

---

# COMUNE DI LUCCA

## PROVINCIA DI LUCCA

---

---

LAVORI DI RESTAURO E RISANAMENTO  
CONSERVATIVO DELLE SERRE ORTO BOTANICO -  
LUCCA PT. 13/2024 - CUP PROGETTAZIONE  
J61E24000200004

≡ **VERIFICA TECNICA**

---

Fascicolo di Calcolo  
Serre 800 - Analisi Statica

**A9-1**

**25-016**

REV	DATA	DESCRIZIONE	REDATTO	VERIFICATO	APPROVATO
00	01/12/2025	Prima stesura	001S	001M	001S

COMMITTENTE:  
Comune di Lucca

TEAM DI PROGETTAZIONE  
Studio INTRE

Studio INTRE  
Tel. 0583 491507  
info@studiointre.it  
P.IVA 02197070465



**INTRE** <sup>TM</sup>

## INDICE

1. PREMESSA.....	4
1 INTESAZIONE E CONTENUTI DELLA RELAZIONE .....	5
2 RELAZIONE DI CALCOLO STRUTTURALE .....	5
2.1 PREMESSA.....	5
2.2 DESCRIZIONE GENERALE DELL'OPERA.....	5
2.3 QUADRO NORMATIVO DI RIFERIMENTO ADOTTATO .....	6
2.4 AZIONI DI PROGETTO SULLA COSTRUZIONE.....	6
2.5 MODELLO NUMERICO.....	7
2.5.1 Tipo di analisi strutturale.....	7
2.5.2 Informazioni sul codice di calcolo.....	7
2.5.3 Affidabilità dei codici utilizzati.....	7
2.6 MODELLAZIONE DELLE AZIONI.....	8
2.7 COMBINAZIONI E/O PERCORSI DI CARICO .....	8
2.8 VERIFICHE AGLI STATI LIMITE ULTIMI .....	10
2.9 VERIFICHE AGLI STATI LIMITE DI ESERCIZIO.....	10
3 NORMATIVA DI RIFERIMENTO .....	11
4 CARATTERISTICHE MATERIALI UTILIZZATI .....	15
4.1 LEGENDA TABELLA DATI MATERIALI.....	15
5 MODELLAZIONE DELLE SEZIONI .....	25
5.1 LEGENDA TABELLA DATI SEZIONI .....	25
6 MODELLAZIONE STRUTTURA: NODI .....	28
6.1 LEGENDA TABELLA DATI NODI .....	28
6.1.1 TABELLA DATI NODI.....	28
7 MODELLAZIONE STRUTTURA: ELEMENTI TRAVE.....	55
7.1 TABELLA DATI TRAVI .....	55
8 MODELLAZIONE STRUTTURA: ELEMENTI SHELL .....	58
8.1 LEGENDA TABELLA DATI SHELL.....	58
9 MODELLAZIONE DELLA STRUTTURA: ELEMENTI SOLAIO-PANNELLO .....	115
9.1 LEGENDA TABELLA DATI SOLAI-PANNELLI .....	115
10 MODELLAZIONE DELLE AZIONI .....	119
10.1 LEGENDA TABELLA DATI AZIONI.....	119
11 SCHEMATIZZAZIONE DEI CASI DI CARICO .....	122
11.1 LEGENDA TABELLA CASI DI CARICO .....	122
12 DEFINIZIONE DELLE COMBINAZIONI .....	128
12.1 LEGENDA TABELLA COMBINAZIONI DI CARICO .....	128
13 RISULTATI NODALI .....	130
13.1 LEGENDA RISULTATI NODALI .....	130
14 RISULTATI ELEMENTI TIPO TRAVE.....	167
14.1 LEGENDA RISULTATI ELEMENTI TIPO TRAVE.....	167
15 RISULTATI ELEMENTI TIPO SHELL.....	171
15.1 LEGENDA RISULTATI ELEMENTI TIPO SHELL.....	171
16 VERIFICHE PER ELEMENTI IN ACCIAIO .....	186

16.1	LEGENDA TABELLA VERIFICHE PER ELEMENTI IN ACCIAIO .....	186
17	VERIFICHE ELEMENTI MURATURA.....	193
17.1	LEGENDA TABELLA VERIFICHE ELEMENTI MURATURA .....	193

## 1. PREMESSA



Relazione di calcolo strutturale impostata e redatta secondo le modalità previste nel D.M. 17 Gennaio 2018 cap. 10 “Redazione dei progetti strutturali esecutivi e delle relazioni di calcolo”.

Origine e Caratteristiche dei Codici di Calcolo	
Codice di calcolo:	PRO_SAP PROfessional Structural Analysis Program
Versione:	PROFESSIONAL (build 2025-05-203)
Produttore-Distributore:	2S.I. Software e Servizi per l'Ingegneria s.r.l. Via Garibaldi, 90 44121 Ferrara FE ( Italy) Tel. +39 0532 200091 www.2si.it
Codice Licenza:	Licenza dsi3098

Descrizione	
Progetto	-
	-
Ubicazione	Comune di LUCCA (LU) (Regione TOSCANA) Località LUCCA (LU) Longitudine 10.505, Latitudine 43.843
Progettista	-

In merito al punto 10.2 delle Norme Tecniche per le Costruzioni (*Affidabilità dei codici utilizzati*), si fa riferimento al Documento di Affidabilità “Test di validazione del software di calcolo PRO\_SAP e dei moduli aggiuntivi PRO\_SAP Modulo Geotecnico, PRO\_CAD nodi acciaio e PRO\_MST” disponibile per il download sul sito: <https://www.2si.it/it/prodotti/affidabilita/>

## 1 INTESTAZIONE E CONTENUTI DELLA RELAZIONE

Contenuti della relazione:

### RELAZIONE DI CALCOLO STRUTTURALE

- *Origine e Caratteristiche dei Codici di Calcolo*
- *Affidabilità dei codici utilizzati*
- *Validazione dei codici*
- *Tipo di analisi svolta*
- *Modalità di presentazione dei risultati*
- *Informazioni generali sull'elaborazione*
- *Giudizio motivato di accettabilità dei risultati*

### STAMPA DEI DATI DI INGRESSO

- *Normative prese a riferimento*
- *Criteri adottati per le misure di sicurezza*
- *Criteri seguiti nella schematizzazione della struttura, dei vincoli e delle sconnessioni*
- *Interazione tra terreno e struttura*
- *Legami costitutivi adottati per la modellazione dei materiali e dei terreni*
- *Schematizzazione delle azioni, condizioni e combinazioni di carico*
- *Metodologie numeriche utilizzate per l'analisi strutturale*
- *Metodologie numeriche utilizzate per la progettazione e la verifica degli elementi strutturali*

### STAMPA DEI RISULTATI

## 2 RELAZIONE DI CALCOLO STRUTTURALE

### 2.1 PREMESSA

La presente relazione di calcolo strutturale, in conformità al §10.1 del DM 17/01/18, è comprensiva di una descrizione generale dell'opera e dei criteri generali di analisi e verifica. Segue inoltre le indicazioni fornite al §10.2 del DM stesso per quanto concerne analisi e verifiche svolte con l'ausilio di codici di calcolo.

Nella presente parte sono riportati i principali elementi di inquadramento del progetto esecutivo riguardante le strutture, in relazione agli strumenti urbanistici, al progetto architettonico, al progetto delle componenti tecnologiche in generale ed alle prestazioni attese dalla struttura.

### 2.2 DESCRIZIONE GENERALE DELL'OPERA

Descrizione generale dell'opera	
Fabbricato ad uso	
Ubicazione	Comune di LUCCA (LU) (Regione TOSCANA)
	Località LUCCA (LU)
	Longitudine 10.505, Latitudine 43.843
Numero di piani	Fuori terra
	Interrati
	le dimensioni dell'opera in pianta sono racchiuse in un rettangolo di
Numero vani scale	
Numero vani ascensore	
Tipo di fondazione	

Principali caratteristiche della struttura	
Struttura regolare in pianta	
Struttura regolare in altezza	
Classe di duttilità	
Travi: ricalate o in spessore	
Pilastri	
Pilastri in falso	
Tipo di fondazione	

Condizioni per cui è necessario considerare la componente verticale del sisma	
---	--

Parametri della struttura				
Classe d'uso	Vita [anni]	Vn	Coeff. Uso	Periodo Vr [anni]
III	50.0		1.5	75.0

### 2.3 QUADRO NORMATIVO DI RIFERIMENTO ADOTTATO

Le norme ed i documenti assunti quale riferimento per la progettazione strutturale vengono indicati di seguito.

Nel capitolo “normativa di riferimento” è comunque presente l'elenco completo delle normative disponibili.

Progetto-verifica degli elementi	
Progetto cemento armato	D.M. 17-01-2018
Progetto acciaio	D.M. 17-01-2018
Progetto legno	D.M. 17-01-2018
Progetto muratura	D.M. 17-01-2018
Azione sismica	
Norma applicata per l' azione sismica	D.M. 17-01-2018

### 2.4 AZIONI DI PROGETTO SULLA COSTRUZIONE

Nei capitoli “modellazione delle azioni” e “schematizzazione dei casi di carico” sono indicate le azioni sulla costruzione.

Nel prosieguo si indicano il tipo di analisi strutturale condotta (statico, dinamico, lineare o non lineare) e il metodo adottato per la risoluzione del problema strutturale nonché le metodologie seguite per la verifica o per il progetto-verifica delle sezioni. Si riportano le combinazioni di carico adottate e, nel caso di calcoli non lineari, i percorsi di carico seguiti; le configurazioni studiate per la struttura in esame *sono risultate effettivamente esaustive per la progettazione-verifica*.

La verifica della sicurezza degli elementi strutturali avviene con i metodi della scienza delle costruzioni. L'analisi strutturale è condotta con il metodo degli spostamenti per la valutazione dello stato tensodeformativo indotto da carichi statici. L'analisi strutturale è condotta con il metodo dell'analisi modale e dello spettro di risposta in termini di accelerazione per la valutazione dello stato tensodeformativo indotto da carichi dinamici (tra cui quelli di tipo sismico).

L'analisi strutturale viene effettuata con il metodo degli elementi finiti. Il metodo sopraindicato si basa sulla schematizzazione della struttura in elementi connessi solo in corrispondenza di un numero prefissato di punti denominati nodi. I nodi sono definiti dalle tre coordinate cartesiane in un sistema di riferimento globale. Le incognite del problema (nell'ambito del metodo degli spostamenti) sono le componenti di spostamento dei nodi riferite al sistema di riferimento globale (traslazioni secondo X, Y, Z, rotazioni attorno X, Y, Z). La soluzione del problema si ottiene con un sistema di equazioni algebriche lineari i cui termini noti sono costituiti dai carichi agenti sulla struttura opportunamente concentrati ai nodi:

$$\mathbf{K} * \mathbf{u} = \mathbf{F}$$

dove  $\mathbf{K}$  = matrice di rigidezza  
 $\mathbf{u}$  = vettore spostamenti nodali  
 $\mathbf{F}$  = vettore forze nodali

Dagli spostamenti ottenuti con la risoluzione del sistema vengono quindi dedotte le sollecitazioni e/o le tensioni di ogni elemento, riferite generalmente ad una terna locale all'elemento stesso.

Il sistema di riferimento utilizzato è costituito da una terna cartesiana destrorsa XYZ. Si assume l'asse Z verticale ed orientato verso l'alto.

Gli elementi utilizzati per la modellazione dello schema statico della struttura sono i seguenti:

Elemento tipo <b>TRUSS</b>	(biella-D2)
Elemento tipo <b>BEAM</b>	(trave-D2)
Elemento tipo <b>MEMBRANE</b>	(membrana-D3)
Elemento tipo <b>PLATE</b>	(piastra-guscio-D3)
Elemento tipo <b>BOUNDARY</b>	(molla)
Elemento tipo <b>STIFFNESS</b>	(matrice di rigidità)
Elemento tipo <b>BRICK</b>	(elemento solido)
Elemento tipo <b>SOLAIO</b>	(macro elemento composto da più membrane)

## 2.5 MODELLO NUMERICO

In questa parte viene descritto il modello numerico utilizzato (o i modelli numerici utilizzati) per l'analisi della struttura. La presentazione delle informazioni deve essere, coerentemente con le prescrizioni del paragrafo 10.2 e relativi sottoparagrafi delle NTC-18, tale da garantirne la leggibilità, la corretta interpretazione e la riproducibilità

2.5.1 Tipo di analisi strutturale	
Sismica statica lineare	NO
Sismica dinamica lineare	NO
Sismica statica non lineare (prop. masse)	NO
Sismica statica non lineare (prop. modo)	NO
Sismica statica non lineare (triangolare)	NO
Non linearità geometriche (fattore P delta)	NO
Analisi lineare	SI

Di seguito si indicano l'origine e le caratteristiche dei codici di calcolo utilizzati riportando titolo, produttore e distributore, versione, estremi della licenza d'uso:

2.5.2 Informazioni sul codice di calcolo	
Titolo:	PRO_SAP PROfessional Structural Analysis Program
Versione:	PROFESSIONAL (build 2025-05-203)
Produttore-Distributore:	2S.I. Software e Servizi per l'Ingegneria s.r.l., Ferrara
Dati utente finale:	Studio INTRE
Codice Utente:	001468/cli
Codice Licenza:	Licenza dsi3098

Un attento esame preliminare della documentazione a corredo del software **ha consentito di valutarne l'affidabilità e soprattutto l'idoneità al caso specifico**. La documentazione, fornita dal produttore e distributore del software, contiene una esauriente descrizione delle basi teoriche e degli algoritmi impiegati, l'individuazione dei campi d'impiego, nonché casi prova interamente risolti e commentati, corredati dei file di input necessari a riprodurre l'elaborazione:

2.5.3 Affidabilità dei codici utilizzati
2S.I. ha verificato l'affidabilità e la robustezza del codice di calcolo attraverso un numero significativo di casi prova in cui i risultati dell'analisi numerica sono stati confrontati con soluzioni teoriche. E' possibile reperire la documentazione contenente alcuni dei più significativi casi trattati al seguente link: <a href="http://www.2si.it/Software/Affidabilità.htm">http://www.2si.it/Software/Affidabilità.htm</a>

Modellazione della geometria e proprietà meccaniche:	
nodi	2416

elementi D2 (per aste, travi, pilastri...)	9
elementi D3 (per pareti, platee, gusci...)	2055
elementi solaio	26
elementi solidi	0
<b>Dimensione del modello strutturale [cm]:</b>	
X min =	-6161.79
Xmax =	-197.44
Ymin =	42.40
Ymax =	587.23
Zmin =	0.00
Zmax =	600.03
<b>Strutture verticali:</b>	
Elementi di tipo asta	NO
Pilastri	SI
Pareti	SI
Setti (a comportamento membranale)	NO
<b>Strutture non verticali:</b>	
Elementi di tipo asta	NO
Travi	SI
Gusci	NO
Membrane	NO
<b>Orizzontamenti:</b>	
Solai con la proprietà piano rigido	NO
Solai senza la proprietà piano rigido	SI
<b>Tipo di vincoli:</b>	
Nodi vincolati rigidamente	SI
Nodi vincolati elasticamente	NO
Nodi con isolatori sismici	NO
Fondazioni puntuali (plinti/plinti su palo)	NO
Fondazioni di tipo trave	NO
Fondazioni di tipo platea	NO
Fondazioni con elementi solidi	NO

## 2.6 MODELLAZIONE DELLE AZIONI

Si veda il capitolo **“Schematizzazione dei casi di carico”** per le informazioni necessarie alla comprensione ed alla ricostruzione delle azioni applicate al modello numerico, coerentemente con quanto indicato nella parte *“2.6. Azioni di progetto sulla costruzione”*.

## 2.7 COMBINAZIONI E/O PERCORSI DI CARICO

Si veda il capitolo **“Definizione delle combinazioni”** in cui sono indicate le combinazioni di carico adottate e, nel caso di calcoli non lineari, i percorsi di carico seguiti.

<b>Combinazioni dei casi di carico</b>	
APPROCCIO PROGETTUALE	Approccio 2
SLU	SI
SLV (SLU con sisma)	NO
SLC	NO
SLD	NO
SLO	NO
SLU GEO A2 (per approccio 1)	NO
SLU EQU	NO
Combinazione caratteristica (rara)	NO

Combinazione frequente	NO
Combinazione quasi permanente (SLE)	NO
SLA (accidentale quale incendio)	NO

### Principali risultati

I risultati devono costituire una sintesi completa ed efficace, presentata in modo da riassumere il comportamento della struttura, per ogni tipo di analisi svolta.

#### 2.8.1. Risultati dell'analisi modale

Viene riportato il tipo di analisi modale condotta, restituiti i risultati della stessa e valutate le informazioni desumibili in merito al comportamento della struttura.

#### 2.8.2. Deformate e sollecitazioni per condizioni di carico

Vengono riportati i principali risultati atti a descrivere il comportamento della struttura, in termini di stati di sollecitazione e di deformazione generalizzata, distinti per condizione elementare di carico o per combinazioni omogenee delle stesse.

#### 2.8.3. Involuppo delle sollecitazioni maggiormente significative.

L'analisi e la restituzione degli involuppi (nelle combinazioni considerate agli SLU e agli SLE) delle caratteristiche di sollecitazione devono essere finalizzate alla valutazione dello stato di sollecitazione nei diversi elementi della struttura.

#### 2.8.4. Reazioni vincolari

Vengono riportate le reazioni dei vincoli nelle singole condizioni di carico e/o nelle combinazioni considerate.

#### 2.8.5. Altri risultati significativi

Nella presente parte vengono riportati tutti gli altri risultati che il progettista ritiene di interesse per la descrizione e la comprensione del/i modello/i e del comportamento della struttura.

La presente relazione, oltre ad illustrare in modo esaustivo i dati in ingresso ed i risultati delle analisi in forma tabellare, riporta una serie di immagini:

per i dati in ingresso:

- modello solido della struttura
- numerazione di nodi e ed elementi
- configurazioni di carico statiche
- configurazioni di carico sismiche con baricentri delle masse e eccentricità

per le combinazioni più significative (statisticamente più gravose per la struttura):

- configurazioni deformate
- diagrammi e involuppi delle azioni interne
- mappe delle tensioni
- reazioni vincolari
- mappe delle pressioni sul terreno

per il progetto-verifica degli elementi:

- diagrammi di armatura
- percentuali di sfruttamento
- mappe delle verifiche più significative per i vari stati limite

### Informazioni generali sull'elaborazione e giudizio motivato di accettabilità dei risultati.

Il programma prevede una serie di controlli automatici (check) che consentono l'individuazione di errori di modellazione. Al termine dell'analisi un controllo automatico identifica la presenza di spostamenti o rotazioni abnormi. Si può pertanto asserire che l'elaborazione sia corretta e completa. I risultati delle elaborazioni sono stati sottoposti a controlli che ne comprovano l'attendibilità. Tale valutazione ha compreso il confronto con i risultati di semplici calcoli, eseguiti con metodi tradizionali e adottati, anche in fase di primo proporzionamento della struttura. Inoltre, sulla base di considerazioni riguardanti gli stati tensionali e deformativi determinati, si è valutata la validità delle scelte operate in sede di schematizzazione e di modellazione della struttura e delle azioni. Si allega al termine della presente relazione elenco sintetico dei controlli svolti (verifiche di equilibrio tra reazioni vincolari e carichi applicati, comparazioni tra i risultati delle analisi e quelli di valutazioni semplificate, etc.) .

## 2.8 VERIFICHE AGLI STATI LIMITE ULTIMI

Nel capitolo relativo alla progettazione degli elementi strutturali agli SLU vengono indicate, con riferimento alla normativa adottata, le modalità ed i criteri seguiti per valutare la sicurezza della struttura nei confronti delle possibili situazioni di crisi ed i risultati delle valutazioni svolte. In via generale, oltre alle verifiche di resistenza e di spostamento, devono essere prese in considerazione verifiche nei confronti dei fenomeni di instabilità, locale e globale, di duttilità, di degrado.

## 2.9 VERIFICHE AGLI STATI LIMITE DI ESERCIZIO

Nel capitolo relativo alla progettazione degli elementi strutturali agli SLE vengono indicate, con riferimento alla normativa adottata, le modalità seguite per valutare l'affidabilità della struttura nei confronti delle possibili situazioni di perdita di funzionalità (per eccessive deformazioni, fessurazioni, vibrazioni, etc.) ed i risultati delle valutazioni svolte.

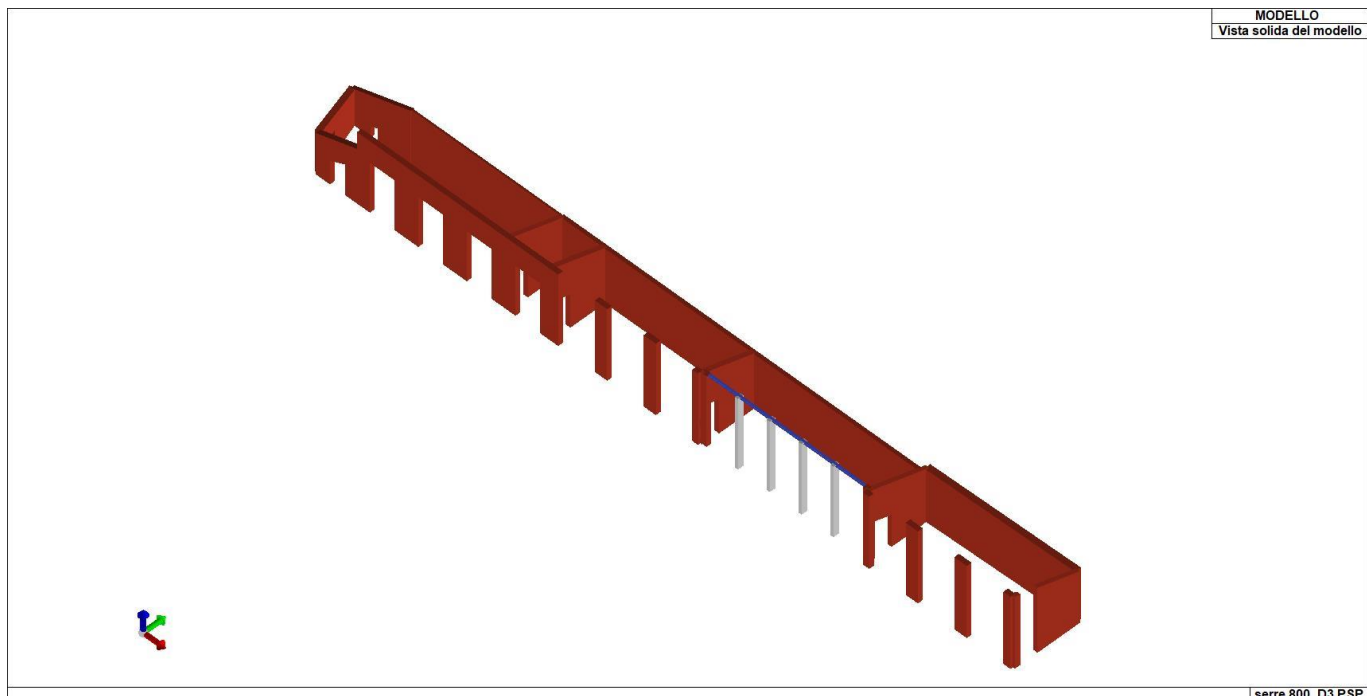
### 3 NORMATIVA DI RIFERIMENTO

1. D.Min. Infrastrutture Min. Interni e Prot. Civile 17 Gennaio 2018 e allegate "Norme tecniche per le costruzioni".
2. Circolare 21/01/19, n. 7 C.S.LL.PP "Istruzioni per l'applicazione dell'aggiornamento delle Norme Tecniche delle Costruzioni di cui al decreto ministeriale 17 gennaio 2018"
3. D.Min. Infrastrutture e trasporti 14 Settembre 2005 e allegate "Norme tecniche per le costruzioni".
4. D.M. LL.PP. 9 Gennaio 1996 "Norme tecniche per il calcolo, l'esecuzione ed il collaudo delle strutture in cemento armato, normale e precompresso e per le strutture metalliche".
5. D.M. LL.PP. 16 Gennaio 1996 "Norme tecniche relative ai <<Criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi>>".
6. D.M. LL.PP. 16 Gennaio 1996 "Norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche".
7. Circolare 4/07/96, n.156AA.GG./STC. istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche relative ai <<Criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi>>" di cui al D.M. 16/01/96.
8. Circolare 10/04/97, n.65AA.GG. istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche per le costruzioni in zone sismiche" di cui al D.M. 16/01/96.
9. D.M. LL.PP. 20 Novembre 1987 "Norme tecniche per la progettazione, esecuzione e collaudo degli edifici in muratura e per il loro consolidamento".
10. Circolare 4 Gennaio 1989 n. 30787 "Istruzioni in merito alle norme tecniche per la progettazione, esecuzione e collaudo degli edifici in muratura e per il loro consolidamento".
11. D.M. LL.PP. 11 Marzo 1988 "Norme tecniche riguardanti le indagini sui terreni e sulle rocce, la stabilità dei pendii naturali e delle scarpate, i criteri generali e le prescrizioni per la progettazione, l'esecuzione e il collaudo delle opere di sostegno delle terre e delle opere di fondazione".
12. D.M. LL.PP. 3 Dicembre 1987 "Norme tecniche per la progettazione, esecuzione e collaudo delle costruzioni prefabbricate".
13. UNI 9502 - Procedimento analitico per valutare la resistenza al fuoco degli elementi costruttivi di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso - edizione maggio 2001
14. Ordinanza del Presidente del Consiglio dei Ministri n. 3274 del 20 marzo 2003 "Primi elementi in materia di criteri generali per la classificazione sismica del territorio nazionale e di normative tecniche per le costruzioni in zona sismica" e successive modificazioni e integrazioni.
15. UNI EN 1990:2006 13/04/2006 Eurocodice 0 - Criteri generali di progettazione strutturale.
16. UNI EN 1991-1-1:2004 01/08/2004 Eurocodice 1 - Azioni sulle strutture - Parte 1-1: Azioni in generale - Pesi per unità di volume, pesi propri e sovraccarichi per gli edifici.
17. UNI EN 1991-2:2005 01/03/2005 Eurocodice 1 - Azioni sulle strutture - Parte 2: Carichi da traffico sui ponti.
18. UNI EN 1991-1-3:2004 01/10/2004 Eurocodice 1 - Azioni sulle strutture - Parte 1-3: Azioni in generale - Carichi da neve.
19. UNI EN 1991-1-4:2005 01/07/2005 Eurocodice 1 - Azioni sulle strutture - Parte 1-4: Azioni in generale - Azioni del vento.
20. UNI EN 1991-1-5:2004 01/10/2004 Eurocodice 1 - Azioni sulle strutture - Parte 1-5: Azioni in generale - Azioni termiche.
21. UNI EN 1992-1-1:2005 24/11/2005 Eurocodice 2 - Progettazione delle strutture di calcestruzzo - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
22. UNI EN 1992-1-2:2005 01/04/2005 Eurocodice 2 - Progettazione delle strutture di calcestruzzo - Parte 1-2: Regole generali - Progettazione strutturale contro l'incendio.
23. UNI EN 1993-1-1:2005 01/08/2005 Eurocodice 3 - Progettazione delle strutture di acciaio - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
24. UNI EN 1993-1-8:2005 01/08/2005 Eurocodice 3 - Progettazione delle strutture di acciaio - Parte 1-8: Progettazione dei collegamenti.
25. UNI EN 1994-1-1:2005 01/03/2005 Eurocodice 4 - Progettazione delle strutture composte acciaio-calcestruzzo - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
26. UNI EN 1994-2:2006 12/01/2006 Eurocodice 4 - Progettazione delle strutture composte acciaio-calcestruzzo - Parte 2: Regole generali e regole per i ponti.
27. UNI EN 1995-1-1:2005 01/02/2005 Eurocodice 5 - Progettazione delle strutture di legno -

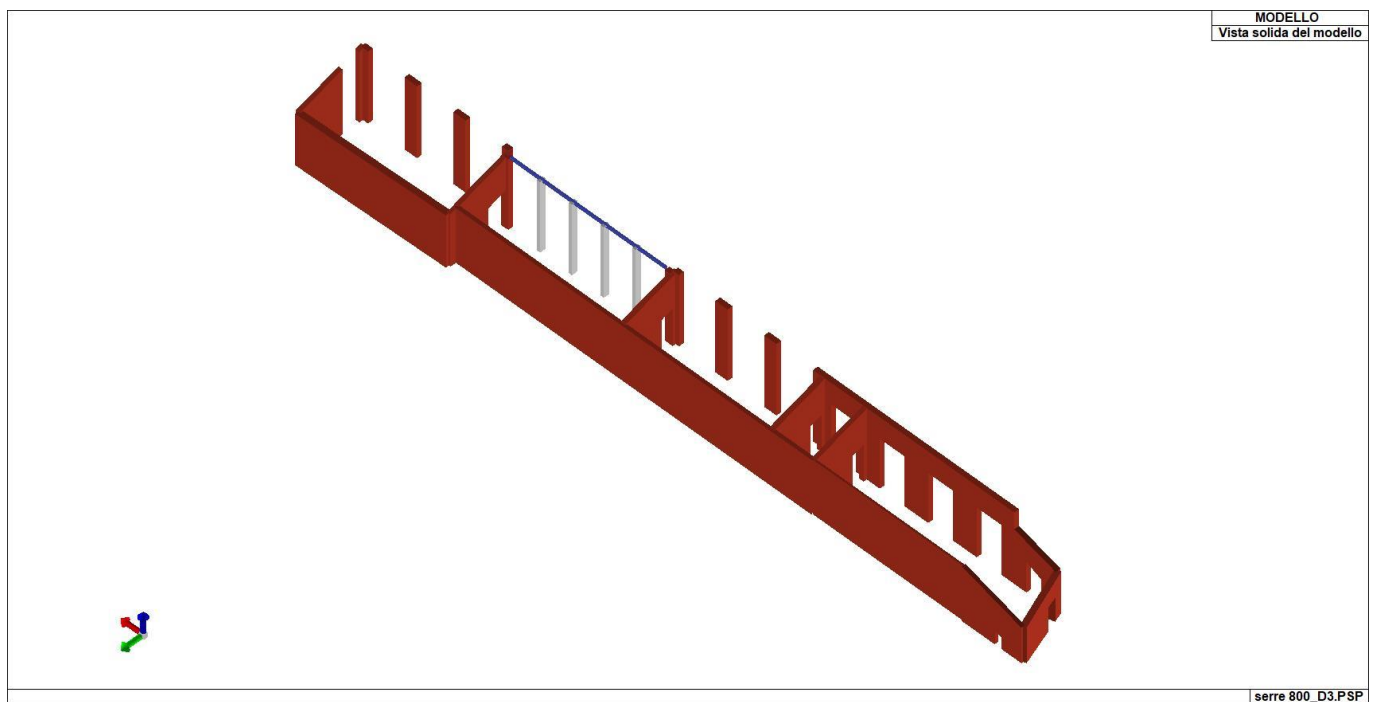
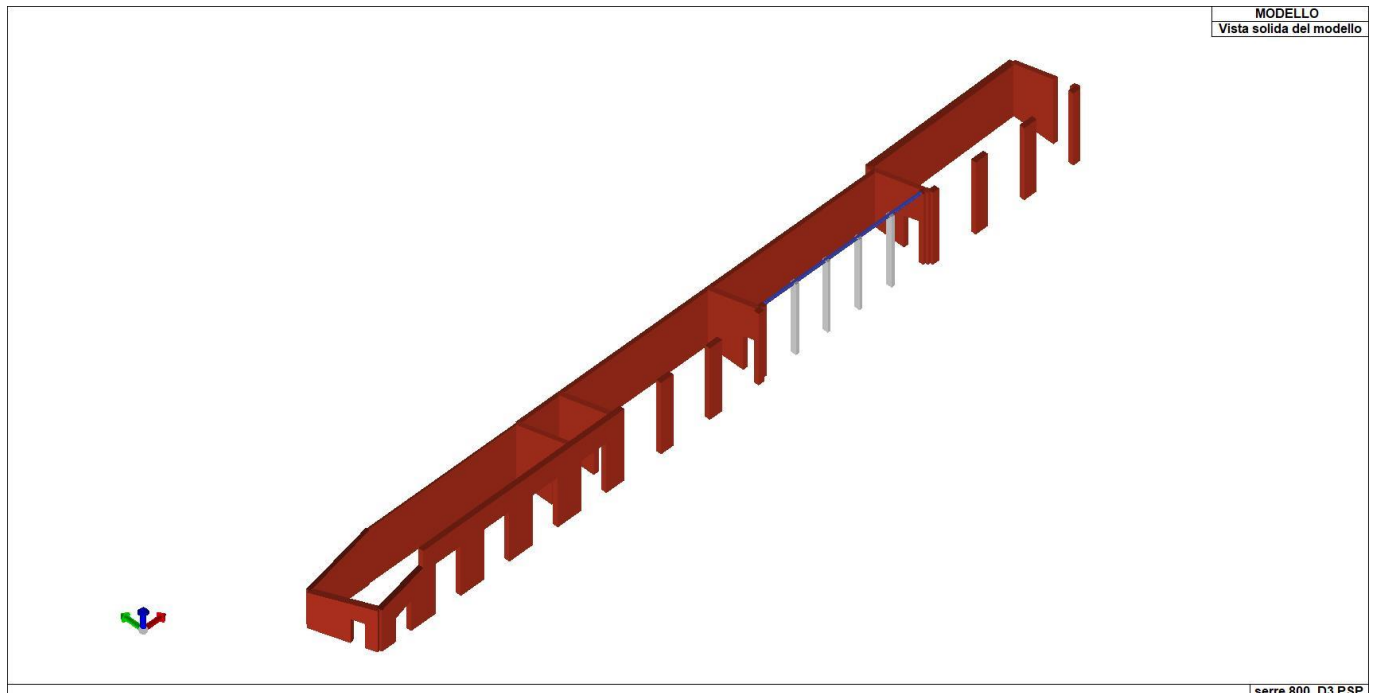
- Parte 1-1: Regole generali – Regole comuni e regole per gli edifici.
28. UNI EN 1995-2:2005 01/01/2005 Eurocodice 5 - Progettazione delle strutture di legno - Parte 2: Ponti.
  29. UNI EN 1996-1-1:2006 26/01/2006 Eurocodice 6 - Progettazione delle strutture di muratura - Parte 1-1: Regole generali per strutture di muratura armata e non armata.
  30. UNI EN 1996-3:2006 09/03/2006 Eurocodice 6 - Progettazione delle strutture di muratura - Parte 3: Metodi di calcolo semplificato per strutture di muratura non armata.
  31. UNI EN 1997-1:2005 01/02/2005 Eurocodice 7 - Progettazione geotecnica - Parte 1: Regole generali.
  32. UNI EN 1998-1:2005 01/03/2005 Eurocodice 8 - Progettazione delle strutture per la resistenza sismica - Parte 1: Regole generali, azioni sismiche e regole per gli edifici.
  33. UNI EN 1998-3:2005 01/08/2005 Eurocodice 8 - Progettazione delle strutture per la resistenza sismica - Parte 3: Valutazione e adeguamento degli edifici.
  34. UNI EN 1998-5:2005 01/01/2005 Eurocodice 8 - Progettazione delle strutture per la resistenza sismica - Parte 5: Fondazioni, strutture di contenimento ed aspetti geotecnici.
  35. CNR DT-200/2013 - Istruzioni per la Progettazione, l'Esecuzione ed il Controllo di Interventi di Consolidamento Statico mediante l'utilizzo di Compositi Fibrorinforzati
  36. CNR DT-215/2018 - Istruzioni per la Progettazione, l'Esecuzione ed il Controllo di Interventi di Consolidamento Statico mediante l'utilizzo di Compositi Fibrorinforzati a Matrice Inorganica

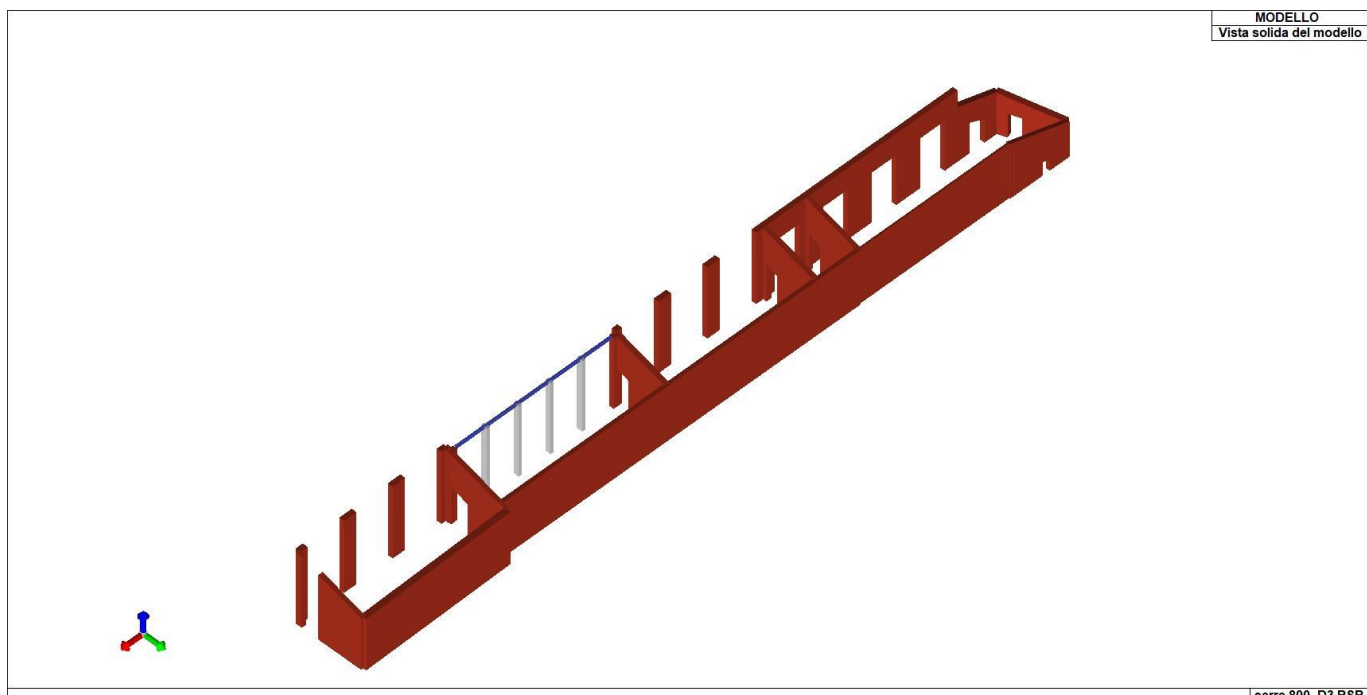
NOTA: il presente capitolo riporta l'elenco delle normative implementate nel software. Le norme utilizzate per la struttura oggetto della presente relazione sono indicate nel precedente capitolo "RELAZIONE DI CALCOLO STRUTTURALE" "ANALISI E VERIFICHE SVOLTE CON L'AUSILIO DI CODICI DI CALCOLO".

Laddove nei capitoli successivi vengano richiamate normative antecedenti al DM 17.01.18 è dovuto alla progettazione simulata di edificio esistente.



01\_INT\_VISTA\_SOLIDATA\_001





01\_INT\_VISTA\_SOLIDA\_004

## 4 CARATTERISTICHE MATERIALI UTILIZZATI

### 4.1 LEGENDA TABELLA DATI MATERIALI

Il programma consente l'uso di materiali diversi. Sono previsti i seguenti tipi di materiale:

1	materiale tipo c.a.
2	materiale tipo acciaio
3	materiale tipo muratura
4	materiale tipo legno
5	materiale tipo generico

I materiali utilizzati nella modellazione sono individuati da una sigla identificativa nella quale viene indicato se la tipologia è <NUOVO> o <ESISTENTE>. Per ogni materiale è presente un codice numerico **Id** (gli elementi strutturali richiamano quest'ultimo nella propria descrizione). I seguenti dati sono comuni a tutte le tipologie di materiali:

Modulo E	Modulo di elasticità normale E
Poisson	Coefficiente di contrazione trasversale $\nu$
Modulo G	Modulo di elasticità tangenziale
Gamma	Peso specifico
Alfa	Coefficiente di dilatazione termica
Fattore di confidenza FC m	Fattore di confidenza specifico per materiale (solo per materiali esistenti)
Fattore di confidenza FC a	Fattore di confidenza specifico per l'armatura (solo per materiali esistenti)
Elasto-plastico	Materiale elastico perfettamente plastico per aste non lineari
Massima compressione	Massima tensione di compressione per aste non lineari
Massima trazione	Massima tensione di trazione per aste non lineari
Fattore attrito	Coefficiente di attrito per aste non lineari
Rapporto HRDb	Rapporto di hardening a flessione
Rapporto HRDv	Rapporto di hardening a taglio

I dati soprariportati vengono utilizzati per la modellazione dello schema statico e per la determinazione dei carichi inerziali e termici. In relazione al tipo di materiale vengono riportati inoltre:

<b>C.A.</b>	Resistenza Rc	Resistenza a compressione cubica
	Resistenza fctm	Resistenza media a trazione semplice
	Rapporto Rfess (assiale)	Fattore riduttivo per la rigidezza fessurata assiale in analisi sismica
	Rapporto Rfess (flessione)	Fattore riduttivo per la rigidezza fessurata flessionale in analisi sismica
	Rapporto Rfess (taglio)	Fattore riduttivo per la rigidezza fessurata tagliante in analisi sismica
	Coefficiente ksb	Coefficiente di riduzione della resistenza a compressione da utilizzare nello stress-block

<b>Acciaio</b>	Tensione ft	Valore della tensione di rottura
	Tensione fy	Valore della tensione di snervamento
	Resistenza fd	Resistenza di calcolo per SL CNR-UNI 10011
	Resistenza fd (>40)	Resistenza di calcolo per SL CNR-UNI 10011 per spessori > 40mm
	Tensione ammissibile	Tensione ammissibile CNR-UNI 10011
	Tensione ammissibile (>40)	Tensione ammissibile CNR-UNI 10011 per spessori > 40mm

<b>Muratura</b>	Muratura consolidata	Muratura esistente per la quale si prevedono interventi di rinforzo tramite fattori correttivi (Tabella C.8.5. Il circolare 21/01/2019)
	Incremento resistenza (f)	Incremento conseguito in termini di resistenza a compressione
	Incremento rigidezza (v)	Incremento conseguito in termini di resistenza a taglio
	Incremento rigidezza	Incremento conseguito in termini di rigidezza
	Resistenza f	Valore della resistenza a compressione
	Resistenza fh	Valore della resistenza a compressione orizzontale

	Resistenza fv0	Valore della resistenza a taglio in assenza di tensioni normali
	Resistenza fv0h	Valore della resistenza a taglio in assenza di tensioni normali (per elementi trave)
	Resistenza tau0	Valore della resistenza a taglio per fessurazione diagonale
	Resistenza fvlm	Valore della massima resistenza a taglio
	Resistenza fb	Valore della resistenza a compressione dei blocchi
	Resistenza fbh	Valore della resistenza a compressione dei blocchi in direzione orizzontale
	Resistenza fbt	Valore della resistenza a trazione dei blocchi
	Rapporto Rfess (assiale)	Fattore riduttivo per la rigidezza fessurata assiale in analisi sismica
	Rapporto Rfess (flessione)	Fattore riduttivo per la rigidezza fessurata flessionale in analisi sismica
	Rapporto Rfess (taglio)	Fattore riduttivo per la rigidezza fessurata tagliante in analisi sismica
	Coefficiente ksb	Coefficiente di riduzione della resistenza a compressione da utilizzare nello stress-block
	Coefficiente mu tilda	Coefficiente d'attrito equivalente utilizzato per la resistenza a taglio
	Coefficiente fi	Coefficiente d'ingranamento utilizzato per la resistenza a taglio

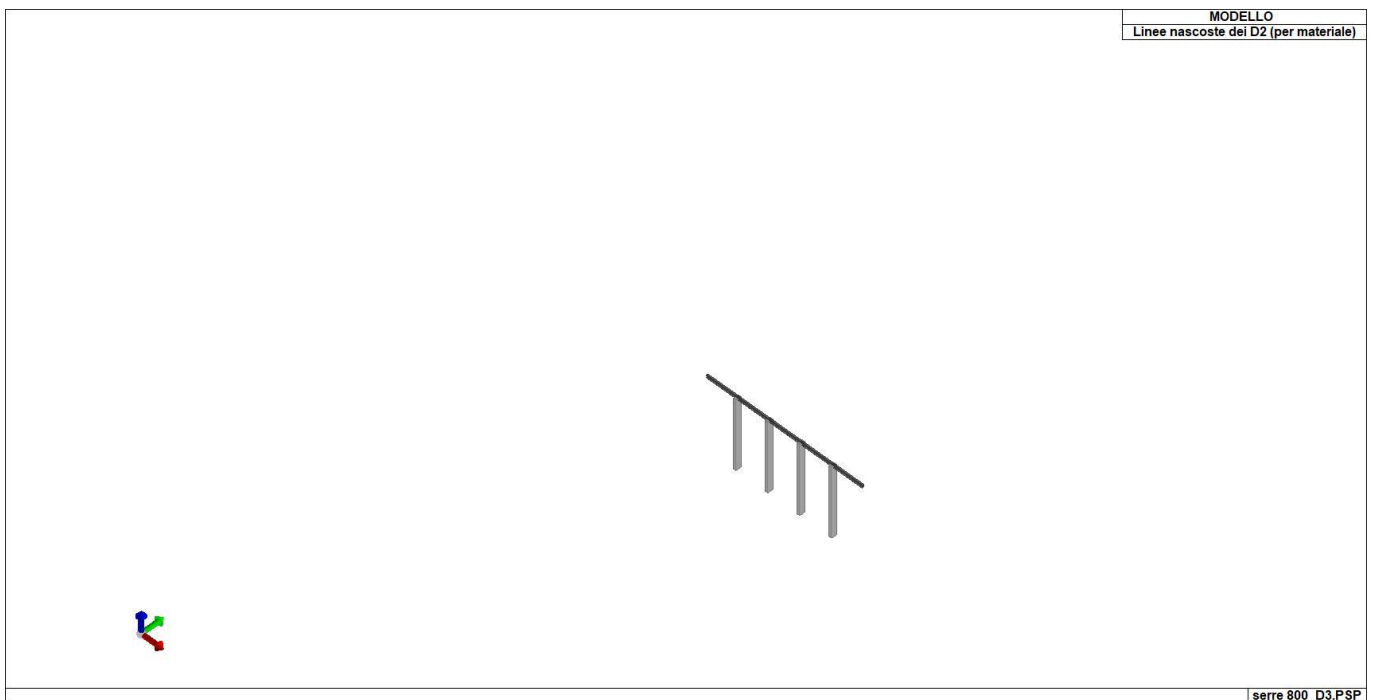
<b>Legno</b>	Modulo E0,05	Modulo elastico parallelo
	Lamellare	Indica se il legno è di tipo lamellare o massiccio
	Resistenza fc0	Valore della resistenza a compressione parallela
	Resistenza ft0	Valore della resistenza a trazione parallela
	Resistenza fm	Valore della resistenza a flessione
	Resistenza fv	Valore della resistenza a taglio
	Incremento dinamico	Fattore moltiplicativo dei moduli elastici per analisi sismiche

Nel tabulato si riportano sia i valori caratteristici che medi utilizzando gli uni e/o gli altri in relazione alle richieste di normativa ed alla tipologia di verifica. (Cap.7 NTC18 per materiali nuovi, Cap.8 NTC18 e relativa circolare 21/01/2019 per materiali esistenti, Linee Guida Reluis per incamiciatura CAM, CNR-DT 200 per interventi con FRP)

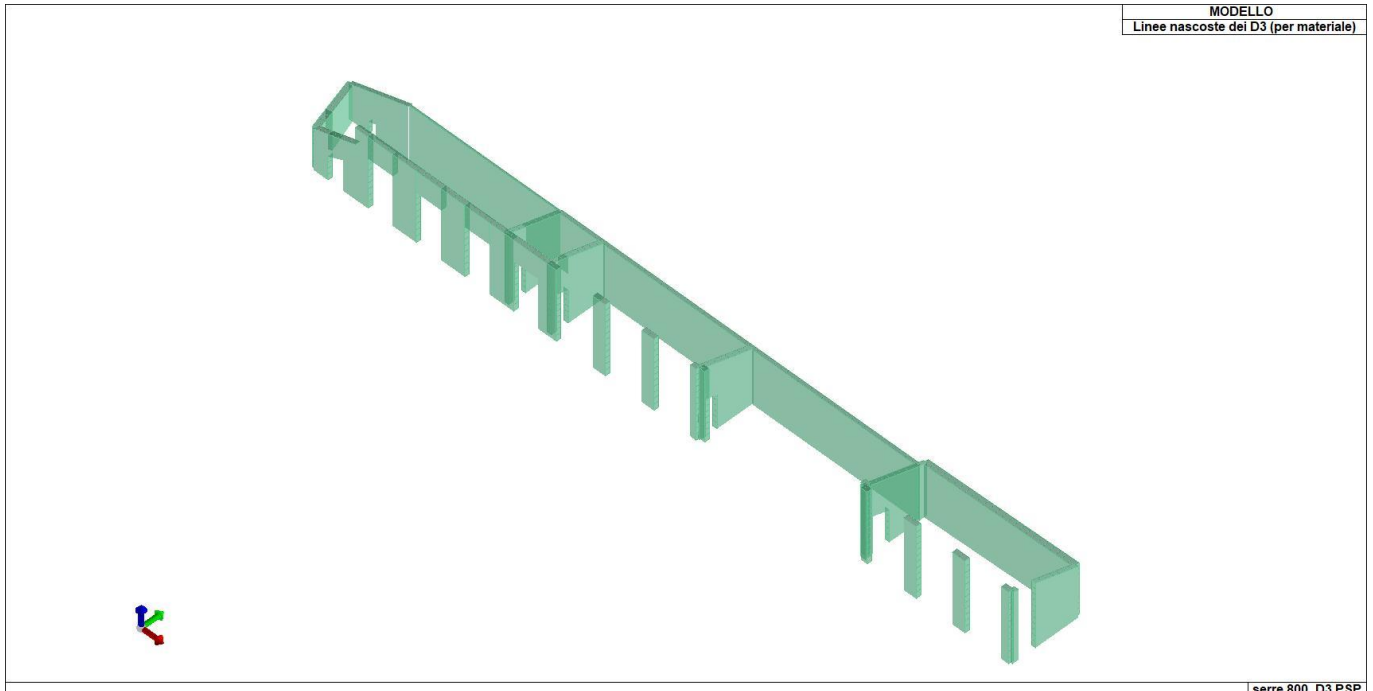
Vengono inoltre riportate le tabelle contenenti il riassunto delle informazioni assegnate nei criteri di progetto in uso.

Id	Tipo / Note	V. caratt.	V. medio	Young	Poisson	G	Gamma	Alfa	Altri
		daN/cm2	daN/cm2	daN/cm2		daN/cm2	daN/cm3		
1	Calcestruzzo Classe C25/30 < MATERIALE NUOVO >			3.145e+05	0.20	1.310e+05	2.50e-03	1.00e-05	
	Resistenza Rc	300.0	396.4						
	Resistenza fctm		25.6						
	Rapporto Rfessurata (assiale)								1.00
	Rapporto Rfessurata (flessione)								1.00
	Rapporto Rfessurata (taglio)								1.00
	Coefficiente ksb								0.85
	Rapporto HRDb								1.00e-05
	Rapporto HRDv								1.00e-05
11	Acciaio S235 - Fe360 - acciaio Fe360-S235 < MATERIALE ESISTENTE >			2.100e+06	0.30	8.077e+05	7.85e-03	1.20e-05	
	Fattore di confidenza FC m								1.20
	Tensione ft	3420.0	3600.0						
	Tensione fy	2232.5	2350.0						
	Resistenza fd	2350.0							
	Resistenza fd (>40)	2100.0							
	Tensione ammissibile	1600.0							
	Tensione ammissibile (>40)	1400.0							
	Rapporto HRDb								1.00e-05
	Rapporto HRDv								1.00e-05
99	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 - muratura E = 1.500e+04 < MATERIALE ESISTENTE >			1.500e+04	0.0	5000.0	1.80e-03	1.00e-05	
	Fattore di confidenza FC m								1.20
	Resistenza f	25.6	32.0						
	Resistenza fh	12.8	16.0						
	Resistenza fv0	0.5	0.8						
	Resistenza fv0h	0.5	0.8						
	Resistenza tau0	0.5	0.8						

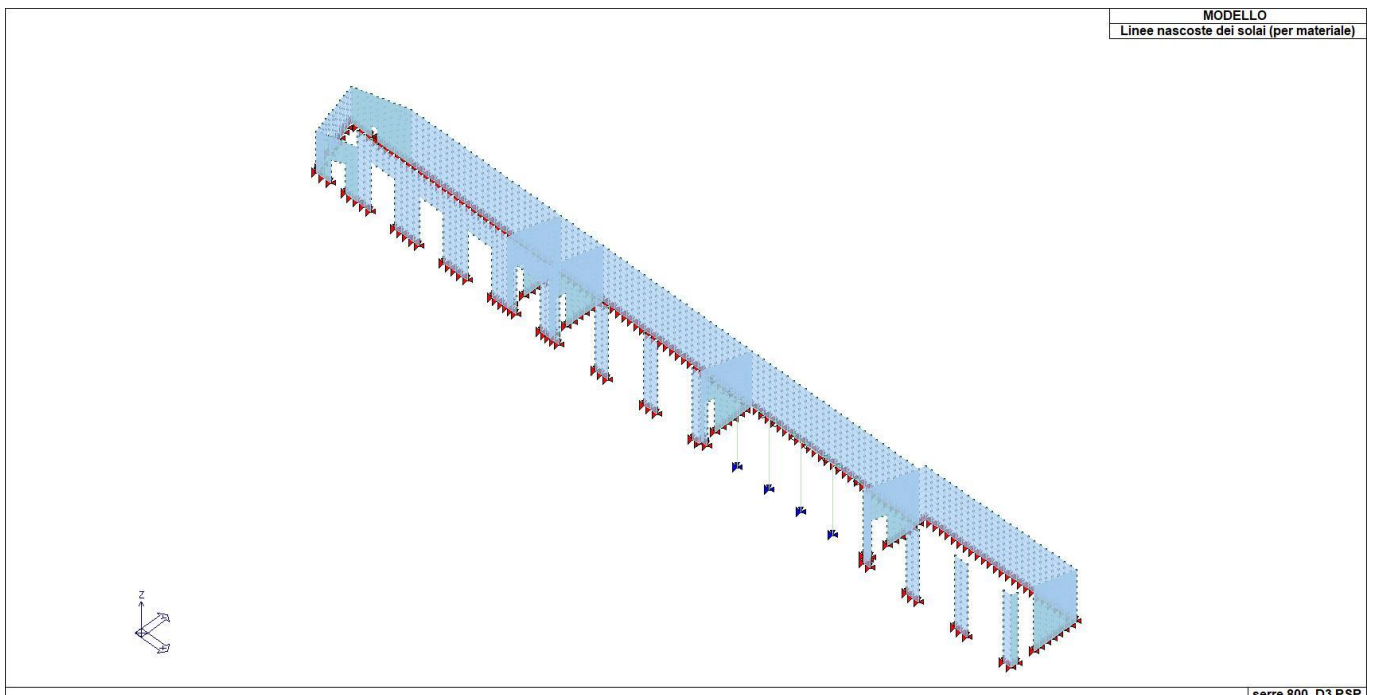
Id	Tipo / Note	V. caratt.	V. medio	Young	Poisson	G	Gamma	Alfa	Altri
	Resistenza fvim	3.3	4.8						
	Resistenza fb	51.2	64.0						
	Resistenza fbh	10.2	12.8						
	Resistenza fbt	5.1	6.4						
	Rapporto Rfessurata (assiale)								1.00
	Rapporto Rfessurata (flessione)								1.00
	Rapporto Rfessurata (taglio)								1.00
	Coefficiente ksb								0.85
	Coefficiente mu tilda								0.58
	Coefficiente fi								0.50
	Rapporto HRDb								1.00e-05
	Rapporto HRDv								1.00e-05
171	materiale E = 2.100e+11 [w= 0.0] < MATERIALE NUOVO >			2.100e+11	0.0	1.050e+11	0.0	0.0	
	Rapporto HRDb								1.00e-05
	Rapporto HRDv								1.00e-05



11\_MOD\_MATERIALI\_D2



11\_MOD\_MATERIALI\_D3



11\_MOD\_MATERIALI\_SOLAI

Travi acc.	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
<b>Lunghezze libere</b>						
3-3 Beta * L automatico	NO	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	NO			
3-3 Beta assegnato	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00			
3-3 Beta assegnato [ cm ]	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

Travi acc.	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
2-2 Beta * L automatico	0.0	0.0	0.0			
	NO	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	NO			
2-2 Beta assegnato	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00			
2-2 Beta * L assegnato [ cm ]	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0			
1-1 Beta * L automatico	NO	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	NO			
1-1 Beta assegnato	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00			
1-1 Beta * L assegnato [ cm ]	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0			
<b>Generalità</b>						
Coefficiente gamma M0	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05
	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05
	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05
	1.05	1.05	1.05			
Coefficiente gamma M1	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05
	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05
	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05	1.05
	1.05	1.05	1.05			
Coefficiente gamma M2	1.25	1.25	1.25	1.25	1.25	1.25
	1.25	1.25	1.25	1.25	1.25	1.25
	1.25	1.25	1.25	1.25	1.25	1.25
	1.25	1.25	1.25			
Luce di taglio per GR [ cm ]	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00			
Usa condizioni I e II	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI			
Momenti equivalenti	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI			

Pilastr c.a.	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
<b>Generalità</b>						
Progetto armatura	Privilegia lati	Privilegia lati	Privilegia lati	Privilegia lati	Privilegia lati	Privilegia lati
	Privilegia lati	Disponi come da sezione	Disponi come da sezione	Disponi come da sezione	Disponi come da sezione	Disponi come da sezione
	Disponi come da sezione	Disponi come da sezione	Disponi come da sezione	Disponi come da sezione	Disponi come da sezione	Disponi come da sezione
	Disponi come da sezione	Disponi come da sezione	Privilegia lati			
Progetta a filo	NO	NO	NO	SI	NO	NO
	NO	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	NO			
Effetti del 2 ordine	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	SI			
Beta per 2-2	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00			

<b>Pilastri c.a.</b>	<b>1/7/..</b>	<b>2/8/..</b>	<b>3/9/..</b>	<b>4/10/..</b>	<b>5/11/..</b>	<b>6/12/..</b>
Beta per 3-3	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00			
<b>Armatura</b>						
Massima tesa	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00
	4.00	6.00	6.00	6.00	6.00	6.00
	6.00	6.00	6.00	6.00	6.00	6.00
	6.00	6.00	4.00			
Minima tesa	1.00	1.00	0.30	2.000e-02	1.00	1.00
	1.00	0.30	0.30	0.30	0.30	0.30
	0.30	0.30	0.30	0.30	0.30	0.30
	0.30	0.30	1.00			
<b>Stati limite ultimi</b>						
Tensione fy [daN/cm2]	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00
	4500.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00
	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00
	4300.00	4300.00	4500.00			
Tensione fy staffe [daN/cm2]	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00
	4500.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00
	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00
	4300.00	4300.00	4500.00			
Tipo acciaio	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C
	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C
	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C
	tipo C	tipo C	tipo C			
Coefficiente gamma s	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15
	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15
	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15
	1.15	1.15	1.15			
Coefficiente gamma c	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50
	1.50	1.60	1.60	1.60	1.60	1.60
	1.60	1.60	1.60	1.60	1.60	1.60
	1.60	1.60	1.50			
Verifiche con NSI costante	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI			
<b>Modello per il confinamento</b>						
Relazione tensio-deformativa	Mander	Mander	Mander	Mander	Mander	Mander
	Mander	Mander	Mander	Mander	Mander	Mander
	Mander	Mander	Mander	Mander	Mander	Mander
	Mander	Mander	Mander			
Incrudimento acciaio	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03
	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03
	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03
	5.000e-03	5.000e-03	5.000e-03			
Fattore lambda	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00			
epsilon max,s	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02
	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02
	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02
	4.000e-02	4.000e-02	4.000e-02			
epsilon cu2	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03
	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03
	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03
	4.500e-03	4.500e-03	4.500e-03			
epsilon c2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	2.000e-03	2.000e-03	2.000e-03	2.000e-03	2.000e-03
	2.000e-03	2.000e-03	2.000e-03	2.000e-03	2.000e-03	2.000e-03
	2.000e-03	2.000e-03	0.0			
epsilon cy	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	1.500e-03	1.500e-03	1.500e-03	1.500e-03	1.500e-03
	1.500e-03	1.500e-03	1.500e-03	1.500e-03	1.500e-03	1.500e-03

Pilastri c.a.	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
	1.500e-03	1.500e-03	0.0			
<b>Tensioni ammissibili</b>						
Tensione amm. cls [daN/cm <sup>2</sup> ]	97.50	97.50	97.50	97.50	97.50	97.50
	97.50	97.50	97.50	97.50	97.50	97.50
	97.50	97.50	97.50			
Tensione amm acciaio [daN/cm <sup>2</sup> ]	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00
	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00
	2600.00	2600.00	2600.00			
Rapporto omogeneizzazione N	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00
	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00
	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00
	15.00	15.00	15.00			
<b>Staffe</b>						
Diametro staffe	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0			
Passo minimo [ cm ]	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00
	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00
	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00
	3.00	3.00	3.00			
Passo massimo [ cm ]	25.00	25.00	25.00	25.00	25.00	25.00
	25.00	25.00	25.00	25.00	25.00	25.00
	25.00	25.00	25.00	25.00	25.00	25.00
	25.00	25.00	25.00			
Passo raffittito [ cm ]	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00
	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00
	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00
	15.00	15.00	15.00			
Lunghezza zona raffittita [ cm ]	45.00	45.00	45.00	45.00	45.00	45.00
	45.00	45.00	45.00	45.00	45.00	45.00
	45.00	45.00	45.00	45.00	45.00	45.00
	45.00	45.00	45.00			
Ctg(Teta) Max	2.50	2.50	2.50	2.50	2.50	2.50
	2.50	2.50	2.50	2.50	2.50	2.50
	2.50	2.50	2.50	2.50	2.50	2.50
	2.50	2.50	2.50			
Luce di taglio per GR [ cm ]	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00			
Massimizza gerarchia	SI	SI	NO	SI	SI	SI
	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI			

Muratura	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
<b>Lunghezze libere</b>						
Altezza interpiano [ cm ]	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	300.00	300.00	300.00	300.00	300.00
	300.00	300.00	300.00	300.00	300.00	300.00
	300.00	300.00	0.0			
Rho	0.85	0.85	0.85	0.85	0.85	0.85
	0.85	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	0.85			
Snellezza limite	20.00	20.00	20.00	20.00	20.00	20.00
	20.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	20.00			

<b>Muratura</b>	<b>1/7/..</b>	<b>2/8/..</b>	<b>3/9/..</b>	<b>4/10/..</b>	<b>5/11/..</b>	<b>6/12/..</b>
<b>Generalità</b>						
Gamma non sismico	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00
	3.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	3.00			
Gamma sismico	2.40	2.40	2.40	2.00	2.40	2.40
	2.40	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	2.40			
Tolleranza azioni [daN/cm2]	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0			
Media valori per quota	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI			
Media valori per elemento	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	SI			
Verifica come fascia	NO	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	SI			
Usa formula [7.8.3]	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	SI			

<b>Solai e pannelli</b>	<b>1/7/..</b>	<b>2/8/..</b>	<b>3/9/..</b>	<b>4/10/..</b>	<b>5/11/..</b>	<b>6/12/..</b>
<b>Generalità</b>						
Usa tensioni ammissibili		NO	NO	NO	NO	NO
		NO	NO	NO	NO	NO
		NO	NO	NO	NO	NO
		NO	NO	NO		
Af inf: da traliccio	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI			
Consenti armatura a taglio	NO	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	NO			
Incrementa armatura longitudinale per taglio	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI	SI	SI	SI
	SI	SI	SI			
Af inf: da q*L*L /	20.00	20.00	20.00	20.00	20.00	20.00
	20.00	16.00	16.00	16.00	16.00	16.00
	16.00	16.00	16.00	16.00	16.00	16.00
	16.00	16.00	20.00			
Incremento fascia piena [ cm ]	5.00	5.00	5.00	5.00	5.00	5.00
	5.00	5.00	5.00	5.00	5.00	5.00
	5.00	5.00	5.00	5.00	5.00	5.00
	5.00	5.00	5.00			
<b>Armatura</b>						
Minima tesa	0.15	0.15	0.15	0.15	0.15	0.15
	0.15	0.15	0.15	0.15	0.15	0.15
	0.15	0.15	0.15	0.15	0.15	0.15
	0.15	0.15	0.15			
Massima tesa	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00
	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00
	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00
	3.00	3.00	3.00			
Minima compressa	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0			
Af/h [ cm ]	7.000e-02	7.000e-02	7.000e-02	7.000e-02	7.000e-02	7.000e-02
	7.000e-02	7.000e-02	7.000e-02	7.000e-02	7.000e-02	7.000e-02
	7.000e-02	7.000e-02	7.000e-02	7.000e-02	7.000e-02	7.000e-02

<b>Solai e pannelli</b>	<b>1/7/..</b>	<b>2/8/..</b>	<b>3/9/..</b>	<b>4/10/..</b>	<b>5/11/..</b>	<b>6/12/..</b>
<b>Stati limite ultimi</b>	7.000e-02	7.000e-02	7.000e-02			
Tensione fy [daN/cm2 ]	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00	4500.00
	4500.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00
	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00
	4300.00	4300.00	4500.00			
Tipo acciaio	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C
	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C
	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C	tipo C
	tipo C	tipo C	tipo C			
Coefficiente gamma s	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15
	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15
	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15	1.15
	1.15	1.15	1.15			
Coefficiente gamma c	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50
	1.50	1.60	1.60	1.60	1.60	1.60
	1.60	1.60	1.60	1.60	1.60	1.60
	1.60	1.60	1.50			
Fattore di redistribuzione	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0			
<b>Tensioni ammissibili</b>						
Tensione amm. cls [daN/cm2 ]	85.00	85.00	85.00	85.00	85.00	85.00
	85.00	97.50	97.50	97.50	97.50	97.50
	97.50	97.50	97.50	97.50	97.50	97.50
	97.50	97.50	85.00			
Tensione amm. acciaio [daN/cm2 ]	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00
	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00
	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00	2600.00
	2600.00	2600.00	2600.00			
Rapporto omogeneizzazione N	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00
	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00
	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00	15.00
	15.00	15.00	15.00			
Massimo rapporto area compressa/tesa	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
	1.00	1.00	1.00			
<b>Verifica freccia</b>						
Infinita	250.00	250.00	250.00	250.00	250.00	250.00
	250.00	500.00	500.00	500.00	500.00	500.00
	500.00	500.00	500.00	500.00	500.00	500.00
	500.00	500.00	250.00			
Istantanea	500.00	500.00	500.00	500.00	500.00	500.00
	500.00	1000.00	1000.00	1000.00	1000.00	1000.00
	1000.00	1000.00	1000.00	1000.00	1000.00	1000.00
	1000.00	1000.00	500.00			
Fattore viscosità	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00
	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00
	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00	3.00
	3.00	3.00	3.00			
Usa J non fessurato	NO	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	NO			
<b>Elementi non strutturali</b>						
Tamponatura antiespulsione Danesi	NO	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	NO			
Tamponatura con armatura	NO	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	NO	NO	NO	NO
	NO	NO	NO			
Fattore di struttura/comportamento	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00
	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00
	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00
	2.00	2.00	2.00			
Coefficiente gamma m	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0			

<b>Solai e pannelli</b>	<b>1/7/..</b>	<b>2/8/..</b>	<b>3/9/..</b>	<b>4/10/..</b>	<b>5/11/..</b>	<b>6/12/..</b>
Periodo Ta	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0			
Altezza pannello	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0			
	0.0	0.0	0.0			

## 5 MODELLAZIONE DELLE SEZIONI

### 5.1 LEGENDA TABELLA DATI SEZIONI

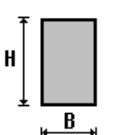
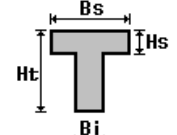
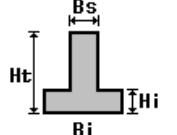
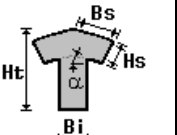
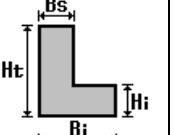
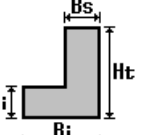
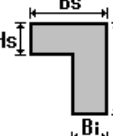
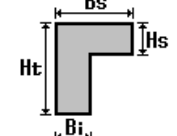
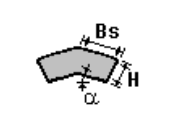
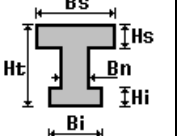
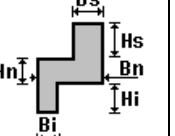
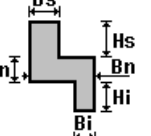
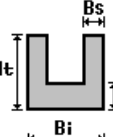
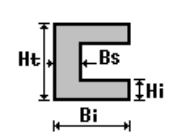
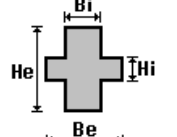
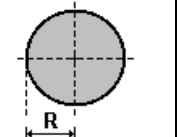
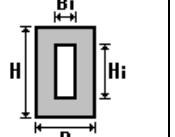
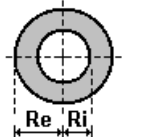
Il programma consente l'uso di sezioni diverse. Sono previsti i seguenti tipi di sezione:

1. sezione di tipo generico
2. profilati semplici
3. profilati accoppiati e speciali

Le sezioni utilizzate nella modellazione sono individuate da una sigla identificativa ed un codice numerico (gli elementi strutturali richiamano quest'ultimo nella propria descrizione). Per ogni sezione vengono riportati in tabella i seguenti dati:

<b>Area</b>	area della sezione
<b>A V2</b>	area della sezione/fattore di taglio (per il taglio in direzione 2)
<b>A V3</b>	area della sezione/fattore di taglio (per il taglio in direzione 3)
<b>Jt</b>	fattore torsionale di rigidezza
<b>J2-2</b>	momento d'inerzia della sezione riferito all'asse 2
<b>J3-3</b>	momento d'inerzia della sezione riferito all'asse 3
<b>W2-2</b>	modulo di resistenza della sezione riferito all'asse 2
<b>W3-3</b>	modulo di resistenza della sezione riferito all'asse 3
<b>Wp2-2</b>	modulo di resistenza plastico della sezione riferito all'asse 2
<b>Wp3-3</b>	modulo di resistenza plastico della sezione riferito all'asse 3

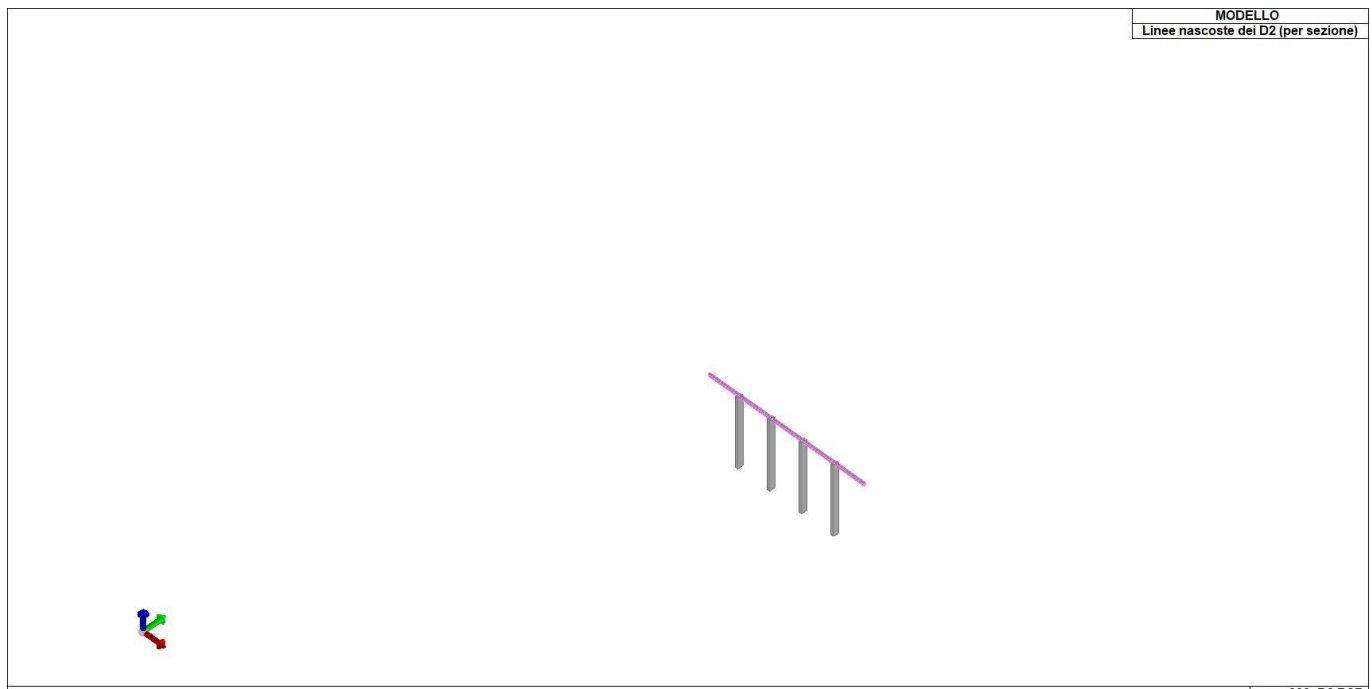
I dati sopra riportati vengono utilizzati per la determinazione dei carichi inerziali e per la definizione delle rigidezze degli elementi strutturali; qualora il valore di Area V2 (e/o Area V3) sia nullo la deformabilità per taglio V2 (e/o V3) è trascurata. La valutazione delle caratteristiche inerziali delle sezioni è condotta nel riferimento 2-3 dell'elemento.

 rettangolare	 a T	 a T rovescia	 a T di colmo	 a L	 a L specchiata
 a L specchiata rovescia	 a L rovescia	 a L di colmo	 a doppio T	 a quattro specchiata	 a quattro
 a U	 a C	 a croce	 circolare	 rettangolare cava	 circolare cava

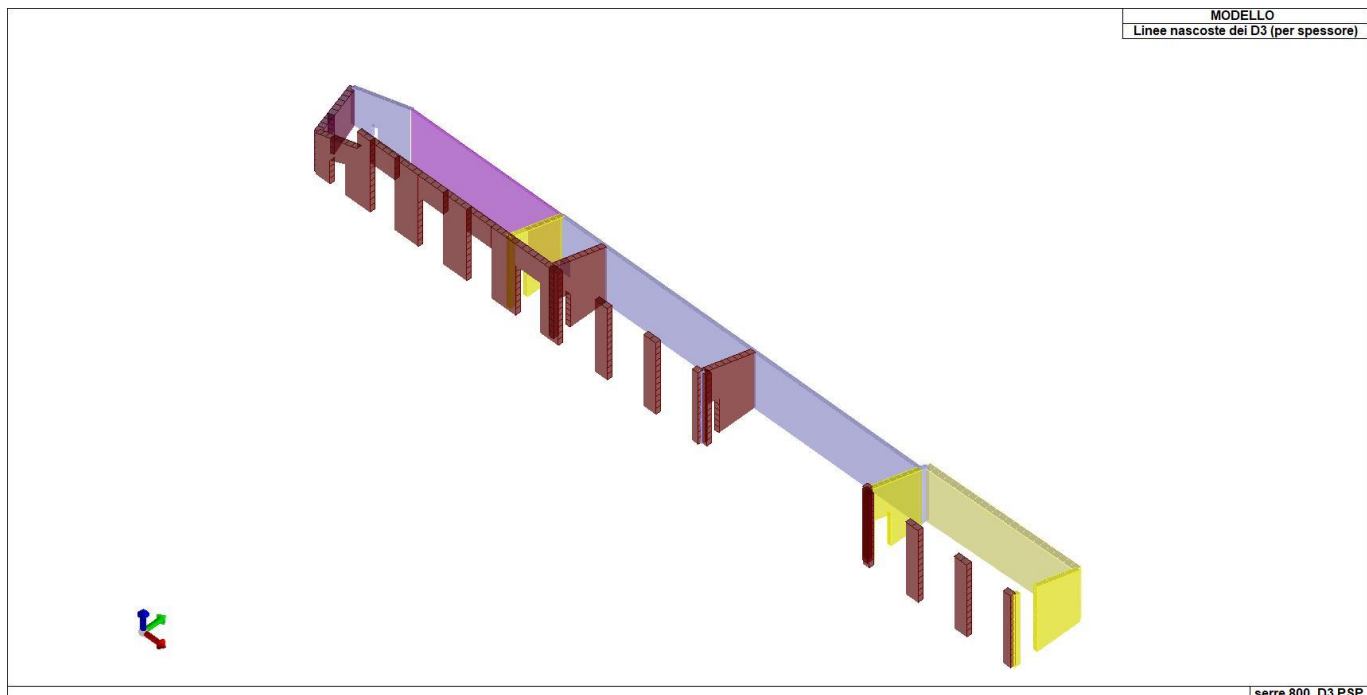
Per quanto concerne i profilati semplici ed accoppiati l'asse 2 del riferimento coincide con l'asse x riportato nei più diffusi profilati.

Per quanto concerne le sezioni di tipo generico (tipo 1.):  
 i valori dimensionali con prefisso B sono riferiti all'asse 2  
 i valori dimensionali con prefisso H sono riferiti all'asse 3

Id	Tipo	Area	A V2	A V3	Jt	J 2-2	J 3-3	W 2-2	W 3-3	Wp 2-2	Wp 3-3
		cm2	cm2	cm2	cm4	cm4	cm4	cm3	cm3	cm3	cm3
1	Rettangolare: b=45 h=25	1125.00	937.50	937.50	1.523e+05	1.898e+05	5.859e+04	8437.50	4687.50	1.266e+04	7031.25
7	HEA 180	45.30	0.0	0.0	14.80	925.00	2510.00	102.70	293.60	156.50	324.90



13\_MOD\_SEZIONI



13\_MOD\_SPESSORI\_D3

## 6 MODELLAZIONE STRUTTURA: NODI

### 6.1 LEGENDA TABELLA DATI NODI

Il programma utilizza per la modellazione nodi strutturali.

Ogni nodo è individuato dalle coordinate cartesiane nel sistema di riferimento globale (X Y Z).

Ad ogni nodo è eventualmente associato un codice di vincolamento rigido, un codice di fondazione speciale, ed un set di sei molle (tre per le traslazioni, tre per le rotazioni). Le tabelle sottoriportate riflettono le succitate possibilità. In particolare per ogni nodo viene indicato in tabella:

<b>Nodo</b>	numero del nodo.
<b>X</b>	valore della coordinata X
<b>Y</b>	valore della coordinata Y
<b>Z</b>	valore della coordinata Z

Per i nodi ai quali sia associato un codice di vincolamento rigido, un codice di fondazione speciale o un set di molle viene indicato in tabella:

<b>Nodo</b>	numero del nodo.
<b>X</b>	valore della coordinata X
<b>Y</b>	valore della coordinata Y
<b>Z</b>	valore della coordinata Z
<b>Note</b>	eventuale codice di vincolo (es. v=110010 sei valori relativi ai sei gradi di libertà previsti per il nodo TxTyTzRxRyRz, il valore 1 indica che lo spostamento o rotazione relativo è impedito, il valore 0 indica che lo spostamento o rotazione relativo è libero).
<b>Note</b>	(FS = 1, 2,...) eventuale codice del tipo di fondazione speciale (1, 2,... fanno riferimento alle tipologie: plinto, palo, plinto su pali,...) che è collegato al nodo. (ISO = "id SIGLA") indice e sigla identificativa dell' eventuale isolatore sismico assegnato al nodo
<b>Rig. TX</b>	valore della rigidezza dei vincoli elastici eventualmente applicati al nodo, nello specifico TX (idem per TY, TZ, RX, RY, RZ).

Per strutture sismicamente isolate viene inoltre inserita la tabella delle caratteristiche per gli isolatori utilizzati; le caratteristiche sono indicate in conformità al cap. 7.10 del D.M. 17/01/18

#### 6.1.1 TABELLA DATI NODI

<b>Nodo</b>	<b>X</b>	<b>Y</b>	<b>Z</b>	<b>Nodo</b>	<b>X</b>	<b>Y</b>	<b>Z</b>	<b>Nodo</b>	<b>X</b>
<b>Y</b>	<b>Z</b>								
cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm	cm
1	-3273.8	58.3	595.0	3	-2919.6	500.8	151.7	4	-5557.3
58.3	415.0								
5	-5557.3	58.3	595.0	6	-5665.0	58.3	595.0	7	-5611.2
58.3	595.0								
9	-2919.6	500.8	101.1	10	-5351.0	58.3	415.0	11	-5351.0
58.3	595.0								
12	-5557.3	58.3	505.0	13	-5351.0	58.3	505.0	14	-5252.1
58.3	595.0								
16	-5153.2	58.3	415.0	17	-5153.2	58.3	595.0	20	-2919.6
500.8	50.6								
21	-4946.9	58.3	415.0	22	-4946.9	58.3	595.0	23	-5153.2
58.3	505.0								
24	-4946.9	58.3	505.0	25	-4847.8	58.3	595.0	27	-4342.5
58.3	415.0								
30	-2820.1	500.8	455.0	31	-2869.9	500.8	404.4	32	-2869.9
500.8	353.9								
33	-4342.5	58.3	595.0	34	-4379.5	58.3	595.0	35	-4063.3
197.1	276.1								
36	-4063.3	197.1	551.1	38	-2869.9	500.8	303.3	40	-4063.3
58.3	595.0								
41	-4137.2	58.3	595.0	42	-4137.2	58.3	415.0	44	-4100.2
58.3	595.0								

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

46	-2869.9	500.8	252.8	47	-4342.5	58.3	505.0	48	-4137.2
58.3	505.0								
49	-4063.3	348.9	503.0	51	-2869.9	500.8	202.2	52	-4063.3
105.5	580.1								
53	-4063.3	105.5	305.1	56	-4416.5	58.3	595.0	57	-4543.0
58.3	595.0								
58	-4543.0	58.3	415.0	60	-2869.9	500.8	151.7	61	-2869.9
500.8	101.1								
62	-2869.9	500.8	50.6	64	-4416.5	450.3	471.0	65	-4416.5
399.8	487.0								
66	-4416.5	298.8	518.9	67	-4416.5	248.3	534.9	69	-4063.3
500.8	455.0								
70	-4416.5	197.8	229.9	71	-4416.5	197.8	183.9	73	-4416.5
197.8	275.9								
74	-4748.7	58.3	415.0	75	-4748.7	58.3	595.0	76	-4416.5
197.8	550.9								
77	-4416.5	349.3	502.9	79	-4416.5	197.8	137.9	80	-4416.5
104.7	580.3								
81	-4416.5	104.7	305.3	83	-4416.5	197.8	92.0	84	-4416.5
197.8	46.0								
86	-4416.5	197.8	413.4	87	-4416.5	104.7	442.8	90	-5996.6
500.8	93.2								
95	-5890.3	58.3	195.5	96	-5890.3	58.3	382.4	97	-4416.5
451.4	358.9								
99	-4416.5	452.6	305.8	101	-5665.0	58.3	455.0	102	-5766.1
58.3	422.4								
103	-5766.1	58.3	253.1	105	-4063.3	197.1	413.6	107	-6067.4
225.8	200.0								
108	-6067.4	225.8	325.4	109	-6114.6	363.3	310.2	112	-2820.1
58.3	595.0								
113	-5996.6	500.8	348.2	114	-6161.8	500.8	295.0	115	-6079.2
500.8	321.6								
116	-4416.5	446.3	253.5	117	-4416.5	448.7	201.7	119	-5665.0
500.8	455.0								
120	-5939.5	500.8	366.6	121	-5939.5	500.8	111.6	123	-5802.2
500.8	410.8								
125	-4416.5	449.8	150.2	126	-4416.5	450.1	100.3	127	-4416.5
399.8	49.4								
128	-4063.3	105.5	442.6	129	-2867.0	58.3	595.0	131	-4416.5
349.1	48.4								
132	-4416.5	246.4	139.0	135	-1470.1	82.8	587.2	136	-4416.5
245.8	184.5								
137	-4416.5	246.9	367.1	139	-1429.7	42.4	600.0	141	-4416.5
500.8	455.0								
142	-4416.5	245.4	230.1	143	-4416.5	247.4	321.1	144	-4416.5
450.4	50.1								
146	-6010.0	58.3	343.9	147	-6036.8	136.5	335.2	148	-5715.5
58.3	438.7								
150	-4416.5	245.4	275.7	151	-4416.5	247.0	93.2	153	-4416.5
298.1	47.8								
154	-4748.7	58.3	505.0	155	-4543.0	58.3	505.0	156	-6036.8
136.5	200.0								
158	-6023.4	97.4	339.6	160	-4416.5	253.8	410.7	161	-4416.5
380.2	442.9								
162	-4416.5	317.2	459.4	163	-4416.5	247.4	47.1	164	-4416.5
438.0	412.5								
165	-4416.5	256.6	449.8	166	-4416.5	298.2	318.9	169	-1376.4
42.4	600.0								
170	-4416.5	399.3	98.6	171	-4416.5	296.6	140.7	172	-1072.0
42.4	600.0								
174	-969.0	42.4	600.0	176	-1020.5	42.4	600.0	178	-666.7
42.4	600.0								
180	-197.4	42.4	600.0	181	-257.8	42.4	600.0	183	-4416.5
399.4	148.0								
184	-4416.5	293.6	230.6	186	-561.9	42.4	600.0	188	-614.3
42.4	600.0								
191	-2820.1	194.4	282.6	192	-2820.1	194.4	551.9	193	-2820.1
347.6	503.5								
195	-4416.5	295.8	186.0	197	-2820.1	82.8	587.2	198	-2820.1
102.1	581.1								
199	-2820.1	102.1	313.5	201	-4416.5	294.0	274.9	203	-2772.7
82.8	587.2								
204	-4416.5	400.7	303.3	205	-4416.5	398.8	199.7	207	-2520.3
82.8	587.2								
209	-2255.6	82.8	587.2	211	-1989.8	83.0	587.2	213	-1723.7
82.8	587.2								

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

215	-1429.7	500.8	455.0	216	-2124.9	500.8	455.0	218	-3171.9
58.3	595.0								
220	-3222.8	58.3	595.0	223	-1429.7	561.5	435.8	224	-4416.5
393.2	252.1								
225	-4416.5	300.3	363.9	227	-3986.0	58.3	595.0	228	-4024.6
58.3	595.0								
230	-3681.3	58.3	595.0	232	-3577.8	58.3	595.0	234	-3629.5
58.3	595.0								
237	-1429.7	245.8	265.4	238	-1429.7	245.8	535.7	239	-4416.5
348.6	95.7								
240	-4416.5	297.0	94.8	241	-4416.5	401.9	347.3	243	-1429.7
82.8	587.2								
244	-1429.7	104.9	580.2	245	-1429.7	104.9	312.6	247	-4416.5
359.4	403.6								
248	-4416.5	308.2	411.2	249	-4416.5	342.6	232.4	250	-4416.5
348.3	143.1								
251	-4416.5	347.3	189.4	254	-197.4	231.3	540.3	255	-197.4
587.2	427.7								
256	-4416.5	343.6	273.1	257	-4416.5	349.9	316.7	258	-197.4
91.5	584.5								
260	-4416.5	349.2	358.7	261	-4416.5	289.9	489.7	262	-4416.5
249.4	488.8								
263	-4416.5	400.5	387.0	264	-4137.2	58.3	51.9	265	-4137.2
58.3	103.8								
266	-4137.2	58.3	155.6	267	-4137.2	58.3	207.5	268	-4137.2
58.3	259.4								
269	-4137.2	58.3	311.2	270	-4137.2	58.3	363.1	271	-4137.2
58.3	460.0								
272	-4137.2	58.3	550.0	273	-4063.3	58.3	545.4	274	-4063.3
58.3	495.8								
275	-4063.3	58.3	446.2	276	-4063.3	58.3	396.7	277	-4063.3
58.3	347.1								
278	-4063.3	58.3	297.5	279	-4063.3	58.3	247.9	280	-4063.3
58.3	198.3								
281	-4063.3	58.3	148.8	282	-4063.3	58.3	99.2	283	-4063.3
58.3	49.6								
284	-4100.2	58.3	50.7	285	-4100.2	58.3	101.5	286	-4100.2
58.3	152.2								
287	-4100.2	58.3	202.9	288	-4100.2	58.3	253.6	289	-4100.2
58.3	304.4								
290	-4100.2	58.3	355.1	291	-4100.2	58.3	405.8	292	-4100.2
58.3	453.1								
293	-4100.2	58.3	500.4	294	-4100.2	58.3	547.7	295	-4291.2
58.3	595.0								
296	-4239.8	58.3	595.0	297	-4188.5	58.3	595.0	298	-4188.5
58.3	415.0								
299	-4239.8	58.3	415.0	300	-4291.2	58.3	415.0	301	-4342.5
58.3	460.0								
302	-4342.5	58.3	550.0	303	-4291.2	58.3	550.0	304	-4291.2
58.3	505.0								
305	-4291.2	58.3	460.0	306	-4239.8	58.3	550.0	307	-4239.8
58.3	505.0								
308	-4239.8	58.3	460.0	309	-4188.5	58.3	550.0	310	-4188.5
58.3	505.0								
311	-4188.5	58.3	460.0	312	-2867.0	58.3	49.6	313	-2867.0
58.3	99.2								
314	-2867.0	58.3	148.8	315	-2867.0	58.3	198.3	316	-2867.0
58.3	247.9								
317	-2867.0	58.3	297.5	318	-2867.0	58.3	347.1	319	-2867.0
58.3	396.7								
320	-2867.0	58.3	446.2	321	-2867.0	58.3	495.8	322	-2867.0
58.3	545.4								
323	-2820.1	58.3	545.4	324	-2820.1	58.3	495.8	325	-2820.1
58.3	446.2								
326	-2820.1	58.3	396.7	327	-2820.1	58.3	347.1	328	-2820.1
58.3	297.5								
329	-2820.1	58.3	247.9	330	-2820.1	58.3	198.3	331	-2820.1
58.3	148.8								
332	-2820.1	58.3	99.2	333	-2820.1	58.3	49.6	334	-5101.6
58.3	595.0								
335	-5050.0	58.3	595.0	336	-4998.5	58.3	595.0	337	-4946.9
58.3	550.0								
338	-4946.9	58.3	460.0	339	-4998.5	58.3	415.0	340	-5050.0
58.3	415.0								
341	-5101.6	58.3	415.0	342	-5153.2	58.3	460.0	343	-5153.2
58.3	550.0								

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

344	-5101.6	58.3	550.0	345	-5101.6	58.3	505.0	346	-5101.6
58.3	460.0								
347	-5050.0	58.3	550.0	348	-5050.0	58.3	505.0	349	-5050.0
58.3	460.0								
350	-4998.5	58.3	550.0	351	-4998.5	58.3	505.0	352	-4998.5
58.3	460.0								
353	-4063.3	450.2	471.0	354	-4063.3	399.6	487.0	355	-4063.3
298.3	519.1								
356	-4063.3	247.7	535.1	357	-4063.3	197.1	505.3	358	-4063.3
197.1	459.4								
359	-4063.3	197.1	367.8	360	-4063.3	197.1	321.9	361	-4063.3
197.1	230.1								
362	-4063.3	197.1	184.1	363	-4063.3	197.1	138.0	364	-4063.3
197.1	92.0								
365	-4063.3	197.1	46.0	370	-4063.3	500.8	50.6	371	-4063.3
500.8	101.1								
372	-4063.3	500.8	151.7	373	-4063.3	500.8	202.2	374	-4063.3
500.8	252.8								
375	-4063.3	500.8	303.3	376	-4063.3	500.8	353.9	377	-4063.3
500.8	404.4								
378	-4063.3	450.9	357.7	379	-4063.3	452.1	304.9	380	-4063.3
445.7	252.9								
381	-4063.3	448.7	201.9	382	-4063.3	450.1	150.2	383	-4063.3
450.0	100.4								
384	-4063.3	399.9	49.6	385	-4063.3	349.0	48.6	386	-4063.3
245.7	139.2								
387	-4063.3	245.6	184.6	388	-4063.3	247.8	366.6	389	-4063.3
244.3	230.3								
390	-4063.3	246.8	321.3	391	-4063.3	450.3	50.1	392	-4063.3
244.8	275.9								
393	-4063.3	246.2	93.6	394	-4063.3	297.8	47.9	395	-4063.3
249.4	411.3								
396	-4063.3	380.1	442.6	397	-4063.3	316.8	459.5	398	-4063.3
246.8	47.1								
399	-4063.3	437.8	412.5	400	-4063.3	256.1	450.0	401	-4063.3
297.8	319.1								
402	-4063.3	399.9	98.6	403	-4063.3	295.9	140.9	404	-4063.3
291.9	230.7								
405	-4063.3	399.9	147.9	406	-4063.3	294.9	185.8	407	-4063.3
293.5	275.1								
408	-4063.3	400.7	303.3	409	-4063.3	398.7	199.7	410	-4063.3
393.1	252.2								
411	-4063.3	348.5	96.0	412	-4063.3	301.6	363.9	413	-4063.3
297.0	95.0								
414	-4063.3	402.0	348.3	415	-4063.3	359.0	403.6	416	-4063.3
307.7	411.3								
417	-4063.3	342.2	232.5	418	-4063.3	348.1	142.7	419	-4063.3
347.0	189.5								
420	-4063.3	343.1	273.4	421	-4063.3	349.6	316.7	422	-4063.3
349.0	358.9								
423	-4063.3	289.5	489.9	424	-4063.3	248.9	489.0	425	-4063.3
400.7	387.1								
426	-4063.3	105.5	50.8	427	-4063.3	105.5	101.7	428	-4063.3
105.5	152.5								
429	-4063.3	105.5	203.4	430	-4063.3	105.5	254.2	431	-4063.3
105.5	350.9								
432	-4063.3	105.5	396.7	433	-4063.3	105.5	488.4	434	-4063.3
105.5	534.2								
435	-4366.0	500.8	455.0	436	-4315.6	500.8	455.0	437	-4265.1
500.8	455.0								
438	-4214.7	500.8	455.0	439	-4164.2	500.8	455.0	440	-4113.8
500.8	455.0								
447	-4416.5	500.8	50.6	448	-4416.5	500.8	101.1	449	-4416.5
500.8	151.7								
450	-4416.5	500.8	202.2	451	-4416.5	500.8	252.8	452	-4416.5
500.8	303.3								
453	-4416.5	500.8	353.9	454	-4416.5	500.8	404.4	455	-4366.0
500.8	404.4								
456	-4366.0	500.8	353.9	457	-4366.0	500.8	303.3	458	-4366.0
500.8	252.8								
459	-4366.0	500.8	202.2	460	-4366.0	500.8	151.7	461	-4366.0
500.8	101.1								
462	-4366.0	500.8	50.6	463	-4315.6	500.8	404.4	464	-4315.6
500.8	353.9								
465	-4315.6	500.8	303.3	466	-4315.6	500.8	252.8	467	-4315.6
500.8	202.2								

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

468	-4315.6	500.8	151.7	469	-4315.6	500.8	101.1	470	-4315.6
500.8	50.6								
471	-4265.1	500.8	404.4	472	-4265.1	500.8	353.9	473	-4265.1
500.8	303.3								
474	-4265.1	500.8	252.8	475	-4265.1	500.8	202.2	476	-4265.1
500.8	151.7								
477	-4265.1	500.8	101.1	478	-4265.1	500.8	50.6	479	-4214.7
500.8	404.4								
480	-4214.7	500.8	353.9	481	-4214.7	500.8	303.3	482	-4214.7
500.8	252.8								
483	-4214.7	500.8	202.2	484	-4214.7	500.8	151.7	485	-4214.7
500.8	101.1								
486	-4214.7	500.8	50.6	487	-4164.2	500.8	404.4	488	-4164.2
500.8	353.9								
489	-4164.2	500.8	303.3	490	-4164.2	500.8	252.8	491	-4164.2
500.8	202.2								
492	-4164.2	500.8	151.7	493	-4164.2	500.8	101.1	494	-4164.2
500.8	50.6								
495	-4113.8	500.8	404.4	496	-4113.8	500.8	353.9	497	-4113.8
500.8	303.3								
498	-4113.8	500.8	252.8	499	-4113.8	500.8	202.2	500	-4113.8
500.8	151.7								
501	-4113.8	500.8	101.1	502	-4113.8	500.8	50.6	503	-4416.5
104.7	50.9								
504	-4416.5	104.7	101.8	505	-4416.5	104.7	152.7	506	-4416.5
104.7	203.5								
507	-4416.5	104.7	254.4	508	-4416.5	104.7	351.1	509	-4416.5
104.7	397.0								
510	-4416.5	104.7	488.6	511	-4416.5	104.7	534.5	512	-4416.5
58.3	545.4								
513	-4416.5	58.3	495.8	514	-4416.5	58.3	446.2	515	-4416.5
58.3	396.7								
516	-4416.5	58.3	347.1	517	-4416.5	58.3	297.5	518	-4416.5
58.3	247.9								
519	-4416.5	58.3	198.3	520	-4416.5	58.3	148.8	521	-4416.5
58.3	99.2								
522	-4416.5	58.3	49.6	523	-4416.5	151.2	565.6	524	-4416.5
151.2	290.6								
525	-4416.5	197.8	321.7	526	-4416.5	197.8	367.5	527	-4416.5
197.8	459.2								
528	-4416.5	197.8	505.0	529	-4416.5	151.2	519.8	530	-4416.5
151.2	473.9								
531	-4416.5	151.2	428.1	532	-4416.5	151.2	382.3	533	-4416.5
151.2	336.4								
534	-4063.3	151.3	565.6	535	-4063.3	151.3	290.6	536	-4063.3
151.3	519.7								
537	-4063.3	151.3	473.9	538	-4063.3	151.3	428.1	539	-4063.3
151.3	382.2								
540	-4063.3	151.3	336.4	541	-4543.0	58.3	51.9	542	-4543.0
58.3	103.8								
543	-4543.0	58.3	155.6	544	-4543.0	58.3	207.5	545	-4543.0
58.3	259.4								
546	-4543.0	58.3	311.2	547	-4543.0	58.3	363.1	548	-4543.0
58.3	460.0								
549	-4543.0	58.3	550.0	550	-4500.8	58.3	595.0	551	-4458.7
58.3	595.0								
554	-4500.0	58.3	51.0	555	-4459.0	58.3	50.2	556	-4499.9
58.3	102.8								
557	-4458.9	58.3	100.6	558	-4499.9	58.3	154.0	559	-4458.8
58.3	151.4								
560	-4499.8	58.3	205.1	561	-4458.7	58.3	201.6	562	-4500.5
58.3	255.9								
563	-4459.0	58.3	251.9	564	-4500.7	58.3	306.9	565	-4459.1
58.3	302.4								
566	-4500.8	58.3	358.1	567	-4459.2	58.3	352.6	568	-4500.8
58.3	408.9								
569	-4458.7	58.3	402.8	570	-4500.8	58.3	455.4	571	-4458.7
58.3	450.8								
572	-4500.8	58.3	501.9	573	-4458.7	58.3	498.9	574	-4500.8
58.3	548.5								
575	-4458.7	58.3	546.9	576	-4946.9	58.3	51.9	577	-4946.9
58.3	103.8								
578	-4946.9	58.3	155.6	579	-4946.9	58.3	207.5	580	-4946.9
58.3	259.4								
581	-4946.9	58.3	311.2	582	-4946.9	58.3	363.1	583	-4897.3
58.3	595.0								

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

584	-4798.3	58.3	595.0	585	-4748.7	58.3	550.0	586	-4748.7
58.3	460.0								
587	-4748.7	58.3	363.1	588	-4748.7	58.3	311.2	589	-4748.7
58.3	259.4								
590	-4748.7	58.3	207.5	591	-4748.7	58.3	155.6	592	-4748.7
58.3	103.8								
593	-4748.7	58.3	51.9	596	-4897.3	58.3	51.9	597	-4847.8
58.3	51.9								
598	-4798.3	58.3	51.9	599	-4897.3	58.3	103.8	600	-4847.8
58.3	103.8								
601	-4798.3	58.3	103.8	602	-4897.3	58.3	155.6	603	-4847.8
58.3	155.6								
604	-4798.3	58.3	155.6	605	-4897.3	58.3	207.5	606	-4847.8
58.3	207.5								
607	-4798.3	58.3	207.5	608	-4897.3	58.3	259.4	609	-4847.8
58.3	259.4								
610	-4798.3	58.3	259.4	611	-4897.3	58.3	311.2	612	-4847.8
58.3	311.2								
613	-4798.3	58.3	311.2	614	-4897.3	58.3	363.1	615	-4847.8
58.3	363.1								
616	-4798.3	58.3	363.1	617	-4897.3	58.3	415.0	618	-4847.8
58.3	415.0								
619	-4798.3	58.3	415.0	620	-4897.3	58.3	460.0	621	-4847.8
58.3	460.0								
622	-4798.3	58.3	460.0	623	-4897.3	58.3	505.0	624	-4847.8
58.3	505.0								
625	-4798.3	58.3	505.0	626	-4897.3	58.3	550.0	627	-4847.8
58.3	550.0								
628	-4798.3	58.3	550.0	629	-5970.1	58.3	356.7	630	-5930.2
58.3	369.6								
631	-5890.3	58.3	335.7	632	-5890.3	58.3	289.0	633	-5890.3
58.3	242.2								
634	-5890.3	58.3	146.6	635	-5890.3	58.3	97.7	636	-5890.3
58.3	48.9								
637	-6010.0	58.3	49.1	638	-6010.0	58.3	98.3	639	-6010.0
58.3	147.4								
640	-6010.0	58.3	196.5	641	-6010.0	58.3	245.6	642	-6010.0
58.3	294.8								
643	-5950.2	58.3	49.3	644	-5950.2	58.3	98.1	645	-5950.2
58.3	148.1								
646	-5950.1	58.3	197.6	647	-5949.7	58.3	248.1	648	-5924.5
58.3	334.3								
649	-5948.6	58.3	303.5	650	-5766.1	58.3	50.6	651	-5766.1
58.3	101.2								
652	-5766.1	58.3	151.9	653	-5766.1	58.3	202.5	654	-5766.1
58.3	309.6								
655	-5766.1	58.3	366.0	656	-5665.0	58.3	404.4	657	-5665.0
58.3	353.9								
658	-5665.0	58.3	303.3	659	-5665.0	58.3	252.8	660	-5665.0
58.3	202.2								
661	-5665.0	58.3	151.7	662	-5665.0	58.3	101.1	663	-5665.0
58.3	50.6								
664	-5715.7	58.3	50.9	665	-5715.8	58.3	101.7	666	-5716.1
58.3	152.9								
667	-5716.6	58.3	204.6	668	-5717.1	58.3	257.8	669	-5715.6
58.3	314.7								
670	-5708.6	58.3	378.1	671	-6120.5	500.8	308.3	672	-6037.9
500.8	334.9								
673	-5996.6	500.8	297.2	674	-5996.6	500.8	246.2	675	-5996.6
500.8	195.2								
676	-5996.6	500.8	144.2	677	-5996.6	500.8	46.6	680	-6161.8
500.8	49.2								
681	-6161.8	500.8	98.3	682	-6161.8	500.8	147.5	683	-6161.8
500.8	196.7								
684	-6161.8	500.8	245.8	685	-6107.1	500.8	199.7	686	-6106.9
500.8	148.2								
687	-6107.0	500.8	97.7	688	-6051.0	500.8	201.2	689	-6052.2
500.8	148.4								
690	-6051.3	500.8	96.8	691	-6107.0	500.8	48.5	692	-6051.3
500.8	48.5								
693	-6109.0	500.8	253.4	694	-6024.4	500.8	301.5	695	-6051.0
500.8	263.1								
696	-5939.5	500.8	55.8	697	-5939.5	500.8	162.6	698	-5939.5
500.8	213.6								
699	-5939.5	500.8	264.6	700	-5939.5	500.8	315.6	701	-5893.7
500.8	381.3								

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

702	-5848.0	500.8	396.1	703	-5756.5	500.8	425.5	704	-5710.7
500.8	440.3								
705	-5665.0	500.8	404.4	706	-5665.0	500.8	353.9	707	-5665.0
500.8	303.3								
708	-5665.0	500.8	252.8	709	-5665.0	500.8	202.2	710	-5665.0
500.8	151.7								
711	-5665.0	500.8	101.1	712	-5665.0	500.8	50.6	717	-5720.6
500.8	100.5								
718	-5720.9	500.8	151.5	719	-5719.6	500.8	203.7	720	-5717.4
500.8	255.0								
721	-5711.8	500.8	304.4	722	-5883.0	500.8	270.1	723	-5883.7
500.8	215.6								
724	-5701.4	500.8	348.9	725	-5786.5	500.8	368.8	726	-5747.5
500.8	388.1								
727	-5885.1	500.8	162.0	728	-5762.4	500.8	46.6	729	-5844.6
500.8	53.6								
730	-5801.9	500.8	47.9	731	-5887.9	500.8	109.3	732	-5712.1
500.8	50.4								
733	-5891.7	500.8	57.5	734	-5880.6	500.8	325.6	735	-5707.5
500.8	394.5								
736	-5774.0	500.8	207.2	737	-5771.2	500.8	259.6	738	-5777.3
500.8	151.4								
739	-5829.0	500.8	215.5	740	-5831.0	500.8	159.3	741	-5761.7
500.8	310.6								
742	-5834.3	500.8	104.3	743	-5828.4	500.8	275.1	744	-5781.1
500.8	97.2								
745	-5745.6	500.8	349.6	746	-5820.9	500.8	336.6	747	-1429.7
82.8	538.3								
748	-1429.7	82.8	489.4	749	-1429.7	82.8	440.4	750	-1429.7
82.8	391.5								
751	-1429.7	82.8	342.6	752	-1429.7	82.8	293.6	753	-1429.7
82.8	244.7								
754	-1429.7	82.8	195.7	755	-1429.7	82.8	146.8	756	-1429.7
82.8	97.9								
757	-1429.7	82.8	48.9	758	-1470.1	82.8	48.9	759	-1470.1
82.8	97.9								
760	-1470.1	82.8	146.8	761	-1470.1	82.8	195.7	762	-1470.1
82.8	244.7								
763	-1470.1	82.8	293.6	764	-1470.1	82.8	342.6	765	-1470.1
82.8	391.5								
766	-1470.1	82.8	440.4	767	-1470.1	82.8	489.4	768	-1470.1
82.8	538.3								
769	-1429.7	42.4	550.0	770	-1429.7	42.4	500.0	771	-1429.7
42.4	450.0								
772	-1429.7	42.4	400.0	773	-1429.7	42.4	350.0	774	-1429.7
42.4	300.0								
775	-1429.7	42.4	250.0	776	-1429.7	42.4	200.0	777	-1429.7
42.4	150.0								
778	-1429.7	42.4	100.0	779	-1429.7	42.4	50.0	780	-5615.0
500.8	455.0								
781	-5565.1	500.8	455.0	782	-5515.2	500.8	455.0	783	-5465.2
500.8	455.0								
784	-5415.3	500.8	455.0	785	-5365.3	500.8	455.0	786	-5315.4
500.8	455.0								
787	-5265.5	500.8	455.0	788	-5215.5	500.8	455.0	789	-5165.6
500.8	455.0								
790	-5115.6	500.8	455.0	791	-5065.7	500.8	455.0	792	-5015.8
500.8	455.0								
793	-4965.8	500.8	455.0	794	-4915.9	500.8	455.0	795	-4865.9
500.8	455.0								
796	-4816.0	500.8	455.0	797	-4766.1	500.8	455.0	798	-4716.1
500.8	455.0								
799	-4666.2	500.8	455.0	800	-4616.2	500.8	455.0	801	-4566.3
500.8	455.0								
802	-4516.4	500.8	455.0	803	-4466.4	500.8	455.0	828	-5615.0
500.8	404.4								
829	-5615.0	500.8	353.9	830	-5615.0	500.8	303.3	831	-5615.0
500.8	252.8								
832	-5615.0	500.8	202.2	833	-5615.0	500.8	151.7	834	-5615.0
500.8	101.1								
835	-5615.0	500.8	50.6	836	-5565.1	500.8	404.4	837	-5565.1
500.8	353.9								
838	-5565.1	500.8	303.3	839	-5565.1	500.8	252.8	840	-5565.1
500.8	202.2								
841	-5565.1	500.8	151.7	842	-5565.1	500.8	101.1	843	-5565.1
500.8	50.6								

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

844	-5515.2	500.8	404.4	845	-5515.2	500.8	353.9	846	-5515.2
500.8	303.3								
847	-5515.2	500.8	252.8	848	-5515.2	500.8	202.2	849	-5515.2
500.8	151.7								
850	-5515.2	500.8	101.1	851	-5515.2	500.8	50.6	852	-5465.2
500.8	404.4								
853	-5465.2	500.8	353.9	854	-5465.2	500.8	303.3	855	-5465.2
500.8	252.8								
856	-5465.2	500.8	202.2	857	-5465.2	500.8	151.7	858	-5465.2
500.8	101.1								
859	-5465.2	500.8	50.6	860	-5415.3	500.8	404.4	861	-5415.3
500.8	353.9								
862	-5415.3	500.8	303.3	863	-5415.3	500.8	252.8	864	-5415.3
500.8	202.2								
865	-5415.3	500.8	151.7	866	-5415.3	500.8	101.1	867	-5415.3
500.8	50.6								
868	-5365.3	500.8	404.4	869	-5365.3	500.8	353.9	870	-5365.3
500.8	303.3								
871	-5365.3	500.8	252.8	872	-5365.3	500.8	202.2	873	-5365.3
500.8	151.7								
874	-5365.3	500.8	101.1	875	-5365.3	500.8	50.6	876	-5315.4
500.8	404.4								
877	-5315.4	500.8	353.9	878	-5315.4	500.8	303.3	879	-5315.4
500.8	252.8								
880	-5315.4	500.8	202.2	881	-5315.4	500.8	151.7	882	-5315.4
500.8	101.1								
883	-5315.4	500.8	50.6	884	-5265.5	500.8	404.4	885	-5265.5
500.8	353.9								
886	-5265.5	500.8	303.3	887	-5265.5	500.8	252.8	888	-5265.5
500.8	202.2								
889	-5265.5	500.8	151.7	890	-5265.5	500.8	101.1	891	-5265.5
500.8	50.6								
892	-5215.5	500.8	404.4	893	-5215.5	500.8	353.9	894	-5215.5
500.8	303.3								
895	-5215.5	500.8	252.8	896	-5215.5	500.8	202.2	897	-5215.5
500.8	151.7								
898	-5215.5	500.8	101.1	899	-5215.5	500.8	50.6	900	-5165.6
500.8	404.4								
901	-5165.6	500.8	353.9	902	-5165.6	500.8	303.3	903	-5165.6
500.8	252.8								
904	-5165.6	500.8	202.2	905	-5165.6	500.8	151.7	906	-5165.6
500.8	101.1								
907	-5165.6	500.8	50.6	908	-5115.6	500.8	404.4	909	-5115.6
500.8	353.9								
910	-5115.6	500.8	303.3	911	-5115.6	500.8	252.8	912	-5115.6
500.8	202.2								
913	-5115.6	500.8	151.7	914	-5115.6	500.8	101.1	915	-5115.6
500.8	50.6								
916	-5065.7	500.8	404.4	917	-5065.7	500.8	353.9	918	-5065.7
500.8	303.3								
919	-5065.7	500.8	252.8	920	-5065.7	500.8	202.2	921	-5065.7
500.8	151.7								
922	-5065.7	500.8	101.1	923	-5065.7	500.8	50.6	924	-5015.8
500.8	404.4								
925	-5015.8	500.8	353.9	926	-5015.8	500.8	303.3	927	-5015.8
500.8	252.8								
928	-5015.8	500.8	202.2	929	-5015.8	500.8	151.7	930	-5015.8
500.8	101.1								
931	-5015.8	500.8	50.6	932	-4965.8	500.8	404.4	933	-4965.8
500.8	353.9								
934	-4965.8	500.8	303.3	935	-4965.8	500.8	252.8	936	-4965.8
500.8	202.2								
937	-4965.8	500.8	151.7	938	-4965.8	500.8	101.1	939	-4965.8
500.8	50.6								
940	-4915.9	500.8	404.4	941	-4915.9	500.8	353.9	942	-4915.9
500.8	303.3								
943	-4915.9	500.8	252.8	944	-4915.9	500.8	202.2	945	-4915.9
500.8	151.7								
946	-4915.9	500.8	101.1	947	-4915.9	500.8	50.6	948	-4865.9
500.8	404.4								
949	-4865.9	500.8	353.9	950	-4865.9	500.8	303.3	951	-4865.9
500.8	252.8								
952	-4865.9	500.8	202.2	953	-4865.9	500.8	151.7	954	-4865.9
500.8	101.1								
955	-4865.9	500.8	50.6	956	-4816.0	500.8	404.4	957	-4816.0
500.8	353.9								

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

958	-4816.0	500.8	303.3	959	-4816.0	500.8	252.8	960	-4816.0
500.8	202.2								
961	-4816.0	500.8	151.7	962	-4816.0	500.8	101.1	963	-4816.0
500.8	50.6								
964	-4766.1	500.8	404.4	965	-4766.1	500.8	353.9	966	-4766.1
500.8	303.3								
967	-4766.1	500.8	252.8	968	-4766.1	500.8	202.2	969	-4766.1
500.8	151.7								
970	-4766.1	500.8	101.1	971	-4766.1	500.8	50.6	972	-4716.1
500.8	404.4								
973	-4716.1	500.8	353.9	974	-4716.1	500.8	303.3	975	-4716.1
500.8	252.8								
976	-4716.1	500.8	202.2	977	-4716.1	500.8	151.7	978	-4716.1
500.8	101.1								
979	-4716.1	500.8	50.6	980	-4666.2	500.8	404.4	981	-4666.2
500.8	353.9								
982	-4666.2	500.8	303.3	983	-4666.2	500.8	252.8	984	-4666.2
500.8	202.2								
985	-4666.2	500.8	151.7	986	-4666.2	500.8	101.1	987	-4666.2
500.8	50.6								
988	-4616.2	500.8	404.4	989	-4616.2	500.8	353.9	990	-4616.2
500.8	303.3								
991	-4616.2	500.8	252.8	992	-4616.2	500.8	202.2	993	-4616.2
500.8	151.7								
994	-4616.2	500.8	101.1	995	-4616.2	500.8	50.6	996	-4566.3
500.8	404.4								
997	-4566.3	500.8	353.9	998	-4566.3	500.8	303.3	999	-4566.3
500.8	252.8								
1000	-4566.3	500.8	202.2	1001	-4566.3	500.8	151.7	1002	-4566.3
500.8	101.1								
1003	-4566.3	500.8	50.6	1004	-4516.4	500.8	404.4	1005	-4516.4
500.8	353.9								
1006	-4516.4	500.8	303.3	1007	-4516.4	500.8	252.8	1008	-4516.4
500.8	202.2								
1009	-4516.4	500.8	151.7	1010	-4516.4	500.8	101.1	1011	-4516.4
500.8	50.6								
1012	-4466.4	500.8	404.4	1013	-4466.4	500.8	353.9	1014	-4466.4
500.8	303.3								
1015	-4466.4	500.8	252.8	1016	-4466.4	500.8	202.2	1017	-4466.4
500.8	151.7								
1018	-4466.4	500.8	101.1	1019	-4466.4	500.8	50.6	1020	-6146.1
455.0	300.1								
1021	-6130.3	409.1	305.1	1022	-6098.9	317.4	315.3	1023	-6083.2
271.6	320.3								
1024	-6067.4	225.8	283.6	1025	-6067.4	225.8	241.8	1026	-6067.4
225.8	150.0								
1027	-6067.4	225.8	100.0	1028	-6067.4	225.8	50.0	1033	-6145.5
453.3	199.4								
1034	-6145.6	453.6	149.1	1035	-6145.8	454.2	99.1	1036	-6130.2
408.6	49.6								
1037	-6114.5	362.8	49.8	1038	-6098.7	316.9	50.7	1039	-6083.4
272.2	99.9								
1040	-6095.8	308.5	261.2	1041	-6113.1	358.8	258.1	1042	-6129.3
406.1	254.0								
1043	-6145.9	454.5	49.5	1044	-6083.2	271.8	49.8	1045	-6083.5
272.5	150.9								
1046	-6081.7	267.3	243.1	1047	-6083.1	271.4	200.4	1048	-6145.6
453.6	249.5								
1049	-6081.5	266.8	278.7	1050	-6129.7	407.1	150.5	1051	-6114.3
362.2	100.3								
1052	-6113.5	360.0	204.8	1053	-6129.9	407.9	99.7	1054	-6098.1
315.2	153.3								
1055	-6098.6	316.5	101.2	1056	-6129.4	406.2	202.2	1057	-6097.4
313.0	207.7								
1058	-6114.1	361.7	151.8	1059	-5848.9	58.3	395.8	1060	-5807.5
58.3	409.1								
1061	-5807.5	58.3	233.9	1062	-5848.9	58.3	214.7	1063	-5856.1
58.3	249.6								
1064	-5831.0	58.3	288.7	1065	-5820.4	58.3	357.8	1066	-4697.3
58.3	595.0								
1067	-4645.8	58.3	595.0	1068	-4594.4	58.3	595.0	1069	-4594.4
58.3	415.0								
1070	-4645.8	58.3	415.0	1071	-4697.3	58.3	415.0	1072	-4697.3
58.3	550.0								
1073	-4697.3	58.3	505.0	1074	-4697.3	58.3	460.0	1075	-4645.8
58.3	550.0								

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

1076	-4645.8	58.3	505.0	1077	-4645.8	58.3	460.0	1078	-4594.4
58.3	550.0								
1079	-4594.4	58.3	505.0	1080	-4594.4	58.3	460.0	1081	-6036.8
136.5	50.0								
1082	-6036.8	136.5	100.0	1083	-6036.8	136.5	150.0	1084	-6036.8
136.5	245.1								
1085	-6036.8	136.5	290.2	1086	-6023.4	97.4	292.5	1087	-6023.4
97.4	245.4								
1088	-6023.4	97.4	198.3	1089	-6023.4	97.4	148.7	1090	-6023.4
97.4	99.1								
1091	-6023.4	97.4	49.6	1092	-6052.1	181.1	330.3	1093	-6052.1
181.1	200.0								
1094	-6052.1	181.1	286.9	1095	-6052.1	181.1	243.4	1096	-2820.1
82.8	48.9								
1097	-2820.1	82.8	97.9	1098	-2820.1	82.8	146.8	1099	-2820.1
82.8	195.7								
1100	-2820.1	82.8	244.7	1101	-2820.1	82.8	293.6	1102	-2820.1
82.8	342.6								
1103	-2820.1	82.8	391.5	1104	-2820.1	82.8	440.4	1105	-2820.1
82.8	489.4								
1106	-2820.1	82.8	538.3	1107	-2820.1	148.3	566.5	1108	-2820.1
102.1	527.6								
1109	-2820.1	102.1	474.1	1110	-2820.1	102.1	420.6	1111	-2820.1
102.1	367.1								
1112	-2820.1	148.3	298.1	1113	-2820.1	194.4	336.5	1114	-2820.1
194.4	390.3								
1115	-2820.1	194.4	444.2	1116	-2820.1	194.4	498.1	1117	-2820.1
148.3	351.8								
1118	-2820.1	148.3	405.5	1119	-2820.1	148.3	459.2	1120	-2820.1
148.3	512.8								
1121	-1376.4	42.4	550.0	1122	-1376.4	42.4	500.0	1123	-1376.4
42.4	450.0								
1124	-1376.4	42.4	400.0	1125	-1376.4	42.4	350.0	1126	-1376.4
42.4	300.0								
1127	-1376.4	42.4	250.0	1128	-1376.4	42.4	200.0	1129	-1376.4
42.4	150.0								
1130	-1376.4	42.4	100.0	1131	-1376.4	42.4	50.0	1132	-1072.0
42.4	50.0								
1133	-1072.0	42.4	100.0	1134	-1072.0	42.4	150.0	1135	-1072.0
42.4	200.0								
1136	-1072.0	42.4	250.0	1137	-1072.0	42.4	300.0	1138	-1072.0
42.4	350.0								
1139	-1072.0	42.4	400.0	1140	-1072.0	42.4	450.0	1141	-1072.0
42.4	500.0								
1142	-1072.0	42.4	550.0	1143	-969.0	42.4	550.0	1144	-969.0
42.4	500.0								
1145	-969.0	42.4	450.0	1146	-969.0	42.4	400.0	1147	-969.0
42.4	350.0								
1148	-969.0	42.4	300.0	1149	-969.0	42.4	250.0	1150	-969.0
42.4	200.0								
1151	-969.0	42.4	150.0	1152	-969.0	42.4	100.0	1153	-969.0
42.4	50.0								
1154	-1020.5	42.4	50.0	1155	-1020.5	42.4	100.0	1156	-1020.5
42.4	150.0								
1157	-1020.5	42.4	200.0	1158	-1020.5	42.4	250.0	1159	-1020.5
42.4	300.0								
1160	-1020.5	42.4	350.0	1161	-1020.5	42.4	400.0	1162	-1020.5
42.4	450.0								
1163	-1020.5	42.4	500.0	1164	-1020.5	42.4	550.0	1165	-257.8
42.4	50.0								
1166	-257.8	42.4	100.0	1167	-257.8	42.4	150.0	1168	-257.8
42.4	200.0								
1169	-257.8	42.4	250.0	1170	-257.8	42.4	300.0	1171	-257.8
42.4	350.0								
1172	-257.8	42.4	400.0	1173	-257.8	42.4	450.0	1174	-257.8
42.4	500.0								
1175	-257.8	42.4	550.0	1176	-197.4	42.4	550.0	1177	-197.4
42.4	500.0								
1178	-197.4	42.4	450.0	1179	-197.4	42.4	400.0	1180	-197.4
42.4	350.0								
1181	-197.4	42.4	300.0	1182	-197.4	42.4	250.0	1183	-197.4
42.4	200.0								
1184	-197.4	42.4	150.0	1185	-197.4	42.4	100.0	1186	-197.4
42.4	50.0								
1187	-666.7	42.4	50.0	1188	-666.7	42.4	100.0	1189	-666.7
42.4	150.0								

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

1190	-666.7	42.4	200.0	1191	-666.7	42.4	250.0	1192	-666.7
42.4	300.0								
1193	-666.7	42.4	350.0	1194	-666.7	42.4	400.0	1195	-666.7
42.4	450.0								
1196	-666.7	42.4	500.0	1197	-666.7	42.4	550.0	1198	-561.9
42.4	550.0								
1199	-561.9	42.4	500.0	1200	-561.9	42.4	450.0	1201	-561.9
42.4	400.0								
1202	-561.9	42.4	350.0	1203	-561.9	42.4	300.0	1204	-561.9
42.4	250.0								
1205	-561.9	42.4	200.0	1206	-561.9	42.4	150.0	1207	-561.9
42.4	100.0								
1208	-561.9	42.4	50.0	1209	-614.3	42.4	50.0	1210	-614.3
42.4	100.0								
1211	-614.3	42.4	150.0	1212	-614.3	42.4	200.0	1213	-614.3
42.4	250.0								
1214	-614.3	42.4	300.0	1215	-614.3	42.4	350.0	1216	-614.3
42.4	400.0								
1217	-614.3	42.4	450.0	1218	-614.3	42.4	500.0	1219	-614.3
42.4	550.0								
1220	-2820.1	449.7	471.2	1221	-2820.1	398.7	487.3	1222	-2820.1
296.5	519.6								
1223	-2820.1	245.5	535.8	1224	-2820.1	194.4	235.5	1225	-2820.1
194.4	188.4								
1226	-2820.1	194.4	141.3	1227	-2820.1	194.4	94.2	1228	-2820.1
194.4	47.1								
1233	-2820.1	500.8	50.6	1234	-2820.1	500.8	101.1	1235	-2820.1
500.8	151.7								
1236	-2820.1	500.8	202.2	1237	-2820.1	500.8	252.8	1238	-2820.1
500.8	303.3								
1239	-2820.1	500.8	353.9	1240	-2820.1	500.8	404.4	1241	-2820.1
451.1	353.6								
1242	-2820.1	450.2	303.3	1243	-2820.1	450.2	252.8	1244	-2820.1
450.3	200.5								
1245	-2820.1	449.7	151.5	1246	-2820.1	449.6	101.4	1247	-2820.1
398.5	51.1								
1248	-2820.1	347.3	49.7	1249	-2820.1	243.4	142.5	1250	-2820.1
242.9	189.4								
1251	-2820.1	248.3	390.3	1252	-2820.1	237.0	436.8	1253	-2820.1
295.8	475.2								
1254	-2820.1	336.0	447.1	1255	-2820.1	381.4	431.9	1256	-2820.1
244.3	95.4								
1257	-2820.1	295.7	49.3	1258	-2820.1	449.6	50.8	1259	-2820.1
247.4	336.5								
1260	-2820.1	244.6	237.1	1261	-2820.1	245.0	285.8	1262	-2820.1
244.7	48.0								
1263	-2820.1	243.2	486.1	1264	-2820.1	433.4	410.8	1265	-2820.1
397.0	199.9								
1266	-2820.1	400.0	250.2	1267	-2820.1	403.5	295.2	1268	-2820.1
293.6	144.4								
1269	-2820.1	397.6	152.1	1270	-2820.1	346.6	98.6	1271	-2820.1
398.0	101.8								
1272	-2820.1	292.3	190.7	1273	-2820.1	299.5	338.9	1274	-2820.1
293.0	238.1								
1275	-2820.1	294.6	286.6	1276	-2820.1	294.9	97.0	1277	-2820.1
308.6	395.7								
1278	-2820.1	409.2	339.6	1279	-2820.1	358.8	381.3	1280	-2820.1
346.3	242.9								
1281	-2820.1	345.5	147.6	1282	-2820.1	344.3	194.4	1283	-2820.1
352.3	336.2								
1284	-2820.1	345.2	287.7	1285	-2820.1	400.2	376.0	1286	-2820.1
280.8	436.3								
1287	-2820.1	102.1	52.3	1288	-2820.1	102.1	104.5	1289	-2820.1
102.1	156.8								
1290	-2820.1	102.1	209.0	1291	-2820.1	102.1	261.3	1292	-2772.7
82.8	538.3								
1293	-2772.7	82.8	489.4	1294	-2772.7	82.8	440.4	1295	-2772.7
82.8	391.5								
1296	-2772.7	82.8	342.6	1297	-2772.7	82.8	293.6	1298	-2772.7
82.8	244.7								
1299	-2772.7	82.8	195.7	1300	-2772.7	82.8	146.8	1301	-2772.7
82.8	97.9								
1302	-2772.7	82.8	48.9	1303	-2770.5	500.8	455.0	1304	-2720.8
500.8	455.0								
1305	-2671.2	500.8	455.0	1306	-2621.5	500.8	455.0	1307	-2571.9
500.8	455.0								

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

1308	-2522.2	500.8	455.0	1309	-2472.5	500.8	455.0	1310	-2422.9
500.8	455.0								
1311	-2373.2	500.8	455.0	1312	-2323.6	500.8	455.0	1313	-2273.9
500.8	455.0								
1314	-2224.3	500.8	455.0	1315	-2174.6	500.8	455.0	1316	-2075.3
500.8	455.0								
1317	-2025.6	500.8	455.0	1318	-1976.0	500.8	455.0	1319	-1926.3
500.8	455.0								
1320	-1876.7	500.8	455.0	1321	-1827.0	500.8	455.0	1322	-1777.3
500.8	455.0								
1323	-1727.7	500.8	455.0	1324	-1678.0	500.8	455.0	1325	-1628.4
500.8	455.0								
1326	-1578.7	500.8	455.0	1327	-1529.1	500.8	455.0	1328	-1479.4
500.8	455.0								
1329	-1429.7	500.8	404.4	1330	-1429.7	500.8	353.9	1331	-1429.7
500.8	303.3								
1332	-1429.7	500.8	252.8	1333	-1429.7	500.8	202.2	1334	-1429.7
500.8	151.7								
1335	-1429.7	500.8	101.1	1336	-1429.7	500.8	50.6	1363	-2770.5
500.8	404.4								
1364	-2770.5	500.8	353.9	1365	-2770.5	500.8	303.3	1366	-2770.5
500.8	252.8								
1367	-2770.5	500.8	202.2	1368	-2770.5	500.8	151.7	1369	-2770.5
500.8	101.1								
1370	-2770.5	500.8	50.6	1371	-2720.8	500.8	404.4	1372	-2720.8
500.8	353.9								
1373	-2720.8	500.8	303.3	1374	-2720.8	500.8	252.8	1375	-2720.8
500.8	202.2								
1376	-2720.8	500.8	151.7	1377	-2720.8	500.8	101.1	1378	-2720.8
500.8	50.6								
1379	-2671.2	500.8	404.4	1380	-2671.2	500.8	353.9	1381	-2671.2
500.8	303.3								
1382	-2671.2	500.8	252.8	1383	-2671.2	500.8	202.2	1384	-2671.2
500.8	151.7								
1385	-2671.2	500.8	101.1	1386	-2671.2	500.8	50.6	1387	-2621.5
500.8	404.4								
1388	-2621.5	500.8	353.9	1389	-2621.5	500.8	303.3	1390	-2621.5
500.8	252.8								
1391	-2621.5	500.8	202.2	1392	-2621.5	500.8	151.7	1393	-2621.5
500.8	101.1								
1394	-2621.5	500.8	50.6	1395	-2571.9	500.8	404.4	1396	-2571.9
500.8	353.9								
1397	-2571.9	500.8	303.3	1398	-2571.9	500.8	252.8	1399	-2571.9
500.8	202.2								
1400	-2571.9	500.8	151.7	1401	-2571.9	500.8	101.1	1402	-2571.9
500.8	50.6								
1403	-2522.2	500.8	404.4	1404	-2522.2	500.8	353.9	1405	-2522.2
500.8	303.3								
1406	-2522.2	500.8	252.8	1407	-2522.2	500.8	202.2	1408	-2522.2
500.8	151.7								
1409	-2522.2	500.8	101.1	1410	-2522.2	500.8	50.6	1411	-2472.5
500.8	404.4								
1412	-2472.5	500.8	353.9	1413	-2472.5	500.8	303.3	1414	-2472.5
500.8	252.8								
1415	-2472.5	500.8	202.2	1416	-2472.5	500.8	151.7	1417	-2472.5
500.8	101.1								
1418	-2472.5	500.8	50.6	1419	-2422.9	500.8	404.4	1420	-2422.9
500.8	353.9								
1421	-2422.9	500.8	303.3	1422	-2422.9	500.8	252.8	1423	-2422.9
500.8	202.2								
1424	-2422.9	500.8	151.7	1425	-2422.9	500.8	101.1	1426	-2422.9
500.8	50.6								
1427	-2373.2	500.8	404.4	1428	-2373.2	500.8	353.9	1429	-2373.2
500.8	303.3								
1430	-2373.2	500.8	252.8	1431	-2373.2	500.8	202.2	1432	-2373.2
500.8	151.7								
1433	-2373.2	500.8	101.1	1434	-2373.2	500.8	50.6	1435	-2323.6
500.8	404.4								
1436	-2323.6	500.8	353.9	1437	-2323.6	500.8	303.3	1438	-2323.6
500.8	252.8								
1439	-2323.6	500.8	202.2	1440	-2323.6	500.8	151.7	1441	-2323.6
500.8	101.1								
1442	-2323.6	500.8	50.6	1443	-2273.9	500.8	404.4	1444	-2273.9
500.8	353.9								
1445	-2273.9	500.8	303.3	1446	-2273.9	500.8	252.8	1447	-2273.9
500.8	202.2								

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

1448	-2273.9	500.8	151.7	1449	-2273.9	500.8	101.1	1450	-2273.9
500.8	50.6								
1451	-2224.3	500.8	404.4	1452	-2224.3	500.8	353.9	1453	-2224.3
500.8	303.3								
1454	-2224.3	500.8	252.8	1455	-2224.3	500.8	202.2	1456	-2224.3
500.8	151.7								
1457	-2224.3	500.8	101.1	1458	-2224.3	500.8	50.6	1459	-2174.6
500.8	404.4								
1460	-2174.6	500.8	353.9	1461	-2174.6	500.8	303.3	1462	-2174.6
500.8	252.8								
1463	-2174.6	500.8	202.2	1464	-2174.6	500.8	151.7	1465	-2174.6
500.8	101.1								
1466	-2174.6	500.8	50.6	1467	-2124.9	500.8	404.4	1468	-2124.9
500.8	353.9								
1469	-2124.9	500.8	303.3	1470	-2124.9	500.8	252.8	1471	-2124.9
500.8	202.2								
1472	-2124.9	500.8	151.7	1473	-2124.9	500.8	101.1	1474	-2124.9
500.8	50.6								
1475	-2075.3	500.8	404.4	1476	-2075.3	500.8	353.9	1477	-2075.3
500.8	303.3								
1478	-2075.3	500.8	252.8	1479	-2075.3	500.8	202.2	1480	-2075.3
500.8	151.7								
1481	-2075.3	500.8	101.1	1482	-2075.3	500.8	50.6	1483	-2025.6
500.8	404.4								
1484	-2025.6	500.8	353.9	1485	-2025.6	500.8	303.3	1486	-2025.6
500.8	252.8								
1487	-2025.6	500.8	202.2	1488	-2025.6	500.8	151.7	1489	-2025.6
500.8	101.1								
1490	-2025.6	500.8	50.6	1491	-1976.0	500.8	404.4	1492	-1976.0
500.8	353.9								
1493	-1976.0	500.8	303.3	1494	-1976.0	500.8	252.8	1495	-1976.0
500.8	202.2								
1496	-1976.0	500.8	151.7	1497	-1976.0	500.8	101.1	1498	-1976.0
500.8	50.6								
1499	-1926.3	500.8	404.4	1500	-1926.3	500.8	353.9	1501	-1926.3
500.8	303.3								
1502	-1926.3	500.8	252.8	1503	-1926.3	500.8	202.2	1504	-1926.3
500.8	151.7								
1505	-1926.3	500.8	101.1	1506	-1926.3	500.8	50.6	1507	-1876.7
500.8	404.4								
1508	-1876.7	500.8	353.9	1509	-1876.7	500.8	303.3	1510	-1876.7
500.8	252.8								
1511	-1876.7	500.8	202.2	1512	-1876.7	500.8	151.7	1513	-1876.7
500.8	101.1								
1514	-1876.7	500.8	50.6	1515	-1827.0	500.8	404.4	1516	-1827.0
500.8	353.9								
1517	-1827.0	500.8	303.3	1518	-1827.0	500.8	252.8	1519	-1827.0
500.8	202.2								
1520	-1827.0	500.8	151.7	1521	-1827.0	500.8	101.1	1522	-1827.0
500.8	50.6								
1523	-1777.3	500.8	404.4	1524	-1777.3	500.8	353.9	1525	-1777.3
500.8	303.3								
1526	-1777.3	500.8	252.8	1527	-1777.3	500.8	202.2	1528	-1777.3
500.8	151.7								
1529	-1777.3	500.8	101.1	1530	-1777.3	500.8	50.6	1531	-1727.7
500.8	404.4								
1532	-1727.7	500.8	353.9	1533	-1727.7	500.8	303.3	1534	-1727.7
500.8	252.8								
1535	-1727.7	500.8	202.2	1536	-1727.7	500.8	151.7	1537	-1727.7
500.8	101.1								
1538	-1727.7	500.8	50.6	1539	-1678.0	500.8	404.4	1540	-1678.0
500.8	353.9								
1541	-1678.0	500.8	303.3	1542	-1678.0	500.8	252.8	1543	-1678.0
500.8	202.2								
1544	-1678.0	500.8	151.7	1545	-1678.0	500.8	101.1	1546	-1678.0
500.8	50.6								
1547	-1628.4	500.8	404.4	1548	-1628.4	500.8	353.9	1549	-1628.4
500.8	303.3								
1550	-1628.4	500.8	252.8	1551	-1628.4	500.8	202.2	1552	-1628.4
500.8	151.7								
1553	-1628.4	500.8	101.1	1554	-1628.4	500.8	50.6	1555	-1578.7
500.8	404.4								
1556	-1578.7	500.8	353.9	1557	-1578.7	500.8	303.3	1558	-1578.7
500.8	252.8								
1559	-1578.7	500.8	202.2	1560	-1578.7	500.8	151.7	1561	-1578.7
500.8	101.1								

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

1562	-1578.7	500.8	50.6	1563	-1529.1	500.8	404.4	1564	-1529.1
500.8	353.9								
1565	-1529.1	500.8	303.3	1566	-1529.1	500.8	252.8	1567	-1529.1
500.8	202.2								
1568	-1529.1	500.8	151.7	1569	-1529.1	500.8	101.1	1570	-1529.1
500.8	50.6								
1571	-1479.4	500.8	404.4	1572	-1479.4	500.8	353.9	1573	-1479.4
500.8	303.3								
1574	-1479.4	500.8	252.8	1575	-1479.4	500.8	202.2	1576	-1479.4
500.8	151.7								
1577	-1479.4	500.8	101.1	1578	-1479.4	500.8	50.6	1579	-3273.8
58.3	49.6								
1580	-3273.8	58.3	99.2	1581	-3273.8	58.3	148.8	1582	-3273.8
58.3	198.3								
1583	-3273.8	58.3	247.9	1584	-3273.8	58.3	297.5	1585	-3273.8
58.3	347.1								
1586	-3273.8	58.3	396.7	1587	-3273.8	58.3	446.2	1588	-3273.8
58.3	495.8								
1589	-3273.8	58.3	545.4	1590	-3171.9	58.3	545.4	1591	-3171.9
58.3	495.8								
1592	-3171.9	58.3	446.2	1593	-3171.9	58.3	396.7	1594	-3171.9
58.3	347.1								
1595	-3171.9	58.3	297.5	1596	-3171.9	58.3	247.9	1597	-3171.9
58.3	198.3								
1598	-3171.9	58.3	148.8	1599	-3171.9	58.3	99.2	1600	-3171.9
58.3	49.6								
1601	-3222.8	58.3	49.6	1602	-3222.8	58.3	99.2	1603	-3222.8
58.3	148.8								
1604	-3222.8	58.3	198.3	1605	-3222.8	58.3	247.9	1606	-3222.8
58.3	297.5								
1607	-3222.8	58.3	347.1	1608	-3222.8	58.3	396.7	1609	-3222.8
58.3	446.2								
1610	-3222.8	58.3	495.8	1611	-3222.8	58.3	545.4	1612	-1429.7
561.5	48.4								
1613	-1429.7	561.5	96.8	1614	-1429.7	561.5	145.3	1615	-1429.7
561.5	193.7								
1616	-1429.7	561.5	242.1	1617	-1429.7	561.5	290.5	1618	-1429.7
561.5	338.9								
1619	-1429.7	561.5	387.4	1620	-3986.0	58.3	545.4	1621	-3986.0
58.3	495.8								
1622	-3986.0	58.3	446.2	1623	-3986.0	58.3	396.7	1624	-3986.0
58.3	347.1								
1625	-3986.0	58.3	297.5	1626	-3986.0	58.3	247.9	1627	-3986.0
58.3	198.3								
1628	-3986.0	58.3	148.8	1629	-3986.0	58.3	99.2	1630	-3986.0
58.3	49.6								
1631	-4024.6	58.3	545.4	1632	-4024.6	58.3	495.8	1633	-4024.6
58.3	446.2								
1634	-4024.6	58.3	396.7	1635	-4024.6	58.3	347.1	1636	-4024.6
58.3	297.5								
1637	-4024.6	58.3	247.9	1638	-4024.6	58.3	198.3	1639	-4024.6
58.3	148.8								
1640	-4024.6	58.3	99.2	1641	-4024.6	58.3	49.6	1642	-3681.3
58.3	49.6								
1643	-3681.3	58.3	99.2	1644	-3681.3	58.3	148.8	1645	-3681.3
58.3	198.3								
1646	-3681.3	58.3	247.9	1647	-3681.3	58.3	297.5	1648	-3681.3
58.3	347.1								
1649	-3681.3	58.3	396.7	1650	-3681.3	58.3	446.2	1651	-3681.3
58.3	495.8								
1652	-3681.3	58.3	545.4	1653	-3577.8	58.3	545.4	1654	-3577.8
58.3	495.8								
1655	-3577.8	58.3	446.2	1656	-3577.8	58.3	396.7	1657	-3577.8
58.3	347.1								
1658	-3577.8	58.3	297.5	1659	-3577.8	58.3	247.9	1660	-3577.8
58.3	198.3								
1661	-3577.8	58.3	148.8	1662	-3577.8	58.3	99.2	1663	-3577.8
58.3	49.6								
1664	-3629.5	58.3	49.6	1665	-3629.5	58.3	99.2	1666	-3629.5
58.3	148.8								
1667	-3629.5	58.3	198.3	1668	-3629.5	58.3	247.9	1669	-3629.5
58.3	297.5								
1670	-3629.5	58.3	347.1	1671	-3629.5	58.3	396.7	1672	-3629.5
58.3	446.2								
1673	-3629.5	58.3	495.8	1674	-3629.5	58.3	545.4	1675	-1429.7
449.8	471.1								

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

1676	-1429.7	398.8	487.3	1677	-1429.7	347.8	503.4	1678	-1429.7
296.8	519.6								
1679	-1429.7	245.8	481.6	1680	-1429.7	245.8	427.6	1681	-1429.7
245.8	373.5								
1682	-1429.7	245.8	319.5	1683	-1429.7	245.8	212.3	1684	-1429.7
245.8	159.3								
1685	-1429.7	245.8	106.2	1686	-1429.7	245.8	53.1	1691	-1429.7
445.7	362.2								
1692	-1429.7	447.6	308.4	1693	-1429.7	449.2	256.1	1694	-1429.7
449.7	204.2								
1695	-1429.7	449.9	152.7	1696	-1429.7	449.9	101.9	1697	-1429.7
399.3	52.0								
1698	-1429.7	348.3	52.1	1699	-1429.7	297.6	105.5	1700	-1429.7
298.5	158.8								
1701	-1429.7	297.2	383.9	1702	-1429.7	345.6	440.8	1703	-1429.7
390.6	432.5								
1704	-1429.7	297.8	322.9	1705	-1429.7	298.3	213.0	1706	-1429.7
297.9	267.2								
1707	-1429.7	449.9	51.1	1708	-1429.7	297.1	52.7	1709	-1429.7
446.2	417.5								
1710	-1429.7	399.3	154.1	1711	-1429.7	349.2	156.3	1712	-1429.7
349.5	210.5								
1713	-1429.7	399.9	206.7	1714	-1429.7	349.2	264.5	1715	-1429.7
399.5	259.6								
1716	-1429.7	396.8	312.9	1717	-1429.7	347.0	319.5	1718	-1429.7
399.0	103.1								
1719	-1429.7	348.8	104.0	1720	-1429.7	341.0	379.6	1721	-1429.7
392.6	371.0								
1722	-1429.7	295.0	451.3	1723	-1429.7	104.9	52.1	1724	-1429.7
104.9	104.2								
1725	-1429.7	104.9	156.3	1726	-1429.7	104.9	208.4	1727	-1429.7
104.9	260.5								
1728	-1429.7	104.9	366.1	1729	-1429.7	104.9	419.7	1730	-1429.7
104.9	473.2								
1731	-1429.7	104.9	526.7	1732	-1429.7	198.8	550.5	1733	-1429.7
151.9	565.4								
1734	-1429.7	151.9	296.9	1735	-1429.7	198.8	281.1	1736	-1429.7
198.8	335.0								
1737	-1429.7	152.1	350.4	1738	-1429.7	198.8	388.9	1739	-1429.7
152.3	404.1								
1740	-1429.7	198.6	442.8	1741	-1429.7	152.2	458.0	1742	-1429.7
198.6	497.2								
1743	-1429.7	152.2	512.0	1744	-197.4	536.4	443.7	1745	-197.4
485.5	459.8								
1746	-197.4	434.7	475.9	1747	-197.4	383.8	492.0	1748	-197.4
333.0	508.1								
1749	-197.4	282.1	524.2	1750	-197.4	231.3	491.2	1751	-197.4
231.3	442.0								
1752	-197.4	231.3	392.9	1753	-197.4	231.3	343.8	1754	-197.4
231.3	294.7								
1755	-197.4	231.3	245.6	1756	-197.4	231.3	196.5	1757	-197.4
231.3	147.3								
1758	-197.4	231.3	98.2	1759	-197.4	231.3	49.1	1766	-197.4
587.2	47.5								
1767	-197.4	587.2	95.0	1768	-197.4	587.2	142.6	1769	-197.4
587.2	190.1								
1770	-197.4	587.2	237.6	1771	-197.4	587.2	285.1	1772	-197.4
587.2	332.6								
1773	-197.4	587.2	380.1	1774	-197.4	537.9	336.2	1775	-197.4
542.7	285.6								
1776	-197.4	541.2	237.1	1777	-197.4	539.7	190.1	1778	-197.4
435.4	49.1								
1779	-197.4	383.8	50.9	1780	-197.4	332.8	50.2	1781	-197.4
281.5	98.8								
1782	-197.4	281.2	147.6	1783	-197.4	281.0	196.3	1784	-197.4
281.1	245.4								
1785	-197.4	281.8	294.1	1786	-197.4	537.9	142.7	1787	-197.4
418.4	428.3								
1788	-197.4	284.5	341.3	1789	-197.4	486.3	48.5	1790	-197.4
365.4	443.7								
1791	-197.4	537.7	95.6	1792	-197.4	285.7	387.2	1793	-197.4
477.1	411.3								
1794	-197.4	326.2	470.9	1795	-197.4	273.4	431.3	1796	-197.4
281.9	49.5								
1797	-197.4	537.0	47.9	1798	-197.4	282.0	478.1	1799	-197.4
527.4	387.4								

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

1800	-197.4	494.8	236.4	1801	-197.4	331.2	244.8	1802	-197.4
331.3	196.2								
1803	-197.4	497.8	282.5	1804	-197.4	491.8	190.1	1805	-197.4
331.8	147.8								
1806	-197.4	488.9	143.3	1807	-197.4	331.4	294.0	1808	-197.4
383.8	100.8								
1809	-197.4	333.9	343.5	1810	-197.4	436.2	98.0	1811	-197.4
394.6	382.8								
1812	-197.4	332.1	99.7	1813	-197.4	487.4	96.4	1814	-197.4
335.4	397.0								
1815	-197.4	493.9	323.7	1816	-197.4	452.4	374.9	1817	-197.4
439.7	238.9								
1818	-197.4	384.2	242.8	1819	-197.4	383.7	195.4	1820	-197.4
438.1	192.8								
1821	-197.4	385.5	289.9	1822	-197.4	384.0	147.5	1823	-197.4
437.7	144.4								
1824	-197.4	441.3	285.0	1825	-197.4	388.6	336.5	1826	-197.4
444.2	329.0								
1827	-197.4	489.4	360.7	1828	-197.4	309.5	433.7	1829	-197.4
91.5	48.7								
1830	-197.4	91.5	97.4	1831	-197.4	91.5	146.1	1832	-197.4
91.5	194.8								
1833	-197.4	91.5	243.5	1834	-197.4	91.5	292.2	1835	-197.4
91.5	341.0								
1836	-197.4	91.5	389.7	1837	-197.4	91.5	438.4	1838	-197.4
91.5	487.1								
1839	-197.4	91.5	535.8	1840	-1380.4	562.5	435.5	1841	-1331.2
563.6	435.1								
1842	-1281.9	564.6	434.8	1843	-1232.6	565.6	434.5	1844	-1183.3
566.6	434.2								
1845	-1134.0	567.7	433.8	1846	-1084.7	568.7	433.5	1847	-1035.4
569.7	433.2								
1848	-986.1	570.8	432.9	1849	-936.8	571.8	432.5	1850	-887.5
572.8	432.2								
1851	-838.2	573.9	431.9	1852	-788.9	574.9	431.6	1853	-739.7
575.9	431.2								
1854	-690.4	576.9	430.9	1855	-641.1	578.0	430.6	1856	-591.8
579.0	430.3								
1857	-542.5	580.0	429.9	1858	-493.2	581.1	429.6	1859	-443.9
582.1	429.3								
1860	-394.6	583.1	429.0	1861	-345.3	584.1	428.6	1862	-296.0
585.2	428.3								
1863	-246.7	586.2	428.0	1888	-1380.5	562.5	387.0	1889	-1380.5
562.5	338.7								
1890	-1380.5	562.5	290.3	1891	-1380.5	562.5	241.9	1892	-1380.5
562.5	193.5								
1893	-1380.4	562.5	145.2	1894	-1380.4	562.5	96.8	1895	-1380.4
562.5	48.4								
1896	-1331.2	563.6	386.7	1897	-1331.2	563.6	338.4	1898	-1331.2
563.6	290.1								
1899	-1331.2	563.6	241.7	1900	-1331.2	563.6	193.4	1901	-1331.2
563.6	145.0								
1902	-1331.2	563.6	96.7	1903	-1331.2	563.6	48.3	1904	-1281.9
564.6	386.4								
1905	-1281.9	564.6	338.2	1906	-1281.9	564.6	289.9	1907	-1281.9
564.6	241.6								
1908	-1281.9	564.6	193.3	1909	-1281.9	564.6	144.9	1910	-1281.9
564.6	96.6								
1911	-1281.9	564.6	48.3	1912	-1232.6	565.6	386.2	1913	-1232.6
565.6	337.9								
1914	-1232.6	565.6	289.7	1915	-1232.6	565.6	241.4	1916	-1232.6
565.6	193.1								
1917	-1232.6	565.6	144.8	1918	-1232.6	565.6	96.6	1919	-1232.6
565.6	48.3								
1920	-1183.3	566.6	385.8	1921	-1183.3	566.6	337.7	1922	-1183.3
566.6	289.4								
1923	-1183.3	566.6	241.2	1924	-1183.3	566.6	193.0	1925	-1183.3
566.6	144.7								
1926	-1183.3	566.6	96.5	1927	-1183.3	566.6	48.2	1928	-1134.0
567.7	385.6								
1929	-1134.0	567.7	337.4	1930	-1134.0	567.7	289.2	1931	-1134.0
567.7	241.0								
1932	-1134.0	567.7	192.8	1933	-1134.0	567.7	144.6	1934	-1134.0
567.7	96.4								
1935	-1134.0	567.7	48.2	1936	-1084.7	568.7	385.3	1937	-1084.7
568.7	337.2								

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

1938	-1084.7	568.7	289.0	1939	-1084.7	568.7	240.8	1940	-1084.7
568.7	192.7								
1941	-1084.7	568.7	144.5	1942	-1084.7	568.7	96.3	1943	-1084.7
568.7	48.2								
1944	-1035.4	569.7	385.0	1945	-1035.4	569.7	336.9	1946	-1035.4
569.7	288.8								
1947	-1035.4	569.7	240.7	1948	-1035.4	569.7	192.5	1949	-1035.4
569.7	144.4								
1950	-1035.4	569.7	96.3	1951	-1035.4	569.7	48.1	1952	-986.1
570.8	384.7								
1953	-986.1	570.8	336.6	1954	-986.1	570.8	288.6	1955	-986.1
570.8	240.5								
1956	-986.1	570.8	192.4	1957	-986.1	570.8	144.3	1958	-986.1
570.8	96.2								
1959	-986.1	570.8	48.1	1960	-936.8	571.8	384.4	1961	-936.8
571.8	336.4								
1962	-936.8	571.8	288.3	1963	-936.8	571.8	240.3	1964	-936.8
571.8	192.2								
1965	-936.8	571.8	144.2	1966	-936.8	571.8	96.1	1967	-936.8
571.8	48.1								
1968	-887.5	572.8	384.1	1969	-887.5	572.8	336.1	1970	-887.5
572.8	288.1								
1971	-887.5	572.8	240.1	1972	-887.5	572.8	192.1	1973	-887.5
572.8	144.1								
1974	-887.5	572.8	96.0	1975	-887.5	572.8	48.0	1976	-838.2
573.9	383.8								
1977	-838.3	573.9	335.9	1978	-838.3	573.9	287.9	1979	-838.2
573.9	239.9								
1980	-838.2	573.9	191.9	1981	-838.2	573.9	144.0	1982	-838.2
573.9	96.0								
1983	-838.2	573.9	48.0	1984	-789.0	574.9	383.5	1985	-789.0
574.9	335.6								
1986	-789.0	574.9	287.7	1987	-789.0	574.9	239.8	1988	-789.0
574.9	191.8								
1989	-788.9	574.9	143.9	1990	-788.9	574.9	95.9	1991	-788.9
574.9	48.0								
1992	-739.7	575.9	383.2	1993	-739.7	575.9	335.4	1994	-739.7
575.9	287.5								
1995	-739.7	575.9	239.6	1996	-739.7	575.9	191.7	1997	-739.7
575.9	143.7								
1998	-739.7	575.9	95.8	1999	-739.7	575.9	47.9	2000	-690.4
576.9	383.0								
2001	-690.4	576.9	335.1	2002	-690.4	576.9	287.3	2003	-690.4
576.9	239.4								
2004	-690.4	576.9	191.5	2005	-690.4	576.9	143.6	2006	-690.4
576.9	95.8								
2007	-690.4	576.9	47.9	2008	-641.1	578.0	382.7	2009	-641.1
578.0	334.9								
2010	-641.1	578.0	287.0	2011	-641.1	578.0	239.2	2012	-641.1
578.0	191.4								
2013	-641.1	578.0	143.5	2014	-641.1	578.0	95.7	2015	-641.1
578.0	47.8								
2016	-591.8	579.0	382.4	2017	-591.8	579.0	334.6	2018	-591.8
579.0	286.8								
2019	-591.8	579.0	239.0	2020	-591.8	579.0	191.2	2021	-591.8
579.0	143.4								
2022	-591.8	579.0	95.6	2023	-591.8	579.0	47.8	2024	-542.5
580.0	382.1								
2025	-542.5	580.0	334.3	2026	-542.5	580.0	286.6	2027	-542.5
580.0	238.8								
2028	-542.5	580.0	191.1	2029	-542.5	580.0	143.3	2030	-542.5
580.0	95.5								
2031	-542.5	580.0	47.8	2032	-493.2	581.1	381.8	2033	-493.2
581.1	334.1								
2034	-493.2	581.1	286.4	2035	-493.2	581.1	238.7	2036	-493.2
581.1	190.9								
2037	-493.2	581.1	143.2	2038	-493.2	581.1	95.5	2039	-493.2
581.1	47.7								
2040	-443.9	582.1	381.5	2041	-443.9	582.1	333.8	2042	-443.9
582.1	286.2								
2043	-443.9	582.1	238.5	2044	-443.9	582.1	190.8	2045	-443.9
582.1	143.1								
2046	-443.9	582.1	95.4	2047	-443.9	582.1	47.7	2048	-394.6
583.1	381.2								
2049	-394.6	583.1	333.6	2050	-394.6	583.1	285.9	2051	-394.6
583.1	238.3								

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

2052	-394.6	583.1	190.6	2053	-394.6	583.1	143.0	2054	-394.6
583.1	95.3								
2055	-394.6	583.1	47.7	2056	-345.3	584.1	380.9	2057	-345.3
584.1	333.3								
2058	-345.3	584.1	285.7	2059	-345.3	584.1	238.1	2060	-345.3
584.1	190.5								
2061	-345.3	584.1	142.9	2062	-345.3	584.1	95.3	2063	-345.3
584.1	47.6								
2064	-296.0	585.2	380.6	2065	-296.0	585.2	333.1	2066	-296.0
585.2	285.5								
2067	-296.0	585.2	237.9	2068	-296.0	585.2	190.4	2069	-296.0
585.2	142.8								
2070	-296.0	585.2	95.2	2071	-296.0	585.2	47.6	2072	-246.7
586.2	380.4								
2073	-246.7	586.2	332.8	2074	-246.7	586.2	285.3	2075	-246.6
586.2	237.8								
2076	-246.6	586.2	190.2	2077	-246.6	586.2	142.7	2078	-246.7
586.2	95.1								
2079	-246.7	586.2	47.6	2080	-5557.3	58.3	550.0	2081	-5557.3
58.3	460.0								
2082	-5557.3	58.3	363.1	2083	-5557.3	58.3	311.2	2084	-5557.3
58.3	259.4								
2085	-5557.3	58.3	207.5	2086	-5557.3	58.3	155.6	2087	-5557.3
58.3	103.8								
2088	-5557.3	58.3	51.9	2089	-5665.0	58.3	501.7	2090	-5665.0
58.3	548.3								
2091	-5611.2	58.3	549.2	2092	-5611.2	58.3	503.3	2093	-5611.2
58.3	457.5								
2094	-5611.2	58.3	409.7	2095	-5611.2	58.3	358.5	2096	-5611.2
58.3	307.3								
2097	-5611.2	58.3	256.1	2098	-5611.2	58.3	204.9	2099	-5611.2
58.3	153.6								
2100	-5611.2	58.3	102.4	2101	-5611.2	58.3	51.2	2102	-5505.8
58.3	595.0								
2103	-5454.2	58.3	595.0	2104	-5402.6	58.3	595.0	2105	-5351.0
58.3	550.0								
2106	-5351.0	58.3	460.0	2107	-5402.6	58.3	415.0	2108	-5454.2
58.3	415.0								
2109	-5505.8	58.3	415.0	2110	-5505.8	58.3	550.0	2111	-5505.8
58.3	505.0								
2112	-5505.8	58.3	460.0	2113	-5454.2	58.3	550.0	2114	-5454.2
58.3	505.0								
2115	-5454.2	58.3	460.0	2116	-5402.6	58.3	550.0	2117	-5402.6
58.3	505.0								
2118	-5402.6	58.3	460.0	2119	-4342.5	58.3	363.1	2120	-4342.5
58.3	311.2								
2121	-4342.5	58.3	259.4	2122	-4342.5	58.3	207.5	2123	-4342.5
58.3	155.6								
2124	-4342.5	58.3	103.8	2125	-4342.5	58.3	51.9	2126	-4379.5
58.3	547.7								
2127	-4379.5	58.3	500.4	2128	-4379.5	58.3	453.1	2129	-4379.5
58.3	405.8								
2130	-4379.5	58.3	355.1	2131	-4379.5	58.3	304.4	2132	-4379.5
58.3	253.6								
2133	-4379.5	58.3	202.9	2134	-4379.5	58.3	152.2	2135	-4379.5
58.3	101.5								
2136	-4379.5	58.3	50.7	2137	-5351.0	58.3	51.9	2138	-5351.0
58.3	103.8								
2139	-5351.0	58.3	155.6	2140	-5351.0	58.3	207.5	2141	-5351.0
58.3	259.4								
2142	-5351.0	58.3	311.2	2143	-5351.0	58.3	363.1	2144	-5301.5
58.3	595.0								
2145	-5202.6	58.3	595.0	2146	-5153.2	58.3	363.1	2147	-5153.2
58.3	311.2								
2148	-5153.2	58.3	259.4	2149	-5153.2	58.3	207.5	2150	-5153.2
58.3	155.6								
2151	-5153.2	58.3	103.8	2152	-5153.2	58.3	51.9	2155	-5301.5
58.3	51.9								
2156	-5252.1	58.3	51.9	2157	-5202.6	58.3	51.9	2158	-5301.5
58.3	103.8								
2159	-5252.1	58.3	103.8	2160	-5202.6	58.3	103.8	2161	-5301.5
58.3	155.6								
2162	-5252.1	58.3	155.6	2163	-5202.6	58.3	155.6	2164	-5301.5
58.3	207.5								
2165	-5252.1	58.3	207.5	2166	-5202.6	58.3	207.5	2167	-5301.5
58.3	259.4								

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

2168	-5252.1	58.3	259.4	2169	-5202.6	58.3	259.4	2170	-5301.5
58.3	311.2								
2171	-5252.1	58.3	311.2	2172	-5202.6	58.3	311.2	2173	-5301.5
58.3	363.1								
2174	-5252.1	58.3	363.1	2175	-5202.6	58.3	363.1	2176	-5301.5
58.3	415.0								
2177	-5252.1	58.3	415.0	2178	-5202.6	58.3	415.0	2179	-5301.5
58.3	460.0								
2180	-5252.1	58.3	460.0	2181	-5202.6	58.3	460.0	2182	-5301.5
58.3	505.0								
2183	-5252.1	58.3	505.0	2184	-5202.6	58.3	505.0	2185	-5301.5
58.3	550.0								
2186	-5252.1	58.3	550.0	2187	-5202.6	58.3	550.0	2188	-4013.6
500.8	455.0								
2189	-3963.9	500.8	455.0	2190	-3914.1	500.8	455.0	2191	-3864.4
500.8	455.0								
2192	-3814.7	500.8	455.0	2193	-3765.0	500.8	455.0	2194	-3715.2
500.8	455.0								
2195	-3665.5	500.8	455.0	2196	-3615.8	500.8	455.0	2197	-3566.0
500.8	455.0								
2198	-3516.3	500.8	455.0	2199	-3466.6	500.8	455.0	2200	-3416.9
500.8	455.0								
2201	-3367.1	500.8	455.0	2202	-3317.4	500.8	455.0	2203	-3267.7
500.8	455.0								
2204	-3218.0	500.8	455.0	2205	-3168.2	500.8	455.0	2206	-3118.5
500.8	455.0								
2207	-3068.8	500.8	455.0	2208	-3019.0	500.8	455.0	2209	-2969.3
500.8	455.0								
2210	-2919.6	500.8	455.0	2211	-2869.9	500.8	455.0	2236	-4013.6
500.8	404.4								
2237	-4013.6	500.8	353.9	2238	-4013.6	500.8	303.3	2239	-4013.6
500.8	252.8								
2240	-4013.6	500.8	202.2	2241	-4013.6	500.8	151.7	2242	-4013.6
500.8	101.1								
2243	-4013.6	500.8	50.6	2244	-3963.9	500.8	404.4	2245	-3963.9
500.8	353.9								
2246	-3963.9	500.8	303.3	2247	-3963.9	500.8	252.8	2248	-3963.9
500.8	202.2								
2249	-3963.9	500.8	151.7	2250	-3963.9	500.8	101.1	2251	-3963.9
500.8	50.6								
2252	-3914.1	500.8	404.4	2253	-3914.1	500.8	353.9	2254	-3914.1
500.8	303.3								
2255	-3914.1	500.8	252.8	2256	-3914.1	500.8	202.2	2257	-3914.1
500.8	151.7								
2258	-3914.1	500.8	101.1	2259	-3914.1	500.8	50.6	2260	-3864.4
500.8	404.4								
2261	-3864.4	500.8	353.9	2262	-3864.4	500.8	303.3	2263	-3864.4
500.8	252.8								
2264	-3864.4	500.8	202.2	2265	-3864.4	500.8	151.7	2266	-3864.4
500.8	101.1								
2267	-3864.4	500.8	50.6	2268	-3814.7	500.8	404.4	2269	-3814.7
500.8	353.9								
2270	-3814.7	500.8	303.3	2271	-3814.7	500.8	252.8	2272	-3814.7
500.8	202.2								
2273	-3814.7	500.8	151.7	2274	-3814.7	500.8	101.1	2275	-3814.7
500.8	50.6								
2276	-3765.0	500.8	404.4	2277	-3765.0	500.8	353.9	2278	-3765.0
500.8	303.3								
2279	-3765.0	500.8	252.8	2280	-3765.0	500.8	202.2	2281	-3765.0
500.8	151.7								
2282	-3765.0	500.8	101.1	2283	-3765.0	500.8	50.6	2284	-3715.2
500.8	404.4								
2285	-3715.2	500.8	353.9	2286	-3715.2	500.8	303.3	2287	-3715.2
500.8	252.8								
2288	-3715.2	500.8	202.2	2289	-3715.2	500.8	151.7	2290	-3715.2
500.8	101.1								
2291	-3715.2	500.8	50.6	2292	-3665.5	500.8	404.4	2293	-3665.5
500.8	353.9								
2294	-3665.5	500.8	303.3	2295	-3665.5	500.8	252.8	2296	-3665.5
500.8	202.2								
2297	-3665.5	500.8	151.7	2298	-3665.5	500.8	101.1	2299	-3665.5
500.8	50.6								
2300	-3615.8	500.8	404.4	2301	-3615.8	500.8	353.9	2302	-3615.8
500.8	303.3								
2303	-3615.8	500.8	252.8	2304	-3615.8	500.8	202.2	2305	-3615.8
500.8	151.7								

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

2306	-3615.8	500.8	101.1	2307	-3615.8	500.8	50.6	2308	-3566.0
500.8	404.4								
2309	-3566.0	500.8	353.9	2310	-3566.0	500.8	303.3	2311	-3566.0
500.8	252.8								
2312	-3566.0	500.8	202.2	2313	-3566.0	500.8	151.7	2314	-3566.0
500.8	101.1								
2315	-3566.0	500.8	50.6	2316	-3516.3	500.8	404.4	2317	-3516.3
500.8	353.9								
2318	-3516.3	500.8	303.3	2319	-3516.3	500.8	252.8	2320	-3516.3
500.8	202.2								
2321	-3516.3	500.8	151.7	2322	-3516.3	500.8	101.1	2323	-3516.3
500.8	50.6								
2324	-3466.6	500.8	404.4	2325	-3466.6	500.8	353.9	2326	-3466.6
500.8	303.3								
2327	-3466.6	500.8	252.8	2328	-3466.6	500.8	202.2	2329	-3466.6
500.8	151.7								
2330	-3466.6	500.8	101.1	2331	-3466.6	500.8	50.6	2332	-3416.9
500.8	404.4								
2333	-3416.9	500.8	353.9	2334	-3416.9	500.8	303.3	2335	-3416.9
500.8	252.8								
2336	-3416.9	500.8	202.2	2337	-3416.9	500.8	151.7	2338	-3416.9
500.8	101.1								
2339	-3416.9	500.8	50.6	2340	-3367.1	500.8	404.4	2341	-3367.1
500.8	353.9								
2342	-3367.1	500.8	303.3	2343	-3367.1	500.8	252.8	2344	-3367.1
500.8	202.2								
2345	-3367.1	500.8	151.7	2346	-3367.1	500.8	101.1	2347	-3367.1
500.8	50.6								
2348	-3317.4	500.8	404.4	2349	-3317.4	500.8	353.9	2350	-3317.4
500.8	303.3								
2351	-3317.4	500.8	252.8	2352	-3317.4	500.8	202.2	2353	-3317.4
500.8	151.7								
2354	-3317.4	500.8	101.1	2355	-3317.4	500.8	50.6	2356	-3267.7
500.8	404.4								
2357	-3267.7	500.8	353.9	2358	-3267.7	500.8	303.3	2359	-3267.7
500.8	252.8								
2360	-3267.7	500.8	202.2	2361	-3267.7	500.8	151.7	2362	-3267.7
500.8	101.1								
2363	-3267.7	500.8	50.6	2364	-3218.0	500.8	404.4	2365	-3218.0
500.8	353.9								
2366	-3218.0	500.8	303.3	2367	-3218.0	500.8	252.8	2368	-3218.0
500.8	202.2								
2369	-3218.0	500.8	151.7	2370	-3218.0	500.8	101.1	2371	-3218.0
500.8	50.6								
2372	-3168.2	500.8	404.4	2373	-3168.2	500.8	353.9	2374	-3168.2
500.8	303.3								
2375	-3168.2	500.8	252.8	2376	-3168.2	500.8	202.2	2377	-3168.2
500.8	151.7								
2378	-3168.2	500.8	101.1	2379	-3168.2	500.8	50.6	2380	-3118.5
500.8	404.4								
2381	-3118.5	500.8	353.9	2382	-3118.5	500.8	303.3	2383	-3118.5
500.8	252.8								
2384	-3118.5	500.8	202.2	2385	-3118.5	500.8	151.7	2386	-3118.5
500.8	101.1								
2387	-3118.5	500.8	50.6	2388	-3068.8	500.8	404.4	2389	-3068.8
500.8	353.9								
2390	-3068.8	500.8	303.3	2391	-3068.8	500.8	252.8	2392	-3068.8
500.8	202.2								
2393	-3068.8	500.8	151.7	2394	-3068.8	500.8	101.1	2395	-3068.8
500.8	50.6								
2396	-3019.0	500.8	404.4	2397	-3019.0	500.8	353.9	2398	-3019.0
500.8	303.3								
2399	-3019.0	500.8	252.8	2400	-3019.0	500.8	202.2	2401	-3019.0
500.8	151.7								
2402	-3019.0	500.8	101.1	2403	-3019.0	500.8	50.6	2404	-2969.3
500.8	404.4								
2405	-2969.3	500.8	353.9	2406	-2969.3	500.8	303.3	2407	-2969.3
500.8	252.8								
2408	-2969.3	500.8	202.2	2409	-2969.3	500.8	151.7	2410	-2969.3
500.8	101.1								
2411	-2969.3	500.8	50.6	2412	-2919.6	500.8	404.4	2413	-2919.6
500.8	353.9								
2414	-2919.6	500.8	303.3	2415	-2919.6	500.8	252.8	2416	-2919.6
500.8	202.2								

Nodo	X	Y	Z	Note	Rig. TX	Rig. TY	Rig. TZ	Rig.	RX
------	---	---	---	------	---------	---------	---------	------	----

Rig. RY	Rig. RZ	cm	cm	daN/cm	daN/cm	daN/cm	daN cm/rad	daN
cm/rad	daN cm/rad							
2	-6067.4	225.8	0.0	v=111111				
8	-5611.2	58.3	0.0	v=111111				
15	-5153.2	58.3	0.0	v=111111				
18	-5351.0	58.3	0.0	v=111111				
19	-5252.1	58.3	0.0	v=111111				
26	-4342.5	58.3	0.0	v=111111				
28	-4063.3	197.1	0.0	v=111111				
29	-2820.1	500.8	0.0	v=111111				
37	-4379.5	58.3	0.0	v=111111				
39	-4063.3	58.3	0.0	v=111111				
43	-4137.2	58.3	0.0	v=111111				
45	-4100.2	58.3	0.0	v=111111				
50	-4063.3	348.9	0.0	v=111111				
54	-4063.3	105.5	0.0	v=111111				
55	-4416.5	58.3	0.0	v=111111				
59	-4543.0	58.3	0.0	v=111111				
63	-4748.7	58.3	0.0	v=111111				
68	-4063.3	500.8	0.0	v=111111				
72	-4416.5	197.8	0.0	v=111111				
78	-4416.5	349.3	0.0	v=111111				
82	-4416.5	104.7	0.0	v=111111				
85	-4416.5	248.3	0.0	v=111111				
88	-4416.5	298.8	0.0	v=111111				
89	-4416.5	399.8	0.0	v=111111				
91	-4946.9	58.3	0.0	v=111111				
92	-6161.8	500.8	0.0	v=111111				
93	-4416.5	450.3	0.0	v=111111				
94	-5890.3	58.3	0.0	v=111111				
98	-5950.2	58.3	0.0	v=111111				
100	-5665.0	58.3	0.0	v=111111				
104	-5766.1	58.3	0.0	v=111111				
106	-5996.6	500.8	0.0	v=111111				
110	-6114.6	363.3	0.0	v=111111				
111	-2820.1	58.3	0.0	v=111111				
118	-5665.0	500.8	0.0	v=111111				
122	-5939.5	500.8	0.0	v=111111				
124	-5802.2	500.8	0.0	v=111111				

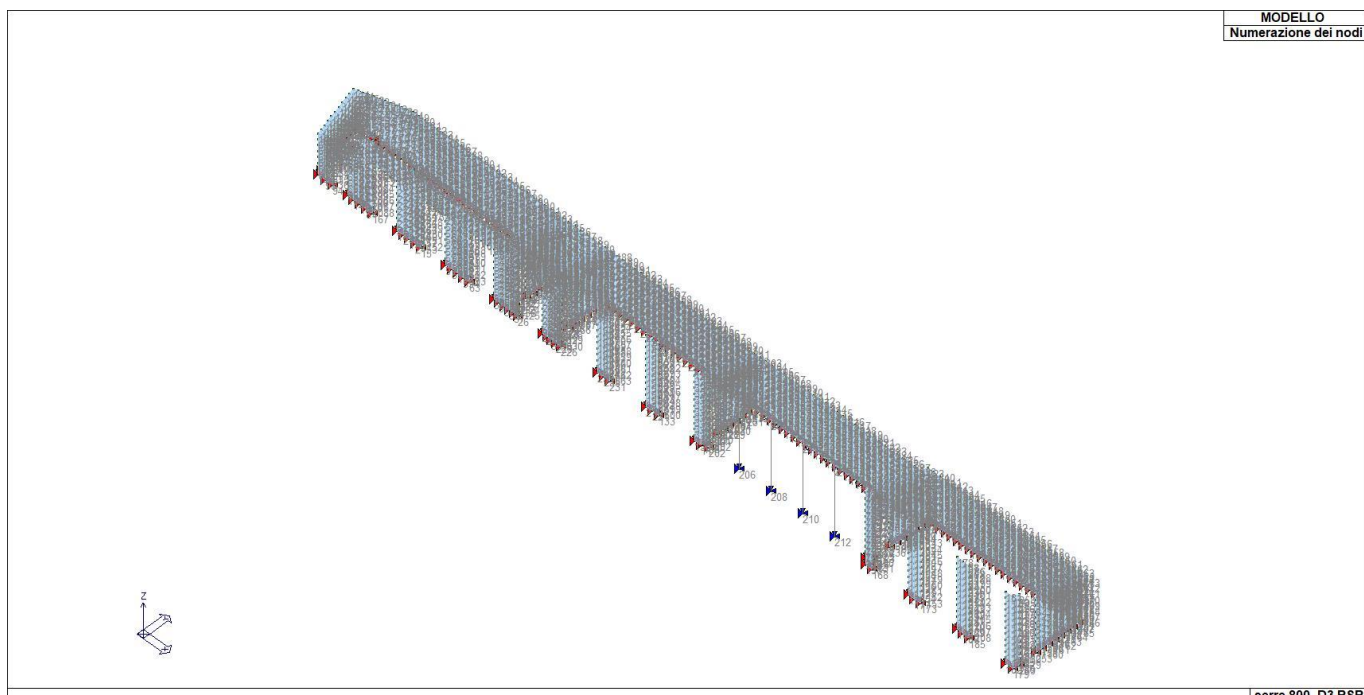
130	-2867.0	58.3	0.0	v=111111
133	-3171.9	58.3	0.0	v=111111
134	-1470.1	82.8	0.0	v=111111
138	-1429.7	42.4	0.0	v=111111
140	-4416.5	500.8	0.0	v=111111
145	-6010.0	58.3	0.0	v=111111
149	-5715.5	58.3	0.0	v=111111
152	-4847.8	58.3	0.0	v=111111
157	-6036.8	136.5	0.0	v=111111
159	-6023.4	97.4	0.0	v=111111
167	-5557.3	58.3	0.0	v=111111
168	-1376.4	42.4	0.0	v=111111
173	-969.0	42.4	0.0	v=111111
175	-1072.0	42.4	0.0	v=111111
177	-1020.5	42.4	0.0	v=111111
179	-197.4	42.4	0.0	v=111111
182	-257.8	42.4	0.0	v=111111
185	-561.9	42.4	0.0	v=111111
187	-666.7	42.4	0.0	v=111111
189	-614.3	42.4	0.0	v=111111
190	-2820.1	194.4	0.0	v=111111
194	-2820.1	347.6	0.0	v=111111
196	-2820.1	82.8	0.0	v=111111
200	-2820.1	102.1	0.0	v=111111
202	-2772.7	82.8	0.0	v=111111
206	-2520.3	82.8	0.0	v=111000
208	-2255.6	82.8	0.0	v=111000
210	-1989.8	83.0	0.0	v=111000
212	-1723.7	82.8	0.0	v=111000
214	-1429.7	500.8	0.0	v=111111
217	-2124.9	500.8	0.0	v=111111
219	-3273.8	58.3	0.0	v=111111
221	-3222.8	58.3	0.0	v=111111
222	-1429.7	561.5	0.0	v=111111
226	-3986.0	58.3	0.0	v=111111
229	-4024.6	58.3	0.0	v=111111
231	-3577.8	58.3	0.0	v=111111
233	-3681.3	58.3	0.0	v=111111

235	-3629.5	58.3	0.0	v=111111
236	-1429.7	245.8	0.0	v=111111
242	-1429.7	82.8	0.0	v=111111
246	-1429.7	104.9	0.0	v=111111
252	-197.4	587.2	0.0	v=111111
253	-197.4	231.3	0.0	v=111111
259	-197.4	91.5	0.0	v=111111
366	-4063.3	247.7	0.0	v=111111
367	-4063.3	298.3	0.0	v=111111
368	-4063.3	399.6	0.0	v=111111
369	-4063.3	450.2	0.0	v=111111
441	-4113.8	500.8	0.0	v=111111
442	-4164.2	500.8	0.0	v=111111
443	-4214.7	500.8	0.0	v=111111
444	-4265.1	500.8	0.0	v=111111
445	-4315.6	500.8	0.0	v=111111
446	-4366.0	500.8	0.0	v=111111
552	-4458.7	58.3	0.0	v=111111
553	-4500.8	58.3	0.0	v=111111
594	-4798.3	58.3	0.0	v=111111
595	-4897.3	58.3	0.0	v=111111
678	-6051.6	500.8	0.0	v=111111
679	-6106.7	500.8	0.0	v=111111
713	-5710.7	500.8	0.0	v=111111
714	-5756.5	500.8	0.0	v=111111
715	-5848.0	500.8	0.0	v=111111
716	-5893.7	500.8	0.0	v=111111
804	-4466.4	500.8	0.0	v=111111
805	-4516.4	500.8	0.0	v=111111
806	-4566.3	500.8	0.0	v=111111
807	-4616.2	500.8	0.0	v=111111
808	-4666.2	500.8	0.0	v=111111
809	-4716.1	500.8	0.0	v=111111
810	-4766.1	500.8	0.0	v=111111
811	-4816.0	500.8	0.0	v=111111
812	-4865.9	500.8	0.0	v=111111
813	-4915.9	500.8	0.0	v=111111
814	-4965.8	500.8	0.0	v=111111

815	-5015.8	500.8	0.0	v=111111
816	-5065.7	500.8	0.0	v=111111
817	-5115.6	500.8	0.0	v=111111
818	-5165.6	500.8	0.0	v=111111
819	-5215.5	500.8	0.0	v=111111
820	-5265.5	500.8	0.0	v=111111
821	-5315.4	500.8	0.0	v=111111
822	-5365.3	500.8	0.0	v=111111
823	-5415.3	500.8	0.0	v=111111
824	-5465.2	500.8	0.0	v=111111
825	-5515.2	500.8	0.0	v=111111
826	-5565.1	500.8	0.0	v=111111
827	-5615.0	500.8	0.0	v=111111
1029	-6083.2	271.6	0.0	v=111111
1030	-6098.9	317.4	0.0	v=111111
1031	-6130.3	409.1	0.0	v=111111
1032	-6146.1	455.0	0.0	v=111111
1229	-2820.1	245.5	0.0	v=111111
1230	-2820.1	296.5	0.0	v=111111
1231	-2820.1	398.7	0.0	v=111111
1232	-2820.1	449.7	0.0	v=111111
1337	-1479.4	500.8	0.0	v=111111
1338	-1529.1	500.8	0.0	v=111111
1339	-1578.7	500.8	0.0	v=111111
1340	-1628.4	500.8	0.0	v=111111
1341	-1678.0	500.8	0.0	v=111111
1342	-1727.7	500.8	0.0	v=111111
1343	-1777.3	500.8	0.0	v=111111
1344	-1827.0	500.8	0.0	v=111111
1345	-1876.7	500.8	0.0	v=111111
1346	-1926.3	500.8	0.0	v=111111
1347	-1976.0	500.8	0.0	v=111111
1348	-2025.6	500.8	0.0	v=111111
1349	-2075.3	500.8	0.0	v=111111
1350	-2174.6	500.8	0.0	v=111111
1351	-2224.3	500.8	0.0	v=111111
1352	-2273.9	500.8	0.0	v=111111
1353	-2323.6	500.8	0.0	v=111111

1354	-2373.2	500.8	0.0	v=111111
1355	-2422.9	500.8	0.0	v=111111
1356	-2472.5	500.8	0.0	v=111111
1357	-2522.2	500.8	0.0	v=111111
1358	-2571.9	500.8	0.0	v=111111
1359	-2621.5	500.8	0.0	v=111111
1360	-2671.2	500.8	0.0	v=111111
1361	-2720.8	500.8	0.0	v=111111
1362	-2770.5	500.8	0.0	v=111111
1687	-1429.7	296.8	0.0	v=111111
1688	-1429.7	347.8	0.0	v=111111
1689	-1429.7	398.8	0.0	v=111111
1690	-1429.7	449.8	0.0	v=111111
1760	-197.4	282.1	0.0	v=111111
1761	-197.4	333.0	0.0	v=111111
1762	-197.4	383.8	0.0	v=111111
1763	-197.4	434.7	0.0	v=111111
1764	-197.4	485.5	0.0	v=111111
1765	-197.4	536.4	0.0	v=111111
1864	-246.7	586.2	0.0	v=111111
1865	-296.0	585.2	0.0	v=111111
1866	-345.3	584.1	0.0	v=111111
1867	-394.6	583.1	0.0	v=111111
1868	-443.9	582.1	0.0	v=111111
1869	-493.2	581.1	0.0	v=111111
1870	-542.5	580.0	0.0	v=111111
1871	-591.8	579.0	0.0	v=111111
1872	-641.1	578.0	0.0	v=111111
1873	-690.4	576.9	0.0	v=111111
1874	-739.7	575.9	0.0	v=111111
1875	-788.9	574.9	0.0	v=111111
1876	-838.2	573.9	0.0	v=111111
1877	-887.5	572.8	0.0	v=111111
1878	-936.8	571.8	0.0	v=111111
1879	-986.1	570.8	0.0	v=111111
1880	-1035.4	569.7	0.0	v=111111
1881	-1084.7	568.7	0.0	v=111111
1882	-1134.0	567.7	0.0	v=111111

1883	-1183.3	566.6	0.0	v=111111
1884	-1232.6	565.6	0.0	v=111111
1885	-1281.9	564.6	0.0	v=111111
1886	-1331.2	563.6	0.0	v=111111
1887	-1380.4	562.5	0.0	v=111111
2153	-5202.6	58.3	0.0	v=111111
2154	-5301.5	58.3	0.0	v=111111
2212	-2869.9	500.8	0.0	v=111111
2213	-2919.6	500.8	0.0	v=111111
2214	-2969.3	500.8	0.0	v=111111
2215	-3019.0	500.8	0.0	v=111111
2216	-3068.8	500.8	0.0	v=111111
2217	-3118.5	500.8	0.0	v=111111
2218	-3168.2	500.8	0.0	v=111111
2219	-3218.0	500.8	0.0	v=111111
2220	-3267.7	500.8	0.0	v=111111
2221	-3317.4	500.8	0.0	v=111111
2222	-3367.1	500.8	0.0	v=111111
2223	-3416.9	500.8	0.0	v=111111
2224	-3466.6	500.8	0.0	v=111111
2225	-3516.3	500.8	0.0	v=111111
2226	-3566.0	500.8	0.0	v=111111
2227	-3615.8	500.8	0.0	v=111111
2228	-3665.5	500.8	0.0	v=111111
2229	-3715.2	500.8	0.0	v=111111
2230	-3765.0	500.8	0.0	v=111111
2231	-3814.7	500.8	0.0	v=111111
2232	-3864.4	500.8	0.0	v=111111
2233	-3914.1	500.8	0.0	v=111111
2234	-3963.9	500.8	0.0	v=111111
2235	-4013.6	500.8	0.0	v=111111

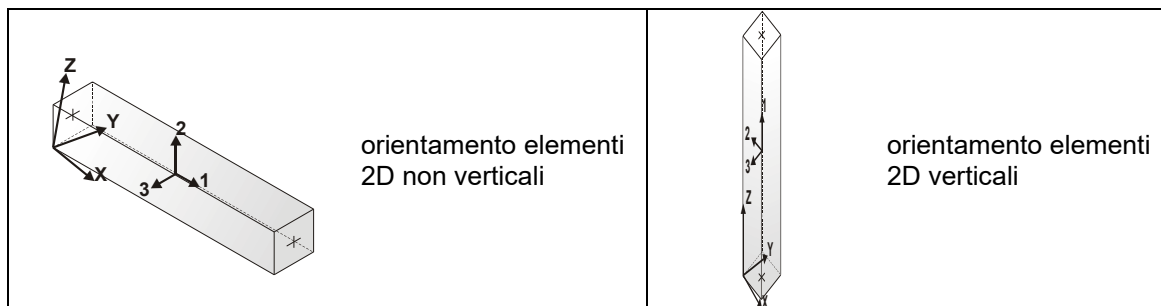


14\_MOD\_NUMERAZIONE\_NODI

## 7 MODELLAZIONE STRUTTURA: ELEMENTI TRAVE

### 7.1 TABELLA DATI TRAVI

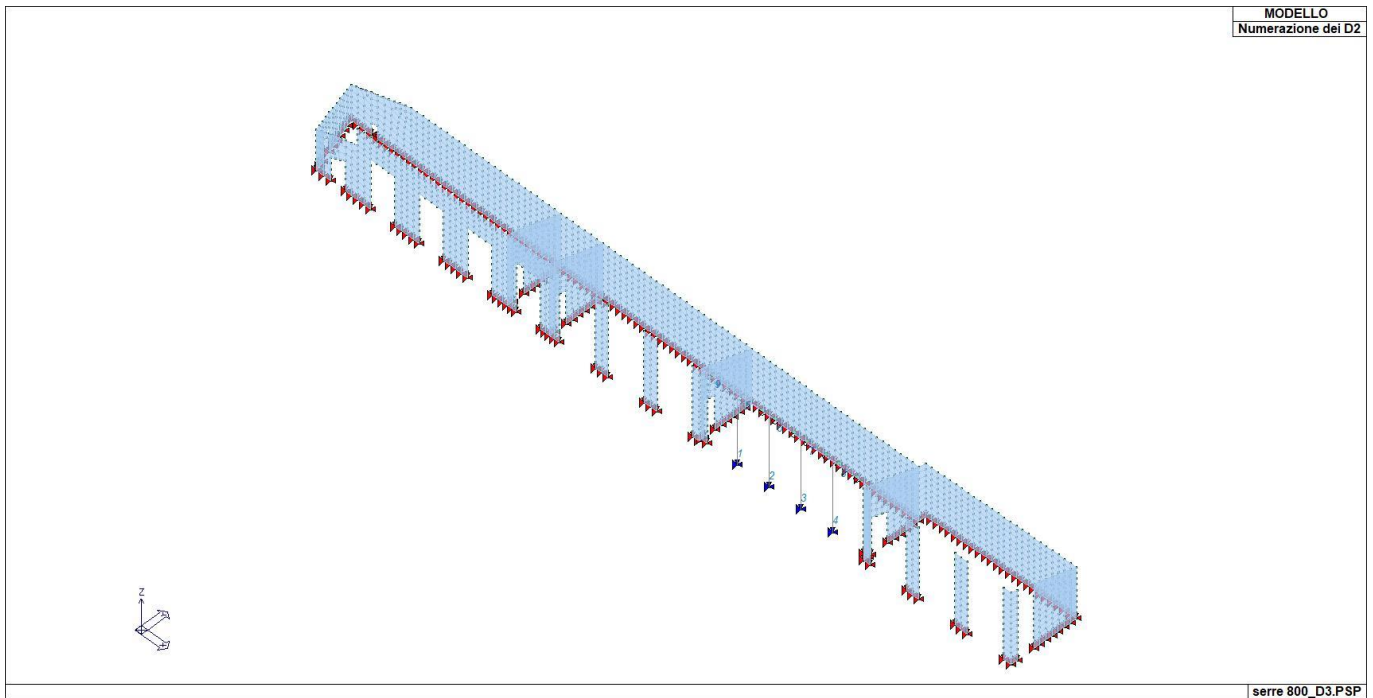
Il programma utilizza per la modellazione elementi a due nodi denominati in generale travi. Ogni elemento trave è individuato dal nodo iniziale e dal nodo finale. Ogni elemento è caratterizzato da un insieme di proprietà riportate in tabella che ne completano la modellazione.



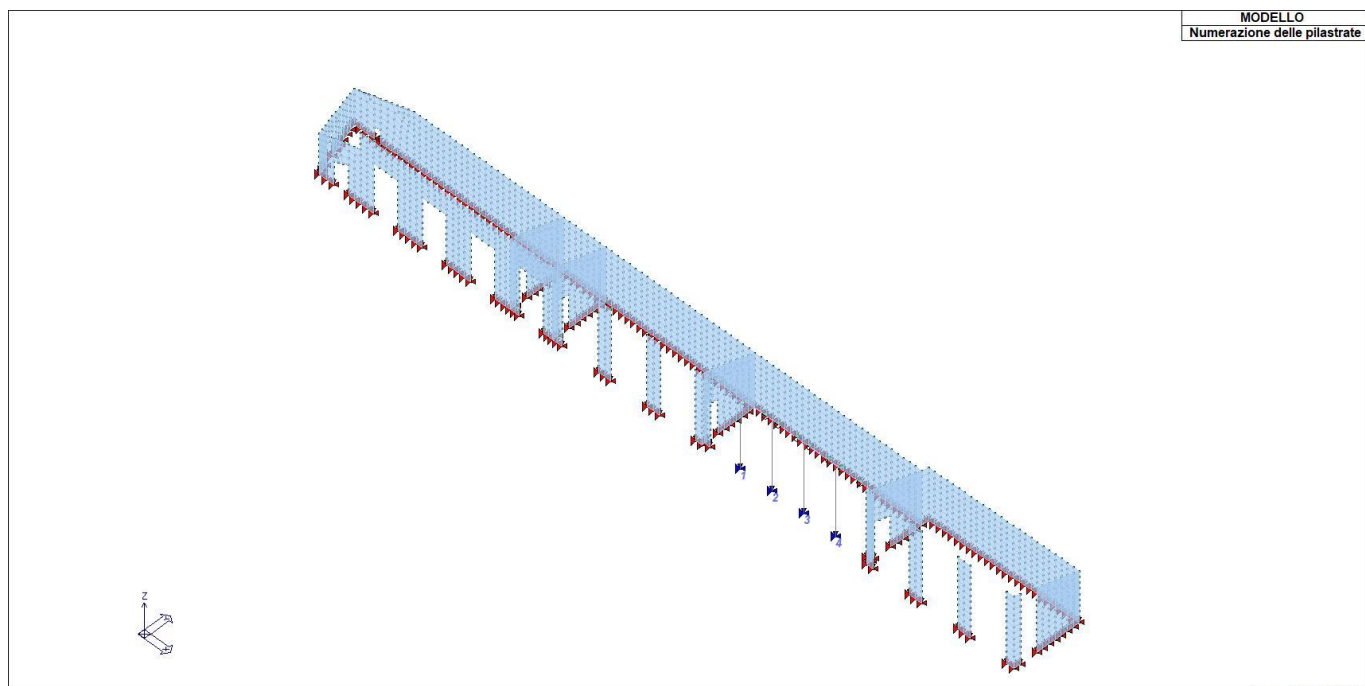
In particolare per ogni elemento viene indicato in tabella:

<b>Elem.</b>	numero dell'elemento
<b>Note</b>	codice di comportamento: trave, trave di fondazione, pilastro, asta, asta tesa, asta compressa,
<b>Nodo I (J)</b>	numero del nodo iniziale (finale)
<b>Mat.</b>	codice del materiale assegnato all'elemento
<b>Sez.</b>	codice della sezione assegnata all'elemento
<b>Rotaz.</b>	valore della rotazione dell'elemento, attorno al proprio asse, nel caso in cui l'orientamento di default non sia adottabile; l'orientamento di default prevede per gli elementi non verticali l'asse 2 contenuto nel piano verticale e l'asse 3 orizzontale, per gli elementi verticali l'asse 2 diretto secondo X negativo e l'asse 3 diretto secondo Y negativo
<b>Svincolo I (J)</b>	codici di svincolo per le azioni interne; i primi sei codici si riferiscono al nodo iniziale, i restanti sei al nodo finale (il valore 1 indica che la relativa azione interna non è attiva)
<b>Wink V</b>	costante di sottofondo (coefficiente di Winkler) per la modellazione della trave su suolo elastico
<b>Wink O</b>	costante di sottofondo (coefficiente di Winkler) per la modellazione del suolo elastico orizzontale

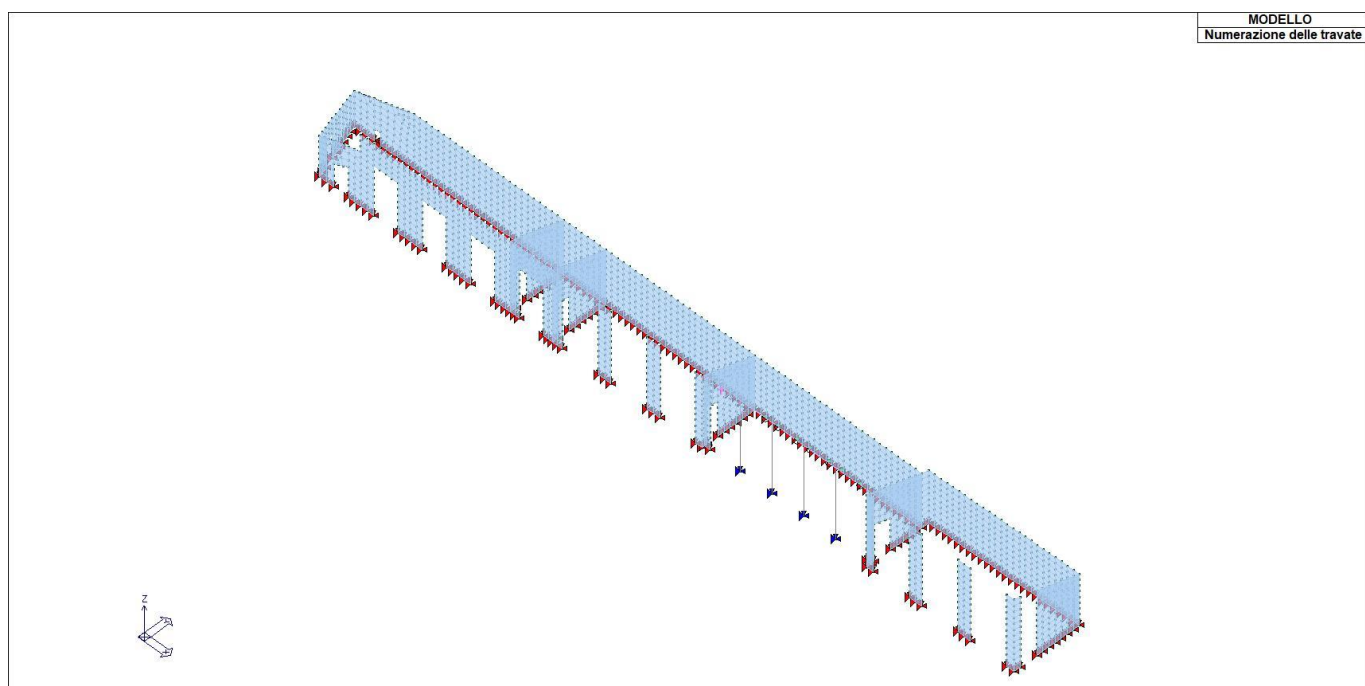
Elem. Wink V	Note Wink O	Nodo I	Nodo J	Mat.	Sez.	Crit.	Rotaz.	Svincolo I	Svincolo	J
daN/cm3	daN/cm3						gradi			
1	Pilas.	206	207	1	1	1				
2	Pilas.	208	209	1	1	1				
3	Pilas.	210	211	1	1	1				
4	Pilas.	212	213	1	1	1				
5	Trave	207	209	11	7	1		000001	000001	
6	Trave	209	211	11	7	1		000001	000001	
7	Trave	211	213	11	7	1		000001	000001	
8	Trave	213	135	11	7	1		000001	000001	
9	Trave	203	207	11	7	1		000001	000001	



15\_MOD\_NUMERAZIONE\_D2



15\_MOD\_NUMERAZIONE\_D2\_PILASTRATE

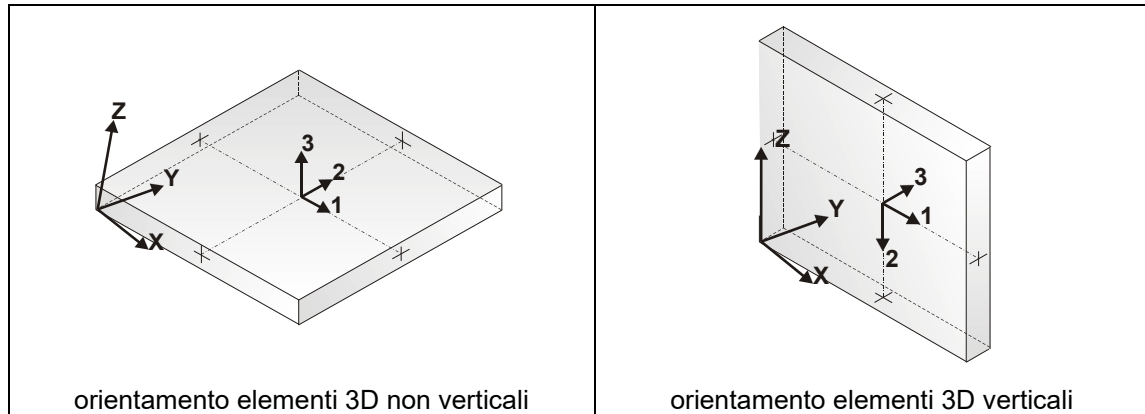


15\_MOD\_NUMERAZIONE\_D2\_TRAVATE

## 8 MODELLAZIONE STRUTTURA: ELEMENTI SHELL

### 8.1 LEGENDA TABELLA DATI SHELL

Il programma utilizza per la modellazione elementi a tre o quattro nodi denominati in generale shell. Ogni elemento shell è individuato dai nodi I, J, K, L (L=I per gli elementi a tre nodi). Ogni elemento è caratterizzato da un insieme di proprietà riportate in tabella che ne completano la modellazione.



In particolare per ogni elemento viene indicato in tabella:

<b>Elem.</b>	numero dell'elemento
<b>Note</b>	codice di comportamento: <i>Guscio</i> (elemento guscio in elevazione non verticale) <i>Guscio fond.</i> (elemento guscio su suolo elastico) <i>Setto</i> (elemento guscio in elevazione verticale) <i>Membrana</i> (elemento guscio con comportamento membranale)
<b>Nodo I (J, K, L)</b>	numero del nodo I (J, K, L)
<b>Mat.</b>	codice del materiale assegnato all'elemento
<b>Spessore</b>	spessore dell'elemento (costante)
<b>Wink V</b>	costante di sottofondo (coefficiente di Winkler) per la modellazione del suolo elastico verticale
<b>Wink O</b>	costante di sottofondo (coefficiente di Winkler) per la modellazione del suolo elastico orizzontale

Elem. Wink V	Note Wink O	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Nodo L	Mat.	Crit.	Spessore	Svincolo
daN/cm3	daN/cm3							cm	
1	Setto	264	284	45	43	99	1	40.0	
2	Setto	284	283	39	45	99	1	40.0	
3	Setto	265	285	284	264	99	1	40.0	
4	Setto	285	282	283	284	99	1	40.0	
5	Setto	266	286	285	265	99	1	40.0	
6	Setto	286	281	282	285	99	1	40.0	
7	Setto	267	287	286	266	99	1	40.0	
8	Setto	287	280	281	286	99	1	40.0	
9	Setto	268	288	287	267	99	1	40.0	
10	Setto	288	279	280	287	99	1	40.0	
11	Setto	269	289	288	268	99	1	40.0	
12	Setto	289	278	279	288	99	1	40.0	
13	Setto	270	290	289	269	99	1	40.0	
14	Setto	290	277	278	289	99	1	40.0	
15	Setto	42	291	290	270	99	1	40.0	
16	Setto	291	276	277	290	99	1	40.0	
17	Setto	271	292	291	42	99	1	40.0	
18	Setto	292	275	276	291	99	1	40.0	
19	Setto	48	293	292	271	99	1	40.0	
20	Setto	293	274	275	292	99	1	40.0	
21	Setto	272	294	293	48	99	1	40.0	
22	Setto	294	273	274	293	99	1	40.0	
23	Setto	41	44	294	272	99	1	40.0	
24	Setto	44	40	273	294	99	1	40.0	
25	Setto	33	295	303	302	99	21	40.0	
26	Setto	302	303	304	47	99	21	40.0	
27	Setto	47	304	305	301	99	21	40.0	
28	Setto	301	305	300	27	99	21	40.0	
29	Setto	295	296	306	303	99	21	40.0	
30	Setto	303	306	307	304	99	21	40.0	
31	Setto	304	307	308	305	99	21	40.0	
32	Setto	305	308	299	300	99	21	40.0	
33	Setto	296	297	309	306	99	21	40.0	
34	Setto	306	309	310	307	99	21	40.0	
35	Setto	307	310	311	308	99	21	40.0	
36	Setto	308	311	298	299	99	21	40.0	

37	Setto	297	41	272	309	99	21	40.0
38	Setto	309	272	48	310	99	21	40.0
39	Setto	310	48	271	311	99	21	40.0
40	Setto	311	271	42	298	99	21	40.0
41	Setto	312	333	111	130	99	1	40.0
42	Setto	313	332	333	312	99	1	40.0
43	Setto	314	331	332	313	99	1	40.0
44	Setto	315	330	331	314	99	1	40.0
45	Setto	316	329	330	315	99	1	40.0
46	Setto	317	328	329	316	99	1	40.0
47	Setto	318	327	328	317	99	1	40.0
48	Setto	319	326	327	318	99	1	40.0
49	Setto	320	325	326	319	99	1	40.0
50	Setto	321	324	325	320	99	1	40.0
51	Setto	322	323	324	321	99	1	40.0
52	Setto	129	112	323	322	99	1	40.0
53	Setto	17	334	344	343	99	21	40.0
54	Setto	343	344	345	23	99	21	40.0
55	Setto	23	345	346	342	99	21	40.0
56	Setto	342	346	341	16	99	21	40.0
57	Setto	334	335	347	344	99	21	40.0
58	Setto	344	347	348	345	99	21	40.0
59	Setto	345	348	349	346	99	21	40.0
60	Setto	346	349	340	341	99	21	40.0
61	Setto	335	336	350	347	99	21	40.0
62	Setto	347	350	351	348	99	21	40.0
63	Setto	348	351	352	349	99	21	40.0
64	Setto	349	352	339	340	99	21	40.0
65	Setto	336	22	337	350	99	21	40.0
66	Setto	350	337	24	351	99	21	40.0
67	Setto	351	24	338	352	99	21	40.0
68	Setto	352	338	21	339	99	21	40.0
69	Setto	378	376	377	399	99	1	40.0
70	Setto	397	396	354	49	99	1	40.0
71	Setto	423	397	49	355	99	1	40.0
72	Setto	364	393	386	363	99	1	40.0
73	Setto	35	392	390	360	99	1	40.0
74	Setto	357	424	356	36	99	1	40.0

75	Setto	369	68	370	391	99	1	40.0
76	Setto	360	390	388	359	99	1	40.0
77	Setto	50	368	384	385	99	1	40.0
78	Setto	393	413	403	386	99	1	40.0
79	Setto	361	389	392	35	99	1	40.0
80	Setto	379	375	376	378	99	1	40.0
81	Setto	383	371	372	382	99	1	40.0
82	Setto	412	422	415	416	99	1	40.0
83	Setto	368	369	391	384	99	1	40.0
84	Setto	394	385	411	413	99	1	40.0
85	Setto	28	366	398	365	99	1	40.0
86	Setto	365	398	393	364	99	1	40.0
87	Setto	366	367	394	398	99	1	40.0
88	Setto	367	50	385	394	99	1	40.0
89	Setto	402	383	382	405	99	1	40.0
90	Setto	105	395	400	358	99	1	40.0
91	Setto	401	421	422	412	99	1	40.0
92	Setto	396	399	353	354	99	1	40.0
93	Setto	395	416	397	400	99	1	40.0
94	Setto	392	407	401	390	99	1	40.0
95	Setto	400	397	423	424	99	1	40.0
96	Setto	416	415	396	397	99	1	40.0
97	Setto	387	406	404	389	99	1	40.0
98	Setto	381	373	374	380	99	1	40.0
99	Setto	386	403	406	387	99	1	40.0
100	Setto	390	401	412	388	99	1	40.0
101	Setto	363	386	387	362	99	1	40.0
102	Setto	382	372	373	381	99	1	40.0
103	Setto	408	379	378	414	99	1	40.0
104	Setto	385	384	402	411	99	1	40.0
105	Setto	362	387	389	361	99	1	40.0
106	Setto	405	382	381	409	99	1	40.0
107	Setto	415	425	399	396	99	1	40.0
108	Setto	380	374	375	379	99	1	40.0
109	Setto	391	370	371	383	99	1	40.0
110	Setto	359	388	395	105	99	1	40.0
111	Setto	399	377	69	353	99	1	40.0
112	Setto	358	400	424	357	99	1	40.0

113	Setto	413	411	418	403	99	1	40.0
114	Setto	421	408	414	422	99	1	40.0
115	Setto	420	410	408	421	99	1	40.0
116	Setto	404	417	420	407	99	1	40.0
117	Setto	398	394	413	393	99	1	40.0
118	Setto	419	409	410	417	99	1	40.0
119	Setto	409	381	380	410	99	1	40.0
120	Setto	403	418	419	406	99	1	40.0
121	Setto	422	414	425	415	99	1	40.0
122	Setto	410	380	379	408	99	1	40.0
123	Setto	389	404	407	392	99	1	40.0
124	Setto	388	412	416	395	99	1	40.0
125	Setto	406	419	417	404	99	1	40.0
126	Setto	384	391	383	402	99	1	40.0
127	Setto	411	402	405	418	99	1	40.0
128	Setto	418	405	409	419	99	1	40.0
129	Setto	407	420	421	401	99	1	40.0
130	Setto	414	378	399	425	99	1	40.0
131	Setto	424	423	355	356	99	1	40.0
132	Setto	417	410	420		99	1	40.0
133	Setto	273	434	52	40	99	1	40.0
134	Setto	274	433	434	273	99	1	40.0
135	Setto	275	128	433	274	99	1	40.0
136	Setto	276	432	128	275	99	1	40.0
137	Setto	277	431	432	276	99	1	40.0
138	Setto	278	53	431	277	99	1	40.0
139	Setto	279	430	53	278	99	1	40.0
140	Setto	280	429	430	279	99	1	40.0
141	Setto	281	428	429	280	99	1	40.0
142	Setto	282	427	428	281	99	1	40.0
143	Setto	283	426	427	282	99	1	40.0
144	Setto	39	54	426	283	99	1	40.0
145	Setto	141	435	455	454	99	1	30.0
146	Setto	454	455	456	453	99	1	30.0
147	Setto	453	456	457	452	99	1	30.0
148	Setto	452	457	458	451	99	1	30.0
149	Setto	451	458	459	450	99	1	30.0
150	Setto	450	459	460	449	99	1	30.0

151	Setto	449	460	461	448	99	1	30.0
152	Setto	448	461	462	447	99	1	30.0
153	Setto	447	462	446	140	99	1	30.0
154	Setto	435	436	463	455	99	1	30.0
155	Setto	455	463	464	456	99	1	30.0
156	Setto	456	464	465	457	99	1	30.0
157	Setto	457	465	466	458	99	1	30.0
158	Setto	458	466	467	459	99	1	30.0
159	Setto	459	467	468	460	99	1	30.0
160	Setto	460	468	469	461	99	1	30.0
161	Setto	461	469	470	462	99	1	30.0
162	Setto	462	470	445	446	99	1	30.0
163	Setto	436	437	471	463	99	1	30.0
164	Setto	463	471	472	464	99	1	30.0
165	Setto	464	472	473	465	99	1	30.0
166	Setto	465	473	474	466	99	1	30.0
167	Setto	466	474	475	467	99	1	30.0
168	Setto	467	475	476	468	99	1	30.0
169	Setto	468	476	477	469	99	1	30.0
170	Setto	469	477	478	470	99	1	30.0
171	Setto	470	478	444	445	99	1	30.0
172	Setto	437	438	479	471	99	1	30.0
173	Setto	471	479	480	472	99	1	30.0
174	Setto	472	480	481	473	99	1	30.0
175	Setto	473	481	482	474	99	1	30.0
176	Setto	474	482	483	475	99	1	30.0
177	Setto	475	483	484	476	99	1	30.0
178	Setto	476	484	485	477	99	1	30.0
179	Setto	477	485	486	478	99	1	30.0
180	Setto	478	486	443	444	99	1	30.0
181	Setto	438	439	487	479	99	1	30.0
182	Setto	479	487	488	480	99	1	30.0
183	Setto	480	488	489	481	99	1	30.0
184	Setto	481	489	490	482	99	1	30.0
185	Setto	482	490	491	483	99	1	30.0
186	Setto	483	491	492	484	99	1	30.0
187	Setto	484	492	493	485	99	1	30.0
188	Setto	485	493	494	486	99	1	30.0

189	Setto	486	494	442	443	99	1	30.0
190	Setto	439	440	495	487	99	1	30.0
191	Setto	487	495	496	488	99	1	30.0
192	Setto	488	496	497	489	99	1	30.0
193	Setto	489	497	498	490	99	1	30.0
194	Setto	490	498	499	491	99	1	30.0
195	Setto	491	499	500	492	99	1	30.0
196	Setto	492	500	501	493	99	1	30.0
197	Setto	493	501	502	494	99	1	30.0
198	Setto	494	502	441	442	99	1	30.0
199	Setto	440	69	377	495	99	1	30.0
200	Setto	495	377	376	496	99	1	30.0
201	Setto	496	376	375	497	99	1	30.0
202	Setto	497	375	374	498	99	1	30.0
203	Setto	498	374	373	499	99	1	30.0
204	Setto	499	373	372	500	99	1	30.0
205	Setto	500	372	371	501	99	1	30.0
206	Setto	501	371	370	502	99	1	30.0
207	Setto	502	370	68	441	99	1	30.0
208	Setto	512	511	80	56	99	1	35.0
209	Setto	513	510	511	512	99	1	35.0
210	Setto	514	87	510	513	99	1	35.0
211	Setto	515	509	87	514	99	1	35.0
212	Setto	516	508	509	515	99	1	35.0
213	Setto	517	81	508	516	99	1	35.0
214	Setto	518	507	81	517	99	1	35.0
215	Setto	519	506	507	518	99	1	35.0
216	Setto	520	505	506	519	99	1	35.0
217	Setto	521	504	505	520	99	1	35.0
218	Setto	522	503	504	521	99	1	35.0
219	Setto	55	82	503	522	99	1	35.0
220	Setto	511	529	523	80	99	1	35.0
221	Setto	529	528	76	523	99	1	35.0
222	Setto	510	530	529	511	99	1	35.0
223	Setto	530	527	528	529	99	1	35.0
224	Setto	87	531	530	510	99	1	35.0
225	Setto	531	86	527	530	99	1	35.0
226	Setto	509	532	531	87	99	1	35.0

227	Setto	532	526	86	531	99	1	35.0
228	Setto	508	533	532	509	99	1	35.0
229	Setto	533	525	526	532	99	1	35.0
230	Setto	81	524	533	508	99	1	35.0
231	Setto	524	73	525	533	99	1	35.0
232	Setto	434	536	534	52	99	1	40.0
233	Setto	536	357	36	534	99	1	40.0
234	Setto	433	537	536	434	99	1	40.0
235	Setto	537	358	357	536	99	1	40.0
236	Setto	128	538	537	433	99	1	40.0
237	Setto	538	105	358	537	99	1	40.0
238	Setto	432	539	538	128	99	1	40.0
239	Setto	539	359	105	538	99	1	40.0
240	Setto	431	540	539	432	99	1	40.0
241	Setto	540	360	359	539	99	1	40.0
242	Setto	53	535	540	431	99	1	40.0
243	Setto	535	35	360	540	99	1	40.0
244	Setto	541	554	553	59	99	1	40.0
245	Setto	554	555	552	553	99	1	40.0
246	Setto	555	522	55	552	99	1	40.0
247	Setto	542	556	554	541	99	1	40.0
248	Setto	556	557	555	554	99	1	40.0
249	Setto	557	521	522	555	99	1	40.0
250	Setto	543	558	556	542	99	1	40.0
251	Setto	558	559	557	556	99	1	40.0
252	Setto	559	520	521	557	99	1	40.0
253	Setto	544	560	558	543	99	1	40.0
254	Setto	560	561	559	558	99	1	40.0
255	Setto	561	519	520	559	99	1	40.0
256	Setto	545	562	560	544	99	1	40.0
257	Setto	562	563	561	560	99	1	40.0
258	Setto	563	518	519	561	99	1	40.0
259	Setto	546	564	562	545	99	1	40.0
260	Setto	564	565	563	562	99	1	40.0
261	Setto	565	517	518	563	99	1	40.0
262	Setto	547	566	564	546	99	1	40.0
263	Setto	566	567	565	564	99	1	40.0
264	Setto	567	516	517	565	99	1	40.0

265	Setto	58	568	566	547	99	1	40.0
266	Setto	568	569	567	566	99	1	40.0
267	Setto	569	515	516	567	99	1	40.0
268	Setto	548	570	568	58	99	1	40.0
269	Setto	570	571	569	568	99	1	40.0
270	Setto	571	514	515	569	99	1	40.0
271	Setto	155	572	570	548	99	1	40.0
272	Setto	572	573	571	570	99	1	40.0
273	Setto	573	513	514	571	99	1	40.0
274	Setto	549	574	572	155	99	1	40.0
275	Setto	574	575	573	572	99	1	40.0
276	Setto	575	512	513	573	99	1	40.0
277	Setto	57	550	574	549	99	1	40.0
278	Setto	550	551	575	574	99	1	40.0
279	Setto	551	56	512	575	99	1	40.0
280	Setto	576	596	595	91	99	1	40.0
281	Setto	596	597	152	595	99	1	40.0
282	Setto	597	598	594	152	99	1	40.0
283	Setto	598	593	63	594	99	1	40.0
284	Setto	577	599	596	576	99	1	40.0
285	Setto	599	600	597	596	99	1	40.0
286	Setto	600	601	598	597	99	1	40.0
287	Setto	601	592	593	598	99	1	40.0
288	Setto	578	602	599	577	99	1	40.0
289	Setto	602	603	600	599	99	1	40.0
290	Setto	603	604	601	600	99	1	40.0
291	Setto	604	591	592	601	99	1	40.0
292	Setto	579	605	602	578	99	1	40.0
293	Setto	605	606	603	602	99	1	40.0
294	Setto	606	607	604	603	99	1	40.0
295	Setto	607	590	591	604	99	1	40.0
296	Setto	580	608	605	579	99	1	40.0
297	Setto	608	609	606	605	99	1	40.0
298	Setto	609	610	607	606	99	1	40.0
299	Setto	610	589	590	607	99	1	40.0
300	Setto	581	611	608	580	99	1	40.0
301	Setto	611	612	609	608	99	1	40.0
302	Setto	612	613	610	609	99	1	40.0

303	Setto	613	588	589	610	99	1	40.0
304	Setto	582	614	611	581	99	1	40.0
305	Setto	614	615	612	611	99	1	40.0
306	Setto	615	616	613	612	99	1	40.0
307	Setto	616	587	588	613	99	1	40.0
308	Setto	21	617	614	582	99	1	40.0
309	Setto	617	618	615	614	99	1	40.0
310	Setto	618	619	616	615	99	1	40.0
311	Setto	619	74	587	616	99	1	40.0
312	Setto	338	620	617	21	99	1	40.0
313	Setto	620	621	618	617	99	1	40.0
314	Setto	621	622	619	618	99	1	40.0
315	Setto	622	586	74	619	99	1	40.0
316	Setto	24	623	620	338	99	1	40.0
317	Setto	623	624	621	620	99	1	40.0
318	Setto	624	625	622	621	99	1	40.0
319	Setto	625	154	586	622	99	1	40.0
320	Setto	337	626	623	24	99	1	40.0
321	Setto	626	627	624	623	99	1	40.0
322	Setto	627	628	625	624	99	1	40.0
323	Setto	628	585	154	625	99	1	40.0
324	Setto	22	583	626	337	99	1	40.0
325	Setto	583	25	627	626	99	1	40.0
326	Setto	25	584	628	627	99	1	40.0
327	Setto	584	75	585	628	99	1	40.0
328	Setto	647	633	95	646	99	1	40.0
329	Setto	646	95	634	645	99	1	40.0
330	Setto	629	630	648	649	99	1	40.0
331	Setto	637	643	98	145	99	1	40.0
332	Setto	630	96	631	648	99	1	40.0
333	Setto	645	634	635	644	99	1	40.0
334	Setto	642	649	647	641	99	1	40.0
335	Setto	649	632	633	647	99	1	40.0
336	Setto	648	631	632	649	99	1	40.0
337	Setto	643	636	94	98	99	1	40.0
338	Setto	644	635	636	643	99	1	40.0
339	Setto	638	644	643	637	99	1	40.0
340	Setto	639	645	644	638	99	1	40.0

341	Setto	640	646	645	639	99	1	40.0
342	Setto	641	647	646	640	99	1	40.0
343	Setto	146	629	649	642	99	1	40.0
344	Setto	650	664	149	104	99	1	40.0
345	Setto	664	663	100	149	99	1	40.0
346	Setto	665	662	663	664	99	1	40.0
347	Setto	653	667	666	652	99	1	40.0
348	Setto	666	661	662	665	99	1	40.0
349	Setto	103	668	667	653	99	1	40.0
350	Setto	148	101	656	670	99	1	40.0
351	Setto	669	658	659	668	99	1	40.0
352	Setto	670	657	658	669	99	1	40.0
353	Setto	102	148	670	655	99	1	40.0
354	Setto	651	665	664	650	99	1	40.0
355	Setto	652	666	665	651	99	1	40.0
356	Setto	667	660	661	666	99	1	40.0
357	Setto	668	659	660	667	99	1	40.0
358	Setto	654	669	668	103	99	1	40.0
359	Setto	655	670	669	654	99	1	40.0
360	Setto	670	656	657		99	1	40.0
361	Setto	672	113	673	694	99	1	30.0
362	Setto	690	90	677	692	99	1	30.0
363	Setto	684	693	685	683	99	1	30.0
364	Setto	115	672	694	695	99	1	30.0
365	Setto	693	695	688	685	99	1	30.0
366	Setto	689	676	90	690	99	1	30.0
367	Setto	682	686	687	681	99	1	30.0
368	Setto	671	115	695	693	99	1	30.0
369	Setto	681	687	691	680	99	1	30.0
370	Setto	688	675	676	689	99	1	30.0
371	Setto	692	677	106	678	99	1	30.0
372	Setto	685	688	689	686	99	1	30.0
373	Setto	686	689	690	687	99	1	30.0
374	Setto	680	691	679	92	99	1	30.0
375	Setto	695	674	675	688	99	1	30.0
376	Setto	691	692	678	679	99	1	30.0
377	Setto	687	690	692	691	99	1	30.0
378	Setto	683	685	686	682	99	1	30.0

379	Setto	114	671	693	684	99	1	30.0
380	Setto	694	673	674	695	99	1	30.0
381	Setto	696	733	716	122	99	1	30.0
382	Setto	727	740	742	731	99	1	30.0
383	Setto	729	730	124	715	99	1	30.0
384	Setto	718	710	711	717	99	1	30.0
385	Setto	717	711	712	732	99	1	30.0
386	Setto	724	706	707	721	99	1	30.0
387	Setto	699	722	723	698	99	1	30.0
388	Setto	732	712	118	713	99	1	30.0
389	Setto	703	704	735	726	99	1	30.0
390	Setto	726	735	724	745	99	1	30.0
391	Setto	739	736	738	740	99	1	30.0
392	Setto	698	723	727	697	99	1	30.0
393	Setto	697	727	731	121	99	1	30.0
394	Setto	704	119	705	735	99	1	30.0
395	Setto	123	703	726	725	99	1	30.0
396	Setto	735	705	706	724	99	1	30.0
397	Setto	701	702	746	734	99	1	30.0
398	Setto	120	701	734	700	99	1	30.0
399	Setto	700	734	722	699	99	1	30.0
400	Setto	721	707	708	720	99	1	30.0
401	Setto	742	744	730	729	99	1	30.0
402	Setto	720	708	709	719	99	1	30.0
403	Setto	745	724	721	741	99	1	30.0
404	Setto	730	728	714	124	99	1	30.0
405	Setto	728	732	713	714	99	1	30.0
406	Setto	734	746	743	722	99	1	30.0
407	Setto	741	721	720	737	99	1	30.0
408	Setto	746	741	737	743	99	1	30.0
409	Setto	744	717	732	728	99	1	30.0
410	Setto	121	731	733	696	99	1	30.0
411	Setto	725	745	741	746	99	1	30.0
412	Setto	743	737	736	739	99	1	30.0
413	Setto	733	729	715	716	99	1	30.0
414	Setto	740	738	744	742	99	1	30.0
415	Setto	738	718	717	744	99	1	30.0
416	Setto	719	709	710	718	99	1	30.0

417	Setto	737	720	719	736	99	1	30.0
418	Setto	702	123	725	746	99	1	30.0
419	Setto	736	719	718	738	99	1	30.0
420	Setto	723	739	740	727	99	1	30.0
421	Setto	722	743	739	723	99	1	30.0
422	Setto	731	742	729	733	99	1	30.0
423	Setto	725	726	745		99	1	30.0
424	Setto	730	744	728		99	1	30.0
425	Setto	113	120	700	673	99	1	30.0
426	Setto	673	700	699	674	99	1	30.0
427	Setto	674	699	698	675	99	1	30.0
428	Setto	675	698	697	676	99	1	30.0
429	Setto	676	697	121	90	99	1	30.0
430	Setto	135	243	747	768	99	1	40.0
431	Setto	768	747	748	767	99	1	40.0
432	Setto	767	748	749	766	99	1	40.0
433	Setto	766	749	750	765	99	1	40.0
434	Setto	765	750	751	764	99	1	40.0
435	Setto	764	751	752	763	99	1	40.0
436	Setto	763	752	753	762	99	1	40.0
437	Setto	762	753	754	761	99	1	40.0
438	Setto	761	754	755	760	99	1	40.0
439	Setto	760	755	756	759	99	1	40.0
440	Setto	759	756	757	758	99	1	40.0
441	Setto	758	757	242	134	99	1	40.0
442	Setto	769	747	243	139	99	1	40.0
443	Setto	770	748	747	769	99	1	40.0
444	Setto	771	749	748	770	99	1	40.0
445	Setto	772	750	749	771	99	1	40.0
446	Setto	773	751	750	772	99	1	40.0
447	Setto	774	752	751	773	99	1	40.0
448	Setto	775	753	752	774	99	1	40.0
449	Setto	776	754	753	775	99	1	40.0
450	Setto	777	755	754	776	99	1	40.0
451	Setto	778	756	755	777	99	1	40.0
452	Setto	779	757	756	778	99	1	40.0
453	Setto	138	242	757	779	99	1	40.0
454	Setto	119	780	828	705	99	1	15.0

455	Setto	705	828	829	706	99	1	15.0
456	Setto	706	829	830	707	99	1	15.0
457	Setto	707	830	831	708	99	1	15.0
458	Setto	708	831	832	709	99	1	15.0
459	Setto	709	832	833	710	99	1	15.0
460	Setto	710	833	834	711	99	1	15.0
461	Setto	711	834	835	712	99	1	15.0
462	Setto	712	835	827	118	99	1	15.0
463	Setto	780	781	836	828	99	1	15.0
464	Setto	828	836	837	829	99	1	15.0
465	Setto	829	837	838	830	99	1	15.0
466	Setto	830	838	839	831	99	1	15.0
467	Setto	831	839	840	832	99	1	15.0
468	Setto	832	840	841	833	99	1	15.0
469	Setto	833	841	842	834	99	1	15.0
470	Setto	834	842	843	835	99	1	15.0
471	Setto	835	843	826	827	99	1	15.0
472	Setto	781	782	844	836	99	1	15.0
473	Setto	836	844	845	837	99	1	15.0
474	Setto	837	845	846	838	99	1	15.0
475	Setto	838	846	847	839	99	1	15.0
476	Setto	839	847	848	840	99	1	15.0
477	Setto	840	848	849	841	99	1	15.0
478	Setto	841	849	850	842	99	1	15.0
479	Setto	842	850	851	843	99	1	15.0
480	Setto	843	851	825	826	99	1	15.0
481	Setto	782	783	852	844	99	1	15.0
482	Setto	844	852	853	845	99	1	15.0
483	Setto	845	853	854	846	99	1	15.0
484	Setto	846	854	855	847	99	1	15.0
485	Setto	847	855	856	848	99	1	15.0
486	Setto	848	856	857	849	99	1	15.0
487	Setto	849	857	858	850	99	1	15.0
488	Setto	850	858	859	851	99	1	15.0
489	Setto	851	859	824	825	99	1	15.0
490	Setto	783	784	860	852	99	1	15.0
491	Setto	852	860	861	853	99	1	15.0
492	Setto	853	861	862	854	99	1	15.0

493	Setto	854	862	863	855	99	1	15.0
494	Setto	855	863	864	856	99	1	15.0
495	Setto	856	864	865	857	99	1	15.0
496	Setto	857	865	866	858	99	1	15.0
497	Setto	858	866	867	859	99	1	15.0
498	Setto	859	867	823	824	99	1	15.0
499	Setto	784	785	868	860	99	1	15.0
500	Setto	860	868	869	861	99	1	15.0
501	Setto	861	869	870	862	99	1	15.0
502	Setto	862	870	871	863	99	1	15.0
503	Setto	863	871	872	864	99	1	15.0
504	Setto	864	872	873	865	99	1	15.0
505	Setto	865	873	874	866	99	1	15.0
506	Setto	866	874	875	867	99	1	15.0
507	Setto	867	875	822	823	99	1	15.0
508	Setto	785	786	876	868	99	1	15.0
509	Setto	868	876	877	869	99	1	15.0
510	Setto	869	877	878	870	99	1	15.0
511	Setto	870	878	879	871	99	1	15.0
512	Setto	871	879	880	872	99	1	15.0
513	Setto	872	880	881	873	99	1	15.0
514	Setto	873	881	882	874	99	1	15.0
515	Setto	874	882	883	875	99	1	15.0
516	Setto	875	883	821	822	99	1	15.0
517	Setto	786	787	884	876	99	1	15.0
518	Setto	876	884	885	877	99	1	15.0
519	Setto	877	885	886	878	99	1	15.0
520	Setto	878	886	887	879	99	1	15.0
521	Setto	879	887	888	880	99	1	15.0
522	Setto	880	888	889	881	99	1	15.0
523	Setto	881	889	890	882	99	1	15.0
524	Setto	882	890	891	883	99	1	15.0
525	Setto	883	891	820	821	99	1	15.0
526	Setto	787	788	892	884	99	1	15.0
527	Setto	884	892	893	885	99	1	15.0
528	Setto	885	893	894	886	99	1	15.0
529	Setto	886	894	895	887	99	1	15.0
530	Setto	887	895	896	888	99	1	15.0

531	Setto	888	896	897	889	99	1	15.0
532	Setto	889	897	898	890	99	1	15.0
533	Setto	890	898	899	891	99	1	15.0
534	Setto	891	899	819	820	99	1	15.0
535	Setto	788	789	900	892	99	1	15.0
536	Setto	892	900	901	893	99	1	15.0
537	Setto	893	901	902	894	99	1	15.0
538	Setto	894	902	903	895	99	1	15.0
539	Setto	895	903	904	896	99	1	15.0
540	Setto	896	904	905	897	99	1	15.0
541	Setto	897	905	906	898	99	1	15.0
542	Setto	898	906	907	899	99	1	15.0
543	Setto	899	907	818	819	99	1	15.0
544	Setto	789	790	908	900	99	1	15.0
545	Setto	900	908	909	901	99	1	15.0
546	Setto	901	909	910	902	99	1	15.0
547	Setto	902	910	911	903	99	1	15.0
548	Setto	903	911	912	904	99	1	15.0
549	Setto	904	912	913	905	99	1	15.0
550	Setto	905	913	914	906	99	1	15.0
551	Setto	906	914	915	907	99	1	15.0
552	Setto	907	915	817	818	99	1	15.0
553	Setto	790	791	916	908	99	1	15.0
554	Setto	908	916	917	909	99	1	15.0
555	Setto	909	917	918	910	99	1	15.0
556	Setto	910	918	919	911	99	1	15.0
557	Setto	911	919	920	912	99	1	15.0
558	Setto	912	920	921	913	99	1	15.0
559	Setto	913	921	922	914	99	1	15.0
560	Setto	914	922	923	915	99	1	15.0
561	Setto	915	923	816	817	99	1	15.0
562	Setto	791	792	924	916	99	1	15.0
563	Setto	916	924	925	917	99	1	15.0
564	Setto	917	925	926	918	99	1	15.0
565	Setto	918	926	927	919	99	1	15.0
566	Setto	919	927	928	920	99	1	15.0
567	Setto	920	928	929	921	99	1	15.0
568	Setto	921	929	930	922	99	1	15.0

569	Setto	922	930	931	923	99	1	15.0
570	Setto	923	931	815	816	99	1	15.0
571	Setto	792	793	932	924	99	1	15.0
572	Setto	924	932	933	925	99	1	15.0
573	Setto	925	933	934	926	99	1	15.0
574	Setto	926	934	935	927	99	1	15.0
575	Setto	927	935	936	928	99	1	15.0
576	Setto	928	936	937	929	99	1	15.0
577	Setto	929	937	938	930	99	1	15.0
578	Setto	930	938	939	931	99	1	15.0
579	Setto	931	939	814	815	99	1	15.0
580	Setto	793	794	940	932	99	1	15.0
581	Setto	932	940	941	933	99	1	15.0
582	Setto	933	941	942	934	99	1	15.0
583	Setto	934	942	943	935	99	1	15.0
584	Setto	935	943	944	936	99	1	15.0
585	Setto	936	944	945	937	99	1	15.0
586	Setto	937	945	946	938	99	1	15.0
587	Setto	938	946	947	939	99	1	15.0
588	Setto	939	947	813	814	99	1	15.0
589	Setto	794	795	948	940	99	1	15.0
590	Setto	940	948	949	941	99	1	15.0
591	Setto	941	949	950	942	99	1	15.0
592	Setto	942	950	951	943	99	1	15.0
593	Setto	943	951	952	944	99	1	15.0
594	Setto	944	952	953	945	99	1	15.0
595	Setto	945	953	954	946	99	1	15.0
596	Setto	946	954	955	947	99	1	15.0
597	Setto	947	955	812	813	99	1	15.0
598	Setto	795	796	956	948	99	1	15.0
599	Setto	948	956	957	949	99	1	15.0
600	Setto	949	957	958	950	99	1	15.0
601	Setto	950	958	959	951	99	1	15.0
602	Setto	951	959	960	952	99	1	15.0
603	Setto	952	960	961	953	99	1	15.0
604	Setto	953	961	962	954	99	1	15.0
605	Setto	954	962	963	955	99	1	15.0
606	Setto	955	963	811	812	99	1	15.0

607	Setto	796	797	964	956	99	1	15.0
608	Setto	956	964	965	957	99	1	15.0
609	Setto	957	965	966	958	99	1	15.0
610	Setto	958	966	967	959	99	1	15.0
611	Setto	959	967	968	960	99	1	15.0
612	Setto	960	968	969	961	99	1	15.0
613	Setto	961	969	970	962	99	1	15.0
614	Setto	962	970	971	963	99	1	15.0
615	Setto	963	971	810	811	99	1	15.0
616	Setto	797	798	972	964	99	1	15.0
617	Setto	964	972	973	965	99	1	15.0
618	Setto	965	973	974	966	99	1	15.0
619	Setto	966	974	975	967	99	1	15.0
620	Setto	967	975	976	968	99	1	15.0
621	Setto	968	976	977	969	99	1	15.0
622	Setto	969	977	978	970	99	1	15.0
623	Setto	970	978	979	971	99	1	15.0
624	Setto	971	979	809	810	99	1	15.0
625	Setto	798	799	980	972	99	1	15.0
626	Setto	972	980	981	973	99	1	15.0
627	Setto	973	981	982	974	99	1	15.0
628	Setto	974	982	983	975	99	1	15.0
629	Setto	975	983	984	976	99	1	15.0
630	Setto	976	984	985	977	99	1	15.0
631	Setto	977	985	986	978	99	1	15.0
632	Setto	978	986	987	979	99	1	15.0
633	Setto	979	987	808	809	99	1	15.0
634	Setto	799	800	988	980	99	1	15.0
635	Setto	980	988	989	981	99	1	15.0
636	Setto	981	989	990	982	99	1	15.0
637	Setto	982	990	991	983	99	1	15.0
638	Setto	983	991	992	984	99	1	15.0
639	Setto	984	992	993	985	99	1	15.0
640	Setto	985	993	994	986	99	1	15.0
641	Setto	986	994	995	987	99	1	15.0
642	Setto	987	995	807	808	99	1	15.0
643	Setto	800	801	996	988	99	1	15.0
644	Setto	988	996	997	989	99	1	15.0

645	Setto	989	997	998	990	99	1	15.0
646	Setto	990	998	999	991	99	1	15.0
647	Setto	991	999	1000	992	99	1	15.0
648	Setto	992	1000	1001	993	99	1	15.0
649	Setto	993	1001	1002	994	99	1	15.0
650	Setto	994	1002	1003	995	99	1	15.0
651	Setto	995	1003	806	807	99	1	15.0
652	Setto	801	802	1004	996	99	1	15.0
653	Setto	996	1004	1005	997	99	1	15.0
654	Setto	997	1005	1006	998	99	1	15.0
655	Setto	998	1006	1007	999	99	1	15.0
656	Setto	999	1007	1008	1000	99	1	15.0
657	Setto	1000	1008	1009	1001	99	1	15.0
658	Setto	1001	1009	1010	1002	99	1	15.0
659	Setto	1002	1010	1011	1003	99	1	15.0
660	Setto	1003	1011	805	806	99	1	15.0
661	Setto	802	803	1012	1004	99	1	15.0
662	Setto	1004	1012	1013	1005	99	1	15.0
663	Setto	1005	1013	1014	1006	99	1	15.0
664	Setto	1006	1014	1015	1007	99	1	15.0
665	Setto	1007	1015	1016	1008	99	1	15.0
666	Setto	1008	1016	1017	1009	99	1	15.0
667	Setto	1009	1017	1018	1010	99	1	15.0
668	Setto	1010	1018	1019	1011	99	1	15.0
669	Setto	1011	1019	804	805	99	1	15.0
670	Setto	803	141	454	1012	99	1	15.0
671	Setto	1012	454	453	1013	99	1	15.0
672	Setto	1013	453	452	1014	99	1	15.0
673	Setto	1014	452	451	1015	99	1	15.0
674	Setto	1015	451	450	1016	99	1	15.0
675	Setto	1016	450	449	1017	99	1	15.0
676	Setto	1017	449	448	1018	99	1	15.0
677	Setto	1018	448	447	1019	99	1	15.0
678	Setto	1019	447	140	804	99	1	15.0
679	Setto	1023	108	1024	1049	99	1	45.0
680	Setto	1043	1036	1031	1032	99	1	45.0
681	Setto	1020	1021	1042	1048	99	1	45.0
682	Setto	1046	1025	107	1047	99	1	45.0

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

683	Setto	1033	1056	1050	1034	99	1	45.0
684	Setto	684	1048	1033	683	99	1	45.0
685	Setto	1054	1045	1039	1055	99	1	45.0
686	Setto	1021	109	1041	1042	99	1	45.0
687	Setto	1051	1055	1038	1037	99	1	45.0
688	Setto	683	1033	1034	682	99	1	45.0
689	Setto	1039	1027	1028	1044	99	1	45.0
690	Setto	1036	1037	110	1031	99	1	45.0
691	Setto	1053	1051	1037	1036	99	1	45.0
692	Setto	1045	1026	1027	1039	99	1	45.0
693	Setto	1037	1038	1030	110	99	1	45.0
694	Setto	681	1035	1043	680	99	1	45.0
695	Setto	1047	107	1026	1045	99	1	45.0
696	Setto	682	1034	1035	681	99	1	45.0
697	Setto	1058	1054	1055	1051	99	1	45.0
698	Setto	1038	1044	1029	1030	99	1	45.0
699	Setto	1040	1046	1047	1057	99	1	45.0
700	Setto	1049	1024	1025	1046	99	1	45.0
701	Setto	109	1022	1040	1041	99	1	45.0
702	Setto	1055	1039	1044	1038	99	1	45.0
703	Setto	1057	1047	1045	1054	99	1	45.0
704	Setto	1041	1040	1057	1052	99	1	45.0
705	Setto	1042	1041	1052	1056	99	1	45.0
706	Setto	1035	1053	1036	1043	99	1	45.0
707	Setto	1034	1050	1053	1035	99	1	45.0
708	Setto	114	1020	1048	684	99	1	45.0
709	Setto	1022	1023	1049	1040	99	1	45.0
710	Setto	680	1043	1032	92	99	1	45.0
711	Setto	1044	1028	2	1029	99	1	45.0
712	Setto	1056	1052	1058	1050	99	1	45.0
713	Setto	1050	1058	1051	1053	99	1	45.0
714	Setto	1052	1057	1054	1058	99	1	45.0
715	Setto	1048	1042	1056	1033	99	1	45.0
716	Setto	1040	1049	1046		99	1	45.0
717	Setto	631	1065	1064	632	99	1	40.0
718	Setto	1060	102	655	1065	99	1	40.0
719	Setto	1063	1064	1061	1062	99	1	40.0
720	Setto	633	1063	1062	95	99	1	40.0

721	Setto	1064	654	103	1061	99	1	40.0
722	Setto	1065	655	654	1064	99	1	40.0
723	Setto	632	1064	1063	633	99	1	40.0
724	Setto	96	1059	1065	631	99	1	40.0
725	Setto	1059	1060	1065		99	1	40.0
726	Setto	75	1066	1072	585	99	21	40.0
727	Setto	585	1072	1073	154	99	21	40.0
728	Setto	154	1073	1074	586	99	21	40.0
729	Setto	586	1074	1071	74	99	21	40.0
730	Setto	1066	1067	1075	1072	99	21	40.0
731	Setto	1072	1075	1076	1073	99	21	40.0
732	Setto	1073	1076	1077	1074	99	21	40.0
733	Setto	1074	1077	1070	1071	99	21	40.0
734	Setto	1067	1068	1078	1075	99	21	40.0
735	Setto	1075	1078	1079	1076	99	21	40.0
736	Setto	1076	1079	1080	1077	99	21	40.0
737	Setto	1077	1080	1069	1070	99	21	40.0
738	Setto	1068	57	549	1078	99	21	40.0
739	Setto	1078	549	155	1079	99	21	40.0
740	Setto	1079	155	548	1080	99	21	40.0
741	Setto	1080	548	58	1069	99	21	40.0
742	Setto	158	146	642	1086	99	1	45.0
743	Setto	147	158	1086	1085	99	1	45.0
744	Setto	1086	642	641	1087	99	1	45.0
745	Setto	1085	1086	1087	1084	99	1	45.0
746	Setto	1087	641	640	1088	99	1	45.0
747	Setto	1084	1087	1088	156	99	1	45.0
748	Setto	1088	640	639	1089	99	1	45.0
749	Setto	156	1088	1089	1083	99	1	45.0
750	Setto	1089	639	638	1090	99	1	45.0
751	Setto	1083	1089	1090	1082	99	1	45.0
752	Setto	1090	638	637	1091	99	1	45.0
753	Setto	1082	1090	1091	1081	99	1	45.0
754	Setto	1091	637	145	159	99	1	45.0
755	Setto	1081	1091	159	157	99	1	45.0
756	Setto	1092	147	1085	1094	99	21	45.0
757	Setto	108	1092	1094	1024	99	21	45.0
758	Setto	1094	1085	1084	1095	99	21	45.0

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

759	Setto	1024	1094	1095	1025	99	21	45.0
760	Setto	1095	1084	156	1093	99	21	45.0
761	Setto	1025	1095	1093	107	99	21	45.0
762	Setto	323	1106	197	112	99	1	30.0
763	Setto	324	1105	1106	323	99	1	30.0
764	Setto	325	1104	1105	324	99	1	30.0
765	Setto	326	1103	1104	325	99	1	30.0
766	Setto	327	1102	1103	326	99	1	30.0
767	Setto	328	1101	1102	327	99	1	30.0
768	Setto	329	1100	1101	328	99	1	30.0
769	Setto	330	1099	1100	329	99	1	30.0
770	Setto	331	1098	1099	330	99	1	30.0
771	Setto	332	1097	1098	331	99	1	30.0
772	Setto	333	1096	1097	332	99	1	30.0
773	Setto	111	196	1096	333	99	1	30.0
774	Setto	1112	191	1113	1117	99	1	40.0
775	Setto	199	1112	1117	1111	99	1	40.0
776	Setto	1117	1113	1114	1118	99	1	40.0
777	Setto	1111	1117	1118	1110	99	1	40.0
778	Setto	1118	1114	1115	1119	99	1	40.0
779	Setto	1110	1118	1119	1109	99	1	40.0
780	Setto	1119	1115	1116	1120	99	1	40.0
781	Setto	1109	1119	1120	1108	99	1	40.0
782	Setto	1120	1116	192	1107	99	1	40.0
783	Setto	1108	1120	1107	198	99	1	40.0
784	Setto	139	169	1121	769	99	1	40.0
785	Setto	769	1121	1122	770	99	1	40.0
786	Setto	770	1122	1123	771	99	1	40.0
787	Setto	771	1123	1124	772	99	1	40.0
788	Setto	772	1124	1125	773	99	1	40.0
789	Setto	773	1125	1126	774	99	1	40.0
790	Setto	774	1126	1127	775	99	1	40.0
791	Setto	775	1127	1128	776	99	1	40.0
792	Setto	776	1128	1129	777	99	1	40.0
793	Setto	777	1129	1130	778	99	1	40.0
794	Setto	778	1130	1131	779	99	1	40.0
795	Setto	779	1131	168	138	99	1	40.0
796	Setto	1132	1154	177	175	99	1	40.0

797	Setto	1154	1153	173	177	99	1	40.0
798	Setto	1133	1155	1154	1132	99	1	40.0
799	Setto	1155	1152	1153	1154	99	1	40.0
800	Setto	1134	1156	1155	1133	99	1	40.0
801	Setto	1156	1151	1152	1155	99	1	40.0
802	Setto	1135	1157	1156	1134	99	1	40.0
803	Setto	1157	1150	1151	1156	99	1	40.0
804	Setto	1136	1158	1157	1135	99	1	40.0
805	Setto	1158	1149	1150	1157	99	1	40.0
806	Setto	1137	1159	1158	1136	99	1	40.0
807	Setto	1159	1148	1149	1158	99	1	40.0
808	Setto	1138	1160	1159	1137	99	1	40.0
809	Setto	1160	1147	1148	1159	99	1	40.0
810	Setto	1139	1161	1160	1138	99	1	40.0
811	Setto	1161	1146	1147	1160	99	1	40.0
812	Setto	1140	1162	1161	1139	99	1	40.0
813	Setto	1162	1145	1146	1161	99	1	40.0
814	Setto	1141	1163	1162	1140	99	1	40.0
815	Setto	1163	1144	1145	1162	99	1	40.0
816	Setto	1142	1164	1163	1141	99	1	40.0
817	Setto	1164	1143	1144	1163	99	1	40.0
818	Setto	172	176	1164	1142	99	1	40.0
819	Setto	176	174	1143	1164	99	1	40.0
820	Setto	1165	1186	179	182	99	1	40.0
821	Setto	1166	1185	1186	1165	99	1	40.0
822	Setto	1167	1184	1185	1166	99	1	40.0
823	Setto	1168	1183	1184	1167	99	1	40.0
824	Setto	1169	1182	1183	1168	99	1	40.0
825	Setto	1170	1181	1182	1169	99	1	40.0
826	Setto	1171	1180	1181	1170	99	1	40.0
827	Setto	1172	1179	1180	1171	99	1	40.0
828	Setto	1173	1178	1179	1172	99	1	40.0
829	Setto	1174	1177	1178	1173	99	1	40.0
830	Setto	1175	1176	1177	1174	99	1	40.0
831	Setto	181	180	1176	1175	99	1	40.0
832	Setto	1187	1209	189	187	99	1	40.0
833	Setto	1209	1208	185	189	99	1	40.0
834	Setto	1188	1210	1209	1187	99	1	40.0

835	Setto	1210	1207	1208	1209	99	1	40.0
836	Setto	1189	1211	1210	1188	99	1	40.0
837	Setto	1211	1206	1207	1210	99	1	40.0
838	Setto	1190	1212	1211	1189	99	1	40.0
839	Setto	1212	1205	1206	1211	99	1	40.0
840	Setto	1191	1213	1212	1190	99	1	40.0
841	Setto	1213	1204	1205	1212	99	1	40.0
842	Setto	1192	1214	1213	1191	99	1	40.0
843	Setto	1214	1203	1204	1213	99	1	40.0
844	Setto	1193	1215	1214	1192	99	1	40.0
845	Setto	1215	1202	1203	1214	99	1	40.0
846	Setto	1194	1216	1215	1193	99	1	40.0
847	Setto	1216	1201	1202	1215	99	1	40.0
848	Setto	1195	1217	1216	1194	99	1	40.0
849	Setto	1217	1200	1201	1216	99	1	40.0
850	Setto	1196	1218	1217	1195	99	1	40.0
851	Setto	1218	1199	1200	1217	99	1	40.0
852	Setto	1197	1219	1218	1196	99	1	40.0
853	Setto	1219	1198	1199	1218	99	1	40.0
854	Setto	178	188	1219	1197	99	1	40.0
855	Setto	188	186	1198	1219	99	1	40.0
856	Setto	1277	1279	1255	1254	99	1	40.0
857	Setto	1254	1255	1221	193	99	1	40.0
858	Setto	1244	1236	1237	1243	99	1	40.0
859	Setto	1246	1234	1235	1245	99	1	40.0
860	Setto	1116	1263	1223	192	99	1	40.0
861	Setto	1227	1256	1249	1226	99	1	40.0
862	Setto	194	1231	1247	1248	99	1	40.0
863	Setto	1114	1251	1252	1115	99	1	40.0
864	Setto	1225	1250	1260	1224	99	1	40.0
865	Setto	1260	1274	1275	1261	99	1	40.0
866	Setto	1228	1262	1256	1227	99	1	40.0
867	Setto	1230	194	1248	1257	99	1	40.0
868	Setto	1259	1273	1277	1251	99	1	40.0
869	Setto	1243	1237	1238	1242	99	1	40.0
870	Setto	1258	1233	1234	1246	99	1	40.0
871	Setto	1226	1249	1250	1225	99	1	40.0
872	Setto	1231	1232	1258	1247	99	1	40.0

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

873	Setto	190	1229	1262	1228	99	1	40.0
874	Setto	1269	1245	1244	1265	99	1	40.0
875	Setto	1224	1260	1261	191	99	1	40.0
876	Setto	1266	1243	1242	1267	99	1	40.0
877	Setto	1242	1238	1239	1241	99	1	40.0
878	Setto	1253	1254	193	1222	99	1	40.0
879	Setto	1263	1253	1222	1223	99	1	40.0
880	Setto	1113	1259	1251	1114	99	1	40.0
881	Setto	1267	1242	1241	1278	99	1	40.0
882	Setto	191	1261	1259	1113	99	1	40.0
883	Setto	1264	1240	30	1220	99	1	40.0
884	Setto	1241	1239	1240	1264	99	1	40.0
885	Setto	1229	1230	1257	1262	99	1	40.0
886	Setto	1257	1248	1270	1276	99	1	40.0
887	Setto	1255	1264	1220	1221	99	1	40.0
888	Setto	1275	1284	1283	1273	99	1	40.0
889	Setto	1245	1235	1236	1244	99	1	40.0
890	Setto	1261	1275	1273	1259	99	1	40.0
891	Setto	1262	1257	1276	1256	99	1	40.0
892	Setto	1248	1247	1271	1270	99	1	40.0
893	Setto	1256	1276	1268	1249	99	1	40.0
894	Setto	1286	1277	1254	1253	99	1	40.0
895	Setto	1251	1277	1286	1252	99	1	40.0
896	Setto	1271	1246	1245	1269	99	1	40.0
897	Setto	1232	29	1233	1258	99	1	40.0
898	Setto	1115	1252	1263	1116	99	1	40.0
899	Setto	1265	1244	1243	1266	99	1	40.0
900	Setto	1272	1282	1280	1274	99	1	40.0
901	Setto	1249	1268	1272	1250	99	1	40.0
902	Setto	1268	1281	1282	1272	99	1	40.0
903	Setto	1252	1286	1253	1263	99	1	40.0
904	Setto	1282	1265	1266	1280	99	1	40.0
905	Setto	1284	1267	1278	1283	99	1	40.0
906	Setto	1276	1270	1281	1268	99	1	40.0
907	Setto	1273	1283	1279	1277	99	1	40.0
908	Setto	1250	1272	1274	1260	99	1	40.0
909	Setto	1247	1258	1246	1271	99	1	40.0
910	Setto	1278	1241	1264	1285	99	1	40.0

911	Setto	1274	1280	1284	1275	99	1	40.0
912	Setto	1270	1271	1269	1281	99	1	40.0
913	Setto	1281	1269	1265	1282	99	1	40.0
914	Setto	1280	1266	1267	1284	99	1	40.0
915	Setto	1279	1285	1264	1255	99	1	40.0
916	Setto	1283	1278	1285	1279	99	1	40.0
917	Setto	196	200	1287	1096	99	1	40.0
918	Setto	1096	1287	1288	1097	99	1	40.0
919	Setto	1097	1288	1289	1098	99	1	40.0
920	Setto	1103	1111	1110	1104	99	1	40.0
921	Setto	1098	1289	1290	1099	99	1	40.0
922	Setto	1099	1290	1291	1100	99	1	40.0
923	Setto	1100	1291	199	1101	99	1	40.0
924	Setto	1101	199	1111	1102	99	1	40.0
925	Setto	1106	1108	198	197	99	1	40.0
926	Setto	1105	1109	1108	1106	99	1	40.0
927	Setto	1104	1110	1109	1105	99	1	40.0
928	Setto	1103	1102	1111		99	1	40.0
929	Setto	197	203	1292	1106	99	1	40.0
930	Setto	1106	1292	1293	1105	99	1	40.0
931	Setto	1105	1293	1294	1104	99	1	40.0
932	Setto	1104	1294	1295	1103	99	1	40.0
933	Setto	1103	1295	1296	1102	99	1	40.0
934	Setto	1102	1296	1297	1101	99	1	40.0
935	Setto	1101	1297	1298	1100	99	1	40.0
936	Setto	1100	1298	1299	1099	99	1	40.0
937	Setto	1099	1299	1300	1098	99	1	40.0
938	Setto	1098	1300	1301	1097	99	1	40.0
939	Setto	1097	1301	1302	1096	99	1	40.0
940	Setto	1096	1302	202	196	99	1	40.0
941	Setto	30	1303	1363	1240	99	1	30.0
942	Setto	1240	1363	1364	1239	99	1	30.0
943	Setto	1239	1364	1365	1238	99	1	30.0
944	Setto	1238	1365	1366	1237	99	1	30.0
945	Setto	1237	1366	1367	1236	99	1	30.0
946	Setto	1236	1367	1368	1235	99	1	30.0
947	Setto	1235	1368	1369	1234	99	1	30.0
948	Setto	1234	1369	1370	1233	99	1	30.0

949	Setto	1233	1370	1362	29	99	1	30.0
950	Setto	1303	1304	1371	1363	99	1	30.0
951	Setto	1363	1371	1372	1364	99	1	30.0
952	Setto	1364	1372	1373	1365	99	1	30.0
953	Setto	1365	1373	1374	1366	99	1	30.0
954	Setto	1366	1374	1375	1367	99	1	30.0
955	Setto	1367	1375	1376	1368	99	1	30.0
956	Setto	1368	1376	1377	1369	99	1	30.0
957	Setto	1369	1377	1378	1370	99	1	30.0
958	Setto	1370	1378	1361	1362	99	1	30.0
959	Setto	1304	1305	1379	1371	99	1	30.0
960	Setto	1371	1379	1380	1372	99	1	30.0
961	Setto	1372	1380	1381	1373	99	1	30.0
962	Setto	1373	1381	1382	1374	99	1	30.0
963	Setto	1374	1382	1383	1375	99	1	30.0
964	Setto	1375	1383	1384	1376	99	1	30.0
965	Setto	1376	1384	1385	1377	99	1	30.0
966	Setto	1377	1385	1386	1378	99	1	30.0
967	Setto	1378	1386	1360	1361	99	1	30.0
968	Setto	1305	1306	1387	1379	99	1	30.0
969	Setto	1379	1387	1388	1380	99	1	30.0
970	Setto	1380	1388	1389	1381	99	1	30.0
971	Setto	1381	1389	1390	1382	99	1	30.0
972	Setto	1382	1390	1391	1383	99	1	30.0
973	Setto	1383	1391	1392	1384	99	1	30.0
974	Setto	1384	1392	1393	1385	99	1	30.0
975	Setto	1385	1393	1394	1386	99	1	30.0
976	Setto	1386	1394	1359	1360	99	1	30.0
977	Setto	1306	1307	1395	1387	99	1	30.0
978	Setto	1387	1395	1396	1388	99	1	30.0
979	Setto	1388	1396	1397	1389	99	1	30.0
980	Setto	1389	1397	1398	1390	99	1	30.0
981	Setto	1390	1398	1399	1391	99	1	30.0
982	Setto	1391	1399	1400	1392	99	1	30.0
983	Setto	1392	1400	1401	1393	99	1	30.0
984	Setto	1393	1401	1402	1394	99	1	30.0
985	Setto	1394	1402	1358	1359	99	1	30.0
986	Setto	1307	1308	1403	1395	99	1	30.0

987	Setto	1395	1403	1404	1396	99	1	30.0
988	Setto	1396	1404	1405	1397	99	1	30.0
989	Setto	1397	1405	1406	1398	99	1	30.0
990	Setto	1398	1406	1407	1399	99	1	30.0
991	Setto	1399	1407	1408	1400	99	1	30.0
992	Setto	1400	1408	1409	1401	99	1	30.0
993	Setto	1401	1409	1410	1402	99	1	30.0
994	Setto	1402	1410	1357	1358	99	1	30.0
995	Setto	1308	1309	1411	1403	99	1	30.0
996	Setto	1403	1411	1412	1404	99	1	30.0
997	Setto	1404	1412	1413	1405	99	1	30.0
998	Setto	1405	1413	1414	1406	99	1	30.0
999	Setto	1406	1414	1415	1407	99	1	30.0
1000	Setto	1407	1415	1416	1408	99	1	30.0
1001	Setto	1408	1416	1417	1409	99	1	30.0
1002	Setto	1409	1417	1418	1410	99	1	30.0
1003	Setto	1410	1418	1356	1357	99	1	30.0
1004	Setto	1309	1310	1419	1411	99	1	30.0
1005	Setto	1411	1419	1420	1412	99	1	30.0
1006	Setto	1412	1420	1421	1413	99	1	30.0
1007	Setto	1413	1421	1422	1414	99	1	30.0
1008	Setto	1414	1422	1423	1415	99	1	30.0
1009	Setto	1415	1423	1424	1416	99	1	30.0
1010	Setto	1416	1424	1425	1417	99	1	30.0
1011	Setto	1417	1425	1426	1418	99	1	30.0
1012	Setto	1418	1426	1355	1356	99	1	30.0
1013	Setto	1310	1311	1427	1419	99	1	30.0
1014	Setto	1419	1427	1428	1420	99	1	30.0
1015	Setto	1420	1428	1429	1421	99	1	30.0
1016	Setto	1421	1429	1430	1422	99	1	30.0
1017	Setto	1422	1430	1431	1423	99	1	30.0
1018	Setto	1423	1431	1432	1424	99	1	30.0
1019	Setto	1424	1432	1433	1425	99	1	30.0
1020	Setto	1425	1433	1434	1426	99	1	30.0
1021	Setto	1426	1434	1354	1355	99	1	30.0
1022	Setto	1311	1312	1435	1427	99	1	30.0
1023	Setto	1427	1435	1436	1428	99	1	30.0
1024	Setto	1428	1436	1437	1429	99	1	30.0

1025	Setto	1429	1437	1438	1430	99	1	30.0
1026	Setto	1430	1438	1439	1431	99	1	30.0
1027	Setto	1431	1439	1440	1432	99	1	30.0
1028	Setto	1432	1440	1441	1433	99	1	30.0
1029	Setto	1433	1441	1442	1434	99	1	30.0
1030	Setto	1434	1442	1353	1354	99	1	30.0
1031	Setto	1312	1313	1443	1435	99	1	30.0
1032	Setto	1435	1443	1444	1436	99	1	30.0
1033	Setto	1436	1444	1445	1437	99	1	30.0
1034	Setto	1437	1445	1446	1438	99	1	30.0
1035	Setto	1438	1446	1447	1439	99	1	30.0
1036	Setto	1439	1447	1448	1440	99	1	30.0
1037	Setto	1440	1448	1449	1441	99	1	30.0
1038	Setto	1441	1449	1450	1442	99	1	30.0
1039	Setto	1442	1450	1352	1353	99	1	30.0
1040	Setto	1313	1314	1451	1443	99	1	30.0
1041	Setto	1443	1451	1452	1444	99	1	30.0
1042	Setto	1444	1452	1453	1445	99	1	30.0
1043	Setto	1445	1453	1454	1446	99	1	30.0
1044	Setto	1446	1454	1455	1447	99	1	30.0
1045	Setto	1447	1455	1456	1448	99	1	30.0
1046	Setto	1448	1456	1457	1449	99	1	30.0
1047	Setto	1449	1457	1458	1450	99	1	30.0
1048	Setto	1450	1458	1351	1352	99	1	30.0
1049	Setto	1314	1315	1459	1451	99	1	30.0
1050	Setto	1451	1459	1460	1452	99	1	30.0
1051	Setto	1452	1460	1461	1453	99	1	30.0
1052	Setto	1453	1461	1462	1454	99	1	30.0
1053	Setto	1454	1462	1463	1455	99	1	30.0
1054	Setto	1455	1463	1464	1456	99	1	30.0
1055	Setto	1456	1464	1465	1457	99	1	30.0
1056	Setto	1457	1465	1466	1458	99	1	30.0
1057	Setto	1458	1466	1350	1351	99	1	30.0
1058	Setto	1315	216	1467	1459	99	1	30.0
1059	Setto	1459	1467	1468	1460	99	1	30.0
1060	Setto	1460	1468	1469	1461	99	1	30.0
1061	Setto	1461	1469	1470	1462	99	1	30.0
1062	Setto	1462	1470	1471	1463	99	1	30.0

1063	Setto	1463	1471	1472	1464	99	1	30.0
1064	Setto	1464	1472	1473	1465	99	1	30.0
1065	Setto	1465	1473	1474	1466	99	1	30.0
1066	Setto	1466	1474	217	1350	99	1	30.0
1067	Setto	216	1316	1475	1467	99	1	30.0
1068	Setto	1467	1475	1476	1468	99	1	30.0
1069	Setto	1468	1476	1477	1469	99	1	30.0
1070	Setto	1469	1477	1478	1470	99	1	30.0
1071	Setto	1470	1478	1479	1471	99	1	30.0
1072	Setto	1471	1479	1480	1472	99	1	30.0
1073	Setto	1472	1480	1481	1473	99	1	30.0
1074	Setto	1473	1481	1482	1474	99	1	30.0
1075	Setto	1474	1482	1349	217	99	1	30.0
1076	Setto	1316	1317	1483	1475	99	1	30.0
1077	Setto	1475	1483	1484	1476	99	1	30.0
1078	Setto	1476	1484	1485	1477	99	1	30.0
1079	Setto	1477	1485	1486	1478	99	1	30.0
1080	Setto	1478	1486	1487	1479	99	1	30.0
1081	Setto	1479	1487	1488	1480	99	1	30.0
1082	Setto	1480	1488	1489	1481	99	1	30.0
1083	Setto	1481	1489	1490	1482	99	1	30.0
1084	Setto	1482	1490	1348	1349	99	1	30.0
1085	Setto	1317	1318	1491	1483	99	1	30.0
1086	Setto	1483	1491	1492	1484	99	1	30.0
1087	Setto	1484	1492	1493	1485	99	1	30.0
1088	Setto	1485	1493	1494	1486	99	1	30.0
1089	Setto	1486	1494	1495	1487	99	1	30.0
1090	Setto	1487	1495	1496	1488	99	1	30.0
1091	Setto	1488	1496	1497	1489	99	1	30.0
1092	Setto	1489	1497	1498	1490	99	1	30.0
1093	Setto	1490	1498	1347	1348	99	1	30.0
1094	Setto	1318	1319	1499	1491	99	1	30.0
1095	Setto	1491	1499	1500	1492	99	1	30.0
1096	Setto	1492	1500	1501	1493	99	1	30.0
1097	Setto	1493	1501	1502	1494	99	1	30.0
1098	Setto	1494	1502	1503	1495	99	1	30.0
1099	Setto	1495	1503	1504	1496	99	1	30.0
1100	Setto	1496	1504	1505	1497	99	1	30.0

1101	Setto	1497	1505	1506	1498	99	1	30.0
1102	Setto	1498	1506	1346	1347	99	1	30.0
1103	Setto	1319	1320	1507	1499	99	1	30.0
1104	Setto	1499	1507	1508	1500	99	1	30.0
1105	Setto	1500	1508	1509	1501	99	1	30.0
1106	Setto	1501	1509	1510	1502	99	1	30.0
1107	Setto	1502	1510	1511	1503	99	1	30.0
1108	Setto	1503	1511	1512	1504	99	1	30.0
1109	Setto	1504	1512	1513	1505	99	1	30.0
1110	Setto	1505	1513	1514	1506	99	1	30.0
1111	Setto	1506	1514	1345	1346	99	1	30.0
1112	Setto	1320	1321	1515	1507	99	1	30.0
1113	Setto	1507	1515	1516	1508	99	1	30.0
1114	Setto	1508	1516	1517	1509	99	1	30.0
1115	Setto	1509	1517	1518	1510	99	1	30.0
1116	Setto	1510	1518	1519	1511	99	1	30.0
1117	Setto	1511	1519	1520	1512	99	1	30.0
1118	Setto	1512	1520	1521	1513	99	1	30.0
1119	Setto	1513	1521	1522	1514	99	1	30.0
1120	Setto	1514	1522	1344	1345	99	1	30.0
1121	Setto	1321	1322	1523	1515	99	1	30.0
1122	Setto	1515	1523	1524	1516	99	1	30.0
1123	Setto	1516	1524	1525	1517	99	1	30.0
1124	Setto	1517	1525	1526	1518	99	1	30.0
1125	Setto	1518	1526	1527	1519	99	1	30.0
1126	Setto	1519	1527	1528	1520	99	1	30.0
1127	Setto	1520	1528	1529	1521	99	1	30.0
1128	Setto	1521	1529	1530	1522	99	1	30.0
1129	Setto	1522	1530	1343	1344	99	1	30.0
1130	Setto	1322	1323	1531	1523	99	1	30.0
1131	Setto	1523	1531	1532	1524	99	1	30.0
1132	Setto	1524	1532	1533	1525	99	1	30.0
1133	Setto	1525	1533	1534	1526	99	1	30.0
1134	Setto	1526	1534	1535	1527	99	1	30.0
1135	Setto	1527	1535	1536	1528	99	1	30.0
1136	Setto	1528	1536	1537	1529	99	1	30.0
1137	Setto	1529	1537	1538	1530	99	1	30.0
1138	Setto	1530	1538	1342	1343	99	1	30.0

1139	Setto	1323	1324	1539	1531	99	1	30.0
1140	Setto	1531	1539	1540	1532	99	1	30.0
1141	Setto	1532	1540	1541	1533	99	1	30.0
1142	Setto	1533	1541	1542	1534	99	1	30.0
1143	Setto	1534	1542	1543	1535	99	1	30.0
1144	Setto	1535	1543	1544	1536	99	1	30.0
1145	Setto	1536	1544	1545	1537	99	1	30.0
1146	Setto	1537	1545	1546	1538	99	1	30.0
1147	Setto	1538	1546	1341	1342	99	1	30.0
1148	Setto	1324	1325	1547	1539	99	1	30.0
1149	Setto	1539	1547	1548	1540	99	1	30.0
1150	Setto	1540	1548	1549	1541	99	1	30.0
1151	Setto	1541	1549	1550	1542	99	1	30.0
1152	Setto	1542	1550	1551	1543	99	1	30.0
1153	Setto	1543	1551	1552	1544	99	1	30.0
1154	Setto	1544	1552	1553	1545	99	1	30.0
1155	Setto	1545	1553	1554	1546	99	1	30.0
1156	Setto	1546	1554	1340	1341	99	1	30.0
1157	Setto	1325	1326	1555	1547	99	1	30.0
1158	Setto	1547	1555	1556	1548	99	1	30.0
1159	Setto	1548	1556	1557	1549	99	1	30.0
1160	Setto	1549	1557	1558	1550	99	1	30.0
1161	Setto	1550	1558	1559	1551	99	1	30.0
1162	Setto	1551	1559	1560	1552	99	1	30.0
1163	Setto	1552	1560	1561	1553	99	1	30.0
1164	Setto	1553	1561	1562	1554	99	1	30.0
1165	Setto	1554	1562	1339	1340	99	1	30.0
1166	Setto	1326	1327	1563	1555	99	1	30.0
1167	Setto	1555	1563	1564	1556	99	1	30.0
1168	Setto	1556	1564	1565	1557	99	1	30.0
1169	Setto	1557	1565	1566	1558	99	1	30.0
1170	Setto	1558	1566	1567	1559	99	1	30.0
1171	Setto	1559	1567	1568	1560	99	1	30.0
1172	Setto	1560	1568	1569	1561	99	1	30.0
1173	Setto	1561	1569	1570	1562	99	1	30.0
1174	Setto	1562	1570	1338	1339	99	1	30.0
1175	Setto	1327	1328	1571	1563	99	1	30.0
1176	Setto	1563	1571	1572	1564	99	1	30.0

1177	Setto	1564	1572	1573	1565	99	1	30.0
1178	Setto	1565	1573	1574	1566	99	1	30.0
1179	Setto	1566	1574	1575	1567	99	1	30.0
1180	Setto	1567	1575	1576	1568	99	1	30.0
1181	Setto	1568	1576	1577	1569	99	1	30.0
1182	Setto	1569	1577	1578	1570	99	1	30.0
1183	Setto	1570	1578	1337	1338	99	1	30.0
1184	Setto	1328	215	1329	1571	99	1	30.0
1185	Setto	1571	1329	1330	1572	99	1	30.0
1186	Setto	1572	1330	1331	1573	99	1	30.0
1187	Setto	1573	1331	1332	1574	99	1	30.0
1188	Setto	1574	1332	1333	1575	99	1	30.0
1189	Setto	1575	1333	1334	1576	99	1	30.0
1190	Setto	1576	1334	1335	1577	99	1	30.0
1191	Setto	1577	1335	1336	1578	99	1	30.0
1192	Setto	1578	1336	214	1337	99	1	30.0
1193	Setto	1579	1601	221	219	99	1	40.0
1194	Setto	1601	1600	133	221	99	1	40.0
1195	Setto	1580	1602	1601	1579	99	1	40.0
1196	Setto	1602	1599	1600	1601	99	1	40.0
1197	Setto	1581	1603	1602	1580	99	1	40.0
1198	Setto	1603	1598	1599	1602	99	1	40.0
1199	Setto	1582	1604	1603	1581	99	1	40.0
1200	Setto	1604	1597	1598	1603	99	1	40.0
1201	Setto	1583	1605	1604	1582	99	1	40.0
1202	Setto	1605	1596	1597	1604	99	1	40.0
1203	Setto	1584	1606	1605	1583	99	1	40.0
1204	Setto	1606	1595	1596	1605	99	1	40.0
1205	Setto	1585	1607	1606	1584	99	1	40.0
1206	Setto	1607	1594	1595	1606	99	1	40.0
1207	Setto	1586	1608	1607	1585	99	1	40.0
1208	Setto	1608	1593	1594	1607	99	1	40.0
1209	Setto	1587	1609	1608	1586	99	1	40.0
1210	Setto	1609	1592	1593	1608	99	1	40.0
1211	Setto	1588	1610	1609	1587	99	1	40.0
1212	Setto	1610	1591	1592	1609	99	1	40.0
1213	Setto	1589	1611	1610	1588	99	1	40.0
1214	Setto	1611	1590	1591	1610	99	1	40.0

1215	Setto	1	220	1611	1589	99	1	40.0
1216	Setto	220	218	1590	1611	99	1	40.0
1217	Setto	1329	1619	223	215	99	1	30.0
1218	Setto	1330	1618	1619	1329	99	1	30.0
1219	Setto	1331	1617	1618	1330	99	1	30.0
1220	Setto	1332	1616	1617	1331	99	1	30.0
1221	Setto	1333	1615	1616	1332	99	1	30.0
1222	Setto	1334	1614	1615	1333	99	1	30.0
1223	Setto	1335	1613	1614	1334	99	1	30.0
1224	Setto	1336	1612	1613	1335	99	1	30.0
1225	Setto	214	222	1612	1336	99	1	30.0
1226	Setto	40	228	1631	273	99	1	40.0
1227	Setto	273	1631	1632	274	99	1	40.0
1228	Setto	274	1632	1633	275	99	1	40.0
1229	Setto	275	1633	1634	276	99	1	40.0
1230	Setto	276	1634	1635	277	99	1	40.0
1231	Setto	277	1635	1636	278	99	1	40.0
1232	Setto	278	1636	1637	279	99	1	40.0
1233	Setto	279	1637	1638	280	99	1	40.0
1234	Setto	280	1638	1639	281	99	1	40.0
1235	Setto	281	1639	1640	282	99	1	40.0
1236	Setto	282	1640	1641	283	99	1	40.0
1237	Setto	283	1641	229	39	99	1	40.0
1238	Setto	228	227	1620	1631	99	1	40.0
1239	Setto	1631	1620	1621	1632	99	1	40.0
1240	Setto	1632	1621	1622	1633	99	1	40.0
1241	Setto	1633	1622	1623	1634	99	1	40.0
1242	Setto	1634	1623	1624	1635	99	1	40.0
1243	Setto	1635	1624	1625	1636	99	1	40.0
1244	Setto	1636	1625	1626	1637	99	1	40.0
1245	Setto	1637	1626	1627	1638	99	1	40.0
1246	Setto	1638	1627	1628	1639	99	1	40.0
1247	Setto	1639	1628	1629	1640	99	1	40.0
1248	Setto	1640	1629	1630	1641	99	1	40.0
1249	Setto	1641	1630	226	229	99	1	40.0
1250	Setto	1642	1664	235	233	99	1	40.0
1251	Setto	1664	1663	231	235	99	1	40.0
1252	Setto	1643	1665	1664	1642	99	1	40.0

1253	Setto	1665	1662	1663	1664	99	1	40.0
1254	Setto	1644	1666	1665	1643	99	1	40.0
1255	Setto	1666	1661	1662	1665	99	1	40.0
1256	Setto	1645	1667	1666	1644	99	1	40.0
1257	Setto	1667	1660	1661	1666	99	1	40.0
1258	Setto	1646	1668	1667	1645	99	1	40.0
1259	Setto	1668	1659	1660	1667	99	1	40.0
1260	Setto	1647	1669	1668	1646	99	1	40.0
1261	Setto	1669	1658	1659	1668	99	1	40.0
1262	Setto	1648	1670	1669	1647	99	1	40.0
1263	Setto	1670	1657	1658	1669	99	1	40.0
1264	Setto	1649	1671	1670	1648	99	1	40.0
1265	Setto	1671	1656	1657	1670	99	1	40.0
1266	Setto	1650	1672	1671	1649	99	1	40.0
1267	Setto	1672	1655	1656	1671	99	1	40.0
1268	Setto	1651	1673	1672	1650	99	1	40.0
1269	Setto	1673	1654	1655	1672	99	1	40.0
1270	Setto	1652	1674	1673	1651	99	1	40.0
1271	Setto	1674	1653	1654	1673	99	1	40.0
1272	Setto	230	234	1674	1652	99	1	40.0
1273	Setto	234	232	1653	1674	99	1	40.0
1274	Setto	1679	1722	1678	238	99	1	35.0
1275	Setto	1690	214	1336	1707	99	1	35.0
1276	Setto	1684	1700	1705	1683	99	1	35.0
1277	Setto	1705	1712	1714	1706	99	1	35.0
1278	Setto	1704	1717	1720	1701	99	1	35.0
1279	Setto	1722	1702	1677	1678	99	1	35.0
1280	Setto	1692	1331	1330	1691	99	1	35.0
1281	Setto	1687	1688	1698	1708	99	1	35.0
1282	Setto	1681	1701	1722	1680	99	1	35.0
1283	Setto	1686	1708	1699	1685	99	1	35.0
1284	Setto	1703	1709	1675	1676	99	1	35.0
1285	Setto	1694	1333	1332	1693	99	1	35.0
1286	Setto	1688	1689	1697	1698	99	1	35.0
1287	Setto	1696	1335	1334	1695	99	1	35.0
1288	Setto	1697	1707	1696	1718	99	1	35.0
1289	Setto	1711	1710	1713	1712	99	1	35.0
1290	Setto	1700	1711	1712	1705	99	1	35.0

1291	Setto	1689	1690	1707	1697	99	1	35.0
1292	Setto	1695	1334	1333	1694	99	1	35.0
1293	Setto	1685	1699	1700	1684	99	1	35.0
1294	Setto	1699	1719	1711	1700	99	1	35.0
1295	Setto	236	1687	1708	1686	99	1	35.0
1296	Setto	1709	1329	215	1675	99	1	35.0
1297	Setto	1682	1704	1701	1681	99	1	35.0
1298	Setto	1691	1330	1329	1709	99	1	35.0
1299	Setto	1708	1698	1719	1699	99	1	35.0
1300	Setto	1718	1696	1695	1710	99	1	35.0
1301	Setto	1701	1720	1702	1722	99	1	35.0
1302	Setto	1683	1705	1706	237	99	1	35.0
1303	Setto	1716	1692	1691	1721	99	1	35.0
1304	Setto	1713	1694	1693	1715	99	1	35.0
1305	Setto	237	1706	1704	1682	99	1	35.0
1306	Setto	1720	1721	1703	1702	99	1	35.0
1307	Setto	1702	1703	1676	1677	99	1	35.0
1308	Setto	1693	1332	1331	1692	99	1	35.0
1309	Setto	1707	1336	1335	1696	99	1	35.0
1310	Setto	1715	1693	1692	1716	99	1	35.0
1311	Setto	1712	1713	1715	1714	99	1	35.0
1312	Setto	1714	1715	1716	1717	99	1	35.0
1313	Setto	1721	1691	1709	1703	99	1	35.0
1314	Setto	1698	1697	1718	1719	99	1	35.0
1315	Setto	1710	1695	1694	1713	99	1	35.0
1316	Setto	1719	1718	1710	1711	99	1	35.0
1317	Setto	1706	1714	1717	1704	99	1	35.0
1318	Setto	1717	1716	1721	1720	99	1	35.0
1319	Setto	1680	1722	1679		99	1	35.0
1320	Setto	242	246	1723	757	99	1	35.0
1321	Setto	757	1723	1724	756	99	1	35.0
1322	Setto	750	1728	1729	749	99	1	35.0
1323	Setto	756	1724	1725	755	99	1	35.0
1324	Setto	755	1725	1726	754	99	1	35.0
1325	Setto	754	1726	1727	753	99	1	35.0
1326	Setto	753	1727	245	752	99	1	35.0
1327	Setto	752	245	1728	751	99	1	35.0
1328	Setto	747	1731	244	243	99	1	35.0

1329	Setto	748	1730	1731	747	99	1	35.0
1330	Setto	749	1729	1730	748	99	1	35.0
1331	Setto	751	1728	750		99	1	35.0
1332	Setto	1735	237	1682	1736	99	1	35.0
1333	Setto	1734	1735	1736	1737	99	1	35.0
1334	Setto	245	1734	1737	1728	99	1	35.0
1335	Setto	1736	1682	1681	1738	99	1	35.0
1336	Setto	1737	1736	1738	1739	99	1	35.0
1337	Setto	1728	1737	1739	1729	99	1	35.0
1338	Setto	1738	1681	1680	1740	99	1	35.0
1339	Setto	1739	1738	1740	1741	99	1	35.0
1340	Setto	1729	1739	1741	1730	99	1	35.0
1341	Setto	1740	1680	1679	1742	99	1	35.0
1342	Setto	1741	1740	1742	1743	99	1	35.0
1343	Setto	1730	1741	1743	1731	99	1	35.0
1344	Setto	1742	1679	238	1732	99	1	35.0
1345	Setto	1743	1742	1732	1733	99	1	35.0
1346	Setto	1731	1743	1733	244	99	1	35.0
1347	Setto	1779	1778	1810	1808	99	1	35.0
1348	Setto	1793	1799	1744	1745	99	1	35.0
1349	Setto	1799	1773	255	1744	99	1	35.0
1350	Setto	1756	1783	1784	1755	99	1	35.0
1351	Setto	1761	1762	1779	1780	99	1	35.0
1352	Setto	1760	1761	1780	1796	99	1	35.0
1353	Setto	1777	1769	1770	1776	99	1	35.0
1354	Setto	1798	1794	1748	1749	99	1	35.0
1355	Setto	1804	1777	1776	1800	99	1	35.0
1356	Setto	1758	1781	1782	1757	99	1	35.0
1357	Setto	1759	1796	1781	1758	99	1	35.0
1358	Setto	1786	1768	1769	1777	99	1	35.0
1359	Setto	1791	1767	1768	1786	99	1	35.0
1360	Setto	1757	1782	1783	1756	99	1	35.0
1361	Setto	1764	1765	1797	1789	99	1	35.0
1362	Setto	1797	1766	1767	1791	99	1	35.0
1363	Setto	1763	1764	1789	1778	99	1	35.0
1364	Setto	1796	1780	1812	1781	99	1	35.0
1365	Setto	1754	1785	1788	1753	99	1	35.0
1366	Setto	1794	1790	1747	1748	99	1	35.0

1367	Setto	1750	1798	1749	254	99	1	35.0
1368	Setto	1828	1814	1790	1794	99	1	35.0
1369	Setto	1790	1787	1746	1747	99	1	35.0
1370	Setto	1753	1788	1792	1752	99	1	35.0
1371	Setto	1751	1795	1798	1750	99	1	35.0
1372	Setto	1755	1784	1785	1754	99	1	35.0
1373	Setto	1765	252	1766	1797	99	1	35.0
1374	Setto	1792	1814	1828	1795	99	1	35.0
1375	Setto	1814	1811	1787	1790	99	1	35.0
1376	Setto	1781	1812	1805	1782	99	1	35.0
1377	Setto	1762	1763	1778	1779	99	1	35.0
1378	Setto	1805	1822	1819	1802	99	1	35.0
1379	Setto	1778	1789	1813	1810	99	1	35.0
1380	Setto	1775	1771	1772	1774	99	1	35.0
1381	Setto	1774	1772	1773	1799	99	1	35.0
1382	Setto	1752	1792	1795	1751	99	1	35.0
1383	Setto	1816	1827	1799	1793	99	1	35.0
1384	Setto	1782	1805	1802	1783	99	1	35.0
1385	Setto	1823	1806	1804	1820	99	1	35.0
1386	Setto	1784	1801	1807	1785	99	1	35.0
1387	Setto	1783	1802	1801	1784	99	1	35.0
1388	Setto	1806	1786	1777	1804	99	1	35.0
1389	Setto	1776	1770	1771	1775	99	1	35.0
1390	Setto	1789	1797	1791	1813	99	1	35.0
1391	Setto	253	1760	1796	1759	99	1	35.0
1392	Setto	1811	1816	1793	1787	99	1	35.0
1393	Setto	1826	1815	1827	1816	99	1	35.0
1394	Setto	1809	1825	1811	1814	99	1	35.0
1395	Setto	1787	1793	1745	1746	99	1	35.0
1396	Setto	1817	1800	1803	1824	99	1	35.0
1397	Setto	1803	1775	1774	1815	99	1	35.0
1398	Setto	1785	1807	1809	1788	99	1	35.0
1399	Setto	1788	1809	1814	1792	99	1	35.0
1400	Setto	1800	1776	1775	1803	99	1	35.0
1401	Setto	1818	1817	1824	1821	99	1	35.0
1402	Setto	1812	1808	1822	1805	99	1	35.0
1403	Setto	1820	1804	1800	1817	99	1	35.0
1404	Setto	1808	1810	1823	1822	99	1	35.0

1405	Setto	1780	1779	1808	1812	99	1	35.0
1406	Setto	1813	1791	1786	1806	99	1	35.0
1407	Setto	1824	1803	1815	1826	99	1	35.0
1408	Setto	1821	1824	1826	1825	99	1	35.0
1409	Setto	1801	1818	1821	1807	99	1	35.0
1410	Setto	1795	1828	1794	1798	99	1	35.0
1411	Setto	1815	1774	1799	1827	99	1	35.0
1412	Setto	1802	1819	1818	1801	99	1	35.0
1413	Setto	1822	1823	1820	1819	99	1	35.0
1414	Setto	1825	1826	1816	1811	99	1	35.0
1415	Setto	1807	1821	1825	1809	99	1	35.0
1416	Setto	1819	1820	1817	1818	99	1	35.0
1417	Setto	1810	1813	1806	1823	99	1	35.0
1418	Setto	1176	1839	258	180	99	1	35.0
1419	Setto	1177	1838	1839	1176	99	1	35.0
1420	Setto	1178	1837	1838	1177	99	1	35.0
1421	Setto	1179	1836	1837	1178	99	1	35.0
1422	Setto	1180	1835	1836	1179	99	1	35.0
1423	Setto	1181	1834	1835	1180	99	1	35.0
1424	Setto	1182	1833	1834	1181	99	1	35.0
1425	Setto	1183	1832	1833	1182	99	1	35.0
1426	Setto	1184	1831	1832	1183	99	1	35.0
1427	Setto	1185	1830	1831	1184	99	1	35.0
1428	Setto	1186	1829	1830	1185	99	1	35.0
1429	Setto	179	259	1829	1186	99	1	35.0
1430	Setto	223	1840	1888	1619	99	1	50.0
1431	Setto	1619	1888	1889	1618	99	1	50.0
1432	Setto	1618	1889	1890	1617	99	1	50.0
1433	Setto	1617	1890	1891	1616	99	1	50.0
1434	Setto	1616	1891	1892	1615	99	1	50.0
1435	Setto	1615	1892	1893	1614	99	1	50.0
1436	Setto	1614	1893	1894	1613	99	1	50.0
1437	Setto	1613	1894	1895	1612	99	1	50.0
1438	Setto	1612	1895	1887	222	99	1	50.0
1439	Setto	1840	1841	1896	1888	99	1	50.0
1440	Setto	1888	1896	1897	1889	99	1	50.0
1441	Setto	1889	1897	1898	1890	99	1	50.0
1442	Setto	1890	1898	1899	1891	99	1	50.0

1443	Setto	1891	1899	1900	1892	99	1	50.0
1444	Setto	1892	1900	1901	1893	99	1	50.0
1445	Setto	1893	1901	1902	1894	99	1	50.0
1446	Setto	1894	1902	1903	1895	99	1	50.0
1447	Setto	1895	1903	1886	1887	99	1	50.0
1448	Setto	1841	1842	1904	1896	99	1	50.0
1449	Setto	1896	1904	1905	1897	99	1	50.0
1450	Setto	1897	1905	1906	1898	99	1	50.0
1451	Setto	1898	1906	1907	1899	99	1	50.0
1452	Setto	1899	1907	1908	1900	99	1	50.0
1453	Setto	1900	1908	1909	1901	99	1	50.0
1454	Setto	1901	1909	1910	1902	99	1	50.0
1455	Setto	1902	1910	1911	1903	99	1	50.0
1456	Setto	1903	1911	1885	1886	99	1	50.0
1457	Setto	1842	1843	1912	1904	99	1	50.0
1458	Setto	1904	1912	1913	1905	99	1	50.0
1459	Setto	1905	1913	1914	1906	99	1	50.0
1460	Setto	1906	1914	1915	1907	99	1	50.0
1461	Setto	1907	1915	1916	1908	99	1	50.0
1462	Setto	1908	1916	1917	1909	99	1	50.0
1463	Setto	1909	1917	1918	1910	99	1	50.0
1464	Setto	1910	1918	1919	1911	99	1	50.0
1465	Setto	1911	1919	1884	1885	99	1	50.0
1466	Setto	1843	1844	1920	1912	99	1	50.0
1467	Setto	1912	1920	1921	1913	99	1	50.0
1468	Setto	1913	1921	1922	1914	99	1	50.0
1469	Setto	1914	1922	1923	1915	99	1	50.0
1470	Setto	1915	1923	1924	1916	99	1	50.0
1471	Setto	1916	1924	1925	1917	99	1	50.0
1472	Setto	1917	1925	1926	1918	99	1	50.0
1473	Setto	1918	1926	1927	1919	99	1	50.0
1474	Setto	1919	1927	1883	1884	99	1	50.0
1475	Setto	1844	1845	1928	1920	99	1	50.0
1476	Setto	1920	1928	1929	1921	99	1	50.0
1477	Setto	1921	1929	1930	1922	99	1	50.0
1478	Setto	1922	1930	1931	1923	99	1	50.0
1479	Setto	1923	1931	1932	1924	99	1	50.0
1480	Setto	1924	1932	1933	1925	99	1	50.0

1481	Setto	1925	1933	1934	1926	99	1	50.0
1482	Setto	1926	1934	1935	1927	99	1	50.0
1483	Setto	1927	1935	1882	1883	99	1	50.0
1484	Setto	1845	1846	1936	1928	99	1	50.0
1485	Setto	1928	1936	1937	1929	99	1	50.0
1486	Setto	1929	1937	1938	1930	99	1	50.0
1487	Setto	1930	1938	1939	1931	99	1	50.0
1488	Setto	1931	1939	1940	1932	99	1	50.0
1489	Setto	1932	1940	1941	1933	99	1	50.0
1490	Setto	1933	1941	1942	1934	99	1	50.0
1491	Setto	1934	1942	1943	1935	99	1	50.0
1492	Setto	1935	1943	1881	1882	99	1	50.0
1493	Setto	1846	1847	1944	1936	99	1	50.0
1494	Setto	1936	1944	1945	1937	99	1	50.0
1495	Setto	1937	1945	1946	1938	99	1	50.0
1496	Setto	1938	1946	1947	1939	99	1	50.0
1497	Setto	1939	1947	1948	1940	99	1	50.0
1498	Setto	1940	1948	1949	1941	99	1	50.0
1499	Setto	1941	1949	1950	1942	99	1	50.0
1500	Setto	1942	1950	1951	1943	99	1	50.0
1501	Setto	1943	1951	1880	1881	99	1	50.0
1502	Setto	1847	1848	1952	1944	99	1	50.0
1503	Setto	1944	1952	1953	1945	99	1	50.0
1504	Setto	1945	1953	1954	1946	99	1	50.0
1505	Setto	1946	1954	1955	1947	99	1	50.0
1506	Setto	1947	1955	1956	1948	99	1	50.0
1507	Setto	1948	1956	1957	1949	99	1	50.0
1508	Setto	1949	1957	1958	1950	99	1	50.0
1509	Setto	1950	1958	1959	1951	99	1	50.0
1510	Setto	1951	1959	1879	1880	99	1	50.0
1511	Setto	1848	1849	1960	1952	99	1	50.0
1512	Setto	1952	1960	1961	1953	99	1	50.0
1513	Setto	1953	1961	1962	1954	99	1	50.0
1514	Setto	1954	1962	1963	1955	99	1	50.0
1515	Setto	1955	1963	1964	1956	99	1	50.0
1516	Setto	1956	1964	1965	1957	99	1	50.0
1517	Setto	1957	1965	1966	1958	99	1	50.0
1518	Setto	1958	1966	1967	1959	99	1	50.0

1519	Setto	1959	1967	1878	1879	99	1	50.0
1520	Setto	1849	1850	1968	1960	99	1	50.0
1521	Setto	1960	1968	1969	1961	99	1	50.0
1522	Setto	1961	1969	1970	1962	99	1	50.0
1523	Setto	1962	1970	1971	1963	99	1	50.0
1524	Setto	1963	1971	1972	1964	99	1	50.0
1525	Setto	1964	1972	1973	1965	99	1	50.0
1526	Setto	1965	1973	1974	1966	99	1	50.0
1527	Setto	1966	1974	1975	1967	99	1	50.0
1528	Setto	1967	1975	1877	1878	99	1	50.0
1529	Setto	1850	1851	1976	1968	99	1	50.0
1530	Setto	1968	1976	1977	1969	99	1	50.0
1531	Setto	1969	1977	1978	1970	99	1	50.0
1532	Setto	1970	1978	1979	1971	99	1	50.0
1533	Setto	1971	1979	1980	1972	99	1	50.0
1534	Setto	1972	1980	1981	1973	99	1	50.0
1535	Setto	1973	1981	1982	1974	99	1	50.0
1536	Setto	1974	1982	1983	1975	99	1	50.0
1537	Setto	1975	1983	1876	1877	99	1	50.0
1538	Setto	1851	1852	1984	1976	99	1	50.0
1539	Setto	1976	1984	1985	1977	99	1	50.0
1540	Setto	1977	1985	1986	1978	99	1	50.0
1541	Setto	1978	1986	1987	1979	99	1	50.0
1542	Setto	1979	1987	1988	1980	99	1	50.0
1543	Setto	1980	1988	1989	1981	99	1	50.0
1544	Setto	1981	1989	1990	1982	99	1	50.0
1545	Setto	1982	1990	1991	1983	99	1	50.0
1546	Setto	1983	1991	1875	1876	99	1	50.0
1547	Setto	1852	1853	1992	1984	99	1	50.0
1548	Setto	1984	1992	1993	1985	99	1	50.0
1549	Setto	1985	1993	1994	1986	99	1	50.0
1550	Setto	1986	1994	1995	1987	99	1	50.0
1551	Setto	1987	1995	1996	1988	99	1	50.0
1552	Setto	1988	1996	1997	1989	99	1	50.0
1553	Setto	1989	1997	1998	1990	99	1	50.0
1554	Setto	1990	1998	1999	1991	99	1	50.0
1555	Setto	1991	1999	1874	1875	99	1	50.0
1556	Setto	1853	1854	2000	1992	99	1	50.0

1557	Setto	1992	2000	2001	1993	99	1	50.0
1558	Setto	1993	2001	2002	1994	99	1	50.0
1559	Setto	1994	2002	2003	1995	99	1	50.0
1560	Setto	1995	2003	2004	1996	99	1	50.0
1561	Setto	1996	2004	2005	1997	99	1	50.0
1562	Setto	1997	2005	2006	1998	99	1	50.0
1563	Setto	1998	2006	2007	1999	99	1	50.0
1564	Setto	1999	2007	1873	1874	99	1	50.0
1565	Setto	1854	1855	2008	2000	99	1	50.0
1566	Setto	2000	2008	2009	2001	99	1	50.0
1567	Setto	2001	2009	2010	2002	99	1	50.0
1568	Setto	2002	2010	2011	2003	99	1	50.0
1569	Setto	2003	2011	2012	2004	99	1	50.0
1570	Setto	2004	2012	2013	2005	99	1	50.0
1571	Setto	2005	2013	2014	2006	99	1	50.0
1572	Setto	2006	2014	2015	2007	99	1	50.0
1573	Setto	2007	2015	1872	1873	99	1	50.0
1574	Setto	1855	1856	2016	2008	99	1	50.0
1575	Setto	2008	2016	2017	2009	99	1	50.0
1576	Setto	2009	2017	2018	2010	99	1	50.0
1577	Setto	2010	2018	2019	2011	99	1	50.0
1578	Setto	2011	2019	2020	2012	99	1	50.0
1579	Setto	2012	2020	2021	2013	99	1	50.0
1580	Setto	2013	2021	2022	2014	99	1	50.0
1581	Setto	2014	2022	2023	2015	99	1	50.0
1582	Setto	2015	2023	1871	1872	99	1	50.0
1583	Setto	1856	1857	2024	2016	99	1	50.0
1584	Setto	2016	2024	2025	2017	99	1	50.0
1585	Setto	2017	2025	2026	2018	99	1	50.0
1586	Setto	2018	2026	2027	2019	99	1	50.0
1587	Setto	2019	2027	2028	2020	99	1	50.0
1588	Setto	2020	2028	2029	2021	99	1	50.0
1589	Setto	2021	2029	2030	2022	99	1	50.0
1590	Setto	2022	2030	2031	2023	99	1	50.0
1591	Setto	2023	2031	1870	1871	99	1	50.0
1592	Setto	1857	1858	2032	2024	99	1	50.0
1593	Setto	2024	2032	2033	2025	99	1	50.0
1594	Setto	2025	2033	2034	2026	99	1	50.0

1595	Setto	2026	2034	2035	2027	99	1	50.0
1596	Setto	2027	2035	2036	2028	99	1	50.0
1597	Setto	2028	2036	2037	2029	99	1	50.0
1598	Setto	2029	2037	2038	2030	99	1	50.0
1599	Setto	2030	2038	2039	2031	99	1	50.0
1600	Setto	2031	2039	1869	1870	99	1	50.0
1601	Setto	1858	1859	2040	2032	99	1	50.0
1602	Setto	2032	2040	2041	2033	99	1	50.0
1603	Setto	2033	2041	2042	2034	99	1	50.0
1604	Setto	2034	2042	2043	2035	99	1	50.0
1605	Setto	2035	2043	2044	2036	99	1	50.0
1606	Setto	2036	2044	2045	2037	99	1	50.0
1607	Setto	2037	2045	2046	2038	99	1	50.0
1608	Setto	2038	2046	2047	2039	99	1	50.0
1609	Setto	2039	2047	1868	1869	99	1	50.0
1610	Setto	1859	1860	2048	2040	99	1	50.0
1611	Setto	2040	2048	2049	2041	99	1	50.0
1612	Setto	2041	2049	2050	2042	99	1	50.0
1613	Setto	2042	2050	2051	2043	99	1	50.0
1614	Setto	2043	2051	2052	2044	99	1	50.0
1615	Setto	2044	2052	2053	2045	99	1	50.0
1616	Setto	2045	2053	2054	2046	99	1	50.0
1617	Setto	2046	2054	2055	2047	99	1	50.0
1618	Setto	2047	2055	1867	1868	99	1	50.0
1619	Setto	1860	1861	2056	2048	99	1	50.0
1620	Setto	2048	2056	2057	2049	99	1	50.0
1621	Setto	2049	2057	2058	2050	99	1	50.0
1622	Setto	2050	2058	2059	2051	99	1	50.0
1623	Setto	2051	2059	2060	2052	99	1	50.0
1624	Setto	2052	2060	2061	2053	99	1	50.0
1625	Setto	2053	2061	2062	2054	99	1	50.0
1626	Setto	2054	2062	2063	2055	99	1	50.0
1627	Setto	2055	2063	1866	1867	99	1	50.0
1628	Setto	1861	1862	2064	2056	99	1	50.0
1629	Setto	2056	2064	2065	2057	99	1	50.0
1630	Setto	2057	2065	2066	2058	99	1	50.0
1631	Setto	2058	2066	2067	2059	99	1	50.0
1632	Setto	2059	2067	2068	2060	99	1	50.0

1633	Setto	2060	2068	2069	2061	99	1	50.0
1634	Setto	2061	2069	2070	2062	99	1	50.0
1635	Setto	2062	2070	2071	2063	99	1	50.0
1636	Setto	2063	2071	1865	1866	99	1	50.0
1637	Setto	1862	1863	2072	2064	99	1	50.0
1638	Setto	2064	2072	2073	2065	99	1	50.0
1639	Setto	2065	2073	2074	2066	99	1	50.0
1640	Setto	2066	2074	2075	2067	99	1	50.0
1641	Setto	2067	2075	2076	2068	99	1	50.0
1642	Setto	2068	2076	2077	2069	99	1	50.0
1643	Setto	2069	2077	2078	2070	99	1	50.0
1644	Setto	2070	2078	2079	2071	99	1	50.0
1645	Setto	2071	2079	1864	1865	99	1	50.0
1646	Setto	1863	255	1773	2072	99	1	50.0
1647	Setto	2072	1773	1772	2073	99	1	50.0
1648	Setto	2073	1772	1771	2074	99	1	50.0
1649	Setto	2074	1771	1770	2075	99	1	50.0
1650	Setto	2075	1770	1769	2076	99	1	50.0
1651	Setto	2076	1769	1768	2077	99	1	50.0
1652	Setto	2077	1768	1767	2078	99	1	50.0
1653	Setto	2078	1767	1766	2079	99	1	50.0
1654	Setto	2079	1766	252	1864	99	1	50.0
1655	Setto	6	7	2091	2090	99	1	40.0
1656	Setto	2090	2091	2092	2089	99	1	40.0
1657	Setto	2089	2092	2093	101	99	1	40.0
1658	Setto	101	2093	2094	656	99	1	40.0
1659	Setto	656	2094	2095	657	99	1	40.0
1660	Setto	657	2095	2096	658	99	1	40.0
1661	Setto	658	2096	2097	659	99	1	40.0
1662	Setto	659	2097	2098	660	99	1	40.0
1663	Setto	660	2098	2099	661	99	1	40.0
1664	Setto	661	2099	2100	662	99	1	40.0
1665	Setto	662	2100	2101	663	99	1	40.0
1666	Setto	663	2101	8	100	99	1	40.0
1667	Setto	7	5	2080	2091	99	1	40.0
1668	Setto	2091	2080	12	2092	99	1	40.0
1669	Setto	2092	12	2081	2093	99	1	40.0
1670	Setto	2093	2081	4	2094	99	1	40.0

1671	Setto	2094	4	2082	2095	99	1	40.0
1672	Setto	2095	2082	2083	2096	99	1	40.0
1673	Setto	2096	2083	2084	2097	99	1	40.0
1674	Setto	2097	2084	2085	2098	99	1	40.0
1675	Setto	2098	2085	2086	2099	99	1	40.0
1676	Setto	2099	2086	2087	2100	99	1	40.0
1677	Setto	2100	2087	2088	2101	99	1	40.0
1678	Setto	2101	2088	167	8	99	1	40.0
1679	Setto	5	2102	2110	2080	99	21	40.0
1680	Setto	2080	2110	2111	12	99	21	40.0
1681	Setto	12	2111	2112	2081	99	21	40.0
1682	Setto	2081	2112	2109	4	99	21	40.0
1683	Setto	2102	2103	2113	2110	99	21	40.0
1684	Setto	2110	2113	2114	2111	99	21	40.0
1685	Setto	2111	2114	2115	2112	99	21	40.0
1686	Setto	2112	2115	2108	2109	99	21	40.0
1687	Setto	2103	2104	2116	2113	99	21	40.0
1688	Setto	2113	2116	2117	2114	99	21	40.0
1689	Setto	2114	2117	2118	2115	99	21	40.0
1690	Setto	2115	2118	2107	2108	99	21	40.0
1691	Setto	2104	11	2105	2116	99	21	40.0
1692	Setto	2116	2105	13	2117	99	21	40.0
1693	Setto	2117	13	2106	2118	99	21	40.0
1694	Setto	2118	2106	10	2107	99	21	40.0
1695	Setto	56	34	2126	512	99	1	40.0
1696	Setto	512	2126	2127	513	99	1	40.0
1697	Setto	513	2127	2128	514	99	1	40.0
1698	Setto	514	2128	2129	515	99	1	40.0
1699	Setto	515	2129	2130	516	99	1	40.0
1700	Setto	516	2130	2131	517	99	1	40.0
1701	Setto	517	2131	2132	518	99	1	40.0
1702	Setto	518	2132	2133	519	99	1	40.0
1703	Setto	519	2133	2134	520	99	1	40.0
1704	Setto	520	2134	2135	521	99	1	40.0
1705	Setto	521	2135	2136	522	99	1	40.0
1706	Setto	522	2136	37	55	99	1	40.0
1707	Setto	34	33	302	2126	99	1	40.0
1708	Setto	2126	302	47	2127	99	1	40.0

1709	Setto	2127	47	301	2128	99	1	40.0
1710	Setto	2128	301	27	2129	99	1	40.0
1711	Setto	2129	27	2119	2130	99	1	40.0
1712	Setto	2130	2119	2120	2131	99	1	40.0
1713	Setto	2131	2120	2121	2132	99	1	40.0
1714	Setto	2132	2121	2122	2133	99	1	40.0
1715	Setto	2133	2122	2123	2134	99	1	40.0
1716	Setto	2134	2123	2124	2135	99	1	40.0
1717	Setto	2135	2124	2125	2136	99	1	40.0
1718	Setto	2136	2125	26	37	99	1	40.0
1719	Setto	2137	2155	2154	18	99	1	40.0
1720	Setto	2155	2156	19	2154	99	1	40.0
1721	Setto	2156	2157	2153	19	99	1	40.0
1722	Setto	2157	2152	15	2153	99	1	40.0
1723	Setto	2138	2158	2155	2137	99	1	40.0
1724	Setto	2158	2159	2156	2155	99	1	40.0
1725	Setto	2159	2160	2157	2156	99	1	40.0
1726	Setto	2160	2151	2152	2157	99	1	40.0
1727	Setto	2139	2161	2158	2138	99	1	40.0
1728	Setto	2161	2162	2159	2158	99	1	40.0
1729	Setto	2162	2163	2160	2159	99	1	40.0
1730	Setto	2163	2150	2151	2160	99	1	40.0
1731	Setto	2140	2164	2161	2139	99	1	40.0
1732	Setto	2164	2165	2162	2161	99	1	40.0
1733	Setto	2165	2166	2163	2162	99	1	40.0
1734	Setto	2166	2149	2150	2163	99	1	40.0
1735	Setto	2141	2167	2164	2140	99	1	40.0
1736	Setto	2167	2168	2165	2164	99	1	40.0
1737	Setto	2168	2169	2166	2165	99	1	40.0
1738	Setto	2169	2148	2149	2166	99	1	40.0
1739	Setto	2142	2170	2167	2141	99	1	40.0
1740	Setto	2170	2171	2168	2167	99	1	40.0
1741	Setto	2171	2172	2169	2168	99	1	40.0
1742	Setto	2172	2147	2148	2169	99	1	40.0
1743	Setto	2143	2173	2170	2142	99	1	40.0
1744	Setto	2173	2174	2171	2170	99	1	40.0
1745	Setto	2174	2175	2172	2171	99	1	40.0
1746	Setto	2175	2146	2147	2172	99	1	40.0

1747	Setto	10	2176	2173	2143	99	1	40.0
1748	Setto	2176	2177	2174	2173	99	1	40.0
1749	Setto	2177	2178	2175	2174	99	1	40.0
1750	Setto	2178	16	2146	2175	99	1	40.0
1751	Setto	2106	2179	2176	10	99	1	40.0
1752	Setto	2179	2180	2177	2176	99	1	40.0
1753	Setto	2180	2181	2178	2177	99	1	40.0
1754	Setto	2181	342	16	2178	99	1	40.0
1755	Setto	13	2182	2179	2106	99	1	40.0
1756	Setto	2182	2183	2180	2179	99	1	40.0
1757	Setto	2183	2184	2181	2180	99	1	40.0
1758	Setto	2184	23	342	2181	99	1	40.0
1759	Setto	2105	2185	2182	13	99	1	40.0
1760	Setto	2185	2186	2183	2182	99	1	40.0
1761	Setto	2186	2187	2184	2183	99	1	40.0
1762	Setto	2187	343	23	2184	99	1	40.0
1763	Setto	11	2144	2185	2105	99	1	40.0
1764	Setto	2144	14	2186	2185	99	1	40.0
1765	Setto	14	2145	2187	2186	99	1	40.0
1766	Setto	2145	17	343	2187	99	1	40.0
1767	Setto	69	2188	2236	377	99	1	30.0
1768	Setto	377	2236	2237	376	99	1	30.0
1769	Setto	376	2237	2238	375	99	1	30.0
1770	Setto	375	2238	2239	374	99	1	30.0
1771	Setto	374	2239	2240	373	99	1	30.0
1772	Setto	373	2240	2241	372	99	1	30.0
1773	Setto	372	2241	2242	371	99	1	30.0
1774	Setto	371	2242	2243	370	99	1	30.0
1775	Setto	370	2243	2235	68	99	1	30.0
1776	Setto	2188	2189	2244	2236	99	1	30.0
1777	Setto	2236	2244	2245	2237	99	1	30.0
1778	Setto	2237	2245	2246	2238	99	1	30.0
1779	Setto	2238	2246	2247	2239	99	1	30.0
1780	Setto	2239	2247	2248	2240	99	1	30.0
1781	Setto	2240	2248	2249	2241	99	1	30.0
1782	Setto	2241	2249	2250	2242	99	1	30.0
1783	Setto	2242	2250	2251	2243	99	1	30.0
1784	Setto	2243	2251	2234	2235	99	1	30.0

1785	Setto	2189	2190	2252	2244	99	1	30.0
1786	Setto	2244	2252	2253	2245	99	1	30.0
1787	Setto	2245	2253	2254	2246	99	1	30.0
1788	Setto	2246	2254	2255	2247	99	1	30.0
1789	Setto	2247	2255	2256	2248	99	1	30.0
1790	Setto	2248	2256	2257	2249	99	1	30.0
1791	Setto	2249	2257	2258	2250	99	1	30.0
1792	Setto	2250	2258	2259	2251	99	1	30.0
1793	Setto	2251	2259	2233	2234	99	1	30.0
1794	Setto	2190	2191	2260	2252	99	1	30.0
1795	Setto	2252	2260	2261	2253	99	1	30.0
1796	Setto	2253	2261	2262	2254	99	1	30.0
1797	Setto	2254	2262	2263	2255	99	1	30.0
1798	Setto	2255	2263	2264	2256	99	1	30.0
1799	Setto	2256	2264	2265	2257	99	1	30.0
1800	Setto	2257	2265	2266	2258	99	1	30.0
1801	Setto	2258	2266	2267	2259	99	1	30.0
1802	Setto	2259	2267	2232	2233	99	1	30.0
1803	Setto	2191	2192	2268	2260	99	1	30.0
1804	Setto	2260	2268	2269	2261	99	1	30.0
1805	Setto	2261	2269	2270	2262	99	1	30.0
1806	Setto	2262	2270	2271	2263	99	1	30.0
1807	Setto	2263	2271	2272	2264	99	1	30.0
1808	Setto	2264	2272	2273	2265	99	1	30.0
1809	Setto	2265	2273	2274	2266	99	1	30.0
1810	Setto	2266	2274	2275	2267	99	1	30.0
1811	Setto	2267	2275	2231	2232	99	1	30.0
1812	Setto	2192	2193	2276	2268	99	1	30.0
1813	Setto	2268	2276	2277	2269	99	1	30.0
1814	Setto	2269	2277	2278	2270	99	1	30.0
1815	Setto	2270	2278	2279	2271	99	1	30.0
1816	Setto	2271	2279	2280	2272	99	1	30.0
1817	Setto	2272	2280	2281	2273	99	1	30.0
1818	Setto	2273	2281	2282	2274	99	1	30.0
1819	Setto	2274	2282	2283	2275	99	1	30.0
1820	Setto	2275	2283	2230	2231	99	1	30.0
1821	Setto	2193	2194	2284	2276	99	1	30.0
1822	Setto	2276	2284	2285	2277	99	1	30.0

1823	Setto	2277	2285	2286	2278	99	1	30.0
1824	Setto	2278	2286	2287	2279	99	1	30.0
1825	Setto	2279	2287	2288	2280	99	1	30.0
1826	Setto	2280	2288	2289	2281	99	1	30.0
1827	Setto	2281	2289	2290	2282	99	1	30.0
1828	Setto	2282	2290	2291	2283	99	1	30.0
1829	Setto	2283	2291	2229	2230	99	1	30.0
1830	Setto	2194	2195	2292	2284	99	1	30.0
1831	Setto	2284	2292	2293	2285	99	1	30.0
1832	Setto	2285	2293	2294	2286	99	1	30.0
1833	Setto	2286	2294	2295	2287	99	1	30.0
1834	Setto	2287	2295	2296	2288	99	1	30.0
1835	Setto	2288	2296	2297	2289	99	1	30.0
1836	Setto	2289	2297	2298	2290	99	1	30.0
1837	Setto	2290	2298	2299	2291	99	1	30.0
1838	Setto	2291	2299	2228	2229	99	1	30.0
1839	Setto	2195	2196	2300	2292	99	1	30.0
1840	Setto	2292	2300	2301	2293	99	1	30.0
1841	Setto	2293	2301	2302	2294	99	1	30.0
1842	Setto	2294	2302	2303	2295	99	1	30.0
1843	Setto	2295	2303	2304	2296	99	1	30.0
1844	Setto	2296	2304	2305	2297	99	1	30.0
1845	Setto	2297	2305	2306	2298	99	1	30.0
1846	Setto	2298	2306	2307	2299	99	1	30.0
1847	Setto	2299	2307	2227	2228	99	1	30.0
1848	Setto	2196	2197	2308	2300	99	1	30.0
1849	Setto	2300	2308	2309	2301	99	1	30.0
1850	Setto	2301	2309	2310	2302	99	1	30.0
1851	Setto	2302	2310	2311	2303	99	1	30.0
1852	Setto	2303	2311	2312	2304	99	1	30.0
1853	Setto	2304	2312	2313	2305	99	1	30.0
1854	Setto	2305	2313	2314	2306	99	1	30.0
1855	Setto	2306	2314	2315	2307	99	1	30.0
1856	Setto	2307	2315	2226	2227	99	1	30.0
1857	Setto	2197	2198	2316	2308	99	1	30.0
1858	Setto	2308	2316	2317	2309	99	1	30.0
1859	Setto	2309	2317	2318	2310	99	1	30.0
1860	Setto	2310	2318	2319	2311	99	1	30.0

1861	Setto	2311	2319	2320	2312	99	1	30.0
1862	Setto	2312	2320	2321	2313	99	1	30.0
1863	Setto	2313	2321	2322	2314	99	1	30.0
1864	Setto	2314	2322	2323	2315	99	1	30.0
1865	Setto	2315	2323	2225	2226	99	1	30.0
1866	Setto	2198	2199	2324	2316	99	1	30.0
1867	Setto	2316	2324	2325	2317	99	1	30.0
1868	Setto	2317	2325	2326	2318	99	1	30.0
1869	Setto	2318	2326	2327	2319	99	1	30.0
1870	Setto	2319	2327	2328	2320	99	1	30.0
1871	Setto	2320	2328	2329	2321	99	1	30.0
1872	Setto	2321	2329	2330	2322	99	1	30.0
1873	Setto	2322	2330	2331	2323	99	1	30.0
1874	Setto	2323	2331	2224	2225	99	1	30.0
1875	Setto	2199	2200	2332	2324	99	1	30.0
1876	Setto	2324	2332	2333	2325	99	1	30.0
1877	Setto	2325	2333	2334	2326	99	1	30.0
1878	Setto	2326	2334	2335	2327	99	1	30.0
1879	Setto	2327	2335	2336	2328	99	1	30.0
1880	Setto	2328	2336	2337	2329	99	1	30.0
1881	Setto	2329	2337	2338	2330	99	1	30.0
1882	Setto	2330	2338	2339	2331	99	1	30.0
1883	Setto	2331	2339	2223	2224	99	1	30.0
1884	Setto	2200	2201	2340	2332	99	1	30.0
1885	Setto	2332	2340	2341	2333	99	1	30.0
1886	Setto	2333	2341	2342	2334	99	1	30.0
1887	Setto	2334	2342	2343	2335	99	1	30.0
1888	Setto	2335	2343	2344	2336	99	1	30.0
1889	Setto	2336	2344	2345	2337	99	1	30.0
1890	Setto	2337	2345	2346	2338	99	1	30.0
1891	Setto	2338	2346	2347	2339	99	1	30.0
1892	Setto	2339	2347	2222	2223	99	1	30.0
1893	Setto	2201	2202	2348	2340	99	1	30.0
1894	Setto	2340	2348	2349	2341	99	1	30.0
1895	Setto	2341	2349	2350	2342	99	1	30.0
1896	Setto	2342	2350	2351	2343	99	1	30.0
1897	Setto	2343	2351	2352	2344	99	1	30.0
1898	Setto	2344	2352	2353	2345	99	1	30.0

1899	Setto	2345	2353	2354	2346	99	1	30.0
1900	Setto	2346	2354	2355	2347	99	1	30.0
1901	Setto	2347	2355	2221	2222	99	1	30.0
1902	Setto	2202	2203	2356	2348	99	1	30.0
1903	Setto	2348	2356	2357	2349	99	1	30.0
1904	Setto	2349	2357	2358	2350	99	1	30.0
1905	Setto	2350	2358	2359	2351	99	1	30.0
1906	Setto	2351	2359	2360	2352	99	1	30.0
1907	Setto	2352	2360	2361	2353	99	1	30.0
1908	Setto	2353	2361	2362	2354	99	1	30.0
1909	Setto	2354	2362	2363	2355	99	1	30.0
1910	Setto	2355	2363	2220	2221	99	1	30.0
1911	Setto	2203	2204	2364	2356	99	1	30.0
1912	Setto	2356	2364	2365	2357	99	1	30.0
1913	Setto	2357	2365	2366	2358	99	1	30.0
1914	Setto	2358	2366	2367	2359	99	1	30.0
1915	Setto	2359	2367	2368	2360	99	1	30.0
1916	Setto	2360	2368	2369	2361	99	1	30.0
1917	Setto	2361	2369	2370	2362	99	1	30.0
1918	Setto	2362	2370	2371	2363	99	1	30.0
1919	Setto	2363	2371	2219	2220	99	1	30.0
1920	Setto	2204	2205	2372	2364	99	1	30.0
1921	Setto	2364	2372	2373	2365	99	1	30.0
1922	Setto	2365	2373	2374	2366	99	1	30.0
1923	Setto	2366	2374	2375	2367	99	1	30.0
1924	Setto	2367	2375	2376	2368	99	1	30.0
1925	Setto	2368	2376	2377	2369	99	1	30.0
1926	Setto	2369	2377	2378	2370	99	1	30.0
1927	Setto	2370	2378	2379	2371	99	1	30.0
1928	Setto	2371	2379	2218	2219	99	1	30.0
1929	Setto	2205	2206	2380	2372	99	1	30.0
1930	Setto	2372	2380	2381	2373	99	1	30.0
1931	Setto	2373	2381	2382	2374	99	1	30.0
1932	Setto	2374	2382	2383	2375	99	1	30.0
1933	Setto	2375	2383	2384	2376	99	1	30.0
1934	Setto	2376	2384	2385	2377	99	1	30.0
1935	Setto	2377	2385	2386	2378	99	1	30.0
1936	Setto	2378	2386	2387	2379	99	1	30.0

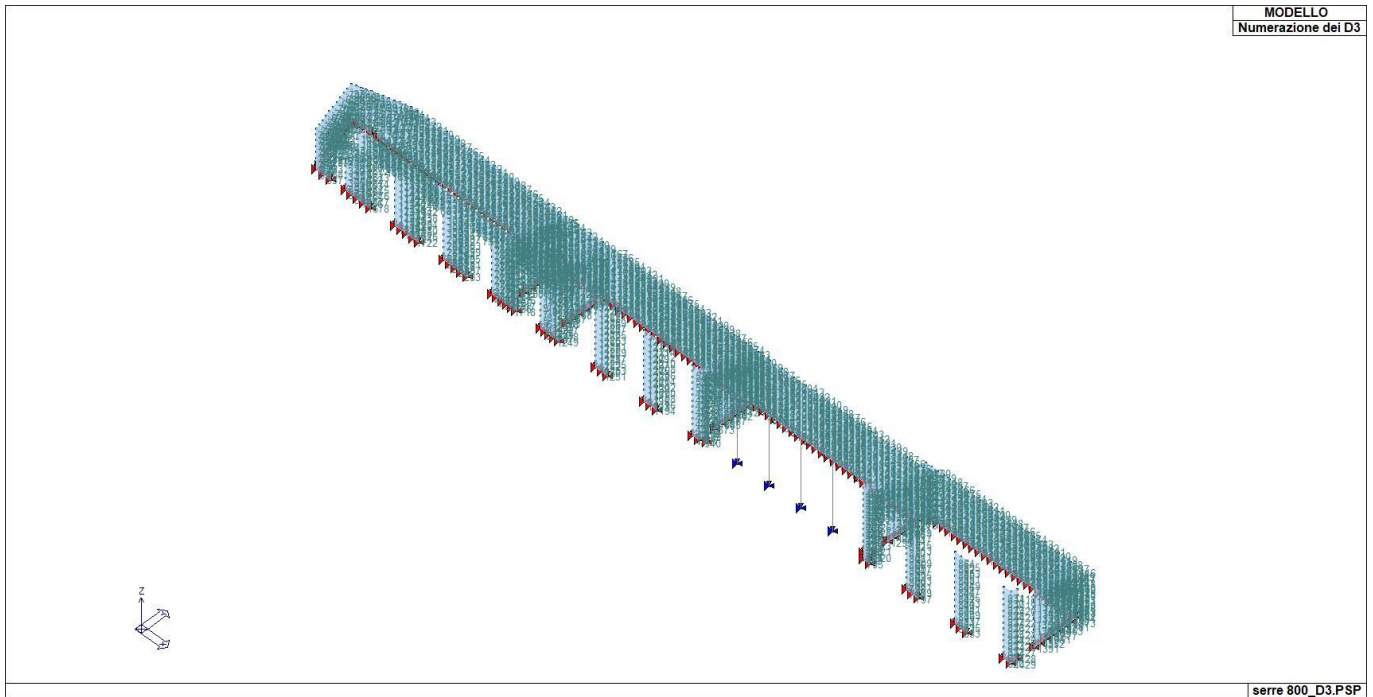
1937	Setto	2379	2387	2217	2218	99	1	30.0
1938	Setto	2206	2207	2388	2380	99	1	30.0
1939	Setto	2380	2388	2389	2381	99	1	30.0
1940	Setto	2381	2389	2390	2382	99	1	30.0
1941	Setto	2382	2390	2391	2383	99	1	30.0
1942	Setto	2383	2391	2392	2384	99	1	30.0
1943	Setto	2384	2392	2393	2385	99	1	30.0
1944	Setto	2385	2393	2394	2386	99	1	30.0
1945	Setto	2386	2394	2395	2387	99	1	30.0
1946	Setto	2387	2395	2216	2217	99	1	30.0
1947	Setto	2207	2208	2396	2388	99	1	30.0
1948	Setto	2388	2396	2397	2389	99	1	30.0
1949	Setto	2389	2397	2398	2390	99	1	30.0
1950	Setto	2390	2398	2399	2391	99	1	30.0
1951	Setto	2391	2399	2400	2392	99	1	30.0
1952	Setto	2392	2400	2401	2393	99	1	30.0
1953	Setto	2393	2401	2402	2394	99	1	30.0
1954	Setto	2394	2402	2403	2395	99	1	30.0
1955	Setto	2395	2403	2215	2216	99	1	30.0
1956	Setto	2208	2209	2404	2396	99	1	30.0
1957	Setto	2396	2404	2405	2397	99	1	30.0
1958	Setto	2397	2405	2406	2398	99	1	30.0
1959	Setto	2398	2406	2407	2399	99	1	30.0
1960	Setto	2399	2407	2408	2400	99	1	30.0
1961	Setto	2400	2408	2409	2401	99	1	30.0
1962	Setto	2401	2409	2410	2402	99	1	30.0
1963	Setto	2402	2410	2411	2403	99	1	30.0
1964	Setto	2403	2411	2214	2215	99	1	30.0
1965	Setto	2209	2210	2412	2404	99	1	30.0
1966	Setto	2404	2412	2413	2405	99	1	30.0
1967	Setto	2405	2413	2414	2406	99	1	30.0
1968	Setto	2406	2414	2415	2407	99	1	30.0
1969	Setto	2407	2415	2416	2408	99	1	30.0
1970	Setto	2408	2416	3	2409	99	1	30.0
1971	Setto	2409	3	9	2410	99	1	30.0
1972	Setto	2410	9	20	2411	99	1	30.0
1973	Setto	2411	20	2213	2214	99	1	30.0
1974	Setto	2210	2211	31	2412	99	1	30.0

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

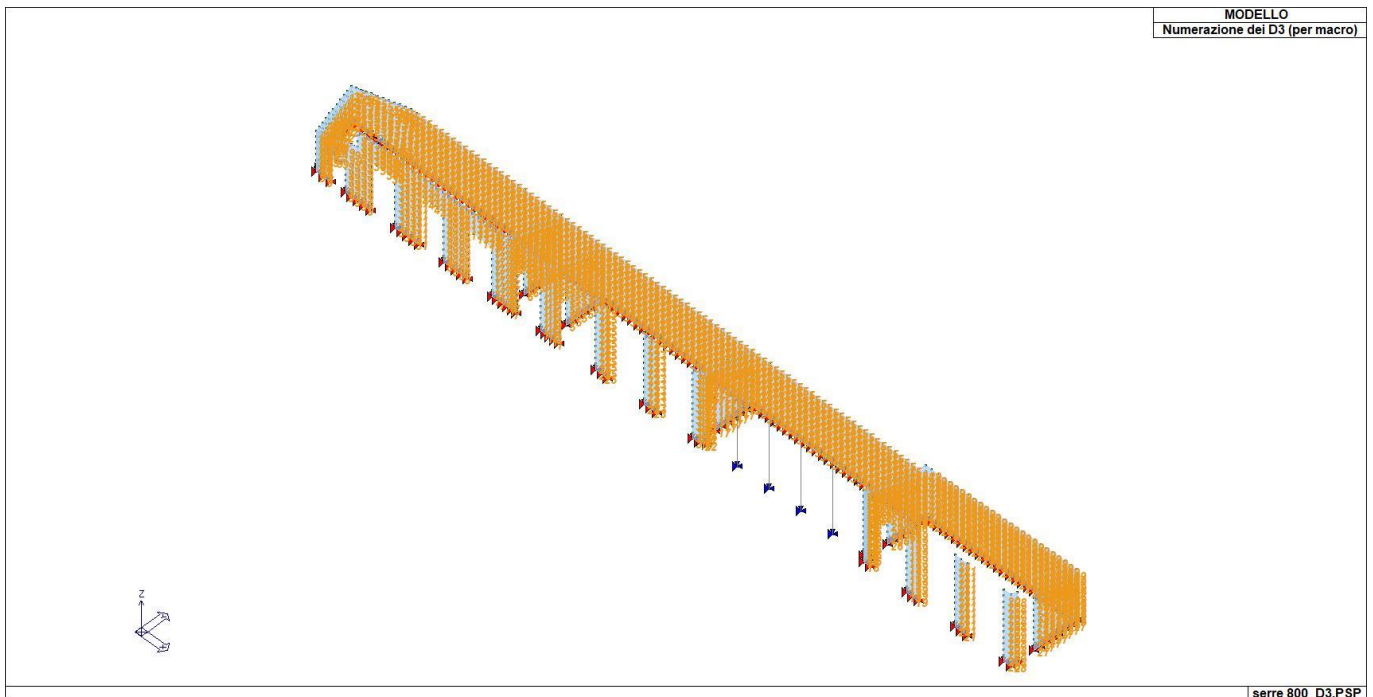
1975	Setto	2412	31	32	2413	99	1	30.0
1976	Setto	2413	32	38	2414	99	1	30.0
1977	Setto	2414	38	46	2415	99	1	30.0
1978	Setto	2415	46	51	2416	99	1	30.0
1979	Setto	2416	51	60	3	99	1	30.0
1980	Setto	3	60	61	9	99	1	30.0
1981	Setto	9	61	62	20	99	1	30.0
1982	Setto	20	62	2212	2213	99	1	30.0
1983	Setto	2211	30	1240	31	99	1	30.0
1984	Setto	31	1240	1239	32	99	1	30.0
1985	Setto	32	1239	1238	38	99	1	30.0
1986	Setto	38	1238	1237	46	99	1	30.0
1987	Setto	46	1237	1236	51	99	1	30.0
1988	Setto	51	1236	1235	60	99	1	30.0
1989	Setto	60	1235	1234	61	99	1	30.0
1990	Setto	61	1234	1233	62	99	1	30.0
1991	Setto	62	1233	29	2212	99	1	30.0
1992	Setto	97	453	454	164	99	1	35.0
1993	Setto	162	161	65	77	99	1	35.0
1994	Setto	261	162	77	66	99	1	35.0
1995	Setto	83	151	132	79	99	1	35.0
1996	Setto	73	150	143	525	99	1	35.0
1997	Setto	528	262	67	76	99	1	35.0
1998	Setto	78	89	127	131	99	1	35.0
1999	Setto	525	143	137	526	99	1	35.0
2000	Setto	184	249	256	201	99	1	35.0
2001	Setto	132	171	195	136	99	1	35.0
2002	Setto	70	142	150	73	99	1	35.0
2003	Setto	99	452	453	97	99	1	35.0
2004	Setto	117	450	451	116	99	1	35.0
2005	Setto	89	93	144	127	99	1	35.0
2006	Setto	72	85	163	84	99	1	35.0
2007	Setto	84	163	151	83	99	1	35.0
2008	Setto	85	88	153	163	99	1	35.0
2009	Setto	88	78	131	153	99	1	35.0
2010	Setto	163	153	240	151	99	1	35.0
2011	Setto	86	160	165	527	99	1	35.0
2012	Setto	137	225	248	160	99	1	35.0

2013	Setto	161	164	64	65	99	1	35.0
2014	Setto	166	257	260	225	99	1	35.0
2015	Setto	165	162	261	262	99	1	35.0
2016	Setto	144	447	448	126	99	1	35.0
2017	Setto	131	127	170	239	99	1	35.0
2018	Setto	247	263	164	161	99	1	35.0
2019	Setto	136	195	184	142	99	1	35.0
2020	Setto	170	126	125	183	99	1	35.0
2021	Setto	240	239	250	171	99	1	35.0
2022	Setto	205	117	116	224	99	1	35.0
2023	Setto	183	125	117	205	99	1	35.0
2024	Setto	160	248	162	165	99	1	35.0
2025	Setto	79	132	136	71	99	1	35.0
2026	Setto	125	449	450	117	99	1	35.0
2027	Setto	151	240	171	132	99	1	35.0
2028	Setto	71	136	142	70	99	1	35.0
2029	Setto	93	140	447	144	99	1	35.0
2030	Setto	248	247	161	162	99	1	35.0
2031	Setto	153	131	239	240	99	1	35.0
2032	Setto	116	451	452	99	99	1	35.0
2033	Setto	126	448	449	125	99	1	35.0
2034	Setto	526	137	160	86	99	1	35.0
2035	Setto	164	454	141	64	99	1	35.0
2036	Setto	527	165	262	528	99	1	35.0
2037	Setto	204	99	97	241	99	1	35.0
2038	Setto	150	201	166	143	99	1	35.0
2039	Setto	143	166	225	137	99	1	35.0
2040	Setto	257	204	241	260	99	1	35.0
2041	Setto	171	250	251	195	99	1	35.0
2042	Setto	225	260	247	248	99	1	35.0
2043	Setto	256	224	204	257	99	1	35.0
2044	Setto	260	241	263	247	99	1	35.0
2045	Setto	224	116	99	204	99	1	35.0
2046	Setto	142	184	201	150	99	1	35.0
2047	Setto	239	170	183	250	99	1	35.0
2048	Setto	195	251	249	184	99	1	35.0
2049	Setto	251	205	224	249	99	1	35.0
2050	Setto	127	144	126	170	99	1	35.0

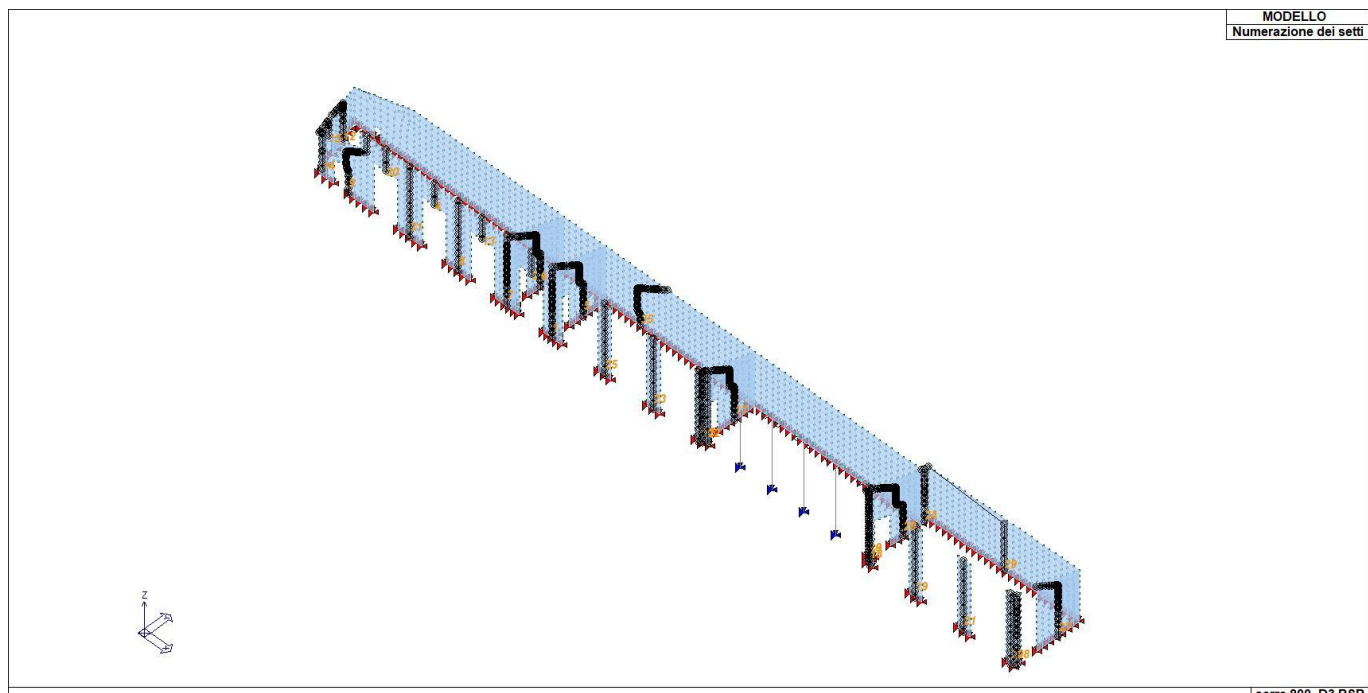
2051	Setto	250	183	205	251	99	1	35.0
2052	Setto	201	256	257	166	99	1	35.0
2053	Setto	241	97	164	263	99	1	35.0
2054	Setto	262	261	66	67	99	1	35.0
2055	Setto	249	224	256		99	1	35.0



16\_MOD\_NUMERAZIONE\_D3



16\_MOD\_NUMERAZIONE\_D3\_MACRO



16\_MOD\_NUMERAZIONE\_D3\_PARETI

## 9 MODELLAZIONE DELLA STRUTTURA: ELEMENTI SOLAIO-PANNELLO

### 9.1 LEGENDA TABELLA DATI SOLAI-PANNELLI

Il programma utilizza per la modellazione elementi a tre o più nodi denominati in generale solaio o pannello.

Ogni elemento solaio-pannello è individuato da una poligonale di nodi 1,2, ..., N.

L'elemento solaio è utilizzato in primo luogo per la modellazione dei carichi agenti sugli elementi strutturali. In secondo luogo può essere utilizzato per la corretta ripartizione delle forze orizzontali agenti nel proprio piano. L'elemento balcone è derivato dall'elemento solaio.

I carichi agenti sugli elementi solaio, raccolti in un archivio, sono direttamente assegnati agli elementi utilizzando le informazioni raccolte nell' archivio (es. i coefficienti combinatori). La tabella seguente riporta i dati utilizzati per la definizione dei carichi e delle masse.

L'elemento pannello è utilizzato solo per l'applicazione dei carichi, quali pesi delle tamponature o spinte dovute al vento o terre. In questo caso i carichi sono applicati in analogia agli altri elementi strutturali (si veda il cap. SCHEMATIZZAZIONE DEI CASI DI CARICO).

<b>Id.Arch.</b>	Identificativo dell' archivio
<b>Tipo</b>	Tipo di carico <b>Variab.</b> Carico variabile generico <b>Var. rid.</b> Carico variabile generico con riduzione in funzione dell' area (c.5.5. ...) <b>Neve</b> Carico di neve
<b>G1</b>	carico permanente (comprensivo del peso proprio)
<b>G2</b>	carico permanente non strutturale e non compiutamente definito
<b>Q</b>	carico variabile
<b>Fatt. A</b>	fattore di riduzione del carico variabile (0.5 o 0.75) per tipo "Var.rid."
<b>S sis.</b>	fattore di riduzione del carico variabile per la definizione delle masse sismiche per D.M. 96 (vedi NOTA sul capitolo "normativa di riferimento")
<b>Psi 0</b>	Coefficiente combinatorio dei valori caratteristici delle azioni variabili: <b>per valore raro</b>
<b>Psi 1</b>	Coefficiente combinatorio dei valori caratteristici delle azioni variabili: <b>per valore frequente</b>
<b>Psi 2</b>	Coefficiente combinatorio dei valori caratteristici delle azioni variabili: <b>per valore quasi permanente</b>
<b>Psi S 2</b>	Coefficiente di combinazione che fornisce il valore quasi-permanente dell'azione variabile: <b>per la definizione delle masse sismiche</b>
<b>Fatt. Fi</b>	Coefficiente di correlazione dei carichi per edifici

Ogni elemento è caratterizzato da un insieme di proprietà riportate in tabella che ne completano la modellazione. In particolare per ogni elemento viene indicato in tabella:

<b>Elem</b>	numero dell'elemento
<b>Tipo</b>	codice di comportamento <b>S</b> elemento utilizzato solo per scarico <b>C</b> elemento utilizzato per scarico e per modellazione piano rigido <b>P</b> elemento utilizzato come pannello <b>M</b> scarico monodirezionale <b>B</b> scarico bidirezionale
<b>Id.Arch.</b>	Identificativo dell' archivio
<b>Mat</b>	codice del materiale assegnato all'elemento
<b>Spessore</b>	spessore dell'elemento (costante)
<b>Orditura</b>	angolo (rispetto all'asse X) della direzione dei travetti principali
<b>G1</b>	carico permanente solaio (comprensivo del peso proprio)
<b>G2</b>	carico permanente non strutturale e non compiutamente definito
<b>Q</b>	carico variabile solaio
<b>Nodi</b>	numero dei nodi che definiscono l'elemento (5 per riga)

La progettazione viene eseguita con il metodo degli stati limite. I simboli utilizzati in tabella assumono il seguente significato:

<b>Elem.</b>	numero identificativo dell'elemento
<b>Stato</b>	Codici di verifica relativi alle tensioni normali e alle tensioni tangenziali
<b>Note</b>	Viene riportato il codice relativo alla sezione(s) e relativo al materiale(m);
<b>F ist, F infi</b>	Frecce istantanee e a tempo infinito
<b>Pos.</b>	Ascissa del punto di verifica
<b>Momento</b>	Momento flettente
<b>Af inf.</b>	Area di armatura longitudinale posta all'intradosso della trave
<b>Af sup.</b>	Area di armatura longitudinale posta all'estradosso della trave
<b>V N/M</b>	rapporto Sd/Su con sollecitazioni ultime proporzionali: valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
<b>x/d</b>	rapporto tra posizione dell'asse neutro e altezza utile alla rottura della sezione (per sola flessione)
<b>Taglio</b>	Sollecitazione di taglio
<b>AfV</b>	Area dell'armatura atta ad assorbire le azioni di taglio
<b>Verif.V</b>	rapporto Sd/Su con sollecitazioni taglianti proporzionali: valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
<b>B eff</b>	Base della sezione di cls per l'assorbimento del taglio
<b>rRfck</b>	rapporto tra la massima compressione nel calcestruzzo e la tensione fck in combinazioni rare [normalizzato a 1]
<b>rFfck</b>	rapporto tra la massima compressione nel calcestruzzo e la tensione fck in combinazioni freq. [normalizzato a 1]
<b>rPfck</b>	rapporto tra la massima compressione nel calcestruzzo e la tensione fck in combinazioni quasi perm. [normalizzato a 1]
<b>rRfyk</b>	rapporto tra la massima tensione nell'acciaio e la tensione fyk in combinazioni frequenti [normalizzato a 1]
<b>rFyk</b>	rapporto tra la massima tensione nell'acciaio e la tensione fyk in combinazioni rare [normalizzato a 1]
<b>rPfyk</b>	rapporto tra la massima tensione nell'acciaio e la tensione fyk in combinazioni quasi permanenti [normalizzato a 1]
<b>wR</b>	apertura caratteristica delle fessure in combinazioni rare [mm]
<b>wF</b>	apertura caratteristica delle fessure in combinazioni frequenti [mm]
<b>wP</b>	apertura caratteristica delle fessure in combinazioni quasi permanenti [mm]

Nel caso in cui si sia proceduto alla verifica delle tamponature secondo il D.M. 17.01.2018 - §7.2.3 viene riportata una tabella riassuntiva delle verifiche degli elementi pannello. La verifica (definita come rapporto domanda/capacità) confronta le azioni sollecitanti indotte dal sisma con le resistenze secondo tre ipotesi, due basate sulla resistenza a pressoflessione della tamponatura ed una basata sul cinematismo a seguito della formazione di tre cerniere plastiche sulla tamponatura. Il cinematismo è riconducibile al meccanismo ad arco, descritto nel paragrafo "8.4.3 Walls arching between supports" dell'EN 1996-1-1:2022 per snellezze non superiori a 20. La verifica considera anche il degrado di resistenza dovuto al danneggiamento nel piano della tamponatura.

Qualora la tamponatura sia di tipo antiespulsione (nelle due possibili varianti ordinaria o armata) viene condotta una verifica con meccanismo ad arco con degrado di resistenza. La verifica confronta le pressioni sollecitanti indotte dal sisma con le pressioni resistenti che la tamponatura sviluppa attraverso il meccanismo ad arco. La verifica considera anche il degrado di resistenza dovuto al danneggiamento nel piano della tamponatura.

Per quest'ultima tamponatura sono disponibili, in funzione del materiale impiegato (materiale [52] o materiale [53]):

- **Tamponatura Antiespulsione ordinaria Poroton® Danesi** sp.30 cm; con metodo di verifica per meccanismo ad arco con degrado di resistenza, sviluppato attraverso i risultati di un progetto di ricerca sperimentale condotto dall'Università degli Studi di Padova. Utilizzabile per il materiale [52].
- **Tamponatura Antiespulsione armata Poroton® Danesi** sp.30 cm; con metodo di verifica per meccanismo ad arco con degrado di resistenza, sviluppato attraverso i risultati di un progetto di ricerca sperimentale condotto dall'Università degli Studi di Padova. Utilizzabile per il materiale [53].

La verifica è stata calibrata sulla base di prove sperimentali sul sistema di Tamponatura Antiespulsione anche in presenza di aperture.

(rif. Rapporti di Prova redatti dal Dipartimento ICEA - Università degli Studi di Padova di test sperimentali condotti sul sistema Tamponatura Antiespulsione di Cis Edil)

In particolare i simboli utilizzati in tabella assumono il seguente significato:

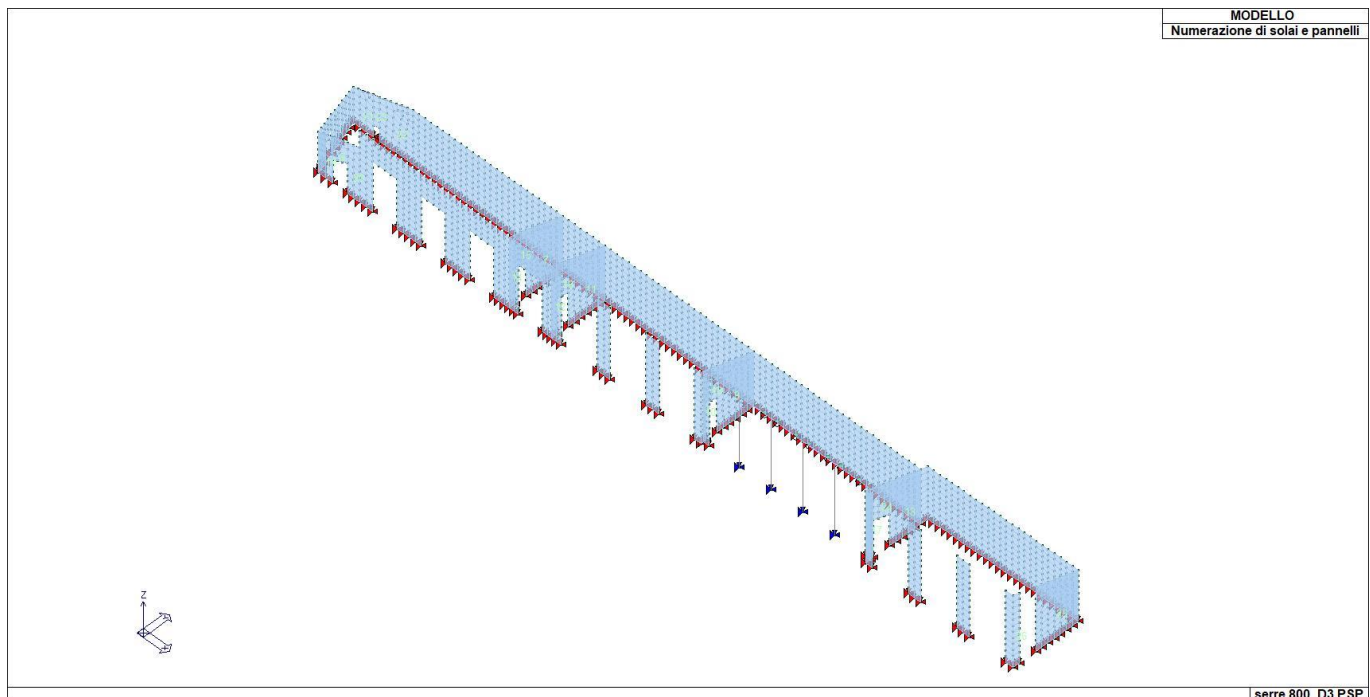
<b>Elem.</b>	Numero identificativo dell'elemento
<b>Stato</b>	Codice di verifica
<b>Ver. EC6</b>	Rapporto pa/pr (valore minore o uguale a 1 per verifica positiva) con valutazione della pressione resistente pr per meccanismo ad arco secondo EN 1996-1-1:2022
<b>Ver. c.c.</b>	Verifica nell'ipotesi di trave appoggiata con carico concentrato in mezzzeria
<b>Ver. c.d.</b>	Verifica nell'ipotesi di trave appoggiata con carico distribuito
<b>Ver. cin.</b>	Verifica nell'ipotesi di cinematismo con formazione di cerniere plastiche in appoggio e mezzzeria
<b>Ver. DNS</b>	Rapporto pa/pr (valore minore o uguale a 1 per verifica positiva) con valutazione della pressione resistente pr per meccanismo ad arco per Danesi
<b>Z</b>	Quota del baricentro dell'elemento
<b>T1</b>	Periodo proprio dell'edificio nella direzione di interesse (ortogonale al pannello)
<b>Ta</b>	Periodo proprio della parete
<b>Sa</b>	Accelerazione massima, adimensionalizzata allo SLV
<b>pa</b>	Pressione sulla parete causata dall'azione sismica
<b>Drift</b>	Spostamento relativo interpiano allo SLV valutato secondo il D.M. 14.01.2018 - § 7.3.3.3
<b>R.Drift</b>	Coef. riduttivo per tener conto del danneggiamento del piano dipendente dallo spostamento (utilizzato in Ver. EC6 e Ver. DNS)

ID Arch. Psi S 2	Tipo Fatt. Fi	G1 daN/ m2	G2 daN/ m2	Q daN/ m2	Fatt. A	s sis.	Psi 0	Psi 1Psi	2
1 0.60	Variab. 1.00	150.00		400.00		1.00	0.70	0.70	0.60
3 0.0	Neve 1.00 Variab.	25.00	25.00	80.00		1.00	0.50	0.20	0.0
4 0.0	Neve 1.00 Variab.	220.00	160.00	80.00		1.00	0.50	0.20	0.0
							0.0	0.0	0.0

Elem. Nodo..	Tipo Nodo..	ID Arch.	Mat.	Spessore	Orditura	G1 daN/ m2	G2 daN/ m2	Q	Nodo 1/6..	Nodo 2/7..	Nodo 3/8..
7	PM		m=99	35.0	90.0				141	76	73
72	140										
8	PM		m=99	40.0	90.0				96	102	103
95											
9	PM		m=99	40.0	90.0				30	192	191
190	29										
10	PM		m=99	40.0	90.0				200	199	198
197	196										
11	PM		m=99	40.0	90.0				69	36	35
28	68										
12	PM		m=99	40.0	90.0				54	53	52
40	39										
13	PM		m=99	35.0	90.0				215	238	237
236	214										
14	PM		m=99	35.0	90.0				82	81	80
56	55										
15	PM		m=99	35.0	90.0				76	80	81
73											
16	PM		m=99	40.0	90.0				36	52	53
35											
17	PM		m=99	35.0	90.0				246	245	244
243	242										

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

18	PM	m=99	40.0	90.0	192	198	199
191							
19	PM	m=99	40.0	90.0	146	96	95
94	145						
20	PM	m=99	40.0	90.0	104	103	102
101	100						
21	PM	m=99	30.0	90.0	114	113	90
106	92						
22	PM	m=99	30.0	90.0	122	121	120
119	118						
23	PM	m=99	30.0	90.0	113	120	121
90							
24	PM	m=99	35.0	90.0	238	244	245
237							
25	PM	m=99	35.0	90.0	255	254	253
252							
26	PM	m=99	35.0	90.0	259	258	180
179							



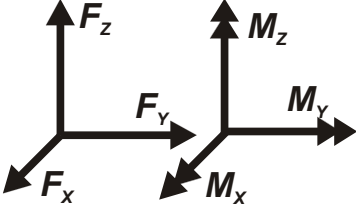
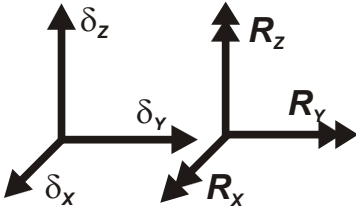
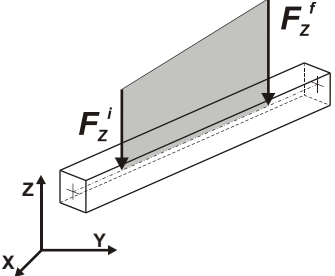
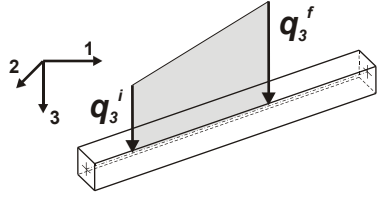
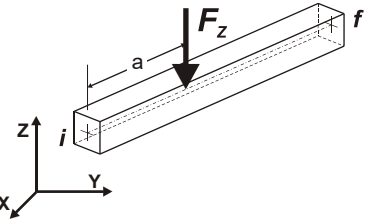
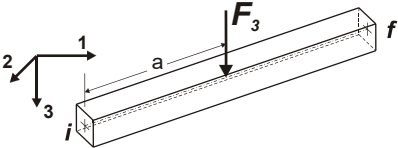
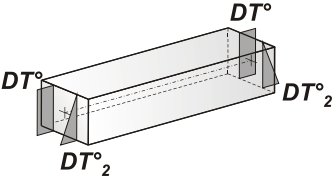
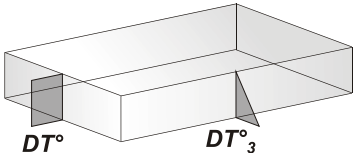
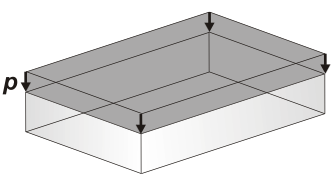
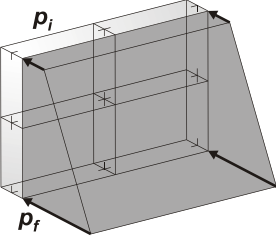
17\_MOD\_NUMERAZIONE\_SOLAI

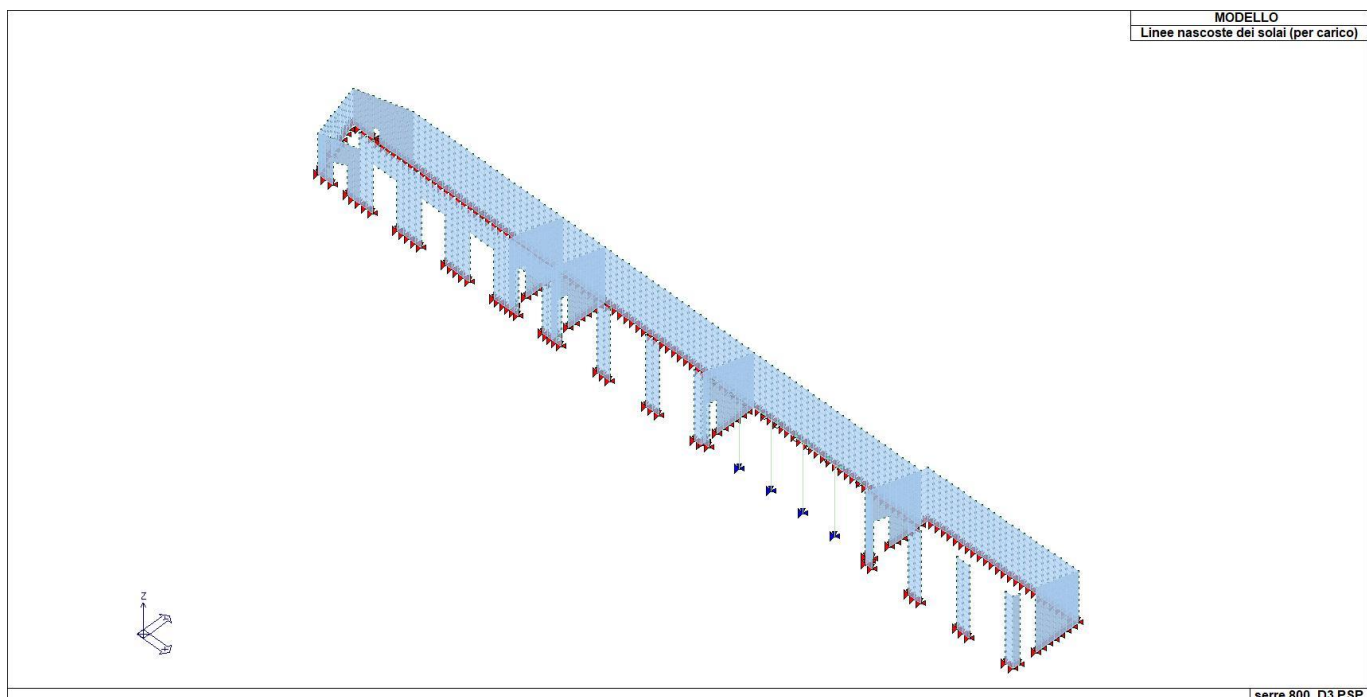
## 10 MODELLAZIONE DELLE AZIONI

### 10.1 LEGENDA TABELLA DATI AZIONI

Il programma consente l'uso di diverse tipologie di carico (azioni). Le azioni utilizzate nella modellazione sono individuate da una sigla identificativa ed un codice numerico (gli elementi strutturali richiamano quest'ultimo nella propria descrizione). Per ogni azione applicata alla struttura viene di riportato il codice, il tipo e la sigla identificativa. Le tabelle successive dettagliano i valori caratteristici di ogni azione in relazione al tipo. Le tabelle riportano infatti i seguenti dati in relazione al tipo:

<b>1</b>	<b>carico concentrato nodale</b> 6 dati (forza $F_x$ , $F_y$ , $F_z$ , momento $M_x$ , $M_y$ , $M_z$ )
<b>2</b>	<b>spostamento nodale impresso</b> 6 dati (spostamento $T_x$ , $T_y$ , $T_z$ , rotazione $R_x$ , $R_y$ , $R_z$ )
<b>3</b>	<b>carico distribuito globale su elemento tipo trave</b> 7 dati ( $f_x$ , $f_y$ , $f_z$ , $m_x$ , $m_y$ , $m_z$ , ascissa di inizio carico) 7 dati ( $f_x$ , $f_y$ , $f_z$ , $m_x$ , $m_y$ , $m_z$ , ascissa di fine carico)
<b>4</b>	<b>carico distribuito locale su elemento tipo trave</b> 7 dati ( $f_1$ , $f_2$ , $f_3$ , $m_1$ , $m_2$ , $m_3$ , ascissa di inizio carico) 7 dati ( $f_1$ , $f_2$ , $f_3$ , $m_1$ , $m_2$ , $m_3$ , ascissa di fine carico)
<b>5</b>	<b>carico concentrato globale su elemento tipo trave</b> 7 dati ( $F_x$ , $F_y$ , $F_z$ , $M_x$ , $M_y$ , $M_z$ , ascissa di carico)
<b>6</b>	<b>carico concentrato locale su elemento tipo trave</b> 7 dati ( $F_1$ , $F_2$ , $F_3$ , $M_1$ , $M_2$ , $M_3$ , ascissa di carico)
<b>7</b>	<b>variazione termica applicata ad elemento tipo trave</b> 7 dati (variazioni termiche: uniforme, media e differenza in altezza e larghezza al nodo iniziale e finale)
<b>8</b>	<b>carico di pressione uniforme su elemento tipo piastra</b> 1 dato (pressione)
<b>9</b>	<b>carico di pressione variabile su elemento tipo piastra</b> 4 dati (pressione, quota, pressione, quota)
<b>10</b>	<b>variazione termica applicata ad elemento tipo piastra</b> 2 dati (variazioni termiche: media e differenza nello spessore)
<b>11</b>	<b>carico variabile generale su elementi tipo trave e piastra</b> 1 dato descrizione della tipologia 4 dati per segmento (posizione, valore, posizione, valore) la tipologia precisa l'ascissa di definizione, la direzione del carico, la modalità di carico e la larghezza d'influenza per gli elementi tipo trave
<b>12</b>	<b>gruppo di carichi con impronta su piastra</b> 9 dati (numero di ripetizioni in direzione X e Y, valore di ciascun carico, posizione centrale del primo, dimensioni dell'impronta, interasse tra i carichi)

 <p>Carico concentrato nodale</p>	 <p>Spostamento impresso</p>
 <p>Carico distribuito globale</p>	 <p>Carico distribuito locale</p>
 <p>Carico concentrato globale</p>	 <p>Carico concentrato locale</p>
 <p>Carico termico 2D</p>	 <p>Carico termico 3D</p>
 <p>Carico pressione uniforme</p>	 <p>Carico pressione variabile</p>



21\_CAR\_CARICHI\_SOLAI

## 11 SCHEMATIZZAZIONE DEI CASI DI CARICO

### 11.1 LEGENDA TABELLA CASI DI CARICO

Il programma consente l'applicazione di diverse tipologie di casi di carico.

Sono previsti i seguenti 11 tipi di casi di carico:

	<b>Sigla</b>	<b>Tipo</b>	<b>Descrizione</b>
<b>1</b>	<b>Ggk</b>	A	caso di carico comprensivo del peso proprio struttura
<b>2</b>	<b>Gk</b>	NA	caso di carico con azioni permanenti
<b>3</b>	<b>Qk</b>	NA	caso di carico con azioni variabili
<b>4</b>	<b>Gsk</b>	A	caso di carico comprensivo dei carichi permanenti sui solai e sulle coperture
<b>5</b>	<b>Qsk</b>	A	caso di carico comprensivo dei carichi variabili sui solai
<b>6</b>	<b>Qnk</b>	A	caso di carico comprensivo dei carichi di neve sulle coperture
<b>7</b>	<b>Qtk</b>	SA	caso di carico comprensivo di una variazione termica agente sulla struttura
<b>8</b>	<b>Qvk</b>	NA	caso di carico comprensivo di azioni da vento sulla struttura
<b>9</b>	<b>Esk</b>	SA	caso di carico sismico con analisi statica equivalente
<b>10</b>	<b>Edk</b>	SA	caso di carico sismico con analisi dinamica
<b>11</b>	<b>Etk</b>	NA	caso di carico comprensivo di azioni derivanti dall' incremento di spinta delle terre in condizione sismica
<b>12</b>	<b>Pk</b>	NA	caso di carico comprensivo di azioni derivanti da coazioni, cedimenti e precompressioni

Sono di tipo automatico A (ossia non prevedono introduzione dati da parte dell'utente) i seguenti casi di carico: 1-Ggk; 4-Gsk; 5-Qsk; 6-Qnk.

Sono di tipo semi-automatico SA (ossia prevedono una minima introduzione dati da parte dell'utente) i seguenti casi di carico:

7-Qtk, in quanto richiede solo il valore della variazione termica;

9-Esk e 10-Edk, in quanto richiedono il valore dell'angolo di ingresso del sisma e l'individuazione dei casi di carico partecipanti alla definizione delle masse.

Sono di tipo non automatico NA ossia prevedono la diretta applicazione di carichi generici agli elementi strutturali (si veda il precedente punto Modellazione delle Azioni) i restanti casi di carico.

Nella tabella successiva vengono riportati i casi di carico agenti sulla struttura, con l'indicazione dei dati relativi al caso di carico stesso:

*Numero Tipo e Sigla identificativa, Valore di riferimento del caso di carico (se previsto).*

In successione, per i casi di carico non automatici, viene riportato l'elenco di nodi ed elementi direttamente caricati con la sigla identificativa del carico.

Per i casi di carico di tipo sismico (9-Esk e 10-Edk), viene riportata la tabella di definizione delle masse: per ogni caso di carico partecipante alla definizione delle masse viene indicata la relativa aliquota (partecipazione) considerata. Si precisa che per i caso di carico 5-Qsk e 6-Qnk la partecipazione è prevista localmente per ogni elemento solaio o copertura presente nel modello (si confronti il valore Sksol nel capitolo relativo agli elementi solaio) e pertanto la loro partecipazione è di norma pari a uno.

**LOCALIZZAZIONE DELL'INTERVENTO**

Ubicazione:

Località	LUCCA
Provincia	LUCCA
Regione	TOSCANA
Latitudine	43,84300 N
Longitudine	10,50500 E
Altitudine s.l.m.	19,0 m

**CALCOLO DELLE AZIONI DELLA NEVE E DEL VENTO**

Normativa di riferimento:

D.M. 17 gennaio 2018 - NORME TECNICHE PER LE COSTRUZIONI

Cap. 3 - AZIONI SULLE COSTRUZIONI - Par. 3.3 e 3.4

Circolare n.7 - 21 gennaio 2019 C.S.LL.PP.

**NEVE**

Il carico della neve sulle coperture è calcolato in relazione ai seguenti parametri:

Zona: macro area derivante dalla suddivisione del territorio nazionale;

Esp.: zona topografica di esposizione al vento;

Ce: coefficiente di esposizione al vento;

TR: periodo di ritorno di progetto espresso in anni;

as: altitudine del sito;

qsk: valore caratteristico del carico della neve al suolo (per Tr = 50 anni);

Zona	Esposizione	Ce	TR	as	qsk
II	Zona normale	1,00	50 anni	19 m	100,00

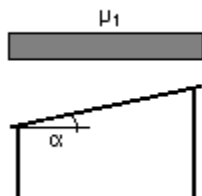
Copertura ad una falda:

Angolo di inclinazione della falda  $\alpha = 16,0^\circ$ 

- Falda con presenza di barriera o impedimento allo scivolamento della neve.

 $\mu_1 = 0,80 \Rightarrow Q_1 = 80 \text{ daN/mq}$ 

Schema di carico:

**VENTO**

La velocità del vento è calcolata in relazione ai seguenti parametri:

Zona: macro area derivante dalla suddivisione del territorio nazionale (NTC - Tab. 3.3.1);

Vb,0: velocità base della zona (NTC - Tab. 3.3.1);

a0: altitudine base della zona (NTC - Tab. 3.3.1);

ks: parametro in funzione della zona in cui sorge la costruzione (NTC - Tab. 3.3.1);

as: altitudine del sito;

TR: periodo di ritorno di progetto espresso in anni;

Vb: velocità di riferimento calcolata come segue:

$$Vb = Vb,0 \quad \text{per } as \leq a0$$

$$Vb = Vb,0 (1 + ks ((as / a0) - 1)) \quad \text{per } a0 < as \leq 1500 \text{ m}$$

per  $as > 1500 \text{ m}$  vanno ricavati da opportuna documentazione o da indagini comprovateTali valori non dovranno essere minori di quelli previsti per  $as = 1500 \text{ m}$ 

Cr: coefficiente di ritorno in funzione del periodo di ritorno TR

Vr: velocità di riferimento riferita al periodo di ritorno TR

Zona	Vb,0	a0	ks	as	TR	Vb	Cr	Vr
3	27 m/s	500 m	0,37	19 m	50 anni	27,00 m/s	1,000	27,00 m/s

Pressione cinetica di riferimento,  $q_r = \rho V_r^2 / 2 = 46 \text{ daN/mq}$

dove:  $\rho$  è la densità dell'aria (assunta convenzionalmente costante = 1,25 kg/mc)

Esposizione: Cat. IV - Entroterra tra 10 e 40 km dalla costa

Da cui i parametri della tabella 3.3.II delle NTC

Kr	z0	z min
0,22	0,30 m	8 m

Classe di rugosità del terreno: A (NTC - Tab. 3.3.III)

Aree urbane con almeno il 15% della superficie coperta da edifici la cui altezza media superi 15 m

L'azione del vento sulle costruzioni è determinata dai seguenti parametri:

Cp: coefficiente di pressione;

Cd: coefficiente dinamico;

Ct: coefficiente di topografia;

Ce: coefficiente di esposizione (funzione di z, z0 e Ct);

z: altezza sul suolo.

Cp	Cd	Ct	Ce	z
1,00	1,00	1,00	1,63	6,53 m

### Pressione del vento

$$p = q_r C_e C_p C_d = 74 \text{ daN/mq}$$

### TEMPERATURA DELL'ARIA ESTERNA

Le temperature esterne, T max (massima estiva) e T min (minima invernale), sono calcolate secondo le seguenti espressioni riferite alla zona climatica:

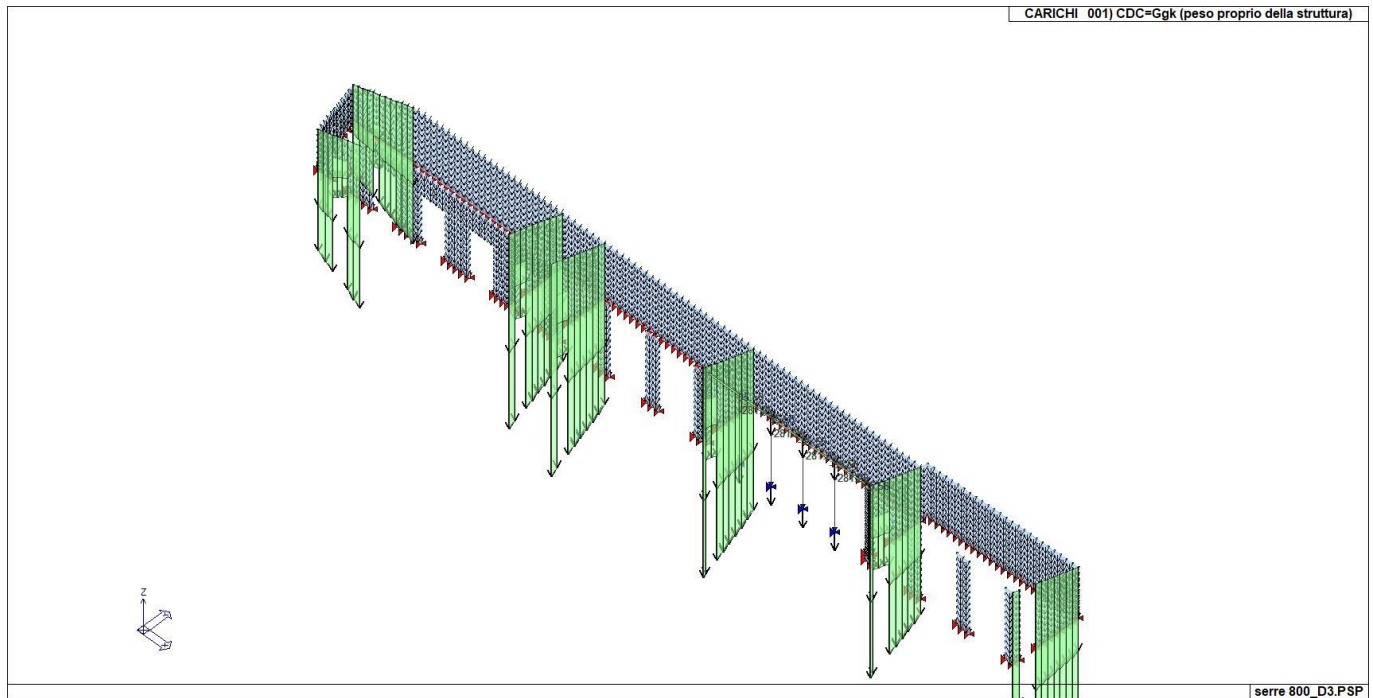
$$T \text{ min} = -15 - 4 \text{ as} / 1000 \quad (\text{NTC 3.5.1})$$

$$T \text{ max} = 42 - 6 \text{ as} / 1000 \quad (\text{NTC 3.5.2})$$

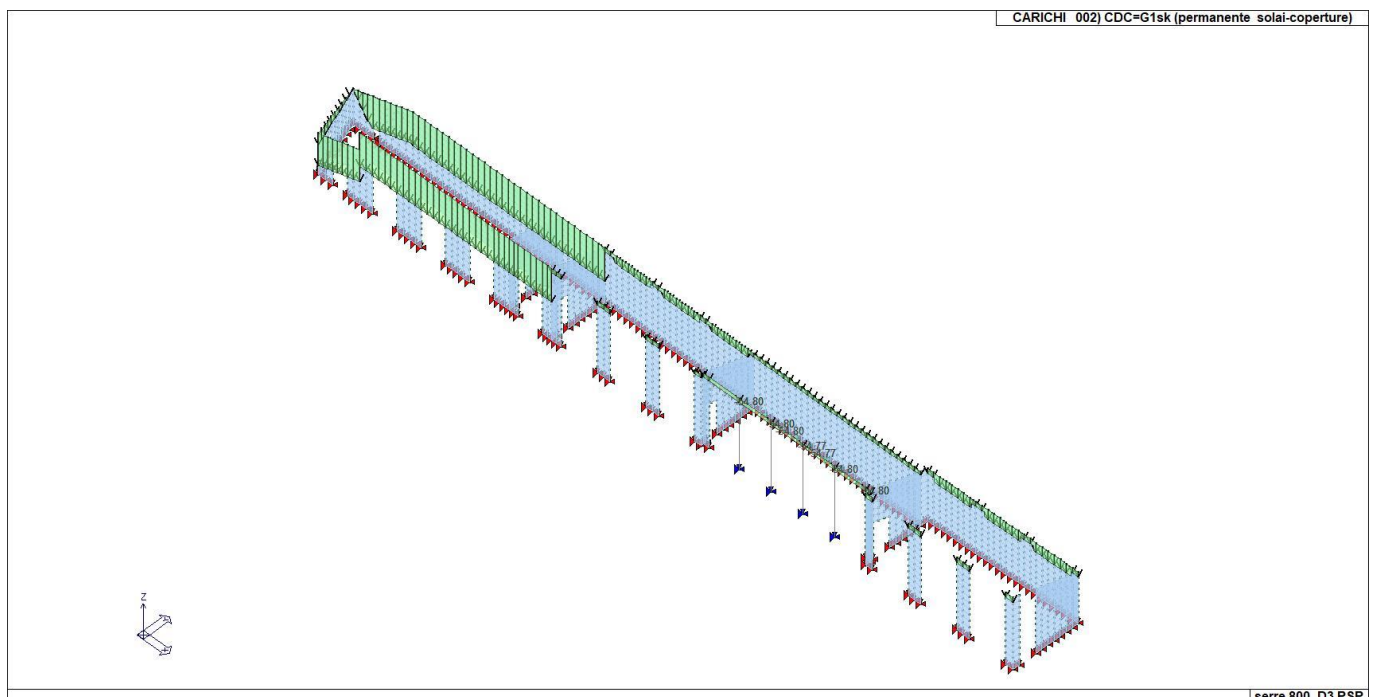
dove as è l'altitudine di riferimento

Zona	as	T min	T max
I	19 m	-15,08 °C	41,89 °C

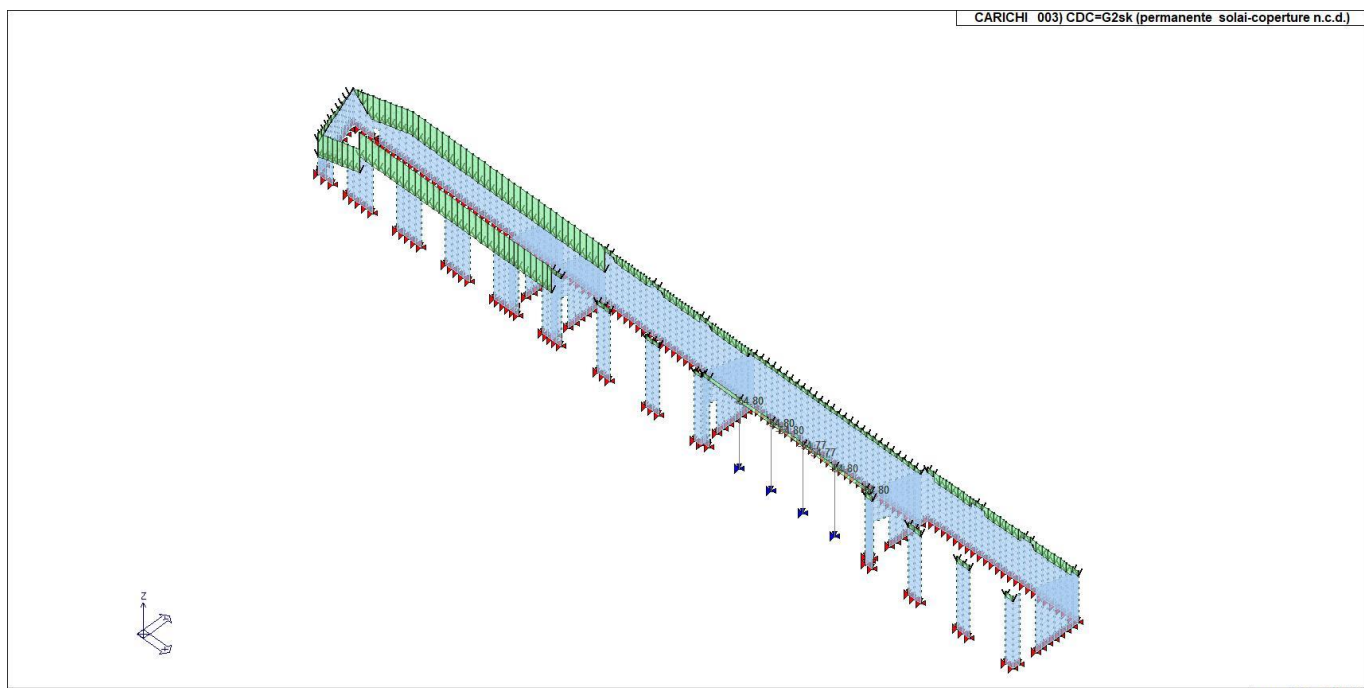
CDC	Tipo	Sigla Id	Note	Per non automatici:
1	Ggk	CDC=Ggk (peso proprio della struttura)		
2	Gsk	CDC=G1sk (permanente solai-coperture)		
3	Gsk	CDC=G2sk (permanente solai-coperture n.c.d.)		
4	Qsk	CDC=Qsk (variabile solai)		
5	Qnk	CDC=Qnk (carico da neve)		



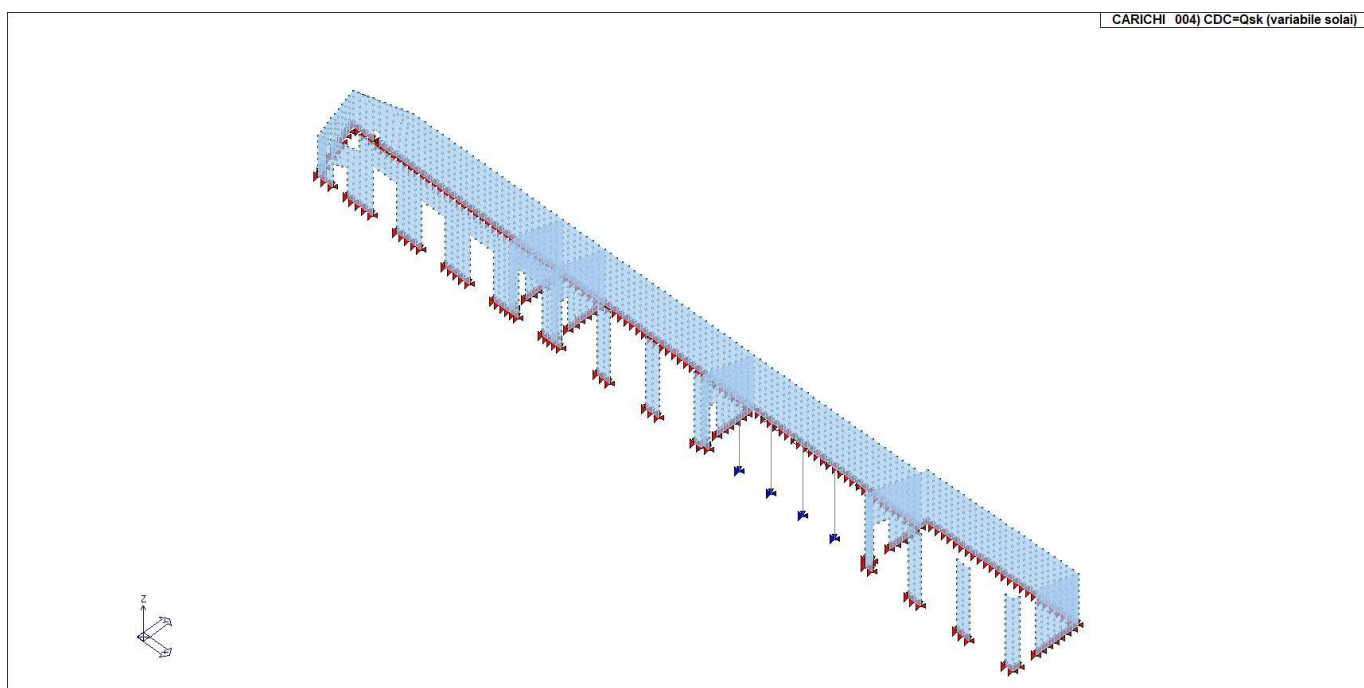
22\_CDC\_001\_CDCGgk peso proprio della struttura



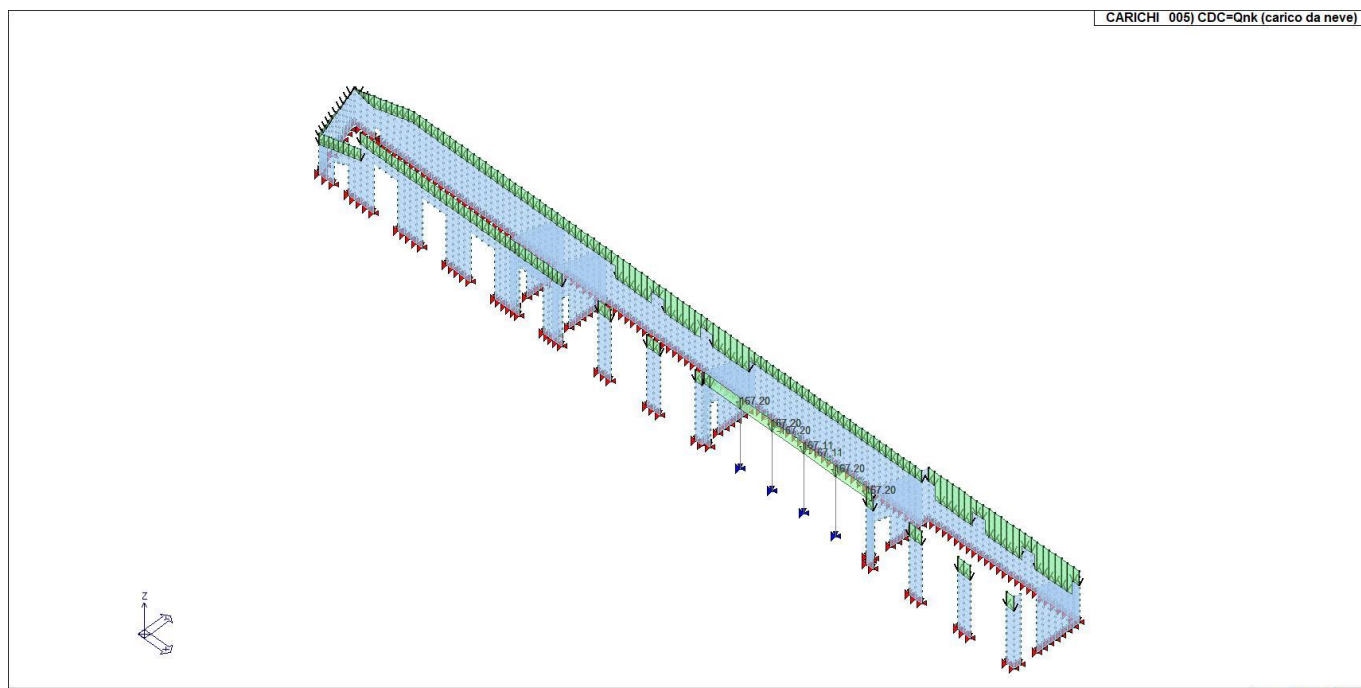
22\_CDC\_002\_CDCG1sk permanente solai-coperture



22\_CDC\_003\_CDCG2sk permanente solai-coperture ncd



22\_CDC\_004\_CDCQsk variabile solai



22\_CDC\_005\_CDCQnk carico da neve

## 12 DEFINIZIONE DELLE COMBINAZIONI

### 12.1 LEGENDA TABELLA COMBINAZIONI DI CARICO

Il programma combina i diversi tipi di casi di carico (CDC) secondo le regole previste dalla normativa vigente.

Le combinazioni previste sono destinate al controllo di sicurezza della struttura ed alla verifica degli spostamenti e delle sollecitazioni.

La prima tabella delle combinazioni riportata di seguito comprende le seguenti informazioni: Numero, Tipo, Sigla identificativa. Una seconda tabella riporta il peso nella combinazione assunto per ogni caso di carico.

Ai fini delle verifiche degli stati limite si definiscono le seguenti combinazioni delle azioni:

**Combinazione fondamentale SLU**

$$\gamma G1 \cdot G1 + \gamma G2 \cdot G2 + \gamma P \cdot P + \gamma Q1 \cdot Qk1 + \gamma Q2 \cdot \psi 02 \cdot Qk2 + \gamma Q3 \cdot \psi 03 \cdot Qk3 + \dots$$

**Combinazione caratteristica (rara) SLE**

$$G1 + G2 + P + Qk1 + \psi 02 \cdot Qk2 + \psi 03 \cdot Qk3 + \dots$$

**Combinazione frequente SLE**

$$G1 + G2 + P + \psi 11 \cdot Qk1 + \psi 22 \cdot Qk2 + \psi 23 \cdot Qk3 + \dots$$

**Combinazione quasi permanente SLE**

$$G1 + G2 + P + \psi 21 \cdot Qk1 + \psi 22 \cdot Qk2 + \psi 23 \cdot Qk3 + \dots$$

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

$$E + G1 + G2 + P + \psi 21 \cdot Qk1 + \psi 22 \cdot Qk2 + \dots$$

**Combinazione eccezionale**, impiegata per gli stati limite connessi alle azioni eccezionali

$$G1 + G2 + Ad + P + \psi 21 \cdot Qk1 + \psi 22 \cdot Qk2 + \dots$$

Dove:

NTC 2018 Tabella 2.5.I

Destinazione d'uso/azione	$\psi 0$	$\psi 1$	$\psi 2$
Categoria A residenziali	0,70	0,50	0,30
Categoria B uffici	0,70	0,50	0,30
Categoria C ambienti suscettibili di affollamento	0,70	0,70	0,60
Categoria D ambienti ad uso commerciale	0,70	0,70	0,60
Categoria E biblioteche, archivi, magazzini, ...	1,00	0,90	0,80
Categoria F Rimesse e parcheggi (autoveicoli $\leq 30kN$ )	0,70	0,70	0,60
Categoria G Rimesse e parcheggi (autoveicoli $> 30kN$ )	0,70	0,50	0,30
Categoria H Coperture	0,00	0,00	0,00
Vento	0,60	0,20	0,00
Neve a quota $\leq 1000 m$	0,50	0,20	0,00
Neve a quota $> 1000 m$	0,70	0,50	0,20
Variazioni Termiche	0,60	0,50	0,00

Nelle verifiche possono essere adottati in alternativa due diversi approcci progettuali:

- per l'approccio 1 si considerano due diverse combinazioni di gruppi di coefficienti di sicurezza parziali per le azioni, per i materiali e per la resistenza globale (combinazione 1 con coefficienti A1 e combinazione 2 con coefficienti A2),

- per l'approccio 2 si definisce un'unica combinazione per le azioni, per la resistenza dei materiali e per la resistenza globale (con coefficienti A1).

NTC 2018 Tabella 2.6.I

		Coefficiente $\gamma f$	<b>EQU</b>	<b>A1</b>	<b>A2</b>
Carichi permanenti	Favorevoli	$\gamma G1$	0,9	1,0	1,0
	Sfavorevoli		1,1	1,3	1,0
Carichi permanenti non strutturali	Favorevoli	$\gamma G2$	0,8	0,8	0,8
	Sfavorevoli		1,5	1,5	1,3

(Non compiutamente definiti)					
<i>Carichi variabili</i>	<i>Favorevoli</i>	$\gamma_{Qi}$	0,0	0,0	0,0
	<i>Sfavorevoli</i>		1,5	1,5	1,3

Cmb	Tipo	Sigla Id	effetto P-delta
1	SLU	Comb. SLU A1 1	
2	SLU	Comb. SLU A1 2	
3	SLU	Comb. SLU A1 3	
4	SLU	Comb. SLU A1 4	
5	SLU	Comb. SLU A1 5	
6	SLU	Comb. SLU A1 6	
7	SLU	Comb. SLU A1 7	
8	SLU	Comb. SLU A1 8	
9	SLU	Comb. SLU A1 9	
10	SLU	Comb. SLU A1 10	
11	SLU	Comb. SLU A1 11	
12	SLU	Comb. SLU A1 12	
13	SLU	Comb. SLU A1 13	
14	SLU	Comb. SLU A1 14	

Cmb	CDC 1/15...	CDC 2/16...	CDC 3/17...	CDC 4/18...	CDC 5/19...	CDC 6/20...	CDC 7/21...	CDC 8/22...	CDC 9/23...	CDC 10/24...	CDC 11/25...	CDC 12/26...	CDC 13/27...	CDC 14/28...
1	1.30	1.30	1.30	0.0	0.0									
2	1.30	1.30	1.30	0.0	0.75									
3	1.30	1.30	1.30	1.50	0.0									
4	1.30	1.30	1.30	1.50	0.75									
5	1.00	1.00	0.80	0.0	0.0									
6	1.00	1.00	0.80	0.0	0.75									
7	1.00	1.00	0.80	1.50	0.0									
8	1.00	1.00	0.80	1.50	0.75									
9	1.30	1.30	1.30	0.0	1.50									
10	1.30	1.30	1.30	1.05	0.0									
11	1.30	1.30	1.30	1.05	1.50									
12	1.00	1.00	0.80	0.0	1.50									
13	1.00	1.00	0.80	1.05	0.0									
14	1.00	1.00	0.80	1.05	1.50									

## 13 RISULTATI NODALI

### 13.1 LEGENDA RISULTATI NODALI

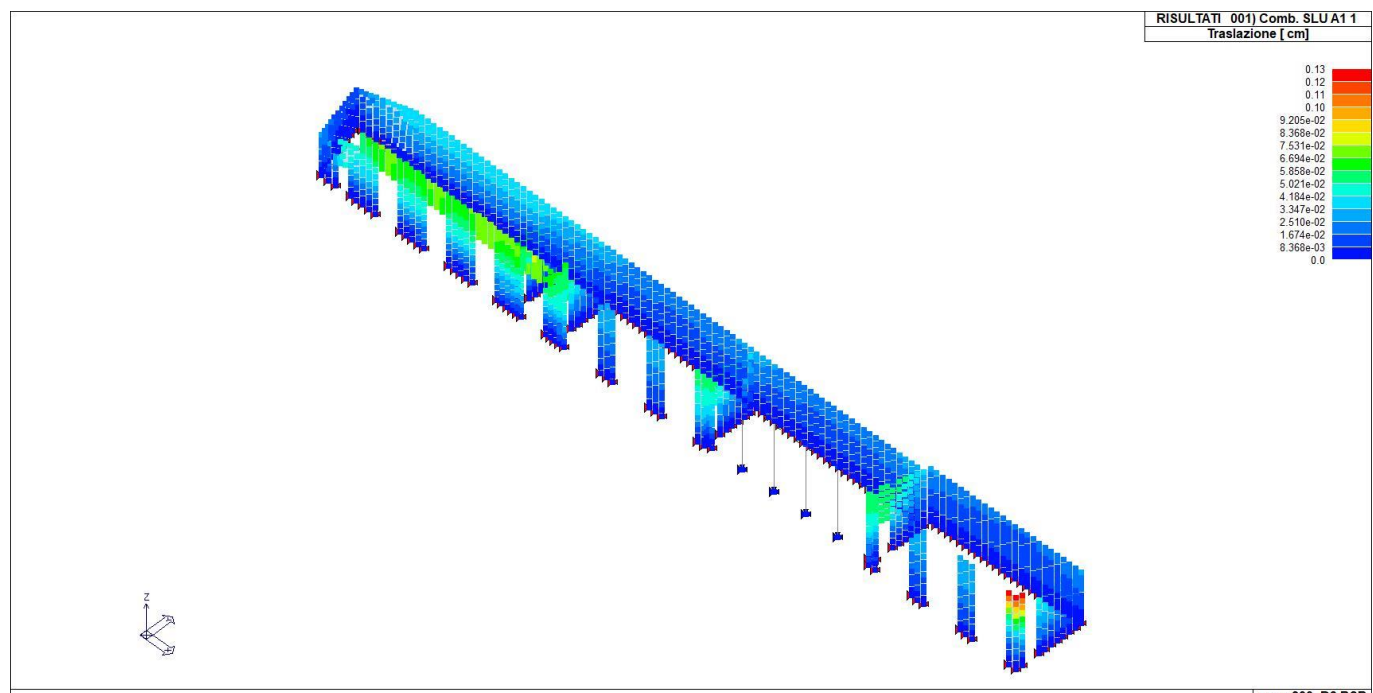
Il controllo dei risultati delle analisi condotte, per quanto concerne i nodi strutturali, è possibile in relazione alle tabelle sottoriportate.

Una prima tabella riporta infatti per ogni nodo e per ogni combinazione (o caso di carico) gli spostamenti nodali.

Una seconda tabella riporta per ogni nodo a cui sia associato un vincolo rigido e/o elastico o una fondazione speciale e per ogni combinazione (o caso di carico) i valori delle azioni esercitate dalla struttura sui vincoli (reazioni vincolari cambiate di segno).

Una terza tabella, infine riassume per ogni nodo le sei combinazioni in cui si attingono i valori minimi e massimi della reazione Fz, della reazione Mx e della reazione My.

Nodo	Cmb	Traslazione X	Traslazione Y	Traslazione Z	Rotazione X	Rotazione Y
1	9	-3.25e-06	0.0	-0.03	0.0	0.0
2	1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3	1	-1.62e-04	-2.06e-03	-0.01	2.74e-05	0.0
...						
2416	9	-1.50e-04	-3.40e-03	-0.01	3.40e-05	0.0
...						
Nodo		Traslazione X	Traslazione Y	Traslazione Z	Rotazione X	Rotazione Y
...		-0.02	-0.03	-0.08	-2.57e-04	-1.06e-04
...		0.08	0.08	0.0	1.10e-04	2.64e-04



41\_RIS\_SPOSTAMENTI\_001\_Comb SLU A1 1

<b>Nodo</b>	<b>Cmb</b>	<b>Azione X</b>	<b>Azione Y</b>	<b>Azione Z</b>	<b>Azione RX</b>	<b>Azione RY</b>
<b>Azione RZ</b>						
daN cm		daN	daN	daN	daN cmdaN	cm
2	1	-7.85	7.88	-1068.07	-3.70	10.78 -
38.49	2	-5.89	6.06	-815.34	-3.53	10.30 -
28.38	9	-8.37	7.87	-1090.33	-2.08	6.08 -
42.71	...					
2235	9	11.48	2.49	-2108.95	194.93	0.0 -
6.53						
<b>Nodo</b>		<b>Azione X</b>	<b>Azione Y</b>	<b>Azione Z</b>	<b>Azione RX</b>	<b>Azione RY</b>
<b>Azione RZ</b>						
592.58		-495.04	-137.75	-7103.75	-1134.09	-4352.44 -
348.17		175.40	101.33	-632.41	3599.75	1775.23
<b>Nodo</b>	<b>Cmb</b>	<b>Azione X</b>	<b>Azione Y</b>	<b>Azione Z</b>	<b>Azione RX</b>	<b>Azione RY</b>
<b>Azione RZ</b>						
daN cm		daN	daN	daN	daN cmdaN	cm
2	9	-8.37	7.87	-1090.33	-2.08	6.08 -
42.71	5	-5.89	6.06	-815.34	-3.53	10.30 -
28.38	1	-7.85	7.88	-1068.07	-3.70	10.78 -
38.49	12	-6.41	6.06	-837.60	-1.92	5.59 -
32.60	12	-6.41	6.06	-837.60	-1.92	5.59 -
32.60	1	-7.85	7.88	-1068.07	-3.70	10.78 -
38.49	9	97.51	-0.45	-5361.59	406.19	0.0
8	5	75.76	-0.29	-3870.14	268.65	0.0
23.17	5	75.76	-0.29	-3870.14	268.65	0.0
15.95	9	97.51	-0.45	-5361.59	406.19	0.0
15.95	9	97.51	-0.45	-5361.59	406.19	0.0
23.17	9	97.51	-0.45	-5361.59	406.19	0.0
23.17	5	75.76	-0.29	-3870.14	268.65	0.0
15.95	9	16.02	-0.97	-2667.14	200.45	0.0 -
15	5	11.82	-0.69	-1904.57	135.94	0.0 -
5.95	5	11.82	-0.69	-1904.57	135.94	0.0 -
4.34	9	16.02	-0.97	-2667.14	200.45	0.0 -
4.34	5	11.82	-0.69	-1904.57	135.94	0.0 -
5.95	9	16.02	-0.97	-2667.14	200.45	0.0 -
4.34	5	11.82	-0.69	-1904.57	135.94	0.0 -
5.95	9	16.02	-0.97	-2667.14	200.45	0.0 -
5.86	18	15.83	0.52	-2420.19	127.93	0.0 -
5.86	5	11.69	0.39	-1723.76	83.10	0.0 -
4.27	5	11.69	0.39	-1723.76	83.10	0.0 -
4.27	9	15.83	0.52	-2420.19	127.93	0.0 -
5.86	5	11.69	0.39	-1723.76	83.10	0.0 -
4.27	9	15.83	0.52	-2420.19	127.93	0.0 -
5.86	19	42.63	-0.44	-5087.16	328.06	0.0 -
12.45						

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

9.07		5	31.48	-0.29	-3628.21	218.80	0.0 -
9.07		5	31.48	-0.29	-3628.21	218.80	0.0 -
12.45		9	42.63	-0.44	-5087.16	328.06	0.0 -
9.07		5	31.48	-0.29	-3628.21	218.80	0.0 -
12.45		9	42.63	-0.44	-5087.16	328.06	0.0 -
8.07	26	9	2.37	-12.53	-2049.22	1362.22	0.0 -
7.83		5	0.51	-10.70	-1493.59	1143.06	0.0 -
6.18		12	1.79	-9.68	-1572.94	1051.77	0.0 -
9.73		1	1.08	-13.56	-1969.86	1453.51	0.0 -
6.18		12	1.79	-9.68	-1572.94	1051.77	0.0 -
9.73		1	1.08	-13.56	-1969.86	1453.51	0.0 -
	28	9	9.70	16.93	-2971.87	0.0	737.60
56.40		5	6.73	12.57	-2264.56	0.0	512.20
39.03		9	9.70	16.93	-2971.87	0.0	737.60
56.40		5	6.73	12.57	-2264.56	0.0	512.20
39.03		5	6.73	12.57	-2264.56	0.0	512.20
39.03		9	9.70	16.93	-2971.87	0.0	737.60
56.40	29	9	11.43	13.58	-3951.29	207.88	35.05 -
21.41		5	2.02	12.33	-2875.07	160.72	0.79 -
6.24		12	10.58	10.01	-3077.44	159.71	34.64 -
19.03		1	2.87	15.91	-3748.91	208.89	1.20 -
8.62		5	2.02	12.33	-2875.07	160.72	0.79 -
6.24		9	11.43	13.58	-3951.29	207.88	35.05 -
21.41	37	9	7.26	-24.85	-4084.49	2687.20	0.0 -
24.14		5	2.58	-21.07	-2985.35	2251.93	0.0 -
22.73		12	5.52	-19.19	-3135.16	2074.92	0.0 -
18.53		1	4.31	-26.73	-3934.68	2864.21	0.0 -
28.35		12	5.52	-19.19	-3135.16	2074.92	0.0 -
18.53		1	4.31	-26.73	-3934.68	2864.21	0.0 -
28.35	39	9	175.40	-81.38	-6722.71	3312.74	1775.23
217.73		5	120.94	-65.99	-5020.62	2695.25	1225.70
152.13		12	133.50	-62.32	-5173.96	2534.04	1352.20
165.62		1	162.84	-85.05	-6569.37	3473.95	1648.73
204.24		5	120.94	-65.99	-5020.62	2695.25	1225.70
152.13		9	175.40	-81.38	-6722.71	3312.74	1775.23
217.73	43	9	49.07	-18.50	-1477.28	1773.34	0.0
21.27		5	33.41	-14.35	-1117.39	1420.54	0.0
13.09		12	37.33	-14.13	-1139.57	1355.52	0.0
16.06							

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica - Serre 800

18.29	1	45.15	-18.72	-1455.10	1838.36	0.0
21.27	9	49.07	-18.50	-1477.28	1773.34	0.0
13.09	5	33.41	-14.35	-1117.39	1420.54	0.0
45	9	113.54	-35.28	-3383.40	3461.77	0.0
64.01	5	77.01	-27.90	-2533.58	2784.63	0.0
41.48	12	86.36	-26.99	-2605.93	2646.65	0.0
48.49	1	104.18	-36.20	-3311.05	3599.75	0.0
57.01	9	113.54	-35.28	-3383.40	3461.77	0.0
64.01	5	77.01	-27.90	-2533.58	2784.63	0.0
41.48	9	2.63	40.92	-5036.28	0.0	499.59
50	5	1.92	32.23	-3795.24	0.0	356.78
69.10	9	2.63	40.92	-5036.28	0.0	499.59
45.82	5	1.92	32.23	-3795.24	0.0	356.78
69.10	5	1.92	32.23	-3795.24	0.0	356.78
45.82	9	2.63	40.92	-5036.28	0.0	499.59
69.10	9	19.40	-47.24	-2626.45	0.0	1754.02
54	5	13.32	-38.29	-1946.74	0.0	1211.16
107.44	9	19.40	-47.24	-2626.45	0.0	1754.02
74.71	5	13.32	-38.29	-1946.74	0.0	1211.16
107.44	5	13.32	-38.29	-1946.74	0.0	1211.16
74.71	9	19.40	-47.24	-2626.45	0.0	1754.02
74.71	9	-0.89	-57.95	-7103.75	2752.03	96.95 -
107.44	5	-5.99	-48.84	-5215.93	2298.84	48.36 -
55	12	-0.81	-44.77	-5453.09	2125.39	74.30 -
78.40	1	-6.07	-62.03	-6866.58	2925.49	71.01 -
70.52	5	-5.99	-48.84	-5215.93	2298.84	48.36 -
60.41	9	-0.89	-57.95	-7103.75	2752.03	96.95 -
88.51	9	-2.72	-3.43	-2237.59	1056.34	0.0 -
70.52	5	-4.05	-2.82	-1639.20	875.07	0.0 -
78.40	12	-2.14	-2.66	-1716.82	816.51	0.0 -
59	1	-4.62	-3.58	-2159.96	1114.90	0.0 -
51.25	12	-2.14	-2.66	-1716.82	816.51	0.0 -
43.30	1	-4.62	-3.58	-2159.96	1114.90	0.0 -
39.48	9	9.21	-2.68	-2623.55	416.72	0.0 -
55.06	5	6.06	-2.20	-1873.71	316.02	0.0 -
39.48	5	6.06	-2.20	-1873.71	316.02	0.0 -
55.06	9	9.21	-2.68	-2623.55	416.72	0.0 -
63	12	7.14	-2.08	-2012.04	321.19	0.0 -
16.75						
13.66						
13.66						
16.75						
12.95						

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

17.47	1	8.13	-2.81	-2485.23	411.55	0.0 -
68	9	13.56	14.90	-4223.27	175.21	67.81
9.55	5	17.11	14.57	-3080.48	122.02	86.88
0.33	5	17.11	14.57	-3080.48	122.02	86.88
0.33	9	13.56	14.90	-4223.27	175.21	67.81
9.55	12	7.33	11.10	-3269.11	135.10	37.57
9.66	1	23.33	18.37	-4034.65	162.13	117.12
0.21	9	1.05	15.41	-2683.67	0.0	68.21
72	5	0.76	11.56	-2031.44	0.0	48.82
6.70	1	1.02	15.10	-2652.42	0.0	63.94
5.14	1	1.02	15.10	-2652.42	0.0	63.94
6.87	5	0.76	11.56	-2031.44	0.0	48.82
6.87	9	1.05	15.41	-2683.67	0.0	68.21
5.14	9	0.10	32.50	-4626.12	0.0	32.53
6.70	5	-0.05	26.23	-3471.05	0.0	12.31
78	1	-0.04	33.56	-4543.16	0.0	15.66
2.48	1	-0.04	33.56	-4543.16	0.0	15.66
3.32	5	-0.05	26.23	-3471.05	0.0	12.31
4.00	9	0.10	32.50	-4626.12	0.0	32.53
4.00	9	1.73	-30.68	-2530.34	0.0	101.00 -
3.32	5	1.00	-25.90	-1846.86	0.0	53.13 -
2.48	1	1.41	-32.87	-2435.34	0.0	76.69 -
82	1	1.41	-32.87	-2435.34	0.0	76.69 -
17.01	5	1.00	-25.90	-1846.86	0.0	53.13 -
16.51	9	1.73	-30.68	-2530.34	0.0	101.00 -
20.39	9	0.99	36.54	-5217.82	0.0	104.38
20.39	5	0.67	27.49	-3940.80	0.0	72.81
16.51	1	0.91	35.88	-5148.55	0.0	94.78
17.01	1	0.91	35.88	-5148.55	0.0	94.78
85	5	0.67	27.49	-3940.80	0.0	72.81
12.68	9	0.99	36.54	-5217.82	0.0	104.38
9.83	9	0.29	39.91	-4929.67	0.0	56.60
13.09	5	0.13	30.51	-3711.84	0.0	34.85
13.09	1	0.19	39.64	-4853.52	0.0	44.49
9.83	1	0.19	39.64	-4853.52	0.0	44.49
12.68	5	0.13	30.51	-3711.84	0.0	34.85
88	9	0.29	39.91	-4929.67	0.0	56.60
8.83	9	0.57	21.45	-4337.74	0.0	49.44 -
7.28						
9.56						
9.56						
7.28						
8.83						
89						
10.04						

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

4.06		5	0.14	19.61	-3239.24	0.0	14.18 -
6.39		1	0.27	24.29	-4245.43	0.0	21.28 -
6.39		1	0.27	24.29	-4245.43	0.0	21.28 -
4.06		5	0.14	19.61	-3239.24	0.0	14.18 -
10.04		9	0.57	21.45	-4337.74	0.0	49.44 -
16.69	91	9	9.01	1.54	-2463.65	211.07	0.0 -
13.57		5	5.93	1.23	-1760.83	148.57	0.0 -
13.57		5	5.93	1.23	-1760.83	148.57	0.0 -
16.69		9	9.01	1.54	-2463.65	211.07	0.0 -
12.90		12	6.98	1.18	-1888.02	162.26	0.0 -
17.36		1	7.95	1.58	-2336.46	197.38	0.0 -
	92	9	-111.75	-60.81	-2219.75	611.19	-789.66
278.81		5	-79.16	-42.79	-1672.76	435.46	-570.74
197.51		5	-79.16	-42.79	-1672.76	435.46	-570.74
197.51		9	-111.75	-60.81	-2219.75	611.19	-789.66
278.81		9	-111.75	-60.81	-2219.75	611.19	-789.66
278.81		5	-79.16	-42.79	-1672.76	435.46	-570.74
197.51		9	4.13	12.13	-4067.91	0.0	147.43 -
	93	5	2.04	13.78	-3018.50	0.0	64.05 -
29.38		1	3.00	16.25	-3963.22	0.0	94.06 -
15.88		1	3.00	16.25	-3963.22	0.0	94.06 -
22.73		5	2.04	13.78	-3018.50	0.0	64.05 -
22.73		9	4.13	12.13	-4067.91	0.0	147.43 -
15.88		9	-227.47	-14.05	-2530.33	1022.76	0.0 -
29.38	94	5	-159.89	-9.85	-1872.31	715.96	0.0
1.43		5	-159.89	-9.85	-1872.31	715.96	0.0
1.38		9	-227.47	-14.05	-2530.33	1022.76	0.0 -
1.43		5	-159.89	-9.85	-1872.31	715.96	0.0
1.38		9	-227.47	-14.05	-2530.33	1022.76	0.0 -
1.43		9	-495.04	-24.09	-5567.69	1818.89	0.0 -
	98	5	-347.71	-17.35	-4091.94	1285.90	0.0 -
119.36		5	-347.71	-17.35	-4091.94	1285.90	0.0 -
79.27		9	-495.04	-24.09	-5567.69	1818.89	0.0 -
79.27		5	-347.71	-17.35	-4091.94	1285.90	0.0 -
119.36		9	-495.04	-24.09	-5567.69	1818.89	0.0 -
79.27		5	-347.71	-17.35	-4091.94	1285.90	0.0 -
119.36		9	-495.04	-24.09	-5567.69	1818.89	0.0 -
	100	9	107.78	-1.67	-5688.16	489.49	0.0
	23.92	5	83.75	-1.13	-4125.51	326.37	0.0
16.48		5	83.75	-1.13	-4125.51	326.37	0.0
16.48							

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

23.92	9	107.78	-1.67	-5688.16	489.49	0.0
23.92	9	107.78	-1.67	-5688.16	489.49	0.0
16.48	5	83.75	-1.13	-4125.51	326.37	0.0
104	9	38.74	-2.31	-2891.21	310.52	0.0
11.85	5	30.11	-1.58	-2099.96	208.72	0.0
8.17	5	30.11	-1.58	-2099.96	208.72	0.0
8.17	9	38.74	-2.31	-2891.21	310.52	0.0
11.85	9	38.74	-2.31	-2891.21	310.52	0.0
11.85	5	30.11	-1.58	-2099.96	208.72	0.0
8.17	9	-135.03	0.41	-1798.69	3.60	0.0
106	5	-96.61	0.31	-1322.27	1.13	0.0
3.69	5	-96.61	0.31	-1322.27	1.13	0.0
2.70	9	-135.03	0.41	-1798.69	3.60	0.0
2.70	9	-135.03	0.41	-1798.69	3.60	0.0
3.69	5	-96.61	0.31	-1322.27	1.13	0.0
3.69	9	-135.03	0.41	-1798.69	3.60	0.0
2.70	5	-96.61	0.31	-1322.27	1.13	0.0
110	9	3.45	-12.82	-1957.17	-124.78	363.76
38.60	5	2.11	-8.23	-1477.50	-83.59	243.68
29.49	9	3.45	-12.82	-1957.17	-124.78	363.76
38.60	5	2.11	-8.23	-1477.50	-83.59	243.68
29.49	5	2.11	-8.23	-1477.50	-83.59	243.68
29.49	9	3.45	-12.82	-1957.17	-124.78	363.76
38.60	9	-25.34	-42.89	-3156.12	2044.44	-91.06 -
111	5	-13.31	-31.69	-2353.28	1649.73	-5.92 -
99.47	12	-20.92	-33.29	-2444.91	1554.82	-84.79 -
65.71	1	-17.73	-41.29	-3064.49	2139.36	-12.19 -
79.02	9	-25.34	-42.89	-3156.12	2044.44	-91.06 -
86.16	5	-13.31	-31.69	-2353.28	1649.73	-5.92 -
99.47	9	31.62	-0.04	-2527.06	-8.81	0.0 -
65.71	5	25.97	-0.03	-1803.38	-6.67	0.0 -
118	9	31.62	-0.04	-2527.06	-8.81	0.0 -
0.57	5	25.97	-0.03	-1803.38	-6.67	0.0 -
0.45	9	31.62	-0.04	-2527.06	-8.81	0.0 -
0.57	5	25.97	-0.03	-1803.38	-6.67	0.0 -
0.45	12	24.47	-0.03	-1937.34	-6.77	0.0 -
0.44	1	33.11	-0.04	-2393.10	-8.70	0.0 -
0.58	9	51.12	-0.03	-1697.19	-10.53	0.0
122	5	37.26	-8.74e-03	-1236.52	-8.80	0.0
1.26	1	49.13	-0.02	-1631.52	-11.18	0.0
0.87	12	39.26	-0.02	-1302.20	-8.16	0.0
1.17	9	51.12	-0.03	-1697.19	-10.53	0.0
0.97						
1.26						

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

		5	37.26	-8.74e-03	-1236.52	-8.80	0.0
0.87							
124		9	54.42	0.12	-3370.32	-26.44	0.0 -
0.66							
		5	40.95	0.09	-2440.71	-20.48	0.0 -
0.56							
		1	53.48	0.12	-3225.64	-26.55	0.0 -
0.70							
		12	41.89	0.09	-2585.40	-20.37	0.0 -
0.51							
		12	41.89	0.09	-2585.40	-20.37	0.0 -
0.51							
		1	53.48	0.12	-3225.64	-26.55	0.0 -
0.70							
83.37	130	9	-22.29	-13.68	-2303.67	2049.42	0.0 -
		5	-11.93	-11.21	-1676.38	1653.06	0.0 -
55.31							
		12	-18.35	-10.36	-1794.06	1558.76	0.0 -
66.18							
		1	-15.87	-14.52	-2185.99	2143.72	0.0 -
72.50							
		5	-11.93	-11.21	-1676.38	1653.06	0.0 -
55.31							
		9	-22.29	-13.68	-2303.67	2049.42	0.0 -
83.37							
	133	9	0.0	0.0	-1525.57	0.0	0.0
0.0							
		5	0.0	0.0	-1118.51	0.0	0.0
0.0							
		5	0.0	0.0	-1118.51	0.0	0.0
0.0							
		9	0.0	0.0	-1525.57	0.0	0.0
0.0							
		5	0.0	0.0	-1118.51	0.0	0.0
0.0							
		9	0.0	0.0	-1525.57	0.0	0.0
0.0							
	134	9	7.00	-27.62	-1758.51	2631.38	0.0 -
12.43							
		5	2.42	-20.58	-1341.19	2046.82	0.0 -
14.44							
		12	6.06	-21.40	-1355.34	2018.92	0.0 -
8.44							
		1	3.35	-26.80	-1744.36	2659.28	0.0 -
18.43							
		5	2.42	-20.58	-1341.19	2046.82	0.0 -
14.44							
		9	7.00	-27.62	-1758.51	2631.38	0.0 -
12.43							
	138	9	33.14	-110.97	-4676.73	3316.95	-335.06
119.50							
		5	17.17	-83.19	-3490.53	2627.46	-494.44
72.57							
		12	27.41	-85.87	-3622.10	2534.02	-203.24
96.37							
		1	22.90	-108.30	-4545.17	3410.39	-626.25
95.70							
		1	22.90	-108.30	-4545.17	3410.39	-626.25
95.70							
		12	27.41	-85.87	-3622.10	2534.02	-203.24
96.37							
	140	9	28.43	5.87	-3780.69	131.74	129.01 -
27.67							
		5	15.32	7.52	-2765.48	83.60	61.96 -
17.71							
		5	15.32	7.52	-2765.48	83.60	61.96 -
17.71							
		9	28.43	5.87	-3780.69	131.74	129.01 -
27.67							
		5	15.32	7.52	-2765.48	83.60	61.96 -
17.71							
		9	28.43	5.87	-3780.69	131.74	129.01 -
27.67							
	145	9	-357.93	59.01	-4536.24	1627.24	-2619.44 -
446.82							

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

311.18	5	-251.10	40.13	-3314.40	1152.63	-1835.81 -
311.18	5	-251.10	40.13	-3314.40	1152.63	-1835.81 -
446.82	9	-357.93	59.01	-4536.24	1627.24	-2619.44 -
446.82	9	-357.93	59.01	-4536.24	1627.24	-2619.44 -
311.18	5	-251.10	40.13	-3314.40	1152.63	-1835.81 -
149	9	90.83	-2.92	-5981.04	570.56	0.0
23.97	5	70.58	-1.99	-4355.60	382.61	0.0
16.53	5	70.58	-1.99	-4355.60	382.61	0.0
16.53	9	90.83	-2.92	-5981.04	570.56	0.0
23.97	9	90.83	-2.92	-5981.04	570.56	0.0
23.97	9	90.83	-2.92	-5981.04	570.56	0.0
16.53	5	70.58	-1.99	-4355.60	382.61	0.0
152	9	24.39	-1.14	-5086.95	627.56	0.0 -
35.22	5	16.04	-0.96	-3634.38	464.29	0.0 -
28.68	5	16.04	-0.96	-3634.38	464.29	0.0 -
28.68	9	24.39	-1.14	-5086.95	627.56	0.0 -
35.22	12	18.90	-0.89	-3899.87	483.27	0.0 -
27.22	1	21.53	-1.21	-4821.46	608.58	0.0 -
36.68	9	-31.93	43.18	-1521.17	626.18	-1825.50 -
157	5	-22.35	29.53	-1107.68	438.64	-1278.78 -
288.82	5	-22.35	29.53	-1107.68	438.64	-1278.78 -
202.44	9	-31.93	43.18	-1521.17	626.18	-1825.50 -
202.44	9	-31.93	43.18	-1521.17	626.18	-1825.50 -
288.82	5	-22.35	29.53	-1107.68	438.64	-1278.78 -
288.82	5	-22.35	29.53	-1107.68	438.64	-1278.78 -
202.44	9	-123.25	101.33	-3093.15	1492.97	-4352.44 -
159	5	-86.32	69.49	-2253.77	1045.92	-3049.17 -
592.58	5	-86.32	69.49	-2253.77	1045.92	-3049.17 -
415.16	9	-123.25	101.33	-3093.15	1492.97	-4352.44 -
415.16	9	-123.25	101.33	-3093.15	1492.97	-4352.44 -
592.58	5	-86.32	69.49	-2253.77	1045.92	-3049.17 -
592.58	5	-86.32	69.49	-2253.77	1045.92	-3049.17 -
415.16	9	41.93	0.58	-2762.86	176.17	0.0
167	5	32.57	0.41	-2000.18	115.80	0.0
11.24	5	32.57	0.41	-2000.18	115.80	0.0
7.73	9	41.93	0.58	-2762.86	176.17	0.0
7.73	9	41.93	0.58	-2762.86	176.17	0.0
11.24	5	32.57	0.41	-2000.18	115.80	0.0
11.24	9	41.93	0.58	-2762.86	176.17	0.0
7.73	9	28.47	-27.58	-2532.32	3266.03	0.0
168	5	15.74	-22.05	-1829.38	2592.06	0.0
88.77	12	23.32	-21.03	-1975.23	2493.98	0.0
56.51						
71.00						

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica - Serre 800

74.28	1	20.89	-28.60	-2386.47	3364.10	0.0
88.77	9	28.47	-27.58	-2532.32	3266.03	0.0
56.51	5	15.74	-22.05	-1829.38	2592.06	0.0
173	9	0.0	0.0	-1574.44	0.0	0.0
0.0	5	0.0	0.0	-1144.73	0.0	0.0
0.0	5	0.0	0.0	-1144.73	0.0	0.0
0.0	9	0.0	0.0	-1574.44	0.0	0.0
0.0	9	0.0	0.0	-1574.44	0.0	0.0
0.0	5	0.0	0.0	-1144.73	0.0	0.0
0.0	9	0.0	0.0	-1574.09	0.0	0.0
175	5	0.0	0.0	-1144.65	0.0	0.0
0.0	5	0.0	0.0	-1144.65	0.0	0.0
0.0	9	0.0	0.0	-1574.09	0.0	0.0
0.0	9	0.0	0.0	-1574.09	0.0	0.0
0.0	5	0.0	0.0	-1144.65	0.0	0.0
0.0	9	0.0	0.0	-3148.53	0.0	0.0
177	5	0.0	0.0	-2289.38	0.0	0.0
0.0	5	0.0	0.0	-2289.38	0.0	0.0
0.0	9	0.0	0.0	-3148.53	0.0	0.0
0.0	9	0.0	0.0	-3148.53	0.0	0.0
0.0	5	0.0	0.0	-2289.38	0.0	0.0
0.0	9	3.40e-03	-0.37	-4270.16	-976.08	533.02
179	5	2.48e-03	-0.33	-3207.73	-879.20	472.54
0.13	1	3.23e-03	-0.43	-4175.43	-1133.99	609.93
0.06	12	2.64e-03	-0.27	-3302.46	-721.29	395.63
0.08	12	2.64e-03	-0.27	-3302.46	-721.29	395.63
0.11	1	3.23e-03	-0.43	-4175.43	-1133.99	609.93
0.11	9	3.06e-03	9.41e-03	-1867.73	-976.12	0.0
0.08	5	2.36e-03	5.82e-03	-1358.68	-879.28	0.0 -
182	1	3.06e-03	7.67e-03	-1771.74	-1134.09	0.0 -
0.05	12	2.35e-03	7.57e-03	-1454.68	-721.31	0.0
4.47e-03	9	3.06e-03	9.41e-03	-1867.73	-976.12	0.0
3.07e-03	5	2.36e-03	5.82e-03	-1358.68	-879.28	0.0 -
0.04	9	0.0	0.0	-1603.70	0.0	0.0
0.05	5	0.0	0.0	-1165.02	0.0	0.0
4.47e-03	5	0.0	0.0	-1165.02	0.0	0.0
185	9	0.0	0.0	-1603.70	0.0	0.0
0.0	9	0.0	0.0	-1603.70	0.0	0.0
0.0	5	0.0	0.0	-1165.02	0.0	0.0
0.0	9	0.0	0.0	-1603.70	0.0	0.0
0.0	9	0.0	0.0	-1603.70	0.0	0.0
0.0	9	0.0	0.0	-1603.70	0.0	0.0

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

0.0		5	0.0	0.0	-1165.02	0.0	0.0
187		9	0.0	0.0	-1603.34	0.0	0.0
0.0		5	0.0	0.0	-1164.93	0.0	0.0
0.0		5	0.0	0.0	-1164.93	0.0	0.0
0.0		9	0.0	0.0	-1603.34	0.0	0.0
0.0		9	0.0	0.0	-1603.34	0.0	0.0
0.0		5	0.0	0.0	-1164.93	0.0	0.0
0.0		9	0.0	0.0	-3207.05	0.0	0.0
189		9	0.0	0.0	-3207.05	0.0	0.0
0.0		5	0.0	0.0	-2329.94	0.0	0.0
0.0		5	0.0	0.0	-2329.94	0.0	0.0
0.0		9	0.0	0.0	-3207.05	0.0	0.0
0.0		9	0.0	0.0	-3207.05	0.0	0.0
0.0		5	0.0	0.0	-2329.94	0.0	0.0
0.0		9	-3.12	11.46	-2934.54	0.0	-324.19 -
22.94		5	-0.42	7.72	-2237.94	0.0	-82.13 -
5.69		5	-0.42	7.72	-2237.94	0.0	-82.13 -
5.69		9	-3.12	11.46	-2934.54	0.0	-324.19 -
22.94		9	-3.12	11.46	-2934.54	0.0	-324.19 -
22.94		5	-0.42	7.72	-2237.94	0.0	-82.13 -
5.69		9	0.12	28.70	-4915.07	0.0	-237.17 -
32.70	194	5	0.46	20.75	-3702.92	0.0	-66.77 -
7.57		5	0.46	20.75	-3702.92	0.0	-66.77 -
7.57		9	0.12	28.70	-4915.07	0.0	-237.17 -
32.70		9	0.12	28.70	-4915.07	0.0	-237.17 -
32.70		5	0.46	20.75	-3702.92	0.0	-66.77 -
7.57		9	-11.09	-68.07	-3929.08	2430.95	-179.29 -
80.10	196	5	-1.92	-51.34	-2924.53	1907.78	27.55 -
50.48		12	-10.05	-52.60	-3044.88	1861.25	-175.96 -
64.21		1	-2.96	-66.81	-3808.74	2477.48	24.22 -
66.38		9	-11.09	-68.07	-3929.08	2430.95	-179.29 -
80.10		5	-1.92	-51.34	-2924.53	1907.78	27.55 -
50.48		9	0.26	-5.52	-952.57	0.0	-132.14 -
19.30	200	5	0.95	-3.88	-703.49	0.0	6.95 -
11.56		5	0.95	-3.88	-703.49	0.0	6.95 -
11.56		9	0.26	-5.52	-952.57	0.0	-132.14 -
19.30		9	0.26	-5.52	-952.57	0.0	-132.14 -
19.30		5	0.95	-3.88	-703.49	0.0	6.95 -
11.56		9	-8.59	-25.09	-1999.30	2405.39	0.0 -
35.43	202						

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

22.34	5	-1.63	-18.77	-1524.99	1890.70	0.0 -
28.40	12	-7.75	-19.43	-1540.91	1840.99	0.0 -
29.37	1	-2.46	-24.43	-1983.38	2455.10	0.0 -
35.43	9	-8.59	-25.09	-1999.30	2405.39	0.0 -
22.34	5	-1.63	-18.77	-1524.99	1890.70	0.0 -
206	9	0.0	-2.50e-03	-3283.47	0.0	0.0
0.0	5	0.0	-2.60e-03	-1998.62	0.0	0.0
0.0	1	0.0	-3.33e-03	-2635.04	0.0	0.0
0.0	1	0.0	-3.33e-03	-2635.04	0.0	0.0
0.0	1	0.0	-3.33e-03	-2635.04	0.0	0.0
0.0	1	0.0	-3.33e-03	-2635.04	0.0	0.0
0.0	1	0.0	-3.33e-03	-2635.04	0.0	0.0
208	9	0.0	1.13e-04	-3312.81	0.0	0.0
0.0	5	0.0	1.35e-04	-2007.58	0.0	0.0
0.0	1	0.0	1.73e-04	-2647.64	0.0	0.0
0.0	1	0.0	1.73e-04	-2647.64	0.0	0.0
0.0	1	0.0	1.73e-04	-2647.64	0.0	0.0
0.0	1	0.0	1.73e-04	-2647.64	0.0	0.0
210	9	0.0	8.41e-04	-3315.39	0.0	0.0
0.0	5	0.0	7.68e-04	-2008.27	0.0	0.0
0.0	1	0.0	9.89e-04	-2648.63	0.0	0.0
0.0	1	0.0	9.89e-04	-2648.63	0.0	0.0
0.0	1	0.0	9.89e-04	-2648.63	0.0	0.0
0.0	1	0.0	9.89e-04	-2648.63	0.0	0.0
212	9	0.0	-2.74e-03	-3289.15	0.0	0.0
0.0	5	0.0	-2.56e-03	-2000.36	0.0	0.0
0.0	1	0.0	-3.30e-03	-2637.49	0.0	0.0
0.0	1	0.0	-3.30e-03	-2637.49	0.0	0.0
0.0	1	0.0	-3.30e-03	-2637.49	0.0	0.0
0.0	1	0.0	-3.30e-03	-2637.49	0.0	0.0
214	9	-17.92	42.50	-3968.94	49.41	-182.34
16.79	5	-14.73	34.52	-2925.06	37.77	-149.95
2.63	5	-14.73	34.52	-2925.06	37.77	-149.95
2.63	9	-17.92	42.50	-3968.94	49.41	-182.34
16.79	1	-19.09	44.75	-3811.51	49.11	-194.37
4.13	12	-13.56	32.27	-3082.49	38.07	-137.91
15.29	9	4.00	-0.09	-1770.96	186.14	0.0 -
217	5	4.40	-0.07	-1261.67	148.87	0.0 -
0.10	12	2.81	-0.07	-1385.46	141.89	0.0 -
0.25						
0.04						

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

0.32		1	5.59	-0.10	-1647.17	193.12	0.0 -
0.04		12	2.81	-0.07	-1385.46	141.89	0.0 -
0.32		1	5.59	-0.10	-1647.17	193.12	0.0 -
	219	9	0.0	0.0	-1525.57	0.0	0.0
	0.0	5	0.0	0.0	-1118.51	0.0	0.0
	0.0	5	0.0	0.0	-1118.51	0.0	0.0
	0.0	9	0.0	0.0	-1525.57	0.0	0.0
	0.0	5	0.0	0.0	-1118.51	0.0	0.0
	0.0	9	0.0	0.0	-1525.57	0.0	0.0
	0.0	9	0.0	0.0	-3051.15	0.0	0.0
	221	9	0.0	0.0	-3051.15	0.0	0.0
	0.0	5	0.0	0.0	-2237.02	0.0	0.0
	0.0	5	0.0	0.0	-2237.02	0.0	0.0
	0.0	9	0.0	0.0	-3051.15	0.0	0.0
	0.0	5	0.0	0.0	-2237.02	0.0	0.0
	0.0	9	0.0	0.0	-3051.15	0.0	0.0
	0.0	9	-3.33	19.44	-2589.21	636.84	-42.99 -
58.49		5	2.52	16.67	-1854.04	518.03	-14.40 -
57.04		12	-3.72	14.56	-2023.38	483.37	-37.34 -
42.21		1	2.92	21.55	-2419.87	671.50	-20.06 -
73.33		9	-3.33	19.44	-2589.21	636.84	-42.99 -
58.49		5	2.52	16.67	-1854.04	518.03	-14.40 -
57.04		9	60.07	-6.28	-2272.28	1400.07	0.0
	226	5	41.84	-5.79	-1673.06	1163.76	0.0
	60.65	12	45.74	-4.84	-1746.15	1071.87	0.0
	44.66	1	56.17	-7.22	-2199.19	1491.95	0.0
	46.23	9	60.07	-6.28	-2272.28	1400.07	0.0
	59.08	5	41.84	-5.79	-1673.06	1163.76	0.0
	60.65	9	142.60	-22.80	-4132.72	2984.47	0.0
	44.66	5	99.63	-19.24	-3062.91	2462.78	0.0
	229	12	108.59	-17.50	-3178.57	2284.23	0.0
	135.66	1	133.64	-24.55	-4017.06	3163.02	0.0
	98.93	9	142.60	-22.80	-4132.72	2984.47	0.0
	103.36	5	99.63	-19.24	-3062.91	2462.78	0.0
	131.23	9	0.0	0.0	-1549.20	0.0	0.0
	135.66	5	0.0	0.0	-1135.83	0.0	0.0
	98.93	5	0.0	0.0	-1135.83	0.0	0.0
	231	9	0.0	0.0	-1549.20	0.0	0.0
	0.0	5	0.0	0.0	-1135.83	0.0	0.0
	0.0	5	0.0	0.0	-1135.83	0.0	0.0
	0.0	9	0.0	0.0	-1549.20	0.0	0.0
	0.0	5	0.0	0.0	-1135.83	0.0	0.0
	0.0						

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

0.0	9	0.0	0.0	-1549.20	0.0	0.0
233	9	0.0	0.0	-1549.20	0.0	0.0
0.0	5	0.0	0.0	-1135.83	0.0	0.0
0.0	5	0.0	0.0	-1135.83	0.0	0.0
0.0	9	0.0	0.0	-1549.20	0.0	0.0
0.0	5	0.0	0.0	-1135.83	0.0	0.0
0.0	9	0.0	0.0	-1549.20	0.0	0.0
0.0	9	0.0	0.0	-3098.41	0.0	0.0
235	9	0.0	0.0	-3098.41	0.0	0.0
0.0	5	0.0	0.0	-2271.67	0.0	0.0
0.0	5	0.0	0.0	-2271.67	0.0	0.0
0.0	9	0.0	0.0	-3098.41	0.0	0.0
0.0	5	0.0	0.0	-2271.67	0.0	0.0
0.0	9	0.0	0.0	-3098.41	0.0	0.0
0.0	9	0.0	0.0	-3098.41	0.0	0.0
0.0	9	-0.98	25.57	-2610.95	0.0	-52.78 -
236	9	-0.98	25.57	-2610.95	0.0	-52.78 -
5.43	5	-2.15	18.58	-1995.34	0.0	-147.72 -
12.72	12	-0.43	19.92	-2011.44	0.0	-15.90 -
2.21	1	-2.69	24.23	-2594.86	0.0	-184.59 -
15.94	1	-2.69	24.23	-2594.86	0.0	-184.59 -
15.94	12	-0.43	19.92	-2011.44	0.0	-15.90 -
2.21	9	9.54	-137.75	-4460.12	2658.29	-489.74
242	5	2.19	-103.86	-3313.75	2062.29	-694.55
31.44	12	8.52	-106.45	-3457.81	2040.82	-303.55
8.22	1	3.21	-135.16	-4316.06	2679.75	-880.75
27.86	1	3.21	-135.16	-4316.06	2679.75	-880.75
11.80	12	8.52	-106.45	-3457.81	2040.82	-303.55
11.80	9	-0.17	-18.04	-859.29	0.0	-150.63
27.86	5	-0.52	-13.53	-632.41	0.0	-200.91
246	9	-0.17	-18.04	-859.29	0.0	-150.63
7.47	5	-0.52	-13.53	-632.41	0.0	-200.91
2.69	1	-0.65	-17.62	-824.13	0.0	-255.25
7.47	12	-0.05	-13.95	-667.57	0.0	-96.29
2.69	9	-11.56	5.64	-3172.29	440.94	-47.03
3.71	5	-14.75	6.60	-2309.31	380.25	-68.23
6.44	12	-7.54	3.82	-2470.35	329.74	-28.80
252	1	-18.76	8.42	-3011.26	491.46	-86.46
15.50	1	-18.76	8.42	-3011.26	491.46	-86.46
20.25	12	-7.54	3.82	-2470.35	329.74	-28.80
10.01	1	-0.39	-2.68	-2331.09	0.0	-37.79 -
10.01	1	-0.39	-2.68	-2331.09	0.0	-37.79 -
253	1	-0.39	-2.68	-2331.09	0.0	-37.79 -
0.75	1	-0.39	-2.68	-2331.09	0.0	-37.79 -

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica - Serre 800

1.04	12	-0.31	-1.23	-1769.89	0.0	-30.98 -
	9	-0.40	-1.81	-2306.77	0.0	-39.79 -
1.23	5	-0.30	-2.10	-1794.21	0.0	-28.98 -
0.55	9	-0.40	-1.81	-2306.77	0.0	-39.79 -
1.23	5	-0.30	-2.10	-1794.21	0.0	-28.98 -
0.55	9	-6.46e-03	0.36	-2326.87	0.0	532.98
259	5	-4.83e-03	0.33	-1784.67	0.0	472.50
0.08	5	-4.83e-03	0.33	-1784.67	0.0	472.50
0.06	9	-6.46e-03	0.36	-2326.87	0.0	532.98
0.06	12	-5.00e-03	0.26	-1791.10	0.0	395.59
0.08	1	-6.29e-03	0.42	-2320.44	0.0	609.88
0.08	9	11.08	40.41	-5753.48	0.0	1239.79
366	5	7.70	30.11	-4371.66	0.0	861.79
113.56	9	11.08	40.41	-5753.48	0.0	1239.79
78.42	5	7.70	30.11	-4371.66	0.0	861.79
113.56	9	11.08	40.41	-5753.48	0.0	1239.79
78.42	5	7.70	30.11	-4371.66	0.0	861.79
78.42	9	11.08	40.41	-5753.48	0.0	1239.79
113.56	9	5.22	45.62	-5403.68	0.0	820.98
367	5	3.66	34.49	-4090.16	0.0	573.76
94.85	9	5.22	45.62	-5403.68	0.0	820.98
64.88	5	3.66	34.49	-4090.16	0.0	573.76
94.85	5	3.66	34.49	-4090.16	0.0	573.76
64.88	9	5.22	45.62	-5403.68	0.0	820.98
64.88	9	1.38	33.08	-4679.00	0.0	275.54
94.85	5	1.29	28.11	-3505.29	0.0	215.24
368	9	1.38	33.08	-4679.00	0.0	275.54
45.93	5	1.29	28.11	-3505.29	0.0	215.24
26.99	12	0.92	25.12	-3608.94	0.0	202.81
36.79	1	1.75	36.08	-4575.35	0.0	287.97
36.13	9	2.01	25.19	-4335.23	0.0	151.43
369	5	2.64	23.61	-3221.69	0.0	158.10
20.12	9	2.01	25.19	-4335.23	0.0	151.43
5.40	5	2.64	23.61	-3221.69	0.0	158.10
20.12	12	1.05	18.88	-3347.72	0.0	97.36
5.40	1	3.60	29.92	-4209.21	0.0	212.16
18.57	9	12.47	2.21	-2220.22	253.00	0.0
6.95	5	11.93	2.23	-1603.26	183.04	0.0
441	5	11.93	2.23	-1603.26	183.04	0.0
17.77						
14.23						
14.23						

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

17.77	9	12.47	2.21	-2220.22	253.00	0.0
17.77	9	12.47	2.21	-2220.22	253.00	0.0
14.23	5	11.93	2.23	-1603.26	183.04	0.0
442	9	14.44	0.06	-2257.62	331.77	0.0
11.60	5	11.87	0.24	-1630.24	248.21	0.0
9.36	5	11.87	0.24	-1630.24	248.21	0.0
9.36	9	14.44	0.06	-2257.62	331.77	0.0
11.60	1	16.91	0.29	-2146.84	324.91	0.0
12.20	12	9.39	0.02	-1741.01	255.07	0.0
8.76	9	15.90	-0.58	-2296.66	367.01	0.0
443	5	11.83	-0.33	-1658.57	276.50	0.0
2.79	5	11.83	-0.33	-1658.57	276.50	0.0
1.99	9	15.90	-0.58	-2296.66	367.01	0.0
1.99	9	15.90	-0.58	-2296.66	367.01	0.0
2.79	9	15.90	-0.58	-2296.66	367.01	0.0
2.79	5	11.83	-0.33	-1658.57	276.50	0.0
1.99	9	17.81	-0.55	-2336.05	365.70	0.0 -
444	5	12.32	-0.31	-1687.51	274.14	0.0 -
3.18	5	12.32	-0.31	-1687.51	274.14	0.0 -
2.93	9	17.81	-0.55	-2336.05	365.70	0.0 -
2.93	12	12.96	-0.43	-1795.61	280.54	0.0 -
3.18	1	17.17	-0.43	-2227.96	359.30	0.0 -
2.43	9	20.41	-0.29	-2376.23	341.07	0.0 -
3.69	5	13.26	-7.84e-03	-1717.56	251.01	0.0 -
445	5	13.26	-7.84e-03	-1717.56	251.01	0.0 -
7.33	9	20.41	-0.29	-2376.23	341.07	0.0 -
6.80	12	15.35	-0.22	-1824.61	261.53	0.0 -
6.80	1	18.32	-0.08	-2269.18	330.55	0.0 -
7.33	9	23.84	0.49	-2417.23	292.69	0.0 -
5.67	5	14.57	0.99	-1749.10	205.18	0.0 -
8.46	5	14.57	0.99	-1749.10	205.18	0.0 -
446	9	23.84	0.49	-2417.23	292.69	0.0 -
12.73	5	14.57	0.99	-1749.10	205.18	0.0 -
11.38	5	14.57	0.99	-1749.10	205.18	0.0 -
11.38	9	23.84	0.49	-2417.23	292.69	0.0 -
12.73	5	14.57	0.99	-1749.10	205.18	0.0 -
11.38	9	23.84	0.49	-2417.23	292.69	0.0 -
12.73	9	-9.99	-22.45	-4571.62	2636.42	0.0 -
552	5	-13.39	-18.79	-3342.40	2194.71	0.0 -
99.53	12	-7.84	-17.35	-3508.31	2036.58	0.0 -
85.28	1	-15.54	-23.90	-4405.72	2794.54	0.0 -
76.70	12	-7.84	-17.35	-3508.31	2036.58	0.0 -
108.11						
76.70						

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

108.11		1	-15.54	-23.90	-4405.72	2794.54	0.0 -
	553	9	-6.46	-14.45	-4505.49	2273.15	0.0 -
112.38		5	-9.64	-12.04	-3292.92	1885.98	0.0 -
95.08		12	-5.09	-11.17	-3457.04	1756.64	0.0 -
86.61		1	-11.01	-15.31	-4341.37	2402.49	0.0 -
120.86		12	-5.09	-11.17	-3457.04	1756.64	0.0 -
86.61		1	-11.01	-15.31	-4341.37	2402.49	0.0 -
120.86	594	9	21.48	-2.99	-5161.94	762.82	0.0 -
34.38		5	14.13	-2.47	-3688.16	574.49	0.0 -
28.02		5	14.13	-2.47	-3688.16	574.49	0.0 -
28.02		9	21.48	-2.99	-5161.94	762.82	0.0 -
34.38		12	16.64	-2.31	-3958.04	587.80	0.0 -
26.57		1	18.97	-3.14	-4892.06	749.51	0.0 -
35.83	595	9	21.13	0.70	-5011.82	492.52	0.0 -
34.28		5	13.90	0.54	-3580.49	354.39	0.0 -
27.89		5	13.90	0.54	-3580.49	354.39	0.0 -
27.89		9	21.13	0.70	-5011.82	492.52	0.0 -
34.28		12	16.38	0.54	-3841.58	378.91	0.0 -
26.49		1	18.65	0.70	-4750.73	468.00	0.0 -
35.68	678	9	-267.41	0.61	-3369.96	57.54	0.0
	20.44	5	-190.88	0.45	-2485.65	38.40	0.0
	14.63	5	-190.88	0.45	-2485.65	38.40	0.0
	14.63	9	-267.41	0.61	-3369.96	57.54	0.0
	20.44	9	-267.41	0.61	-3369.96	57.54	0.0
	20.44	5	-190.88	0.45	-2485.65	38.40	0.0
	14.63	9	-218.77	-6.07	-2709.61	318.85	0.0
	679	5	-155.39	-4.26	-2020.74	223.69	0.0
	74.85	5	-155.39	-4.26	-2020.74	223.69	0.0
	53.01	5	-155.39	-4.26	-2020.74	223.69	0.0
	53.01	9	-218.77	-6.07	-2709.61	318.85	0.0
	74.85	9	-218.77	-6.07	-2709.61	318.85	0.0
	74.85	9	-218.77	-6.07	-2709.61	318.85	0.0
	74.85	5	-155.39	-4.26	-2020.74	223.69	0.0
	53.01	9	40.68	0.01	-3468.84	-18.77	0.0 -
	713	5	32.62	0.01	-2496.74	-14.31	0.0 -
1.02		9	40.68	0.01	-3468.84	-18.77	0.0 -
0.80		5	32.62	0.01	-2496.74	-14.31	0.0 -
1.02		5	32.62	0.01	-2496.74	-14.31	0.0 -
0.80		12	31.44	0.01	-2660.29	-14.45	0.0 -
0.78		1	41.86	0.01	-3305.29	-18.63	0.0 -
1.04	714	9	45.19	0.08	-3411.64	-23.01	0.0 -
1.02							

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

0.81	5	35.11	0.06	-2463.02	-17.68	0.0 -
1.02	9	45.19	0.08	-3411.64	-23.01	0.0 -
0.81	5	35.11	0.06	-2463.02	-17.68	0.0 -
0.79	12	34.85	0.06	-2616.75	-17.72	0.0 -
1.05	1	45.44	0.08	-3257.91	-22.97	0.0 -
715	9	87.11	0.11	-3391.73	-27.48	0.0
0.36	5	63.91	0.09	-2462.56	-21.62	0.0
0.18	1	84.09	0.11	-3252.18	-27.91	0.0
0.27	12	66.93	0.08	-2602.11	-21.20	0.0
0.27	9	87.11	0.11	-3391.73	-27.48	0.0
0.36	5	63.91	0.09	-2462.56	-21.62	0.0
0.18	9	116.25	-0.01	-3482.23	-24.09	0.0
716	5	84.80	8.03e-03	-2533.37	-19.59	0.0
1.05	1	111.78	4.33e-03	-3343.85	-25.06	0.0
0.67	12	89.26	-7.99e-03	-2671.74	-18.62	0.0
0.92	9	116.25	-0.01	-3482.23	-24.09	0.0
0.80	5	84.80	8.03e-03	-2533.37	-19.59	0.0
1.05	9	23.11	0.57	-1277.61	21.80	0.0
0.67	5	10.69	0.52	-911.32	14.38	0.0
804	5	10.69	0.52	-911.32	14.38	0.0
1.09	9	23.11	0.57	-1277.61	21.80	0.0
1.22	5	10.69	0.52	-911.32	14.38	0.0
1.22	9	23.11	0.57	-1277.61	21.80	0.0
1.09	5	10.69	0.52	-911.32	14.38	0.0
1.22	9	23.11	0.57	-1277.61	21.80	0.0
1.09	9	24.18	0.06	-1330.88	33.75	0.0
805	5	10.67	0.03	-937.49	25.95	0.0
1.23	12	18.67	0.05	-1019.20	25.92	0.0
1.04	1	16.19	0.05	-1249.17	33.78	0.0
0.96	1	16.19	0.05	-1249.17	33.78	0.0
1.31	12	18.67	0.05	-1019.20	25.92	0.0
1.31	9	22.37	-0.05	-1376.90	39.26	0.0
0.96	5	9.38	-0.03	-960.01	30.24	0.0
806	12	17.33	-0.03	-1053.95	30.19	0.0
1.23	1	14.42	-0.04	-1282.96	39.31	0.0
0.46	9	22.37	-0.05	-1376.90	39.26	0.0
0.36	5	9.38	-0.03	-960.01	30.24	0.0
0.36	12	17.33	-0.03	-1053.95	30.19	0.0
0.36	1	14.42	-0.04	-1282.96	39.31	0.0
0.46	9	22.37	-0.05	-1376.90	39.26	0.0
0.46	5	9.38	-0.03	-960.01	30.24	0.0
0.36	9	19.10	-0.09	-1414.61	40.76	0.0 -
807	5	7.56	-0.07	-978.18	31.39	0.0 -
0.09	12	14.87	-0.07	-1082.45	31.36	0.0 -
0.07						
0.07						

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

0.09		1	11.79	-0.09	-1310.34	40.79	0.0 -
0.07		5	7.56	-0.07	-978.18	31.39	0.0 -
0.09		9	19.10	-0.09	-1414.61	40.76	0.0 -
0.50	808	9	15.40	-0.11	-1444.16	39.47	0.0 -
0.38		5	5.67	-0.08	-992.20	30.43	0.0 -
0.39		12	12.06	-0.08	-1104.80	30.38	0.0 -
0.49		1	9.01	-0.10	-1331.55	39.53	0.0 -
0.38		5	5.67	-0.08	-992.20	30.43	0.0 -
0.50		9	15.40	-0.11	-1444.16	39.47	0.0 -
0.73	809	9	11.89	-0.10	-1466.48	36.36	0.0 -
0.55		5	4.01	-0.07	-1002.62	28.11	0.0 -
0.56		12	9.40	-0.08	-1121.70	27.99	0.0 -
0.72		1	6.50	-0.10	-1347.40	36.48	0.0 -
0.55		5	4.01	-0.07	-1002.62	28.11	0.0 -
0.73		9	11.89	-0.10	-1466.48	36.36	0.0 -
0.83	810	9	8.96	-0.08	-1482.86	32.38	0.0 -
0.62		5	2.71	-0.06	-1010.15	25.14	0.0 -
0.64		12	7.16	-0.06	-1134.11	24.93	0.0 -
0.82		1	4.50	-0.08	-1358.90	32.58	0.0 -
0.62		5	2.71	-0.06	-1010.15	25.14	0.0 -
0.83		9	8.96	-0.08	-1482.86	32.38	0.0 -
0.83	811	9	6.76	-0.06	-1494.59	28.13	0.0 -
0.63		5	1.83	-0.05	-1015.45	21.93	0.0 -
0.64		12	5.48	-0.05	-1143.01	21.66	0.0 -
0.83		1	3.12	-0.06	-1367.03	28.39	0.0 -
0.63		5	1.83	-0.05	-1015.45	21.93	0.0 -
0.83		9	6.76	-0.06	-1494.59	28.13	0.0 -
0.79	812	9	5.34	-0.05	-1502.81	24.00	0.0 -
0.60		5	1.39	-0.04	-1019.12	18.79	0.0 -
0.61		12	4.38	-0.04	-1149.26	18.49	0.0 -
0.79		1	2.35	-0.05	-1372.67	24.30	0.0 -
0.60		5	1.39	-0.04	-1019.12	18.79	0.0 -
0.79		9	5.34	-0.05	-1502.81	24.00	0.0 -
0.72	813	9	4.65	-0.03	-1508.53	20.19	0.0 -
0.55		5	1.34	-0.03	-1021.65	15.86	0.0 -
0.55		12	3.84	-0.02	-1153.61	15.56	0.0 -
0.72		1	2.15	-0.03	-1376.56	20.49	0.0 -
0.55		12	3.84	-0.02	-1153.61	15.56	0.0 -

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

0.72		1	2.15	-0.03	-1376.56	20.49	0.0 -
0.64	814	9	4.61	-0.02	-1512.47	16.79	0.0 -
0.49		5	1.64	-0.02	-1023.41	13.23	0.0 -
0.49		12	3.79	-0.02	-1156.63	12.94	0.0 -
0.64		1	2.46	-0.02	-1379.26	17.08	0.0 -
0.49		12	3.79	-0.02	-1156.63	12.94	0.0 -
0.64		1	2.46	-0.02	-1379.26	17.08	0.0 -
0.56	815	9	5.12	-0.01	-1515.23	13.80	0.0 -
0.43		5	2.25	-0.01	-1024.72	10.91	0.0 -
0.43		12	4.16	-0.01	-1158.75	10.64	0.0 -
0.56		1	3.22	-0.01	-1381.20	14.07	0.0 -
0.43		12	4.16	-0.01	-1158.75	10.64	0.0 -
0.56		1	3.22	-0.01	-1381.20	14.07	0.0 -
0.48	816	9	6.10	-7.08e-03	-1517.22	11.21	0.0 -
0.38		5	3.14	-5.87e-03	-1025.79	8.88	0.0 -
0.37		12	4.88	-5.48e-03	-1160.29	8.64	0.0 -
0.49		1	4.36	-7.47e-03	-1382.72	11.45	0.0 -
0.37		12	4.88	-5.48e-03	-1160.29	8.64	0.0 -
0.49		1	4.36	-7.47e-03	-1382.72	11.45	0.0 -
0.42	817	9	7.44	-2.56e-03	-1518.73	8.97	0.0 -
0.33		5	4.27	-2.29e-03	-1026.80	7.12	0.0 -
0.32		12	5.89	-1.99e-03	-1161.47	6.92	0.0 -
0.43		1	5.82	-2.86e-03	-1384.06	9.18	0.0 -
0.32		12	5.89	-1.99e-03	-1161.47	6.92	0.0 -
0.43		1	5.82	-2.86e-03	-1384.06	9.18	0.0 -
0.37	818	9	9.07	8.10e-04	-1520.01	7.03	0.0 -
0.29		5	5.62	3.94e-04	-1027.93	5.60	0.0 -
0.28		12	7.13	6.08e-04	-1162.48	5.42	0.0 -
0.37		1	7.57	5.96e-04	-1385.45	7.21	0.0 -
0.28		12	7.13	6.08e-04	-1162.48	5.42	0.0 -
0.37		1	7.57	5.96e-04	-1385.45	7.21	0.0 -
0.32	819	9	10.92	3.38e-03	-1521.17	5.35	0.0 -
0.25		5	7.16	2.45e-03	-1029.31	4.28	0.0 -
0.25		12	8.53	2.59e-03	-1163.42	4.13	0.0 -
0.32		1	9.55	3.24e-03	-1387.06	5.50	0.0 -
0.25		12	8.53	2.59e-03	-1163.42	4.13	0.0 -
0.32		1	9.55	3.24e-03	-1387.06	5.50	0.0 -
0.28	820	9	12.92	5.42e-03	-1522.30	3.89	0.0 -

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

0.22		5	8.87	4.10e-03	-1031.08	3.12	0.0 -
0.21		12	10.05	4.17e-03	-1164.35	3.00	0.0 -
0.28		1	11.74	5.35e-03	-1389.03	4.01	0.0 -
0.21		12	10.05	4.17e-03	-1164.35	3.00	0.0 -
0.28		1	11.74	5.35e-03	-1389.03	4.01	0.0 -
0.24	821	9	14.98	7.11e-03	-1523.38	2.60	0.0 -
0.19		5	10.73	5.46e-03	-1033.35	2.11	0.0 -
0.19		12	11.63	5.47e-03	-1165.26	2.01	0.0 -
0.25		1	14.08	7.10e-03	-1391.47	2.71	0.0 -
0.19		12	11.63	5.47e-03	-1165.26	2.01	0.0 -
0.25		1	14.08	7.10e-03	-1391.47	2.71	0.0 -
0.21	822	9	17.04	8.50e-03	-1524.34	1.48	0.0 -
0.17		5	12.69	6.58e-03	-1036.25	1.23	0.0 -
0.16		12	13.22	6.54e-03	-1166.12	1.15	0.0 -
0.22		1	16.51	8.54e-03	-1394.48	1.57	0.0 -
0.16		12	13.22	6.54e-03	-1166.12	1.15	0.0 -
0.22		1	16.51	8.54e-03	-1394.48	1.57	0.0 -
0.18	823	9	19.01	9.51e-03	-1525.10	0.52	0.0 -
0.14		5	14.67	7.39e-03	-1039.91	0.47	0.0 -
0.14		12	14.74	7.32e-03	-1166.86	0.40	0.0 -
0.18		1	18.94	9.58e-03	-1398.15	0.58	0.0 -
0.14		12	14.74	7.32e-03	-1166.86	0.40	0.0 -
0.18		1	18.94	9.58e-03	-1398.15	0.58	0.0 -
0.15	824	9	20.80	9.80e-03	-1525.45	-0.28	0.0 -
0.12		5	16.58	7.64e-03	-1044.39	-0.16	0.0 -
0.15		9	20.80	9.80e-03	-1525.45	-0.28	0.0 -
0.12		5	16.58	7.64e-03	-1044.39	-0.16	0.0 -
0.11		12	16.13	7.54e-03	-1167.33	-0.22	0.0 -
0.15		1	21.25	9.89e-03	-1402.51	-0.23	0.0 -
0.11	825	9	22.32	8.86e-03	-1525.22	-0.90	0.0 -
0.09		5	18.26	6.92e-03	-1049.72	-0.65	0.0 -
0.11		9	22.32	8.86e-03	-1525.22	-0.90	0.0 -
0.09		5	18.26	6.92e-03	-1049.72	-0.65	0.0 -
0.09		12	17.30	6.82e-03	-1167.42	-0.69	0.0 -
0.11		1	23.27	8.96e-03	-1407.52	-0.86	0.0 -
0.07	826	9	23.45	5.61e-03	-1524.24	-1.31	0.0 -
0.06		5	19.52	4.38e-03	-1055.81	-0.97	0.0 -
0.07		9	23.45	5.61e-03	-1524.24	-1.31	0.0 -

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

0.06		5	19.52	4.38e-03	-1055.81	-0.97	0.0 -
0.06		12	18.18	4.32e-03	-1166.99	-1.00	0.0 -
0.07		1	24.78	5.68e-03	-1413.05	-1.27	0.0 -
0.07	827	9	24.42	-7.73e-03	-1523.94	-1.47	0.0 -
0.05		5	20.40	-6.10e-03	-1063.64	-1.09	0.0 -
0.07		9	24.42	-7.73e-03	-1523.94	-1.47	0.0 -
0.05		5	20.40	-6.10e-03	-1063.64	-1.09	0.0 -
0.05		12	18.93	-5.97e-03	-1167.16	-1.13	0.0 -
0.07		1	25.89	-7.85e-03	-1420.42	-1.43	0.0 -
77.90	1029	9	-11.61	18.51	-2144.59	-48.39	141.08 -
51.47		5	-8.42	14.15	-1607.74	-36.36	106.00 -
77.90		9	-11.61	18.51	-2144.59	-48.39	141.08 -
51.47		5	-8.42	14.15	-1607.74	-36.36	106.00 -
51.47		5	-8.42	14.15	-1607.74	-36.36	106.00 -
77.90		9	-11.61	18.51	-2144.59	-48.39	141.08 -
40.28	1030	9	-4.89	11.30	-2042.07	-120.24	350.52 -
25.39		5	-3.83	9.06	-1536.60	-83.29	242.81 -
40.28		9	-4.89	11.30	-2042.07	-120.24	350.52 -
25.39		5	-3.83	9.06	-1536.60	-83.29	242.81 -
25.39		5	-3.83	9.06	-1536.60	-83.29	242.81 -
40.28		9	-4.89	11.30	-2042.07	-120.24	350.52 -
176.10	1031	9	6.72	-42.64	-1931.90	-7.82	22.80
126.04		5	4.50	-29.56	-1461.01	1.13	-3.29
176.10		9	6.72	-42.64	-1931.90	-7.82	22.80
126.04		5	4.50	-29.56	-1461.01	1.13	-3.29
126.04		5	4.50	-29.56	-1461.01	1.13	-3.29
176.10		9	6.72	-42.64	-1931.90	-7.82	22.80
348.17	1032	9	-12.48	-74.87	-1980.76	302.17	-880.91
247.15		5	-9.01	-52.53	-1497.22	221.66	-646.21
247.15		5	-9.01	-52.53	-1497.22	221.66	-646.21
348.17		9	-12.48	-74.87	-1980.76	302.17	-880.91
348.17		9	-12.48	-74.87	-1980.76	302.17	-880.91
247.15		5	-9.01	-52.53	-1497.22	221.66	-646.21
45.87	1229	9	-2.93	27.39	-5649.31	0.0	-550.01 -
11.05		5	-0.05	18.54	-4292.98	0.0	-140.04 -
11.05		5	-0.05	18.54	-4292.98	0.0	-140.04 -
45.87		9	-2.93	27.39	-5649.31	0.0	-550.01 -
45.87		9	-2.93	27.39	-5649.31	0.0	-550.01 -

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica - Serre 800

11.05		5	-0.05	18.54	-4292.98	0.0	-140.04 -
39.71	1230	9	-0.74	31.33	-5287.66	0.0	-377.54 -
9.28		5	0.40	21.60	-4001.60	0.0	-98.71 -
9.28		5	0.40	21.60	-4001.60	0.0	-98.71 -
39.71		9	-0.74	31.33	-5287.66	0.0	-377.54 -
39.71		9	-0.74	31.33	-5287.66	0.0	-377.54 -
9.28		5	0.40	21.60	-4001.60	0.0	-98.71 -
30.49	1231	9	0.76	25.51	-4548.46	0.0	-115.49 -
7.15		5	0.42	20.21	-3406.29	0.0	-39.35 -
7.15		5	0.42	20.21	-3406.29	0.0	-39.35 -
30.49		9	0.76	25.51	-4548.46	0.0	-115.49 -
30.49		9	0.76	25.51	-4548.46	0.0	-115.49 -
7.15		5	0.42	20.21	-3406.29	0.0	-39.35 -
29.09	1232	9	2.19	21.92	-4184.19	0.0	2.88 -
6.93		5	0.52	19.16	-3107.28	0.0	-12.57 -
6.93		5	0.52	19.16	-3107.28	0.0	-12.57 -
29.09		9	2.19	21.92	-4184.19	0.0	2.88 -
9.81		1	0.72	24.75	-4047.17	0.0	-17.78 -
26.21		12	1.99	16.33	-3244.31	0.0	8.09 -
1337		9	-24.30	4.39	-1987.81	200.94	0.0
24.62		5	-21.07	3.77	-1453.82	151.29	0.0
17.68		5	-21.07	3.77	-1453.82	151.29	0.0
17.68		9	-24.30	4.39	-1987.81	200.94	0.0
24.62		9	-24.30	4.39	-1987.81	200.94	0.0
24.62		5	-21.07	3.77	-1453.82	151.29	0.0
17.68		9	-23.36	0.69	-1937.68	311.88	0.0
1338		5	-21.00	0.81	-1411.51	235.61	0.0
15.41		5	-21.00	0.81	-1411.51	235.61	0.0
12.22		9	-23.36	0.69	-1937.68	311.88	0.0
12.22		9	-23.36	0.69	-1937.68	311.88	0.0
15.41		5	-21.00	0.81	-1411.51	235.61	0.0
15.41		9	-23.36	0.69	-1937.68	311.88	0.0
12.22		5	-21.00	0.81	-1411.51	235.61	0.0
1339		9	-19.88	-0.39	-1894.06	364.14	0.0
5.60		5	-18.43	-0.13	-1373.34	279.51	0.0
5.22		5	-18.43	-0.13	-1373.34	279.51	0.0
5.22		9	-19.88	-0.39	-1894.06	364.14	0.0
5.60		1	-23.75	-0.18	-1791.18	363.38	0.0
6.73		12	-14.55	-0.33	-1476.22	280.27	0.0
4.10		9	-15.33	-0.73	-1858.52	377.67	0.0 -
1340							
0.40							

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

		5	-14.63	-0.48	-1341.58	294.31	0.0
0.56		12	-11.12	-0.58	-1449.91	289.68	0.0 -
0.51		1	-18.84	-0.63	-1750.20	382.31	0.0
	0.67	1	-18.84	-0.63	-1750.20	382.31	0.0
	0.67	12	-11.12	-0.58	-1449.91	289.68	0.0 -
0.51	1341	9	-10.63	-0.81	-1831.06	368.76	0.0 -
4.16		5	-10.50	-0.60	-1316.71	291.00	0.0 -
2.59		12	-7.63	-0.63	-1429.64	282.00	0.0 -
3.34		1	-13.50	-0.78	-1718.13	377.76	0.0 -
3.40		5	-10.50	-0.60	-1316.71	291.00	0.0 -
2.59		9	-10.63	-0.81	-1831.06	368.76	0.0 -
4.16	1342	9	-6.37	-0.76	-1810.75	346.67	0.0 -
6.24		5	-6.61	-0.59	-1298.17	276.22	0.0 -
4.47		12	-4.49	-0.58	-1414.69	264.49	0.0 -
4.87		1	-8.49	-0.76	-1694.22	358.40	0.0 -
5.84		5	-6.61	-0.59	-1298.17	276.22	0.0 -
4.47		9	-6.37	-0.76	-1810.75	346.67	0.0 -
6.24	1343	9	-2.83	-0.64	-1796.25	318.11	0.0 -
7.06		5	-3.29	-0.51	-1284.85	255.23	0.0 -
5.35		12	-1.90	-0.49	-1404.04	242.30	0.0 -
5.45		1	-4.21	-0.66	-1677.06	331.04	0.0 -
6.96		5	-3.29	-0.51	-1284.85	255.23	0.0 -
5.35		9	-2.83	-0.64	-1796.25	318.11	0.0 -
7.06	1344	9	-0.12	-0.51	-1786.23	287.85	0.0 -
7.01		5	-0.65	-0.41	-1275.61	231.99	0.0 -
5.47		12	0.06	-0.38	-1396.68	219.01	0.0 -
5.37		1	-0.83	-0.54	-1665.16	300.83	0.0 -
7.10		12	0.06	-0.38	-1396.68	219.01	0.0 -
5.37		1	-0.83	-0.54	-1665.16	300.83	0.0 -
7.10	1345	9	1.82	-0.38	-1779.54	259.11	0.0 -
6.36		5	1.31	-0.32	-1269.43	209.35	0.0 -
5.07		12	1.44	-0.29	-1391.77	197.03	0.0 -
4.85		1	1.68	-0.41	-1657.19	271.44	0.0 -
6.57		12	1.44	-0.29	-1391.77	197.03	0.0 -
4.85		1	1.68	-0.41	-1657.19	271.44	0.0 -
6.57	1346	9	3.07	-0.27	-1775.26	233.97	0.0 -
5.36		5	2.66	-0.23	-1265.47	189.18	0.0 -
4.33		12	2.32	-0.21	-1388.64	177.88	0.0 -
4.07							

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

5.62		1	3.41	-0.30	-1652.10	245.28	0.0 -
4.07		12	2.32	-0.21	-1388.64	177.88	0.0 -
5.62		1	3.41	-0.30	-1652.10	245.28	0.0 -
4.15	1347	9	3.78	-0.19	-1772.68	213.62	0.0 -
3.41		5	3.53	-0.16	-1263.10	172.59	0.0 -
3.14		12	2.79	-0.14	-1386.74	162.43	0.0 -
4.42		1	4.52	-0.21	-1649.03	223.77	0.0 -
3.14		12	2.79	-0.14	-1386.74	162.43	0.0 -
4.42		1	4.52	-0.21	-1649.03	223.77	0.0 -
2.84	1348	9	4.07	-0.13	-1771.29	198.69	0.0 -
2.39		5	4.03	-0.11	-1261.85	160.17	0.0 -
2.13		12	2.96	-0.10	-1385.72	151.16	0.0 -
3.10		1	5.14	-0.15	-1647.42	207.70	0.0 -
2.13		12	2.96	-0.10	-1385.72	151.16	0.0 -
3.10		1	5.14	-0.15	-1647.42	207.70	0.0 -
1.48	1349	9	4.10	-0.10	-1770.78	189.49	0.0 -
1.33		5	4.28	-0.08	-1261.44	152.22	0.0 -
1.09		12	2.94	-0.07	-1385.34	144.28	0.0 -
1.72		1	5.45	-0.11	-1646.88	197.43	0.0 -
1.09		12	2.94	-0.07	-1385.34	144.28	0.0 -
1.72		1	5.45	-0.11	-1646.88	197.43	0.0 -
1.28	1350	9	3.88	-0.10	-1771.75	188.69	0.0
0.83		5	4.49	-0.08	-1262.47	150.13	0.0
1.02		12	2.68	-0.08	-1386.02	144.01	0.0
1.09		1	5.68	-0.11	-1648.20	194.81	0.0
1.28		9	3.88	-0.10	-1771.75	188.69	0.0
0.83		5	4.49	-0.08	-1262.47	150.13	0.0
2.64	1351	9	3.86	-0.14	-1773.18	197.13	0.0
1.89		5	4.64	-0.11	-1263.87	155.99	0.0
2.07		12	2.64	-0.11	-1387.05	150.65	0.0
2.47		1	5.86	-0.14	-1649.99	202.47	0.0
2.64		9	3.86	-0.14	-1773.18	197.13	0.0
1.89		5	4.64	-0.11	-1263.87	155.99	0.0
3.97	1352	9	4.06	-0.21	-1775.43	211.36	0.0
2.91		5	4.94	-0.16	-1265.99	166.32	0.0
3.09		12	2.76	-0.16	-1388.70	161.74	0.0
3.80		1	6.24	-0.21	-1652.72	215.94	0.0
3.97		9	4.06	-0.21	-1775.43	211.36	0.0

2.91	5	4.94	-0.16	-1265.99	166.32	0.0
1353	9	4.57	-0.30	-1778.73	231.14	0.0
5.21	5	5.47	-0.23	-1269.02	180.88	0.0
3.85	12	3.13	-0.23	-1391.13	177.11	0.0
4.04	1	6.91	-0.30	-1656.62	234.91	0.0
5.02	9	4.57	-0.30	-1778.73	231.14	0.0
5.21	5	5.47	-0.23	-1269.02	180.88	0.0
3.85	9	5.49	-0.42	-1783.50	255.90	0.0
1354	5	6.28	-0.32	-1273.28	199.17	0.0
6.27	12	3.82	-0.33	-1394.67	196.34	0.0
4.63	1	7.95	-0.41	-1662.11	258.73	0.0
4.87	9	5.49	-0.42	-1783.50	255.90	0.0
6.03	5	6.28	-0.32	-1273.28	199.17	0.0
6.27	9	6.87	-0.57	-1790.31	284.61	0.0
4.63	5	7.41	-0.42	-1279.21	220.28	0.0
1355	12	4.87	-0.44	-1399.75	218.65	0.0
7.01	1	9.40	-0.55	-1669.77	286.24	0.0
5.14	9	6.87	-0.57	-1790.31	284.61	0.0
5.45	5	7.41	-0.42	-1279.21	220.28	0.0
6.70	9	8.73	-0.73	-1799.83	315.45	0.0
7.01	5	8.82	-0.53	-1287.32	242.73	0.0
5.14	12	6.32	-0.57	-1406.90	242.67	0.0
1356	1	11.23	-0.69	-1680.25	315.51	0.0
7.22	9	8.73	-0.73	-1799.83	315.45	0.0
5.24	5	8.82	-0.53	-1287.32	242.73	0.0
5.63	12	6.32	-0.57	-1406.90	242.67	0.0
6.84	1	11.23	-0.69	-1680.25	315.51	0.0
7.22	9	8.73	-0.73	-1799.83	315.45	0.0
5.24	5	8.82	-0.53	-1287.32	242.73	0.0
1357	9	11.01	-0.90	-1812.90	345.63	0.0
6.68	5	10.44	-0.63	-1298.22	264.35	0.0
4.76	5	10.44	-0.63	-1298.22	264.35	0.0
4.76	9	11.01	-0.90	-1812.90	345.63	0.0
6.68	9	11.01	-0.90	-1812.90	345.63	0.0
6.68	5	10.44	-0.63	-1298.22	264.35	0.0
4.76	9	13.52	-1.03	-1830.36	371.13	0.0
1358	5	12.06	-0.71	-1312.47	282.17	0.0
5.07	5	12.06	-0.71	-1312.47	282.17	0.0
3.51	9	13.52	-1.03	-1830.36	371.13	0.0
3.51	9	13.52	-1.03	-1830.36	371.13	0.0
5.07	5	12.06	-0.71	-1312.47	282.17	0.0
5.07	9	15.91	-1.08	-1852.95	386.36	0.0
3.51						
1359						
2.03						

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

		5	13.33	-0.72	-1330.49	292.19	0.0
1.26		5	13.33	-0.72	-1330.49	292.19	0.0
1.26		9	15.91	-1.08	-1852.95	386.36	0.0
2.03		9	15.91	-1.08	-1852.95	386.36	0.0
2.03		5	13.33	-0.72	-1330.49	292.19	0.0
1.26		9	17.59	-0.94	-1880.81	383.62	0.0 -
2.88	1360	5	13.76	-0.58	-1352.16	288.93	0.0 -
2.33		5	13.76	-0.58	-1352.16	288.93	0.0 -
2.33		9	17.59	-0.94	-1880.81	383.62	0.0 -
2.88		12	13.62	-0.76	-1468.64	296.61	0.0 -
2.19		1	17.73	-0.76	-1764.34	375.93	0.0 -
3.03	1361	9	17.84	-0.35	-1913.24	351.86	0.0 -
10.15		5	12.70	-0.05	-1376.61	263.84	0.0 -
7.72		5	12.70	-0.05	-1376.61	263.84	0.0 -
7.72		9	17.84	-0.35	-1913.24	351.86	0.0 -
10.15		5	12.70	-0.05	-1376.61	263.84	0.0 -
7.72		9	17.84	-0.35	-1913.24	351.86	0.0 -
10.15	1362	9	16.13	1.48	-1949.46	282.23	0.0 -
16.55		5	9.73	1.55	-1403.00	211.05	0.0 -
11.75		5	9.73	1.55	-1403.00	211.05	0.0 -
11.75		9	16.13	1.48	-1949.46	282.23	0.0 -
16.55		5	9.73	1.55	-1403.00	211.05	0.0 -
11.75		9	16.13	1.48	-1949.46	282.23	0.0 -
16.55	1687	9	-1.08	59.67	-5030.67	0.0	-80.79 -
8.95		5	-2.25	43.32	-3830.97	0.0	-234.44 -
22.81		12	-0.50	46.49	-3878.67	0.0	-22.41 -
3.22		1	-2.82	56.50	-4982.96	0.0	-292.82 -
28.54		1	-2.82	56.50	-4982.96	0.0	-292.82 -
28.54		12	-0.50	46.49	-3878.67	0.0	-22.41 -
3.22	1688	9	-0.64	68.15	-4641.95	0.0	-53.86 -
2.70		5	-1.09	49.71	-3520.80	0.0	-151.89 -
14.21		12	-0.36	53.04	-3582.22	0.0	-15.91
0.71		1	-1.37	64.81	-4580.53	0.0	-189.84 -
17.62		1	-1.37	64.81	-4580.53	0.0	-189.84 -
17.62		12	-0.36	53.04	-3582.22	0.0	-15.91
0.71	1689	9	-1.05	63.54	-4224.28	0.0	-65.96
1689	7.78	5	-1.22	47.14	-3189.62	0.0	-121.36 -
7.78		12	-0.71	49.27	-3263.22	0.0	-34.37
1.55							
7.71							

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica - Serre 800

1.49		1	-1.56	61.40	-4150.68	0.0	-152.94 -
1.49		1	-1.56	61.40	-4150.68	0.0	-152.94 -
		12	-0.71	49.27	-3263.22	0.0	-34.37
	7.71						
	1690	9	-3.34	53.29	-3811.69	0.0	-131.12
	18.70						
	8.30	5	-3.09	40.90	-2860.02	0.0	-145.24
	15.78	12	-2.44	41.01	-2948.66	0.0	-90.52
	11.22	1	-3.98	53.18	-3723.05	0.0	-185.84
	11.22	1	-3.98	53.18	-3723.05	0.0	-185.84
	15.78	12	-2.44	41.01	-2948.66	0.0	-90.52
	1760	1	-0.68	-6.03	-4485.91	0.0	-72.35 -
1.30		12	-0.45	-2.71	-3422.86	0.0	-56.94 -
2.01		9	-0.60	-4.01	-4456.79	0.0	-73.69 -
2.35		5	-0.52	-4.72	-3451.97	0.0	-55.60 -
0.95		9	-0.60	-4.01	-4456.79	0.0	-73.69 -
2.35		5	-0.52	-4.72	-3451.97	0.0	-55.60 -
0.95	1761	1	-0.64	-6.09	-4256.34	0.0	-68.50 -
0.65		12	-0.36	-2.62	-3267.95	0.0	-49.08 -
1.70		9	-0.50	-3.93	-4249.90	0.0	-64.72 -
1.91		5	-0.50	-4.78	-3274.39	0.0	-52.86 -
0.44		1	-0.64	-6.09	-4256.34	0.0	-68.50 -
0.65		12	-0.36	-2.62	-3267.95	0.0	-49.08 -
1.70	1762	9	-0.48	-2.11	-4045.93	0.0	-58.26 -
1.46		5	-0.52	-2.83	-3099.90	0.0	-52.83
	0.16	9	-0.48	-2.11	-4045.93	0.0	-58.26 -
1.46		5	-0.52	-2.83	-3099.90	0.0	-52.83
	0.16	1	-0.67	-3.59	-4030.74	0.0	-68.11
	0.11	12	-0.33	-1.34	-3115.10	0.0	-42.97 -
1.42	1763	9	-0.48	0.46	-3836.62	0.0	-53.06 -
0.88		5	-0.57	0.14	-2920.22	0.0	-55.07
	1.10	12	-0.32	0.40	-2958.38	0.0	-37.53 -
1.08		1	-0.73	0.20	-3798.46	0.0	-70.60
	1.31	1	-0.73	0.20	-3798.46	0.0	-70.60
	1.31	12	-0.32	0.40	-2958.38	0.0	-37.53 -
1.08	1764	9	-0.62	4.33	-3620.38	0.0	-54.80
	1.77	5	-0.83	4.53	-2732.52	0.0	-66.89
	4.52	12	-0.40	3.05	-2796.97	0.0	-36.46
	0.63	1	-1.05	5.81	-3555.94	0.0	-85.23
	5.65	1	-1.05	5.81	-3555.94	0.0	-85.23
	5.65						

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

0.63	12	-0.40	3.05	-2796.97	0.0	-36.46
1765	9	-1.85	7.63	-3394.22	0.0	-79.29
8.18	5	-2.44	8.65	-2532.56	0.0	-106.60
12.04	12	-1.19	5.23	-2628.97	0.0	-50.50
4.97	1	-3.10	11.05	-3297.81	0.0	-135.40
15.25	1	-3.10	11.05	-3297.81	0.0	-135.40
15.25	12	-1.19	5.23	-2628.97	0.0	-50.50
4.97	9	-19.93	0.22	-3103.74	901.26	18.82
1864	5	-25.54	0.25	-2223.06	784.78	16.39
10.01	12	-12.98	0.15	-2425.33	672.21	14.04
14.10	1	-32.49	0.32	-2901.47	1013.82	21.17
6.23	12	-12.98	0.15	-2425.33	672.21	14.04
17.89	1	-32.49	0.32	-2901.47	1013.82	21.17
6.23	9	-19.33	-1.15	-3064.60	906.86	18.93 -
17.89	5	-25.00	-1.28	-2177.64	799.89	16.70 -
1865	12	-12.54	-0.79	-2398.75	674.04	14.07 -
4.94	1	-31.79	-1.64	-2843.49	1032.71	21.56 -
2.78	12	-12.54	-0.79	-2398.75	674.04	14.07 -
4.04	1	-31.79	-1.64	-2843.49	1032.71	21.56 -
3.69	12	-12.54	-0.79	-2398.75	674.04	14.07 -
4.04	1	-31.79	-1.64	-2843.49	1032.71	21.56 -
3.69	9	-16.37	-1.38	-3026.80	874.95	18.27 -
1866	5	-21.11	-1.47	-2133.03	773.21	16.14 -
13.14	12	-10.63	-0.96	-2373.25	649.99	13.57 -
11.88	1	-26.85	-1.89	-2786.58	998.17	20.84 -
9.70	12	-10.63	-0.96	-2373.25	649.99	13.57 -
15.32	1	-26.85	-1.89	-2786.58	998.17	20.84 -
9.70	9	-12.50	-1.32	-2994.26	824.49	17.22 -
15.32	5	-15.78	-1.36	-2095.64	726.38	15.17 -
1867	12	-8.19	-0.94	-2351.05	613.02	12.80 -
16.86	1	-20.08	-1.75	-2738.85	937.86	19.58 -
15.83	12	-8.19	-0.94	-2351.05	613.02	12.80 -
12.31	1	-20.08	-1.75	-2738.85	937.86	19.58 -
20.38	9	-8.37	-1.16	-2967.32	765.64	15.99 -
12.31	5	-10.16	-1.15	-2066.69	670.75	14.01 -
20.38	12	-5.58	-0.83	-2332.23	570.12	11.90 -
1868	1	-12.95	-1.48	-2701.78	866.27	18.09 -
18.32	12	-5.58	-0.83	-2332.23	570.12	11.90 -
17.38	1	-12.95	-1.48	-2701.78	866.27	18.09 -
13.34	9	-4.24	-0.92	-2945.71	704.93	14.72 -
22.36						
13.34						
22.36						
17.98						

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

17.21		5	-4.96	-0.89	-2045.52	612.91	12.80 -
13.05		12	-2.87	-0.67	-2316.65	525.99	10.98 -
22.13		1	-6.33	-1.14	-2674.58	791.86	16.53 -
13.05		12	-2.87	-0.67	-2316.65	525.99	10.98 -
22.13		1	-6.33	-1.14	-2674.58	791.86	16.53 -
16.07	1870	9	-0.15	-0.66	-2929.51	647.99	13.53 -
15.63		5	-0.50	-0.62	-2030.94	558.04	11.65 -
11.60		12	-0.02	-0.48	-2304.68	484.73	10.12 -
20.09		1	-0.63	-0.80	-2655.77	721.29	15.06 -
11.60		12	-0.02	-0.48	-2304.68	484.73	10.12 -
20.09		1	-0.63	-0.80	-2655.77	721.29	15.06 -
12.88	1871	9	3.72	-0.39	-2919.09	599.58	12.52 -
12.98		5	3.09	-0.37	-2021.75	510.27	10.65 -
9.21		12	2.81	-0.29	-2296.93	449.92	9.39 -
16.66		1	4.00	-0.47	-2643.91	659.93	13.78 -
9.21		12	2.81	-0.29	-2296.93	449.92	9.39 -
16.66		1	4.00	-0.47	-2643.91	659.93	13.78 -
8.76	1872	9	7.02	-0.16	-2914.41	563.39	11.76 -
9.55		5	5.78	-0.16	-2016.86	472.68	9.87 -
6.09		12	5.31	-0.12	-2293.63	424.32	8.86 -
12.22		1	7.49	-0.21	-2637.64	611.75	12.77 -
6.09		12	5.31	-0.12	-2293.63	424.32	8.86 -
12.22		1	7.49	-0.21	-2637.64	611.75	12.77 -
3.98	1873	9	9.31	1.57e-03	-2914.42	542.04	11.32 -
5.61		5	7.59	-5.26e-03	-2015.12	447.39	9.34 -
2.47		12	7.06	2.73e-03	-2294.04	409.93	8.56 -
7.11		1	9.83	-6.41e-03	-2635.50	579.49	12.10 -
2.47		12	7.06	2.73e-03	-2294.04	409.93	8.56 -
7.11		1	9.83	-6.41e-03	-2635.50	579.49	12.10 -
1.32	1874 1.26	9	10.35	0.09	-2917.04	537.33	11.22
		5	8.58	0.09	-2015.39	435.76	9.10 -
1.56		12	7.82	0.06	-2296.46	408.15	8.52
	1.50	1	11.11	0.12	-2635.98	564.94	11.80 -
1.56		12	7.82	0.06	-2296.46	408.15	8.52
	1.50	1	11.11	0.12	-2635.98	564.94	11.80 -
1.56	1875	9	10.27	0.10	-2919.95	550.57	11.50
	6.84	5	8.93	0.13	-2016.65	438.73	9.16
	3.20	12	7.67	0.06	-2298.92	419.99	8.77
	5.74						

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

4.31	1	11.53	0.16	-2637.68	569.31	11.89
5.74	12	7.67	0.06	-2298.92	419.99	8.77
4.31	1	11.53	0.16	-2637.68	569.31	11.89
1876	9	9.50	0.03	-2921.44	582.73	12.17
12.69	5	8.85	0.11	-2018.17	457.01	9.54
7.92	12	6.95	3.36e-03	-2299.97	446.21	9.32
10.19	1	11.40	0.13	-2639.63	593.53	12.39
10.43	12	6.95	3.36e-03	-2299.97	446.21	9.32
10.19	1	11.40	0.13	-2639.63	593.53	12.39
10.43	9	8.59	-0.11	-2921.06	634.61	13.25
1877	5	8.60	0.03	-2019.67	491.19	10.26
18.74	12	6.15	-0.11	-2299.28	487.43	10.18
12.81	1	11.04	0.03	-2641.45	638.38	13.33
14.79	12	6.15	-0.11	-2299.28	487.43	10.18
16.77	1	11.04	0.03	-2641.45	638.38	13.33
14.79	9	7.96	-0.32	-2919.63	706.72	14.76
16.77	5	8.35	-0.10	-2021.25	541.78	11.31
1878	5	8.35	-0.10	-2021.25	541.78	11.31
24.89	9	7.96	-0.32	-2919.63	706.72	14.76
17.83	5	8.35	-0.10	-2021.25	541.78	11.31
17.83	9	7.96	-0.32	-2919.63	706.72	14.76
24.89	5	8.35	-0.10	-2021.25	541.78	11.31
17.83	9	7.96	-0.32	-2919.63	706.72	14.76
24.89	9	7.70	-0.60	-2918.58	799.05	16.68
1879	5	8.20	-0.30	-2023.26	609.04	12.72
30.91	5	8.20	-0.30	-2023.26	609.04	12.72
22.86	9	7.70	-0.60	-2918.58	799.05	16.68
22.86	5	8.20	-0.30	-2023.26	609.04	12.72
30.91	9	7.70	-0.60	-2918.58	799.05	16.68
22.86	9	7.70	-0.60	-2918.58	799.05	16.68
30.91	9	7.49	-0.96	-2919.04	910.65	19.01
1880	5	8.12	-0.56	-2026.03	692.77	14.46
36.42	5	8.12	-0.56	-2026.03	692.77	14.46
27.72	9	7.49	-0.96	-2919.04	910.65	19.01
27.72	5	8.12	-0.56	-2026.03	692.77	14.46
36.42	9	7.49	-0.96	-2919.04	910.65	19.01
27.72	5	8.12	-0.56	-2026.03	692.77	14.46
27.72	9	7.49	-0.96	-2919.04	910.65	19.01
36.42	9	6.82	-1.41	-2920.97	1038.88	21.69
1881	5	8.00	-0.89	-2029.64	791.81	16.53
40.78	5	8.00	-0.89	-2029.64	791.81	16.53
32.01	9	6.82	-1.41	-2920.97	1038.88	21.69
32.01	5	8.00	-0.89	-2029.64	791.81	16.53
40.78	5	8.00	-0.89	-2029.64	791.81	16.53
32.01	5	8.00	-0.89	-2029.64	791.81	16.53

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

40.78	9	6.82	-1.41	-2920.97	1038.88	21.69
1882	9	5.27	-1.92	-2923.01	1178.40	24.60
42.99	5	7.75	-1.30	-2033.89	903.32	18.86
35.06	5	7.75	-1.30	-2033.89	903.32	18.86
35.06	9	5.27	-1.92	-2923.01	1178.40	24.60
42.99	5	7.75	-1.30	-2033.89	903.32	18.86
35.06	9	5.27	-1.92	-2923.01	1178.40	24.60
42.99	9	2.75	-2.44	-2923.08	1319.79	27.56
1883	5	7.33	-1.75	-2038.41	1021.44	21.33
41.52	12	0.92	-1.91	-2296.87	1013.70	21.17
35.65	1	9.17	-2.29	-2664.61	1327.53	27.72
31.09	12	0.92	-1.91	-2296.87	1013.70	21.17
46.09	1	9.17	-2.29	-2664.61	1327.53	27.72
31.09	9	-0.36	-2.83	-2919.40	1447.11	30.22
46.09	5	6.79	-2.18	-2042.91	1134.80	23.69
1884	12	-1.90	-2.17	-2292.36	1108.08	23.14
33.87	1	8.33	-2.83	-2669.95	1473.83	30.77
31.52	12	-1.90	-2.17	-2292.36	1108.08	23.14
24.80	1	8.33	-2.83	-2669.95	1473.83	30.77
40.60	12	-1.90	-2.17	-2292.36	1108.08	23.14
24.80	1	8.33	-2.83	-2669.95	1473.83	30.77
40.60	9	-3.36	-2.74	-2911.54	1533.65	32.02
1885	5	6.20	-2.34	-2047.40	1221.63	25.51
15.81	12	-4.60	-2.06	-2283.89	1169.99	24.43
18.35	1	7.45	-3.02	-2675.06	1585.29	33.10
10.74	12	-4.60	-2.06	-2283.89	1169.99	24.43
23.42	1	7.45	-3.02	-2675.06	1585.29	33.10
10.74	9	-5.41	-1.28	-2901.13	1532.32	31.99 -
23.42	5	5.68	-1.46	-2052.30	1238.46	25.86 -
1886	12	-6.42	-0.88	-2272.91	1164.87	24.32 -
20.73	1	6.69	-1.86	-2680.52	1605.91	33.53 -
12.82	12	-6.42	-0.88	-2272.91	1164.87	24.32 -
16.66	1	6.69	-1.86	-2680.52	1605.91	33.53 -
16.89	12	-6.42	-0.88	-2272.91	1164.87	24.32 -
16.66	1	6.69	-1.86	-2680.52	1605.91	33.53 -
16.89	9	-4.60	4.35	-2896.11	1384.82	28.91 -
1887	5	5.94	3.13	-2060.62	1124.36	23.48 -
69.81	12	-5.71	3.40	-2266.25	1051.60	21.96 -
59.67	1	7.06	4.08	-2690.49	1457.59	30.43 -
52.31	12	-5.71	3.40	-2266.25	1051.60	21.96 -
77.16	1	7.06	4.08	-2690.49	1457.59	30.43 -
52.31	9	37.40	-1.10	-5199.42	375.91	0.0 -
77.16						
2153						
12.20						

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica - Serre 800

8.89		5	27.61	-0.77	-3710.22	253.67	0.0 -
8.89		5	27.61	-0.77	-3710.22	253.67	0.0 -
12.20		9	37.40	-1.10	-5199.42	375.91	0.0 -
8.89		5	27.61	-0.77	-3710.22	253.67	0.0 -
12.20		9	37.40	-1.10	-5199.42	375.91	0.0 -
12.06	2154	9	37.07	0.21	-4974.69	280.53	0.0 -
12.06		5	27.38	0.18	-3546.07	184.17	0.0 -
8.78		5	27.38	0.18	-3546.07	184.17	0.0 -
8.78		9	37.07	0.21	-4974.69	280.53	0.0 -
12.06		5	27.38	0.18	-3546.07	184.17	0.0 -
8.78		9	37.07	0.21	-4974.69	280.53	0.0 -
12.06		9	1.61	2.26	-1991.33	220.11	0.0
	2212						
	4.49	5	-6.89	1.71	-1414.70	186.48	0.0
	6.29	12	3.33	1.75	-1558.88	165.21	0.0
	2.79	1	-8.61	2.22	-1847.15	241.38	0.0
	8.00	5	-6.89	1.71	-1414.70	186.48	0.0
	6.29	9	1.61	2.26	-1991.33	220.11	0.0
	4.49	9	-2.81	0.57	-1990.66	249.80	0.0
	2213						
	3.41	5	-10.69	0.24	-1397.22	217.95	0.0
	3.43	12	0.06	0.49	-1562.30	186.04	0.0
	2.44	1	-13.55	0.32	-1825.58	281.71	0.0
	4.39	1	-13.55	0.32	-1825.58	281.71	0.0
	4.39	12	0.06	0.49	-1562.30	186.04	0.0
	2.44	9	-6.68	-0.03	-1987.79	261.24	0.0 -
	2214						
0.26		5	-12.92	-0.20	-1380.11	227.81	0.0 -
0.35		12	-3.06	0.02	-1563.55	194.64	0.0 -
0.15		1	-16.54	-0.25	-1804.35	294.41	0.0 -
0.45		5	-12.92	-0.20	-1380.11	227.81	0.0 -
0.35		9	-6.68	-0.03	-1987.79	261.24	0.0 -
0.26	2215	9	-9.63	-0.22	-1982.13	257.26	0.0 -
2.42		5	-13.77	-0.30	-1363.87	223.10	0.0 -
2.31		12	-5.62	-0.14	-1561.96	192.00	0.0 -
1.75		1	-17.78	-0.39	-1784.04	288.35	0.0 -
2.98		12	-5.62	-0.14	-1561.96	192.00	0.0 -
1.75		1	-17.78	-0.39	-1784.04	288.35	0.0 -
2.98	2216	9	-11.59	-0.28	-1974.63	245.31	0.0 -
3.56		5	-13.69	-0.31	-1349.47	211.60	0.0 -
3.26		12	-7.46	-0.19	-1558.22	183.39	0.0 -
2.61							

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

4.21		1	-17.83	-0.40	-1765.89	273.52	0.0 -
2.61		12	-7.46	-0.19	-1558.22	183.39	0.0 -
4.21		1	-17.83	-0.40	-1765.89	273.52	0.0 -
4.06	2217	9	-12.57	-0.27	-1966.50	229.48	0.0 -
3.63		5	-13.03	-0.28	-1337.35	197.08	0.0 -
2.99		12	-8.49	-0.19	-1553.35	171.79	0.0 -
4.69		1	-17.11	-0.37	-1750.51	254.77	0.0 -
2.99		12	-8.49	-0.19	-1553.35	171.79	0.0 -
4.69		1	-17.11	-0.37	-1750.51	254.77	0.0 -
4.07	2218	9	-12.69	-0.24	-1959.12	212.36	0.0 -
3.60		5	-12.08	-0.24	-1327.69	181.73	0.0 -
3.01		12	-8.78	-0.17	-1548.64	159.17	0.0 -
4.66		1	-15.99	-0.31	-1738.18	234.92	0.0 -
3.01		12	-8.78	-0.17	-1548.64	159.17	0.0 -
4.66		1	-15.99	-0.31	-1738.18	234.92	0.0 -
3.71	2219	9	-12.25	-0.20	-1953.64	195.85	0.0 -
3.29		5	-11.05	-0.19	-1320.41	167.04	0.0 -
2.75		12	-8.55	-0.14	-1545.17	146.98	0.0 -
4.25		1	-14.75	-0.25	-1728.88	215.92	0.0 -
2.75		12	-8.55	-0.14	-1545.17	146.98	0.0 -
4.25		1	-14.75	-0.25	-1728.88	215.92	0.0 -
3.08	2220	9	-11.67	-0.15	-1950.52	181.39	0.0 -
2.75		5	-10.12	-0.15	-1315.26	154.16	0.0 -
2.27		12	-8.17	-0.11	-1543.45	136.31	0.0 -
3.55		1	-13.62	-0.19	-1722.33	199.24	0.0 -
2.27		12	-8.17	-0.11	-1543.45	136.31	0.0 -
3.55		1	-13.62	-0.19	-1722.33	199.24	0.0 -
2.26	2221	9	-11.35	-0.11	-1949.34	170.02	0.0 -
2.05		5	-9.40	-0.11	-1311.87	143.91	0.0 -
1.65		12	-7.98	-0.08	-1543.18	127.96	0.0 -
2.66		1	-12.76	-0.14	-1718.03	185.97	0.0 -
1.65		12	-7.98	-0.08	-1543.18	127.96	0.0 -
2.66		1	-12.76	-0.14	-1718.03	185.97	0.0 -
1.32	2222	9	-11.44	-0.09	-1949.01	162.40	0.0 -
1.26		5	-8.89	-0.09	-1309.70	136.83	0.0 -
0.94		12	-8.14	-0.06	-1543.41	122.44	0.0 -
1.64		1	-12.18	-0.11	-1715.29	176.80	0.0 -
0.94		12	-8.14	-0.06	-1543.41	122.44	0.0 -

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

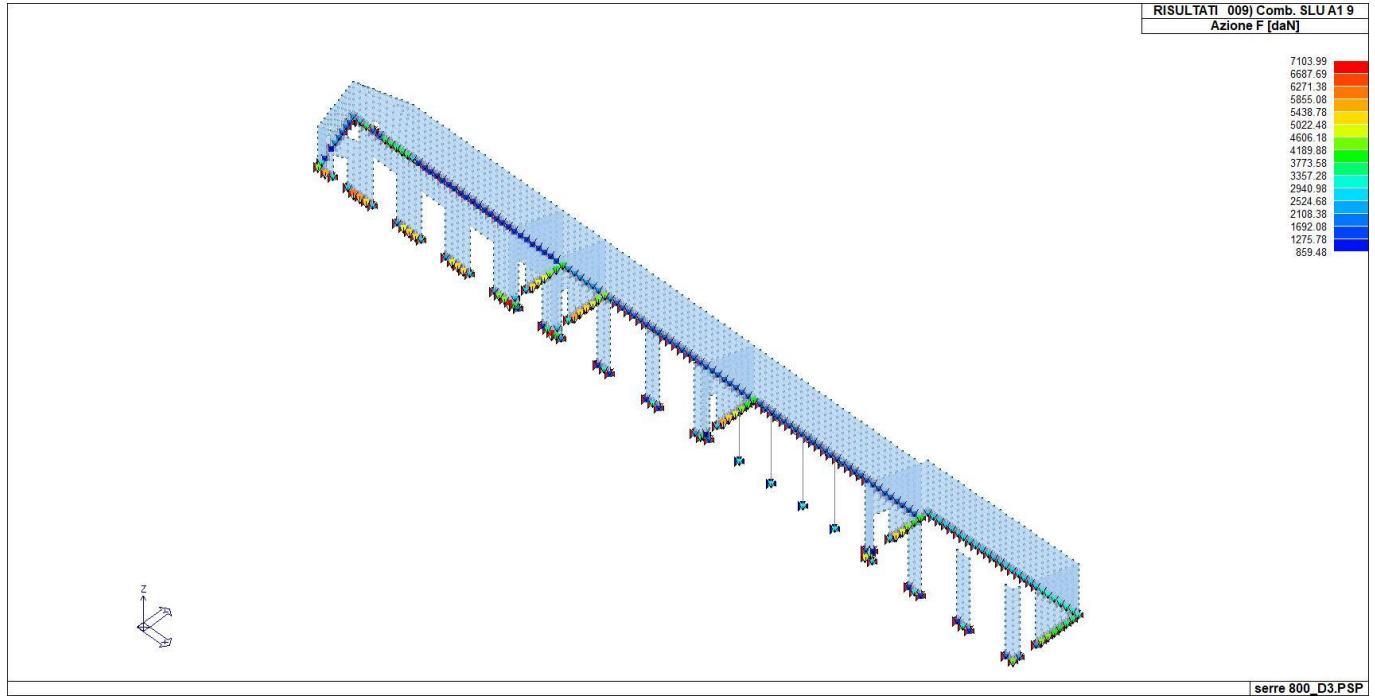
1.64		1	-12.18	-0.11	-1715.29	176.80	0.0 -
0.32	2223	9	-11.82	-0.07	-1948.41	158.92	0.0 -
0.43		5	-8.50	-0.07	-1308.35	133.23	0.0 -
0.19		12	-8.55	-0.05	-1543.20	120.03	0.0 -
0.56		1	-11.77	-0.09	-1713.56	172.12	0.0 -
0.19		12	-8.55	-0.05	-1543.20	120.03	0.0 -
0.56		1	-11.77	-0.09	-1713.56	172.12	0.0 -
	2224	9	-12.16	-0.08	-1947.00	159.76	0.0
	0.70	5	-8.07	-0.07	-1307.65	133.23	0.0
	0.42	12	-8.94	-0.06	-1542.07	120.89	0.0
	0.58	1	-11.29	-0.09	-1712.58	172.10	0.0
	0.54	9	-12.16	-0.08	-1947.00	159.76	0.0
	0.70	5	-8.07	-0.07	-1307.65	133.23	0.0
	0.42	9	-12.06	-0.10	-1945.20	164.91	0.0
	2225	5	-7.41	-0.09	-1307.76	136.81	0.0
	1.70	12	-8.98	-0.07	-1540.35	125.00	0.0
	1.25	1	-10.50	-0.11	-1712.61	176.72	0.0
	1.34	9	-12.06	-0.10	-1945.20	164.91	0.0
	1.61	5	-7.41	-0.09	-1307.76	136.81	0.0
	1.70	9	-11.24	-0.13	-1944.28	174.20	0.0
	1.25	5	-6.35	-0.11	-1309.21	143.81	0.0
	2226	12	-8.44	-0.10	-1539.12	132.24	0.0
	2.64	1	-9.15	-0.15	-1714.37	185.78	0.0
	2.02	9	-11.24	-0.13	-1944.28	174.20	0.0
	2.05	5	-6.35	-0.11	-1309.21	143.81	0.0
	2.61	9	-9.65	-0.18	-1945.76	187.22	0.0
	2.64	5	-4.79	-0.15	-1312.69	153.86	0.0
	2.02	12	-7.32	-0.14	-1539.63	142.29	0.0
	2227	1	-7.11	-0.20	-1718.82	198.79	0.0
	3.44	9	-11.24	-0.13	-1944.28	174.20	0.0
	2.67	5	-6.35	-0.11	-1309.21	143.81	0.0
	2.65	12	-7.32	-0.14	-1539.63	142.29	0.0
	3.47	1	-7.11	-0.20	-1718.82	198.79	0.0
	3.47	1	-7.11	-0.20	-1718.82	198.79	0.0
	2.65	12	-7.32	-0.14	-1539.63	142.29	0.0
	2228	9	-7.48	-0.24	-1950.90	203.15	0.0
	4.01	5	-2.67	-0.20	-1319.00	166.29	0.0
	3.13	12	-5.82	-0.18	-1542.86	154.52	0.0
	3.07	1	-4.33	-0.26	-1727.04	214.92	0.0
	4.07	1	-4.33	-0.26	-1727.04	214.92	0.0
	4.07	12	-5.82	-0.18	-1542.86	154.52	0.0
	3.07	9	-4.99	-0.30	-1960.19	220.63	0.0
	2229						
	4.19						

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

3.30	5	-0.01	-0.24	-1328.88	180.00	0.0
3.20	12	-4.18	-0.23	-1549.05	167.89	0.0
4.29	1	-0.82	-0.31	-1740.02	232.74	0.0
4.29	1	-0.82	-0.31	-1740.02	232.74	0.0
3.20	12	-4.18	-0.23	-1549.05	167.89	0.0
2230	9	-2.36	-0.33	-1973.61	237.58	0.0
3.84	5	3.14	-0.27	-1343.10	193.40	0.0
3.04	12	-2.58	-0.25	-1557.95	180.80	0.0
2.92	1	3.36	-0.35	-1758.75	250.18	0.0
3.97	1	3.36	-0.35	-1758.75	250.18	0.0
3.97	12	-2.58	-0.25	-1557.95	180.80	0.0
2.92	9	0.39	-0.31	-1991.04	251.13	0.0
2231	5	6.69	-0.26	-1362.51	204.33	0.0
2.76	12	-1.01	-0.23	-1569.19	191.04	0.0
2.25	1	8.09	-0.34	-1784.37	264.42	0.0
2.08	1	8.09	-0.34	-1784.37	264.42	0.0
2.94	12	-1.01	-0.23	-1569.19	191.04	0.0
2.08	9	3.28	-0.18	-2012.68	257.64	0.0
2232	5	10.39	-0.18	-1387.97	210.00	0.0
0.86	12	0.61	-0.13	-1582.66	195.81	0.0
0.80	1	13.06	-0.23	-1817.99	271.83	0.0
0.61	1	13.06	-0.23	-1817.99	271.83	0.0
1.05	12	0.61	-0.13	-1582.66	195.81	0.0
1.05	9	6.25	0.12	-2039.09	253.07	0.0 -
0.61	5	13.84	0.03	-1420.08	206.93	0.0 -
2233	12	2.33	0.11	-1598.71	192.01	0.0 -
1.83	1	17.75	0.05	-1860.46	267.98	0.0 -
1.43	12	2.33	0.11	-1598.71	192.01	0.0 -
1.47	1	17.75	0.05	-1860.46	267.98	0.0 -
1.79	12	2.33	0.11	-1598.71	192.01	0.0 -
1.47	1	17.75	0.05	-1860.46	267.98	0.0 -
1.79	9	9.03	0.80	-2070.77	232.71	0.0 -
2234	5	16.36	0.56	-1458.73	189.56	0.0 -
5.22	12	4.08	0.63	-1617.81	176.14	0.0 -
4.83	1	21.31	0.72	-1911.69	246.13	0.0 -
4.02	12	4.08	0.63	-1617.81	176.14	0.0 -
6.04	1	21.31	0.72	-1911.69	246.13	0.0 -
4.02	12	4.08	0.63	-1617.81	176.14	0.0 -
6.04	1	21.31	0.72	-1911.69	246.13	0.0 -
6.04	9	11.48	2.49	-2108.95	194.93	0.0 -
2235	5	17.47	2.13	-1503.99	151.68	0.0 -
6.53	12	5.88	1.92	-1641.16	147.88	0.0 -
7.59						
4.66						

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

9.45	1	23.07	2.70	-1971.78	198.73	0.0 -
4.66	12	5.88	1.92	-1641.16	147.88	0.0 -
9.45	1	23.07	2.70	-1971.78	198.73	0.0 -



42\_RIS\_REAZIONI\_009\_Comb SLU A1 9

## 14 RISULTATI ELEMENTI TIPO TRAVE

### 14.1 LEGENDA RISULTATI ELEMENTI TIPO TRAVE

Il controllo dei risultati delle analisi condotte, per quanto concerne gli elementi tipo trave, è possibile in relazione alle tabelle sotto riportate.

Gli elementi vengono suddivisi in relazione alle proprietà in elementi:

- tipo **pilastro**
- tipo **trave in elevazione**
- tipo **trave in fondazione**

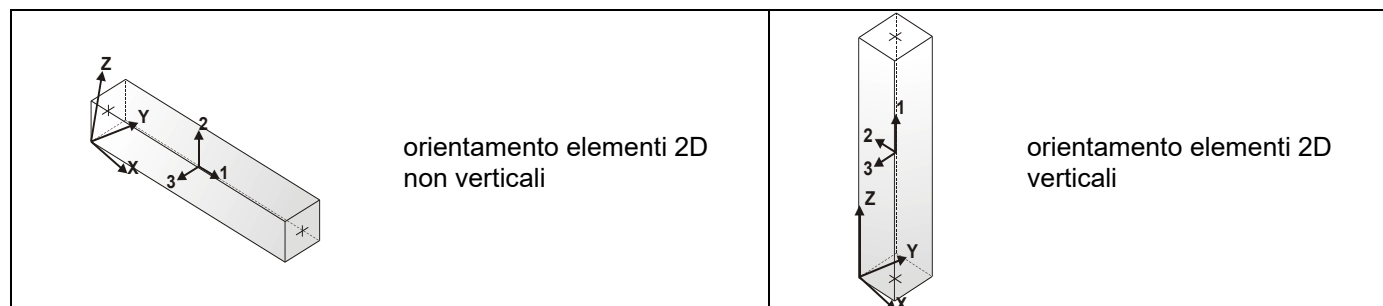
Per ogni elemento e per ogni combinazione (o caso di carico) vengono riportati i risultati più significativi.

Per gli elementi tipo *pilastro* sono riportati in tabella i seguenti valori:

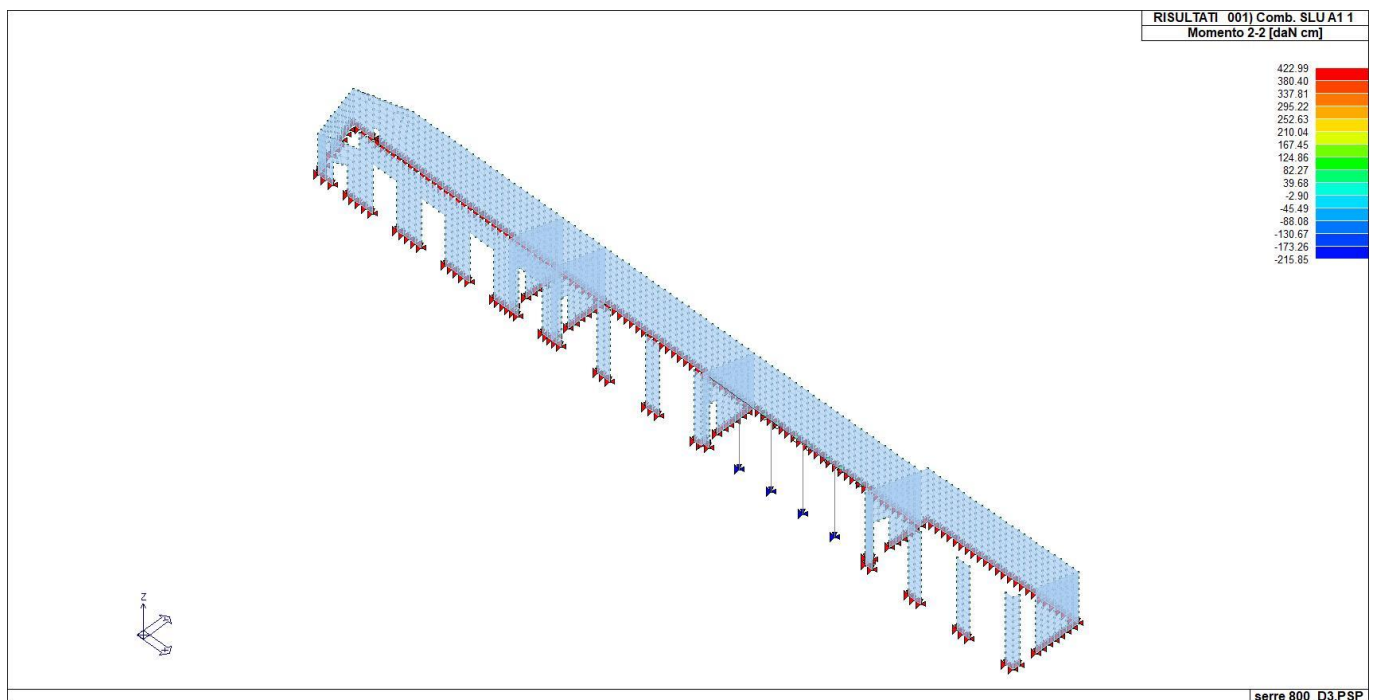
<b>Pilas.</b>	numero dell'elemento pilastro
<b>Cmb</b>	combinazione in cui si verificano i valori riportati
<b>M3 mx/mn</b>	momento flettente in campata M3 max (prima riga) / min (seconda riga)
<b>M2 mx/mn</b>	momento flettente in campata M2 max (prima riga) / min (seconda riga)
<b>D2/D3</b>	freccia massima in direzione 2 (prima riga) / direzione 3 (seconda riga)
<b>Q2/Q3</b>	carico totale in direzione 2 (prima riga) / direzione 3 (seconda riga)
<b>Pos.</b>	ascissa del punto iniziale e finale dell'elemento
<b>N, V2, ecc..</b>	sei componenti di sollecitazione al piede ed in sommità dell'elemento

Per gli elementi tipo *trave in elevazione* sono riportati, oltre al numero dell'elemento, i medesimi risultati visti per i pilastri.

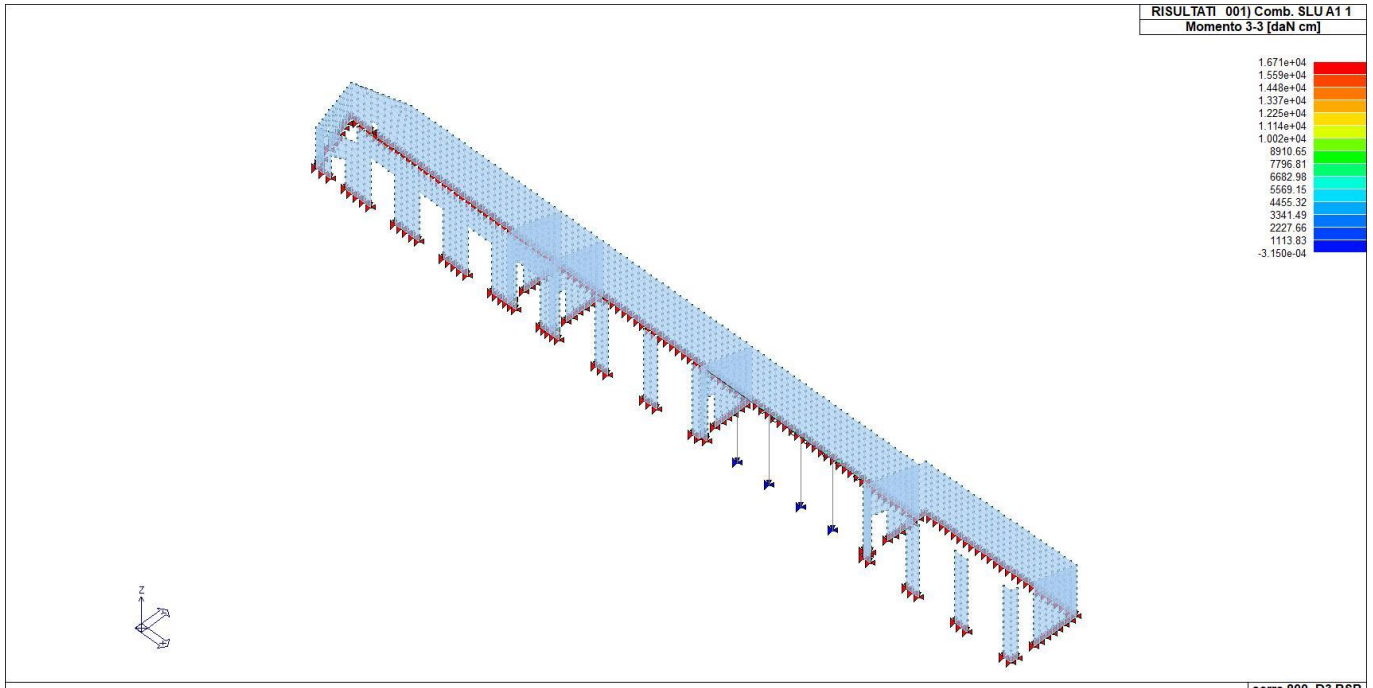
Per gli elementi tipo *trave in fondazione* (trave f.) sono riportati, oltre al numero dell'elemento, i medesimi risultati visti per i pilastri e la massima pressione sul terreno.



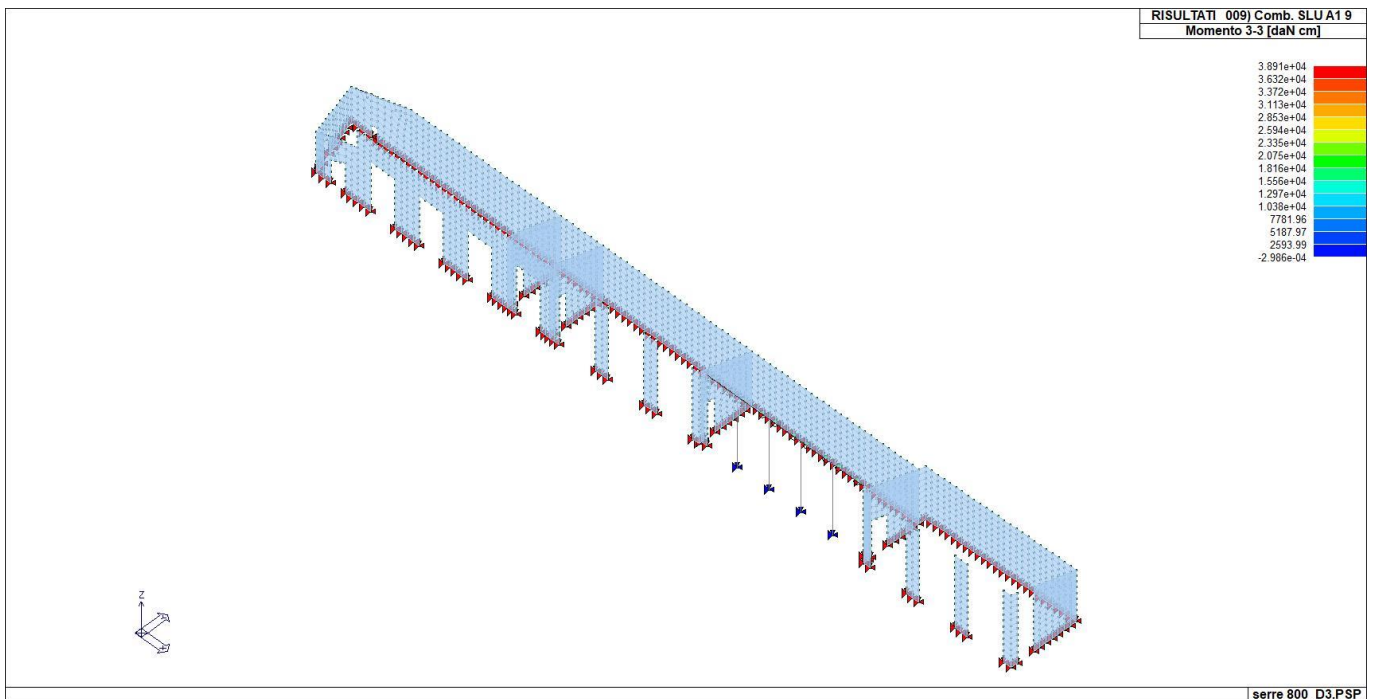
Pilas. M 2	Cmb M 3	M3 mx/mn daN cm	M2 mx/mn daN cm	D 2 / D 3 cm	Q 2 / Q 3 daN	Pos. cm	N daN	V 2 daN	V 3 daN	T daN
1	1	0.0	0.0	0.01	0.0	0.0	-2635.04	0.0	-3.33e-03	0.0
0.0	0.0									
-0.98	0.0					293.6	-1561.48	0.0	-3.33e-03	0.0
-1.96	0.0					587.2	-487.92	0.0	-3.33e-03	0.0
...										
4	9	-7.59e-05	-1.61	5.07e-03	0.0	587.2	-1142.02	0.0	-2.74e-03	0.0
-1.61	-7.59e-05									
Pilas.	M3 mx/mn	M2 mx/mn	D 2 / D 3	Q 2 / Q 3	N	V 2	V 3	T		
	-3.15e-04	-1.96	4.47e-04	0.0	-3315.39	0.0	-3.33e-03	0.0		
	3.68e-04	0.58	0.02	0.0	-346.98	0.0	9.89e-04	0.0		
Trave M 2	Cmb M 3	M3 mx/mn daN cm	M2 mx/mn daN cm	D 2 / D 3 cm	Q 2 / Q 3 daN	Pos. cm	N daN	V 2 daN	V 3 daN	T cm
5	1	1.654e+04	38.34	-0.02	-499.65	0.0	-45.03	249.83	0.49	-0.55
91.380.0										
		0.0	-91.38	-7.10e-03	0.0	132.4	-45.03	-1.49e-06	0.49	-0.55
26.521.654e+04						264.8	-45.03	-249.83	0.49	-0.55
38.34	0.0									
...										
9	12	0.0	-149.88	-1.89e-03	0.0	252.3	-68.63	-485.73	0.32	0.70
69.340.0										
Trave	M3 mx/mn	M2 mx/mn	D 2 / D 3	Q 2 / Q 3	N	V 2	V 3	T		
	0.0	-215.85	-0.07	-1169.52	-80.73	-584.80	0.26	-1.81		
	3.891e+04	422.99	0.05	0.0	-33.04	584.71	0.53	1.41		



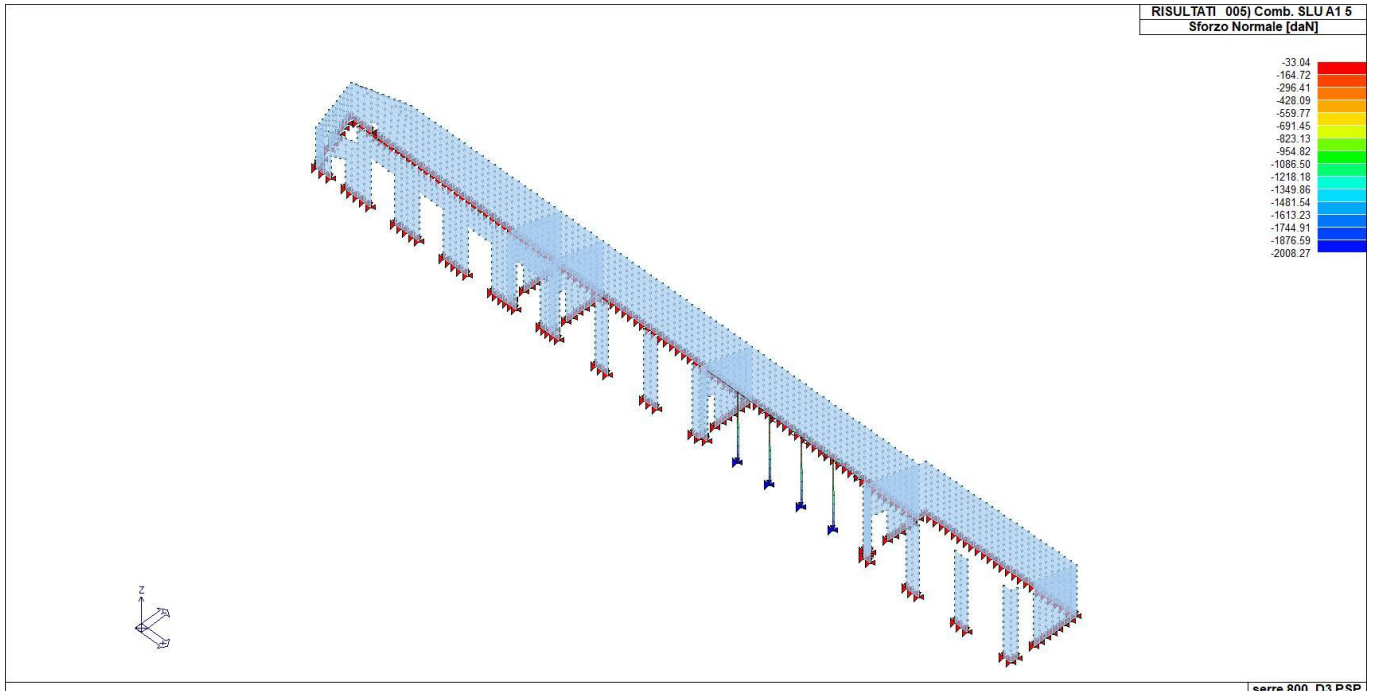
43\_RIS\_M2\_001\_Comb SLU A1 1



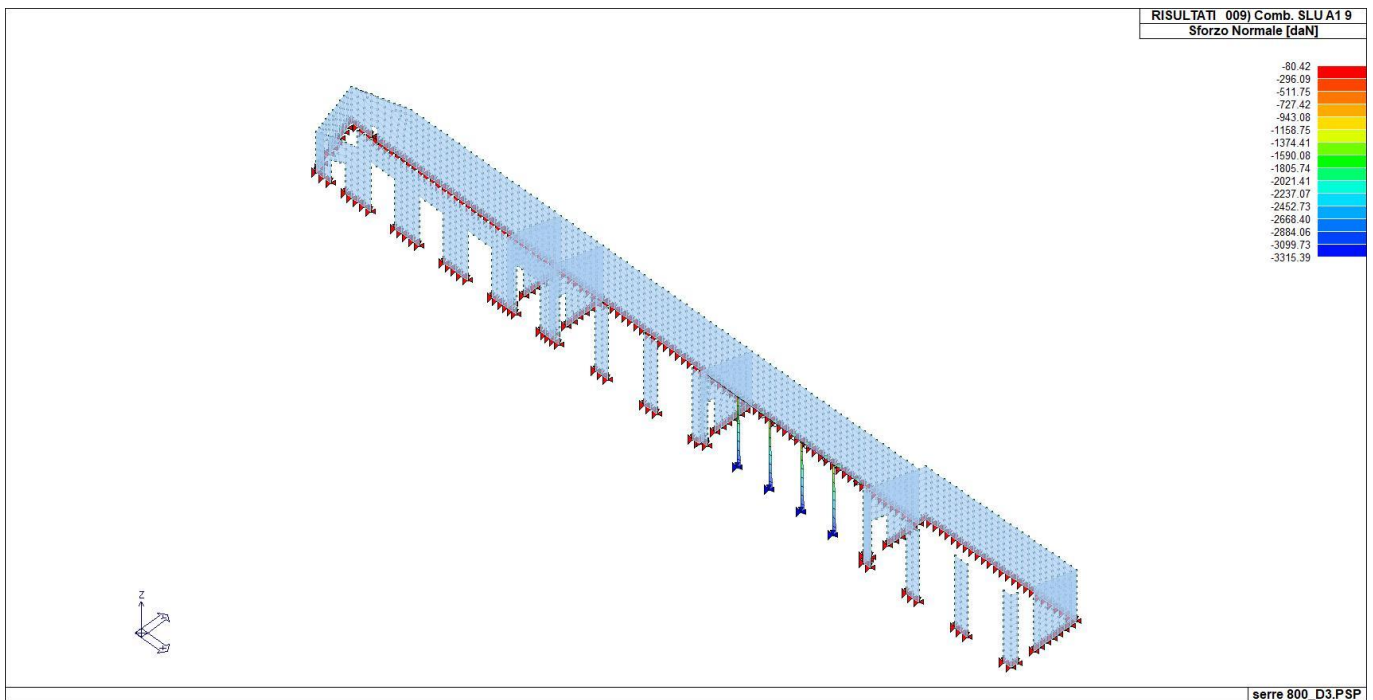
43\_RIS\_M3\_001\_Comb SLU A1 1



43\_RIS\_M3\_009\_Comb SLU A1 9



43\_RIS\_N\_005\_Comb SLU A1 5



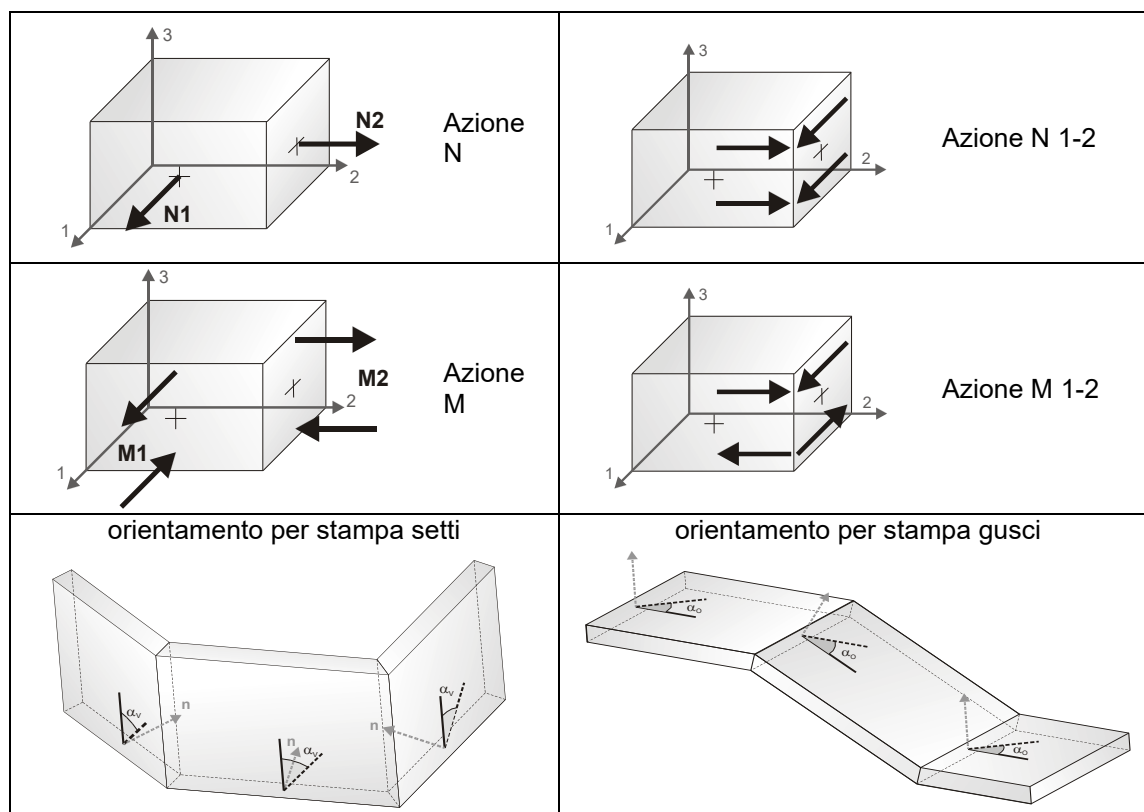
43\_RIS\_N\_009\_Comb SLU A1 9

## 15 RISULTATI ELEMENTI TIPO SHELL

### 15.1 LEGENDA RISULTATI ELEMENTI TIPO SHELL

Il controllo dei risultati delle analisi condotte, per quanto concerne gli elementi tipo shell, è possibile in relazione alle tabelle sottoriportate.

Per ogni elemento, e per ogni combinazione (o caso di carico) vengono riportati i risultati più significativi.



In particolare vengono riportati in ogni nodo di un elemento per ogni combinazione:

<b>tensione di Von Mises</b>	(valore riassuntivo del complessivo stato di sollecitazione)
<b>N max</b>	sforzo membranale principale massimo
<b>N min</b>	sforzo membranale principale minimo
<b>M max</b>	sforzo flessionale principale massimo
<b>M min</b>	sforzo flessionale principale minimo
<b>N1</b>	<b>N2</b>
<b>M1</b>	<b>M2</b>
<b>N1-2</b>	<b>M1-2</b>
<b>M2</b>	<b>M1-2</b>
	sforzi membranali e flessionali in direzione locale 1 e 2 dell'elemento (lo sforzo 2-1 è uguale allo sforzo 1-2 per la reciprocità delle tensioni tangenziali)

I suddetti risultati possono a scelta del progettista essere preceduti o sostituiti da valori di sollecitazione non più riferiti al sistema locale dell'elemento ma al sistema globale.

In questo caso gli elementi vengono raggruppati in gruppi (M\_S: macro gusci o macro setti, raggruppati per materiale, spessore, e posizione fisica) per la valutazione dei valori mediati ai nodi appartenenti agli elementi dei gruppi stessi.

I valori di sollecitazione sono, in questo caso, riferiti ad una terna specifica del gruppo ruotata di  $\alpha_o$  attorno all'asse Z per i gusci e ruotata di  $\alpha_v$  attorno alla normale (che per definizione è orizzontale) al piano del setto.

Per i setti, in particolare, se  $\alpha_v$  è zero, l'asse '1-1' rappresenta la verticale e l'asse '2-2' l'orizzontale contenuta nel setto.

Le azioni sui setti possono essere espresse anche con formato macro, cioè riferite all'intero macroelemento.

In particolare vengono riportati per ogni quota Z dei nodi e per ogni combinazione i seguenti valori:

<b>N memb.</b>	Azione membranale complessiva agente sulla parete in direzione Z
<b>V memb.</b>	Azione complessiva di taglio agente nel piano del macroelemento
<b>V orto</b>	Azione complessiva di taglio agente in direzione perpendicolare al macroelemento
<b>M memb.</b>	Azione flessionale complessiva agente nel piano del macroelemento
<b>M orto</b>	Azione flessionale complessiva agente in direzione perpendicolare al macroelemento
<b>T</b>	Azione torsionale complessiva agente nel piano orizzontale

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
1	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm								
1	5		0.0	-1.092e+04	356.69	-91.01	-4.182e+04	
8238.79	470.87							
1	5		49.58	-1.093e+04	356.27	-91.01	-4.152e+04	
8238.79	799.53							
1	5		50.73	-1.029e+04	386.38	-80.04	-2.393e+04	
5233.80	805.94							
...								
1	9		595.00	-2094.48	377.10	14.04	2.769e+04	-
294.19-283.07								
orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
				-1.469e+04	249.06	-112.12	-6.017e+04	-
5897.50-844.37								
				-1267.12	798.91	123.69	1.334e+05	
1.011e+04	1321.62							

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
2	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm								
2	5		415.00	-1422.25	-133.10	4.99	-989.11	
335.80	932.11							
2	5		460.00	-1422.25	-133.10	4.99	-989.11	
335.80	935.52							
2	5		505.00	-1725.11	-249.42	0.29	-610.25	
286.41	1368.66							
...								
2	9		595.00	-3057.89	-196.68	-2.94	-581.63	
133.60	1703.55							
orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
				-3085.55	-395.55	-3.37	-1186.84	
24.94	932.11							
				-1422.25	-130.07	9.16	-424.10	
728.11	2282.91							

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
3	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
------	----------	-----	---	---------	---------	--------	---------	---

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

		cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm							
3	1	0.0	-4244.27	-32.24	-34.32	-256.89	
3432.14	-282.02						
3	1	49.58	-4244.27	-32.24	-34.32	-256.89	
3432.14	-270.95						
3	1	99.17	-3937.18	-35.14	-30.85	57.64	
1816.29	-244.30						
...							
3	9	595.00	-302.30	1.11	16.84	0.83	-
417.45303.48							
<b>M_S</b>			<b>N memb.</b>	<b>V memb.</b>	<b>V orto</b>	<b>M memb.</b>	<b>M</b>
<b>orto T</b>							
			-4428.60	-130.27	-34.32	-1353.52	-
2052.32-394.09							
			-151.68	1.11	41.15	1106.46	
3432.14	705.99						

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
4	Setto	0.0

		Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm								
4	5	415.00	-1436.42	99.89	0.04	-5816.22		
49.01	-511.08							
4	5	460.00	-1436.42	99.89	0.04	-5816.22		
49.01	-466.64							
4	5	505.00	-1727.17	124.65	-0.10	-4584.95		
54.17	-590.14							
...								
4	9	595.00	-3069.78	62.64	-0.44	-797.07		
21.55	-645.21							
<b>M_S</b>			<b>N memb.</b>	<b>V memb.</b>	<b>V orto</b>	<b>M memb.</b>	<b>M</b>	
<b>orto T</b>								
			-3102.61	47.38	-0.44	-7939.27		
11.64	-873.98							
			-1436.42	165.75	0.30	-582.52		
96.33	-429.36							

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
5	Setto	0.0

		Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm								
5	1	0.0	-2.589e+04	-119.19	74.28	4.566e+05	-	
5168.34893.05								
5	1	46.01	-2.590e+04	-119.26	74.10	4.570e+05	-	
5157.391536.49								
5	1	47.14	-2.573e+04	-116.46	72.68	4.416e+05	-	
4687.141607.51								
...								
5	9	580.08	-984.41	71.83	-29.81	-736.44		
654.54	-883.70							
<b>M_S</b>			<b>N memb.</b>	<b>V memb.</b>	<b>V orto</b>	<b>M memb.</b>	<b>M</b>	
<b>orto T</b>								
			-2.657e+04	-508.75	-58.14	-7.362e+04	-	
5465.94-6225.17								
			-712.70	598.05	75.83	7.531e+05		
8368.35	3237.65							

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
35	Setto	0.0

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm	35	1	0.0	-1.904e+05	365.51	0.27	4.950e+07	
1.780e+04	35	177.46	46.57	-1.904e+05	372.43	0.32	4.955e+07	
1.780e+04	35	247.86	46.61	-1.904e+05	372.43	0.32	4.955e+07	
1.780e+04	35	247.86						
...								
2015.52	35	9	455.00	-6.254e+04	236.21	-79.61	4.675e+07	
2015.52	35	-2996.33						
orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
2015.52				-2.066e+05	19.33	-99.24	2.958e+07	
1.780e+04				-3.304e+04	553.23	9.83	5.433e+07	
		311.02						

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
6	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm	6	1	0.0	-2.435e+04	-101.82	9.04	4.197e+05	-
349.73-85.83	6	1	45.98	-2.435e+04	-101.54	9.01	4.204e+05	-
347.53-61.10	6	1	47.08	-2.420e+04	-100.10	8.80	4.073e+05	-
304.65-51.18	6							
...								
211.34183.58	6	9	580.32	-933.42	-23.17	8.22	-215.72	-
orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
476.89-97.47				-2.504e+04	-475.26	-14.93	-8.745e+04	-
620.02		2632.15		-669.31	553.22	12.70	7.014e+05	

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
7	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm	7	1	0.0	-2.053e+04	-31.28	-108.53	-1.818e+04	
1.081e+04	7	-629.74	49.58	-2.053e+04	-31.13	-108.41	-1.823e+04	
1.081e+04	7	-1205.85	50.21	-2.018e+04	-38.73	-99.12	-1.279e+04	
9096.19	7	-1263.83						
...								
201.56	7	9	595.00	-3732.63	-140.52	-16.98	-3600.18	
201.56	7	-293.27						
orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
5238.61-1526.37				-2.132e+04	-286.19	-108.53	-1.922e+04	-
1.081e+04		1269.96		-2323.57	46.97	121.54	2.237e+04	

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
8	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm	8	5	0.0	-1.417e+04	56.06	-3.85	-1.470e+04	
1757.81	8	-181.35	51.88	-1.417e+04	56.06	-3.85	-1.470e+04	
1757.81	8	-357.98	103.75	-1.343e+04	56.06	-3.85	-1.188e+04	
1557.89	8	-495.44						
...								
	8	9	595.00	-3497.24	-17.96	-0.71	474.27	
22.43	8	-831.01						
orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
				-1.987e+04	-29.83	-4.57	-2.056e+04	
4.05		-1135.24		-2113.73	85.22	-0.23	9579.82	
2392.05		-181.35						

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
9	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm	9	5	0.0	-2.083e+04	-408.52	-31.79	-3.667e+05	
3042.82	9	-200.00	48.87	-2.101e+04	-401.39	-27.53	-3.417e+05	
2548.01	9	-210.64	49.13	-2.101e+04	-401.39	-27.53	-3.417e+05	
2548.01	9	-210.64						
...								
	9	9	595.00	-1864.67	-249.66	-0.35	-310.53	
19.53	9	-83.22						
orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
				-2.914e+04	-1371.21	-44.36	-9.862e+05	
13.48		-345.97		-1124.03	-168.25	19.93	-195.37	
4428.91		1474.70						

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
10	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm	10	1	0.0	-3294.61	7.65	-51.77	1501.90	
4072.18	10	-22.81	48.94	-3294.61	7.65	-51.77	1501.90	
4072.18	10	-32.40	97.87	-3167.13	12.15	-34.76	1051.27	
1954.79	10	68.52						
...								
	10	9	587.25	-833.15	5.03	17.31	2646.56	-
421.99399.00								
orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
				-3363.86	-98.08	-52.65	-1679.77	-
2983.90-654.59				-357.31	55.66	56.75	2646.56	
4072.18		399.00						

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
11	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm								
11	1		0.0	-3524.44	156.10	0.86	2968.57	
1262.20	76.44							
11	1		48.94	-3515.05	156.02	0.86	2969.93	
1262.20	96.33							
11	1		50.00	-3291.53	195.06	-9.42	1791.07	
1001.82	38.07							
...								
11	9		587.25	-333.85	90.13	-21.53	-790.48	
402.15	533.86							

orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
				-3631.79	47.30	-21.53	-3249.73	-
847.45-906.24								
				-164.10	318.30	7.33	2969.93	
1262.20	533.86							

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
12	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm								
12	5		0.0	-8556.51	80.67	-61.22	2.196e+04	-
873.14631.65								
12	5		49.17	-8319.29	115.13	-33.13	5.061e+04	-
1933.08628.40								
12	5		49.51	-8319.29	115.13	-33.13	5.061e+04	-
1933.08628.40								
...								
12	9		320.32	-253.96	-62.78	3.26	-73.60	-
164.92382.34								

orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
				-1.137e+04	-62.78	-86.80	-9880.83	-
6837.41-4447.37								
				-169.13	350.65	86.21	1.294e+05	-
118.37860.88								

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
13	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm								
13	1		415.00	-1950.49	-45.16	2.59	-294.17	
278.55	-354.60							
13	1		460.00	-1950.49	-45.16	2.59	-294.17	
278.55	-564.13							
13	1		505.00	-2373.28	-59.30	-0.11	-891.81	
329.55	-922.35							
...								
13	9		595.00	-3061.62	-13.58	-2.08	-191.82	
91.92	-1179.70							

orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
				-3096.02	-59.30	-2.44	-1342.87	
41.80	-1531.75							
				-1440.04	-13.58	3.39	-86.69	
439.87	-208.25							

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
14	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
cmdaN cm			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
14		5	0.0	-4334.17	-185.51	-111.97	5321.27	
3742.86		-1289.74						
14		5	49.13	-4027.56	-199.40	-76.02	-1561.57	
1249.81		-1468.15						
14		5	49.56	-4027.56	-199.40	-76.02	-1561.57	
1249.81		-1468.15						
...								
14		9	339.56	-673.80	-157.91	46.70	2500.82	-
682.801569.62								
orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
5542.72-2099.12				-5960.05	-289.26	-158.59	-7008.49	-
				-456.00	-46.92	51.08	1.914e+04	
5372.44		3117.68						

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
15	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
cmdaN cm			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
15		5	200.00	-512.87	-119.80	-8.00	-393.81	-
738.63880.92								
15		5	241.79	-513.58	-125.12	-8.00	-768.34	-
738.631076.66								
15		5	243.44	-467.80	-1.93	-2.46	2602.99	-
790.271377.77								
...								
15		9	330.31	-231.13	77.61	5.28	358.13	-
305.771186.47								
orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
1118.05856.17				-717.41	-177.16	-11.38	-1006.95	-
				-146.81	77.61	8.76	3870.99	-
217.312436.24								

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
16	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
cmdaN cm			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
16		1	0.0	-1582.24	47.00	-2.72	403.45	-
6.70-51.04								
16		1	48.94	-1578.77	46.99	-2.72	403.64	-
6.70-73.55								
16		1	49.58	-1484.47	63.12	-0.98	250.95	-
12.89		-77.90						
...								
16		9	587.25	-162.08	52.91	10.39	-133.42	-
122.07-41.57								
orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
294.00-97.43				-1632.45	35.97	-4.89	-519.34	-
				-81.06	161.60	10.39	403.64	-
233.66		140.53						

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
17	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
cmdaN cm			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
17	1	0.0	0.0	-2.241e+04	-124.38	4.26	3.460e+05	
665.88	-203.46							
17	1	47.10	47.10	-2.242e+04	-127.86	4.29	3.526e+05	
662.42	-309.13							
17	1	48.00	48.00	-2.222e+04	-126.50	4.57	3.308e+05	
657.47	-322.86							
...								
17	9	581.14	581.14	-297.48	76.55	16.07	-193.41	-
326.67324.86								
orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
2456.25-4184.08				-2.308e+04	-439.10	-30.60	-2.397e+05	-
2038.72	2495.84			-215.55	663.34	36.11	5.116e+05	

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
18	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
cmdaN cm			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
18	1	0.0	0.0	-4793.49	43.14	-60.82	3833.01	
5253.95	213.20							
18	1	50.00	50.00	-4793.49	43.14	-60.82	3833.01	
5253.95	230.85							
18	1	100.01	100.01	-4393.99	51.52	-44.72	2571.95	
2615.45	-31.28							
...								
18	9	600.03	600.03	-342.63	-5.80	23.31	-775.82	-
582.66-415.28								
orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
3122.52-1525.96				-5020.05	-5.80	-60.82	-1615.42	-
5253.95	290.83			-158.30	132.96	49.58	3833.01	

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
19	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
cmdaN cm			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
19	5	0.0	0.0	-4393.35	0.0	0.0	-3.14	
0.0	0.0							
19	5	50.00	50.00	-4393.35	0.0	0.0	-3.14	
0.0	0.0							
19	5	100.01	100.01	-4022.47	0.0	0.0	-3.23	
0.0	0.0							
...								
19	9	600.03	600.03	-752.49	0.0	0.0	-16.42	
0.0	0.0							
orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
0.0	0.0			-6056.01	0.0	0.0	-16.42	

0.0      0.0      -313.71      0.0      0.0      -3.14

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
20	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm								
20		1	0.0	-3609.86	6.30e-03	0.02	-5102.79	-
2267.530.26		1	50.00	-3609.86	6.30e-03	0.02	-5102.79	-
2267.530.39		1	100.01	-3327.29	8.38e-03	0.08	-5103.17	-
2264.951.46								
...								
20		9	600.03	-640.83	-15.22	22.68	-4371.13	-
566.90691.01								
orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
				-3775.66	-17.41	0.02	-5170.30	-
2267.530.19				-354.85	0.04	26.35	-3869.63	-
510.86801.55								

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
21	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm								
21		5	0.0	-4471.24	0.0	0.0	-4.29	
0.0		0.0						
21		5	50.00	-4471.24	0.0	0.0	-4.29	
0.0		0.0						
21		5	100.01	-4093.97	0.0	0.0	-4.29	
0.0		0.0						
...								
21		9	600.03	-773.84	0.0	0.0	-17.49	
0.0		0.0						
orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
				-6168.86	0.0	0.0	-17.49	
0.0		0.0		-321.22	0.0	0.0	-4.29	
0.0		0.0						

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
22	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm								
22		1	0.0	-3852.37	-5.11	-44.63	-191.06	
3840.50		-163.27						
22		1	48.94	-3852.37	-5.11	-44.63	-191.06	
3840.50		-151.33						
22		1	97.87	-3660.73	-6.00	-34.09	62.25	
1914.25		-260.18						
...								
22		9	587.25	-949.73	-5.57	16.85	-3684.13	-
411.24-81.58								
orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M

2297.00-381.96 -3931.91 -53.56 -45.20 -3684.13 -  
 3840.50 441.61 -401.69 111.48 51.56 2565.96

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
23	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm								
23		5	0.0	-4292.04	0.0	0.0	1.00	
0.0		0.0						
23		5	49.58	-4292.04	0.0	0.0	1.00	
0.0		0.0						
23		5	99.17	-3928.07	0.0	0.0	0.91	
0.0		0.0						
...								
23		9	595.00	-661.03	0.0	0.0	0.15	
0.0		0.0						
orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
				-5865.70	0.0	0.0	0.07	
0.0		0.0						
				-288.44	0.0	0.0	1.36	
0.0		0.0						

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
24	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm								
24		1	0.0	-2095.24	-29.71	-2.88	1930.11	
36.15		-29.42						
24		1	48.42	-2091.67	-30.02	-2.88	1931.66	
36.15		-66.02						
24		1	50.56	-1883.03	-22.32	0.22	1992.59	-
41.75-59.01								
...								
24		9	435.79	-346.56	-49.62	8.83	2406.03	-
230.63133.24								
orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
				-2221.41	-107.68	-7.21	1492.46	-
289.65-66.02								
				-229.51	12.70	8.83	2509.13	
44.82		542.30						

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
25	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm								
25		5	0.0	-4358.53	0.0	0.0	0.0	
0.0		0.0						
25		5	49.58	-4358.53	0.0	0.0	0.0	
0.0		0.0						
25		5	99.17	-3988.93	0.0	0.0	0.0	
0.0		0.0						
...								
25		9	595.00	-671.27	0.0	0.0	0.0	
0.0		0.0						

orto	M_S T		N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			-5956.58	0.0	0.0	0.0	
	0.0	0.0					
	0.0	0.0	-292.91	0.0	0.0	0.0	

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
26	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm								
26		1	0.0	-1.735e+04	-237.53	-17.01	1.819e+05	
1209.98		-81.66						
26		1	48.94	-1.739e+04	-240.90	-17.01	1.898e+05	
1212.35		-192.22						
26		1	50.56	-1.738e+04	-243.02	-18.31	1.865e+05	
1157.25		-187.94						
...								
26		9	580.25	-303.90	85.87	-18.51	-219.19	
292.12		-224.59						

orto	M_S T		N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			-1.780e+04	-728.36	-39.14	-3.942e+05	-
1404.81-3663.53							
			-214.50	983.71	41.49	5.030e+05	
2511.72		68.02					

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
27	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm								
27		1	0.0	-1.954e+04	-6.03	-9.69	2.965e+05	
400.44		34.08						
27		1	47.52	-1.936e+04	-14.48	-5.80	3.238e+05	
279.24		15.07						
27		1	47.92	-1.936e+04	-14.48	-5.80	3.238e+05	
279.24		15.07						
...								
27		12	524.19	-927.04	-1.75	0.06	129.43	-
2.41 -6.73								

orto	M_S T		N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			-1.975e+04	-104.20	-9.69	129.43	-
987.29-1433.69							
			-927.04	21.30	21.00	3.466e+05	
400.44		34.08					

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
28	Setto	0.0

orto	M_S T	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
			cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm								
28		1	0.0	-3223.00	-0.06	-6.26e-03	-2439.79	-
1219.970.30								
28		1	48.71	-3228.20	0.02	-6.26e-03	-2440.91	-
1219.970.38								
28		1	50.00	-3019.34	-0.28	-8.18e-03	-2459.62	-
1220.330.67								
...								

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

28	9	584.49	-1124.64	56.28	16.30	-2521.77	-
492.40378.56							
<b>M_S</b>			<b>N memb.</b>	<b>V memb.</b>	<b>V orto</b>	<b>M memb.</b>	<b>M</b>
<b>orto T</b>							
1227.780.23			-3259.26	-6.82	-0.04	-2893.82	-
436.36434.98			-782.96	65.02	18.63	-1891.59	-

Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
29	Setto	0.0

<b>M_S</b>	<b>Cmb</b>	<b>Z</b>	<b>N memb.</b>	<b>V memb.</b>	<b>V orto</b>	<b>M memb.</b>	<b>M</b>
<b>orto T</b>		cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm							
29	1	0.0	-6.375e+04	13.28	-12.32	-3.715e+05	
2.350e+04	104.28						
29	1	47.52	-5.679e+04	12.74	-22.88	-3.785e+05	
2.266e+04	788.77						
29	1	47.55	-5.679e+04	12.74	-22.88	-3.785e+05	
2.266e+04	788.77						
...							
29	9	435.47	-356.19	-25.28	-47.37	-1216.21	
567.52	1976.91						
<b>M_S</b>			<b>N memb.</b>	<b>V memb.</b>	<b>V orto</b>	<b>M memb.</b>	<b>M</b>
<b>orto T</b>							
475.86	78.86		-7.016e+04	-25.28	-118.16	-3.927e+05	
2.350e+04	6628.48		-154.54	47.68	-9.54	-451.56	

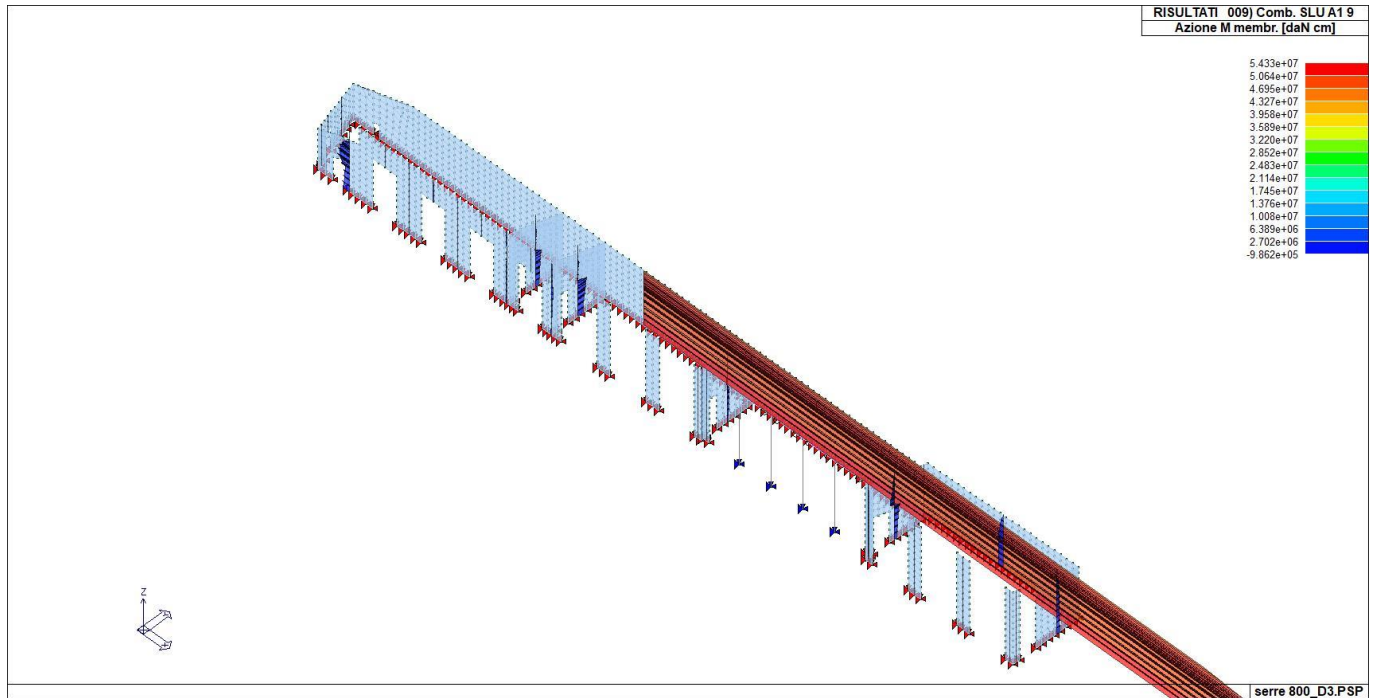
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
30	Setto	0.0

<b>M_S</b>	<b>Cmb</b>	<b>Z</b>	<b>N memb.</b>	<b>V memb.</b>	<b>V orto</b>	<b>M memb.</b>	<b>M</b>
<b>orto T</b>		cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm							
30	5	415.00	-1481.81	163.27	-0.13	-3973.16	
38.37	-170.08						
30	5	460.00	-1481.81	163.27	-0.13	-3973.16	
38.37	-164.95						
30	5	505.00	-1773.54	271.35	-0.19	-2741.88	
43.45	-219.08						
...							
30	9	595.00	-3083.99	187.48	-0.31	-182.25	
13.39	-244.76						
<b>M_S</b>			<b>N memb.</b>	<b>V memb.</b>	<b>V orto</b>	<b>M memb.</b>	<b>M</b>
<b>orto T</b>							
9.09	-326.95		-3148.45	131.20	-0.42	-5066.76	
64.29	-164.95		-1481.81	384.11	-0.13	-169.82	

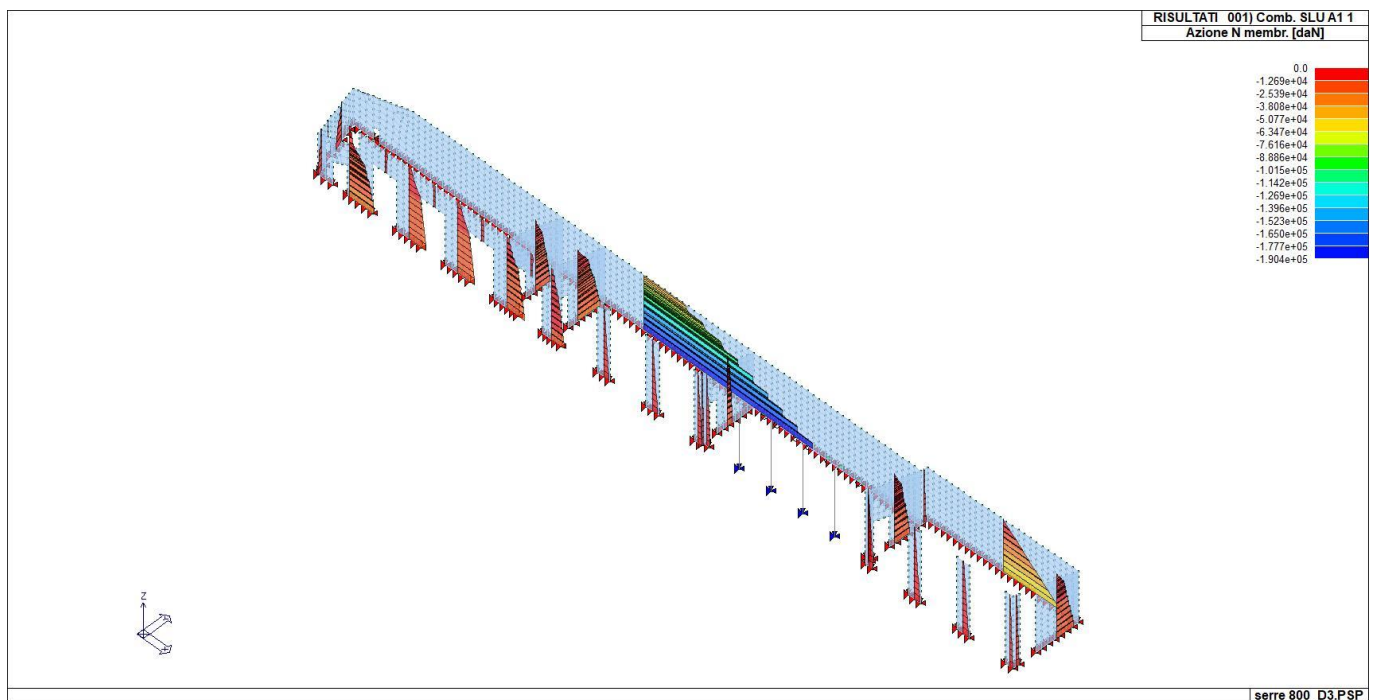
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
31	Setto	0.0

<b>M_S</b>	<b>Cmb</b>	<b>Z</b>	<b>N memb.</b>	<b>V memb.</b>	<b>V orto</b>	<b>M memb.</b>	<b>M</b>
<b>orto T</b>		cm	daN	daN	daN	daN cm	daN
cmdaN cm							
31	5	0.0	-1.414e+04	109.99	-1.19	-2.258e+04	
844.80	-57.35						
31	5	51.88	-1.414e+04	109.99	-1.19	-2.258e+04	
844.80	-113.16						
31	5	103.75	-1.340e+04	109.99	-1.19	-1.704e+04	
783.04	-156.59						

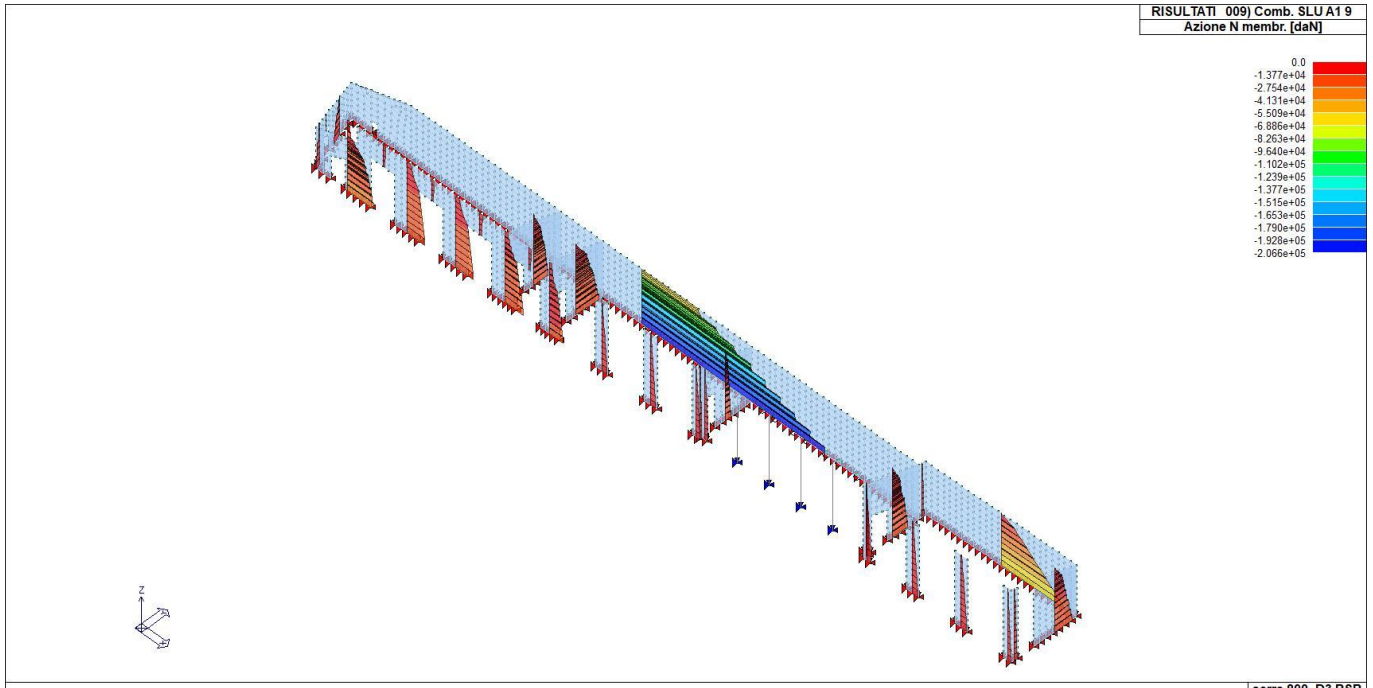
...		31	9	595.00	-3496.78	22.34	-0.77	1066.44
orto	M_S T			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M
		30.26	-433.06					
		20.44	-589.12	-1.987e+04	13.37	-2.20	-3.089e+04	
		1266.58	-57.35	-2112.91	148.95	-0.51	2.177e+04	



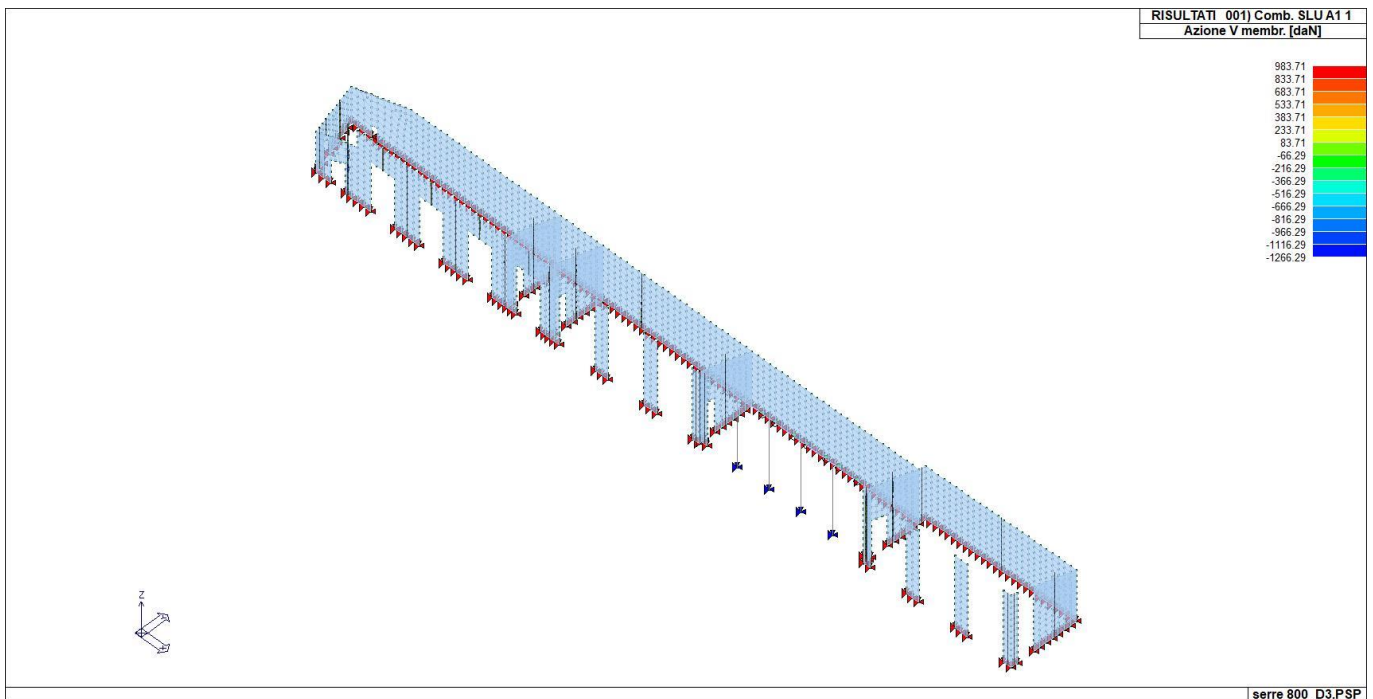
47\_RIS\_M\_009\_Comb SLU A1 9



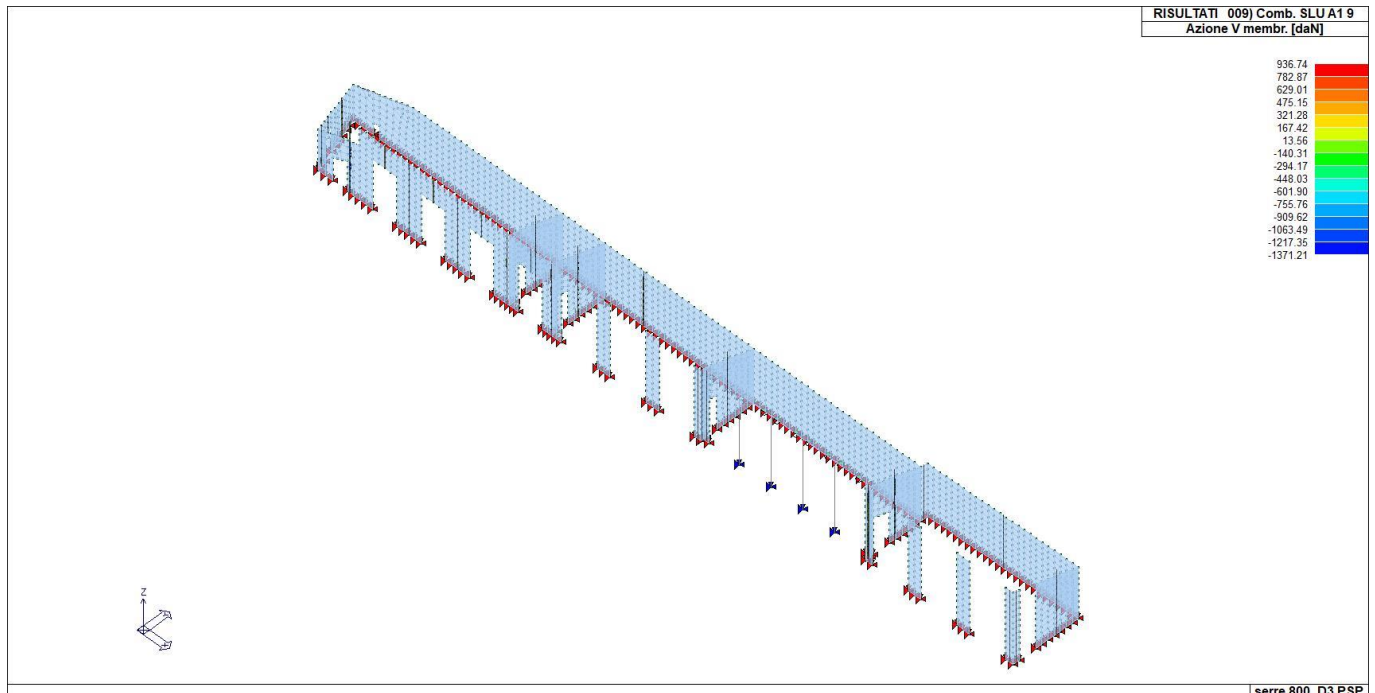
47\_RIS\_N\_001\_Comb SLU A1 1



47\_RIS\_N\_009\_Comb SLU A1 9



47\_RIS\_V\_001\_Comb SLU A1 1



47\_RIS\_V\_009\_Comb SLU A1 9

Elem. Cmb	Nodo	Von Mises	N max	N min	N 1	N 2	N 1-2	M max	M min	M
<b>M 2M 1-2</b>		daN/cm <sup>2</sup>	daN/cm	daN/cm	daN/cm	daN/cm	daN/cm	daN	daN	daN
1 9	264	2.25	0.33	-78.75	0.13	-78.56	-3.89	73.32	-0.41	-0.29
73.21 2.91	284	2.53	0.31	-90.40	0.14	-90.24	-3.89	72.06	-0.42	-0.30
71.93 3.02	45	2.53	-0.02	-90.24	-0.19	-90.07	-3.89	72.03	-0.02	0.06
71.95 2.42										
...										
2055 9	256	1.33	-0.77	-46.41	-28.51	-18.67	-22.29	2.46	-1.91	2.15
-1.59 1.13										
<b>Elem. M 2M 1-2</b>	<b>Von Mises</b>	<b>N max</b>	<b>N min</b>	<b>N 1</b>	<b>N 2</b>	<b>N 1-2</b>	<b>M max</b>	<b>M min</b>	<b>M</b>	<b>1</b>
				-119.98	-56.86	-118.96	-42.25		-72.89	-27.59
-72.32-23.90										
101.0824.03	3.08	42.64		41.96	34.96	27.18	101.08			25.27



4.2.4.1.2.4	Taglio	si	si	si
4.2.4.1.2.5	Torsione	si	si	si
	Flessione, taglio e forza assiale	si	si	si
4.2.4.1.3.1	Aste compresse	si	si	per elementi ravvicinati e a croce o coppie calastrellate
4.2.4.1.3.2	Travi inflesse	doppio T simmetrica	doppio T	no

Le verifiche sono riportate in tabelle con il significato sotto indicato; le verifiche sono espresse dal rapporto tra l' azione di progetto e la capacità ultima, pertanto la verifica ha esito positivo per rapporti non superiori all' unità.

<b>Asta</b>	<b>Trave</b>	<b>Pilastro</b>	numero dell'elemento		
<b>Stato</b>			codice di verifica per resistenza, stabilità, svergolamento		
<b>Note</b>			sezione e materiali adottati per l'elemento		
<b>V N</b>			(ASTE) verifica come da par. 4.2.4.1.2 per punto (4.2.6) e (4.2.10)		
<b>V V/T</b>			(TRAVI E PILASTRI) verifica di resistenza come da par. 4.2.4.1.2 per azioni taglio-torsione (4.2.16 e 4.2.28)		
<b>V N/M</b>			(TRAVI E PILASTRI) verifica di resistenza come da par. 4.2.4.1.2 per azioni composte (4.2.33) con riduzione per taglio (4.2.40) ove richiesto		
<b>N</b>	<b>M3</b>	<b>M2</b>	<b>V2</b>	<b>V3</b>	<b>T</b>
<b>V stab</b>			(ASTE) verifica come da par. 4.2.4.1.3.1 per punto (4.2.41)		
<b>V stab</b>			(TRAVI E PILASTRI) verifica come da par. 4.2.4.1.3 per punti (C4.2.32) o (C4.2.36) (membrature inflesse e compresse senza/con presenza di instabilità flesso-torsionale)		
<b>BetaxL</b>	<b>B22xL</b>	<b>B33xL</b>	lunghezze libere di inflessione (se indicato riferiti al piano di normale 22 o 33 rispettivamente)		
<b>Snellezza</b>			snellezza massima		
<b>Classe</b>			classe del profilo		
<b>Chi mn</b>			coefficiente di riduzione (della capacità) per la modalità di instabilità pertinente		
<b>Rif. cmb</b>			combinazioni in cui si sono rispettivamente attinti i valori di verifica più elevati		
<b>V flst</b>			(TRAVI E PILASTRI) verifica di stabilità come da par. 4.2.4.1.3.2 per punto (4.2.48)		
<b>B1-1 x L</b>			Beta1-1 x L: interasse tra i ritegni torsionali		
<b>Chi LT</b>			coefficiente di riduzione (della capacità) per la modalità di instabilità flesso-torsionale		
<b>Snell adim</b>			Valore della snellezza adimensionale, utilizzato per il controllo previsto al par. 7.5.5		
<b>v.Omeg</b>			Valore del rapporto capacità/domanda per l' azione di interesse (momento per travi e azione assiale per aste) utilizzato per l' amplificazione delle azioni		
<b>f.Om. N</b>			Fattore di amplificazione delle azioni assiali per travi e colonne (prodotto di 1.1 x Omega x gamma rd materiale); utilizzato come specificato al par. 7.5.5		
<b>f.Om. T</b>			Fattore di amplificazione delle azioni (assiali, flettenti e taglianti) per colonne (prodotto di 1.1 x Omega x gamma rd materiale); utilizzato come specificato al par. 7.5.4		
<b>V.7.5.4 M Ed</b>			Verifica come prevista al punto 7.5.4 e valore dell' azione flettente		
<b>V.7.5.5 N Ed</b>			Verifica come prevista al punto 7.5.5 e valore dell' azione assiale		
<b>V.7.5.6 V Ed,G V Ed,M</b>			Verifica come prevista al punto 7.5.6 e valore dei tagli dovuti ai carichi e alla capacità		
<b>V.7.5.10 V Ed</b>			Verifica come prevista al punto 7.5.10 e valore dell' azione di taglio		
<b>sovr. Xi (Xf, Yi, Yf)</b>			Valore della sovraresistenza come prevista al par. 7.5.4.2 (i valori non sono normalizzati pertanto saranno maggiori uguali a gamma rd in base alla classe di duttilità)		

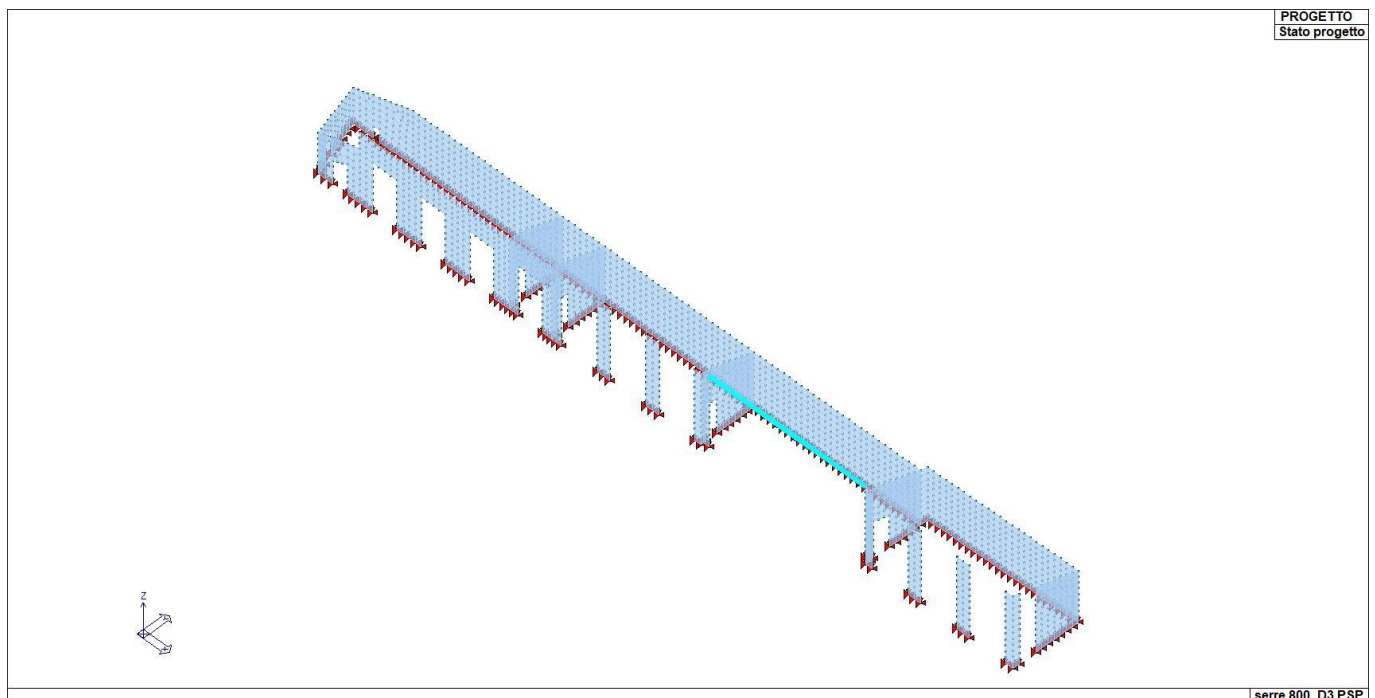
**I parametri e le verifiche previsti dal Capitolo 7, relativi alla progettazione in duttilità, sono riportati esclusivamente nei casi di progettazione in classe di duttilità “CD A” e “CD B”. Tali verifiche sono invece omesse nel caso di progettazione “Non dissipativa”. In quest’ultimo caso, tutte le verifiche, sia per le combinazioni sismiche che per quelle non sismiche, vengono eseguite secondo quanto previsto dal Capitolo 4, senza ulteriori amplificazioni.**

**< TABELLA VERIFICHE ELEMENTI - MATERIALI ESISTENTI >**

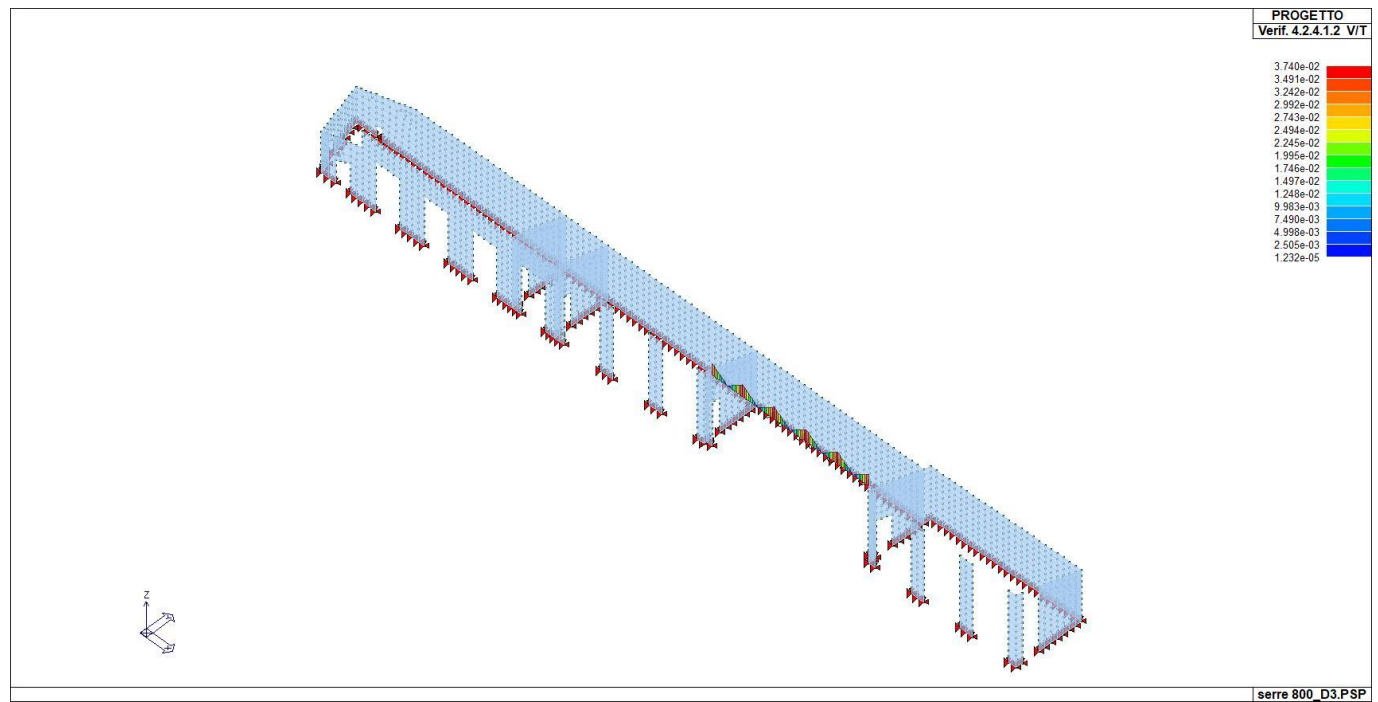
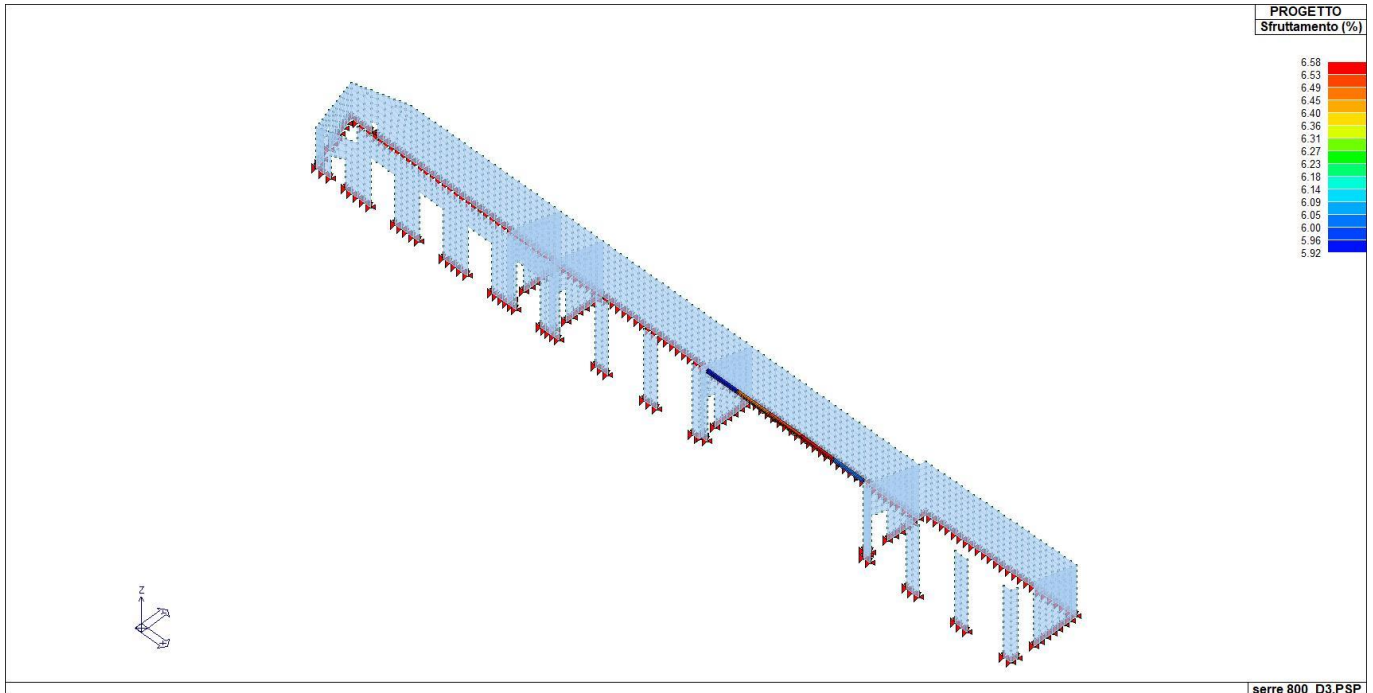
Trave	Stato	Note	V V/T	V N/M	V stab	Cl.LamS 22	LamS 33	Snell.	Chi mn	V flstLamS LT	Chi	
LTRif. cmb												
5	ok	s=7,m=11	0.04	0.06	0.06	1	0.6	0.4	58.6	0.77	0.06	0.3
1.00	9,9,9,9											

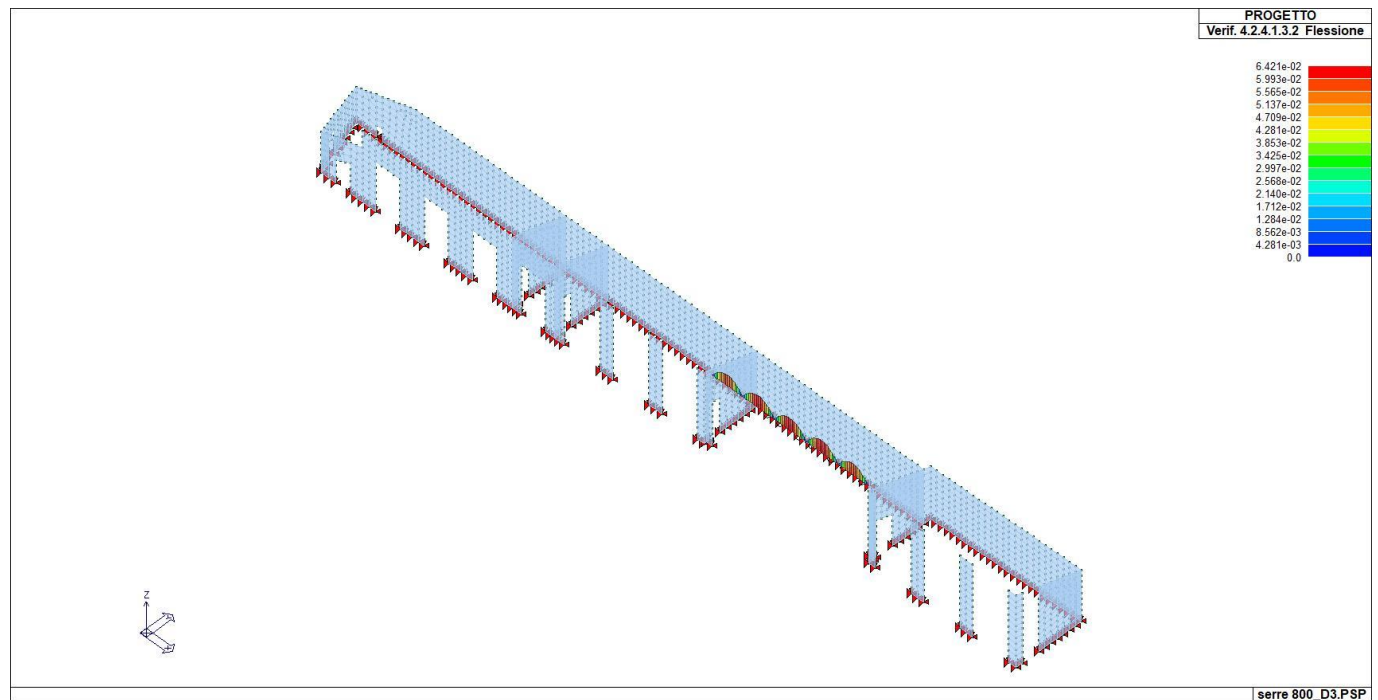
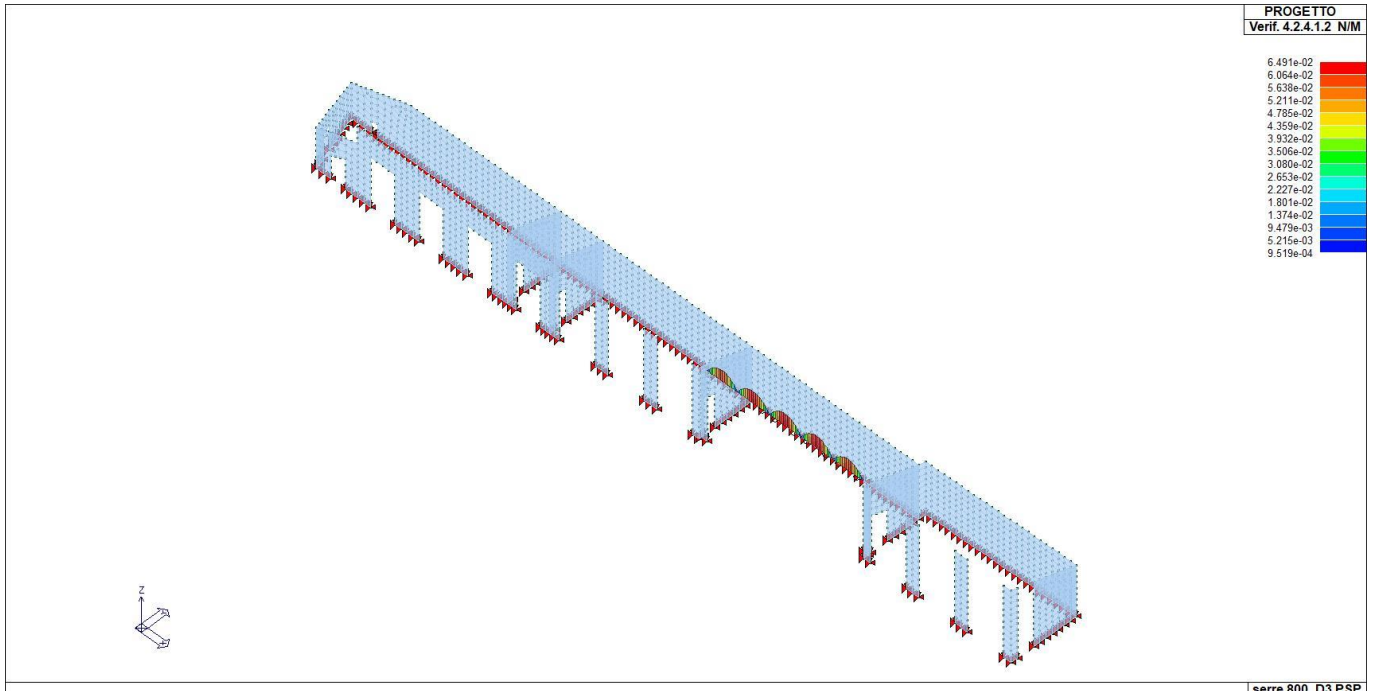
A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

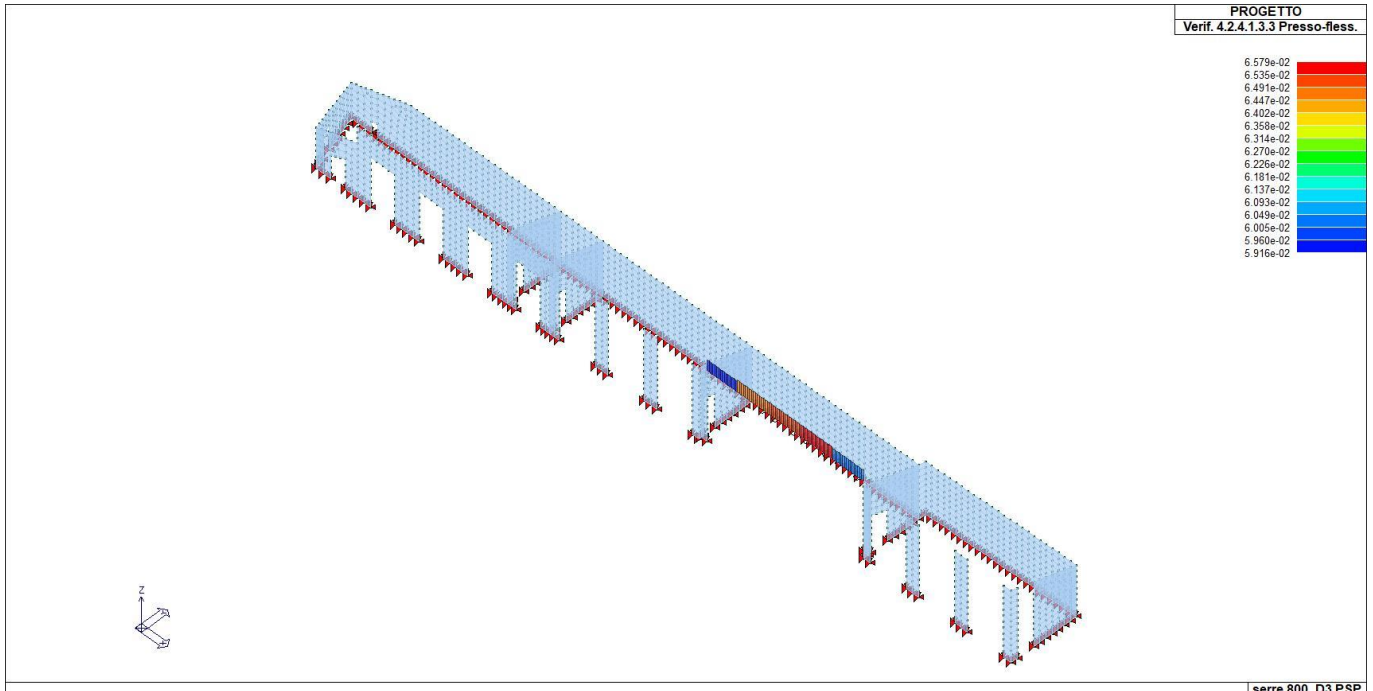
6	ok s=7,m=11	0.04	0.06	0.07	1	0.6	0.4	58.8	0.77	0.06	0.3	
1.00	9,9,9,9											
7	ok s=7,m=11	0.04	0.06	0.07	1	0.6	0.4	58.9	0.77	0.06	0.3	
1.00	9,9,9,9											
...												
9	ok s=7,m=11	0.04	0.06	0.06	1	0.6	0.4	55.8	0.79	0.06	0.3	
1.00	9,9,9,9											
<b>Trave</b>		<b>V V/T</b>	<b>V N/M</b>	<b>V stab</b>		<b>LamS 22</b>	<b>LamS 33</b>	<b>Snell.</b>	<b>Chi mn</b>	<b>V flst</b>	<b>LamS LT</b>	<b>Chi</b>
<b>LT</b>									0.77			
1.00												
		0.04	0.06	0.07		0.63	0.38	58.90		0.06	0.31	
<b>Trave</b>	<b>v.Omeg</b>	<b>f.Om. N</b>	<b>Stato</b>	<b>V N/M</b>	<b>V stab</b>	<b>Rif. cmb</b>	<b>V[7.5.4]</b>	<b>M Ed</b>	<b>V[7.5.5]</b>	<b>N Ed</b>	<b>V[7.5.6]</b>	<b>V</b>
<b>Ed,GV</b>	<b>Ed,M</b>							daN cm		daN		
daN	daN											
5							0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
0.0	0.0											
6							0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
0.0	0.0											
7							0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
0.0	0.0											
...												
9							0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
0.0	0.0											
<b>Trave</b>	<b>v.Omeg</b>			<b>V N/M</b>	<b>V stab</b>		<b>V[7.5.4]</b>	<b>M Ed</b>	<b>V[7.5.5]</b>	<b>N Ed</b>	<b>V[7.5.6]</b>	<b>V</b>
<b>Ed,GV</b>	<b>Ed,M</b>							0.0		0.0		
0.0	0.0											
0.0	0.0						0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	



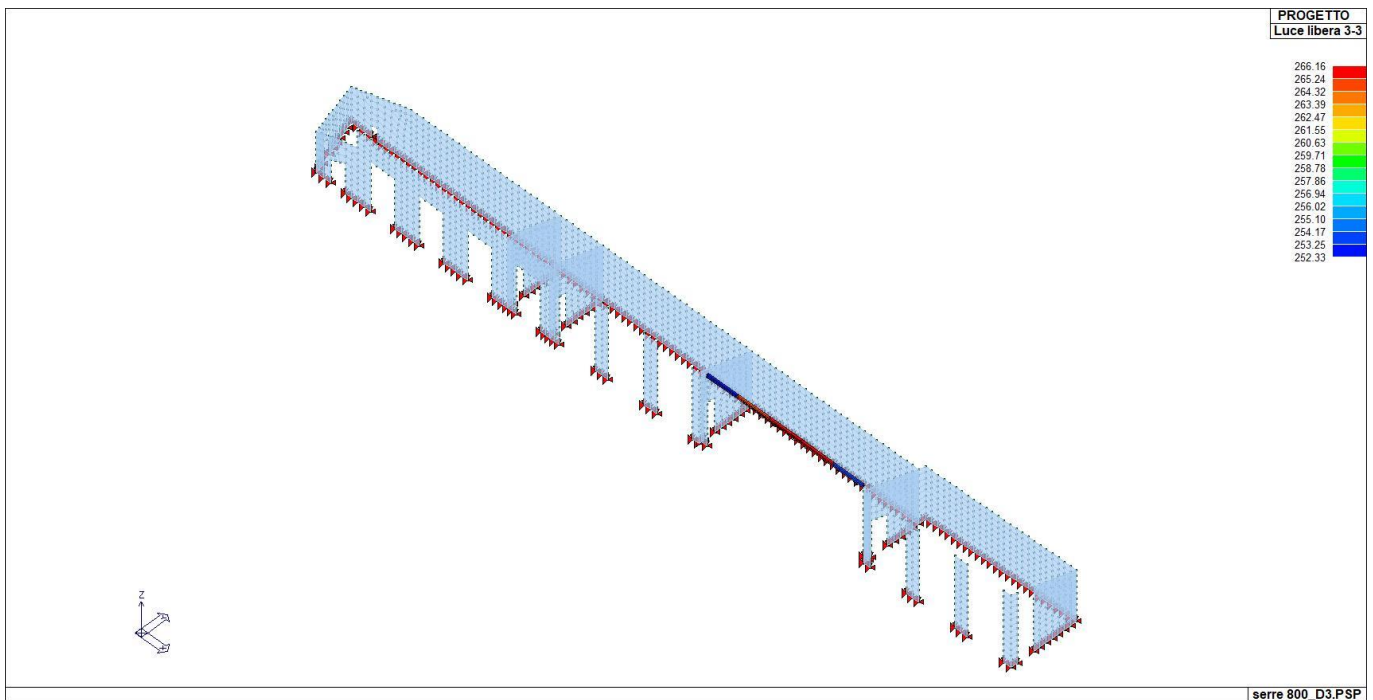
73\_ST\_ESI\_01\_Stato progetto



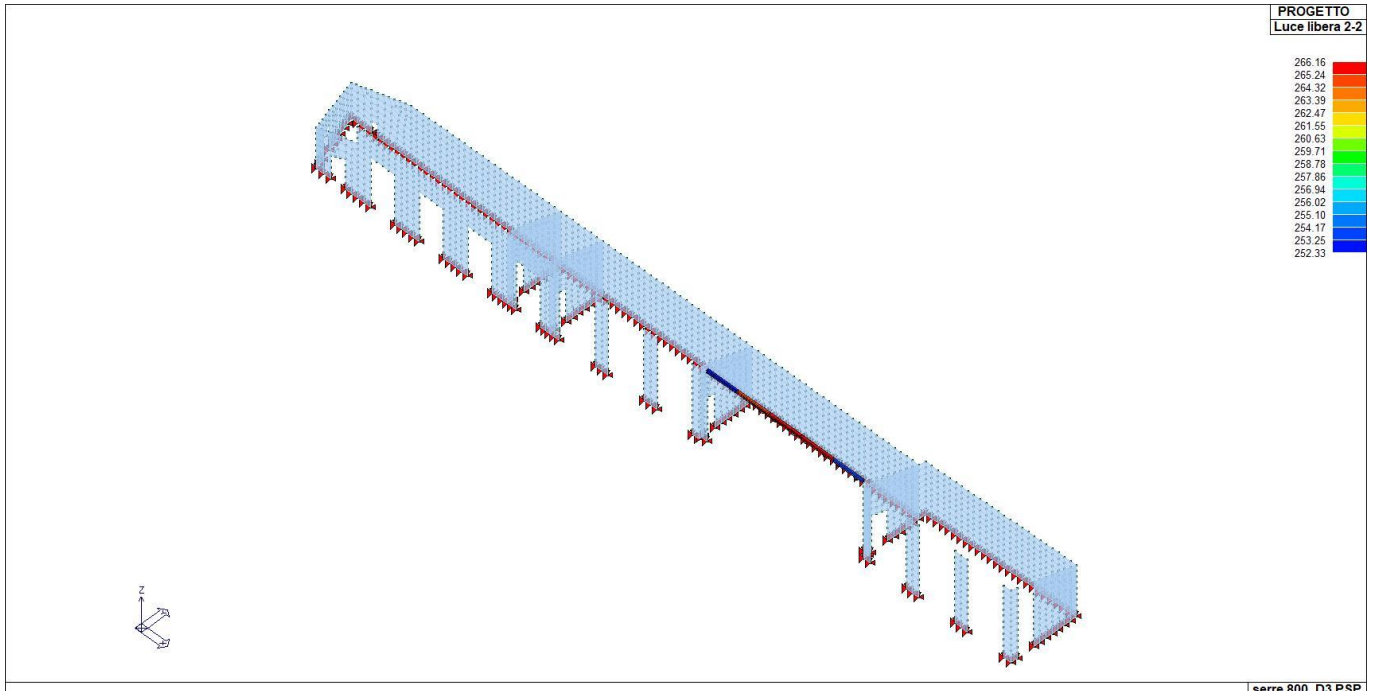




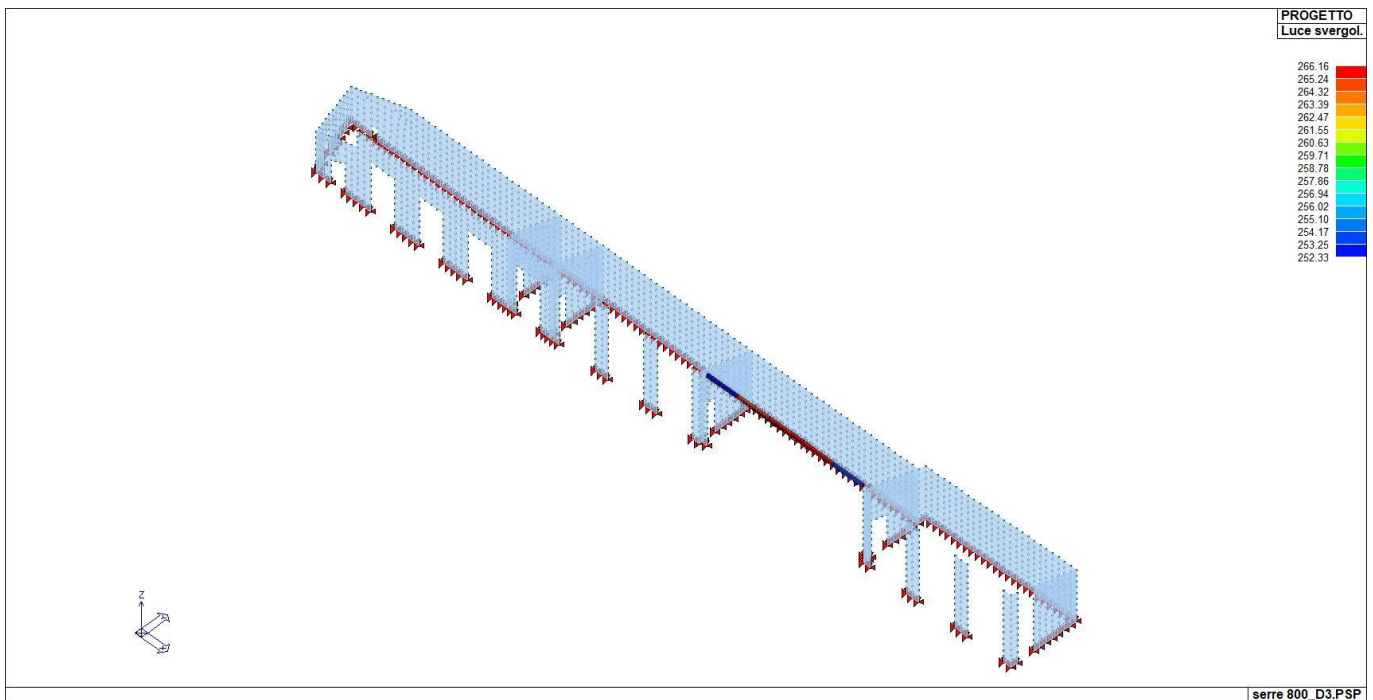
73\_ST\_ESI\_18\_Verif 424133 Presso-fless



73\_ST\_ESI\_44\_Luce libera 3-3



73\_ST\_ESI\_45\_Luce libera 2-2



73\_ST\_ESI\_46\_Luce svergol

## 17 VERIFICHE ELEMENTI MURATURA

### 17.1 LEGENDA TABELLA VERIFICHE ELEMENTI MURATURA

In tabella vengono riportati per ogni elemento il numero dello stesso ed il codice di verifica. Le verifiche sono state condotte secondo le Norme Tecniche 17 Gennaio 2018.

In particolare sono previste le seguenti verifiche:

Par. 4.5.6.2 Verifiche SLU con riferimento in particolare a carichi laterali (fuori dal piano del muro) in assenza di sisma e a stabilità

Par. 7.8.2.2.3 Verifiche a pressoflessione per carichi laterali (fuori dal piano del muro) in presenza di sisma

Par. 7.8.2.2.1 Verifiche a pressoflessione nel piano del muro (in tutte le combinazioni)

Par. 7.8.2.2.2 Verifiche a taglio per azioni nel piano del muro (in tutte le combinazioni)

Par. 7.8.2.2.4 Travi in muratura, con riferimento alle verifiche a flessione e taglio

Con riferimento ai punti succitati le verifiche vengono così tabulate:

<b>Setto/Fascia/Elem.</b>	numero del macroelemento (D3) o elemento (D2) considerato
<b>Mat.</b>	Materiale
<b>s=,m=</b>	Indice della sezione e del materiale assegnati all' elemento (per D2)
<b>Spessore</b>	spessore dell'elemento
<b>h0/t</b>	valore della snellezza convenzionale
<b>lambda</b>	valore della snellezza meccanica (EC-6 F.3)
<b>Gamma non sis.</b>	coefficiente parziale di sicurezza per combinazioni non sismiche
<b>Gamma sis.</b>	coefficiente parziale di sicurezza per combinazioni sismiche
<b>Stato</b>	<b>ok L</b> elemento verificato (stati limite ultimi) <b>ok T</b> elemento verificato (tensioni) <b>NV L</b> elemento non verificato (stati limite ultimi) <b>NV T</b> elemento non verificato (tensioni)

<b>Nodo/Pos.</b>	numero del nodo appartenente al setto / posizione relativa al nodo I per D2
<b>Ecc/t (M)</b>	massimo valore del rapporto $e1/t$ o $e2/t$
<b>Ecc/L (M)</b>	massimo valore dell'eccentricità longitudinale rapportato alla base
<b>Ecc/t</b>	valore del rapporto di eccentricità trasversale utilizzato per le verifiche del cap. 4.5.6.2 (Ver. Ned)
<b>Ecc/L</b>	valore del rapporto di eccentricità longitudinale utilizzato per le verifiche del cap. 4.5.6.2 (Ver. Ned) come da circolare 21-01-19
<b>Fi t</b>	fattore $f_i$ per la riduzione della resistenza in funzione dell'eccentricità trasversale calcolato con Ecc/t
<b>Fi L</b>	fattore $f_i$ per la riduzione della resistenza in funzione dell'eccentricità longitudinale calcolato con Ecc/L come da circolare 21-01-19
<b>Ned / t</b>	tensione verticale agente in combinazione SLU
<b>fd rid</b>	tensione verticale di progetto ridotta dal prodotto dei fattori $F_i t$ e $F_i L$
<b>Ver. Ned</b>	rapporto Ned / NRd per combinazioni SLU
<b>Mp</b>	momento di progetto agente nel piano del setto (per combinazioni SLU e SLV)
<b>Mo</b>	momento di progetto agente ortogonalmente al piano del setto (per combinazioni SLV)
<b>V</b>	taglio di progetto agente nel piano del setto (per combinazioni SLU e SLV)
<b>Mup</b>	momento resistente nel piano del setto – Par. 7.8.2.2.1
<b>Muo</b>	momento resistente agente ortogonalmente al piano del setto – Par. 7.8.2.2.3
<b>Vu</b>	taglio resistente nel piano - Par. 7.8.2.2.2 (MC) e per edifici esistenti anche C8.7.1.16 (TC) e C8.7.1.17 (MM) come da circolare 21-01-19
<b>Ver. Mp</b>	rapporto tra il momento di progetto agente nel piano del setto e il momento resistente
<b>Ver. Mo</b>	rapporto tra il momento di progetto agente ortogonalmente al piano del setto e il momento resistente; elementi rinforzati se necessario viene separato $M_o$ e $M_o(S)$ rispettivamente per combinazioni statiche e sismiche
<b>Ver. V</b>	rapporto il taglio di progetto e il taglio ultimo
<b>Ver. V</b>	rapporto tra il taglio di progetto e il minore dei tagli resistenti $V_p$ e $V_t$ in relazione alla verifica del par. 7.8.2.2.4 (per elementi fascia)
<b>Rif. cmb</b>	Combinazioni in cui si hanno i massimi valori dei rapporti Ver. Mp, Ver. Mo, Ver. V

Affinché l'elemento sia verificato deve essere:

<b>h0/t</b>	non superiore a 20 e al limite imposto per zona sismica e tecnica costruttiva
<b>Ecc/t (M)</b>	non superiore a 0.33
<b>Ver. Ned,</b>	non superiore a 1
<b>Ver. Mp,</b>	
<b>Ver. Mo,</b>	
<b>Ver. V</b>	

Per elementi consolidati secondo il paragrafo C8.5.3.1 il programma opera come per gli elementi non rinforzati, considerando ai fini delle analisi e delle verifiche gli opportuni coefficienti correttivi delle rigidità e delle resistenze.

Per elementi consolidati con FRP il programma implementa le verifiche previste dalle “Linee guida per la Progettazione, l’Esecuzione ed il Collaudo di Interventi di Rinforzo di strutture di c.a., c.a.p. e murarie mediante FRP” approvate dal CSLPP il 24/07/2009. Per questi elementi vengono effettuate le verifiche di resistenza previste al cap. 4.4.1.1.2 flessione ortogonale in assenza/presenza di sisma, 4.4.1.2 flessione e taglio nel piano. Per semplicità la simbologia adottata nelle tabelle è uniformata a quella degli elementi non rinforzati.

Per elementi consolidati con FRCM il programma implementa le verifiche previste dalle CNR-DT 215/2018 “Istruzioni per la Progettazione, l’Esecuzione ed il Controllo di Interventi di Consolidamento Statico mediante l’utilizzo di Compositi Fibrorinforzati a Matrice Inorganica”  
Per semplicità la simbologia adottata nelle tabelle è uniformata a quella degli elementi non rinforzati.

Le tabelle riportano inoltre i seguenti parametri:

<b>Fibra</b>	Tipo di fibra del fibrorinforzo
<b>E fibror.</b>	Modulo elastico del fibrorinforzo
<b>epsr</b>	Dilatazione di rottura del fibrorinforzo
<b>epsd</b>	Dilatazione di calcolo
<b>epsd(s)</b>	Dilatazione di calcolo per combinazioni sismiche
<b>Spess.</b>	Spessore del fibrorinforzo, il programma prevede l’ applicazione di uno strato di spessore s su entrambe le facce della parete (o sui quattro lati della sezione in caso di confinamento)
<b>AO fib.</b>	Area orizzontale complessiva di fibrorinforzo per metro lineare
<b>AV fib.</b>	Area verticale complessiva di fibrorinforzo per metro lineare

< TABELLA VERIFICHE ELEMENTI - MATERIALI ESISTENTI >

Setto	Mat.	Spessore cm	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
1	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	40.0	12.6	0.58	3.00	2.40	ok L

Nodo NedRif. cmb	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t daN/cm2	fd rid daN/cm2	Ver.
39	base	0.09	0.0	0.09	0.0	0.53	1.00	2.43	4.67	
0.52	9									
40	cima	0.08	0.0	0.08	0.0	0.56	1.00	0.44	4.96	
0.09	9									
41	cima	0.08	0.0	0.08	0.0	0.56	1.00	0.36	4.95	
0.07	9									
...										
1641	base	0.09	0.0	0.09	0.0	0.53	1.00	2.43	4.67	
0.52	9									
<b>Nodo Ned</b>										<b>Ver.</b>

0.52

Nodo Ver. V	Mp Rif. cmb daN cm	Mo daN cm	V daN	Mup daN cm	Muo daN cm	Vu daN	Ver. MpVer.	Mo
39 (MM)9,0,9	5.996e+04	0.0	527.8	7.533e+05	0.0	4083.5	0.08 0.0	0.13
40 (MM)1,0,1	3.179e+04	0.0	522.8	1.510e+05	0.0	1350.7	0.21 0.0	0.39
41 (MM)1,0,1	3.160e+04	0.0	389.7	1.307e+05	0.0	1198.0	0.24 0.0	0.33
...								
1641 (MM)9,0,9	5.996e+04	0.0	528.8	7.533e+05	0.0	4065.6	0.08 0.0	0.13
Nodo Ver. V							Ver. MpVer.	Mo
							0.24 0.0	

Setto	Mat.	Spessore cm	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
3	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	40.0	12.6	0.58	3.00	2.40	ok L

Nodo NedRif. cmb	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t daN/cm2	fd rid daN/cm2	Ver.
111 0.51	base 9	0.09	0.0	0.09	0.0	0.52	1.00	2.37	4.65	
112 0.06	cima 9	0.13	0.0	0.11	0.0	0.49	1.00	0.24	4.39	
129 0.06	cima 9	0.13	0.0	0.11	0.0	0.49	1.00	0.24	4.39	
...										
333 0.51	base 9	0.09	0.0	0.09	0.0	0.52	1.00	2.37	4.65	
Nodo Ned										Ver.
0.51										

Nodo Ver. V	Mp Rif. cmb daN cm	Mo daN cm	V daN	Mup daN cm	Muo daN cm	Vu daN	Ver. MpVer.	Mo
111 (MM)12,0,9	411.6	0.0	45.1	6.095e+04	0.0	1259.7	6.75e-03 0.0	0.04
112 (MM)12,0,1	384.6	0.0	43.1	8337.0	0.0	313.4	0.05 0.0	0.14
129 (MM)12,0,1	384.6	0.0	43.1	8337.0	0.0	313.4	0.05 0.0	0.14
...								
333 (MM)12,0,9	417.9	0.0	46.6	5.943e+04	0.0	1245.4	7.03e-03 0.0	0.04
Nodo Ver. V							Ver. MpVer.	Mo
							0.07 0.0	

Setto	Mat.	Spessore cm	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
5	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	40.0	12.6	0.58	3.00	2.40	ok L

Nodo NedRif. cmb	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t daN/cm2	fd rid daN/cm2	Ver.
------------------	------	----------	----------	-------	-------	-----------	----------	-----------------	----------------	------

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica – Serre 800

28	base	0.08	0.0	0.08	0.0	0.55	1.00	1.89	4.91
0.39	9								
35	intermedia	0.08	0.0	0.08	0.0	0.55	1.00	1.38	4.89
0.28	9								
36	cima	0.09	0.0	0.09	0.0	0.53	1.00	0.59	4.75
0.12	9								
...									
540	base	0.09	0.0	0.08	0.0	0.54	1.00	1.03	4.80
0.22	9								
<b>Nodo</b>									<b>Ver.</b>
<b>Ned</b>									
0.39									

<b>Nodo</b>	<b>Mp</b>	<b>Mo</b>	<b>V</b>	<b>Mup</b>	<b>Muo</b>	<b>Vu</b>	<b>Ver.</b>	<b>MpVer.</b>	<b>Mo</b>
<b>Ver. V</b>	<b>Rif. cmb</b>								
	daN cm	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN			
28	4.530e+05	0.0	118.5	4.614e+06	0.0	1.077e+04	0.10	0.0	0.01
(MM)1,0,1									
35	6.234e+05	0.0	127.5	3.576e+06	0.0	7787.7	0.17	0.0	0.02
(MM)1,0,9									
36	1.627e+04	0.0	8.6	2.798e+05	0.0	1761.8	0.06	0.0	4.91e-03
(MM)5,0,5									
...									
540	1.986e+05	0.0	82.3	3.186e+06	0.0	7170.4	0.06	0.0	0.01
(MM)1,0,9									
<b>Nodo</b>							<b>Ver.</b>	<b>MpVer.</b>	<b>Mo</b>
<b>Ver. V</b>									
0.05							0.19	0.0	

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm					
6	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	35.0	14.4	0.67	3.00	2.40	ok L

<b>Nodo</b>	<b>Pos.</b>	<b>Ecc/t(M)</b>	<b>Ecc/L(M)</b>	<b>Ecc/t</b>	<b>Ecc/L</b>	<b>Phi_Trasv</b>	<b>Phi_Long</b>	<b>Ned / t</b>	<b>fd rid</b>	<b>Ver.</b>
<b>NedRif. cmb</b>								daN/cm2	daN/cm2	
55	base	0.09	0.0	0.09	0.0	0.49	1.00	2.00	4.36	
0.46	9									
56	cima	0.09	0.0	0.09	0.0	0.49	1.00	0.54	4.31	
0.13	9									
64	cima	0.09	0.0	0.09	0.0	0.49	1.00	0.76	4.36	
0.17	9									
...										
533	base	0.09	0.0	0.09	0.0	0.49	1.00	1.12	4.35	
0.26	9									
<b>Nodo</b>										<b>Ver.</b>
<b>Ned</b>										
0.47										

<b>Nodo</b>	<b>Mp</b>	<b>Mo</b>	<b>V</b>	<b>Mup</b>	<b>Muo</b>	<b>Vu</b>	<b>Ver.</b>	<b>MpVer.</b>	<b>Mo</b>
<b>Ver. V</b>	<b>Rif. cmb</b>								
	daN cm	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN			
55	4.416e+05	0.0	102.2	4.287e+06	0.0	9821.0	0.10	0.0	0.01
(MM)9,0,1									
56	5693.1	0.0	12.0	1.517e+05	0.0	1244.8	0.04	0.0	9.60e-03
(MM)9,0,9									
64	7.620e+04	0.0	84.0	1.892e+06	0.0	5386.7	0.04	0.0	0.02
(MM)9,0,1									
...									
533	1.906e+05	0.0	102.7	3.063e+06	0.0	6506.0	0.06	0.0	0.02
(MM)9,0,1									
<b>Nodo</b>							<b>Ver.</b>	<b>MpVer.</b>	<b>Mo</b>

Ver. V

0.18 0.0

0.03

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm					
7	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	40.0	12.6	0.58	3.00	2.40	ok L

Nodo	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t	fd rid	Ver.
NedRif. cmb								daN/cm2	daN/cm2	
26	base	0.09	0.0	0.08	0.0	0.54	1.00	2.60	4.80	
0.54	9									
27	intermedia	0.08	0.0	0.08	0.0	0.54	1.00	1.58	4.80	
0.33	9									
33	cima	0.08	0.0	0.08	0.0	0.56	1.00	0.49	4.99	
0.10	9									
...										
2136	base	0.09	0.0	0.09	0.0	0.54	1.00	2.64	4.77	
0.55	9									

Nodo	Ver. V	Mp	Mo	V	Mup	Muo	Vu	Ver. MpVer.	Mo
Ned		daN cm	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN		
0.56									

Nodo	Ver. V	Mp	Mo	V	Mup	Muo	Vu	Ver. MpVer.	Mo	
Ned		daN cm	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN			
26		1.723e+04	0.0	30.2	1.372e+06	0.0	5051.9	0.01	0.0	5.99e-03
(MM)9,0,5										
27		7564.1	0.0	176.0	8.335e+05	0.0	3624.9	9.08e-03	0.0	0.05
(MM)9,0,1										
33		1681.5	0.0	132.6	2.393e+05	0.0	1898.5	7.03e-03	0.0	0.07
(MM)5,0,1										
...										
2136		1.763e+04	0.0	30.6	1.380e+06	0.0	4983.8	0.01	0.0	6.13e-03
(MM)9,0,5										

Nodo	Ver. V	Mp	Mo	V	Mup	Muo	Vu	Ver. MpVer.	Mo
Ned		daN cm	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN		
0.09								0.02	0.0

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm					
8	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	40.0	12.6	0.58	3.00	2.40	ok L

Nodo	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t	fd rid	Ver.
NedRif. cmb								daN/cm2	daN/cm2	
21	intermedia	0.08	0.0	0.08	0.0	0.56	1.00	1.72	4.99	
0.34	9									
22	cima	0.07	0.0	0.07	0.0	0.56	1.00	0.55	5.02	
0.11	9									
24	intermedia	0.08	0.0	0.08	0.0	0.56	1.00	1.06	5.01	
0.21	9									
...										
628	intermedia	0.08	0.0	0.08	0.0	0.56	1.00	0.79	5.01	
0.16	9									

Nodo	Ver. V	Mp	Mo	V	Mup	Muo	Vu	Ver. MpVer.	Mo
Ned		daN cm	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN		
0.51									

Ver. V	Rif. cmb	daN cm	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN		
21	7864.0	0.0	85.2	9.117e+05	0.0	4855.2	8.63e-03	0.0	0.02
(MM)9,0,9									
22	1178.1	0.0	23.9	3.990e+05	0.0	2161.9	2.95e-03	0.0	0.01
(MM)9,0,9									
24	5038.8	0.0	27.2	7.183e+05	0.0	2729.6	7.01e-03	0.0	9.98e-03
(MM)9,0,9									
...									
628	2905.7	0.0	23.9	5.541e+05	0.0	2161.9	5.24e-03	0.0	0.01
(MM)9,0,9									
<b>Nodo</b>									
<b>Ver. V</b>								<b>Ver. MpVer.</b>	<b>Mo</b>
								0.02	0.0
0.02									

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm					
9	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	40.0	12.6	0.58	3.00	2.40	ok L

Nodo	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t	fd rid	Ver.
NedRif. cmb								daN/cm2	daN/cm2	
4	intermedia	0.07	0.0	0.07	0.0	0.56	1.00	1.04	5.02	
0.21	9									
5	cima	0.07	0.0	0.07	0.0	0.57	1.00	0.46	5.02	
0.09	9									
6	cima	0.07	0.0	0.07	0.0	0.56	1.00	0.50	5.02	
0.10	9									
...										
2101	base	0.08	0.0	0.08	0.0	0.56	1.00	2.19	4.96	
0.44	9									
<b>Nodo</b>										<b>Ver.</b>
<b>Ned</b>										
0.45										

Nodo	Mp	Mo	V	Mup	Muo	Vu	Ver. MpVer.	Mo
Ver. V	Rif. cmb	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN		
4	3.857e+05	0.0	489.1	1.840e+06	0.0	2853.2	0.21	0.17
(MM)9,0,9								
5	2117.8	0.0	306.9	6.215e+04	0.0	1057.6	0.03	0.29
(MM)5,0,9								
6	2147.8	0.0	385.4	6.953e+04	0.0	1118.6	0.03	0.34
(MM)5,0,9								
...								
2101	5.383e+05	0.0	708.4	5.022e+06	0.0	1.159e+04	0.11	0.06
(MM)9,0,9								
<b>Nodo</b>								
<b>Ver. V</b>							<b>Ver. MpVer.</b>	<b>Mo</b>
							0.27	0.0
0.42								

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm					
10	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	40.0	12.5	0.58	3.00	2.40	ok L

Nodo	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t	fd rid	Ver.
NedRif. cmb								daN/cm2	daN/cm2	
134	base	0.10	0.0	0.10	0.0	0.51	1.00	2.08	4.51	
0.46	9									

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica - Serre 800

135	cima	0.10	0.0	0.09	0.0	0.53	1.00	0.57	4.75
0.12	9								
242	base	0.10	0.0	0.10	0.0	0.51	1.00	2.08	4.51
0.46	9								
...									
768	intermedia	0.10	0.0	0.08	0.0	0.54	1.00	0.68	4.83
0.14	9								
<b>Nodo</b>									<b>Ver.</b>
<b>Ned</b>									
0.46									
<b>Nodo</b>	<b>Mp</b>	<b>Mo</b>	<b>V</b>	<b>Mup</b>	<b>Muo</b>	<b>Vu</b>	<b>Ver.</b>	<b>MpVer.</b>	<b>Mo</b>
<b>Ver. V</b>	<b>Rif. cmb</b>								
	daN cm	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN			
134	1501.9	0.0	15.2	4.850e+04	0.0	1044.6	0.03	0.0	0.01
(MM)1,0,9									
135	2032.7	0.0	30.6	1.446e+04	0.0	404.6	0.14	0.0	0.08
(MM)12,0,12									
242	1501.9	0.0	15.2	4.850e+04	0.0	1044.6	0.03	0.0	0.01
(MM)1,0,9									
...									
768	2032.7	0.0	30.6	1.446e+04	0.0	404.6	0.14	0.0	0.08
(MM)12,0,12									
<b>Nodo</b>							<b>Ver.</b>	<b>MpVer.</b>	<b>Mo</b>
<b>Ver. V</b>									
							0.14	0.0	
0.14									

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
11	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2	40.0	12.8	0.59	3.00	2.40	ok L
	muratura E = 1.500e+04						

<b>Nodo</b>	<b>Pos.</b>	<b>Ecc/t(M)</b>	<b>Ecc/L(M)</b>	<b>Ecc/t</b>	<b>Ecc/L</b>	<b>Phi_Trasv</b>	<b>Phi_Long</b>	<b>Ned / t</b>	<b>fd rid</b>	<b>Ver.</b>
<b>NedRif. cmb</b>								daN/cm2	daN/cm2	
138	base	0.08	0.0	0.08	0.0	0.55	1.00	2.21	4.86	
0.45	9									
139	cima	0.12	0.0	0.11	0.0	0.48	1.00	0.26	4.30	
0.06	9									
242	base	0.08	0.0	0.08	0.0	0.55	1.00	2.21	4.86	
0.45	9									
...										
779	base	0.08	0.0	0.08	0.0	0.55	1.00	2.21	4.86	
0.45	9									
<b>Nodo</b>										<b>Ver.</b>
<b>Ned</b>										
0.45										
<b>Nodo</b>	<b>Mp</b>	<b>Mo</b>	<b>V</b>	<b>Mup</b>	<b>Muo</b>	<b>Vu</b>	<b>Ver.</b>	<b>MpVer.</b>	<b>Mo</b>	
<b>Ver. V</b>	<b>Rif. cmb</b>									
	daN cm	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN				
138	2674.5	0.0	172.0	5.012e+04	0.0	1064.7	0.05	0.0	0.16	
(MM)1,0,9										
139	611.0	0.0	105.1	5049.4	0.0	277.1	0.12	0.0	0.38	
(MM)5,0,1										
242	2674.5	0.0	172.0	5.012e+04	0.0	1064.7	0.05	0.0	0.16	
(MM)1,0,9										
...										
779	2674.5	0.0	194.7	5.012e+04	0.0	1048.6	0.05	0.0	0.19	
(MM)1,0,9										
<b>Nodo</b>							<b>Ver.</b>	<b>MpVer.</b>	<b>Mo</b>	
<b>Ver. V</b>										
							0.12	0.0		
0.58										

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
12	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	45.0	6.1	0.28	3.00	2.40	ok L

Nodo	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t	fd rid	Ver.
<b>NedRif. cmb</b>								daN/cm2	daN/cm2	
2	base	0.04	0.0	0.04	0.0	0.82	1.00	0.86	7.29	
0.12	9									
92	base	0.04	0.0	0.04	0.0	0.82	1.00	0.86	7.29	
0.12	9									
107	intermedia	0.07	0.0	0.06	0.0	0.76	1.00	0.47	6.76	
0.07	9									
...										
1058	intermedia	0.06	0.0	0.05	0.0	0.78	1.00	0.59	6.91	
0.09	9									

Nodo	Ver. V	Mp	Mo	V	Mup	Muo	Vu	Ver. MpVer.	Mo
<b>Ned</b>		daN cm	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN		
0.12									

Nodo	Ver. V	Mp	Mo	V	Mup	Muo	Vu	Ver. MpVer.	Mo	
2	(MM)9,0,9	5.166e+04	0.0	145.2	1.446e+06	0.0	6404.0	0.04	0.0	0.02
92	(MM)9,0,9	5.166e+04	0.0	145.2	1.446e+06	0.0	6404.0	0.04	0.0	0.02
107	(MM)9,0,9	8.923e+04	0.0	292.9	8.440e+05	0.0	3653.7	0.11	0.0	0.08
...										
1058	(MM)9,0,9	8.911e+04	0.0	228.4	7.920e+05	0.0	4025.2	0.11	0.0	0.06

Nodo	Ver. V	Ver. MpVer.	Mo
0.11		0.20	0.0

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
14	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	45.0	6.5	0.30	3.00	2.40	ok L

Nodo	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t	fd rid	Ver.
<b>NedRif. cmb</b>								daN/cm2	daN/cm2	
145	base	0.05	0.0	0.05	0.0	0.78	1.00	1.55	6.90	
0.22	9									
146	cima	0.07	0.0	0.06	0.0	0.74	1.00	0.33	6.57	
0.05	9									
147	cima	0.07	0.0	0.07	0.0	0.73	1.00	0.37	6.51	
0.06	9									
...										
1091	base	0.05	0.0	0.05	0.0	0.78	1.00	1.55	6.90	
0.22	9									

Nodo	Ver. V	Mp	Mo	V	Mup	Muo	Vu	Ver. MpVer.	Mo
<b>Ned</b>		daN cm	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN		
0.22									

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica - Serre 800

145	2873.8	0.0	279.1	1.892e+05	0.0	2123.9	0.02	0.0	0.13
(MM)9,0,9									
146	7860.5	0.0	117.2	2.341e+04	0.0	645.7	0.34	0.0	0.18
(MM)5,0,9									
147	1.074e+04	0.0	107.0	3.819e+04	0.0	713.3	0.28	0.0	0.15
(MM)1,0,9									
...									
1091	2873.8	0.0	264.2	1.892e+05	0.0	1973.3	0.02	0.0	0.13
(MM)9,0,9									
<b>Nodo</b>									
<b>Ver. V</b>							<b>Ver. MpVer.</b>		<b>Mo</b>
							0.34	0.0	
0.18									

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm					
16	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	30.0	16.9	0.78	3.00	2.40	ok L

Nodo	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t	fd rid	Ver.
NedRif. cmb								daN/cm2	daN/cm2	
111	base	0.10	0.0	0.10	0.0	0.40	1.00	2.19	3.59	
0.61	9									
112	cima	0.13	0.0	0.13	0.0	0.36	1.00	0.28	3.16	
0.09	9									
196	base	0.10	0.0	0.10	0.0	0.40	1.00	2.19	3.59	
0.61	9									
...										
1106	intermedia	0.13	0.0	0.13	0.0	0.36	1.00	0.40	3.19	
0.13	9									

Nodo	Mp	Mo	V	Mup	Muo	Vu	Ver. MpVer.	Mo
Ver. V	Rif. cmb	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN		
111	365.4	0.0	55.5	1.373e+04	0.0	482.7	0.03	0.0
(MM)1,0,9								
112	122.5	0.0	62.9	1520.1	0.0	130.2	0.08	0.0
(MM)5,0,1								
196	365.4	0.0	55.5	1.373e+04	0.0	482.7	0.03	0.0
(MM)1,0,9								
...								
1106	122.5	0.0	81.6	1520.1	0.0	154.3	0.08	0.0
(MM)5,0,1								
<b>Nodo</b>								
<b>Ver. V</b>							<b>Ver. MpVer.</b>	<b>Mo</b>
							0.08	0.0
0.60								

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm					
17	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	40.0	12.5	0.58	3.00	2.40	ok L

Nodo	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t	fd rid	Ver.
NedRif. cmb								daN/cm2	daN/cm2	
29	base	0.08	0.0	0.08	0.0	0.57	1.00	1.73	5.05	
0.34	9									
30	cima	0.08	0.0	0.08	0.0	0.56	1.00	0.67	4.99	
0.13	9									
190	base	0.08	0.0	0.08	0.0	0.57	1.00	1.77	5.05	

0.35	9									
...										
1291	intermedia	0.08	0.0	0.08	0.0	0.57	1.00	1.32	5.04	
0.26	9									
<b>Nodo</b>										<b>Ver.</b>
<b>Ned</b>										
0.35										
<b>Nodo</b>	<b>Mp</b>	<b>Mo</b>	<b>V</b>	<b>Mup</b>	<b>Muo</b>	<b>Vu</b>	<b>Ver.</b>	<b>MpVer.</b>		<b>Mo</b>
<b>Ver. V</b>	<b>Rif. cmb</b>									
	daN cm	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN				
29	3.461e+05	0.0	134.5	3.776e+06	0.0	9123.3	0.09	0.0	0.01	
(MM)1,0,9										
30	1.012e+05	0.0	211.2	1.959e+06	0.0	5102.0	0.05	0.0	0.04	
(MM)1,0,1										
190	3.439e+05	0.0	129.7	3.846e+06	0.0	9288.5	0.09	0.0	0.01	
(MM)1,0,9										
...										
1291	4.314e+05	0.0	149.8	3.022e+06	0.0	7438.8	0.14	0.0	0.02	
(MM)1,0,9										
<b>Nodo</b>							<b>Ver.</b>	<b>MpVer.</b>		<b>Mo</b>
<b>Ver. V</b>										
							0.21	0.0		
0.06										

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm					
18	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	40.0	12.8	0.59	3.00	2.40	ok L

Nodo	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t	fd rid	Ver.
<b>Ned</b>	<b>Rif. cmb</b>							daN/cm2	daN/cm2	
138	base	0.10	0.0	0.10	0.0	0.51	1.00	2.35	4.50	
0.52	9									
139	cima	0.14	0.0	0.12	0.0	0.47	1.00	0.24	4.18	
0.06	9									
168	base	0.10	0.0	0.10	0.0	0.51	1.00	2.35	4.50	
0.52	9									
...										
1131	base	0.10	0.0	0.10	0.0	0.51	1.00	2.35	4.50	
0.52	9									
<b>Nodo</b>										<b>Ver.</b>
<b>Ned</b>										
0.52										
<b>Nodo</b>	<b>Mp</b>	<b>Mo</b>	<b>V</b>	<b>Mup</b>	<b>Muo</b>	<b>Vu</b>	<b>Ver.</b>	<b>MpVer.</b>		<b>Mo</b>
<b>Ver. V</b>	<b>Rif. cmb</b>									
	daN cm	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN				
138	3833.0	0.0	58.4	8.982e+04	0.0	1432.9	0.04	0.0	0.04	
(MM)1,0,9										
139	308.5	0.0	41.1	7581.2	0.0	347.4	0.04	0.0	0.12	
(MM)5,0,1										
168	3833.0	0.0	58.4	8.982e+04	0.0	1432.9	0.04	0.0	0.04	
(MM)1,0,9										
...										
1131	3833.0	0.0	62.8	8.982e+04	0.0	1414.4	0.04	0.0	0.04	
(MM)1,0,9										
<b>Nodo</b>							<b>Ver.</b>	<b>MpVer.</b>		<b>Mo</b>
<b>Ver. V</b>										
							0.06	0.0		
0.18										

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
19	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	40.0	12.8	0.59	3.00	2.40	ok L

Nodo	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t	fd rid	Ver.
NedRif. cmb								daN/cm2	daN/cm2	
172	cima	0.08	0.0	0.08	0.0	0.56	1.00	0.24	4.99	
0.05	9									
173	base	0.08	0.0	0.08	0.0	0.56	1.00	1.47	4.99	
0.29	9									
174	cima	0.08	0.0	0.08	0.0	0.56	1.00	0.24	4.99	
0.05	9									
...										
1164	intermedia	0.08	0.0	0.08	0.0	0.56	1.00	0.36	4.99	
0.07	9									

Nodo	Mp	Mo	V	Mup	Muo	Vu	Ver. MpVer.	Mo
Ver. V	Rif. cmb	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN		
172	14.6	0.0	0.0	4.138e+04	0.0	649.3	3.52e-04	0.0
(MM)12,0,1								
173	13.6	0.0	0.0	2.062e+05	0.0	2160.7	6.62e-05	0.0
(MM)12,0,1								
174	14.6	0.0	0.0	4.138e+04	0.0	649.3	3.52e-04	0.0
(MM)12,0,1								
...								
1164	14.6	0.0	0.0	4.138e+04	0.0	793.3	3.52e-04	0.0
(MM)12,0,1								

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
20	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	40.0	12.8	0.59	3.00	2.40	ok L

Nodo	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t	fd rid	Ver.
NedRif. cmb								daN/cm2	daN/cm2	
179	base	0.09	0.0	0.09	0.0	0.53	1.00	1.56	4.71	
0.33	9									
180	cima	0.12	0.0	0.11	0.0	0.49	1.00	0.33	4.39	
0.07	9									
181	cima	0.12	0.0	0.11	0.0	0.49	1.00	0.33	4.39	
0.07	9									
...										
1186	base	0.09	0.0	0.09	0.0	0.53	1.00	1.56	4.71	
0.33	9									

Nodo	Mp	Mo	V	Mup	Muo	Vu	Ver. MpVer.	Mo
Ver. V	Rif. cmb	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN		
179	5102.8	0.0	6.30e-03	8.742e+04	0.0	1341.5	0.06	0.0
								4.69e-06

(MM)1,0,1										
180	3937.7	0.0	11.7	1.393e+04	0.0	450.6	0.28	0.0	0.03	
(MM)5,0,1										
181	3937.7	0.0	11.7	1.393e+04	0.0	450.6	0.28	0.0	0.03	
(MM)5,0,1										
...										
1186	5103.0	0.0	7.34e-03	8.481e+04	0.0	1299.3	0.06	0.0	5.65e-06	
(MM)1,0,1										
<b>Nodo</b>										
<b>Ver. V</b>							<b>Ver. MpVer.</b>		<b>Mo</b>	
0.03							0.28	0.0		

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm					
21	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	40.0	12.8	0.59	3.00	2.40	ok L

Nodo	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t	fd rid	Ver.
NedRif. cmb								daN/cm2	daN/cm2	
178	cima	0.08	0.0	0.08	0.0	0.56	1.00	0.24	4.99	
0.05	9									
185	base	0.08	0.0	0.08	0.0	0.56	1.00	1.47	4.99	
0.29	9									
186	cima	0.08	0.0	0.08	0.0	0.56	1.00	0.24	4.99	
0.05	9									
...										
1219	intermedia	0.08	0.0	0.08	0.0	0.56	1.00	0.36	4.99	
0.07	9									

Nodo	Mp	Mo	V	Mup	Muo	Vu	Ver. MpVer.	Mo
Ned	Rif. cmb							
	daN cm	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN		
0.29								

Nodo	Mp	Mo	V	Mup	Muo	Vu	Ver. MpVer.	Mo
Ver. V	Rif. cmb							
	daN cm	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN		
178	15.5	0.0	0.0	4.319e+04	0.0	762.1	3.60e-04	0.0
(MM)12,0,9								
185	15.4	0.0	0.0	2.137e+05	0.0	2299.5	7.23e-05	0.0
(MM)12,0,9								
186	15.5	0.0	0.0	4.319e+04	0.0	762.1	3.60e-04	0.0
(MM)12,0,9								
...								
1219	15.5	0.0	0.0	4.319e+04	0.0	762.1	3.60e-04	0.0
(MM)12,0,9								
<b>Nodo</b>								
<b>Ver. V</b>							<b>Ver. MpVer.</b>	<b>Mo</b>
0.0							3.60e-04	0.0

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm					
22	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	40.0	12.5	0.58	3.00	2.40	ok L

Nodo	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t	fd rid	Ver.
NedRif. cmb								daN/cm2	daN/cm2	
196	base	0.10	0.0	0.10	0.0	0.52	1.00	2.07	4.61	
0.45	9									
197	cima	0.10	0.0	0.09	0.0	0.54	1.00	0.56	4.78	
0.12	9									
202	base	0.10	0.0	0.10	0.0	0.52	1.00	2.07	4.61	
0.45	9									

...	1302	base	0.10	0.0	0.10	0.0	0.52	1.00	2.07	4.61	
	0.45	9									
	<b>Nodo</b>										<b>Ver.</b>
	<b>Ned</b>										
	0.45										
	<b>Nodo</b>	<b>Mp</b>	<b>Mo</b>	<b>V</b>	<b>Mup</b>	<b>Muo</b>	<b>Vu</b>	<b>Ver.</b>	<b>MpVer.</b>		<b>Mo</b>
	<b>Ver. V</b>	<b>Rif. cmb</b>									
		daN cm	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN				
	196	435.8	0.0	17.7	5.689e+04	0.0	1227.1	7.66e-03	0.0	0.01	
	(MM)12,0,9										
	197	2855.9	0.0	30.8	1.972e+04	0.0	471.7	0.14	0.0	0.07	
	(MM)12,0,12										
	202	435.8	0.0	17.7	5.689e+04	0.0	1227.1	7.66e-03	0.0	0.01	
	(MM)12,0,9										
	...										
	1302	434.4	0.0	17.1	5.598e+04	0.0	1095.1	7.76e-03	0.0	0.02	
	(MM)12,0,12										
	<b>Nodo</b>										
	<b>Ver. V</b>							<b>Ver.</b>	<b>MpVer.</b>		<b>Mo</b>
								0.14	0.0		
	0.14										

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
23	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	40.0	12.6	0.58	3.00	2.40	ok L

Nodo	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t	fd rid	Ver.
<b>Ned</b>	<b>Rif. cmb</b>							daN/cm2	daN/cm2	
1	cima	0.07	0.0	0.07	0.0	0.57	1.00	0.22	5.03	
0.04	9									
133	base	0.07	0.0	0.07	0.0	0.57	1.00	1.44	5.03	
0.29	9									
218	cima	0.07	0.0	0.07	0.0	0.57	1.00	0.22	5.03	
0.04	9									
...										
1611	intermedia	0.07	0.0	0.07	0.0	0.57	1.00	0.34	5.03	
0.07	9									
<b>Nodo</b>										<b>Ver.</b>
<b>Ned</b>										
0.29										

Nodo	Mp	Mo	V	Mup	Muo	Vu	Ver.	MpVer.	Mo
<b>Ver. V</b>	<b>Rif. cmb</b>								
	daN cm	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN			
1	0.2	0.0	0.0	4.442e+04	0.0	713.4	4.68e-06	0.0	0.0
(MM)9,0,9									
133	1.4	0.0	0.0	2.421e+05	0.0	2115.8	5.62e-06	0.0	0.0
(MM)9,0,1									
218	0.2	0.0	0.0	4.442e+04	0.0	713.4	4.68e-06	0.0	0.0
(MM)9,0,9									
...									
1611	0.3	0.0	0.0	6.677e+04	0.0	713.4	4.75e-06	0.0	0.0
(MM)9,0,9									
<b>Nodo</b>									
<b>Ver. V</b>							<b>Ver.</b>	<b>MpVer.</b>	<b>Mo</b>
							5.62e-06	0.0	
0.0									

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm					

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
24	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	30.0	12.9	0.60	3.00	2.40	ok L

Nodo NedRif. cmb	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t daN/cm2	fd rid daN/cm2	Ver.
214 0.24	base 9	0.08	0.0	0.08	0.0	0.55	1.00	1.19	4.93	
215 0.06	cima 9	0.10	0.0	0.09	0.0	0.51	1.00	0.25	4.58	
222 0.24	base 9	0.08	0.0	0.08	0.0	0.55	1.00	1.19	4.93	
...										
1619 0.08	intermedia 9	0.10	0.0	0.09	0.0	0.53	1.00	0.36	4.68	
<b>Nodo Ned</b>										<b>Ver.</b>
0.24										

Nodo Ver. V	Mp Rif. cmb daN cm	Mo daN cm	V daN	Mup daN cm	Muo daN cm	Vu daN	Ver. MpVer.	Mo
214 (MM)1,0,1	1946.1	0.0	27.9	5.277e+04	0.0	808.3	0.04	0.03
215 (MM)5,0,1	1876.5	0.0	87.3	9319.0	0.0	321.7	0.20	0.27
222 (MM)1,0,1	1946.1	0.0	27.9	5.277e+04	0.0	808.3	0.04	0.03
...								
1619 (MM)5,0,1	1876.5	0.0	87.3	9319.0	0.0	321.7	0.20	0.27
<b>Nodo Ver. V</b>							<b>Ver. MpVer.</b>	<b>Mo</b>
0.27							0.20	0.0

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
25	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	40.0	12.6	0.58	3.00	2.40	ok L

Nodo NedRif. cmb	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t daN/cm2	fd rid daN/cm2	Ver.
230 0.04	cima 9	0.07	0.0	0.07	0.0	0.57	1.00	0.22	5.03	
231 0.29	base 9	0.07	0.0	0.07	0.0	0.57	1.00	1.44	5.03	
232 0.04	cima 9	0.07	0.0	0.07	0.0	0.57	1.00	0.22	5.03	
...										
1674 0.07	intermedia 9	0.07	0.0	0.07	0.0	0.57	1.00	0.34	5.03	
<b>Nodo Ned</b>										<b>Ver.</b>
0.29										

Nodo Ver. V	Mp Rif. cmb daN cm	Mo daN cm	V daN	Mup daN cm	Muo daN cm	Vu daN	Ver. MpVer.	Mo
230 (MM)9,0,1	0.0	0.0	0.0	4.581e+04	0.0	642.4	0.0	0.0

A9-1 Fascicolo di Calcolo Analisi Statica - Serre 800

231 (MM)1,0,9	0.0	0.0	0.0	2.407e+05	0.0	2230.6	0.0	0.0	0.0
232 (MM)9,0,1	0.0	0.0	0.0	4.581e+04	0.0	642.4	0.0	0.0	0.0
...									
1674 (MM)9,0,1	0.0	0.0	0.0	4.581e+04	0.0	785.8	0.0	0.0	0.0
<b>Nodo</b> <b>Ver. V</b>							<b>Ver. MpVer.</b>		<b>Mo</b>
0.0							0.0	0.0	

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm					
26	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	35.0	14.3	0.66	3.00	2.40	ok L

Nodo	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t	fd rid	Ver.
NedRif. cmb								daN/cm2	daN/cm2	
214 0.41	base 9	0.09	0.0	0.08	0.0	0.50	1.00	1.83	4.41	
215 0.14	cima 9	0.09	0.0	0.09	0.0	0.49	1.00	0.61	4.32	
236 0.40	base 9	0.09	0.0	0.08	0.0	0.50	1.00	1.78	4.42	
...										
1743 0.13	intermedia 9	0.10	0.0	0.09	0.0	0.48	1.00	0.55	4.26	
<b>Nodo</b> <b>Ned</b>										<b>Ver.</b>
0.41										

Nodo	Mp	Mo	V	Mup	Muo	Vu	Ver. MpVer.	Mo
Ver. V	Rif. cmb	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN		
214 (MM)1,0,9	1.911e+05	0.0	251.5	3.052e+06	0.0	7353.0	0.06	0.03
215 (MM)1,0,9	1.904e+05	0.0	371.7	1.576e+06	0.0	4264.3	0.12	0.09
236 (MM)1,0,9	2.027e+05	0.0	263.4	2.987e+06	0.0	7209.4	0.07	0.04
...								
1743 (MM)1,0,1	4.918e+04	0.0	297.4	2.380e+05	0.0	2788.6	0.21	0.11
<b>Nodo</b> <b>Ver. V</b>							<b>Ver. MpVer.</b>	<b>Mo</b>
0.11							0.21	0.0

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm					
27	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	35.0	13.1	0.61	3.00	2.40	ok L

Nodo	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t	fd rid	Ver.
NedRif. cmb								daN/cm2	daN/cm2	
252 0.33	base 9	0.08	0.0	0.08	0.0	0.54	1.00	1.58	4.84	
253 0.32	base 9	0.08	0.0	0.08	0.0	0.54	1.00	1.55	4.84	
254 0.14	cima 1	0.08	0.0	0.08	0.0	0.55	1.00	0.67	4.85	
...										



Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
	muratura E = 1.500e+04						

Nodo NedRif.	Pos. cmb	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t	fd rid	Ver.
								daN/cm2	daN/cm2	
222 0.16	base 9	0.05	0.0	0.05	0.0	0.76	1.00	1.08	6.79	
223 0.03	cima 9	0.05	0.0	0.05	0.0	0.77	1.00	0.23	6.86	
252 0.16	base 9	0.05	0.0	0.05	0.0	0.76	1.00	1.08	6.79	
...										
2079 0.16	base 9	0.05	0.0	0.05	0.0	0.76	1.00	1.08	6.79	
<b>Nodo Ned</b>										<b>Ver.</b>
0.16										

Nodo Ver. V	Mp Rif. cmb	Mo	V	Mup	Muo	Vu	Ver. MpVer.	Mo
	daN cm	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN		
222 (MM)1,0,12	3.750e+05	0.0	12.2	3.234e+07	0.0	3.361e+04	0.01	0.0 3.62e-04
223 (MM)5,0,12	8.968e+04	0.0	15.5	1.551e+06	0.0	1.058e+04	0.06	0.0 1.46e-03
252 (MM)1,0,12	3.750e+05	0.0	12.2	3.234e+07	0.0	3.361e+04	0.01	0.0 3.62e-04
...								
2079 (MM)1,0,5	3.783e+05	0.0	12.8	2.909e+07	0.0	2.833e+04	0.01	0.0 4.53e-04
<b>Nodo Ver. V</b>							<b>Ver. MpVer.</b>	<b>Mo</b>
2.54e-03							0.07	0.0

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm					
31	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 muratura E = 1.500e+04	40.0	12.6	0.58	3.00	2.40	ok L

Nodo NedRif.	Pos. cmb	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t	fd rid	Ver.
								daN/cm2	daN/cm2	
10 0.34	intermedia 9	0.08	0.0	0.08	0.0	0.56	1.00	1.72	5.00	
11 0.11	cima 9	0.07	0.0	0.07	0.0	0.56	1.00	0.55	5.02	
13 0.21	intermedia 9	0.08	0.0	0.08	0.0	0.56	1.00	1.07	5.01	
...										
2187 0.16	intermedia 9	0.08	0.0	0.08	0.0	0.56	1.00	0.79	5.01	
<b>Nodo Ned</b>										<b>Ver.</b>
0.50										

Nodo Ver. V	Mp Rif. cmb	Mo	V	Mup	Muo	Vu	Ver. MpVer.	Mo
	daN cm	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN		
10 (MM)1,0,1	1.751e+04	0.0	143.9	8.500e+05	0.0	4607.4	0.02	0.0 0.03
11	1981.5	0.0	43.5	2.575e+05	0.0	2162.2	7.69e-03	0.0 0.02

(MM)5,0,9 13	1.129e+04	0.0	68.5	6.615e+05	0.0	2734.6	0.02	0.0	0.03
(MM)1,0,9 ...									
2187 (MM)5,0,9 <b>Nodo</b> <b>Ver. V</b>	4957.9	0.0	68.5	3.781e+05	0.0	2734.6	0.01	0.0	0.03
0.03							<b>Ver. MpVer.</b>		<b>Mo</b>
							0.02	0.0	

Setto	Mat.	Spessore	h0/t	lambda	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
35	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 - muratura E = 1.500e+04	30.0	12.9	0.60	3.00	2.40	NV L

Nodo NedRif. cmb	Pos.	Ecc/t(M)	Ecc/L(M)	Ecc/t	Ecc/L	Phi_Trasv	Phi_Long	Ned / t	fd rid	Ver.
								daN/cm2	daN/cm2	
3 0.26 9	intermedia 9	0.08	0.0	0.08	0.0	0.55	1.00	1.27	4.86	
9 0.29 9	intermedia 9	0.08	0.0	0.08	0.0	0.55	1.00	1.40	4.87	
20 0.30 9	base 9	0.08	0.0	0.08	0.0	0.55	1.00	1.47	4.87	
...										
2416 0.24 9	intermedia 9	0.08	0.0	0.08	0.0	0.55	1.00	1.15	4.86	
<b>Nodo Ned</b>										<b>Ver.</b>
0.30										

Nodo Ver. V	Mp Rif. cmb	Mo	V	Mup	Muo	Vu	Ver. MpVer.	Mo
	daN cm	daN cm	daN	daN cm	daN cm	daN		
3 (MM)1,0,9 9	4.356e+07	0.0	444.0	3.011e+08	0.0	9.666e+04	0.14	0.0 4.59e-03
(MM)1,0,9 20	4.387e+07	0.0	396.9	3.288e+08	0.0	1.040e+05	0.13	0.0 3.82e-03
(MM)9,0,9 ...	5.181e+07	0.0	428.8	3.939e+08	0.0	1.155e+05	0.13	0.0 3.71e-03
2416 (MM)1,0,9 <b>Nodo Ver. V</b>	4.494e+07	0.0	419.5	2.725e+08	0.0	8.939e+04	0.16	0.0 4.69e-03
5.71e-03							<b>Ver. MpVer.</b>	<b>Mo</b>
							0.39	0.0

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
2	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 - muratura E = 1.500e+04	40.0	ok L

Nodo Ver. V	Mu Rif. cmb	Vp	Vt	Ver. M	Mu Rif. cmb	Nodo Ver. V	Vp	VtVer.	M
	daN cm	daN	daN		daN cm		daN	daN	
27 6.099e+05 9,9	0.17	5940.24	1034.09 (MM)	0.03	6.099e+05	9,9	33	0.25 5940.24 1034.09 (MM)	0.04
41 6.099e+05 9,9	0.25	5940.24	1034.09 (MM)	0.04	6.099e+05	9,9	42	0.17 5940.24 1034.09 (MM)	0.03
47 6.099e+05 9,9	0.33	5940.24	1034.09 (MM)	0.06	6.099e+05	9,9	48	0.33 5940.24 1034.09 (MM)	0.06
...									
311	0.25	5940.24	1034.09 (MM)	0.04	6.099e+05	9,9	310	0.33 5940.24 1034.09 (MM)	0.06

6.099e+05 9,9  
**Nodo Ver. V Ver. M**  
 0.33 0.06

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
4	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 - muratura E = 1.500e+04	40.0	ok L

Nodo	Ver. V	Vp	Vt	Ver. M	Mu Rif. cmb	Nodo	Ver. V	Vp	VtVer.	M	
Mu Rif. cmb		daN	daN		daN cm			daN	daN		
daN cm											
16	0.11	5913.43	1029.42 (MM)	0.02	6.099e+05	9,9	17	0.08	5913.43	1029.42 (MM)	0.01
6.099e+05	9,9										
21	0.11	5913.43	1029.42 (MM)	0.02	6.099e+05	9,9	22	0.08	5913.43	1029.42 (MM)	0.01
6.099e+05	9,9										
23	0.13	5913.43	1029.42 (MM)	0.02	6.099e+05	9,9	24	0.13	5913.43	1029.42 (MM)	0.02
6.099e+05	9,9										
...											
352	0.13	5913.43	1029.42 (MM)	0.02	6.099e+05	9,9	351	0.13	5913.43	1029.42 (MM)	0.02
6.099e+05	9,9										
<b>Nodo Ver. V Ver. M</b>											
	0.13										

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
13	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 - muratura E = 1.500e+04	40.0	ok L

Nodo	Ver. V	Vp	Vt	Ver. M	Mu Rif. cmb	Nodo	Ver. V	Vp	VtVer.	M	
Mu Rif. cmb		daN	daN		daN cm			daN	daN		
daN cm											
57	0.03	5928.97	1032.13 (MM)	5.22e-03	6.099e+05	1,1	58	0.04	5928.97	1032.13 (MM)	6.66e-03
6.099e+05	1,1										
74	0.04	5928.97	1032.13 (MM)	6.66e-03	6.099e+05	1,1	75	0.03	5928.97	1032.13 (MM)	5.22e-03
6.099e+05	1,1										
154	0.05	5928.97	1032.13 (MM)	8.14e-03	6.099e+05	1,1	155	0.05	5928.97	1032.13 (MM)	8.14e-03
6.099e+05	1,1										
...											
1080	0.04	5928.97	1032.13 (MM)	7.71e-03	6.099e+05	1,1	1079	0.05	5928.97	1032.13 (MM)	8.14e-03
6.099e+05	1,1										
<b>Nodo Ver. V Ver. M</b>											
	0.05										

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
15	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 - muratura E = 1.500e+04	45.0	ok L

Nodo	Ver. V	Vp	Vt	Ver. M	Mu Rif. cmb	Nodo	Ver. V	Vp	VtVer.	M	
Mu Rif. cmb		daN	daN		daN cm			daN	daN		
daN cm											
107	0.19	8212.24	997.10 (MM)	0.02	3.873e+05	9,9	108	0.03	9385.42	997.10 (MM)	2.74e-03
3.873e+05	9,9										
147	0.08	9854.69	997.10 (MM)	8.17e-03	3.873e+05	9,9	156	0.16	8212.24	997.10 (MM)	0.02
3.873e+05	9,9										
1024	0.08	8212.24	997.10 (MM)	0.01	3.873e+05	9,9	1025	0.19	8212.24	997.10 (MM)	0.02
3.873e+05	9,9										
...											
1094	0.08	8212.24	997.10 (MM)	0.01	3.873e+05	9,9	1095	0.19	8212.24	997.10 (MM)	0.02
3.873e+05	9,9										

<b>Nodo</b>	<b>Ver. V</b>	<b>Ver. M</b>
	0.19	0.02

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
30	Muratura in mattoni pieni e malta di calce - Circ. n617/2009 - LC2 - muratura E = 1.500e+04	40.0	ok L

Nodo	Ver. V	Vp	Vt	Ver. M	Mu Rif. cmb	Nodo	Ver. V	Vp	VtVer.	M	
	<b>Mu Rif. cmb</b>	daN	daN		daN cm			daN	daN		
daN cm											
4	0.19	5911.07	1029.01 (MM)	0.03	6.099e+05	9,9	5	0.24	5911.07	1029.01 (MM)	0.04
6.099e+05	9,9										
10	0.19	5911.07	1029.01 (MM)	0.03	6.099e+05	9,9	11	0.24	5911.07	1029.01 (MM)	0.04
6.099e+05	9,9										
12	0.33	5911.07	1029.01 (MM)	0.06	6.099e+05	9,9	13	0.33	5911.07	1029.01 (MM)	0.06
6.099e+05	9,9										
...											
2118	0.26	5911.07	1029.01 (MM)	0.05	6.099e+05	9,9	2117	0.33	5911.07	1029.01 (MM)	0.06
6.099e+05	9,9										
<b>Nodo</b>	<b>Ver. V</b>			<b>Ver. M</b>							
	0.33			0.06							

Lucca, GG/MM/AAAA

Il Progettista