.3	0.0	0.000	0.000	-3.013
75.	-10.0	4.3	0.0	0.000	0.000	-2.373
90.	-7.7	4.3	0.0	0.000	0.000	-1.734
105.	-5.5	4.3	0.0	0.000	0.000	-1.094
120.	-3.3	4.3	0.0	0.000	0.000	-0.455

Asta	3	nod	5	6		
PROGR.	NORM	TTY	TZZ	TORS	MY	MZZ
0.	-23.4	5.7	0.0	0.000	0.000	-6.246
15.	-21.1	5.7	0.0	0.000	0.000	-5.385
30.	-18.9	5.7	0.0	0.000	0.000	-4.525
45.	-16.7	5.7	0.0	0.000	0.000	-3.664
60.	-14.4	5.7	0.0	0.000	0.000	-2.803
75.	-12.2	5.7	0.0	0.000	0.000	-1.942
90.	-9.9	5.7	0.0	0.000	0.000	-1.081
105.	-7.7	5.7	0.0	0.000	0.000	-0.221
120.	-5.5	5.7	0.0	0.000	0.000	0.640

Asta	4	nod	7	8		
PROGR.	NORM	TTY	TZZ	TORS	MY	MZZ
0.	-16.0	0.0	-1.9	0.000	-1.570	0.000
15.	-14.4	0.0	-1.9	0.000	-1.286	0.000
30.	-12.7	0.0	-1.9	0.000	-1.002	0.000
45.	-11.1	0.0	-1.9	0.000	-0.718	0.000
60.	-9.4	0.0	-1.9	0.000	-0.434	0.000
75.	-7.8	0.0	-1.9	0.000	-0.150	0.000
90.	-6.1	0.0	-1.9	0.000	0.134	0.000
105.	-4.5	0.0	-1.9	0.000	0.418	0.000
120.	-2.8	0.0	-1.9	0.000	0.702	0.000

Asta	5	nod	9	79		
PROGR.	NORM	TTY	TZZ	TORS	MY	MZZ
0.	3.2	0.0	-20.7	0.000	-8.393	0.000
7.	3.7	0.0	-20.7	0.000	-6.863	0.000
15.	4.3	0.0	-20.7	0.000	-5.333	0.000
22.	4.9	0.0	-20.7	0.000	-3.803	0.000
30.	5.5	0.0	-20.7	0.000	-2.273	0.000
37.	6.1	0.0	-20.7	0.000	-0.743	0.000
44.	6.6	0.0	-20.7	0.000	0.787	0.000
52.	7.2	0.0	-20.7	0.000	2.317	0.000
59.	7.8	0.0	-20.7	0.000	3.847	0.000

Asta	6	nod	11	12		
PROGR.	NORM	TTY	TZZ	TORS	MY	MZZ
0.	-16.0	0.0	1.9	0.000	1.574	0.000
15.	-14.3	0.0	1.9	0.000	1.289	0.000
30.	-12.7	0.0	1.9	0.000	1.004	0.000

45.	-11.0	0.0	1.9	0.000	0.720	0.000
60.	-9.4	0.0	1.9	0.000	0.435	0.000
75.	-7.7	0.0	1.9	0.000	0.150	0.000
90.	-6.1	0.0	1.9	0.000	-0.134	0.000
105.	-4.4	0.0	1.9	0.000	-0.419	0.000
120.	-2.8	0.0	1.9	0.000	-0.704	0.000
Asta	7	node	13	14		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-23.4	-5.7	0.0	0.000	0.000	6.249
15.	-21.1	-5.7	0.0	0.000	0.000	5.388
30.	-18.9	-5.7	0.0	0.000	0.000	4.527
45.	-16.7	-5.7	0.0	0.000	0.000	3.666
60.	-14.4	-5.7	0.0	0.000	0.000	2.805
75.	-12.2	-5.7	0.0	0.000	0.000	1.943
90.	-9.9	-5.7	0.0	0.000	0.000	1.082
105.	-7.7	-5.7	0.0	0.000	0.000	0.221
120.	-5.5	-5.7	0.0	0.000	0.000	-0.640
Asta	8	node	15	16		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-21.2	-4.3	0.0	0.000	0.000	5.556
15.	-18.9	-4.3	0.0	0.000	0.000	4.918
30.	-16.7	-4.3	0.0	0.000	0.000	4.281
45.	-14.4	-4.3	0.0	0.000	0.000	3.643
60.	-12.2	-4.3	0.0	0.000	0.000	3.005
75.	-10.0	-4.3	0.0	0.000	0.000	2.368
90.	-7.7	-4.3	0.0	0.000	0.000	1.730
105.	-5.5	-4.3	0.0	0.000	0.000	1.092
120.	-3.3	-4.3	0.0	0.000	0.000	0.455
Asta	9	node	4	6		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	4.3	3.3	0.0	0.000	0.000	-0.455
12.	4.3	2.4	0.0	0.000	0.000	-0.105
25.	4.3	1.5	0.0	0.000	0.000	0.136
37.	4.3	0.6	0.0	0.000	0.000	0.269
50.	4.3	-0.2	0.0	0.000	0.000	0.292
62.	4.3	-1.1	0.0	0.000	0.000	0.207
74.	4.3	-2.0	0.0	0.000	0.000	0.012
87.	4.3	-2.9	0.0	0.000	0.000	-0.291
99.	4.3	-3.8	0.0	0.000	0.000	-0.703
Asta	10	node	6	8		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	10.0	1.7	0.0	0.000	0.000	-0.063
8.	10.0	1.2	0.0	0.000	0.000	0.051
16.	10.0	0.6	0.0	0.000	0.000	0.121
24.	10.0	0.0	0.0	0.000	0.000	0.146
32.	10.0	-0.5	0.0	0.000	0.000	0.126
40.	10.0	-1.1	0.0	0.000	0.000	0.062
48.	10.0	-1.6	0.0	0.000	0.000	-0.047
56.	10.0	-2.2	0.0	0.000	0.000	-0.200
64.	10.0	-2.8	0.0	0.000	0.000	-0.397
Asta	13	node	12	14		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	10.0	2.8	0.0	0.000	0.000	-0.398
8.	10.0	2.2	0.0	0.000	0.000	-0.200
16.	10.0	1.6	0.0	0.000	0.000	-0.047
24.	10.0	1.1	0.0	0.000	0.000	0.062
32.	10.0	0.5	0.0	0.000	0.000	0.126
40.	10.0	0.0	0.0	0.000	0.000	0.146
48.	10.0	-0.6	0.0	0.000	0.000	0.121
56.	10.0	-1.2	0.0	0.000	0.000	0.051
64.	10.0	-1.7	0.0	0.000	0.000	-0.062

Asta	14	nod	14	16		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	4.3	3.8	0.0	0.000	0.000	-0.703
12.	4.3	2.9	0.0	0.000	0.000	-0.291
25.	4.3	2.0	0.0	0.000	0.000	0.012
37.	4.3	1.1	0.0	0.000	0.000	0.207
50.	4.3	0.2	0.0	0.000	0.000	0.292
62.	4.3	-0.6	0.0	0.000	0.000	0.269
74.	4.3	-1.5	0.0	0.000	0.000	0.136
87.	4.3	-2.4	0.0	0.000	0.000	-0.105
99.	4.3	-3.3	0.0	0.000	0.000	-0.455
Asta	25	nod	21	78		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	3.2	0.0	20.7	0.000	8.393	0.000
7.	3.7	0.0	20.7	0.000	6.863	0.000
15.	4.3	0.0	20.7	0.000	5.333	0.000
22.	4.9	0.0	20.7	0.000	3.803	0.000
30.	5.5	0.0	20.7	0.000	2.273	0.000
37.	6.1	0.0	20.7	0.000	0.743	0.000
44.	6.6	0.0	20.7	0.000	-0.787	0.000
52.	7.2	0.0	20.7	0.000	-2.317	0.000
59.	7.8	0.0	20.7	0.000	-3.847	0.000
Asta	26	nod	8	18		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	11.9	0.0	0.0	0.000	0.000	0.305
1.	11.9	0.0	0.0	0.000	0.000	0.305
2.	11.9	-0.1	0.0	0.000	0.000	0.304
3.	11.9	-0.2	0.0	0.000	0.000	0.302
5.	11.9	-0.3	0.0	0.000	0.000	0.300
6.	11.9	-0.3	0.0	0.000	0.000	0.296
7.	11.9	-0.4	0.0	0.000	0.000	0.292
8.	11.9	-0.5	0.0	0.000	0.000	0.286
9.	11.9	-0.6	0.0	0.000	0.000	0.280
Asta	30	nod	20	12		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	11.9	0.6	0.0	0.000	0.000	0.279
1.	11.9	0.5	0.0	0.000	0.000	0.285
2.	11.9	0.5	0.0	0.000	0.000	0.291
3.	11.9	0.4	0.0	0.000	0.000	0.296
5.	11.9	0.3	0.0	0.000	0.000	0.300
6.	11.9	0.2	0.0	0.000	0.000	0.302
7.	11.9	0.1	0.0	0.000	0.000	0.305
8.	11.9	0.1	0.0	0.000	0.000	0.306
9.	11.9	0.0	0.0	0.000	0.000	0.306
Asta	36	nod	17	23		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-63.7	0.9	0.0	0.000	0.000	-24.038
0.	-63.7	0.9	0.0	0.000	0.000	-24.036
1.	-63.7	0.9	0.0	0.000	0.000	-24.033
1.	-63.7	0.9	0.0	0.000	0.000	-24.031
1.	-63.7	0.9	0.0	0.000	0.000	-24.029
1.	-63.6	0.9	0.0	0.000	0.000	-24.027
2.	-63.6	0.9	0.0	0.000	0.000	-24.025
2.	-63.6	0.9	0.0	0.000	0.000	-24.023
2.	-63.6	0.9	0.0	0.000	0.000	-24.021
Asta	38	nod	19	24		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-63.8	-0.8	0.0	0.000	0.000	24.042
0.	-63.7	-0.8	0.0	0.000	0.000	24.040
1.	-63.7	-0.8	0.0	0.000	0.000	24.038

1.	-63.7	-0.8	0.0	0.000	0.000	24.036
1.	-63.7	-0.8	0.0	0.000	0.000	24.034
1.	-63.7	-0.8	0.0	0.000	0.000	24.032
2.	-63.7	-0.8	0.0	0.000	0.000	24.029
2.	-63.6	-0.8	0.0	0.000	0.000	24.027
2.	-63.6	-0.8	0.0	0.000	0.000	24.025
Asta	39	node	24	80		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-19.8	0.0	13.2	0.000	4.136	0.000
7.	-19.2	0.0	13.2	0.000	3.164	0.000
15.	-18.6	0.0	13.2	0.000	2.191	0.000
22.	-18.0	0.0	13.2	0.000	1.218	0.000
30.	-17.5	0.0	13.2	0.000	0.246	0.000
37.	-16.9	0.0	13.2	0.000	-0.727	0.000
44.	-16.3	0.0	13.2	0.000	-1.699	0.000
52.	-15.7	0.0	13.2	0.000	-2.672	0.000
59.	-15.2	0.0	13.2	0.000	-3.645	0.000
Asta	94	node	18	25		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-2.3	10.2	0.0	0.000	0.000	-1.631
1.	-2.3	10.1	0.0	0.000	0.000	-1.524
2.	-2.2	10.0	0.0	0.000	0.000	-1.417
3.	-2.2	10.0	0.0	0.000	0.000	-1.311
4.	-2.2	9.9	0.0	0.000	0.000	-1.206
5.	-2.2	9.8	0.0	0.000	0.000	-1.102
6.	-2.1	9.7	0.0	0.000	0.000	-0.998
7.	-2.1	9.7	0.0	0.000	0.000	-0.896
8.	-2.1	9.6	0.0	0.000	0.000	-0.793
Asta	95	node	25	27		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-0.5	4.4	0.0	0.000	0.000	-0.850
1.	-0.4	4.3	0.0	0.000	0.000	-0.804
2.	-0.4	4.3	0.0	0.000	0.000	-0.758
3.	-0.4	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.713
4.	-0.4	4.1	0.0	0.000	0.000	-0.669
5.	-0.3	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.626
6.	-0.3	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.584
7.	-0.3	3.9	0.0	0.000	0.000	-0.542
8.	-0.3	3.8	0.0	0.000	0.000	-0.501
Asta	96	node	27	29		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-0.2	2.8	0.0	0.000	0.000	-0.584
1.	-0.2	2.8	0.0	0.000	0.000	-0.554
2.	-0.2	2.7	0.0	0.000	0.000	-0.525
3.	-0.1	2.6	0.0	0.000	0.000	-0.496
4.	-0.1	2.6	0.0	0.000	0.000	-0.469
5.	-0.1	2.5	0.0	0.000	0.000	-0.442
6.	-0.1	2.4	0.0	0.000	0.000	-0.416
7.	0.0	2.4	0.0	0.000	0.000	-0.390
9.	0.0	2.3	0.0	0.000	0.000	-0.366
Asta	97	node	29	31		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-0.5	2.8	0.0	0.000	0.000	-0.463
1.	-0.4	2.7	0.0	0.000	0.000	-0.434
2.	-0.4	2.6	0.0	0.000	0.000	-0.406
3.	-0.4	2.5	0.0	0.000	0.000	-0.379
4.	-0.4	2.5	0.0	0.000	0.000	-0.352
5.	-0.3	2.4	0.0	0.000	0.000	-0.326
6.	-0.3	2.3	0.0	0.000	0.000	-0.301
7.	-0.3	2.3	0.0	0.000	0.000	-0.277
8.	-0.3	2.2	0.0	0.000	0.000	-0.253

Asta	98	node	31	33		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-0.8	2.8	0.0	0.000	0.000	-0.358
1.	-0.8	2.7	0.0	0.000	0.000	-0.329
2.	-0.7	2.7	0.0	0.000	0.000	-0.300
3.	-0.7	2.6	0.0	0.000	0.000	-0.272
4.	-0.7	2.5	0.0	0.000	0.000	-0.245
5.	-0.7	2.5	0.0	0.000	0.000	-0.219
6.	-0.6	2.4	0.0	0.000	0.000	-0.193
7.	-0.6	2.3	0.0	0.000	0.000	-0.168
8.	-0.6	2.2	0.0	0.000	0.000	-0.144

Asta	99	node	33	35		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.1	2.8	0.0	0.000	0.000	-0.251
1.	-1.1	2.7	0.0	0.000	0.000	-0.222
2.	-1.0	2.6	0.0	0.000	0.000	-0.194
3.	-1.0	2.6	0.0	0.000	0.000	-0.167
4.	-1.0	2.5	0.0	0.000	0.000	-0.140
5.	-1.0	2.4	0.0	0.000	0.000	-0.114
6.	-0.9	2.3	0.0	0.000	0.000	-0.089
7.	-0.9	2.3	0.0	0.000	0.000	-0.064
8.	-0.9	2.2	0.0	0.000	0.000	-0.040

Asta	100	node	35	37		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.3	2.6	0.0	0.000	0.000	-0.146
1.	-1.3	2.6	0.0	0.000	0.000	-0.118
2.	-1.3	2.5	0.0	0.000	0.000	-0.091
3.	-1.3	2.4	0.0	0.000	0.000	-0.065
4.	-1.2	2.4	0.0	0.000	0.000	-0.040
5.	-1.2	2.3	0.0	0.000	0.000	-0.015
6.	-1.2	2.2	0.0	0.000	0.000	0.008
7.	-1.2	2.1	0.0	0.000	0.000	0.032
8.	-1.1	2.1	0.0	0.000	0.000	0.054

Asta	101	node	37	39		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.6	2.4	0.0	0.000	0.000	-0.046
1.	-1.5	2.3	0.0	0.000	0.000	-0.020
2.	-1.5	2.3	0.0	0.000	0.000	0.004
3.	-1.5	2.2	0.0	0.000	0.000	0.028
4.	-1.5	2.1	0.0	0.000	0.000	0.051
5.	-1.4	2.1	0.0	0.000	0.000	0.074
6.	-1.4	2.0	0.0	0.000	0.000	0.095
7.	-1.4	1.9	0.0	0.000	0.000	0.116
9.	-1.4	1.9	0.0	0.000	0.000	0.136

Asta	102	node	39	41		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.7	2.2	0.0	0.000	0.000	0.046
1.	-1.7	2.1	0.0	0.000	0.000	0.068
2.	-1.6	2.0	0.0	0.000	0.000	0.090
3.	-1.6	1.9	0.0	0.000	0.000	0.111
4.	-1.6	1.9	0.0	0.000	0.000	0.131
5.	-1.6	1.8	0.0	0.000	0.000	0.151
6.	-1.5	1.7	0.0	0.000	0.000	0.169
7.	-1.5	1.7	0.0	0.000	0.000	0.187
8.	-1.5	1.6	0.0	0.000	0.000	0.205

Asta	103	node	41	43		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.8	1.8	0.0	0.000	0.000	0.125
1.	-1.7	1.7	0.0	0.000	0.000	0.143
2.	-1.7	1.7	0.0	0.000	0.000	0.161

3.	-1.7	1.6	0.0	0.000	0.000	0.179
4.	-1.7	1.5	0.0	0.000	0.000	0.195
5.	-1.6	1.5	0.0	0.000	0.000	0.211
6.	-1.6	1.4	0.0	0.000	0.000	0.226
7.	-1.6	1.3	0.0	0.000	0.000	0.240
8.	-1.6	1.2	0.0	0.000	0.000	0.254
Asta	104	node	43	45		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.8	1.6	0.0	0.000	0.000	0.185
1.	-1.8	1.5	0.0	0.000	0.000	0.202
2.	-1.8	1.4	0.0	0.000	0.000	0.217
3.	-1.8	1.4	0.0	0.000	0.000	0.232
4.	-1.7	1.3	0.0	0.000	0.000	0.246
5.	-1.7	1.2	0.0	0.000	0.000	0.260
6.	-1.7	1.2	0.0	0.000	0.000	0.272
7.	-1.7	1.1	0.0	0.000	0.000	0.284
8.	-1.6	1.0	0.0	0.000	0.000	0.295
Asta	105	node	45	47		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-2.1	2.0	0.0	0.000	0.000	0.240
1.	-2.1	2.0	0.0	0.000	0.000	0.261
2.	-2.1	1.9	0.0	0.000	0.000	0.281
3.	-2.1	1.8	0.0	0.000	0.000	0.301
4.	-2.0	1.7	0.0	0.000	0.000	0.319
5.	-2.0	1.7	0.0	0.000	0.000	0.338
6.	-2.0	1.6	0.0	0.000	0.000	0.355
7.	-2.0	1.5	0.0	0.000	0.000	0.371
8.	-1.9	1.5	0.0	0.000	0.000	0.387
Asta	106	node	47	49		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-2.5	2.6	0.0	0.000	0.000	0.345
1.	-2.4	2.5	0.0	0.000	0.000	0.372
2.	-2.4	2.5	0.0	0.000	0.000	0.399
3.	-2.4	2.4	0.0	0.000	0.000	0.425
4.	-2.4	2.3	0.0	0.000	0.000	0.450
5.	-2.3	2.3	0.0	0.000	0.000	0.474
6.	-2.3	2.2	0.0	0.000	0.000	0.498
7.	-2.3	2.1	0.0	0.000	0.000	0.521
9.	-2.3	2.0	0.0	0.000	0.000	0.543
Asta	107	node	49	22		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.3	-0.9	0.0	0.000	0.000	0.515
1.	-1.2	-1.0	0.0	0.000	0.000	0.504
3.	-1.2	-1.1	0.0	0.000	0.000	0.491
4.	-1.2	-1.2	0.0	0.000	0.000	0.477
5.	-1.1	-1.2	0.0	0.000	0.000	0.462
6.	-1.1	-1.3	0.0	0.000	0.000	0.446
8.	-1.1	-1.4	0.0	0.000	0.000	0.429
9.	-1.1	-1.5	0.0	0.000	0.000	0.411
10.	-1.0	-1.6	0.0	0.000	0.000	0.391
Asta	108	node	10	51		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.0	1.6	0.0	0.000	0.000	0.391
1.	-1.1	1.5	0.0	0.000	0.000	0.410
3.	-1.1	1.4	0.0	0.000	0.000	0.429
4.	-1.1	1.3	0.0	0.000	0.000	0.446
5.	-1.1	1.2	0.0	0.000	0.000	0.462
6.	-1.2	1.2	0.0	0.000	0.000	0.477
8.	-1.2	1.1	0.0	0.000	0.000	0.491
9.	-1.2	1.0	0.0	0.000	0.000	0.504
10.	-1.3	0.9	0.0	0.000	0.000	0.515

Asta	109	nod	51	53		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-2.3	-2.0	0.0	0.000	0.000	0.543
1.	-2.3	-2.1	0.0	0.000	0.000	0.521
2.	-2.3	-2.2	0.0	0.000	0.000	0.498
3.	-2.3	-2.3	0.0	0.000	0.000	0.474
4.	-2.4	-2.3	0.0	0.000	0.000	0.450
5.	-2.4	-2.4	0.0	0.000	0.000	0.425
6.	-2.4	-2.5	0.0	0.000	0.000	0.399
7.	-2.4	-2.5	0.0	0.000	0.000	0.372
9.	-2.5	-2.6	0.0	0.000	0.000	0.345
Asta	110	nod	53	55		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.9	-1.5	0.0	0.000	0.000	0.387
1.	-2.0	-1.5	0.0	0.000	0.000	0.371
2.	-2.0	-1.6	0.0	0.000	0.000	0.355
3.	-2.0	-1.7	0.0	0.000	0.000	0.338
4.	-2.0	-1.7	0.0	0.000	0.000	0.319
5.	-2.1	-1.8	0.0	0.000	0.000	0.301
6.	-2.1	-1.9	0.0	0.000	0.000	0.281
7.	-2.1	-2.0	0.0	0.000	0.000	0.261
8.	-2.1	-2.0	0.0	0.000	0.000	0.240
Asta	111	nod	55	57		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.6	-1.0	0.0	0.000	0.000	0.295
1.	-1.7	-1.1	0.0	0.000	0.000	0.284
2.	-1.7	-1.2	0.0	0.000	0.000	0.272
3.	-1.7	-1.2	0.0	0.000	0.000	0.260
4.	-1.7	-1.3	0.0	0.000	0.000	0.246
5.	-1.8	-1.4	0.0	0.000	0.000	0.232
6.	-1.8	-1.4	0.0	0.000	0.000	0.217
7.	-1.8	-1.5	0.0	0.000	0.000	0.202
8.	-1.8	-1.6	0.0	0.000	0.000	0.185
Asta	112	nod	57	59		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.6	-1.2	0.0	0.000	0.000	0.254
1.	-1.6	-1.3	0.0	0.000	0.000	0.240
2.	-1.6	-1.4	0.0	0.000	0.000	0.226
3.	-1.6	-1.5	0.0	0.000	0.000	0.211
4.	-1.7	-1.5	0.0	0.000	0.000	0.195
5.	-1.7	-1.6	0.0	0.000	0.000	0.179
6.	-1.7	-1.7	0.0	0.000	0.000	0.161
7.	-1.7	-1.7	0.0	0.000	0.000	0.143
8.	-1.8	-1.8	0.0	0.000	0.000	0.125
Asta	113	nod	59	61		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.5	-1.6	0.0	0.000	0.000	0.205
1.	-1.5	-1.7	0.0	0.000	0.000	0.187
2.	-1.5	-1.7	0.0	0.000	0.000	0.169
3.	-1.6	-1.8	0.0	0.000	0.000	0.151
4.	-1.6	-1.9	0.0	0.000	0.000	0.131
5.	-1.6	-1.9	0.0	0.000	0.000	0.111
6.	-1.6	-2.0	0.0	0.000	0.000	0.090
7.	-1.7	-2.1	0.0	0.000	0.000	0.068
8.	-1.7	-2.2	0.0	0.000	0.000	0.046
Asta	114	nod	61	63		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.4	-1.9	0.0	0.000	0.000	0.136
1.	-1.4	-1.9	0.0	0.000	0.000	0.116
2.	-1.4	-2.0	0.0	0.000	0.000	0.095

3.	-1.4	-2.1	0.0	0.000	0.000	0.074
4.	-1.5	-2.1	0.0	0.000	0.000	0.051
5.	-1.5	-2.2	0.0	0.000	0.000	0.028
6.	-1.5	-2.3	0.0	0.000	0.000	0.004
7.	-1.5	-2.3	0.0	0.000	0.000	-0.020
9.	-1.6	-2.4	0.0	0.000	0.000	-0.046
Asta	115	node	63	65		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.1	-2.1	0.0	0.000	0.000	0.054
1.	-1.2	-2.1	0.0	0.000	0.000	0.031
2.	-1.2	-2.2	0.0	0.000	0.000	0.008
3.	-1.2	-2.3	0.0	0.000	0.000	-0.015
4.	-1.2	-2.4	0.0	0.000	0.000	-0.040
5.	-1.3	-2.4	0.0	0.000	0.000	-0.065
6.	-1.3	-2.5	0.0	0.000	0.000	-0.091
7.	-1.3	-2.6	0.0	0.000	0.000	-0.118
8.	-1.3	-2.6	0.0	0.000	0.000	-0.146
Asta	116	node	65	75		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-0.9	-2.2	0.0	0.000	0.000	-0.040
1.	-0.9	-2.3	0.0	0.000	0.000	-0.064
2.	-0.9	-2.3	0.0	0.000	0.000	-0.089
3.	-1.0	-2.4	0.0	0.000	0.000	-0.114
4.	-1.0	-2.5	0.0	0.000	0.000	-0.140
5.	-1.0	-2.6	0.0	0.000	0.000	-0.167
6.	-1.0	-2.6	0.0	0.000	0.000	-0.194
7.	-1.1	-2.7	0.0	0.000	0.000	-0.222
8.	-1.1	-2.8	0.0	0.000	0.000	-0.251
Asta	117	node	75	73		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-0.6	-2.2	0.0	0.000	0.000	-0.144
1.	-0.6	-2.3	0.0	0.000	0.000	-0.168
2.	-0.7	-2.4	0.0	0.000	0.000	-0.193
3.	-0.7	-2.5	0.0	0.000	0.000	-0.219
4.	-0.7	-2.5	0.0	0.000	0.000	-0.245
5.	-0.7	-2.6	0.0	0.000	0.000	-0.272
6.	-0.7	-2.7	0.0	0.000	0.000	-0.300
7.	-0.8	-2.7	0.0	0.000	0.000	-0.329
8.	-0.8	-2.8	0.0	0.000	0.000	-0.358
Asta	118	node	73	71		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-0.3	-2.2	0.0	0.000	0.000	-0.253
1.	-0.3	-2.3	0.0	0.000	0.000	-0.277
2.	-0.3	-2.3	0.0	0.000	0.000	-0.301
3.	-0.3	-2.4	0.0	0.000	0.000	-0.326
4.	-0.4	-2.5	0.0	0.000	0.000	-0.352
5.	-0.4	-2.5	0.0	0.000	0.000	-0.379
6.	-0.4	-2.6	0.0	0.000	0.000	-0.406
7.	-0.4	-2.7	0.0	0.000	0.000	-0.434
8.	-0.5	-2.8	0.0	0.000	0.000	-0.463
Asta	119	node	71	69		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	-2.3	0.0	0.000	0.000	-0.366
1.	0.0	-2.3	0.0	0.000	0.000	-0.391
2.	-0.1	-2.4	0.0	0.000	0.000	-0.416
3.	-0.1	-2.5	0.0	0.000	0.000	-0.442
4.	-0.1	-2.6	0.0	0.000	0.000	-0.469
5.	-0.1	-2.6	0.0	0.000	0.000	-0.497
6.	-0.2	-2.7	0.0	0.000	0.000	-0.525
7.	-0.2	-2.8	0.0	0.000	0.000	-0.554
9.	-0.2	-2.8	0.0	0.000	0.000	-0.584

Asta	120	node	69	67		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-0.3	-3.8	0.0	0.000	0.000	-0.501
1.	-0.3	-3.9	0.0	0.000	0.000	-0.542
2.	-0.3	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.584
3.	-0.3	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.626
4.	-0.4	-4.1	0.0	0.000	0.000	-0.669
5.	-0.4	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.713
6.	-0.4	-4.3	0.0	0.000	0.000	-0.758
7.	-0.4	-4.3	0.0	0.000	0.000	-0.803
8.	-0.5	-4.4	0.0	0.000	0.000	-0.850

Asta	121	node	67	20		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-2.1	-9.6	0.0	0.000	0.000	-0.793
1.	-2.1	-9.7	0.0	0.000	0.000	-0.895
2.	-2.1	-9.7	0.0	0.000	0.000	-0.998
3.	-2.2	-9.8	0.0	0.000	0.000	-1.102
4.	-2.2	-9.9	0.0	0.000	0.000	-1.206
5.	-2.2	-10.0	0.0	0.000	0.000	-1.311
6.	-2.2	-10.0	0.0	0.000	0.000	-1.417
7.	-2.3	-10.1	0.0	0.000	0.000	-1.523
8.	-2.3	-10.2	0.0	0.000	0.000	-1.631

Asta	137	node	78	22		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-8.9	0.0	-1.5	0.000	-1.866	0.000
12.	-7.9	0.0	-1.5	0.000	-1.682	0.000
25.	-7.0	0.0	-1.5	0.000	-1.498	0.000
37.	-6.0	0.0	-1.5	0.000	-1.313	0.000
50.	-5.0	0.0	-1.5	0.000	-1.129	0.000
62.	-4.1	0.0	-1.5	0.000	-0.944	0.000
74.	-3.1	0.0	-1.5	0.000	-0.760	0.000
87.	-2.1	0.0	-1.5	0.000	-0.576	0.000
99.	-1.1	0.0	-1.5	0.000	-0.391	0.000

Asta	138	node	79	10		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-8.9	0.0	1.5	0.000	1.866	0.000
12.	-7.9	0.0	1.5	0.000	1.682	0.000
25.	-7.0	0.0	1.5	0.000	1.498	0.000
37.	-6.0	0.0	1.5	0.000	1.313	0.000
50.	-5.0	0.0	1.5	0.000	1.129	0.000
62.	-4.1	0.0	1.5	0.000	0.944	0.000
74.	-3.1	0.0	1.5	0.000	0.760	0.000
87.	-2.1	0.0	1.5	0.000	0.576	0.000
99.	-1.1	0.0	1.5	0.000	0.391	0.000

Asta	152	node	80	20		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-15.6	0.0	-10.7	0.000	-4.398	0.000
7.	-15.0	0.0	-10.7	0.000	-3.610	0.000
15.	-14.4	0.0	-10.7	0.000	-2.821	0.000
22.	-13.9	0.0	-10.7	0.000	-2.033	0.000
30.	-13.3	0.0	-10.7	0.000	-1.244	0.000
37.	-12.7	0.0	-10.7	0.000	-0.456	0.000
44.	-12.1	0.0	-10.7	0.000	0.333	0.000
52.	-11.5	0.0	-10.7	0.000	1.121	0.000
59.	-11.0	0.0	-10.7	0.000	1.910	0.000

Asta	153	node	77	81		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	23.9	-0.4	0.0	0.000	0.000	-0.754
1.	23.9	-0.5	0.0	0.000	0.000	-0.759
2.	23.9	-0.6	0.0	0.000	0.000	-0.764

3.	23.9	-0.6	0.0	0.000	0.000	-0.770
4.	23.9	-0.7	0.0	0.000	0.000	-0.777
5.	23.9	-0.8	0.0	0.000	0.000	-0.785
6.	23.9	-0.9	0.0	0.000	0.000	-0.793
7.	23.9	-0.9	0.0	0.000	0.000	-0.802
8.	23.9	-1.0	0.0	0.000	0.000	-0.812
Asta	154	node	81	82		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	24.0	4.4	0.0	0.000	0.000	-0.895
1.	24.0	4.3	0.0	0.000	0.000	-0.852
2.	24.0	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.809
3.	24.0	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.767
4.	24.0	4.1	0.0	0.000	0.000	-0.726
5.	24.0	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.685
6.	24.0	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.645
7.	24.0	3.9	0.0	0.000	0.000	-0.606
8.	24.0	3.8	0.0	0.000	0.000	-0.568
Asta	155	node	82	83		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	24.0	4.6	0.0	0.000	0.000	-0.713
1.	24.0	4.5	0.0	0.000	0.000	-0.667
2.	24.0	4.5	0.0	0.000	0.000	-0.622
3.	24.0	4.4	0.0	0.000	0.000	-0.578
4.	24.0	4.3	0.0	0.000	0.000	-0.534
5.	24.0	4.3	0.0	0.000	0.000	-0.491
6.	24.0	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.449
7.	24.0	4.1	0.0	0.000	0.000	-0.407
8.	24.0	4.1	0.0	0.000	0.000	-0.366
Asta	156	node	83	84		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	24.0	4.4	0.0	0.000	0.000	-0.553
1.	24.0	4.4	0.0	0.000	0.000	-0.509
2.	24.0	4.3	0.0	0.000	0.000	-0.466
3.	24.0	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.423
4.	24.0	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.382
5.	24.0	4.1	0.0	0.000	0.000	-0.340
6.	24.0	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.300
7.	24.0	3.9	0.0	0.000	0.000	-0.260
8.	24.0	3.9	0.0	0.000	0.000	-0.221
Asta	157	node	84	85		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	23.9	4.5	0.0	0.000	0.000	-0.435
1.	23.9	4.5	0.0	0.000	0.000	-0.390
2.	23.9	4.4	0.0	0.000	0.000	-0.346
3.	23.9	4.3	0.0	0.000	0.000	-0.302
4.	23.9	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.260
5.	23.9	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.218
6.	23.9	4.1	0.0	0.000	0.000	-0.176
7.	23.9	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.136
8.	23.9	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.096
Asta	158	node	85	86		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	23.8	4.6	0.0	0.000	0.000	-0.325
1.	23.8	4.5	0.0	0.000	0.000	-0.279
2.	23.8	4.4	0.0	0.000	0.000	-0.235
3.	23.8	4.4	0.0	0.000	0.000	-0.191
4.	23.8	4.3	0.0	0.000	0.000	-0.147
5.	23.8	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.105
6.	23.8	4.1	0.0	0.000	0.000	-0.063
7.	23.8	4.1	0.0	0.000	0.000	-0.022
8.	23.8	4.0	0.0	0.000	0.000	0.019

Asta	159	node	86	87		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	23.6	4.5	0.0	0.000	0.000	-0.215
1.	23.6	4.4	0.0	0.000	0.000	-0.171
2.	23.6	4.3	0.0	0.000	0.000	-0.127
3.	23.6	4.3	0.0	0.000	0.000	-0.085
4.	23.6	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.042
5.	23.6	4.1	0.0	0.000	0.000	-0.001
6.	23.6	4.0	0.0	0.000	0.000	0.040
7.	23.6	4.0	0.0	0.000	0.000	0.080
8.	23.6	3.9	0.0	0.000	0.000	0.120
Asta	160	node	87	88		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	23.4	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.111
1.	23.4	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.069
2.	23.4	4.1	0.0	0.000	0.000	-0.027
3.	23.4	4.0	0.0	0.000	0.000	0.013
4.	23.4	4.0	0.0	0.000	0.000	0.053
5.	23.4	3.9	0.0	0.000	0.000	0.093
6.	23.4	3.8	0.0	0.000	0.000	0.131
7.	23.4	3.8	0.0	0.000	0.000	0.169
8.	23.4	3.7	0.0	0.000	0.000	0.206
Asta	161	node	88	89		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	23.2	3.9	0.0	0.000	0.000	-0.013
1.	23.2	3.9	0.0	0.000	0.000	0.026
2.	23.2	3.8	0.0	0.000	0.000	0.065
3.	23.2	3.7	0.0	0.000	0.000	0.102
4.	23.2	3.7	0.0	0.000	0.000	0.139
5.	23.2	3.6	0.0	0.000	0.000	0.175
6.	23.2	3.5	0.0	0.000	0.000	0.211
7.	23.2	3.4	0.0	0.000	0.000	0.246
8.	23.2	3.4	0.0	0.000	0.000	0.280
Asta	162	node	89	90		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	23.0	3.6	0.0	0.000	0.000	0.078
1.	23.0	3.5	0.0	0.000	0.000	0.113
2.	23.0	3.4	0.0	0.000	0.000	0.148
3.	23.0	3.3	0.0	0.000	0.000	0.182
4.	23.0	3.3	0.0	0.000	0.000	0.215
5.	23.0	3.2	0.0	0.000	0.000	0.247
6.	23.0	3.1	0.0	0.000	0.000	0.279
7.	23.0	3.1	0.0	0.000	0.000	0.310
8.	23.0	3.0	0.0	0.000	0.000	0.340
Asta	163	node	90	91		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	22.8	2.9	0.0	0.000	0.000	0.160
1.	22.8	2.8	0.0	0.000	0.000	0.189
2.	22.8	2.8	0.0	0.000	0.000	0.217
3.	22.8	2.7	0.0	0.000	0.000	0.244
4.	22.8	2.6	0.0	0.000	0.000	0.271
5.	22.8	2.5	0.0	0.000	0.000	0.297
6.	22.8	2.5	0.0	0.000	0.000	0.322
7.	22.8	2.4	0.0	0.000	0.000	0.346
8.	22.8	2.3	0.0	0.000	0.000	0.370
Asta	164	node	91	92		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	22.6	1.8	0.0	0.000	0.000	0.216
1.	22.6	1.8	0.0	0.000	0.000	0.234
2.	22.6	1.7	0.0	0.000	0.000	0.252

3.	22.6	1.6	0.0	0.000	0.000	0.268
4.	22.6	1.5	0.0	0.000	0.000	0.284
5.	22.6	1.5	0.0	0.000	0.000	0.299
6.	22.6	1.4	0.0	0.000	0.000	0.313
7.	22.6	1.3	0.0	0.000	0.000	0.327
8.	22.6	1.3	0.0	0.000	0.000	0.340
Asta	165	node	92	93		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	22.4	3.3	0.0	0.000	0.000	0.214
1.	22.4	3.2	0.0	0.000	0.000	0.247
2.	22.4	3.2	0.0	0.000	0.000	0.279
3.	22.4	3.1	0.0	0.000	0.000	0.310
4.	22.4	3.0	0.0	0.000	0.000	0.341
5.	22.4	3.0	0.0	0.000	0.000	0.371
6.	22.4	2.9	0.0	0.000	0.000	0.400
7.	22.4	2.8	0.0	0.000	0.000	0.429
8.	22.4	2.7	0.0	0.000	0.000	0.457
Asta	166	node	93	78		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	22.2	17.4	0.0	0.000	0.000	0.362
1.	22.2	17.3	0.0	0.000	0.000	0.568
2.	22.2	17.2	0.0	0.000	0.000	0.773
4.	22.2	17.1	0.0	0.000	0.000	0.977
5.	22.2	17.0	0.0	0.000	0.000	1.179
6.	22.2	17.0	0.0	0.000	0.000	1.381
7.	22.2	16.9	0.0	0.000	0.000	1.582
8.	22.2	16.8	0.0	0.000	0.000	1.782
10.	22.2	16.7	0.0	0.000	0.000	1.981
Asta	167	node	79	94		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	22.2	-16.7	0.0	0.000	0.000	1.981
1.	22.2	-16.8	0.0	0.000	0.000	1.782
2.	22.2	-16.9	0.0	0.000	0.000	1.582
4.	22.2	-17.0	0.0	0.000	0.000	1.381
5.	22.2	-17.0	0.0	0.000	0.000	1.179
6.	22.2	-17.1	0.0	0.000	0.000	0.977
7.	22.2	-17.2	0.0	0.000	0.000	0.773
8.	22.2	-17.3	0.0	0.000	0.000	0.568
10.	22.2	-17.4	0.0	0.000	0.000	0.362
Asta	168	node	94	95		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	22.4	-2.7	0.0	0.000	0.000	0.457
1.	22.4	-2.8	0.0	0.000	0.000	0.429
2.	22.4	-2.9	0.0	0.000	0.000	0.400
3.	22.4	-3.0	0.0	0.000	0.000	0.371
4.	22.4	-3.0	0.0	0.000	0.000	0.341
5.	22.4	-3.1	0.0	0.000	0.000	0.310
6.	22.4	-3.2	0.0	0.000	0.000	0.279
7.	22.4	-3.2	0.0	0.000	0.000	0.247
8.	22.4	-3.3	0.0	0.000	0.000	0.214
Asta	169	node	95	96		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	22.6	-1.3	0.0	0.000	0.000	0.340
1.	22.6	-1.3	0.0	0.000	0.000	0.327
2.	22.6	-1.4	0.0	0.000	0.000	0.313
3.	22.6	-1.5	0.0	0.000	0.000	0.299
4.	22.6	-1.5	0.0	0.000	0.000	0.284
5.	22.6	-1.6	0.0	0.000	0.000	0.268
6.	22.6	-1.7	0.0	0.000	0.000	0.252
7.	22.6	-1.8	0.0	0.000	0.000	0.234
8.	22.6	-1.8	0.0	0.000	0.000	0.216

Asta	170	node	96	97		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	22.8	-2.3	0.0	0.000	0.000	0.370
1.	22.8	-2.4	0.0	0.000	0.000	0.346
2.	22.8	-2.5	0.0	0.000	0.000	0.322
3.	22.8	-2.5	0.0	0.000	0.000	0.297
4.	22.8	-2.6	0.0	0.000	0.000	0.271
5.	22.8	-2.7	0.0	0.000	0.000	0.244
6.	22.8	-2.8	0.0	0.000	0.000	0.217
7.	22.8	-2.8	0.0	0.000	0.000	0.189
8.	22.8	-2.9	0.0	0.000	0.000	0.160
Asta	171	node	97	98		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	23.0	-3.0	0.0	0.000	0.000	0.340
1.	23.0	-3.1	0.0	0.000	0.000	0.310
2.	23.0	-3.1	0.0	0.000	0.000	0.279
3.	23.0	-3.2	0.0	0.000	0.000	0.247
4.	23.0	-3.3	0.0	0.000	0.000	0.215
5.	23.0	-3.3	0.0	0.000	0.000	0.182
6.	23.0	-3.4	0.0	0.000	0.000	0.148
7.	23.0	-3.5	0.0	0.000	0.000	0.113
8.	23.0	-3.6	0.0	0.000	0.000	0.078
Asta	172	node	98	99		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	23.2	-3.4	0.0	0.000	0.000	0.280
1.	23.2	-3.4	0.0	0.000	0.000	0.246
2.	23.2	-3.5	0.0	0.000	0.000	0.211
3.	23.2	-3.6	0.0	0.000	0.000	0.175
4.	23.2	-3.7	0.0	0.000	0.000	0.139
5.	23.2	-3.7	0.0	0.000	0.000	0.102
6.	23.2	-3.8	0.0	0.000	0.000	0.065
7.	23.2	-3.9	0.0	0.000	0.000	0.026
8.	23.2	-3.9	0.0	0.000	0.000	-0.013
Asta	173	node	99	100		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	23.4	-3.7	0.0	0.000	0.000	0.206
1.	23.4	-3.8	0.0	0.000	0.000	0.169
2.	23.4	-3.8	0.0	0.000	0.000	0.131
3.	23.4	-3.9	0.0	0.000	0.000	0.093
4.	23.4	-4.0	0.0	0.000	0.000	0.053
5.	23.4	-4.0	0.0	0.000	0.000	0.013
6.	23.4	-4.1	0.0	0.000	0.000	-0.027
7.	23.4	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.069
8.	23.4	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.111
Asta	174	node	100	101		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	23.6	-3.9	0.0	0.000	0.000	0.120
1.	23.6	-4.0	0.0	0.000	0.000	0.080
2.	23.6	-4.0	0.0	0.000	0.000	0.040
3.	23.6	-4.1	0.0	0.000	0.000	-0.001
4.	23.6	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.042
5.	23.6	-4.3	0.0	0.000	0.000	-0.085
6.	23.6	-4.3	0.0	0.000	0.000	-0.127
7.	23.6	-4.4	0.0	0.000	0.000	-0.171
8.	23.6	-4.5	0.0	0.000	0.000	-0.215
Asta	175	node	101	102		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	23.8	-4.0	0.0	0.000	0.000	0.019
1.	23.8	-4.1	0.0	0.000	0.000	-0.022
2.	23.8	-4.1	0.0	0.000	0.000	-0.063

3.	23.8	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.105
4.	23.8	-4.3	0.0	0.000	0.000	-0.147
5.	23.8	-4.4	0.0	0.000	0.000	-0.191
6.	23.8	-4.4	0.0	0.000	0.000	-0.235
7.	23.8	-4.5	0.0	0.000	0.000	-0.279
8.	23.8	-4.6	0.0	0.000	0.000	-0.325
Asta	176	nod	102	103		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	23.9	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.096
1.	23.9	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.136
2.	23.9	-4.1	0.0	0.000	0.000	-0.176
3.	23.9	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.218
4.	23.9	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.260
5.	23.9	-4.3	0.0	0.000	0.000	-0.302
6.	23.9	-4.4	0.0	0.000	0.000	-0.346
7.	23.9	-4.5	0.0	0.000	0.000	-0.390
8.	23.9	-4.5	0.0	0.000	0.000	-0.435
Asta	177	nod	103	104		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	24.0	-3.9	0.0	0.000	0.000	-0.221
1.	24.0	-3.9	0.0	0.000	0.000	-0.260
2.	24.0	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.300
3.	24.0	-4.1	0.0	0.000	0.000	-0.341
4.	24.0	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.382
5.	24.0	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.424
6.	24.0	-4.3	0.0	0.000	0.000	-0.466
7.	24.0	-4.4	0.0	0.000	0.000	-0.509
8.	24.0	-4.4	0.0	0.000	0.000	-0.553
Asta	178	nod	104	105		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	24.0	-4.1	0.0	0.000	0.000	-0.366
1.	24.0	-4.1	0.0	0.000	0.000	-0.407
2.	24.0	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.449
3.	24.0	-4.3	0.0	0.000	0.000	-0.491
4.	24.0	-4.3	0.0	0.000	0.000	-0.534
5.	24.0	-4.4	0.0	0.000	0.000	-0.578
6.	24.0	-4.5	0.0	0.000	0.000	-0.622
7.	24.0	-4.5	0.0	0.000	0.000	-0.667
8.	24.0	-4.6	0.0	0.000	0.000	-0.713
Asta	179	nod	105	106		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	24.0	-3.8	0.0	0.000	0.000	-0.568
1.	24.0	-3.9	0.0	0.000	0.000	-0.606
2.	24.0	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.645
3.	24.0	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.685
4.	24.0	-4.1	0.0	0.000	0.000	-0.726
5.	24.0	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.767
6.	24.0	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.809
7.	24.0	-4.3	0.0	0.000	0.000	-0.852
8.	24.0	-4.4	0.0	0.000	0.000	-0.895
Asta	180	nod	106	80		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	23.9	1.0	0.0	0.000	0.000	-0.811
1.	23.9	0.9	0.0	0.000	0.000	-0.802
2.	23.9	0.9	0.0	0.000	0.000	-0.793
3.	23.9	0.8	0.0	0.000	0.000	-0.784
4.	23.9	0.7	0.0	0.000	0.000	-0.777
5.	23.9	0.7	0.0	0.000	0.000	-0.770
6.	23.9	0.6	0.0	0.000	0.000	-0.764
7.	23.9	0.5	0.0	0.000	0.000	-0.758
8.	23.9	0.4	0.0	0.000	0.000	-0.753

Asta	181	nodì	23	77		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-19.8	0.0	-13.2	0.000	-4.133	0.000
7.	-19.2	0.0	-13.2	0.000	-3.161	0.000
15.	-18.6	0.0	-13.2	0.000	-2.189	0.000
22.	-18.0	0.0	-13.2	0.000	-1.217	0.000
30.	-17.5	0.0	-13.2	0.000	-0.244	0.000
37.	-16.9	0.0	-13.2	0.000	0.728	0.000
44.	-16.3	0.0	-13.2	0.000	1.700	0.000
52.	-15.7	0.0	-13.2	0.000	2.672	0.000
59.	-15.1	0.0	-13.2	0.000	3.645	0.000

Asta	182	nodì	77	18		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-15.6	0.0	10.7	0.000	4.399	0.000
7.	-15.0	0.0	10.7	0.000	3.610	0.000
15.	-14.4	0.0	10.7	0.000	2.821	0.000
22.	-13.8	0.0	10.7	0.000	2.033	0.000
30.	-13.3	0.0	10.7	0.000	1.244	0.000
37.	-12.7	0.0	10.7	0.000	0.455	0.000
44.	-12.1	0.0	10.7	0.000	-0.334	0.000
52.	-11.5	0.0	10.7	0.000	-1.123	0.000
59.	-10.9	0.0	10.7	0.000	-1.911	0.000

SOLLECITAZIONI ASTE

CONDIZIONE : 2 Permanente_____

Unità di misura: Prog e frecce [cm];NORM,TYT,TZZ [daN]
MZZ,MYT,TORS [daNm]

Asta	2	nodì	3	4		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-24.6	-0.7	0.0	0.000	0.000	-3.147
15.	-24.6	-0.7	0.0	0.000	0.000	-3.251
30.	-24.6	-0.7	0.0	0.000	0.000	-3.355
45.	-24.6	-0.7	0.0	0.000	0.000	-3.459
60.	-24.6	-0.7	0.0	0.000	0.000	-3.564
75.	-24.6	-0.7	0.0	0.000	0.000	-3.668
90.	-24.6	-0.7	0.0	0.000	0.000	-3.772
105.	-24.6	-0.7	0.0	0.000	0.000	-3.877
120.	-24.6	-0.7	0.0	0.000	0.000	-3.981

Asta	3	nodì	5	6		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-40.7	7.6	0.0	0.000	0.000	-6.451
15.	-40.7	7.6	0.0	0.000	0.000	-5.315
30.	-40.7	7.6	0.0	0.000	0.000	-4.180
45.	-40.7	7.6	0.0	0.000	0.000	-3.045
60.	-40.7	7.6	0.0	0.000	0.000	-1.910
75.	-40.7	7.6	0.0	0.000	0.000	-0.774
90.	-40.7	7.6	0.0	0.000	0.000	0.361
105.	-40.7	7.6	0.0	0.000	0.000	1.496
120.	-40.7	7.6	0.0	0.000	0.000	2.631

Asta	4	nodì	7	8		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-20.3	0.0	-3.1	0.000	-1.936	0.000
15.	-20.3	0.0	-3.1	0.000	-1.477	0.000
30.	-20.3	0.0	-3.1	0.000	-1.017	0.000
45.	-20.3	0.0	-3.1	0.000	-0.558	0.000
60.	-20.3	0.0	-3.1	0.000	-0.099	0.000
75.	-20.3	0.0	-3.1	0.000	0.361	0.000

90.	-20.3	0.0	-3.1	0.000	0.820	0.000
105.	-20.3	0.0	-3.1	0.000	1.279	0.000
120.	-20.3	0.0	-3.1	0.000	1.739	0.000
Asta	5	node	9	79		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	6.2	0.0	-16.4	0.000	-6.490	0.000
7.	6.2	0.0	-16.4	0.000	-5.279	0.000
15.	6.2	0.0	-16.4	0.000	-4.067	0.000
22.	6.2	0.0	-16.4	0.000	-2.855	0.000
30.	6.2	0.0	-16.4	0.000	-1.643	0.000
37.	6.2	0.0	-16.4	0.000	-0.432	0.000
44.	6.2	0.0	-16.4	0.000	0.780	0.000
52.	6.2	0.0	-16.4	0.000	1.992	0.000
59.	6.2	0.0	-16.4	0.000	3.204	0.000
Asta	6	node	11	12		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-20.2	0.0	3.1	0.000	1.945	0.000
15.	-20.2	0.0	3.1	0.000	1.484	0.000
30.	-20.2	0.0	3.1	0.000	1.023	0.000
45.	-20.2	0.0	3.1	0.000	0.562	0.000
60.	-20.2	0.0	3.1	0.000	0.101	0.000
75.	-20.2	0.0	3.1	0.000	-0.360	0.000
90.	-20.2	0.0	3.1	0.000	-0.821	0.000
105.	-20.2	0.0	3.1	0.000	-1.282	0.000
120.	-20.2	0.0	3.1	0.000	-1.743	0.000
Asta	7	node	13	14		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-40.7	-7.6	0.0	0.000	0.000	6.460
15.	-40.7	-7.6	0.0	0.000	0.000	5.323
30.	-40.7	-7.6	0.0	0.000	0.000	4.187
45.	-40.7	-7.6	0.0	0.000	0.000	3.051
60.	-40.7	-7.6	0.0	0.000	0.000	1.914
75.	-40.7	-7.6	0.0	0.000	0.000	0.778
90.	-40.7	-7.6	0.0	0.000	0.000	-0.359
105.	-40.7	-7.6	0.0	0.000	0.000	-1.495
120.	-40.7	-7.6	0.0	0.000	0.000	-2.631
Asta	8	node	15	16		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-24.6	0.7	0.0	0.000	0.000	3.107
15.	-24.6	0.7	0.0	0.000	0.000	3.216
30.	-24.6	0.7	0.0	0.000	0.000	3.326
45.	-24.6	0.7	0.0	0.000	0.000	3.435
60.	-24.6	0.7	0.0	0.000	0.000	3.544
75.	-24.6	0.7	0.0	0.000	0.000	3.653
90.	-24.6	0.7	0.0	0.000	0.000	3.763
105.	-24.6	0.7	0.0	0.000	0.000	3.872
120.	-24.6	0.7	0.0	0.000	0.000	3.981
Asta	9	node	4	6		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-0.7	24.6	0.0	0.000	0.000	-3.981
12.	-0.7	18.4	0.0	0.000	0.000	-1.314
25.	-0.7	12.2	0.0	0.000	0.000	0.583
37.	-0.7	6.0	0.0	0.000	0.000	1.710
50.	-0.7	-0.2	0.0	0.000	0.000	2.066
62.	-0.7	-6.4	0.0	0.000	0.000	1.652
74.	-0.7	-12.6	0.0	0.000	0.000	0.468
87.	-0.7	-18.9	0.0	0.000	0.000	-1.487
99.	-0.7	-25.1	0.0	0.000	0.000	-4.212
Asta	10	node	6	8		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ

0.	6.9	15.6	0.0	0.000	0.000	-1.581
8.	6.9	11.6	0.0	0.000	0.000	-0.499
16.	6.9	7.7	0.0	0.000	0.000	0.268
24.	6.9	3.7	0.0	0.000	0.000	0.720
32.	6.9	-0.3	0.0	0.000	0.000	0.857
40.	6.9	-4.2	0.0	0.000	0.000	0.678
48.	6.9	-8.2	0.0	0.000	0.000	0.185
56.	6.9	-12.2	0.0	0.000	0.000	-0.623
64.	6.9	-16.1	0.0	0.000	0.000	-1.746
Asta	13	node	12	14		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	6.8	16.1	0.0	0.000	0.000	-1.747
8.	6.8	12.2	0.0	0.000	0.000	-0.623
16.	6.8	8.2	0.0	0.000	0.000	0.185
24.	6.8	4.2	0.0	0.000	0.000	0.678
32.	6.8	0.3	0.0	0.000	0.000	0.857
40.	6.8	-3.7	0.0	0.000	0.000	0.720
48.	6.8	-7.7	0.0	0.000	0.000	0.268
56.	6.8	-11.6	0.0	0.000	0.000	-0.498
64.	6.8	-15.6	0.0	0.000	0.000	-1.580
Asta	14	node	14	16		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-0.7	25.1	0.0	0.000	0.000	-4.212
12.	-0.7	18.9	0.0	0.000	0.000	-1.487
25.	-0.7	12.6	0.0	0.000	0.000	0.468
37.	-0.7	6.4	0.0	0.000	0.000	1.652
50.	-0.7	0.2	0.0	0.000	0.000	2.066
62.	-0.7	-6.0	0.0	0.000	0.000	1.710
74.	-0.7	-12.2	0.0	0.000	0.000	0.583
87.	-0.7	-18.4	0.0	0.000	0.000	-1.314
99.	-0.7	-24.6	0.0	0.000	0.000	-3.981
Asta	25	node	21	78		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	6.2	0.0	16.4	0.000	6.491	0.000
7.	6.2	0.0	16.4	0.000	5.279	0.000
15.	6.2	0.0	16.4	0.000	4.067	0.000
22.	6.2	0.0	16.4	0.000	2.856	0.000
30.	6.2	0.0	16.4	0.000	1.644	0.000
37.	6.2	0.0	16.4	0.000	0.432	0.000
44.	6.2	0.0	16.4	0.000	-0.780	0.000
52.	6.2	0.0	16.4	0.000	-1.992	0.000
59.	6.2	0.0	16.4	0.000	-3.203	0.000
Asta	26	node	8	18		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	9.9	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.008
1.	9.9	3.6	0.0	0.000	0.000	0.036
2.	9.9	3.1	0.0	0.000	0.000	0.074
3.	9.9	2.5	0.0	0.000	0.000	0.105
5.	9.9	1.9	0.0	0.000	0.000	0.130
6.	9.9	1.4	0.0	0.000	0.000	0.148
7.	9.9	0.8	0.0	0.000	0.000	0.160
8.	9.9	0.2	0.0	0.000	0.000	0.166
9.	9.9	-0.3	0.0	0.000	0.000	0.166
Asta	30	node	20	12		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	9.9	0.4	0.0	0.000	0.000	0.162
1.	9.9	-0.2	0.0	0.000	0.000	0.164
2.	9.9	-0.7	0.0	0.000	0.000	0.159
3.	9.9	-1.3	0.0	0.000	0.000	0.148
5.	9.9	-1.8	0.0	0.000	0.000	0.130
6.	9.9	-2.4	0.0	0.000	0.000	0.106

7.	9.9	-3.0	0.0	0.000	0.000	0.076
8.	9.9	-3.5	0.0	0.000	0.000	0.039
9.	9.9	-4.1	0.0	0.000	0.000	-0.004
Asta	36	node	17	23		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-60.5	-0.9	0.0	0.000	0.000	-22.572
0.	-60.5	-0.9	0.0	0.000	0.000	-22.574
1.	-60.5	-0.9	0.0	0.000	0.000	-22.576
1.	-60.5	-0.9	0.0	0.000	0.000	-22.578
1.	-60.5	-0.9	0.0	0.000	0.000	-22.581
1.	-60.5	-0.9	0.0	0.000	0.000	-22.583
2.	-60.5	-0.9	0.0	0.000	0.000	-22.585
2.	-60.5	-0.9	0.0	0.000	0.000	-22.587
2.	-60.5	-0.9	0.0	0.000	0.000	-22.589
Asta	38	node	19	24		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-60.6	0.9	0.0	0.000	0.000	22.583
0.	-60.6	0.9	0.0	0.000	0.000	22.586
1.	-60.6	0.9	0.0	0.000	0.000	22.588
1.	-60.6	0.9	0.0	0.000	0.000	22.590
1.	-60.6	0.9	0.0	0.000	0.000	22.593
1.	-60.6	0.9	0.0	0.000	0.000	22.595
2.	-60.6	0.9	0.0	0.000	0.000	22.597
2.	-60.6	0.9	0.0	0.000	0.000	22.600
2.	-60.6	0.9	0.0	0.000	0.000	22.602
Asta	39	node	24	80		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-14.1	0.0	10.3	0.000	3.223	0.000
7.	-14.1	0.0	10.3	0.000	2.461	0.000
15.	-14.1	0.0	10.3	0.000	1.698	0.000
22.	-14.1	0.0	10.3	0.000	0.936	0.000
30.	-14.1	0.0	10.3	0.000	0.173	0.000
37.	-14.1	0.0	10.3	0.000	-0.589	0.000
44.	-14.1	0.0	10.3	0.000	-1.352	0.000
52.	-14.1	0.0	10.3	0.000	-2.114	0.000
59.	-14.1	0.0	10.3	0.000	-2.877	0.000
Asta	94	node	18	25		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-3.6	12.2	0.0	0.000	0.000	-1.616
1.	-3.4	11.7	0.0	0.000	0.000	-1.490
2.	-3.3	11.2	0.0	0.000	0.000	-1.369
3.	-3.1	10.7	0.0	0.000	0.000	-1.253
4.	-2.9	10.2	0.0	0.000	0.000	-1.143
5.	-2.7	9.7	0.0	0.000	0.000	-1.038
6.	-2.6	9.2	0.0	0.000	0.000	-0.938
7.	-2.4	8.7	0.0	0.000	0.000	-0.843
8.	-2.2	8.2	0.0	0.000	0.000	-0.754
Asta	95	node	25	27		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.7	6.1	0.0	0.000	0.000	-0.809
1.	-1.5	5.6	0.0	0.000	0.000	-0.747
2.	-1.3	5.1	0.0	0.000	0.000	-0.691
3.	-1.1	4.6	0.0	0.000	0.000	-0.640
4.	-1.0	4.1	0.0	0.000	0.000	-0.594
5.	-0.8	3.6	0.0	0.000	0.000	-0.554
6.	-0.6	3.1	0.0	0.000	0.000	-0.518
7.	-0.4	2.6	0.0	0.000	0.000	-0.489
8.	-0.3	2.1	0.0	0.000	0.000	-0.464
Asta	96	node	27	29		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ

0.	-1.4	4.5	0.0	0.000	0.000	-0.543
1.	-1.2	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.498
2.	-1.1	3.5	0.0	0.000	0.000	-0.458
3.	-0.9	3.0	0.0	0.000	0.000	-0.424
4.	-0.7	2.5	0.0	0.000	0.000	-0.395
5.	-0.5	2.0	0.0	0.000	0.000	-0.371
6.	-0.3	1.5	0.0	0.000	0.000	-0.353
7.	-0.2	1.0	0.0	0.000	0.000	-0.340
9.	0.0	0.5	0.0	0.000	0.000	-0.333
Asta	97	nod1	29	31		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.6	4.4	0.0	0.000	0.000	-0.423
1.	-1.4	3.9	0.0	0.000	0.000	-0.380
2.	-1.3	3.4	0.0	0.000	0.000	-0.341
3.	-1.1	2.9	0.0	0.000	0.000	-0.308
4.	-0.9	2.4	0.0	0.000	0.000	-0.280
5.	-0.7	1.9	0.0	0.000	0.000	-0.258
6.	-0.6	1.4	0.0	0.000	0.000	-0.240
7.	-0.4	0.9	0.0	0.000	0.000	-0.229
8.	-0.2	0.4	0.0	0.000	0.000	-0.222
Asta	98	nod1	31	33		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.9	4.4	0.0	0.000	0.000	-0.318
1.	-1.7	3.9	0.0	0.000	0.000	-0.274
2.	-1.6	3.4	0.0	0.000	0.000	-0.235
3.	-1.4	2.9	0.0	0.000	0.000	-0.202
4.	-1.2	2.4	0.0	0.000	0.000	-0.174
5.	-1.0	1.9	0.0	0.000	0.000	-0.151
6.	-0.9	1.4	0.0	0.000	0.000	-0.133
7.	-0.7	0.9	0.0	0.000	0.000	-0.121
8.	-0.5	0.4	0.0	0.000	0.000	-0.114
Asta	99	nod1	33	35		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-2.2	4.3	0.0	0.000	0.000	-0.211
1.	-2.0	3.8	0.0	0.000	0.000	-0.168
2.	-1.8	3.3	0.0	0.000	0.000	-0.130
3.	-1.6	2.8	0.0	0.000	0.000	-0.098
4.	-1.5	2.3	0.0	0.000	0.000	-0.070
5.	-1.3	1.8	0.0	0.000	0.000	-0.049
6.	-1.1	1.3	0.0	0.000	0.000	-0.032
7.	-0.9	0.8	0.0	0.000	0.000	-0.021
8.	-0.8	0.3	0.0	0.000	0.000	-0.015
Asta	100	nod1	35	37		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-2.4	4.1	0.0	0.000	0.000	-0.108
1.	-2.2	3.6	0.0	0.000	0.000	-0.067
2.	-2.0	3.1	0.0	0.000	0.000	-0.031
3.	-1.8	2.6	0.0	0.000	0.000	-0.001
4.	-1.7	2.1	0.0	0.000	0.000	0.024
5.	-1.5	1.6	0.0	0.000	0.000	0.044
6.	-1.3	1.1	0.0	0.000	0.000	0.059
7.	-1.1	0.6	0.0	0.000	0.000	0.068
8.	-1.0	0.1	0.0	0.000	0.000	0.072
Asta	101	nod1	37	39		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-2.5	3.8	0.0	0.000	0.000	-0.014
1.	-2.4	3.3	0.0	0.000	0.000	0.024
2.	-2.2	2.8	0.0	0.000	0.000	0.057
3.	-2.0	2.3	0.0	0.000	0.000	0.084
4.	-1.8	1.8	0.0	0.000	0.000	0.107
5.	-1.6	1.3	0.0	0.000	0.000	0.123

6.	-1.5	0.8	0.0	0.000	0.000	0.135
7.	-1.3	0.3	0.0	0.000	0.000	0.141
9.	-1.1	-0.2	0.0	0.000	0.000	0.142
Asta	102	node	39	41		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-2.6	3.6	0.0	0.000	0.000	0.066
1.	-2.4	3.1	0.0	0.000	0.000	0.101
2.	-2.2	2.6	0.0	0.000	0.000	0.130
3.	-2.1	2.1	0.0	0.000	0.000	0.155
4.	-1.9	1.6	0.0	0.000	0.000	0.174
5.	-1.7	1.1	0.0	0.000	0.000	0.188
6.	-1.5	0.6	0.0	0.000	0.000	0.196
7.	-1.4	0.1	0.0	0.000	0.000	0.199
8.	-1.2	-0.4	0.0	0.000	0.000	0.197
Asta	103	node	41	43		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-2.6	3.2	0.0	0.000	0.000	0.131
1.	-2.5	2.7	0.0	0.000	0.000	0.163
2.	-2.3	2.2	0.0	0.000	0.000	0.189
3.	-2.1	1.7	0.0	0.000	0.000	0.210
4.	-1.9	1.2	0.0	0.000	0.000	0.226
5.	-1.8	0.7	0.0	0.000	0.000	0.236
6.	-1.6	0.2	0.0	0.000	0.000	0.241
7.	-1.4	-0.3	0.0	0.000	0.000	0.241
8.	-1.2	-0.8	0.0	0.000	0.000	0.236
Asta	104	node	43	45		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-2.7	3.1	0.0	0.000	0.000	0.181
1.	-2.5	2.6	0.0	0.000	0.000	0.211
2.	-2.4	2.1	0.0	0.000	0.000	0.235
3.	-2.2	1.6	0.0	0.000	0.000	0.255
4.	-2.0	1.1	0.0	0.000	0.000	0.269
5.	-1.8	0.6	0.0	0.000	0.000	0.277
6.	-1.7	0.1	0.0	0.000	0.000	0.280
7.	-1.5	-0.4	0.0	0.000	0.000	0.279
8.	-1.3	-0.9	0.0	0.000	0.000	0.271
Asta	105	node	45	47		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-2.9	3.4	0.0	0.000	0.000	0.229
1.	-2.7	2.9	0.0	0.000	0.000	0.262
2.	-2.6	2.4	0.0	0.000	0.000	0.289
3.	-2.4	1.9	0.0	0.000	0.000	0.311
4.	-2.2	1.4	0.0	0.000	0.000	0.329
5.	-2.0	0.9	0.0	0.000	0.000	0.340
6.	-1.9	0.4	0.0	0.000	0.000	0.347
7.	-1.7	-0.1	0.0	0.000	0.000	0.348
8.	-1.5	-0.6	0.0	0.000	0.000	0.344
Asta	106	node	47	49		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-3.0	3.3	0.0	0.000	0.000	0.313
1.	-2.8	2.8	0.0	0.000	0.000	0.345
2.	-2.6	2.3	0.0	0.000	0.000	0.372
3.	-2.5	1.8	0.0	0.000	0.000	0.394
4.	-2.3	1.3	0.0	0.000	0.000	0.410
5.	-2.1	0.8	0.0	0.000	0.000	0.421
6.	-1.9	0.3	0.0	0.000	0.000	0.426
7.	-1.7	-0.2	0.0	0.000	0.000	0.426
9.	-1.6	-0.7	0.0	0.000	0.000	0.421
Asta	107	node	49	22		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ

0.	-1.4	-1.2	0.0	0.000	0.000	0.404
1.	-1.2	-1.8	0.0	0.000	0.000	0.385
3.	-1.0	-2.4	0.0	0.000	0.000	0.358
4.	-0.8	-3.0	0.0	0.000	0.000	0.324
5.	-0.6	-3.6	0.0	0.000	0.000	0.283
6.	-0.4	-4.2	0.0	0.000	0.000	0.234
8.	-0.2	-4.8	0.0	0.000	0.000	0.177
9.	0.0	-5.4	0.0	0.000	0.000	0.114
10.	0.2	-6.0	0.0	0.000	0.000	0.042
Asta	108	node	10	51		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.2	6.0	0.0	0.000	0.000	0.042
1.	0.0	5.4	0.0	0.000	0.000	0.113
3.	-0.2	4.8	0.0	0.000	0.000	0.177
4.	-0.4	4.2	0.0	0.000	0.000	0.234
5.	-0.6	3.6	0.0	0.000	0.000	0.283
6.	-0.8	3.0	0.0	0.000	0.000	0.324
8.	-1.0	2.4	0.0	0.000	0.000	0.358
9.	-1.2	1.8	0.0	0.000	0.000	0.385
10.	-1.4	1.2	0.0	0.000	0.000	0.404
Asta	109	node	51	53		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.6	0.7	0.0	0.000	0.000	0.421
1.	-1.7	0.2	0.0	0.000	0.000	0.426
2.	-1.9	-0.3	0.0	0.000	0.000	0.426
3.	-2.1	-0.8	0.0	0.000	0.000	0.421
4.	-2.3	-1.3	0.0	0.000	0.000	0.410
5.	-2.5	-1.8	0.0	0.000	0.000	0.394
6.	-2.6	-2.3	0.0	0.000	0.000	0.372
7.	-2.8	-2.8	0.0	0.000	0.000	0.345
9.	-3.0	-3.3	0.0	0.000	0.000	0.313
Asta	110	node	53	55		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.5	0.6	0.0	0.000	0.000	0.344
1.	-1.7	0.1	0.0	0.000	0.000	0.348
2.	-1.9	-0.4	0.0	0.000	0.000	0.347
3.	-2.0	-0.9	0.0	0.000	0.000	0.340
4.	-2.2	-1.4	0.0	0.000	0.000	0.328
5.	-2.4	-1.9	0.0	0.000	0.000	0.311
6.	-2.6	-2.4	0.0	0.000	0.000	0.289
7.	-2.7	-2.9	0.0	0.000	0.000	0.262
8.	-2.9	-3.4	0.0	0.000	0.000	0.229
Asta	111	node	55	57		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.3	0.9	0.0	0.000	0.000	0.271
1.	-1.5	0.4	0.0	0.000	0.000	0.278
2.	-1.7	-0.1	0.0	0.000	0.000	0.280
3.	-1.8	-0.6	0.0	0.000	0.000	0.277
4.	-2.0	-1.1	0.0	0.000	0.000	0.268
5.	-2.2	-1.6	0.0	0.000	0.000	0.255
6.	-2.4	-2.1	0.0	0.000	0.000	0.235
7.	-2.5	-2.6	0.0	0.000	0.000	0.211
8.	-2.7	-3.1	0.0	0.000	0.000	0.181
Asta	112	node	57	59		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.2	0.8	0.0	0.000	0.000	0.235
1.	-1.4	0.3	0.0	0.000	0.000	0.241
2.	-1.6	-0.2	0.0	0.000	0.000	0.241
3.	-1.8	-0.7	0.0	0.000	0.000	0.236
4.	-1.9	-1.2	0.0	0.000	0.000	0.226
5.	-2.1	-1.7	0.0	0.000	0.000	0.210

6.	-2.3	-2.2	0.0	0.000	0.000	0.189
7.	-2.5	-2.7	0.0	0.000	0.000	0.163
8.	-2.6	-3.2	0.0	0.000	0.000	0.131
Asta	113	node	59	61		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.2	0.4	0.0	0.000	0.000	0.197
1.	-1.4	-0.1	0.0	0.000	0.000	0.199
2.	-1.5	-0.6	0.0	0.000	0.000	0.196
3.	-1.7	-1.1	0.0	0.000	0.000	0.187
4.	-1.9	-1.6	0.0	0.000	0.000	0.174
5.	-2.1	-2.1	0.0	0.000	0.000	0.155
6.	-2.2	-2.6	0.0	0.000	0.000	0.130
7.	-2.4	-3.1	0.0	0.000	0.000	0.100
8.	-2.6	-3.6	0.0	0.000	0.000	0.066
Asta	114	node	61	63		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.1	0.2	0.0	0.000	0.000	0.142
1.	-1.3	-0.3	0.0	0.000	0.000	0.141
2.	-1.5	-0.8	0.0	0.000	0.000	0.135
3.	-1.6	-1.3	0.0	0.000	0.000	0.123
4.	-1.8	-1.8	0.0	0.000	0.000	0.106
5.	-2.0	-2.3	0.0	0.000	0.000	0.084
6.	-2.2	-2.8	0.0	0.000	0.000	0.057
7.	-2.4	-3.3	0.0	0.000	0.000	0.024
9.	-2.5	-3.8	0.0	0.000	0.000	-0.014
Asta	115	node	63	65		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.0	-0.1	0.0	0.000	0.000	0.072
1.	-1.1	-0.6	0.0	0.000	0.000	0.068
2.	-1.3	-1.1	0.0	0.000	0.000	0.059
3.	-1.5	-1.6	0.0	0.000	0.000	0.044
4.	-1.7	-2.1	0.0	0.000	0.000	0.024
5.	-1.8	-2.6	0.0	0.000	0.000	-0.001
6.	-2.0	-3.1	0.0	0.000	0.000	-0.031
7.	-2.2	-3.6	0.0	0.000	0.000	-0.067
8.	-2.4	-4.1	0.0	0.000	0.000	-0.108
Asta	116	node	65	75		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-0.8	-0.3	0.0	0.000	0.000	-0.015
1.	-0.9	-0.8	0.0	0.000	0.000	-0.021
2.	-1.1	-1.3	0.0	0.000	0.000	-0.032
3.	-1.3	-1.8	0.0	0.000	0.000	-0.049
4.	-1.5	-2.3	0.0	0.000	0.000	-0.070
5.	-1.6	-2.8	0.0	0.000	0.000	-0.098
6.	-1.8	-3.3	0.0	0.000	0.000	-0.130
7.	-2.0	-3.8	0.0	0.000	0.000	-0.168
8.	-2.2	-4.3	0.0	0.000	0.000	-0.211
Asta	117	node	75	73		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-0.5	-0.4	0.0	0.000	0.000	-0.114
1.	-0.7	-0.9	0.0	0.000	0.000	-0.121
2.	-0.9	-1.4	0.0	0.000	0.000	-0.133
3.	-1.0	-1.9	0.0	0.000	0.000	-0.151
4.	-1.2	-2.4	0.0	0.000	0.000	-0.174
5.	-1.4	-2.9	0.0	0.000	0.000	-0.202
6.	-1.6	-3.4	0.0	0.000	0.000	-0.235
7.	-1.7	-3.9	0.0	0.000	0.000	-0.274
8.	-1.9	-4.4	0.0	0.000	0.000	-0.318
Asta	118	node	73	71		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ

0.	-0.2	-0.4	0.0	0.000	0.000	-0.222
1.	-0.4	-0.9	0.0	0.000	0.000	-0.229
2.	-0.6	-1.4	0.0	0.000	0.000	-0.241
3.	-0.7	-1.9	0.0	0.000	0.000	-0.258
4.	-0.9	-2.4	0.0	0.000	0.000	-0.280
5.	-1.1	-2.9	0.0	0.000	0.000	-0.308
6.	-1.3	-3.4	0.0	0.000	0.000	-0.341
7.	-1.4	-3.9	0.0	0.000	0.000	-0.380
8.	-1.6	-4.4	0.0	0.000	0.000	-0.423
Asta	119	node	71	69		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	-0.5	0.0	0.000	0.000	-0.333
1.	-0.2	-1.0	0.0	0.000	0.000	-0.340
2.	-0.3	-1.5	0.0	0.000	0.000	-0.353
3.	-0.5	-2.0	0.0	0.000	0.000	-0.372
4.	-0.7	-2.5	0.0	0.000	0.000	-0.395
5.	-0.9	-3.0	0.0	0.000	0.000	-0.424
6.	-1.1	-3.5	0.0	0.000	0.000	-0.458
7.	-1.2	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.498
9.	-1.4	-4.5	0.0	0.000	0.000	-0.543
Asta	120	node	69	67		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-0.3	-2.1	0.0	0.000	0.000	-0.464
1.	-0.4	-2.6	0.0	0.000	0.000	-0.489
2.	-0.6	-3.1	0.0	0.000	0.000	-0.518
3.	-0.8	-3.6	0.0	0.000	0.000	-0.554
4.	-1.0	-4.1	0.0	0.000	0.000	-0.594
5.	-1.1	-4.6	0.0	0.000	0.000	-0.640
6.	-1.3	-5.1	0.0	0.000	0.000	-0.691
7.	-1.5	-5.6	0.0	0.000	0.000	-0.747
8.	-1.7	-6.1	0.0	0.000	0.000	-0.809
Asta	121	node	67	20		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-2.2	-8.2	0.0	0.000	0.000	-0.754
1.	-2.4	-8.7	0.0	0.000	0.000	-0.843
2.	-2.6	-9.2	0.0	0.000	0.000	-0.937
3.	-2.7	-9.7	0.0	0.000	0.000	-1.037
4.	-2.9	-10.2	0.0	0.000	0.000	-1.142
5.	-3.1	-10.7	0.0	0.000	0.000	-1.252
6.	-3.3	-11.2	0.0	0.000	0.000	-1.368
7.	-3.4	-11.7	0.0	0.000	0.000	-1.488
8.	-3.6	-12.2	0.0	0.000	0.000	-1.615
Asta	137	node	78	22		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-5.7	0.0	-1.8	0.000	-1.776	0.000
12.	-5.7	0.0	-1.8	0.000	-1.559	0.000
25.	-5.7	0.0	-1.8	0.000	-1.342	0.000
37.	-5.7	0.0	-1.8	0.000	-1.126	0.000
50.	-5.7	0.0	-1.8	0.000	-0.909	0.000
62.	-5.7	0.0	-1.8	0.000	-0.692	0.000
74.	-5.7	0.0	-1.8	0.000	-0.476	0.000
87.	-5.7	0.0	-1.8	0.000	-0.259	0.000
99.	-5.7	0.0	-1.8	0.000	-0.042	0.000
Asta	138	node	79	10		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-5.7	0.0	1.8	0.000	1.776	0.000
12.	-5.7	0.0	1.8	0.000	1.559	0.000
25.	-5.7	0.0	1.8	0.000	1.343	0.000
37.	-5.7	0.0	1.8	0.000	1.126	0.000
50.	-5.7	0.0	1.8	0.000	0.909	0.000
62.	-5.7	0.0	1.8	0.000	0.692	0.000

74.	-5.7	0.0	1.8	0.000	0.476	0.000
87.	-5.7	0.0	1.8	0.000	0.259	0.000
99.	-5.7	0.0	1.8	0.000	0.042	0.000
Asta	152	node	80	20		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-13.1	0.0	-9.3	0.000	-3.721	0.000
7.	-13.1	0.0	-9.3	0.000	-3.034	0.000
15.	-13.1	0.0	-9.3	0.000	-2.347	0.000
22.	-13.1	0.0	-9.3	0.000	-1.660	0.000
30.	-13.1	0.0	-9.3	0.000	-0.972	0.000
37.	-13.1	0.0	-9.3	0.000	-0.285	0.000
44.	-13.1	0.0	-9.3	0.000	0.402	0.000
52.	-13.1	0.0	-9.3	0.000	1.090	0.000
59.	-13.1	0.0	-9.3	0.000	1.777	0.000
Asta	153	node	77	81		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	19.7	1.1	0.0	0.000	0.000	-0.847
1.	19.7	1.1	0.0	0.000	0.000	-0.837
2.	19.7	1.1	0.0	0.000	0.000	-0.826
3.	19.7	1.1	0.0	0.000	0.000	-0.815
4.	19.7	1.1	0.0	0.000	0.000	-0.805
5.	19.7	1.1	0.0	0.000	0.000	-0.794
6.	19.7	1.1	0.0	0.000	0.000	-0.783
7.	19.7	1.1	0.0	0.000	0.000	-0.773
8.	19.7	1.1	0.0	0.000	0.000	-0.762
Asta	154	node	81	82		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	19.7	4.4	0.0	0.000	0.000	-0.847
1.	19.7	4.4	0.0	0.000	0.000	-0.803
2.	19.7	4.4	0.0	0.000	0.000	-0.759
3.	19.7	4.4	0.0	0.000	0.000	-0.716
4.	19.7	4.4	0.0	0.000	0.000	-0.672
5.	19.7	4.4	0.0	0.000	0.000	-0.629
6.	19.7	4.4	0.0	0.000	0.000	-0.585
7.	19.7	4.4	0.0	0.000	0.000	-0.542
8.	19.7	4.4	0.0	0.000	0.000	-0.498
Asta	155	node	82	83		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	19.8	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.640
1.	19.8	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.598
2.	19.8	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.556
3.	19.8	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.513
4.	19.8	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.471
5.	19.8	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.429
6.	19.8	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.387
7.	19.8	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.345
8.	19.8	4.2	0.0	0.000	0.000	-0.303
Asta	156	node	83	84		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	19.7	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.481
1.	19.7	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.441
2.	19.7	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.401
3.	19.7	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.361
4.	19.7	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.321
5.	19.7	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.281
6.	19.7	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.241
7.	19.7	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.201
8.	19.7	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.161
Asta	157	node	84	85		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ

0.	19.7	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.360
1.	19.7	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.320
2.	19.7	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.280
3.	19.7	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.239
4.	19.7	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.199
5.	19.7	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.159
6.	19.7	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.119
7.	19.7	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.078
8.	19.7	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.038
Asta	158	node	85	86		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	19.5	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.248
1.	19.5	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.208
2.	19.5	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.168
3.	19.5	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.128
4.	19.5	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.088
5.	19.5	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.049
6.	19.5	4.0	0.0	0.000	0.000	-0.009
7.	19.5	4.0	0.0	0.000	0.000	0.031
8.	19.5	4.0	0.0	0.000	0.000	0.071
Asta	159	node	86	87		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	19.4	3.8	0.0	0.000	0.000	-0.140
1.	19.4	3.8	0.0	0.000	0.000	-0.102
2.	19.4	3.8	0.0	0.000	0.000	-0.064
3.	19.4	3.8	0.0	0.000	0.000	-0.026
4.	19.4	3.8	0.0	0.000	0.000	0.011
5.	19.4	3.8	0.0	0.000	0.000	0.049
6.	19.4	3.8	0.0	0.000	0.000	0.087
7.	19.4	3.8	0.0	0.000	0.000	0.124
8.	19.4	3.8	0.0	0.000	0.000	0.162
Asta	160	node	87	88		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	19.2	3.5	0.0	0.000	0.000	-0.041
1.	19.2	3.5	0.0	0.000	0.000	-0.006
2.	19.2	3.5	0.0	0.000	0.000	0.028
3.	19.2	3.5	0.0	0.000	0.000	0.063
4.	19.2	3.5	0.0	0.000	0.000	0.098
5.	19.2	3.5	0.0	0.000	0.000	0.132
6.	19.2	3.5	0.0	0.000	0.000	0.167
7.	19.2	3.5	0.0	0.000	0.000	0.201
8.	19.2	3.5	0.0	0.000	0.000	0.236
Asta	161	node	88	89		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	19.0	3.1	0.0	0.000	0.000	0.047
1.	19.0	3.1	0.0	0.000	0.000	0.078
2.	19.0	3.1	0.0	0.000	0.000	0.109
3.	19.0	3.1	0.0	0.000	0.000	0.139
4.	19.0	3.1	0.0	0.000	0.000	0.170
5.	19.0	3.1	0.0	0.000	0.000	0.201
6.	19.0	3.1	0.0	0.000	0.000	0.231
7.	19.0	3.1	0.0	0.000	0.000	0.262
8.	19.0	3.1	0.0	0.000	0.000	0.293
Asta	162	node	89	90		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	18.8	2.7	0.0	0.000	0.000	0.124
1.	18.8	2.7	0.0	0.000	0.000	0.150
2.	18.8	2.7	0.0	0.000	0.000	0.177
3.	18.8	2.7	0.0	0.000	0.000	0.203
4.	18.8	2.7	0.0	0.000	0.000	0.230
5.	18.8	2.7	0.0	0.000	0.000	0.256

6.	18.8	2.7	0.0	0.000	0.000	0.283
7.	18.8	2.7	0.0	0.000	0.000	0.310
8.	18.8	2.7	0.0	0.000	0.000	0.336
Asta	163	nod	90	91		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	18.6	2.1	0.0	0.000	0.000	0.190
1.	18.6	2.1	0.0	0.000	0.000	0.210
2.	18.6	2.1	0.0	0.000	0.000	0.231
3.	18.6	2.1	0.0	0.000	0.000	0.251
4.	18.6	2.1	0.0	0.000	0.000	0.272
5.	18.6	2.1	0.0	0.000	0.000	0.292
6.	18.6	2.1	0.0	0.000	0.000	0.313
7.	18.6	2.1	0.0	0.000	0.000	0.334
8.	18.6	2.1	0.0	0.000	0.000	0.354
Asta	164	nod	91	92		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	18.5	1.1	0.0	0.000	0.000	0.233
1.	18.5	1.1	0.0	0.000	0.000	0.244
2.	18.5	1.1	0.0	0.000	0.000	0.254
3.	18.5	1.1	0.0	0.000	0.000	0.265
4.	18.5	1.1	0.0	0.000	0.000	0.276
5.	18.5	1.1	0.0	0.000	0.000	0.287
6.	18.5	1.1	0.0	0.000	0.000	0.297
7.	18.5	1.1	0.0	0.000	0.000	0.308
8.	18.5	1.1	0.0	0.000	0.000	0.319
Asta	165	nod	92	93		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	18.3	1.8	0.0	0.000	0.000	0.223
1.	18.3	1.8	0.0	0.000	0.000	0.241
2.	18.3	1.8	0.0	0.000	0.000	0.259
3.	18.3	1.8	0.0	0.000	0.000	0.277
4.	18.3	1.8	0.0	0.000	0.000	0.294
5.	18.3	1.8	0.0	0.000	0.000	0.312
6.	18.3	1.8	0.0	0.000	0.000	0.330
7.	18.3	1.8	0.0	0.000	0.000	0.348
8.	18.3	1.8	0.0	0.000	0.000	0.365
Asta	166	nod	93	78		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	18.2	11.9	0.0	0.000	0.000	0.297
1.	18.2	11.9	0.0	0.000	0.000	0.438
2.	18.2	11.9	0.0	0.000	0.000	0.579
4.	18.2	11.9	0.0	0.000	0.000	0.721
5.	18.2	11.9	0.0	0.000	0.000	0.862
6.	18.2	11.9	0.0	0.000	0.000	1.004
7.	18.2	11.9	0.0	0.000	0.000	1.145
8.	18.2	11.9	0.0	0.000	0.000	1.286
10.	18.2	11.9	0.0	0.000	0.000	1.428
Asta	167	nod	79	94		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	18.2	-11.9	0.0	0.000	0.000	1.427
1.	18.2	-11.9	0.0	0.000	0.000	1.286
2.	18.2	-11.9	0.0	0.000	0.000	1.145
4.	18.2	-11.9	0.0	0.000	0.000	1.003
5.	18.2	-11.9	0.0	0.000	0.000	0.862
6.	18.2	-11.9	0.0	0.000	0.000	0.721
7.	18.2	-11.9	0.0	0.000	0.000	0.579
8.	18.2	-11.9	0.0	0.000	0.000	0.438
10.	18.2	-11.9	0.0	0.000	0.000	0.297
Asta	168	nod	94	95		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ

0.	18.3	-1.8	0.0	0.000	0.000	0.365
1.	18.3	-1.8	0.0	0.000	0.000	0.348
2.	18.3	-1.8	0.0	0.000	0.000	0.330
3.	18.3	-1.8	0.0	0.000	0.000	0.312
4.	18.3	-1.8	0.0	0.000	0.000	0.294
5.	18.3	-1.8	0.0	0.000	0.000	0.277
6.	18.3	-1.8	0.0	0.000	0.000	0.259
7.	18.3	-1.8	0.0	0.000	0.000	0.241
8.	18.3	-1.8	0.0	0.000	0.000	0.223
Asta	169	nod	95	96		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	18.5	-1.1	0.0	0.000	0.000	0.319
1.	18.5	-1.1	0.0	0.000	0.000	0.308
2.	18.5	-1.1	0.0	0.000	0.000	0.297
3.	18.5	-1.1	0.0	0.000	0.000	0.287
4.	18.5	-1.1	0.0	0.000	0.000	0.276
5.	18.5	-1.1	0.0	0.000	0.000	0.265
6.	18.5	-1.1	0.0	0.000	0.000	0.254
7.	18.5	-1.1	0.0	0.000	0.000	0.244
8.	18.5	-1.1	0.0	0.000	0.000	0.233
Asta	170	nod	96	97		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	18.6	-2.1	0.0	0.000	0.000	0.354
1.	18.6	-2.1	0.0	0.000	0.000	0.333
2.	18.6	-2.1	0.0	0.000	0.000	0.313
3.	18.6	-2.1	0.0	0.000	0.000	0.292
4.	18.6	-2.1	0.0	0.000	0.000	0.272
5.	18.6	-2.1	0.0	0.000	0.000	0.251
6.	18.6	-2.1	0.0	0.000	0.000	0.231
7.	18.6	-2.1	0.0	0.000	0.000	0.210
8.	18.6	-2.1	0.0	0.000	0.000	0.190
Asta	171	nod	97	98		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	18.8	-2.7	0.0	0.000	0.000	0.336
1.	18.8	-2.7	0.0	0.000	0.000	0.309
2.	18.8	-2.7	0.0	0.000	0.000	0.283
3.	18.8	-2.7	0.0	0.000	0.000	0.256
4.	18.8	-2.7	0.0	0.000	0.000	0.230
5.	18.8	-2.7	0.0	0.000	0.000	0.203
6.	18.8	-2.7	0.0	0.000	0.000	0.177
7.	18.8	-2.7	0.0	0.000	0.000	0.150
8.	18.8	-2.7	0.0	0.000	0.000	0.123
Asta	172	nod	98	99		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	19.0	-3.1	0.0	0.000	0.000	0.293
1.	19.0	-3.1	0.0	0.000	0.000	0.262
2.	19.0	-3.1	0.0	0.000	0.000	0.231
3.	19.0	-3.1	0.0	0.000	0.000	0.201
4.	19.0	-3.1	0.0	0.000	0.000	0.170
5.	19.0	-3.1	0.0	0.000	0.000	0.139
6.	19.0	-3.1	0.0	0.000	0.000	0.108
7.	19.0	-3.1	0.0	0.000	0.000	0.078
8.	19.0	-3.1	0.0	0.000	0.000	0.047
Asta	173	nod	99	100		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	19.2	-3.5	0.0	0.000	0.000	0.236
1.	19.2	-3.5	0.0	0.000	0.000	0.201
2.	19.2	-3.5	0.0	0.000	0.000	0.166
3.	19.2	-3.5	0.0	0.000	0.000	0.132
4.	19.2	-3.5	0.0	0.000	0.000	0.097
5.	19.2	-3.5	0.0	0.000	0.000	0.063

6.	19.2	-3.5	0.0	0.000	0.000	0.028
7.	19.2	-3.5	0.0	0.000	0.000	-0.006
8.	19.2	-3.5	0.0	0.000	0.000	-0.041
Asta	174	node	100	101		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	19.4	-3.8	0.0	0.000	0.000	0.162
1.	19.4	-3.8	0.0	0.000	0.000	0.124
2.	19.4	-3.8	0.0	0.000	0.000	0.087
3.	19.4	-3.8	0.0	0.000	0.000	0.049
4.	19.4	-3.8	0.0	0.000	0.000	0.011
5.	19.4	-3.8	0.0	0.000	0.000	-0.026
6.	19.4	-3.8	0.0	0.000	0.000	-0.064
7.	19.4	-3.8	0.0	0.000	0.000	-0.102
8.	19.4	-3.8	0.0	0.000	0.000	-0.140
Asta	175	node	101	102		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	19.5	-4.0	0.0	0.000	0.000	0.071
1.	19.5	-4.0	0.0	0.000	0.000	0.031
2.	19.5	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.009
3.	19.5	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.049
4.	19.5	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.088
5.	19.5	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.128
6.	19.5	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.168
7.	19.5	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.208
8.	19.5	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.248
Asta	176	node	102	103		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	19.7	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.038
1.	19.7	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.078
2.	19.7	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.119
3.	19.7	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.159
4.	19.7	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.199
5.	19.7	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.239
6.	19.7	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.280
7.	19.7	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.320
8.	19.7	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.360
Asta	177	node	103	104		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	19.7	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.161
1.	19.7	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.201
2.	19.7	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.241
3.	19.7	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.281
4.	19.7	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.321
5.	19.7	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.361
6.	19.7	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.401
7.	19.7	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.441
8.	19.7	-4.0	0.0	0.000	0.000	-0.481
Asta	178	node	104	105		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	19.8	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.303
1.	19.8	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.345
2.	19.8	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.387
3.	19.8	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.429
4.	19.8	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.472
5.	19.8	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.514
6.	19.8	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.556
7.	19.8	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.598
8.	19.8	-4.2	0.0	0.000	0.000	-0.640
Asta	179	node	105	106		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ

0.	19.7	-4.3	0.0	0.000	0.000	-0.499
1.	19.7	-4.3	0.0	0.000	0.000	-0.542
2.	19.7	-4.3	0.0	0.000	0.000	-0.585
3.	19.7	-4.3	0.0	0.000	0.000	-0.629
4.	19.7	-4.3	0.0	0.000	0.000	-0.672
5.	19.7	-4.3	0.0	0.000	0.000	-0.716
6.	19.7	-4.3	0.0	0.000	0.000	-0.759
7.	19.7	-4.3	0.0	0.000	0.000	-0.803
8.	19.7	-4.3	0.0	0.000	0.000	-0.846

Asta	180	nod	106	80		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	19.7	-1.0	0.0	0.000	0.000	-0.762
1.	19.7	-1.0	0.0	0.000	0.000	-0.772
2.	19.7	-1.0	0.0	0.000	0.000	-0.783
3.	19.7	-1.0	0.0	0.000	0.000	-0.793
4.	19.7	-1.0	0.0	0.000	0.000	-0.803
5.	19.7	-1.0	0.0	0.000	0.000	-0.814
6.	19.7	-1.0	0.0	0.000	0.000	-0.824
7.	19.7	-1.0	0.0	0.000	0.000	-0.834
8.	19.7	-1.0	0.0	0.000	0.000	-0.845

Asta	181	nod	23	77		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-14.1	0.0	-10.3	0.000	-3.216	0.000
7.	-14.1	0.0	-10.3	0.000	-2.454	0.000
15.	-14.1	0.0	-10.3	0.000	-1.693	0.000
22.	-14.1	0.0	-10.3	0.000	-0.931	0.000
30.	-14.1	0.0	-10.3	0.000	-0.170	0.000
37.	-14.1	0.0	-10.3	0.000	0.592	0.000
44.	-14.1	0.0	-10.3	0.000	1.354	0.000
52.	-14.1	0.0	-10.3	0.000	2.115	0.000
59.	-14.1	0.0	-10.3	0.000	2.877	0.000

Asta	182	nod	77	18		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-13.0	0.0	9.3	0.000	3.724	0.000
7.	-13.0	0.0	9.3	0.000	3.036	0.000
15.	-13.0	0.0	9.3	0.000	2.348	0.000
22.	-13.0	0.0	9.3	0.000	1.659	0.000
30.	-13.0	0.0	9.3	0.000	0.971	0.000
37.	-13.0	0.0	9.3	0.000	0.283	0.000
44.	-13.0	0.0	9.3	0.000	-0.405	0.000
52.	-13.0	0.0	9.3	0.000	-1.093	0.000
59.	-13.0	0.0	9.3	0.000	-1.782	0.000

SOLLECITAZIONI ASTE

CONDIZIONE : 3 A:Var_abitazione__

Unità di misura: Prog e frecce [cm];NORM,TYT,TZZ [daN]

MZZ,MYT,TORS [daNm]

Asta	2	nod	3	4		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	101.6	-19.840	122.399	0.000
15.	0.0	0.0	101.6	-19.840	107.164	0.000
30.	0.0	0.0	101.6	-19.840	91.929	0.000
45.	0.0	0.0	101.6	-19.840	76.695	0.000
60.	0.0	0.0	101.6	-19.840	61.460	0.000
75.	0.0	0.0	101.6	-19.840	46.225	0.000
90.	0.0	0.0	101.6	-19.840	30.990	0.000
105.	0.0	0.0	101.6	-19.840	15.755	0.000
120.	0.0	0.0	101.6	-19.840	0.520	0.000

Asta	3	nod	5	6		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	185.9	-31.961	224.508	0.000
15.	0.0	0.0	185.9	-31.961	196.619	0.000
30.	0.0	0.0	185.9	-31.961	168.730	0.000
45.	0.0	0.0	185.9	-31.961	140.842	0.000
60.	0.0	0.0	185.9	-31.961	112.953	0.000
75.	0.0	0.0	185.9	-31.961	85.064	0.000
90.	0.0	0.0	185.9	-31.961	57.175	0.000
105.	0.0	0.0	185.9	-31.961	29.287	0.000
120.	0.0	0.0	185.9	-31.961	1.398	0.000

Asta	4	nod	7	8		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	233.5	0.0	-45.732	0.000	-284.745
15.	0.0	233.5	0.0	-45.732	0.000	-249.722
30.	0.0	233.5	0.0	-45.732	0.000	-214.699
45.	0.0	233.5	0.0	-45.732	0.000	-179.676
60.	0.0	233.5	0.0	-45.732	0.000	-144.653
75.	0.0	233.5	0.0	-45.732	0.000	-109.630
90.	0.0	233.5	0.0	-45.732	0.000	-74.607
105.	0.0	233.5	0.0	-45.732	0.000	-39.584
120.	0.0	233.5	0.0	-45.732	0.000	-4.561

Asta	5	nod	9	79		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	13.2	0.0	25.824	0.000	-38.042
7.	0.0	13.2	0.0	25.824	0.000	-37.071
15.	0.0	13.2	0.0	25.824	0.000	-36.099
22.	0.0	13.2	0.0	25.824	0.000	-35.128
30.	0.0	13.2	0.0	25.824	0.000	-34.156
37.	0.0	13.2	0.0	25.824	0.000	-33.185
44.	0.0	13.2	0.0	25.824	0.000	-32.213
52.	0.0	13.2	0.0	25.824	0.000	-31.242
59.	0.0	13.2	0.0	25.824	0.000	-30.270

Asta	6	nod	11	12		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	233.1	0.0	45.854	0.000	-284.251
15.	0.0	233.1	0.0	45.854	0.000	-249.290
30.	0.0	233.1	0.0	45.854	0.000	-214.328
45.	0.0	233.1	0.0	45.854	0.000	-179.367
60.	0.0	233.1	0.0	45.854	0.000	-144.405
75.	0.0	233.1	0.0	45.854	0.000	-109.444
90.	0.0	233.1	0.0	45.854	0.000	-74.482
105.	0.0	233.1	0.0	45.854	0.000	-39.520
120.	0.0	233.1	0.0	45.854	0.000	-4.559

Asta	7	nod	13	14		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	185.9	32.401	224.434	0.000
15.	0.0	0.0	185.9	32.401	196.554	0.000
30.	0.0	0.0	185.9	32.401	168.674	0.000
45.	0.0	0.0	185.9	32.401	140.795	0.000
60.	0.0	0.0	185.9	32.401	112.915	0.000
75.	0.0	0.0	185.9	32.401	85.035	0.000
90.	0.0	0.0	185.9	32.401	57.155	0.000
105.	0.0	0.0	185.9	32.401	29.275	0.000
120.	0.0	0.0	185.9	32.401	1.396	0.000

Asta	8	nod	15	16		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	102.2	20.162	123.133	0.000
15.	0.0	0.0	102.2	20.162	107.807	0.000
30.	0.0	0.0	102.2	20.162	92.481	0.000

45.	0.0	0.0	102.2	20.162	77.156	0.000
60.	0.0	0.0	102.2	20.162	61.830	0.000
75.	0.0	0.0	102.2	20.162	46.505	0.000
90.	0.0	0.0	102.2	20.162	31.179	0.000
105.	0.0	0.0	102.2	20.162	15.853	0.000
120.	0.0	0.0	102.2	20.162	0.528	0.000
Asta	9	node	4	6		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	101.6	0.520	19.840	0.000
12.	0.0	0.0	76.7	0.520	8.774	0.000
25.	0.0	0.0	51.9	0.520	0.789	0.000
37.	0.0	0.0	27.1	0.520	-4.115	0.000
50.	0.0	0.0	2.3	0.520	-5.936	0.000
62.	0.0	0.0	-22.6	0.520	-4.677	0.000
74.	0.0	0.0	-47.4	0.520	-0.336	0.000
87.	0.0	0.0	-72.2	0.520	7.086	0.000
99.	0.0	0.0	-97.0	0.520	17.590	0.000
Asta	10	node	6	8		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	88.9	1.918	49.551	0.000
8.	0.0	0.0	73.0	1.918	43.125	0.000
16.	0.0	0.0	57.1	1.918	37.960	0.000
24.	0.0	0.0	41.3	1.918	34.054	0.000
32.	0.0	0.0	25.4	1.918	31.409	0.000
40.	0.0	0.0	9.5	1.918	30.023	0.000
48.	0.0	0.0	-6.4	1.918	29.898	0.000
56.	0.0	0.0	-22.2	1.918	31.033	0.000
64.	0.0	0.0	-38.1	1.918	33.428	0.000
Asta	13	node	12	14		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	37.6	-1.923	33.242	0.000
8.	0.0	0.0	21.7	-1.923	30.891	0.000
16.	0.0	0.0	5.8	-1.923	29.799	0.000
24.	0.0	0.0	-10.1	-1.923	29.968	0.000
32.	0.0	0.0	-25.9	-1.923	31.397	0.000
40.	0.0	0.0	-41.8	-1.923	34.085	0.000
48.	0.0	0.0	-57.7	-1.923	38.034	0.000
56.	0.0	0.0	-73.6	-1.923	43.243	0.000
64.	0.0	0.0	-89.4	-1.923	49.712	0.000
Asta	14	node	14	16		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	96.4	-0.528	17.311	0.000
12.	0.0	0.0	71.6	-0.528	6.883	0.000
25.	0.0	0.0	46.8	-0.528	-0.464	0.000
37.	0.0	0.0	22.0	-0.528	-4.730	0.000
50.	0.0	0.0	-2.9	-0.528	-5.915	0.000
62.	0.0	0.0	-27.7	-0.528	-4.017	0.000
74.	0.0	0.0	-52.5	-0.528	0.961	0.000
87.	0.0	0.0	-77.3	-0.528	9.021	0.000
99.	0.0	0.0	-102.2	-0.528	20.162	0.000
Asta	25	node	21	78		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	13.2	0.0	-25.812	0.000	-38.039
7.	0.0	13.2	0.0	-25.812	0.000	-37.069
15.	0.0	13.2	0.0	-25.812	0.000	-36.099
22.	0.0	13.2	0.0	-25.812	0.000	-35.129
30.	0.0	13.2	0.0	-25.812	0.000	-34.159
37.	0.0	13.2	0.0	-25.812	0.000	-33.189
44.	0.0	13.2	0.0	-25.812	0.000	-32.219
52.	0.0	13.2	0.0	-25.812	0.000	-31.249
59.	0.0	13.2	0.0	-25.812	0.000	-30.279

Asta	26	node	8	18		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	195.4	6.479	79.160	0.000
1.	0.0	0.0	193.1	6.479	76.975	0.000
2.	0.0	0.0	190.9	6.479	74.815	0.000
3.	0.0	0.0	188.6	6.479	72.680	0.000
5.	0.0	0.0	186.4	6.479	70.571	0.000
6.	0.0	0.0	184.1	6.479	68.487	0.000
7.	0.0	0.0	181.9	6.479	66.428	0.000
8.	0.0	0.0	179.6	6.479	64.394	0.000
9.	0.0	0.0	177.4	6.479	62.386	0.000

Asta	30	node	20	12		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-177.5	-6.482	62.310	0.000
1.	0.0	0.0	-179.8	-6.482	64.319	0.000
2.	0.0	0.0	-182.0	-6.482	66.354	0.000
3.	0.0	0.0	-184.3	-6.482	68.415	0.000
5.	0.0	0.0	-186.5	-6.482	70.500	0.000
6.	0.0	0.0	-188.8	-6.482	72.611	0.000
7.	0.0	0.0	-191.0	-6.482	74.748	0.000
8.	0.0	0.0	-193.3	-6.482	76.909	0.000
9.	0.0	0.0	-195.5	-6.482	79.096	0.000

Asta	36	node	17	23		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	11.8	-15.720	116.605	0.000
0.	0.0	0.0	11.8	-15.720	116.576	0.000
1.	0.0	0.0	11.8	-15.720	116.546	0.000
1.	0.0	0.0	11.8	-15.720	116.517	0.000
1.	0.0	0.0	11.8	-15.720	116.487	0.000
1.	0.0	0.0	11.8	-15.720	116.458	0.000
2.	0.0	0.0	11.8	-15.720	116.428	0.000
2.	0.0	0.0	11.8	-15.720	116.399	0.000
2.	0.0	0.0	11.8	-15.720	116.369	0.000

Asta	38	node	19	24		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	11.6	15.760	116.439	0.000
0.	0.0	0.0	11.6	15.760	116.410	0.000
1.	0.0	0.0	11.6	15.760	116.381	0.000
1.	0.0	0.0	11.6	15.760	116.351	0.000
1.	0.0	0.0	11.6	15.760	116.322	0.000
1.	0.0	0.0	11.6	15.760	116.293	0.000
2.	0.0	0.0	11.6	15.760	116.264	0.000
2.	0.0	0.0	11.6	15.760	116.235	0.000
2.	0.0	0.0	11.6	15.760	116.206	0.000

Asta	39	node	24	80		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	48.7	0.0	31.110	0.000	-76.428
7.	0.0	48.7	0.0	31.110	0.000	-72.839
15.	0.0	48.7	0.0	31.110	0.000	-69.250
22.	0.0	48.7	0.0	31.110	0.000	-65.661
30.	0.0	48.7	0.0	31.110	0.000	-62.072
37.	0.0	48.7	0.0	31.110	0.000	-58.483
44.	0.0	48.7	0.0	31.110	0.000	-54.894
52.	0.0	48.7	0.0	31.110	0.000	-51.305
59.	0.0	48.7	0.0	31.110	0.000	-47.716

Asta	94	node	18	25		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	210.1	2.404	90.182	0.000
1.	0.0	0.0	208.0	2.404	87.967	0.000
2.	0.0	0.0	205.8	2.404	85.775	0.000

3.	0.0	0.0	203.7	2.404	83.606	0.000
4.	0.0	0.0	201.6	2.404	81.458	0.000
5.	0.0	0.0	199.5	2.404	79.334	0.000
6.	0.0	0.0	197.4	2.404	77.231	0.000
7.	0.0	0.0	195.2	2.404	75.151	0.000
8.	0.0	0.0	193.1	2.404	73.094	0.000
Asta	95	node	25	27		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	193.1	2.469	73.217	0.000
1.	0.0	0.0	190.9	2.469	71.183	0.000
2.	0.0	0.0	188.8	2.469	69.171	0.000
3.	0.0	0.0	186.7	2.469	67.181	0.000
4.	0.0	0.0	184.6	2.469	65.214	0.000
5.	0.0	0.0	182.5	2.469	63.270	0.000
6.	0.0	0.0	180.4	2.469	61.348	0.000
7.	0.0	0.0	178.2	2.469	59.448	0.000
8.	0.0	0.0	176.1	2.469	57.571	0.000
Asta	96	node	27	29		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	176.0	1.906	57.738	0.000
1.	0.0	0.0	173.9	1.906	55.877	0.000
2.	0.0	0.0	171.8	1.906	54.039	0.000
3.	0.0	0.0	169.6	1.906	52.223	0.000
4.	0.0	0.0	167.5	1.906	50.430	0.000
5.	0.0	0.0	165.4	1.906	48.660	0.000
6.	0.0	0.0	163.2	1.906	46.912	0.000
7.	0.0	0.0	161.1	1.906	45.187	0.000
9.	0.0	0.0	159.0	1.906	43.485	0.000
Asta	97	node	29	31		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	158.9	2.449	43.606	0.000
1.	0.0	0.0	156.8	2.449	41.934	0.000
2.	0.0	0.0	154.7	2.449	40.284	0.000
3.	0.0	0.0	152.6	2.449	38.656	0.000
4.	0.0	0.0	150.5	2.449	37.051	0.000
5.	0.0	0.0	148.3	2.449	35.468	0.000
6.	0.0	0.0	146.2	2.449	33.908	0.000
7.	0.0	0.0	144.1	2.449	32.370	0.000
8.	0.0	0.0	142.0	2.449	30.854	0.000
Asta	98	node	31	33		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	142.0	2.497	30.998	0.000
1.	0.0	0.0	139.8	2.497	29.506	0.000
2.	0.0	0.0	137.7	2.497	28.035	0.000
3.	0.0	0.0	135.6	2.497	26.588	0.000
4.	0.0	0.0	133.5	2.497	25.162	0.000
5.	0.0	0.0	131.4	2.497	23.759	0.000
6.	0.0	0.0	129.2	2.497	22.379	0.000
7.	0.0	0.0	127.1	2.497	21.021	0.000
8.	0.0	0.0	125.0	2.497	19.685	0.000
Asta	99	node	33	35		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	125.0	2.528	19.823	0.000
1.	0.0	0.0	122.9	2.528	18.509	0.000
2.	0.0	0.0	120.8	2.528	17.218	0.000
3.	0.0	0.0	118.7	2.528	15.950	0.000
4.	0.0	0.0	116.5	2.528	14.704	0.000
5.	0.0	0.0	114.4	2.528	13.480	0.000
6.	0.0	0.0	112.3	2.528	12.279	0.000
7.	0.0	0.0	110.2	2.528	11.100	0.000
8.	0.0	0.0	108.1	2.528	9.944	0.000

Asta	100	node	35	37		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	108.1	2.541	10.072	0.000
1.	0.0	0.0	106.0	2.541	8.937	0.000
2.	0.0	0.0	103.9	2.541	7.825	0.000
3.	0.0	0.0	101.8	2.541	6.736	0.000
4.	0.0	0.0	99.7	2.541	5.669	0.000
5.	0.0	0.0	97.5	2.541	4.624	0.000
6.	0.0	0.0	95.4	2.541	3.602	0.000
7.	0.0	0.0	93.3	2.541	2.602	0.000
8.	0.0	0.0	91.2	2.541	1.625	0.000
Asta	101	node	37	39		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	91.3	2.520	1.769	0.000
1.	0.0	0.0	89.1	2.520	0.810	0.000
2.	0.0	0.0	87.0	2.520	-0.127	0.000
3.	0.0	0.0	84.9	2.520	-1.042	0.000
4.	0.0	0.0	82.8	2.520	-1.933	0.000
5.	0.0	0.0	80.6	2.520	-2.802	0.000
6.	0.0	0.0	78.5	2.520	-3.649	0.000
7.	0.0	0.0	76.4	2.520	-4.473	0.000
9.	0.0	0.0	74.3	2.520	-5.274	0.000
Asta	102	node	39	41		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	74.4	2.447	-5.198	0.000
1.	0.0	0.0	72.3	2.447	-5.974	0.000
2.	0.0	0.0	70.1	2.447	-6.729	0.000
3.	0.0	0.0	68.0	2.447	-7.461	0.000
4.	0.0	0.0	65.9	2.447	-8.170	0.000
5.	0.0	0.0	63.8	2.447	-8.857	0.000
6.	0.0	0.0	61.7	2.447	-9.522	0.000
7.	0.0	0.0	59.5	2.447	-10.164	0.000
8.	0.0	0.0	57.4	2.447	-10.783	0.000
Asta	103	node	41	43		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	57.6	2.422	-10.692	0.000
1.	0.0	0.0	55.4	2.422	-11.290	0.000
2.	0.0	0.0	53.3	2.422	-11.866	0.000
3.	0.0	0.0	51.2	2.422	-12.420	0.000
4.	0.0	0.0	49.1	2.422	-12.951	0.000
5.	0.0	0.0	47.0	2.422	-13.460	0.000
6.	0.0	0.0	44.8	2.422	-13.946	0.000
7.	0.0	0.0	42.7	2.422	-14.410	0.000
8.	0.0	0.0	40.6	2.422	-14.852	0.000
Asta	104	node	43	45		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	40.7	2.392	-14.771	0.000
1.	0.0	0.0	38.6	2.392	-15.192	0.000
2.	0.0	0.0	36.5	2.392	-15.590	0.000
3.	0.0	0.0	34.4	2.392	-15.965	0.000
4.	0.0	0.0	32.3	2.392	-16.318	0.000
5.	0.0	0.0	30.1	2.392	-16.649	0.000
6.	0.0	0.0	28.0	2.392	-16.957	0.000
7.	0.0	0.0	25.9	2.392	-17.243	0.000
8.	0.0	0.0	23.8	2.392	-17.506	0.000
Asta	105	node	45	47		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	23.9	2.360	-17.435	0.000
1.	0.0	0.0	21.8	2.360	-17.677	0.000
2.	0.0	0.0	19.7	2.360	-17.897	0.000

3.	0.0	0.0	17.6	2.360	-18.095	0.000
4.	0.0	0.0	15.4	2.360	-18.269	0.000
5.	0.0	0.0	13.3	2.360	-18.422	0.000
6.	0.0	0.0	11.2	2.360	-18.552	0.000
7.	0.0	0.0	9.1	2.360	-18.659	0.000
8.	0.0	0.0	7.0	2.360	-18.745	0.000
Asta	106	node	47	49		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	7.1	2.536	-18.655	0.000
1.	0.0	0.0	5.0	2.536	-18.719	0.000
2.	0.0	0.0	2.8	2.536	-18.760	0.000
3.	0.0	0.0	0.7	2.536	-18.779	0.000
4.	0.0	0.0	-1.4	2.536	-18.775	0.000
5.	0.0	0.0	-3.5	2.536	-18.749	0.000
6.	0.0	0.0	-5.7	2.536	-18.700	0.000
7.	0.0	0.0	-7.8	2.536	-18.628	0.000
9.	0.0	0.0	-9.9	2.536	-18.534	0.000
Asta	107	node	49	22		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-9.8	2.265	-18.509	0.000
1.	0.0	0.0	-12.3	2.265	-18.369	0.000
3.	0.0	0.0	-14.9	2.265	-18.198	0.000
4.	0.0	0.0	-17.4	2.265	-17.996	0.000
5.	0.0	0.0	-19.9	2.265	-17.762	0.000
6.	0.0	0.0	-22.4	2.265	-17.496	0.000
8.	0.0	0.0	-24.9	2.265	-17.198	0.000
9.	0.0	0.0	-27.4	2.265	-16.869	0.000
10.	0.0	0.0	-29.9	2.265	-16.509	0.000
Asta	108	node	10	51		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	29.9	-2.268	-16.527	0.000
1.	0.0	0.0	27.4	-2.268	-16.887	0.000
3.	0.0	0.0	24.9	-2.268	-17.216	0.000
4.	0.0	0.0	22.4	-2.268	-17.513	0.000
5.	0.0	0.0	19.9	-2.268	-17.779	0.000
6.	0.0	0.0	17.4	-2.268	-18.013	0.000
8.	0.0	0.0	14.9	-2.268	-18.216	0.000
9.	0.0	0.0	12.3	-2.268	-18.387	0.000
10.	0.0	0.0	9.8	-2.268	-18.526	0.000
Asta	109	node	51	53		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	9.9	-2.540	-18.551	0.000
1.	0.0	0.0	7.8	-2.540	-18.645	0.000
2.	0.0	0.0	5.7	-2.540	-18.717	0.000
3.	0.0	0.0	3.5	-2.540	-18.766	0.000
4.	0.0	0.0	1.4	-2.540	-18.792	0.000
5.	0.0	0.0	-0.7	-2.540	-18.796	0.000
6.	0.0	0.0	-2.8	-2.540	-18.777	0.000
7.	0.0	0.0	-5.0	-2.540	-18.735	0.000
9.	0.0	0.0	-7.1	-2.540	-18.671	0.000
Asta	110	node	53	55		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-7.0	-2.363	-18.761	0.000
1.	0.0	0.0	-9.1	-2.363	-18.676	0.000
2.	0.0	0.0	-11.2	-2.363	-18.568	0.000
3.	0.0	0.0	-13.3	-2.363	-18.438	0.000
4.	0.0	0.0	-15.5	-2.363	-18.285	0.000
5.	0.0	0.0	-17.6	-2.363	-18.110	0.000
6.	0.0	0.0	-19.7	-2.363	-17.913	0.000
7.	0.0	0.0	-21.8	-2.363	-17.693	0.000
8.	0.0	0.0	-23.9	-2.363	-17.451	0.000

Asta	111	nod1	55	57		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-23.8	-2.396	-17.522	0.000
1.	0.0	0.0	-25.9	-2.396	-17.258	0.000
2.	0.0	0.0	-28.0	-2.396	-16.972	0.000
3.	0.0	0.0	-30.2	-2.396	-16.664	0.000
4.	0.0	0.0	-32.3	-2.396	-16.333	0.000
5.	0.0	0.0	-34.4	-2.396	-15.980	0.000
6.	0.0	0.0	-36.5	-2.396	-15.605	0.000
7.	0.0	0.0	-38.6	-2.396	-15.206	0.000
8.	0.0	0.0	-40.8	-2.396	-14.786	0.000
Asta	112	nod1	57	59		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-40.6	-2.426	-14.867	0.000
1.	0.0	0.0	-42.7	-2.426	-14.425	0.000
2.	0.0	0.0	-44.9	-2.426	-13.961	0.000
3.	0.0	0.0	-47.0	-2.426	-13.475	0.000
4.	0.0	0.0	-49.1	-2.426	-12.966	0.000
5.	0.0	0.0	-51.2	-2.426	-12.434	0.000
6.	0.0	0.0	-53.3	-2.426	-11.881	0.000
7.	0.0	0.0	-55.4	-2.426	-11.304	0.000
8.	0.0	0.0	-57.6	-2.426	-10.706	0.000
Asta	113	nod1	59	61		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-57.4	-2.451	-10.797	0.000
1.	0.0	0.0	-59.6	-2.451	-10.178	0.000
2.	0.0	0.0	-61.7	-2.451	-9.536	0.000
3.	0.0	0.0	-63.8	-2.451	-8.871	0.000
4.	0.0	0.0	-65.9	-2.451	-8.184	0.000
5.	0.0	0.0	-68.0	-2.451	-7.474	0.000
6.	0.0	0.0	-70.1	-2.451	-6.742	0.000
7.	0.0	0.0	-72.3	-2.451	-5.988	0.000
8.	0.0	0.0	-74.4	-2.451	-5.211	0.000
Asta	114	nod1	61	63		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-74.3	-2.524	-5.287	0.000
1.	0.0	0.0	-76.4	-2.524	-4.486	0.000
2.	0.0	0.0	-78.5	-2.524	-3.662	0.000
3.	0.0	0.0	-80.6	-2.524	-2.816	0.000
4.	0.0	0.0	-82.8	-2.524	-1.946	0.000
5.	0.0	0.0	-84.9	-2.524	-1.055	0.000
6.	0.0	0.0	-87.0	-2.524	-0.140	0.000
7.	0.0	0.0	-89.2	-2.524	0.797	0.000
9.	0.0	0.0	-91.3	-2.524	1.756	0.000
Asta	115	nod1	63	65		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-91.2	-2.546	1.612	0.000
1.	0.0	0.0	-93.3	-2.546	2.590	0.000
2.	0.0	0.0	-95.4	-2.546	3.589	0.000
3.	0.0	0.0	-97.5	-2.546	4.612	0.000
4.	0.0	0.0	-99.7	-2.546	5.656	0.000
5.	0.0	0.0	-101.8	-2.546	6.723	0.000
6.	0.0	0.0	-103.9	-2.546	7.813	0.000
7.	0.0	0.0	-106.0	-2.546	8.925	0.000
8.	0.0	0.0	-108.1	-2.546	10.060	0.000
Asta	116	nod1	65	75		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-108.1	-2.532	9.932	0.000
1.	0.0	0.0	-110.2	-2.532	11.088	0.000
2.	0.0	0.0	-112.3	-2.532	12.267	0.000

3.	0.0	0.0	-114.4	-2.532	13.468	0.000
4.	0.0	0.0	-116.6	-2.532	14.692	0.000
5.	0.0	0.0	-118.7	-2.532	15.938	0.000
6.	0.0	0.0	-120.8	-2.532	17.206	0.000
7.	0.0	0.0	-122.9	-2.532	18.497	0.000
8.	0.0	0.0	-125.0	-2.532	19.811	0.000
Asta	117	node	75	73		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-125.0	-2.502	19.673	0.000
1.	0.0	0.0	-127.1	-2.502	21.009	0.000
2.	0.0	0.0	-129.2	-2.502	22.367	0.000
3.	0.0	0.0	-131.4	-2.502	23.748	0.000
4.	0.0	0.0	-133.5	-2.502	25.151	0.000
5.	0.0	0.0	-135.6	-2.502	26.576	0.000
6.	0.0	0.0	-137.7	-2.502	28.024	0.000
7.	0.0	0.0	-139.8	-2.502	29.495	0.000
8.	0.0	0.0	-142.0	-2.502	30.987	0.000
Asta	118	node	73	71		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-142.0	-2.454	30.843	0.000
1.	0.0	0.0	-144.1	-2.454	32.359	0.000
2.	0.0	0.0	-146.2	-2.454	33.897	0.000
3.	0.0	0.0	-148.3	-2.454	35.457	0.000
4.	0.0	0.0	-150.5	-2.454	37.040	0.000
5.	0.0	0.0	-152.6	-2.454	38.645	0.000
6.	0.0	0.0	-154.7	-2.454	40.273	0.000
7.	0.0	0.0	-156.8	-2.454	41.923	0.000
8.	0.0	0.0	-158.9	-2.454	43.596	0.000
Asta	119	node	71	69		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-159.0	-1.911	43.474	0.000
1.	0.0	0.0	-161.1	-1.911	45.177	0.000
2.	0.0	0.0	-163.3	-1.911	46.902	0.000
3.	0.0	0.0	-165.4	-1.911	48.650	0.000
4.	0.0	0.0	-167.5	-1.911	50.420	0.000
5.	0.0	0.0	-169.6	-1.911	52.213	0.000
6.	0.0	0.0	-171.8	-1.911	54.029	0.000
7.	0.0	0.0	-173.9	-1.911	55.867	0.000
9.	0.0	0.0	-176.0	-1.911	57.728	0.000
Asta	120	node	69	67		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-176.1	-2.474	57.561	0.000
1.	0.0	0.0	-178.2	-2.474	59.438	0.000
2.	0.0	0.0	-180.4	-2.474	61.338	0.000
3.	0.0	0.0	-182.5	-2.474	63.260	0.000
4.	0.0	0.0	-184.6	-2.474	65.205	0.000
5.	0.0	0.0	-186.7	-2.474	67.172	0.000
6.	0.0	0.0	-188.8	-2.474	69.161	0.000
7.	0.0	0.0	-191.0	-2.474	71.173	0.000
8.	0.0	0.0	-193.1	-2.474	73.207	0.000
Asta	121	node	67	20		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-193.1	-2.410	73.084	0.000
1.	0.0	0.0	-195.3	-2.410	75.142	0.000
2.	0.0	0.0	-197.4	-2.410	77.222	0.000
3.	0.0	0.0	-199.5	-2.410	79.324	0.000
4.	0.0	0.0	-201.6	-2.410	81.449	0.000
5.	0.0	0.0	-203.7	-2.410	83.596	0.000
6.	0.0	0.0	-205.9	-2.410	85.766	0.000
7.	0.0	0.0	-208.0	-2.410	87.958	0.000
8.	0.0	0.0	-210.1	-2.410	90.173	0.000

Asta	137	nod	78	22		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	29.9	0.0	-16.338	0.000	-32.923
12.	0.0	29.9	0.0	-16.338	0.000	-29.218
25.	0.0	29.9	0.0	-16.338	0.000	-25.512
37.	0.0	29.9	0.0	-16.338	0.000	-21.806
50.	0.0	29.9	0.0	-16.338	0.000	-18.101
62.	0.0	29.9	0.0	-16.338	0.000	-14.395
74.	0.0	29.9	0.0	-16.338	0.000	-10.689
87.	0.0	29.9	0.0	-16.338	0.000	-6.983
99.	0.0	29.9	0.0	-16.338	0.000	-3.278

Asta	138	nod	79	10		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	29.9	0.0	16.356	0.000	-32.916
12.	0.0	29.9	0.0	16.356	0.000	-29.212
25.	0.0	29.9	0.0	16.356	0.000	-25.507
37.	0.0	29.9	0.0	16.356	0.000	-21.803
50.	0.0	29.9	0.0	16.356	0.000	-18.098
62.	0.0	29.9	0.0	16.356	0.000	-14.394
74.	0.0	29.9	0.0	16.356	0.000	-10.689
87.	0.0	29.9	0.0	16.356	0.000	-6.985
99.	0.0	29.9	0.0	16.356	0.000	-3.280

Asta	152	nod	80	20		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	32.6	0.0	22.005	0.000	-44.800
7.	0.0	32.6	0.0	22.005	0.000	-42.398
15.	0.0	32.6	0.0	22.005	0.000	-39.995
22.	0.0	32.6	0.0	22.005	0.000	-37.593
30.	0.0	32.6	0.0	22.005	0.000	-35.191
37.	0.0	32.6	0.0	22.005	0.000	-32.788
44.	0.0	32.6	0.0	22.005	0.000	-30.386
52.	0.0	32.6	0.0	22.005	0.000	-27.983
59.	0.0	32.6	0.0	22.005	0.000	-25.581

Asta	153	nod	77	81		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	16.1	2.911	9.133	0.000
1.	0.0	0.0	16.1	2.911	8.972	0.000
2.	0.0	0.0	16.1	2.911	8.810	0.000
3.	0.0	0.0	16.1	2.911	8.649	0.000
4.	0.0	0.0	16.1	2.911	8.488	0.000
5.	0.0	0.0	16.1	2.911	8.327	0.000
6.	0.0	0.0	16.1	2.911	8.166	0.000
7.	0.0	0.0	16.1	2.911	8.004	0.000
8.	0.0	0.0	16.1	2.911	7.843	0.000

Asta	154	nod	81	82		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	16.3	2.954	7.859	0.000
1.	0.0	0.0	16.3	2.954	7.696	0.000
2.	0.0	0.0	16.3	2.954	7.534	0.000
3.	0.0	0.0	16.3	2.954	7.371	0.000
4.	0.0	0.0	16.3	2.954	7.208	0.000
5.	0.0	0.0	16.3	2.954	7.046	0.000
6.	0.0	0.0	16.3	2.954	6.883	0.000
7.	0.0	0.0	16.3	2.954	6.721	0.000
8.	0.0	0.0	16.3	2.954	6.558	0.000

Asta	155	nod	82	83		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	16.4	3.008	6.565	0.000
1.	0.0	0.0	16.4	3.008	6.401	0.000
2.	0.0	0.0	16.4	3.008	6.237	0.000

3.	0.0	0.0	16.4	3.008	6.073	0.000
4.	0.0	0.0	16.4	3.008	5.909	0.000
5.	0.0	0.0	16.4	3.008	5.745	0.000
6.	0.0	0.0	16.4	3.008	5.580	0.000
7.	0.0	0.0	16.4	3.008	5.416	0.000
8.	0.0	0.0	16.4	3.008	5.252	0.000
Asta	156	node	83	84		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	16.5	3.048	5.255	0.000
1.	0.0	0.0	16.5	3.048	5.090	0.000
2.	0.0	0.0	16.5	3.048	4.924	0.000
3.	0.0	0.0	16.5	3.048	4.759	0.000
4.	0.0	0.0	16.5	3.048	4.594	0.000
5.	0.0	0.0	16.5	3.048	4.429	0.000
6.	0.0	0.0	16.5	3.048	4.264	0.000
7.	0.0	0.0	16.5	3.048	4.098	0.000
8.	0.0	0.0	16.5	3.048	3.933	0.000
Asta	157	node	84	85		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	16.6	3.071	3.936	0.000
1.	0.0	0.0	16.6	3.071	3.770	0.000
2.	0.0	0.0	16.6	3.071	3.604	0.000
3.	0.0	0.0	16.6	3.071	3.438	0.000
4.	0.0	0.0	16.6	3.071	3.272	0.000
5.	0.0	0.0	16.6	3.071	3.106	0.000
6.	0.0	0.0	16.6	3.071	2.940	0.000
7.	0.0	0.0	16.6	3.071	2.774	0.000
8.	0.0	0.0	16.6	3.071	2.608	0.000
Asta	158	node	85	86		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	16.6	3.072	2.613	0.000
1.	0.0	0.0	16.6	3.072	2.447	0.000
2.	0.0	0.0	16.6	3.072	2.280	0.000
3.	0.0	0.0	16.6	3.072	2.114	0.000
4.	0.0	0.0	16.6	3.072	1.947	0.000
5.	0.0	0.0	16.6	3.072	1.781	0.000
6.	0.0	0.0	16.6	3.072	1.614	0.000
7.	0.0	0.0	16.6	3.072	1.448	0.000
8.	0.0	0.0	16.6	3.072	1.281	0.000
Asta	159	node	86	87		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	16.7	3.052	1.291	0.000
1.	0.0	0.0	16.7	3.052	1.124	0.000
2.	0.0	0.0	16.7	3.052	0.957	0.000
3.	0.0	0.0	16.7	3.052	0.791	0.000
4.	0.0	0.0	16.7	3.052	0.624	0.000
5.	0.0	0.0	16.7	3.052	0.457	0.000
6.	0.0	0.0	16.7	3.052	0.290	0.000
7.	0.0	0.0	16.7	3.052	0.124	0.000
8.	0.0	0.0	16.7	3.052	-0.043	0.000
Asta	160	node	87	88		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	16.7	3.012	-0.028	0.000
1.	0.0	0.0	16.7	3.012	-0.195	0.000
2.	0.0	0.0	16.7	3.012	-0.362	0.000
3.	0.0	0.0	16.7	3.012	-0.529	0.000
4.	0.0	0.0	16.7	3.012	-0.696	0.000
5.	0.0	0.0	16.7	3.012	-0.863	0.000
6.	0.0	0.0	16.7	3.012	-1.029	0.000
7.	0.0	0.0	16.7	3.012	-1.196	0.000
8.	0.0	0.0	16.7	3.012	-1.363	0.000

Asta	161	node	88	89		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	16.7	2.957	-1.343	0.000
1.	0.0	0.0	16.7	2.957	-1.510	0.000
2.	0.0	0.0	16.7	2.957	-1.677	0.000
3.	0.0	0.0	16.7	2.957	-1.844	0.000
4.	0.0	0.0	16.7	2.957	-2.011	0.000
5.	0.0	0.0	16.7	2.957	-2.178	0.000
6.	0.0	0.0	16.7	2.957	-2.345	0.000
7.	0.0	0.0	16.7	2.957	-2.512	0.000
8.	0.0	0.0	16.7	2.957	-2.679	0.000

Asta	162	node	89	90		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	16.7	2.890	-2.653	0.000
1.	0.0	0.0	16.7	2.890	-2.820	0.000
2.	0.0	0.0	16.7	2.890	-2.987	0.000
3.	0.0	0.0	16.7	2.890	-3.154	0.000
4.	0.0	0.0	16.7	2.890	-3.321	0.000
5.	0.0	0.0	16.7	2.890	-3.488	0.000
6.	0.0	0.0	16.7	2.890	-3.656	0.000
7.	0.0	0.0	16.7	2.890	-3.823	0.000
8.	0.0	0.0	16.7	2.890	-3.990	0.000

Asta	163	node	90	91		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	16.7	2.818	-3.960	0.000
1.	0.0	0.0	16.7	2.818	-4.127	0.000
2.	0.0	0.0	16.7	2.818	-4.294	0.000
3.	0.0	0.0	16.7	2.818	-4.462	0.000
4.	0.0	0.0	16.7	2.818	-4.629	0.000
5.	0.0	0.0	16.7	2.818	-4.796	0.000
6.	0.0	0.0	16.7	2.818	-4.964	0.000
7.	0.0	0.0	16.7	2.818	-5.131	0.000
8.	0.0	0.0	16.7	2.818	-5.298	0.000

Asta	164	node	91	92		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	16.8	2.747	-5.265	0.000
1.	0.0	0.0	16.8	2.747	-5.433	0.000
2.	0.0	0.0	16.8	2.747	-5.600	0.000
3.	0.0	0.0	16.8	2.747	-5.768	0.000
4.	0.0	0.0	16.8	2.747	-5.935	0.000
5.	0.0	0.0	16.8	2.747	-6.103	0.000
6.	0.0	0.0	16.8	2.747	-6.271	0.000
7.	0.0	0.0	16.8	2.747	-6.438	0.000
8.	0.0	0.0	16.8	2.747	-6.606	0.000

Asta	165	node	92	93		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	16.8	2.686	-6.571	0.000
1.	0.0	0.0	16.8	2.686	-6.739	0.000
2.	0.0	0.0	16.8	2.686	-6.907	0.000
3.	0.0	0.0	16.8	2.686	-7.074	0.000
4.	0.0	0.0	16.8	2.686	-7.242	0.000
5.	0.0	0.0	16.8	2.686	-7.410	0.000
6.	0.0	0.0	16.8	2.686	-7.578	0.000
7.	0.0	0.0	16.8	2.686	-7.746	0.000
8.	0.0	0.0	16.8	2.686	-7.914	0.000

Asta	166	node	93	78		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	16.8	2.644	-7.879	0.000
1.	0.0	0.0	16.8	2.644	-8.078	0.000
2.	0.0	0.0	16.8	2.644	-8.277	0.000

4.	0.0	0.0	16.8	2.644	-8.477	0.000
5.	0.0	0.0	16.8	2.644	-8.676	0.000
6.	0.0	0.0	16.8	2.644	-8.876	0.000
7.	0.0	0.0	16.8	2.644	-9.075	0.000
8.	0.0	0.0	16.8	2.644	-9.275	0.000
10.	0.0	0.0	16.8	2.644	-9.474	0.000
Asta	167	node	79	94		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-16.8	-2.646	-9.468	0.000
1.	0.0	0.0	-16.8	-2.646	-9.269	0.000
2.	0.0	0.0	-16.8	-2.646	-9.070	0.000
4.	0.0	0.0	-16.8	-2.646	-8.871	0.000
5.	0.0	0.0	-16.8	-2.646	-8.672	0.000
6.	0.0	0.0	-16.8	-2.646	-8.473	0.000
7.	0.0	0.0	-16.8	-2.646	-8.274	0.000
8.	0.0	0.0	-16.8	-2.646	-8.075	0.000
10.	0.0	0.0	-16.8	-2.646	-7.876	0.000
Asta	168	node	94	95		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-16.8	-2.688	-7.910	0.000
1.	0.0	0.0	-16.8	-2.688	-7.743	0.000
2.	0.0	0.0	-16.8	-2.688	-7.575	0.000
3.	0.0	0.0	-16.8	-2.688	-7.408	0.000
4.	0.0	0.0	-16.8	-2.688	-7.240	0.000
5.	0.0	0.0	-16.8	-2.688	-7.073	0.000
6.	0.0	0.0	-16.8	-2.688	-6.905	0.000
7.	0.0	0.0	-16.8	-2.688	-6.738	0.000
8.	0.0	0.0	-16.8	-2.688	-6.570	0.000
Asta	169	node	95	96		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-16.7	-2.750	-6.605	0.000
1.	0.0	0.0	-16.7	-2.750	-6.438	0.000
2.	0.0	0.0	-16.7	-2.750	-6.271	0.000
3.	0.0	0.0	-16.7	-2.750	-6.103	0.000
4.	0.0	0.0	-16.7	-2.750	-5.936	0.000
5.	0.0	0.0	-16.7	-2.750	-5.769	0.000
6.	0.0	0.0	-16.7	-2.750	-5.601	0.000
7.	0.0	0.0	-16.7	-2.750	-5.434	0.000
8.	0.0	0.0	-16.7	-2.750	-5.267	0.000
Asta	170	node	96	97		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-16.7	-2.821	-5.300	0.000
1.	0.0	0.0	-16.7	-2.821	-5.133	0.000
2.	0.0	0.0	-16.7	-2.821	-4.966	0.000
3.	0.0	0.0	-16.7	-2.821	-4.799	0.000
4.	0.0	0.0	-16.7	-2.821	-4.632	0.000
5.	0.0	0.0	-16.7	-2.821	-4.465	0.000
6.	0.0	0.0	-16.7	-2.821	-4.298	0.000
7.	0.0	0.0	-16.7	-2.821	-4.131	0.000
8.	0.0	0.0	-16.7	-2.821	-3.964	0.000
Asta	171	node	97	98		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-16.7	-2.893	-3.994	0.000
1.	0.0	0.0	-16.7	-2.893	-3.827	0.000
2.	0.0	0.0	-16.7	-2.893	-3.660	0.000
3.	0.0	0.0	-16.7	-2.893	-3.493	0.000
4.	0.0	0.0	-16.7	-2.893	-3.327	0.000
5.	0.0	0.0	-16.7	-2.893	-3.160	0.000
6.	0.0	0.0	-16.7	-2.893	-2.993	0.000
7.	0.0	0.0	-16.7	-2.893	-2.826	0.000
8.	0.0	0.0	-16.7	-2.893	-2.659	0.000

Asta	172	node	98	99		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-16.7	-2.960	-2.685	0.000
1.	0.0	0.0	-16.7	-2.960	-2.518	0.000
2.	0.0	0.0	-16.7	-2.960	-2.352	0.000
3.	0.0	0.0	-16.7	-2.960	-2.185	0.000
4.	0.0	0.0	-16.7	-2.960	-2.018	0.000
5.	0.0	0.0	-16.7	-2.960	-1.852	0.000
6.	0.0	0.0	-16.7	-2.960	-1.685	0.000
7.	0.0	0.0	-16.7	-2.960	-1.518	0.000
8.	0.0	0.0	-16.7	-2.960	-1.351	0.000
Asta	173	node	99	100		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-16.7	-3.015	-1.372	0.000
1.	0.0	0.0	-16.7	-3.015	-1.206	0.000
2.	0.0	0.0	-16.7	-3.015	-1.039	0.000
3.	0.0	0.0	-16.7	-3.015	-0.872	0.000
4.	0.0	0.0	-16.7	-3.015	-0.706	0.000
5.	0.0	0.0	-16.7	-3.015	-0.539	0.000
6.	0.0	0.0	-16.7	-3.015	-0.373	0.000
7.	0.0	0.0	-16.7	-3.015	-0.206	0.000
8.	0.0	0.0	-16.7	-3.015	-0.039	0.000
Asta	174	node	100	101		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-16.6	-3.055	-0.054	0.000
1.	0.0	0.0	-16.6	-3.055	0.112	0.000
2.	0.0	0.0	-16.6	-3.055	0.278	0.000
3.	0.0	0.0	-16.6	-3.055	0.445	0.000
4.	0.0	0.0	-16.6	-3.055	0.611	0.000
5.	0.0	0.0	-16.6	-3.055	0.778	0.000
6.	0.0	0.0	-16.6	-3.055	0.944	0.000
7.	0.0	0.0	-16.6	-3.055	1.111	0.000
8.	0.0	0.0	-16.6	-3.055	1.277	0.000
Asta	175	node	101	102		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-16.6	-3.075	1.268	0.000
1.	0.0	0.0	-16.6	-3.075	1.434	0.000
2.	0.0	0.0	-16.6	-3.075	1.600	0.000
3.	0.0	0.0	-16.6	-3.075	1.766	0.000
4.	0.0	0.0	-16.6	-3.075	1.932	0.000
5.	0.0	0.0	-16.6	-3.075	2.098	0.000
6.	0.0	0.0	-16.6	-3.075	2.265	0.000
7.	0.0	0.0	-16.6	-3.075	2.431	0.000
8.	0.0	0.0	-16.6	-3.075	2.597	0.000
Asta	176	node	102	103		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-16.6	-3.074	2.592	0.000
1.	0.0	0.0	-16.6	-3.074	2.757	0.000
2.	0.0	0.0	-16.6	-3.074	2.923	0.000
3.	0.0	0.0	-16.6	-3.074	3.089	0.000
4.	0.0	0.0	-16.6	-3.074	3.255	0.000
5.	0.0	0.0	-16.6	-3.074	3.420	0.000
6.	0.0	0.0	-16.6	-3.074	3.586	0.000
7.	0.0	0.0	-16.6	-3.074	3.752	0.000
8.	0.0	0.0	-16.6	-3.074	3.917	0.000
Asta	177	node	103	104		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-16.5	-3.052	3.915	0.000
1.	0.0	0.0	-16.5	-3.052	4.080	0.000
2.	0.0	0.0	-16.5	-3.052	4.245	0.000

3.	0.0	0.0	-16.5	-3.052	4.409	0.000
4.	0.0	0.0	-16.5	-3.052	4.574	0.000
5.	0.0	0.0	-16.5	-3.052	4.739	0.000
6.	0.0	0.0	-16.5	-3.052	4.904	0.000
7.	0.0	0.0	-16.5	-3.052	5.069	0.000
8.	0.0	0.0	-16.5	-3.052	5.234	0.000
Asta	178	node	104	105		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-16.4	-3.012	5.231	0.000
1.	0.0	0.0	-16.4	-3.012	5.395	0.000
2.	0.0	0.0	-16.4	-3.012	5.559	0.000
3.	0.0	0.0	-16.4	-3.012	5.723	0.000
4.	0.0	0.0	-16.4	-3.012	5.887	0.000
5.	0.0	0.0	-16.4	-3.012	6.050	0.000
6.	0.0	0.0	-16.4	-3.012	6.214	0.000
7.	0.0	0.0	-16.4	-3.012	6.378	0.000
8.	0.0	0.0	-16.4	-3.012	6.542	0.000
Asta	179	node	105	106		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-16.2	-2.958	6.535	0.000
1.	0.0	0.0	-16.2	-2.958	6.697	0.000
2.	0.0	0.0	-16.2	-2.958	6.860	0.000
3.	0.0	0.0	-16.2	-2.958	7.022	0.000
4.	0.0	0.0	-16.2	-2.958	7.184	0.000
5.	0.0	0.0	-16.2	-2.958	7.346	0.000
6.	0.0	0.0	-16.2	-2.958	7.509	0.000
7.	0.0	0.0	-16.2	-2.958	7.671	0.000
8.	0.0	0.0	-16.2	-2.958	7.833	0.000
Asta	180	node	106	80		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	0.0	-16.1	-2.915	7.818	0.000
1.	0.0	0.0	-16.1	-2.915	7.979	0.000
2.	0.0	0.0	-16.1	-2.915	8.139	0.000
3.	0.0	0.0	-16.1	-2.915	8.300	0.000
4.	0.0	0.0	-16.1	-2.915	8.461	0.000
5.	0.0	0.0	-16.1	-2.915	8.622	0.000
6.	0.0	0.0	-16.1	-2.915	8.783	0.000
7.	0.0	0.0	-16.1	-2.915	8.944	0.000
8.	0.0	0.0	-16.1	-2.915	9.105	0.000
Asta	181	node	23	77		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	48.8	0.0	-31.071	0.000	-76.594
7.	0.0	48.8	0.0	-31.071	0.000	-72.993
15.	0.0	48.8	0.0	-31.071	0.000	-69.392
22.	0.0	48.8	0.0	-31.071	0.000	-65.792
30.	0.0	48.8	0.0	-31.071	0.000	-62.191
37.	0.0	48.8	0.0	-31.071	0.000	-58.590
44.	0.0	48.8	0.0	-31.071	0.000	-54.989
52.	0.0	48.8	0.0	-31.071	0.000	-51.389
59.	0.0	48.8	0.0	-31.071	0.000	-47.788
Asta	182	node	77	18		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	32.7	0.0	-21.938	0.000	-44.877
7.	0.0	32.7	0.0	-21.938	0.000	-42.465
15.	0.0	32.7	0.0	-21.938	0.000	-40.053
22.	0.0	32.7	0.0	-21.938	0.000	-37.641
30.	0.0	32.7	0.0	-21.938	0.000	-35.229
37.	0.0	32.7	0.0	-21.938	0.000	-32.817
44.	0.0	32.7	0.0	-21.938	0.000	-30.405
52.	0.0	32.7	0.0	-21.938	0.000	-27.994
59.	0.0	32.7	0.0	-21.938	0.000	-25.582

3 - VERIFICA TRAVI IN CEMENTO ARMATO

I tabulati che seguono contengono i risultati delle verifiche relative alle travi in cemento armato. Se non diversamente specificato per la singola trave, le caratteristiche e i requisiti di riferimento sono quelli riportati all'inizio di questo capitolo.

VERIFICA TRAVATA DI FONDAZIONE IN CEMENTO ARMATO

Nome travata : 1 - Travata TF1 (fondazione)
 Metodo di verifica : stati limite (NTC18). ->
 Duttilita' : bassa.
 Unita' di misura : cm; daN; daN/m; daNm; daN/cm2; deform. %.
 Unita' particolari : fessure [Wk]:mm - ferri:mm e cm2 - sezioni:cm e derivate.
 Copriferri (assi) : longitudinali= 3 ; staffe= 2

MATERIALI

CLS : Rck =300. ; fck=249. ; fctk= 17.9; fctm= 25.6; Ec= 314472. ;
 gc =1.5 ; fcd=141.1; fbd= 26.9; fctd= 11.9; Ecud=.2% (limit.elastico)
 ACCIAIO : B450C; ftk=5175. ; fyk=4500. ; Es=2100000. ;
 gs =1.15; fyd=3913. ; ftd(k*fyd)=4500. ; fud=4439.8; Eud=.19% (limit.elastico)

TENSIONI E FESSURE MASSIME IN ESERCIZIO

GRUPPO : ordinario.
 CLS : Scls(rara)=149.4; Scls(quasi permanente)=112. ; fbd(esercizio)= 26.9
 ACCIAIO : Sacc(rara)=3600.; Coeff.Omogeneizzazione= 15
 FESSURE : Wdmax(fre.)=.4 ; Wdmax(q.p.)=.3 [4.1.2.2.4.5];
 kt=.4 [EN 1992-1 7.3.4].

CASI DI CARICO DA MODELLO 3D

SLU			FREQUENTI			QUASI PERMANENTI		
Nome	Descrizione	Sest	Nome	Descrizione	Sest	Nome	Descrizione	Sest
1.	SLU SENZA SISMA	1.	2.	Rara	1.	3.	Frequente	1.
			4.	Quasi Perm	1.			

<-

SEZIONI UTILIZZATE

2) Sezione a L (4): 60/30X40/20; A=1800.; Jg=220000.; E=314471.6

DESCRIZIONE CAMPATE

Cam.	Descriz.	S.ini	Sez.	S.fin	Incl.	L.assi	L.net.	lambda	K	r.Ar.	lam.max
1		2	2	2	0	65.	60.	1.625	.4	1.	7.181
2		2	2	2	0	99.	89.	2.481	1.5	5.	134.639
3		2	2	2	0	64.	56.	1.588	1.5	5.	134.639
4		2	2	2	0	9.	4.	.225	1.5	5.	134.639
5	TF1	2	2	2	0	232.	227.	5.8	1.5	5.	134.639
6		2	2	2	0	9.	4.	.225	1.5	5.	134.639
7		2	2	2	0	64.	56.	1.588	1.5	5.	134.639
8		2	2	2	0	99.	89.	2.481	1.5	5.	134.639
9		2	2	2	0	85.	80.	2.119	.4	1.	7.181

VERIFICHE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

FLESSIONE:

Progressive	SE	Ar	Msd	Epscl	Epsac	Mrd	Epscl	Epsac	Cam	x/d	Mr/Ms	VE
> 20.	20.	2.	1.	2.44	0.	0.	8672.21	-.094	.186	2.	.336	3558.!
51.	51.	2.	1.	19.25	0.	0.	8672.21	-.094	.186	2.	.336	450.6!

65.	65.	2.	1.	19.25	0.	0.	8672.21	-.094	.186	2.	.336	450.6	SI
> 65.	0.	2.	1.	19.25	0.	0.	8672.21	-.094	.186	2.	.336	450.6	SI
105.	40.	2.	1.	13.93	0.	0.	8672.21	-.094	.186	2.	.336	622.7	SI
148.	83.	2.	1.	27.	!0.	! .001	8672.21	-.094	.186	2.	.336	321.2	SI
164.	99.	2.	1.	27.	0.	! .001	8672.21	-.094	.186	2.	.336	321.2	SI
> 164.	0.	2.	1.	44.81	0.	! .001	8672.21	-.094	.186	2.	.336	193.5	SI
193.	29.	2.	1.	41.5	!0.	! .001	8672.21	-.094	.186	2.	.336	209.	SI
211.	47.	2.	1.	46.74	!0.	! .001	8672.21	-.094	.186	2.	.336	185.5	SI
228.	64.	2.	1.	46.74	0.	! .001	8672.21	-.094	.186	2.	.336	185.5	SI
> 228.	0.	2.	1.	51.67	!-.001	! .001	8672.21	-.094	.186	2.	.336	167.8	SI
237.	9.	2.	1.	51.67	!-.001	! .001	8672.21	-.094	.186	2.	.336	167.8	SI
> 237.	0.	2.	1.	116.6	!-.001	! .002	8672.21	-.094	.186	2.	.336	74.37	SI
353.	116.	2.	1.	23.28	!0.	0.	8672.21	-.094	.186	2.	.336	372.6	SI
452.	215.	2.	1.	119.73	!-.001	! .003	8672.21	-.094	.186	2.	.336	72.43	SI
469.	232.	2.	1.	119.73	!-.001	! .003	8672.21	-.094	.186	2.	.336	72.43	SI
> 469.	0.	2.	1.	54.97	!-.001	! .001	8672.21	-.094	.186	2.	.336	157.8	SI
478.	9.	2.	1.	54.97	!-.001	! .001	8672.21	-.094	.186	2.	.336	157.8	SI
> 478.	0.	2.	1.	50.02	!0.	! .001	8672.21	-.094	.186	2.	.336	173.4	SI
513.	35.	2.	1.	45.74	!0.	! .001	8672.21	-.094	.186	2.	.336	189.6	SI
541.	64.	2.	1.	49.19	!0.	! .001	8672.21	-.094	.186	2.	.336	176.3	SI
> 541.	0.	2.	1.	31.37	!0.	! .001	8672.21	-.094	.186	2.	.336	276.4	SI
601.	59.	2.	1.	18.16	!0.	! .001	8672.21	-.094	.186	2.	.336	477.6	SI
641.	99.	2.	1.	23.34	!0.	! .001	8672.21	-.094	.186	2.	.336	371.5	SI
> 641.	0.	2.	1.	11.42	!0.	! .001	8672.21	-.094	.186	2.	.336	759.2	SI
709.	68.	2.	1.	0.	!0.	! .001	-6561.52	-.053	.186	2.	.22	! ***	SI
709.	68.	2.	1.	1.47	!0.	! .001	8672.21	-.094	.186	2.	.336	5897.	SI

TAGLIO:

Progressive	Se	Vsd	VRd	VRcd	VRsd	Asw	s	ctgT	Ve	
> 0.	0.	2.	0.	4431.	31676.	31439.	2.26	15.	1.6	SI
51.	51.	2.	23.!	5546.	31676.	31439.	2.26	15.	1.6	SI
65.	65.	2.	-33.!	6155.!	31676.!	31439.!	2.26	15.	1.6	SI
> 65.	0.	2.	-33.!	6155.!	31676.!	31439.!	2.26	15.	1.6	SI
164.	99.	2.	56.!	6155.	31676.	31439.	2.26	15.	1.6	SI
> 164.	0.	2.	-35.!	6155.!	31676.!	31439.!	2.26	15.	1.6	SI
228.	64.	2.	44.!	6155.	31676.	31439.	2.26	15.	1.6	SI
> 228.	0.	2.	-8.!	6155.!	31676.!	31439.!	2.26	15.	1.6	SI
237.	9.	2.	4.!	6155.	31676.	31439.	2.26	15.	1.6	SI
> 237.	0.	2.	-169.!	6155.!	31676.!	31439.!	2.26	15.	1.6	SI
469.	232.	2.	171.!	6155.	31676.	31439.	2.26	15.	1.6	SI
> 469.	0.	2.	-2.!	6155.!	31676.!	31439.!	2.26	15.	1.6	SI
478.	9.	2.	10.!	6155.	31676.	31439.	2.26	15.	1.6	SI
> 478.	0.	2.	-41.!	6155.!	31676.!	31439.!	2.26	15.	1.6	SI
541.	64.	2.	36.!	6155.	31676.	31439.	2.26	15.	1.6	SI
> 541.	0.	2.	-55.!	6155.!	31676.!	31439.!	2.26	15.	1.6	SI
641.	99.	2.	31.!	6155.	31676.	31439.	2.26	15.	1.6	SI
> 641.	0.	2.	-33.!	6155.!	31676.!	31439.!	2.26	15.	1.6	SI
725.	85.	2.	0.!	4431.	31676.	31439.	2.26	15.	1.6	SI

VERIFICHE ALLO STATO LIMITE DI ESERCIZIO

TENSIONI DI ESERCIZIO E FESSURAZIONE - RARE:

Progressive	Se	Ar	Momento	ScIs	Sacc	As	hc,ef	Eps%	Sr,max	Wd	Ve
> 20.	20.	2.	.47	0.	.2	6.16	7.5	0.	36.54	0.	SI
20.	20.	2.	.47	0.	.2	6.16	7.5	0.	36.54	0.	SI
65.	65.	2.	13.83	-.2	6.2	6.16	7.5	.0002	36.54	.001	SI
> 65.	0.	2.	13.83	-.2	6.2	6.16	7.5	.0002	36.54	.001	SI
105.	40.	2.	8.64	-.1	3.9	6.16	7.5	.0001	36.54	0.	SI
164.	99.	2.	19.01	-.3	8.5	6.16	7.5	.0002	36.54	.001	SI
> 164.	0.	2.	31.71	-.4	14.2	6.16	7.5	.0004	36.54	.001	SI
193.	29.	2.	28.14	-.4	12.6	6.16	7.5	.0004	36.54	.001	SI
228.	64.	2.	33.39	-.5	14.9	6.16	7.5	.0004	36.54	.002	SI
> 228.	0.	2.	36.89	-.5	16.5	6.16	7.5	.0005	36.54	.002	SI
237.	9.	2.	36.83	-.5	16.4	6.16	7.5	.0005	36.54	.002	SI
> 237.	0.	2.	83.43	-1.2	37.3	6.16	7.5	.0011	36.54	.004	SI
353.	116.	2.	12.93	-.2	5.8	6.16	7.5	.0002	36.54	.001	SI

469.	232.	2.	1.	85.6 !	-1.2!	38.2!	6.16	7.5	.0011	36.54	.004!	SI
> 469.	0.	2.	1.	38.99!	-.5	17.4	6.16	7.5	.0005	36.54	.002	SI
478.	9.	2.	1.	39.18!	-.6!	17.5!	6.16	7.5	.0005	36.54	.002!	SI
> 478.	0.	2.	1.	35.67!	-.5!	15.9!	6.16	7.5	.0005	36.54	.002!	SI
513.	35.	2.	1.	30.91!	-.4	13.8	6.16	7.5	.0004	36.54	.001	SI
541.	64.	2.	1.	34.77	-.5	15.5	6.16	7.5	.0004	36.54	.002	SI
> 541.	0.	2.	1.	22.05!	-.3!	9.8!	6.16	7.5	.0003	36.54	.001!	SI
601.	59.	2.	1.	11.75!	-.2	5.2	6.16	7.5	.0001	36.54	.001	SI
641.	99.	2.	1.	16.68	-.2	7.5	6.16	7.5	.0002	36.54	.001	SI
> 641.	0.	2.	1.	8. !	-.1!	3.6!	6.16	7.5	.0001	36.54	0. !	SI
709.	68.	2.	1.	.21!	0.	.1	6.16	7.5	0.	36.54	0.	SI

TENSIONI DI ESERCIZIO E FESSURAZIONE - FREQUENTI:

Progressive	Se	Ar	Momento	Scls	Sacc	As	hc,ef	Eps%	Sr,max	Wd	Ve		
> 20.	20.	2.	1.	.47!	0.	.2	6.16	7.5	0.	36.54	0.	SI	
	20.	20.	2.	1.	.47	0.	.2	6.16	7.5	0.		SI	
	65.	65.	2.	1.	13.83!	-.2!	6.2!	6.16	7.5	.0002	36.54	.001!	SI
> 65.	0.	2.	1.	13.83	-.2	6.2	6.16	7.5	.0002	36.54	.001	SI	
	105.	40.	2.	1.	8.64!	-.1	3.9	6.16	7.5	.0001	36.54	0.	SI
	164.	99.	2.	1.	19.01!	-.3!	8.5!	6.16	7.5	.0002	36.54	.001!	SI
> 164.	0.	2.	1.	31.71	-.4	14.2	6.16	7.5	.0004	36.54	.001	SI	
	193.	29.	2.	1.	28.14!	-.4	12.6	6.16	7.5	.0004	36.54	.001	SI
	228.	64.	2.	1.	33.39!	-.5!	14.9!	6.16	7.5	.0004	36.54	.002!	SI
> 228.	0.	2.	1.	36.89!	-.5!	16.5!	6.16	7.5	.0005	36.54	.002!	SI	
	237.	9.	2.	1.	36.83!	-.5	16.4	6.16	7.5	.0005	36.54	.002	SI
> 237.	0.	2.	1.	83.43	-1.2	37.3	6.16	7.5	.0011	36.54	.004	SI	
	353.	116.	2.	1.	12.93!	-.2	5.8	6.16	7.5	.0002	36.54	.001	SI
	469.	232.	2.	1.	85.6 !	-1.2!	38.2!	6.16	7.5	.0011	36.54	.004!	SI
> 469.	0.	2.	1.	38.99!	-.5	17.4	6.16	7.5	.0005	36.54	.002	SI	
	478.	9.	2.	1.	39.18!	-.6!	17.5!	6.16	7.5	.0005	36.54	.002!	SI
> 478.	0.	2.	1.	35.67!	-.5!	15.9!	6.16	7.5	.0005	36.54	.002!	SI	
	513.	35.	2.	1.	30.91!	-.4	13.8	6.16	7.5	.0004	36.54	.001	SI
	541.	64.	2.	1.	34.77	-.5	15.5	6.16	7.5	.0004	36.54	.002	SI
> 541.	0.	2.	1.	22.05!	-.3!	9.8!	6.16	7.5	.0003	36.54	.001!	SI	
	601.	59.	2.	1.	11.75!	-.2	5.2	6.16	7.5	.0001	36.54	.001	SI
	641.	99.	2.	1.	16.68	-.2	7.5	6.16	7.5	.0002	36.54	.001	SI
> 641.	0.	2.	1.	8. !	-.1!	3.6!	6.16	7.5	.0001	36.54	0. !	SI	
	709.	68.	2.	1.	.21!	0.	.1	6.16	7.5	0.	36.54	0.	SI

TENSIONI DI ESERCIZIO E FESSURAZIONE - QUASI PERMANENTI:

Progressive	Se	Ar	Momento	Scls	Sacc	As	hc,ef	Eps%	Sr,max	Wd	Ve	
> 20.	20.	2.	1.	.47!	0.	.2	6.16	7.5	0.	36.54	0.	SI
	20.	20.	2.	.47	0.	.2	6.16	7.5	0.	36.54	0.	SI
	65.	65.	2.	13.83!	-.2!	6.2!	6.16	7.5	.0002	36.54	.001!	SI
> 65.	0.	2.	1.	13.83	-.2	6.2	6.16	7.5	.0002	36.54	.001	SI
	105.	40.	2.	8.64!	-.1	3.9	6.16	7.5	.0001	36.54	0.	SI
	164.	99.	2.	19.01!	-.3!	8.5!	6.16	7.5	.0002	36.54	.001!	SI
> 164.	0.	2.	1.	31.71	-.4	14.2	6.16	7.5	.0004	36.54	.001	SI
	193.	29.	2.	28.14!	-.4	12.6	6.16	7.5	.0004	36.54	.001	SI
	228.	64.	2.	33.39!	-.5!	14.9!	6.16	7.5	.0004	36.54	.002!	SI
> 228.	0.	2.	1.	36.89!	-.5!	16.5!	6.16	7.5	.0005	36.54	.002!	SI
	237.	9.	2.	36.83!	-.5	16.4	6.16	7.5	.0005	36.54	.002	SI
> 237.	0.	2.	1.	83.43	-1.2	37.3	6.16	7.5	.0011	36.54	.004	SI
	353.	116.	2.	12.93!	-.2	5.8	6.16	7.5	.0002	36.54	.001	SI
	469.	232.	2.	85.6 !	-1.2!	38.2!	6.16	7.5	.0011	36.54	.004!	SI
> 469.	0.	2.	1.	38.99!	-.5	17.4	6.16	7.5	.0005	36.54	.002	SI
	478.	9.	2.	39.18!	-.6!	17.5!	6.16	7.5	.0005	36.54	.002!	SI
> 478.	0.	2.	1.	35.67!	-.5!	15.9!	6.16	7.5	.0005	36.54	.002!	SI
	513.	35.	2.	30.91!	-.4	13.8	6.16	7.5	.0004	36.54	.001	SI
	541.	64.	2.	34.77	-.5	15.5	6.16	7.5	.0004	36.54	.002	SI
> 541.	0.	2.	1.	22.05!	-.3!	9.8!	6.16	7.5	.0003	36.54	.001!	SI
	601.	59.	2.	11.75!	-.2	5.2	6.16	7.5	.0001	36.54	.001	SI
	641.	99.	2.	16.68	-.2	7.5	6.16	7.5	.0002	36.54	.001	SI
> 641.	0.	2.	1.	8. !	-.1!	3.6!	6.16	7.5	.0001	36.54	0. !	SI
	709.	68.	2.	.21!	0.	.1	6.16	7.5	0.	36.54	0.	SI

ARMATURE LONGITUDINALI (%=100*Af/Acls - Acls=area intera sezione)

Nro	Totale	%	Super.	%	Barre	Infer.	%	Barre
1	13.04	.724	4.62	.257	3d14	8.42	.468	2d12 +4d14

4 - VERIFICA ASTE IN ACCIAIO

Le tabelle seguenti contengono informazioni dettagliate relative alla verifica delle aste in acciaio.

lavoro : RIVALT
data : 2019_11_06_22_40

Unità di misura:
Lunghezze: cm
Prop.Sez.: cm
Forze: daN
Momenti: daNm
Tensioni: daN/cm2

MATERIALI

S275 (EN 10025-2): Mod.El.= 2100000.0; gM = 1.050;
fyk = 2750.0(2550.0 per sp>40 mm); fyd = 2619.0(2428.6 per sp>40 mm).

CASI DI CARICO

N	Descrizione	Soll.
1	SLU SENZA SISMA	1
2	Rara	1
3	Frequente	1
4	Quasi Perm	1

CARATTERISTICHE GEOMETRICHE

CASSONE_S002 (2) :

A = 19.0000E+00 Jz=286.5833E+00 Jy=286.5833E+00 Jt=428.6875E+00
base= 10. ; alt= 10. ; spsup= 0. ; spsx= 0. ; spdx= 0. ; spinf= 0.

RETTANGOLARE_S003 (3) :

A = 9.0000E+00 Jz= 1.6875E+00 Jy= 27.0000E+00 Jt= 5.6863E+00
base= 6. ; alt= 2.

CASSONE_S004 (4) :

A = 10.0000E+00 Jz= 48.3333E+00 Jy= 35.8333E+00 Jt= 61.2563E+00
base= 5. ; alt= 6. ; spsup= 0. ; spsx= 0. ; spdx= 0. ; spinf= 0.

CASSONE_S006 (6) :

A = 14.0000E+00 Jz=173.6667E+00 Jy= 56.1667E+00 Jt=130.5402E+00
base= 5. ; alt= 10. ; spsup= 0. ; spsx= 0. ; spdx= 0. ; spinf= 0.

CASSONE_S002 (2) stato limite ultimo - ASTA (3- 4) 2
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-11.961	183.6	-29.8	-64.4	152.3	4.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-344.6	0.0	33.0	349.3
1- 1	si	7	Tz	17.5	51.0	0.0	90.0
1- 1	si	10	Ty	-304.9	0.0	-44.7	314.6
1- 1	si	12	Si	-342.5	0.0	44.0	350.9

----- PROGR. 15.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-11.286	160.7	-29.8	-61.5	152.3	4.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-303.4	0.0	33.0	308.7

1- 1	si	7	Tz	16.5	51.0	0.0	89.8	
1- 1	si	10	Ty	-266.0	0.0	-44.7	277.0	
1- 1	si	12	Si	-301.4	0.0	44.0	310.9	
								30.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		-10.612		137.9	-29.8	-58.6	152.3	4.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx	-262.2	0.0	33.0	268.3	
1- 1	si	7	Tz	15.4	51.0	0.0	89.6	
1- 1	si	10	Ty	-227.0	0.0	-44.7	239.8	
1- 1	si	12	Si	-260.3	0.0	44.0	271.2	
								45.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		-9.937		115.0	-29.8	-55.7	152.3	4.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx	-221.0	0.0	33.0	228.2	
1- 1	si	7	Tz	14.4	51.0	0.0	89.5	
1- 1	si	10	Ty	-188.0	0.0	-44.7	203.4	
1- 1	si	12	Si	-219.2	0.0	44.0	232.1	
								60.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		-9.262		92.2	-29.8	-52.8	152.3	4.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx	-179.8	0.0	33.0	188.6	
1- 1	si	7	Tz	13.4	51.0	0.0	89.3	
1- 1	si	10	Ty	-149.1	0.0	-44.7	168.0	
1- 1	si	12	Si	-178.2	0.0	44.0	193.8	
								75.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		-8.587		69.3	-29.8	-49.8	152.3	4.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx	-138.6	0.0	33.0	149.9	
1- 1	si	7	Tz	12.4	51.0	0.0	89.2	
1- 1	si	10	Ty	-110.1	0.0	-44.7	134.6	
1- 1	si	12	Si	-137.1	0.0	44.0	156.8	
								90.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		-7.912		46.5	-29.8	-46.9	152.3	4.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx	-97.4	0.0	33.0	112.9	
1- 1	si	7	Tz	11.3	51.0	0.0	89.0	
1- 1	si	10	Ty	-71.1	0.0	-44.7	105.2	
1- 1	si	12	Si	-96.0	0.0	44.0	122.5	
								105.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		-7.237		23.6	-29.8	-44.0	152.3	4.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx	-56.2	0.0	33.0	80.1	
1- 1	si	7	Tz	10.3	51.0	0.0	88.9	
1- 1	si	10	Ty	-32.2	0.0	-44.7	83.9	
1- 1	si	16	Si	-52.1	45.3	0.0	94.1	
								120.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY

1- 1		-6.562		0.8		-29.8		-41.1		152.3		4.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx		-15.0		0.0		33.0		59.0	
1- 1	si	7	Tz		9.3		51.0		0.0		88.8	
1- 1	si	10	Ty		6.8		0.0		-44.7		77.7	
1- 1	si	8	Si		-13.6		51.0		0.0		89.3	

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 120.
Z Lc = 120. Ro = 3.88 lm = 30.9 Ncr= 412484.4 alfa(a)=0.2100 ki=0.9640
Y Lc = 120. Ro = 3.88 lm = 30.9 Ncr= 412484.4 alfa(a)=0.2100 ki=0.9640
Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Z
Ned = -64.4 Mzeq = -9.802 Myeq = 110.471 Ss = -213.4 (0.081)

CASSONE_S002 (2) stato limite ultimo - ASTA (5- 6) 3
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ	TY
1- 1			-17.796		336.8		-47.9		-91.4		278.9	18.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx		-623.4		0.0		53.1		630.2	
1- 1	si	7	Tz		26.2		86.1		0.0		151.4	
1- 1	si	10	Ty		-564.4		0.0		-75.5		579.4	
1- 1	si	12	Si		-620.3		0.0		72.4		632.8	
----- PROGR.												15.

SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ	TY
1- 1			-14.974		294.9		-47.9		-88.5		278.9	18.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx		-545.3		0.0		53.1		553.0	
1- 1	si	7	Tz		21.5		86.1		0.0		150.6	
1- 1	si	10	Ty		-495.7		0.0		-75.5		512.7	
1- 1	si	12	Si		-542.7		0.0		72.4		557.0	
----- PROGR.												30.

SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ	TY
1- 1			-12.152		253.1		-47.9		-85.6		278.9	18.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx		-467.3		0.0		53.1		476.3	
1- 1	si	7	Tz		16.7		86.1		0.0		150.0	
1- 1	si	10	Ty		-427.0		0.0		-75.5		446.6	
1- 1	si	12	Si		-465.2		0.0		72.4		481.7	
----- PROGR.												45.

SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ	TY
1- 1			-9.330		211.3		-47.9		-82.7		278.9	18.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx		-389.2		0.0		53.1		399.9	
1- 1	si	7	Tz		11.9		86.1		0.0		149.6	
1- 1	si	10	Ty		-358.3		0.0		-75.5		381.4	
1- 1	si	12	Si		-387.6		0.0		72.4		407.4	
----- PROGR.												60.

SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ	TY
1- 1			-6.508		169.4		-47.9		-79.8		278.9	18.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx		-311.2		0.0		53.1		324.5	
1- 1	si	7	Tz		7.2		86.1		0.0		149.3	

1- 1	si	10	Ty	-289.6	0.0	-75.5	317.7
1- 1	si	12	Si	-310.0	0.0	72.4	334.4

----- PROGR. 75.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-3.687	127.6	-47.9	-76.8	278.9	18.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-233.1	0.0	53.1	250.6
1- 1	si	7	Tz	2.4	86.1	0.0	149.1
1- 1	si	10	Ty	-220.9	0.0	-75.5	256.7
1- 1	si	12	Si	-232.4	0.0	72.4	264.1

----- PROGR. 90.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.865	85.8	-47.9	-73.9	278.9	18.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-155.0	0.0	53.1	180.3
1- 1	si	7	Tz	-2.4	86.1	0.0	149.1
1- 1	si	10	TySi	-152.2	0.0	-75.5	200.6

----- PROGR. 105.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	1.957	43.9	-47.9	-71.0	278.9	18.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx	-83.8	0.0	53.1	124.4
1- 1	si	7	Tz	-7.2	86.1	0.0	149.3
1- 1	si	10	TySi	-83.5	0.0	-75.5	155.1

----- PROGR. 120.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	4.779	2.1	-47.9	-68.1	278.9	18.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx	-15.6	0.0	53.1	93.3
1- 1	si	7	Tz Si	-11.9	86.1	0.0	149.6
1- 1	si	10	Ty	-14.7	0.0	-75.5	131.6

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 120.
Z Lc = 120. Ro = 3.88 lm = 30.9 Ncr= 412484.4 alfa(a)=0.2100 ki=0.9640
Y Lc = 120. Ro = 3.88 lm = 30.9 Ncr= 412484.4 alfa(a)=0.2100 ki=0.9640
Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Z
Ned = -91.4 Mzeq = -8.766 Myeq = 202.896 Ss = -374.4 (0.143)

CASSONE_S002 (2) stato limite ultimo - ASTA (13- 14) 7
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	17.814	336.7	48.6	-91.4	278.8	-18.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx	-623.2	0.0	53.9	630.2
1- 1	si	7	Tz	-35.9	86.8	0.0	154.6
1- 1	si	9	Ty	554.6	0.0	76.2	570.1
1- 1	si	10	Si	-620.1	0.0	-73.1	632.9

----- PROGR. 15.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	14.990	294.8	48.6	-88.5	278.8	-18.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
------	----	----	---------	----	----	----	----

1- 1	si	2	Sx	-545.2	0.0	53.9	553.1	
1- 1	si	7	Tz	-30.8	86.8	0.0	153.5	
1- 1	si	9	Ty	486.2	0.0	76.2	503.8	
1- 1	si	10	Si	-542.6	0.0	-73.1	557.2	
								PROGR. 30.

SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		12.166		253.0	48.6	-85.6	278.8	-18.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	2	Sx	-467.2	0.0	53.9	476.4	
1- 1	si	7	Tz	-25.7	86.8	0.0	152.5	
1- 1	si	9	Ty	417.8	0.0	76.2	438.2	
1- 1	si	10	Si	-465.0	0.0	-73.1	482.0	
								PROGR. 45.

SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		9.341		211.2	48.6	-82.7	278.8	-18.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	2	Sx	-389.1	0.0	53.9	400.1	
1- 1	si	7	Tz	-20.6	86.8	0.0	151.8	
1- 1	si	9	Ty	349.4	0.0	76.2	373.5	
1- 1	si	10	Si	-387.5	0.0	-73.1	407.6	
								PROGR. 60.

SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		6.517		169.4	48.6	-79.8	278.8	-18.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	2	Sx	-311.1	0.0	53.9	324.8	
1- 1	si	7	Tz	-15.6	86.8	0.0	151.2	
1- 1	si	9	Ty	281.1	0.0	76.2	310.5	
1- 1	si	10	Si	-309.9	0.0	-73.1	334.8	
								PROGR. 75.

SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		3.693		127.6	48.6	-76.8	278.8	-18.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	2	Sx	-233.0	0.0	53.9	251.0	
1- 1	si	7	Tz	-10.5	86.8	0.0	150.7	
1- 1	si	9	Ty	212.7	0.0	76.2	250.3	
1- 1	si	10	Si	-232.4	0.0	-73.1	264.6	
								PROGR. 90.

SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		0.869		85.7	48.6	-73.9	278.8	-18.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	2	Sx	-155.0	0.0	53.9	180.9	
1- 1	si	7	Tz	-5.4	86.8	0.0	150.5	
1- 1	si	9	Ty	144.3	0.0	76.2	195.6	
1- 1	si	12	Si	-152.1	0.0	76.2	201.4	
								PROGR. 105.

SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		-1.955		43.9	48.6	-71.0	278.8	-18.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx	-83.8	0.0	53.9	125.4	
1- 1	si	7	Tz	-0.3	86.8	0.0	150.4	
1- 1	si	9	Ty	75.9	0.0	76.2	152.3	
1- 1	si	12	Si	-83.4	0.0	76.2	156.1	
								PROGR. 120.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-4.779	2.1	48.6	-68.1	278.8	-18.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	3	Sx	-15.6	0.0	53.9
1- 1	si	7	Tz	4.8	86.8	0.0
1- 1	si	9	Ty	7.6	0.0	76.2
1- 1	si	8	Si	-11.9	86.8	0.0

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 120.
Z Lc = 120. | Ro = 3.88 | lm = 30.9 | Ncr= 412484.4 | alfa(a)=0.2100 | ki=0.9640 |
Y Lc = 120. | Ro = 3.88 | lm = 30.9 | Ncr= 412484.4 | alfa(a)=0.2100 | ki=0.9640 |
Caso 1- 1 - Nodo 2 - Asse Z
Ned = -91.4 | Mzeq = 8.777 | Myeq = 202.828 | Ss = -374.3 (0.143)

CASSONE_S002 (2) stato limite ultimo - ASTA (15- 16) 8
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	11.883	184.7	30.2	-64.4	153.3	-4.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	2	Sx	-346.4	0.0	33.5
1- 1	si	7	Tz	-24.1	51.6	0.0
1- 1	si	9	Ty	300.2	0.0	45.3
1- 1	si	10	Si	-344.3	0.0	-44.6

----- PROGR. 15.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	11.218	161.7	30.2	-61.5	153.3	-4.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	2	Sx	-304.9	0.0	33.5
1- 1	si	7	Tz	-22.8	51.6	0.0
1- 1	si	9	Ty	261.3	0.0	45.3
1- 1	si	10	Si	-303.0	0.0	-44.6

----- PROGR. 30.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	10.553	138.7	30.2	-58.6	153.3	-4.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	2	Sx	-263.5	0.0	33.5
1- 1	si	7	Tz	-21.5	51.6	0.0
1- 1	si	9	Ty	222.4	0.0	45.3
1- 1	si	10	Si	-261.7	0.0	-44.6

----- PROGR. 45.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	9.888	115.7	30.2	-55.7	153.3	-4.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	2	Sx	-222.1	0.0	33.5
1- 1	si	7	Tz	-20.2	51.6	0.0
1- 1	si	9	Ty	183.5	0.0	45.3
1- 1	si	10	Si	-220.4	0.0	-44.6

----- PROGR. 60.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	9.223	92.7	30.2	-52.8	153.3	-4.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	2	Sx	-180.7	0.0	33.5

1- 1	si	7	Tz	-18.9	51.6	0.0	91.4
1- 1	si	9	Ty	144.6	0.0	45.3	164.5
1- 1	si	10	Si	-179.1	0.0	-44.6	195.0

----- PROGR. 75.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	8.558	69.8	30.2	-49.9	153.3	-4.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx	-139.3	0.0	33.5	150.9
1- 1	si	7	Tz	-17.6	51.6	0.0	91.1
1- 1	si	9	Ty	105.6	0.0	45.3	131.6
1- 1	si	10	Si	-137.8	0.0	-44.6	157.9

----- PROGR. 90.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	7.893	46.8	30.2	-46.9	153.3	-4.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx	-97.8	0.0	33.5	113.8
1- 1	si	7	Tz	-16.2	51.6	0.0	90.9
1- 1	si	9	Ty	66.7	0.0	45.3	103.0
1- 1	si	10	Si	-96.5	0.0	-44.6	123.6

----- PROGR. 105.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	7.228	23.8	30.2	-44.0	153.3	-4.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx	-56.4	0.0	33.5	80.9
1- 1	si	7	Tz	-14.9	51.6	0.0	90.7
1- 1	si	9	Ty	27.8	0.0	45.3	83.3
1- 1	si	15	Si	-52.3	45.9	0.0	95.1

----- PROGR. 120.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	6.563	0.8	30.2	-41.1	153.3	-4.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx	-15.0	0.0	33.5	59.9
1- 1	si	7	Tz Si	-13.6	51.6	0.0	90.4
1- 1	si	9	Ty	-11.1	0.0	45.3	79.3

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 120.
 Z Lc = 120. Ro = 3.88 lm = 30.9 Ncr= 412484.4 alfa(a)=0.2100 ki=0.9640
 Y Lc = 120. Ro = 3.88 lm = 30.9 Ncr= 412484.4 alfa(a)=0.2100 ki=0.9640
 Caso 1- 1 - Nodo 2 - Asse Z
 Ned = -64.4 Mzeq = 9.755 Myeq = 111.136 Ss = -214.5 (0.082)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (4- 6) 9
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-6.562	29.8	0.8	4.5	152.3	41.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	622.8	20.7	0.0	623.9
1- 1	si	7	Tz	292.2	46.1	0.0	302.9
1- 1	si	5	Ty	331.2	0.0	-6.9	331.4

----- PROGR. 12.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.106	13.2	0.8	4.5	115.1	30.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	1	Sx Si	240.3	20.7	0.0	243.0		
1- 1	si	7	Tz	94.1	39.9	0.0	116.7		
1- 1	si	5	Ty	146.7	0.0	-5.1	147.0		
								PROGR.	25.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			1.052	1.2	0.8	4.5	77.9	20.2	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	4	Sx	60.4	20.7	0.0	70.2		
1- 1	si	7	Tz	-46.3	33.7	0.0	74.4		
1- 1	si	5	Ty	13.6	0.0	-3.4	14.8		
1- 1	si	8	Si	47.3	33.7	0.0	75.0		
								PROGR.	37.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			2.914	-6.2	0.8	4.5	40.6	9.8	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	198.6	20.7	0.0	201.8		
1- 1	si	7	Tz	-129.0	27.4	0.0	137.5		
1- 1	si	5	Ty	-68.1	0.0	-1.6	68.1		
								PROGR.	50.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			3.479	-8.9	0.8	4.5	3.4	-0.7	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	254.1	20.7	0.0	256.6		
1- 1	si	7	Tz	-154.1	21.2	0.0	158.5		
1- 1	si	5	Ty	-98.4	0.0	0.1	98.4		
								PROGR.	62.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			2.747	-7.0	0.8	4.5	-33.8	-11.1	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	200.5	20.7	0.0	203.7		
1- 1	si	7	Tz	-121.6	-26.3	0.0	129.9		
1- 1	si	5	Ty	-77.4	0.0	1.9	77.5		
								PROGR.	74.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			0.718	-0.5	0.8	4.5	-71.1	-21.6	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx	38.0	20.7	0.0	52.2		
1- 1	si	7	Tz	-31.4	-32.5	0.0	64.5		
1- 1	si	5	Ty	-5.1	0.0	3.6	8.1		
1- 1	si	8	Si	32.4	-32.5	0.0	65.0		
								PROGR.	87.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-2.608	10.6	0.8	4.5	-108.3	-32.0	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	1	Sx Si	234.5	20.7	0.0	237.2		
1- 1	si	7	Tz	116.4	-38.7	0.0	134.4		
1- 1	si	5	Ty	118.6	0.0	5.3	119.0		
								PROGR.	99.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-7.231	26.4	0.8	4.5	-145.6	-42.5	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	615.1	20.7	0.0	616.1
1- 1	si	7	Tz	321.9	-44.9	0.0	331.2
1- 1	si	5	Ty	293.7	0.0	7.1	293.9

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (6- 8) 10
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	MT	N	TZ	TY
1- 1			MZ -2.453	74.3	2.9	23.3	133.3	25.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	937.5	76.2	0.0	946.7
1- 1	si	7	Tz	111.6	98.4	0.0	203.8
1- 1	si	5	Ty	828.4	0.0	-4.3	828.5

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	MT	N	TZ	TY
1- 1			MZ -0.682	64.7	2.9	23.3	109.5	19.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	751.6	76.2	0.0	763.1
1- 1	si	7	Tz	32.9	94.5	0.0	166.9
1- 1	si	5	Ty	721.3	0.0	-3.2	721.4

----- PROGR. 16.

SOLLECITAZIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	MT	N	TZ	TY
1- 1			MZ 0.559	56.9	2.9	23.3	85.7	12.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	660.1	76.2	0.0	673.2
1- 1	si	7	Tz	-22.2	90.5	0.0	158.3
1- 1	si	5	Ty	635.3	0.0	-2.0	635.3

----- PROGR. 24.

SOLLECITAZIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	MT	N	TZ	TY
1- 1			MZ 1.269	51.1	2.9	23.3	61.9	5.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	626.6	76.2	0.0	640.3
1- 1	si	7	Tz	-53.8	86.5	0.0	159.2
1- 1	si	5	Ty	570.2	0.0	-0.9	570.2

----- PROGR. 32.

SOLLECITAZIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	MT	N	TZ	TY
1- 1			MZ 1.449	47.1	2.9	23.3	38.1	-1.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	590.5	76.2	0.0	605.0
1- 1	si	7	Tz	-61.8	82.6	0.0	155.8
1- 1	si	5	Ty	526.1	0.0	0.2	526.1

----- PROGR. 40.

SOLLECITAZIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	MT	N	TZ	TY
1- 1			MZ 1.098	45.0	2.9	23.3	14.3	-7.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	551.8	76.2	0.0	567.4
1- 1	si	7	Tz	-46.2	78.6	0.0	143.7
1- 1	si	5	Ty	503.0	0.0	1.3	503.0

----- PROGR. 48.

SOLLECITAZIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	MT	N	TZ	TY
------	----	----	---------	----	----	---	----	----

1- 1		0.217		44.8		2.9		23.3		-9.5		-14.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi	Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	4	Sx Si	510.5		76.2		0.0		527.3		
1- 1	si	7	Tz	-7.1		-77.8		0.0		134.9		
1- 1	si	5	Ty	500.9		0.0		2.4		500.9		

----- PROGR. 56.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-1.194		46.5		2.9		23.3		-33.4		-21.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi	Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx Si	572.9		76.2		0.0		587.9		
1- 1	si	7	Tz	55.7		-81.8		0.0		152.2		
1- 1	si	5	Ty	519.8		0.0		3.5		519.8		

----- PROGR. 64.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-3.136		50.1		2.9		23.3		-57.2		-27.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi	Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx Si	699.1		76.2		0.0		711.4		
1- 1	si	7	Tz	142.0		-85.7		0.0		205.4		
1- 1	si	5	Ty	559.7		0.0		4.6		559.8		

VERIFICA STABILITA` :asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (12- 14) 13
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-3.137		49.9		-2.9		23.3		56.3		27.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi	Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx Si	696.1		76.4		0.0		708.5		
1- 1	si	7	Tz	142.0		85.8		0.0		205.6		
1- 1	si	5	Ty	556.6		0.0		-4.6		556.7		

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-1.195		46.3		-2.9		23.3		32.5		21.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi	Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx Si	570.5		76.4		0.0		585.7		
1- 1	si	7	Tz	55.7		81.8		0.0		152.3		
1- 1	si	5	Ty	517.4		0.0		-3.5		517.5		

----- PROGR. 16.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		0.217		44.7		-2.9		23.3		8.7		14.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi	Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	4	Sx Si	508.9		76.4		0.0		525.8		
1- 1	si	7	Tz	-7.0		77.9		0.0		135.0		
1- 1	si	5	Ty	499.2		0.0		-2.4		499.3		

----- PROGR. 24.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		1.098		45.0		-2.9		23.3		-15.1		7.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi	Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	4	Sx Si	550.8		76.4		0.0		566.5		
1- 1	si	7	Tz	-46.2		-78.9		0.0		144.3		
1- 1	si	5	Ty	502.0		0.0		-1.3		502.1		

----- PROGR. 32.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	1.449	47.1	-2.9	23.3	-38.9	1.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	590.3	76.4	0.0	604.9
1- 1	si	7	Tz	-61.8	-82.9	0.0	156.3
1- 1	si	5	Ty	525.9	0.0	-0.2	525.9

----- PROGR. 40.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	1.269	51.1	-2.9	23.3	-62.7	-5.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	627.1	76.4	0.0	640.9
1- 1	si	7	Tz	-53.8	-86.9	0.0	159.8
1- 1	si	5	Ty	570.7	0.0	0.9	570.7

----- PROGR. 48.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.559	57.1	-2.9	23.3	-86.5	-12.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	661.4	76.4	0.0	674.5
1- 1	si	7	Tz	-22.3	-90.8	0.0	158.9
1- 1	si	5	Ty	636.5	0.0	2.0	636.5

----- PROGR. 56.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.681	64.9	-2.9	23.3	-110.3	-19.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	753.6	76.4	0.0	765.1
1- 1	si	7	Tz	32.8	-94.8	0.0	167.4
1- 1	si	5	Ty	723.3	0.0	3.2	723.3

----- PROGR. 64.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.452	74.6	-2.9	23.3	-134.2	-25.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	940.1	76.4	0.0	949.3
1- 1	si	7	Tz	111.5	-98.8	0.0	204.2
1- 1	si	5	Ty	831.1	0.0	4.3	831.2

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (14- 16) 14
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-7.231	26.0	-0.8	4.4	144.6	42.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	610.4	21.0	0.0	611.5
1- 1	si	7	Tz	321.9	45.1	0.0	331.2
1- 1	si	5	Ty	289.0	0.0	-7.1	289.3

----- PROGR. 12.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.608	10.3	-0.8	4.4	107.4	32.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	231.1	21.0	0.0	233.9
1- 1	si	7	Tz	116.4	38.9	0.0	134.5

1- 1 si 5 Ty 115.2 0.0 -5.3 115.6										25.
----- PROGR.										
SOLLECITAZIONI :										
Caso MZ MY MT N TZ TY										
1- 1 0.718 -0.7 -0.8 4.4 70.2 21.6										
TENSIONI (Sz= 0.00) :										
Caso Ve No massimi Sx Tz Ty Si										
1- 1 si 3 Sx 40.2 21.0 0.0 54.1										
1- 1 si 7 Tz -31.4 32.7 0.0 64.7										
1- 1 si 5 Ty -7.2 0.0 -3.6 9.6										
1- 1 si 8 Si 32.4 32.7 0.0 65.2										
----- PROGR.										37.
SOLLECITAZIONI :										
Caso MZ MY MT N TZ TY										
1- 1 2.747 -7.1 -0.8 4.4 32.9 11.1										
TENSIONI (Sz= 0.00) :										
Caso Ve No massimi Sx Tz Ty Si										
1- 1 si 3 Sx Si 201.4 21.0 0.0 204.7										
1- 1 si 7 Tz -121.6 26.5 0.0 129.9										
1- 1 si 5 Ty -78.3 0.0 -1.9 78.4										
----- PROGR.										50.
SOLLECITAZIONI :										
Caso MZ MY MT N TZ TY										
1- 1 3.479 -8.9 -0.8 4.4 -4.3 0.7										
TENSIONI (Sz= 0.00) :										
Caso Ve No massimi Sx Tz Ty Si										
1- 1 si 3 Sx Si 253.7 21.0 0.0 256.3										
1- 1 si 7 Tz -154.1 -21.7 0.0 158.6										
1- 1 si 5 Ty -98.1 0.0 -0.1 98.1										
----- PROGR.										62.
SOLLECITAZIONI :										
Caso MZ MY MT N TZ TY										
1- 1 2.914 -6.0 -0.8 4.4 -41.5 -9.8										
TENSIONI (Sz= 0.00) :										
Caso Ve No massimi Sx Tz Ty Si										
1- 1 si 3 Sx Si 197.0 21.0 0.0 200.3										
1- 1 si 7 Tz -129.0 -27.9 0.0 137.8										
1- 1 si 5 Ty -66.5 0.0 1.6 66.5										
----- PROGR.										74.
SOLLECITAZIONI :										
Caso MZ MY MT N TZ TY										
1- 1 1.052 1.4 -0.8 4.4 -78.8 -20.2										
TENSIONI (Sz= 0.00) :										
Caso Ve No massimi Sx Tz Ty Si										
1- 1 si 4 Sx 63.3 21.0 0.0 72.9										
1- 1 si 7 Tz -46.3 -34.1 0.0 75.0										
1- 1 si 5 Ty 16.5 0.0 3.4 17.5										
1- 1 si 8 Si 47.2 -34.1 0.0 75.6										
----- PROGR.										87.
SOLLECITAZIONI :										
Caso MZ MY MT N TZ TY										
1- 1 -2.107 13.5 -0.8 4.4 -116.0 -30.7										
TENSIONI (Sz= 0.00) :										
Caso Ve No massimi Sx Tz Ty Si										
1- 1 si 1 Sx Si 244.5 21.0 0.0 247.2										
1- 1 si 7 Tz 94.1 -40.3 0.0 117.2										
1- 1 si 5 Ty 150.8 0.0 5.1 151.1										
----- PROGR.										99.
SOLLECITAZIONI :										
Caso MZ MY MT N TZ TY										
1- 1 -6.563 30.2 -0.8 4.4 -153.3 -41.1										
TENSIONI (Sz= 0.00) :										
Caso Ve No massimi Sx Tz Ty Si										
1- 1 si 1 Sx Si 628.2 21.0 0.0 629.3										
1- 1 si 7 Tz 292.2 -46.5 0.0 303.1										
1- 1 si 5 Ty 336.5 0.0 6.9 336.7										

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (8- 18) 26
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.385	118.7	9.7	30.4	293.1	6.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	1339.8	257.4	0.0	1412.0
1- 1	si	7	Tz	-13.7	306.2	0.0	530.6
1- 1	si	5	Ty	1322.7	0.0	-1.1	1322.7

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.450	115.5	9.7	30.4	289.7	5.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	1306.3	257.4	0.0	1380.3
1- 1	si	7	Tz	-16.6	305.7	0.0	529.7
1- 1	si	5	Ty	1286.3	0.0	-0.9	1286.3

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.506	112.2	9.7	30.4	286.3	4.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	1272.8	257.4	0.0	1348.6
1- 1	si	7	Tz	-19.1	305.1	0.0	528.8
1- 1	si	5	Ty	1250.3	0.0	-0.7	1250.3

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.550	109.0	9.7	30.4	282.9	3.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	1239.2	257.4	0.0	1316.9
1- 1	si	7	Tz	-21.1	304.6	0.0	527.9
1- 1	si	5	Ty	1214.7	0.0	-0.6	1214.7

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.584	105.9	9.7	30.4	279.6	2.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	1205.5	257.4	0.0	1285.3
1- 1	si	7	Tz	-22.6	304.0	0.0	527.0
1- 1	si	5	Ty	1179.6	0.0	-0.4	1179.6

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.607	102.7	9.7	30.4	276.2	1.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	1171.8	257.4	0.0	1253.8
1- 1	si	7	Tz	-23.6	303.4	0.0	526.1
1- 1	si	5	Ty	1144.8	0.0	-0.3	1144.8

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.620	99.6	9.7	30.4	272.8	0.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	1138.1	257.4	0.0	1222.3

1- 1	si	7	Tz	-24.2	302.9	0.0	525.1	
1- 1	si	5	Ty	1110.5	0.0	-0.1	1110.5	

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.622	96.6	9.7	30.4	269.4	-0.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	1104.2	257.4	0.0	1190.9
1- 1	si	7	Tz	-24.3	302.3	0.0	524.2
1- 1	si	5	Ty	1076.6	0.0	0.1	1076.6

----- PROGR. 9.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.613	93.6	9.7	30.4	266.1	-1.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	1070.4	257.4	0.0	1159.5
1- 1	si	7	Tz	-23.9	301.7	0.0	523.2
1- 1	si	5	Ty	1043.1	0.0	0.2	1043.1

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (20- 12) 30
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.606	93.5	-9.7	30.3	-266.3	1.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	1068.8	257.5	0.0	1158.1
1- 1	si	7	Tz	-23.6	-301.9	0.0	523.4
1- 1	si	5	Ty	1041.9	0.0	-0.2	1041.9

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.617	96.5	-9.7	30.3	-269.6	0.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	1102.8	257.5	0.0	1189.6
1- 1	si	7	Tz	-24.0	-302.5	0.0	524.4
1- 1	si	5	Ty	1075.4	0.0	-0.1	1075.4

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.616	99.5	-9.7	30.3	-273.0	-0.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	1136.7	257.5	0.0	1221.1
1- 1	si	7	Tz	-24.0	-303.0	0.0	525.4
1- 1	si	5	Ty	1109.3	0.0	0.1	1109.3

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.606	102.6	-9.7	30.3	-276.4	-1.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	1170.5	257.5	0.0	1252.6
1- 1	si	7	Tz	-23.6	-303.6	0.0	526.4
1- 1	si	5	Ty	1143.6	0.0	0.2	1143.6

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.584	105.8	-9.7	30.3	-279.8	-2.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	1204.3	257.5	0.0	1284.3
1- 1	si	7	Tz	-22.6	-304.1	0.0	527.3
1- 1	si	5	Ty	1178.4	0.0	0.4	1178.4

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.552	108.9	-9.7	30.3	-283.1	-3.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	1238.1	257.5	0.0	1316.0
1- 1	si	7	Tz	-21.2	-304.7	0.0	528.2
1- 1	si	5	Ty	1213.6	0.0	0.6	1213.6

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.510	112.1	-9.7	30.3	-286.5	-4.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	1271.8	257.5	0.0	1347.8
1- 1	si	7	Tz	-19.3	-305.3	0.0	529.1
1- 1	si	5	Ty	1249.2	0.0	0.7	1249.2

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.456	115.4	-9.7	30.3	-289.9	-5.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	1305.5	257.5	0.0	1379.6
1- 1	si	7	Tz	-16.9	-305.8	0.0	530.0
1- 1	si	5	Ty	1285.2	0.0	0.9	1285.2

----- PROGR. 9.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.392	118.6	-9.7	30.3	-293.3	-6.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	1339.1	257.5	0.0	1411.4
1- 1	si	7	Tz	-14.1	-306.4	0.0	530.9
1- 1	si	5	Ty	1321.6	0.0	1.0	1321.6

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (18- 25) 94
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-4.544	135.3	3.6	-8.4	315.1	31.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1705.9	95.5	0.0	1713.9
1- 1	si	7	Tz	201.0	148.0	0.0	325.8
1- 1	si	5	Ty	1502.1	0.0	-5.2	1502.1

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-4.215	132.0	3.6	-8.1	311.9	30.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1654.4	95.5	0.0	1662.6
1- 1	si	7	Tz	186.4	147.5	0.0	316.3
1- 1	si	5	Ty	1465.2	0.0	-5.1	1465.2

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
------	----	----	----	---	----	----

1- 1			-3.895	128.7	3.6	-7.8	308.8	29.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx Si	-1603.6	95.5	0.0	1612.1	
1- 1	si	7	Tz	172.3	147.0	0.0	307.4	
1- 1	si	5	Ty	1428.7	0.0	-5.0	1428.7	

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :								
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-3.584	125.4	3.6	-7.5	305.6	28.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx Si	-1553.6	95.5	0.0	1562.3	
1- 1	si	7	Tz	158.5	146.4	0.0	299.1	
1- 1	si	5	Ty	1392.6	0.0	-4.8	1392.6	

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :								
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-3.282	122.2	3.6	-7.2	302.4	28.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx Si	-1504.3	95.5	0.0	1513.4	
1- 1	si	7	Tz	145.1	145.9	0.0	291.4	
1- 1	si	5	Ty	1356.8	0.0	-4.7	1356.9	

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :								
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-2.989	119.0	3.6	-6.9	299.2	27.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx Si	-1455.8	95.5	0.0	1465.2	
1- 1	si	7	Tz	132.1	145.4	0.0	284.4	
1- 1	si	5	Ty	1321.5	0.0	-4.5	1321.5	

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :								
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-2.705	115.8	3.6	-6.6	296.1	26.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx Si	-1408.1	95.5	0.0	1417.8	
1- 1	si	7	Tz	119.5	144.9	0.0	277.9	
1- 1	si	5	Ty	1286.5	0.0	-4.4	1286.5	

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :								
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-2.429	112.7	3.6	-6.3	292.9	25.6
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx Si	-1361.2	95.5	0.0	1371.2	
1- 1	si	7	Tz	107.3	144.3	0.0	272.0	
1- 1	si	5	Ty	1251.8	0.0	-4.3	1251.8	

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :								
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-2.163	109.6	3.6	-6.0	289.7	24.7
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx Si	-1315.0	95.5	0.0	1325.4	
1- 1	si	7	Tz	95.5	143.8	0.0	266.7	
1- 1	si	5	Ty	1217.6	0.0	-4.1	1217.6	

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.
 Z Lc = 8. | Ro = 0.43 | lm = 19.6 | Ncr= 486114.5 | alfa(c)=0.4900 | ki=0.9869 |

Y | Lc = 8. | Ro = 1.73 | lm = 4.9 | Ncr = 7777831.4 | alfa(c) = 0.4900 | ki = 1.0000 |
 Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Z
 Ned = -8.4 | Mzeq = -4.298 | Myeq = 135.273 | Ss = -1695.0 (0.647)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (25- 27) 95
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.318	109.8	3.7	-3.1	289.6	14.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1323.7	98.1	0.0	1334.5
1- 1	si	7	Tz	102.7	146.4	0.0	273.5
1- 1	si	5	Ty	1219.9	0.0	-2.5	1219.9

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.166	106.8	3.7	-2.8	286.4	14.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1282.9	98.1	0.0	1294.1
1- 1	si	7	Tz	95.9	145.8	0.0	270.2
1- 1	si	5	Ty	1186.1	0.0	-2.3	1186.1

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.022	103.8	3.7	-2.5	283.2	13.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1243.0	98.1	0.0	1254.5
1- 1	si	7	Tz	89.6	145.3	0.0	267.1
1- 1	si	5	Ty	1152.6	0.0	-2.2	1152.6

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.887	100.8	3.7	-2.2	280.1	12.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1203.8	98.1	0.0	1215.7
1- 1	si	7	Tz	83.6	144.8	0.0	264.3
1- 1	si	5	Ty	1119.4	0.0	-2.0	1119.4

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.761	97.8	3.7	-1.9	276.9	11.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1165.4	98.1	0.0	1177.7
1- 1	si	7	Tz	78.1	144.2	0.0	261.7
1- 1	si	5	Ty	1086.7	0.0	-1.9	1086.7

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.644	94.9	3.7	-1.6	273.7	10.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1127.8	98.1	0.0	1140.5
1- 1	si	7	Tz	72.9	143.7	0.0	259.4
1- 1	si	5	Ty	1054.3	0.0	-1.8	1054.3

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.536	92.0	3.7	-1.3	270.5	9.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1090.9	98.1	0.0	1104.0

1- 1	si	7	Tz	68.1	143.2	0.0	257.2
1- 1	si	5	Ty	1022.3	0.0	-1.6	1022.3

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.437	89.2	3.7	-1.0	267.3	8.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1054.8	98.1	0.0	1068.4
1- 1	si	7	Tz	63.8	142.6	0.0	255.2
1- 1	si	5	Ty	990.7	0.0	-1.5	990.7

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.347	86.4	3.7	-0.7	264.2	8.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1019.5	98.1	0.0	1033.5
1- 1	si	7	Tz	59.8	142.1	0.0	253.3
1- 1	si	5	Ty	959.4	0.0	-1.3	959.4

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.
 Z Lc = 8. | Ro = 0.43 | lm = 19.6 | Ncr= 486114.4 | alfa(c)=0.4900 | ki=0.9869 |
 Y Lc = 8. | Ro = 1.73 | lm = 4.9 | Ncr= 7777830.7 | alfa(c)=0.4900 | ki=1.0000 |
 Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Z
 Ned = -3.1 | Mzeq = -2.318 | Myeq = 109.825 | Ss = -1323.7 (0.505)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (27- 29) 96
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.573	86.6	2.9	-2.4	264.0	10.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1032.5	75.7	0.0	1040.8
1- 1	si	7	Tz	69.6	119.7	0.0	218.7
1- 1	si	5	Ty	962.0	0.0	-1.7	962.0

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.467	83.8	2.9	-2.1	260.8	9.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-996.7	75.7	0.0	1005.3
1- 1	si	7	Tz	64.9	119.2	0.0	216.4
1- 1	si	5	Ty	931.1	0.0	-1.6	931.1

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.369	81.1	2.9	-1.8	257.6	8.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-961.7	75.7	0.0	970.6
1- 1	si	7	Tz	60.7	118.6	0.0	214.3
1- 1	si	5	Ty	900.4	0.0	-1.5	900.5

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.281	78.3	2.9	-1.5	254.4	7.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-927.5	75.7	0.0	936.7
1- 1	si	7	Tz	56.8	118.1	0.0	212.3

1- 1	si	5	Ty	870.2	0.0	-1.3	870.2	
------	----	---	----	-------	-----	------	-------	--

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-1.202		75.6		2.9		-1.2		251.3		7.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	3	Sx	Si	-894.1		75.7		0.0		903.6
1- 1	si	7	Tz		53.3		117.6		0.0		210.5
1- 1	si	5	Ty		840.4		0.0		-1.2		840.4

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-1.132		73.0		2.9		-0.9		248.1		6.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	3	Sx	Si	-861.4		75.7		0.0		871.3
1- 1	si	7	Tz		50.2		117.1		0.0		208.9
1- 1	si	5	Ty		810.9		0.0		-1.0		810.9

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-1.070		70.4		2.9		-0.6		244.9		5.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	3	Sx	Si	-829.5		75.7		0.0		839.8
1- 1	si	7	Tz		47.5		116.5		0.0		207.3
1- 1	si	5	Ty		781.8		0.0		-0.9		781.8

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-1.018		67.8		2.9		-0.3		241.7		4.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	3	Sx	Si	-798.4		75.7		0.0		809.1
1- 1	si	7	Tz		45.2		116.0		0.0		205.9
1- 1	si	5	Ty		753.1		0.0		-0.8		753.1

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-0.974		65.2		2.9		0.0		238.5		3.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	1	Sx	Si	768.1		75.7		0.0		779.2
1- 1	si	7	Tz		43.3		115.5		0.0		204.6
1- 1	si	5	Ty		724.7		0.0		-0.6		724.7

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.
 Z Lc = 8. Ro = 0.43 lm = 19.6 Ncr= 486114.5 alfa(c)=0.4900 ki=0.9869
 Y Lc = 8. Ro = 1.73 lm = 4.9 Ncr= 7777831.4 alfa(c)=0.4900 ki=1.0000
 Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Z
 Ned = -2.4 Mzeq = -1.573 Myeq = 86.607 Ss = -1032.5 (0.394)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (29- 31) 97
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-1.237		65.4		3.7		-3.0		238.4		10.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	3	Sx	Si	-782.1		97.3		0.0		800.0
1- 1	si	7	Tz		54.6		137.0		0.0		243.6
1- 1	si	5	Ty		726.4		0.0		-1.7		726.4

-----											PROGR.	1.
SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY	
1- 1			-1.134		62.9		3.7		-2.7	235.2	9.3	
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si		-749.6		97.3		0.0	768.3		
1- 1	si	7	Tz		50.1		136.5		0.0	241.7		
1- 1	si	5	Ty		698.6		0.0		-1.6	698.6		
-----											PROGR.	2.
SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY	
1- 1			-1.040		60.4		3.7		-2.4	232.0	8.5	
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si		-717.9		97.3		0.0	737.4		
1- 1	si	7	Tz		45.9		136.0		0.0	240.0		
1- 1	si	5	Ty		671.1		0.0		-1.4	671.1		
-----											PROGR.	3.
SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY	
1- 1			-0.955		58.0		3.7		-2.1	228.9	7.6	
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si		-686.9		97.3		0.0	707.3		
1- 1	si	7	Tz		42.2		135.5		0.0	238.4		
1- 1	si	5	Ty		644.0		0.0		-1.3	644.0		
-----											PROGR.	4.
SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY	
1- 1			-0.878		55.6		3.7		-1.8	225.7	6.8	
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si		-656.8		97.3		0.0	678.0		
1- 1	si	7	Tz		38.8		134.9		0.0	236.9		
1- 1	si	5	Ty		617.3		0.0		-1.1	617.3		
-----											PROGR.	5.
SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY	
1- 1			-0.811		53.2		3.7		-1.6	222.5	5.9	
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si		-627.3		97.3		0.0	649.6		
1- 1	si	7	Tz		35.9		134.4		0.0	235.5		
1- 1	si	5	Ty		591.0		0.0		-1.0	591.0		
-----											PROGR.	6.
SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY	
1- 1			-0.752		50.9		3.7		-1.3	219.3	5.1	
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si		-598.7		97.3		0.0	622.0		
1- 1	si	7	Tz		33.3		133.9		0.0	234.2		
1- 1	si	5	Ty		565.0		0.0		-0.8	565.0		
-----											PROGR.	7.
SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY	
1- 1			-0.703		48.6		3.7		-1.0	216.1	4.3	
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si		-570.8		97.3		0.0	595.2		
1- 1	si	7	Tz		31.1		133.3		0.0	233.0		
1- 1	si	5	Ty		539.4		0.0		-0.7	539.4		
-----											PROGR.	8.
SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY	

1- 1	-0.662	46.3	3.7	-0.7	213.0	3.4
------	--------	------	-----	------	-------	-----

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-543.7	97.3	0.0	569.3
1- 1	si	7	Tz	29.4	132.8	0.0	231.9
1- 1	si	5	Ty	514.2	0.0	-0.6	514.2

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.
 Z Lc = 8. Ro = 0.43 lm = 19.6 Ncr= 486114.5 alfa(c)=0.4900 ki=0.9869
 Y Lc = 8. Ro = 1.73 lm = 4.9 Ncr= 7777831.4 alfa(c)=0.4900 ki=1.0000
 Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Z
 Ned = -3.0 Mzeq = -1.173 Myeq = 65.410 Ss = -779.2 (0.298)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (31- 33) 98
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.943	46.5	3.7	-3.9	212.9	10.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-559.0	99.2	0.0	584.8
1- 1	si	7	Tz	41.5	134.7		
			0.0	237.0			
1- 1	si	5	Ty	516.2	0.0	-1.7	516.2

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.839	44.3	3.7	-3.6	209.8	9.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-529.4	99.2	0.0	556.6
1- 1	si	7	Tz	36.9	134.2	0.0	235.3
1- 1	si	5	Ty	491.4	0.0	-1.6	491.4

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.743	42.1	3.7	-3.3	206.6	8.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-500.7	99.2	0.0	529.3
1- 1	si	7	Tz	32.7	133.6	0.0	233.8
1- 1	si	5	Ty	466.9	0.0	-1.4	466.9

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.657	39.9	3.7	-3.0	203.4	7.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-472.7	99.2	0.0	502.9
1- 1	si	7	Tz	28.9	133.1	0.0	232.4
1- 1	si	5	Ty	442.8	0.0	-1.3	442.8

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.579	37.7	3.7	-2.7	200.2	6.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-445.4	99.2	0.0	477.4
1- 1	si	7	Tz	25.4	132.6	0.0	231.0
1- 1	si	5	Ty	419.1	0.0	-1.2	419.1

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
------	----	----	----	---	----	----

1- 1			-0.511		35.6		3.7		-2.4		197.0		6.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		-419.0		99.2		0.0		452.8		
1- 1	si	7	Tz		22.4		132.0		0.0		229.8		
1- 1	si	5	Ty		395.7		0.0		-1.0		395.7		

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-0.451		33.6		3.7		-2.1		193.9		5.2
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		-393.3		99.2		0.0		429.2		
1- 1	si	7	Tz		19.8		131.5		0.0		228.7		
1- 1	si	5	Ty		372.7		0.0		-0.9		372.7		

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-0.400		31.5		3.7		-1.9		190.7		4.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		-368.3		99.2		0.0		406.4		
1- 1	si	7	Tz		17.6		131.0		0.0		227.6		
1- 1	si	5	Ty		350.1		0.0		-0.7		350.1		

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-0.358		29.5		3.7		-1.6		187.5		3.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		-344.2		99.2		0.0		384.7		
1- 1	si	7	Tz		15.7		130.5		0.0		226.5		
1- 1	si	5	Ty		327.9		0.0		-0.6		327.9		

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.
Z Lc = 8. Ro = 0.43 lm = 19.6 Ncr= 486114.5 alfa(c)=0.4900 ki=0.9869
Y Lc = 8. Ro = 1.73 lm = 4.9 Ncr= 7777831.4 alfa(c)=0.4900 ki=1.0000
Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Z
Ned = -3.9 Mzeq = -0.784 Myeq = 46.498 Ss = -551.9 (0.211)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (33- 35) 99
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-0.643		29.7		3.8		-4.7		187.5		10.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		-359.5		100.4		0.0		399.3		
1- 1	si	7	Tz		28.1		131.7		0.0		229.8		
1- 1	si	5	Ty		329.9		0.0		-1.7		329.9		

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-0.541		27.8		3.8		-4.4		184.4		9.2
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		-333.0		100.4		0.0		375.7		
1- 1	si	7	Tz		23.5		131.2		0.0		228.4		
1- 1	si	5	Ty		308.0		0.0		-1.5		308.0		

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-0.447		25.8		3.8		-4.1		181.2		8.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	-307.3	100.4	0.0	353.1		
1- 1	si	7	Tz	19.4	130.6	0.0	227.1		
1- 1	si	5	Ty	286.5	0.0	-1.4	286.5		

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-0.363	23.9	3.8	-3.8	178.0	7.5	

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	-282.4	100.4	0.0	331.7		
1- 1	si	7	Tz	15.7	130.1	0.0	225.9		
1- 1	si	5	Ty	265.4	0.0	-1.3	265.4		

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-0.287	22.1	3.8	-3.5	174.8	6.7	

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	-258.2	100.4	0.0	311.3		
1- 1	si	7	Tz	12.4	129.6	0.0	224.8		
1- 1	si	5	Ty	244.7	0.0	-1.1	244.7		

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-0.221	20.2	3.8	-3.2	171.6	5.9	

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	-234.8	100.4	0.0	292.2		
1- 1	si	7	Tz	9.5	129.0	0.0	223.7		
1- 1	si	5	Ty	224.3	0.0	-1.0	224.3		

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-0.163	18.4	3.8	-2.9	168.5	5.0	

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	-212.2	100.4	0.0	274.4		
1- 1	si	7	Tz	6.9	128.5	0.0	222.7		
1- 1	si	5	Ty	204.3	0.0	-0.8	204.3		

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-0.114	16.7	3.8	-2.6	165.3	4.2	

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	-190.4	100.4	0.0	257.9		
1- 1	si	7	Tz	4.8	128.0	0.0	221.7		
1- 1	si	5	Ty	184.7	0.0	-0.7	184.7		

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-0.075	14.9	3.8	-2.3	162.1	3.3	

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	-169.3	100.4	0.0	242.7		
1- 1	si	7	Tz	3.1	127.4	0.0	220.8		
1- 1	si	5	Ty	165.5	0.0	-0.6	165.5		

VERIFICA STABILITA` :

	L0 =	8.							
Z	Lc =	8.	Ro = 0.43	lm = 19.6	Ncr= 486114.4	alfa(c)=0.4900	ki=0.9869		
Y	Lc =	8.	Ro = 1.73	lm = 4.9	Ncr= 7777830.7	alfa(c)=0.4900	ki=1.0000		

Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Z

Ned = -4.7 | Mzeq = -0.482 | Myeq = 28.789 | Ss = -341.8 (0.131)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (35- 37) 100
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | -0.351 | 15.1 | 3.8 | -5.3 | 162.2 | 9.6 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-184.0	101.0	0.0	253.9
1- 1	si	7	Tz	15.0	128.0	0.0	222.2
1- 1	si	5	Ty	167.3	0.0	-1.6	167.3
----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | -0.254 | 13.4 | 3.8 | -5.0 | 159.0 | 8.8 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-160.8	101.0	0.0	237.6
1- 1	si	7	Tz	10.7	127.5	0.0	221.0
1- 1	si	5	Ty	148.4	0.0	-1.5	148.4
----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | -0.165 | 11.7 | 3.8 | -4.7 | 155.8 | 7.9 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-138.3	101.0	0.0	222.9
1- 1	si	7	Tz	6.8	126.9	0.0	220.0
1- 1	si	5	Ty	129.9	0.0	-1.3	129.9
----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | -0.086 | 10.1 | 3.8 | -4.4 | 152.7 | 7.1 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-116.6	101.0	0.0	210.2
1- 1	si	7	Tz	3.3	126.4	0.0	219.0
1- 1	si	5	Ty	111.8	0.0	-1.2	111.8
1- 1	si	8	Si	-4.3	126.4	0.0	219.0
----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | -0.015 | 8.5 | 3.8 | -4.1 | 149.5 | 6.2 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-95.6	101.0	0.0	199.3
1- 1	si	7	Tz	0.2	125.9	0.0	218.0
1- 1	si	5	Ty	94.0	0.0	-1.0	94.0
1- 1	si	8	Si	-1.1	125.9	0.0	218.0
----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | 0.046 | 6.9 | 3.8 | -3.8 | 146.3 | 5.4 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx	-79.6	101.0	0.0	192.1
1- 1	si	7	Tz Si	-2.5	125.3	0.0	217.1
1- 1	si	5	Ty	76.6	0.0	-0.9	76.7
----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | 0.099 | 5.4 | 3.8 | -3.5 | 143.1 | 4.6 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
| Caso | Ve | No | massimi | Sx | Tz | Ty | Si |

1- 1	si	2	Sx	-64.8	101.0	0.0	186.5	
1- 1	si	7	Tz Si	-4.8	124.8	0.0	216.2	
1- 1	si	5	Ty	59.6	0.0	-0.8	59.7	
-----								PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		0.143		3.9		3.8		-3.2		139.9		3.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	2	Sx		-50.1		101.0		0.0		181.9
1- 1	si	7	Tz Si		-6.7		124.3		0.0		215.4
1- 1	si	5	Ty		43.0		0.0		-0.6		43.0

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		0.178		2.4		3.8		-2.9		136.8		2.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	2	Sx		-35.3		101.0		0.0		178.4
1- 1	si	7	Tz Si		-8.2		123.8		0.0		214.5
1- 1	si	5	Ty		26.8		0.0		-0.5		26.8

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.
Z Lc = 8. Ro = 0.43 lm = 19.6 Ncr= 486114.5 alfa(c)=0.4900 ki=0.9869
Y Lc = 8. Ro = 1.73 lm = 4.9 Ncr= 7777831.4 alfa(c)=0.4900 ki=1.0000
Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Z
Ned = -5.3 Mzeq = -0.263 Myeq = 11.331 Ss = -138.2 (0.053)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (37- 39) 101

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-0.081		2.7		3.8		-5.9		136.9		8.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	3	Sx		-33.7		100.1		0.0		176.7
1- 1	si	7	Tz Si		2.9		122.9		0.0		212.9
1- 1	si	5	Ty		28.8		0.0		-1.5		29.0
1- 1	si	8	Si		-4.2		122.9		0.0		213.0

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		0.009		1.2		3.8		-5.5		133.7		8.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	2	Sx		-14.5		100.1		0.0		174.0
1- 1	si	7	Tz Si		-1.0		122.4		0.0		212.0
1- 1	si	5	Ty		12.9		0.0		-1.3		13.1

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		0.091		-0.2		3.8		-5.2		130.5		7.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	1	Sx		-6.7		100.1		0.0		173.5
1- 1	si	7	Tz Si		-4.6		121.9		0.0		211.1
1- 1	si	5	Ty		-2.7		0.0		-1.2		3.4

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		0.163		-1.6		3.8		-4.9		127.3		6.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
------	----	----	---------	--	----	--	----	--	----	--	----

1- 1	si	1	Sx	-25.2	100.1	0.0	175.2
1- 1	si	7	Tz Si	-7.8	121.3	0.0	210.3
1- 1	si	5	Ty	-17.9	0.0	-1.1	18.0

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.227	-2.9	3.8	-4.6	124.1	5.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	-42.8	100.1	0.0	178.6
1- 1	si	7	Tz Si	-10.6	120.8	0.0	209.5
1- 1	si	5	Ty	-32.7	0.0	-0.9	32.8

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.281	-4.2	3.8	-4.3	121.0	4.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	-59.7	100.1	0.0	183.4
1- 1	si	7	Tz Si	-13.0	120.3	0.0	208.7
1- 1	si	5	Ty	-47.2	0.0	-0.8	47.2

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.326	-5.5	3.8	-4.0	117.8	3.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	-75.8	100.1	0.0	189.2
1- 1	si	7	Tz Si	-15.0	119.7	0.0	207.9
1- 1	si	5	Ty	-61.3	0.0	-0.6	61.3

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.363	-6.7	3.8	-3.7	114.6	3.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	-91.1	100.1	0.0	195.9
1- 1	si	7	Tz Si	-16.5	119.2	0.0	207.1
1- 1	si	5	Ty	-75.0	0.0	-0.5	75.0

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.391	-7.9	3.8	-3.4	111.4	2.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	-105.6	100.1	0.0	203.0
1- 1	si	7	Tz Si	-17.7	118.7	0.0	206.3
1- 1	si	5	Ty	-88.3	0.0	-0.4	88.3

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.
 Z Lc = 8. Ro = 0.43 lm = 19.6 Ncr= 486114.5 alfa(c)=0.4900 ki=0.9869
 Y Lc = 8. Ro = 1.73 lm = 4.9 Ncr= 7777831.4 alfa(c)=0.4900 ki=1.0000
 Caso 1- 1 - Nodo 1 - Asse Z
 Ned = -5.9 Mzeq = 0.293 Myeq = -5.933 Ss = -79.6 (0.030)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (39- 41) 102
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.158	-7.8	3.7	-6.1	111.6	8.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	-94.3	97.2	0.0	193.0

1- 1	si	7	Tz	Si	-7.7	115.8	0.0	200.7	
1- 1	si	5	Ty		-87.3	0.0	-1.4	87.3	
-----									PROGR. 1.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			0.239		-9.0	3.7	-5.8	108.4	7.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi		Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx	Si	-110.9	97.2	0.0	201.6	
1- 1	si	7	Tz		-11.3	115.3	0.0	200.0	
1- 1	si	5	Ty		-100.2	0.0	-1.2	100.2	
-----									PROGR. 2.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			0.312		-10.1	3.7	-5.5	105.2	6.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi		Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx	Si	-126.6	97.2	0.0	210.7	
1- 1	si	7	Tz		-14.5	114.7	0.0	199.3	
1- 1	si	5	Ty		-112.8	0.0	-1.1	112.8	
-----									PROGR. 3.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			0.376		-11.2	3.7	-5.2	102.0	5.6
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi		Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx	Si	-141.6	97.2	0.0	220.0	
1- 1	si	7	Tz		-17.3	114.2	0.0	198.6	
1- 1	si	5	Ty		-124.9	0.0	-0.9	124.9	
-----									PROGR. 4.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			0.431		-12.3	3.7	-4.9	98.8	4.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi		Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx	Si	-155.9	97.2	0.0	229.4	
1- 1	si	7	Tz		-19.7	113.7	0.0	197.9	
1- 1	si	5	Ty		-136.7	0.0	-0.8	136.7	
-----									PROGR. 5.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			0.477		-13.3	3.7	-4.6	95.7	3.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi		Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx	Si	-169.3	97.2	0.0	238.8	
1- 1	si	7	Tz		-21.7	113.1	0.0	197.2	
1- 1	si	5	Ty		-148.1	0.0	-0.7	148.1	
-----									PROGR. 6.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			0.514		-14.3	3.7	-4.3	92.5	3.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi		Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx	Si	-182.0	97.2	0.0	247.9	
1- 1	si	7	Tz		-23.3	112.6	0.0	196.5	
1- 1	si	5	Ty		-159.2	0.0	-0.5	159.2	
-----									PROGR. 7.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			0.542		-15.2	3.7	-4.0	89.3	2.2
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi		Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx	Si	-193.9	97.2	0.0	256.8	
1- 1	si	7	Tz		-24.6	112.1	0.0	195.7	
1- 1	si	5	Ty		-169.8	0.0	-0.4	169.8	
-----									PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.562	-16.2	3.7	-3.7	86.1	1.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-205.1	97.2	0.0	265.4
1- 1	si	7	Tz	-25.4	111.6	0.0	194.9
1- 1	si	5	Ty	-180.1	0.0	-0.2	180.1

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.
 Z Lc = 8. | Ro = 0.43 | lm = 19.6 | Ncr = 486114.5 | alfa(c) = 0.4900 | ki = 0.9869 |
 Y Lc = 8. | Ro = 1.73 | lm = 4.9 | Ncr = 7777831.4 | alfa(c) = 0.4900 | ki = 1.0000 |
 Caso 1- 1 - Nodo 1 - Asse Z
 Ned = -6.1 | Mzeq = 0.529 | Myeq = -15.815 | Ss = -199.9 (0.076)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (41- 43) 103
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.359	-16.0	3.6	-6.2	86.3	7.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-194.8	96.2	0.0	256.4
1- 1	si	7	Tz	-16.6	110.6	0.0	192.3
1- 1	si	5	Ty	-178.9	0.0	-1.2	178.9

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.430	-16.9	3.6	-6.0	83.2	6.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-208.0	96.2	0.0	266.5
1- 1	si	7	Tz	-19.8	110.1	0.0	191.7
1- 1	si	5	Ty	-188.8	0.0	-1.1	188.8

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.493	-17.8	3.6	-5.7	80.0	5.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-220.3	96.2	0.0	276.3
1- 1	si	7	Tz	-22.5	109.6	0.0	191.1
1- 1	si	5	Ty	-198.4	0.0	-0.9	198.4

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.547	-18.6	3.6	-5.4	76.8	4.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-231.9	96.2	0.0	285.6
1- 1	si	7	Tz	-24.9	109.0	0.0	190.5
1- 1	si	5	Ty	-207.6	0.0	-0.8	207.6

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.592	-19.4	3.6	-5.1	73.6	3.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-242.7	96.2	0.0	294.4
1- 1	si	7	Tz	-26.9	108.5	0.0	189.8
1- 1	si	5	Ty	-216.4	0.0	-0.6	216.4

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		0.628		-20.2		3.6		-4.8		70.4		3.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	1	Sx Si		-252.8		96.2		0.0		302.8	
1- 1	si	7	Tz		-28.4		108.0		0.0		189.2	
1- 1	si	5	Ty		-224.9		0.0		-0.5		224.9	

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		0.655		-20.9		3.6		-4.5		67.3		2.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	1	Sx Si		-262.1		96.2		0.0		310.6	
1- 1	si	7	Tz		-29.6		107.4		0.0		188.4	
1- 1	si	5	Ty		-232.9		0.0		-0.4		232.9	

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		0.674		-21.6		3.6		-4.2		64.1		1.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	1	Sx Si		-270.6		96.2		0.0		317.8	
1- 1	si	7	Tz		-30.4		106.9		0.0		187.7	
1- 1	si	5	Ty		-240.6		0.0		-0.2		240.6	

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		0.683		-22.3		3.6		-3.9		60.9		0.5
2- 1		0.489		-14.9		2.4		-2.8		40.6		0.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	1	Sx Si		-278.3		96.2		0.0		324.4	
1- 1	si	7	Tz		-30.8		106.4		0.0		186.8	
2- 1	si	5	Ty		-165.3		0.0		-0.1		165.3	

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.
Z Lc = 8. Ro = 0.43 lm = 19.6 Ncr= 486114.4 alfa(c)=0.4900 ki=0.9869
Y Lc = 8. Ro = 1.73 lm = 4.9 Ncr= 7777830.7 alfa(c)=0.4900 ki=1.0000
Caso 1- 1 - Nodo 1 - Asse Z
Ned = -6.2 Mzeq = 0.683 Myeq = -22.278 Ss = -278.6 (0.106)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (43- 45) 104
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		0.512		-22.2		3.6		-6.5		61.1		6.7
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	1	Sx Si		-269.7		95.0		0.0		315.9	
1- 1	si	7	Tz		-23.5		105.2		0.0		183.7	
1- 1	si	5	Ty		-246.9		0.0		-1.1		246.9	

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		0.578		-22.8		3.6		-6.2		57.9		5.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	1	Sx Si		-279.6		95.0		0.0		324.4	
1- 1	si	7	Tz		-26.4		104.7		0.0		183.2	
1- 1	si	5	Ty		-253.9		0.0		-1.0		253.9	

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.636		-23.4		3.6		-5.9		54.8		5.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx Si		-288.7		95.0		0.0		332.3		
1- 1	si	7	Tz		-28.9		104.2		0.0		182.7		
1- 1	si	5	Ty		-260.5		0.0		-0.8		260.5		
----- PROGR.													3.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.684		-23.9		3.6		-5.6		51.6		4.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx Si		-297.1		95.0		0.0		339.6		
1- 1	si	7	Tz		-31.0		103.6		0.0		182.1		
1- 1	si	5	Ty		-266.7		0.0		-0.7		266.7		
----- PROGR.													4.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.723		-24.5		3.6		-5.3		48.4		3.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx Si		-304.7		95.0		0.0		346.3		
1- 1	si	7	Tz		-32.7		103.1		0.0		181.5		
1- 1	si	5	Ty		-272.6		0.0		-0.5		272.6		
----- PROGR.													5.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.753		-25.0		3.6		-5.0		45.2		2.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx Si		-311.5		95.0		0.0		352.3		
1- 1	si	7	Tz		-34.0		102.6		0.0		180.9		
1- 1	si	5	Ty		-278.0		0.0		-0.4		278.0		
----- PROGR.													6.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.775		-25.4		3.6		-4.7		42.0		1.6
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx Si		-317.6		95.0		0.0		357.7		
1- 1	si	7	Tz		-35.0		102.0		0.0		180.1		
1- 1	si	5	Ty		-283.1		0.0		-0.3		283.1		
----- PROGR.													7.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.787		-25.9		3.6		-4.4		38.9		0.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx Si		-322.9		95.0		0.0		362.4		
1- 1	si	7	Tz		-35.5		101.5		0.0		179.4		
1- 1	si	5	Ty		-287.9		0.0		-0.1		287.9		
----- PROGR.													8.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.791		-26.3		3.6		-4.1		35.7		-0.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx Si		-327.4		95.0		0.0		366.4		
1- 1	si	7	Tz		-35.6		101.0		0.0		178.5		
1- 1	si	5	Ty		-292.2		0.0		0.0		292.2		

VERIFICA STABILITA` :

|L0 = 8. |

Z | Lc = 8. | Ro = 0.43 | lm = 19.6 | Ncr = 486114.5 | alfa(c) = 0.4900 | ki = 0.9869 |
Y | Lc = 8. | Ro = 1.73 | lm = 4.9 | Ncr = 7777831.4 | alfa(c) = 0.4900 | ki = 1.0000 |
Caso 1- 1 - Nodo 1 - Asse Z
Ned = -6.5 | Mzeq = 0.791 | Myeq = -26.259 | Ss = -327.6 (0.125)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (45- 47) 105
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | 0.654 | -26.2 | 3.5 | -7.1 | 35.9 | 7.7 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-320.5	93.7	0.0	359.2
1- 1	si	7	Tz	-29.9	99.7	0.0	175.3
1- 1	si	5	Ty	-291.4	0.0	-1.3	291.4
----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | 0.731 | -26.5 | 3.5 | -6.9 | 32.7 | 6.8 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-327.9	93.7	0.0	365.9
1- 1	si	7	Tz	-33.3	99.2	0.0	175.0
1- 1	si	5	Ty	-295.4	0.0	-1.1	295.4
----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | 0.799 | -26.8 | 3.5 | -6.6 | 29.5 | 6.0 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-334.5	93.7	0.0	371.8
1- 1	si	7	Tz	-36.2	98.7	0.0	174.7
1- 1	si	5	Ty	-299.0	0.0	-1.0	299.0
----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | 0.858 | -27.1 | 3.5 | -6.3 | 26.4 | 5.1 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-340.4	93.7	0.0	377.1
1- 1	si	7	Tz	-38.8	98.1	0.0	174.4
1- 1	si	5	Ty	-302.3	0.0	-0.9	302.3
----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | 0.908 | -27.4 | 3.5 | -6.0 | 23.2 | 4.3 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-345.5	93.7	0.0	381.8
1- 1	si	7	Tz	-41.0	97.6	0.0	174.0
1- 1	si	5	Ty	-305.2	0.0	-0.7	305.2
----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | 0.949 | -27.6 | 3.5 | -5.7 | 20.0 | 3.5 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-349.8	93.7	0.0	385.7
1- 1	si	7	Tz	-42.8	97.1	0.0	173.5
1- 1	si	5	Ty	-307.7	0.0	-0.6	307.7
----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | 0.981 | -27.8 | 3.5 | -5.4 | 16.8 | 2.6 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
| Caso | Ve | No | massimi | Sx | Tz | Ty | Si |

1- 1	si	1	Sx	Si	-353.4	93.7	0.0	388.9
1- 1	si	7	Tz		-44.2	96.5	0.0	173.0
1- 1	si	5	Ty		-309.8	0.0	-0.4	309.8
-----								PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		1.005		-28.0		3.5		-5.1		13.6		1.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	1	Sx	Si	-356.2		93.7		0.0		391.5
1- 1	si	7	Tz		-45.2		96.0		0.0		172.3
1- 1	si	5	Ty		-311.6		0.0		-0.3		311.6

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		1.019		-28.1		3.5		-4.8		10.5		0.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	1	Sx	Si	-358.2		93.7		0.0		393.3
1- 1	si	7	Tz		-45.8		95.5		0.0		171.6
1- 1	si	5	Ty		-312.9		0.0		-0.2		312.9

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.
 Z Lc = 8. Ro = 0.43 lm = 19.6 Ncr= 486114.5 alfa(c)=0.4900 ki=0.9869
 Y Lc = 8. Ro = 1.73 lm = 4.9 Ncr= 7777831.4 alfa(c)=0.4900 ki=1.0000
 Caso 1- 1 - Nodo 1 - Asse Z
 Ned = -7.1 Mzeq = 1.019 Myeq = -28.117 Ss = -358.5 (0.137)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (47- 49) 106

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		0.918		-28.0		3.8		-7.7		10.6		8.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	1	Sx	Si	-352.6		100.8		0.0		393.4
1- 1	si	7	Tz		-41.7		102.5		0.0		182.4
1- 1	si	5	Ty		-311.8		0.0		-1.4		311.8

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		1.002		-28.1		3.8		-7.4		7.4		7.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	1	Sx	Si	-357.3		100.8		0.0		397.7
1- 1	si	7	Tz		-45.3		102.0		0.0		182.4
1- 1	si	5	Ty		-312.8		0.0		-1.2		312.8

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		1.076		-28.1		3.8		-7.1		4.3		6.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	1	Sx	Si	-361.3		100.8		0.0		401.2
1- 1	si	7	Tz		-48.6		101.5		0.0		182.4
1- 1	si	5	Ty		-313.5		0.0		-1.1		313.5

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		1.142		-28.2		3.8		-6.8		1.1		5.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	1	Sx	Si	-364.5		100.8		0.0		404.1

1- 1	si	7	Tz	-51.5	100.9	0.0	182.3
1- 1	si	5	Ty	-313.7	0.0	-1.0	313.7

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	1.199	-28.2	3.8	-6.5	-2.1	4.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-366.9	100.8	0.0	406.3
1- 1	si	7	Tz	-54.0	-101.1	0.0	183.3
1- 1	si	5	Ty	-313.6	0.0	-0.8	313.6

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	1.247	-28.1	3.8	-6.2	-5.3	4.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-368.6	100.8	0.0	407.8
1- 1	si	7	Tz	-56.1	-101.6	0.0	184.8
1- 1	si	5	Ty	-313.2	0.0	-0.7	313.2

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	1.286	-28.0	3.8	-5.9	-8.5	3.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-369.5	100.8	0.0	408.6
1- 1	si	7	Tz	-57.8	-102.2	0.0	186.2
1- 1	si	5	Ty	-312.3	0.0	-0.5	312.3

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	1.316	-27.9	3.8	-5.6	-11.7	2.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-369.6	100.8	0.0	408.7
1- 1	si	7	Tz	-59.1	-102.7	0.0	187.5
1- 1	si	5	Ty	-311.1	0.0	-0.4	311.1

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	1.338	-27.8	3.8	-5.3	-14.9	1.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-368.9	100.8	0.0	408.1
1- 1	si	7	Tz	-60.0	-103.2	0.0	188.6
1- 1	si	5	Ty	-309.5	0.0	-0.3	309.5

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.
 Z | Lc = 8. | Ro = 0.43 | lm = 19.6 | Ncr = 486114.5 | alfa(c)=0.4900 | ki=0.9869 |
 Y | Lc = 8. | Ro = 1.73 | lm = 4.9 | Ncr = 7777831.4 | alfa(c)=0.4900 | ki=1.0000 |
 Caso 1- 1 - Nodo 1 - Asse Z
 Ned = -7.7 | Mzeq = 1.338 | Myeq = -28.169 | Ss = -373.3 (0.143)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (49- 22) 107
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	1.276	-27.8	3.4	-3.8	-14.7	-3.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-365.6	90.0	0.0	397.4
1- 1	si	7	Tz	-57.1	-92.4	0.0	170.0

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.572	-24.8	3.4	-1.0	-44.9	-11.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	1	Sx Si	-300.7	90.0	0.0
1- 1	si	7	Tz	-25.5	-97.5	0.0
1- 1	si	5	Ty	-275.3	0.0	1.8
						275.3

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 10.
Z Lc = 10. Ro = 0.43 lm = 23.3 Ncr= 344723.8 alfa(c)=0.4900 ki=0.9655
Y Lc = 10. Ro = 1.73 lm = 5.8 Ncr= 5515581.0 alfa(c)=0.4900 ki=1.0000
Caso 1- 1 - Nodo 1 - Asse Z
Ned = -3.8 Mzeq = 1.276 Myeq = -27.763 Ss = -365.6 (0.140)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (10- 51) 108
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.572	-24.8	-3.4	-1.0	44.9	11.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	1	Sx Si	-301.0	90.1	0.0
1- 1	si	7	Tz	-25.5	97.6	0.0
1- 1	si	5	Ty	-275.6	0.0	-1.8
						275.6
----- PROGR.						1.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.704	-25.3	-3.4	-1.4	41.1	10.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	1	Sx Si	-312.9	90.1	0.0
1- 1	si	7	Tz	-31.4	97.0	0.0
1- 1	si	5	Ty	-281.6	0.0	-1.7
						281.6
----- PROGR.						3.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.823	-25.8	-3.4	-1.7	37.4	9.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	1	Sx Si	-323.7	90.1	0.0
1- 1	si	7	Tz	-36.8	96.3	0.0
1- 1	si	5	Ty	-287.1	0.0	-1.5
						287.1
----- PROGR.						4.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.930	-26.3	-3.4	-2.1	33.6	8.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	1	Sx Si	-333.4	90.1	0.0
1- 1	si	7	Tz	-41.6	95.7	0.0
1- 1	si	5	Ty	-292.1	0.0	-1.3
						292.1
----- PROGR.						5.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	1.024	-26.7	-3.4	-2.4	29.8	7.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	1	Sx Si	-342.1	90.1	0.0
1- 1	si	7	Tz	-45.8	95.1	0.0
1- 1	si	5	Ty	-296.6	0.0	-1.2
						296.6
----- PROGR.						6.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY

1- 1	1.106	-27.0	-3.4	-2.7	26.0	6.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	1	Sx Si	-349.7	90.1	0.0
1- 1	si	7	Tz	-49.5	94.5	0.0
1- 1	si	5	Ty	-300.5	0.0	-1.0

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	1.175	-27.3	-3.4	-3.1	22.3	5.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	1	Sx Si	-356.2	90.1	0.0
1- 1	si	7	Tz	-52.6	93.8	0.0
1- 1	si	5	Ty	-303.9	0.0	-0.8

----- PROGR. 9.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	1.232	-27.6	-3.4	-3.4	18.5	4.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	1	Sx Si	-361.6	90.1	0.0
1- 1	si	7	Tz	-55.1	93.2	0.0
1- 1	si	5	Ty	-306.8	0.0	-0.7

----- PROGR. 10.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	1.276	-27.8	-3.4	-3.8	14.7	3.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	1	Sx Si	-365.9	90.1	0.0
1- 1	si	7	Tz	-57.1	92.6	0.0
1- 1	si	5	Ty	-309.2	0.0	-0.5

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 10.
Z Lc = 10. Ro = 0.43 lm = 23.3 Ncr= 344723.8 alfa(c)=0.4900 ki=0.9655
Y Lc = 10. Ro = 1.73 lm = 5.8 Ncr= 5515581.0 alfa(c)=0.4900 ki=1.0000
Caso 1- 1 - Nodo 1 - Asse Z
Ned = -3.8 Mzeq = 1.276 Myeq = -27.789 Ss = -365.9 (0.140)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (51- 53) 109
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	1.337	-27.8	-3.8	-5.3	14.9	-1.6
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	1	Sx Si	-369.2	100.9	0.0
1- 1	si	7	Tz	-60.0	103.4	0.0
1- 1	si	5	Ty	-309.8	0.0	0.3

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	1.316	-28.0	-3.8	-5.6	11.7	-2.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	1	Sx Si	-369.9	100.9	0.0
1- 1	si	7	Tz	-59.1	102.9	0.0
1- 1	si	5	Ty	-311.4	0.0	0.4

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	1.286	-28.1	-3.8	-5.9	8.5	-3.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	1	Sx Si	-369.8	100.9	0.0	409.0		
1- 1	si	7	Tz	-57.8	102.3	0.0	186.4		
1- 1	si	5	Ty	-312.6	0.0	0.5	312.6		

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :									
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY		
1- 1		1.247	-28.1	-3.8	-6.2	5.3	-4.1		

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	1	Sx Si	-368.9	100.9	0.0	408.2		
1- 1	si	7	Tz	-56.1	101.8	0.0	185.0		
1- 1	si	5	Ty	-313.4	0.0	0.7	313.5		

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :									
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY		
1- 1		1.199	-28.2	-3.8	-6.5	2.1	-4.9		

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	1	Sx Si	-367.2	100.9	0.0	406.7		
1- 1	si	7	Tz	-54.0	101.3	0.0	183.5		
1- 1	si	5	Ty	-313.9	0.0	0.8	313.9		

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :									
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY		
1- 1		1.142	-28.2	-3.8	-6.8	-1.1	-5.8		

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	1	Sx Si	-364.8	100.9	0.0	404.5		
1- 1	si	7	Tz	-51.5	-101.1	0.0	182.5		
1- 1	si	5	Ty	-314.0	0.0	1.0	314.0		

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :									
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY		
1- 1		1.076	-28.2	-3.8	-7.1	-4.3	-6.6		

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	1	Sx Si	-361.6	100.9	0.0	401.6		
1- 1	si	7	Tz	-48.6	-101.6	0.0	182.6		
1- 1	si	5	Ty	-313.7	0.0	1.1	313.7		

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :									
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY		
1- 1		1.002	-28.1	-3.8	-7.4	-7.5	-7.5		

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	1	Sx Si	-357.6	100.9	0.0	398.0		
1- 1	si	7	Tz	-45.3	-102.2	0.0	182.7		
1- 1	si	5	Ty	-313.1	0.0	1.2	313.1		

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :									
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY		
1- 1		0.918	-28.0	-3.8	-7.7	-10.7	-8.3		

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	1	Sx Si	-352.8	100.9	0.0	393.8		
1- 1	si	7	Tz	-41.6	-102.7	0.0	182.7		
1- 1	si	5	Ty	-312.0	0.0	1.4	312.0		

VERIFICA STABILITA` :

	L0 =	8.							
Z	Lc =	8.	Ro = 0.43	lm = 19.6	Ncr= 486114.5	alfa(c)=0.4900	ki=0.9869		
Y	Lc =	8.	Ro = 1.73	lm = 4.9	Ncr= 7777831.4	alfa(c)=0.4900	ki=1.0000		

Caso 1- 1 - Nodo 1 - Asse Z

Ned = -7.7 | Mzeq = 1.337 | Myeq = -28.193 | Ss = -373.6 (0.143)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (53- 55) 110
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	1.019	-28.1	-3.5	-4.8	-10.5	-0.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-358.5	93.9	0.0	393.7
1- 1	si	7	Tz	-45.8	-95.6	0.0	171.9
1- 1	si	5	Ty	-313.2	0.0	0.2	313.2

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	1.005	-28.0	-3.5	-5.1	-13.7	-1.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-356.5	93.9	0.0	391.8
1- 1	si	7	Tz	-45.2	-96.2	0.0	172.6
1- 1	si	5	Ty	-311.8	0.0	0.3	311.8

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.981	-27.9	-3.5	-5.4	-16.8	-2.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-353.7	93.9	0.0	389.3
1- 1	si	7	Tz	-44.2	-96.7	0.0	173.2
1- 1	si	5	Ty	-310.1	0.0	0.4	310.1

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.949	-27.7	-3.5	-5.7	-20.0	-3.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-350.1	93.9	0.0	386.0
1- 1	si	7	Tz	-42.8	-97.2	0.0	173.8
1- 1	si	5	Ty	-307.9	0.0	0.6	307.9

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.908	-27.4	-3.5	-6.0	-23.2	-4.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-345.8	93.9	0.0	382.1
1- 1	si	7	Tz	-41.0	-97.8	0.0	174.2
1- 1	si	5	Ty	-305.4	0.0	0.7	305.4

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.858	-27.2	-3.5	-6.3	-26.4	-5.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-340.7	93.9	0.0	377.5
1- 1	si	7	Tz	-38.8	-98.3	0.0	174.6
1- 1	si	5	Ty	-302.5	0.0	0.9	302.5

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.799	-26.9	-3.5	-6.6	-29.5	-6.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-334.8	93.9	0.0	372.2
1- 1	si	7	Tz	-36.2	-98.8	0.0	175.0

1- 1	si	5	Ty	-299.3	0.0	1.0	299.3	
------	----	---	----	--------	-----	-----	-------	--

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.731	-26.5	-3.5	-6.9	-32.7	-6.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	Si	-328.1	93.9	0.0
1- 1	si	7	Tz		-33.3	-99.3	0.0
1- 1	si	5	Ty		-295.6	0.0	1.1

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.654	-26.2	-3.5	-7.1	-35.9	-7.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	Si	-320.7	93.9	0.0
1- 1	si	7	Tz		-29.9	-99.9	0.0
1- 1	si	5	Ty		-291.6	0.0	1.3

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.
 Z Lc = 8. Ro = 0.43 lm = 19.6 Ncr= 486114.5 alfa(c)=0.4900 ki=0.9869
 Y Lc = 8. Ro = 1.73 lm = 4.9 Ncr= 7777831.4 alfa(c)=0.4900 ki=1.0000
 Caso 1- 1 - Nodo 1 - Asse Z
 Ned = -7.1 Mzeq = 1.019 Myeq = -28.141 Ss = -358.8 (0.137)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (55- 57) 111
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.791	-26.3	-3.6	-4.1	-35.7	0.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	Si	-327.6	95.2	0.0
1- 1	si	7	Tz		-35.6	-101.1	0.0
1- 1	si	5	Ty		-292.5	0.0	0.0

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.787	-25.9	-3.6	-4.4	-38.9	-0.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	Si	-323.1	95.2	0.0
1- 1	si	7	Tz		-35.5	-101.7	0.0
1- 1	si	5	Ty		-288.1	0.0	0.1

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.775	-25.5	-3.6	-4.7	-42.1	-1.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	Si	-317.8	95.2	0.0
1- 1	si	7	Tz		-35.0	-102.2	0.0
1- 1	si	5	Ty		-283.4	0.0	0.3

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.753	-25.0	-3.6	-5.0	-45.2	-2.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	Si	-311.8	95.2	0.0
1- 1	si	7	Tz		-34.0	-102.7	0.0
1- 1	si	5	Ty		-278.3	0.0	0.4

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.723	-24.5	-3.6	-5.3	-48.4	-3.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-304.9	95.2	0.0	346.7
1- 1	si	7	Tz	-32.7	-103.3	0.0	181.8
1- 1	si	5	Ty	-272.8	0.0	0.5	272.8

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.684	-24.0	-3.6	-5.6	-51.6	-4.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-297.3	95.2	0.0	340.0
1- 1	si	7	Tz	-31.0	-103.8	0.0	182.4
1- 1	si	5	Ty	-267.0	0.0	0.7	267.0

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.635	-23.4	-3.6	-5.9	-54.8	-5.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-289.0	95.2	0.0	332.7
1- 1	si	7	Tz	-28.9	-104.3	0.0	183.0
1- 1	si	5	Ty	-260.7	0.0	0.8	260.7

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.578	-22.8	-3.6	-6.2	-58.0	-5.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-279.8	95.2	0.0	324.8
1- 1	si	7	Tz	-26.4	-104.8	0.0	183.5
1- 1	si	5	Ty	-254.1	0.0	1.0	254.1

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.512	-22.2	-3.6	-6.5	-61.1	-6.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-269.9	95.2	0.0	316.3
1- 1	si	7	Tz	-23.5	-105.4	0.0	184.0
1- 1	si	5	Ty	-247.2	0.0	1.1	247.2

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.

Z | Lc = 8. | Ro = 0.43 | lm = 19.6 | Ncr= 486114.5 | alfa(c)=0.4900 | ki=0.9869 |

Y | Lc = 8. | Ro = 1.73 | lm = 4.9 | Ncr= 7777831.4 | alfa(c)=0.4900 | ki=1.0000 |

Caso 1- 1 - Nodo 1 - Asse Z

Ned = -6.5 | Mzeq = 0.791 | Myeq = -26.282 | Ss = -327.9 (0.125)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (57- 59) 112

----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.683	-22.3	-3.6	-3.9	-60.9	-0.5
2- 1	0.489	-14.9	-2.4	-2.8	-40.6	-0.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-278.6	96.4	0.0	324.8
1- 1	si	7	Tz	-30.8	-106.5	0.0	187.1
2- 1	si	5	Ty	-165.5	0.0	0.1	165.5

----- PROGR.											1.
SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			0.674		-21.6		-3.6		-4.2	-64.1	-1.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si		-270.8		96.4		0.0	318.1	
1- 1	si	7	Tz		-30.4		-107.1		0.0	187.9	
1- 1	si	5	Ty		-240.9		0.0		0.2	240.9	
----- PROGR.											2.
SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			0.655		-20.9		-3.6		-4.5	-67.3	-2.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si		-262.3		96.4		0.0	310.9	
1- 1	si	7	Tz		-29.6		-107.6		0.0	188.7	
1- 1	si	5	Ty		-233.2		0.0		0.4	233.2	
----- PROGR.											3.
SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			0.628		-20.2		-3.6		-4.8	-70.5	-3.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si		-253.0		96.4		0.0	303.1	
1- 1	si	7	Tz		-28.4		-108.1		0.0	189.4	
1- 1	si	5	Ty		-225.1		0.0		0.5	225.1	
----- PROGR.											4.
SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			0.592		-19.4		-3.6		-5.1	-73.6	-3.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si		-243.0		96.4		0.0	294.8	
1- 1	si	7	Tz		-26.9		-108.7		0.0	190.1	
1- 1	si	5	Ty		-216.7		0.0		0.6	216.7	
----- PROGR.											5.
SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			0.547		-18.7		-3.6		-5.4	-76.8	-4.7
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si		-232.1		96.4		0.0	285.9	
1- 1	si	7	Tz		-24.9		-109.2		0.0	190.8	
1- 1	si	5	Ty		-207.8		0.0		0.8	207.8	
----- PROGR.											6.
SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			0.493		-17.8		-3.6		-5.7	-80.0	-5.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si		-220.6		96.4		0.0	276.6	
1- 1	si	7	Tz		-22.5		-109.7		0.0	191.4	
1- 1	si	5	Ty		-198.6		0.0		0.9	198.6	
----- PROGR.											7.
SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			0.430		-17.0		-3.6		-6.0	-83.2	-6.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si		-208.2		96.4		0.0	266.9	
1- 1	si	7	Tz		-19.8		-110.3		0.0	192.0	
1- 1	si	5	Ty		-189.1		0.0		1.1	189.1	
----- PROGR.											8.
SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY

1- 1	0.358	-16.1	-3.6	-6.2	-86.3	-7.2
------	-------	-------	------	------	-------	------

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-195.1	96.4	0.0	256.7
1- 1	si	7	Tz	-16.6	-110.8	0.0	192.6
1- 1	si	5	Ty	-179.1	0.0	1.2	179.1

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.
 Z Lc = 8. Ro = 0.43 lm = 19.6 Ncr= 486114.4 alfa(c)=0.4900 ki=0.9869
 Y Lc = 8. Ro = 1.73 lm = 4.9 Ncr= 7777830.7 alfa(c)=0.4900 ki=1.0000
 Caso 1- 1 - Nodo 1 - Asse Z
 Ned = -6.2 Mzeq = 0.683 Myeq = -22.300 Ss = -278.8 (0.106)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (59- 61) 113
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.562	-16.2	-3.7	-3.7	-86.1	-1.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-205.3	97.4	0.0	265.7
1- 1	si	7	Tz	-25.4	-111.7	0.0	195.2
1- 1	si	5	Ty	-180.4	0.0	0.2	180.4

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.542	-15.3	-3.7	-4.0	-89.3	-2.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-194.2	97.4	0.0	257.2
1- 1	si	7	Tz	-24.5	-112.3	0.0	196.0
1- 1	si	5	Ty	-170.1	0.0	0.4	170.1

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.514	-14.3	-3.7	-4.3	-92.5	-3.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-182.3	97.4	0.0	248.3
1- 1	si	7	Tz	-23.3	-112.8	0.0	196.7
1- 1	si	5	Ty	-159.4	0.0	0.5	159.4

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.477	-13.3	-3.7	-4.6	-95.7	-3.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-169.6	97.4	0.0	239.1
1- 1	si	7	Tz	-21.7	-113.3	0.0	197.5
1- 1	si	5	Ty	-148.4	0.0	0.7	148.4

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.431	-12.3	-3.7	-4.9	-98.9	-4.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-156.1	97.4	0.0	229.8
1- 1	si	7	Tz	-19.7	-113.8	0.0	198.2
1- 1	si	5	Ty	-136.9	0.0	0.8	136.9

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.376	-11.2	-3.7	-5.2	-102.0	-5.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-141.9	97.4	0.0	220.4
1- 1	si	7	Tz	-17.3	-114.4	0.0	198.9
1- 1	si	5	Ty	-125.1	0.0	0.9	125.2

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.312	-10.1	-3.7	-5.5	-105.2	-6.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-126.9	97.4	0.0	211.0
1- 1	si	7	Tz	-14.5	-114.9	0.0	199.5
1- 1	si	5	Ty	-113.0	0.0	1.1	113.0

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.239	-9.0	-3.7	-5.8	-108.4	-7.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-111.1	97.4	0.0	201.9
1- 1	si	7	Tz	-11.3	-115.4	0.0	200.3
1- 1	si	5	Ty	-100.4	0.0	1.2	100.5

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.158	-7.8	-3.7	-6.1	-111.6	-8.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	-94.5	97.4	0.0	193.3
1- 1	si	7	Tz Si	-7.7	-116.0	0.0	201.0
1- 1	si	5	Ty	-87.5	0.0	1.4	87.6

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.
 Z | Lc = 8. | Ro = 0.43 | lm = 19.6 | Ncr= 486114.5 | alfa(c)=0.4900 | ki=0.9869 |
 Y | Lc = 8. | Ro = 1.73 | lm = 4.9 | Ncr= 7777831.4 | alfa(c)=0.4900 | ki=1.0000 |
 Caso 1- 1 - Nodo 1 - Asse Z
 Ned = -6.1 | Mzeq = 0.529 | Myeq = -15.842 | Ss = -200.2 (0.076)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (61- 63) 114
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.390	-7.9	-3.8	-3.4	-111.4	-2.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	-105.9	100.3	0.0	203.4
1- 1	si	7	Tz Si	-17.7	-118.9	0.0	206.6
1- 1	si	5	Ty	-88.5	0.0	0.4	88.5

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.363	-6.7	-3.8	-3.7	-114.6	-3.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	-91.3	100.3	0.0	196.2
1- 1	si	7	Tz Si	-16.5	-119.4	0.0	207.4
1- 1	si	5	Ty	-75.2	0.0	0.5	75.2

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.326	-5.5	-3.8	-4.0	-117.8	-3.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	-76.0	100.3	0.0	189.6
1- 1	si	7	Tz Si	-15.0	-119.9	0.0	208.2
1- 1	si	5	Ty	-61.5	0.0	0.6	61.5

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.281	-4.2	-3.8	-4.3	-121.0	-4.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	-59.9	100.3	0.0	183.7
1- 1	si	7	Tz Si	-13.0	-120.5	0.0	209.0
1- 1	si	5	Ty	-47.4	0.0	0.8	47.4

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.226	-2.9	-3.8	-4.6	-124.2	-5.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	-43.0	100.3	0.0	179.0
1- 1	si	7	Tz Si	-10.6	-121.0	0.0	209.8
1- 1	si	5	Ty	-33.0	0.0	0.9	33.0

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.163	-1.6	-3.8	-4.9	-127.4	-6.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	-25.4	100.3	0.0	175.6
1- 1	si	7	Tz Si	-7.8	-121.5	0.0	210.6
1- 1	si	5	Ty	-18.1	0.0	1.1	18.2

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.091	-0.2	-3.8	-5.2	-130.5	-7.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	-7.0	100.3	0.0	173.8
1- 1	si	7	Tz Si	-4.6	-122.0	0.0	211.4
1- 1	si	5	Ty	-2.9	0.0	1.2	3.6

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.009	1.2	-3.8	-5.5	-133.7	-8.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx	-14.3	100.3	0.0	174.3
1- 1	si	7	Tz Si	-1.0	-122.6	0.0	212.3
1- 1	si	5	Ty	12.7	0.0	1.3	12.9

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.081	2.6	-3.8	-5.9	-136.9	-8.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-33.5	100.3	0.0	176.9
1- 1	si	7	Tz Si	2.9	-123.1	0.0	213.3
1- 1	si	5	Ty	28.6	0.0	1.5	28.7
1- 1	si	8	Si	-4.2	-123.1	0.0	213.3

VERIFICA STABILITA` :

L0 =	8.								
Z	Lc =	8.	Ro = 0.43	lm = 19.6	Ncr= 486114.5	alfa(c)=0.4900	ki=0.9869		
Y	Lc =	8.	Ro = 1.73	lm = 4.9	Ncr= 7777831.4	alfa(c)=0.4900	ki=1.0000		

Caso 1- 1 - Nodo 1 - Asse Z

Ned = -5.9 | Mzeq = 0.293 | Myeq = -5.948 | Ss = -79.8 (0.030)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (63- 65) 115
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | 0.178 | 2.4 | -3.8 | -2.9 | -136.8 | -2.9 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx	-35.1	101.1	0.0	178.7
1- 1	si	7	Tz Si	-8.2	-123.9	0.0	214.8
1- 1	si	5	Ty	26.5	0.0	0.5	26.6
----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | 0.143 | 3.9 | -3.8 | -3.2 | -140.0 | -3.7 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx	-49.9	101.1	0.0	182.1
1- 1	si	7	Tz Si	-6.7	-124.5	0.0	215.7
1- 1	si	5	Ty	42.8	0.0	0.6	42.8
----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | 0.099 | 5.4 | -3.8 | -3.5 | -143.1 | -4.6 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx	-64.6	101.1	0.0	186.7
1- 1	si	7	Tz Si	-4.8	-125.0	0.0	216.6
1- 1	si	5	Ty	59.4	0.0	0.8	59.4
----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | 0.046 | 6.9 | -3.8 | -3.8 | -146.3 | -5.4 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx	-79.3	101.1	0.0	192.3
1- 1	si	7	Tz Si	-2.5	-125.5	0.0	217.4
1- 1	si	5	Ty	76.4	0.0	0.9	76.5
----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | -0.015 | 8.5 | -3.8 | -4.1 | -149.5 | -6.2 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-95.4	101.1	0.0	199.5
1- 1	si	7	Tz	0.2	-126.1	0.0	218.3
1- 1	si	5	Ty	93.8	0.0	1.0	93.8
1- 1	si	8	Si	-1.1	-126.1	0.0	218.3
----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | -0.086 | 10.1 | -3.8 | -4.4 | -152.7 | -7.1 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-116.4	101.1	0.0	210.3
1- 1	si	7	Tz	3.3	-126.6	0.0	219.3
1- 1	si	5	Ty	111.6	0.0	1.2	111.6
1- 1	si	8	Si	-4.3	-126.6	0.0	219.3
----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | -0.165 | 11.7 | -3.8 | -4.7 | -155.9 | -7.9 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
| Caso | Ve | No | massimi | Sx | Tz | Ty | Si |

1- 1	si	3	Sx	Si	-138.1	101.1	0.0	223.1
1- 1	si	7	Tz		6.8	-127.1	0.0	220.3
1- 1	si	5	Ty		129.7	0.0	1.3	129.7

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-0.254		13.4		-3.8		-5.0		-159.0		-8.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	3	Sx	Si	-160.6		101.1		0.0		237.6
1- 1	si	7	Tz		10.7		-127.6		0.0		221.3
1- 1	si	5	Ty		148.2		0.0		1.5		148.2

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-0.351		15.1		-3.8		-5.3		-162.2		-9.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	3	Sx	Si	-183.8		101.1		0.0		253.9
1- 1	si	7	Tz		15.0		-128.2		0.0		222.5
1- 1	si	5	Ty		167.1		0.0		1.6		167.1

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.
 Z Lc = 8. Ro = 0.43 lm = 19.6 Ncr= 486114.5 alfa(c)=0.4900 ki=0.9869
 Y Lc = 8. Ro = 1.73 lm = 4.9 Ncr= 7777831.4 alfa(c)=0.4900 ki=1.0000
 Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Z
 Ned = -5.3 Mzeq = -0.263 Myeq = 11.317 Ss = -138.0 (0.053)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (65- 75) 116
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-0.075		14.9		-3.8		-2.3		-162.1		-3.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	3	Sx	Si	-169.1		100.6		0.0		242.8
1- 1	si	7	Tz		3.1		-127.6		0.0		221.1
1- 1	si	5	Ty		165.3		0.0		0.6		165.3

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-0.115		16.6		-3.8		-2.6		-165.3		-4.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	3	Sx	Si	-190.2		100.6		0.0		257.9
1- 1	si	7	Tz		4.8		-128.2		0.0		222.0
1- 1	si	5	Ty		184.5		0.0		0.7		184.5

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-0.163		18.4		-3.8		-2.9		-168.5		-5.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	3	Sx	Si	-212.0		100.6		0.0		274.5
1- 1	si	7	Tz		6.9		-128.7		0.0		223.0
1- 1	si	5	Ty		204.1		0.0		0.8		204.1

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-0.221		20.2		-3.8		-3.2		-171.7		-5.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	3	Sx	Si	-234.6		100.6		0.0		292.3

1- 1	si	7	Tz	9.5	-129.2	0.0	224.0
1- 1	si	5	Ty	224.1	0.0	1.0	224.1

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.288	22.0	-3.8	-3.5	-174.8	-6.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-258.0	100.6	0.0	311.4
1- 1	si	7	Tz	12.4	-129.7	0.0	225.1
1- 1	si	5	Ty	244.5	0.0	1.1	244.5

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.363	23.9	-3.8	-3.8	-178.0	-7.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-282.2	100.6	0.0	331.7
1- 1	si	7	Tz	15.7	-130.3	0.0	226.2
1- 1	si	5	Ty	265.2	0.0	1.3	265.2

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.447	25.8	-3.8	-4.1	-181.2	-8.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-307.1	100.6	0.0	353.1
1- 1	si	7	Tz	19.4	-130.8	0.0	227.4
1- 1	si	5	Ty	286.3	0.0	1.4	286.3

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.541	27.7	-3.8	-4.4	-184.4	-9.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-332.8	100.6	0.0	375.7
1- 1	si	7	Tz	23.5	-131.3	0.0	228.7
1- 1	si	5	Ty	307.8	0.0	1.5	307.8

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.643	29.7	-3.8	-4.7	-187.5	-10.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-359.3	100.6	0.0	399.3
1- 1	si	7	Tz	28.1	-131.9	0.0	230.1
1- 1	si	5	Ty	329.7	0.0	1.7	329.7

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.
 Z | Lc = 8. | Ro = 0.43 | lm = 19.6 | Ncr = 486114.4 | alfa(c)=0.4900 | ki=0.9869 |
 Y | Lc = 8. | Ro = 1.73 | lm = 4.9 | Ncr = 7777830.7 | alfa(c)=0.4900 | ki=1.0000 |
 Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Z
 Ned = -4.7 | Mzeq = -0.482 | Myeq = 28.766 | Ss = -341.6 (0.130)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (75- 73) 117
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.358	29.5	-3.8	-1.6	-187.5	-3.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-344.0	99.4	0.0	384.7
1- 1	si	7	Tz	15.8	-130.6	0.0	226.8

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.943	46.5	-3.8	-3.9	-212.9	-10.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	3	Sx Si	-558.8	99.4	0.0
1- 1	si	7	Tz	41.5	-134.9	0.0
1- 1	si	5	Ty	516.0	0.0	1.7
						516.0

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.
Z Lc = 8. Ro = 0.43 lm = 19.6 Ncr= 486114.5 alfa(c)=0.4900 ki=0.9869
Y Lc = 8. Ro = 1.73 lm = 4.9 Ncr= 7777831.4 alfa(c)=0.4900 ki=1.0000
Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Z
Ned = -3.9 Mzeq = -0.784 Myeq = 46.481 Ss = -551.8 (0.211)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (73- 71) 118
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.662	46.3	-3.7	-0.7	-213.0	-3.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	3	Sx Si	-543.6	97.5	0.0
1- 1	si	7	Tz	29.4	-133.0	0.0
1- 1	si	5	Ty	514.0	0.0	0.6
						514.0
----- PROGR.						1.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.703	48.5	-3.7	-1.0	-216.2	-4.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	3	Sx Si	-570.7	97.5	0.0
1- 1	si	7	Tz	31.1	-133.5	0.0
1- 1	si	5	Ty	539.2	0.0	0.7
						539.2
----- PROGR.						2.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.753	50.8	-3.7	-1.3	-219.3	-5.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	3	Sx Si	-598.5	97.5	0.0
1- 1	si	7	Tz	33.3	-134.1	0.0
1- 1	si	5	Ty	564.8	0.0	0.9
						564.8
----- PROGR.						3.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.811	53.2	-3.7	-1.6	-222.5	-5.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	3	Sx Si	-627.2	97.5	0.0
1- 1	si	7	Tz	35.9	-134.6	0.0
1- 1	si	5	Ty	590.8	0.0	1.0
						590.8
----- PROGR.						4.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.879	55.6	-3.7	-1.9	-225.7	-6.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :						
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty
1- 1	si	3	Sx Si	-656.6	97.5	0.0
1- 1	si	7	Tz	38.8	-135.1	0.0
1- 1	si	5	Ty	617.1	0.0	1.1
						617.1
----- PROGR.						5.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY

1- 1			-0.955		58.0		-3.7		-2.1		-228.9		-7.6
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		-686.8		97.5		0.0		707.2		
1- 1	si	7	Tz		42.2		-135.6		0.0		238.7		
1- 1	si	5	Ty		643.9		0.0		1.3		643.9		

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-1.040		60.4		-3.7		-2.4		-232.0		-8.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		-717.7		97.5		0.0		737.3		
1- 1	si	7	Tz		46.0		-136.2		0.0		240.3		
1- 1	si	5	Ty		670.9		0.0		1.4		671.0		

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-1.134		62.9		-3.7		-2.7		-235.2		-9.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		-749.4		97.5		0.0		768.2		
1- 1	si	7	Tz		50.1		-136.7		0.0		242.0		
1- 1	si	5	Ty		698.4		0.0		1.6		698.4		

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-1.237		65.4		-3.7		-3.0		-238.4		-10.2
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		-781.9		97.5		0.0		800.0		
1- 1	si	7	Tz		54.7		-137.2		0.0		243.9		
1- 1	si	5	Ty		726.3		0.0		1.7		726.3		

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.
Z Lc = 8. Ro = 0.43 lm = 19.6 Ncr= 486114.5 alfa(c)=0.4900 ki=0.9869
Y Lc = 8. Ro = 1.73 lm = 4.9 Ncr= 7777831.4 alfa(c)=0.4900 ki=1.0000
Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Z
Ned = -3.0 Mzeq = -1.173 Myeq = 65.394 Ss = -779.1 (0.297)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (71- 69) 119
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-0.975		65.2		-2.9		0.0		-238.5		-3.7
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx Si		767.9		75.9		0.0		779.1		
1- 1	si	7	Tz		43.3		-115.7		0.0		205.0		
1- 1	si	5	Ty		724.6		0.0		0.6		724.6		

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-1.018		67.8		-2.9		-0.3		-241.7		-4.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		-798.2		75.9		0.0		809.0		
1- 1	si	7	Tz		45.2		-116.2		0.0		206.3		
1- 1	si	5	Ty		752.9		0.0		0.8		752.9		

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-1.071		70.4		-2.9		-0.6		-244.9		-5.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	-829.3	75.9	0.0	839.7		
1- 1	si	7	Tz	47.5	-116.7	0.0	207.7		
1- 1	si	5	Ty	781.6	0.0	0.9	781.6		

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-1.132	73.0	-2.9	-0.9	-248.1	-6.2	

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	-861.2	75.9	0.0	871.2		
1- 1	si	7	Tz	50.2	-117.3	0.0	209.2		
1- 1	si	5	Ty	810.7	0.0	1.0	810.7		

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-1.202	75.6	-2.9	-1.2	-251.3	-7.0	

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	-893.9	75.9	0.0	903.5		
1- 1	si	7	Tz	53.3	-117.8	0.0	210.9		
1- 1	si	5	Ty	840.2	0.0	1.2	840.2		

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-1.282	78.3	-2.9	-1.5	-254.5	-7.9	

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	-927.3	75.9	0.0	936.6		
1- 1	si	7	Tz	56.8	-118.3	0.0	212.7		
1- 1	si	5	Ty	870.1	0.0	1.3	870.1		

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-1.370	81.0	-2.9	-1.8	-257.6	-8.7	

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	-961.6	75.9	0.0	970.5		
1- 1	si	7	Tz	60.7	-118.9	0.0	214.6		
1- 1	si	5	Ty	900.3	0.0	1.5	900.3		

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-1.467	83.8	-2.9	-2.1	-260.8	-9.6	

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	-996.6	75.9	0.0	1005.2		
1- 1	si	7	Tz	65.0	-119.4	0.0	216.7		
1- 1	si	5	Ty	930.9	0.0	1.6	930.9		

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-1.573	86.6	-2.9	-2.4	-264.0	-10.4	

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	-1032.3	75.9	0.0	1040.7		
1- 1	si	7	Tz	69.6	-119.9	0.0	219.1		
1- 1	si	5	Ty	961.9	0.0	1.7	961.9		

VERIFICA STABILITA` :

	L0 =	8.							
Z	Lc =	8.	Ro = 0.43	lm = 19.6	Ncr= 486114.5	alfa(c)=0.4900	ki=0.9869		
Y	Lc =	8.	Ro = 1.73	lm = 4.9	Ncr= 7777831.4	alfa(c)=0.4900	ki=1.0000		

Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Z

Ned = -2.4 | Mzeq = -1.573 | Myeq = 86.592 | Ss = -1032.3 (0.394)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (69- 67) 120
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.347	86.3	-3.7	-0.7	-264.2	-8.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1019.3	98.3	0.0	1033.4
1- 1	si	7	Tz	59.8	-142.3	0.0	253.7
1- 1	si	5	Ty	959.3	0.0	1.3	959.3

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.438	89.2	-3.7	-1.0	-267.4	-8.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1054.6	98.3	0.0	1068.3
1- 1	si	7	Tz	63.8	-142.8	0.0	255.5
1- 1	si	5	Ty	990.5	0.0	1.5	990.5

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.536	92.0	-3.7	-1.3	-270.5	-9.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1090.7	98.3	0.0	1103.9
1- 1	si	7	Tz	68.1	-143.4	0.0	257.5
1- 1	si	5	Ty	1022.2	0.0	1.6	1022.2

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.644	94.9	-3.7	-1.6	-273.7	-10.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1127.6	98.3	0.0	1140.4
1- 1	si	7	Tz	72.9	-143.9	0.0	259.7
1- 1	si	5	Ty	1054.2	0.0	1.8	1054.2

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.761	97.8	-3.7	-1.9	-276.9	-11.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1165.2	98.3	0.0	1177.6
1- 1	si	7	Tz	78.1	-144.4	0.0	262.1
1- 1	si	5	Ty	1086.5	0.0	1.9	1086.5

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.887	100.8	-3.7	-2.2	-280.1	-12.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1203.6	98.3	0.0	1215.6
1- 1	si	7	Tz	83.6	-145.0	0.0	264.6
1- 1	si	5	Ty	1119.3	0.0	2.0	1119.3

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.021	103.7	-3.7	-2.5	-283.3	-13.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1242.8	98.3	0.0	1254.4
1- 1	si	7	Tz	89.6	-145.5	0.0	267.5

1- 1	si	5	Ty	1152.4	0.0	2.2	1152.4
------	----	---	----	--------	-----	-----	--------

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.165	106.8	-3.7	-2.8	-286.4	-14.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1282.8	98.3	0.0	1294.0
1- 1	si	7	Tz	95.9	-146.0	0.0	270.5
1- 1	si	5	Ty	1185.9	0.0	2.3	1185.9

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.317	109.8	-3.7	-3.1	-289.6	-14.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1323.5	98.3	0.0	1334.4
1- 1	si	7	Tz	102.7	-146.6	0.0	273.8
1- 1	si	5	Ty	1219.8	0.0	2.5	1219.8

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.
 Z Lc = 8. Ro = 0.43 lm = 19.6 Ncr= 486114.4 alfa(c)=0.4900 ki=0.9869
 Y Lc = 8. Ro = 1.73 lm = 4.9 Ncr= 7777830.7 alfa(c)=0.4900 ki=1.0000
 Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Z
 Ned = -3.1 Mzeq = -2.317 Myeq = 109.811 Ss = -1323.5 (0.505)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (67- 20) 121
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.162	109.6	-3.6	-6.0	-289.7	-24.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1314.8	95.7	0.0	1325.3
1- 1	si	7	Tz	95.4	-144.0	0.0	267.1
1- 1	si	5	Ty	1217.4	0.0	4.1	1217.4

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.429	112.7	-3.6	-6.3	-292.9	-25.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1361.0	95.7	0.0	1371.1
1- 1	si	7	Tz	107.2	-144.5	0.0	272.3
1- 1	si	5	Ty	1251.7	0.0	4.3	1251.7

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.704	115.8	-3.6	-6.6	-296.1	-26.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1407.9	95.7	0.0	1417.7
1- 1	si	7	Tz	119.4	-145.1	0.0	278.2
1- 1	si	5	Ty	1286.3	0.0	4.4	1286.3

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.988	119.0	-3.6	-6.9	-299.2	-27.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1455.6	95.7	0.0	1465.0
1- 1	si	7	Tz	132.0	-145.6	0.0	284.7
1- 1	si	5	Ty	1321.3	0.0	4.5	1321.3

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-3.281	122.2	-3.6	-7.2	-302.4	-28.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1504.1	95.7	0.0	1513.2
1- 1	si	7	Tz	145.0	-146.1	0.0	291.7
1- 1	si	5	Ty	1356.7	0.0	4.7	1356.7

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-3.583	125.4	-3.6	-7.5	-305.6	-28.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1553.3	95.7	0.0	1562.2
1- 1	si	7	Tz	158.4	-146.7	0.0	299.4
1- 1	si	5	Ty	1392.4	0.0	4.8	1392.5

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-3.893	128.6	-3.6	-7.8	-308.8	-29.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1603.3	95.7	0.0	1611.9
1- 1	si	7	Tz	172.2	-147.2	0.0	307.6
1- 1	si	5	Ty	1428.6	0.0	5.0	1428.6

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-4.213	131.9	-3.6	-8.1	-312.0	-30.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1654.1	95.7	0.0	1662.4
1- 1	si	7	Tz	186.4	-147.7	0.0	316.5
1- 1	si	5	Ty	1465.1	0.0	5.1	1465.1

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-4.542	135.3	-3.6	-8.4	-315.1	-31.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1705.7	95.7	0.0	1713.7
1- 1	si	7	Tz	200.9	-148.2	0.0	326.0
1- 1	si	5	Ty	1501.9	0.0	5.2	1502.0

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 8.

Z | Lc = 8. | Ro = 0.43 | lm = 19.6 | Ncr= 486114.5 | alfa(c)=0.4900 | ki=0.9869 |

Y | Lc = 8. | Ro = 1.73 | lm = 4.9 | Ncr= 7777831.4 | alfa(c)=0.4900 | ki=1.0000 |

Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Z

Ned = -8.4 | Mzeq = -4.296 | Myeq = 135.259 | Ss = -1694.8 (0.647)

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (77- 81) 153

----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.251	13.7	4.4	60.5	24.2	1.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	259.0	115.7	0.0	327.4
1- 1	si	7	Tz	106.8	119.7	0.0	233.2
1- 1	si	5	Ty	158.9	0.0	-0.2	158.9

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			-2.242		13.5		4.4		60.5	24.2	0.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si		255.9		115.7		0.0	325.0	
1- 1	si	7	Tz		106.4		119.7		0.0	233.0	
1- 1	si	5	Ty		156.3		0.0		-0.2	156.3	
----- PROGR.											2.
SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			-2.233		13.2		4.4		60.5	24.2	0.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si		252.8		115.7		0.0	322.5	
1- 1	si	7	Tz		106.0		119.7		0.0	232.8	
1- 1	si	5	Ty		153.6		0.0		-0.1	153.6	
----- PROGR.											3.
SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			-2.225		13.0		4.4		60.5	24.2	0.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si		249.7		115.7		0.0	320.2	
1- 1	si	7	Tz		105.6		119.7		0.0	232.7	
1- 1	si	5	Ty		150.9		0.0		-0.1	150.9	
----- PROGR.											4.
SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			-2.217		12.7		4.4		60.5	24.2	0.7
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si		246.7		115.7		0.0	317.8	
1- 1	si	7	Tz		105.3		119.7		0.0	232.5	
1- 1	si	5	Ty		148.2		0.0		-0.1	148.2	
----- PROGR.											5.
SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			-2.211		12.5		4.4		60.5	24.2	0.6
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si		243.8		115.7		0.0	315.5	
1- 1	si	7	Tz		105.0		119.7		0.0	232.4	
1- 1	si	5	Ty		145.5		0.0		-0.1	145.5	
----- PROGR.											6.
SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			-2.206		12.2		4.4		60.5	24.2	0.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si		240.9		115.7		0.0	313.3	
1- 1	si	7	Tz		104.8		119.7		0.0	232.3	
1- 1	si	5	Ty		142.8		0.0		-0.1	142.8	
----- PROGR.											7.
SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			-2.202		12.0		4.4		60.5	24.2	0.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si		238.0		115.7		0.0	311.1	
1- 1	si	7	Tz		104.6		119.7		0.0	232.2	
1- 1	si	5	Ty		140.1		0.0		-0.1	140.1	
----- PROGR.											8.
SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			-2.198		11.8		4.4		60.5	24.2	0.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	235.1	115.7	0.0	308.9
1- 1	si	7	Tz	104.4	119.7	0.0	232.1
1- 1	si	5	Ty	137.4	0.0	0.0	137.4

VERIFICA STABILITA` :asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (81- 82) 154
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.434	11.8	4.4	60.7	24.4	12.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	245.9	117.4	0.0	319.0
1- 1	si	7	Tz	114.9	121.4	0.0	239.7
1- 1	si	5	Ty	137.7	0.0	-2.0	137.8

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.312	11.5	4.4	60.7	24.4	12.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	237.8	117.4	0.0	312.8
1- 1	si	7	Tz	109.5	121.4	0.0	237.1
1- 1	si	5	Ty	135.0	0.0	-2.0	135.1

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.191	11.3	4.4	60.7	24.4	12.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	229.7	117.4	0.0	306.7
1- 1	si	7	Tz	104.1	121.4	0.0	234.7
1- 1	si	5	Ty	132.3	0.0	-2.0	132.4

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.071	11.1	4.4	60.7	24.4	11.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	221.6	117.4	0.0	300.8
1- 1	si	7	Tz	98.8	121.4	0.0	232.4
1- 1	si	5	Ty	129.6	0.0	-2.0	129.6

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.952	10.8	4.4	60.7	24.4	11.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	213.6	117.4	0.0	294.9
1- 1	si	7	Tz	93.5	121.4	0.0	230.2
1- 1	si	5	Ty	126.9	0.0	-2.0	126.9

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.834	10.6	4.4	60.7	24.4	11.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	205.7	117.4	0.0	289.2
1- 1	si	7	Tz	88.3	121.4	0.0	228.1
1- 1	si	5	Ty	124.2	0.0	-2.0	124.2

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-1.717		10.3		4.4		60.7		24.4		11.7
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	1	Sx Si		197.8		117.4		0.0		283.6	
1- 1	si	7	Tz		83.1		121.4		0.0		226.1	
1- 1	si	5	Ty		121.5		0.0		-1.9		121.5	

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-1.601		10.1		4.4		60.7		24.4		11.6
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	1	Sx Si		189.9		117.4		0.0		278.2	
1- 1	si	7	Tz		77.9		121.4		0.0		224.3	
1- 1	si	5	Ty		118.8		0.0		-1.9		118.8	

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-1.485		9.8		4.4		60.7		24.4		11.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	1	Sx Si		182.1		117.4		0.0		272.9	
1- 1	si	7	Tz		72.8		121.4		0.0		222.6	
1- 1	si	5	Ty		116.1		0.0		-1.9		116.1	

VERIFICA STABILITA` :asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (82- 83) 155
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-1.887		9.8		4.5		60.8		24.6		12.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	1	Sx Si		200.0		119.5		0.0		287.8	
1- 1	si	7	Tz		90.6		123.6		0.0		232.5	
1- 1	si	5	Ty		116.2		0.0		-2.1		116.2	

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-1.764		9.6		4.5		60.8		24.6		12.2
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	1	Sx Si		191.8		119.5		0.0		282.2	
1- 1	si	7	Tz		85.2		123.6		0.0		230.4	
1- 1	si	5	Ty		113.4		0.0		-2.0		113.5	

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-1.642		9.4		4.5		60.8		24.6		12.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	1	Sx Si		183.7		119.5		0.0		276.7	
1- 1	si	7	Tz		79.7		123.6		0.0		228.4	
1- 1	si	5	Ty		110.7		0.0		-2.0		110.8	

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-1.521		9.1		4.5		60.8		24.6		12.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	1	Sx Si		175.6		119.5		0.0		271.4	
1- 1	si	7	Tz		74.4		123.6		0.0		226.6	
1- 1	si	5	Ty		108.0		0.0		-2.0		108.0	

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.401	8.9	4.5	60.8	24.6	11.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	167.5	119.5	0.0	266.3
1- 1	si	7	Tz	69.0	123.6	0.0	224.9
1- 1	si	5	Ty	105.2	0.0	-2.0	105.3

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.282	8.6	4.5	60.8	24.6	11.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	159.5	119.5	0.0	261.3
1- 1	si	7	Tz	63.8	123.6	0.0	223.4
1- 1	si	5	Ty	102.5	0.0	-2.0	102.6

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.164	8.4	4.5	60.8	24.6	11.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	151.5	119.5	0.0	256.5
1- 1	si	7	Tz	58.5	123.6	0.0	221.9
1- 1	si	5	Ty	99.8	0.0	-2.0	99.8

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.047	8.1	4.5	60.8	24.6	11.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	143.6	119.5	0.0	251.9
1- 1	si	7	Tz	53.3	123.6	0.0	220.6
1- 1	si	5	Ty	97.0	0.0	-1.9	97.1

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.931	7.9	4.5	60.8	24.6	11.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	135.7	119.5	0.0	247.5
1- 1	si	7	Tz	48.1	123.6	0.0	219.4
1- 1	si	5	Ty	94.3	0.0	-1.9	94.4

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (83- 84) 156

----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.440	7.9	4.6	60.8	24.8	11.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	158.3	121.1	0.0	262.8
1- 1	si	7	Tz	70.8	125.2	0.0	228.1
1- 1	si	5	Ty	94.3	0.0	-2.0	94.4

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.323	7.6	4.6	60.8	24.8	11.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	150.4	121.1	0.0	258.1

1- 1	si	7	Tz	65.6	125.2	0.0	226.6	
1- 1	si	5	Ty	91.6	0.0	-1.9	91.6	
----- PROGR.								2.
SOLLECITAZIONI :								
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-1.207	7.4	4.6	60.8	24.8	11.6
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si	142.5	121.1	0.0	253.5	
1- 1	si	7	Tz	60.4	125.2	0.0	225.1	
1- 1	si	5	Ty	88.8	0.0	-1.9	88.9	
----- PROGR.								3.
SOLLECITAZIONI :								
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-1.092	7.1	4.6	60.8	24.8	11.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si	134.6	121.1	0.0	249.2	
1- 1	si	7	Tz	55.3	125.2	0.0	223.8	
1- 1	si	5	Ty	86.1	0.0	-1.9	86.1	
----- PROGR.								4.
SOLLECITAZIONI :								
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-0.977	6.9	4.6	60.8	24.8	11.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si	126.8	121.1	0.0	245.1	
1- 1	si	7	Tz	50.2	125.2	0.0	222.6	
1- 1	si	5	Ty	83.3	0.0	-1.9	83.4	
----- PROGR.								5.
SOLLECITAZIONI :								
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-0.864	6.6	4.6	60.8	24.8	11.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si	119.0	121.1	0.0	241.1	
1- 1	si	7	Tz	45.1	125.2	0.0	221.5	
1- 1	si	5	Ty	80.6	0.0	-1.9	80.6	
----- PROGR.								6.
SOLLECITAZIONI :								
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-0.751	6.4	4.6	60.8	24.8	11.2
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si	111.2	121.1	0.0	237.4	
1- 1	si	7	Tz	40.1	125.2	0.0	220.6	
1- 1	si	5	Ty	77.8	0.0	-1.9	77.9	
----- PROGR.								7.
SOLLECITAZIONI :								
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-0.640	6.1	4.6	60.8	24.8	11.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si	103.5	121.1	0.0	233.9	
1- 1	si	7	Tz	35.2	125.2	0.0	219.7	
1- 1	si	5	Ty	75.1	0.0	-1.9	75.1	
----- PROGR.								8.
SOLLECITAZIONI :								
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-0.529	5.9	4.6	60.8	24.8	11.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si	95.8	121.1	0.0	230.6	
1- 1	si	7	Tz	30.3	125.2	0.0	219.0	
1- 1	si	5	Ty	72.3	0.0	-1.8	72.4	

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (84- 85) 157
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | -1.106 | 5.9 | 4.6 | 60.6 | 24.9 | 11.9 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	121.5	122.0	0.0	243.7
1- 1	si	7	Tz	55.9	126.1	0.0	225.5
1- 1	si	5	Ty	72.3	0.0	-2.0	72.4
----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | -0.987 | 5.7 | 4.6 | 60.6 | 24.9 | 11.8 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	113.4	122.0	0.0	239.8
1- 1	si	7	Tz	50.6	126.1	0.0	224.3
1- 1	si	5	Ty	69.6	0.0	-2.0	69.6
----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | -0.869 | 5.4 | 4.6 | 60.6 | 24.9 | 11.7 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	105.4	122.0	0.0	236.1
1- 1	si	7	Tz	45.4	126.1	0.0	223.1
1- 1	si	5	Ty	66.8	0.0	-2.0	66.9
----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | -0.752 | 5.2 | 4.6 | 60.6 | 24.9 | 11.6 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	97.5	122.0	0.0	232.7
1- 1	si	7	Tz	40.2	126.1	0.0	222.1
1- 1	si	5	Ty	64.0	0.0	-1.9	64.1
----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | -0.636 | 4.9 | 4.6 | 60.6 | 24.9 | 11.6 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	89.5	122.0	0.0	229.5
1- 1	si	7	Tz	35.0	126.1	0.0	221.3
1- 1	si	5	Ty	61.3	0.0	-1.9	61.4
----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | -0.521 | 4.7 | 4.6 | 60.6 | 24.9 | 11.5 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	81.7	122.0	0.0	226.5
1- 1	si	7	Tz	29.9	126.1	0.0	220.5
1- 1	si	5	Ty	58.5	0.0	-1.9	58.6
----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | -0.407 | 4.4 | 4.6 | 60.6 | 24.9 | 11.4 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	73.8	122.0	0.0	223.8
1- 1	si	7	Tz	24.8	126.1	0.0	219.9

1- 1	si	5	Ty	55.7	0.0	-1.9	55.8	
------	----	---	----	------	-----	------	------	--

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-0.294		4.2		4.6		60.6		24.9		11.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	1	Sx	Si	66.0		122.0		0.0		221.4
1- 1	si	7	Tz		19.8		126.1		0.0		219.4
1- 1	si	5	Ty		53.0		0.0		-1.9		53.1

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-0.181		3.9		4.6		60.6		24.9		11.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	1	Sx	Si	58.3		122.0		0.0		219.2
1- 1	si	7	Tz		14.8		126.1		0.0		219.0
1- 1	si	5	Ty		50.2		0.0		-1.9		50.3

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (85- 86) 158
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-0.793		3.9		4.6		60.2		25.0		11.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	1	Sx	Si	85.5		122.0		0.0		228.0
1- 1	si	7	Tz		42.0		126.2		0.0		222.6
1- 1	si	5	Ty		50.2		0.0		-2.0		50.4

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-0.675		3.7		4.6		60.2		25.0		11.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	1	Sx	Si	77.5		122.0		0.0		225.1
1- 1	si	7	Tz		36.7		126.2		0.0		221.7
1- 1	si	5	Ty		47.5		0.0		-2.0		47.6

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-0.557		3.4		4.6		60.2		25.0		11.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	1	Sx	Si	69.4		122.0		0.0		222.5
1- 1	si	7	Tz		31.4		126.2		0.0		220.8
1- 1	si	5	Ty		44.7		0.0		-2.0		44.8

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-0.440		3.2		4.6		60.2		25.0		11.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
1- 1	si	1	Sx	Si	61.5		122.0		0.0		220.1
1- 1	si	7	Tz	Si	26.3		126.2		0.0		220.2
1- 1	si	5	Ty		41.9		0.0		-1.9		42.1

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-0.324		2.9		4.6		60.2		25.0		11.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si
------	----	----	---------	--	----	--	----	--	----	--	----

1- 1	si	1	Sx	53.6	122.0	0.0	218.1
1- 1	si	7	Tz Si	21.1	126.2	0.0	219.6
1- 1	si	5	Ty	39.1	0.0	-1.9	39.3
-----							PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.209	2.7	4.6	60.2	25.0	11.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	45.7	122.0	0.0	216.3
1- 1	si	7	Tz Si	16.0	126.2	0.0	219.2
1- 1	si	5	Ty	36.4	0.0	-1.9	36.5

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.095	2.4	4.6	60.2	25.0	11.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	37.8	122.0	0.0	214.7
1- 1	si	7	Tz Si	10.9	126.2	0.0	218.9
1- 1	si	5	Ty	33.6	0.0	-1.9	33.8

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.018	2.2	4.6	60.2	25.0	11.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	31.6	122.0	0.0	213.7
1- 1	si	7	Tz	5.9	126.2	0.0	218.7
1- 1	si	5	Ty	30.8	0.0	-1.9	31.0
1- 1	si	8	Si	7.5	126.2	0.0	218.7

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.130	1.9	4.6	60.2	25.0	11.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	33.8	122.0	0.0	214.1
1- 1	si	7	Tz	0.9	126.2	0.0	218.6
1- 1	si	5	Ty	28.0	0.0	-1.9	28.2
1- 1	si	8	Si	12.5	126.2	0.0	219.0

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (86- 87) 159

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.489	1.9	4.6	59.8	25.0	11.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	49.9	121.2	0.0	215.9
1- 1	si	7	Tz Si	28.4	125.4	0.0	219.1
1- 1	si	5	Ty	28.2	0.0	-1.9	28.4

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.375	1.7	4.6	59.8	25.0	11.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	42.1	121.2	0.0	214.2
1- 1	si	7	Tz Si	23.3	125.4	0.0	218.5
1- 1	si	5	Ty	25.4	0.0	-1.9	25.6

SOLLECITAZIONI :

Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-0.262		1.4		4.6		59.8		25.0		11.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx		34.2		121.2		0.0		212.8		
1- 1	si	7	Tz Si		18.3		125.4		0.0		218.0		
1- 1	si	5	Ty		22.6		0.0		-1.9		22.8		
												PROGR.	3.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-0.149		1.2		4.6		59.8		25.0		11.2
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx		26.5		121.2		0.0		211.7		
1- 1	si	7	Tz Si		13.3		125.4		0.0		217.6		
1- 1	si	5	Ty		19.8		0.0		-1.9		20.1		
												PROGR.	4.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-0.038		0.9		4.6		59.8		25.0		11.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx		18.7		121.2		0.0		210.8		
1- 1	si	7	Tz Si		8.3		125.4		0.0		217.4		
1- 1	si	5	Ty		17.0		0.0		-1.9		17.3		
												PROGR.	5.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.073		0.7		4.6		59.8		25.0		11.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	4	Sx		17.5		121.2		0.0		210.7		
1- 1	si	7	Tz		3.4		125.4		0.0		217.2		
1- 1	si	5	Ty		14.3		0.0		-1.8		14.6		
1- 1	si	8	Si		9.9		125.4		0.0		217.4		
												PROGR.	6.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.182		0.4		4.6		59.8		25.0		10.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	4	Sx		19.6		121.2		0.0		210.9		
1- 1	si	7	Tz		-1.5		125.4		0.0		217.2		
1- 1	si	5	Ty		11.5		0.0		-1.8		11.9		
1- 1	si	8	Si		14.7		125.4		0.0		217.7		
												PROGR.	7.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.291		0.2		4.6		59.8		25.0		10.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	4	Sx		21.6		121.2		0.0		211.1		
1- 1	si	7	Tz		-6.3		125.4		0.0		217.3		
1- 1	si	5	Ty		8.7		0.0		-1.8		9.3		
1- 1	si	8	Si		19.6		125.4		0.0		218.1		
												PROGR.	8.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.399		-0.1		4.6		59.8		25.0		10.7
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx		25.1		121.2		0.0		211.5		
1- 1	si	7	Tz		-11.1		125.4		0.0		217.5		
1- 1	si	5	Ty		5.9		0.0		-1.8		6.7		
1- 1	si	8	Si		24.4		125.4		0.0		218.6		

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (87- 88) 160
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :
Caso MZ MY MT N TZ TY
1- 1 -0.205 0.0 4.5 59.3 25.0 10.7
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso Ve No massimi Sx Tz Ty Si
1- 1 si 2 Sx 16.2 119.7 0.0 207.9
1- 1 si 7 Tz Si 15.7 123.8 0.0 215.1
1- 1 si 5 Ty 6.1 0.0 -1.8 6.9
----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :
Caso MZ MY MT N TZ TY
1- 1 -0.098 -0.3 4.5 59.3 25.0 10.6
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso Ve No massimi Sx Tz Ty Si
1- 1 si 2 Sx 14.2 119.7 0.0 207.8
1- 1 si 7 Tz Si 11.0 123.8 0.0 214.8
1- 1 si 5 Ty 3.3 0.0 -1.8 4.5
----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :
Caso MZ MY MT N TZ TY
1- 1 0.007 -0.5 4.5 59.3 25.0 10.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso Ve No massimi Sx Tz Ty Si
1- 1 si 3 Sx 12.9 119.7 0.0 207.7
1- 1 si 7 Tz 6.3 123.8 0.0 214.6
1- 1 si 5 Ty 0.6 0.0 -1.8 3.1
1- 1 si 8 Si 6.9 123.8 0.0 214.6
----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :
Caso MZ MY MT N TZ TY
1- 1 0.112 -0.8 4.5 59.3 25.0 10.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso Ve No massimi Sx Tz Ty Si
1- 1 si 3 Sx 20.4 119.7 0.0 208.3
1- 1 si 7 Tz 1.6 123.8 0.0 214.5
1- 1 si 5 Ty -2.2 0.0 -1.7 3.7
1- 1 si 8 Si 11.6 123.8 0.0 214.8
----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :
Caso MZ MY MT N TZ TY
1- 1 0.216 -1.0 4.5 59.3 25.0 10.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso Ve No massimi Sx Tz Ty Si
1- 1 si 3 Sx 27.8 119.7 0.0 209.1
1- 1 si 7 Tz -3.0 123.8 0.0 214.5
1- 1 si 5 Ty -5.0 0.0 -1.7 5.8
1- 1 si 8 Si 16.2 123.8 0.0 215.1
----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :
Caso MZ MY MT N TZ TY
1- 1 0.319 -1.3 4.5 59.3 25.0 10.2
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso Ve No massimi Sx Tz Ty Si
1- 1 si 3 Sx 35.1 119.7 0.0 210.2
1- 1 si 7 Tz -7.6 123.8 0.0 214.6
1- 1 si 5 Ty -7.8 0.0 -1.7 8.3
1- 1 si 8 Si 20.7 123.8 0.0 215.5
----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :
Caso MZ MY MT N TZ TY
1- 1 0.421 -1.5 4.5 59.3 25.0 10.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	42.4	119.7	0.0	211.6
1- 1	si	7	Tz	-12.1	123.8	0.0	214.8
1- 1	si	5	Ty	-10.6	0.0	-1.7	11.0
1- 1	si	8	Si	25.3	123.8	0.0	216.0

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.522	-1.8	4.5	59.3	25.0	10.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	49.7	119.7	0.0	213.2
1- 1	si	7	Tz	-16.6	123.8	0.0	215.1
1- 1	si	5	Ty	-13.4	0.0	-1.7	13.7
1- 1	si	8	Si	29.8	123.8	0.0	216.6

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.622	-2.0	4.5	59.3	25.0	10.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	56.9	119.7	0.0	215.0
1- 1	si	7	Tz	-21.0	123.8	0.0	215.5
1- 1	si	5	Ty	-16.1	0.0	-1.7	16.4
1- 1	si	8	Si	34.2	123.8	0.0	217.2

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (88- 89) 161

----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.054	-2.0	4.4	58.7	25.1	9.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	31.3	117.5	0.0	205.9
1- 1	si	7	Tz	4.1	121.6	0.0	210.7
1- 1	si	5	Ty	-15.8	0.0	-1.6	16.1
1- 1	si	8	Si	8.9	121.6	0.0	210.9

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.151	-2.3	4.4	58.7	25.1	9.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	38.4	117.5	0.0	207.1
1- 1	si	7	Tz	-0.2	121.6	0.0	210.7
1- 1	si	5	Ty	-18.6	0.0	-1.6	18.8
1- 1	si	8	Si	13.2	121.6	0.0	211.1

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.247	-2.5	4.4	58.7	25.1	9.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	45.4	117.5	0.0	208.5
1- 1	si	7	Tz	-4.4	121.6	0.0	210.7
1- 1	si	5	Ty	-21.4	0.0	-1.6	21.6
1- 1	si	8	Si	17.5	121.6	0.0	211.4

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.342	-2.8	4.4	58.7	25.1	9.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	52.4	117.5	0.0	210.1
1- 1	si	7	Tz	-8.7	121.6	0.0	210.9
1- 1	si	5	Ty	-24.2	0.0	-1.6	24.4
1- 1	si	8	Si	21.7	121.6	0.0	211.8

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.436	-3.0	4.4	58.7	25.1	9.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	59.4	117.5	0.0	212.0
1- 1	si	7	Tz	-12.9	121.6	0.0	211.1
1- 1	si	5	Ty	-27.0	0.0	-1.6	27.1
1- 1	si	8	Si	25.9	121.6	0.0	212.3

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.529	-3.3	4.4	58.7	25.1	9.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	66.3	117.5	0.0	214.0
1- 1	si	7	Tz	-17.0	121.6	0.0	211.4
1- 1	si	5	Ty	-29.8	0.0	-1.5	29.9

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.622	-3.5	4.4	58.7	25.1	9.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	73.2	117.5	0.0	216.2
1- 1	si	7	Tz	-21.1	121.6	0.0	211.7
1- 1	si	5	Ty	-32.5	0.0	-1.5	32.7

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.713	-3.8	4.4	58.7	25.1	9.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	80.1	117.5	0.0	218.7
1- 1	si	7	Tz	-25.2	121.6	0.0	212.2
1- 1	si	5	Ty	-35.3	0.0	-1.5	35.4

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.803	-4.0	4.4	58.7	25.1	9.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	86.9	117.5	0.0	221.2
1- 1	si	7	Tz	-29.2	121.6	0.0	212.7
1- 1	si	5	Ty	-38.1	0.0	-1.5	38.2

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (89- 90) 162
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.287	-4.0	4.3	58.2	25.1	8.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	63.4	114.8	0.0	208.7
1- 1	si	7	Tz	-6.3	119.0	0.0	206.2
1- 1	si	5	Ty	-37.8	0.0	-1.4	37.8

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.372		-4.2		4.3		58.2		25.1		8.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		70.0		114.8		0.0		210.8		
1- 1	si	7	Tz		-10.1		119.0		0.0		206.4		
1- 1	si	5	Ty		-40.5		0.0		-1.4		40.6		
----- PROGR.													2.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.457		-4.5		4.3		58.2		25.1		8.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		76.6		114.8		0.0		213.1		
1- 1	si	7	Tz		-13.9		119.0		0.0		206.6		
1- 1	si	5	Ty		-43.3		0.0		-1.4		43.4		
----- PROGR.													3.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.541		-4.7		4.3		58.2		25.1		8.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		83.1		114.8		0.0		215.5		
1- 1	si	7	Tz		-17.6		119.0		0.0		206.9		
1- 1	si	5	Ty		-46.1		0.0		-1.4		46.2		
----- PROGR.													4.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.624		-5.0		4.3		58.2		25.1		8.2
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		89.5		114.8		0.0		218.1		
1- 1	si	7	Tz		-21.3		119.0		0.0		207.2		
1- 1	si	5	Ty		-48.9		0.0		-1.4		49.0		
----- PROGR.													5.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.706		-5.2		4.3		58.2		25.1		8.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		96.0		114.8		0.0		220.8		
1- 1	si	7	Tz		-24.9		119.0		0.0		207.6		
1- 1	si	5	Ty		-51.7		0.0		-1.4		51.7		
----- PROGR.													6.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.787		-5.5		4.3		58.2		25.1		8.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		102.4		114.8		0.0		223.7		
1- 1	si	7	Tz		-28.5		119.0		0.0		208.1		
1- 1	si	5	Ty		-54.5		0.0		-1.3		54.5		
----- PROGR.													7.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.867		-5.7		4.3		58.2		25.1		8.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		108.7		114.8		0.0		226.6		
1- 1	si	7	Tz		-32.1		119.0		0.0		208.6		
1- 1	si	5	Ty		-57.3		0.0		-1.3		57.3		
----- PROGR.													8.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.946		-6.0		4.3		58.2		25.1		7.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	115.0	114.8	0.0	229.7
1- 1	si	7	Tz	-35.6	119.0	0.0	209.2
1- 1	si	5	Ty	-60.0	0.0	-1.3	60.1

VERIFICA STABILITA` :asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (90- 91) 163
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.493	-5.9	4.2	57.6	25.1	6.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	94.3	112.0	0.0	215.6
1- 1	si	7	Tz	-15.5	116.1	0.0	201.8
1- 1	si	5	Ty	-59.6	0.0	-1.1	59.6

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.561	-6.2	4.2	57.6	25.1	6.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	100.1	112.0	0.0	218.2
1- 1	si	7	Tz	-18.5	116.1	0.0	202.0
1- 1	si	5	Ty	-62.4	0.0	-1.1	62.4

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.628	-6.4	4.2	57.6	25.1	6.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	105.9	112.0	0.0	220.9
1- 1	si	7	Tz	-21.5	116.1	0.0	202.3
1- 1	si	5	Ty	-65.2	0.0	-1.1	65.2

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.694	-6.7	4.2	57.6	25.1	6.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	111.6	112.0	0.0	223.7
1- 1	si	7	Tz	-24.5	116.1	0.0	202.6
1- 1	si	5	Ty	-68.0	0.0	-1.1	68.0

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.760	-6.9	4.2	57.6	25.1	6.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	117.3	112.0	0.0	226.6
1- 1	si	7	Tz	-27.4	116.1	0.0	203.0
1- 1	si	5	Ty	-70.8	0.0	-1.1	70.8

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.824	-7.2	4.2	57.6	25.1	6.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	123.0	112.0	0.0	229.6
1- 1	si	7	Tz	-30.2	116.1	0.0	203.4
1- 1	si	5	Ty	-73.5	0.0	-1.1	73.6

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		0.888		-7.4		4.2		57.6		25.1		6.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx Si		128.6		112.0		0.0		232.7	
1- 1	si	7	Tz		-33.1		116.1		0.0		203.9	
1- 1	si	5	Ty		-76.3		0.0		-1.1		76.4	

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		0.950		-7.7		4.2		57.6		25.1		6.2
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx Si		134.2		112.0		0.0		235.8	
1- 1	si	7	Tz		-35.8		116.1		0.0		204.3	
1- 1	si	5	Ty		-79.1		0.0		-1.0		79.1	

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		1.012		-7.9		4.2		57.6		25.1		6.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx Si		139.7		112.0		0.0		239.0	
1- 1	si	7	Tz		-38.6		116.1		0.0		204.8	
1- 1	si	5	Ty		-81.9		0.0		-1.0		81.9	

VERIFICA STABILITA` :asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (91- 92) 164
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		0.631		-7.9		4.1		57.1		25.1		4.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx Si		122.1		109.1		0.0		225.1	
1- 1	si	7	Tz		-21.7		113.3		0.0		197.5	
1- 1	si	5	Ty		-81.4		0.0		-0.7		81.4	

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		0.670		-8.1		4.1		57.1		25.1		3.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx Si		126.7		109.1		0.0		227.6	
1- 1	si	7	Tz		-23.4		113.3		0.0		197.7	
1- 1	si	5	Ty		-84.2		0.0		-0.6		84.2	

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		0.709		-8.4		4.1		57.1		25.1		3.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx Si		131.2		109.1		0.0		230.1	
1- 1	si	7	Tz		-25.2		113.3		0.0		197.9	
1- 1	si	5	Ty		-87.0		0.0		-0.6		87.0	

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		0.746		-8.7		4.1		57.1		25.1		3.7
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx Si		135.6		109.1		0.0		232.7	
1- 1	si	7	Tz		-26.8		113.3		0.0		198.1	
1- 1	si	5	Ty		-89.8		0.0		-0.6		89.8	

----- PROGR.											4.
SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			0.783		-8.9		4.1		57.1	25.1	3.6
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx Si		140.1		109.1		0.0	235.3	
1- 1	si	7	Tz		-28.5		113.3		0.0	198.4	
1- 1	si	5	Ty		-92.6		0.0		-0.6	92.6	
----- PROGR.											5.
SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			0.819		-9.2		4.1		57.1	25.1	3.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx Si		144.4		109.1		0.0	237.9	
1- 1	si	7	Tz		-30.0		113.3		0.0	198.6	
1- 1	si	5	Ty		-95.4		0.0		-0.6	95.4	
----- PROGR.											6.
SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			0.853		-9.4		4.1		57.1	25.1	3.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx Si		148.8		109.1		0.0	240.6	
1- 1	si	7	Tz		-31.6		113.3		0.0	198.8	
1- 1	si	5	Ty		-98.2		0.0		-0.6	98.2	
----- PROGR.											7.
SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			0.887		-9.7		4.1		57.1	25.1	3.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx Si		153.1		109.1		0.0	243.2	
1- 1	si	7	Tz		-33.1		113.3		0.0	199.1	
1- 1	si	5	Ty		-101.0		0.0		-0.6	101.0	
----- PROGR.											8.
SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			0.920		-9.9		4.1		57.1	25.1	3.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx Si		157.3		109.1		0.0	245.9	
1- 1	si	7	Tz		-34.6		113.3		0.0	199.3	
1- 1	si	5	Ty		-103.8		0.0		-0.5	103.8	

VERIFICA STABILITA` :asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3)										stato limite ultimo - ASTA (92- 93)		165
										----- PROGR.		0.
SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY	
1- 1			0.613		-9.9		4.0		56.6	25.2	7.0	
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si		143.1		106.7		0.0	233.7		
1- 1	si	7	Tz		-21.0		110.9		0.0	193.2		
1- 1	si	5	Ty		-103.2		0.0		-1.2	103.2		
										----- PROGR.		1.
SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY	
1- 1			0.682		-10.1		4.0		56.6	25.2	6.9	
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si		148.9		106.7		0.0	237.4		

1- 1	si	7	Tz	-24.0	110.9	0.0	193.6	
1- 1	si	5	Ty	-106.0	0.0	-1.1	106.0	
-----								PROGR. 2.
SOLLECITAZIONI :								
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			0.751	-10.4	4.0	56.6	25.2	6.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx Si	154.8	106.7	0.0	241.1	
1- 1	si	7	Tz	-27.1	110.9	0.0	194.0	
1- 1	si	5	Ty	-108.8	0.0	-1.1	108.8	
-----								PROGR. 3.
SOLLECITAZIONI :								
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			0.818	-10.6	4.0	56.6	25.2	6.7
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx Si	160.6	106.7	0.0	244.8	
1- 1	si	7	Tz	-30.1	110.9	0.0	194.4	
1- 1	si	5	Ty	-111.6	0.0	-1.1	111.6	
-----								PROGR. 4.
SOLLECITAZIONI :								
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			0.885	-10.9	4.0	56.6	25.2	6.6
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx Si	166.3	106.7	0.0	248.6	
1- 1	si	7	Tz	-33.0	110.9	0.0	194.9	
1- 1	si	5	Ty	-114.4	0.0	-1.1	114.4	
-----								PROGR. 5.
SOLLECITAZIONI :								
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			0.950	-11.1	4.0	56.6	25.2	6.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx Si	172.0	106.7	0.0	252.5	
1- 1	si	7	Tz	-35.9	110.9	0.0	195.4	
1- 1	si	5	Ty	-117.2	0.0	-1.1	117.2	
-----								PROGR. 6.
SOLLECITAZIONI :								
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			1.015	-11.4	4.0	56.6	25.2	6.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx Si	177.7	106.7	0.0	256.4	
1- 1	si	7	Tz	-38.8	110.9	0.0	196.0	
1- 1	si	5	Ty	-120.0	0.0	-1.1	120.0	
-----								PROGR. 7.
SOLLECITAZIONI :								
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			1.079	-11.6	4.0	56.6	25.2	6.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx Si	183.3	106.7	0.0	260.3	
1- 1	si	7	Tz	-41.7	110.9	0.0	196.5	
1- 1	si	5	Ty	-122.8	0.0	-1.1	122.8	
-----								PROGR. 8.
SOLLECITAZIONI :								
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			1.142	-11.9	4.0	56.6	25.2	6.2
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx Si	188.9	106.7	0.0	264.3	
1- 1	si	7	Tz	-44.4	110.9	0.0	197.2	
1- 1	si	5	Ty	-125.6	0.0	-1.0	125.6	

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (93- 78) 166
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | 0.916 | -11.8 | 4.0 | 56.2 | 25.2 | 40.4 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	178.3	105.0	0.0	254.7
1- 1	si	7	Tz	-34.5	109.2	0.0	192.3
1- 1	si	5	Ty	-125.1	0.0	-6.7	125.6
----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | 1.395 | -12.1 | 4.0 | 56.2 | 25.2 | 40.3 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	202.9	105.0	0.0	272.5
1- 1	si	7	Tz	-55.8	109.2	0.0	197.3
1- 1	si	5	Ty	-128.4	0.0	-6.7	128.9
----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | 1.874 | -12.4 | 4.0 | 56.2 | 25.2 | 40.2 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	227.5	105.0	0.0	291.3
1- 1	si	7	Tz	-77.0	109.2	0.0	204.3
1- 1	si	5	Ty	-131.7	0.0	-6.7	132.2
----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | 2.351 | -12.7 | 4.0 | 56.2 | 25.2 | 40.1 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	252.0	105.0	0.0	310.8
1- 1	si	7	Tz	-98.2	109.2	0.0	213.2
1- 1	si	5	Ty	-135.0	0.0	-6.7	135.5
----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | 2.826 | -13.0 | 4.0 | 56.2 | 25.2 | 40.0 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	276.5	105.0	0.0	331.0
1- 1	si	7	Tz	-119.4	109.2	0.0	223.7
1- 1	si	5	Ty	-138.4	0.0	-6.7	138.8
----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | 3.301 | -13.3 | 4.0 | 56.2 | 25.2 | 39.9 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	300.9	105.0	0.0	351.6
1- 1	si	7	Tz	-140.5	109.2	0.0	235.7
1- 1	si	5	Ty	-141.7	0.0	-6.6	142.2
----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :
| Caso | MZ | MY | MT | N | TZ | TY |
| 1- 1 | 3.774 | -13.6 | 4.0 | 56.2 | 25.2 | 39.8 |
TENSIONI (Sz= 0.00) :
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	325.2	105.0	0.0	372.7
1- 1	si	7	Tz	-161.5	109.2	0.0	248.8

1- 1	si	5	Ty	-145.0	0.0	-6.6	145.5	
-----								PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	4.246	-13.9	4.0	56.2	25.2	39.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	349.5	105.0	0.0	394.0
1- 1	si	7	Tz	-182.5	109.2	0.0	262.9
1- 1	si	5	Ty	-148.3	0.0	-6.6	148.8

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	4.717	-14.2	4.0	56.2	25.2	39.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	373.8	105.0	0.0	415.7
1- 1	si	7	Tz	-203.4	109.2	0.0	277.8
1- 1	si	5	Ty	-151.7	0.0	-6.6	152.1

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (79- 94) 167

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	4.716	-14.2	-4.0	56.2	-25.1	-39.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	373.6	105.1	0.0	415.7
1- 1	si	7	Tz	-203.4	-109.3	0.0	277.9
1- 1	si	5	Ty	-151.6	0.0	6.6	152.0

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	4.246	-13.9	-4.0	56.2	-25.1	-39.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	349.4	105.1	0.0	394.0
1- 1	si	7	Tz	-182.4	-109.3	0.0	263.0
1- 1	si	5	Ty	-148.2	0.0	6.6	148.7

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	3.774	-13.6	-4.0	56.2	-25.1	-39.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	325.1	105.1	0.0	372.7
1- 1	si	7	Tz	-161.5	-109.3	0.0	248.9
1- 1	si	5	Ty	-144.9	0.0	6.6	145.4

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	3.301	-13.3	-4.0	56.2	-25.1	-39.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	300.8	105.1	0.0	351.6
1- 1	si	7	Tz	-140.5	-109.3	0.0	235.8
1- 1	si	5	Ty	-141.6	0.0	6.6	142.1

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	2.826	-13.0	-4.0	56.2	-25.1	-40.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
------	----	----	---------	----	----	----	----

1- 1	si	3	Sx	Si	276.4	105.1	0.0	331.0
1- 1	si	7	Tz		-119.4	-109.3	0.0	223.8
1- 1	si	5	Ty		-138.3	0.0	6.7	138.8
----- PROGR.								

6.

SOLLECITAZIONI :

Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			2.351		-12.7		-4.0		56.2		-25.1		-40.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx	Si	251.9		105.1		0.0		310.8	
1- 1	si	7	Tz		-98.2		-109.3		0.0		213.3	
1- 1	si	5	Ty		-135.0		0.0		6.7		135.5	

----- PROGR.

7.

SOLLECITAZIONI :

Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			1.874		-12.4		-4.0		56.2		-25.1		-40.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx	Si	227.4		105.1		0.0		291.3	
1- 1	si	7	Tz		-77.0		-109.3		0.0		204.4	
1- 1	si	5	Ty		-131.7		0.0		6.7		132.2	

----- PROGR.

8.

SOLLECITAZIONI :

Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			1.395		-12.1		-4.0		56.2		-25.1		-40.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx	Si	202.8		105.1		0.0		272.6	
1- 1	si	7	Tz		-55.8		-109.3		0.0		197.4	
1- 1	si	5	Ty		-128.3		0.0		6.7		128.9	

----- PROGR.

10.

SOLLECITAZIONI :

Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.916		-11.8		-4.0		56.2		-25.1		-40.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx	Si	178.2		105.1		0.0		254.8	
1- 1	si	7	Tz		-34.5		-109.3		0.0		192.5	
1- 1	si	5	Ty		-125.0		0.0		6.7		125.6	

 VERIFICA STABILITA` :asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (94- 95) 168
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			1.141		-11.9		-4.0		56.6		-25.1		-6.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx	Si	188.9		106.8		0.0		264.4	
1- 1	si	7	Tz		-44.4		-111.0		0.0		197.3	
1- 1	si	5	Ty		-125.6		0.0		1.0		125.6	

----- PROGR.

1.

SOLLECITAZIONI :

Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			1.079		-11.6		-4.0		56.6		-25.1		-6.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx	Si	183.3		106.8		0.0		260.4	
1- 1	si	7	Tz		-41.7		-111.0		0.0		196.7	
1- 1	si	5	Ty		-122.8		0.0		1.1		122.8	

----- PROGR.

2.

SOLLECITAZIONI :

Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			1.015		-11.4		-4.0		56.6		-25.1		-6.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	177.6	106.8	0.0	256.5		
1- 1	si	7	Tz	-38.8	-111.0	0.0	196.1		
1- 1	si	5	Ty	-120.0	0.0	1.1	120.0		
----- PROGR. 3.									
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			0.950	-11.1	-4.0	56.6	-25.1	-6.5	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	172.0	106.8	0.0	252.6		
1- 1	si	7	Tz	-35.9	-111.0	0.0	195.6		
1- 1	si	5	Ty	-117.2	0.0	1.1	117.2		
----- PROGR. 4.									
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			0.885	-10.9	-4.0	56.6	-25.1	-6.6	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	166.3	106.8	0.0	248.7		
1- 1	si	7	Tz	-33.0	-111.0	0.0	195.1		
1- 1	si	5	Ty	-114.4	0.0	1.1	114.4		
----- PROGR. 5.									
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			0.818	-10.6	-4.0	56.6	-25.1	-6.7	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	160.5	106.8	0.0	244.9		
1- 1	si	7	Tz	-30.1	-111.0	0.0	194.6		
1- 1	si	5	Ty	-111.6	0.0	1.1	111.6		
----- PROGR. 6.									
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			0.751	-10.4	-4.0	56.6	-25.1	-6.8	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	154.7	106.8	0.0	241.2		
1- 1	si	7	Tz	-27.1	-111.0	0.0	194.1		
1- 1	si	5	Ty	-108.8	0.0	1.1	108.8		
----- PROGR. 7.									
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			0.682	-10.1	-4.0	56.6	-25.1	-6.9	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	148.9	106.8	0.0	237.5		
1- 1	si	7	Tz	-24.0	-111.0	0.0	193.7		
1- 1	si	5	Ty	-106.0	0.0	1.1	106.0		
----- PROGR. 8.									
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			0.613	-9.9	-4.0	56.6	-25.1	-7.0	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx Si	143.0	106.8	0.0	233.8		
1- 1	si	7	Tz	-21.0	-111.0	0.0	193.4		
1- 1	si	5	Ty	-103.2	0.0	1.2	103.2		

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (95- 96) 169
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.920		-9.9		-4.1		57.1		-25.1		-3.2
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		157.3		109.2		0.0		246.1		
1- 1	si	7	Tz		-34.6		-113.4		0.0		199.5		
1- 1	si	5	Ty		-103.7		0.0		0.5		103.8		
												----- PROGR.	
1.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.887		-9.7		-4.1		57.1		-25.1		-3.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		153.1		109.2		0.0		243.4		
1- 1	si	7	Tz		-33.1		-113.4		0.0		199.2		
1- 1	si	5	Ty		-101.0		0.0		0.6		101.0		
												----- PROGR.	
2.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.853		-9.4		-4.1		57.1		-25.1		-3.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		148.8		109.2		0.0		240.7		
1- 1	si	7	Tz		-31.6		-113.4		0.0		199.0		
1- 1	si	5	Ty		-98.2		0.0		0.6		98.2		
												----- PROGR.	
3.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.818		-9.2		-4.1		57.1		-25.1		-3.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		144.4		109.2		0.0		238.0		
1- 1	si	7	Tz		-30.0		-113.4		0.0		198.7		
1- 1	si	5	Ty		-95.4		0.0		0.6		95.4		
												----- PROGR.	
4.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.783		-8.9		-4.1		57.1		-25.1		-3.6
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		140.1		109.2		0.0		235.4		
1- 1	si	7	Tz		-28.4		-113.4		0.0		198.5		
1- 1	si	5	Ty		-92.6		0.0		0.6		92.6		
												----- PROGR.	
5.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.746		-8.7		-4.1		57.1		-25.1		-3.7
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		135.6		109.2		0.0		232.8		
1- 1	si	7	Tz		-26.8		-113.4		0.0		198.3		
1- 1	si	5	Ty		-89.8		0.0		0.6		89.8		
												----- PROGR.	
6.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.709		-8.4		-4.1		57.1		-25.1		-3.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		131.2		109.2		0.0		230.2		
1- 1	si	7	Tz		-25.2		-113.4		0.0		198.1		
1- 1	si	5	Ty		-87.0		0.0		0.6		87.0		
												----- PROGR.	
7.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.670		-8.2		-4.1		57.1		-25.1		-3.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :													

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	126.7	109.2	0.0	227.7
1- 1	si	7	Tz	-23.4	-113.4	0.0	197.9
1- 1	si	5	Ty	-84.2	0.0	0.6	84.2

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.631	-7.9	-4.1	57.1	-25.1	-4.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	122.2	109.2	0.0	225.2
1- 1	si	7	Tz	-21.7	-113.4	0.0	197.7
1- 1	si	5	Ty	-81.4	0.0	0.7	81.4

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (96- 97) 170

----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	1.012	-8.0	-4.2	57.6	-25.1	-6.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	139.7	112.1	0.0	239.1
1- 1	si	7	Tz	-38.6	-116.2	0.0	205.0
1- 1	si	5	Ty	-81.9	0.0	1.0	82.0

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.950	-7.7	-4.2	57.6	-25.1	-6.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	134.2	112.1	0.0	236.0
1- 1	si	7	Tz	-35.8	-116.2	0.0	204.5
1- 1	si	5	Ty	-79.2	0.0	1.0	79.2

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.888	-7.4	-4.2	57.6	-25.1	-6.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	128.6	112.1	0.0	232.8
1- 1	si	7	Tz	-33.1	-116.2	0.0	204.0
1- 1	si	5	Ty	-76.4	0.0	1.1	76.4

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.824	-7.2	-4.2	57.6	-25.1	-6.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	123.0	112.1	0.0	229.8
1- 1	si	7	Tz	-30.2	-116.2	0.0	203.6
1- 1	si	5	Ty	-73.6	0.0	1.1	73.6

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.760	-6.9	-4.2	57.6	-25.1	-6.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	117.4	112.1	0.0	226.8
1- 1	si	7	Tz	-27.4	-116.2	0.0	203.2
1- 1	si	5	Ty	-70.8	0.0	1.1	70.8

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
------	----	----	----	---	----	----

1- 1			0.694		-6.7		-4.2		57.6		-25.1		-6.6
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		111.7		112.1		0.0		223.9		
1- 1	si	7	Tz		-24.5		-116.2		0.0		202.8		
1- 1	si	5	Ty		-68.0		0.0		1.1		68.0		

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.628		-6.4		-4.2		57.6		-25.1		-6.7
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		105.9		112.1		0.0		221.1		
1- 1	si	7	Tz		-21.5		-116.2		0.0		202.5		
1- 1	si	5	Ty		-65.2		0.0		1.1		65.3		

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.561		-6.2		-4.2		57.6		-25.1		-6.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		100.2		112.1		0.0		218.4		
1- 1	si	7	Tz		-18.5		-116.2		0.0		202.2		
1- 1	si	5	Ty		-62.4		0.0		1.1		62.5		

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.493		-5.9		-4.2		57.6		-25.1		-6.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		94.4		112.1		0.0		215.8		
1- 1	si	7	Tz		-15.5		-116.2		0.0		201.9		
1- 1	si	5	Ty		-59.7		0.0		1.1		59.7		

VERIFICA STABILITA` :asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (97- 98) 171
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.946		-6.0		-4.3		58.2		-25.0		-7.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		115.1		114.9		0.0		229.9		
1- 1	si	7	Tz		-35.6		-119.1		0.0		209.3		
1- 1	si	5	Ty		-60.1		0.0		1.3		60.1		

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.867		-5.7		-4.3		58.2		-25.0		-8.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		108.8		114.9		0.0		226.8		
1- 1	si	7	Tz		-32.1		-119.1		0.0		208.8		
1- 1	si	5	Ty		-57.3		0.0		1.3		57.4		

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.787		-5.5		-4.3		58.2		-25.0		-8.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx Si		102.4		114.9		0.0		223.9		
1- 1	si	7	Tz		-28.5		-119.1		0.0		208.2		
1- 1	si	5	Ty		-54.5		0.0		1.3		54.6		

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.706	-5.2	-4.3	58.2	-25.0	-8.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	96.0	114.9	0.0	221.0
1- 1	si	7	Tz	-24.9	-119.1	0.0	207.8
1- 1	si	5	Ty	-51.8	0.0	1.4	51.8

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.624	-5.0	-4.3	58.2	-25.0	-8.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	89.6	114.9	0.0	218.3
1- 1	si	7	Tz	-21.3	-119.1	0.0	207.4
1- 1	si	5	Ty	-49.0	0.0	1.4	49.0

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.541	-4.7	-4.3	58.2	-25.0	-8.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	83.2	114.9	0.0	215.7
1- 1	si	7	Tz	-17.6	-119.1	0.0	207.0
1- 1	si	5	Ty	-46.2	0.0	1.4	46.3

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.457	-4.5	-4.3	58.2	-25.0	-8.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	76.7	114.9	0.0	213.3
1- 1	si	7	Tz	-13.9	-119.1	0.0	206.7
1- 1	si	5	Ty	-43.4	0.0	1.4	43.5

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.372	-4.2	-4.3	58.2	-25.0	-8.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	70.1	114.9	0.0	211.0
1- 1	si	7	Tz	-10.1	-119.1	0.0	206.5
1- 1	si	5	Ty	-40.6	0.0	1.4	40.7

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.287	-4.0	-4.3	58.2	-25.0	-8.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	63.5	114.9	0.0	208.9
1- 1	si	7	Tz	-6.3	-119.1	0.0	206.4
1- 1	si	5	Ty	-37.9	0.0	1.4	37.9

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (98- 99) 172
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.803	-4.0	-4.4	58.7	-25.0	-9.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	87.0	117.6	0.0	221.5
1- 1	si	7	Tz	-29.2	-121.8	0.0	212.9

	1-	1	si	5	Ty		-38.2	0.0	1.5	38.3		
-----											PROGR.	1.
SOLLECITAZIONI :												
	Caso				MZ			MY		MT		N
	1-	1			0.713			-3.8		-4.4		58.7
												TZ
												TY
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
	Caso		Ve	No	massimi			Sx		Tz		Ty
	1-	1	si	3	Sx Si			80.2		117.6		0.0
	1-	1	si	7	Tz			-25.2		-121.8		0.0
	1-	1	si	5	Ty			-35.4		0.0		1.5
												Si
-----											PROGR.	2.
SOLLECITAZIONI :												
	Caso				MZ			MY		MT		N
	1-	1			0.621			-3.5		-4.4		58.7
												TZ
												TY
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
	Caso		Ve	No	massimi			Sx		Tz		Ty
	1-	1	si	3	Sx Si			73.3		117.6		0.0
	1-	1	si	7	Tz			-21.1		-121.8		0.0
	1-	1	si	5	Ty			-32.7		0.0		1.5
												Si
-----											PROGR.	3.
SOLLECITAZIONI :												
	Caso				MZ			MY		MT		N
	1-	1			0.529			-3.3		-4.4		58.7
												TZ
												TY
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
	Caso		Ve	No	massimi			Sx		Tz		Ty
	1-	1	si	3	Sx Si			66.5		117.6		0.0
	1-	1	si	7	Tz			-17.0		-121.8		0.0
	1-	1	si	5	Ty			-29.9		0.0		1.5
												Si
-----											PROGR.	4.
SOLLECITAZIONI :												
	Caso				MZ			MY		MT		N
	1-	1			0.436			-3.0		-4.4		58.7
												TZ
												TY
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
	Caso		Ve	No	massimi			Sx		Tz		Ty
	1-	1	si	3	Sx			59.5		117.6		0.0
	1-	1	si	7	Tz			-12.8		-121.8		0.0
	1-	1	si	5	Ty			-27.1		0.0		1.6
	1-	1	si	8	Si			25.9		-121.8		0.0
												Si
-----											PROGR.	5.
SOLLECITAZIONI :												
	Caso				MZ			MY		MT		N
	1-	1			0.342			-2.8		-4.4		58.7
												TZ
												TY
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
	Caso		Ve	No	massimi			Sx		Tz		Ty
	1-	1	si	3	Sx			52.6		117.6		0.0
	1-	1	si	7	Tz			-8.7		-121.8		0.0
	1-	1	si	5	Ty			-24.3		0.0		1.6
	1-	1	si	8	Si			21.7		-121.8		0.0
												Si
-----											PROGR.	6.
SOLLECITAZIONI :												
	Caso				MZ			MY		MT		N
	1-	1			0.247			-2.5		-4.4		58.7
												TZ
												TY
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
	Caso		Ve	No	massimi			Sx		Tz		Ty
	1-	1	si	3	Sx			45.6		117.6		0.0
	1-	1	si	7	Tz			-4.4		-121.8		0.0
	1-	1	si	5	Ty			-21.6		0.0		1.6
	1-	1	si	8	Si			17.5		-121.8		0.0
												Si
-----											PROGR.	7.
SOLLECITAZIONI :												
	Caso				MZ			MY		MT		N
	1-	1			0.151			-2.3		-4.4		58.7
												TZ
												TY
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
	Caso		Ve	No	massimi			Sx		Tz		Ty
	1-	1	si	3	Sx			38.5		117.6		0.0
	1-	1	si	7	Tz			-0.2		-121.8		0.0
												Si

1- 1	si	5	Ty	-18.8	0.0	1.6	19.0
1- 1	si	8	Si	13.2	-121.8	0.0	211.3
----- PROGR.							8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.054	-2.0	-4.4	58.7	-25.0	-9.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	31.4	117.6	0.0	206.1
1- 1	si	7	Tz	4.1	-121.8	0.0	210.9
1- 1	si	5	Ty	-16.0	0.0	1.6	16.2
1- 1	si	8	Si	8.9	-121.8	0.0	211.1

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (99- 100) 173
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.622	-2.1	-4.5	59.3	-25.0	-10.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	57.1	119.8	0.0	215.2
1- 1	si	7	Tz	-21.0	-124.0	0.0	215.7
1- 1	si	5	Ty	-16.3	0.0	1.7	16.5
1- 1	si	8	Si	34.2	-124.0	0.0	217.4

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.521	-1.8	-4.5	59.3	-25.0	-10.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	49.9	119.8	0.0	213.4
1- 1	si	7	Tz	-16.6	-124.0	0.0	215.3
1- 1	si	5	Ty	-13.5	0.0	1.7	13.8
1- 1	si	8	Si	29.8	-124.0	0.0	216.8

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.420	-1.6	-4.5	59.3	-25.0	-10.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	42.6	119.8	0.0	211.8
1- 1	si	7	Tz	-12.1	-124.0	0.0	215.0
1- 1	si	5	Ty	-10.7	0.0	1.7	11.1
1- 1	si	8	Si	25.3	-124.0	0.0	216.2

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.318	-1.3	-4.5	59.3	-25.0	-10.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	35.3	119.8	0.0	210.5
1- 1	si	7	Tz	-7.6	-124.0	0.0	214.8
1- 1	si	5	Ty	-8.0	0.0	1.7	8.5
1- 1	si	8	Si	20.7	-124.0	0.0	215.7

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.216	-1.1	-4.5	59.3	-25.0	-10.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	27.9	119.8	0.0	209.4
1- 1	si	7	Tz	-3.0	-124.0	0.0	214.7
1- 1	si	5	Ty	-5.2	0.0	1.7	6.0

	1-	1 si	8	Si	16.2	-124.0	0.0	215.3	
-----									PROGR.
									5.

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.112	-0.8	-4.5	59.3	-25.0	-10.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	20.5	119.8	0.0	208.5
1- 1	si	7	Tz	1.6	-124.0	0.0	214.7
1- 1	si	5	Ty	-2.4	0.0	1.7	3.8
1- 1	si	8	Si	11.6	-124.0	0.0	215.0

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100
---	---	---	---	---	---	---	---	---	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	----	-----

SOLLECITAZIONI		PRODOTTO				
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY

1-1	0.007
-----	-------

TENSIONI (Sz= 0.00) :					Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve	No	massimi					
1- 1	si	3	Sx		13.1	119.8	0.0	207.9
1- 1	si	7	Tz		6.3	-124.0	0.0	214.8
1- 1	si	5	Ty		0.4	0.0	1.8	3.1

1-	1	si	8
----	---	----	---

[illegible]

| Caso |

$\left \begin{smallmatrix} 1 & -1 \end{smallmatrix} \right $	$-0.098 \left \begin{smallmatrix} 1 & -1 \end{smallmatrix} \right $	$-0.3 \left \begin{smallmatrix} 1 & -1 \end{smallmatrix} \right $	$-4.5 \left \begin{smallmatrix} 1 & -1 \end{smallmatrix} \right $	$59.3 \left \begin{smallmatrix} 1 & -1 \end{smallmatrix} \right $	$-25.0 \left \begin{smallmatrix} 1 & -1 \end{smallmatrix} \right $	$-10.6 \left \begin{smallmatrix} 1 & -1 \end{smallmatrix} \right $
TENSIONI (Sz= 0.00) :						

Caso	Ve	No	massimi
------	----	----	---------

1- 1 si 2 Sx	14.4	119.8	0.0	208.0	
1- 1 si 7 Tz Si	11.0	-124.0	0.0	215.0	
1- 1 si 5 Ty	3.2	0.0	1.8	4.4	
-----					PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso

TENSIONI (Sz=	0.00)	:					
---------------	-------	---	--	--	--	--	--

Caso	Ve	No	massimi
------	----	----	---------

1- 1	si	2	Sx	16.4	119.8	0.0	208.1
1- 1	si	7	Tz Si	15.7	-124.0	0.0	215.3
1- 1	si	5	Ty	5.9	0.0	1.8	6.7

VERIFICA STABI

.....

```
RETTANGOLARE_S003 (   3)          stato limite ultimo - ASTA ( 100- 101)    174
----- PROGR.                                0.
```

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.399	-0.1	-4.6	59.8	-25.0	-10.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	25.3	121.4	0.0	211.7
1- 1	si	7	Tz	-11.1	-125.5	0.0	217.7
1- 1	si	5	Ty	5.7	0.0	1.8	6.5
1- 1	si	8	Si	24.4	-125.5	0.0	218.8

[illegible]

SOLLECITAZIONI		:		FROM:		TO:	
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY	

1- 1	0.291
------	-------

TENSIONI (Sz= 0.00) :					Sx	Tz	Ty	Si
Caso	Ve	No	massimi					
1- 1	si	4	Sx		21.4	121.4	0.0	211.3
1- 1	si	7	Tz		-6.3	-125.5	0.0	217.5
1- 1	si	5	Ty		8.5	0.0	1.8	9.1

1-	1	si	8
----	---	----	---

1	2	3	4	5	6
---	---	---	---	---	---

Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.182		0.4		-4.6		59.8		-25.0		-10.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	4	Sx		19.4		121.4		0.0		211.1		
1- 1	si	7	Tz		-1.5		-125.5		0.0		217.4		
1- 1	si	5	Ty		11.3		0.0		1.8		11.7		
1- 1	si	8	Si		14.7		-125.5		0.0		217.9		
												PROGR.	3.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			0.073		0.7		-4.6		59.8		-25.0		-11.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	4	Sx		17.3		121.4		0.0		210.9		
1- 1	si	7	Tz		3.4		-125.5		0.0		217.5		
1- 1	si	5	Ty		14.1		0.0		1.8		14.4		
1- 1	si	8	Si		9.9		-125.5		0.0		217.7		
												PROGR.	4.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-0.038		0.9		-4.6		59.8		-25.0		-11.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx		18.5		121.4		0.0		211.0		
1- 1	si	7	Tz Si		8.3		-125.5		0.0		217.6		
1- 1	si	5	Ty		16.8		0.0		1.9		17.1		
												PROGR.	5.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-0.150		1.2		-4.6		59.8		-25.0		-11.2
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx		26.3		121.4		0.0		211.9		
1- 1	si	7	Tz Si		13.3		-125.5		0.0		217.8		
1- 1	si	5	Ty		19.6		0.0		1.9		19.9		
												PROGR.	6.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-0.262		1.4		-4.6		59.8		-25.0		-11.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx		34.0		121.4		0.0		213.0		
1- 1	si	7	Tz Si		18.3		-125.5		0.0		218.2		
1- 1	si	5	Ty		22.4		0.0		1.9		22.6		
												PROGR.	7.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-0.375		1.7		-4.6		59.8		-25.0		-11.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx		41.8		121.4		0.0		214.3		
1- 1	si	7	Tz Si		23.3		-125.5		0.0		218.7		
1- 1	si	5	Ty		25.2		0.0		1.9		25.4		
												PROGR.	8.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-0.489		1.9		-4.6		59.8		-25.0		-11.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx		49.7		121.4		0.0		216.0		
1- 1	si	7	Tz Si		28.4		-125.5		0.0		219.3		
1- 1	si	5	Ty		27.9		0.0		1.9		28.1		

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (101- 102) 175
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.130	1.9	-4.6	60.2	-24.9	-11.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	33.6	122.2	0.0	214.3
1- 1	si	7	Tz	0.9	-126.3	0.0	218.8
1- 1	si	5	Ty	27.8	0.0	1.9	28.0
1- 1	si	8	Si	12.5	-126.3	0.0	219.2

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.018	2.2	-4.6	60.2	-24.9	-11.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	31.4	122.2	0.0	213.9
1- 1	si	7	Tz	5.9	-126.3	0.0	218.9
1- 1	si	5	Ty	30.6	0.0	1.9	30.8
1- 1	si	8	Si	7.5	-126.3	0.0	218.9

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.095	2.4	-4.6	60.2	-24.9	-11.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	37.6	122.2	0.0	214.9
1- 1	si	7	Tz Si	10.9	-126.3	0.0	219.1
1- 1	si	5	Ty	33.4	0.0	1.9	33.5

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.209	2.6	-4.6	60.2	-24.9	-11.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	45.4	122.2	0.0	216.4
1- 1	si	7	Tz Si	16.0	-126.3	0.0	219.4
1- 1	si	5	Ty	36.1	0.0	1.9	36.3

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.324	2.9	-4.6	60.2	-24.9	-11.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	53.3	122.2	0.0	218.2
1- 1	si	7	Tz Si	21.1	-126.3	0.0	219.8
1- 1	si	5	Ty	38.9	0.0	1.9	39.0

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.440	3.1	-4.6	60.2	-24.9	-11.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	61.2	122.2	0.0	220.3
1- 1	si	7	Tz Si	26.3	-126.3	0.0	220.4
1- 1	si	5	Ty	41.7	0.0	1.9	41.8

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.557	3.4	-4.6	60.2	-24.9	-11.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	69.2	122.2	0.0	222.6
1- 1	si	7	Tz	31.4	-126.3	0.0	221.1

	1-	1 si	5	Ty		44.4	0.0	2.0	44.6	
-----										PROGR.
										7.

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	1	Sx Si	77.2	122.2	0.0	225.3		
1- 1	si	7	Tz	36.7	-126.3	0.0	221.9		
1- 1	si	5	Ty	47.2	0.0	2.0	47.3		
								-----	PROGR.

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	1	Sx Si	85.2	122.2	0.0	228.1		
1- 1	si	7	Tz	42.0	-126.3	0.0	222.8		
1- 1	si	5	Ty	50.0	0.0	2.0	50.1		

VERIFICA STABILITA' : asta tesa per tutti i casi di carico.

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.181	3.9	-4.6	60.6	-24.9	-11.2

1- 1	si	7	Tz	14.8	-126.3	0.0	219.2
1- 1	si	5	Ty	49.9	0.0	1.9	50.0
-----							PROGR.
							1.

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	1	Sx Si	65.7	122.1	0.0	221.5		

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.407	4.4	-4.6	60.6	-24.9	-11.4

1- 1	si	7	Tz	24.8	-126.3	0.0	220.1	
1- 1	si	5	Ty	55.4	0.0	1.9	55.5	
-----								PROGR. 3.

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	81.4	122.1	0.0	226.6

SOLLECITAZIONI :						
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-0.636	4.9	-4.6	60.6	-24.9	-11.6

1- 1	si	1	Sx	Si	89.3	122.1	0.0	229.6
1- 1	si	7	Tz		35.0	-126.3	0.0	221.5
1- 1	si	5	Ty		61.0	0.0	1.9	61.1
-----								PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :											
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			-0.752		5.1		-4.6		60.6	-24.9	-11.6
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx	Si	97.2		122.1		0.0	232.8	
1- 1	si	7	Tz		40.2		-126.3		0.0	222.4	
1- 1	si	5	Ty		63.7		0.0		1.9	63.8	

SOLLECITAZIONI :										PROGR.	6.
Caso			MZ		MY		MT		N	TZ	TY
1- 1			-0.869		5.4		-4.6		60.6	-24.9	-11.7
TENSIONI (Sz= 0.00) :											
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si		105.1		122.1		0.0	236.2	
1- 1	si	7	Tz		45.4		-126.3		0.0	223.4	
1- 1	si	5	Ty		66.5		0.0		2.0	66.6	
-----										PROGR.	7.

SOLLECITAZIONI :										
Caso			MZ		MY		MT	N	TZ	TY
1- 1			-0.987		5.6		-4.6	60.6	-24.9	-11.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :										
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz	Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx	Si	113.1		122.1	0.0	239.9	
1- 1	si	7	Tz		50.6		-126.3	0.0	224.5	
1- 1	si	5	Ty		69.3		0.0	2.0	69.3	
-----								PROGR.		8

SOLLECITAZIONI :										PROG.		G.	
Caso	MZ			MY		MT		N		TZ		TY	
1- 1	-1.106			5.9		-4.6		60.6		-24.9		-11.9	
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx	Si	121.2		122.1		0.0		243.8		
1- 1	si	7	Tz		55.9		-126.3		0.0		225.7		
1- 1	si	5	Ty		72.0		0.0		2.0		72.1		

VERIFICA STABILITA` :asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (103- 104) 177

SOLLECITAZIONI :										PROGR.		1.	
Caso	MZ			MY		MT		N		TZ		TY	
1- 1	-0.529			5.9		-4.6		60.8		-24.7		-11.0	
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx	Si	95.5		121.2		0.0		230.7		
1- 1	si	7	Tz		30.3		-125.4		0.0		219.2		
1- 1	si	5	Ty		72.0		0.0		1.8		72.1		
-----										PROGR.		1.	

SOLLECITAZIONI :										PROGR. 1.			
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-0.640		6.1		-4.6		60.8		-24.7		-11.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx	Si	103.2		121.2		0.0		234.0		
1- 1	si	7	Tz		35.2		-125.4		0.0		220.0		
1- 1	si	5	Ty		74.7		0.0		1.9		74.8		
-----										PROGR. 2.			

SOLLECITAZIONI :							PROGN.	EV.
Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY		
1- 1	-0.752	6.4	-4.6	60.8	-24.7	-11.2		

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	1	Sx Si	110.9	121.2	0.0	237.5		
1- 1	si	7	Tz	40.2	-125.4	0.0	220.8		
1- 1	si	5	Ty	77.5	0.0	1.9	77.6		
----- PROGR. 3.									
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-0.864	6.6	-4.6	60.8	-24.7	-11.3	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	1	Sx Si	118.6	121.2	0.0	241.2		
1- 1	si	7	Tz	45.2	-125.4	0.0	221.8		
1- 1	si	5	Ty	80.2	0.0	1.9	80.3		
----- PROGR. 4.									
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-0.977	6.9	-4.6	60.8	-24.7	-11.4	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	1	Sx Si	126.4	121.2	0.0	245.1		
1- 1	si	7	Tz	50.2	-125.4	0.0	222.9		
1- 1	si	5	Ty	83.0	0.0	1.9	83.1		
----- PROGR. 5.									
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-1.092	7.1	-4.6	60.8	-24.7	-11.5	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	1	Sx Si	134.3	121.2	0.0	249.2		
1- 1	si	7	Tz	55.3	-125.4	0.0	224.1		
1- 1	si	5	Ty	85.7	0.0	1.9	85.8		
----- PROGR. 6.									
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-1.207	7.4	-4.6	60.8	-24.7	-11.6	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	1	Sx Si	142.1	121.2	0.0	253.6		
1- 1	si	7	Tz	60.4	-125.4	0.0	225.4		
1- 1	si	5	Ty	88.5	0.0	1.9	88.6		
----- PROGR. 7.									
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-1.323	7.6	-4.6	60.8	-24.7	-11.7	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	1	Sx Si	150.0	121.2	0.0	258.1		
1- 1	si	7	Tz	65.6	-125.4	0.0	226.8		
1- 1	si	5	Ty	91.2	0.0	1.9	91.3		
----- PROGR. 8.									
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-1.440	7.9	-4.6	60.8	-24.7	-11.8	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	1	Sx Si	158.0	121.2	0.0	262.8		
1- 1	si	7	Tz	70.8	-125.4	0.0	228.4		
1- 1	si	5	Ty	94.0	0.0	2.0	94.0		

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3)				stato limite ultimo - ASTA (104- 105)	178
				----- PROGR.	0.
SOLLECITAZIONI :					

Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-0.931		7.8		-4.5		60.8		-24.6		-11.6
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx Si		135.3		119.6		0.0		247.5		
1- 1	si	7	Tz		48.1		-123.7		0.0		219.7		
1- 1	si	5	Ty		93.9		0.0		1.9		94.0		
												----- PROGR.	
1.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-1.047		8.1		-4.5		60.8		-24.6		-11.7
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx Si		143.2		119.6		0.0		251.9		
1- 1	si	7	Tz		53.3		-123.7		0.0		220.9		
1- 1	si	5	Ty		96.7		0.0		1.9		96.7		
												----- PROGR.	
2.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-1.165		8.3		-4.5		60.8		-24.6		-11.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx Si		151.2		119.6		0.0		256.5		
1- 1	si	7	Tz		58.5		-123.7		0.0		222.2		
1- 1	si	5	Ty		99.4		0.0		2.0		99.5		
												----- PROGR.	
3.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-1.283		8.6		-4.5		60.8		-24.6		-11.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx Si		159.2		119.6		0.0		261.3		
1- 1	si	7	Tz		63.8		-123.7		0.0		223.6		
1- 1	si	5	Ty		102.1		0.0		2.0		102.2		
												----- PROGR.	
4.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-1.402		8.8		-4.5		60.8		-24.6		-11.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx Si		167.2		119.6		0.0		266.3		
1- 1	si	7	Tz		69.1		-123.7		0.0		225.2		
1- 1	si	5	Ty		104.9		0.0		2.0		104.9		
												----- PROGR.	
5.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-1.522		9.1		-4.5		60.8		-24.6		-12.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx Si		175.2		119.6		0.0		271.4		
1- 1	si	7	Tz		74.4		-123.7		0.0		226.9		
1- 1	si	5	Ty		107.6		0.0		2.0		107.7		
												----- PROGR.	
6.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-1.643		9.3		-4.5		60.8		-24.6		-12.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx Si		183.3		119.6		0.0		276.7		
1- 1	si	7	Tz		79.8		-123.7		0.0		228.7		
1- 1	si	5	Ty		110.3		0.0		2.0		110.4		
												----- PROGR.	
7.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-1.764		9.6		-4.5		60.8		-24.6		-12.2
TENSIONI (Sz= 0.00) :													

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	191.5	119.6	0.0	282.2
1- 1	si	7	Tz	85.2	-123.7	0.0	230.6
1- 1	si	5	Ty	113.1	0.0	2.0	113.1

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.887	9.8	-4.5	60.8	-24.6	-12.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	199.7	119.6	0.0	287.8
1- 1	si	7	Tz	90.6	-123.7	0.0	232.7
1- 1	si	5	Ty	115.8	0.0	2.1	115.8

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (105- 106) 179
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.486	9.8	-4.4	60.7	-24.3	-11.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	181.7	117.5	0.0	272.9
1- 1	si	7	Tz	72.8	-121.6	0.0	222.8
1- 1	si	5	Ty	115.7	0.0	1.9	115.7

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.601	10.0	-4.4	60.7	-24.3	-11.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	189.5	117.5	0.0	278.1
1- 1	si	7	Tz	77.9	-121.6	0.0	224.5
1- 1	si	5	Ty	118.4	0.0	1.9	118.4

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.717	10.3	-4.4	60.7	-24.3	-11.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	197.4	117.5	0.0	283.6
1- 1	si	7	Tz	83.1	-121.6	0.0	226.4
1- 1	si	5	Ty	121.1	0.0	1.9	121.1

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.834	10.5	-4.4	60.7	-24.3	-11.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	205.3	117.5	0.0	289.1
1- 1	si	7	Tz	88.3	-121.6	0.0	228.3
1- 1	si	5	Ty	123.8	0.0	2.0	123.8

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-1.952	10.8	-4.4	60.7	-24.3	-11.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	213.2	117.5	0.0	294.8
1- 1	si	7	Tz	93.5	-121.6	0.0	230.4
1- 1	si	5	Ty	126.5	0.0	2.0	126.5

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
------	----	----	----	---	----	----

1- 1		-2.071	11.0	-4.4	60.7	-24.3	-11.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	221.2	117.5	0.0	300.6
1- 1	si	7	Tz	98.8	-121.6	0.0	232.6
1- 1	si	5	Ty	129.2	0.0	2.0	129.2

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :							
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		-2.191	11.3	-4.4	60.7	-24.3	-12.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	229.3	117.5	0.0	306.6
1- 1	si	7	Tz	104.1	-121.6	0.0	234.9
1- 1	si	5	Ty	131.9	0.0	2.0	131.9

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :							
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		-2.311	11.5	-4.4	60.7	-24.3	-12.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	237.3	117.5	0.0	312.7
1- 1	si	7	Tz	109.5	-121.6	0.0	237.4
1- 1	si	5	Ty	134.6	0.0	2.0	134.6

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :							
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		-2.433	11.7	-4.4	60.7	-24.3	-12.2
TENSIONI (Sz= 0.00) :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	245.4	117.5	0.0	318.9
1- 1	si	7	Tz	114.9	-121.6	0.0	239.9
1- 1	si	5	Ty	137.3	0.0	2.0	137.3

VERIFICA STABILITA` :asta tesa per tutti i casi di carico.

RETTANGOLARE_S003 (3) stato limite ultimo - ASTA (106- 80) 180
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :							
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		-2.198	11.7	-4.4	60.5	-24.1	-0.2
TENSIONI (Sz= 0.00) :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	234.7	115.8	0.0	308.8
1- 1	si	7	Tz	104.4	-119.8	0.0	232.4
1- 1	si	5	Ty	137.0	0.0	0.0	137.0

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :							
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		-2.201	12.0	-4.4	60.5	-24.1	-0.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	237.5	115.8	0.0	310.9
1- 1	si	7	Tz	104.5	-119.8	0.0	232.4
1- 1	si	5	Ty	139.7	0.0	0.1	139.7

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :							
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		-2.205	12.2	-4.4	60.5	-24.1	-0.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	240.4	115.8	0.0	313.1
1- 1	si	7	Tz	104.7	-119.8	0.0	232.5
1- 1	si	5	Ty	142.4	0.0	0.1	142.4

----- PROGR. 3.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.209	12.5	-4.4	60.5	-24.1	-0.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	243.3	115.8	0.0	315.3
1- 1	si	7	Tz	104.9	-119.8	0.0	232.6
1- 1	si	5	Ty	145.1	0.0	0.1	145.1

----- PROGR. 4.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.215	12.7	-4.4	60.5	-24.1	-0.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	246.2	115.8	0.0	317.6
1- 1	si	7	Tz	105.2	-119.8	0.0	232.7
1- 1	si	5	Ty	147.7	0.0	0.1	147.7

----- PROGR. 5.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.222	12.9	-4.4	60.5	-24.1	-0.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	249.2	115.8	0.0	319.9
1- 1	si	7	Tz	105.5	-119.8	0.0	232.8
1- 1	si	5	Ty	150.4	0.0	0.1	150.4

----- PROGR. 6.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.229	13.2	-4.4	60.5	-24.1	-0.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	252.2	115.8	0.0	322.2
1- 1	si	7	Tz	105.8	-119.8	0.0	233.0
1- 1	si	5	Ty	153.1	0.0	0.1	153.1

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.237	13.4	-4.4	60.5	-24.1	-0.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	255.2	115.8	0.0	324.6
1- 1	si	7	Tz	106.2	-119.8	0.0	233.2
1- 1	si	5	Ty	155.8	0.0	0.1	155.8

----- PROGR. 8.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-2.247	13.7	-4.4	60.5	-24.1	-1.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	258.3	115.8	0.0	327.1
1- 1	si	7	Tz	106.6	-119.8	0.0	233.3
1- 1	si	5	Ty	158.5	0.0	0.2	158.5

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

CASSONE_S004 (4) stato limite ultimo - ASTA (9- 79) 5
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-57.063	-20.6	38.7	13.4	-51.6	19.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	499.6	0.0	156.5	568.4
1- 1	si	7	Tz	355.5	-169.1	0.0	460.6

1- 1	si 9	Ty		152.4	0.0	-167.4	327.6						

PROGR.													
7.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY	
1- 1		-55.606		-16.8		38.7		14.1		-51.6		19.8	
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si 2	Sx	Si		464.0		0.0		156.5		537.4		
1- 1	si 7	Tz			346.6		-169.1		0.0		453.8		
1- 1	si 9	Ty			171.5		0.0		-167.4		336.9		
-----									PROGR.				
									15				
SOLLECITAZIONI :													
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY	
1- 1		-54.149		-13.0		38.7		14.9		-51.6		19.8	
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si 2	Sx	Si		428.5		0.0		156.5		507.1		
1- 1	si 7	Tz			337.6		-169.1		0.0		446.9		
1- 1	si 9	Ty			190.6		0.0		-167.4		347.0		
-----									PROGR.				
									22.				
SOLLECITAZIONI :													
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY	
1- 1		-52.691		-9.2		38.7		15.6		-51.6		19.8	
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si 2	Sx	Si		393.0		0.0		156.5		477.4		
1- 1	si 7	Tz			328.6		-169.1		0.0		440.2		
1- 1	si 9	Ty			209.7		0.0		-167.4		357.9		
-----									PROGR.				
									30.				
SOLLECITAZIONI :													
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY	
1- 1		-51.234		-5.4		38.7		16.4		-51.6		19.8	
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si 2	Sx			357.5		0.0		156.5		448.6		
1- 1	si 7	Tz			319.6		-169.1		0.0		433.6		
1- 1	si 9	Ty			228.8		0.0		-167.4		369.4		
1- 1	si 15	Si			349.9		-164.0		0.0		450.7		
-----									PROGR.				
									37.				
SOLLECITAZIONI :													
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY	
1- 1		-49.777		-1.6		38.7		17.1		-51.6		19.8	
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si 2	Sx			321.9		0.0		156.5		420.9		
1- 1	si 7	Tz			310.7		-169.1		0.0		427.0		
1- 1	si 9	Ty			247.9		0.0		-167.4		381.5		
1- 1	si 15	Si			319.7		-164.0		0.0		427.6		
-----									PROGR.				
									44.				
SOLLECITAZIONI :													
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY	
1- 1		-48.320		2.2		38.7		17.9		-51.6		19.8	
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si 1	Sx			317.0		0.0		156.5		417.1		
1- 1	si 7	Tz			301.7		-169.1		0.0		420.5		
1- 1	si 9	Ty			267.0		0.0		-167.4		394.2		
1- 1	si 13	Si			313.9		-168.5		0.0		428.6		
-----									PROGR.				
									52.				
SOLLECITAZIONI :													
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY	
1- 1		-46.862		6.0		38.7		18.7		-51.6		19.8	
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si 1	Sx			334.6		0.0		156.5		430.6		
1- 1	si 7	Tz			292.7		-169.1		0.0		414.1		

1- 1 si 9	Ty	286.1	0.0	-167.4	407.4	
1- 1 si 13	Si	326.2	-168.5	0.0	437.7	
-----						PROGR. 59.

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-45.405	9.8	38.7	19.4	-51.6	19.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	352.2	0.0	156.5	444.4
1- 1	si	7	Tz	283.8	-169.1	0.0	407.8
1- 1	si	9	Ty	305.2	0.0	-167.4	421.0
1- 1	si	13	Si	338.5	-168.5	0.0	446.9

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

CASSONE_S004 (4)	stato limite ultimo - ASTA (21- 78)	25
-----	PROGR.	0.

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-57.058	20.6	-38.7	13.4	51.6	19.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	499.5	0.0	156.4	568.3
1- 1	si	7	Tz	355.5	169.0	0.0	460.5
1- 1	si	10	Ty	152.4	0.0	-167.3	327.5

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-55.603	16.8	-38.7	14.1	51.6	19.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	464.0	0.0	156.4	537.3
1- 1	si	7	Tz	346.5	169.0	0.0	453.7
1- 1	si	10	Ty	171.5	0.0	-167.3	336.8

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-54.148	13.0	-38.7	14.9	51.6	19.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	428.5	0.0	156.4	507.0
1- 1	si	7	Tz	337.6	169.0	0.0	446.9
1- 1	si	10	Ty	190.6	0.0	-167.3	346.9

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-52.693	9.2	-38.7	15.6	51.6	19.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	393.0	0.0	156.4	477.4
1- 1	si	7	Tz	328.6	169.0	0.0	440.1
1- 1	si	10	Ty	209.7	0.0	-167.3	357.8

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-51.238	5.4	-38.7	16.4	51.6	19.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	357.5	0.0	156.4	448.6
1- 1	si	7	Tz	319.7	169.0	0.0	433.5
1- 1	si	10	Ty	228.8	0.0	-167.3	369.3
1- 1	si	13	Si	349.9	163.9	0.0	450.6

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
------	----	----	----	---	----	----

1- 1		-49.784	1.6	-38.7	17.2	51.6	19.7
TENSIONI (Sz= 0.00) :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	322.0	0.0	156.4	420.8
1- 1	si	7	Tz	310.7	169.0	0.0	426.9
1- 1	si	10	Ty	248.0	0.0	-167.3	381.4
1- 1	si	13	Si	319.7	163.9	0.0	427.6

----- PROGR. 44.

SOLLECITAZIONI :							
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		-48.329	-2.2	-38.7	17.9	51.6	19.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx	317.1	0.0	156.4	417.1
1- 1	si	7	Tz	301.8	169.0	0.0	420.5
1- 1	si	10	Ty	267.1	0.0	-167.3	394.1
1- 1	si	15	Si	314.0	168.4	0.0	428.6

----- PROGR. 52.

SOLLECITAZIONI :							
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		-46.874	-6.0	-38.7	18.7	51.6	19.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx	334.7	0.0	156.4	430.6
1- 1	si	7	Tz	292.8	169.0	0.0	414.1
1- 1	si	10	Ty	286.2	0.0	-167.3	407.3
1- 1	si	15	Si	326.3	168.4	0.0	437.7

----- PROGR. 59.

SOLLECITAZIONI :							
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		-45.419	-9.8	-38.7	19.4	51.6	19.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx	352.3	0.0	156.4	444.4
1- 1	si	7	Tz	283.9	169.0	0.0	407.8
1- 1	si	10	Ty	305.3	0.0	-167.3	421.0
1- 1	si	15	Si	338.6	168.4	0.0	446.9

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

CASSONE_S004 (4) stato limite ultimo - ASTA (17- 23) 36
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :							
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		-65.107	174.9	-23.6	-173.6	17.7	-0.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1641.8	0.0	95.3	1650.0
1- 1	si	7	Tz	386.8	99.6	0.0	423.5
1- 1	si	9	Ty	1539.7	0.0	98.1	1549.0

----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :							
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		-65.107	174.9	-23.6	-173.6	17.7	-0.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-1641.5	0.0	95.3	1649.7
1- 1	si	7	Tz	386.8	99.6	0.0	423.5
1- 1	si	9	Ty	1539.4	0.0	98.1	1548.7

----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :							
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		-65.108	174.8	-23.6	-173.6	17.7	-0.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :							
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si

1- 1	si	3	Sx	Si	-1641.1	0.0	95.3	1649.4	
1- 1	si	7	Tz		386.8	99.6	0.0	423.5	
1- 1	si	9	Ty		1539.1	0.0	98.1	1548.4	

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso			MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-65.108		174.8	-23.6	-173.5	17.7	-0.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx	Si	-1640.8	0.0	95.3	1649.1	
1- 1	si	7	Tz		386.8	99.6	0.0	423.5	
1- 1	si	9	Ty		1538.8	0.0	98.1	1548.1	

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso			MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-65.109		174.7	-23.6	-173.5	17.7	-0.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx	Si	-1640.5	0.0	95.3	1648.8	
1- 1	si	7	Tz		386.8	99.6	0.0	423.5	
1- 1	si	9	Ty		1538.5	0.0	98.1	1547.8	

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso			MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-65.109		174.7	-23.6	-173.5	17.7	-0.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx	Si	-1640.2	0.0	95.3	1648.5	
1- 1	si	7	Tz		386.8	99.6	0.0	423.5	
1- 1	si	9	Ty		1538.2	0.0	98.1	1547.5	

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso			MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-65.110		174.6	-23.6	-173.5	17.7	-0.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx	Si	-1639.9	0.0	95.3	1648.2	
1- 1	si	7	Tz		386.8	99.6	0.0	423.5	
1- 1	si	9	Ty		1537.9	0.0	98.1	1547.2	

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso			MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-65.111		174.6	-23.6	-173.4	17.7	-0.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx	Si	-1639.6	0.0	95.3	1647.9	
1- 1	si	7	Tz		386.8	99.6	0.0	423.5	
1- 1	si	9	Ty		1537.6	0.0	98.1	1546.9	

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso			MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-65.111		174.6	-23.6	-173.4	17.7	-0.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi		Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx	Si	-1639.3	0.0	95.3	1647.6	
1- 1	si	7	Tz		386.8	99.6	0.0	423.5	
1- 1	si	9	Ty		1537.3	0.0	98.1	1546.6	

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 2.
Z Lc = 2. Ro = 2.20 lm = 0.9 Ncr=250441210.0 alfa(a)=0.2100 ki=1.0000
Y Lc = 2. Ro = 1.89 lm = 1.1 Ncr=185671931.1 alfa(a)=0.2100 ki=1.0000
Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Y
Ned = -173.6 Mzeq = -65.109 Myeq = 174.766 Ss = -1640.8 (0.626)

CASSONE_S004 (4) stato limite ultimo - ASTA (19- 24) 38
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	65.129	174.7	23.6	-173.8	17.4	0.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	-1640.2	0.0	95.5	1648.5
1- 1	si	7	Tz	-421.6	99.8	0.0	455.7
1- 1	si	10	Ty	-1572.8	0.0	-98.3	1582.0

----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	65.130	174.6	23.6	-173.7	17.4	0.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	-1639.9	0.0	95.5	1648.2
1- 1	si	7	Tz	-421.6	99.8	0.0	455.7
1- 1	si	10	Ty	-1572.5	0.0	-98.3	1581.7

----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	65.131	174.6	23.6	-173.7	17.4	0.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	-1639.6	0.0	95.5	1647.9
1- 1	si	7	Tz	-421.6	99.8	0.0	455.7
1- 1	si	10	Ty	-1572.2	0.0	-98.3	1581.4

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	65.132	174.5	23.6	-173.7	17.4	0.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	-1639.3	0.0	95.5	1647.6
1- 1	si	7	Tz	-421.6	99.8	0.0	455.7
1- 1	si	10	Ty	-1571.9	0.0	-98.3	1581.1

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	65.133	174.5	23.6	-173.7	17.4	0.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	-1639.0	0.0	95.5	1647.3
1- 1	si	7	Tz	-421.6	99.8	0.0	455.7
1- 1	si	10	Ty	-1571.6	0.0	-98.3	1580.8

----- PROGR. 1.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	65.133	174.4	23.6	-173.6	17.4	0.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	-1638.7	0.0	95.5	1647.0
1- 1	si	7	Tz	-421.6	99.8	0.0	455.7
1- 1	si	10	Ty	-1571.3	0.0	-98.3	1580.5

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	65.134	174.4	23.6	-173.6	17.4	0.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	-1638.4	0.0	95.5	1646.7
1- 1	si	7	Tz	-421.6	99.8	0.0	455.7
1- 1	si	10	Ty	-1571.0	0.0	-98.3	1580.2

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	65.135	174.4	23.6	-173.6	17.4	0.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	-1638.1	0.0	95.5	1646.4
1- 1	si	7	Tz	-421.6	99.8	0.0	455.7
1- 1	si	10	Ty	-1570.7	0.0	-98.3	1579.9

----- PROGR. 2.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	65.136	174.3	23.6	-173.6	17.4	0.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	-1637.8	0.0	95.5	1646.1
1- 1	si	7	Tz	-421.6	99.8	0.0	455.7
1- 1	si	10	Ty	-1570.4	0.0	-98.3	1579.6

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 2.

Z Lc = 2. Ro = 2.20 lm = 0.9 Ncr=250441210.0 alfa(a)=0.2100 ki=1.0000

Y Lc = 2. Ro = 1.89 lm = 1.1 Ncr=185671931.1 alfa(a)=0.2100 ki=1.0000

Caso 1- 1 - Nodo 2 - Asse Y

Ned = -173.8 Mzeq = 65.133 Myeq = 174.519 Ss = -1639.2 (0.626)

CASSONE_S004 (4) stato limite ultimo - ASTA (24- 80) 39

----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-114.643	10.2	46.7	-46.9	32.7	73.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-787.5	0.0	188.5	852.5
1- 1	si	14	Tz	-659.3	203.0	0.0	747.2
1- 1	si	10	Ty	517.0	0.0	-204.1	626.3

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-109.259	7.8	46.7	-46.1	32.7	73.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-737.2	0.0	188.5	806.3
1- 1	si	14	Tz	-639.2	203.0	0.0	729.5
1- 1	si	10	Ty	506.1	0.0	-204.1	617.3

----- PROGR. 15.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-103.875	5.4	46.7	-45.4	32.7	73.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-686.9	0.0	188.5	760.6
1- 1	si	14	Tz	-619.2	203.0	0.0	712.0
1- 1	si	10	Ty	495.1	0.0	-204.1	608.3

----- PROGR. 22.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-98.492	3.0	46.7	-44.6	32.7	73.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-636.6	0.0	188.5	715.5
1- 1	si	14	Tz	-599.1	203.0	0.0	694.7
1- 1	si	10	Ty	484.1	0.0	-204.1	599.4

----- PROGR. 30.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-93.108		0.6		46.7		-43.9		32.7		73.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx		-586.3		0.0		188.5		671.2	
1- 1	si	14	Tz	Si	-579.1		203.0		0.0		677.5	
1- 1	si	10	Ty		473.2		0.0		-204.1		590.6	

----- PROGR. 37.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-87.725		-1.8		46.7		-43.1		32.7		73.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	4	Sx		-561.6		0.0		188.5		649.6	
1- 1	si	14	Tz	Si	-559.0		203.0		0.0		660.4	
1- 1	si	10	Ty		462.2		0.0		-204.1		581.8	

----- PROGR. 44.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-82.341		-4.2		46.7		-42.4		32.7		73.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	4	Sx		-544.9		0.0		188.5		635.2	
1- 1	si	14	Tz	Si	-539.0		203.0		0.0		643.5	
1- 1	si	10	Ty		451.2		0.0		-204.1		573.2	

----- PROGR. 52.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-76.957		-6.6		46.7		-41.6		32.7		73.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	4	Sx		-528.2		0.0		188.5		621.0	
1- 1	si	14	Tz	Si	-518.9		203.0		0.0		626.8	
1- 1	si	10	Ty		440.3		0.0		-204.1		564.6	

----- PROGR. 59.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-71.574		-9.1		46.7		-40.9		32.7		73.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	4	Sx		-511.5		0.0		188.5		606.9	
1- 1	si	14	Tz	Si	-498.9		203.0		0.0		610.3	
1- 1	si	10	Ty		429.3		0.0		-204.1		556.1	

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 59.
Z Lc = 59. | Ro = 2.20 | lm = 26.8 | Ncr= 287780.8 | alfa(a)=0.2100 | ki=0.9754 |
Y Lc = 59. | Ro = 1.89 | lm = 31.2 | Ncr= 213354.7 | alfa(a)=0.2100 | ki=0.9633 |
Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Y
Ned = -46.9 | Mzeq = -97.415 | Myeq = 4.085 | Ss = -638.1 (0.244)

CASSONE_S004 (4) stato limite ultimo - ASTA (78- 22) 137
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-49.385		-5.1		-24.5		-20.2		-4.6		44.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	4	Sx	Si	-344.1		0.0		99.0		384.4	
1- 1	si	13	Tz		276.1		-105.0		0.0		330.6	
1- 1	si	5	Ty		-37.5		0.0		-108.3		191.3	

----- PROGR. 12.

SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY

1- 1			-43.826		-4.5	-24.5	-18.9	-4.6	44.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	4	Sx Si	-305.5	0.0	99.0	350.3		
1- 1	si	13	Tz	244.9	-105.0	0.0	305.0		
1- 1	si	5	Ty	-33.5	0.0	-108.3	190.6		
-----									25.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-38.268	-4.0	-24.5	-17.6	-4.6	44.9	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	4	Sx Si	-266.9	0.0	99.0	317.3		
1- 1	si	13	Tz	213.7	-105.0	0.0	280.6		
1- 1	si	5	Ty	-29.4	0.0	-108.3	189.9		
-----									37.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-32.709	-3.4	-24.5	-16.4	-4.6	44.9	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	4	Sx	-228.4	0.0	99.0	285.6		
1- 1	si	13	Tz	182.4	-105.0	0.0	257.6		
1- 1	si	5	Ty	-25.3	0.0	-108.3	189.3		
1- 1	si	14	Si	-223.6	103.3	0.0	286.3		
-----									50.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-27.151	-2.8	-24.5	-15.1	-4.6	44.9	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	4	Sx	-189.8	0.0	99.0	255.8		
1- 1	si	13	Tz	151.2	-105.0	0.0	236.5		
1- 1	si	5	Ty	-21.3	0.0	-108.3	188.8		
1- 1	si	14	Si	-185.8	103.3	0.0	257.9		
-----									62.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-21.592	-2.3	-24.5	-13.8	-4.6	44.9	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	4	Sx	-151.2	0.0	99.0	228.6		
1- 1	si	13	Tz	120.0	-105.0	0.0	217.9		
1- 1	si	5	Ty	-17.2	0.0	-108.3	188.4		
1- 1	si	14	Si	-148.1	103.3	0.0	232.2		
-----									74.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-16.034	-1.7	-24.5	-12.6	-4.6	44.9	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	4	Sx	-112.6	0.0	99.0	205.2		
1- 1	si	13	Tz	88.8	-105.0	0.0	202.4		
1- 1	si	5	Ty	-13.1	0.0	-108.3	188.1		
1- 1	si	14	Si	-110.3	103.3	0.0	210.1		
-----									87.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-10.475	-1.1	-24.5	-11.3	-4.6	44.9	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	4	Sx	-74.1	0.0	99.0	186.8		
1- 1	si	13	Tz	57.5	-105.0	0.0	190.7		
1- 1	si	5	Ty	-9.1	0.0	-108.3	187.8		
1- 1	si	14	Si	-72.5	103.3	0.0	193.0		
-----									99.

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-4.917	-0.6	-24.5	-10.1	-4.6	44.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-35.5	0.0	99.0	175.1
1- 1	si	13	Tz	26.3	-105.0	0.0	183.7
1- 1	si	5	TySi	-5.0	0.0	-108.3	187.7

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 99.
 Z Lc = 99. | Ro = 2.20 | lm = 45.0 | Ncr= 102210.5 | alfa(a)=0.2100 | ki=0.9184 |
 Y Lc = 99. | Ro = 1.89 | lm = 52.3 | Ncr= 75776.7 | alfa(a)=0.2100 | ki=0.8891 |
 Caso 1- 1 - Nodo 4 - Asse Y
 Ned = -20.2 | Mzeq = -31.598 | Myeq = -3.283 | Ss = -221.3 (0.085)

CASSONE_S004 (4) stato limite ultimo - ASTA (79- 10) 138
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-49.375	5.1	24.5	-20.2	4.6	44.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-344.0	0.0	99.1	384.5
1- 1	si	14	Tz	-280.1	105.1	0.0	334.0
1- 1	si	5	Ty	33.5	0.0	-108.4	190.7

----- PROGR. 12.

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-43.818	4.5	24.5	-18.9	4.6	44.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-305.4	0.0	99.1	350.4
1- 1	si	14	Tz	-248.6	105.1	0.0	308.1
1- 1	si	5	Ty	29.7	0.0	-108.4	190.1

----- PROGR. 25.

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-38.261	4.0	24.5	-17.6	4.6	44.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-266.9	0.0	99.1	317.3
1- 1	si	14	Tz	-217.1	105.1	0.0	283.3
1- 1	si	5	Ty	25.9	0.0	-108.4	189.6

----- PROGR. 37.

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-32.704	3.4	24.5	-16.4	4.6	44.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-228.3	0.0	99.1	285.7
1- 1	si	14	Tz	-185.7	105.1	0.0	260.0
1- 1	si	5	Ty	22.1	0.0	-108.4	189.1
1- 1	si	16	Si	-223.6	-103.4	0.0	286.4

----- PROGR. 50.

SOLLECITAZIONI

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-27.147	2.8	24.5	-15.1	4.6	44.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-189.8	0.0	99.1	255.9
1- 1	si	14	Tz	-154.2	105.1	0.0	238.6
1- 1	si	5	Ty	18.2	0.0	-108.4	188.7
1- 1	si	16	Si	-185.8	-103.4	0.0	258.0

----- PROGR. 62.

SOLLECITAZIONI :
 Caso MZ MY MT N TZ TY
 1- 1 -21.591 2.3 24.5 -13.8 4.6 44.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :
 Caso Ve No massimi Sx Tz Ty Si
 1- 1 si 3 Sx -151.2 0.0 99.1 228.8
 1- 1 si 14 Tz -122.7 105.1 0.0 219.6
 1- 1 si 5 Ty 14.4 0.0 -108.4 188.3
 1- 1 si 16 Si -148.0 -103.4 0.0 232.3

----- PROGR. 74.

SOLLECITAZIONI :
 Caso MZ MY MT N TZ TY
 1- 1 -16.034 1.7 24.5 -12.6 4.6 44.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :
 Caso Ve No massimi Sx Tz Ty Si
 1- 1 si 3 Sx -112.6 0.0 99.1 205.3
 1- 1 si 14 Tz -91.3 105.1 0.0 203.6
 1- 1 si 5 Ty 10.6 0.0 -108.4 188.1
 1- 1 si 16 Si -110.3 -103.4 0.0 210.3

----- PROGR. 87.

SOLLECITAZIONI :
 Caso MZ MY MT N TZ TY
 1- 1 -10.477 1.1 24.5 -11.3 4.6 44.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :
 Caso Ve No massimi Sx Tz Ty Si
 1- 1 si 3 Sx -74.1 0.0 99.1 187.0
 1- 1 si 14 Tz -59.8 105.1 0.0 191.6
 1- 1 si 5 Ty 6.8 0.0 -108.4 187.9
 1- 1 si 16 Si -72.5 -103.4 0.0 193.2

----- PROGR. 99.

SOLLECITAZIONI :
 Caso MZ MY MT N TZ TY
 1- 1 -4.920 0.6 24.5 -10.1 4.6 44.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :
 Caso Ve No massimi Sx Tz Ty Si
 1- 1 si 3 Sx -35.5 0.0 99.1 175.3
 1- 1 si 14 Tz -28.4 105.1 0.0 184.2
 1- 1 si 5 Ty 3.0 0.0 -108.4 187.8
 1- 1 si 6 Si -5.0 0.0 -108.4 187.9

 VERIFICA STABILITA` :

L0 = 99.
 Z Lc = 99. Ro = 2.20 lm = 45.0 Ncr= 102210.5 alfa(a)=0.2100 ki=0.9184
 Y Lc = 99. Ro = 1.89 lm = 52.3 Ncr= 75776.7 alfa(a)=0.2100 ki=0.8891
 Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Y
 Ned = -20.2 Mzeq = -31.593 Myeq = 3.283 Ss = -221.3 (0.085)

CASSONE_S004 (4) stato limite ultimo - ASTA (80- 20) 152
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :
 Caso MZ MY MT N TZ TY
 1- 1 -67.201 -11.3 33.0 -39.9 -27.9 48.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :
 Caso Ve No massimi Sx Tz Ty Si
 1- 1 si 4 Sx Si -499.9 0.0 133.4 550.7
 1- 1 si 13 Tz -144.2 0.0 430.0
 1- 1 si 9 Ty 264.8 0.0 -144.7 364.6

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :
 Caso MZ MY MT N TZ TY
 1- 1 -63.597 -9.2 33.0 -39.1 -27.9 48.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :
 Caso Ve No massimi Sx Tz Ty Si

1- 1	si	4	Sx	Si	-463.1	0.0	133.4	517.6	
1- 1	si	13	Tz		339.2	-144.2	0.0	421.2	
1- 1	si	9	Ty		260.5	0.0	-144.7	361.5	
									15.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-59.993		-7.2	33.0	-38.4	-27.9	48.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi		Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	4	Sx	Si	-426.4	0.0	133.4	484.9	
1- 1	si	13	Tz		328.4	-144.2	0.0	412.6	
1- 1	si	9	Ty		256.3	0.0	-144.7	358.5	
									22.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-56.390		-5.1	33.0	-37.6	-27.9	48.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi		Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	4	Sx	Si	-389.6	0.0	133.4	452.9	
1- 1	si	13	Tz		317.6	-144.2	0.0	404.0	
1- 1	si	9	Ty		252.1	0.0	-144.7	355.5	
									30.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-52.786		-3.1	33.0	-36.9	-27.9	48.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi		Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	4	Sx	Si	-352.8	0.0	133.4	421.7	
1- 1	si	13	Tz		306.8	-144.2	0.0	395.6	
1- 1	si	9	Ty		247.9	0.0	-144.7	352.5	
									37.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-49.182		-1.0	33.0	-36.1	-27.9	48.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi		Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	4	Sx		-316.0	0.0	133.4	391.4	
1- 1	si	13	Tz		296.0	-144.2	0.0	387.2	
1- 1	si	9	Ty		243.7	0.0	-144.7	349.5	
1- 1	si	8	Si		-308.9	-140.2	0.0	392.9	
									44.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-45.579		1.0	33.0	-35.4	-27.9	48.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi		Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx		-293.7	0.0	133.4	373.6	
1- 1	si	13	Tz		285.1	-144.2	0.0	379.0	
1- 1	si	9	Ty		239.4	0.0	-144.7	346.6	
1- 1	si	16	Si		-292.2	-144.2	0.0	384.4	
									52.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-41.975		3.1	33.0	-34.6	-27.9	48.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi		Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx		-285.6	0.0	133.4	367.3	
1- 1	si	13	Tz		274.3	-144.2	0.0	371.0	
1- 1	si	9	Ty		235.2	0.0	-144.7	343.7	
1- 1	si	16	Si		-281.3	-144.2	0.0	376.1	
									59.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1			-38.371		5.1	33.0	-33.9	-27.9	48.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi		Sx	Tz	Ty	Si	

1- 1	si	3	Sx	-277.5	0.0	133.4	361.0
1- 1	si	13	Tz	263.5	-144.2	0.0	363.0
1- 1	si	9	Ty	231.0	0.0	-144.7	340.8
1- 1	si	16	Si	-270.3	-144.2	0.0	368.0

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 59.
Z Lc = 59. Ro = 2.20 lm = 26.8 Ncr= 287780.8 alfa(a)=0.2100 ki=0.9754
Y Lc = 59. Ro = 1.89 lm = 31.2 Ncr= 213354.7 alfa(a)=0.2100 ki=0.9633
Caso 1- 1 - Nodo 4 - Asse Y
Ned = -39.9 Mzeq = -55.669 Myeq = -4.721 Ss = -382.7 (0.146)

CASSONE_S004 (4) stato limite ultimo - ASTA (23- 77) 181
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-114.891	-10.2	-46.6	-46.8	-32.6	73.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	-788.9	0.0	188.3	853.7
1- 1	si	13	Tz	651.5	-202.8	0.0	740.2
1- 1	si	9	Ty	518.4	0.0	-203.8	627.2

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-109.490	-7.8	-46.6	-46.0	-32.6	73.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	-738.6	0.0	188.3	807.4
1- 1	si	13	Tz	631.5	-202.8	0.0	722.6
1- 1	si	9	Ty	507.4	0.0	-203.8	618.1

----- PROGR. 15.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-104.089	-5.4	-46.6	-45.3	-32.6	73.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	-688.2	0.0	188.3	761.5
1- 1	si	13	Tz	611.5	-202.8	0.0	705.2
1- 1	si	9	Ty	496.3	0.0	-203.8	609.1

----- PROGR. 22.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-98.687	-3.0	-46.6	-44.5	-32.6	73.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	-637.8	0.0	188.3	716.3
1- 1	si	13	Tz	591.5	-202.8	0.0	687.9
1- 1	si	9	Ty	485.2	0.0	-203.8	600.1

----- PROGR. 30.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-93.286	-0.6	-46.6	-43.8	-32.6	73.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-587.4	0.0	188.3	671.9
1- 1	si	13	Tz	571.4	-202.8	0.0	670.8
1- 1	si	9	Ty	474.1	0.0	-203.8	591.2
1- 1	si	16	Si	-580.2	-202.8	0.0	678.2

----- PROGR. 37.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-87.885	1.8	-46.6	-43.0	-32.6	73.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-562.6	0.0	188.3	650.3
1- 1	si	13	Tz	551.4	-202.8	0.0	653.8
1- 1	si	9	Ty	463.1	0.0	-203.8	582.3
1- 1	si	16	Si	-560.0	-202.8	0.0	661.1

----- PROGR. 44.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-82.484	4.2	-46.6	-42.3	-32.6	73.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-545.8	0.0	188.3	635.8
1- 1	si	13	Tz	531.4	-202.8	0.0	637.0
1- 1	si	9	Ty	452.0	0.0	-203.8	573.6
1- 1	si	16	Si	-539.9	-202.8	0.0	644.1

----- PROGR. 52.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-77.083	6.6	-46.6	-41.5	-32.6	73.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-529.0	0.0	188.3	621.4
1- 1	si	13	Tz	511.4	-202.8	0.0	620.4
1- 1	si	9	Ty	440.9	0.0	-203.8	564.9
1- 1	si	16	Si	-519.7	-202.8	0.0	627.3

----- PROGR. 59.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-71.682	9.1	-46.6	-40.8	-32.6	73.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-512.2	0.0	188.3	607.2
1- 1	si	13	Tz	491.4	-202.8	0.0	604.0
1- 1	si	9	Ty	429.9	0.0	-203.8	556.3
1- 1	si	16	Si	-499.5	-202.8	0.0	610.7

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 59.
Z Lc = 59. Ro = 2.20 lm = 26.8 Ncr= 287780.8 alfa(a)=0.2100 ki=0.9754
Y Lc = 59. Ro = 1.89 lm = 31.2 Ncr= 213354.7 alfa(a)=0.2100 ki=0.9633
Caso 1- 1 - Nodo 4 - Asse Y
Ned = -46.8 Mzeq = -97.607 Myeq = -4.079 Ss = -639.3 (0.244)

CASSONE_S004 (4) stato limite ultimo - ASTA (77- 18) 182
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-67.315	11.3	-32.9	-39.7	27.9	49.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-500.7	0.0	133.0	551.1
1- 1	si	14	Tz	-358.7	143.8	0.0	436.7
1- 1	si	10	Ty	265.3	0.0	-144.3	364.5

----- PROGR. 7.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-63.697	9.2	-32.9	-39.0	27.9	49.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx Si	-463.8	0.0	133.0	517.8
1- 1	si	14	Tz	-347.6	143.8	0.0	427.7
1- 1	si	10	Ty	261.1	0.0	-144.3	361.4

----- PROGR. 15.

SOLLECITAZIONI :

Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-60.079		7.2		-32.9		-38.2		27.9		49.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx Si		-426.9		0.0		133.0		485.0	
1- 1	si	14	Tz		-336.6		143.8		0.0		418.7	
1- 1	si	10	Ty		256.8		0.0		-144.3		358.4	
----- PROGR.											22.	
SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-56.462		5.1		-32.9		-37.5		27.9		49.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx Si		-390.0		0.0		133.0		452.9	
1- 1	si	14	Tz		-325.6		143.8		0.0		409.9	
1- 1	si	10	Ty		252.5		0.0		-144.3		355.3	
----- PROGR.											30.	
SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-52.844		3.1		-32.9		-36.7		27.9		49.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx Si		-353.1		0.0		133.0		421.6	
1- 1	si	14	Tz		-314.5		143.8		0.0		401.2	
1- 1	si	10	Ty		248.2		0.0		-144.3		352.3	
----- PROGR.											37.	
SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-49.226		1.0		-32.9		-36.0		27.9		49.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	3	Sx Si		-316.2		0.0		133.0		391.2	
1- 1	si	14	Tz		-303.5		143.8		0.0		392.6	
1- 1	si	10	Ty		243.9		0.0		-144.3		349.3	
1- 1	si	8	Si		-309.1		139.8		0.0		392.7	
----- PROGR.											44.	
SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-45.608		-1.0		-32.9		-35.2		27.9		49.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	4	Sx		-293.9		0.0		133.0		373.4	
1- 1	si	14	Tz Si		-292.4		143.8		0.0		384.1	
1- 1	si	10	Ty		239.6		0.0		-144.3		346.3	
----- PROGR.											52.	
SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-41.990		-3.1		-32.9		-34.5		27.9		49.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	4	Sx		-285.7		0.0		133.0		367.0	
1- 1	si	14	Tz Si		-281.4		143.8		0.0		375.8	
1- 1	si	10	Ty		235.4		0.0		-144.3		343.3	
----- PROGR.											59.	
SOLLECITAZIONI :												
Caso		MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1		-38.373		-5.2		-32.9		-33.7		27.9		49.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si	
1- 1	si	4	Sx		-277.5		0.0		133.0		360.6	
1- 1	si	14	Tz Si		-270.3		143.8		0.0		367.6	
1- 1	si	10	Ty		231.1		0.0		-144.3		340.4	

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 59.
 Z | Lc = 59. | Ro = 2.20 | lm = 26.8 | Ncr= 287780.8 | alfa(a)=0.2100 | ki=0.9754 |
 Y | Lc = 59. | Ro = 1.89 | lm = 31.2 | Ncr= 213354.7 | alfa(a)=0.2100 | ki=0.9633 |
 Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Y
 Ned = -39.7 | Mzeq = -55.738 | Myeq = 4.720 | Ss = -383.1 (0.146)

CASSONE_S006 (6) stato limite ultimo - ASTA (7- 8) 4

----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-427.118	-4.9	-68.6	-51.3	-7.1	350.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-1255.4	0.0	160.5	1285.8
1- 1	si	13	Tz	1208.4	-181.0	0.0	1248.5
1- 1	si	5	Ty	-25.7	0.0	-204.8	355.7
1- 1	si	14	Si	-1251.0	178.2	0.0	1288.5

----- PROGR. 15.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-374.584	-3.9	-68.6	-49.1	-7.1	350.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-1099.3	0.0	160.5	1133.9
1- 1	si	13	Tz	1061.1	-181.0	0.0	1106.5
1- 1	si	5	Ty	-20.8	0.0	-204.8	355.4
1- 1	si	14	Si	-1095.8	178.2	0.0	1138.4

----- PROGR. 30.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-322.049	-2.8	-68.6	-47.0	-7.1	350.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-943.2	0.0	160.5	983.3
1- 1	si	13	Tz	913.8	-181.0	0.0	966.1
1- 1	si	5	Ty	-15.9	0.0	-204.8	355.1
1- 1	si	14	Si	-940.6	178.2	0.0	990.0

----- PROGR. 45.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-269.514	-1.8	-68.6	-44.8	-7.1	350.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-787.0	0.0	160.5	834.7
1- 1	si	13	Tz	766.4	-181.0	0.0	828.1
1- 1	si	5	Ty	-11.1	0.0	-204.8	355.0
1- 1	si	14	Si	-785.5	178.2	0.0	843.9

----- PROGR. 60.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-216.980	-0.7	-68.6	-42.7	-7.1	350.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-630.9	0.0	160.5	689.4
1- 1	si	13	Tz	619.1	-181.0	0.0	694.0
1- 1	si	5	Ty	-6.2	0.0	-204.8	354.8
1- 1	si	14	Si	-630.3	178.2	0.0	701.8

----- PROGR. 75.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-164.445	0.3	-68.6	-40.6	-7.1	350.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-477.9	0.0	160.5	552.8
1- 1	si	13	Tz	471.8	-181.0	0.0	566.5
1- 1	si	5	Ty	-1.4	0.0	-204.8	354.8

1- 1 si 16	Si	-477.6	-181.0	0.0	571.3	
-----						90.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-111.911	1.4	-68.6	-38.4	-7.1	350.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve No massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1 si 3	Sx	-331.2	0.0	160.5	432.4
1- 1 si 13	Tz	324.5	-181.0	0.0	451.2
1- 1 si 5	Ty	3.5	0.0	-204.8	354.8
1- 1 si 16	Si	-329.9	-181.0	0.0	455.2

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-59.376	2.5	-68.6	-36.3	-7.1	350.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve No massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1 si 3	Sx	-184.5	0.0	160.5	333.6
1- 1 si 13	Tz	177.1	-181.0	0.0	360.1
1- 1 si 5	Ty	8.4	0.0	-204.8	354.9
1- 1 si 16	Si	-182.3	-181.0	0.0	362.7

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-6.841	3.5	-68.6	-34.1	-7.1	350.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve No massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1 si 3	Sx	-37.8	0.0	160.5	280.5
1- 1 si 13	Tz	29.8	-181.0	0.0	315.0
1- 1 si 5	Ty	13.2	0.0	-204.8	355.0
1- 1 si 6	Si	-18.1	0.0	-204.8	355.2

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 120.
Z |Lc = 120.|Ro = 3.52|lm = 34.1|Ncr= 249961.4|alfa(a)=0.2100|ki=0.9548|
Y |Lc = 120.|Ro = 2.00|lm = 59.9|Ncr= 80841.7|alfa(a)=0.2100|ki=0.8523|
Caso 1- 1 - Nodo 4 - Asse Y
Ned = -51.3|Mzeq = -259.007|Myeq = -1.978|Ss = -759.0 (0.290)

CASSONE_S006 (6) stato limite ultimo - ASTA (11- 12) 6

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-426.377	5.0	68.8	-51.1	7.1	349.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve No massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1 si 3	Sx	-1253.3	0.0	160.9	1283.9
1- 1 si 14	Tz	-1213.5	181.4	0.0	1253.6
1- 1 si 5	Ty	18.4	0.0	-205.2	355.9
1- 1 si 16	Si	-1248.9	-178.6	0.0	1286.6

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-373.935	3.9	68.8	-49.0	7.1	349.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve No massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1 si 3	Sx	-1097.5	0.0	160.9	1132.3
1- 1 si 14	Tz	-1066.2	181.4	0.0	1111.5
1- 1 si 5	Ty	13.9	0.0	-205.2	355.7
1- 1 si 16	Si	-1094.0	-178.6	0.0	1136.9

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-321.492	2.8	68.8	-46.8	7.1	349.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx	-941.6	0.0	160.9	982.0		
1- 1	si	14	Tz	-918.8	181.4	0.0	971.1		
1- 1	si	5	Ty	9.3	0.0	-205.2	355.5		
1- 1	si	16	Si	-939.1	-178.6	0.0	988.7		
								-----	PROGR. 45.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-269.050	1.8	68.8	-44.7	7.1	349.6	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx	-785.7	0.0	160.9	833.7		
1- 1	si	14	Tz	-771.5	181.4	0.0	833.0		
1- 1	si	5	Ty	4.7	0.0	-205.2	355.4		
1- 1	si	16	Si	-784.1	-178.6	0.0	843.0		
								-----	PROGR. 60.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-216.608	0.7	68.8	-42.5	7.1	349.6	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	3	Sx	-629.9	0.0	160.9	688.8		
1- 1	si	14	Tz	-624.1	181.4	0.0	698.8		
1- 1	si	5	Ty	0.2	0.0	-205.2	355.4		
1- 1	si	16	Si	-629.2	-178.6	0.0	701.2		
								-----	PROGR. 75.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-164.165	-0.3	68.8	-40.4	7.1	349.6	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	4	Sx	-477.1	0.0	160.9	552.5		
1- 1	si	14	Tz Si	-476.8	181.4	0.0	571.0		
1- 1	si	5	Ty	-4.4	0.0	-205.2	355.4		
								-----	PROGR. 90.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-111.723	-1.4	68.8	-38.3	7.1	349.6	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	4	Sx	-330.7	0.0	160.9	432.4		
1- 1	si	14	Tz Si	-329.4	181.4	0.0	455.3		
1- 1	si	5	Ty	-9.0	0.0	-205.2	355.5		
								-----	PROGR. 105.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-59.281	-2.5	68.8	-36.1	7.1	349.6	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	4	Sx	-184.2	0.0	160.9	334.1		
1- 1	si	14	Tz Si	-182.0	181.4	0.0	363.2		
1- 1	si	5	Ty	-13.6	0.0	-205.2	355.6		
								-----	PROGR. 120.
SOLLECITAZIONI :									
Caso			MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1			-6.838	-3.5	68.8	-34.0	7.1	349.6	
TENSIONI (Sz= 0.00) :									
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si		
1- 1	si	4	Sx	-37.8	0.0	160.9	281.2		
1- 1	si	14	Tz	-34.7	181.4	0.0	316.2		
1- 1	si	5	TySi	-18.1	0.0	-205.2	355.8		

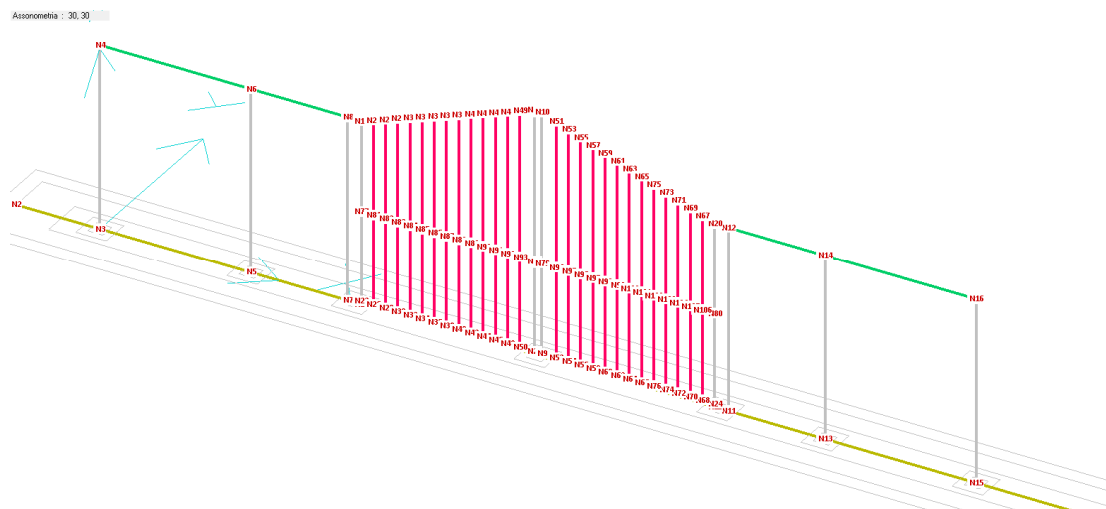
VERIFICA STABILITA` :									

$L0 = 120.$
 $Z \quad Lc = 120. \quad Ro = 3.52 \quad lm = 34.1 \quad Ncr = 249961.4 \quad \alpha(a) = 0.2100 \quad ki = 0.9548$
 $Y \quad Lc = 120. \quad Ro = 2.00 \quad lm = 59.9 \quad Ncr = 80841.7 \quad \alpha(a) = 0.2100 \quad ki = 0.8523$
 Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Y
 $Ned = -51.1 \quad Mzeq = -258.562 \quad Myeq = 1.985 \quad Ss = -757.7 \quad (0.289)$

5 - ALLEGATI

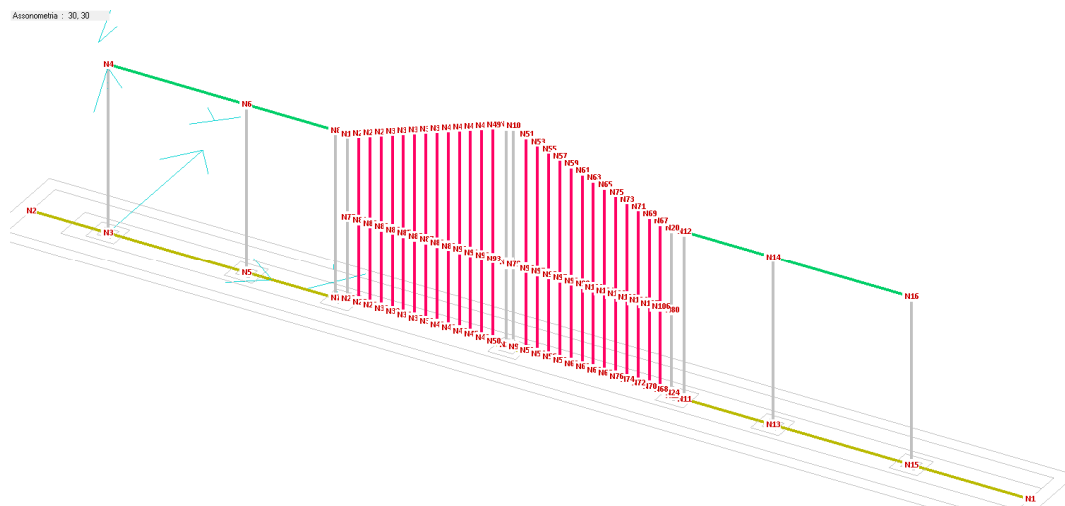
STRUTTURA CON NUMERAZIONE NODI

Assonometria : 30,30



STRUTTURA CON NUMERAZIONE ASTE

Assonometria : 30,30



1 - REAZIONI VINCOLARI

Le tabelle seguenti contengono informazioni dettagliate relative ai sestetti di reazioni vincolari del modello strutturale realizzato con DOLMEN per ogni condizione e caso di carico creati.

REAZIONI VINCOLARI

CASO DI CARICO : 1 SLU SENZA SISMA COMBINAZIONE

N. 3 CONDIZIONI ANALISI STATICA

1	Peso_proprio_____ +	1.30
2	Permanente_____ +	1.50
3	A:Var_abitazione____ +	1.50

1) +1.30*c001 +1.50*c002 +1.50*c003

Unità di misura: SX,SY,SZ [daN];RX,RY,RZ [daNm]

Coefficiente moltiplicativo: 1.000000

Nodo	3	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-4.9	-150.7	64.4	181.635	-12.408	-28.940
Nodo	5	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-18.9	-279.7	91.4	337.727	-17.860	-47.060
Nodo	7	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-6.9	-351.1	52.7	428.194	-4.794	-68.517
Nodo	9	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-33.5	-75.4	0.0	0.000	0.000	0.000
Nodo	11	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		6.9	-351.1	52.7	428.194	4.794	68.517
Nodo	13	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		18.9	-279.7	91.4	337.727	17.860	47.060
Nodo	15	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		4.9	-150.7	64.4	181.635	12.408	28.940
Nodo	17	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-2.9	-19.4	172.2	174.868	-64.942	-25.341
Nodo	19	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		2.9	-19.4	172.2	174.868	64.942	25.341
Nodo	21	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		33.5	-75.4	0.0	0.000	0.000	0.000

REAZIONI VINCOLARI

CASO DI CARICO : 2 Rara COMBINAZIONE

N. 3 CONDIZIONI ANALISI STATICA

1	Peso_proprio_____ +	1.00
2	Permanente_____ +	1.00
3	A:Var_abitazione____ +	1.00

1) +1.00*c001 +1.00*c002 +1.00*c003
Unità di misura: SX,SY,SZ [daN];RX,RY,RZ [daNm]

Coefficiente moltiplicativo: 1.000000

Nodo	3	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-3.8	-100.5	45.7	121.090	-9.034	-19.293
Nodo	5	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-13.3	-186.5	64.1	225.151	-12.742	-31.373
Nodo	7	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-4.8	-234.1	37.3	285.462	-3.398	-45.678
Nodo	9	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-24.2	-50.3	0.0	0.000	0.000	0.000
Nodo	11	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		4.8	-234.1	37.3	285.462	3.398	45.678
Nodo	13	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		13.3	-186.5	64.1	225.151	12.742	31.373
Nodo	15	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		3.8	-100.5	45.7	121.090	9.034	19.293
Nodo	17	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-2.2	-13.0	123.2	116.579	-46.493	-16.894
Nodo	19	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		2.2	-13.0	123.2	116.579	46.493	16.894
Nodo	21	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		24.2	-50.3	0.0	0.000	0.000	0.000

REAZIONI VINCOLARI

CASO DI CARICO : 3 Frequente

COMBINAZIONE

N. 3 CONDIZIONI ANALISI STATICA

1	Peso_proprio_____	+	1.00
2	Permanente_____	+	1.00
3	A:Var_abitazione____	+	0.50

1) +1.00*c001 +1.00*c002 +0.50*c003
Unità di misura: SX,SY,SZ [daN];RX,RY,RZ [daNm]

Coefficiente moltiplicativo: 1.000000

Nodo	3	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-3.8	-50.2	45.7	60.545	-9.034	-9.647
Nodo	5	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-13.3	-93.2	64.1	112.576	-12.742	-15.687
Nodo	7	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-4.8	-117.0	37.3	142.731	-3.398	-22.839
Nodo	9	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-24.2	-25.1	0.0	0.000	0.000	0.000
Nodo	11	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ

		4.8	-117.0	37.3	142.731	3.398	22.839
Nodo	13	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		13.3	-93.2	64.1	112.576	12.742	15.687
Nodo	15	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		3.8	-50.2	45.7	60.545	9.034	9.647
Nodo	17	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-2.2	-6.5	123.2	58.289	-46.493	-8.447
Nodo	19	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		2.2	-6.5	123.2	58.289	46.493	8.447
Nodo	21	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		24.2	-25.1	0.0	0.000	0.000	0.000

REAZIONI VINCOLARI

CASO DI CARICO : 4 Quasi Perm

COMBINAZIONE

N. 3 CONDIZIONI ANALISI STATICA

- 1 Peso_proprio_____ + 1.00
- 2 Permanente_____ + 1.00
- 3 A:Var_abitazione___ + 0.30

1) +1.00*c001 +1.00*c002 +0.30*c003

Unità di misura: SX,SY,SZ [daN];RX,RY,RZ [daNm]

Coefficiente moltiplicativo: 1.000000

Nodo	3	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-3.8	-30.1	45.7	36.327	-9.034	-5.788
Nodo	5	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-13.3	-55.9	64.1	67.545	-12.742	-9.412
Nodo	7	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-4.8	-70.2	37.3	85.639	-3.398	-13.703
Nodo	9	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-24.2	-15.1	0.0	0.000	0.000	0.000
Nodo	11	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		4.8	-70.2	37.3	85.639	3.398	13.703
Nodo	13	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		13.3	-55.9	64.1	67.545	12.742	9.412
Nodo	15	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		3.8	-30.1	45.7	36.327	9.034	5.788
Nodo	17	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-2.2	-3.9	123.2	34.974	-46.493	-5.068
Nodo	19	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		2.2	-3.9	123.2	34.974	46.493	5.068
Nodo	21	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		24.2	-15.1	0.0	0.000	0.000	0.000

RELAZIONE ILLUSTRATIVA

In conformità al paragrafo 10.1 del D.M. 17.01.2018 e relativa CIRCOLARE N. 617/09

COMUNE DI RIVALTA DI TORINO

PROGETTO DI STRUTTURA PER PARAPETTO PER SALTO D'ACQUA

Committenti

Comune di Rivalta di Torino

Progettista strutturale

Arch. Homa Alemi

Progettista architettonico

Arch. Homa Alemi

Progetto eseguito con l'ausilio del software di calcolo DOLMEN



RELAZIONE ILLUSTRATIVA

INDICE

1 - DESCRIZIONE DELLE OPERE

1.1 - UBICAZIONE

2 - NORMATIVA DI RIFERIMENTO

3 - CRITERI DI PROGETTAZIONE E MODELLAZIONE

3.1 - STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

3.2 - STATO LIMITE DI DANNO

3.3 - STATI LIMITE DI ESERCIZIO

3.4 - VERIFICHE STRUTTURALI E GEOTECNICHE

4 - AZIONI SULLE STRUTTURE

4.1 - CONDIZIONI ELEMENTARI DI CARICO

4.2 - ANALISI DEI CARICHI

4.3 - CONDIZIONI E CASI DI CARICO

5 - ANALISI DEL COMPORTAMENTO DELLE STRUTTURE

5.1 - SISTEMI DI RIFERIMENTO

6 - RISULTATI

6.1 - UTILIZZO PERCENTUALE DELLE ASTE IN ACCIAIO

7 - INFORMAZIONI SUL SOFTWARE

8 - ALLEGATI

1 - DESCRIZIONE DELLE OPERE

La struttura è in calcestruzzo armato e acciaio, a telaio spaziale con cordoli di fondazione in c.a. esistenti. Lo scheletro portante è costituito da:

- montanti in acciaio formati da profilati scatolari.

La struttura è stata schematizzata escludendo il contributo degli elementi aventi rigidezza e resistenza trascurabili a fronte dei principali. È quindi stata considerata l'orditura a telaio tridimensionale, i solai ed i setti verticali ad elevata rigidezza (vano ascensore, setti in cls).

L'intervento si classifica come nuova realizzazione in zona sismica.

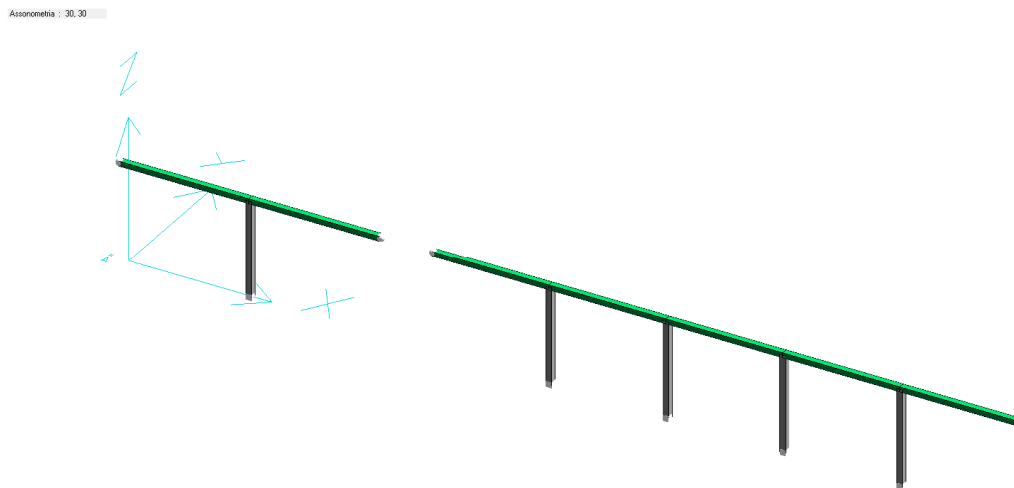
Il calcolo delle strutture sarà effettuato tenendo conto che si tratta di un edificio per civili abitazioni così come definito dal D.M. 17 gennaio 2018 - Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni, per cui il progetto è stato sviluppato in conformità alle prescrizioni in esso contenute.

L'edificio viene progettato per:

Vita Nominale 50

Classe d'Uso II

Vista assonometrica globale della struttura (con ingombri)



Vista assonometrica della struttura.

1.1 - UBICAZIONE

L'edificio oggetto del presente progetto strutturale sarà ubicato nel comune di Rivalta (To).

2 - NORMATIVA DI RIFERIMENTO

I criteri di progettazione, dimensionamento e verifica sono conformi alle seguenti direttive.

LEGGI, DECRETI E CIRCOLARI

Legge 5 novembre 1971 n. 1086 (G.U. 21 dicembre 1971 n. 321)

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

Circ. M. n. 11951 del 14/02/1974

Istruzioni per le applicazione della legge n. 1086.

Legge 2 febbraio 194 n. 64 (G.U. 21 marzo 1974 n. 76)

Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche. Indicazioni progettive per le nuove costruzioni in zone sismiche a cura del Ministero per la Ricerca scientifica - Roma 1981.

D.M. Infrastrutture Trasporti 17 gennaio 2018 (G.U. 20 febbraio 2018 n. 42 - Suppl. Ord.)
Norme Tecniche per le Costruzioni.

Circolare 2 febbraio 2009 n. 617 del Ministero delle Infrastrutture e Trasporti (G.U. 26 febbraio 2009 n. 27 - Suppl. Ord.)
Istruzioni per l'applicazione delle 'Norme Tecniche delle Costruzioni' di cui al D.M. 17 gennaio 2018.

D.P.R. 6 giugno 2001 n. 380
Testo unico delle disposizioni legislative e regolamentari in materia edilizia.

NORME NAZIONALI

Inoltre, in mancanza di specifiche indicazioni, ad integrazione della norma precedente e per quanto con esse non in contrasto, sono state utilizzate le indicazioni contenute nella

UNI EN 206-1/2001 - *Calcestruzzo, prestazione produzione e conformità.*

NORME EUROPEE

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

EUROCODICI da 1 a 8, nella forma internazionale EN.

3 - CRITERI DI PROGETTAZIONE E MODELLAZIONE

Il progetto e la verifica degli elementi strutturali seguono il metodo semiprobabilistico agli Stati Limite. La struttura è modellata con il metodo degli elementi finiti, applicato a sistemi tridimensionali. Gli elementi utilizzati sono sia monodimensionali (trave con eventuali sconnessioni interne), che bidimensionali (piastre e membrane triangolari e quadrangolari). I vincoli sono considerati puntuali ed inseriti tramite le sei costanti di rigidità elastica, oppure come elementi asta poggianti su suolo elastico). Le sezioni oggetto di verifica nelle travi sono stampate a passo costante; dei gusci si conoscono le sollecitazioni nel baricentro dell'elemento stesso.

Le condizioni elementari di carico vengono cumulate secondo combinazioni di carico tali da risultare le più sfavorevoli ai fini delle singole verifiche, determinando quindi le azioni di calcolo da utilizzare per il progetto.

Gli Stati Limite definiti al paragrafo 3.2.1 del *D.M. 17 gennaio 2018*, indicati nella tabella 3.2.1 - probabilità di superamento P_{VR} al variare dello stato limite considerato, sono:

- Stati Limite Ultimi SLV di salvaguardia della vita;
- Stati Limite di Esercizio SLD.

Quelli definiti al paragrafo 2.5.3, Stati Limite di Esercizio SLE sono definiti dalle combinazioni: rara, frequente e quasi permanente.

I calcoli e le verifiche sono condotti con il metodo semiprobabilistico agli Stati Limite secondo le indicazioni del *D.M. 17 gennaio 2018*. I carichi agenti sui solai, derivanti dall'analisi dei carichi, vengono ripartiti dal programma di calcolo in modo automatico sulle membrature (travi, pilastri, pareti, solette, platee, etc.). I carichi dovuti ai tamponamenti, sia sulle travi di fondazione che su quelle di piano, sono schematizzati come carichi lineari agenti esclusivamente sulle aste. Su tutti gli elementi strutturali è inoltre possibile applicare direttamente ulteriori azioni concentrate e/o distribuite (variabili con legge lineare ed agenti lungo tutta l'asta o su tratti limitati di essa). Le azioni introdotte direttamente sono combinate con le altre (carichi permanenti, accidentali e sisma) mediante le combinazioni di carico di seguito descritte; da esse si ottengono i valori probabilistici da impiegare successivamente nelle verifiche.

3.1 - STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

Le azioni sulla costruzione sono state cumulate in modo da determinare condizioni di carico tali da risultare più sfavorevoli ai fini delle singole verifiche, tenendo conto della probabilità ridotta di intervento simultaneo di tutte le azioni con i rispettivi valori più sfavorevoli, come consentiti dalle norme vigenti.

Per gli Stati Limite Ultimi sono state adottate le combinazioni del tipo:

$$\gamma_{G1} \cdot G_1 + \gamma_{G2} \cdot G_2 + \gamma_P \cdot P + \gamma_{Q1} \cdot Q_{k1} + \gamma_{Q2} \cdot \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \gamma_{Q3} \cdot \psi_{03} \cdot Q_{k3} + \dots$$

dove:

- G_1 Peso proprio di tutti gli elementi strutturali; peso proprio del terreno, quando pertinente;
Forze indotte dal terreno (esclusi gli effetti di carichi variabili applicati al terreno);

	Forze risultanti dalla pressione dell'acqua (quando si configurino costanti nel tempo);
G_2	Peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
P	Azioni di pretensione e precompressione;
Q	Azioni sulla struttura o sull'elemento strutturale con valori istantanei che possono risultare sensibilmente diversi fra loro nel tempo; di lunga durata: agiscono con un'intensità significativa, anche non continuativamente, per un tempo non trascurabile rispetto alla vita nominale della struttura; di breve durata: azioni che agiscono per un periodo di tempo breve rispetto alla vita nominale della struttura;
Q_{ki}	Valore caratteristico dell'azione variabile i-esima.
γ	Coefficienti parziali come definiti nella tabella 2.6.I del <i>D.M. 17 gennaio 2018</i> ;
ψ_{0i}	Coefficienti di combinazione per tenere conto della ridotta probabilità di concomitanza delle azioni variabili con i rispettivi valori caratteristici.

Le combinazioni risultanti sono state costruite a partire dalle sollecitazioni caratteristiche calcolate per ogni condizione di carico elementare: ciascuna condizione di carico accidentale, a rotazione, è stata considerata sollecitazione di base (Q_{k1} nella formula precedente).

I coefficienti relativi a tali combinazioni di carico sono riportati negli allegati tabulati di calcolo.

In zona sismica, oltre alle sollecitazioni derivanti dalle generiche condizioni di carico statiche, devono essere considerate anche le sollecitazioni derivanti dal sisma. L'azione sismica è stata combinata con le altre azioni secondo la seguente relazione:

$$G_1 + G_2 + P + E + \sum_i \psi_{2i} \cdot Q_{ki}$$

dove:

E	Azione sismica per lo Stato Limite e per la classe di importanza in esame;
G_1	Peso proprio di tutti gli elementi strutturali;
G_2	Peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
P	Azione di pretensione e precompressione;
ψ_{2i}	Coefficienti di combinazione per tenere conto della ridotta probabilità di concomitanza delle azioni variabili
Q_{ki}	Valore caratteristico dell'azione variabile i-esima.

Gli effetti dell'azione sismica sono valutati tenendo conto delle masse associate ai seguenti carichi gravitazionali:

$$G_K + \sum_i (\psi_{2i} \cdot Q_{ki})$$

I valori dei coefficienti ψ_{2i} sono contenuti nella seguente tabella:

Azione	ψ_{0i}	ψ_{1i}	ψ_{2i}
Categoria A – Ambienti ad uso residenziale	0,7	0,5	0,3
Categoria B – Uffici	0,7	0,5	0,3
Categoria C – Ambienti suscettibili di affollamento	0,7	0,7	0,6
Categoria D – Ambienti ad uso commerciale	0,7	0,7	0,6
Categoria E – Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	1,0	0,9	0,8
Categoria F – Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,7	0,7	0,6
Categoria G – Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,7	0,5	0,3
Categoria H – Coperture	0,0	0,0	0,0
Vento	0,6	0,2	0,0
Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)	0,5	0,2	0,0
Neve (a quota > 1000 m s.l.m.)	0,7	0,5	0,2
Variazioni termiche	0,6	0,5	0,0

3.2 - STATO LIMITE DI DANNO

L'azione sismica è stata combinata con le altre azioni mediante una relazione del tutto analoga alla precedente:

$$G_1 + G_2 + P + E + \sum_i \psi_{2i} \cdot Q_{ki}$$

dove:

E	Azione sismica per lo Stato Limite e per la classe di importanza in esame;
G ₁	Peso proprio di tutti gli elementi strutturali;
G ₂	Peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
P	Azione di pretensione e precompressione;
ψ _{2i}	Coefficienti di combinazione per tenere conto della ridotta probabilità di concomitanza delle azioni variabili
Q _{ki}	Valore caratteristico dell'azione variabile i-esima.

Gli effetti dell'azione sismica sono valutati tenendo conto delle masse associate ai seguenti carichi gravitazionali:

$$G_K + \sum_i (\psi_{2i} \cdot Q_{ki})$$

I valori dei coefficienti ψ_{2i} sono contenuti nella tabella già riportata per lo SLV.

3.3 - STATI LIMITE DI ESERCIZIO

Per le verifiche allo Stato Limite di Esercizio, a seconda dei casi, si fa riferimento alle seguenti combinazioni di carico:

combinazione rara

$$F_d = \sum_{j=1}^m (G_{Kj}) + Q_{k1} + \sum_{i=2}^n (\psi_{0i} \cdot Q_{ki}) + \sum_{h=1}^l (P_{kh})$$

combinazione frequente

$$F_d = \sum_{j=1}^m (G_{Kj}) + \psi_{11} \cdot Q_{k1} + \sum_{i=2}^n (\psi_{2i} \cdot Q_{ki}) + \sum_{h=1}^l (P_{kh})$$

combinazione quasi permanente

$$F_d = \sum_{j=1}^m (G_{Kj}) + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \sum_{i=2}^n (\psi_{2i} \cdot Q_{ki}) + \sum_{h=1}^l (P_{kh})$$

dove:

G _{kj}	Valore caratteristico della j-esima azione permanente;
P _{kh}	Valore caratteristico della h-esima azione di pretensione o precompressione;
Q _{k1}	Valore caratteristico dell'azione variabile di base di ogni combinazione;
Q _{ki}	Valore caratteristico dell'azione variabile i-esima.
ψ _{0i}	Coefficiente atto a definire i valori delle azioni ammissibili di durata breve ma ancora significativi nei riguardi della possibile concomitanza con altre azioni variabili;
ψ _{1i}	Coefficiente atto a definire i valori delle azioni ammissibili ai frattili di ordine 0.95 delle distribuzioni dei valori istantanei;
ψ _{2i}	Coefficiente atto a definire i valori quasi permanenti delle azioni ammissibili ai valori medi delle distribuzioni dei valori istantanei.

I valori dei coefficienti ψ_{0i} ψ_{1i} ψ_{2i} sono contenuti nella tabella già riportata per lo SLV.

In maniera analoga a quanto illustrato nel caso dello SLU le combinazioni risultanti sono state costruite a partire dalle sollecitazioni caratteristiche calcolate per ogni condizione di carico; a turno ogni condizione di carico accidentale è stata considerata sollecitazione di base, dando con ciò origine a tanti valori combinati. Per ognuna delle combinazioni ottenute, in funzione dell'elemento (trave, pilastro, etc.), sono state effettuate le verifiche allo SLE (tensioni, deformazione e fessurazione).

3.4 - VERIFICHE STRUTTURALI E GEOTECNICHE

Le verifiche strutturali e geotecniche presenti, come definite al punto 2.6.1 del D.M. 17 gennaio 2018, sono state effettuate con

l'Approccio 2 come definito al citato punto.

4 - AZIONI SULLE STRUTTURE

4.1 - CONDIZIONI ELEMENTARI DI CARICO

Le condizioni elementari di carico sono: peso proprio, carichi permanenti, carichi accidentali, coazioni e sisma.

Il sisma di progetto corrisponde a quanto previsto dal *D.M. 17 gennaio 2018*.

L'ampiezza dello spettro di risposta è ricavato dai dati ufficiali della micro-zonizzazione, come sopra già riportato.

In accordo con le sopracitate normative, sono state considerate nei calcoli le seguenti azioni:

- pesi propri strutturali;
- carichi permanenti portati dalla struttura;
- carichi variabili;
- forze simulanti il sisma, ricavate tramite analisi statica semplificata o dinamica.

Le condizioni ed i casi di carico prese in conto nel calcolo sono specificate nei seguenti paragrafi.

4.2 - ANALISI DEI CARICHI

Le azioni sono state modellate tramite opportuni carichi concentrati e distribuiti su nodi ed aste.

I pesi propri degli elementi strutturali inseriti nei modelli di calcolo sono autodeterminati dal programma, in funzione delle dimensioni e del peso specifico del materiale:

- $\gamma_{cls, armato} = 25.0 \text{ kN/m}^3$
- $\gamma_{acciaio} = 78.5 \text{ kN/m}^3$

I valori dei carichi applicati sono riportati di seguito.

CARICHI PERMANENTI

Peso proprio della struttura

CARICHI VARIABILI

Prescritti dal D.M. 17 gennaio 2018 alla tabella 6.1.II.

Ambienti suscettibili di affollamento (Cat. A, Abitazione) 2.0 kN/m

4.3 - CONDIZIONI E CASI DI CARICO

Le condizioni di carico riportate nei tabulati relativi alla verifica di ciascun elemento sono di seguito riassunte.

NUM	DESCRIZIONE	
1	Peso proprio	
2	Permanente	
3	A:Var abitazione	

Si riporta di seguito il dettaglio dei carichi inseriti in ciascuna condizione.

CARICHI NELLE CONDIZIONI

001)	Peso proprio	[Peso proprio]
	12 pesi propri aste	
002)	Permanente	[Permanente]
	7 carichi sulle aste	
	7 PESO_RINGHIERA	: Carico distrib. Z globale -50.0 daN/m
003)	A:Var abitazione	[A:Var abitazione]
	7 carichi sulle aste	
	7 SPINTA_FOLLA	: Carico distrib. Y globale 200.0 daN/m

I casi di carico riportati nei tabulati relativi alla verifica di ciascun elemento sono di seguito riassunti.

NOM	DESCRIZIONE	VERIF.	TIPO	CONDIZIONI INSERITE				CASI INS.	
				Nro	Descrizione	Coef.	Somma	Nom	Coef.
1	SLU SENZA SISMA	SLU	somma	1	Peso_proprio_____	1.300	+		
				2	Permanente_____	1.500	+		
				3	A:Var_abitazione____	1.500	+		
2	Rara	RARA	somma	1	Peso_proprio_____	1.000	+		
				2	Permanente_____	1.000	+		
				3	A:Var_abitazione____	1.000	+		
3	Frequente	FREQ	somma	1	Peso_proprio_____	1.000	+		
				2	Permanente_____	1.000	+		
				3	A:Var_abitazione____	.500	+		
4	Quasi Perm	QPERM	somma	1	Peso_proprio_____	1.000	+		
				2	Permanente_____	1.000	+		
				3	A:Var_abitazione____	.300	+		

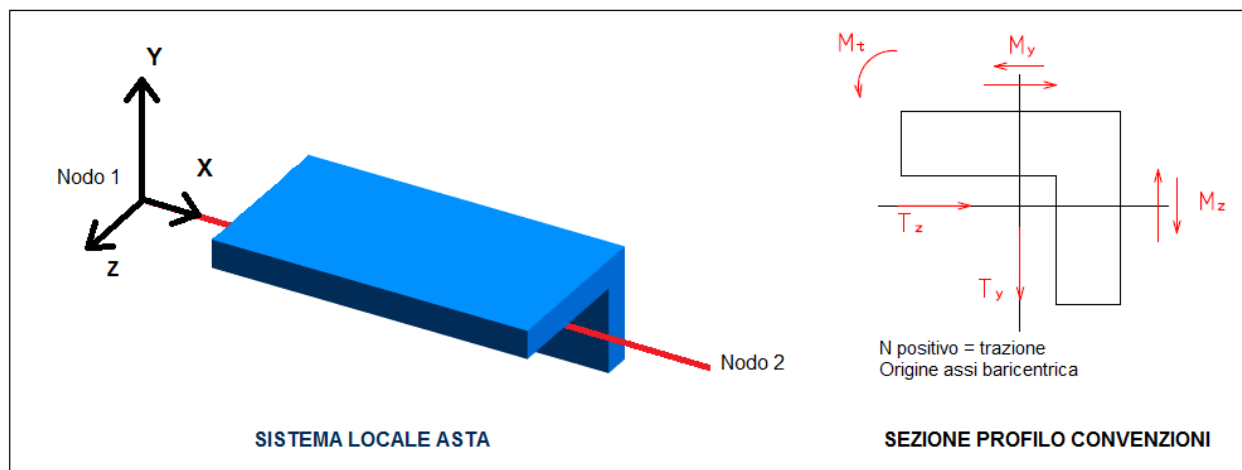
5 - ANALISI DEL COMPORTAMENTO DELLE STRUTTURE

5.1 - SISTEMI DI RIFERIMENTO

L'immagine seguente mostra il sistema di riferimento locale della singola asta e la convenzione di segno positivo per le caratteristiche della sollecitazione.

Le sollecitazioni riportate nelle figure seguenti prescindono dal sistema di riferimento globale del modello 3D e si rifanno a quelli locali delle singole aste.

Gli spostamenti, invece, sono espressi nel sistema di riferimento globale.



6 - RISULTATI

6.1 - UTILIZZO PERCENTUALE DELLE ASTE IN ACCIAIO

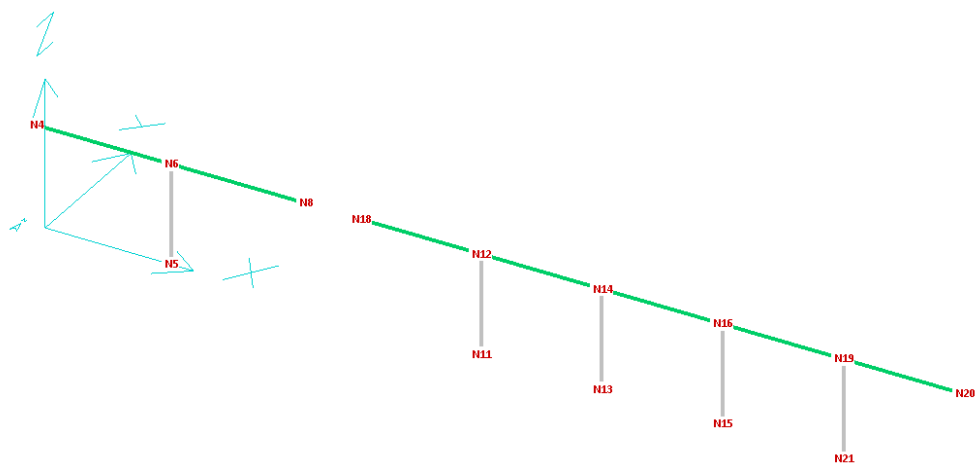
La percentuale di utilizzo di un'asta in acciaio è definita come il rapporto tra tensione ideale (calcolata con la formula 4.2.5 del D.M. 17 gennaio 2018 e la tensione resistente.

Elenco	dei	casi	di	carico	selezionati:	1	2	3	4
--------	-----	------	----	--------	--------------	---	---	---	---



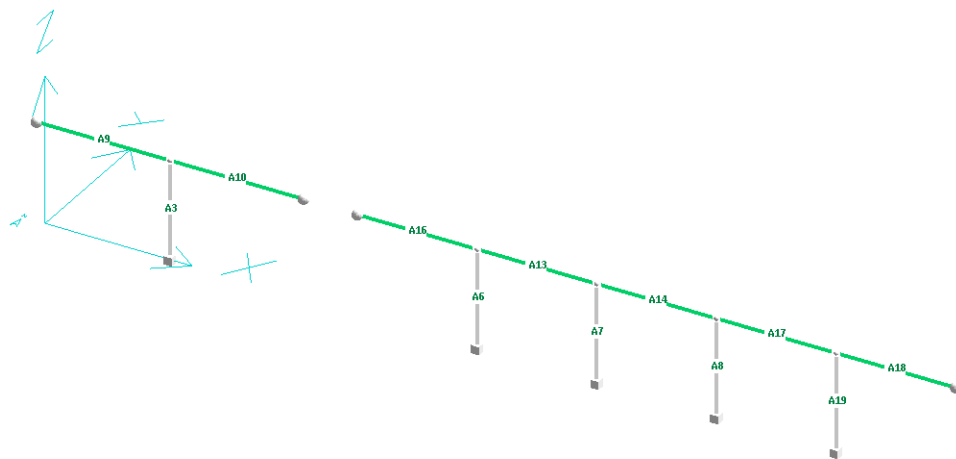
8 - ALLEGATI

Assonometria : 30,30



195

Assonometria : 30,30



MATERIALI

In conformità al paragrafo 10.1 del D.M. 17.01.2018 e relativa CIRCOLARE N. 617/09

COMUNE DI RIVALTA DI TORINO

PROGETTO DI STRUTTURA PER PARAPETTO PER SALTO D'ACQUA

Committenti
Comune di Rivalta

Progettista strutturale
Arch. Homa Alemi

Progettista architettonico
Arch. Homa Alemi

Progetto eseguito con l'ausilio del software di calcolo DOLMEN



MATERIALI

INDICE

1 - CARATTERISTICHE MECCANICHE DEI MATERIALI

1.1 - CALCESTRUZZO

1.2 - ACCIAIO PER CEMENTO ARMATO

1.3 - ACCIAIO PER CARPENTERIA

2 - PRESCRIZIONI ESECUTIVE

2.1 - CONTROLLO SUL CALCESTRUZZO IN OPERA

2.2 - CONTROLLO SULL'ACCIAIO IN OPERA

2.3 - CONTROLLO SULL'ACCIAIO DA CARPENTERIA IN OPERA

1 - CARATTERISTICHE MECCANICHE DEI MATERIALI

Il progetto strutturale per la realizzazione delle nuove opere, setti e fondazioni, prevede l'uso di materiali con le caratteristiche meccaniche minime riportate nei paragrafi seguenti. Per la realizzazione dell'opera in oggetto saranno impiegati i seguenti materiali:

1.1 - CALCESTRUZZO

Per la classe di calcestruzzo impiegata per le membrature in elevazione, C25/30 sono riportati i valori di:

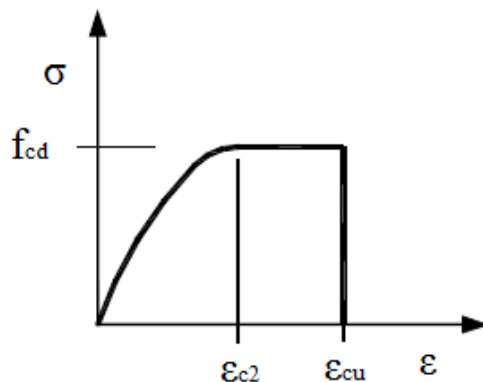
- $R_{ck} = 300$ Resistenza cubica caratteristica del materiale [daN/cm^2]
- $f_{ck} = 249$ Resistenza cilindrica caratteristica del materiale [daN/cm^2]
- $\varepsilon_{c2} = 0.002$ Inizio del tratto a tensione costante della legge costitutiva
- $\varepsilon_{cu} = 0.0035$ Deformazione ultima del calcestruzzo
- $\gamma_c = 1.5$ Coefficiente parziale di sicurezza allo SLU del materiale
- $\alpha_{cc} = 0.85$ Coefficiente riduttivo per le resistenze di lunga durata
- $f_{cd} = 141.1$ Resistenza cilindrica di progetto del materiale [daN/cm^2]
- $E_{cm} = 314472$ Modulo elastico medio a compressione [daN/cm^2]

Classificazione secondo la norma UNI-EN 206-1:

- Classe di abbassamento al cono (slump) S3
- Dimensione massima dell'inerte (mm) 25
- Classe di esposizione XC4

I diagrammi costitutivi del calcestruzzo sono stati adottati in conformità alle indicazioni riportate al punto 4.1.2.1.2.2 del *D.M. 17 gennaio 2018*.

In particolare viene utilizzato il diagramma parabola-rettangolo riportato in figura.



Legge costitutiva adottata per il calcestruzzo (parabola-rettangolo).

1.2 - ACCIAIO PER CEMENTO ARMATO

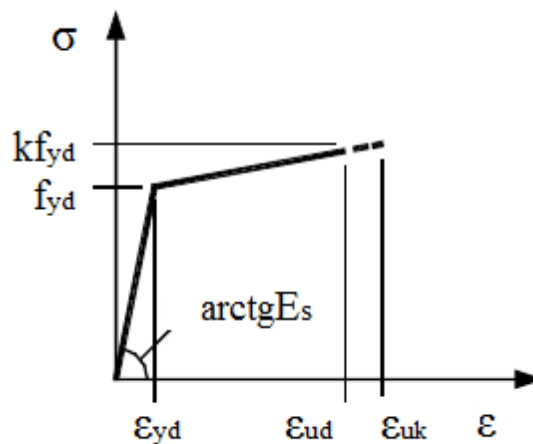
Per l'acciaio utilizzato, di tipo B450C, sono riportati i valori di:

- $f_{yk} = 4500$ Tensione caratteristica di snervamento [daN/cm^2]
- $f_{tk} = 5175$ Tensione caratteristica di rottura [daN/cm^2]
- $\varepsilon_{uk} = 0.075$ Deformazione ultima caratteristica
- $\gamma_s = 1.15$ Coefficiente parziale di sicurezza allo SLU del materiale
- $f_{yd} = 3913.04$ Tensione di progetto di snervamento [daN/cm^2]
- $E_s = 2100000$ Modulo elastico [daN/cm^2]
- $\varepsilon_{ud} = 0.0675$ Deformazione ultima di progetto
- $\varepsilon_{yd} = 0.0019$ Deformazione di snervamento di progetto

- $n = 15$ Coefficiente di omogeneizzazione

I diagrammi costitutivi dell'acciaio sono stati adottati in conformità alle indicazioni riportate al punto 4.1.2.1.2.3 del *D.M. 17 gennaio 2018*.

In particolare viene utilizzato il modello bilineare incrudente riportato in figura.



Legge costitutiva adottata per l'acciaio.

1.3 - ACCIAIO PER CARPENTERIA

Per l'acciaio utilizzato, di tipo S275 (EN 10025-2), sono riportati i valori di:

- $E_s = 2100000$ Modulo elastico [daN/cm^2]
- $\gamma_{M0} = 1.05$ Coefficiente di sicurezza per la resistenza delle sezioni
- $\gamma_{M1} = 1.05$ Coefficiente di sicurezza per la resistenza all'instabilità
- $\gamma_{M2} = 1.1$ Coefficiente di sicurezza per la resistenza all'instabilità (ponti stradali e ferroviari)
- $\gamma_{M3} = 1.25$ Coefficiente di sicurezza per la resistenza delle sezioni tese nei riguardi della frattura

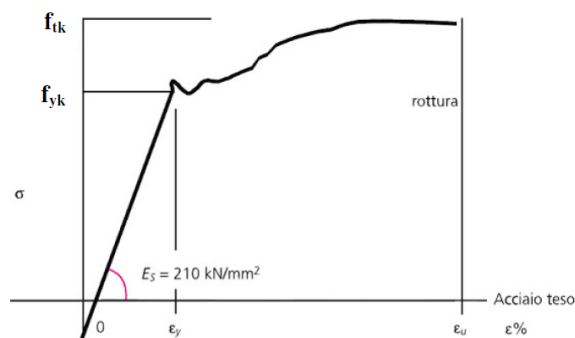
Per spessore nominale dell'elemento minore di 40mm, si hanno i seguenti valori:

- $f_{tk} = 4300$ Tensione caratteristica di rottura [daN/cm^2]
- $f_{yk} = 2750$ Tensione caratteristica di snervamento [daN/cm^2]
- $f_{yd} = 2619.05$ Tensione di progetto di snervamento [daN/cm^2]

Per spessore nominale dell'elemento maggiore di 40mm, si hanno i seguenti valori:

- $f_{tk} = 4100$ Tensione caratteristica di rottura [daN/cm^2]
- $f_{yk} = 2550$ Tensione caratteristica di snervamento [daN/cm^2]
- $f_{yd} = 2428.57$ Tensione di progetto di snervamento [daN/cm^2]

Si riporta di seguito il diagramma tensione-deformazione per l'acciaio da carpenteria.



Legge costitutiva reale per l'acciaio da carpenteria.

2 - PRESCRIZIONI ESECUTIVE

Si raccomanda l'utilizzo di distanziatori per garantire i copriferri prescritti.

Per eventuali interruzioni del getto di calcestruzzo, disporre le giunzioni, d'intesa con la Direzione Lavori, in corrispondenza delle zone a momento nullo con scarpata ortogonale alle azioni di taglio.

2.1 - CONTROLLO SUL CALCESTRUZZO IN OPERA

Secondo il paragrafo 11.2.5 del *D.M. 17 gennaio 2018*, valgono le seguenti prescrizioni.

Controllo di tipo A

Il controllo di tipo A è riferito ad un quantitativo di miscela omogenea non maggiore di 300 m³. Ogni controllo di accettazione di tipo A è rappresentato da tre prelievi, ciascuno dei quali eseguito su un massimo di 100 m³ di getto di miscela omogenea. Risulta quindi un controllo di accettazione ogni 300 m³ massimi di getto. Per ogni giorno di getto va comunque effettuato almeno un prelievo.

Nelle costruzioni con meno di 100 m³ di getto di miscela omogenea, fermo restando l'obbligo di almeno tre prelievi e del rispetto delle limitazioni di cui sopra, è consentito derogare dall'obbligo di prelievo giornaliero.

Controllo di tipo B

Nella realizzazione di opere strutturali che richiedano l'impiego di più di 1500 m³ di miscela omogenea è obbligatorio il controllo di accettazione di tipo statistico (tipo B). Il controllo è riferito ad una definita miscela omogenea e va eseguito con frequenza non minore di un controllo ogni 1500 m³ di calcestruzzo. Per ogni giorno di getto di miscela omogenea va effettuato almeno un prelievo, e complessivamente almeno 15 prelievi sui 1500 m³. Se si eseguono controlli statistici accurati, l'interpretazione dei risultati sperimentali può essere svolta con i metodi completi dell'analisi statistica assumendo anche distribuzioni diverse dalla normale. Si deve individuare la legge di distribuzione più corretta e il valor medio unitamente al coefficiente di variazione (rapporto tra deviazione standard e valore medio). In questo caso la resistenza minima di prelievo R1 dovrà essere maggiore del valore corrispondente al frattile inferiore 1%. Per calcestruzzi con coefficiente di variazione (s / R_m) superiore a 0,15 occorrono controlli più accurati, integrati con prove complementari di cui al par. 11.2.6. Non sono accettabili calcestruzzi con coefficiente di variazione superiore a 0,3.

2.2 - CONTROLLO SULL'ACCIAIO IN OPERA

I controlli di accettazione in cantiere sono obbligatori, devono essere effettuati entro 30 giorni dalla data di consegna del materiale e devono essere campionati, nell'ambito di ciascun lotto di spedizione, con le medesime modalità contemplate nelle prove a carattere statistico di cui al punto 11.3.2.10.1.2, in ragione di 3 spezzoni, marchiati, di uno stesso diametro, scelto entro ciascun lotto, sempre che il marchio e la documentazione di accompagnamento dimostrino la provenienza del materiale da uno stesso stabilimento. In caso contrario i controlli devono essere estesi ai lotti provenienti da altri stabilimenti.

Al paragrafo 11.3.1.1 del *D.M. 17 gennaio 2018* si definisce lotto di spedizione il lotto formato da massimo 30 t, spedito in un'unica volta, costituito da prodotti aventi valori delle grandezze nominali omogenee.

2.3 - CONTROLLO SULL'ACCIAIO DA CARPENTERIA IN OPERA

I controlli di accettazione in cantiere sono obbligatori, effettuando un prelievo di almeno 3 saggi per ogni lotto di spedizione, di massimo 30t. Il saggio consiste di uno spezzone di profilato di lunghezza pari ad almeno 500mm, da cui vengono estratti i campioni necessari per le prove.

Deve essere effettuata una prova di trazione su ogni campione estratto per la determinazione di: tensione di rottura, tensione di snervamento, tensione all'1% di deformazione totale, limite elastico allo 0.1% di deformazione totale.

Qualora la fornitura, di elementi lavorati, provenga da un centro di trasformazione, il Direttore dei Lavori, dopo essersi accertato preliminarmente che il suddetto Centro di trasformazione sia in possesso di tutti i requisiti previsti al paragrafo 11.3.1.7, può recarsi presso il medesimo Centro di trasformazione ed effettuare in stabilimento tutti i controlli di cui sopra.

I risultati delle prove sono considerati compatibili con quelli ottenuti in stabilimento se nessuno dei valori minimi sopra indicati è inferiore ai corrispondenti valori caratteristici garantiti dal produttore.

TABULATI DI CALCOLO

In conformità al paragrafo 10.2 del D.M. 17.01.2018 e relativa CIRCOLARE N. 617/09

COMUNE DI RIVALTA DI TORINO

PROGETTO DI STRUTTURA PER PARAPETTO PER SALTO D'ACQUA

Committenti

Comune di Rivalta di Torino

Progettista strutturale

Arch. Homa Alemi

Progettista architettonico

Arch. Homa Alemi

Progetto eseguito con l'ausilio del software di calcolo DOLMEN



TABULATI DI CALCOLO

INDICE

1 - DATI DELLA STRUTTURA

2 - REAZIONI VINCOLARI

3 - SOLLECITAZIONI ASTE

4 - VERIFICA ASTE IN ACCIAIO

5 - ALLEGATI

1 - DATI DELLA STRUTTURA

Le tabelle seguenti contengono informazioni dettagliate relative al modello strutturale realizzato con DOLMEN (coordinate dei nodi, proprietà delle aste, materiali, vincoli, carichi).

Unita` di misura :
 LUNGHEZZE : cm
 SUPERFICI : m2
 DATI SEZIONALI : cm
 ANGOLI : gradi
 FORZE : daN
 MOMENTI : daNm
 CARICHI LINEARI : daN/m
 CARICHI SUPERFIC. : daN/m2
 TENSIONI : daN/cm2
 PESI DI VOLUME : daN/m3
 COEFF. DI WINKLER : daN/cm3
 RIGIDENZE VINCOL. : daN/cm - daNm/rad

NODI--	-----	-----	-----	-----	-----	num.=
Nome	Coord. X	Coord. Y	Coord. Z			
4	-8.700	0.000	100.000			
5	126.300	0.000	0.000			
6	126.300	0.000	100.000			
8	261.300	0.000	100.000			
11	436.800	0.000	0.000			
12	436.800	0.000	100.000			
13	557.800	0.000	0.000			
14	557.800	0.000	100.000			
15	678.800	0.000	0.000			
16	678.800	0.000	100.000			
18	315.800	0.000	100.000			
19	799.800	0.000	100.000			
20	920.800	0.000	100.000			
21	799.800	0.000	0.000			

ASTE--	-----	-----	-----	-----	-----	num.=
Nome	Proprieta`	Nodo iniz.	Nodo fin.	Rilasci in.	Rilasci fin.	Orient.
3	4	5	6			90.0
6	4	11	12			90.0
7	4	13	14			90.0
8	4	15	16			90.0
9	6	4	6			90.0
10	6	6	8			90.0
13	6	12	14			90.0
14	6	14	16			90.0
16	6	18	12			90.0
17	6	16	19			90.0
18	6	19	20			90.0
19	4	21	19			90.0

PROPRIETA` ASTE---	-----	-----	-----	-----	num.=
Nome	Materiale	Base	Altezza	Area	Area tag. Y
		Kw vertic.	Kw orizz.	J tors.	J fless. Y
4	2	6.00	6.00	8.96000E+00	4.80000E+00
		0.000000	0.000000	7.02464E+01	4.70699E+01
6	2	5.00	6.00	8.16000E+00	4.80000E+00
		0.000000	0.000000	5.20453E+01	3.03952E+01

MATERIALI-----	-----	-----	-----	-----	num.=
Nome	Mod. elast.	Coeff. nu	Mod. tang.	Peso spec.	Dil. te.
2	2.10000E+06	3.00000E-01	8.50000E+05	7.85000E+03	1.00000E-05

VINCOLI----- ----- ----- ----- ----- num.= 9						
Nodo	Rigid. X	Rigid. Y	Rigid. Z	Rigid. RX	Rigid. RY	Rigid. RZ
5	bloccato	bloccato	bloccato	bloccato	bloccato	bloccato
11	bloccato	bloccato	bloccato	bloccato	bloccato	bloccato
13	bloccato	bloccato	bloccato	bloccato	bloccato	bloccato
15	bloccato	bloccato	bloccato	bloccato	bloccato	bloccato
21	bloccato	bloccato	bloccato	bloccato	bloccato	bloccato
4	bloccato	bloccato	bloccato	libero	libero	libero
18	bloccato	bloccato	bloccato	libero	libero	libero
8	bloccato	bloccato	bloccato	libero	libero	libero
20	bloccato	bloccato	bloccato	libero	libero	libero

CARICHI ASTE----- ----- ----- ----- ----- num.= 26								
Nome	Asta	Dir	Tip	RIF	Parametro 1	Parametro 2	Parametro 3	Parametro
4								
1	PESO_RINGHIERA	9	Z	FD glo	-50.0			
2	PESO_RINGHIERA	10	Z	FD glo	-50.0			
3	PESO_RINGHIERA	13	Z	FD glo	-50.0			
4	PESO_RINGHIERA	14	Z	FD glo	-50.0			
5	PESO_RINGHIERA	16	Z	FD glo	-50.0			
6	PESO_RINGHIERA	17	Z	FD glo	-50.0			
7	PESO_RINGHIERA	18	Z	FD glo	-50.0			
8	SPINTA_FOLLA	9	Y	FD glo	200.0			
9	SPINTA_FOLLA	10	Y	FD glo	200.0			
10	SPINTA_FOLLA	13	Y	FD glo	200.0			
11	SPINTA_FOLLA	14	Y	FD glo	200.0			
12	SPINTA_FOLLA	16	Y	FD glo	200.0			
13	SPINTA_FOLLA	17	Y	FD glo	200.0			
14	SPINTA_FOLLA	18	Y	FD glo	200.0			

PESI PROPRI ASTE-- ----- ----- ----- ----- -----		
Cond.	Nome Carichi	Aste
1	15-26	3, 6-10, 13-14, 16-19

CARICHI DI LINEA ----- ----- ----- ----- num.= 0						
Nome	numero	coordinata	Cond.	Direz.	Intensità	Descrizione
	inizio	fine			inizio	fine

CONDIZIONI DI CARICO----- ----- ----- ----- num.= 3			
Nome			
1	Peso_proprio_____	N. carichi:	12
	Lista carichi: 15-26		
2	Permanente_____	N. carichi:	7
	Lista carichi: 1-7		
3	A:Var_abitazione____	N. carichi:	7
	Lista carichi: 8-14		

RISULTANTI DEI CARICHI (punto di applicazione nell'origine degli assi):						
cond.	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
1	0.000000E+00	0.000000E+00	-9.121700E+01	0.000000E+00	4.442974E+02	0.000000E+00
2	0.000000E+00	0.000000E+00	-4.375000E+02	0.000000E+00	2.040862E+03	0.000000E+00
3	0.000000E+00	1.750000E+03	0.000000E+00	-1.750000E+03	0.000000E+00	8.163450E+03

2 - REAZIONI VINCOLARI

Le tabelle seguenti contengono informazioni dettagliate relative ai sestetti di reazioni vincolari del modello strutturale realizzato con DOLMEN per ogni condizione e caso di carico creati.

REAZIONI VINCOLARI

CASO DI CARICO : 1 SLU SENZA SISMA COMBINAZIONE

N. 3 CONDIZIONI ANALISI STATICA

1	Peso_proprio_____ +	1.30
2	Permanente_____ +	1.50
3	A:Var_abitazione____ +	1.50

1) +1.30*c001 +1.50*c002 +1.50*c003

Unità di misura: SX,SY,SZ [daN];RX,RY,RZ [daNm]

Coefficiente moltiplicativo: 1.000000

Nodo	4	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		0.0	-256.8	42.3	0.000	0.000	0.000
Nodo	5	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		0.0	-296.4	149.6	296.358	0.000	0.000
Nodo	8	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		0.0	-256.8	42.3	0.000	0.000	0.000
Nodo	11	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-3.9	-297.5	123.0	308.078	-1.265	-26.231
Nodo	13	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		0.6	-396.8	108.5	386.209	0.184	-2.343
Nodo	15	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-0.6	-396.8	108.5	386.209	-0.184	2.343
Nodo	18	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		2.2	-213.2	38.8	0.000	0.000	0.000
Nodo	20	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-2.2	-213.2	38.8	0.000	0.000	0.000
Nodo	21	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		3.9	-297.5	123.0	308.078	1.265	26.231

REAZIONI VINCOLARI

CASO DI CARICO : 2 Rara COMBINAZIONE

N. 3 CONDIZIONI ANALISI STATICA

1	Peso_proprio_____ +	1.00
2	Permanente_____ +	1.00
3	A:Var_abitazione____ +	1.00

1) +1.00*c001 +1.00*c002 +1.00*c003

Unità di misura: SX,SY,SZ [daN];RX,RY,RZ [daNm]

Coefficiente moltiplicativo: 1.000000

Nodo	4	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
------	---	----	----	----	----	----	----

		0.0	-171.2	28.6	0.000	0.000	0.000
Nodo	5	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		0.0	-197.6	102.1	197.572	0.000	0.000
Nodo	8	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		0.0	-171.2	28.6	0.000	0.000	0.000
Nodo	11	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-2.6	-198.4	84.1	205.385	-0.856	-17.488
Nodo	13	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		0.4	-264.5	74.3	257.473	0.124	-1.562
Nodo	15	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-0.4	-264.5	74.3	257.473	-0.124	1.562
Nodo	18	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		1.5	-142.1	26.3	0.000	0.000	0.000
Nodo	20	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-1.5	-142.1	26.3	0.000	0.000	0.000
Nodo	21	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		2.6	-198.4	84.1	205.385	0.856	17.488

REAZIONI VINCOLARI

CASO DI CARICO : 3 Frequente

COMBINAZIONE

N. 3 CONDIZIONI ANALISI STATICA

1	Peso_proprio_____	+	1.00
2	Permanente_____	+	1.00
3	A:Var_abitazione____	+	0.50

1) +1.00*c001 +1.00*c002 +0.50*c003

Unità di misura: SX,SY,SZ [daN];RX,RY,RZ [daNm]

Coefficiente moltiplicativo: 1.000000

Nodo	4	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		0.0	-85.6	28.6	0.000	0.000	0.000
Nodo	5	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		0.0	-98.8	102.1	98.786	0.000	0.000
Nodo	8	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		0.0	-85.6	28.6	0.000	0.000	0.000
Nodo	11	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-2.6	-99.2	84.1	102.693	-0.856	-8.744
Nodo	13	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		0.4	-132.3	74.3	128.736	0.124	-0.781
Nodo	15	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-0.4	-132.3	74.3	128.736	-0.124	0.781
Nodo	18	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		1.5	-71.1	26.3	0.000	0.000	0.000
Nodo	20	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-1.5	-71.1	26.3	0.000	0.000	0.000

Nodo	21	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		2.6	-99.2	84.1	102.693	0.856	8.744

REAZIONI VINCOLARI

CASO DI CARICO : 4 Quasi Perm COMBINAZIONE

N. 3 CONDIZIONI ANALISI STATICA

1	Peso_proprio_____	+	1.00
2	Permanente_____	+	1.00
3	A:Var_abitazione____	+	0.30

1) +1.00*c001 +1.00*c002 +0.30*c003
Unità di misura: SX,SY,SZ [daN];RX,RY,RZ [daNm]

Coefficiente moltiplicativo: 1.000000

Nodo	4	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		0.0	-51.4	28.6	0.000	0.000	0.000
Nodo	5	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		0.0	-59.3	102.1	59.272	0.000	0.000
Nodo	8	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		0.0	-51.4	28.6	0.000	0.000	0.000
Nodo	11	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-2.6	-59.5	84.1	61.616	-0.856	-5.246
Nodo	13	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		0.4	-79.4	74.3	77.242	0.124	-0.469
Nodo	15	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-0.4	-79.4	74.3	77.242	-0.124	0.469
Nodo	18	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		1.5	-42.6	26.3	0.000	0.000	0.000
Nodo	20	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		-1.5	-42.6	26.3	0.000	0.000	0.000
Nodo	21	SX	SY	SZ	RX	RY	RZ
		2.6	-59.5	84.1	61.616	0.856	5.246

3 - SOLLECITAZIONI ASTE

Le tabelle seguenti contengono informazioni dettagliate relative ai sestetti di sollecitazioni sulle aste per ogni condizione e caso di carico creati.

SOLLECITAZIONI ASTE

CASO DI CARICO : 1 SLU SENZA SISMA COMBINAZIONE

N. 3 CONDIZIONI ANALISI STATICA

1	Peso_proprio_____ +	1.30
2	Permanente_____ +	1.50
3	A:Var_abitazione_____ +	1.50

1) +1.30*c001 +1.50*c002 +1.50*c003

Unità di misura: Prog e frecce [cm]; NORM, TYY, TZZ [daN]

MZZ, MYY, TORS [daNm]

Asta	3	nodi	5	6		
PROGR.	NORM	TYY	TZZ	TORS	MYY	MZZ
0.	-149.6	296.4	0.0	0.000	0.000	-296.358
13.	-148.4	296.4	0.0	0.000	0.000	-259.313
25.	-147.3	296.4	0.0	0.000	0.000	-222.269
38.	-146.1	296.4	0.0	0.000	0.000	-185.224
50.	-145.0	296.4	0.0	0.000	0.000	-148.179
63.	-143.8	296.4	0.0	0.000	0.000	-111.134
75.	-142.7	296.4	0.0	0.000	0.000	-74.090
88.	-141.6	296.4	0.0	0.000	0.000	-37.045
100.	-140.4	296.4	0.0	0.000	0.000	0.000

Asta	6	nodi	11	12		
PROGR.	NORM	TYY	TZZ	TORS	MYY	MZZ
0.	-123.0	297.5	-3.9	-26.231	-1.265	-308.078
13.	-121.9	297.5	-3.9	-26.231	-0.783	-270.886
25.	-120.7	297.5	-3.9	-26.231	-0.300	-233.695
38.	-119.6	297.5	-3.9	-26.231	0.183	-196.504
50.	-118.5	297.5	-3.9	-26.231	0.665	-159.313
63.	-117.3	297.5	-3.9	-26.231	1.148	-122.122
75.	-116.2	297.5	-3.9	-26.231	1.631	-84.930
88.	-115.0	297.5	-3.9	-26.231	2.113	-47.739
100.	-113.9	297.5	-3.9	-26.231	2.596	-10.548

Asta	7	nodi	13	14		
PROGR.	NORM	TYY	TZZ	TORS	MYY	MZZ
0.	-108.5	396.8	0.6	-2.343	0.184	-386.209
13.	-107.4	396.8	0.6	-2.343	0.114	-336.615
25.	-106.2	396.8	0.6	-2.343	0.044	-287.020
38.	-105.1	396.8	0.6	-2.343	-0.025	-237.425
50.	-103.9	396.8	0.6	-2.343	-0.095	-187.831
63.	-102.8	396.8	0.6	-2.343	-0.164	-138.236
75.	-101.7	396.8	0.6	-2.343	-0.234	-88.641
88.	-100.5	396.8	0.6	-2.343	-0.304	-39.047
100.	-99.4	396.8	0.6	-2.343	-0.373	10.548

Asta	8	nodi	15	16		
PROGR.	NORM	TYY	TZZ	TORS	MYY	MZZ
0.	-108.5	396.8	-0.6	2.343	-0.184	-386.209
13.	-107.4	396.8	-0.6	2.343	-0.114	-336.615
25.	-106.2	396.8	-0.6	2.343	-0.044	-287.020
38.	-105.1	396.8	-0.6	2.343	0.025	-237.425
50.	-103.9	396.8	-0.6	2.343	0.095	-187.831
63.	-102.8	396.8	-0.6	2.343	0.164	-138.236
75.	-101.7	396.8	-0.6	2.343	0.234	-88.641
88.	-100.5	396.8	-0.6	2.343	0.304	-39.047

100.	-99.4	396.8	-0.6	2.343	0.373	10.548
Asta	9	node	4	6		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	256.8	-42.3	0.000	0.000	0.000
17.	0.0	206.2	-28.2	0.000	5.950	39.067
34.	0.0	155.6	-14.2	0.000	9.526	69.591
51.	0.0	104.9	-0.1	0.000	10.730	91.572
68.	0.0	54.3	14.0	0.000	9.561	105.010
84.	0.0	3.7	28.0	0.000	6.019	109.906
101.	0.0	-46.9	42.1	0.000	0.104	106.258
118.	0.0	-97.6	56.1	0.000	-8.183	94.067
135.	0.0	-148.2	70.2	0.000	-18.844	73.333
Asta	10	node	6	8		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	148.2	-70.2	0.000	-18.844	73.333
17.	0.0	97.6	-56.1	0.000	-8.183	94.067
34.	0.0	46.9	-42.1	0.000	0.104	106.258
51.	0.0	-3.7	-28.0	0.000	6.019	109.906
68.	0.0	-54.3	-14.0	0.000	9.561	105.010
84.	0.0	-104.9	0.1	0.000	10.730	91.572
101.	0.0	-155.6	14.2	0.000	9.526	69.591
118.	0.0	-206.2	28.2	0.000	5.950	39.067
135.	0.0	-256.8	42.3	0.000	0.000	0.000
Asta	13	node	12	14		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	1.7	147.7	-51.9	10.548	-11.452	12.141
15.	1.7	102.4	-39.3	10.548	-4.560	31.056
30.	1.7	57.0	-26.7	10.548	0.425	43.108
45.	1.7	11.6	-14.1	10.548	3.505	48.296
60.	1.7	-33.8	-1.5	10.548	4.678	46.622
76.	1.7	-79.1	11.1	10.548	3.945	38.085
91.	1.7	-124.5	23.8	10.548	1.305	22.685
106.	1.7	-169.9	36.4	10.548	-3.241	0.421
121.	1.7	-215.3	49.0	10.548	-9.692	-28.705
Asta	14	node	14	16		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	1.1	181.5	-50.4	0.000	-10.066	-31.048
15.	1.1	136.1	-37.8	0.000	-3.394	-7.027
30.	1.1	90.7	-25.2	0.000	1.372	10.130
45.	1.1	45.4	-12.6	0.000	4.231	20.425
61.	1.1	0.0	0.0	0.000	5.184	23.856
76.	1.1	-45.4	12.6	0.000	4.231	20.425
91.	1.1	-90.8	25.2	0.000	1.372	10.130
106.	1.1	-136.1	37.8	0.000	-3.394	-7.027
121.	1.1	-181.5	50.4	0.000	-10.066	-31.048
Asta	16	node	18	12		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-2.2	213.2	-38.8	0.000	0.000	0.000
15.	-2.2	167.8	-26.2	0.000	4.916	28.817
30.	-2.2	122.5	-13.6	0.000	7.925	50.771
45.	-2.2	77.1	-1.0	0.000	9.029	65.862
61.	-2.2	31.7	11.6	0.000	8.226	74.090
76.	-2.2	-13.7	24.2	0.000	5.517	75.455
91.	-2.2	-59.0	36.8	0.000	0.901	69.957
106.	-2.2	-104.4	49.4	0.000	-5.620	57.597
121.	-2.2	-149.8	62.0	0.000	-14.048	38.373
Asta	17	node	16	19		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	1.7	215.3	-49.0	-10.548	-9.692	-28.705
15.	1.7	169.9	-36.4	-10.548	-3.241	0.421

30.	1.7	124.5	-23.8	-10.548	1.305	22.685
45.	1.7	79.1	-11.1	-10.548	3.945	38.085
61.	1.7	33.8	1.5	-10.548	4.678	46.622
76.	1.7	-11.6	14.1	-10.548	3.505	48.296
91.	1.7	-57.0	26.7	-10.548	0.425	43.108
106.	1.7	-102.4	39.3	-10.548	-4.560	31.056
121.	1.7	-147.7	51.9	-10.548	-11.452	12.141

Asta	18	nod	19	20		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-2.2	149.8	-62.0	0.000	-14.048	38.373
15.	-2.2	104.4	-49.4	0.000	-5.620	57.597
30.	-2.2	59.0	-36.8	0.000	0.901	69.957
45.	-2.2	13.7	-24.2	0.000	5.517	75.455
61.	-2.2	-31.7	-11.6	0.000	8.226	74.090
76.	-2.2	-77.1	1.0	0.000	9.029	65.862
91.	-2.2	-122.5	13.6	0.000	7.925	50.771
106.	-2.2	-167.8	26.2	0.000	4.916	28.817
121.	-2.2	-213.2	38.8	0.000	0.000	0.000

Asta	19	nod	21	19		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-123.0	297.5	3.9	26.231	1.265	-308.078
13.	-121.9	297.5	3.9	26.231	0.783	-270.886
25.	-120.7	297.5	3.9	26.231	0.300	-233.695
38.	-119.6	297.5	3.9	26.231	-0.183	-196.504
50.	-118.5	297.5	3.9	26.231	-0.665	-159.313
63.	-117.3	297.5	3.9	26.231	-1.148	-122.122
75.	-116.2	297.5	3.9	26.231	-1.631	-84.930
88.	-115.0	297.5	3.9	26.231	-2.113	-47.739
100.	-113.9	297.5	3.9	26.231	-2.596	-10.548

SOLLECITAZIONI ASTE

CASO DI CARICO : 2 Rara

COMBINAZIONE

N. 3 CONDIZIONI ANALISI STATICA

1	Peso_proprio_____ +	1.00
2	Permanente_____ +	1.00
3	A:Var_abitazione_____ +	1.00

1) +1.00*c001 +1.00*c002 +1.00*c003

Unità di misura: Prog e frecce [cm];NORM,TYT,TZZ [daN]
MZZ,MYT,TORS [daNm]

Asta	3	nod	5	6		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-102.1	197.6	0.0	0.000	0.000	-197.572
13.	-101.2	197.6	0.0	0.000	0.000	-172.876
25.	-100.3	197.6	0.0	0.000	0.000	-148.179
38.	-99.4	197.6	0.0	0.000	0.000	-123.483
50.	-98.6	197.6	0.0	0.000	0.000	-98.786
63.	-97.7	197.6	0.0	0.000	0.000	-74.090
75.	-96.8	197.6	0.0	0.000	0.000	-49.393
88.	-95.9	197.6	0.0	0.000	0.000	-24.697
100.	-95.0	197.6	0.0	0.000	0.000	0.000

Asta	6	nod	11	12		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-84.1	198.4	-2.6	-17.488	-0.856	-205.385
13.	-83.2	198.4	-2.6	-17.488	-0.530	-180.591
25.	-82.4	198.4	-2.6	-17.488	-0.203	-155.797
38.	-81.5	198.4	-2.6	-17.488	0.124	-131.003

50.	-80.6	198.4	-2.6	-17.488	0.450	-106.209
63.	-79.7	198.4	-2.6	-17.488	0.777	-81.414
75.	-78.9	198.4	-2.6	-17.488	1.104	-56.620
88.	-78.0	198.4	-2.6	-17.488	1.430	-31.826
100.	-77.1	198.4	-2.6	-17.488	1.757	-7.032
Asta	7	nod	13	14		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-74.3	264.5	0.4	-1.562	0.124	-257.473
13.	-73.4	264.5	0.4	-1.562	0.077	-224.410
25.	-72.5	264.5	0.4	-1.562	0.030	-191.347
38.	-71.7	264.5	0.4	-1.562	-0.017	-158.284
50.	-70.8	264.5	0.4	-1.562	-0.064	-125.220
63.	-69.9	264.5	0.4	-1.562	-0.111	-92.157
75.	-69.0	264.5	0.4	-1.562	-0.158	-59.094
88.	-68.1	264.5	0.4	-1.562	-0.205	-26.031
100.	-67.3	264.5	0.4	-1.562	-0.253	7.032
Asta	8	nod	15	16		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-74.3	264.5	-0.4	1.562	-0.124	-257.473
13.	-73.4	264.5	-0.4	1.562	-0.077	-224.410
25.	-72.5	264.5	-0.4	1.562	-0.030	-191.347
38.	-71.7	264.5	-0.4	1.562	0.017	-158.284
50.	-70.8	264.5	-0.4	1.562	0.064	-125.220
63.	-69.9	264.5	-0.4	1.562	0.111	-92.157
75.	-69.0	264.5	-0.4	1.562	0.158	-59.094
88.	-68.1	264.5	-0.4	1.562	0.205	-26.031
100.	-67.3	264.5	-0.4	1.562	0.253	7.032
Asta	9	nod	4	6		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	171.2	-28.6	0.000	0.000	0.000
17.	0.0	137.5	-19.1	0.000	4.027	26.045
34.	0.0	103.7	-9.6	0.000	6.449	46.394
51.	0.0	70.0	-0.1	0.000	7.263	61.048
68.	0.0	36.2	9.4	0.000	6.472	70.007
84.	0.0	2.5	19.0	0.000	4.075	73.270
101.	0.0	-31.3	28.5	0.000	0.071	70.838
118.	0.0	-65.0	38.0	0.000	-5.539	62.711
135.	0.0	-98.8	47.5	0.000	-12.755	48.889
Asta	10	nod	6	8		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	98.8	-47.5	0.000	-12.755	48.889
17.	0.0	65.0	-38.0	0.000	-5.539	62.711
34.	0.0	31.3	-28.5	0.000	0.071	70.838
51.	0.0	-2.5	-19.0	0.000	4.075	73.270
68.	0.0	-36.2	-9.4	0.000	6.472	70.007
84.	0.0	-70.0	0.1	0.000	7.263	61.048
101.	0.0	-103.7	9.6	0.000	6.449	46.394
118.	0.0	-137.5	19.1	0.000	4.027	26.045
135.	0.0	-171.2	28.6	0.000	0.000	0.000
Asta	13	nod	12	14		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	1.1	98.5	-35.1	7.032	-7.752	8.094
15.	1.1	68.2	-26.6	7.032	-3.087	20.704
30.	1.1	38.0	-18.0	7.032	0.288	28.738
45.	1.1	7.7	-9.5	7.032	2.372	32.198
60.	1.1	-22.5	-1.0	7.032	3.166	31.081
76.	1.1	-52.8	7.5	7.032	2.670	25.390
91.	1.1	-83.0	16.1	7.032	0.883	15.123
106.	1.1	-113.3	24.6	7.032	-2.194	0.281
121.	1.1	-143.5	33.1	7.032	-6.561	-19.137

Asta	14	nod	14	16		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.7	121.0	-34.1	0.000	-6.814	-20.698
15.	0.7	90.7	-25.6	0.000	-2.297	-4.685
30.	0.7	60.5	-17.1	0.000	0.929	6.753
45.	0.7	30.2	-8.5	0.000	2.864	13.616
61.	0.7	0.0	0.0	0.000	3.509	15.904
76.	0.7	-30.3	8.5	0.000	2.864	13.616
91.	0.7	-60.5	17.1	0.000	0.929	6.753
106.	0.7	-90.8	25.6	0.000	-2.297	-4.685
121.	0.7	-121.0	34.1	0.000	-6.814	-20.698

Asta	16	nod	18	12		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.5	142.1	-26.3	0.000	0.000	0.000
15.	-1.5	111.9	-17.7	0.000	3.328	19.211
30.	-1.5	81.6	-9.2	0.000	5.365	33.847
45.	-1.5	51.4	-0.7	0.000	6.112	43.908
61.	-1.5	21.1	7.9	0.000	5.568	49.393
76.	-1.5	-9.1	16.4	0.000	3.734	50.304
91.	-1.5	-39.4	24.9	0.000	0.610	46.638
106.	-1.5	-69.6	33.5	0.000	-3.804	38.398
121.	-1.5	-99.9	42.0	0.000	-9.509	25.582

Asta	17	nod	16	19		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	1.1	143.5	-33.1	-7.032	-6.561	-19.137
15.	1.1	113.3	-24.6	-7.032	-2.194	0.281
30.	1.1	83.0	-16.1	-7.032	0.883	15.123
45.	1.1	52.8	-7.5	-7.032	2.670	25.390
61.	1.1	22.5	1.0	-7.032	3.166	31.081
76.	1.1	-7.7	9.5	-7.032	2.372	32.198
91.	1.1	-38.0	18.0	-7.032	0.288	28.738
106.	1.1	-68.2	26.6	-7.032	-3.087	20.704
121.	1.1	-98.5	35.1	-7.032	-7.752	8.094

Asta	18	nod	19	20		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.5	99.9	-42.0	0.000	-9.509	25.582
15.	-1.5	69.6	-33.5	0.000	-3.804	38.398
30.	-1.5	39.4	-24.9	0.000	0.610	46.638
45.	-1.5	9.1	-16.4	0.000	3.734	50.304
61.	-1.5	-21.1	-7.9	0.000	5.568	49.393
76.	-1.5	-51.4	0.7	0.000	6.112	43.908
91.	-1.5	-81.6	9.2	0.000	5.365	33.847
106.	-1.5	-111.9	17.7	0.000	3.328	19.211
121.	-1.5	-142.1	26.3	0.000	0.000	0.000

Asta	19	nod	21	19		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-84.1	198.4	2.6	17.488	0.856	-205.385
13.	-83.2	198.4	2.6	17.488	0.530	-180.591
25.	-82.4	198.4	2.6	17.488	0.203	-155.797
38.	-81.5	198.4	2.6	17.488	-0.124	-131.003
50.	-80.6	198.4	2.6	17.488	-0.450	-106.209
63.	-79.7	198.4	2.6	17.488	-0.777	-81.414
75.	-78.9	198.4	2.6	17.488	-1.104	-56.620
88.	-78.0	198.4	2.6	17.488	-1.430	-31.826
100.	-77.1	198.4	2.6	17.488	-1.757	-7.032

SOLLECITAZIONI ASTE

CASO DI CARICO : 3 Frequente

COMBINAZIONE

N. 3 CONDIZIONI ANALISI STATICA

1 Peso_proprio_____ + 1.00
 2 Permanente_____ + 1.00
 3 A:Var_abitazione____ + 0.50

1) +1.00*c001 +1.00*c002 +0.50*c003

Unità di misura: Prog e frecce [cm];NORM,TTY,TZZ [daN]

MZZ,MY,TORS [daNm]

Asta	3	nod	5	6	MY	MZ
PROGR.	NORM	TY	TZ	TORS	MY	MZ
0.	-102.1	98.8	0.0	0.000	0.000	-98.786
13.	-101.2	98.8	0.0	0.000	0.000	-86.438
25.	-100.3	98.8	0.0	0.000	0.000	-74.090
38.	-99.4	98.8	0.0	0.000	0.000	-61.741
50.	-98.6	98.8	0.0	0.000	0.000	-49.393
63.	-97.7	98.8	0.0	0.000	0.000	-37.045
75.	-96.8	98.8	0.0	0.000	0.000	-24.697
88.	-95.9	98.8	0.0	0.000	0.000	-12.348
100.	-95.0	98.8	0.0	0.000	0.000	0.000

Asta	6	nod	11	12	MY	MZ
PROGR.	NORM	TY	TZ	TORS	MY	MZ
0.	-84.1	99.2	-2.6	-8.744	-0.856	-102.693
13.	-83.2	99.2	-2.6	-8.744	-0.530	-90.295
25.	-82.4	99.2	-2.6	-8.744	-0.203	-77.898
38.	-81.5	99.2	-2.6	-8.744	0.124	-65.501
50.	-80.6	99.2	-2.6	-8.744	0.450	-53.104
63.	-79.7	99.2	-2.6	-8.744	0.777	-40.707
75.	-78.9	99.2	-2.6	-8.744	1.104	-28.310
88.	-78.0	99.2	-2.6	-8.744	1.430	-15.913
100.	-77.1	99.2	-2.6	-8.744	1.757	-3.516

Asta	7	nod	13	14	MY	MZ
PROGR.	NORM	TY	TZ	TORS	MY	MZ
0.	-74.3	132.3	0.4	-0.781	0.124	-128.736
13.	-73.4	132.3	0.4	-0.781	0.077	-112.205
25.	-72.5	132.3	0.4	-0.781	0.030	-95.673
38.	-71.7	132.3	0.4	-0.781	-0.017	-79.142
50.	-70.8	132.3	0.4	-0.781	-0.064	-62.610
63.	-69.9	132.3	0.4	-0.781	-0.111	-46.079
75.	-69.0	132.3	0.4	-0.781	-0.158	-29.547
88.	-68.1	132.3	0.4	-0.781	-0.205	-13.016
100.	-67.3	132.3	0.4	-0.781	-0.253	3.516

Asta	8	nod	15	16	MY	MZ
PROGR.	NORM	TY	TZ	TORS	MY	MZ
0.	-74.3	132.3	-0.4	0.781	-0.124	-128.736
13.	-73.4	132.3	-0.4	0.781	-0.077	-112.205
25.	-72.5	132.3	-0.4	0.781	-0.030	-95.673
38.	-71.7	132.3	-0.4	0.781	0.017	-79.142
50.	-70.8	132.3	-0.4	0.781	0.064	-62.610
63.	-69.9	132.3	-0.4	0.781	0.111	-46.079
75.	-69.0	132.3	-0.4	0.781	0.158	-29.547
88.	-68.1	132.3	-0.4	0.781	0.205	-13.016
100.	-67.3	132.3	-0.4	0.781	0.253	3.516

Asta	9	nod	4	6	MY	MZ
PROGR.	NORM	TY	TZ	TORS	MY	MZ
0.	0.0	85.6	-28.6	0.000	0.000	0.000
17.	0.0	68.7	-19.1	0.000	4.027	13.022
34.	0.0	51.9	-9.6	0.000	6.449	23.197
51.	0.0	35.0	-0.1	0.000	7.263	30.524
68.	0.0	18.1	9.4	0.000	6.472	35.003
84.	0.0	1.2	19.0	0.000	4.075	36.635

101.	0.0	-15.6	28.5	0.000	0.071	35.419
118.	0.0	-32.5	38.0	0.000	-5.539	31.356
135.	0.0	-49.4	47.5	0.000	-12.755	24.444
Asta	10	node	6	8		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	49.4	-47.5	0.000	-12.755	24.444
17.	0.0	32.5	-38.0	0.000	-5.539	31.356
34.	0.0	15.6	-28.5	0.000	0.071	35.419
51.	0.0	-1.2	-19.0	0.000	4.075	36.635
68.	0.0	-18.1	-9.4	0.000	6.472	35.003
84.	0.0	-35.0	0.1	0.000	7.263	30.524
101.	0.0	-51.9	9.6	0.000	6.449	23.197
118.	0.0	-68.7	19.1	0.000	4.027	13.022
135.	0.0	-85.6	28.6	0.000	0.000	0.000
Asta	13	node	12	14		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	1.1	49.2	-35.1	3.516	-7.752	4.047
15.	1.1	34.1	-26.6	3.516	-3.087	10.352
30.	1.1	19.0	-18.0	3.516	0.288	14.369
45.	1.1	3.9	-9.5	3.516	2.372	16.099
60.	1.1	-11.3	-1.0	3.516	3.166	15.541
76.	1.1	-26.4	7.5	3.516	2.670	12.695
91.	1.1	-41.5	16.1	3.516	0.883	7.562
106.	1.1	-56.6	24.6	3.516	-2.194	0.140
121.	1.1	-71.8	33.1	3.516	-6.561	-9.568
Asta	14	node	14	16		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.7	60.5	-34.1	0.000	-6.814	-10.349
15.	0.7	45.4	-25.6	0.000	-2.297	-2.342
30.	0.7	30.2	-17.1	0.000	0.929	3.377
45.	0.7	15.1	-8.5	0.000	2.864	6.808
61.	0.7	0.0	0.0	0.000	3.509	7.952
76.	0.7	-15.1	8.5	0.000	2.864	6.808
91.	0.7	-30.3	17.1	0.000	0.929	3.377
106.	0.7	-45.4	25.6	0.000	-2.297	-2.342
121.	0.7	-60.5	34.1	0.000	-6.814	-10.349
Asta	16	node	18	12		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.5	71.1	-26.3	0.000	0.000	0.000
15.	-1.5	55.9	-17.7	0.000	3.328	9.606
30.	-1.5	40.8	-9.2	0.000	5.365	16.924
45.	-1.5	25.7	-0.7	0.000	6.112	21.954
61.	-1.5	10.6	7.9	0.000	5.568	24.697
76.	-1.5	-4.6	16.4	0.000	3.734	25.152
91.	-1.5	-19.7	24.9	0.000	0.610	23.319
106.	-1.5	-34.8	33.5	0.000	-3.804	19.199
121.	-1.5	-49.9	42.0	0.000	-9.509	12.791
Asta	17	node	16	19		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	1.1	71.8	-33.1	-3.516	-6.561	-9.568
15.	1.1	56.6	-24.6	-3.516	-2.194	0.140
30.	1.1	41.5	-16.1	-3.516	0.883	7.562
45.	1.1	26.4	-7.5	-3.516	2.670	12.695
61.	1.1	11.3	1.0	-3.516	3.166	15.541
76.	1.1	-3.9	9.5	-3.516	2.372	16.099
91.	1.1	-19.0	18.0	-3.516	0.288	14.369
106.	1.1	-34.1	26.6	-3.516	-3.087	10.352
121.	1.1	-49.2	35.1	-3.516	-7.752	4.047
Asta	18	node	19	20		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ

0.	-1.5	49.9	-42.0	0.000	-9.509	12.791
15.	-1.5	34.8	-33.5	0.000	-3.804	19.199
30.	-1.5	19.7	-24.9	0.000	0.610	23.319
45.	-1.5	4.6	-16.4	0.000	3.734	25.152
61.	-1.5	-10.6	-7.9	0.000	5.568	24.697
76.	-1.5	-25.7	0.7	0.000	6.112	21.954
91.	-1.5	-40.8	9.2	0.000	5.365	16.924
106.	-1.5	-55.9	17.7	0.000	3.328	9.606
121.	-1.5	-71.1	26.3	0.000	0.000	0.000

Asta	19	nodì	21	19		
PROGR.	NORM	TTY	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-84.1	99.2	2.6	8.744	0.856	-102.693
13.	-83.2	99.2	2.6	8.744	0.530	-90.295
25.	-82.4	99.2	2.6	8.744	0.203	-77.898
38.	-81.5	99.2	2.6	8.744	-0.124	-65.501
50.	-80.6	99.2	2.6	8.744	-0.450	-53.104
63.	-79.7	99.2	2.6	8.744	-0.777	-40.707
75.	-78.9	99.2	2.6	8.744	-1.104	-28.310
88.	-78.0	99.2	2.6	8.744	-1.430	-15.913
100.	-77.1	99.2	2.6	8.744	-1.757	-3.516

SOLLECITAZIONI ASTE

CASO DI CARICO : 4 Quasi Perm COMBINAZIONE

N. 3 CONDIZIONI ANALISI STATICA

1	Peso_proprio_____	+	1.00
2	Permanente_____	+	1.00
3	A:Var_abitazione____	+	0.30

1) +1.00*c001 +1.00*c002 +0.30*c003

Unità di misura: Prog e frecce [cm];NORM,TTY,TZZ [daN]

MZZ,MYT,TORS [daNm]

Asta	3	nodì	5	6		
PROGR.	NORM	TTY	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-102.1	59.3	0.0	0.000	0.000	-59.272
13.	-101.2	59.3	0.0	0.000	0.000	-51.863
25.	-100.3	59.3	0.0	0.000	0.000	-44.454
38.	-99.4	59.3	0.0	0.000	0.000	-37.045
50.	-98.6	59.3	0.0	0.000	0.000	-29.636
63.	-97.7	59.3	0.0	0.000	0.000	-22.227
75.	-96.8	59.3	0.0	0.000	0.000	-14.818
88.	-95.9	59.3	0.0	0.000	0.000	-7.409
100.	-95.0	59.3	0.0	0.000	0.000	0.000

Asta	6	nodì	11	12		
PROGR.	NORM	TTY	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-84.1	59.5	-2.6	-5.246	-0.856	-61.616
13.	-83.2	59.5	-2.6	-5.246	-0.530	-54.177
25.	-82.4	59.5	-2.6	-5.246	-0.203	-46.739
38.	-81.5	59.5	-2.6	-5.246	0.124	-39.301
50.	-80.6	59.5	-2.6	-5.246	0.450	-31.863
63.	-79.7	59.5	-2.6	-5.246	0.777	-24.424
75.	-78.9	59.5	-2.6	-5.246	1.104	-16.986
88.	-78.0	59.5	-2.6	-5.246	1.430	-9.548
100.	-77.1	59.5	-2.6	-5.246	1.757	-2.110

Asta	7	nodì	13	14		
PROGR.	NORM	TTY	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-74.3	79.4	0.4	-0.469	0.124	-77.242
13.	-73.4	79.4	0.4	-0.469	0.077	-67.323

25.	-72.5	79.4	0.4	-0.469	0.030	-57.404
38.	-71.7	79.4	0.4	-0.469	-0.017	-47.485
50.	-70.8	79.4	0.4	-0.469	-0.064	-37.566
63.	-69.9	79.4	0.4	-0.469	-0.111	-27.647
75.	-69.0	79.4	0.4	-0.469	-0.158	-17.728
88.	-68.1	79.4	0.4	-0.469	-0.205	-7.809
100.	-67.3	79.4	0.4	-0.469	-0.253	2.110
Asta	8	nod	15	16		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-74.3	79.4	-0.4	0.469	-0.124	-77.242
13.	-73.4	79.4	-0.4	0.469	-0.077	-67.323
25.	-72.5	79.4	-0.4	0.469	-0.030	-57.404
38.	-71.7	79.4	-0.4	0.469	0.017	-47.485
50.	-70.8	79.4	-0.4	0.469	0.064	-37.566
63.	-69.9	79.4	-0.4	0.469	0.111	-27.647
75.	-69.0	79.4	-0.4	0.469	0.158	-17.728
88.	-68.1	79.4	-0.4	0.469	0.205	-7.809
100.	-67.3	79.4	-0.4	0.469	0.253	2.110
Asta	9	nod	4	6		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	51.4	-28.6	0.000	0.000	0.000
17.	0.0	41.2	-19.1	0.000	4.027	7.813
34.	0.0	31.1	-9.6	0.000	6.449	13.918
51.	0.0	21.0	-0.1	0.000	7.263	18.314
68.	0.0	10.9	9.4	0.000	6.472	21.002
84.	0.0	0.7	19.0	0.000	4.075	21.981
101.	0.0	-9.4	28.5	0.000	0.071	21.252
118.	0.0	-19.5	38.0	0.000	-5.539	18.813
135.	0.0	-29.6	47.5	0.000	-12.755	14.667
Asta	10	nod	6	8		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.0	29.6	-47.5	0.000	-12.755	14.667
17.	0.0	19.5	-38.0	0.000	-5.539	18.813
34.	0.0	9.4	-28.5	0.000	0.071	21.252
51.	0.0	-0.7	-19.0	0.000	4.075	21.981
68.	0.0	-10.9	-9.4	0.000	6.472	21.002
84.	0.0	-21.0	0.1	0.000	7.263	18.314
101.	0.0	-31.1	9.6	0.000	6.449	13.918
118.	0.0	-41.2	19.1	0.000	4.027	7.813
135.	0.0	-51.4	28.6	0.000	0.000	0.000
Asta	13	nod	12	14		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	1.1	29.5	-35.1	2.110	-7.752	2.428
15.	1.1	20.5	-26.6	2.110	-3.087	6.211
30.	1.1	11.4	-18.0	2.110	0.288	8.622
45.	1.1	2.3	-9.5	2.110	2.372	9.659
60.	1.1	-6.8	-1.0	2.110	3.166	9.324
76.	1.1	-15.8	7.5	2.110	2.670	7.617
91.	1.1	-24.9	16.1	2.110	0.883	4.537
106.	1.1	-34.0	24.6	2.110	-2.194	0.084
121.	1.1	-43.1	33.1	2.110	-6.561	-5.741
Asta	14	nod	14	16		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	0.7	36.3	-34.1	0.000	-6.814	-6.210
15.	0.7	27.2	-25.6	0.000	-2.297	-1.405
30.	0.7	18.1	-17.1	0.000	0.929	2.026
45.	0.7	9.1	-8.5	0.000	2.864	4.085
61.	0.7	0.0	0.0	0.000	3.509	4.771
76.	0.7	-9.1	8.5	0.000	2.864	4.085
91.	0.7	-18.2	17.1	0.000	0.929	2.026
106.	0.7	-27.2	25.6	0.000	-2.297	-1.405

121.	0.7	-36.3	34.1	0.000	-6.814	-6.210
Asta	16	nodì	18	12		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.5	42.6	-26.3	0.000	0.000	0.000
15.	-1.5	33.6	-17.7	0.000	3.328	5.763
30.	-1.5	24.5	-9.2	0.000	5.365	10.154
45.	-1.5	15.4	-0.7	0.000	6.112	13.172
61.	-1.5	6.3	7.9	0.000	5.568	14.818
76.	-1.5	-2.7	16.4	0.000	3.734	15.091
91.	-1.5	-11.8	24.9	0.000	0.610	13.991
106.	-1.5	-20.9	33.5	0.000	-3.804	11.519
121.	-1.5	-30.0	42.0	0.000	-9.509	7.675
Asta	17	nodì	16	19		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	1.1	43.1	-33.1	-2.110	-6.561	-5.741
15.	1.1	34.0	-24.6	-2.110	-2.194	0.084
30.	1.1	24.9	-16.1	-2.110	0.883	4.537
45.	1.1	15.8	-7.5	-2.110	2.670	7.617
61.	1.1	6.8	1.0	-2.110	3.166	9.324
76.	1.1	-2.3	9.5	-2.110	2.372	9.659
91.	1.1	-11.4	18.0	-2.110	0.288	8.622
106.	1.1	-20.5	26.6	-2.110	-3.087	6.211
121.	1.1	-29.5	35.1	-2.110	-7.752	2.428
Asta	18	nodì	19	20		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-1.5	30.0	-42.0	0.000	-9.509	7.675
15.	-1.5	20.9	-33.5	0.000	-3.804	11.519
30.	-1.5	11.8	-24.9	0.000	0.610	13.991
45.	-1.5	2.7	-16.4	0.000	3.734	15.091
61.	-1.5	-6.3	-7.9	0.000	5.568	14.818
76.	-1.5	-15.4	0.7	0.000	6.112	13.172
91.	-1.5	-24.5	9.2	0.000	5.365	10.154
106.	-1.5	-33.6	17.7	0.000	3.328	5.763
121.	-1.5	-42.6	26.3	0.000	0.000	0.000
Asta	19	nodì	21	19		
PROGR.	NORM	TYT	TZZ	TORS	MYT	MZZ
0.	-84.1	59.5	2.6	5.246	0.856	-61.616
13.	-83.2	59.5	2.6	5.246	0.530	-54.177
25.	-82.4	59.5	2.6	5.246	0.203	-46.739
38.	-81.5	59.5	2.6	5.246	-0.124	-39.301
50.	-80.6	59.5	2.6	5.246	-0.450	-31.863
63.	-79.7	59.5	2.6	5.246	-0.777	-24.424
75.	-78.9	59.5	2.6	5.246	-1.104	-16.986
88.	-78.0	59.5	2.6	5.246	-1.430	-9.548
100.	-77.1	59.5	2.6	5.246	-1.757	-2.110

4 - VERIFICA ASTE IN ACCIAIO

Le tabelle seguenti contengono informazioni dettagliate relative alla verifica delle aste in acciaio.

lavoro : RIVAL3
data : 2019_11_06_23_35

Unità di misura:
Lunghezze: cm
Prop.Sez.: cm
Forze: daN

Momenti: daNm
Tensioni: daN/cm2

MATERIALI

S275 (EN 10025-2): Mod.El.= 2100000.0; gM = 1.050;
fyk = 2750.0(2550.0 per sp>40 mm); fyd = 2619.0(2428.6 per sp>40 mm).

CASI DI CARICO

N	Descrizione	Soll.
1	SLU SENZA SISMA	1
2	Rara	1
3	Frequente	1
4	Quasi Perm	1

CARATTERISTICHE GEOMETRICHE

CASSONE_S004 (4) :

A = 8.9600E+00 Jz= 47.0699E+00 Jy= 47.0699E+00 Jt= 70.2464E+00
base= 6. ; alt= 6. ; spsup= 0. ; spsx= 0. ; spdx= 0. ; spinf= 0.

CASSONE_S006 (6) :

A = 8.1600E+00 Jz= 40.7872E+00 Jy= 30.3952E+00 Jt= 52.0453E+00
base= 5. ; alt= 6. ; spsup= 0. ; spsx= 0. ; spdx= 0. ; spinf= 0.

CASSONE_S004 (4) stato limite ultimo - ASTA (5- 6) 3
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-296.358	0.0	0.0	-149.6	0.0	296.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-1905.5	0.0	0.0	1905.5
1- 1	si	13	Tz	1872.1	-45.8	0.0	1873.8
1- 1	si	5	Ty	-16.7	0.0	-74.2	129.5
1- 1	si	14	Si	-1905.5	45.8	0.0	1907.2

----- PROGR. 12.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-259.313	0.0	0.0	-148.4	0.0	296.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-1669.3	0.0	0.0	1669.3
1- 1	si	13	Tz	1636.2	-45.8	0.0	1638.1
1- 1	si	5	Ty	-16.6	0.0	-74.2	129.5
1- 1	si	14	Si	-1669.3	45.8	0.0	1671.2

----- PROGR. 25.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-222.269	0.0	0.0	-147.3	0.0	296.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-1433.1	0.0	0.0	1433.1
1- 1	si	13	Tz	1400.2	-45.8	0.0	1402.4
1- 1	si	5	Ty	-16.4	0.0	-74.2	129.5
1- 1	si	14	Si	-1433.1	45.8	0.0	1435.3

----- PROGR. 38.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-185.224	0.0	0.0	-146.1	0.0	296.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-1196.8	0.0	0.0	1196.8
1- 1	si	13	Tz	1164.2	-45.8	0.0	1166.9
1- 1	si	5	Ty	-16.3	0.0	-74.2	129.5
1- 1	si	14	Si	-1196.8	45.8	0.0	1199.5

----- PROGR. 50.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-148.179	0.0	0.0	-145.0	0.0	296.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-960.6	0.0	0.0	960.6
1- 1	si	13	Tz	928.2	-45.8	0.0	931.6
1- 1	si	5	Ty	-16.2	0.0	-74.2	129.5
1- 1	si	14	Si	-960.6	45.8	0.0	963.9

----- PROGR. 62.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-111.134	0.0	0.0	-143.8	0.0	296.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-724.4	0.0	0.0	724.4
1- 1	si	13	Tz	692.3	-45.8	0.0	696.8
1- 1	si	5	Ty	-16.1	0.0	-74.2	129.5
1- 1	si	14	Si	-724.4	45.8	0.0	728.7

----- PROGR. 75.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-74.090	0.0	0.0	-142.7	0.0	296.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-488.1	0.0	0.0	488.1
1- 1	si	13	Tz	456.3	-45.8	0.0	463.1
1- 1	si	5	Ty	-15.9	0.0	-74.2	129.4
1- 1	si	14	Si	-488.1	45.8	0.0	494.5

----- PROGR. 88.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-37.045	0.0	0.0	-141.6	0.0	296.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-251.9	0.0	0.0	251.9
1- 1	si	13	Tz	220.3	-45.8	0.0	234.2
1- 1	si	5	Ty	-15.8	0.0	-74.2	129.4
1- 1	si	14	Si	-251.9	45.8	0.0	264.1

----- PROGR. 100.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.000	0.0	0.0	-140.4	0.0	296.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-15.7	0.0	0.0	15.7
1- 1	si	13	Tz	-15.7	-45.8	0.0	80.9
1- 1	si	5	TySi	-15.7	0.0	-74.2	129.4

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 100.
 Z Lc = 100. | Ro = 2.29 | lm = 43.6 | Ncr= 97557.8 | alfa(a)=0.2100 | ki=0.9235 |
 Y Lc = 100. | Ro = 2.29 | lm = 43.6 | Ncr= 97557.8 | alfa(a)=0.2100 | ki=0.9235 |
 Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Z
 Ned = -149.6 | Mzeq = -177.815 | Myeq = 0.000 | Ss = -1153.1 (0.440)

CASSONE_S004 (4) stato limite ultimo - ASTA (11- 12) 6
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-308.078	-1.3	-26.2	-123.0	-3.9	297.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-1985.3	0.0	104.6	1993.6

1- 1	si	13	Tz	1942.8	-151.3	0.0	1960.4
1- 1	si	5	Ty	-21.8	0.0	-179.0	310.8
1- 1	si	14	Si	-1984.3	149.9	0.0	2001.2
-----							PROGR. 12.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-270.886	-0.8	-26.2	-121.9	-3.9	297.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-1745.1	0.0	104.6	1754.5
1- 1	si	13	Tz	1708.6	-151.3	0.0	1728.5
1- 1	si	5	Ty	-18.6	0.0	-179.0	310.6
1- 1	si	14	Si	-1744.4	149.9	0.0	1763.6
-----							PROGR. 25.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-233.695	-0.3	-26.2	-120.7	-3.9	297.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-1504.8	0.0	104.6	1515.7
1- 1	si	13	Tz	1474.3	-151.3	0.0	1497.4
1- 1	si	5	Ty	-15.4	0.0	-179.0	310.5
1- 1	si	14	Si	-1504.6	149.9	0.0	1526.8
-----							PROGR. 38.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-196.504	0.2	-26.2	-119.6	-3.9	297.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-1266.9	0.0	104.6	1279.8
1- 1	si	13	Tz	1240.1	-151.3	0.0	1267.5
1- 1	si	5	Ty	-12.2	0.0	-179.0	310.3
1- 1	si	16	Si	-1266.8	-151.3	0.0	1293.6
-----							PROGR. 50.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-159.313	0.7	-26.2	-118.5	-3.9	297.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-1032.8	0.0	104.6	1048.6
1- 1	si	13	Tz	1005.8	-151.3	0.0	1039.4
1- 1	si	5	Ty	-9.0	0.0	-179.0	310.2
1- 1	si	16	Si	-1032.3	-151.3	0.0	1065.0
-----							PROGR. 62.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-122.122	1.1	-26.2	-117.3	-3.9	297.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-798.8	0.0	104.6	819.0
1- 1	si	13	Tz	771.6	-151.3	0.0	814.9
1- 1	si	5	Ty	-5.8	0.0	-179.0	310.1
1- 1	si	16	Si	-797.8	-151.3	0.0	839.7
-----							PROGR. 75.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-84.930	1.6	-26.2	-116.2	-3.9	297.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-564.7	0.0	104.6	593.0
1- 1	si	13	Tz	537.3	-151.3	0.0	597.8
1- 1	si	5	Ty	-2.6	0.0	-179.0	310.1
1- 1	si	16	Si	-563.3	-151.3	0.0	621.2
-----							PROGR. 88.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
------	----	----	----	---	----	----

1- 1	-47.739	2.1	-26.2	-115.0	-3.9	297.5
------	---------	-----	-------	--------	------	-------

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-330.6	0.0	104.6	376.9
1- 1	si	13	Tz	303.1	-151.3	0.0	400.6
1- 1	si	5	Ty	0.6	0.0	-179.0	310.1
1- 1	si	16	Si	-328.8	-151.3	0.0	420.4

----- PROGR. 100.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-10.548	2.6	-26.2	-113.9	-3.9	297.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-96.5	0.0	104.6	205.2
1- 1	si	13	Tz	68.9	-151.3	0.0	270.9
1- 1	si	5	Ty	3.8	0.0	-179.0	310.1
1- 1	si	6	Si	-29.3	0.0	-179.0	311.4

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 100.
 Z Lc = 100. Ro = 2.29 lm = 43.6 Ncr= 97557.8 alfa(a)=0.2100 ki=0.9235
 Y Lc = 100. Ro = 2.29 lm = 43.6 Ncr= 97557.8 alfa(a)=0.2100 ki=0.9235
 Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Z
 Ned = -123.0 Mzeq = -189.066 Myeq = 1.052 Ss = -1228.1 (0.469)

CASSONE_S004 (4) stato limite ultimo - ASTA (13- 14) 7
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-386.209	0.2	-2.3	-108.5	0.6	396.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-2474.8	0.0	9.3	2474.8
1- 1	si	14	Tz	-2472.6	70.8	0.0	2475.6
1- 1	si	5	Ty	-10.9	0.0	-108.6	188.5
1- 1	si	16	Si	-2474.6	-70.6	0.0	2477.7

----- PROGR. 12.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-336.615	0.1	-2.3	-107.4	0.6	396.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-2158.1	0.0	9.3	2158.2
1- 1	si	14	Tz	-2156.8	70.8	0.0	2160.3
1- 1	si	5	Ty	-11.3	0.0	-108.6	188.5
1- 1	si	16	Si	-2158.0	-70.6	0.0	2161.5

----- PROGR. 25.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-287.020	0.0	-2.3	-106.2	0.6	396.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-1841.5	0.0	9.3	1841.5
1- 1	si	14	Tz	-1840.9	70.8	0.0	1845.0
1- 1	si	5	Ty	-11.6	0.0	-108.6	188.5
1- 1	si	16	Si	-1841.4	-70.6	0.0	1845.5

----- PROGR. 38.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-237.425	0.0	-2.3	-105.1	0.6	396.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-1525.1	0.0	9.3	1525.2
1- 1	si	14	Tz Si	-1525.1	70.8	0.0	1530.0

1- 1	si	5	Ty	-11.9	0.0	-108.6	188.5
----- PROGR. 50.							

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-187.831	-0.1	-2.3	-103.9	0.6	396.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-1209.3	0.0	9.3	1209.5
1- 1	si	14	Tz Si	-1209.3	70.8	0.0	1215.5
1- 1	si	5	Ty	-12.2	0.0	-108.6	188.6

----- PROGR. 62.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-138.236	-0.2	-2.3	-102.8	0.6	396.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-893.6	0.0	9.3	893.7
1- 1	si	14	Tz Si	-893.4	70.8	0.0	901.8
1- 1	si	5	Ty	-12.5	0.0	-108.6	188.6

----- PROGR. 75.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-88.641	-0.2	-2.3	-101.7	0.6	396.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-577.8	0.0	9.3	578.0
1- 1	si	14	Tz Si	-577.6	70.8	0.0	590.5
1- 1	si	5	Ty	-12.8	0.0	-108.6	188.6

----- PROGR. 88.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-39.047	-0.3	-2.3	-100.5	0.6	396.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-262.0	0.0	9.3	262.5
1- 1	si	14	Tz Si	-261.8	70.8	0.0	289.1
1- 1	si	5	Ty	-13.2	0.0	-108.6	188.6

----- PROGR. 100.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	10.548	-0.4	-2.3	-99.4	0.6	396.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx	-80.7	0.0	9.3	82.3
1- 1	si	14	Tz	54.1	70.8	0.0	134.0
1- 1	si	5	TySi	-13.5	0.0	-108.6	188.6

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 100.
 Z Lc = 100. | Ro = 2.29 | lm = 43.6 | Ncr= 97557.8 | alfa(a)=0.2100 | ki=0.9235 |
 Y Lc = 100. | Ro = 2.29 | lm = 43.6 | Ncr= 97557.8 | alfa(a)=0.2100 | ki=0.9235 |
 Caso 1- 1 - Nodo 4 - Asse Z
 Ned = -108.5 | Mzeq = -227.506 | Myeq = -0.150 | Ss = -1465.7 (0.560)

CASSONE_S004 (4) stato limite ultimo - ASTA (15- 16) 8
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-386.209	-0.2	2.3	-108.5	-0.6	396.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-2474.8	0.0	9.3	2474.8
1- 1	si	13	Tz	2448.4	-70.8	0.0	2451.5
1- 1	si	5	Ty	-13.3	0.0	-108.6	188.6

1- 1	si	14	Si	-2474.6	70.6	0.0	2477.7	
-----								12.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1		-336.615	-0.1	2.3	-107.4	-0.6	396.8	
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	4	Sx	-2158.1	0.0	9.3	2158.2	
1- 1	si	13	Tz	2132.8	-70.8	0.0	2136.3	
1- 1	si	5	Ty	-12.7	0.0	-108.6	188.6	
1- 1	si	14	Si	-2158.0	70.6	0.0	2161.5	
-----								25.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1		-287.020	0.0	2.3	-106.2	-0.6	396.8	
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	4	Sx	-1841.5	0.0	9.3	1841.5	
1- 1	si	13	Tz	1817.2	-70.8	0.0	1821.4	
1- 1	si	5	Ty	-12.1	0.0	-108.6	188.5	
1- 1	si	14	Si	-1841.4	70.6	0.0	1845.5	
-----								38.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1		-237.425	0.0	2.3	-105.1	-0.6	396.8	
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx	-1525.1	0.0	9.3	1525.2	
1- 1	si	13	Tz	1501.6	-70.8	0.0	1506.6	
1- 1	si	5	Ty	-11.6	0.0	-108.6	188.5	
1- 1	si	16	Si	-1525.1	-70.8	0.0	1530.0	
-----								50.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1		-187.831	0.1	2.3	-103.9	-0.6	396.8	
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx	-1209.3	0.0	9.3	1209.5	
1- 1	si	13	Tz	1186.1	-70.8	0.0	1192.4	
1- 1	si	5	Ty	-11.0	0.0	-108.6	188.5	
1- 1	si	16	Si	-1209.3	-70.8	0.0	1215.5	
-----								62.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1		-138.236	0.2	2.3	-102.8	-0.6	396.8	
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx	-893.6	0.0	9.3	893.7	
1- 1	si	13	Tz	870.5	-70.8	0.0	879.1	
1- 1	si	5	Ty	-10.4	0.0	-108.6	188.4	
1- 1	si	16	Si	-893.4	-70.8	0.0	901.8	
-----								75.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1		-88.641	0.2	2.3	-101.7	-0.6	396.8	
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	3	Sx	-577.8	0.0	9.3	578.0	
1- 1	si	13	Tz	554.9	-70.8	0.0	568.3	
1- 1	si	5	Ty	-9.9	0.0	-108.6	188.4	
1- 1	si	16	Si	-577.6	-70.8	0.0	590.5	
-----								88.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ	MY	MT	N	TZ	TY	
1- 1		-39.047	0.3	2.3	-100.5	-0.6	396.8	
TENSIONI (Sz= 0.00) :								

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-262.0	0.0	9.3	262.5
1- 1	si	13	Tz	239.3	-70.8	0.0	268.9
1- 1	si	5	Ty	-9.3	0.0	-108.6	188.4
1- 1	si	16	Si	-261.8	-70.8	0.0	289.1

----- PROGR. 100.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	10.548	0.4	2.3	-99.4	-0.6	396.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx	-80.7	0.0	9.3	82.3
1- 1	si	13	Tz	-76.3	-70.8	0.0	144.4
1- 1	si	5	Ty	-8.7	0.0	-108.6	188.4
1- 1	si	6	Si	-13.5	0.0	-108.6	188.6

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 100.
Z Lc = 100. Ro = 2.29 lm = 43.6 Ncr= 97557.8 alfa(a)=0.2100 ki=0.9235
Y Lc = 100. Ro = 2.29 lm = 43.6 Ncr= 97557.8 alfa(a)=0.2100 ki=0.9235
Caso 1- 1 - Nodo 3 - Asse Z
Ned = -108.5 Mzeq = -227.506 Myeq = 0.150 Ss = -1465.7 (0.560)

CASSONE_S004 (4) stato limite ultimo - ASTA (21- 19) 19
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-308.078	1.3	26.2	-123.0	3.9	297.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-1985.3	0.0	104.6	1993.6
1- 1	si	14	Tz	-1970.3	151.3	0.0	1987.6
1- 1	si	5	Ty	-5.7	0.0	-179.0	310.1
1- 1	si	16	Si	-1984.3	-149.9	0.0	2001.2

----- PROGR. 12.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-270.886	0.8	26.2	-121.9	3.9	297.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-1745.1	0.0	104.6	1754.5
1- 1	si	14	Tz	-1735.8	151.3	0.0	1755.4
1- 1	si	5	Ty	-8.6	0.0	-179.0	310.2
1- 1	si	16	Si	-1744.4	-149.9	0.0	1763.6

----- PROGR. 25.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-233.695	0.3	26.2	-120.7	3.9	297.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	-1504.8	0.0	104.6	1515.7
1- 1	si	14	Tz	-1501.3	151.3	0.0	1524.0
1- 1	si	5	Ty	-11.6	0.0	-179.0	310.3
1- 1	si	16	Si	-1504.6	-149.9	0.0	1526.8

----- PROGR. 38.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-196.504	-0.2	26.2	-119.6	3.9	297.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-1266.9	0.0	104.6	1279.8
1- 1	si	14	Tz Si	-1266.8	151.3	0.0	1293.6
1- 1	si	5	Ty	-14.5	0.0	-179.0	310.4

----- PROGR. 50.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-159.313	-0.7	26.2	-118.5	3.9	297.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-1032.8	0.0	104.6	1048.6
1- 1	si	14	Tz Si	-1032.3	151.3	0.0	1065.0
1- 1	si	5	Ty	-17.5	0.0	-179.0	310.6

----- PROGR. 62.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-122.122	-1.1	26.2	-117.3	3.9	297.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-798.8	0.0	104.6	819.0
1- 1	si	14	Tz Si	-797.8	151.3	0.0	839.7
1- 1	si	5	Ty	-20.4	0.0	-179.0	310.7

----- PROGR. 75.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-84.930	-1.6	26.2	-116.2	3.9	297.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-564.7	0.0	104.6	593.0
1- 1	si	14	Tz Si	-563.3	151.3	0.0	621.2
1- 1	si	5	Ty	-23.4	0.0	-179.0	310.9

----- PROGR. 88.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-47.739	-2.1	26.2	-115.0	3.9	297.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-330.6	0.0	104.6	376.9
1- 1	si	14	Tz Si	-328.8	151.3	0.0	420.4
1- 1	si	5	Ty	-26.3	0.0	-179.0	311.2

----- PROGR. 100.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-10.548	-2.6	26.2	-113.9	3.9	297.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-96.5	0.0	104.6	205.2
1- 1	si	14	Tz	-94.3	151.3	0.0	278.4
1- 1	si	5	TySi	-29.3	0.0	-179.0	311.4

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 100.
 Z Lc = 100. Ro = 2.29 lm = 43.6 Ncr= 97557.8 alfa(a)=0.2100 ki=0.9235
 Y Lc = 100. Ro = 2.29 lm = 43.6 Ncr= 97557.8 alfa(a)=0.2100 ki=0.9235
 Caso 1- 1 - Nodo 4 - Asse Z
 Ned = -123.0 Mzeq = -189.066 Myeq = -1.052 Ss = -1228.1 (0.469)

CASSONE_S006 (6) stato limite ultimo - ASTA (4- 6) 9
 ----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.000	0.0	0.0	0.0	-42.3	256.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	0.0	0.0	0.0	0.0
1- 1	si	13	Tz	0.0	-46.6	0.0	80.8
1- 1	si	5	TySi	0.0	0.0	-65.4	113.2

----- PROGR. 17.

SOLLECITAZIONI :

Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			39.067		5.9		0.0		0.0		-28.2		206.2
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	2	Sx Si		-336.3		0.0		0.0		336.3		
1- 1	si	13	Tz		-246.2		-36.1		0.0		254.1		
1- 1	si	5	Ty		48.9		0.0		-52.5		103.2		
-----												PROGR.	34.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			69.591		9.5		0.0		0.0		-14.2		155.6
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	2	Sx Si		-590.2		0.0		0.0		590.2		
1- 1	si	13	Tz		-446.0		-25.6		0.0		448.2		
1- 1	si	5	Ty		78.4		0.0		-39.6		104.1		
-----												PROGR.	51.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			91.572		10.7		0.0		0.0		-0.1		104.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	2	Sx Si		-761.8		0.0		0.0		761.8		
1- 1	si	13	Tz		-599.4		-15.2		0.0		600.0		
1- 1	si	5	Ty		88.3		0.0		-26.7		99.6		
-----												PROGR.	68.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			105.010		9.6		0.0		0.0		14.0		54.3
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	2	Sx Si		-851.0		0.0		0.0		851.0		
1- 1	si	14	Tz		838.4		11.0		0.0		838.7		
1- 1	si	5	Ty		78.6		0.0		-13.8		82.2		
-----												PROGR.	84.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			109.906		6.0		0.0		0.0		28.0		3.7
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	2	Sx Si		-857.9		0.0		0.0		857.9		
1- 1	si	7	Tz		-808.4		8.4		0.0		808.5		
1- 1	si	10	Ty		-750.1		0.0		-6.1		750.2		
-----												PROGR.	101.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			106.258		0.1		0.0		0.0		42.1		-46.9
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	2	Sx Si		-782.4		0.0		0.0		782.4		
1- 1	si	13	Tz		-780.8		16.3		0.0		781.3		
1- 1	si	9	Ty		-676.5		0.0		16.3		677.1		
-----												PROGR.	118.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			94.067		-8.2		0.0		0.0		56.1		-97.6
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	1	Sx Si		-759.2		0.0		0.0		759.2		
1- 1	si	13	Tz		-748.4		26.8		0.0		749.9		
1- 1	si	9	Ty		-666.9		0.0		27.8		668.7		
-----												PROGR.	135.
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			73.333		-18.8		0.0		0.0		70.2		-148.2
TENSIONI (Sz= 0.00) :													

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-694.4	0.0	0.0	694.4
1- 1	si	13	Tz	-669.6	37.3	0.0	672.7
1- 1	si	9	Ty	-622.5	0.0	39.2	626.2

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

CASSONE_S006 (6) stato limite ultimo - ASTA (6- 8) 10
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	MT	N	TZ	TY
1- 1			MZ 73.333	MY -18.8	MT 0.0	N 0.0	TZ -70.2	TY 148.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-694.4	0.0	0.0	694.4
1- 1	si	13	Tz	-669.6	-37.3	0.0	672.7
1- 1	si	9	Ty	-622.5	0.0	-39.2	626.2

----- PROGR. 17.

SOLLECITAZIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	MT	N	TZ	TY
1- 1			MZ 94.067	MY -8.2	MT 0.0	N 0.0	TZ -56.1	TY 97.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-759.2	0.0	0.0	759.2
1- 1	si	13	Tz	-748.4	-26.8	0.0	749.9
1- 1	si	9	Ty	-666.9	0.0	-27.8	668.7

----- PROGR. 34.

SOLLECITAZIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	MT	N	TZ	TY
1- 1			MZ 106.258	MY 0.1	MT 0.0	N 0.0	TZ -42.1	TY 46.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	-782.4	0.0	0.0	782.4
1- 1	si	13	Tz	-780.8	-16.3	0.0	781.3
1- 1	si	9	Ty	-676.5	0.0	-16.3	677.1

----- PROGR. 51.

SOLLECITAZIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	MT	N	TZ	TY
1- 1			MZ 109.906	MY 6.0	MT 0.0	N 0.0	TZ -28.0	TY -3.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	-857.9	0.0	0.0	857.9
1- 1	si	7	Tz	-808.4	-8.4	0.0	808.5
1- 1	si	10	Ty	-750.1	0.0	6.1	750.2

----- PROGR. 67.

SOLLECITAZIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	MT	N	TZ	TY
1- 1			MZ 105.010	MY 9.6	MT 0.0	N 0.0	TZ -14.0	TY -54.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	-851.0	0.0	0.0	851.0
1- 1	si	14	Tz	838.4	-11.0	0.0	838.7
1- 1	si	5	Ty	78.6	0.0	13.8	82.2

----- PROGR. 84.

SOLLECITAZIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	MT	N	TZ	TY
1- 1			MZ 91.572	MY 10.7	MT 0.0	N 0.0	TZ 0.1	TY -104.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	-761.8	0.0	0.0	761.8
1- 1	si	13	Tz	-599.4	15.2	0.0	600.0
1- 1	si	5	Ty	88.3	0.0	26.7	99.6

----- PROGR. 101.

SOLLECITAZIONI :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	MT	N	TZ	TY
------	----	----	---------	----	----	---	----	----

1- 1		69.591		9.5		0.0		0.0		14.2		-155.6
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi	Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	2	Sx Si	-590.2		0.0		0.0		590.2		
1- 1	si	13	Tz	-446.0		25.6		0.0		448.2		
1- 1	si	5	Ty	78.4		0.0		39.6		104.1		

----- PROGR. 118.

SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ	TY
1- 1			39.067		5.9		0.0		0.0		28.2	-206.2
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi	Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	2	Sx Si	-336.3		0.0		0.0		336.3		
1- 1	si	13	Tz	-246.2		36.1		0.0		254.1		
1- 1	si	5	Ty	48.9		0.0		52.5		103.2		

----- PROGR. 135.

SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ	TY
1- 1			0.000		0.0		0.0		0.0		42.3	-256.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi	Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	2	Sx	0.0		0.0		0.0		0.0		
1- 1	si	13	Tz	0.0		46.6		0.0		80.8		
1- 1	si	5	TySi	0.0		0.0		65.4		113.2		

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

CASSONE_S006 (6) stato limite ultimo - ASTA (12- 14) 13
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ	TY
1- 1			12.141		-11.5		10.5		1.7		-51.9	147.7
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi	Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx	183.7		0.0		51.2		204.0		
1- 1	si	13	Tz	-168.2		-84.3		0.0		222.7		
1- 1	si	5	Ty	-94.0		0.0		-88.8		180.2		
1- 1	si	12	Si	171.8		0.0		-86.7		228.2		

----- PROGR. 15.

SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ	TY
1- 1			31.056		-4.6		10.5		1.7		-39.3	102.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi	Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	3	Sx	266.1		0.0		51.2		280.5		
1- 1	si	13	Tz	-259.7		-74.9		0.0		290.3		
1- 1	si	5	Ty	-37.3		0.0		-77.2		138.9		
1- 1	si	16	Si	260.1		-74.9		0.0		290.7		

----- PROGR. 30.

SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ	TY
1- 1			43.108		0.4		10.5		1.7		-26.7	57.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi	Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	4	Sx	320.8		0.0		51.2		332.8		
1- 1	si	13	Tz	-313.9		-65.5		0.0		333.8		
1- 1	si	9	Ty	-271.1		0.0		-66.2		294.4		
1- 1	si	16	Si	314.3		-65.5		0.0		334.2		

----- PROGR. 45.

SOLLECITAZIONI :												
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ	TY
1- 1			48.296		3.5		10.5		1.7		-14.1	11.6
TENSIONI (Sz= 0.00) :												
Caso	Ve	No	massimi	Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	4	Sx Si	384.3		0.0		51.2		394.4		

1- 1	si	13	Tz	-330.8	-56.1	0.0	344.8	
1- 1	si	9	Ty	-278.8	0.0	-55.9	295.2	

----- PROGR. 60.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	46.622	4.7	10.5	1.7	-1.5	-33.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	381.6	0.0	51.2	391.8
1- 1	si	14	Tz	375.4	-56.4	0.0	387.9
1- 1	si	5	Ty	38.7	0.0	59.8	110.5

----- PROGR. 76.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	38.085	3.9	10.5	1.7	11.1	-79.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	312.8	0.0	51.2	325.1
1- 1	si	13	Tz	-252.7	65.1	0.0	276.7
1- 1	si	5	Ty	32.6	0.0	71.3	127.8

----- PROGR. 91.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	22.685	1.3	10.5	1.7	23.8	-124.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	177.8	0.0	51.2	198.7
1- 1	si	13	Tz	-157.6	74.5	0.0	203.7
1- 1	si	5	Ty	10.9	0.0	82.9	144.0
1- 1	si	14	Si	176.1	-63.7	0.0	207.8

----- PROGR. 106.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.421	-3.2	10.5	1.7	36.4	-169.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	30.0	0.0	51.2	93.6
1- 1	si	13	Tz	-25.3	83.9	0.0	147.5
1- 1	si	5	Ty	-26.5	0.0	94.4	165.7
1- 1	si	6	Si	26.9	0.0	94.4	165.7

----- PROGR. 121.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-28.705	-9.7	10.5	1.7	49.0	-215.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx	291.1	0.0	51.2	304.3
1- 1	si	13	Tz	144.4	93.3	0.0	216.7
1- 1	si	5	Ty	-79.5	0.0	106.0	200.0
1- 1	si	15	Si	278.3	-71.1	0.0	304.3

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

CASSONE_S006 (6) stato limite ultimo - ASTA (14- 16) 14
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-31.048	-10.1	0.0	1.1	-50.4	181.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	311.3	0.0	0.0	311.3
1- 1	si	13	Tz	159.0	-37.6	0.0	171.8
1- 1	si	5	Ty	-82.7	0.0	-46.2	115.0

----- PROGR. 15.

SOLLECITAZIONI :

Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-7.027		-3.4		0.0		1.1		-37.8		136.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	2	Sx Si		79.7		0.0		0.0		79.7		
1- 1	si	13	Tz		28.4		-28.2		0.0		56.5		
1- 1	si	5	Ty		-27.8		0.0		-34.6		66.1		
												----- PROGR.	
30.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			10.130		1.4		0.0		1.1		-25.2		90.7
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	4	Sx Si		85.9		0.0		0.0		85.9		
1- 1	si	13	Tz		-64.9		-18.8		0.0		72.6		
1- 1	si	5	Ty		11.4		0.0		-23.1		41.6		
												----- PROGR.	
45.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			20.425		4.2		0.0		1.1		-12.6		45.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	4	Sx Si		185.2		0.0		0.0		185.2		
1- 1	si	13	Tz		-120.9		-9.4		0.0		122.0		
1- 1	si	5	Ty		34.9		0.0		-11.5		40.3		
												----- PROGR.	
60.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			23.856		5.2		0.0		1.1		0.0		0.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	4	Sx Si		218.2		0.0		0.0		218.2		
1- 1	si	14	Tz		211.4		0.0		0.0		211.4		
1- 1	si	5	Ty		42.8		0.0		0.0		42.8		
												----- PROGR.	
76.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			20.425		4.2		0.0		1.1		12.6		-45.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	4	Sx Si		185.2		0.0		0.0		185.2		
1- 1	si	13	Tz		-120.9		9.4		0.0		122.0		
1- 1	si	5	Ty		34.9		0.0		11.5		40.3		
												----- PROGR.	
91.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			10.130		1.4		0.0		1.1		25.2		-90.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	4	Sx Si		85.9		0.0		0.0		85.9		
1- 1	si	13	Tz		-64.9		18.8		0.0		72.6		
1- 1	si	5	Ty		11.4		0.0		23.1		41.6		
												----- PROGR.	
106.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-7.027		-3.4		0.0		1.1		37.8		-136.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :													
Caso	Ve	No	massimi		Sx		Tz		Ty		Si		
1- 1	si	2	Sx Si		79.7		0.0		0.0		79.7		
1- 1	si	13	Tz		28.4		28.2		0.0		56.5		
1- 1	si	5	Ty		-27.8		0.0		34.6		66.1		
												----- PROGR.	
121.													
SOLLECITAZIONI :													
Caso			MZ		MY		MT		N		TZ		TY
1- 1			-31.048		-10.1		0.0		1.1		50.4		-181.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :													

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	311.3	0.0	0.0	311.3
1- 1	si	13	Tz	159.0	37.6	0.0	171.8
1- 1	si	5	Ty	-82.7	0.0	46.2	115.0

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

CASSONE_S006 (6) stato limite ultimo - ASTA (18- 12) 16
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.000	0.0	0.0	-2.2	-38.8	213.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	-0.3	0.0	0.0	0.3
1- 1	si	13	Tz	-0.3	-39.5	0.0	68.5
1- 1	si	5	TySi	-0.3	0.0	-54.3	94.0

----- PROGR. 15.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	28.817	4.9	0.0	-2.2	-26.2	167.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	-252.7	0.0	0.0	252.7
1- 1	si	13	Tz	-178.3	-30.1	0.0	185.8
1- 1	si	5	Ty	40.2	0.0	-42.7	84.2

----- PROGR. 30.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	50.771	7.9	0.0	-2.2	-13.6	122.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	-438.9	0.0	0.0	438.9
1- 1	si	13	Tz	-318.9	-20.7	0.0	321.0
1- 1	si	5	Ty	64.9	0.0	-31.2	84.4

----- PROGR. 45.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	65.862	9.0	0.0	-2.2	-1.0	77.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	-559.0	0.0	0.0	559.0
1- 1	si	13	Tz	-422.3	-11.3	0.0	422.8
1- 1	si	5	Ty	74.0	0.0	-19.6	81.4

----- PROGR. 60.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	74.090	8.2	0.0	-2.2	11.6	31.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	-612.9	0.0	0.0	612.9
1- 1	si	14	Tz	601.5	7.2	0.0	601.6
1- 1	si	5	Ty	67.4	0.0	-8.1	68.8

----- PROGR. 76.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	75.455	5.5	0.0	-2.2	24.2	-13.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	-600.6	0.0	0.0	600.6
1- 1	si	13	Tz	-517.1	7.5	0.0	517.3
1- 1	si	9	Ty	-435.9	0.0	7.1	436.1

----- PROGR. 91.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
------	----	----	----	---	----	----

1- 1	69.957	0.9	0.0	-2.2	36.8	-59.0
------	--------	-----	-----	------	------	-------

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx Si	-522.2	0.0	0.0	522.2
1- 1	si	13	Tz	-508.6	16.9	0.0	509.4
1- 1	si	9	Ty	-438.8	0.0	17.4	439.8

----- PROGR. 106.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	57.597	-5.6	0.0	-2.2	49.4	-104.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-470.1	0.0	0.0	470.1
1- 1	si	13	Tz	-462.7	26.3	0.0	465.0
1- 1	si	9	Ty	-413.7	0.0	27.6	416.4

----- PROGR. 121.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	38.373	-14.0	0.0	-2.2	62.0	-149.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	1	Sx Si	-398.1	0.0	0.0	398.1
1- 1	si	13	Tz	-379.6	35.7	0.0	384.6
1- 1	si	5	Ty	-115.8	0.0	38.1	133.3

VERIFICA STABILITA` :

L0 = 121.

Z Lc = 121. Ro = 2.24 lm = 54.1 Ncr= 57739.4 alfa(a)=0.2100 ki=0.8809

Y Lc = 121. Ro = 1.93 lm = 62.7 Ncr= 43028.2 alfa(a)=0.2100 ki=0.8371

Caso 1- 1 - Nodo 1 - Asse Y

Ned = -2.2 Mzeq = 72.526 Myeq = -10.536 Ss = -620.5 (0.237)

CASSONE_S006 (6) stato limite ultimo - ASTA (16- 19) 17

----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	-28.705	-9.7	-10.5	1.7	-49.0	215.3

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	2	Sx	291.1	0.0	51.2	304.3
1- 1	si	13	Tz	144.4	-93.3	0.0	216.7
1- 1	si	5	Ty	-79.5	0.0	-106.0	200.0
1- 1	si	15	Si	278.3	71.1	0.0	304.3

----- PROGR. 15.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.421	-3.2	-10.5	1.7	-36.4	169.9

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	30.0	0.0	51.2	93.6
1- 1	si	13	Tz	-25.3	-83.9	0.0	147.5
1- 1	si	5	Ty	-26.5	0.0	-94.4	165.7
1- 1	si	6	Si	26.9	0.0	-94.4	165.7

----- PROGR. 30.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	22.685	1.3	-10.5	1.7	-23.8	124.5

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	177.8	0.0	51.2	198.7
1- 1	si	13	Tz	-157.6	-74.5	0.0	203.7
1- 1	si	5	Ty	10.9	0.0	-82.9	144.0
1- 1	si	14	Si	176.1	63.7	0.0	207.8

----- PROGR. 45.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	38.085	3.9	-10.5	1.7	-11.1	79.1

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	312.8	0.0	51.2	325.1
1- 1	si	13	Tz	-252.7	-65.1	0.0	276.7
1- 1	si	5	Ty	32.6	0.0	-71.3	127.8

----- PROGR. 60.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	46.622	4.7	-10.5	1.7	1.5	33.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	381.6	0.0	51.2	391.8
1- 1	si	14	Tz	375.4	56.4	0.0	387.9
1- 1	si	5	Ty	38.7	0.0	-59.8	110.5

----- PROGR. 76.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	48.296	3.5	-10.5	1.7	14.1	-11.6

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx Si	384.3	0.0	51.2	394.4
1- 1	si	13	Tz	-330.8	56.1	0.0	344.8
1- 1	si	9	Ty	-278.8	0.0	55.9	295.2

----- PROGR. 91.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	43.108	0.4	-10.5	1.7	26.7	-57.0

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	4	Sx	320.8	0.0	51.2	332.8
1- 1	si	13	Tz	-313.9	65.5	0.0	333.8
1- 1	si	9	Ty	-271.1	0.0	66.2	294.4
1- 1	si	16	Si	314.3	65.5	0.0	334.2

----- PROGR. 106.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	31.056	-4.6	-10.5	1.7	39.3	-102.4

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	266.1	0.0	51.2	280.5
1- 1	si	13	Tz	-259.7	74.9	0.0	290.3
1- 1	si	5	Ty	-37.3	0.0	77.2	138.9
1- 1	si	16	Si	260.1	74.9	0.0	290.7

----- PROGR. 121.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	12.141	-11.5	-10.5	1.7	51.9	-147.7

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1	si	3	Sx	183.7	0.0	51.2	204.0
1- 1	si	13	Tz	-168.2	84.3	0.0	222.7
1- 1	si	5	Ty	-94.0	0.0	88.8	180.2
1- 1	si	12	Si	171.8	0.0	86.7	228.2

VERIFICA STABILITA` : asta tesa per tutti i casi di carico.

CASSONE_S006 (6) stato limite ultimo - ASTA (19- 20) 18
----- PROGR. 0.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	38.373	-14.0	0.0	-2.2	-62.0	149.8

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si	-398.1	0.0	0.0	398.1	
1- 1	si	13	Tz	-379.6	-35.7	0.0	384.6	
1- 1	si	5	Ty	-115.8	0.0	-38.1	133.3	
-----								PROGR. 15.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		57.597		-5.6	0.0	-2.2	-49.4	104.4
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	1	Sx Si	-470.1	0.0	0.0	470.1	
1- 1	si	13	Tz	-462.7	-26.3	0.0	465.0	
1- 1	si	9	Ty	-413.7	0.0	-27.6	416.4	
-----								PROGR. 30.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		69.957		0.9	0.0	-2.2	-36.8	59.0
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	2	Sx Si	-522.2	0.0	0.0	522.2	
1- 1	si	13	Tz	-508.6	-16.9	0.0	509.4	
1- 1	si	9	Ty	-438.8	0.0	-17.4	439.8	
-----								PROGR. 45.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		75.455		5.5	0.0	-2.2	-24.2	13.7
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	2	Sx Si	-600.6	0.0	0.0	600.6	
1- 1	si	13	Tz	-517.1	-7.5	0.0	517.3	
1- 1	si	9	Ty	-435.9	0.0	-7.1	436.1	
-----								PROGR. 60.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		74.090		8.2	0.0	-2.2	-11.6	-31.7
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	2	Sx Si	-612.9	0.0	0.0	612.9	
1- 1	si	14	Tz	601.5	-7.2	0.0	601.6	
1- 1	si	5	Ty	67.4	0.0	8.1	68.8	
-----								PROGR. 76.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		65.862		9.0	0.0	-2.2	1.0	-77.1
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	2	Sx Si	-559.0	0.0	0.0	559.0	
1- 1	si	13	Tz	-422.3	11.3	0.0	422.8	
1- 1	si	5	Ty	74.0	0.0	19.6	81.4	
-----								PROGR. 91.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		50.771		7.9	0.0	-2.2	13.6	-122.5
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	2	Sx Si	-438.9	0.0	0.0	438.9	
1- 1	si	13	Tz	-318.9	20.7	0.0	321.0	
1- 1	si	5	Ty	64.9	0.0	31.2	84.4	
-----								PROGR. 106.
SOLLECITAZIONI :								
Caso		MZ		MY	MT	N	TZ	TY
1- 1		28.817		4.9	0.0	-2.2	26.2	-167.8
TENSIONI (Sz= 0.00) :								
Caso	Ve	No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si	
1- 1	si	2	Sx Si	-252.7	0.0	0.0	252.7	
1- 1	si	13	Tz	-178.3	30.1	0.0	185.8	

1- 1 si 5	Ty	40.2	0.0	42.7	84.2	
-----						PROGR. 121.

SOLLECITAZIONI :

Caso	MZ	MY	MT	N	TZ	TY
1- 1	0.000	0.0	0.0	-2.2	38.8	-213.2

TENSIONI (Sz= 0.00) :

Caso	Ve No	massimi	Sx	Tz	Ty	Si
1- 1 si 3	Sx		-0.3	0.0	0.0	0.3
1- 1 si 13	Tz		-0.3	39.5	0.0	68.5
1- 1 si 5	TySi		-0.3	0.0	54.3	94.0

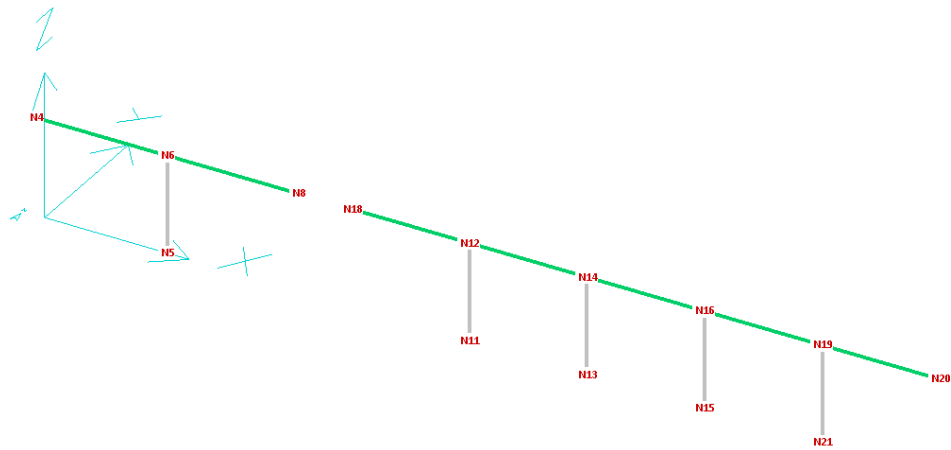
VERIFICA STABILITA` :

L0 =	121.	
Z Lc =	121.	Ro = 2.24 lm = 54.1 Ncr= 57739.4 alfa(a)=0.2100 ki=0.8809
Y Lc =	121.	Ro = 1.93 lm = 62.7 Ncr= 43028.2 alfa(a)=0.2100 ki=0.8371
Caso 1- 1 - Nodo 1 - Asse Y		
Ned =	-2.2 Mzeq =	72.526 Myeq = -10.536 Ss = -620.5 (0.237)

5 - ALLEGATI

STRUTTURA CON NUMERAZIONE NODI

Assonometria : 30,30



STRUTTURA CON NUMERAZIONE ASTE

Assonometria : 30,30

