

I ARCHISTRUTTURA

PROGETTAZIONE ARCHITETTONICA, STRUTTURALE, CIVILE

Via Malavolti 31 - Modena

Via del Tuscolano 9 - Bologna

Via Siepelunga 12 - Bologna

Tel. 059 7109442

studio@archistruttura.it

www.archistruttura.it

COMUNE DI BASTIGLIA

Piazza Tintori , n° 26-28

SCUOLA DELL'INFANZIA "H.C. ANDERSEN"

INTERVENTO STRUTTURALE A SEGUITO DI INDAGINI DIAGNOSTICHE RELATIVE AGLI ELEMENTI STRUTTURALI DEI SOLAI

PROGETTISTA STRUTTURALE:

Dott. Ing. Corrado Bonettini

Dott. Ing. Andrea Brighenti

COMMITTENTE:

Comune di Bastiglia

Piazza Repubblica n. 57

41030 Bastiglia

COLLABORATORI:

Dott. Ing. Gianluca Gaiani

REFERENTE PER IL COMMITTENTE:

Geom. Adriana Barbieri

DIRETTORE LAVORI STRUTTURALE:

Dott. Ing. Corrado Bonettini

PROTOCOLLO:

OGGETTO:

PROGETTO ESECUTIVO:

Relazione di vulnerabilità sismica

ES 12

DATA: 19/11/2018

COMUNE DI BASTIGLIA

PROVINCIA DI MODENA

PROGRAMMA DELLE VERIFICHE TECNICHE E PIANO DEGLI
INTERVENTI DI ADEGUAMENTO E MIGLIORAMENTO
SISMICO PREVISTO ALL'ART.1, COMMA 4, LETTERE C)
DELL'OPCM 3362/2004 E S.M.I.

SCUOLA D'INFANZIA "H.C. ANDERSEN"



BASTIGLIA (MO), Piazza della Repubblica, 57

Proprietà : COMUNE DI BASTIGLIA

COMUNE DI BASTIGLIA	
Provincia di Modena	
30 GEN. 2014	
PROT. N.	558
Cat.	6
Cl.	4
Fasc.	

Vignola, Novembre 2013

IL TECNICO

Ing. Roberto Luppi

via ca' del Lazzarini, 73 - 41058 Vignola (MO)
tel. 059/776360 - fax 059/7702770 - cell. 335/8320146
e-mail: ingluppi@tin.it



STUDIO TECNICO ING. ROBERTO LUPPI

INDICE

1. RELAZIONE METODOLOGICA E DI APPROCCIO	5
1.1. DESCRIZIONE DELL'EDIFICIO OGGETTO DI VERIFICA.....	5
1.2. ANALISI DELLA DOCUMENTAZIONE DISPONIBILE.....	6
1.3. PIANO DI INDAGINI.....	6
1.4. METODO DI VERIFICA	6
2. INDAGINI E RILIEVI	8
2.1. DOCUMENTAZIONE FOTOGRAFICA	8
2.2. RILIEVO GEOMETRICO STRUTTURALE E DEL QUADRO FESSURATIVO	17
2.2.1. QUADRO FESSURATIVO E DI DEGRADO.....	17
2.2.2. ANALISI STORICO-CRITICA	17
2.2.3. ESITO DEL RILIEVO GEOMETRICO-STRUTTURALE	18
2.2.4. ES LIVELLI DI CONOSCENZA E FATTORI DI CONFIDENZA.....	18
2.3. PROVE DISTRUTTIVE E NON DISTRUTTIVE EFFETTUATE	19
2.4 . INDAGINI SPECIALISTICHE	20
2.5. CARATTERISTICHE GEOMETRICHE STRUTTURALI.....	20
3. RELAZIONE TECNICA SULLA VERIFICA SISMICA	22
3.1. MODELLAZIONE E METODO DI ANALISI.....	22
3.1.1. NORMATIVA TECNICA.....	22
3.1.2. DESCRIZIONE DEI MATERIALI CONSIDERATI	23
3.1.3. MODELLAZIONE STRUTTURA.....	29
3.1.4. MODELLAZIONE DELLE AZIONI E PRINCIPALI COMBINAZIONI INDAGATE....	97
3.2. VERIFICA NEI CONFRONTI DEI CARICHI STATICI	108
3.2.1.DEFORMAZIONI	108
3.2.2.RISULTATI OPERE DI FONDAZIONE	109
3.2.3.VERIFICA ELEMENTI IN C.A.....	111
3.2.23.VERIFICA ELEMENTI IN MURATURA	140
3.2.4.VERIFICA SOLAI.....	172
3.3. ANALISI MECCANISMI LOCALI	177
3.4. ANALISI MECCANISMI GLOBALI	177
3.4.1. DEFINIZIONE DEI PARAMETRI CHE CONCORRONO ALLA DEFINIZIONE DELL'AZIONE SISMICA	177
3.4.2. RISULTATI DELL'ANALISI SISMICA	181
3.4.3.DEFORMAZIONI	195
3.4.4.RISULTATI OPERE DI FONDAZIONE	195
3.4.5.VERIFICA ELEMENTI IN C.A.	196
3.4.6.VERIFICA ELEMENTI IN MURATURA.....	219
3.4.7.ANALISI ATTIVAZIONE DEI MECCANISMI PER AZIONI SISMICHE	243
4. PARAGRAFO CONCLUSIVO E DI SINTESI.....	254
4.1.SINTESI DEL PERCORSO CONOSCITICO.....	254
4.2. VULNERABILITÀ NON QUANTIFICABILI	254
4.3. CONCLUSIONI SULLA VERIFICA SISMICA ESEGUITA E CRITICITÀ RILEVATE...	255
4.4. SCHEDA DI LIVELLO "2" E RELATIVA APPENDICE	258
5 EVENTUALI INTERVENTI MIGLIORATIVI.....	270

1. RELAZIONE METODOLOGICA E DI APPROCCIO

1.1. DESCRIZIONE DELL'EDIFICIO OGGETTO DI VERIFICA

L'edificio oggetto di verifica è la Scuola d'Infanzia H.C. Andersen" sito nel comune di Bastiglia in Piazza della Repubblica.



L'edificio fa parte di una costruzione divisa in due sezioni che si presentano come due Unità Strutturali distinte, ma interagenti: la scuola d'infanzia, appunto, e l'Asilo Nido "La Locomotiva". Il fabbricato è infatti simmetrico rispetto al muro centrale di spina (setto "a bandiera") che risulta quindi essere in comune alle due sezioni.

L'analisi riguarderà la sola Scuola d'Infanzia, in quanto l'Asilo nido è già stato oggetto di precedente verifica sismica.

Lo sviluppo planimetrico è irregolare, inscrivibile in un trapezio di lati 16 e 37 m e di lato inclinato 33 m; quest'ultimo lato realizza la separazione con l'asilo nido.

L'edificio presenta un piano terreno e un piano primo meno esteso.

Durante il rilievo in situ, e per analogia con le informazioni ottenute dalla precedente verifica sismica, è stato possibile definirne la tipologia strutturale: si presenta come una struttura mista in setti in muratura costituita da mattoni pieni e due pilastri in c.a. con trave soprastante. Tutti i

solai risultano essere in laterocemento, ad eccezione del solaio di copertura del doppio volume dell'ingresso che risulta essere in legno lamellare.

1.2. ANALISI DELLA DOCUMENTAZIONE DISPONIBILE

Durante il sopralluogo presso l'archivio comunale non è stato possibile reperire informazioni riguardante il progetto strutturale dell'edificio, tuttavia per la precedente verifica sismica che ha riguardato l'asilo nido attiguo era stato possibile visionare gli elaborati esecutivi; diversi elementi costruttivi verranno quindi considerati attendibili per analogia.

È inoltre stato possibile visionare la relazione geologica di tale intervento.

L'amministrazione comunale ha fornito gli elaborati architettonici inerenti al progetto della scuola d'infanzia.

Dalla relazione tecnica illustrativa è stato possibile trarre le seguenti informazioni:

- l'involucro è composto da blocchi colorati di calcestruzzo all'esterno e parete in muratura di termolaterizio all'interno, appoggiati su fondazioni continue in c.a;
- le travi e i solai saranno in laterocemento gettati in opera;
- gli architravi e le finiture delle pensiline sono realizzati in profili metallici verniciati.

1.3. PIANO DI INDAGINI

Al fine di raccogliere informazioni per poter effettuare la verifica sismica in oggetto, si ritiene necessario effettuare alcuni **sondaggi**:

- Sondaggio n.1: solaio interpiano;
- Sondaggi n. 2-6: travi di fondazione;
- Sondaggi 3-4-5: pilastro n. 2 e trave;

Molte informazioni si deducono per analogia dal progetto esecutivo visionato precedentemente per la verifica sismica dell'asilo nido.

1.4. METODO DI VERIFICA

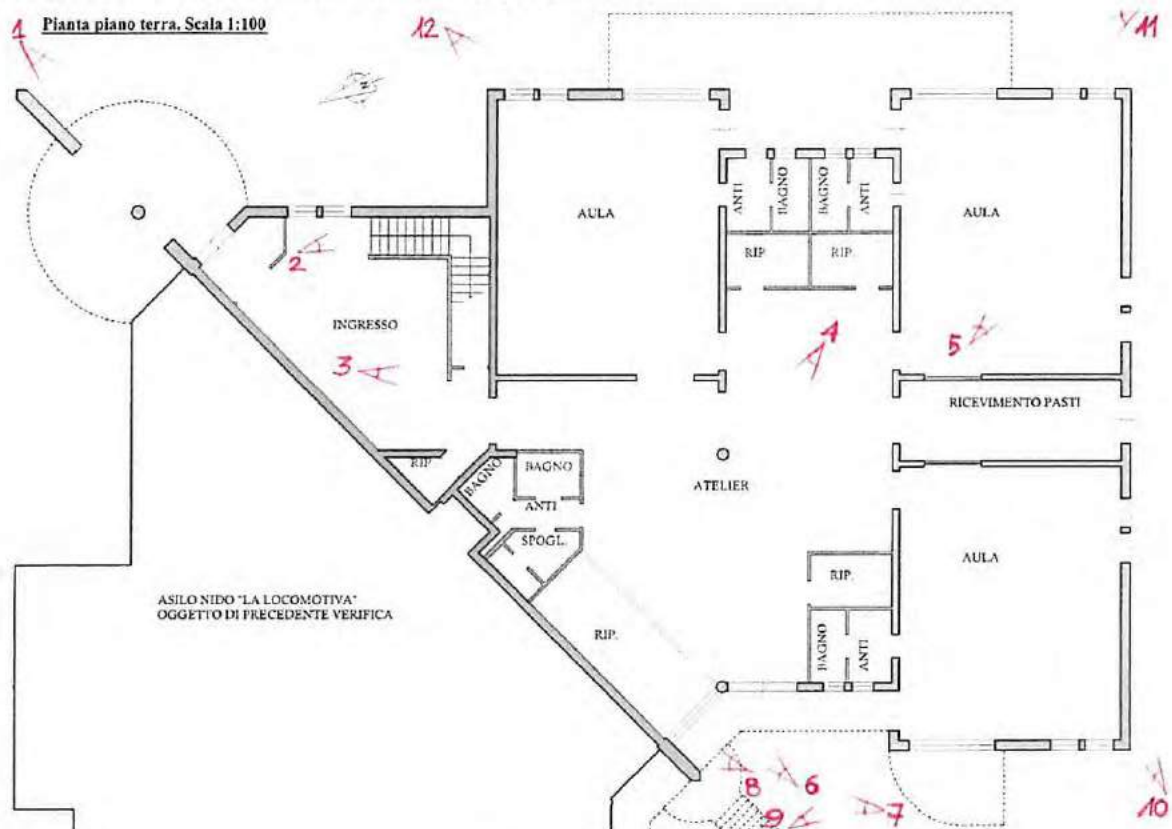
Successivamente verrà costruito un modello **3D ad elementi finiti**. Tramite analisi statica lineare si valuterà il comportamento dell'edificio nei confronti dei carichi statici e nei confronti delle azioni orizzontali dovute al sisma. Dopo aver studiato il comportamento della struttura sottoposta al sisma atteso nel sito in esame secondo la normativa vigente, si provvederà ad un'analisi globale e locale mediante l'applicazione di un sisma ridotto, al fine di identificare la successione dei meccanismi che si instaurano nel fabbricato (valutando le accelerazioni sismiche ed i relativi tempi di ritorno).

In base alle informazioni e ai disegni costruttivi reperiti, alle prove in situ da effettuarsi, sarà scelto il livello di conoscenza in accordo con il R.U.P. e la pubblica amministrazione.

Nella modellazione strutturale agli elementi finiti verrà considerata l'interazione derivante dalla contiguità strutturale tra le due sezioni.

2. INDAGINI E RILIEVI

2.1. DOCUMENTAZIONE FOTOGRAFICA



Punti di presa piano terra



Foto 1



Foto 2



Foto 3



Foto 4



Foto 5



Foto 6



Foto 7



Foto 8

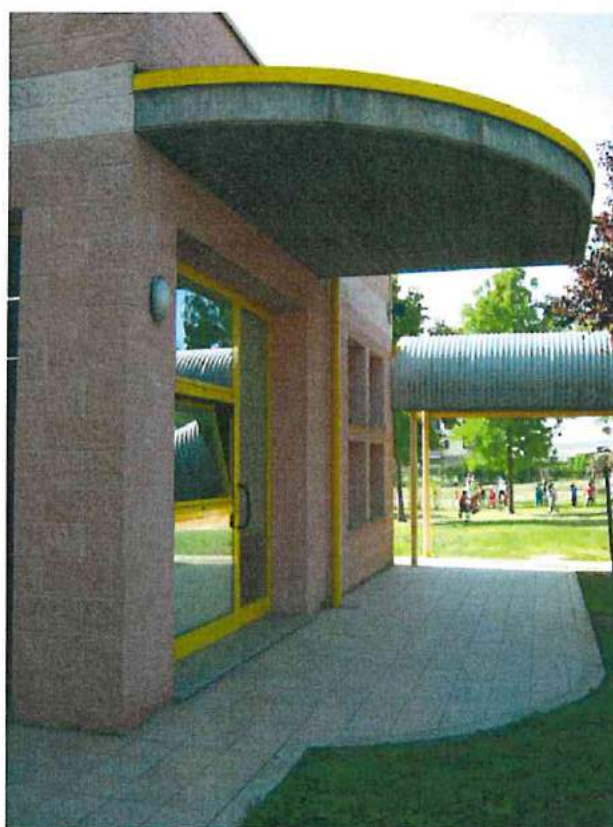


Foto 9



Foto 10

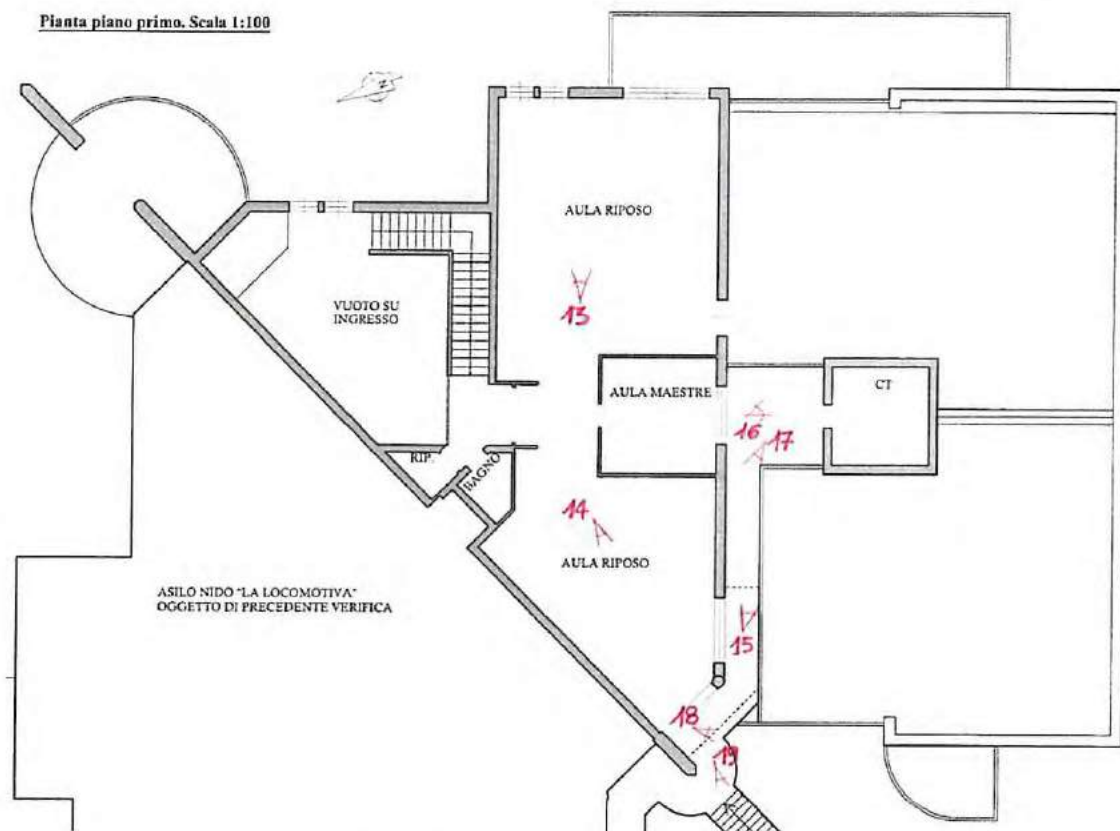


Foto 11



Foto 12

Pianta piano primo, Scala 1:100



Punti di presa piano primo



Foto 13



Foto 14

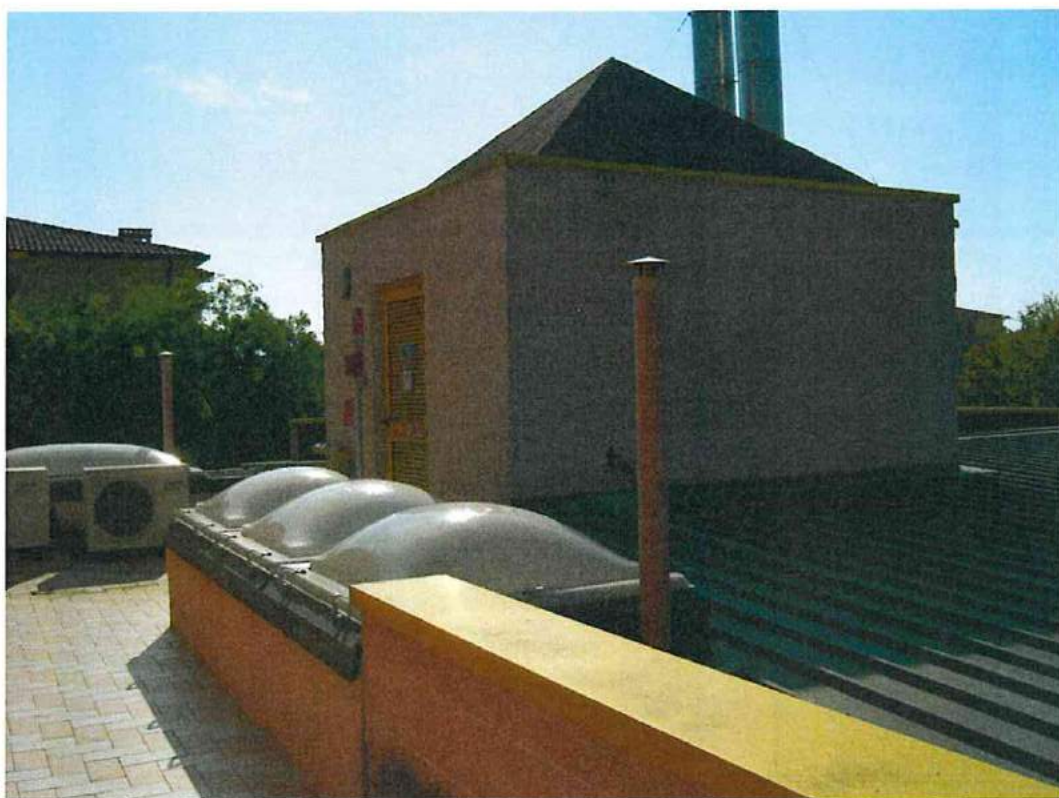


Foto 15



Foto 16

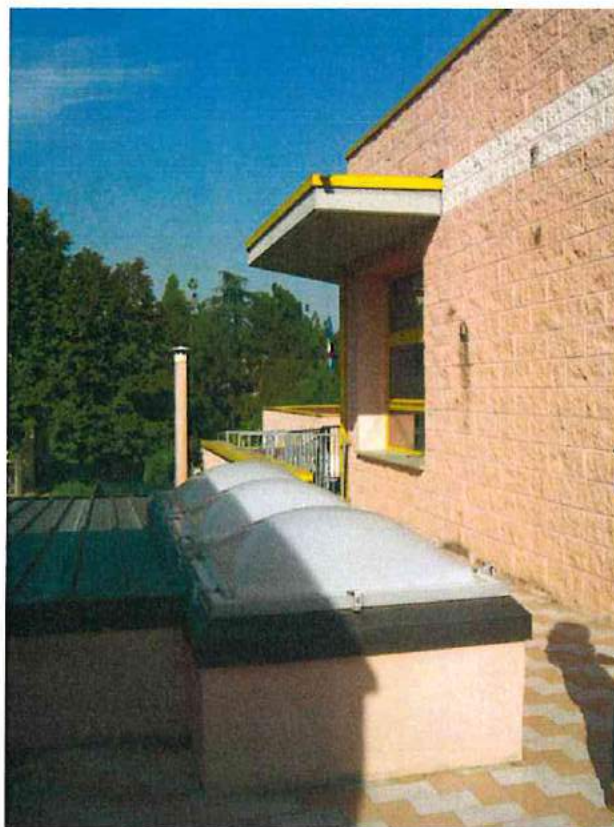


Foto 17

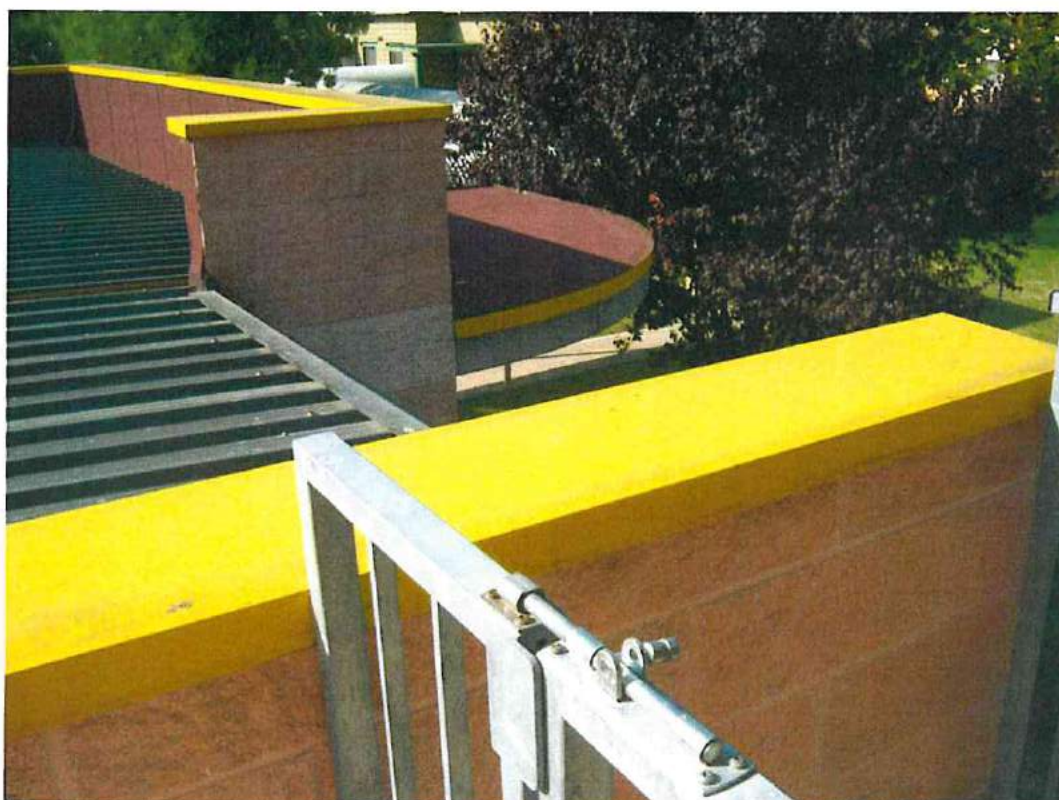


Foto 18



Foto 19

2.2. RILIEVO GEOMETRICO STRUTTURALE E DEL QUADRO FESSURATIVO

2.2.1. QUADRO FESSURATIVO E DI DEGRADO

Quadro fessurativo assente.

2.2.2. ANALISI STORICO-CRITICA

Ai fini di una corretta individuazione del sistema strutturale esistente e del suo stato di sollecitazione si procede alla ricostruzione del processo di realizzazione della U.S. , delle modifiche diacroniche subite all'organismo originario, nonché, per quanto possibile degli eventi che lo hanno interessato.

L'analisi storico-critica del manufatto viene sviluppata sulla base delle evidenze rilevabili in sito.

STEP 1- CORRETTA E COMPLETA IDENTIFICAZIONE DELL'ORGANISMO STRUTTURALE:

è stato eseguito in prima persona il completo rilievo geometrico della struttura	SI
è stato eseguito il completo rilievo geometrico della struttura da soggetto estraneo allo studio, il quale si assume la piena responsabilità per i contenuti degli elaborati prodotti	SI
è stato eseguito in prima persona il rilievo materico sintetico (a vista) della struttura	SI
è stato eseguito in prima persona il completo rilievo fotografico della struttura	SI
è stato eseguito il completo rilievo fotografico della struttura da soggetto estraneo allo studio, il quale si assume la piena responsabilità per i contenuti degli elaborati prodotti	SI
Sono stati riscontrati impedimenti al completamento delle operazioni di rilievo	NO

STEP 2- LOCALIZZAZIONE DELL'ORGANISMO STRUTTURALE SUL TERRITORIO:

l'organismo edilizio è adeguatamente localizzato sul territorio in termini toponomastici e catastali	SI
è stata redatta, da tecnico abilitato, relazione geologica caratterizzante il sito, contestualmente ad un intervento edilizio già realizzato nelle immediate vicinanze del sedime d'intervento	NO

STEP 3- RICOSTRUZIONE DELL'INTERA STORIA COSTRUTTIVA:

è stato possibile reperire la totalità degli atti autorizzativi e progettuali caratterizzanti il ciclo costruttivo dell' U.S. in esame	NO
è stato possibile individuare il nucleo storico strutturale e distinguere le eventuali modifiche e/o aggiunte strutturali in relazioni a evidenze materiche riscontrabili sulla struttura in analisi (differenze di materiali e/o tessiture murarie, distacchi caratterizzanti etc.)	SI
è stato possibile individuare il nucleo storico strutturale e delineare l'evoluzione diacronica dell'organismo edilizio per analogia con tipologie storiche e storicizzate riconosciute	SI
si ritiene necessaria svolgere considerazioni sullo sviluppo storico del	NO

quartiere in cui l'edificio è situato basandosi su test specialistici acquisendo informazioni sugli aspetti urbanistici e storici, in considerazione del valore culturale, storico-architettonico dell'edificio.	
è stato possibile reperire informazioni documentali e/o prendere visione degli episodi di assestamento e cedimento derivanti dalle azioni sismiche subite dall' U.S.	NO

2.2.3. ESITO DEL RILIEVO GEOMETRICO-STRUTTURALE

Il rilievo in situ ha confermato le caratteristiche strutturali e materiche della costruzione, che riflette completamente le consuetudini costruttive dell'epoca in cui è stata realizzata.

Si può affermare che:

la costruzione riflette lo stato delle conoscenze al tempo della sua realizzazione	SI
Sono insiti palesi difetti di impostazione e di realizzazione	SI
La costruzione è stata soggetta ad azioni, anche eccezionali, i cui effetti non siano completamente manifesti	NO
Le strutture presentano degrado e/o modificazioni significative rispetto alla situazione originaria	NO

2.2.4. ES LIVELLI DI CONOSCENZA E FATTORI DI CONFIDENZA

Sulla base degli approfondimenti effettuati nelle fasi conoscitive precedentemente illustrate risulta possibile individuare il "livello di conoscenza" dei diversi parametri coinvolti nel modello (geometria, dettagli costruttivi e materiali); si riporta a seguito check list di riepilogo degli esiti di analisi dei parametri considerati.

Geometria (Carpenteria)	Disegni originali con rilievo visivo a campione per ciascun piano	NO
	Rilievo Strutturale	SI
	Rilievo del quadro fessurativo	SI
Dettagli Strutturali	Limitate verifiche in situ	SI
	Estese od esaustive verifiche in situ	NO
	Buona qualità del collegamento tra pareti verticali	SI
	Buona qualità del collegamento tra orizzontamenti e pareti	SI
	Presenza di cordoli di piano o altri dispositivi di collegamento	SI per analogia con edificio adiacente
	Esistenza di architravi strutturalmente efficienti al di sopra delle aperture	SI per analogia con edificio adiacente
	Presenza di elementi strutturalmente efficienti atti ad eliminare le spinte eventualmente presenti	NO
	Presenza di elementi, anche non strutturali, ad elevata vulnerabilità	SI
Proprietà dei materiali	Limitate indagini in situ	SI
	Estese indagini in situ	NO
	Esaustive indagini in situ	NO

MALTA	Colore	Non visionabile
	Composizione Supposta	SABBIA E CEMENTO
	Consistenza	Coerente

Per quanto sopra riscontrato il livello di conoscenza in funzione dell'informazione disponibile (Tab. C8A.1.1) risulta essere

X	LC1	Conoscenza limitata: rilievo geometrico completo (modulo C in allegato A, N.T.C. 2008); limitato rilievo materico e degli elementi costruttivi; parametri meccanici desunti da dati già disponibili; in
----------	------------	----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------

		assenza di dati geologici e d'informazioni storiche sulle strutture fondali, limitate indagini sul terreno e le fondazioni
	LC2	Conoscenza adeguata: rilievo geometrico completo di restituzione grafica e quadri fessurativi e deformativi; esteso rilievo materico e degli elementi costruttivi; limitate indagini sui parametri meccanici dei materiali; limitate indagini sul terreno e le fondazioni
	LC3	Conoscenza accurata: rilievo geometrico completo di restituzione grafica e quadri fessurativi e deformativi; esaustivo rilievo materico e degli elementi costruttivi; estese indagini sui parametri meccanici dei materiali; estese o esaustive indagini sul terreno e le fondazioni

A ciascun livello di conoscenza è possibile associare un fattore di confidenza, in grado di graduare l'attendibilità del modello di analisi strutturale e, conseguentemente a ciò di tener conto della maggiore o minore qualità della conoscenza nella valutazione della sicurezza sismica.

In particolare in relazione alla tabella D2 riportata all'allegato D al **D. M. Infrastrutture Trasporti 14 gennaio 2008** (G.U. 4 febbraio 2008 n. 29 – Suppl. Ord.) si assume il fattore di confidenza a seguito individuato:

Livello di conoscenza	<u>LC1</u>	LC2	LC3
Fattore di confidenza - FC	<u>1.35</u>	1.2	1

2.3. PROVE DISTRUTTIVE E NON DISTRUTTIVE EFFETTUATE

Sono stati effettuati i seguenti sondaggi:

- Sondaggio n.1: solaio interpiano:



Solaio in laterocemento costituito da intonaco, solaio in laterocemento 32+4 (del tipo Bausta con travetti di 12 cm armati inferiormente con 2 ferri del 6, un ferro del 10 e uno del 12, posti ad interasse di 50 cm) con soletta armata, massetto alleggerito di sp. 10 cm, sottofondo e pavimento. Per gli altri solai si considereranno per analogia del tutto simili a quelli riscontrati nell'edificio adiacente.

- Sondaggi n. 2-6: travi di fondazione: sondaggio visivo, non distruttivo che ha permesso di rilevare la presenza di travi rovesce.
- Sondaggi 3-4-5: pilastro n. 2 e trave:



Pilastro in c.a. con ferri longitudinali del diametro di 16 mm ogni 12 cm di circonferenza interna e staffe del diametro di 8 mm ogni 20 cm.

Trave in c.a. con ferri longitudinali del diametro di 22-24 mm e staffe di 10 mm ogni 12 cm.

2.4 . INDAGINI SPECIALISTICHE

Non effettuate

2.5. CARATTERISTICHE GEOMETRICHE STRUTTURALI

Il fabbricato risulta quindi essere costituito da setti longitudinali ed esterni in muratura dello spessore di 25 cm (esternamente rivestiti) e setti trasversali interni dello spessore di 20 cm. I solai sono in laterocemento con soletta armata, il solaio di copertura dell'ingresso a doppia altezza è costituito da travetti in legno lamellare 14x28 cm posti ad un interasse di 80 cm. I solai di copertura, per analogia con il fabbricato adiacente, si ipotizzano del tipo in laterocemento con sovrastante sordinatura. Sono presenti pensiline aggettanti in cemento e acciaio. Il sistema resistente in muratura, che poggia su travi rovesce di fondazione, è integrato con un telaio centrale costituito da due pilastri a sezione circolare in c.a. e trave a T rovesciata, per reggere la muratura del piano primo. Sul solaio di copertura è inoltre stata

costruita una cabina per la centrale termica in muratura, che non trova corrispondenza con i muri portanti al piano terra.

3. RELAZIONE TECNICA SULLA VERIFICA SISMICA

3.1. MODELLAZIONE E METODO DI ANALISI

Modellazione della geometria e proprietà meccaniche:	
nodi	2992
elementi D2 (per aste, travi, pilastri...)	606
elementi D3 (per pareti, platee, gusci...)	2480
elementi solaio	21
elementi solidi	0
Dimensione del modello strutturale [cm]:	
X min =	-45.52
Xmax =	3903.51
Ymin =	1241.53
Ymax =	4014.04
Zmin =	0.00
Zmax =	750.00
Strutture verticali:	
Elementi di tipo asta	NO
Pilastri	SI
Pareti	SI
Setti (a comportamento membranale)	NO
Strutture non verticali:	
Elementi di tipo asta	SI
Travi	SI
Gusci	SI
Membrane	NO
Orizzontamenti:	
Solai con la proprietà piano rigido	SI
Solai senza la proprietà piano rigido	SI
Tipo di vincoli:	
Nodi vincolati rigidamente	SI
Nodi vincolati elasticamente	NO
Nodi con isolatori sismici	NO
Fondazioni puntuali (plinti/plinti su palo)	NO
Fondazioni di tipo trave	SI
Fondazioni di tipo platea	NO
Fondazioni con elementi solidi	NO

3.1.1. NORMATIVA TECNICA

1. D.Min. Infrastrutture Min. Interni e Prot. Civile 14 Gennaio 2008 e allegate "Norme tecniche per le costruzioni".
2. Circolare 2 febbraio 2009 n.617
3. CNR-DT 206/2007 rev. 7 ottobre 2008 "Istruzioni per la Progettazione, l'Esecuzione ed il Controllo delle Strutture di Legno".

3.1.2. DESCRIZIONE DEI MATERIALI CONSIDERATI

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

1	materiale tipo cemento armato
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 ed un codice numerico (gli elementi strutturali richiamano quest'ultimo nella propria descrizione). Per ogni materiale vengono riportati in tabella i seguenti dati:

<i>Young</i>	modulo di elasticità normale
<i>Poisson</i>	coefficiente di contrazione trasversale
<i>G</i>	modulo di elasticità tangenziale
<i>Gamma</i>	peso specifico
<i>Alfa</i>	coefficiente di dilatazione termica

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:

1	cemento armato	Rck Fctm	resistenza caratteristica cubica resistenza media a trazione semplice
2	acciaio	Ft Fy Fd Fdt Sadm Sadmt	tensione di rottura a trazione tensione di snervamento resistenza di calcolo resistenza di calcolo per spess. t>40 mm tensione ammissibile tensione ammissibile per spess. t>40 mm
3	muratura	Resist. Fk Resist. Fvko	resistenza caratteristica a compressione resistenza caratteristica a taglio
4	legno	Resist. fc0k Resist. ft0k Resist. fmk Resist. fvk Modulo E0,05 Lamellare	Resistenza caratteristica (tensione amm. per REGLES) per compressione Resistenza caratteristica (tensione amm. per REGLES) per trazione Resistenza caratteristica (tensione amm. per REGLES) per flessione Resistenza caratteristica (tensione amm. per REGLES) per taglio Modulo elastico parallelo caratteristico lamellare o massiccio

Id	Tipo / Note	Young	Poisson	G	Gamma	Alfa
		daN/cm2	daN/cm2	daN/cm2	daN/cm3	
2	Rck 250	3.020e+05	0.12	1.348e+05	2.50e-03	1.00e-05
	Rck	250.0				
	fctm	25.6				
3	Rck 200	2.850e+05	0.12	1.272e+05	2.50e-03	1.00e-05
	Rck	200.0				
	fctm	22.1				
7	C25/30	3.100e+05	0.12	1.384e+05	2.50e-03	1.00e-05
	Rck	300.0				
	fctm	26.0				
11	acciaio Fe430 - S275	2.100e+06	0.30	8.077e+05	7.85e-03	1.00e-05
	ft	4300.0				
	fy	2750.0				
	fd	2750.0				
	fdt	2500.0				
	sadm	1900.0				
	sadmt	1700.0				
43	legno lamellare incollato omogeneo GL28h - UNI EN 1194 2000 Per EC5	1.260e+05	0.0	7800.0	4.00e-04	0.0
	Modulo E0.05	1.020e+05				
	Lamellare =Si					
	Resist. f0k	265.0				
	Resist. f0k	195.0				
	Resist. fmk	280.0				
	Resist. fvk	32.0				
48	muratura E = 4.200e+04	4.200e+04	0.0	1.680e+04	1.20e-03	5.00e-06
	Resist. fk	42.0				
	Resist. fvk	2.0				

Pareti c.a.	1/71..	2/81..	3/91..	4/101..	5/111..	6/121..
Generalità						
Progetto armatura	Singolo elemento	Singolo elemento	Singolo elemento	Singolo elemento	Singolo elemento	Singolo elemento
	Singolo elemento	Singolo elemento	Singolo elemento	Singolo elemento	Singolo elemento	Singolo elemento
Armatura						
Inclinazione Av [gradi]	90.00	90.00	90.00	90.00	90.00	90.00
	90.00	90.00	90.00	90.00	90.00	90.00
Angolo Av-Ao [gradi]	90.00	90.00	90.00	90.00	90.00	90.00
	90.00	90.00	90.00	90.00	90.00	90.00
Minima tesa	0.25	0.25	0.25	0.25	0.25	0.25
	0.25	0.25	0.25	0.25	0.25	0.25
Massima tesa	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00
	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00
Maglia unica centrale	No	No	No	No	No	No
	No	No	No	No	No	No
Copriferro [cm]	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00
	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00
Maglia V						
diametro	10	12	10	10	10	10
	10	10	10	10	10	10
passo	25	25	25	25	25	25
	25	25	25	25	25	25
diametro aggiuntivi	12	14	12	12	12	12
	12	12	12	12	12	12
Maglia O						
diametro	8	12	8	8	8	8
	8	8	8	8	8	8
passo	25	25	25	25	25	25
	25	25	25	25	25	25
diametro aggiuntivi	8	14	8	8	8	8
	8	8	8	8	8	8
Stati limite ultimi						
Tensione fyk [daN/cm2]	4300.00	4300.00	4500.00	4300.00	4300.00	4300.00
	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00
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
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
Coefficiente gamma c	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50

Pareti c.a.	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50
Fattore di confidenza FC	1.35	1.35	1.35	1.35	1.35	1.35
	1.35	1.35	1.35	1.35	1.35	1.35
Verifiche con N costante	Si	Si	Si	Si	Si	Si
	Si	Si	Si	Si	Si	Si
Tensioni ammissibili						
Tensione amm. cls [daN/cm ²]	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 ²]	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
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
Parete sismica						
Fattore amplificazione taglio V	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50
	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50
Hcrit. par. 7.4.4.5.1 [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
Hcrit. par. 7.4.6.1.4 [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
Usa diagramma di fig. 7.4.2	No	No	No	No	No	No
	No	No	No	No	No	No
Verifica come fascia	No	No	No	No	No	No
	No	No	No	No	No	No
Zona confinata						
Minima 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
Massima tesa	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00
	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00
Distanza barre [cm]	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00
	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00
Interferro	2	2	2	2	2	2
	2	2	2	2	2	2
Armatura inclinata						
Area barre [cm ²]	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Angolo orizzontale [gradi]	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Distanza di base [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
Resistenza al fuoco						
3- intradosso	No	No	No	No	No	No
	No	No	No	No	No	No
3+ estradosso	No	No	No	No	No	No
	No	No	No	No	No	No
Tempo di esposizione R	15	15	15	15	15	15
	15	15	15	15	15	15

Gusci c.a.	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
Armatura						
Inclinazione Ax [gradi]	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Angolo Ax-Ay [gradi]	90.00	90.00	90.00	90.00	90.00	90.00
	90.00	90.00	90.00	90.00	90.00	90.00

Gusci c.a.	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
Minima tesa	0.33	0.33	0.31	0.33	0.33	0.33
	0.33	0.33	0.33	0.33	0.33	0.33
Massima tesa	0.81	0.81	0.78	0.81	0.81	0.81
	0.81	0.81	0.81	0.81	0.81	0.81
Maglia unica centrale	No	No	No	No	No	No
	No	No	No	No	No	No
Copriferro [cm]	2.00	3.00	2.00	2.00	2.00	2.00
	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00	2.00
Maglia x						
diametro	10	14	10	10	10	10
	10	10	10	10	10	10
passo	20	25	20	20	20	20
	20	20	20	20	20	20
diametro aggiuntivi	12	14	12	12	12	12
	12	12	12	12	12	12
Maglia y						
diametro	10	14	10	10	10	10
	10	10	10	10	10	10
passo	20	25	20	20	20	20
	20	20	20	20	20	20
diametro aggiuntivi	12	14	12	12	12	12
	12	12	12	12	12	12
Stati limite ultimi						
Tensione fyk [daN/cm2]	4300.00	4300.00	4500.00	4300.00	4300.00	4300.00
	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00
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
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
Coefficiente gamma c	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50
	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50
Fattore di confidenza FC	1.35	1.35	1.35	1.35	1.35	1.35
	1.35	1.35	1.35	1.35	1.35	1.35
Verifiche con N costante	Si	Si	Si	Si	Si	Si
	Si	Si	Si	Si	Si	Si
Applica SLU da DIN	No	No	No	No	No	No
	No	No	No	No	No	No
Tensioni ammissibili						
Tensione amm. cls [daN/cm2]	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/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
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
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
Resistenza al fuoco						
3- intradosso	No	No	No	No	No	No
	No	No	No	No	No	No
3+ estradosso	No	No	No	No	No	No
	No	No	No	No	No	No
Tempo di esposizione R	15	15	15	15	15	15
	15	15	15	15	15	15

Travi c.a.	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
Generalità						
Progetta a filo	No	No	No	No	No	No
	No	No	No	No	No	No
Af inf: da q*L*L /	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Armatura						
Minima tesa	0.33	0.20	0.31	0.33	0.33	0.33
	0.33	0.33	0.33	0.33	0.33	0.33
Minima compressa	0.33	0.20	0.31	0.33	0.33	0.33
	0.33	0.33	0.33	0.33	0.33	0.33
Massima tesa	0.81	0.81	0.78	0.81	0.81	0.81
	0.81	0.81	0.81	0.81	0.81	0.81
Da sezione	Si	No	Si	Si	Si	Si
	Si	Si	Si	Si	Si	Si
Usa armatura teorica	No	No	No	No	No	No
	No	No	No	No	No	No
Stati limite ultimi						
Tensione fyk [daN/cm2]	4300.00	4300.00	4500.00	4300.00	4300.00	4300.00
	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00

Travi c.a.	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
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
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
Coefficiente gamma c	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50
	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50
Fattore di confidenza FC	1.35	1.35	1.35	1.35	1.35	1.35
	1.35	1.35	1.35	1.35	1.35	1.35
Verifiche con N costante	Si	Si	Si	Si	Si	Si
	Si	Si	Si	Si	Si	Si
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
Modello per il confinamento						
Relazione tensio-deformativa	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
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
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
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
epsilon c2	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
epsilon cy	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	1.500e-03
Tensioni ammissibili						
Tensione amm. cls [daN/cm2]	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/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
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
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
Staffe						
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
Passo minimo [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
Passo massimo [cm]	30.00	30.00	30.00	30.00	30.00	30.00
	30.00	30.00	30.00	30.00	30.00	30.00
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
Lunghezza zona raffittita [cm]	50.00	50.00	50.00	50.00	50.00	50.00
	50.00	50.00	50.00	50.00	50.00	50.00
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
Percentuale sagomati	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Luce di taglio per GR [cm]	1.00	1.00	1.00	1092.00	726.00	926.00
	770.00	230.00	443.00	471.00	607.00	1.00
Adotta scorrimento medio	No	No	No	No	No	No
	No	No	No	No	No	No
Torsione non essenziale inclusa	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/..
Generalità						
Progetto armatura	Privilegia lati	Privilegia lati	Privilegia lati	Privilegia lati	Privilegia lati	Privilegia lati
	Privilegia lati	Privilegia lati	Privilegia lati	Privilegia lati	Privilegia lati	Privilegia lati
Progetta a filo	No	No	No	No	No	No
	No	No	No	No	No	No
Effetti del 2 ordine	Si	Si	Si	Si	Si	Si
	Si	Si	Si	Si	Si	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
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
Armatura						
Massima tesa	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00
	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00	4.00
Minima tesa	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00

Pilastri c.a.	1/7/..	2/8/..	3/9/..	4/10/..	5/11/..	6/12/..
Stati limite ultimi	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
Tensione fyk [daN/cm2]	4300.00	4300.00	4500.00	4300.00	4300.00	4300.00
	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00
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
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
Coefficiente gamma c	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50
	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50
Fattore di confidenza FC	1.35	1.35	1.35	1.35	1.35	1.35
	1.35	1.35	1.35	1.35	1.35	1.35
Verifiche con N costante	Si	Si	Si	Si	Si	Si
	Si	Si	Si	Si	Si	Si
Modello per il confinamento						
Relazione tensio-deformativa	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
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
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
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
epsilon c2	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
epsilon cy	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	1.500e-03
Tensioni ammissibili						
Tensione amm. cls [daN/cm2]	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/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
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
Staffe						
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
Passo minimo [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
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
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
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
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
Luce di taglio per GR [cm]	1.00	1.00	1.00	1092.00	726.00	926.00
	770.00	230.00	443.00	471.00	607.00	1.00
Massimizza gerarchia	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/..
Lunghezze libere						
Altezza interpiano [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
Rho	0.85	0.85	0.85	0.85	0.85	0.85
	0.85	0.85	0.85	0.85	0.85	0.85
Snellezza limite	20.00	20.00	20.00	20.00	20.00	20.00
	20.00	20.00	20.00	20.00	20.00	20.00
Generalità						
Gamma non sismico	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Gamma sismico	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Fattore di confidenza FC	1.35	1.35	1.35	1.35	1.35	1.35
	1.35	1.35	1.35	1.35	1.35	1.35
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
Media valori per quota	Si	Si	Si	Si	Si	Si
	Si	Si	Si	Si	Si	Si
Media valori per elemento	Si	Si	Si	Si	Si	Si

Muratura	1/71..	2/81..	3/91..	4/101..	5/111..	6/121..
	Si	Si	Si	Si	Si	Si
Verifica come fascia	No	No	Si	No	No	No
	No	No	No	No	No	No
Usa formula [7.8.3]	No	No	No	No	No	No
	No	No	No	No	No	No

Solai c.a.	1/71..	2/81..	3/91..	4/101..	5/111..	6/121..
Generalità						
Usa tensioni ammissibili	No	No	No	No	No	No
	No	No	No	No	No	No
Af inf. da traffico	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
Incrementa armatura longitudinale per taglio	Si	Si	Si	Si	Si	Si
	Si	Si	Si	Si	Si	Si
Af inf. da $q \cdot L \cdot L /$	20.00	20.00	20.00	20.00	20.00	20.00
	20.00	20.00	20.00	20.00	20.00	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
Armatura						
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
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
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
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
Stati limite ultimi						
Tensione f_{yk} [daN/cm ²]	4300.00	4300.00	4500.00	4300.00	4300.00	4300.00
	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00	4300.00
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
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
Coefficiente gamma c	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50
	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50
Fattore di ridistribuzione	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Tensioni ammissibili						
Tensione amm. cls [daN/cm ²]	85.00	85.00	85.00	85.00	85.00	85.00
	85.00	85.00	85.00	85.00	85.00	85.00
Tensione amm. acciaio [daN/cm ²]	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
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
Verifica freccia						
Infinita	500.00	500.00	500.00	500.00	500.00	500.00
	500.00	500.00	500.00	500.00	500.00	500.00
Istantanea	1000.00	1000.00	1000.00	1000.00	1000.00	1000.00
	1000.00	1000.00	1000.00	1000.00	1000.00	1000.00
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
Usa J non fessurato	No	No	No	No	No	No
	No	No	No	No	No	No

3.1.3. MODELLAZIONE STRUTTURA

MODELLAZIONE DELLE SEZIONI

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

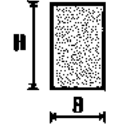
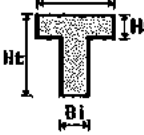
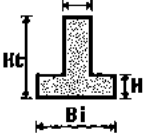
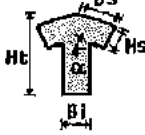
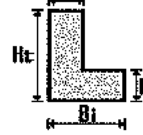
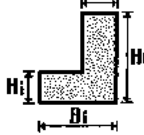
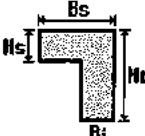
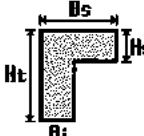
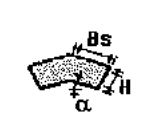
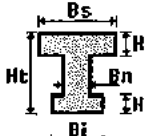
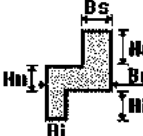
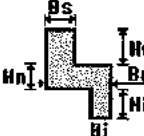
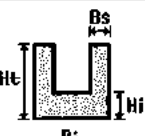
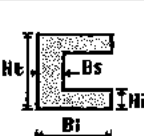
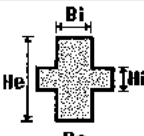
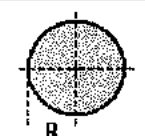
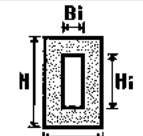
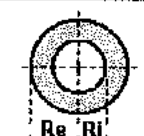
- 1 sezione di tipo generico
- 2 profilati semplici
- 3 profilati accoppiati e speciali

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:

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

I dati soprariportati 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 cm2	A V2 cm2	A V3 cm2	Jt cm4	J 2-2 cm4	J 3-3 cm4	W 2-2 cm3	W 3-3 cm3	Wp 2-2 cm3	Wp 3-3 cm3
1	Circolare: r=20.00	1256.64	0.0	0.0	2.513e+05	1.257e+05	1.257e+05	6283.19	6283.19	1.067e+04	1.067e+04
2	Circolare: r=22.50	1590.43	0.0	0.0	4.026e+05	2.013e+05	2.013e+05	8946.18	8946.18	1.519e+04	1.519e+04
3	Sez 1: bi=80.00 ht=130.00 bs=35.00 hi=30.00	5900.00	0.0	0.0	2.093e+06	1.637e+06	9.112e+06	4.093e+04	1.192e+05	4.912e+04	1.430e+05
4	Sez 2: bi=60.00 ht=130.00 bs=15.00 hi=30.00	3300.00	0.0	0.0	5.055e+05	5.681e+05	4.842e+06	1.894e+04	5.666e+04	2.273e+04	6.799e+04
5	Sez 3: bi=120.00 ht=130.00 bs=35.00 hi=30.00	7100.00	0.0	0.0	2.453e+06	4.677e+06	1.068e+07	7.795e+04	1.288e+05	9.355e+04	1.546e+05
6	Sez 4: bi=120.00	6100.00	0.0	0.0	1.505e+06	4.450e+06	8.587e+06	7.417e+04	9.718e+04	8.900e+04	1.166e+05

Id	Tipo	Area	A V2	A V3	J1	J 2-2	J 3-3	W 2-2	W 3-3	Wp 2-2	Wp 3-3
	ht=130.00 bs=25.00 hi=30.00										
7	Sez 5: bi=60.00 ht=130.00 bs=20.00 hi=30.00	3800.00	0.0	0.0	6.830e+05	6.067e+05	5.804e+06	2.022e+04	7.184e+04	2.427e+04	8.621e+04
8	Sez 6: bi=80.00 ht=130.00 bs=30.00 hi=30.00	5400.00	0.0	0.0	1.550e+06	1.505e+06	8.313e+06	3.763e+04	1.054e+05	4.515e+04	1.265e+05
9	Rettangolare: b=70.00 h =38.00	2660.00	2216.67	2216.67	8.425e+05	1.086e+06	3.201e+05	3.103e+04	1.685e+04	4.655e+04	2.527e+04
10	Sez 8: bi=120.00 ht=130.00 bs=40.00 hi=30.00	7600.00	0.0	0.0	3.146e+06	4.853e+06	1.161e+07	8.089e+04	1.437e+05	9.707e+04	1.724e+05
11	Rettangolare: b=25.00 h =38.00	950.00	791.67	791.67	1.159e+05	4.948e+04	1.143e+05	3958.33	6016.67	5937.50	9025.00
12	2-14: b=70.00 h=32.00	2240.00	0.0	0.0	5.444e+05	9.147e+05	1.911e+05	2.613e+04	1.195e+04	3.920e+04	1.792e+04
13	Rettangolare: b=35.00 h =38.00	1330.00	1108.33	1108.33	2.476e+05	1.358e+05	1.600e+05	7758.33	8423.33	1.164e+04	1.263e+04
14	Rettangolare: b=15.00 h =38.00	570.00	475.00	475.00	3.212e+04	1.069e+04	6.859e+04	1425.00	3610.00	2137.50	5415.00
15	Rettangolare: b=27.00 h =38.00	1026.00	855.00	855.00	1.403e+05	6.233e+04	1.235e+05	4617.00	6498.00	6925.50	9747.00
16	Rettangolare: b=30.00 h =38.00	1140.00	950.00	950.00	1.780e+05	8.550e+04	1.372e+05	5700.00	7220.00	8550.00	1.083e+04
17	7: b=25.00 h=23.00	575.00	0.0	0.0	4.629e+04	2.995e+04	2.535e+04	2395.83	2204.17	3593.75	3306.25
18	9: b=27.00 h=25.00	675.00	0.0	0.0	6.378e+04	4.101e+04	3.516e+04	3037.50	2812.50	4556.25	4218.75
20	10-11: b=30.00 h=32.00	960.00	0.0	0.0	1.290e+05	7.200e+04	8.192e+04	4800.00	5120.00	7200.00	7680.00
21	12-15: b=25.00 h=32.00	800.00	0.0	0.0	8.744e+04	4.167e+04	6.827e+04	3333.33	4266.67	5000.00	6400.00
23	1b-2b: b=27.00 h=32.00	864.00	0.0	0.0	1.034e+05	5.249e+04	7.373e+04	3888.00	4608.00	5832.00	6912.00
25	4b: b=27.00 h=87.00	2349.00	0.0	0.0	4.592e+05	1.427e+05	1.482e+06	1.057e+04	3.408e+04	1.586e+04	5.109e+04
26	5b: b=27.00 h=32.00	864.00	0.0	0.0	1.034e+05	5.249e+04	7.373e+04	3888.00	4608.00	5832.00	6912.00

MODELLAZIONE STRUTTURA: 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:

Nodo	numero del nodo.
X	valore della coordinata X
Y	valore della coordinata Y
Z	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:

Nodo	numero del nodo.
X	valore della coordinata X
Y	valore della coordinata Y
Z	valore della coordinata Z
Note	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).
Note	(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
Rig. TX	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. 14/01/08

Nodo	X	Y	Z	Nodo	X	Y	Z	Nodo	X	Y	Z
	cm	cm	cm		cm	cm	cm		cm	cm	cm
12	1556.0	3165.5	199.2	14	1400.5	2991.0	274.6	15	1503.2	2991.0	274.6
22	3051.0	2486.5	306.0	24	1350.5	3252.7	143.9	25	1224.5	3210.0	53.0
27	1400.5	2786.5	350.0	69	2656.0	3541.5	75.0	71	2656.0	3541.5	201.0
73	3753.5	3162.1	306.0	78	3753.5	2952.6	180.0	82	2953.5	1802.5	127.5
91	2358.5	3123.7	201.0	92	3051.0	2786.5	306.0	106	2953.5	2556.5	350.0
112	1400.5	2536.7	583.3	115	1177.7	2536.7	641.7	118	1226.7	2536.7	641.7
119	3753.5	1998.8	180.0	122	1275.6	2536.7	641.7	124	1324.5	2536.7	641.7
128	3021.0	2786.5	306.0	133	1400.5	2536.7	641.7	134	1177.7	2536.7	700.0
137	1226.7	2536.7	700.0	138	1275.6	2536.7	700.0	140	1324.5	2536.7	700.0
146	3051.0	2486.5	210.0	154	2953.5	2556.5	75.0	155	2953.5	2536.7	201.0
164	3753.5	2952.6	201.0	166	3753.5	3162.1	201.0	168	3753.5	3026.6	201.0
275	3517.0	1519.0	180.0	277	3517.0	1519.0	75.0	278	3517.0	1519.0	201.0
279	2953.5	2486.5	75.0	280	2953.5	2461.5	75.0	281	2953.5	2331.5	37.5
282	2953.5	2241.8	37.5	283	2953.5	2174.3	37.5	284	2953.5	2106.7	37.5
285	2953.5	2039.2	37.5	286	2953.5	1971.6	37.5	287	2953.5	1882.5	37.5
288	2953.5	1774.0	37.5	289	2953.5	1725.0	37.5	290	3341.5	2786.5	253.5
291	2922.0	1725.0	37.5	292	2880.0	1725.0	37.5	293	2830.0	1725.0	37.5
294	2780.0	1725.0	37.5	295	2756.0	1725.0	37.5	296	2706.0	1725.0	37.5
297	2656.0	1725.0	37.5	298	2617.5	1725.0	37.5	299	2262.9	1402.6	37.5
300	2222.3	1443.2	37.5	301	2181.8	1483.7	37.5	302	2157.8	1539.5	37.5
303	2141.3	1524.2	37.5	304	2108.8	1556.7	37.5	305	2076.3	1589.2	37.5
306	2043.8	1621.7	37.5	307	2011.3	1654.2	37.5	308	1978.8	1686.7	37.5
309	1946.3	1719.2	37.5	310	1913.8	1751.7	37.5	311	1881.3	1784.2	37.5
312	1848.8	1816.7	37.5	313	1816.3	1849.2	37.5	314	1783.8	1881.7	37.5
315	1751.3	1914.1	37.5	316	1718.8	1946.6	37.5	317	1686.4	1979.1	37.5
318	1653.9	2011.6	37.5	319	1621.4	2044.1	37.5	320	1588.9	2076.6	37.5
321	1565.9	2248.6	37.5	322	1556.4	2109.1	37.5	323	1528.7	2211.3	37.5
324	1523.9	2141.6	37.5	325	1516.3	2298.3	37.5	326	1491.4	2174.1	37.5
327	1466.6	2347.9	37.5	328	1416.9	2397.6	37.5	329	1392.1	2372.8	37.5
330	1367.2	2347.9	37.5	331	1342.4	2323.1	37.5	332	1305.1	2360.4	37.5
333	1267.7	2397.7	37.5	334	1230.4	2435.1	37.5	335	1193.0	2472.4	37.5
336	1155.7	2509.8	37.5	337	1128.8	2536.7	37.5	338	1081.0	2584.4	37.5
339	1043.7	2621.8	37.5	340	1006.3	2659.1	37.5	341	969.0	2696.4	37.5
342	931.7	2733.8	37.5	343	894.3	2771.1	37.5	344	857.0	2808.4	37.5
345	819.6	2845.8	37.5	346	782.3	2883.1	37.5	347	745.0	2920.5	37.5
348	707.6	2957.8	37.5	349	670.3	2995.1	37.5	350	633.0	3032.5	37.5
351	595.6	3069.8	37.5	352	557.2	3108.2	37.5	353	541.7	3169.5	37.5
354	518.8	3146.6	37.5	355	477.3	3188.1	37.5	356	435.7	3229.7	37.5
357	117.2	3548.1	58.3	358	64.4	3600.9	58.3	359	3753.5	3754.1	75.0
360	3753.5	3701.3	75.0	361	3753.5	3662.6	75.0	362	3753.5	3612.6	75.0
363	3753.5	3562.6	75.0	364	3753.5	3538.6	75.0	365	3753.5	3488.6	75.0
366	3753.5	3438.6	75.0	367	3753.5	3369.4	75.0	368	3753.5	3300.3	75.0
369	3753.5	3231.2	75.0	370	1556.0	3078.2	236.9	371	1556.0	2991.0	274.6
372	3753.5	2329.4	75.0	373	1400.5	3078.2	236.9	374	3753.5	2902.6	75.0
375	3753.5	2786.6	75.0	376	3753.5	2764.6	75.0	377	3753.5	2712.6	75.0
378	3753.5	2552.6	75.0	379	3753.5	2486.6	75.0	380	3051.0	2486.5	350.0
381	3753.5	2379.4	75.0	382	1350.5	3210.0	143.9	383	1556.0	2786.5	350.0
384	1503.2	2786.5	350.0	385	1503.2	2728.5	350.0	386	3753.5	1909.7	75.0
387	3753.5	1820.6	75.0	388	3753.5	1770.6	75.0	389	3753.5	1720.6	75.0
390	3753.5	1696.6	75.0	391	3753.5	1646.6	75.0	392	3753.5	1596.6	75.0
393	3753.5	1557.8	75.0	394	3753.5	1519.1	75.0	395	3717.8	1519.1	75.0
396	3691.0	3754.0	75.0	397	3691.0	1519.0	75.0	398	3687.4	2786.5	75.0
399	3683.1	2486.5	75.0	400	3641.0	3754.0	75.0	401	3641.0	1519.0	75.0
402	3630.3	2786.5	75.0	403	3621.8	2486.5	75.0	404	3591.0	3754.0	75.0
405	3591.0	1519.0	75.0	406	3573.2	2786.5	75.0	407	3567.0	3754.0	75.0
408	3567.0	1519.0	75.0	409	3560.4	2486.5	75.0	410	3517.0	3754.0	75.0
411	3516.1	2786.5	75.0	412	3499.1	2486.5	75.0	413	3467.0	3754.0	75.0
414	3467.0	1519.0	75.0	415	3459.0	2786.5	75.0	416	3437.7	2486.5	75.0
417	3402.0	2786.5	75.0	418	3399.0	3754.0	75.0	419	3390.4	1519.0	75.0
420	3376.4	2486.5	75.0	421	3340.4	1519.0	75.0	422	3331.0	3754.0	75.0
423	3315.0	2486.5	75.0	424	3296.0	1519.0	75.0	425	3291.0	3754.0	75.0
426	3251.0	2486.5	75.0	427	2656.0	3541.5	180.0	428	3281.0	2786.5	75.0
429	3903.5	2712.6	350.0	430	3251.0	2786.5	75.0	431	3051.0	2486.5	180.0
432	3005.5	3754.0	75.0	433	2996.0	1519.0	75.0	434	2979.5	3754.0	75.0
435	2953.5	3754.0	75.0	436	2953.5	3677.5	75.0	438	2953.5	3541.5	75.0
439	2953.5	3451.5	75.0	440	2953.5	3371.5	75.0	441	2953.5	3305.8	75.0
442	2953.5	3227.2	75.0	443	2953.5	3148.7	75.0	444	2953.5	3070.1	75.0
445	2953.5	2941.5	75.0	446	2358.5	3082.0	201.0	447	2953.5	2811.5	75.0
448	2953.5	2786.5	75.0	449	3753.5	3126.6	180.0	450	3753.5	3076.6	180.0
451	2953.5	2331.5	75.0	452	2953.5	2241.8	75.0	453	2953.5	2174.3	75.0
454	2953.5	2106.7	75.0	455	2953.5	2039.2	75.0	456	2953.5	1971.6	75.0

457	2953.5	1882.5	75.0	458	2953.5	1774.0	75.0	459	2953.5	1725.0	75.0
460	3341.5	2786.5	306.0	461	2953.5	1574.0	75.0	462	2953.5	1546.5	75.0
463	2953.5	1519.0	75.0	464	2922.7	3541.5	75.0	465	2922.0	1725.0	75.0
466	1400.5	2536.7	700.0	467	2881.4	3541.5	75.0	468	2880.0	1725.0	75.0
469	1487.3	2468.0	425.0	470	2806.4	3541.5	75.0	471	2830.0	1725.0	75.0
472	1521.6	2502.3	425.0	473	3753.5	2279.4	75.0	474	2782.4	3541.5	75.0
475	2780.0	1725.0	75.0	476	1487.3	2468.0	530.0	477	2756.0	1725.0	75.0
478	1521.6	2502.3	530.0	479	2707.4	3541.5	75.0	480	2706.0	1725.0	75.0
481	1177.7	2536.7	525.0	482	1400.5	3340.0	306.0	483	2656.0	1725.0	75.0
484	2617.5	1725.0	75.0	485	2615.0	3541.5	75.0	486	1487.3	2468.0	583.3
487	1521.6	2502.3	583.3	488	2540.0	3541.5	75.0	489	2516.0	3541.5	75.0
490	1487.3	2468.0	656.0	491	1521.6	2502.3	656.0	492	2441.0	3541.5	75.0
493	1521.6	2502.3	700.0	494	2399.7	3541.5	75.0	495	2358.5	3754.0	75.0
496	2358.5	3677.5	75.0	497	3753.5	2433.0	75.0	498	2358.5	3541.5	75.0
499	2358.5	3450.8	75.0	500	2358.5	3371.5	75.0	501	2358.5	3269.5	75.0
502	2358.5	2871.5	75.0	503	2358.5	2786.5	75.0	504	2358.5	2727.5	75.0
505	2256.0	2786.5	75.0	506	2304.5	3754.0	75.0	507	2262.9	1402.6	75.0
508	2222.3	1443.2	75.0	509	3753.5	3126.6	306.0	510	2181.8	1483.7	75.0
511	2157.8	1539.5	75.0	512	2141.3	1524.2	75.0	513	3753.5	3076.6	306.0
514	2108.8	1556.7	75.0	515	3753.5	3026.6	306.0	516	2076.3	1589.2	75.0
517	2056.0	2786.5	75.0	518	2043.8	1621.7	75.0	519	2011.3	1654.2	75.0
520	2004.5	3754.0	75.0	521	2003.5	2786.5	75.0	522	1978.8	1686.7	75.0
523	1964.5	3754.0	75.0	524	1958.7	2786.5	75.0	525	1946.3	1719.2	75.0
526	1914.0	2786.5	75.0	527	1913.8	1751.7	75.0	528	1896.5	3754.0	75.0
529	1881.3	1784.2	75.0	530	1869.2	2786.5	75.0	531	1848.8	1816.7	75.0
532	1828.5	3754.0	75.0	533	1824.5	2786.5	75.0	534	1816.3	1849.2	75.0
535	1783.8	1881.7	75.0	536	1779.7	2786.5	75.0	537	1778.5	3754.0	75.0
538	1751.3	1914.1	75.0	539	1735.0	2786.5	75.0	540	1728.5	3754.0	75.0
541	1718.8	1946.6	75.0	542	1704.5	3754.0	75.0	543	1690.2	2786.5	75.0
544	1686.4	1979.1	75.0	545	1654.5	3754.0	75.0	546	1653.9	2011.6	75.0
547	1645.5	2786.5	75.0	548	1621.4	2044.1	75.0	549	1604.5	3754.0	75.0
550	1600.7	2786.5	75.0	551	1588.9	2076.6	75.0	552	1565.9	2248.6	75.0
553	1556.4	2109.1	75.0	554	1556.0	3754.0	75.0	555	1556.0	3648.2	75.0
556	1556.0	3556.5	75.0	557	1556.0	3532.5	75.0	558	1556.0	3432.5	75.0
559	1556.0	3340.0	75.0	560	1556.0	3252.7	75.0	561	1556.0	3165.5	75.0
562	1556.0	3078.2	75.0	563	1556.0	2991.0	75.0	564	1556.0	2903.7	75.0
565	1556.0	2786.5	75.0	566	1556.0	2728.5	75.0	567	1556.0	2568.5	75.0
568	1556.0	2536.7	75.0	569	1528.7	2211.3	75.0	570	1523.9	2141.6	75.0
571	1521.6	2502.3	75.0	572	1516.3	2298.3	75.0	573	1503.2	3340.0	75.0
574	1491.4	2174.1	75.0	575	1487.3	2468.0	75.0	576	1466.6	2347.9	75.0
577	1450.5	3340.0	75.0	578	1416.9	2397.6	75.0	579	1400.5	3340.0	75.0
580	1392.1	2372.8	75.0	581	1367.2	2347.9	75.0	582	1350.5	3340.0	75.0
583	1342.4	2323.1	75.0	584	1324.5	3340.0	125.2	585	1305.1	2360.4	75.0
586	1267.7	2397.7	75.0	587	1230.4	2435.1	75.0	588	1224.5	3340.0	53.0
589	1193.0	2472.4	75.0	590	1155.7	2509.8	75.0	591	1151.0	3340.0	75.0
592	1128.8	2536.7	75.0	593	1081.0	2584.4	75.0	594	1077.5	3340.0	75.0
595	1043.7	2621.8	75.0	596	1006.3	2659.1	75.0	597	977.5	3340.0	75.0
598	969.0	2696.4	75.0	599	951.5	3340.0	75.0	600	931.7	2733.8	75.0
601	894.3	2771.1	75.0	602	857.0	2808.4	75.0	603	851.5	3340.0	75.0
604	819.6	2845.8	75.0	605	782.3	2883.1	75.0	606	781.8	3340.0	75.0
607	745.0	2920.5	75.0	608	712.2	3340.0	75.0	609	707.6	2957.8	75.0
610	705.6	3333.4	75.0	611	670.3	2995.1	75.0	612	654.8	3282.6	75.0
613	633.0	3032.5	75.0	614	595.6	3069.8	75.0	615	557.2	3108.2	75.0
616	541.7	3169.5	75.0	617	518.8	3146.6	75.0	618	477.3	3188.1	75.0
619	435.7	3229.7	75.0	620	117.2	3548.1	116.7	621	64.4	3600.9	116.7
622	3591.0	1519.0	127.5	623	3567.0	1519.0	127.5	624	3467.0	1519.0	127.5
625	3390.4	1519.0	127.5	626	3340.4	1519.0	127.5	627	3296.0	1519.0	127.5
628	2953.5	2396.5	350.0	629	2953.5	3541.5	127.5	630	2953.5	3451.5	127.5
631	2953.5	3371.5	127.5	632	2953.5	3305.8	127.5	633	2953.5	3227.2	127.5
634	2953.5	3148.7	127.5	635	2953.5	3070.1	127.5	636	2953.5	2941.5	127.5
637	3753.5	2952.6	75.0	639	2953.5	2331.5	127.5	640	2953.5	2241.8	127.5
641	2953.5	2174.3	127.5	642	2953.5	2106.7	127.5	643	2953.5	2039.2	127.5
644	2953.5	1971.6	127.5	645	2953.5	1882.5	127.5	646	2953.5	1774.0	127.5
647	2953.5	1725.0	127.5	648	3341.5	2786.5	350.0	649	2922.0	1725.0	127.5
650	2880.0	1725.0	127.5	651	2780.0	1725.0	127.5	652	2756.0	1725.0	127.5
653	2656.0	1725.0	127.5	654	2617.5	1725.0	127.5	655	2262.9	1402.6	127.5
656	2222.3	1443.2	127.5	657	2181.8	1483.7	127.5	658	2157.8	1539.5	127.5
659	2141.3	1524.2	127.5	660	2108.8	1556.7	127.5	661	2076.3	1589.2	127.5
662	2043.8	1621.7	127.5	663	2011.3	1654.2	127.5	664	1978.8	1686.7	127.5
665	1946.3	1719.2	127.5	666	1913.8	1751.7	127.5	667	1881.3	1784.2	127.5
668	1848.8	1816.7	127.5	669	1816.3	1849.2	127.5	670	1783.8	1881.7	127.5
671	1751.3	1914.1	127.5	672	1718.8	1946.6	127.5	673	1686.4	1979.1	127.5
674	1653.9	2011.6	127.5	675	1621.4	2044.1	127.5	676	1588.9	2076.6	127.5
677	1565.9	2248.6	127.5	678	1556.4	2109.1	127.5	679	1528.7	2211.3	127.5
680	1523.9	2141.6	127.5	681	1516.3	2298.3	127.5	682	1491.4	2174.1	127.5
683	1466.6	2347.9	127.5	684	1416.9	2397.6	127.5	685	1392.1	2372.8	127.5
686	1367.2	2347.9	127.5	687	1342.4	2323.1	127.5	688	1305.1	2360.4	127.5

689	1267.7	2397.7	127.5	690	1230.4	2435.1	127.5	691	1193.0	2472.4	127.5
692	1155.7	2509.8	127.5	693	1128.8	2536.7	127.5	694	1081.0	2584.4	127.5
695	1043.7	2621.8	127.5	696	1006.3	2659.1	127.5	697	969.0	2696.4	127.5
698	931.7	2733.8	127.5	699	894.3	2771.1	127.5	700	857.0	2808.4	127.5
701	819.6	2845.8	127.5	702	782.3	2883.1	127.5	703	745.0	2920.5	127.5
704	707.6	2957.8	127.5	705	670.3	2995.1	127.5	706	633.0	3032.5	127.5
707	595.6	3069.8	127.5	708	557.2	3108.2	127.5	709	541.7	3169.5	127.5
710	518.8	3146.6	127.5	711	477.3	3188.1	127.5	712	435.7	3229.7	127.5
713	117.2	3548.1	175.0	714	64.4	3600.9	175.0	715	3753.5	3754.1	180.0
716	3753.5	3701.3	180.0	717	3753.5	3662.6	180.0	718	3753.5	3612.6	180.0
719	3753.5	3562.6	180.0	720	3753.5	3538.6	180.0	721	3753.5	3488.6	180.0
722	3753.5	3438.6	180.0	723	3753.5	3369.4	180.0	724	3753.5	3300.3	180.0
725	3753.5	3231.2	180.0	726	1556.0	2903.7	312.3	727	3753.5	2255.4	75.0
728	1503.2	3078.2	236.9	729	3753.5	2205.4	75.0	730	3753.5	2902.6	180.0
731	3753.5	2786.6	180.0	732	3753.5	2764.6	180.0	733	3753.5	2712.6	180.0
734	3753.5	2552.6	180.0	735	3753.5	2486.6	180.0	737	3753.5	2379.4	180.0
738	1270.3	3252.7	86.1	739	1400.5	2728.5	350.0	740	1503.2	2675.2	350.0
741	1400.5	2675.2	350.0	742	3753.5	1909.7	180.0	743	3753.5	1820.6	180.0
744	3753.5	1770.6	180.0	745	3753.5	1720.6	180.0	746	3753.5	1696.6	180.0
747	3753.5	1646.6	180.0	748	3753.5	1596.6	180.0	749	3753.5	1557.8	180.0
750	3753.5	1519.1	180.0	751	3717.8	1519.1	180.0	752	3691.0	3754.0	180.0
753	3691.0	1519.0	180.0	754	3687.4	2786.5	180.0	755	3683.1	2486.5	180.0
756	3641.0	3754.0	180.0	757	3641.0	1519.0	180.0	758	3630.3	2786.5	180.0
759	3621.8	2486.5	180.0	760	3591.0	3754.0	180.0	761	3591.0	1519.0	180.0
762	3573.2	2786.5	180.0	763	3567.0	3754.0	180.0	764	3567.0	1519.0	180.0
765	3560.4	2486.5	180.0	766	3517.0	3754.0	180.0	767	3516.1	2786.5	180.0
768	3499.1	2486.5	180.0	769	3467.0	3754.0	180.0	770	3467.0	1519.0	180.0
771	3459.0	2786.5	180.0	772	3437.7	2486.5	180.0	773	3402.0	2786.5	180.0
774	3399.0	3754.0	180.0	775	3390.4	1519.0	180.0	776	3376.4	2486.5	180.0
777	3340.4	1519.0	180.0	778	3331.0	3754.0	180.0	779	3315.0	2486.5	180.0
780	3296.0	1519.0	180.0	781	3291.0	3754.0	180.0	782	3251.0	2486.5	180.0
783	3753.5	3002.6	180.0	784	3281.0	2786.5	180.0	785	2953.5	1802.5	180.0
786	3251.0	2786.5	180.0	787	3753.5	3026.6	180.0	788	3005.5	3754.0	180.0
789	2996.0	1519.0	180.0	790	2979.5	3754.0	180.0	791	2953.5	3754.0	180.0
792	2953.5	3677.5	180.0	793	2953.5	2396.5	306.0	794	2953.5	3541.5	180.0
795	2953.5	3451.5	180.0	796	2953.5	3371.5	180.0	797	2953.5	3305.8	180.0
798	2953.5	3227.2	180.0	799	2953.5	3148.7	180.0	800	2953.5	3070.1	180.0
801	2953.5	2941.5	180.0	802	2358.4	3041.5	201.0	803	2953.5	2811.5	180.0
804	2953.5	2786.5	180.0	805	2953.5	2486.5	180.0	806	2953.5	2461.5	180.0
807	2953.5	2331.5	180.0	808	2953.5	2241.8	180.0	809	2953.5	2174.3	180.0
810	2953.5	2106.7	180.0	811	2953.5	2039.2	180.0	812	2953.5	1971.6	180.0
813	2953.5	1882.5	180.0	814	2953.5	1774.0	180.0	815	2953.5	1725.0	180.0
816	3192.3	2486.5	253.5	817	2953.5	1574.0	180.0	818	2953.5	1546.5	180.0
819	2953.5	1519.0	180.0	820	2922.7	3541.5	180.0	821	2922.0	1725.0	180.0
822	1487.3	2468.0	700.0	823	2881.4	3541.5	180.0	824	2880.0	1725.0	180.0
825	3753.5	2155.4	201.0	826	2830.0	1725.0	180.0	827	3753.5	2088.0	201.0
828	2806.4	3541.5	180.0	829	2782.4	3541.5	180.0	830	2780.0	1725.0	180.0
831	1638.5	2536.7	425.0	832	2756.0	1725.0	180.0	833	1597.2	2536.7	425.0
834	2707.4	3541.5	180.0	835	2706.0	1725.0	180.0	836	1177.7	2536.7	583.3
837	1400.5	3340.0	350.0	838	2656.0	1725.0	180.0	839	2617.5	1725.0	180.0
840	2615.0	3541.5	180.0	841	1638.5	2536.7	530.0	842	1597.2	2536.7	530.0
843	2540.0	3541.5	180.0	844	2516.0	3541.5	180.0	845	1638.5	2536.7	583.3
846	1597.2	2536.7	583.3	847	2441.0	3541.5	180.0	848	1638.5	2536.7	641.7
849	2399.7	3541.5	180.0	850	2358.5	3754.0	180.0	851	2358.5	3677.5	180.0
852	3753.5	2433.0	180.0	853	2358.5	3541.5	180.0	854	2358.5	3450.8	180.0
855	2358.5	3371.5	180.0	856	2358.5	3269.5	180.0	857	2358.5	2871.5	180.0
858	2358.5	2786.5	180.0	859	2358.5	2727.5	180.0	860	2256.0	2786.5	180.0
861	2304.5	3754.0	180.0	862	2262.9	1402.6	180.0	863	2222.3	1443.2	180.0
864	3753.5	3002.6	306.0	865	2181.8	1483.7	180.0	866	2157.8	1539.5	180.0
867	2141.3	1524.2	180.0	868	3753.5	2952.6	306.0	869	2108.8	1556.7	180.0
870	3753.5	3162.1	180.0	871	2076.3	1589.2	180.0	872	2056.0	2786.5	180.0
873	2043.8	1621.7	180.0	874	2011.3	1654.2	180.0	875	2004.5	3754.0	180.0
876	2003.5	2786.5	180.0	877	1978.8	1686.7	180.0	878	1964.5	3754.0	180.0
879	1958.7	2786.5	180.0	880	1946.3	1719.2	180.0	881	1914.0	2786.5	180.0
882	1913.8	1751.7	180.0	883	1896.5	3754.0	180.0	884	1881.3	1784.2	180.0
885	1869.2	2786.5	180.0	886	1848.8	1816.7	180.0	887	1828.5	3754.0	180.0
888	1824.5	2786.5	180.0	889	1816.3	1849.2	180.0	890	1783.8	1881.7	180.0
891	1779.7	2786.5	180.0	892	1778.5	3754.0	180.0	893	1751.3	1914.1	180.0
894	1735.0	2786.5	180.0	895	1728.5	3754.0	180.0	896	1718.8	1946.6	180.0
897	1704.5	3754.0	180.0	898	1690.2	2786.5	180.0	899	1686.4	1979.1	180.0
900	1654.5	3754.0	180.0	901	1653.9	2011.6	180.0	902	1645.5	2786.5	180.0
903	1621.4	2044.1	180.0	904	1604.5	3754.0	180.0	905	1600.7	2786.5	180.0
906	1588.9	2076.6	180.0	907	1565.9	2248.6	180.0	908	1556.4	2109.1	180.0
909	1556.0	3754.0	180.0	910	1556.0	3648.2	180.0	911	1556.0	3556.5	180.0
912	1556.0	3532.5	180.0	913	1556.0	3432.5	180.0	914	1556.0	3340.0	180.0
915	1556.0	3252.7	180.0	916	3753.5	2155.4	75.0	917	1556.0	3078.2	201.0
918	1556.0	2991.0	180.0	919	1556.0	2903.7	180.0	920	1556.0	2786.5	180.0

921	1556.0	2728.5	180.0	922	1556.0	2568.5	180.0	923	1556.0	2536.7	180.0
924	1528.7	2211.3	180.0	925	1523.9	2141.6	180.0	926	1521.6	2502.3	180.0
927	1516.3	2298.3	180.0	928	1503.2	3340.0	180.0	929	1491.4	2174.1	180.0
930	1487.3	2468.0	180.0	931	1466.6	2347.9	180.0	932	1400.5	3340.0	180.0
933	1416.9	2397.6	180.0	934	3753.5	1998.8	75.0	935	1392.1	2372.8	180.0
936	1367.2	2347.9	180.0	937	1350.5	3340.0	180.0	938	1342.4	2323.1	180.0
939	1324.5	3340.0	180.0	940	1305.1	2360.4	180.0	941	1267.7	2397.7	180.0
942	1230.4	2435.1	180.0	943	1224.5	3340.0	180.0	944	1193.0	2472.4	180.0
945	1155.7	2509.8	180.0	946	1151.0	3340.0	180.0	947	1128.8	2536.7	180.0
948	1081.0	2584.4	180.0	949	1077.5	3340.0	180.0	950	1043.7	2621.8	180.0
951	1006.3	2659.1	180.0	952	977.5	3340.0	180.0	953	969.0	2696.4	180.0
954	951.5	3340.0	180.0	955	931.7	2733.8	180.0	956	894.3	2771.1	180.0
957	857.0	2808.4	180.0	958	851.5	3340.0	180.0	959	819.6	2845.8	180.0
960	782.3	2883.1	180.0	961	781.8	3340.0	180.0	962	745.0	2920.5	180.0
963	712.2	3340.0	180.0	964	707.6	2957.8	180.0	965	705.6	3333.4	180.0
966	670.3	2995.1	180.0	967	654.8	3282.6	180.0	968	633.0	3032.5	180.0
969	595.6	3069.8	180.0	970	557.2	3108.2	180.0	971	541.7	3169.5	180.0
972	518.8	3146.6	180.0	973	477.3	3188.1	180.0	974	435.7	3229.7	180.0
975	3753.5	3754.1	201.0	976	3753.5	3701.3	201.0	977	3753.5	3662.6	201.0
978	3753.5	3612.6	201.0	979	3753.5	3562.6	201.0	980	3753.5	3538.6	201.0
981	3753.5	3488.6	201.0	982	3753.5	3438.6	201.0	983	3753.5	3369.4	201.0
984	3753.5	3300.3	201.0	985	3753.5	3231.2	201.0	986	3753.5	2329.4	180.0
987	1400.5	2903.7	312.3	988	1400.5	3165.5	199.2	989	1503.2	3165.5	199.2
990	3753.5	2902.6	201.0	991	3753.5	2786.6	201.0	992	3753.5	2764.6	201.0
993	3753.5	2712.6	201.0	994	3753.5	2552.6	201.0	995	3753.5	2486.6	201.0
996	3753.5	2433.0	350.0	997	3753.5	2379.4	201.0	998	1270.3	3210.0	86.1
999	1503.2	2621.8	350.0	1000	1400.5	2621.8	350.0	1001	1503.2	2568.5	350.0
1002	3753.5	1909.7	201.0	1003	3753.5	1820.6	201.0	1004	3753.5	1770.6	201.0
1005	3753.5	1720.6	201.0	1006	3753.5	1696.6	201.0	1007	3753.5	1646.6	201.0
1008	3753.5	1596.6	201.0	1009	3753.5	1557.8	201.0	1010	3753.5	1519.1	201.0
1011	3717.8	1519.1	201.0	1012	3691.0	3754.0	201.0	1013	3691.0	1519.0	201.0
1014	3687.4	2786.5	201.0	1015	3683.1	2486.5	201.0	1016	3641.0	3754.0	201.0
1017	3641.0	1519.0	201.0	1018	3630.3	2786.5	201.0	1019	3621.8	2486.5	201.0
1020	3591.0	3754.0	201.0	1021	3591.0	1519.0	201.0	1022	3573.2	2786.5	201.0
1023	3567.0	3754.0	201.0	1024	3567.0	1519.0	201.0	1025	3560.4	2486.5	201.0
1026	3517.0	3754.0	201.0	1027	3516.1	2786.5	201.0	1028	3499.1	2486.5	201.0
1029	3467.0	3754.0	201.0	1030	3467.0	1519.0	201.0	1031	3459.0	2786.5	201.0
1032	3437.7	2486.5	201.0	1033	3402.0	2786.5	201.0	1034	3399.0	3754.0	201.0
1035	3390.4	1519.0	201.0	1036	3376.4	2486.5	201.0	1037	3340.4	1519.0	201.0
1038	3331.0	3754.0	201.0	1039	3315.0	2486.5	201.0	1040	3296.0	1519.0	201.0
1041	3291.0	3754.0	201.0	1042	3251.0	2486.5	210.0	1043	3192.3	2486.5	210.0
1044	3281.0	2786.5	201.0	1046	3005.5	3754.0	201.0	1047	2996.0	1519.0	201.0
1048	2979.5	3754.0	201.0	1049	2953.5	3754.0	201.0	1050	2953.5	3677.5	201.0
1051	2953.5	2396.5	201.0	1052	2953.5	3541.5	201.0	1053	2953.5	3451.5	210.0
1054	2953.5	3371.5	210.0	1055	2953.5	3305.8	201.0	1056	2953.5	3227.2	201.0
1057	2953.5	3148.7	201.0	1058	2953.5	3070.1	201.0	1059	2953.5	2461.5	201.0
1060	2953.5	2331.5	201.0	1061	2953.5	2241.8	201.0	1062	2953.5	2174.3	201.0
1063	2953.5	2106.7	201.0	1064	2953.5	2039.2	201.0	1065	2953.5	1971.6	201.0
1066	2953.5	1882.5	201.0	1067	2953.5	1802.5	201.0	1068	2953.5	1774.0	201.0
1069	2953.5	1725.0	201.0	1070	3131.0	2486.5	210.0	1071	2953.5	1574.0	201.0
1072	2953.5	1546.5	201.0	1073	2953.5	1519.0	201.0	1074	2922.7	3541.5	201.0
1075	2922.0	1725.0	201.0	1076	2881.4	3541.5	201.0	1077	2880.0	1725.0	201.0
1078	2830.0	1725.0	201.0	1079	2806.4	3541.5	201.0	1080	2782.4	3541.5	201.0
1081	2780.0	1725.0	201.0	1082	2756.0	1725.0	201.0	1083	2707.4	3541.5	201.0
1084	2706.0	1725.0	201.0	1085	1556.0	3210.0	700.0	1086	2656.0	1725.0	201.0
1087	2617.5	1725.0	201.0	1088	2615.0	3541.5	201.0	1089	1597.2	2536.7	641.7
1090	1597.2	2536.7	700.0	1091	2540.0	3541.5	201.0	1092	2516.0	3541.5	201.0
1093	1638.5	2536.7	700.0	1095	2441.0	3541.5	201.0	1097	2399.7	3541.5	201.0
1098	2358.5	3754.0	201.0	1099	2358.5	3677.5	201.0	1100	3753.5	2433.0	306.0
1101	2358.5	3541.5	201.0	1102	2358.5	3450.8	210.0	1103	2358.5	3371.5	210.0
1104	2358.5	3269.5	201.0	1105	2358.5	2871.5	210.0	1106	2358.5	2786.5	201.0
1107	2358.5	2727.5	201.0	1108	2304.5	3754.0	201.0	1109	2262.9	1402.6	201.0
1110	2222.3	1443.2	201.0	1111	2181.8	1483.7	201.0	1112	2157.8	1539.5	201.0
1113	2141.3	1524.2	201.0	1114	3753.5	3126.6	350.0	1115	2108.8	1556.7	201.0
1116	3753.5	3162.1	75.0	1117	2076.3	1589.2	201.0	1118	2056.0	2786.5	210.0
1119	2043.8	1621.7	201.0	1120	2011.3	1654.2	201.0	1121	2004.5	3754.0	201.0
1122	2003.5	2786.5	201.0	1123	1978.8	1686.7	201.0	1124	1964.5	3754.0	201.0
1125	1958.7	2786.5	201.0	1126	1946.3	1719.2	201.0	1127	1914.0	2786.5	201.0
1128	1913.8	1751.7	201.0	1129	1896.5	3754.0	201.0	1130	1881.3	1784.2	201.0
1131	1869.2	2786.5	201.0	1132	1848.8	1816.7	201.0	1133	1828.5	3754.0	201.0
1134	1824.5	2786.5	201.0	1135	1816.3	1849.2	201.0	1136	1783.8	1881.7	201.0
1137	1779.7	2786.5	201.0	1138	1778.5	3754.0	201.0	1139	1751.3	1914.1	201.0
1140	1735.0	2786.5	201.0	1141	1728.5	3754.0	201.0	1142	1718.8	1946.6	201.0
1143	1704.5	3754.0	201.0	1144	1690.2	2786.5	201.0	1145	1686.4	1979.1	201.0
1146	1654.5	3754.0	201.0	1147	1653.9	2011.6	201.0	1148	1645.5	2786.5	201.0
1149	1621.4	2044.1	201.0	1150	1604.5	3754.0	201.0	1151	1600.7	2786.5	201.0
1152	1588.9	2076.6	201.0	1153	1565.9	2248.6	201.0	1154	1556.4	2109.1	201.0

1155	1556.0	3754.0	201.0	1156	1556.0	3648.2	201.0	1157	1556.0	3556.5	201.0
1158	1556.0	3532.5	201.0	1159	1556.0	3432.5	201.0	1160	1556.0	3340.0	201.0
1161	1556.0	3252.7	201.0	1162	3753.5	2279.4	180.0	1163	3753.5	2255.4	180.0
1164	1556.0	2991.0	201.0	1165	1556.0	2903.7	201.0	1166	1556.0	2786.5	201.0
1167	1556.0	2536.7	201.0	1168	1528.7	2211.3	201.0	1169	1523.9	2141.6	201.0
1170	1521.6	2502.3	201.0	1171	1516.3	2298.3	201.0	1172	1503.2	3340.0	201.0
1173	1491.4	2174.1	201.0	1174	1487.3	2468.0	201.0	1175	1466.6	2347.9	201.0
1176	1450.5	3340.0	201.0	1177	1416.9	2397.6	201.0	1178	1400.5	3340.0	201.0
1179	1392.1	2372.8	201.0	1180	1367.2	2347.9	201.0	1181	1350.5	3340.0	201.0
1182	1342.4	2323.1	201.0	1183	1324.5	3340.0	201.0	1184	1305.1	2360.4	201.0
1185	1267.7	2397.7	201.0	1186	1230.4	2435.1	201.0	1187	1224.5	3340.0	201.0
1188	1193.0	2472.4	201.0	1189	1155.7	2509.8	201.0	1190	1151.0	3340.0	201.0
1191	1128.8	2536.7	201.0	1192	1081.0	2584.4	201.0	1193	1077.5	3340.0	201.0
1194	1043.7	2621.8	201.0	1195	1006.3	2659.1	201.0	1196	977.5	3340.0	201.0
1197	969.0	2696.4	201.0	1198	951.5	3340.0	201.0	1199	931.7	2733.8	201.0
1200	894.3	2771.1	201.0	1201	857.0	2808.4	201.0	1202	851.5	3340.0	201.0
1203	819.6	2845.8	201.0	1204	782.3	2883.1	201.0	1205	781.8	3340.0	201.0
1206	745.0	2920.5	201.0	1207	712.2	3340.0	201.0	1208	707.6	2957.8	201.0
1209	705.6	3033.4	201.0	1210	670.3	2995.1	201.0	1211	654.8	3282.6	201.0
1212	633.0	3032.5	201.0	1213	595.6	3069.8	201.0	1214	557.2	3108.2	201.0
1215	541.7	3169.5	201.0	1216	518.8	3146.6	201.0	1217	477.3	3188.1	201.0
1218	435.7	3229.7	201.0	1219	3251.0	2786.5	210.0	1220	3101.0	2486.5	210.0
1221	3177.2	2786.5	210.0	1222	3753.5	3002.6	201.0	1223	2953.5	2941.5	210.0
1224	2953.5	2876.5	210.0	1225	2953.5	2811.5	210.0	1226	2358.5	3001.5	210.0
1227	2953.5	2786.5	210.0	1228	2953.5	2486.5	201.0	1229	1556.0	3210.0	350.0
1230	1556.0	3210.0	75.0	1231	1556.0	3210.0	180.0	1232	3753.5	2329.4	306.0
1233	1556.0	3210.0	306.0	1234	1226.7	2536.7	583.3	1235	2256.0	2786.5	210.0
1236	2212.6	2786.5	210.0	1237	2169.3	2786.5	210.0	1238	2126.0	2786.5	210.0
1239	1556.0	2728.5	210.0	1240	1556.0	2675.2	210.0	1241	1556.0	2621.8	210.0
1242	1556.0	2568.5	210.0	1243	117.2	3548.1	233.3	1244	64.4	3600.9	233.3
1245	3591.0	1519.0	253.5	1246	3567.0	1519.0	253.5	1247	3467.0	1519.0	253.5
1248	3390.4	1519.0	253.5	1249	3340.4	1519.0	253.5	1250	3296.0	1519.0	253.5
1251	3281.0	2786.5	253.5	1252	3131.0	2486.5	253.5	1253	3251.0	2786.5	253.5
1254	3101.0	2486.5	253.5	1255	3177.2	2786.5	253.5	1256	3051.0	2486.5	253.5
1257	2953.5	2396.5	253.5	1258	2953.5	3541.5	253.5	1259	2953.5	3451.5	253.5
1260	2953.5	3371.5	253.5	1261	2953.5	3305.8	253.5	1262	2953.5	3227.2	253.5
1263	2953.5	3148.7	253.5	1264	2953.5	3070.1	253.5	1265	2953.5	2941.5	253.5
1266	2953.5	2876.5	253.5	1267	2953.5	2811.5	253.5	1268	2358.5	3165.3	306.0
1269	2953.5	2786.5	253.5	1270	2953.5	2486.5	253.5	1271	2953.5	2461.5	253.5
1272	2953.5	2331.5	253.5	1273	2953.5	2241.8	253.5	1274	2953.5	2174.3	253.5
1275	2953.5	2106.7	253.5	1276	2953.5	2039.2	253.5	1277	2953.5	1971.6	253.5
1278	2953.5	1882.5	253.5	1279	2953.5	1802.5	253.5	1280	2953.5	1774.0	253.5
1281	2953.5	1725.0	253.5	1282	2953.5	2536.7	253.5	1283	2922.0	1725.0	253.5
1284	1503.2	3252.7	180.0	1285	2880.0	1725.0	253.5	1286	1503.2	3210.0	180.0
1287	1400.5	3252.7	180.0	1288	2780.0	1725.0	253.5	1289	1400.5	3210.0	180.0
1290	2756.0	1725.0	253.5	1291	1350.5	3340.0	143.9	1292	1275.6	2536.7	583.3
1293	2656.0	1725.0	253.5	1294	2617.5	1725.0	253.5	1295	2262.9	1402.6	253.5
1296	2222.3	1443.2	253.5	1297	2181.8	1483.7	253.5	1298	2157.8	1539.5	253.5
1299	2141.3	1524.2	253.5	1300	2108.8	1556.7	253.5	1301	2076.3	1589.2	253.5
1302	2043.8	1621.7	253.5	1303	2011.3	1654.2	253.5	1304	1978.8	1686.7	253.5
1305	1946.3	1719.2	253.5	1306	1913.8	1751.7	253.5	1307	1881.3	1784.2	253.5
1308	1848.8	1816.7	253.5	1309	1816.3	1849.2	253.5	1310	1783.8	1881.7	253.5
1311	1751.3	1914.1	253.5	1312	1718.8	1946.6	253.5	1313	1686.4	1979.1	253.5
1314	1653.9	2011.6	253.5	1315	1621.4	2044.1	253.5	1316	1588.9	2076.6	253.5
1317	1565.9	2248.6	253.5	1318	1556.4	2109.1	253.5	1319	1528.7	2211.3	253.5
1320	1523.9	2141.6	253.5	1321	1516.3	2298.3	253.5	1322	1491.4	2174.1	253.5
1323	1466.6	2347.9	253.5	1324	1416.9	2397.6	253.5	1325	1392.1	2372.8	253.5
1326	1367.2	2347.9	253.5	1327	1342.4	2323.1	253.5	1328	1305.1	2360.4	253.5
1329	1267.7	2397.7	253.5	1330	1230.4	2435.1	253.5	1331	1193.0	2472.4	253.5
1332	1155.7	2509.8	253.5	1333	1128.8	2536.7	253.5	1334	1081.0	2584.4	253.5
1335	1043.7	2621.8	253.5	1336	1006.3	2659.1	253.5	1337	969.0	2696.4	253.5
1338	931.7	2733.8	253.5	1339	894.3	2771.1	253.5	1340	857.0	2808.4	253.5
1341	819.6	2845.8	253.5	1342	782.3	2883.1	253.5	1343	745.0	2920.5	253.5
1344	707.6	2957.8	253.5	1345	670.3	2995.1	253.5	1346	633.0	3032.5	253.5
1347	595.6	3069.8	253.5	1348	557.2	3108.2	253.5	1349	541.7	3169.5	253.5
1350	518.8	3146.6	253.5	1351	477.3	3188.1	253.5	1352	435.7	3229.7	253.5
1353	117.2	3548.1	291.7	1354	64.4	3600.9	291.7	1355	3753.5	2712.6	293.0
1356	3753.5	2659.2	293.0	1357	3753.5	2605.9	293.0	1358	3753.5	2552.6	293.0
1359	3753.5	3754.1	306.0	1360	3753.5	3701.3	306.0	1361	3753.5	3662.6	306.0
1362	3753.5	3612.6	306.0	1363	3753.5	3562.6	306.0	1364	3753.5	3538.6	306.0
1365	3753.5	3488.6	306.0	1366	3753.5	3438.6	306.0	1367	3753.5	3369.4	306.0
1368	3753.5	3300.3	306.0	1369	3753.5	3231.2	306.0	1370	1503.2	2903.7	312.3
1371	3753.5	2205.4	180.0	1372	3753.5	2155.4	180.0	1374	3753.5	2902.6	306.0
1375	3753.5	2786.6	306.0	1376	3753.5	2764.6	306.0	1377	3753.5	2486.6	306.0
1379	3753.5	2379.4	306.0	1380	1224.5	3252.7	53.0	1381	1400.5	2568.5	350.0
1382	1503.2	2536.7	350.0	1383	1400.5	2536.7	350.0	1384	3753.5	1909.7	306.0
1385	3753.5	1820.6	306.0	1386	3753.5	1770.6	306.0	1387	3753.5	1720.6	306.0

1388	3753.5	1696.6	306.0	1389	3753.5	1646.6	306.0	1390	3753.5	1596.6	306.0
1391	3753.5	1557.8	306.0	1392	3753.5	1519.1	306.0	1393	3717.8	1519.1	306.0
1394	3691.0	3754.0	306.0	1395	3691.0	1519.0	306.0	1396	3687.4	2786.5	306.0
1397	3683.1	2486.5	306.0	1398	3641.0	3754.0	306.0	1399	3641.0	1519.0	306.0
1400	3630.3	2786.5	306.0	1401	3621.8	2486.5	306.0	1402	3591.0	3754.0	306.0
1403	3591.0	1519.0	306.0	1404	3573.2	2786.5	306.0	1405	3567.0	3754.0	306.0
1406	3567.0	1519.0	306.0	1407	3560.4	2486.5	306.0	1408	3517.0	3754.0	306.0
1409	3517.0	1519.0	306.0	1410	3516.1	2786.5	306.0	1411	3499.1	2486.5	306.0
1412	3467.0	3754.0	306.0	1413	3467.0	1519.0	306.0	1414	3459.0	2786.5	306.0
1415	3437.7	2486.5	306.0	1416	3402.0	2786.5	306.0	1417	3399.0	3754.0	306.0
1418	3390.4	1519.0	306.0	1419	3376.4	2486.5	306.0	1420	3340.4	1519.0	306.0
1421	3331.0	3754.0	306.0	1422	3315.0	2486.5	306.0	1423	3296.0	1519.0	306.0
1424	3291.0	3754.0	306.0	1425	3251.0	2486.5	306.0	1426	3236.0	1519.0	306.0
1427	3233.9	3754.0	306.0	1428	3192.3	2486.5	306.0	1429	3176.8	3754.0	306.0
1430	3176.0	1519.0	306.0	1431	3281.0	2786.5	306.0	1432	3131.0	2486.5	306.0
1433	3119.7	3754.0	306.0	1434	3116.0	1519.0	306.0	1435	3251.0	2786.5	306.0
1436	3101.0	2486.5	306.0	1437	3062.6	3754.0	306.0	1438	3056.0	1519.0	306.0
1439	3177.2	2786.5	306.0	1441	3005.5	3754.0	306.0	1442	2996.0	1519.0	306.0
1443	2979.5	3754.0	306.0	1444	2953.5	3754.0	306.0	1445	2953.5	3677.5	306.0
1446	2953.5	3609.5	306.0	1447	2953.5	3541.5	306.0	1448	2299.0	2786.5	75.0
1449	2953.5	3451.5	306.0	1450	2953.5	3371.5	306.0	1451	2953.5	3305.8	306.0
1452	2953.5	3227.2	306.0	1453	2953.5	3148.7	306.0	1454	2953.5	3070.1	306.0
1455	2953.5	2941.5	306.0	1456	2953.5	2876.5	306.0	1457	2953.5	2811.5	306.0
1458	2358.5	3123.7	306.0	1459	2953.5	2786.5	306.0	1460	2953.5	2486.5	306.0
1461	2953.5	2461.5	306.0	1462	2953.5	2331.5	306.0	1463	2953.5	2241.8	306.0
1464	2953.5	2174.3	306.0	1465	2953.5	2106.7	306.0	1466	2953.5	2039.2	306.0
1467	2953.5	1971.6	306.0	1468	2953.5	1882.5	306.0	1469	2953.5	1802.5	306.0
1470	2953.5	1774.0	306.0	1471	2953.5	1725.0	306.0	1472	2953.5	2556.5	180.0
1473	2953.5	1664.0	306.0	1474	2953.5	1619.0	306.0	1475	2953.5	1574.0	306.0
1476	2953.5	1546.5	306.0	1477	2953.5	1519.0	306.0	1478	2922.7	3541.5	306.0
1479	2922.0	1725.0	306.0	1480	1270.3	3340.0	86.1	1481	2881.4	3541.5	306.0
1482	2880.0	1725.0	306.0	1483	3753.5	2279.4	306.0	1484	2830.0	1725.0	306.0
1485	3753.5	2255.4	306.0	1486	2806.4	3541.5	306.0	1487	2782.4	3541.5	306.0
1488	2780.0	1725.0	306.0	1489	3753.5	2205.4	306.0	1490	2756.0	1725.0	306.0
1491	3753.5	2155.4	306.0	1492	2707.4	3541.5	306.0	1493	2706.0	1725.0	306.0
1494	1324.5	2536.7	583.3	1495	1556.0	3210.0	656.0	1496	2656.0	1725.0	306.0
1497	2617.5	1725.0	306.0	1498	2615.0	3541.5	306.0	1499	3753.5	2088.0	180.0
1500	2565.7	1725.0	306.0	1501	3753.5	2329.4	350.0	1502	2540.0	3541.5	306.0
1503	2516.0	3541.5	306.0	1504	2513.9	1725.0	306.0	1505	3753.5	2279.4	350.0
1506	2462.1	1725.0	306.0	1507	1324.5	3252.7	125.2	1508	2441.0	3541.5	306.0
1509	2410.3	1725.0	306.0	1510	1324.5	3210.0	125.2	1511	2399.7	3541.5	306.0
1512	2358.5	3754.0	306.0	1513	2358.5	3677.5	306.0	1514	2358.5	3609.5	306.0
1515	2358.5	3541.5	306.0	1516	2953.5	1802.5	37.5	1517	2358.5	3450.8	306.0
1518	2358.5	3371.5	306.0	1519	2358.5	3269.5	306.0	1520	2358.5	2871.5	306.0
1521	2358.5	2786.5	306.0	1522	2358.5	2727.5	306.0	1523	2358.5	1725.0	306.0
1524	2333.9	1702.3	306.0	1525	2256.0	2786.5	306.0	1526	2298.7	1669.7	306.0
1527	2212.6	2786.5	306.0	1528	2262.9	1402.6	306.0	1529	2263.4	1637.2	306.0
1530	2169.3	2786.5	306.0	1531	2228.2	1604.6	306.0	1532	2222.3	1443.2	306.0
1533	2193.0	1572.1	306.0	1534	2126.0	2786.5	306.0	1535	2181.8	1483.7	306.0
1536	2157.8	1539.5	306.0	1537	2141.3	1524.2	306.0	1539	2108.8	1556.7	306.0
1540	3753.5	3002.6	350.0	1541	2076.3	1589.2	306.0	1542	2056.0	2786.5	306.0
1543	2043.8	1621.7	306.0	1544	2011.3	1654.2	306.0	1545	2003.5	2786.5	306.0
1546	1978.8	1686.7	306.0	1547	1964.5	3754.0	306.0	1548	1958.7	2786.5	306.0
1549	1946.3	1719.2	306.0	1550	1914.0	2786.5	306.0	1551	1913.8	1751.7	306.0
1552	1896.5	3754.0	306.0	1553	1881.3	1784.2	306.0	1554	1869.2	2786.5	306.0
1555	1848.8	1816.7	306.0	1556	1828.5	3754.0	306.0	1557	1824.5	2786.5	306.0
1558	1816.3	1849.2	306.0	1559	1783.8	1881.7	306.0	1560	1779.7	2786.5	306.0
1561	1778.5	3754.0	306.0	1562	1751.3	1914.1	306.0	1563	1735.0	2786.5	306.0
1564	1728.5	3754.0	306.0	1565	1718.8	1946.6	306.0	1566	1704.5	3754.0	306.0
1567	1690.2	2786.5	306.0	1568	1686.4	1979.1	306.0	1569	1654.5	3754.0	306.0
1570	1653.9	2011.6	306.0	1571	1645.5	2786.5	306.0	1572	1621.4	2044.1	306.0
1573	1604.5	3754.0	306.0	1574	1600.7	2786.5	306.0	1575	1588.9	2076.6	306.0
1576	1565.9	2248.6	306.0	1577	1556.4	2109.1	306.0	1578	1556.0	3754.0	306.0
1579	1556.0	3648.2	306.0	1580	1556.0	3556.5	306.0	1581	1556.0	3532.5	306.0
1582	1556.0	3432.5	306.0	1583	1556.0	3340.0	306.0	1584	1556.0	3252.7	306.0
1585	1556.0	3165.5	306.0	1586	1556.0	3078.2	306.0	1587	1556.0	2991.0	306.0
1588	3753.5	2329.4	201.0	1589	1556.0	2786.5	306.0	1590	1556.0	2728.5	306.0
1591	1556.0	2675.2	306.0	1592	1556.0	2621.8	306.0	1593	1556.0	2568.5	306.0
1594	1556.0	2536.7	306.0	1595	1528.7	2211.3	306.0	1596	1523.9	2141.6	306.0
1597	1521.6	2502.3	306.0	1598	1516.3	2298.3	306.0	1599	1503.2	3340.0	306.0
1600	1491.4	2174.1	306.0	1601	1487.3	2468.0	306.0	1602	1466.6	2347.9	306.0
1603	1450.5	3340.0	306.0	1604	1416.9	2397.6	306.0	1605	1392.1	2372.8	306.0
1606	1367.2	2347.9	306.0	1607	1350.5	3340.0	306.0	1608	1342.4	2323.1	306.0
1609	1324.5	3340.0	306.0	1610	1305.1	2360.4	306.0	1611	1267.7	2397.7	306.0
1612	1230.4	2435.1	306.0	1613	1224.5	3340.0	306.0	1614	1193.0	2472.4	306.0
1615	1155.7	2509.8	306.0	1616	1151.0	3340.0	306.0	1617	1128.8	2536.7	306.0
1618	1081.0	2584.4	306.0	1619	1077.5	3340.0	306.0	1620	1043.7	2621.8	306.0

1621	1006.3	2659.1	306.0	1622	977.5	3340.0	306.0	1623	969.0	2696.4	306.0
1624	951.5	3340.0	306.0	1625	931.7	2733.8	306.0	1626	894.3	2771.1	306.0
1627	857.0	2808.4	306.0	1628	851.5	3340.0	306.0	1629	819.6	2845.8	306.0
1630	782.3	2883.1	306.0	1631	781.8	3340.0	306.0	1632	745.0	2920.5	306.0
1633	712.2	3340.0	306.0	1634	707.6	2957.8	306.0	1635	705.6	3333.4	306.0
1636	670.3	2995.1	306.0	1637	654.8	3282.6	306.0	1638	633.0	3032.5	306.0
1639	626.6	3254.3	306.0	1640	598.3	3226.0	306.0	1641	595.6	3069.8	306.0
1642	570.0	3197.7	306.0	1643	557.2	3108.2	306.0	1644	541.7	3169.5	306.0
1645	518.8	3146.6	306.0	1646	477.3	3188.1	306.0	1647	435.7	3229.7	306.0
1648	2304.5	3754.0	307.0	1649	2244.5	3754.0	307.0	1650	2184.5	3754.0	307.0
1651	2124.5	3754.0	307.0	1652	2064.5	3754.0	307.0	1653	2004.5	3754.0	307.0
1654	244.9	3420.5	750.0	1655	202.4	3463.0	750.0	1656	159.8	3505.6	750.0
1657	3753.5	3754.1	350.0	1658	3753.5	3701.3	350.0	1659	3753.5	3662.6	350.0
1660	3753.5	3612.6	350.0	1661	3753.5	3562.6	350.0	1662	3753.5	3538.6	350.0
1663	3753.5	3488.6	350.0	1664	3753.5	3438.6	350.0	1665	3753.5	3369.4	350.0
1666	3753.5	3300.3	350.0	1667	3753.5	3231.2	350.0	1668	3753.5	3162.1	350.0
1669	3753.5	3076.6	350.0	1670	3753.5	3026.6	350.0	1671	3753.5	2952.6	350.0
1672	3753.5	2902.6	350.0	1673	3753.5	2786.6	350.0	1674	3753.5	2764.6	350.0
1675	3753.5	2712.6	350.0	1676	3753.5	2659.2	350.0	1677	3753.5	2605.9	350.0
1678	3753.5	2552.6	350.0	1679	3753.5	2486.6	350.0	1680	2299.0	2786.5	180.0
1681	3753.5	2379.4	350.0	1682	3753.5	2255.4	350.0	1683	3753.5	2155.4	350.0
1684	3753.5	2088.0	350.0	1685	3753.5	1998.8	350.0	1686	3753.5	1909.7	350.0
1687	3753.5	1820.6	350.0	1688	3753.5	1770.6	350.0	1689	3753.5	1720.6	350.0
1690	3753.5	1696.6	350.0	1691	3753.5	1646.6	350.0	1692	3753.5	1596.6	350.0
1693	3753.5	1557.8	350.0	1694	3753.5	1519.1	350.0	1695	117.2	3548.1	750.0
1696	3717.8	1519.1	350.0	1697	3691.0	3754.0	350.0	1698	3691.0	1519.0	350.0
1699	3687.4	2786.5	350.0	1700	3683.1	2486.5	350.0	1701	3641.0	3754.0	350.0
1702	3641.0	1519.0	350.0	1703	3630.3	2786.5	350.0	1704	3621.8	2486.5	350.0
1705	3591.0	3754.0	350.0	1706	3591.0	1519.0	350.0	1707	3573.2	2786.5	350.0
1708	3567.0	3754.0	350.0	1709	3567.0	1519.0	350.0	1710	3560.4	2486.5	350.0
1711	3517.0	3754.0	350.0	1712	3517.0	1519.0	350.0	1713	3516.1	2786.5	350.0
1714	3499.1	2486.5	350.0	1715	3467.0	3754.0	350.0	1716	3467.0	1519.0	350.0
1717	3459.0	2786.5	350.0	1718	3437.7	2486.5	350.0	1719	3402.0	2786.5	350.0
1720	3399.0	3754.0	350.0	1721	3390.4	1519.0	350.0	1722	64.4	3600.9	750.0
1723	3376.4	2486.5	350.0	1724	3340.4	1519.0	350.0	1725	1516.3	2298.3	750.0
1726	1491.4	2174.1	750.0	1727	2953.5	1241.5	350.0	1728	3340.4	1241.5	350.0
1729	3331.0	4014.0	350.0	1730	3331.0	3754.0	350.0	1731	3315.0	2486.5	350.0
1732	3296.0	1519.0	350.0	1733	1466.6	2347.9	750.0	1734	1416.9	2397.6	750.0
1735	1367.2	2347.9	750.0	1736	1342.4	2323.1	750.0	1737	3291.0	3754.0	350.0
1738	3251.0	2486.5	350.0	1739	3236.0	1519.0	350.0	1740	1392.1	2372.8	750.0
1741	1305.1	2360.4	750.0	1742	1267.7	2397.7	750.0	1743	1230.4	2435.1	750.0
1744	3233.9	3754.0	350.0	1745	3192.3	2486.5	350.0	1746	3176.8	3754.0	350.0
1747	3176.0	1519.0	350.0	1748	1193.0	2472.4	750.0	1749	1155.7	2509.8	750.0
1750	1128.8	2536.7	750.0	1751	595.6	3069.8	350.0	1752	1081.0	2584.4	750.0
1753	1043.7	2621.8	750.0	1754	3281.0	2786.5	350.0	1755	3131.0	2486.5	350.0
1756	3119.7	3754.0	350.0	1757	1006.3	2659.1	750.0	1758	3116.0	1519.0	350.0
1759	969.0	2696.4	750.0	1760	931.7	2733.8	750.0	1761	894.3	2771.1	750.0
1762	3251.0	2786.5	350.0	1763	3101.0	2486.5	350.0	1764	857.0	2808.4	750.0
1765	819.6	2845.8	750.0	1766	3062.6	3754.0	350.0	1767	3056.0	1519.0	350.0
1768	782.3	2883.1	750.0	1769	745.0	2920.5	750.0	1770	707.6	2957.8	750.0
1771	670.3	2995.1	750.0	1772	633.0	3032.5	750.0	1773	3177.2	2786.5	350.0
1774	2299.0	2786.5	205.5	1775	595.6	3069.8	750.0	1776	3005.5	3754.0	350.0
1777	557.2	3108.2	750.0	1778	2996.0	1519.0	350.0	1779	518.8	3146.6	750.0
1780	477.3	3188.1	750.0	1781	435.7	3229.7	750.0	1782	2979.5	3754.0	350.0
1783	400.5	3264.9	750.0	1784	2953.5	3754.0	350.0	1785	2953.5	3677.5	350.0
1786	2953.5	3609.5	350.0	1787	2953.5	3541.5	350.0	1788	3753.5	1998.8	306.0
1789	2953.5	3451.5	350.0	1790	2953.5	3371.5	350.0	1791	2953.5	3305.8	350.0
1792	2953.5	3227.2	350.0	1793	2953.5	3148.7	350.0	1794	2953.5	3070.1	350.0
1795	2953.5	2941.5	350.0	1796	2953.5	2876.5	350.0	1797	2953.5	2811.5	350.0
1798	2358.5	3082.0	306.0	1799	2953.5	2786.5	350.0	1800	2953.5	2486.5	350.0
1801	2953.5	2461.5	350.0	1802	2953.5	2331.5	350.0	1803	2953.5	2241.8	350.0
1804	2953.5	2174.3	350.0	1805	2953.5	2106.7	350.0	1806	2953.5	2039.2	350.0
1807	2953.5	1971.6	350.0	1808	2953.5	1882.5	350.0	1809	2953.5	1802.5	350.0
1810	2953.5	1774.0	350.0	1811	2953.5	1725.0	350.0	1812	2953.5	2536.7	306.0
1813	2953.5	1664.0	350.0	1814	2953.5	1625.0	350.0	1815	2953.5	1574.0	350.0
1816	2953.5	1546.5	350.0	1817	2953.5	1519.0	350.0	1818	365.3	3300.1	750.0
1819	330.0	3335.4	750.0	1820	287.5	3377.9	750.0	1821	2922.7	3541.5	350.0
1822	2922.0	1725.0	350.0	1823	3753.5	2088.0	75.0	1824	2881.4	3541.5	350.0
1825	2880.0	1725.0	350.0	1827	2830.0	1725.0	350.0	1828	2812.2	3754.0	350.0
1830	2806.4	3541.5	350.0	1831	2782.4	3541.5	350.0	1832	2780.0	1725.0	350.0
1834	2756.0	1725.0	350.0	1836	2707.4	3541.5	350.0	1837	2706.0	1725.0	350.0
1838	2660.5	3754.0	350.0	1839	2656.0	2517.7	350.0	1840	1556.0	3210.0	425.0
1841	3903.5	1519.1	350.0	1842	1556.0	3210.0	530.0	1843	1556.0	3210.0	551.0
1844	2656.0	3541.5	350.0	1845	2656.0	3541.5	306.0	1846	3753.5	1998.8	201.0
1847	2656.0	1725.0	350.0	1848	2617.5	1725.0	350.0	1849	2615.0	3541.5	350.0
1851	2565.7	1725.0	350.0	1852	3753.5	2205.4	350.0	1853	2540.0	3541.5	350.0
1854	2516.0	3541.5	350.0	1855	2513.9	1725.0	350.0	1856	2510.3	3754.0	350.0

1857	3753.5	3126.6	75.0	1858	2462.1	1725.0	350.0	1859	3753.5	3076.6	75.0
1860	2441.0	3541.5	350.0	1861	2429.2	1654.3	350.0	1862	2410.3	1725.0	350.0
1863	3753.5	3026.6	75.0	1864	2399.7	3541.5	350.0	1865	2358.5	3754.0	350.0
1866	2358.5	3677.5	350.0	1867	2358.5	3609.5	350.0	1868	2358.5	3541.5	350.0
1869	3753.5	3126.6	201.0	1870	2358.5	3450.8	350.0	1871	2358.5	3371.5	350.0
1872	2358.5	3269.5	350.0	1873	2358.5	3207.0	350.0	1874	2358.5	3165.3	350.0
1875	2358.5	3123.7	350.0	1876	2358.5	3082.0	350.0	1877	2358.4	3041.5	350.0
1878	2358.5	3001.5	350.0	1879	2358.5	2916.5	350.0	1880	2358.5	2871.5	350.0
1881	2358.5	2786.5	350.0	1882	2358.5	2727.5	350.0	1883	2358.5	2536.7	350.0
1884	2358.5	2832.0	350.0	1886	2358.5	2832.0	75.0	1887	2358.5	2437.0	350.0
1888	2358.5	2379.0	350.0	1889	2358.5	2321.0	350.0	1890	2358.5	2263.0	350.0
1891	2358.5	2205.0	350.0	1892	2358.5	2147.0	350.0	1893	2358.5	2089.0	350.0
1894	2358.5	2003.7	350.0	1895	2358.5	1807.0	350.0	1896	2358.5	1725.0	350.0
1897	2358.5	1625.0	350.0	1898	2333.9	1702.3	350.0	1899	2256.0	2786.5	350.0
1900	2304.5	3754.0	350.0	1901	2298.7	1669.7	350.0	1902	2212.6	2786.5	350.0
1903	2262.9	1402.6	350.0	1904	2263.4	1637.2	350.0	1905	2244.5	2754.0	350.0
1906	2169.3	2786.5	350.0	1907	2228.2	1604.6	350.0	1908	2212.0	1453.5	350.0
1909	2193.0	1572.1	350.0	1910	2184.5	3754.0	350.0	1911	2126.0	2786.5	350.0
1912	2181.8	1483.7	350.0	1913	2157.8	1539.5	350.0	1915	2299.0	2786.5	306.0
1916	2124.5	3754.0	350.0	1918	2299.0	2786.5	350.0	1920	2064.5	3754.0	350.0
1921	2056.0	2786.5	350.0	1924	2004.5	3754.0	350.0	1925	2003.5	2786.5	350.0
1927	1964.5	4014.0	350.0	1928	1964.5	3754.0	350.0	1929	1958.7	2786.5	350.0
1931	1914.0	2786.5	350.0	1933	1896.5	3754.0	350.0	1935	1869.2	2786.5	350.0
1937	1828.5	3754.0	350.0	1938	1824.5	2786.5	350.0	1941	1779.7	2786.5	350.0
1942	1778.5	3754.0	350.0	1944	1735.0	2786.5	350.0	1945	1728.5	3754.0	350.0
1947	1704.5	3754.0	350.0	1948	1690.2	2786.5	350.0	1950	1654.5	3754.0	350.0
1952	1645.5	2786.5	350.0	1954	1604.5	3754.0	350.0	1955	1600.7	2786.5	350.0
1957	1565.9	2248.6	350.0	1958	1563.4	2320.6	350.0	1959	1561.0	2392.6	350.0
1960	1558.5	2464.7	350.0	1962	1556.0	3754.0	350.0	1963	1556.0	3648.2	350.0
1964	1556.0	3556.5	350.0	1965	1556.0	3532.5	350.0	1966	1556.0	3432.5	350.0
1967	1556.0	3340.0	350.0	1968	1556.0	3252.7	350.0	1969	1556.0	3165.5	350.0
1970	1556.0	3078.2	350.0	1971	1556.0	2991.0	350.0	1972	1556.0	2903.7	350.0
1973	3753.5	2279.4	201.0	1974	1556.0	2728.5	350.0	1975	1556.0	2675.2	350.0
1976	1556.0	2621.8	350.0	1977	1556.0	2568.5	350.0	1978	1556.0	2536.7	350.0
1979	1528.7	2211.3	350.0	1981	1521.6	2502.3	350.0	1982	1516.3	2298.3	350.0
1983	1503.2	3340.0	350.0	1985	1487.3	2468.0	350.0	1986	1466.6	2347.9	350.0
1987	1778.5	3754.0	700.0	1988	1450.5	3340.0	350.0	1989	1416.9	2397.6	350.0
1990	1392.1	2372.8	350.0	1992	1367.2	2347.9	350.0	1993	1350.5	3340.0	350.0
1995	1324.5	3340.0	350.0	1997	1728.5	3754.0	700.0	2000	1224.5	3340.0	350.0
2004	1151.0	3340.0	350.0	2006	1081.0	2584.4	350.0	2007	1077.5	3340.0	350.0
2008	1043.7	2621.8	350.0	2009	1006.3	2659.1	350.0	2010	977.5	3340.0	350.0
2011	969.0	2696.4	350.0	2012	951.5	3340.0	350.0	2013	931.7	2733.8	350.0
2014	894.3	2771.1	350.0	2015	857.0	2808.4	350.0	2016	851.5	3340.0	350.0
2017	819.6	2845.8	350.0	2018	782.3	2883.1	350.0	2019	781.8	3340.0	350.0
2020	745.0	2920.5	350.0	2021	712.2	3340.0	350.0	2022	707.6	2957.8	350.0
2023	703.5	3374.7	350.0	2024	683.0	3463.8	350.0	2025	670.3	2995.1	350.0
2026	659.0	3509.1	350.0	2027	654.8	3282.6	350.0	2028	635.0	3554.6	350.0
2029	633.0	3032.5	350.0	2030	631.9	3485.0	350.0	2031	629.1	3423.1	350.0
2032	626.6	3254.3	350.0	2033	608.0	3463.8	350.0	2034	599.0	3588.5	350.0
2035	598.3	3226.0	350.0	2036	1177.7	2536.7	201.0	2037	571.8	3365.7	350.0
2038	570.0	3197.7	350.0	2039	557.2	3108.2	350.0	2040	556.3	3417.8	350.0
2041	553.4	3498.8	350.0	2042	546.9	3543.2	350.0	2043	541.7	3169.5	350.0
2044	530.7	3652.9	350.0	2046	515.2	3309.1	350.0	2047	506.8	3508.3	350.0
2048	498.0	3366.0	350.0	2049	496.0	3441.4	350.0	2050	491.4	3664.2	350.0
2051	477.3	3188.1	350.0	2052	462.7	3470.0	350.0	2054	460.2	3592.7	350.0
2055	452.2	3675.6	350.0	2056	439.5	3384.8	350.0	2057	435.7	3229.7	350.0
2059	425.5	3301.6	350.0	2060	421.1	3604.1	350.0	2062	400.5	3264.9	350.0
2063	392.0	3408.6	350.0	2064	389.7	3532.4	350.0	2065	382.0	3615.6	350.0
2066	378.4	3172.3	350.0	2068	365.3	3300.1	350.0	2069	350.8	3544.0	350.0
2070	350.1	3144.0	350.0	2072	345.6	3431.8	350.0	2073	344.2	3367.0	350.0
2074	330.0	3711.0	350.0	2075	330.0	3335.4	350.0	2076	321.8	3115.7	350.0
2077	315.5	3203.8	350.0	2078	311.8	3555.6	350.0	2079	306.4	3642.1	350.0
2080	302.7	3248.0	350.0	2081	299.1	3455.0	350.0	2082	296.5	3325.5	350.0
2083	293.9	3387.2	350.0	2084	293.5	3087.4	350.0	2085	289.1	2962.0	350.0
2086	286.0	3177.6	350.0	2087	274.4	3219.7	350.0	2088	265.8	3668.5	350.0
2089	265.2	3059.2	350.0	2090	257.7	3291.9	350.0	2091	256.6	3151.4	350.0
2092	247.5	3003.6	350.0	2093	246.1	3191.4	350.0	2094	243.5	3407.4	350.0
2095	242.2	3342.7	350.0	2096	239.6	3276.1	350.0	2097	229.7	3485.4	350.0
2098	227.1	3125.2	350.0	2099	222.1	3260.9	350.0	2100	217.8	3163.2	350.0
2101	206.0	3045.1	350.0	2102	204.9	3587.3	350.0	2103	189.5	3134.9	350.0
2104	188.3	3090.7	350.0	2105	187.9	3359.9	350.0	2106	164.2	3613.7	350.0
2107	161.9	3208.6	350.0	2108	161.1	2999.9	350.0	2109	149.6	3664.8	350.0
2110	144.5	3193.5	350.0	2111	141.1	3524.3	350.0	2112	128.9	3399.2	350.0
2113	119.3	3029.4	350.0	2114	117.2	3548.1	350.0	2115	100.5	3550.7	350.0
2116	100.5	3033.9	350.0	2117	84.5	3271.6	350.0	2118	64.4	3600.9	350.0
2119	60.5	3444.6	350.0	2120	45.1	3327.6	350.0	2121	45.2	3107.1	350.0
2122	31.8	3346.6	350.0	2123	19.8	3471.0	350.0	2124	-14.8	3186.6	350.0

2125	-24.8	3458.3	350.0	2126	-30.2	3263.3	350.0	2127	-45.5	3339.9	350.0
2128	1177.7	2536.7	253.5	2129	1226.7	2536.7	201.0	2130	1556.0	2991.0	700.0
2131	1556.0	3432.5	700.0	2132	2262.9	1402.6	408.3	2133	2212.0	1453.5	408.3
2134	2181.8	1483.7	408.3	2135	2141.3	1524.2	408.3	2136	2108.8	1556.7	408.3
2137	2076.3	1589.2	408.3	2138	2043.8	1621.7	408.3	2139	2011.3	1654.2	408.3
2140	1978.8	1686.7	408.3	2141	1946.3	1719.2	408.3	2142	1913.8	1751.7	408.3
2143	1881.3	1784.2	408.3	2144	1848.8	1816.7	408.3	2145	1816.3	1849.2	408.3
2146	1783.8	1881.7	408.3	2147	1751.3	1914.1	408.3	2148	1718.8	1946.6	408.3
2149	1686.4	1979.1	408.3	2150	1653.9	2011.6	408.3	2151	1621.4	2044.1	408.3
2152	1588.9	2076.6	408.3	2153	1565.9	2248.6	408.3	2154	1556.4	2109.1	408.3
2155	1528.7	2211.3	408.3	2156	1523.9	2141.6	408.3	2157	1516.3	2298.3	408.3
2158	1491.4	2174.1	408.3	2159	1466.6	2347.9	408.3	2160	1704.5	3754.0	700.0
2161	1416.9	2397.6	408.3	2162	1392.1	2372.8	408.3	2164	1367.2	2347.9	408.3
2165	1342.4	2323.1	408.3	2166	1305.1	2360.4	408.3	2167	1654.5	3754.0	700.0
2168	1267.7	2397.7	408.3	2169	1230.4	2435.1	408.3	2171	1193.0	2472.4	408.3
2172	1155.7	2509.8	408.3	2173	1128.8	2536.7	408.3	2175	1081.0	2584.4	408.3
2176	1043.7	2621.8	408.3	2177	1006.3	2659.1	408.3	2178	969.0	2696.4	408.3
2179	931.7	2733.8	408.3	2180	894.3	2771.1	408.3	2181	857.0	2808.4	408.3
2182	819.6	2845.8	408.3	2183	782.3	2883.1	408.3	2184	745.0	2920.5	408.3
2185	707.6	2957.8	408.3	2186	670.3	2995.1	408.3	2187	1400.5	2536.7	253.5
2188	1275.6	2536.7	253.5	2189	1324.5	2536.7	253.5	2190	1226.7	2536.7	253.5
2191	518.8	3146.6	434.3	2192	477.3	3188.1	408.3	2193	435.7	3229.7	408.3
2194	400.5	3264.9	408.3	2195	365.3	3300.1	408.3	2196	330.0	3335.4	408.3
2197	117.2	3548.1	408.3	2198	64.4	3600.9	408.3	2199	1400.5	2536.7	306.0
2200	2358.5	3754.0	425.0	2201	2358.5	3677.5	425.0	2202	2358.5	3609.5	425.0
2203	2358.5	3541.5	425.0	2204	3753.5	3076.6	201.0	2205	2358.5	3450.8	425.0
2206	2358.5	3371.5	425.0	2207	2358.5	3269.5	425.0	2208	2358.5	3207.0	425.0
2209	2358.5	3165.3	425.0	2210	2358.5	3123.7	425.0	2211	2358.5	3082.0	425.0
2212	2358.4	3041.5	425.0	2213	2358.5	3001.5	425.0	2214	2358.5	2916.5	425.0
2215	2358.5	2727.5	425.0	2216	2358.7	2916.5	656.0	2217	2358.5	2871.5	656.0
2218	2358.5	2536.7	425.0	2219	2358.5	2495.0	425.0	2220	2358.5	2437.0	425.0
2221	2358.5	2379.0	425.0	2222	2358.5	2321.0	425.0	2223	2358.5	2263.0	425.0
2224	2358.5	2205.0	425.0	2225	2358.5	2147.0	425.0	2226	2358.5	2089.0	425.0
2227	2358.5	2003.7	425.0	2228	2304.5	3754.0	425.0	2229	2004.5	3754.0	425.0
2230	1964.5	3754.0	425.0	2231	1896.5	3754.0	425.0	2232	1828.5	3754.0	425.0
2233	1778.5	3754.0	425.0	2234	1728.5	3754.0	425.0	2235	1704.5	3754.0	425.0
2236	1654.5	3754.0	425.0	2237	1604.5	3754.0	425.0	2238	1556.0	3754.0	425.0
2239	1556.0	3648.2	425.0	2240	1556.0	3556.5	425.0	2241	1556.0	3532.5	425.0
2242	1556.0	3432.5	425.0	2243	1556.0	3340.0	425.0	2244	1556.0	3252.7	425.0
2245	1556.0	3165.5	425.0	2246	1556.0	3078.2	425.0	2247	1556.0	2991.0	425.0
2248	1556.0	2903.7	425.0	2249	1556.0	2786.5	425.0	2250	1556.0	2728.5	425.0
2251	1556.0	2536.7	583.3	2252	1464.7	2536.7	583.3	2253	1556.0	2568.5	425.0
2254	1556.0	2536.7	425.0	2255	1324.5	2536.7	306.0	2256	1556.0	2903.7	700.0
2257	1556.0	3340.0	700.0	2258	2262.9	1402.6	466.7	2259	2212.0	1453.5	466.7
2260	2181.8	1483.7	466.7	2261	2141.3	1524.2	466.7	2262	2108.8	1556.7	466.7
2263	2076.3	1589.2	466.7	2264	2043.8	1621.7	466.7	2265	2011.3	1654.2	466.7
2266	1978.8	1686.7	466.7	2267	1946.3	1719.2	466.7	2268	1913.8	1751.7	466.7
2269	1881.3	1784.2	466.7	2270	1848.8	1816.7	466.7	2271	1816.3	1849.2	466.7
2272	1783.8	1881.7	466.7	2273	1751.3	1914.1	466.7	2274	1718.8	1946.6	466.7
2275	1686.4	1979.1	466.7	2276	1653.9	2011.6	466.7	2277	1621.4	2044.1	466.7
2278	1588.9	2076.6	466.7	2279	1565.9	2248.6	466.7	2280	1556.4	2109.1	466.7
2281	1528.7	2211.3	466.7	2282	1523.9	2141.6	466.7	2283	1516.3	2298.3	466.7
2284	1491.4	2174.1	466.7	2285	1466.6	2347.9	466.7	2287	1416.9	2397.6	466.7
2288	1392.1	2372.8	466.7	2289	1604.5	3754.0	700.0	2290	1367.2	2347.9	466.7
2291	1342.4	2323.1	466.7	2292	1305.1	2360.4	466.7	2294	1267.7	2397.7	466.7
2295	1230.4	2435.1	466.7	2296	1565.9	2248.6	700.0	2297	1193.0	2472.4	466.7
2298	1155.7	2509.8	466.7	2299	1128.8	2536.7	466.7	2301	1081.0	2584.4	466.7
2302	1043.7	2621.8	466.7	2303	1006.3	2659.1	466.7	2304	969.0	2696.4	466.7
2305	931.7	2733.8	466.7	2306	894.3	2771.1	466.7	2307	857.0	2808.4	466.7
2308	819.6	2845.8	466.7	2309	782.3	2883.1	466.7	2310	1177.7	2536.7	306.0
2311	1226.7	2536.7	306.0	2312	1275.6	2536.7	306.0	2313	633.0	3032.5	466.7
2315	557.2	3108.2	466.7	2316	518.8	3146.6	466.7	2317	477.3	3188.1	466.7
2318	435.7	3229.7	466.7	2319	400.5	3264.9	466.7	2320	365.3	3300.1	466.7
2321	330.0	3335.4	466.7	2322	117.2	3548.1	466.7	2323	64.4	3600.9	466.7
2324	1177.7	2536.7	350.0	2325	1556.0	2786.5	700.0	2326	1556.0	3252.7	700.0
2327	1226.7	2536.7	350.0	2328	2262.9	1402.6	525.0	2329	2212.0	1453.5	525.0
2330	2181.8	1483.7	525.0	2331	2141.3	1524.2	525.0	2332	2108.8	1556.7	525.0
2333	2076.3	1589.2	525.0	2334	2043.8	1621.7	525.0	2335	2011.3	1654.2	525.0
2336	1978.8	1686.7	525.0	2337	1946.3	1719.2	525.0	2338	1913.8	1751.7	525.0
2339	1881.3	1784.2	525.0	2340	1848.8	1816.7	525.0	2341	1816.3	1849.2	525.0
2342	1783.8	1881.7	525.0	2343	1751.3	1914.1	525.0	2344	1718.8	1946.6	525.0
2345	1686.4	1979.1	525.0	2346	1653.9	2011.6	525.0	2347	1621.4	2044.1	525.0
2348	1588.9	2076.6	525.0	2349	1565.9	2248.6	525.0	2350	1556.4	2109.1	525.0
2351	1528.7	2211.3	525.0	2352	1523.9	2141.6	525.0	2353	1516.3	2298.3	525.0
2354	1491.4	2174.1	525.0	2355	1466.6	2347.9	525.0	2356	1563.4	2320.6	700.0
2357	1416.9	2397.6	525.0	2358	1392.1	2372.8	525.0	2359	1561.0	2392.6	700.0
2360	1367.2	2347.9	525.0	2361	1342.4	2323.1	525.0	2362	1305.1	2360.4	525.0

2363	1558.5	2464.7	700.0	2364	1267.7	2397.7	525.0	2365	1230.4	2435.1	525.0
2367	1193.0	2472.4	525.0	2368	1155.7	2509.8	525.0	2369	1128.8	2536.7	525.0
2371	1081.0	2584.4	525.0	2372	1043.7	2621.8	525.0	2373	1006.3	2659.1	525.0
2374	969.0	2696.4	525.0	2375	931.7	2733.8	525.0	2376	894.3	2771.1	525.0
2377	857.0	2808.4	525.0	2378	1324.5	2536.7	350.0	2379	3753.5	2255.4	201.0
2380	1275.6	2536.7	350.0	2383	670.3	2995.1	525.0	2384	633.0	3032.5	525.0
2385	595.6	3069.8	525.0	2386	557.2	3108.2	525.0	2387	518.8	3146.6	525.0
2388	477.3	3188.1	525.0	2389	435.7	3229.7	525.0	2390	400.5	3264.9	525.0
2391	365.3	3300.1	525.0	2392	330.0	3335.4	525.0	2393	117.2	3548.1	525.0
2394	64.4	3600.9	525.0	2396	2358.5	3754.0	530.0	2397	2358.5	3677.5	530.0
2398	2358.5	3609.5	530.0	2399	2358.5	3541.5	530.0	2400	2953.5	1802.5	75.0
2401	2358.5	3450.8	530.0	2402	2358.5	3371.5	530.0	2403	2358.5	3269.5	530.0
2404	2358.5	3207.0	530.0	2405	2358.4	3041.5	306.0	2406	2358.4	3041.5	530.0
2407	2358.5	2832.0	551.0	2408	2358.5	3082.0	530.0	2409	2358.5	2727.5	530.0
2410	2358.5	2871.5	425.0	2411	2358.5	2832.0	180.0	2412	2358.5	2536.7	530.0
2413	2358.5	2495.0	530.0	2414	2358.5	2437.0	530.0	2415	2358.5	2379.0	530.0
2416	2358.5	2321.0	530.0	2417	2358.5	2263.0	530.0	2418	2358.5	2205.0	530.0
2419	2358.5	2147.0	530.0	2420	2358.5	2089.0	530.0	2421	2358.5	2003.7	530.0
2422	2304.5	3754.0	530.0	2423	2004.5	3754.0	530.0	2424	1964.5	3754.0	530.0
2425	1896.5	3754.0	530.0	2426	1828.5	3754.0	530.0	2427	1778.5	3754.0	530.0
2428	1728.5	3754.0	530.0	2429	1704.5	3754.0	530.0	2430	1654.5	3754.0	530.0
2431	1604.5	3754.0	530.0	2432	1556.0	3754.0	530.0	2433	1556.0	3648.2	530.0
2434	1556.0	3556.5	530.0	2435	1556.0	3532.5	530.0	2436	1556.0	3432.5	530.0
2437	1556.0	3340.0	530.0	2438	1556.0	3252.7	530.0	2439	1556.0	3165.5	530.0
2440	1556.0	3078.2	530.0	2441	1556.0	2991.0	530.0	2442	1556.0	2903.7	530.0
2443	1556.0	2786.5	530.0	2444	1556.0	2728.5	530.0	2445	1464.7	2536.7	641.7
2446	1464.7	2536.7	700.0	2447	1556.0	2568.5	530.0	2448	1556.0	2536.7	530.0
2449	2358.5	3754.0	551.0	2450	2358.5	3677.5	551.0	2451	2358.5	3609.5	551.0
2452	2358.5	3541.5	551.0	2453	3051.0	2486.5	75.0	2454	2358.5	3450.8	551.0
2455	2358.5	3371.5	551.0	2456	2358.5	3269.5	551.0	2457	2358.5	3207.0	551.0
2458	2358.7	2916.5	425.0	2459	2358.4	3041.5	551.0	2460	2358.5	3001.5	306.0
2461	2358.5	3082.0	551.0	2462	2358.5	2727.5	551.0	2463	2358.5	2727.5	656.0
2464	2358.5	2495.0	350.0	2465	2358.5	2536.7	551.0	2466	2358.5	2495.0	551.0
2467	2358.5	2437.0	551.0	2468	2358.5	2379.0	551.0	2469	2358.5	2321.0	551.0
2470	2358.5	2263.0	551.0	2471	2358.5	2205.0	551.0	2472	2358.5	2147.0	551.0
2473	2358.5	2089.0	551.0	2474	2358.5	2003.7	551.0	2475	2304.5	3754.0	551.0
2476	2004.5	3754.0	551.0	2477	1964.5	3754.0	551.0	2478	1896.5	3754.0	551.0
2479	1828.5	3754.0	551.0	2480	1778.5	3754.0	551.0	2481	1728.5	3754.0	551.0
2482	1704.5	3754.0	551.0	2483	1654.5	3754.0	551.0	2484	1604.5	3754.0	551.0
2485	1556.0	3754.0	551.0	2486	1556.0	3648.2	551.0	2487	1556.0	3556.5	551.0
2488	1556.0	3532.5	551.0	2489	1556.0	3432.5	551.0	2490	1556.0	3340.0	551.0
2491	1556.0	3252.7	551.0	2492	1556.0	3165.5	551.0	2493	1556.0	3078.2	551.0
2494	1556.0	2991.0	551.0	2495	1556.0	2903.7	551.0	2496	1556.0	2786.5	551.0
2497	1556.0	2728.5	583.3	2498	1556.0	2675.2	583.3	2499	1556.0	2621.8	583.3
2500	1556.0	2568.5	583.3	2501	3753.5	2205.4	201.0	2502	1638.5	2536.7	75.0
2503	1556.0	2728.5	700.0	2504	1556.0	3165.5	700.0	2505	1597.2	2536.7	75.0
2506	2262.9	1402.6	583.3	2507	2212.0	1453.5	583.3	2508	2181.8	1483.7	583.3
2509	2141.3	1524.2	583.3	2510	2108.8	1556.7	583.3	2511	2076.3	1589.2	583.3
2512	2043.8	1621.7	583.3	2513	2011.3	1654.2	583.3	2514	1978.8	1686.7	583.3
2515	1946.3	1719.2	583.3	2516	1913.8	1751.7	583.3	2517	1881.3	1784.2	583.3
2518	1848.8	1816.7	583.3	2519	1816.3	1849.2	583.3	2520	1783.8	1881.7	583.3
2521	1751.3	1914.1	583.3	2522	1718.8	1946.6	583.3	2523	1686.4	1979.1	583.3
2524	1653.9	2011.6	583.3	2525	1621.4	2044.1	583.3	2526	1588.9	2076.6	583.3
2527	1565.9	2248.6	583.3	2528	1556.4	2109.1	583.3	2529	1528.7	2211.3	583.3
2530	1523.9	2141.6	583.3	2531	1516.3	2298.3	583.3	2532	1491.4	2174.1	583.3
2533	1466.6	2347.9	583.3	2534	1556.0	3754.0	700.0	2535	1416.9	2397.6	583.3
2536	1392.1	2372.8	583.3	2537	1556.0	3648.2	700.0	2538	1367.2	2347.9	583.3
2539	1342.4	2323.1	583.3	2540	1305.1	2360.4	583.3	2541	1556.0	3556.5	700.0
2542	1267.7	2397.7	583.3	2543	1230.4	2435.1	583.3	2544	1556.0	3532.5	700.0
2545	1193.0	2472.4	583.3	2546	1155.7	2509.8	583.3	2547	1128.8	2536.7	583.3
2549	1081.0	2584.4	583.3	2550	1043.7	2621.8	583.3	2551	1006.3	2659.1	583.3
2552	969.0	2696.4	583.3	2555	1638.5	2536.7	180.0	2558	782.3	2883.1	583.3
2559	745.0	2920.5	583.3	2560	707.6	2957.8	583.3	2561	670.3	2995.1	583.3
2562	633.0	3032.5	583.3	2563	595.6	3069.8	583.3	2564	557.2	3108.2	583.3
2565	518.8	3146.6	583.3	2566	477.3	3188.1	583.3	2567	435.7	3229.7	583.3
2568	400.5	3264.9	583.3	2569	365.3	3300.1	583.3	2570	330.0	3335.4	583.3
2571	117.2	3548.1	583.3	2572	64.4	3600.9	583.3	2573	1597.2	2536.7	180.0
2574	1556.0	2675.2	700.0	2575	1556.0	3078.2	700.0	2576	1638.5	2536.7	201.0
2577	2262.9	1402.6	641.7	2578	2212.0	1453.5	641.7	2579	2181.8	1483.7	641.7
2580	2141.3	1524.2	641.7	2581	2108.8	1556.7	641.7	2582	2076.3	1589.2	641.7
2583	2043.8	1621.7	641.7	2584	2011.3	1654.2	641.7	2585	1978.8	1686.7	641.7
2586	1946.3	1719.2	641.7	2587	1913.8	1751.7	641.7	2588	1881.3	1784.2	641.7
2589	1848.8	1816.7	641.7	2590	1816.3	1849.2	641.7	2591	1783.8	1881.7	641.7
2592	1751.3	1914.1	641.7	2593	1718.8	1946.6	641.7	2594	1686.4	1979.1	641.7
2595	1653.9	2011.6	641.7	2596	1621.4	2044.1	641.7	2597	1588.9	2076.6	641.7
2598	1565.9	2248.6	641.7	2599	1556.4	2109.1	641.7	2600	1528.7	2211.3	641.7
2601	1523.9	2141.6	641.7	2602	1516.3	2298.3	641.7	2603	1491.4	2174.1	641.7

2604	1466.6	2347.9	641.7	2605	1416.9	2397.6	641.7	2606	1392.1	2372.8	641.7
2607	1367.2	2347.9	641.7	2608	1342.4	2323.1	641.7	2609	1305.1	2360.4	641.7
2610	1267.7	2397.7	641.7	2611	1230.4	2435.1	641.7	2612	1193.0	2472.4	641.7
2613	1155.7	2509.8	641.7	2614	1128.8	2536.7	641.7	2615	654.8	3282.6	375.0
2616	1081.0	2584.4	641.7	2618	1638.5	2536.7	306.0	2619	1597.2	2536.7	306.0
2620	1597.2	2536.7	201.0	2621	894.3	2771.1	641.7	2622	857.0	2808.4	641.7
2623	819.6	2845.8	641.7	2624	782.3	2883.1	641.7	2625	745.0	2920.5	641.7
2626	707.6	2957.8	641.7	2627	670.3	2995.1	641.7	2628	633.0	3032.5	641.7
2629	595.6	3069.8	641.7	2630	557.2	3108.2	641.7	2631	518.8	3146.6	641.7
2632	477.3	3188.1	641.7	2633	435.7	3229.7	641.7	2634	400.5	3264.9	641.7
2635	365.3	3300.1	641.7	2636	330.0	3335.4	641.7	2637	117.2	3548.1	641.7
2638	64.4	3600.9	641.7	2639	2358.5	3754.0	656.0	2640	2358.5	3677.5	656.0
2641	2358.5	3609.5	656.0	2642	2358.5	3541.5	656.0	2643	3753.5	2088.0	306.0
2644	2358.5	3450.8	656.0	2645	2358.5	3371.5	656.0	2646	2358.5	3269.5	656.0
2647	2358.5	3207.0	656.0	2648	2358.5	3165.3	656.0	2649	2358.5	3123.7	656.0
2650	2358.5	3082.0	656.0	2651	2358.4	3041.5	656.0	2652	2358.5	3032.5	656.0
2653	2358.5	2832.0	205.8	2654	2358.5	2832.0	306.0	2655	2358.5	2832.0	656.0
2656	2358.5	2786.5	656.0	2657	2358.5	2832.0	425.0	2658	2358.5	2672.8	656.0
2659	2358.5	2613.5	656.0	2660	2358.5	2536.7	656.0	2661	2358.5	2495.0	656.0
2662	2358.5	2437.0	656.0	2663	2358.5	2379.0	656.0	2664	2358.5	2321.0	656.0
2665	2358.5	2263.0	656.0	2666	2358.5	2205.0	656.0	2667	2358.5	2147.0	656.0
2668	2358.5	2089.0	656.0	2669	2358.5	2003.7	656.0	2670	2358.5	1975.0	656.0
2671	2358.5	1919.0	656.0	2672	2358.5	1863.0	656.0	2673	2358.5	1807.0	656.0
2674	2358.5	1725.0	656.0	2675	1964.5	3754.0	656.0	2676	1896.5	3754.0	656.0
2677	1828.5	3754.0	656.0	2678	1778.5	3754.0	656.0	2679	1728.5	3754.0	656.0
2680	1704.5	3754.0	656.0	2681	1654.5	3754.0	656.0	2682	1604.5	3754.0	656.0
2683	1556.0	3754.0	656.0	2684	1556.0	3648.2	656.0	2685	1556.0	3556.5	656.0
2686	1556.0	3532.5	656.0	2687	1556.0	3432.5	656.0	2688	1556.0	3340.0	656.0
2689	1556.0	3252.7	656.0	2690	1556.0	3165.5	656.0	2691	1556.0	3078.2	656.0
2692	1556.0	2991.0	656.0	2693	1556.0	2903.7	656.0	2694	1556.0	2786.5	656.0
2695	1556.0	2728.5	656.0	2696	1556.0	2675.2	656.0	2697	1556.0	2621.8	656.0
2698	1556.0	2568.5	656.0	2699	1556.0	2536.7	641.7	2700	2358.5	2832.0	530.0
2703	2358.5	2786.5	530.0	2704	2304.5	3754.0	657.0	2705	2244.5	3754.0	657.0
2706	2184.5	3754.0	657.0	2707	2124.5	3754.0	657.0	2708	2064.5	3754.0	657.0
2709	2004.5	3754.0	657.0	2710	1597.2	2536.7	350.0	2711	1638.5	2536.7	350.0
2713	159.8	3505.6	700.0	2714	117.2	3548.1	700.0	2715	2496.0	3754.0	700.0
2716	707.6	2957.8	700.0	2717	670.3	2995.1	700.0	2718	633.0	3032.5	700.0
2719	595.6	3069.8	700.0	2720	2496.0	3477.5	700.0	2721	1556.0	2568.5	700.0
2722	1556.0	2536.7	700.0	2723	1528.7	2211.3	700.0	2725	1516.3	2298.3	700.0
2726	2496.0	1725.0	700.0	2727	2455.7	1627.8	700.0	2728	1556.0	2621.8	700.0
2729	1466.6	2347.9	700.0	2730	64.4	3600.9	700.0	2731	2262.9	1402.6	750.0
2732	2212.0	1453.5	750.0	2733	857.0	2808.4	700.0	2734	557.2	3108.2	700.0
2735	518.8	3146.6	700.0	2736	477.3	3188.1	700.0	2737	435.7	3229.7	700.0
2738	819.6	2845.8	700.0	2740	541.7	3169.5	408.3	2741	1416.9	2397.6	700.0
2742	1392.1	2372.8	700.0	2743	1828.5	3754.0	700.0	2744	1367.2	2347.9	700.0
2747	2181.8	1483.7	750.0	2748	2141.3	1524.2	750.0	2749	2108.8	1556.7	750.0
2750	782.3	2883.1	700.0	2751	400.5	3264.9	700.0	2752	365.3	3300.1	700.0
2753	330.0	3335.4	700.0	2754	287.5	3377.9	700.0	2755	745.0	2920.5	700.0
2756	2496.0	2003.7	700.0	2764	2358.5	3891.5	700.0	2765	244.9	3420.5	700.0
2766	202.4	3463.0	700.0	2767	2358.5	3754.0	700.0	2768	2358.5	3677.5	700.0
2769	2358.5	3609.5	700.0	2770	2358.5	3541.5	700.0	2771	3753.5	3002.6	75.0
2772	2358.5	3477.5	700.0	2773	2358.5	3371.5	700.0	2774	2358.5	3269.5	700.0
2775	2358.5	3207.0	700.0	2776	2358.5	3165.3	700.0	2777	2358.5	3123.7	700.0
2778	2358.5	3082.0	700.0	2779	2358.4	3041.5	700.0	2780	2358.5	3001.5	700.0
2781	2358.7	2916.5	700.0	2782	2358.5	2871.5	700.0	2783	2358.5	2832.0	700.0
2784	2358.5	2786.5	700.0	2785	2358.5	2727.5	700.0	2786	2358.5	2672.8	700.0
2787	2358.5	2613.5	700.0	2788	2358.5	2536.7	700.0	2789	2358.5	2495.0	700.0
2790	2358.5	2437.0	700.0	2791	2358.5	2379.0	700.0	2792	2358.5	2321.0	700.0
2793	2358.5	2263.0	700.0	2794	2358.5	2205.0	700.0	2795	2358.5	2147.0	700.0
2796	2358.5	2089.0	700.0	2797	2358.5	2003.7	700.0	2798	2358.5	1975.0	700.0
2799	2358.5	1919.0	700.0	2800	2358.5	1863.0	700.0	2801	2358.5	1807.0	700.0
2802	2358.5	1725.0	700.0	2803	2358.5	2786.5	551.0	2804	1081.0	2584.4	700.0
2805	1043.7	2621.8	700.0	2806	2076.3	1589.2	750.0	2807	2043.8	1621.7	750.0
2808	2011.3	1654.2	750.0	2809	2304.5	3754.0	700.0	2810	2297.5	1668.7	700.0
2811	1006.3	2659.1	700.0	2812	969.0	2696.4	700.0	2813	2262.9	1402.6	700.0
2814	931.7	2733.8	700.0	2815	1978.8	1686.7	750.0	2816	1946.3	1719.2	750.0
2817	1913.8	1751.7	750.0	2818	2244.5	3754.0	700.0	2819	2245.4	1620.5	700.0
2820	2238.5	1427.0	700.0	2821	894.3	2771.1	700.0	2822	2212.0	1453.5	700.0
2823	2193.3	1572.4	700.0	2824	1881.3	1784.2	750.0	2825	1848.8	1816.7	750.0
2826	1816.3	1849.2	750.0	2827	2184.5	3754.0	700.0	2828	2181.8	1483.7	700.0
2830	1783.8	1881.7	750.0	2831	1751.3	1914.1	750.0	2832	1718.8	1946.6	750.0
2833	2124.5	3754.0	700.0	2836	1686.4	1979.1	750.0	2837	1653.9	2011.6	750.0
2838	1621.4	2044.1	750.0	2839	2064.5	3754.0	700.0	2842	1588.9	2076.6	750.0
2843	1565.9	2248.6	750.0	2844	1556.4	2109.1	750.0	2845	2004.5	3754.0	700.0
2847	1961.0	3891.5	700.0	2848	1528.7	2211.3	750.0	2849	1523.9	2141.6	750.0
2850	1961.0	3754.0	700.0	2853	1896.5	3754.0	700.0	2856	1400.5	2536.7	37.5
2857	1324.5	2536.7	37.5	2859	1275.6	2536.7	37.5	2861	1226.7	2536.7	37.5

2863	1177.7	2536.7	37.5	2865	1400.5	2536.7	75.0	2866	1324.5	2536.7	75.0
2867	1275.6	2536.7	75.0	2868	1226.7	2536.7	75.0	2869	1177.7	2536.7	75.0
2870	1400.5	2536.7	127.5	2871	1324.5	2536.7	127.5	2872	1275.6	2536.7	127.5
2873	1226.7	2536.7	127.5	2874	1177.7	2536.7	127.5	2875	1177.7	2536.7	180.0
2876	1226.7	2536.7	180.0	2877	1275.6	2536.7	180.0	2878	1324.5	2536.7	180.0
2879	1400.5	2536.7	180.0	2880	1400.5	2536.7	201.0	2881	1324.5	2536.7	201.0
2882	1275.6	2536.7	201.0	2884	969.0	2696.4	641.7	2885	931.7	2733.8	641.7
2886	894.3	2771.1	583.3	2887	2358.7	2916.5	530.0	2888	626.6	3254.3	387.3
2889	2358.7	2916.5	551.0	2891	541.7	3169.5	424.3	2893	2358.5	2786.5	425.0
2894	557.2	3108.2	408.3	2895	1400.5	2536.7	408.3	2896	1324.5	2536.7	408.3
2897	1275.6	2536.7	408.3	2898	1226.7	2536.7	408.3	2899	1177.7	2536.7	408.3
2900	1400.5	2536.7	466.7	2901	1324.5	2536.7	466.7	2902	1275.6	2536.7	466.7
2903	1226.7	2536.7	466.7	2904	1177.7	2536.7	466.7	2905	1400.5	2536.7	525.0
2906	1324.5	2536.7	525.0	2907	1275.6	2536.7	525.0	2908	1226.7	2536.7	525.0
2910	3051.0	2786.5	350.0	2911	3021.0	2786.5	350.0	2913	3051.0	2786.5	75.0
2914	3021.0	2786.5	75.0	2915	3051.0	2786.5	180.0	2916	3021.0	2786.5	180.0
2917	3051.0	2786.5	210.0	2918	3021.0	2786.5	210.0	2919	3051.0	2786.5	253.5
2920	3021.0	2786.5	253.5	2921	3103.5	2786.5	253.5	2922	3103.5	2786.5	210.0
2923	3103.5	2786.5	306.0	2924	3103.5	2786.5	350.0	2925	2953.5	2556.5	201.0
2927	3341.5	2786.5	75.0	2928	3341.5	2786.5	180.0	2929	3341.5	2786.5	201.0
2930	3402.0	2786.5	253.5	2933	2953.5	2536.7	350.0	2934	2953.5	2556.5	253.5
2935	2953.5	2536.7	75.0	2936	2953.5	2556.5	306.0	2937	2953.5	2536.7	180.0
2938	2953.5	2609.9	350.0	2939	2953.5	2663.2	306.0	2940	2953.5	2663.2	350.0
2941	2953.5	2609.9	253.5	2942	2953.5	2663.2	253.5	2943	2953.5	2609.9	306.0
2944	2953.5	2609.9	201.0	2945	2953.5	2716.5	350.0	2946	2953.5	2663.2	201.0
2947	2953.5	2716.5	75.0	2948	2953.5	2716.5	180.0	2949	2953.5	2716.5	201.0
2950	2953.5	2716.5	253.5	2951	2953.5	2716.5	306.0	2952	2358.5	2916.5	306.0
2953	2358.5	2932.0	210.0	2954	2358.5	3165.3	551.0	2955	2358.5	3165.3	530.0
2956	2358.5	3123.7	530.0	2957	2358.5	3123.7	551.0	2958	2358.5	2871.5	530.0
2960	2358.5	2871.5	551.0	2966	2358.5	3207.0	75.0	2967	2358.5	3207.0	180.0
2968	2358.5	3207.0	201.0	2969	2358.5	3207.0	306.0	2970	2358.5	3165.3	75.0
2971	2358.5	3123.7	75.0	2972	2358.5	3082.0	75.0	2973	2358.4	3041.5	75.0
2974	2358.5	3001.5	75.0	2975	2358.5	3165.3	180.0	2976	2358.5	3123.7	180.0
2977	2358.5	3082.0	180.0	2978	2358.4	3041.5	180.0	2979	2358.5	3001.5	180.0
2980	2358.5	3165.3	201.0	2981	1043.7	2621.8	641.7	2983	931.7	2733.8	583.3
2984	819.6	2845.8	525.0	2985	745.0	2920.5	466.7	2986	707.6	2957.8	466.7
2987	670.3	2995.1	466.7	2988	633.0	3032.5	408.3	2989	595.6	3069.8	408.3
2991	570.0	3197.7	412.0	2992	598.3	3226.0	399.6				

Nodo	X	Y	Z	Note	Rig. TX	Rig. TY	Rig. TZ	Rig. RX	Rig. RY	Rig. RZ
	cm	cm	cm		daN/cm	daN/cm	daN/cm	daN cm/rad	daN cm/rad	daN cm/rad
1	3753.5	3754.1	0.0	v=111000						
2	3753.5	3701.3	0.0	v=111000						
3	3753.5	3662.6	0.0	v=111000						
4	3753.5	3612.6	0.0	v=111000						
5	3753.5	3562.6	0.0	v=111000						
6	3753.5	3538.6	0.0	v=111000						
7	3753.5	3488.6	0.0	v=111000						
8	3753.5	3438.6	0.0	v=111000						
9	3753.5	3369.4	0.0	v=111000						
10	3753.5	3300.3	0.0	v=111000						
11	3753.5	3231.2	0.0	v=111000						
13	3753.5	2155.4	0.0	v=111000						
16	3753.5	2902.6	0.0	v=111000						
17	3753.5	2786.6	0.0	v=111000						
18	3753.5	2764.6	0.0	v=111000						
19	3753.5	2712.6	0.0	v=111000						
20	3753.5	2552.6	0.0	v=111000						
21	3753.5	2486.6	0.0	v=111000						
23	3753.5	2379.4	0.0	v=111000						
26	1151.0	3252.7	0.0	v=111000						
28	3753.5	1909.7	0.0	v=111000						
29	3753.5	1820.6	0.0	v=111000						
30	3753.5	1770.6	0.0	v=111000						
31	3753.5	1720.6	0.0	v=111000						
32	3753.5	1696.6	0.0	v=111000						
33	3753.5	1646.6	0.0	v=111000						
34	3753.5	1596.6	0.0	v=111000						
35	3753.5	1557.8	0.0	v=111000						
36	3753.5	1519.1	0.0	v=111000						
37	3717.8	1519.1	0.0	v=111000						
38	3691.0	3754.0	0.0	v=111000						
39	3691.0	1519.0	0.0	v=111000						
40	3687.4	2786.5	0.0	v=111000						
41	3683.1	2486.5	0.0	v=111000						
42	3641.0	3754.0	0.0	v=111000						
43	3641.0	1519.0	0.0	v=111000						

44	3630.3	2786.5	0.0	v=111000
45	3621.8	2486.5	0.0	v=111000
46	3591.0	3754.0	0.0	v=111000
47	3591.0	1519.0	0.0	v=111000
48	3573.2	2786.5	0.0	v=111000
49	3567.0	3754.0	0.0	v=111000
50	3567.0	1519.0	0.0	v=111000
51	3560.4	2486.5	0.0	v=111000
52	3517.0	3754.0	0.0	v=111000
53	3516.1	2786.5	0.0	v=111000
54	3499.1	2486.5	0.0	v=111000
55	3467.0	3754.0	0.0	v=111000
56	3467.0	1519.0	0.0	v=111000
57	3459.0	2786.5	0.0	v=111000
58	3437.7	2486.5	0.0	v=111000
59	3402.0	2786.5	0.0	v=111000
60	3399.0	3754.0	0.0	v=111000
61	3390.4	1519.0	0.0	v=111000
62	3376.4	2486.5	0.0	v=111000
63	3340.4	1519.0	0.0	v=111000
64	3331.0	3754.0	0.0	v=111000
65	3315.0	2486.5	0.0	v=111000
66	3296.0	1519.0	0.0	v=111000
67	3291.0	3754.0	0.0	v=111000
68	3251.0	2486.5	0.0	v=111000
70	3281.0	2786.5	0.0	v=111000
72	3251.0	2786.5	0.0	v=111000
74	3005.5	3754.0	0.0	v=111000
75	2996.0	1519.0	0.0	v=111000
76	2979.5	3754.0	0.0	v=111000
77	2953.5	2786.5	0.0	v=111000
79	2953.5	3754.0	0.0	v=111000
80	2953.5	3677.5	0.0	v=111000
81	2953.5	3541.5	0.0	v=111000
83	2953.5	3451.5	0.0	v=111000
84	2953.5	3371.5	0.0	v=111000
85	2953.5	3305.8	0.0	v=111000
86	2953.5	3227.2	0.0	v=111000
87	2953.5	3148.7	0.0	v=111000
88	2953.5	3070.1	0.0	v=111000
89	2953.5	2941.5	0.0	v=111000
90	2953.5	2811.5	0.0	v=111000
93	2953.5	2536.7	0.0	v=111000
94	2953.5	2486.5	0.0	v=111000
95	2953.5	2461.5	0.0	v=111000
96	2953.5	2331.5	0.0	v=111000
97	2953.5	2241.8	0.0	v=111000
98	2953.5	2174.3	0.0	v=111000
99	2953.5	2106.7	0.0	v=111000
100	2953.5	2039.2	0.0	v=111000
101	2953.5	1971.6	0.0	v=111000
102	2953.5	1882.5	0.0	v=111000
103	2953.5	1802.5	0.0	v=111000
104	2953.5	1774.0	0.0	v=111000
105	2953.5	1725.0	0.0	v=111000
107	2953.5	1574.0	0.0	v=111000
108	2953.5	1546.5	0.0	v=111000
109	2953.5	1519.0	0.0	v=111000
110	2922.7	3541.5	0.0	v=111000
111	2922.0	1725.0	0.0	v=111000
113	2881.4	3541.5	0.0	v=111000
114	2880.0	1725.0	0.0	v=111000
116	2806.4	3541.5	0.0	v=111000
117	2830.0	1725.0	0.0	v=111000
120	2782.4	3541.5	0.0	v=111000
121	2780.0	1725.0	0.0	v=111000
123	2756.0	1725.0	0.0	v=111000
125	2707.4	3541.5	0.0	v=111000
126	2706.0	1725.0	0.0	v=111000
127	2656.0	2536.7	0.0	v=111000
129	3753.5	2329.4	0.0	v=111000
130	2656.0	1725.0	0.0	v=111000
131	2617.5	1725.0	0.0	v=111000
132	2615.0	3541.5	0.0	v=111000
135	2540.0	3541.5	0.0	v=111000
136	2516.0	3541.5	0.0	v=111000
139	2441.0	3541.5	0.0	v=111000

141	2399.7	3541.5	0.0	v=111000
142	2358.5	1725.0	0.0	v=111000
143	2358.5	3754.0	0.0	v=111000
144	2358.5	3677.5	0.0	v=111000
145	2358.5	3541.5	0.0	v=111000
147	2358.5	3450.8	0.0	v=111000
148	2358.5	3371.5	0.0	v=111000
149	2358.5	3269.5	0.0	v=111000
150	2358.5	2871.5	0.0	v=111000
151	2358.5	2786.5	0.0	v=111000
152	2358.5	2727.5	0.0	v=111000
153	2358.5	2536.7	0.0	v=111000
156	2256.0	2786.5	0.0	v=111000
157	2304.5	3754.0	0.0	v=111000
158	2262.9	1402.6	0.0	v=111000
159	2222.3	1443.2	0.0	v=111000
160	2056.0	2786.5	0.0	v=111000
161	2181.8	1483.7	0.0	v=111000
162	2157.8	1539.5	0.0	v=111000
163	2141.3	1524.2	0.0	v=111000
165	2108.8	1556.7	0.0	v=111000
167	2076.3	1589.2	0.0	v=111000
169	2043.8	1621.7	0.0	v=111000
170	2011.3	1654.2	0.0	v=111000
171	2004.5	3754.0	0.0	v=111000
172	2003.5	2786.5	0.0	v=111000
173	1978.8	1686.7	0.0	v=111000
174	1964.5	3754.0	0.0	v=111000
175	1958.7	2786.5	0.0	v=111000
176	1946.3	1719.2	0.0	v=111000
177	1914.0	2786.5	0.0	v=111000
178	1913.8	1751.7	0.0	v=111000
179	1896.5	3754.0	0.0	v=111000
180	1881.3	1784.2	0.0	v=111000
181	1869.2	2786.5	0.0	v=111000
182	1848.8	1816.7	0.0	v=111000
183	1828.5	3754.0	0.0	v=111000
184	1824.5	2786.5	0.0	v=111000
185	1816.3	1849.2	0.0	v=111000
186	1783.8	1881.7	0.0	v=111000
187	1779.7	2786.5	0.0	v=111000
188	1778.5	3754.0	0.0	v=111000
189	1751.3	1914.1	0.0	v=111000
190	1735.0	2786.5	0.0	v=111000
191	1728.5	3754.0	0.0	v=111000
192	1718.8	1946.6	0.0	v=111000
193	1704.5	3754.0	0.0	v=111000
194	1690.2	2786.5	0.0	v=111000
195	1686.4	1979.1	0.0	v=111000
196	1654.5	3754.0	0.0	v=111000
197	1653.9	2011.6	0.0	v=111000
198	1645.5	2786.5	0.0	v=111000
199	1621.4	2044.1	0.0	v=111000
200	1604.5	3754.0	0.0	v=111000
201	1600.7	2786.5	0.0	v=111000
202	1588.9	2076.6	0.0	v=111000
203	1565.9	2248.6	0.0	v=111000
204	1556.4	2109.1	0.0	v=111000
205	1556.0	3754.0	0.0	v=111000
206	1556.0	3648.2	0.0	v=111000
207	1556.0	3556.5	0.0	v=111000
208	1556.0	3532.5	0.0	v=111000
209	1556.0	3432.5	0.0	v=111000
210	1556.0	3340.0	0.0	v=111000
211	1556.0	3252.7	0.0	v=111000
212	1556.0	3165.5	0.0	v=111000
213	1556.0	3078.2	0.0	v=111000
214	1556.0	2991.0	0.0	v=111000
215	1556.0	2903.7	0.0	v=111000
216	1556.0	2786.5	0.0	v=111000
217	1556.0	2728.5	0.0	v=111000
218	1556.0	2568.5	0.0	v=111000
219	1556.0	2536.7	0.0	v=111000
220	1528.7	2211.3	0.0	v=111000
221	1523.9	2141.6	0.0	v=111000
222	1521.6	2502.3	0.0	v=111000
223	1516.3	2298.3	0.0	v=111000

224	1503.2	3340.0	0.0	v=111000
225	1491.4	2174.1	0.0	v=111000
226	1487.3	2468.0	0.0	v=111000
227	1466.6	2347.9	0.0	v=111000
228	1450.5	3340.0	0.0	v=111000
229	1428.6	2409.3	0.0	v=111000
230	1416.9	2397.6	0.0	v=111000
231	1400.5	3340.0	0.0	v=111000
232	1392.1	2372.8	0.0	v=111000
233	1367.2	2347.9	0.0	v=111000
234	1350.5	3340.0	0.0	v=111000
235	1342.4	2323.1	0.0	v=111000
236	1324.5	3340.0	0.0	v=111000
237	1305.1	2360.4	0.0	v=111000
238	1267.7	2397.7	0.0	v=111000
239	1230.4	2435.1	0.0	v=111000
240	1224.5	3340.0	0.0	v=111000
241	1193.0	2472.4	0.0	v=111000
242	1155.7	2509.8	0.0	v=111000
243	1151.0	3340.0	0.0	v=111000
244	1128.8	2536.7	0.0	v=111000
245	1081.0	2584.4	0.0	v=111000
246	1077.5	3340.0	0.0	v=111000
247	1043.7	2621.8	0.0	v=111000
248	1006.3	2659.1	0.0	v=111000
249	977.5	3340.0	0.0	v=111000
250	969.0	2696.4	0.0	v=111000
251	951.5	3340.0	0.0	v=111000
252	931.7	2733.8	0.0	v=111000
253	894.3	2771.1	0.0	v=111000
254	857.0	2808.4	0.0	v=111000
255	851.5	3340.0	0.0	v=111000
256	819.6	2845.8	0.0	v=111000
257	782.3	2883.1	0.0	v=111000
258	781.8	3340.0	0.0	v=111000
259	745.0	2920.5	0.0	v=111000
260	712.2	3340.0	0.0	v=111000
261	707.6	2957.8	0.0	v=111000
262	705.6	3333.4	0.0	v=111000
263	670.3	2995.1	0.0	v=111000
264	654.8	3282.6	0.0	v=111000
265	633.0	3032.5	0.0	v=111000
266	595.6	3069.8	0.0	v=111000
267	557.2	3108.2	0.0	v=111000
268	541.7	3169.5	0.0	v=111000
269	518.8	3146.6	0.0	v=111000
270	477.3	3188.1	0.0	v=111000
271	435.7	3229.7	0.0	v=111000
272	330.0	3335.4	0.0	v=111000
273	117.2	3548.1	0.0	v=111000
274	64.4	3600.9	0.0	v=111000
276	3517.0	1519.0	0.0	v=111000
437	3753.5	2433.0	201.0	v=111000
638	3753.5	2088.0	0.0	v=111000
736	3753.5	2433.0	0.0	v=111000
1045	2656.0	3541.5	0.0	v=111000
1094	1151.0	3210.0	0.0	v=111000
1096	1556.0	3210.0	0.0	v=111000
1373	3753.5	1998.8	0.0	v=111000
1378	3051.0	2486.5	0.0	v=111000
1440	2299.0	2786.5	0.0	v=111000
1538	3753.5	3162.1	0.0	v=111000
1826	3753.5	3126.6	0.0	v=111000
1829	3753.5	3076.6	0.0	v=111000
1833	3753.5	3026.6	0.0	v=111000
1835	3753.5	3002.6	0.0	v=111000
1850	3753.5	2952.6	0.0	v=111000
1885	2358.5	2832.0	0.0	v=111000
1914	2141.3	1524.2	350.0	v=110000
1917	2108.8	1556.7	350.0	v=110000
1919	2076.3	1589.2	350.0	v=110000
1922	2043.8	1621.7	350.0	v=110000
1923	2011.3	1654.2	350.0	v=110000
1926	1978.8	1686.7	350.0	v=110000
1930	1946.3	1719.2	350.0	v=110000
1932	1913.8	1751.7	350.0	v=110000
1934	1881.3	1784.2	350.0	v=110000

1936	1848.8	1816.7	350.0	v=110000
1939	1816.3	1849.2	350.0	v=110000
1940	1783.8	1881.7	350.0	v=110000
1943	1751.3	1914.1	350.0	v=110000
1946	1718.8	1946.6	350.0	v=110000
1949	1686.4	1979.1	350.0	v=110000
1951	1653.9	2011.6	350.0	v=110000
1953	1621.4	2044.1	350.0	v=110000
1956	1588.9	2076.6	350.0	v=110000
1961	1556.4	2109.1	350.0	v=110000
1980	1523.9	2141.6	350.0	v=110000
1984	1491.4	2174.1	350.0	v=110000
1991	1751.3	1914.1	700.0	v=110000
1994	1342.4	2323.1	350.0	v=110000
1996	1305.1	2360.4	350.0	v=110000
1998	1267.7	2397.7	350.0	v=110000
1999	1230.4	2435.1	350.0	v=110000
2001	1718.8	1946.6	700.0	v=110000
2002	1193.0	2472.4	350.0	v=110000
2003	1155.7	2509.8	350.0	v=110000
2005	1128.8	2536.7	350.0	v=110000
2045	518.8	3146.6	350.0	v=110000
2053	461.5	3089.2	350.0	v=111000
2058	433.2	3060.9	350.0	v=111000
2061	404.9	3032.6	350.0	v=111000
2067	376.6	3004.4	350.0	v=111000
2071	348.3	2976.1	350.0	v=111000
2163	1686.4	1979.1	700.0	v=110000
2170	1653.9	2011.6	700.0	v=110000
2174	3753.5	2279.4	0.0	v=111000
2286	1621.4	2044.1	700.0	v=110000
2293	1588.9	2076.6	700.0	v=110000
2300	3753.5	2255.4	0.0	v=111000
2314	595.6	3069.8	467.7	v=110000
2366	1556.4	2109.1	700.0	v=110000
2370	782.3	2883.1	549.0	v=110000
2381	745.0	2920.5	532.8	v=110000
2382	707.6	2957.8	516.5	v=110000
2395	1638.5	2536.7	0.0	v=111000
2548	851.5	2814.0	579.2	v=110000
2553	894.3	2771.1	597.8	v=110000
2554	1597.2	2536.7	0.0	v=111000
2556	557.2	3108.2	451.0	v=110000
2557	819.6	2845.8	565.3	v=110000
2617	1081.0	2584.4	679.2	v=110000
2701	3753.5	2205.4	0.0	v=111000
2702	1848.8	1816.7	700.0	v=110000
2712	633.0	3032.5	484.0	v=110000
2724	1523.9	2141.6	700.0	v=110000
2739	1491.4	2174.1	700.0	v=110000
2745	1342.4	2323.1	700.0	v=110000
2746	1305.1	2360.4	700.0	v=110000
2757	1816.3	1849.2	700.0	v=110000
2758	1267.7	2397.7	700.0	v=110000
2759	1230.4	2435.1	700.0	v=110000
2760	1783.8	1881.7	700.0	v=110000
2761	1193.0	2472.4	700.0	v=110000
2762	1155.7	2509.8	700.0	v=110000
2763	1128.8	2536.7	700.0	v=110000
2829	2141.3	1524.2	700.0	v=110000
2834	2108.8	1556.7	700.0	v=110000
2835	2076.3	1589.2	700.0	v=110000
2840	2043.8	1621.7	700.0	v=110000
2841	2011.3	1654.2	700.0	v=110000
2846	1978.8	1686.7	700.0	v=110000
2851	1946.3	1719.2	700.0	v=110000
2852	1913.8	1751.7	700.0	v=110000
2854	1881.3	1784.2	700.0	v=110000
2855	1400.5	2536.7	0.0	v=111000
2858	1324.5	2536.7	0.0	v=111000
2860	1275.6	2536.7	0.0	v=111000
2862	1226.7	2536.7	0.0	v=111000
2864	1177.7	2536.7	0.0	v=111000
2883	1043.7	2621.8	662.9	v=110000
2890	994.9	2670.5	641.7	v=110000
2892	969.0	2696.4	630.4	v=110000
2909	3051.0	2786.5	0.0	v=111000

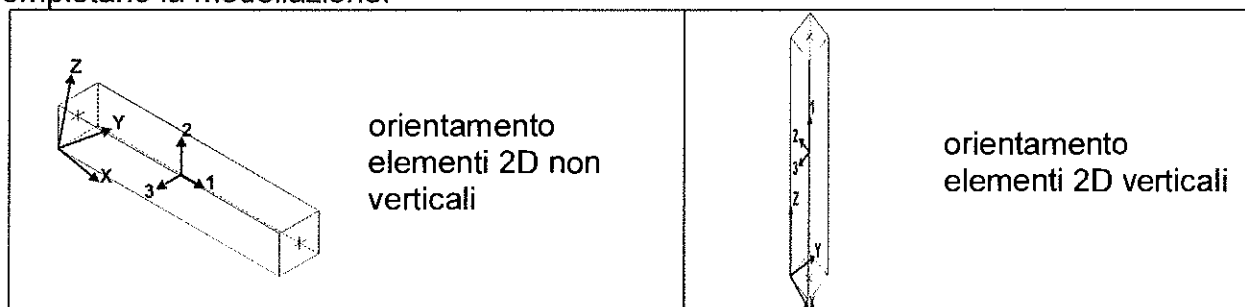
2912	3021.0	2786.5	0.0	v=111000
2926	3341.5	2786.5	0.0	v=111000
2931	2953.5	2556.5	0.0	v=111000
2932	2953.5	2716.5	0.0	v=111000
2959	2358.5	3001.5	0.0	v=111000
2961	2358.5	3207.0	0.0	v=111000
2962	2358.5	3165.3	0.0	v=111000
2963	2358.5	3123.7	0.0	v=111000
2964	2358.5	3082.0	0.0	v=111000
2965	2358.4	3041.5	0.0	v=111000
2982	931.7	2733.8	614.1	v=110000
2990	670.3	2995.1	500.2	v=110000

MODELLAZIONE STRUTTURALE: ELEMENTI TRAVE

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:

Elem.	numero dell'elemento
Note	codice di comportamento: trave, trave di fondazione, pilastro, asta, asta tesa, asta compressa
Nodo I (J)	numero del nodo iniziale (finale)
Mat.	codice del materiale assegnato all'elemento
Sez.	codice della sezione assegnata all'elemento
Rotaz.	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
Svincolo I (J)	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)
Wink V	costante di sottofondo (coefficiente di Winkler) per la modellazione della trave su suolo elastico
Wink O	costante di sottofondo (coefficiente di Winkler) per la modellazione del suolo elastico orizzontale

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Mat.	Sez.	Rotaz. gradi	Svincolo I	Svincolo J	Wink V daN/cm3	Wink O daN/cm3
1	Asta	1697	1657	2	21					
2	Asta	1708	1705	2	21					
3	Asta	1720	1715	2	21					
4	Asta	1721	1716	2	21					
5	Asta	1724	1721	2	21					
6	Asta	1730	1720	2	21					
7	Asta	1732	1724	2	21					
8	Asta	1737	1730	2	21					
9	Asta	1782	1776	2	12					
10	Asta	1817	1778	2	12					
11	Asta	1784	1782	2	12					

12	Asta	1785	1784	2	21
13	Asta	1789	1787	2	21
14	Asta	1791	1790	2	21
15	Asta	1792	1791	2	21
16	Asta	1793	1792	2	21
17	Asta	1794	1793	2	21
18	Asta	1795	1794	2	21
19	Asta	1799	1797	2	21
20	Asta	1801	1800	2	21
21	Asta	1803	1802	2	21
22	Asta	1804	1803	2	21
23	Asta	1805	1804	2	21
24	Asta	1806	1805	2	21
25	Asta	1807	1806	2	21
26	Asta	1808	1807	2	21
27	Asta	1811	1810	2	21
28	Asta	1816	1815	2	21
29	Asta	1817	1816	2	21
30	Asta	1821	1787	2	20
31	Asta	1822	1811	2	20
32	Asta	1824	1821	2	20
33	Asta	1825	1822	2	20
34	Asta	1831	1830	2	20
35	Asta	1834	1832	2	20
36	Asta	1848	1847	2	20
37	Asta	1854	1853	2	20
38	Asta	1864	1860	2	20
39	Asta	1868	1864	2	20
40	Asta	1866	1865	2	13
41	Asta	1870	1868	2	13
42	Asta	1872	1871	2	13
43	Asta	1881	1884	2	13
44	Asta	1882	1881	2	13
45	Asta	1900	1865	2	9
46	Asta	1928	1924	2	11
47	Asta	1933	1928	2	11
48	Asta	1937	1933	2	11
49	Asta	1947	1945	2	11
50	Asta	1962	1954	2	11
51	Asta	1963	1962	2	15
52	Asta	1965	1964	2	15
53	Asta	1967	1966	2	15
54	Asta	1968	1967	2	15
55	Asta	1969	1229	2	15
56	Asta	1970	1969	2	15
57	Asta	1971	1970	2	15
58	Asta	1972	1971	2	15
59	Asta	383	1972	2	15
60	Asta	1974	383	2	15
61	Asta	1983	1967	2	17
62	Asta	1988	1983	2	17
63	Asta	1995	1993	2	17
64	Asta	2004	2000	2	17
65	Asta	2007	2004	2	17
66	Asta	2012	2010	2	17
67	Asta	2019	2016	2	17
68	Asta	2021	2019	2	17
69	Asta	2768	2767	2	23
70	Asta	2769	2768	2	23
71	Asta	2770	2769	2	23
72	Asta	2772	2770	2	23
73	Asta	2773	2772	2	23
74	Asta	2774	2773	2	23
75	Asta	2775	2774	2	23
76	Asta	2778	2777	2	23
77	Asta	2779	2778	2	23
78	Asta	2789	2788	2	23
79	Asta	2790	2789	2	23
80	Asta	2791	2790	2	23
81	Asta	2792	2791	2	23
82	Asta	2793	2792	2	23
83	Asta	2794	2793	2	23
84	Asta	2795	2794	2	23
85	Asta	2796	2795	2	23
86	Asta	2809	2767	2	21
87	Asta	2850	2845	2	21
88	Asta	2853	2850	2	21

89	Asta	2743	2853	2	21
90	Asta	2160	1997	2	21
91	Asta	2534	2289	2	21
92	Asta	2537	2534	2	23
93	Asta	2544	2541	2	23
94	Asta	2257	2131	2	23
95	Asta	2326	2257	2	23
96	Asta	2504	1085	2	23
97	Asta	2575	2504	2	23
98	Asta	2130	2575	2	23
99	Asta	2256	2130	2	23
100	Asta	2325	2256	2	23
101	Asta	2503	2325	2	23
102	Asta	2574	2503	2	23
103	Asta	2728	2574	2	23
104	Asta	2721	2728	2	23
105	Asta	2722	2721	2	23
106	Asta	1229	1968	2	15
107	Asta	1085	2326	2	23
108	Asta	1800	2933	2	21
109	Asta	2933	106	2	21
110	Asta	2945	1799	2	21
111	Asta	1884	1880	2	13
112	Asta	2782	2781	2	23
113	Asta	2783	2782	2	23
114	Asta	2784	2783	2	23
115	Asta	2785	2784	2	23
116	Asta	1673	1672	2	21
117	Asta	1674	1673	2	21
118	Asta	1675	1674	2	21
119	Asta	1679	1678	2	21
120	Asta	1681	996	2	21
121	Asta	1687	1686	2	21
122	Asta	1690	1689	2	21
123	Asta	1693	1692	2	21
124	Asta	1694	1693	2	21
125	Asta	996	1679	2	21
126	Asta	1658	1657	2	21
127	Asta	1659	1658	2	21
128	Asta	1662	1661	2	21
129	Asta	1665	1664	2	21
130	Asta	1660	1659	2	21
131	Asta	1661	1660	2	21
132	Asta	1663	1662	2	21
133	Asta	1664	1663	2	21
134	Asta	1114	1668	2	21
135	Asta	1668	1667	2	21
136	Asta	1688	1687	2	21
137	Asta	1689	1688	2	21
138	Asta	1691	1690	2	21
139	Asta	1692	1691	2	21
140	Asta	1685	1684	2	21
141	Asta	1914	1913	2	13
142	Asta	1667	1666	2	21
143	Asta	1684	1683	2	21
144	Asta	1666	1665	2	21
145	Asta	1682	1505	2	21
146	Asta	1686	1685	2	21
147	Asta	2797	2796	2	23
148	Asta	1540	1670	2	21
149	Asta	1810	1809	2	21
150	Asta	1709	1706	2	21
151	Asta	1698	1696	2	21
152	Asta	1696	1694	2	21
153	Asta	1849	1844	2	20
154	Asta	1844	1836	2	20
155	Asta	1878	1877	2	13
156	Asta	2777	2776	2	23
157	Asta	2776	2775	2	23
158	Asta	837	1988	2	17
159	Asta	1993	837	2	17
160	Asta	2000	1995	2	17
161	Asta	2763	134	2	17
162	Asta	1873	1872	2	13
163	Asta	134	137	2	17
164	Asta	1874	1873	2	13
165	Asta	137	138	2	17

166	Asta	1875	1874	2	13		
167	Asta	138	140	2	17		
168	Asta	1876	1875	2	13		
169	Asta	140	466	2	17		
170	Asta	1877	1876	2	13		
171	Asta	466	2446	2	17		
172	Asta	1090	1093	2	17		
173	Asta	2446	2722	2	17		
174	Asta	2722	1090	2	17		
175	Asta	1966	1965	2	15		
176	Asta	1964	1963	2	15		
177	Asta	1984	1980	2	15		
178	Asta	1917	1914	2	15		
179	Asta	1919	1917	2	15		
180	Asta	1922	1919	2	15		
181	Asta	1923	1922	2	15		
182	Asta	1926	1923	2	15		
183	Asta	1930	1926	2	15		
184	Asta	1932	1930	2	15		
185	Asta	1934	1932	2	15		
186	Asta	1936	1934	2	15		
187	Asta	1939	1936	2	15		
188	Asta	1940	1939	2	15		
189	Asta	1943	1940	2	15		
190	Asta	1946	1943	2	15		
191	Asta	1949	1946	2	15		
192	Asta	1951	1949	2	15		
193	Asta	1953	1951	2	15		
194	Asta	1956	1953	2	15		
195	Asta	1961	1956	2	15		
196	Asta	1980	1961	2	15		
197	Asta	2739	2724	2	23		
198	Asta	2005	2003	2	15		
199	Asta	1991	2760	2	23		
200	Asta	1996	1994	2	15		
201	Asta	2001	1991	2	23		
202	Asta	1998	1996	2	15		
203	Asta	2702	2854	2	23		
204	Asta	2163	2001	2	23		
205	Asta	1999	1998	2	15		
206	Asta	2757	2702	2	23		
207	Asta	2834	2829	2	23		
208	Asta	2170	2163	2	23		
209	Asta	2002	1999	2	15		
210	Asta	2760	2757	2	23		
211	Asta	2835	2834	2	23		
212	Asta	2286	2170	2	23		
213	Asta	2003	2002	2	15		
214	Asta	2840	2835	2	23		
215	Asta	2293	2286	2	23		
216	Asta	2841	2840	2	23		
217	Asta	2366	2293	2	23		
218	Asta	2846	2841	2	23		
219	Asta	2724	2366	2	23		
220	Asta	2851	2846	2	23		
221	Asta	2852	2851	2	23		
222	Asta	2854	2852	2	23		
223	Asta	2191	2891	2	17		
224	Asta	2615	2021	2	17		
225	Asta	2891	2991	2	17		
226	Asta	2991	2992	2	17		
227	Asta	2992	2888	2	17		
228	Asta	2888	2615	2	17		
229	Pilas.	272	2075	2	2		
230	Pilas.	153	1883	2	1		
231	Trave f.	141	139	3	8	1.00	1.00
232	Trave f.	1833	1829	3	6	1.00	1.00
233	Trave	2131	2544	2	23		
234	Trave	2541	2537	2	23		
235	Trave	2324	2327	2	15		
236	Trave f.	1835	1833	3	6	1.00	1.00
237	Trave f.	2	1	3	6	1.00	1.00
238	Trave f.	3	2	3	6	1.00	1.00
239	Trave	1839	1844	2	14		
240	Trave	1790	1789	2	21		
241	Trave f.	4	3	3	6	1.00	1.00
242	Trave	2799	2798	2	23		

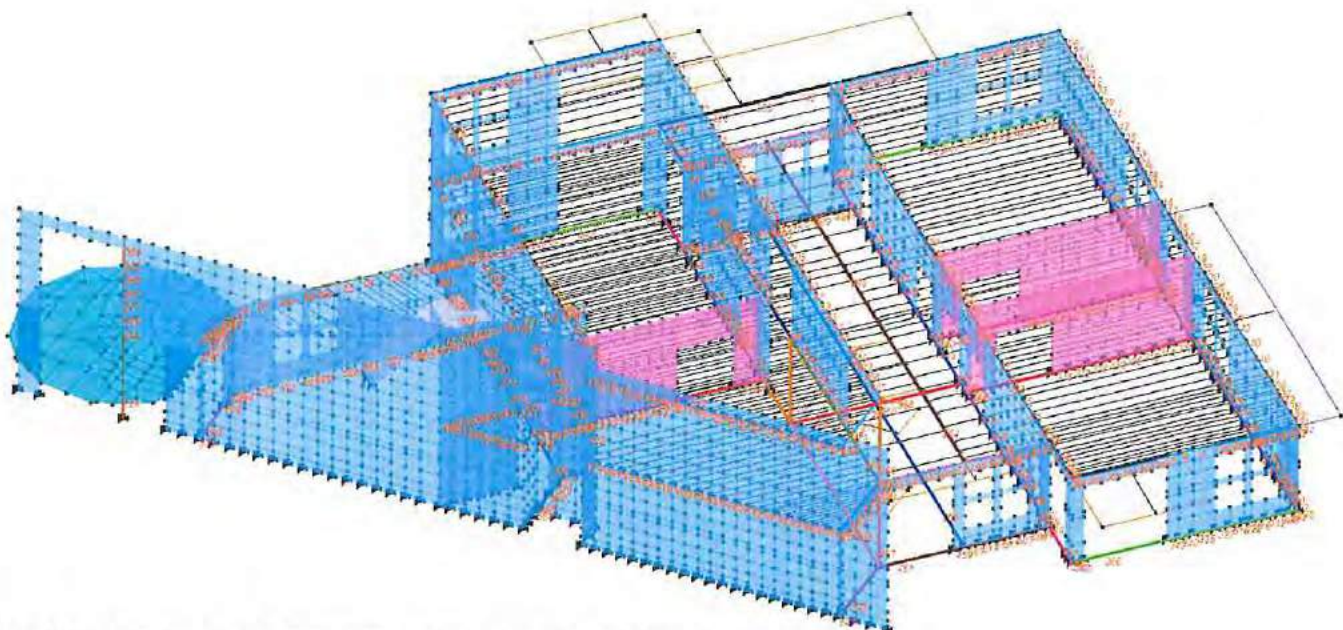
243	Trave	2801	2800	2	23		
244	Trave f.	5	4	3	6	1.00	1.00
245	Trave f.	6	5	3	6	1.00	1.00
246	Trave f.	7	6	3	6	1.00	1.00
247	Trave f.	8	7	3	6	1.00	1.00
248	Trave f.	9	8	3	6	1.00	1.00
249	Trave f.	10	9	3	6	1.00	1.00
250	Trave f.	11	10	3	6	1.00	1.00
251	Trave	2839	2833	2	21		
252	Trave	2845	2839	2	21		
253	Trave	1987	2743	2	21		
254	Trave	2802	2801	2	23		
255	Trave	1676	1675	2	21		
256	Trave	1677	1676	2	21		
257	Trave	1678	1677	2	21		
258	Trave	1671	1540	2	21		
259	Trave f.	17	16	3	6	1.00	1.00
260	Trave f.	18	17	3	6	1.00	1.00
261	Trave f.	19	18	3	6	1.00	1.00
262	Trave f.	20	19	3	6	1.00	1.00
263	Trave f.	21	20	3	6	1.00	1.00
264	Trave	1847	1839	2	14		
265	Trave f.	23	736	3	6	1.00	1.00
266	Trave	2800	2799	2	23		
267	Trave	2810	2802	2	25		
268	Trave	2940	2945	2	21		
269	Trave	2818	2809	2	21		
270	Trave	1383	1382	2	15		
271	Pilas.	2321	2392	2	2		
272	Trave	2819	2810	2	25		
273	Trave	2823	2819	2	25		
274	Trave f.	135	132	3	8	1.00	1.00
275	Trave	2827	2818	2	21		
276	Trave f.	29	28	3	6	1.00	1.00
277	Trave f.	30	29	3	6	1.00	1.00
278	Trave	1701	1697	2	21		
279	Trave	1702	1698	2	21		
280	Trave	1705	1701	2	21		
281	Trave	1706	1702	2	21		
282	Trave f.	31	30	3	6	1.00	1.00
283	Trave f.	32	31	3	6	1.00	1.00
284	Trave f.	1850	1835	3	6	1.00	1.00
285	Trave	1711	1708	2	21		
286	Trave	1712	1709	2	21		
287	Trave	1715	1711	2	21		
288	Trave	1716	1712	2	21		
289	Trave f.	33	32	3	6	1.00	1.00
290	Trave f.	34	33	3	6	1.00	1.00
291	Pilas.	2075	2196	2	2		
292	Trave f.	35	34	3	6	1.00	1.00
293	Trave f.	36	35	3	6	1.00	1.00
294	Trave f.	37	36	3	3	1.00	1.00
295	Trave f.	38	1	3	3	1.00	1.00
296	Trave	1739	1732	2	12		
297	Trave	1744	1737	2	12		
298	Trave	1747	1739	2	12		
299	Trave	1746	1744	2	12		
300	Trave	1756	1746	2	12		
301	Trave	1758	1747	2	12		
302	Trave	1766	1756	2	12		
303	Trave	1767	1758	2	12		
304	Trave	1776	1766	2	12		
305	Trave	1778	1767	2	12		
306	Trave f.	40	17	3	7	1.00	1.00
307	Trave f.	41	21	3	7	1.00	1.00
308	Trave f.	39	37	3	3	1.00	1.00
309	Trave f.	42	38	3	3	1.00	1.00
310	Trave	1786	1785	2	21		
311	Trave	1787	1786	2	21		
312	Trave f.	43	39	3	3	1.00	1.00
313	Trave f.	44	40	3	7	1.00	1.00
314	Trave f.	45	41	3	7	1.00	1.00
315	Trave f.	46	42	3	3	1.00	1.00
316	Trave f.	47	43	3	3	1.00	1.00
317	Trave f.	48	44	3	7	1.00	1.00
318	Trave f.	51	45	3	7	1.00	1.00
319	Trave f.	49	46	3	3	1.00	1.00

320	Trave	1796	1795	2	21		
321	Trave	1797	1796	2	21		
322	Trave f.	50	47	3	3	1.00	1.00
323	Trave f.	53	48	3	7	1.00	1.00
324	Trave f.	94	93	3	6	1.00	1.00
325	Trave f.	52	49	3	3	1.00	1.00
326	Trave f.	54	51	3	7	1.00	1.00
327	Trave f.	56	276	3	3	1.00	1.00
328	Trave f.	55	52	3	3	1.00	1.00
329	Trave f.	57	53	3	7	1.00	1.00
330	Trave f.	58	54	3	7	1.00	1.00
331	Trave f.	60	55	3	3	1.00	1.00
332	Trave f.	59	57	3	7	1.00	1.00
333	Trave	1809	1808	2	21		
334	Trave f.	127	1045	3	4	1.00	1.00
335	Trave f.	61	56	3	3	1.00	1.00
336	Trave f.	62	58	3	7	1.00	1.00
337	Trave	106	2938	2	21		
338	Trave	1814	1813	2	21		
339	Trave	1815	1814	2	21		
340	Trave f.	63	61	3	3	1.00	1.00
341	Trave f.	64	60	3	3	1.00	1.00
342	Trave f.	65	62	3	7	1.00	1.00
343	Trave f.	66	63	3	3	1.00	1.00
344	Trave f.	67	64	3	3	1.00	1.00
345	Trave f.	68	65	3	7	1.00	1.00
346	Trave	1828	1784	2	12		
347	Trave	1827	1825	2	20		
348	Trave	1830	1824	2	20		
349	Trave	1832	1827	2	20		
350	Trave	1669	1114	2	21		
351	Trave f.	2701	2300	3	6	1.00	1.00
352	Trave	1836	1831	2	20		
353	Trave	1838	1828	2	12		
354	Trave	1837	1834	2	20		
355	Trave f.	13	2701	3	6	1.00	1.00
356	Trave	1847	1837	2	20		
357	Pilas.	2392	2570	2	2		
358	Trave f.	127	93	3	7	1.00	1.00
359	Trave	2327	2380	2	15		
360	Pilas.	2570	2636	2	2		
361	Trave	2378	1383	2	15		
362	Pilas.	2636	2753	2	2		
363	Trave	2380	2378	2	15		
364	Pilas.	2753	1819	2	2		
365	Trave f.	74	67	3	3	1.00	1.00
366	Trave f.	75	66	3	3	1.00	1.00
367	Trave	1851	1848	2	20		
368	Trave	1856	1838	2	12		
369	Trave	1853	1849	2	20		
370	Trave	1855	1851	2	20		
371	Trave f.	72	70	3	7	1.00	1.00
372	Trave	1858	1855	2	20		
373	Trave	1860	1854	2	20		
374	Trave	1862	1858	2	20		
375	Trave	1865	1856	2	12		
376	Trave	1683	1852	2	21		
377	Trave	1896	1862	2	20		
378	Trave	1670	1669	2	21		
379	Trave	1852	1682	2	21		
380	Trave	1867	1866	2	13		
381	Trave	1868	1867	2	13		
382	Trave f.	76	74	3	3	1.00	1.00
383	Trave f.	109	75	3	3	1.00	1.00
384	Trave f.	79	76	3	3	1.00	1.00
385	Trave f.	2912	2909	3	7	1.00	1.00
386	Trave f.	130	127	3	4	1.00	1.00
387	Trave f.	130	126	3	8	1.00	1.00
388	Trave f.	2926	59	3	7	1.00	1.00
389	Trave	2938	2940	2	21		
390	Trave f.	2931	2932	3	6	1.00	1.00
391	Trave f.	2962	2961	3	6	1.00	1.00
392	Trave	1879	1878	2	13		
393	Trave	1880	1879	2	13		
394	Trave f.	1440	151	3	7	1.00	1.00
395	Trave f.	80	79	3	5	1.00	1.00
396	Trave	1883	1882	2	13		

397	Trave f.	1885	150	3	6	1.00	1.00
398	Trave	2780	2781	2	23		
399	Pilas.	2196	2321	2	2		
400	Trave	1887	2464	2	16		
401	Trave	1888	1887	2	16		
402	Trave	1889	1888	2	16		
403	Trave	1890	1889	2	16		
404	Trave	1891	1890	2	16		
405	Trave	1892	1891	2	16		
406	Trave	1893	1892	2	16		
407	Trave	1894	1893	2	16		
408	Trave	1895	1894	2	16		
409	Trave	1896	1895	2	16		
410	Trave	1898	1896	2	13		
411	Trave f.	81	80	3	5	1.00	1.00
412	Trave	1901	1898	2	13		
413	Trave	1904	1901	2	13		
414	Trave	1905	1900	2	9		
415	Trave	1907	1904	2	13		
416	Trave	1910	1905	2	9		
417	Trave	1909	1907	2	13		
418	Trave	1913	1909	2	13		
419	Trave	1916	1910	2	9		
420	Pilas.	1523	1896	2	1		
421	Trave	1920	1916	2	9		
422	Trave	1924	1920	2	9		
423	Trave f.	1378	68	3	7	1.00	1.00
424	Trave	1871	1870	2	13		
425	Trave f.	83	81	3	6	1.00	1.00
426	Trave f.	84	83	3	6	1.00	1.00
427	Trave	1942	1937	2	11		
428	Trave	1945	1942	2	11		
429	Trave f.	85	84	3	6	1.00	1.00
430	Trave	1950	1947	2	11		
431	Trave	1954	1950	2	11		
432	Trave f.	86	85	3	6	1.00	1.00
433	Trave	1958	1957	2	15		
434	Trave	1959	1958	2	15		
435	Trave	1960	1959	2	15		
436	Trave	1978	1960	2	15		
437	Trave f.	87	86	3	6	1.00	1.00
438	Trave	2829	2823	2	25		
439	Trave f.	88	87	3	6	1.00	1.00
440	Trave f.	1096	211	3	4	1.00	1.00
441	Trave f.	89	88	3	6	1.00	1.00
442	Trave f.	90	89	3	6	1.00	1.00
443	Trave f.	2932	77	3	6	1.00	1.00
444	Trave f.	77	90	3	6	1.00	1.00
445	Trave f.	93	2931	3	6	1.00	1.00
446	Trave f.	2963	2962	3	6	1.00	1.00
447	Trave f.	95	94	3	6	1.00	1.00
448	Trave	2833	2827	2	21		
449	Trave	1975	1974	2	15		
450	Trave	1976	1975	2	15		
451	Trave	1977	1976	2	15		
452	Trave f.	175	172	3	7	1.00	1.00
453	Trave f.	97	96	3	6	1.00	1.00
454	Trave	2363	2359	2	26		
455	Trave f.	98	97	3	6	1.00	1.00
456	Trave	2722	2363	2	26		
457	Trave	1997	1987	2	21		
458	Trave f.	99	98	3	6	1.00	1.00
459	Trave f.	131	130	3	8	1.00	1.00
460	Trave f.	736	21	3	6	1.00	1.00
461	Trave	1802	628	2	21		
462	Trave f.	100	99	3	6	1.00	1.00
463	Trave	2005	2324	2	15		
464	Trave f.	101	100	3	6	1.00	1.00
465	Trave	2010	2007	2	17		
466	Trave f.	102	101	3	6	1.00	1.00
467	Trave	2016	2012	2	17		
468	Trave f.	103	102	3	6	1.00	1.00
469	Trave f.	104	103	3	6	1.00	1.00
470	Trave	2027	2021	2	17		
471	Trave	2032	2027	2	17		
472	Trave	2035	2032	2	17		
473	Trave	2038	2035	2	17		

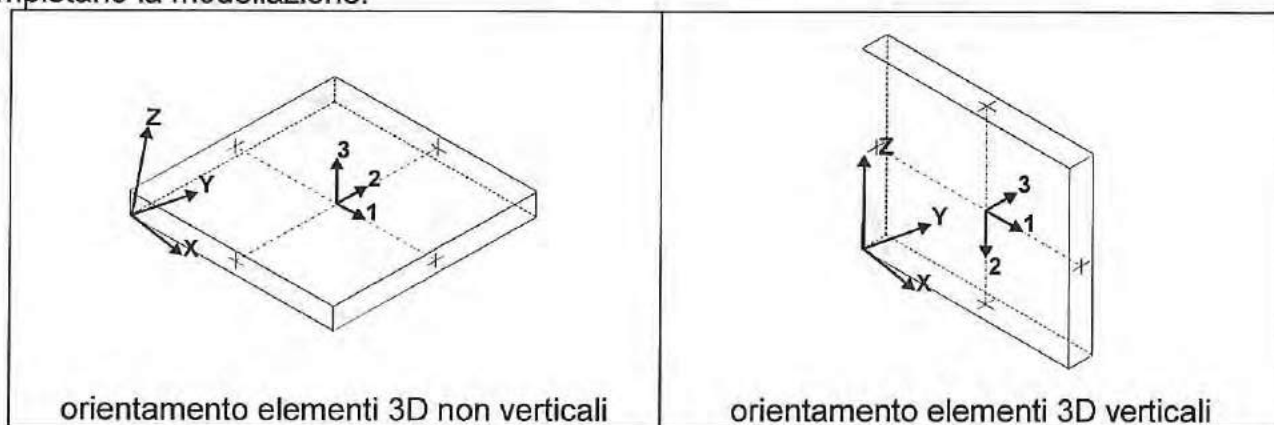
474	Trave	2043	2038	2	17		
475	Trave	2045	2043	2	17		
476	Trave f.	16	1850	3	6	1.00	1.00
477	Trave f.	136	135	3	8	1.00	1.00
478	Trave	2167	2160	2	21		
479	Trave f.	153	127	3	7		
480	Trave	2289	2167	2	21	1.00	1.00
481	Trave f.	142	131	3	8		
482	Trave	1382	1978	2	15	1.00	1.00
483	Trave f.	1829	1826	3	6		
484	Trave	2356	2296	2	26	1.00	1.00
485	Trave f.	139	136	3	8		
486	Trave	2359	2356	2	26	1.00	1.00
487	Pilas.	142	1523	2	1		
488	Pilas.	1896	2674	2	1		
489	Trave f.	105	104	3	6	1.00	1.00
490	Trave f.	77	2912	3	7	1.00	1.00
491	Trave f.	107	105	3	5	1.00	1.00
492	Trave f.	108	107	3	5	1.00	1.00
493	Trave f.	109	108	3	5	1.00	1.00
494	Trave f.	110	81	3	8	1.00	1.00
495	Trave f.	111	105	3	8	1.00	1.00
496	Trave	1501	1681	2	21		
497	Trave f.	2964	2963	3	6	1.00	1.00
498	Trave f.	2965	2964	3	6	1.00	1.00
499	Trave f.	113	110	3	8	1.00	1.00
500	Trave f.	114	111	3	8	1.00	1.00
501	Trave	1505	1501	2	21		
502	Trave f.	116	113	3	8	1.00	1.00
503	Trave	2786	2785	2	23		
504	Trave	2787	2786	2	23		
505	Trave	2788	2787	2	23		
506	Trave	2780	2779	2	23		
507	Trave f.	117	114	3	8	1.00	1.00
508	Trave f.	94	1378	3	7	1.00	1.00
509	Trave	628	1801	2	21		
510	Pilas.	2674	2802	2	1		
511	Trave f.	121	117	3	8	1.00	1.00
512	Trave f.	120	116	3	8	1.00	1.00
513	Trave f.	96	95	3	6	1.00	1.00
514	Trave f.	123	121	3	8	1.00	1.00
515	Trave f.	125	120	3	8	1.00	1.00
516	Trave f.	276	50	3	3	1.00	1.00
517	Trave f.	126	123	3	8	1.00	1.00
518	Trave	1813	1811	2	21		
519	Trave	2798	2797	2	23		
520	Trave f.	145	141	3	8	1.00	1.00
521	Trave f.	2959	2965	3	6	1.00	1.00
522	Trave	1	1	2	16		
523	Trave f.	2961	149	3	6	1.00	1.00
524	Trave f.	2909	72	3	7	1.00	1.00
525	Trave f.	144	143	3	5	1.00	1.00
526	Trave f.	145	144	3	5	1.00	1.00
527	Trave f.	177	175	3	7	1.00	1.00
528	Trave f.	147	145	3	6	1.00	1.00
529	Trave f.	148	147	3	6	1.00	1.00
530	Trave f.	149	148	3	6	1.00	1.00
531	Trave f.	150	2959	3	6	1.00	1.00
532	Trave f.	151	1885	3	6	1.00	1.00
533	Trave f.	152	151	3	10	1.00	1.00
534	Trave f.	153	152	3	10	1.00	1.00
535	Trave f.	142	153	3	10	1.00	1.00
536	Trave f.	70	2926	3	7	1.00	1.00
537	Trave f.	156	1440	3	7	1.00	1.00
538	Trave f.	157	143	3	3	1.00	1.00
539	Trave f.	160	156	3	7	1.00	1.00
540	Trave f.	162	142	3	8	1.00	1.00
541	Trave f.	129	23	3	6	1.00	1.00
542	Trave f.	171	157	3	3	1.00	1.00
543	Trave f.	163	162	3	8	1.00	1.00
544	Trave f.	2174	129	3	6	1.00	1.00
545	Trave f.	2300	2174	3	6	1.00	1.00
546	Trave f.	172	160	3	7	1.00	1.00
547	Trave f.	174	171	3	3	1.00	1.00
548	Trave f.	179	174	3	3	1.00	1.00
549	Trave f.	181	177	3	7	1.00	1.00
550	Trave f.	183	179	3	3	1.00	1.00

551	Trave f.	184	181	3	7	1.00	1.00
552	Trave f.	188	183	3	3	1.00	1.00
553	Trave f.	187	184	3	7	1.00	1.00
554	Trave f.	190	187	3	7	1.00	1.00
555	Trave f.	191	188	3	3	1.00	1.00
556	Trave f.	193	191	3	3	1.00	1.00
557	Trave f.	194	190	3	7	1.00	1.00
558	Trave f.	196	193	3	3	1.00	1.00
559	Trave f.	198	194	3	7	1.00	1.00
560	Trave f.	200	196	3	3	1.00	1.00
561	Trave f.	201	198	3	7	1.00	1.00
562	Trave f.	205	200	3	3	1.00	1.00
563	Trave f.	216	201	3	7	1.00	1.00
564	Trave f.	206	205	3	5	1.00	1.00
565	Trave f.	207	206	3	5	1.00	1.00
566	Trave f.	208	207	3	5	1.00	1.00
567	Trave f.	209	208	3	5	1.00	1.00
568	Trave f.	210	209	3	5	1.00	1.00
569	Trave f.	211	210	3	4	1.00	1.00
570	Trave f.	212	1096	3	4	1.00	1.00
571	Trave f.	213	212	3	4	1.00	1.00
572	Trave f.	214	213	3	4	1.00	1.00
573	Trave f.	215	214	3	4	1.00	1.00
574	Trave f.	216	215	3	4	1.00	1.00
575	Trave f.	217	216	3	4	1.00	1.00
576	Trave f.	218	217	3	4	1.00	1.00
577	Trave f.	219	218	3	4	1.00	1.00
578	Trave f.	222	219	3	4	1.00	1.00
579	Trave f.	224	210	3	3	1.00	1.00
580	Trave f.	226	222	3	4	1.00	1.00
581	Trave f.	228	224	3	3	1.00	1.00
582	Trave f.	229	226	3	4	1.00	1.00
583	Trave f.	231	228	3	3	1.00	1.00
584	Trave f.	230	229	3	4	1.00	1.00
585	Trave f.	234	231	3	3	1.00	1.00
586	Trave f.	236	234	3	3	1.00	1.00
587	Trave f.	240	236	3	3	1.00	1.00
588	Trave f.	243	240	3	3	1.00	1.00
589	Trave f.	246	243	3	3	1.00	1.00
590	Trave f.	249	246	3	3	1.00	1.00
591	Trave f.	251	249	3	3	1.00	1.00
592	Trave f.	255	251	3	3	1.00	1.00
593	Trave f.	258	255	3	3	1.00	1.00
594	Trave f.	260	258	3	3	1.00	1.00
595	Trave f.	262	260	3	8	1.00	1.00
596	Trave f.	264	262	3	8	1.00	1.00
597	Trave f.	268	264	3	8	1.00	1.00
598	Trave f.	269	268	3	8	1.00	1.00
599	Trave	1672	1671	2	21		
600	Trave f.	28	1373	3	6	1.00	1.00
601	Trave f.	1826	1538	3	6	1.00	1.00
602	Trave f.	132	1045	3	8	1.00	1.00
603	Trave f.	638	13	3	6	1.00	1.00
604	Trave f.	1538	11	3	6	1.00	1.00
605	Trave f.	1045	125	3	8	1.00	1.00
606	Trave f.	1373	638	3	6	1.00	1.00



MODELLAZIONE STRUTTURA: ELEMENTI 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:

Elem.	numero dell'elemento
Note	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)
Nodo I (J, K, L)	numero del nodo I (J, K, L)
Mat.	codice del materiale assegnato all'elemento
Spessore	spessore dell'elemento (costante)
Wink V	costante di sottofondo (coefficiente di Winkler) per la modellazione del suolo elastico verticale
Wink O	costante di sottofondo (coefficiente di Winkler) per la modellazione del suolo elastico orizzontale

Elem.	Note	Nodo I	Nodo J	Nodo K	Nodo L	Mat.	Spessore cm	Wink V daN/cm3	Wink O daN/cm3
1	Setto	1844	1836	1492	1845	48	25.0		
2	Setto	1845	1492	1083	71	48	25.0		
3	Setto	278	1024	764	275	48	25.0		
4	Setto	95	94	279	280	48	25.0		
5	Setto	997	437	1100	1379	48	25.0		
6	Setto	97	96	281	282	48	25.0		
7	Setto	98	97	282	283	48	25.0		
8	Setto	99	98	283	284	48	25.0		
9	Setto	100	99	284	285	48	25.0		
10	Setto	101	100	285	286	48	25.0		
11	Setto	102	101	286	287	48	25.0		
12	Setto	105	104	288	289	48	25.0		
13	Setto	804	2916	2914	448	48	20.0		
14	Setto	291	289	105	111	48	25.0		
15	Setto	292	291	111	114	48	25.0		
16	Setto	293	292	114	117	48	25.0		
17	Setto	294	293	117	121	48	25.0		
18	Setto	295	294	121	123	48	25.0		
19	Setto	296	295	123	126	48	25.0		
20	Setto	297	296	126	130	48	25.0		
21	Setto	298	297	130	131	48	25.0		
22	Setto	300	299	158	159	48	25.0		
23	Setto	301	300	159	161	48	25.0		
24	Setto	303	301	161	163	48	25.0		
25	Setto	303	302	162	163	48	25.0		
26	Setto	304	303	163	165	48	25.0		
27	Setto	305	304	165	167	48	25.0		
28	Setto	306	305	167	169	48	25.0		
29	Setto	307	306	169	170	48	25.0		
30	Setto	308	307	170	173	48	25.0		
31	Setto	309	308	173	176	48	25.0		
32	Setto	310	309	176	178	48	25.0		
33	Setto	311	310	178	180	48	25.0		
34	Setto	312	311	180	182	48	25.0		
35	Setto	313	312	182	185	48	25.0		
36	Setto	314	313	185	186	48	25.0		
37	Setto	315	314	186	189	48	25.0		
38	Setto	316	315	189	192	48	25.0		
39	Setto	317	316	192	195	48	25.0		
40	Setto	318	317	195	197	48	25.0		
41	Setto	319	318	197	199	48	25.0		
42	Setto	320	319	199	202	48	25.0		
43	Setto	322	320	202	204	48	25.0		
44	Setto	323	321	203	220	2	25.0		
45	Setto	325	321	203	223	2	25.0		
46	Setto	324	322	204	221	48	25.0		
47	Setto	326	323	220	225	2	25.0		
48	Setto	326	324	221	225	48	25.0		
49	Setto	327	325	223	227	2	25.0		
50	Setto	328	327	227	230	2	25.0		
51	Setto	329	328	230	232	2	25.0		
52	Setto	330	329	232	233	2	25.0		
53	Setto	331	330	233	235	2	25.0		
54	Setto	332	331	235	237	48	25.0		
55	Setto	333	332	237	238	48	25.0		
56	Setto	334	333	238	239	48	25.0		
57	Setto	335	334	239	241	48	25.0		
58	Setto	336	335	241	242	48	25.0		
59	Setto	337	336	242	244	48	25.0		
60	Setto	338	337	244	245	48	25.0		
61	Setto	339	338	245	247	48	25.0		
62	Setto	340	339	247	248	48	25.0		
63	Setto	341	340	248	250	48	25.0		
64	Setto	342	341	250	252	48	25.0		
65	Setto	343	342	252	253	48	25.0		
66	Setto	344	343	253	254	48	25.0		
67	Setto	345	344	254	256	48	25.0		
68	Setto	346	345	256	257	48	25.0		
69	Setto	347	346	257	259	48	25.0		
70	Setto	348	347	259	261	48	25.0		
71	Setto	349	348	261	263	48	25.0		
72	Setto	350	349	263	265	48	25.0		
73	Setto	351	350	265	266	48	25.0		
74	Setto	352	351	266	267	48	25.0		
75	Setto	354	352	267	269	48	25.0		

76	Setto	354	353	268	269	48	25.0
77	Setto	355	354	269	270	48	25.0
78	Setto	356	355	270	271	48	25.0
79	Setto	358	357	273	274	48	25.0
80	Setto	360	359	1	2	48	25.0
81	Setto	3	2	360	361	48	25.0
82	Setto	4	3	361	362	48	25.0
83	Setto	5	4	362	363	48	25.0
84	Setto	6	5	363	364	48	25.0
85	Setto	7	6	364	365	48	25.0
86	Setto	8	7	365	366	48	25.0
87	Setto	9	8	366	367	48	25.0
88	Setto	10	9	367	368	48	25.0
89	Setto	11	10	368	369	48	25.0
90	Guscio	1000	999	740	741	7	15.0
91	Guscio	1001	1977	1976	999	7	15.0
92	Guscio	728	370	12	989	7	15.0
93	Guscio	373	728	989	988	7	15.0
94	Guscio	15	371	370	728	7	15.0
95	Setto	17	16	374	375	48	25.0
96	Setto	18	17	375	376	48	25.0
97	Setto	19	18	376	377	48	25.0
98	Setto	21	20	378	379	48	25.0
99	Setto	104	103	1516	288	48	25.0
100	Setto	736	21	379	497	48	25.0
101	Setto	1585	1233	1229	1969	48	25.0
102	Setto	939	937	1291	584	48	25.0
103	Setto	588	1480	236	240	48	25.0
104	Setto	1480	584	236		48	25.0
105	Setto	588	943	1480		48	25.0
106	Setto	29	28	386	387	48	25.0
107	Setto	30	29	387	388	48	25.0
108	Setto	31	30	388	389	48	25.0
109	Setto	32	31	389	390	48	25.0
110	Setto	33	32	390	391	48	25.0
111	Setto	34	33	391	392	48	25.0
112	Setto	35	34	392	393	48	25.0
113	Setto	36	35	393	394	48	25.0
114	Setto	395	394	36	37	48	25.0
115	Setto	396	359	1	38	48	25.0
116	Setto	398	375	17	40	48	20.0
117	Setto	399	379	21	41	48	20.0
118	Setto	397	395	37	39	48	25.0
119	Setto	400	396	38	42	48	25.0
120	Setto	401	397	39	43	48	25.0
121	Setto	402	398	40	44	48	20.0
122	Setto	403	399	41	45	48	20.0
123	Setto	404	400	42	46	48	25.0
124	Setto	405	401	43	47	48	25.0
125	Setto	406	402	44	48	48	20.0
126	Setto	409	403	45	51	48	20.0
127	Setto	407	404	46	49	48	25.0
128	Setto	408	405	47	50	48	25.0
129	Setto	411	406	48	53	48	20.0
130	Setto	410	407	49	52	48	25.0
131	Setto	412	409	51	54	48	20.0
132	Setto	413	410	52	55	48	25.0
133	Setto	415	411	53	57	48	20.0
134	Setto	416	412	54	58	48	20.0
135	Setto	418	413	55	60	48	25.0
136	Setto	417	415	57	59	48	20.0
137	Setto	420	416	58	62	48	20.0
138	Setto	422	418	60	64	48	25.0
139	Setto	423	420	62	65	48	20.0
140	Setto	425	422	64	67	48	25.0
141	Setto	426	423	65	68	48	20.0
142	Setto	1373	638	1823	934	48	25.0
143	Setto	392	391	747	748	48	25.0
144	Setto	430	428	70	72	48	20.0
145	Setto	279	2453	1378	94	48	20.0
146	Setto	434	432	74	76	48	25.0
147	Setto	463	433	75	109	48	25.0
148	Setto	435	434	76	79	48	25.0
149	Setto	80	79	435	436	48	25.0
150	Setto	1849	1844	1845	1498	48	25.0
151	Setto	83	81	438	439	48	25.0
152	Setto	2936	2943	2938	106	48	25.0

153	Setto	85	84	440	441	48	25.0
154	Setto	86	85	441	442	48	25.0
155	Setto	87	86	442	443	48	25.0
156	Setto	88	87	443	444	48	25.0
157	Setto	89	88	444	445	48	25.0
158	Setto	2941	2942	2939	2943	48	25.0
159	Setto	77	90	447	448	48	25.0
160	Setto	108	107	461	462	48	25.0
161	Setto	109	108	462	463	48	25.0
162	Setto	464	438	81	110	48	25.0
163	Setto	833	831	2711	2710	48	25.0
164	Setto	467	464	110	113	48	25.0
165	Setto	2254	833	2710	1978	48	25.0
166	Setto	470	467	113	116	48	25.0
167	Setto	842	841	831	833	48	25.0
168	Setto	847	844	489	492	48	25.0
169	Setto	474	470	116	120	48	25.0
170	Setto	2448	842	833	2254	48	25.0
171	Setto	479	474	120	125	48	25.0
172	Setto	846	845	841	842	48	25.0
173	Setto	2251	846	842	2448	48	25.0
174	Setto	389	388	744	745	48	25.0
175	Setto	1089	848	845	846	48	25.0
176	Setto	1291	932	579		48	25.0
177	Setto	2699	1089	846	2251	48	25.0
178	Setto	488	485	132	135	48	25.0
179	Setto	2722	1090	1089	2699	48	25.0
180	Setto	489	488	135	136	48	25.0
181	Setto	1090	1093	848	1089	48	25.0
182	Setto	492	489	136	139	48	25.0
183	Setto	212	1096	1230	561	48	25.0
184	Setto	494	492	139	141	48	25.0
185	Setto	561	1230	1231	12	48	25.0
186	Setto	498	494	141	145	48	25.0
187	Setto	144	143	495	496	48	25.0
188	Setto	1005	1004	1386	1387	48	25.0
189	Setto	147	145	498	499	48	25.0
190	Setto	2952	2460	1878	1879	48	25.0
191	Setto	149	148	500	501	48	25.0
192	Setto	1885	150	502	1886	48	25.0
193	Setto	152	151	503	504	48	25.0
194	Setto	1448	503	151	1440	48	20.0
195	Setto	506	495	143	157	48	25.0
196	Setto	1116	369	725	870	48	25.0
197	Setto	1538	11	369	1116	48	25.0
198	Setto	1826	1538	1116	1857	48	25.0
199	Setto	521	517	160	172	48	20.0
200	Setto	523	520	171	174	48	25.0
201	Setto	524	521	172	175	48	20.0
202	Setto	526	524	175	177	48	20.0
203	Setto	528	523	174	179	48	25.0
204	Setto	530	526	177	181	48	20.0
205	Setto	532	528	179	183	48	25.0
206	Setto	533	530	181	184	48	20.0
207	Setto	537	532	183	188	48	25.0
208	Setto	536	533	184	187	48	20.0
209	Setto	539	536	187	190	48	20.0
210	Setto	540	537	188	191	48	25.0
211	Setto	542	540	191	193	48	25.0
212	Setto	543	539	190	194	48	20.0
213	Setto	545	542	193	196	48	25.0
214	Setto	547	543	194	198	48	20.0
215	Setto	549	545	196	200	48	25.0
216	Setto	550	547	198	201	48	20.0
217	Setto	554	549	200	205	48	25.0
218	Setto	565	550	201	216	48	20.0
219	Setto	206	205	554	555	48	25.0
220	Setto	207	206	555	556	48	25.0
221	Setto	208	207	556	557	48	25.0
222	Setto	209	208	557	558	48	25.0
223	Setto	210	209	558	559	48	25.0
224	Setto	211	210	559	560	48	25.0
225	Setto	1096	211	560	1230	48	25.0
226	Setto	213	212	561	562	48	25.0
227	Setto	214	213	562	563	48	25.0
228	Setto	215	214	563	564	48	25.0
229	Setto	216	215	564	565	48	25.0

230	Setto	217	216	565	566	48	25.0
231	Setto	219	218	567	568	48	25.0
232	Setto	571	568	219	222	48	25.0
233	Setto	573	559	210	224	48	25.0
234	Setto	575	571	222	226	48	25.0
235	Setto	577	573	224	228	48	25.0
236	Setto	579	577	228	231	48	25.0
237	Setto	582	579	231	234	48	25.0
238	Setto	584	582	234	236	48	25.0
239	Setto	937	932	1291		48	25.0
240	Setto	243	588	240		48	25.0
241	Setto	594	591	243	246	48	25.0
242	Setto	597	594	246	249	48	25.0
243	Setto	599	597	249	251	48	25.0
244	Setto	603	599	251	255	48	25.0
245	Setto	606	603	255	258	48	25.0
246	Setto	608	606	258	260	48	25.0
247	Setto	610	608	260	262	48	25.0
248	Setto	612	610	262	264	48	25.0
249	Setto	1030	278	275	770	48	25.0
250	Setto	277	408	50	276	48	25.0
251	Setto	414	277	276	56	48	25.0
252	Setto	1525	1915	1774	1235	48	20.0
253	Setto	1060	1051	1257	1272	48	25.0
254	Setto	282	281	451	452	48	25.0
255	Setto	283	282	452	453	48	25.0
256	Setto	284	283	453	454	48	25.0
257	Setto	285	284	454	455	48	25.0
258	Setto	286	285	455	456	48	25.0
259	Setto	287	286	456	457	48	25.0
260	Setto	289	288	458	459	48	25.0
261	Setto	1227	2918	2916	804	48	20.0
262	Setto	465	459	289	291	48	25.0
263	Setto	468	465	291	292	48	25.0
264	Setto	471	468	292	293	48	25.0
265	Setto	475	471	293	294	48	25.0
266	Setto	477	475	294	295	48	25.0
267	Setto	480	477	295	296	48	25.0
268	Setto	483	480	296	297	48	25.0
269	Setto	484	483	297	298	48	25.0
270	Setto	508	507	299	300	48	25.0
271	Setto	510	508	300	301	48	25.0
272	Setto	512	510	301	303	48	25.0
273	Setto	512	511	302	303	48	25.0
274	Setto	514	512	303	304	48	25.0
275	Setto	516	514	304	305	48	25.0
276	Setto	518	516	305	306	48	25.0
277	Setto	519	518	306	307	48	25.0
278	Setto	522	519	307	308	48	25.0
279	Setto	525	522	308	309	48	25.0
280	Setto	527	525	309	310	48	25.0
281	Setto	529	527	310	311	48	25.0
282	Setto	531	529	311	312	48	25.0
283	Setto	534	531	312	313	48	25.0
284	Setto	535	534	313	314	48	25.0
285	Setto	538	535	314	315	48	25.0
286	Setto	541	538	315	316	48	25.0
287	Setto	544	541	316	317	48	25.0
288	Setto	546	544	317	318	48	25.0
289	Setto	548	546	318	319	48	25.0
290	Setto	551	548	319	320	48	25.0
291	Setto	553	551	320	322	48	25.0
292	Setto	569	552	321	323	2	25.0
293	Setto	572	552	321	325	2	25.0
294	Setto	570	553	322	324	48	25.0
295	Setto	574	569	323	326	2	25.0
296	Setto	574	570	324	326	48	25.0
297	Setto	576	572	325	327	2	25.0
298	Setto	578	576	327	328	2	25.0
299	Setto	580	578	328	329	2	25.0
300	Setto	581	580	329	330	2	25.0
301	Setto	583	581	330	331	2	25.0
302	Setto	585	583	331	332	48	25.0
303	Setto	586	585	332	333	48	25.0
304	Setto	587	586	333	334	48	25.0
305	Setto	589	587	334	335	48	25.0
306	Setto	590	589	335	336	48	25.0

307	Setto	592	590	336	337	48	25.0
308	Setto	593	592	337	338	48	25.0
309	Setto	595	593	338	339	48	25.0
310	Setto	596	595	339	340	48	25.0
311	Setto	598	596	340	341	48	25.0
312	Setto	600	598	341	342	48	25.0
313	Setto	601	600	342	343	48	25.0
314	Setto	602	601	343	344	48	25.0
315	Setto	604	602	344	345	48	25.0
316	Setto	605	604	345	346	48	25.0
317	Setto	607	605	346	347	48	25.0
318	Setto	609	607	347	348	48	25.0
319	Setto	611	609	348	349	48	25.0
320	Setto	613	611	349	350	48	25.0
321	Setto	614	613	350	351	48	25.0
322	Setto	615	614	351	352	48	25.0
323	Setto	617	615	352	354	48	25.0
324	Setto	617	616	353	354	48	25.0
325	Setto	618	617	354	355	48	25.0
326	Setto	619	618	355	356	48	25.0
327	Setto	621	620	357	358	48	25.0
328	Setto	464	629	438		48	25.0
329	Setto	623	622	405	408	48	25.0
330	Setto	625	624	414	419	48	25.0
331	Setto	626	625	419	421	48	25.0
332	Setto	627	626	421	424	48	25.0
333	Setto	424	421	63	66	48	25.0
334	Setto	439	438	629	630	48	25.0
335	Setto	2943	2939	2940	2938	48	25.0
336	Setto	441	440	631	632	48	25.0
337	Setto	442	441	632	633	48	25.0
338	Setto	443	442	633	634	48	25.0
339	Setto	444	443	634	635	48	25.0
340	Setto	445	444	635	636	48	25.0
341	Setto	1235	1774	1680	860	48	20.0
342	Setto	1272	1257	793	1462	48	25.0
343	Setto	452	451	639	640	48	25.0
344	Setto	453	452	640	641	48	25.0
345	Setto	454	453	641	642	48	25.0
346	Setto	455	454	642	643	48	25.0
347	Setto	456	455	643	644	48	25.0
348	Setto	457	456	644	645	48	25.0
349	Setto	459	458	646	647	48	25.0
350	Setto	1432	1428	816	1252	48	20.0
351	Setto	649	647	459	465	48	25.0
352	Setto	650	649	465	468	48	25.0
353	Setto	652	651	475	477	48	25.0
354	Setto	654	653	483	484	48	25.0
355	Setto	656	655	507	508	48	25.0
356	Setto	657	656	508	510	48	25.0
357	Setto	659	657	510	512	48	25.0
358	Setto	659	658	511	512	48	25.0
359	Setto	660	659	512	514	48	25.0
360	Setto	661	660	514	516	48	25.0
361	Setto	662	661	516	518	48	25.0
362	Setto	663	662	518	519	48	25.0
363	Setto	664	663	519	522	48	25.0
364	Setto	665	664	522	525	48	25.0
365	Setto	666	665	525	527	48	25.0
366	Setto	667	666	527	529	48	25.0
367	Setto	668	667	529	531	48	25.0
368	Setto	669	668	531	534	48	25.0
369	Setto	670	669	534	535	48	25.0
370	Setto	671	670	535	538	48	25.0
371	Setto	672	671	538	541	48	25.0
372	Setto	673	672	541	544	48	25.0
373	Setto	674	673	544	546	48	25.0
374	Setto	675	674	546	548	48	25.0
375	Setto	676	675	548	551	48	25.0
376	Setto	678	676	551	553	48	25.0
377	Setto	679	677	552	569	2	25.0
378	Setto	681	677	552	572	2	25.0
379	Setto	680	678	553	570	48	25.0
380	Setto	682	679	569	574	2	25.0
381	Setto	682	680	570	574	48	25.0
382	Setto	683	681	572	576	2	25.0
383	Setto	684	683	576	578	2	25.0

384	Setto	685	684	578	580	2	25.0
385	Setto	686	685	580	581	2	25.0
386	Setto	687	686	581	583	2	25.0
387	Setto	688	687	583	585	48	25.0
388	Setto	689	688	585	586	48	25.0
389	Setto	690	689	586	587	48	25.0
390	Setto	691	690	587	589	48	25.0
391	Setto	692	691	589	590	48	25.0
392	Setto	693	692	590	592	48	25.0
393	Setto	694	693	592	593	48	25.0
394	Setto	695	694	593	595	48	25.0
395	Setto	696	695	595	596	48	25.0
396	Setto	697	696	596	598	48	25.0
397	Setto	698	697	598	600	48	25.0
398	Setto	699	698	600	601	48	25.0
399	Setto	700	699	601	602	48	25.0
400	Setto	701	700	602	604	48	25.0
401	Setto	702	701	604	605	48	25.0
402	Setto	703	702	605	607	48	25.0
403	Setto	704	703	607	609	48	25.0
404	Setto	705	704	609	611	48	25.0
405	Setto	706	705	611	613	48	25.0
406	Setto	707	706	613	614	48	25.0
407	Setto	708	707	614	615	48	25.0
408	Setto	710	708	615	617	48	25.0
409	Setto	710	709	616	617	48	25.0
410	Setto	711	710	617	618	48	25.0
411	Setto	712	711	618	619	48	25.0
412	Setto	716	715	359	360	48	25.0
413	Setto	361	360	716	717	48	25.0
414	Setto	364	363	719	720	48	25.0
415	Setto	367	366	722	723	48	25.0
416	Setto	368	367	723	724	48	25.0
417	Setto	369	368	724	725	48	25.0
418	Guscio	1381	1001	999	1000	7	15.0
419	Guscio	1382	1978	1977	1001	7	15.0
420	Guscio	14	15	728	373	7	15.0
421	Guscio	1370	726	371	15	7	15.0
422	Guscio	987	1370	15	14	7	15.0
423	Setto	375	374	730	731	48	25.0
424	Setto	376	375	731	732	48	25.0
425	Setto	377	376	732	733	48	25.0
426	Setto	379	378	734	735	48	25.0
427	Setto	288	1516	2400	458	48	25.0
428	Setto	497	379	735	852	48	25.0
429	Guscio	1284	915	914	928	7	15.0
430	Setto	943	939	584	1480	48	25.0
431	Guscio	24	1287	932	1291	7	15.0
432	Guscio	382	1289	1287	24	7	15.0
433	Guscio	1510	382	24	1507	7	15.0
434	Setto	387	386	742	743	48	25.0
435	Setto	390	389	745	746	48	25.0
436	Setto	393	392	748	749	48	25.0
437	Setto	394	393	749	750	48	25.0
438	Setto	751	750	394	395	48	25.0
439	Setto	752	715	359	396	48	25.0
440	Setto	754	731	375	398	48	20.0
441	Setto	755	735	379	399	48	20.0
442	Setto	753	751	395	397	48	25.0
443	Setto	758	754	398	402	48	20.0
444	Setto	759	755	399	403	48	20.0
445	Setto	762	758	402	406	48	20.0
446	Setto	765	759	403	409	48	20.0
447	Setto	763	760	404	407	48	25.0
448	Setto	767	762	406	411	48	20.0
449	Setto	768	765	409	412	48	20.0
450	Setto	771	767	411	415	48	20.0
451	Setto	772	768	412	416	48	20.0
452	Setto	774	769	413	418	48	25.0
453	Setto	773	771	415	417	48	20.0
454	Setto	776	772	416	420	48	20.0
455	Setto	778	774	418	422	48	25.0
456	Setto	779	776	420	423	48	20.0
457	Setto	781	778	422	425	48	25.0
458	Setto	782	779	423	426	48	20.0
459	Setto	638	13	916	1823	48	25.0
460	Setto	1008	1007	1389	1390	48	25.0

461	Setto	786	784	428	430	48	20.0
462	Setto	805	431	2453	279	48	20.0
463	Setto	790	788	432	434	48	25.0
464	Setto	819	789	433	463	48	25.0
465	Setto	791	790	434	435	48	25.0
466	Setto	436	435	791	792	48	25.0
467	Setto	2942	2950	2951	2939	48	25.0
468	Setto	448	447	803	804	48	25.0
469	Setto	462	461	817	818	48	25.0
470	Setto	463	462	818	819	48	25.0
471	Setto	1164	917	370	371	48	25.0
472	Setto	823	820	464	467	48	25.0
473	Setto	12	1231	1233	1585	48	25.0
474	Setto	1829	1826	1857	1859	48	25.0
475	Setto	829	828	470	474	48	25.0
476	Setto	1833	1829	1859	1863	48	25.0
477	Setto	1835	1833	1863	2771	48	25.0
478	Setto	1850	1835	2771	637	48	25.0
479	Setto	582	1291	579		48	25.0
480	Setto	16	1850	637	374	48	25.0
481	Setto	1607	482	1178	1181	48	25.0
482	Setto	2771	1863	787	783	48	25.0
483	Setto	450	449	1869	2204	48	25.0
484	Setto	844	843	488	489	48	25.0
485	Setto	787	450	2204	168	48	25.0
486	Setto	783	787	168	1222	48	25.0
487	Setto	849	847	492	494	48	25.0
488	Setto	78	783	1222	164	48	25.0
489	Setto	853	849	494	498	48	25.0
490	Setto	496	495	850	851	48	25.0
491	Setto	1004	1003	1385	1386	48	25.0
492	Setto	499	498	853	854	48	25.0
493	Setto	1105	2953	2952	1520	48	25.0
494	Setto	501	500	855	856	48	25.0
495	Setto	1886	502	857	2411	48	25.0
496	Setto	504	503	858	859	48	25.0
497	Setto	1680	858	503	1448	48	20.0
498	Setto	861	850	495	506	48	25.0
499	Setto	1384	1788	1685	1686	48	25.0
500	Setto	1788	2643	1684	1685	48	25.0
501	Setto	2643	1491	1683	1684	48	25.0
502	Setto	876	872	517	521	48	20.0
503	Setto	878	875	520	523	48	25.0
504	Setto	879	876	521	524	48	20.0
505	Setto	881	879	524	526	48	20.0
506	Setto	883	878	523	528	48	25.0
507	Setto	885	881	526	530	48	20.0
508	Setto	887	883	528	532	48	25.0
509	Setto	888	885	530	533	48	20.0
510	Setto	891	888	533	536	48	20.0
511	Setto	894	891	536	539	48	20.0
512	Setto	897	895	540	542	48	25.0
513	Setto	898	894	539	543	48	20.0
514	Setto	902	898	543	547	48	20.0
515	Setto	905	902	547	550	48	20.0
516	Setto	909	904	549	554	48	25.0
517	Setto	920	905	550	565	48	20.0
518	Setto	555	554	909	910	48	25.0
519	Setto	557	556	911	912	48	25.0
520	Setto	559	558	913	914	48	25.0
521	Setto	560	559	914	915	48	25.0
522	Setto	1230	560	915	1231	48	25.0
523	Setto	562	561	12	917	48	25.0
524	Setto	563	562	917	918	48	25.0
525	Setto	564	563	918	919	48	25.0
526	Setto	565	564	919	920	48	25.0
527	Setto	566	565	920	921	48	25.0
528	Setto	568	567	922	923	48	25.0
529	Setto	926	923	568	571	48	25.0
530	Setto	928	914	559	573	48	25.0
531	Setto	930	926	571	575	48	25.0
532	Setto	932	928	573	577	48	25.0
533	Setto	584	1291	582		48	25.0
534	Setto	946	943	588	591	48	25.0
535	Setto	949	946	591	594	48	25.0
536	Setto	954	952	597	599	48	25.0
537	Setto	961	958	603	606	48	25.0

538	Setto	963	961	606	608	48	25.0
539	Setto	965	963	608	610	48	25.0
540	Setto	967	965	610	612	48	25.0
541	Setto	820	794	629	464	48	25.0
542	Setto	714	713	620	621	48	25.0
543	Setto	764	761	622	623	48	25.0
544	Setto	775	770	624	625	48	25.0
545	Setto	777	775	625	626	48	25.0
546	Setto	780	777	626	627	48	25.0
547	Setto	421	419	61	63	48	25.0
548	Setto	630	629	794	795	48	25.0
549	Setto	2939	2951	2945	2940	48	25.0
550	Setto	632	631	796	797	48	25.0
551	Setto	633	632	797	798	48	25.0
552	Setto	634	633	798	799	48	25.0
553	Setto	635	634	799	800	48	25.0
554	Setto	636	635	800	801	48	25.0
555	Setto	280	279	805	806	48	25.0
556	Setto	1462	793	628	1802	48	25.0
557	Setto	640	639	807	808	48	25.0
558	Setto	641	640	808	809	48	25.0
559	Setto	642	641	809	810	48	25.0
560	Setto	643	642	810	811	48	25.0
561	Setto	644	643	811	812	48	25.0
562	Setto	645	644	812	813	48	25.0
563	Setto	647	646	814	815	48	25.0
564	Setto	1252	816	1043	1070	48	20.0
565	Setto	821	815	647	649	48	25.0
566	Setto	824	821	649	650	48	25.0
567	Setto	832	830	651	652	48	25.0
568	Setto	839	838	653	654	48	25.0
569	Setto	863	862	655	656	48	25.0
570	Setto	865	863	656	657	48	25.0
571	Setto	867	865	657	659	48	25.0
572	Setto	867	866	658	659	48	25.0
573	Setto	869	867	659	660	48	25.0
574	Setto	871	869	660	661	48	25.0
575	Setto	873	871	661	662	48	25.0
576	Setto	874	873	662	663	48	25.0
577	Setto	877	874	663	664	48	25.0
578	Setto	880	877	664	665	48	25.0
579	Setto	882	880	665	666	48	25.0
580	Setto	884	882	666	667	48	25.0
581	Setto	886	884	667	668	48	25.0
582	Setto	889	886	668	669	48	25.0
583	Setto	890	889	669	670	48	25.0
584	Setto	893	890	670	671	48	25.0
585	Setto	896	893	671	672	48	25.0
586	Setto	899	896	672	673	48	25.0
587	Setto	901	899	673	674	48	25.0
588	Setto	903	901	674	675	48	25.0
589	Setto	906	903	675	676	48	25.0
590	Setto	908	906	676	678	48	25.0
591	Setto	924	907	677	679	2	25.0
592	Setto	927	907	677	681	2	25.0
593	Setto	925	908	678	680	48	25.0
594	Setto	929	924	679	682	2	25.0
595	Setto	929	925	680	682	48	25.0
596	Setto	931	927	681	683	2	25.0
597	Setto	933	931	683	684	2	25.0
598	Setto	935	933	684	685	2	25.0
599	Setto	936	935	685	686	2	25.0
600	Setto	938	936	686	687	2	25.0
601	Setto	940	938	687	688	48	25.0
602	Setto	941	940	688	689	48	25.0
603	Setto	942	941	689	690	48	25.0
604	Setto	944	942	690	691	48	25.0
605	Setto	945	944	691	692	48	25.0
606	Setto	947	945	692	693	48	25.0
607	Setto	948	947	693	694	48	25.0
608	Setto	950	948	694	695	48	25.0
609	Setto	951	950	695	696	48	25.0
610	Setto	953	951	696	697	48	25.0
611	Setto	955	953	697	698	48	25.0
612	Setto	956	955	698	699	48	25.0
613	Setto	957	956	699	700	48	25.0
614	Setto	959	957	700	701	48	25.0

615	Setto	960	959	701	702	48	25.0
616	Setto	962	960	702	703	48	25.0
617	Setto	964	962	703	704	48	25.0
618	Setto	966	964	704	705	48	25.0
619	Setto	968	966	705	706	48	25.0
620	Setto	969	968	706	707	48	25.0
621	Setto	970	969	707	708	48	25.0
622	Setto	972	970	708	710	48	25.0
623	Setto	972	971	709	710	48	25.0
624	Setto	973	972	710	711	48	25.0
625	Setto	974	973	711	712	48	25.0
626	Setto	976	975	715	716	48	25.0
627	Setto	717	716	976	977	48	25.0
628	Setto	718	717	977	978	48	25.0
629	Setto	719	718	978	979	48	25.0
630	Setto	720	719	979	980	48	25.0
631	Setto	721	720	980	981	48	25.0
632	Setto	722	721	981	982	48	25.0
633	Setto	723	722	982	983	48	25.0
634	Setto	724	723	983	984	48	25.0
635	Setto	725	724	984	985	48	25.0
636	Guscio	1383	1382	1001	1381	7	15.0
637	Setto	1165	1164	371	726	48	25.0
638	Guscio	384	383	726	1370	7	15.0
639	Guscio	27	384	1370	987	7	15.0
640	Setto	1159	1158	1581	1582	48	25.0
641	Setto	731	730	990	991	48	25.0
642	Setto	732	731	991	992	48	25.0
643	Setto	733	732	992	993	48	25.0
644	Setto	735	734	994	995	48	25.0
645	Setto	458	2400	82	646	48	25.0
646	Setto	852	735	995	437	48	25.0
647	Guscio	1286	1231	915	1284	7	15.0
648	Guscio	1507	24	1291	584	7	15.0
649	Guscio	738	1507	584	1480	7	15.0
650	Guscio	998	1510	1507	738	7	15.0
651	Guscio	25	998	738	1380	7	15.0
652	Setto	743	742	1002	1003	48	25.0
653	Setto	744	743	1003	1004	48	25.0
654	Setto	745	744	1004	1005	48	25.0
655	Setto	746	745	1005	1006	48	25.0
656	Setto	747	746	1006	1007	48	25.0
657	Setto	748	747	1007	1008	48	25.0
658	Setto	749	748	1008	1009	48	25.0
659	Setto	750	749	1009	1010	48	25.0
660	Setto	1011	1010	750	751	48	25.0
661	Setto	1012	975	715	752	48	25.0
662	Setto	1014	991	731	754	48	20.0
663	Setto	1015	995	735	755	48	20.0
664	Setto	1013	1011	751	753	48	25.0
665	Setto	1016	1012	752	756	48	25.0
666	Setto	1017	1013	753	757	48	25.0
667	Setto	1018	1014	754	758	48	20.0
668	Setto	1019	1015	755	759	48	20.0
669	Setto	1020	1016	756	760	48	25.0
670	Setto	1021	1017	757	761	48	25.0
671	Setto	1022	1018	758	762	48	20.0
672	Setto	1025	1019	759	765	48	20.0
673	Setto	1023	1020	760	763	48	25.0
674	Setto	1024	1021	761	764	48	25.0
675	Setto	1027	1022	762	767	48	20.0
676	Setto	1026	1023	763	766	48	25.0
677	Setto	1028	1025	765	768	48	20.0
678	Setto	1029	1026	766	769	48	25.0
679	Setto	1031	1027	767	771	48	20.0
680	Setto	1032	1028	768	772	48	20.0
681	Setto	1034	1029	769	774	48	25.0
682	Setto	1033	1031	771	773	48	20.0
683	Setto	1035	1030	770	775	48	25.0
684	Setto	1036	1032	772	776	48	20.0
685	Setto	1037	1035	775	777	48	25.0
686	Setto	1038	1034	774	778	48	25.0
687	Setto	1039	1036	776	779	48	20.0
688	Setto	1040	1037	777	780	48	25.0
689	Setto	1041	1038	778	781	48	25.0
690	Setto	1042	1039	779	782	48	20.0
691	Setto	1899	1918	1915	1525	48	20.0

692	Setto	391	390	746	747	48	25.0
693	Setto	1048	1046	788	790	48	25.0
694	Setto	1073	1047	789	819	48	25.0
695	Setto	1049	1048	790	791	48	25.0
696	Setto	792	791	1049	1050	48	25.0
697	Setto	419	414	56	61	48	25.0
698	Setto	795	794	1052	1053	48	25.0
699	Setto	2934	2941	2943	2936	48	25.0
700	Setto	797	796	1054	1055	48	25.0
701	Setto	798	797	1055	1056	48	25.0
702	Setto	799	798	1056	1057	48	25.0
703	Setto	800	799	1057	1058	48	25.0
704	Setto	1379	1100	996	1681	48	25.0
705	Setto	808	807	1060	1061	48	25.0
706	Setto	809	808	1061	1062	48	25.0
707	Setto	810	809	1062	1063	48	25.0
708	Setto	811	810	1063	1064	48	25.0
709	Setto	812	811	1064	1065	48	25.0
710	Setto	813	812	1065	1066	48	25.0
711	Setto	815	814	1068	1069	48	25.0
712	Setto	1254	1252	1070	1220	48	20.0
713	Setto	818	817	1071	1072	48	25.0
714	Setto	819	818	1072	1073	48	25.0
715	Setto	1074	1052	794	820	48	25.0
716	Setto	1075	1069	815	821	48	25.0
717	Setto	1076	1074	820	823	48	25.0
718	Setto	1077	1075	821	824	48	25.0
719	Setto	1078	1077	824	826	48	25.0
720	Setto	1079	1076	823	828	48	25.0
721	Setto	1081	1078	826	830	48	25.0
722	Setto	1080	1079	828	829	48	25.0
723	Setto	1082	1081	830	832	48	25.0
724	Setto	1083	1080	829	834	48	25.0
725	Setto	1084	1082	832	835	48	25.0
726	Setto	1993	837	482	1607	48	25.0
727	Setto	1086	1084	835	838	48	25.0
728	Setto	1087	1086	838	839	48	25.0
729	Setto	2690	1495	1085	2504	48	25.0
730	Setto	730	78	164	990	48	25.0
731	Setto	1091	1088	840	843	48	25.0
732	Setto	1222	168	515	864	48	25.0
733	Setto	1092	1091	843	844	48	25.0
734	Setto	513	509	1114	1669	48	25.0
735	Setto	1095	1092	844	847	48	25.0
736	Setto	515	513	1669	1670	48	25.0
737	Setto	1097	1095	847	849	48	25.0
738	Setto	864	515	1670	1540	48	25.0
739	Setto	1101	1097	849	853	48	25.0
740	Setto	851	850	1098	1099	48	25.0
741	Setto	388	387	743	744	48	25.0
742	Setto	854	853	1101	1102	48	25.0
743	Setto	2953	1226	2460	2952	48	25.0
744	Setto	856	855	1103	1104	48	25.0
745	Setto	2411	857	1105	2653	48	25.0
746	Setto	859	858	1106	1107	48	25.0
747	Setto	1108	1098	850	861	48	25.0
748	Setto	1110	1109	862	863	48	25.0
749	Setto	1111	1110	863	865	48	25.0
750	Setto	1113	1111	865	867	48	25.0
751	Setto	1113	1112	866	867	48	25.0
752	Setto	1115	1113	867	869	48	25.0
753	Setto	1002	1846	1788	1384	48	25.0
754	Setto	1117	1115	869	871	48	25.0
755	Setto	742	119	1846	1002	48	25.0
756	Setto	1119	1117	871	873	48	25.0
757	Setto	1120	1119	873	874	48	25.0
758	Setto	1122	1118	872	876	48	20.0
759	Setto	1123	1120	874	877	48	25.0
760	Setto	1124	1121	875	878	48	25.0
761	Setto	1125	1122	876	879	48	20.0
762	Setto	1126	1123	877	880	48	25.0
763	Setto	1127	1125	879	881	48	20.0
764	Setto	1129	1124	878	883	48	25.0
765	Setto	1128	1126	880	882	48	25.0
766	Setto	1130	1128	882	884	48	25.0
767	Setto	1131	1127	881	885	48	20.0
768	Setto	1132	1130	884	886	48	25.0

769	Setto	1133	1129	883	887	48	25.0
770	Setto	1134	1131	885	888	48	20.0
771	Setto	1135	1132	886	889	48	25.0
772	Setto	1138	1133	887	892	48	25.0
773	Setto	1137	1134	888	891	48	20.0
774	Setto	1136	1135	889	890	48	25.0
775	Setto	1139	1136	890	893	48	25.0
776	Setto	1140	1137	891	894	48	20.0
777	Setto	1141	1138	892	895	48	25.0
778	Setto	1142	1139	893	896	48	25.0
779	Setto	1143	1141	895	897	48	25.0
780	Setto	1144	1140	894	898	48	20.0
781	Setto	1145	1142	896	899	48	25.0
782	Setto	1146	1143	897	900	48	25.0
783	Setto	1147	1145	899	901	48	25.0
784	Setto	1148	1144	898	902	48	20.0
785	Setto	1149	1147	901	903	48	25.0
786	Setto	1150	1146	900	904	48	25.0
787	Setto	1151	1148	902	905	48	20.0
788	Setto	1152	1149	903	906	48	25.0
789	Setto	1155	1150	904	909	48	25.0
790	Setto	1166	1151	905	920	48	20.0
791	Setto	1154	1152	906	908	48	25.0
792	Setto	910	909	1155	1156	48	25.0
793	Setto	911	910	1156	1157	48	25.0
794	Setto	912	911	1157	1158	48	25.0
795	Setto	913	912	1158	1159	48	25.0
796	Setto	914	913	1159	1160	48	25.0
797	Setto	915	914	1160	1161	48	25.0
798	Setto	1231	915	1161		48	25.0
799	Setto	1589	726	383		48	25.0
800	Setto	1164	918	917		48	25.0
801	Setto	919	918	1164	1165	48	25.0
802	Setto	920	919	1165	1166	48	25.0
803	Setto	1168	1153	907	924	2	25.0
804	Setto	1171	1153	907	927	2	25.0
805	Setto	1169	1154	908	925	48	25.0
806	Setto	1170	1167	923	926	48	25.0
807	Setto	1172	1160	914	928	48	25.0
808	Setto	1173	1168	924	929	2	25.0
809	Setto	1173	1169	925	929	48	25.0
810	Setto	1174	1170	926	930	48	25.0
811	Setto	1175	1171	927	931	2	25.0
812	Setto	1176	1172	928	932	48	25.0
813	Setto	1177	1175	931	933	2	25.0
814	Setto	1178	1176	932		48	25.0
815	Setto	1179	1177	933	935	2	25.0
816	Setto	1180	1179	935	936	2	25.0
817	Setto	1181	1178	932	937	48	25.0
818	Setto	1182	1180	936	938	2	25.0
819	Setto	1183	1181	937	939	48	25.0
820	Setto	1184	1182	938	940	48	25.0
821	Setto	1185	1184	940	941	48	25.0
822	Setto	1187	1183	939	943	48	25.0
823	Setto	1186	1185	941	942	48	25.0
824	Setto	1188	1186	942	944	48	25.0
825	Setto	1190	1187	943	946	48	25.0
826	Setto	1189	1188	944	945	48	25.0
827	Setto	1191	1189	945	947	48	25.0
828	Setto	1193	1190	946	949	48	25.0
829	Setto	1192	1191	947	948	48	25.0
830	Setto	1194	1192	948	950	48	25.0
831	Setto	1196	1193	949	952	48	25.0
832	Setto	1195	1194	950	951	48	25.0
833	Setto	1197	1195	951	953	48	25.0
834	Setto	1198	1196	952	954	48	25.0
835	Setto	1199	1197	953	955	48	25.0
836	Setto	1200	1199	955	956	48	25.0
837	Setto	1202	1198	954	958	48	25.0
838	Setto	1201	1200	956	957	48	25.0
839	Setto	1203	1201	957	959	48	25.0
840	Setto	1205	1202	958	961	48	25.0
841	Setto	1204	1203	959	960	48	25.0
842	Setto	1206	1204	960	962	48	25.0
843	Setto	1207	1205	961	963	48	25.0
844	Setto	1208	1206	962	964	48	25.0
845	Setto	1209	1207	963	965	48	25.0

846	Setto	1210	1208	964	966	48	25.0
847	Setto	1211	1209	965	967	48	25.0
848	Setto	1212	1210	966	968	48	25.0
849	Setto	1213	1212	968	969	48	25.0
850	Setto	1214	1213	969	970	48	25.0
851	Setto	1216	1214	970	972	48	25.0
852	Setto	1216	1215	971	972	48	25.0
853	Setto	1217	1216	972	973	48	25.0
854	Setto	1218	1217	973	974	48	25.0
855	Setto	1219	1044	784	786	48	20.0
856	Setto	1228	146	431	805	48	20.0
857	Setto	801	800	1058	1223	48	25.0
858	Setto	806	805	1228	1059	48	25.0
859	Setto	868	864	1540	1671	48	25.0
860	Setto	1774	1106	858	1680	48	20.0
861	Setto	386	934	119	742	48	25.0
862	Setto	921	920	1166	1239	48	25.0
863	Setto	923	922	1242	1167	48	25.0
864	Setto	2925	2944	2941	2934	48	25.0
865	Setto	804	803	1225	1227	48	25.0
866	Setto	1374	868	1671	1672	48	25.0
867	Setto	129	23	381	372	48	25.0
868	Setto	2174	129	372	473	48	25.0
869	Setto	2300	2174	473	727	48	25.0
870	Setto	2701	2300	727	729	48	25.0
871	Setto	13	2701	729	916	48	25.0
872	Setto	1244	1243	713	714	48	25.0
873	Setto	1007	1006	1388	1389	48	25.0
874	Setto	1074	1258	1052		48	25.0
875	Setto	727	473	1162	1163	48	25.0
876	Setto	1246	1245	1021	1024	48	25.0
877	Setto	1248	1247	1030	1035	48	25.0
878	Setto	1249	1248	1035	1037	48	25.0
879	Setto	1250	1249	1037	1040	48	25.0
880	Setto	23	736	497	381	48	25.0
881	Setto	1053	1052	1258	1259	48	25.0
882	Setto	1054	1053	1259	1260	48	25.0
883	Setto	1055	1054	1260	1261	48	25.0
884	Setto	1056	1055	1261	1262	48	25.0
885	Setto	1057	1056	1262	1263	48	25.0
886	Setto	1058	1057	1263	1264	48	25.0
887	Setto	1051	1059	1271	1257	48	25.0
888	Setto	1061	1060	1272	1273	48	25.0
889	Setto	1062	1061	1273	1274	48	25.0
890	Setto	1063	1062	1274	1275	48	25.0
891	Setto	1064	1063	1275	1276	48	25.0
892	Setto	1065	1064	1276	1277	48	25.0
893	Setto	1066	1065	1277	1278	48	25.0
894	Setto	1067	1066	1278	1279	48	25.0
895	Setto	1068	1067	1279	1280	48	25.0
896	Setto	1069	1068	1280	1281	48	25.0
897	Setto	1428	1425	1042	816	48	20.0
898	Setto	1283	1281	1069	1075	48	25.0
899	Setto	1285	1283	1075	1077	48	25.0
900	Setto	1290	1288	1081	1082	48	25.0
901	Setto	1294	1293	1086	1087	48	25.0
902	Setto	1296	1295	1109	1110	48	25.0
903	Setto	1297	1296	1110	1111	48	25.0
904	Setto	1299	1297	1111	1113	48	25.0
905	Setto	1299	1298	1112	1113	48	25.0
906	Setto	1300	1299	1113	1115	48	25.0
907	Setto	1301	1300	1115	1117	48	25.0
908	Setto	1302	1301	1117	1119	48	25.0
909	Setto	1303	1302	1119	1120	48	25.0
910	Setto	1304	1303	1120	1123	48	25.0
911	Setto	1305	1304	1123	1126	48	25.0
912	Setto	1306	1305	1126	1128	48	25.0
913	Setto	1307	1306	1128	1130	48	25.0
914	Setto	1308	1307	1130	1132	48	25.0
915	Setto	1309	1308	1132	1135	48	25.0
916	Setto	1310	1309	1135	1136	48	25.0
917	Setto	1311	1310	1136	1139	48	25.0
918	Setto	1312	1311	1139	1142	48	25.0
919	Setto	1313	1312	1142	1145	48	25.0
920	Setto	1314	1313	1145	1147	48	25.0
921	Setto	1315	1314	1147	1149	48	25.0
922	Setto	1316	1315	1149	1152	48	25.0

923	Setto	1318	1316	1152	1154	48	25.0
924	Setto	1319	1317	1153	1168	2	25.0
925	Setto	1321	1317	1153	1171	2	25.0
926	Setto	1320	1318	1154	1169	48	25.0
927	Setto	1322	1319	1168	1173	2	25.0
928	Setto	1322	1320	1169	1173	48	25.0
929	Setto	1323	1321	1171	1175	2	25.0
930	Setto	1324	1323	1175	1177	2	25.0
931	Setto	1325	1324	1177	1179	2	25.0
932	Setto	1326	1325	1179	1180	2	25.0
933	Setto	1327	1326	1180	1182	2	25.0
934	Setto	1328	1327	1182	1184	48	25.0
935	Setto	1329	1328	1184	1185	48	25.0
936	Setto	1330	1329	1185	1186	48	25.0
937	Setto	1331	1330	1186	1188	48	25.0
938	Setto	1332	1331	1188	1189	48	25.0
939	Setto	1333	1332	1189	1191	48	25.0
940	Setto	1334	1333	1191	1192	48	25.0
941	Setto	1335	1334	1192	1194	48	25.0
942	Setto	1336	1335	1194	1195	48	25.0
943	Setto	1337	1336	1195	1197	48	25.0
944	Setto	1338	1337	1197	1199	48	25.0
945	Setto	1339	1338	1199	1200	48	25.0
946	Setto	1340	1339	1200	1201	48	25.0
947	Setto	1341	1340	1201	1203	48	25.0
948	Setto	1342	1341	1203	1204	48	25.0
949	Setto	1343	1342	1204	1206	48	25.0
950	Setto	1344	1343	1206	1208	48	25.0
951	Setto	1345	1344	1208	1210	48	25.0
952	Setto	1346	1345	1210	1212	48	25.0
953	Setto	1347	1346	1212	1213	48	25.0
954	Setto	1348	1347	1213	1214	48	25.0
955	Setto	1350	1348	1214	1216	48	25.0
956	Setto	1350	1349	1215	1216	48	25.0
957	Setto	1351	1350	1216	1217	48	25.0
958	Setto	1352	1351	1217	1218	48	25.0
959	Setto	1253	1251	1044	1219	48	20.0
960	Setto	1823	916	1372	1499	48	25.0
961	Setto	1223	1058	1264	1265	48	25.0
962	Setto	1059	1228	1270	1271	48	25.0
963	Setto	1255	1253	1219	1221	48	20.0
964	Setto	1256	1254	1220	146	48	20.0
965	Setto	2921	1255	1221	2922	48	20.0
966	Setto	1270	1256	146	1228	48	20.0
967	Setto	1224	1223	1265	1266	48	25.0
968	Setto	1225	1224	1266	1267	48	25.0
969	Setto	2944	2946	2942	2941	48	25.0
970	Setto	1227	1225	1267	1269	48	25.0
971	Setto	986	737	997	1588	48	25.0
972	Setto	1162	986	1588	1973	48	25.0
973	Setto	1163	1162	1973	2379	48	25.0
974	Setto	1371	1163	2379	2501	48	25.0
975	Setto	1372	1371	2501	825	48	25.0
976	Setto	2379	1973	1483	1485	48	25.0
977	Setto	993	992	1376	1355	48	25.0
978	Setto	995	994	1358	1377	48	25.0
979	Setto	1360	1359	975	976	48	25.0
980	Setto	977	976	1360	1361	48	25.0
981	Setto	980	979	1363	1364	48	25.0
982	Setto	983	982	1366	1367	48	25.0
983	Setto	984	983	1367	1368	48	25.0
984	Setto	985	984	1368	1369	48	25.0
985	Setto	726	1587	1971		48	25.0
986	Setto	370	12	1585	1586	48	25.0
987	Setto	558	557	912	913	48	25.0
988	Setto	1157	1156	1579	1580	48	25.0
989	Setto	556	555	910	911	48	25.0
990	Setto	991	990	1374	1375	48	25.0
991	Setto	992	991	1375	1376	48	25.0
992	Setto	646	82	785	814	48	25.0
993	Setto	437	995	1377	1100	48	25.0
994	Guscio	1287	1284	928	932	7	15.0
995	Guscio	1380	738	1480	588	7	15.0
996	Guscio	26	1380	588	243	7	15.0
997	Guscio	1094	25	1380	26	7	15.0
998	Guscio	385	1974	383	384	7	15.0
999	Setto	1003	1002	1384	1385	48	25.0

1000	Setto	1006	1005	1387	1388	48	25.0
1001	Setto	1009	1008	1390	1391	48	25.0
1002	Setto	1010	1009	1391	1392	48	25.0
1003	Setto	1393	1392	1010	1011	48	25.0
1004	Setto	1394	1359	975	1012	48	25.0
1005	Setto	1396	1375	991	1014	48	20.0
1006	Setto	1397	1377	995	1015	48	20.0
1007	Setto	1395	1393	1011	1013	48	25.0
1008	Setto	1400	1396	1014	1018	48	20.0
1009	Setto	1401	1397	1015	1019	48	20.0
1010	Setto	1404	1400	1018	1022	48	20.0
1011	Setto	1407	1401	1019	1025	48	20.0
1012	Setto	1405	1402	1020	1023	48	25.0
1013	Setto	1410	1404	1022	1027	48	20.0
1014	Setto	1411	1407	1025	1028	48	20.0
1015	Setto	1414	1410	1027	1031	48	20.0
1016	Setto	1415	1411	1028	1032	48	20.0
1017	Setto	1417	1412	1029	1034	48	25.0
1018	Setto	2930	1414	1031	1033	48	20.0
1019	Setto	1419	1415	1032	1036	48	20.0
1020	Setto	1421	1417	1034	1038	48	25.0
1021	Setto	1422	1419	1036	1039	48	20.0
1022	Setto	1424	1421	1038	1041	48	25.0
1023	Setto	1425	1422	1039	1042	48	20.0
1024	Setto	1043	816	1042		48	20.0
1025	Setto	1269	2920	2918	1227	48	20.0
1026	Setto	1443	1441	1046	1048	48	25.0
1027	Setto	1477	1442	1047	1073	48	25.0
1028	Setto	1444	1443	1048	1049	48	25.0
1029	Setto	1050	1049	1444	1445	48	25.0
1030	Setto	1072	1071	1475	1476	48	25.0
1031	Setto	1073	1072	1476	1477	48	25.0
1032	Setto	1481	1478	1074	1076	48	25.0
1033	Setto	1487	1486	1079	1080	48	25.0
1034	Setto	1969	1229	1840	2245	48	25.0
1035	Setto	2245	1840	1842	2439	48	25.0
1036	Setto	1232	1379	1681	1501	48	25.0
1037	Setto	1483	1232	1501	1505	48	25.0
1038	Setto	1503	1502	1091	1092	48	25.0
1039	Setto	1485	1483	1505	1682	48	25.0
1040	Setto	1489	1485	1682	1852	48	25.0
1041	Setto	1511	1508	1095	1097	48	25.0
1042	Setto	1491	1489	1852	1683	48	25.0
1043	Setto	1515	1511	1097	1101	48	25.0
1044	Setto	1099	1098	1512	1513	48	25.0
1045	Setto	485	69	1045	132	48	25.0
1046	Setto	1102	1101	1515	1517	48	25.0
1047	Setto	1103	1102	1517	1518	48	25.0
1048	Setto	1104	1103	1518	1519	48	25.0
1049	Setto	2653	1105	1520	2654	48	25.0
1050	Setto	1107	1106	1521	1522	48	25.0
1051	Setto	28	1373	934	386	48	25.0
1052	Setto	1846	827	2643	1788	48	25.0
1053	Setto	1545	1542	1118	1122	48	20.0
1054	Setto	1548	1545	1122	1125	48	20.0
1055	Setto	1550	1548	1125	1127	48	20.0
1056	Setto	1552	1547	1124	1129	48	25.0
1057	Setto	1554	1550	1127	1131	48	20.0
1058	Setto	1556	1552	1129	1133	48	25.0
1059	Setto	1557	1554	1131	1134	48	20.0
1060	Setto	1560	1557	1134	1137	48	20.0
1061	Setto	1563	1560	1137	1140	48	20.0
1062	Setto	1566	1564	1141	1143	48	25.0
1063	Setto	1567	1563	1140	1144	48	20.0
1064	Setto	1571	1567	1144	1148	48	20.0
1065	Setto	1574	1571	1148	1151	48	20.0
1066	Setto	1578	1573	1150	1155	48	25.0
1067	Setto	1589	1574	1151	1166	48	20.0
1068	Setto	1156	1155	1578	1579	48	25.0
1069	Setto	1158	1157	1580	1581	48	25.0
1070	Setto	1160	1159	1582	1583	48	25.0
1071	Setto	1161	1160	1583	1584	48	25.0
1072	Setto	1231	1161	1584	1233	48	25.0
1073	Setto	917	12	370		48	25.0
1074	Setto	371	370	1586	1587	48	25.0
1075	Setto	726	371	1587		48	25.0
1076	Setto	1166	1165	726	1589	48	25.0

1077	Setto	1597	1594	1167	1170	48	25.0
1078	Setto	1599	1583	1160	1172	48	25.0
1079	Setto	1601	1597	1170	1174	48	25.0
1080	Setto	1603	1599	1172	1176	48	25.0
1081	Setto	1609	1607	1181	1183	48	25.0
1082	Setto	1616	1613	1187	1190	48	25.0
1083	Setto	1619	1616	1190	1193	48	25.0
1084	Setto	1624	1622	1196	1198	48	25.0
1085	Setto	1631	1628	1202	1205	48	25.0
1086	Setto	1633	1631	1205	1207	48	25.0
1087	Setto	1635	1633	1207	1209	48	25.0
1088	Setto	1637	1635	1209	1211	48	25.0
1089	Setto	1648	1512	1098	1108	48	25.0
1090	Setto	1547	1653	1121	1124	48	25.0
1091	Setto	1915	1521	1106	1774	48	20.0
1092	Setto	827	825	1491	2643	48	25.0
1093	Setto	1239	1166	1589	1590	48	25.0
1094	Setto	1167	1242	1593	1594	48	25.0
1095	Setto	1527	1525	1235	1236	48	20.0
1096	Setto	1530	1527	1236	1237	48	20.0
1097	Setto	1534	1530	1237	1238	48	20.0
1098	Setto	1240	1239	1590	1591	48	25.0
1099	Setto	1241	1240	1591	1592	48	25.0
1100	Setto	1242	1241	1592	1593	48	25.0
1101	Setto	1354	1353	1243	1244	48	25.0
1102	Setto	1478	1447	1258	1074	48	25.0
1103	Setto	982	981	1365	1366	48	25.0
1104	Setto	1406	1403	1245	1246	48	25.0
1105	Setto	1418	1413	1247	1248	48	25.0
1106	Setto	1420	1418	1248	1249	48	25.0
1107	Setto	1423	1420	1249	1250	48	25.0
1108	Setto	1435	1431	1251	1253	48	20.0
1109	Setto	1436	1432	1252	1254	48	20.0
1110	Setto	1439	1435	1253	1255	48	20.0
1111	Setto	22	1436	1254	1256	48	20.0
1112	Setto	2923	1439	1255	2921	48	20.0
1113	Setto	1460	22	1256	1270	48	20.0
1114	Setto	381	497	852	737	48	25.0
1115	Setto	1259	1258	1447	1449	48	25.0
1116	Setto	1260	1259	1449	1450	48	25.0
1117	Setto	1261	1260	1450	1451	48	25.0
1118	Setto	1262	1261	1451	1452	48	25.0
1119	Setto	1263	1262	1452	1453	48	25.0
1120	Setto	1264	1263	1453	1454	48	25.0
1121	Setto	1265	1264	1454	1455	48	25.0
1122	Setto	1266	1265	1455	1456	48	25.0
1123	Setto	1267	1266	1456	1457	48	25.0
1124	Setto	2946	2949	2950	2942	48	25.0
1125	Setto	1269	1267	1457	1459	48	25.0
1126	Setto	1271	1270	1460	1461	48	25.0
1127	Setto	1257	1271	1461	793	48	25.0
1128	Setto	1273	1272	1462	1463	48	25.0
1129	Setto	1274	1273	1463	1464	48	25.0
1130	Setto	1275	1274	1464	1465	48	25.0
1131	Setto	1276	1275	1465	1466	48	25.0
1132	Setto	1277	1276	1466	1467	48	25.0
1133	Setto	1278	1277	1467	1468	48	25.0
1134	Setto	1279	1278	1468	1469	48	25.0
1135	Setto	1280	1279	1469	1470	48	25.0
1136	Setto	1281	1280	1470	1471	48	25.0
1137	Setto	1799	2911	128	1459	48	20.0
1138	Setto	1479	1471	1281	1283	48	25.0
1139	Setto	981	980	1364	1365	48	25.0
1140	Setto	1482	1479	1283	1285	48	25.0
1141	Setto	366	365	721	722	48	25.0
1142	Setto	365	364	720	721	48	25.0
1143	Setto	979	978	1362	1363	48	25.0
1144	Setto	1490	1488	1288	1290	48	25.0
1145	Setto	978	977	1361	1362	48	25.0
1146	Setto	362	361	717	718	48	25.0
1147	Setto	1497	1496	1293	1294	48	25.0
1148	Setto	1532	1528	1295	1296	48	25.0
1149	Setto	1535	1532	1296	1297	48	25.0
1150	Setto	1537	1535	1297	1299	48	25.0
1151	Setto	1537	1536	1298	1299	48	25.0
1152	Setto	1539	1537	1299	1300	48	25.0
1153	Setto	1541	1539	1300	1301	48	25.0

1154	Setto	1543	1541	1301	1302	48	25.0
1155	Setto	1544	1543	1302	1303	48	25.0
1156	Setto	1546	1544	1303	1304	48	25.0
1157	Setto	1549	1546	1304	1305	48	25.0
1158	Setto	1551	1549	1305	1306	48	25.0
1159	Setto	1553	1551	1306	1307	48	25.0
1160	Setto	1555	1553	1307	1308	48	25.0
1161	Setto	1558	1555	1308	1309	48	25.0
1162	Setto	1559	1558	1309	1310	48	25.0
1163	Setto	1562	1559	1310	1311	48	25.0
1164	Setto	1565	1562	1311	1312	48	25.0
1165	Setto	1568	1565	1312	1313	48	25.0
1166	Setto	1570	1568	1313	1314	48	25.0
1167	Setto	1572	1570	1314	1315	48	25.0
1168	Setto	1575	1572	1315	1316	48	25.0
1169	Setto	1577	1575	1316	1318	48	25.0
1170	Setto	1595	1576	1317	1319	2	25.0
1171	Setto	1598	1576	1317	1321	2	25.0
1172	Setto	1596	1577	1318	1320	48	25.0
1173	Setto	1600	1595	1319	1322	2	25.0
1174	Setto	1600	1596	1320	1322	48	25.0
1175	Setto	1602	1598	1321	1323	2	25.0
1176	Setto	1604	1602	1323	1324	2	25.0
1177	Setto	1605	1604	1324	1325	2	25.0
1178	Setto	1606	1605	1325	1326	2	25.0
1179	Setto	1608	1606	1326	1327	2	25.0
1180	Setto	1610	1608	1327	1328	48	25.0
1181	Setto	1611	1610	1328	1329	48	25.0
1182	Setto	1612	1611	1329	1330	48	25.0
1183	Setto	1614	1612	1330	1331	48	25.0
1184	Setto	1615	1614	1331	1332	48	25.0
1185	Setto	1617	1615	1332	1333	48	25.0
1186	Setto	1618	1617	1333	1334	48	25.0
1187	Setto	1620	1618	1334	1335	48	25.0
1188	Setto	1621	1620	1335	1336	48	25.0
1189	Setto	1623	1621	1336	1337	48	25.0
1190	Setto	1625	1623	1337	1338	48	25.0
1191	Setto	1626	1625	1338	1339	48	25.0
1192	Setto	1627	1626	1339	1340	48	25.0
1193	Setto	1629	1627	1340	1341	48	25.0
1194	Setto	1630	1629	1341	1342	48	25.0
1195	Setto	1632	1630	1342	1343	48	25.0
1196	Setto	1634	1632	1343	1344	48	25.0
1197	Setto	1636	1634	1344	1345	48	25.0
1198	Setto	1638	1636	1345	1346	48	25.0
1199	Setto	1641	1638	1346	1347	48	25.0
1200	Setto	1643	1641	1347	1348	48	25.0
1201	Setto	1645	1643	1348	1350	48	25.0
1202	Setto	1645	1644	1349	1350	48	25.0
1203	Setto	1646	1645	1350	1351	48	25.0
1204	Setto	1647	1646	1351	1352	48	25.0
1205	Setto	1459	128	2920	1269	48	20.0
1206	Setto	1635	2021	1633		48	25.0
1207	Setto	2118	2114	1353	1354	48	25.0
1208	Setto	1356	1355	1675	1676	48	25.0
1209	Setto	1357	1356	1676	1677	48	25.0
1210	Setto	1358	1357	1677	1678	48	25.0
1211	Setto	1355	1376	1674	1675	48	25.0
1212	Setto	1377	1358	1678	1679	48	25.0
1213	Setto	1658	1657	1359	1360	48	25.0
1214	Setto	1361	1360	1658	1659	48	25.0
1215	Setto	1362	1361	1659	1660	48	25.0
1216	Setto	1363	1362	1660	1661	48	25.0
1217	Setto	1364	1363	1661	1662	48	25.0
1218	Setto	1365	1364	1662	1663	48	25.0
1219	Setto	1366	1365	1663	1664	48	25.0
1220	Setto	1367	1366	1664	1665	48	25.0
1221	Setto	1368	1367	1665	1666	48	25.0
1222	Setto	1369	1368	1666	1667	48	25.0
1223	Guscio	989	12	1231	1286	7	15.0
1224	Guscio	988	989	1286	1289	7	15.0
1225	Setto	828	823	467	470	48	25.0
1226	Setto	834	829	474	479	48	25.0
1227	Setto	843	840	485	488	48	25.0
1228	Setto	1375	1374	1672	1673	48	25.0
1229	Setto	1376	1375	1673	1674	48	25.0
1230	Setto	814	785	1067	1068	48	25.0

1231	Setto	1100	1377	1679	996	48	25.0
1232	Guscio	1289	1286	1284	1287	7	15.0
1233	Guscio	739	385	384	27	7	15.0
1234	Guscio	740	1975	1974	385	7	15.0
1235	Guscio	741	740	385	739	7	15.0
1236	Guscio	999	1976	1975	740	7	15.0
1237	Setto	1385	1384	1686	1687	48	25.0
1238	Setto	1386	1385	1687	1688	48	25.0
1239	Setto	1387	1386	1688	1689	48	25.0
1240	Setto	1388	1387	1689	1690	48	25.0
1241	Setto	1389	1388	1690	1691	48	25.0
1242	Setto	1390	1389	1691	1692	48	25.0
1243	Setto	1391	1390	1692	1693	48	25.0
1244	Setto	1392	1391	1693	1694	48	25.0
1245	Setto	1696	1694	1392	1393	48	25.0
1246	Setto	1697	1657	1359	1394	48	25.0
1247	Setto	1699	1673	1375	1396	48	20.0
1248	Setto	1700	1679	1377	1397	48	20.0
1249	Setto	1698	1696	1393	1395	48	25.0
1250	Setto	1701	1697	1394	1398	48	25.0
1251	Setto	1702	1698	1395	1399	48	25.0
1252	Setto	1703	1699	1396	1400	48	20.0
1253	Setto	1704	1700	1397	1401	48	20.0
1254	Setto	1705	1701	1398	1402	48	25.0
1255	Setto	1706	1702	1399	1403	48	25.0
1256	Setto	1707	1703	1400	1404	48	20.0
1257	Setto	1710	1704	1401	1407	48	20.0
1258	Setto	1708	1705	1402	1405	48	25.0
1259	Setto	1709	1706	1403	1406	48	25.0
1260	Setto	1713	1707	1404	1410	48	20.0
1261	Setto	1711	1708	1405	1408	48	25.0
1262	Setto	1712	1709	1406	1409	48	25.0
1263	Setto	1714	1710	1407	1411	48	20.0
1264	Setto	1715	1711	1408	1412	48	25.0
1265	Setto	1716	1712	1409	1413	48	25.0
1266	Setto	1717	1713	1410	1414	48	20.0
1267	Setto	1718	1714	1411	1415	48	20.0
1268	Setto	1720	1715	1412	1417	48	25.0
1269	Setto	1719	1717	1414	1416	48	20.0
1270	Setto	1721	1716	1413	1418	48	25.0
1271	Setto	1723	1718	1415	1419	48	20.0
1272	Setto	1724	1721	1418	1420	48	25.0
1273	Setto	1730	1720	1417	1421	48	25.0
1274	Setto	1731	1723	1419	1422	48	20.0
1275	Setto	1732	1724	1420	1423	48	25.0
1276	Setto	1737	1730	1421	1424	48	25.0
1277	Setto	1738	1731	1422	1425	48	20.0
1278	Setto	1739	1732	1423	1426	48	25.0
1279	Setto	1744	1737	1424	1427	48	25.0
1280	Setto	1745	1738	1425	1428	48	20.0
1281	Setto	1747	1739	1426	1430	48	25.0
1282	Setto	1746	1744	1427	1429	48	25.0
1283	Setto	1755	1745	1428	1432	48	20.0
1284	Setto	1756	1746	1429	1433	48	25.0
1285	Setto	1758	1747	1430	1434	48	25.0
1286	Setto	1762	1754	1431	1435	48	20.0
1287	Setto	1763	1755	1432	1436	48	20.0
1288	Setto	1766	1756	1433	1437	48	25.0
1289	Setto	1767	1758	1434	1438	48	25.0
1290	Setto	1773	1762	1435	1439	48	20.0
1291	Setto	380	1763	1436	22	48	20.0
1292	Setto	1776	1766	1437	1441	48	25.0
1293	Setto	1778	1767	1438	1442	48	25.0
1294	Setto	1782	1776	1441	1443	48	25.0
1295	Setto	2924	1773	1439	2923	48	20.0
1296	Setto	1800	380	22	1460	48	20.0
1297	Setto	1817	1778	1442	1477	48	25.0
1298	Setto	1784	1782	1443	1444	48	25.0
1299	Setto	1445	1444	1784	1785	48	25.0
1300	Setto	1446	1445	1785	1786	48	25.0
1301	Setto	1447	1446	1786	1787	48	25.0
1302	Setto	737	852	437	997	48	25.0
1303	Setto	1449	1447	1787	1789	48	25.0
1304	Setto	1450	1449	1789	1790	48	25.0
1305	Setto	1451	1450	1790	1791	48	25.0
1306	Setto	1452	1451	1791	1792	48	25.0
1307	Setto	1453	1452	1792	1793	48	25.0

1308	Setto	1454	1453	1793	1794	48	25.0
1309	Setto	1455	1454	1794	1795	48	25.0
1310	Setto	1456	1455	1795	1796	48	25.0
1311	Setto	1457	1456	1796	1797	48	25.0
1312	Setto	1416	1414	2930		48	20.0
1313	Setto	1459	1457	1797	1799	48	25.0
1314	Setto	1461	1460	1800	1801	48	25.0
1315	Setto	793	1461	1801	628	48	25.0
1316	Setto	1463	1462	1802	1803	48	25.0
1317	Setto	1464	1463	1803	1804	48	25.0
1318	Setto	1465	1464	1804	1805	48	25.0
1319	Setto	1466	1465	1805	1806	48	25.0
1320	Setto	1467	1466	1806	1807	48	25.0
1321	Setto	1468	1467	1807	1808	48	25.0
1322	Setto	1469	1468	1808	1809	48	25.0
1323	Setto	1470	1469	1809	1810	48	25.0
1324	Setto	1471	1470	1810	1811	48	25.0
1325	Setto	448	2914	2912	77	48	20.0
1326	Setto	1473	1471	1811	1813	48	25.0
1327	Setto	1474	1473	1813	1814	48	25.0
1328	Setto	1475	1474	1814	1815	48	25.0
1329	Setto	1476	1475	1815	1816	48	25.0
1330	Setto	1477	1476	1816	1817	48	25.0
1331	Setto	1821	1787	1447	1478	48	25.0
1332	Setto	1822	1811	1471	1479	48	25.0
1333	Setto	363	362	718	719	48	25.0
1334	Setto	1824	1821	1478	1481	48	25.0
1335	Setto	1825	1822	1479	1482	48	25.0
1336	Setto	509	73	1668	1114	48	25.0
1337	Setto	1827	1825	1482	1484	48	25.0
1338	Setto	1830	1824	1481	1486	48	25.0
1339	Setto	73	1369	1667	1668	48	25.0
1340	Setto	1832	1827	1484	1488	48	25.0
1341	Setto	1831	1830	1486	1487	48	25.0
1342	Setto	1869	166	73	509	48	25.0
1343	Setto	1834	1832	1488	1490	48	25.0
1344	Setto	1836	1831	1487	1492	48	25.0
1345	Setto	166	985	1369	73	48	25.0
1346	Setto	1837	1834	1490	1493	48	25.0
1347	Setto	870	725	985	166	48	25.0
1348	Setto	2439	1842	1843	2492	48	25.0
1349	Setto	1847	1837	1493	1496	48	25.0
1350	Setto	1848	1847	1496	1497	48	25.0
1351	Setto	449	870	166	1869	48	25.0
1352	Setto	2492	1843	1495	2690	48	25.0
1353	Setto	1851	1848	1497	1500	48	25.0
1354	Setto	1857	1116	870	449	48	25.0
1355	Setto	1853	1849	1498	1502	48	25.0
1356	Setto	1855	1851	1500	1504	48	25.0
1357	Setto	1542	1534	1238	1118	48	20.0
1358	Setto	1854	1853	1502	1503	48	25.0
1359	Setto	1858	1855	1504	1506	48	25.0
1360	Setto	1921	1911	1534	1542	48	20.0
1361	Setto	1860	1854	1503	1508	48	25.0
1362	Setto	1862	1858	1506	1509	48	25.0
1363	Setto	505	1448	1440	156	48	20.0
1364	Setto	1864	1860	1508	1511	48	25.0
1365	Setto	1896	1862	1509	1523	48	25.0
1366	Setto	860	1680	1448	505	48	20.0
1367	Setto	1868	1864	1511	1515	48	25.0
1368	Setto	1513	1512	1865	1866	48	25.0
1369	Setto	1514	1513	1866	1867	48	25.0
1370	Setto	1515	1514	1867	1868	48	25.0
1371	Setto	69	479	125	1045	48	25.0
1372	Setto	1517	1515	1868	1870	48	25.0
1373	Setto	1518	1517	1870	1871	48	25.0
1374	Setto	1519	1518	1871	1872	48	25.0
1375	Setto	2654	1520	1880	1884	48	25.0
1376	Setto	1522	1521	1881	1882	48	25.0
1377	Setto	1898	1896	1523	1524	48	25.0
1378	Setto	1918	1881	1521	1915	48	20.0
1379	Setto	1901	1898	1524	1526	48	25.0
1380	Setto	1902	1899	1525	1527	48	20.0
1381	Setto	1904	1901	1526	1529	48	25.0
1382	Setto	1906	1902	1527	1530	48	20.0
1383	Setto	1907	1904	1529	1531	48	25.0
1384	Setto	1908	1903	1528	1532	48	25.0

1385	Setto	1909	1907	1531	1533	48	25.0
1386	Setto	1911	1906	1530	1534	48	20.0
1387	Setto	1912	1908	1532	1535	48	25.0
1388	Setto	1913	1909	1533	1536	48	25.0
1389	Setto	1914	1912	1535	1537	48	25.0
1390	Setto	119	1499	827	1846	48	25.0
1391	Setto	1914	1913	1536	1537	48	25.0
1392	Setto	1917	1914	1537	1539	48	25.0
1393	Setto	1499	1372	825	827	48	25.0
1394	Setto	1919	1917	1539	1541	48	25.0
1395	Setto	934	1823	1499	119	48	25.0
1396	Setto	1922	1919	1541	1543	48	25.0
1397	Setto	1923	1922	1543	1544	48	25.0
1398	Setto	1925	1921	1542	1545	48	20.0
1399	Setto	1926	1923	1544	1546	48	25.0
1400	Setto	1929	1925	1545	1548	48	20.0
1401	Setto	1930	1926	1546	1549	48	25.0
1402	Setto	1931	1929	1548	1550	48	20.0
1403	Setto	1933	1928	1547	1552	48	25.0
1404	Setto	1932	1930	1549	1551	48	25.0
1405	Setto	1934	1932	1551	1553	48	25.0
1406	Setto	1935	1931	1550	1554	48	20.0
1407	Setto	1936	1934	1553	1555	48	25.0
1408	Setto	1937	1933	1552	1556	48	25.0
1409	Setto	1938	1935	1554	1557	48	20.0
1410	Setto	1939	1936	1555	1558	48	25.0
1411	Setto	1942	1937	1556	1561	48	25.0
1412	Setto	1941	1938	1557	1560	48	20.0
1413	Setto	1940	1939	1558	1559	48	25.0
1414	Setto	1943	1940	1559	1562	48	25.0
1415	Setto	1944	1941	1560	1563	48	20.0
1416	Setto	1945	1942	1561	1564	48	25.0
1417	Setto	1946	1943	1562	1565	48	25.0
1418	Setto	1947	1945	1564	1566	48	25.0
1419	Setto	1948	1944	1563	1567	48	20.0
1420	Setto	1949	1946	1565	1568	48	25.0
1421	Setto	1950	1947	1566	1569	48	25.0
1422	Setto	1951	1949	1568	1570	48	25.0
1423	Setto	1952	1948	1567	1571	48	20.0
1424	Setto	1953	1951	1570	1572	48	25.0
1425	Setto	1954	1950	1569	1573	48	25.0
1426	Setto	1955	1952	1571	1574	48	20.0
1427	Setto	1956	1953	1572	1575	48	25.0
1428	Setto	1962	1954	1573	1578	48	25.0
1429	Setto	383	1955	1574	1589	48	20.0
1430	Setto	1961	1956	1575	1577	48	25.0
1431	Setto	1579	1578	1962	1963	48	25.0
1432	Setto	1580	1579	1963	1964	48	25.0
1433	Setto	1581	1580	1964	1965	48	25.0
1434	Setto	1582	1581	1965	1966	48	25.0
1435	Setto	1583	1582	1966	1967	48	25.0
1436	Setto	1584	1583	1967	1968	48	25.0
1437	Setto	1233	1584	1968	1229	48	25.0
1438	Setto	1586	1585	1969	1970	48	25.0
1439	Setto	1587	1586	1970	1971	48	25.0
1440	Setto	1972	726	1971		48	25.0
1441	Setto	383	726	1972		48	25.0
1442	Setto	1590	1589	383	1974	48	25.0
1443	Setto	1591	1590	1974	1975	48	25.0
1444	Setto	1592	1591	1975	1976	48	25.0
1445	Setto	1593	1592	1976	1977	48	25.0
1446	Setto	1594	1593	1977	1978	48	25.0
1447	Setto	1979	1957	1576	1595	2	25.0
1448	Setto	1982	1957	1576	1598	2	25.0
1449	Setto	1980	1961	1577	1596	48	25.0
1450	Setto	1981	1978	1594	1597	48	25.0
1451	Setto	1983	1967	1583	1599	48	25.0
1452	Setto	1984	1979	1595	1600	2	25.0
1453	Setto	1984	1980	1596	1600	48	25.0
1454	Setto	1985	1981	1597	1601	48	25.0
1455	Setto	1986	1982	1598	1602	2	25.0
1456	Setto	1988	1983	1599	1603	48	25.0
1457	Setto	1989	1986	1602	1604	2	25.0
1458	Setto	1990	1989	1604	1605	2	25.0
1459	Setto	837	1988	1603	482	48	25.0
1460	Setto	1992	1990	1605	1606	2	25.0
1461	Setto	1994	1992	1606	1608	2	25.0

1462	Setto	1995	1993	1607	1609	48	25.0
1463	Setto	1996	1994	1608	1610	48	25.0
1464	Setto	1998	1996	1610	1611	48	25.0
1465	Setto	2000	1995	1609	1613	48	25.0
1466	Setto	1999	1998	1611	1612	48	25.0
1467	Setto	2002	1999	1612	1614	48	25.0
1468	Setto	2004	2000	1613	1616	48	25.0
1469	Setto	2003	2002	1614	1615	48	25.0
1470	Setto	2005	2003	1615	1617	48	25.0
1471	Setto	2007	2004	1616	1619	48	25.0
1472	Setto	2006	2005	1617	1618	48	25.0
1473	Setto	2008	2006	1618	1620	48	25.0
1474	Setto	2010	2007	1619	1622	48	25.0
1475	Setto	2009	2008	1620	1621	48	25.0
1476	Setto	2011	2009	1621	1623	48	25.0
1477	Setto	2012	2010	1622	1624	48	25.0
1478	Setto	2013	2011	1623	1625	48	25.0
1479	Setto	2014	2013	1625	1626	48	25.0
1480	Setto	2016	2012	1624	1628	48	25.0
1481	Setto	2015	2014	1626	1627	48	25.0
1482	Setto	2017	2015	1627	1629	48	25.0
1483	Setto	2019	2016	1628	1631	48	25.0
1484	Setto	2018	2017	1629	1630	48	25.0
1485	Setto	2020	2018	1630	1632	48	25.0
1486	Setto	2021	2019	1631	1633	48	25.0
1487	Setto	2022	2020	1632	1634	48	25.0
1488	Setto	2025	2022	1634	1636	48	25.0
1489	Setto	2027	2021	1635	1637	48	25.0
1490	Setto	2029	2025	1636	1638	48	25.0
1491	Setto	2032	2027	1637	1639	48	25.0
1492	Setto	2689	2688	2257	2326	48	25.0
1493	Setto	2035	2032	1639	1640	48	25.0
1494	Setto	2038	2035	1640	1642	48	25.0
1495	Setto	1495	2689	2326	1085	48	25.0
1496	Setto	2043	2038	1642	1644	48	25.0
1497	Setto	2045	2039	1643	1645	48	25.0
1498	Setto	2045	2043	1644	1645	48	25.0
1499	Setto	2051	2045	1645	1646	48	25.0
1500	Setto	2057	2051	1646	1647	48	25.0
1501	Setto	1900	1865	1512	1648	48	25.0
1502	Setto	1928	1924	1653	1547	48	25.0
1503	Setto	1905	1900	1648	1649	48	25.0
1504	Setto	1910	1905	1649	1650	48	25.0
1505	Setto	1916	1910	1650	1651	48	25.0
1506	Setto	1920	1916	1651	1652	48	25.0
1507	Setto	1924	1920	1652	1653	48	25.0
1508	Setto	1735	1740	2742	2744	2	25.0
1509	Setto	1736	1735	2744	2745	2	25.0
1510	Setto	1742	1741	2746	2758	48	25.0
1511	Setto	1743	1742	2758	2759	48	25.0
1512	Setto	1741	1736	2745	2746	48	25.0
1513	Setto	1748	1743	2759	2761	48	25.0
1514	Setto	1749	1748	2761	2762	48	25.0
1515	Setto	1750	1749	2762	2763	48	25.0
1516	Setto	1725	2843	2296	2725	2	25.0
1517	Setto	1752	1750	2763	2804	48	25.0
1518	Setto	1753	1752	2804	2805	48	25.0
1519	Setto	1757	1753	2805	2811	48	25.0
1520	Setto	1759	1757	2811	2812	48	25.0
1521	Setto	1760	1759	2812	2814	48	25.0
1522	Setto	1761	1760	2814	2821	48	25.0
1523	Setto	1764	1761	2821	2733	48	25.0
1524	Setto	1765	1764	2733	2738	48	25.0
1525	Setto	1768	1765	2738	2750	48	25.0
1526	Setto	1769	1768	2750	2755	48	25.0
1527	Setto	1770	1769	2755	2716	48	25.0
1528	Setto	1771	1770	2716	2717	48	25.0
1529	Setto	1772	1771	2717	2718	48	25.0
1530	Setto	1775	1772	2718	2719	48	25.0
1531	Setto	1777	1775	2719	2734	48	25.0
1532	Setto	1779	1777	2734	2735	48	25.0
1533	Setto	1780	1779	2735	2736	48	25.0
1534	Setto	1781	1780	2736	2737	48	25.0
1535	Setto	1783	1781	2737	2751	48	25.0
1536	Setto	1818	1783	2751	2752	48	25.0
1537	Setto	1819	1818	2752	2753	48	25.0
1538	Setto	1820	1819	2753	2754	48	25.0

1539	Setto	1654	1820	2754	2765	48	25.0
1540	Setto	1655	1654	2765	2766	48	25.0
1541	Setto	1656	1655	2766	2713	48	25.0
1542	Setto	1695	1656	2713	2714	48	25.0
1543	Setto	1722	1695	2714	2730	48	25.0
1544	Guscio	2027	2021	2023		2	28.0
1545	Guscio	2027	2023	2024		2	28.0
1546	Guscio	2031	2024	2026	2030	2	28.0
1547	Guscio	2032	2027	2024	2031	2	28.0
1548	Guscio	2030	2026	2028		2	28.0
1549	Guscio	2033	2031	2030		2	28.0
1550	Guscio	2033	2030	2028	2041	2	28.0
1551	Guscio	2035	2032	2031	2037	2	28.0
1552	Guscio	2037	2031	2033	2040	2	28.0
1553	Guscio	2041	2028	2034	2042	2	28.0
1554	Guscio	2041	2040	2033		2	28.0
1555	Guscio	2038	2035	2037	2046	2	28.0
1556	Guscio	2044	2042	2034		2	28.0
1557	Guscio	2046	2043	2038		2	28.0
1558	Guscio	2047	2041	2042		2	28.0
1559	Guscio	2046	2037	2040	2048	2	28.0
1560	Guscio	2048	2040	2041	2049	2	28.0
1561	Guscio	2051	2045	2043		2	28.0
1562	Guscio	2047	2042	2044	2054	2	28.0
1563	Guscio	2052	2049	2041	2047	2	28.0
1564	Guscio	2051	2043	2046	2057	2	28.0
1565	Guscio	2060	2054	2044	2050	2	28.0
1566	Guscio	2057	2046	2048	2059	2	28.0
1567	Guscio	2059	2048	2049	2056	2	28.0
1568	Guscio	2053	2045	2051	2066	2	28.0
1569	Guscio	2064	2052	2047		2	28.0
1570	Guscio	2064	2047	2054		2	28.0
1571	Guscio	2063	2056	2049	2052	2	28.0
1572	Guscio	2065	2060	2050	2055	2	28.0
1573	Guscio	2066	2051	2057		2	28.0
1574	Guscio	2066	2057	2059	2062	2	28.0
1575	Guscio	2062	2059	2056	2068	2	28.0
1576	Guscio	2070	2058	2053	2066	2	28.0
1577	Guscio	2069	2064	2054	2060	2	28.0
1578	Guscio	2072	2063	2052	2064	2	28.0
1579	Guscio	2074	2065	2055		2	28.0
1580	Guscio	2068	2056	2063	2073	2	28.0
1581	Guscio	2076	2061	2058	2070	2	28.0
1582	Guscio	2078	2069	2060	2065	2	28.0
1583	Guscio	2070	2066	2062	2077	2	28.0
1584	Guscio	2084	2067	2061	2076	2	28.0
1585	Guscio	2075	2068	2073		2	28.0
1586	Guscio	2081	2072	2064	2069	2	28.0
1587	Guscio	2077	2062	2068	2080	2	28.0
1588	Guscio	2083	2073	2063	2072	2	28.0
1589	Guscio	2079	2065	2074		2	28.0
1590	Guscio	2082	2068	2075		2	28.0
1591	Guscio	2082	2075	2073		2	28.0
1592	Guscio	2089	2071	2067	2084	2	28.0
1593	Guscio	2076	2070	2077	2086	2	28.0
1594	Guscio	2090	2080	2068	2082	2	28.0
1595	Guscio	2102	2078	2065	2079	2	28.0
1596	Guscio	2088	2079	2074		2	28.0
1597	Guscio	2097	2081	2069	2078	2	28.0
1598	Guscio	2094	2083	2072	2081	2	28.0
1599	Guscio	2086	2077	2080	2087	2	28.0
1600	Guscio	2095	2082	2073	2083	2	28.0
1601	Guscio	2084	2076	2086	2091	2	28.0
1602	Guscio	2085	2071	2089	2092	2	28.0
1603	Guscio	2087	2080	2090	2096	2	28.0
1604	Guscio	2091	2086	2087	2093	2	28.0
1605	Guscio	2095	2090	2082		2	28.0
1606	Guscio	2089	2084	2091	2098	2	28.0
1607	Guscio	2109	2088	2074		2	28.0
1608	Guscio	2093	2087	2096	2099	2	28.0
1609	Guscio	2105	2095	2083	2094	2	28.0
1610	Guscio	2101	2092	2089		2	28.0
1611	Guscio	2098	2091	2093	2100	2	28.0
1612	Guscio	2102	2079	2088	2106	2	28.0
1613	Guscio	2108	2085	2092		2	28.0
1614	Guscio	2105	2090	2095		2	28.0
1615	Guscio	2105	2096	2090		2	28.0

1616	Guscio	2112	2094	2081	2097	2	28.0
1617	Guscio	2111	2097	2078	2102	2	28.0
1618	Guscio	2101	2089	2098	2104	2	28.0
1619	Guscio	2105	2099	2096		2	28.0
1620	Guscio	2100	2093	2099	2107	2	28.0
1621	Guscio	2104	2098	2100	2103	2	28.0
1622	Guscio	2108	2092	2101		2	28.0
1623	Guscio	2109	2106	2088		2	28.0
1624	Guscio	2112	2105	2094		2	28.0
1625	Guscio	2103	2100	2107	2110	2	28.0
1626	Guscio	2108	2101	2104	2113	2	28.0
1627	Guscio	2107	2099	2105	2117	2	28.0
1628	Guscio	2114	2111	2102		2	28.0
1629	Guscio	2113	2104	2103	2116	2	28.0
1630	Guscio	2115	2114	2102	2106	2	28.0
1631	Guscio	2119	2112	2097	2111	2	28.0
1632	Guscio	2117	2110	2107		2	28.0
1633	Guscio	2116	2103	2110	2121	2	28.0
1634	Guscio	2115	2106	2109	2118	2	28.0
1635	Guscio	2117	2105	2112	2120	2	28.0
1636	Guscio	2119	2111	2114		2	28.0
1637	Guscio	2123	2119	2114	2115	2	28.0
1638	Guscio	2122	2120	2112	2119	2	28.0
1639	Guscio	2121	2110	2117	2124	2	28.0
1640	Guscio	2125	2123	2115	2118	2	28.0
1641	Guscio	2124	2117	2120	2126	2	28.0
1642	Guscio	2127	2122	2119	2123	2	28.0
1643	Guscio	2126	2120	2122	2127	2	28.0
1644	Guscio	2127	2123	2125		2	28.0
1645	Setto	2691	2690	2504	2575	48	25.0
1646	Setto	2692	2691	2575	2130	48	25.0
1647	Setto	1734	1733	2729	2741	2	25.0
1648	Setto	2695	2694	2325	2503	48	25.0
1649	Setto	2133	2132	1903	1908	48	25.0
1650	Setto	2134	2133	1908	1912	48	25.0
1651	Setto	2135	2134	1912	1914	48	25.0
1652	Setto	2136	2135	1914	1917	48	25.0
1653	Setto	2137	2136	1917	1919	48	25.0
1654	Setto	2138	2137	1919	1922	48	25.0
1655	Setto	2139	2138	1922	1923	48	25.0
1656	Setto	2140	2139	1923	1926	48	25.0
1657	Setto	2141	2140	1926	1930	48	25.0
1658	Setto	2142	2141	1930	1932	48	25.0
1659	Setto	2143	2142	1932	1934	48	25.0
1660	Setto	2144	2143	1934	1936	48	25.0
1661	Setto	2145	2144	1936	1939	48	25.0
1662	Setto	2146	2145	1939	1940	48	25.0
1663	Setto	2147	2146	1940	1943	48	25.0
1664	Setto	2148	2147	1943	1946	48	25.0
1665	Setto	2149	2148	1946	1949	48	25.0
1666	Setto	2150	2149	1949	1951	48	25.0
1667	Setto	2151	2150	1951	1953	48	25.0
1668	Setto	2152	2151	1953	1956	48	25.0
1669	Setto	2154	2152	1956	1961	48	25.0
1670	Setto	2155	2153	1957	1979	2	25.0
1671	Setto	2157	2153	1957	1982	2	25.0
1672	Setto	2156	2154	1961	1980	48	25.0
1673	Setto	2158	2155	1979	1984	2	25.0
1674	Setto	2158	2156	1980	1984	48	25.0
1675	Setto	2159	2157	1982	1986	2	25.0
1676	Setto	2161	2159	1986	1989	2	25.0
1677	Setto	2806	2749	2834	2835	48	25.0
1678	Setto	2162	2161	1989	1990	2	25.0
1679	Setto	2164	2162	1990	1992	2	25.0
1680	Setto	2165	2164	1992	1994	2	25.0
1681	Setto	2842	2838	2286	2293	48	25.0
1682	Setto	2166	2165	1994	1996	48	25.0
1683	Setto	2168	2166	1996	1998	48	25.0
1684	Setto	2169	2168	1998	1999	48	25.0
1685	Setto	2844	2842	2293	2366	48	25.0
1686	Setto	2171	2169	1999	2002	48	25.0
1687	Setto	2172	2171	2002	2003	48	25.0
1688	Setto	2809	2767	2639	2704	48	25.0
1689	Setto	2173	2172	2003	2005	48	25.0
1690	Setto	2848	2843	2296	2723	2	25.0
1691	Setto	2176	2175	2006	2008	48	25.0
1692	Setto	2177	2176	2008	2009	48	25.0

1693	Setto	2178	2177	2009	2011	48	25.0
1694	Setto	2179	2178	2011	2013	48	25.0
1695	Setto	2180	2179	2013	2014	48	25.0
1696	Setto	2181	2180	2014	2015	48	25.0
1697	Setto	2182	2181	2015	2017	48	25.0
1698	Setto	2183	2182	2017	2018	48	25.0
1699	Setto	2184	2183	2018	2020	48	25.0
1700	Setto	2185	2184	2020	2022	48	25.0
1701	Setto	2186	2185	2022	2025	48	25.0
1702	Setto	2749	2748	2829	2834	48	25.0
1703	Setto	2192	2191	2045	2051	48	25.0
1704	Setto	2193	2192	2051	2057	48	25.0
1705	Setto	2194	2193	2057	2062	48	25.0
1706	Setto	2195	2194	2062	2068	48	25.0
1707	Setto	2196	2195	2068	2075	48	25.0
1708	Setto	2198	2197	2114	2118	48	25.0
1709	Setto	2850	2845	2709	2675	48	25.0
1710	Setto	2693	2692	2130	2256	48	25.0
1711	Setto	1866	1865	2200	2201	48	25.0
1712	Setto	1867	1866	2201	2202	48	25.0
1713	Setto	1868	1867	2202	2203	48	25.0
1714	Setto	840	427	69	485	48	25.0
1715	Setto	1870	1868	2203	2205	48	25.0
1716	Setto	1871	1870	2205	2206	48	25.0
1717	Setto	1872	1871	2206	2207	48	25.0
1718	Setto	1873	1872	2207	2208	48	25.0
1719	Setto	1874	1873	2208	2209	48	25.0
1720	Setto	1875	1874	2209	2210	48	25.0
1721	Setto	1876	1875	2210	2211	48	25.0
1722	Setto	1877	1876	2211	2212	48	25.0
1723	Setto	1878	1877	2212	2213	48	25.0
1724	Setto	1879	1878	2213	2214	48	25.0
1725	Setto	2956	2955	2954	2957	48	25.0
1726	Setto	2957	2954	2648	2649	48	25.0
1727	Setto	2461	2957	2649	2650	48	25.0
1728	Setto	1887	2464	2219	2220	48	25.0
1729	Setto	1880	1879	2214	2410	48	25.0
1730	Setto	1888	1887	2220	2221	48	25.0
1731	Setto	1889	1888	2221	2222	48	25.0
1732	Setto	1890	1889	2222	2223	48	25.0
1733	Setto	1891	1890	2223	2224	48	25.0
1734	Setto	1892	1891	2224	2225	48	25.0
1735	Setto	1893	1892	2225	2226	48	25.0
1736	Setto	1894	1893	2226	2227	48	25.0
1737	Setto	2228	2200	1865	1900	48	25.0
1738	Setto	2230	2229	1924	1928	48	25.0
1739	Setto	2231	2230	1928	1933	48	25.0
1740	Setto	2232	2231	1933	1937	48	25.0
1741	Setto	2233	2232	1937	1942	48	25.0
1742	Setto	2234	2233	1942	1945	48	25.0
1743	Setto	2235	2234	1945	1947	48	25.0
1744	Setto	2236	2235	1947	1950	48	25.0
1745	Setto	2237	2236	1950	1954	48	25.0
1746	Setto	2238	2237	1954	1962	48	25.0
1747	Setto	1963	1962	2238	2239	48	25.0
1748	Setto	1964	1963	2239	2240	48	25.0
1749	Setto	1965	1964	2240	2241	48	25.0
1750	Setto	1966	1965	2241	2242	48	25.0
1751	Setto	1967	1966	2242	2243	48	25.0
1752	Setto	1968	1967	2243	2244	48	25.0
1753	Setto	1229	1968	2244	1840	48	25.0
1754	Setto	1970	1969	2245	2246	48	25.0
1755	Setto	1971	1970	2246	2247	48	25.0
1756	Setto	1972	1971	2247	2248	48	25.0
1757	Setto	383	1972	2248	2249	48	25.0
1758	Setto	1974	383	2249	2250	48	25.0
1759	Setto	493	2722	2699	491	48	25.0
1760	Setto	822	493	491	490	48	25.0
1761	Setto	466	2446	2445	133	48	25.0
1762	Setto	1978	1977	2253	2254	48	25.0
1763	Setto	2849	2844	2366	2724	48	25.0
1764	Setto	2857	2856	2855	2858	48	25.0
1765	Setto	2696	2695	2503	2574	48	25.0
1766	Setto	2697	2696	2574	2728	48	25.0
1767	Setto	2859	2857	2858	2860	48	25.0
1768	Setto	2863	2861	2862	2864	48	25.0
1769	Setto	1740	1734	2741	2742	2	25.0

1770	Setto	2867	2866	2857	2859	48	25.0
1771	Setto	2698	2697	2728	2721	48	25.0
1772	Setto	2868	2867	2859	2861	48	25.0
1773	Setto	2818	2809	2704	2705	48	25.0
1774	Setto	2259	2258	2132	2133	48	25.0
1775	Setto	2260	2259	2133	2134	48	25.0
1776	Setto	2261	2260	2134	2135	48	25.0
1777	Setto	2262	2261	2135	2136	48	25.0
1778	Setto	2263	2262	2136	2137	48	25.0
1779	Setto	2264	2263	2137	2138	48	25.0
1780	Setto	2265	2264	2138	2139	48	25.0
1781	Setto	2266	2265	2139	2140	48	25.0
1782	Setto	2267	2266	2140	2141	48	25.0
1783	Setto	2268	2267	2141	2142	48	25.0
1784	Setto	2269	2268	2142	2143	48	25.0
1785	Setto	2270	2269	2143	2144	48	25.0
1786	Setto	2271	2270	2144	2145	48	25.0
1787	Setto	2272	2271	2145	2146	48	25.0
1788	Setto	2273	2272	2146	2147	48	25.0
1789	Setto	2274	2273	2147	2148	48	25.0
1790	Setto	2275	2274	2148	2149	48	25.0
1791	Setto	2276	2275	2149	2150	48	25.0
1792	Setto	2277	2276	2150	2151	48	25.0
1793	Setto	2278	2277	2151	2152	48	25.0
1794	Setto	2280	2278	2152	2154	48	25.0
1795	Setto	2281	2279	2153	2155	2	25.0
1796	Setto	2283	2279	2153	2157	2	25.0
1797	Setto	2282	2280	2154	2156	48	25.0
1798	Setto	2284	2281	2155	2158	2	25.0
1799	Setto	2284	2282	2156	2158	48	25.0
1800	Setto	2285	2283	2157	2159	2	25.0
1801	Setto	2287	2285	2159	2161	2	25.0
1802	Setto	2827	2818	2705	2706	48	25.0
1803	Setto	2288	2287	2161	2162	2	25.0
1804	Setto	2290	2288	2162	2164	2	25.0
1805	Setto	2291	2290	2164	2165	2	25.0
1806	Setto	2833	2827	2706	2707	48	25.0
1807	Setto	2292	2291	2165	2166	48	25.0
1808	Setto	2294	2292	2166	2168	48	25.0
1809	Setto	2295	2294	2168	2169	48	25.0
1810	Setto	2839	2833	2707	2708	48	25.0
1811	Setto	2297	2295	2169	2171	48	25.0
1812	Setto	2298	2297	2171	2172	48	25.0
1813	Setto	2845	2839	2708	2709	48	25.0
1814	Setto	2299	2298	2172	2173	48	25.0
1815	Setto	1733	1725	2725	2729	2	25.0
1816	Setto	2301	2299	2173	2175	48	25.0
1817	Setto	2302	2301	2175	2176	48	25.0
1818	Setto	2303	2302	2176	2177	48	25.0
1819	Setto	2304	2303	2177	2178	48	25.0
1820	Setto	2305	2304	2178	2179	48	25.0
1821	Setto	2306	2305	2179	2180	48	25.0
1822	Setto	2307	2306	2180	2181	48	25.0
1823	Setto	2308	2307	2181	2182	48	25.0
1824	Setto	2309	2308	2182	2183	48	25.0
1825	Setto	2871	2870	2865	2866	48	25.0
1826	Setto	2699	2698	2721	2722	48	25.0
1827	Setto	2694	2693	2256	2325	48	25.0
1828	Setto	2317	2316	2191	2192	48	25.0
1829	Setto	2318	2317	2192	2193	48	25.0
1830	Setto	2319	2318	2193	2194	48	25.0
1831	Setto	2320	2319	2194	2195	48	25.0
1832	Setto	2321	2320	2195	2196	48	25.0
1833	Setto	2323	2322	2197	2198	48	25.0
1834	Setto	2861	2859	2860	2862	48	25.0
1835	Setto	2872	2871	2866	2867	48	25.0
1836	Setto	337	2863	2864	244	48	25.0
1837	Setto	2869	2868	2861	2863	48	25.0
1838	Setto	2873	2872	2867	2868	48	25.0
1839	Setto	2822	2820	2578		48	25.0
1840	Setto	2201	2200	2396	2397	48	25.0
1841	Setto	2202	2201	2397	2398	48	25.0
1842	Setto	2203	2202	2398	2399	48	25.0
1843	Setto	427	834	479	69	48	25.0
1844	Setto	2205	2203	2399	2401	48	25.0
1845	Setto	2206	2205	2401	2402	48	25.0
1846	Setto	2207	2206	2402	2403	48	25.0

1847	Setto	2208	2207	2403	2404	48	25.0
1848	Setto	2405	1798	1876	1877	48	25.0
1849	Setto	1458	1268	1874	1875	48	25.0
1850	Setto	1798	1458	1875	1876	48	25.0
1851	Setto	2408	2956	2957	2461	48	25.0
1852	Setto	2211	2210	2956	2408	48	25.0
1853	Setto	2212	2211	2408	2406	48	25.0
1854	Setto	2219	2218	2412	2413	48	25.0
1855	Setto	2220	2219	2413	2414	48	25.0
1856	Setto	2221	2220	2414	2415	48	25.0
1857	Setto	2222	2221	2415	2416	48	25.0
1858	Setto	2223	2222	2416	2417	48	25.0
1859	Setto	2224	2223	2417	2418	48	25.0
1860	Setto	2225	2224	2418	2419	48	25.0
1861	Setto	2226	2225	2419	2420	48	25.0
1862	Setto	2227	2226	2420	2421	48	25.0
1863	Setto	2816	2815	2846	2851	48	25.0
1864	Setto	2422	2396	2200	2228	48	25.0
1865	Setto	2424	2423	2229	2230	48	25.0
1866	Setto	2425	2424	2230	2231	48	25.0
1867	Setto	2426	2425	2231	2232	48	25.0
1868	Setto	2429	2428	2234	2235	48	25.0
1869	Setto	2432	2431	2237	2238	48	25.0
1870	Setto	2239	2238	2432	2433	48	25.0
1871	Setto	2240	2239	2433	2434	48	25.0
1872	Setto	2241	2240	2434	2435	48	25.0
1873	Setto	2242	2241	2435	2436	48	25.0
1874	Setto	2243	2242	2436	2437	48	25.0
1875	Setto	2244	2243	2437	2438	48	25.0
1876	Setto	1840	2244	2438	1842	48	25.0
1877	Setto	2246	2245	2439	2440	48	25.0
1878	Setto	2247	2246	2440	2441	48	25.0
1879	Setto	2248	2247	2441	2442	48	25.0
1880	Setto	2249	2248	2442	2443	48	25.0
1881	Setto	2250	2249	2443	2444	48	25.0
1882	Setto	2446	2722	2699	2445	48	25.0
1883	Setto	2445	2699	2251	2252	48	25.0
1884	Setto	133	2445	2252	112	48	25.0
1885	Setto	2254	2253	2447	2448	48	25.0
1886	Setto	693	2874	2869	592	48	25.0
1887	Setto	2876	2877	2872	2873	48	25.0
1888	Setto	2329	2328	2258	2259	48	25.0
1889	Setto	2330	2329	2259	2260	48	25.0
1890	Setto	2331	2330	2260	2261	48	25.0
1891	Setto	2332	2331	2261	2262	48	25.0
1892	Setto	2333	2332	2262	2263	48	25.0
1893	Setto	2334	2333	2263	2264	48	25.0
1894	Setto	2335	2334	2264	2265	48	25.0
1895	Setto	2336	2335	2265	2266	48	25.0
1896	Setto	2337	2336	2266	2267	48	25.0
1897	Setto	2338	2337	2267	2268	48	25.0
1898	Setto	2339	2338	2268	2269	48	25.0
1899	Setto	2340	2339	2269	2270	48	25.0
1900	Setto	2341	2340	2270	2271	48	25.0
1901	Setto	2342	2341	2271	2272	48	25.0
1902	Setto	2343	2342	2272	2273	48	25.0
1903	Setto	2344	2343	2273	2274	48	25.0
1904	Setto	2345	2344	2274	2275	48	25.0
1905	Setto	2346	2345	2275	2276	48	25.0
1906	Setto	2347	2346	2276	2277	48	25.0
1907	Setto	2348	2347	2277	2278	48	25.0
1908	Setto	2350	2348	2278	2280	48	25.0
1909	Setto	2351	2349	2279	2281	2	25.0
1910	Setto	2353	2349	2279	2283	2	25.0
1911	Setto	2352	2350	2280	2282	48	25.0
1912	Setto	2354	2351	2281	2284	2	25.0
1913	Setto	2354	2352	2282	2284	48	25.0
1914	Setto	2355	2353	2283	2285	2	25.0
1915	Setto	2357	2355	2285	2287	2	25.0
1916	Setto	2619	2618	2576	2620	48	25.0
1917	Setto	2358	2357	2287	2288	2	25.0
1918	Setto	2360	2358	2288	2290	2	25.0
1919	Setto	2361	2360	2290	2291	2	25.0
1920	Setto	1978	2710	2619	1594	48	25.0
1921	Setto	2362	2361	2291	2292	48	25.0
1922	Setto	2364	2362	2292	2294	48	25.0
1923	Setto	2365	2364	2294	2295	48	25.0

1924	Setto	2830	2826	2757	2760	48	25.0
1925	Setto	2367	2365	2295	2297	48	25.0
1926	Setto	2368	2367	2297	2298	48	25.0
1927	Setto	2820	2731	2813		48	25.0
1928	Setto	2369	2368	2298	2299	48	25.0
1929	Setto	482	1603	1176	1178	48	25.0
1930	Setto	2371	2369	2299	2301	48	25.0
1931	Setto	2372	2371	2301	2302	48	25.0
1932	Setto	2373	2372	2302	2303	48	25.0
1933	Setto	2374	2373	2303	2304	48	25.0
1934	Setto	2375	2374	2304	2305	48	25.0
1935	Setto	2376	2375	2305	2306	48	25.0
1936	Setto	2377	2376	2306	2307	48	25.0
1937	Setto	2877	2878	2871	2872	48	25.0
1938	Setto	592	2869	2863	337	48	25.0
1939	Setto	2866	2865	2856	2857	48	25.0
1940	Setto	2314	2712	2313		48	25.0
1941	Setto	2621	2885	2982	2553	48	25.0
1942	Setto	2387	2386	2315	2316	48	25.0
1943	Setto	2388	2387	2316	2317	48	25.0
1944	Setto	2389	2388	2317	2318	48	25.0
1945	Setto	2390	2389	2318	2319	48	25.0
1946	Setto	2391	2390	2319	2320	48	25.0
1947	Setto	2392	2391	2320	2321	48	25.0
1948	Setto	2394	2393	2322	2323	48	25.0
1949	Setto	2874	2873	2868	2869	48	25.0
1950	Setto	2878	2879	2870	2871	48	25.0
1951	Setto	2732	2731	2820	2822	48	25.0
1952	Setto	947	2875	2874	693	48	25.0
1953	Setto	2881	2880	2879	2878	48	25.0
1954	Setto	2882	2881	2878	2877	48	25.0
1955	Setto	2817	2816	2851	2852	48	25.0
1956	Setto	1191	2036	2875	947	48	25.0
1957	Setto	2747	2732	2822	2828	48	25.0
1958	Setto	2397	2396	2449	2450	48	25.0
1959	Setto	2398	2397	2450	2451	48	25.0
1960	Setto	2399	2398	2451	2452	48	25.0
1961	Setto	1088	71	427	840	48	25.0
1962	Setto	2401	2399	2452	2454	48	25.0
1963	Setto	2402	2401	2454	2455	48	25.0
1964	Setto	2403	2402	2455	2456	48	25.0
1965	Setto	2404	2403	2456	2457	48	25.0
1966	Setto	2460	2405	1877	1878	48	25.0
1967	Setto	446	91	1458	1798	48	25.0
1968	Setto	802	446	1798	2405	48	25.0
1969	Setto	2406	2408	2461	2459	48	25.0
1970	Setto	2459	2461	2650	2651	48	25.0
1971	Setto	2958	2887	2458	2410	48	25.0
1972	Setto	2413	2412	2465	2466	48	25.0
1973	Setto	2414	2413	2466	2467	48	25.0
1974	Setto	2415	2414	2467	2468	48	25.0
1975	Setto	2416	2415	2468	2469	48	25.0
1976	Setto	2417	2416	2469	2470	48	25.0
1977	Setto	2418	2417	2470	2471	48	25.0
1978	Setto	2419	2418	2471	2472	48	25.0
1979	Setto	2420	2419	2472	2473	48	25.0
1980	Setto	2421	2420	2473	2474	48	25.0
1981	Setto	2475	2449	2396	2422	48	25.0
1982	Setto	2477	2476	2423	2424	48	25.0
1983	Setto	2478	2477	2424	2425	48	25.0
1984	Setto	2479	2478	2425	2426	48	25.0
1985	Setto	2480	2479	2426	2427	48	25.0
1986	Setto	2481	2480	2427	2428	48	25.0
1987	Setto	2482	2481	2428	2429	48	25.0
1988	Setto	2483	2482	2429	2430	48	25.0
1989	Setto	2484	2483	2430	2431	48	25.0
1990	Setto	2485	2484	2431	2432	48	25.0
1991	Setto	2433	2432	2485	2486	48	25.0
1992	Setto	2434	2433	2486	2487	48	25.0
1993	Setto	2435	2434	2487	2488	48	25.0
1994	Setto	2436	2435	2488	2489	48	25.0
1995	Setto	2437	2436	2489	2490	48	25.0
1996	Setto	2438	2437	2490	2491	48	25.0
1997	Setto	1842	2438	2491	1843	48	25.0
1998	Setto	2440	2439	2492	2493	48	25.0
1999	Setto	2441	2440	2493	2494	48	25.0
2000	Setto	2442	2441	2494	2495	48	25.0

2001	Setto	2443	2442	2495	2496	48	25.0
2002	Setto	2444	2443	2496	2497	48	25.0
2003	Setto	487	2251	2448	478	48	25.0
2004	Setto	490	491	487	486	48	25.0
2005	Setto	491	2699	2251	487	48	25.0
2006	Setto	2448	2447	2500	2251	48	25.0
2007	Setto	2128	2190	2129	2036	48	25.0
2008	Setto	2129	2882	2877	2876	48	25.0
2009	Setto	2190	2188	2882	2129	48	25.0
2010	Setto	2832	2831	1991	2001	48	25.0
2011	Setto	2507	2506	2328	2329	48	25.0
2012	Setto	2508	2507	2329	2330	48	25.0
2013	Setto	2509	2508	2330	2331	48	25.0
2014	Setto	2510	2509	2331	2332	48	25.0
2015	Setto	2511	2510	2332	2333	48	25.0
2016	Setto	2512	2511	2333	2334	48	25.0
2017	Setto	2513	2512	2334	2335	48	25.0
2018	Setto	2514	2513	2335	2336	48	25.0
2019	Setto	2515	2514	2336	2337	48	25.0
2020	Setto	2516	2515	2337	2338	48	25.0
2021	Setto	2517	2516	2338	2339	48	25.0
2022	Setto	2518	2517	2339	2340	48	25.0
2023	Setto	2519	2518	2340	2341	48	25.0
2024	Setto	2520	2519	2341	2342	48	25.0
2025	Setto	2521	2520	2342	2343	48	25.0
2026	Setto	2522	2521	2343	2344	48	25.0
2027	Setto	2523	2522	2344	2345	48	25.0
2028	Setto	2524	2523	2345	2346	48	25.0
2029	Setto	2525	2524	2346	2347	48	25.0
2030	Setto	2526	2525	2347	2348	48	25.0
2031	Setto	2528	2526	2348	2350	48	25.0
2032	Setto	2529	2527	2349	2351	2	25.0
2033	Setto	2531	2527	2349	2353	2	25.0
2034	Setto	2530	2528	2350	2352	48	25.0
2035	Setto	2532	2529	2351	2354	2	25.0
2036	Setto	2532	2530	2352	2354	48	25.0
2037	Setto	2533	2531	2353	2355	2	25.0
2038	Setto	2535	2533	2355	2357	2	25.0
2039	Setto	2836	2832	2001	2163	48	25.0
2040	Setto	2536	2535	2357	2358	2	25.0
2041	Setto	2538	2536	2358	2360	2	25.0
2042	Setto	2539	2538	2360	2361	2	25.0
2043	Setto	2831	2830	2760	1991	48	25.0
2044	Setto	2540	2539	2361	2362	48	25.0
2045	Setto	2542	2540	2362	2364	48	25.0
2046	Setto	2543	2542	2364	2365	48	25.0
2047	Setto	2837	2836	2163	2170	48	25.0
2048	Setto	2545	2543	2365	2367	48	25.0
2049	Setto	2546	2545	2367	2368	48	25.0
2050	Setto	2838	2837	2170	2286	48	25.0
2051	Setto	2547	2546	2368	2369	48	25.0
2052	Setto	1613	1609	1183	1187	48	25.0
2053	Setto	2549	2547	2369	2371	48	25.0
2054	Setto	2550	2549	2371	2372	48	25.0
2055	Setto	2551	2550	2372	2373	48	25.0
2056	Setto	2552	2551	2373	2374	48	25.0
2057	Setto	2210	2209	2955	2956	48	25.0
2058	Setto	2875	2876	2873	2874	48	25.0
2059	Setto	2885	2884	2892	2982	48	25.0
2060	Setto	2561	2560	2382	2383	48	25.0
2061	Setto	2562	2561	2383	2384	48	25.0
2062	Setto	2563	2562	2384	2385	48	25.0
2063	Setto	2564	2563	2385	2386	48	25.0
2064	Setto	2565	2564	2386	2387	48	25.0
2065	Setto	2566	2565	2387	2388	48	25.0
2066	Setto	2567	2566	2388	2389	48	25.0
2067	Setto	2568	2567	2389	2390	48	25.0
2068	Setto	2569	2568	2390	2391	48	25.0
2069	Setto	2570	2569	2391	2392	48	25.0
2070	Setto	2572	2571	2393	2394	48	25.0
2071	Setto	2036	2129	2876	2875	48	25.0
2072	Setto	1333	2128	2036	1191	48	25.0
2073	Setto	2188	2189	2881	2882	48	25.0
2074	Setto	2189	2187	2880	2881	48	25.0
2075	Setto	2824	2817	2852	2854	48	25.0
2076	Setto	2255	2199	2187	2189	48	25.0
2077	Setto	2310	2311	2190	2128	48	25.0

2078	Setto	2324	2327	2311	2310	48	25.0
2079	Setto	2327	2380	2312	2311	48	25.0
2080	Setto	2825	2824	2854	2702	48	25.0
2081	Setto	2505	2502	2395	2554	48	25.0
2082	Setto	2312	2255	2189	2188	48	25.0
2083	Setto	2450	2449	2639	2640	48	25.0
2084	Setto	2451	2450	2640	2641	48	25.0
2085	Setto	2452	2451	2641	2642	48	25.0
2086	Setto	71	1083	834	427	48	25.0
2087	Setto	2454	2452	2642	2644	48	25.0
2088	Setto	2455	2454	2644	2645	48	25.0
2089	Setto	2456	2455	2645	2646	48	25.0
2090	Setto	2457	2456	2646	2647	48	25.0
2091	Setto	1520	2952	1879	1880	48	25.0
2092	Setto	1226	802	2405	2460	48	25.0
2093	Setto	1268	2969	1873	1874	48	25.0
2094	Setto	2960	2889	2887	2958	48	25.0
2095	Setto	2217	2216	2889	2960	48	25.0
2096	Setto	2464	1883	2218	2219	48	25.0
2097	Setto	2466	2465	2660	2661	48	25.0
2098	Setto	2467	2466	2661	2662	48	25.0
2099	Setto	2468	2467	2662	2663	48	25.0
2100	Setto	2469	2468	2663	2664	48	25.0
2101	Setto	2470	2469	2664	2665	48	25.0
2102	Setto	2471	2470	2665	2666	48	25.0
2103	Setto	2472	2471	2666	2667	48	25.0
2104	Setto	2473	2472	2667	2668	48	25.0
2105	Setto	2474	2473	2668	2669	48	25.0
2106	Setto	2676	2675	2477	2478	48	25.0
2107	Setto	2677	2676	2478	2479	48	25.0
2108	Setto	2680	2679	2481	2482	48	25.0
2109	Setto	2683	2682	2484	2485	48	25.0
2110	Setto	2486	2485	2683	2684	48	25.0
2111	Setto	2487	2486	2684	2685	48	25.0
2112	Setto	2488	2487	2685	2686	48	25.0
2113	Setto	2489	2488	2686	2687	48	25.0
2114	Setto	2490	2489	2687	2688	48	25.0
2115	Setto	2491	2490	2688	2689	48	25.0
2116	Setto	1843	2491	2689	1495	48	25.0
2117	Setto	2493	2492	2690	2691	48	25.0
2118	Setto	2494	2493	2691	2692	48	25.0
2119	Setto	2495	2494	2692	2693	48	25.0
2120	Setto	2496	2495	2693	2694	48	25.0
2121	Setto	2497	2496	2694	2695	48	25.0
2122	Setto	2498	2497	2695	2696	48	25.0
2123	Setto	2499	2498	2696	2697	48	25.0
2124	Setto	2500	2499	2697	2698	48	25.0
2125	Setto	2251	2500	2698	2699	48	25.0
2126	Setto	2704	2639	2449	2475	48	25.0
2127	Setto	2675	2709	2476	2477	48	25.0
2128	Setto	2578	2577	2506	2507	48	25.0
2129	Setto	2579	2578	2507	2508	48	25.0
2130	Setto	2580	2579	2508	2509	48	25.0
2131	Setto	2581	2580	2509	2510	48	25.0
2132	Setto	2582	2581	2510	2511	48	25.0
2133	Setto	2583	2582	2511	2512	48	25.0
2134	Setto	2584	2583	2512	2513	48	25.0
2135	Setto	2585	2584	2513	2514	48	25.0
2136	Setto	2586	2585	2514	2515	48	25.0
2137	Setto	2587	2586	2515	2516	48	25.0
2138	Setto	2588	2587	2516	2517	48	25.0
2139	Setto	2589	2588	2517	2518	48	25.0
2140	Setto	2590	2589	2518	2519	48	25.0
2141	Setto	2591	2590	2519	2520	48	25.0
2142	Setto	2592	2591	2520	2521	48	25.0
2143	Setto	2593	2592	2521	2522	48	25.0
2144	Setto	2594	2593	2522	2523	48	25.0
2145	Setto	2595	2594	2523	2524	48	25.0
2146	Setto	2596	2595	2524	2525	48	25.0
2147	Setto	2597	2596	2525	2526	48	25.0
2148	Setto	2599	2597	2526	2528	48	25.0
2149	Setto	2600	2598	2527	2529	2	25.0
2150	Setto	2602	2598	2527	2531	2	25.0
2151	Setto	2601	2599	2528	2530	48	25.0
2152	Setto	2603	2600	2529	2532	2	25.0
2153	Setto	2603	2601	2530	2532	48	25.0
2154	Setto	2604	2602	2531	2533	2	25.0

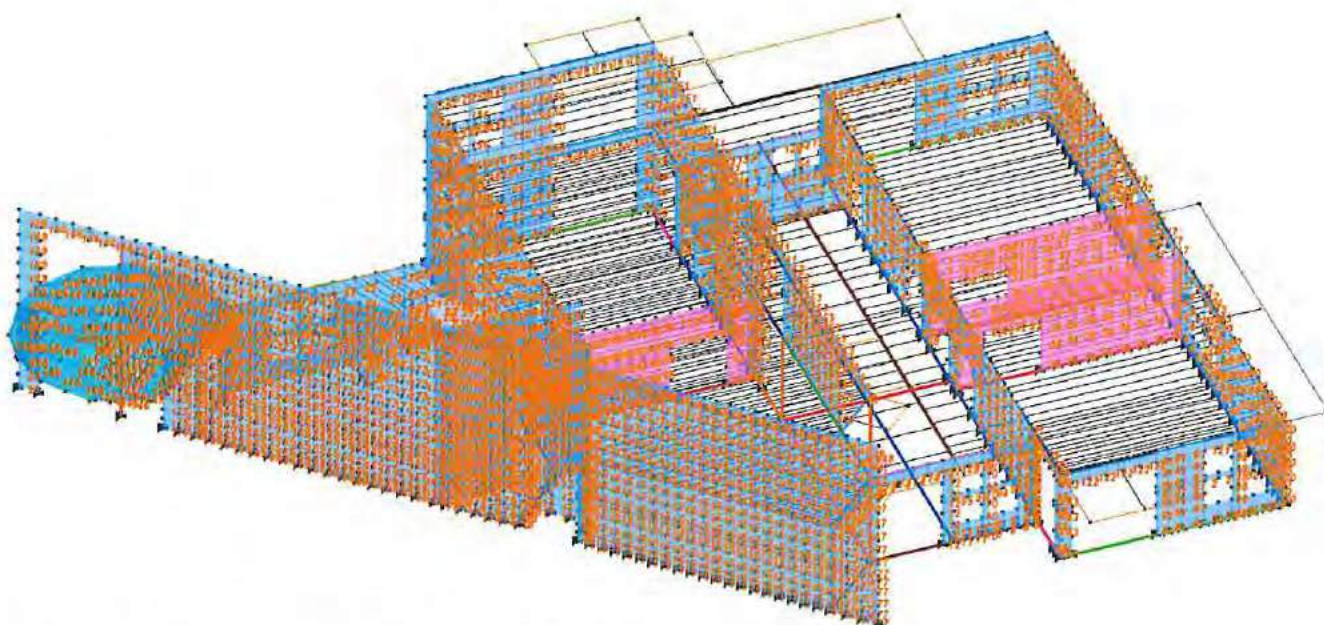
2155	Setto	2605	2604	2533	2535	2	25.0
2156	Setto	2606	2605	2535	2536	2	25.0
2157	Setto	2607	2606	2536	2538	2	25.0
2158	Setto	2608	2607	2538	2539	2	25.0
2159	Setto	2609	2608	2539	2540	48	25.0
2160	Setto	2610	2609	2540	2542	48	25.0
2161	Setto	2611	2610	2542	2543	48	25.0
2162	Setto	2612	2611	2543	2545	48	25.0
2163	Setto	2613	2612	2545	2546	48	25.0
2164	Setto	2614	2613	2546	2547	48	25.0
2165	Setto	579	932	577		48	25.0
2166	Setto	2616	2614	2547	2549	48	25.0
2167	Setto	2974	2973	2978	2979	48	25.0
2168	Setto	2311	2312	2188	2190	48	25.0
2169	Setto	2623	2622	2548	2557	48	25.0
2170	Setto	2624	2623	2557	2558	48	25.0
2171	Setto	2625	2624	2558	2559	48	25.0
2172	Setto	2626	2625	2559	2560	48	25.0
2173	Setto	2627	2626	2560	2561	48	25.0
2174	Setto	2628	2627	2561	2562	48	25.0
2175	Setto	2629	2628	2562	2563	48	25.0
2176	Setto	2630	2629	2563	2564	48	25.0
2177	Setto	2631	2630	2564	2565	48	25.0
2178	Setto	2632	2631	2565	2566	48	25.0
2179	Setto	2633	2632	2566	2567	48	25.0
2180	Setto	2634	2633	2567	2568	48	25.0
2181	Setto	2635	2634	2568	2569	48	25.0
2182	Setto	2636	2635	2569	2570	48	25.0
2183	Setto	2638	2637	2571	2572	48	25.0
2184	Setto	568	2505	2554	219	48	25.0
2185	Setto	1617	2310	2128	1333	48	25.0
2186	Setto	2807	2806	2835	2840	48	25.0
2187	Setto	2808	2807	2840	2841	48	25.0
2188	Setto	2815	2808	2841	2846	48	25.0
2189	Setto	1726	2848	2723	2739	2	25.0
2190	Setto	2573	2555	2502	2505	48	25.0
2191	Setto	2380	2378	2255	2312	48	25.0
2192	Setto	2826	2825	2702	2757	48	25.0
2193	Setto	1726	2849	2724	2739	48	25.0
2194	Setto	923	2573	2505	568	48	25.0
2195	Setto	2620	2576	2555	2573	48	25.0
2196	Setto	2710	2711	2618	2619	48	25.0
2197	Setto	2175	2173	2005	2006	48	25.0
2198	Setto	2820	2813	2577	2578	48	25.0
2199	Setto	2828	2822	2578	2579	48	25.0
2200	Setto	2829	2828	2579	2580	48	25.0
2201	Setto	2834	2829	2580	2581	48	25.0
2202	Setto	2835	2834	2581	2582	48	25.0
2203	Setto	2840	2835	2582	2583	48	25.0
2204	Setto	2841	2840	2583	2584	48	25.0
2205	Setto	2846	2841	2584	2585	48	25.0
2206	Setto	2851	2846	2585	2586	48	25.0
2207	Setto	2852	2851	2586	2587	48	25.0
2208	Setto	2854	2852	2587	2588	48	25.0
2209	Setto	2702	2854	2588	2589	48	25.0
2210	Setto	2757	2702	2589	2590	48	25.0
2211	Setto	2760	2757	2590	2591	48	25.0
2212	Setto	1991	2760	2591	2592	48	25.0
2213	Setto	2001	1991	2592	2593	48	25.0
2214	Setto	2163	2001	2593	2594	48	25.0
2215	Setto	2170	2163	2594	2595	48	25.0
2216	Setto	2286	2170	2595	2596	48	25.0
2217	Setto	2293	2286	2596	2597	48	25.0
2218	Setto	2366	2293	2597	2599	48	25.0
2219	Setto	2723	2296	2598	2600	2	25.0
2220	Setto	2725	2296	2598	2602	2	25.0
2221	Setto	2724	2366	2599	2601	48	25.0
2222	Setto	2739	2723	2600	2603	2	25.0
2223	Setto	2739	2724	2601	2603	48	25.0
2224	Setto	2729	2725	2602	2604	2	25.0
2225	Setto	2741	2729	2604	2605	2	25.0
2226	Setto	2742	2741	2605	2606	2	25.0
2227	Setto	2744	2742	2606	2607	2	25.0
2228	Setto	2745	2744	2607	2608	2	25.0
2229	Setto	2746	2745	2608	2609	48	25.0
2230	Setto	2758	2746	2609	2610	48	25.0
2231	Setto	2759	2758	2610	2611	48	25.0

2232	Setto	2761	2759	2611	2612	48	25.0
2233	Setto	2762	2761	2612	2613	48	25.0
2234	Setto	2763	2762	2613	2614	48	25.0
2235	Setto	591	588	243		48	25.0
2236	Setto	1167	2620	2573	923	48	25.0
2237	Setto	2378	1383	2199	2255	48	25.0
2238	Setto	2005	2324	2310	1617	48	25.0
2239	Setto	2733	2821	2621	2622	48	25.0
2240	Setto	2738	2733	2622	2623	48	25.0
2241	Setto	2750	2738	2623	2624	48	25.0
2242	Setto	2755	2750	2624	2625	48	25.0
2243	Setto	2716	2755	2625	2626	48	25.0
2244	Setto	2717	2716	2626	2627	48	25.0
2245	Setto	2718	2717	2627	2628	48	25.0
2246	Setto	2719	2718	2628	2629	48	25.0
2247	Setto	2734	2719	2629	2630	48	25.0
2248	Setto	2735	2734	2630	2631	48	25.0
2249	Setto	2736	2735	2631	2632	48	25.0
2250	Setto	2737	2736	2632	2633	48	25.0
2251	Setto	2751	2737	2633	2634	48	25.0
2252	Setto	2752	2751	2634	2635	48	25.0
2253	Setto	2753	2752	2635	2636	48	25.0
2254	Setto	2730	2714	2637	2638	48	25.0
2255	Setto	2748	2747	2828	2829	48	25.0
2256	Setto	1594	2619	2620	1167	48	25.0
2257	Setto	2640	2639	2767	2768	48	25.0
2258	Setto	2641	2640	2768	2769	48	25.0
2259	Setto	2642	2641	2769	2770	48	25.0
2260	Setto	1498	1845	71	1088	48	25.0
2261	Setto	2644	2642	2770	2772	48	25.0
2262	Setto	2645	2644	2772	2773	48	25.0
2263	Setto	2646	2645	2773	2774	48	25.0
2264	Setto	2647	2646	2774	2775	48	25.0
2265	Setto	2648	2647	2775	2776	48	25.0
2266	Setto	2649	2648	2776	2777	48	25.0
2267	Setto	2650	2649	2777	2778	48	25.0
2268	Setto	2651	2650	2778	2779	48	25.0
2269	Setto	2652	2651	2779	2780	48	25.0
2270	Setto	2780	2781	2216	2652	48	25.0
2271	Setto	2782	2781	2216	2217	48	25.0
2272	Setto	2655	2217	2782	2783	48	25.0
2273	Setto	2656	2655	2783	2784	48	25.0
2274	Setto	2463	2656	2784	2785	48	25.0
2275	Setto	2658	2463	2785	2786	48	25.0
2276	Setto	2659	2658	2786	2787	48	25.0
2277	Setto	2660	2659	2787	2788	48	25.0
2278	Setto	2661	2660	2788	2789	48	25.0
2279	Setto	2662	2661	2789	2790	48	25.0
2280	Setto	2663	2662	2790	2791	48	25.0
2281	Setto	2664	2663	2791	2792	48	25.0
2282	Setto	2665	2664	2792	2793	48	25.0
2283	Setto	2666	2665	2793	2794	48	25.0
2284	Setto	2667	2666	2794	2795	48	25.0
2285	Setto	2668	2667	2795	2796	48	25.0
2286	Setto	2669	2668	2796	2797	48	25.0
2287	Setto	2670	2669	2797	2798	48	25.0
2288	Setto	2671	2670	2798	2799	48	25.0
2289	Setto	2672	2671	2799	2800	48	25.0
2290	Setto	2673	2672	2800	2801	48	25.0
2291	Setto	2674	2673	2801	2802	48	25.0
2292	Setto	2853	2850	2675	2676	48	25.0
2293	Setto	2743	2853	2676	2677	48	25.0
2294	Setto	1987	2743	2677	2678	48	25.0
2295	Setto	1997	1987	2678	2679	48	25.0
2296	Setto	2160	1997	2679	2680	48	25.0
2297	Setto	2167	2160	2680	2681	48	25.0
2298	Setto	2289	2167	2681	2682	48	25.0
2299	Setto	2534	2289	2682	2683	48	25.0
2300	Setto	2684	2683	2534	2537	48	25.0
2301	Setto	2685	2684	2537	2541	48	25.0
2302	Setto	2686	2685	2541	2544	48	25.0
2303	Setto	2687	2686	2544	2131	48	25.0
2304	Setto	2688	2687	2131	2257	48	25.0
2305	Setto	1884	1880	2410	2657	48	25.0
2306	Setto	2657	2410	2958	2700	48	25.0
2307	Setto	2961	149	501	2966	48	25.0
2308	Setto	2964	2963	2971	2972	48	25.0

2309	Setto	2700	2958	2960	2407	48	25.0
2310	Setto	2814	2812	2884	2885	48	25.0
2311	Setto	2821	2814	2885	2621	48	25.0
2312	Setto	2407	2960	2217	2655	48	25.0
2313	Setto	151	1885	1886	503	48	25.0
2314	Setto	2949	1227	1269	2950	48	25.0
2315	Setto	1882	1881	2893	2215	48	25.0
2316	Setto	2548	2553	2886		48	25.0
2317	Setto	2955	2404	2457	2954	48	25.0
2318	Setto	91	2980	1268	1458	48	25.0
2319	Setto	2976	2975	2980	91	48	25.0
2320	Setto	2947	448	804	2948	48	25.0
2321	Setto	2977	2976	91	446	48	25.0
2322	Setto	2383	2382	2990		48	25.0
2323	Setto	2975	2967	2968	2980	48	25.0
2324	Setto	2969	1519	1872	1873	48	25.0
2325	Setto	2971	2970	2975	2976	48	25.0
2326	Setto	2962	2961	2966	2970	48	25.0
2327	Setto	2965	2964	2972	2973	48	25.0
2328	Setto	2959	2965	2973	2974	48	25.0
2329	Setto	2966	501	856	2967	48	25.0
2330	Setto	2970	2966	2967	2975	48	25.0
2331	Setto	2963	2962	2970	2971	48	25.0
2332	Setto	2191	2556	2894		48	25.0
2333	Setto	2950	1269	1459	2951	48	25.0
2334	Setto	2967	856	1104	2968	48	25.0
2335	Setto	2968	1104	1519	2969	48	25.0
2336	Setto	2948	804	1227	2949	48	25.0
2337	Setto	2951	1459	1799	2945	48	25.0
2338	Setto	2039	1751	1641	1643	48	25.0
2339	Setto	1751	2029	1638	1641	48	25.0
2340	Setto	503	1886	2411	858	48	25.0
2341	Setto	858	2411	2653	1106	48	25.0
2342	Setto	1106	2653	2654	1521	48	25.0
2343	Setto	2972	2971	2976	2977	48	25.0
2344	Setto	1521	2654	1884	1881	48	25.0
2345	Setto	1881	1884	2657	2893	48	25.0
2346	Setto	2893	2657	2700	2703	48	25.0
2347	Setto	2703	2700	2407	2803	48	25.0
2348	Setto	2215	2893	2703	2409	48	25.0
2349	Setto	2409	2703	2803	2462	48	25.0
2350	Setto	2462	2803	2656	2463	48	25.0
2351	Setto	2978	2977	446	802	48	25.0
2352	Setto	2209	2208	2404	2955	48	25.0
2353	Setto	2954	2457	2647	2648	48	25.0
2354	Setto	2973	2972	2977	2978	48	25.0
2355	Setto	2979	2978	802	1226	48	25.0
2356	Setto	2980	2968	2969	1268	48	25.0
2357	Setto	2803	2407	2655	2656	48	25.0
2358	Setto	2896	2895	1383	2378	48	25.0
2359	Setto	2897	2896	2378	2380	48	25.0
2360	Setto	2898	2897	2380	2327	48	25.0
2361	Setto	2899	2898	2327	2324	48	25.0
2362	Setto	2173	2899	2324	2005	48	25.0
2363	Setto	2901	2900	2895	2896	48	25.0
2364	Setto	2902	2901	2896	2897	48	25.0
2365	Setto	2903	2902	2897	2898	48	25.0
2366	Setto	2904	2903	2898	2899	48	25.0
2367	Setto	2299	2904	2899	2173	48	25.0
2368	Setto	2906	2905	2900	2901	48	25.0
2369	Setto	2907	2906	2901	2902	48	25.0
2370	Setto	2908	2907	2902	2903	48	25.0
2371	Setto	481	2908	2903	2904	48	25.0
2372	Setto	2369	481	2904	2299	48	25.0
2373	Setto	2547	836	481	2369	48	25.0
2374	Setto	836	1234	2908	481	48	25.0
2375	Setto	1234	1292	2907	2908	48	25.0
2376	Setto	1292	1494	2906	2907	48	25.0
2377	Setto	1494	112	2905	2906	48	25.0
2378	Setto	2614	115	836	2547	48	25.0
2379	Setto	115	118	1234	836	48	25.0
2380	Setto	118	122	1292	1234	48	25.0
2381	Setto	122	124	1494	1292	48	25.0
2382	Setto	124	133	112	1494	48	25.0
2383	Setto	2763	134	115	2614	48	25.0
2384	Setto	134	137	118	115	48	25.0
2385	Setto	137	138	122	118	48	25.0

2386	Setto	138	140	124	122	48	25.0
2387	Setto	140	466	133	124	48	25.0
2388	Setto	469	472	1981	1985	48	25.0
2389	Setto	472	2254	1978	1981	48	25.0
2390	Setto	476	478	472	469	48	25.0
2391	Setto	478	2448	2254	472	48	25.0
2392	Setto	486	487	478	476	48	25.0
2393	Setto	2914	2913	2909	2912	48	20.0
2394	Setto	2916	2915	2913	2914	48	20.0
2395	Setto	2918	2917	2915	2916	48	20.0
2396	Setto	2920	2919	2917	2918	48	20.0
2397	Setto	128	92	2919	2920	48	20.0
2398	Setto	2911	2910	92	128	48	20.0
2399	Setto	2910	2924	2923	92	48	20.0
2400	Setto	92	2923	2921	2919	48	20.0
2401	Setto	2919	2921	2922	2917	48	20.0
2402	Setto	428	2927	2926	70	48	20.0
2403	Setto	2927	417	59	2926	48	20.0
2404	Setto	784	2928	2927	428	48	20.0
2405	Setto	2928	773	417	2927	48	20.0
2406	Setto	1044	2929	2928	784	48	20.0
2407	Setto	2929	1033	773	2928	48	20.0
2408	Setto	290	2930	1033	2929	48	20.0
2409	Setto	1251	290	2929	1044	48	20.0
2410	Setto	1431	460	290	1251	48	20.0
2411	Setto	460	1416	2930	290	48	20.0
2412	Setto	648	1719	1416	460	48	20.0
2413	Setto	1754	648	460	1431	48	20.0
2414	Setto	94	93	2935	279	48	25.0
2415	Setto	279	2935	2937	805	48	25.0
2416	Setto	805	2937	155	1228	48	25.0
2417	Setto	1228	155	1282	1270	48	25.0
2418	Setto	1270	1282	1812	1460	48	25.0
2419	Setto	1460	1812	2933	1800	48	25.0
2420	Setto	93	2931	154	2935	48	25.0
2421	Setto	2935	154	1472	2937	48	25.0
2422	Setto	2937	1472	2925	155	48	25.0
2423	Setto	155	2925	2934	1282	48	25.0
2424	Setto	1282	2934	2936	1812	48	25.0
2425	Setto	1812	2936	106	2933	48	25.0
2426	Setto	2932	77	448	2947	48	25.0
2427	Setto	2617	2763	2614	2616	48	25.0
2428	Setto	2883	2617	2616	2981	48	25.0
2429	Setto	2556	2314	2989	2894	48	25.0
2430	Setto	2548	2886	2376		48	25.0
2431	Setto	2981	2616	2549	2550	48	25.0
2432	Setto	2890	2981	2550	2551	48	25.0
2433	Setto	2884	2890	2892		48	25.0
2434	Setto	2982	2892	2552	2983	48	25.0
2435	Setto	2553	2982	2983	2886	48	25.0
2436	Setto	2983	2552	2374	2375	48	25.0
2437	Setto	2886	2983	2375	2376	48	25.0
2438	Setto	2984	2377	2307	2308	48	25.0
2439	Setto	2985	2309	2183	2184	48	25.0
2440	Setto	2986	2985	2184	2185	48	25.0
2441	Setto	2987	2986	2185	2186	48	25.0
2442	Setto	2988	2186	2025	2029	48	25.0
2443	Setto	2989	2988	2029	1751	48	25.0
2444	Setto	2894	2989	1751	2039	48	25.0
2445	Setto	2191	2894	2039	2045	48	25.0
2446	Setto	2315	2314	2556		48	25.0
2447	Setto	2314	2313	2988	2989	48	25.0
2448	Setto	2313	2987	2186	2988	48	25.0
2449	Setto	2712	2990	2987	2313	48	25.0
2450	Setto	2990	2382	2986	2987	48	25.0
2451	Setto	2384	2383	2990	2712	48	25.0
2452	Setto	2381	2370	2309	2985	48	25.0
2453	Setto	2890	2883	2981		48	25.0
2454	Setto	2370	2984	2308	2309	48	25.0
2455	Setto	2370	2557	2984		48	25.0
2456	Setto	2557	2548	2377	2984	48	25.0
2457	Setto	2370	2558	2557		48	25.0
2458	Setto	2385	2384	2712	2314	48	25.0
2459	Setto	2386	2385	2314		48	25.0
2460	Setto	2315	2386	2314		48	25.0
2461	Setto	2560	2559	2381	2382	48	25.0
2462	Setto	2622	2621	2553	2548	48	25.0

2463	Setto	2382	2381	2985	2986	48	25.0
2464	Setto	2559	2558	2370	2381	48	25.0
2465	Setto	2316	2315	2556	2191	48	25.0
2466	Setto	2804	2763	2617		48	25.0
2467	Setto	2805	2804	2617	2883	48	25.0
2468	Setto	2811	2805	2883	2890	48	25.0
2469	Setto	2812	2811	2890		48	25.0
2470	Setto	2884	2812	2890		48	25.0
2471	Setto	2892	2890	2551	2552	48	25.0
2472	Setto	2377	2548	2376		48	25.0
2473	Setto	2191	2740	2043	2045	2	25.0
2474	Setto	2191	2891	2740		2	25.0
2475	Setto	2740	2991	2038	2043	2	25.0
2476	Setto	2740	2891	2991		2	25.0
2477	Setto	2991	2992	2035	2038	2	25.0
2478	Setto	2992	2888	2032	2035	2	25.0
2479	Setto	2888	2615	2027	2032	2	25.0
2480	Setto	2027	2615	2021		2	25.0



MODELLAZIONE DELLA STRUTTURA: ELEMENTI SOLAIO

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

Ogni elemento solaio 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, 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.

Id.Arch.	Identificativo dell' archivio
Tipo	Tipo di carico Variab. Carico variabile generico Var. rid. Carico variabile generico con riduzione in funzione dell' area (c.5.5. ...) Neve Carico di neve
G1k	carico permanente (comprensivo del peso proprio)
G2k	carico permanente non strutturale e non compiutamente definito

Qk	carico variabile
Fatt. A	fattore di riduzione del carico variabile (0.5 o 0.75) per tipo "Var.rid."
S sis.	fattore di riduzione del carico variabile per la definizione delle masse sismiche per D.M. 96 (vedi NOTA sul capitolo "normativa di riferimento")
Psi 0	Coefficiente combinatorio dei valori caratteristici delle azioni variabili: per valore raro
Psi 1	Coefficiente combinatorio dei valori caratteristici delle azioni variabili: per valore frequente
Psi 2	Coefficiente combinatorio dei valori caratteristici delle azioni variabili: per valore quasi permanente
Psi S 2	Coefficiente di combinazione che fornisce il valore quasi-permanente dell'azione variabile: per la definizione delle masse sismiche
Fatt. Fi	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:

Elem	numero dell'elemento
Tipo	codice di comportamento
	S elemento utilizzato solo per scarico
	C elemento utilizzato per scarico e per modellazione piano rigido
	M scarico monodirezionale
	B scarico bidirezionale
Id.Arch.	Identificativo dell' archivio
Mat	codice del materiale assegnato all'elemento
Spessore	spessore dell'elemento (costante)
Orditura	angolo (rispetto all'asse X) della direzione dei travetti principali
Gk	carico permanente (comprensivo del peso proprio)
Qk	carico variabile
Nodi	numero dei nodi che definiscono l'elemento (5 per riga)

Nel caso in cui si sia proceduto alla progettazione con le tensioni ammissibili vengono riportate le massime tensioni nell'elemento (massima compressione nel calcestruzzo, massima tensione nell'acciaio, massima tensione tangenziale); nel caso in cui si sia proceduto alla progettazione con il metodo degli stati limite vengono riportati il rapporto x/d e le verifiche per sollecitazioni proporzionali nonché le verifiche in esercizio.

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

Elem.	numero identificativo dell'elemento
Stato	Codici di verifica relativi alle tensioni normali e alle tensioni tangenziali
Note	Viene riportato il codice relativo alla sezione(s) e relativo al materiale(m);
Pos.	Ascissa del punto di verifica
F ist, F infi	Frecce istantanee e a tempo infinito
Momento	Momento flettente
Taglio	Sollecitazione di taglio
Af inf.	Area di armatura longitudinale posta all'intradosso della trave
Af sup.	Area di armatura longitudinale posta all'estradosso della trave
AfV	Area dell'armatura atta ad assorbire le azioni di taglio
Beff	Base della sezione di cls per l'assorbimento del taglio
simboli utilizzati con il metodo delle tensioni ammissibili:	
sc max	Massima tensione di compressione del calcestruzzo
sf max	Massima tensione nell'acciaio
tau max	Massima tensione tangenziale nel cls

simboli utilizzati con il metodo degli stati limite:	
x/d	rapporto tra posizione dell'asse neutro e altezza utile alla rottura della sezione (per sola flessione)
verif.	rapporto Sd/Su con sollecitazioni ultime proporzionali: valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
Verif.V	rapporto Sd/Su con sollecitazioni taglianti proporzionali valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
rRfck	rapporto tra la massima compressione nel calcestruzzo e la tensione fck in combinazioni rare [normalizzato a 1]
rFfck	rapporto tra la massima compressione nel calcestruzzo e la tensione fck in combinazioni frequenti [normalizzato a 1]
rPfck	rapporto tra la massima compressione nel calcestruzzo e la tensione fck in combinazioni quasi permanenti [normalizzato a 1]
rRfyk	rapporto tra la massima tensione nell'acciaio e la tensione fyk in combinazioni frequenti [normalizzato a 1]
rFyk	rapporto tra la massima tensione nell'acciaio e la tensione fyk in combinazioni rare [normalizzato a 1]
rPfyk	rapporto tra la massima tensione nell'acciaio e la tensione fyk in combinazioni quasi permanenti [normalizzato a 1]
wR	apertura caratteristica delle fessure in combinazioni rare [mm]
wF	apertura caratteristica delle fessure in combinazioni frequenti [mm]
wP	apertura caratteristica delle fessure in combinazioni quasi permanenti [mm]

NEVE:

Zona Neve = I Mediterranea

Ce (coeff. di esposizione al vento) = 1.00

Valore caratteristico del carico al suolo (qsk Ce) = 150 daN/mq

Copertura ad una falda:

Angolo di inclinazione della falda = 0.0°

$\mu_1 = 0.80 \Rightarrow Q = 120 \text{ daN/mq}$

Schema di carico:

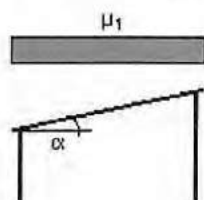


Tabella dei carichi automatici

Carico automatico corrente

Qcop = 820.00 PENSILINA CA

Copia Incollis 1

Carico solaio tipico

G1:pp + p def = 0.07 Sovr. neve = 0.012

G2:p non def = 0.0 G1:pp isos. = 0.0

Coeff. psi0 = 0.5 Autoportante = No

Coeff. psi1 = 0.2

Coeff. psi2 = 0.0

Tabella dei carichi automatici



Carico automatico corrente

Qcop = 540.00 COPERTURA SORDINATURA

Copia Incolla 2

Carico solaio tipico

G1:pp + p def = 0.042 Sovr. neve = 0.012
 G2:p non def = 0.0 G1:pp isos. = 0.0
 Coeff. psi0 = 0.5 Autoportante = No
 Coeff. psi1 = 0.2
 Coeff. psi2 = 0.0

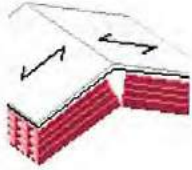


Tabella dei carichi automatici



Carico automatico corrente

Qsol = 975.00 SOLAIO INTERPIANO

Copia Incolla 3

Carico solaio tipico

G1:pp + p def = 0.0575 Sovr. var. = 0.03
 G2:p non def = 0.01 G1:pp isos. = 0.0
 Coeff. psi0 = 0.7 Autoportante = No
 Coeff. psi1 = 0.7
 Coeff. psi2 = 0.6




Tabella dei carichi automatici



Carico automatico corrente

Qcop = 240.00 COPERTURA LIGNEA

Copia Incolla 4

Carico solaio tipico

G1:pp + p def = 0.012 Sovr. neve = 0.012
 G2:p non def = 0.0 G1:pp isos. = 0.0
 Coeff. psi0 = 0.5 Autoportante = No
 Coeff. psi1 = 0.2
 Coeff. psi2 = 0.0




Tabella dei carichi automatici



Carico automatico corrente

Qsol = 870.00 SCALA CA

Copia Incolla 5

Carico solaio tipico

G1:pp + p def = 0.047 Sovr. var. = 0.04
 G2:p non def = 0.0 G1:pp isos. = 0.0
 Coeff. psi0 = 0.7 Autoportante = No
 Coeff. psi1 = 0.7
 Coeff. psi2 = 0.6





Tabella dei carichi automatici




Carico automatico corrente

Qcop = 240.00 PENSILINA ACCIAIO

Copia Incolla 6

Carico solaio tipico

G1:pp + p def = 0.012 Sovr. neve = 0.012
 G2:p non def = 0.0 G1:pp isos. = 0.0
 Coeff. psi0 = 0.5 Autoportante = No
 Coeff. psi1 = 0.2
 Coeff. psi2 = 0.0

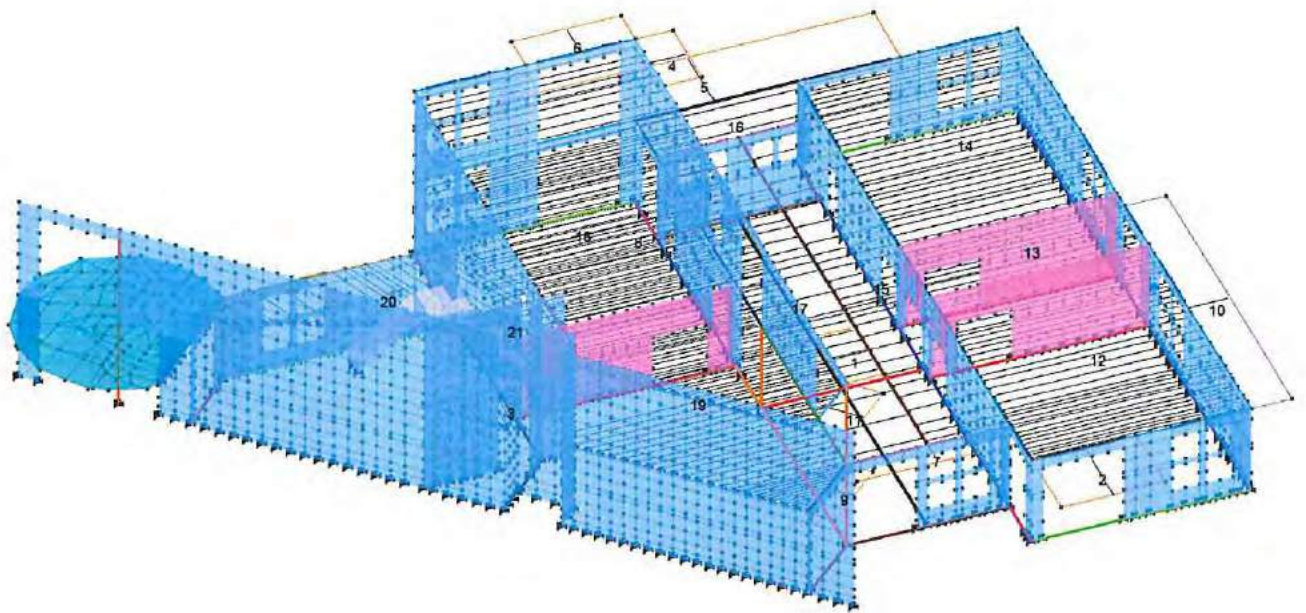


ID Arch.	Tipo	G1k daN/cm2	G2k daN/cm2	Qk daN/cm2	Fatt. A	s sis.	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Psi S 2	Fatt. Fi
1	Neve	7.00e-02		1.20e-02		1.00	0.50	0.20	0.0	0.0	1.00
2	Neve	4.20e-02		1.20e-02		1.00	0.50	0.20	0.0	0.0	1.00

3	Variab.	5.75e-02	1.00e-02	3.00e-02		1.00	0.70	0.70	0.60	0.60	1.00
4	Neve	1.20e-02		1.20e-02		1.00	0.50	0.20	0.0	0.0	1.00
6	Neve	1.20e-02		1.20e-02		1.00	0.50	0.20	0.0	0.0	1.00

Elem.	Tipo	ID Arch.	Mat.	Spessore	Orditura	G1k daN/cm2	G2k daN/cm2	Qk daN/cm2	Nodo 1/6..	Nodo 2/7..	Nodo 3/8..	Nodo..	Nodo..
1	CM	1	m=2	28.0	0.0	7.00e-02		1.20e-02	2802	2726	2756	2797	
2	CM	1	m=2	28.0	90.0	7.00e-02		1.20e-02	1817	1727	1728	1724	
3	CM	3	m=2	32.0	90.0	5.75e-02	1.00e-02	3.00e-02	2003	2002	1999	1998	1996
									1994	1992	1990	1989	1986
									1982	1957	1978	1383	2378
									2380	2327	2324	2005	
4	CM	1	m=2	28.0	0.0	7.00e-02		1.20e-02	2772	2720	2715	2767	
5	CM	1	m=2	28.0	90.0	7.00e-02		1.20e-02	1730	1729	1927	1928	
6	CM	1	m=2	28.0	90.0	7.00e-02		1.20e-02	2767	2764	2847	2850	
7	CM	1	m=2	28.0	90.0	7.00e-02		1.20e-02	1896	1897	1814	1811	
8	CM	2	m=2	4.0	0.0	4.20e-02		1.20e-02	2823	2819	2810	2802	2801
									2800	2799	2798	2797	2796
									2795	2794	2793	2792	2791
									2790	2789	2788	2787	2786
									2785	2784	2783	2782	2781
									2780	2779	2778	2777	2776
									2775	2774	2773	2772	2770
									2769	2768	2767	2809	2818
									2827	2833	2839	2845	2850
									2853	2743	1987	1997	2160
									2167	2289	2534	2537	2541
									2544	2131	2257	2326	1085
									2504	2575	2130	2256	2325
									2503	2574	2728	2721	2722
									2363	2359	2356	2296	2723
									2739	2724	2366	2293	2286
									2170	2163	2001	1991	2760
									2757	2702	2854	2852	2851
									2846	2841	2840	2835	2834
									2829				
9	CM	1	m=2	28.0	-45.0	7.00e-02		1.20e-02	1914	1908	1861	1896	
10	CM	6	m=11	28.0	0.0	1.20e-02		1.20e-02	1694	1841	429	1675	
11	CM	1	m=2	28.0	-45.0	7.00e-02		1.20e-02	2829	2820	2727	2802	
12	CM	2	m=2	4.0	0.0	4.20e-02		1.20e-02	1778	1767	1758	1747	1739
									1732	1724	1721	1716	1712
									1709	1706	1702	1698	1696
									1694	1693	1692	1691	1690
									1689	1688	1687	1686	1685
									1684	1683	1852	1682	1505
									1501	1681	996	1679	1700
									1704	1710	1714	1718	1723
									1731	1738	1745	1755	1763
									380	1800	1801	628	1802
									1803	1804	1805	1806	1807
									1808	1809	1810	1811	1813
									1814	1815	1816	1817	
13	CM	2	m=2	4.0	0.0	4.20e-02		1.20e-02	1678	1677	1676	1675	1674
									1673	1699	1703	1707	1713
									1717	1719	648	1754	1762
									1773	2924	2910	2911	1799
									2945	2940	2938	106	2933
									1800	380	1763	1755	1745
									1738	1731	1723	1718	1714
									1710	1704	1700	1679	
14	CM	2	m=2	4.0	0.0	4.20e-02		1.20e-02	2911	2910	2924	1773	1762
									1754	648	1719	1717	1713
									1707	1703	1699	1673	1672
									1671	1540	1670	1669	1114
									1668	1667	1666	1665	1664
									1663	1662	1661	1660	1659
									1658	1657	1697	1701	1705
									1708	1711	1715	1720	1730
									1737	1744	1746	1756	1766
									1776	1782	1784	1785	1786
									1787	1789	1790	1791	1792
									1793	1794	1795	1796	1797
									1799				
15	CM	2	m=2	4.0	0.0	4.20e-02		1.20e-02	1837	1834	1832	1827	1825
									1822	1811	1810	1809	1808
									1807	1806	1805	1804	1803
									1802	628	1801	1800	2933

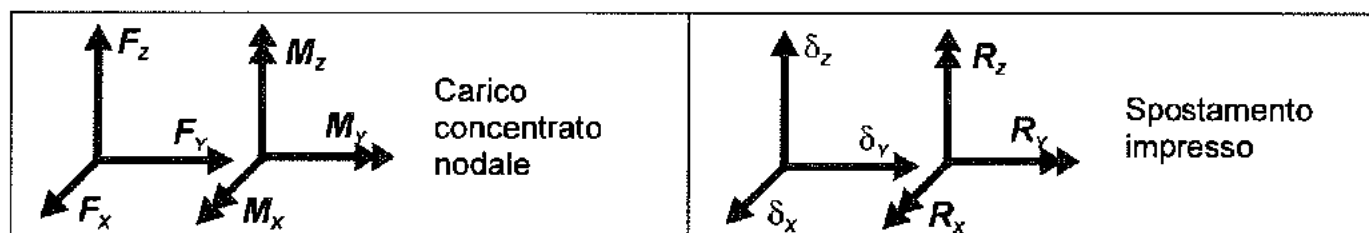
									106	2938	2940	2945	1799
									1797	1796	1795	1794	1793
									1792	1791	1790	1789	1787
									1821	1824	1830	1831	1836
									1844	1839	1847		
16	CM	2	m=2	4.0	0.0	4.20e-02		1.20e-02	1864	1860	1854	1853	1849
									1844	1836	1831	1830	1824
									1821	1787	1786	1785	1784
									1828	1838	1856	1865	1866
									1867	1868			
17	CM	2	m=2	4.0	0.0	4.20e-02		1.20e-02	1887	1888	1889	1890	1891
									1892	1893	1894	1895	1896
									1862	1858	1855	1851	1848
									1847	1839	1844	1849	1853
									1854	1860	1864	1868	1870
									1871	1872	1873	1874	1875
									1876	1877	1878	1879	1880
18	CM	3	m=2	6.0	0.0	5.75e-02	1.00e-02	3.00e-02	1884	1881	1882	1883	2464
									1955	1952	1948	1944	1941
									1938	1935	1931	1929	1925
									1921	1911	1906	1902	1899
									1918	1881	1884	1880	1879
									1878	1877	1876	1875	1874
									1873	1872	1871	1870	1868
									1867	1866	1865	1900	1905
									1910	1916	1920	1924	1928
									1933	1937	1942	1945	1947
									1950	1954	1962	1963	1964
									1965	1966	1967	1968	1229
19	CM	3	m=2	6.0	0.0	5.75e-02	1.00e-02	3.00e-02	1969	1970	1971	1972	383
									1980	1961	1956	1953	1951
									1949	1946	1943	1940	1939
									1936	1934	1932	1930	1926
									1923	1922	1919	1917	1914
									1913	1909	1907	1904	1901
									1898	1896	1883	1882	1881
									1918	1899	1902	1906	1911
									1921	1925	1929	1931	1935
									1938	1941	1944	1948	1952
									1955	383	1974	1975	1976
20	SM	4	m=43	1.0	90.0	1.20e-02		1.20e-02	1977	1978	1957	1979	1984
									134	137	138	140	466
									2446	2722	1967	1983	1988
									837	1993	1995	2000	2004
									2007	2010	2012	2016	2019
									2021	2615	2888	2992	2991
21	CM	2	m=2	4.0	90.0	4.20e-02		1.20e-02	2891	2191	2763		
									2762	2761	2759	2758	2746
									2745	2744	2742	2741	2729
									2725	2296	2722	466	140
									138	137	134	2763	

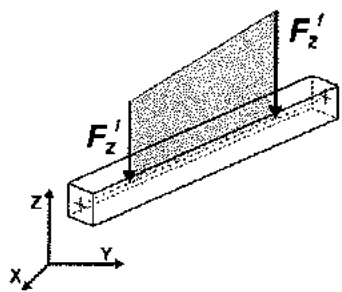
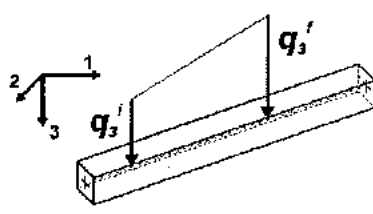
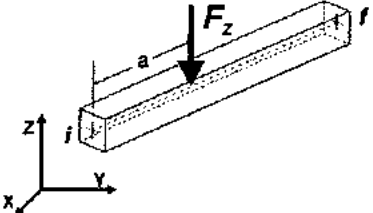
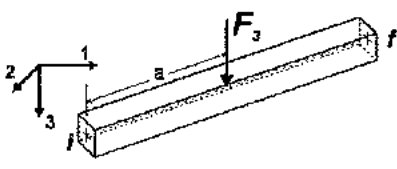
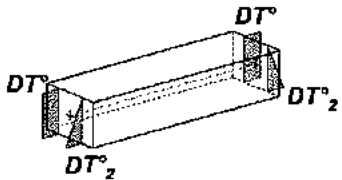
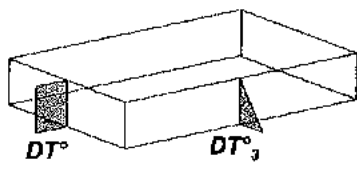
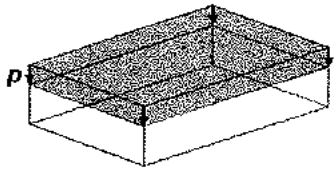
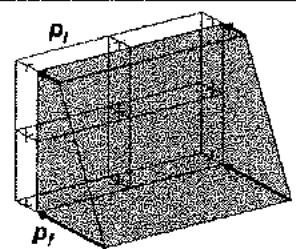


3.1.4. MODELLAZIONE DELLE AZIONI E PRINCIPALI COMBINAZIONI INDAGATE

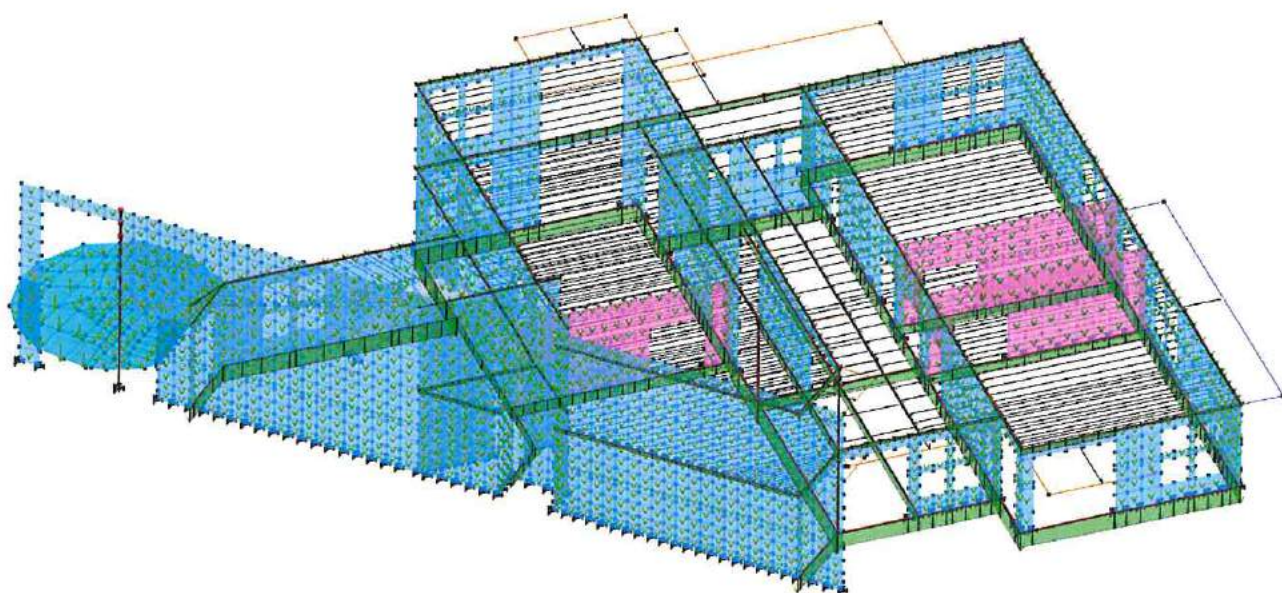
Il programma consente l'uso di diverse tipologie di carico (azioni). Le azioni utilizzate nella modellazione sono individuate da una sigla identificativa ed un codice numerico (gli elementi strutturali richiamano quest'ultimo nella propria descrizione). Per ogni azione applicata alla struttura viene 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:

1	carico concentrato nodale 6 dati (forza F_x , F_y , F_z , momento M_x , M_y , M_z)
2	spostamento nodale impresso 6 dati (spostamento T_x , T_y , T_z , rotazione R_x , R_y , R_z)
3	carico distribuito globale su elemento tipo trave 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)
4	carico distribuito locale su elemento tipo trave 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)
5	carico concentrato globale su elemento tipo trave 7 dati (F_x , F_y , F_z , M_x , M_y , M_z , ascissa di carico)
6	carico concentrato locale su elemento tipo trave 7 dati (F_1 , F_2 , F_3 , M_1 , M_2 , M_3 , ascissa di carico)
7	variazione termica applicata ad elemento tipo trave 7 dati (variazioni termiche: uniforme, media e differenza in altezza e larghezza al nodo iniziale e finale)
8	carico di pressione uniforme su elemento tipo piastra 1 dato (pressione)
9	carico di pressione variabile su elemento tipo piastra 4 dati (pressione, quota, pressione, quota)
10	variazione termica applicata ad elemento tipo piastra 2 dati (variazioni termiche: media e differenza nello spessore)
11	carico variabile generale su elementi tipo trave e piastra 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
12	gruppo di carichi con impronta su piastra 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)

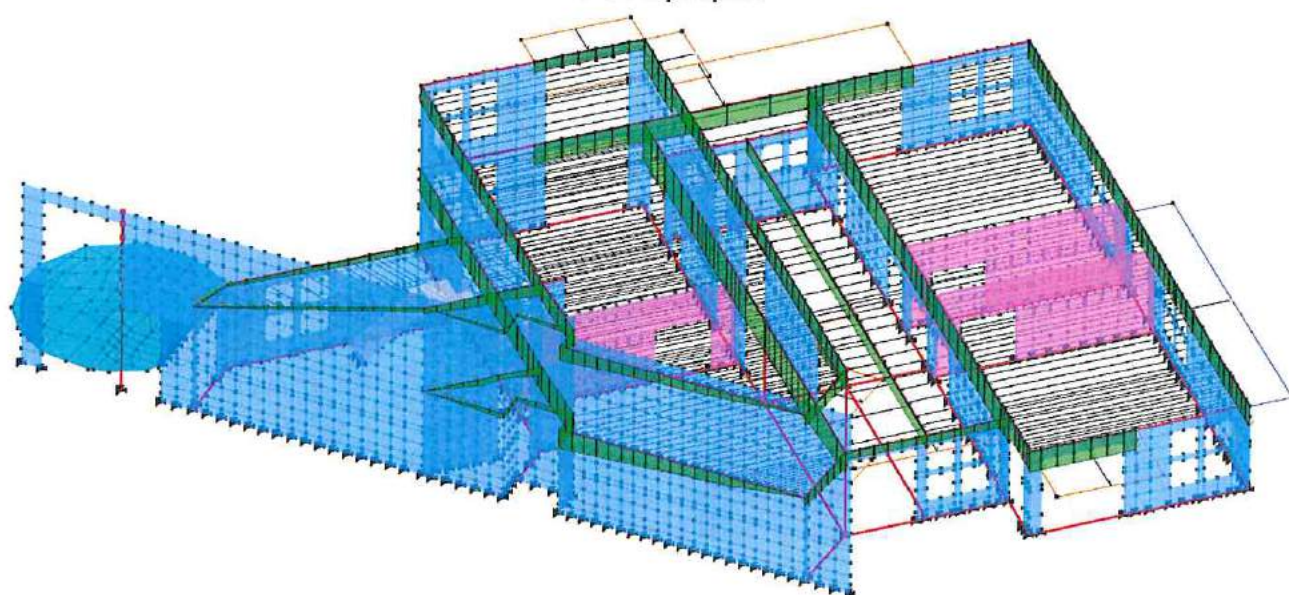


	Carico distribuito globale		Carico distribuito locale
	Carico concentrato globale		Carico concentrato locale
	Carico termico 2D		Carico termico 3D
	Carico pressione uniforme		Carico pressione variabile

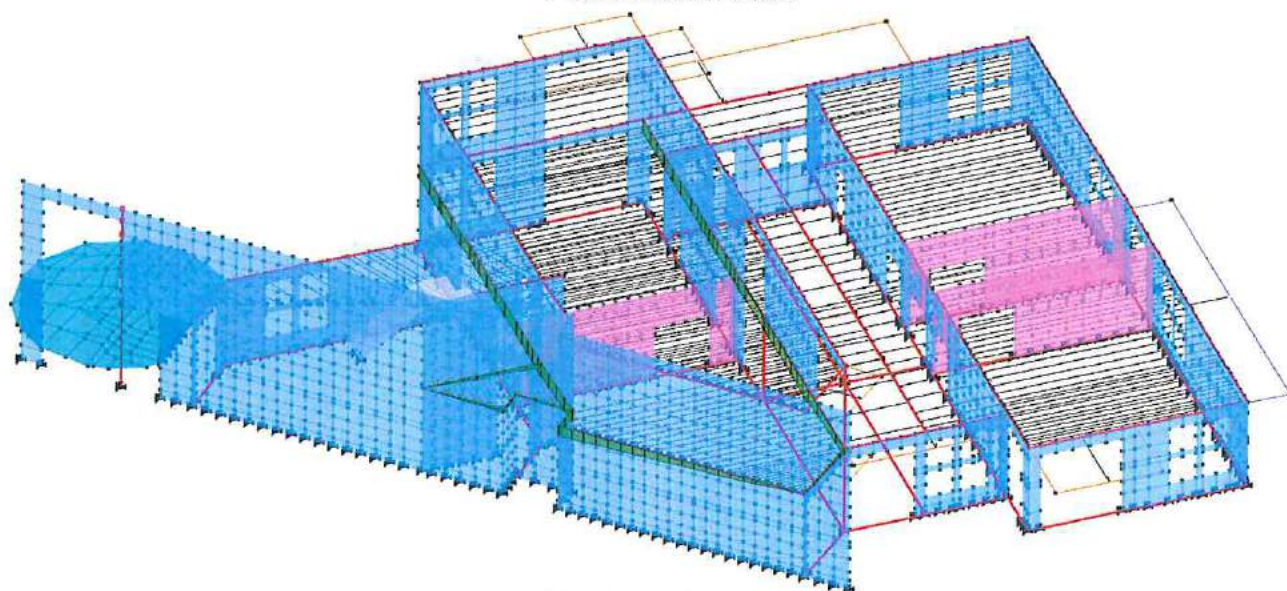
Tipo carico variabile generale					
Id	Tipo	ascissa	valore	ascissa	valore
		cm	daN/cm2	cm	daN/cm2
1	QV:var x - Qz - Area neve				
	X - X Qz Area L2=0.0	-1.000e+04	-0.01	1.000e+04	-0.01
2	QV:var x - Qz - Area perm coperture				
	X - X Qz Area L2=0.0	-1.000e+04	-2.00e-03	1.000e+04	-2.00e-03
3	QV:var x - Qz - Area perm scale				
	X - X Qz Area L2=0.0	-1.000e+04	-0.01	1.000e+04	-0.01
4	QV:var x - Qz - Area acc scale				
	X - X Qz Area L2=0.0	-1.000e+04	-0.04	1.000e+04	-0.04



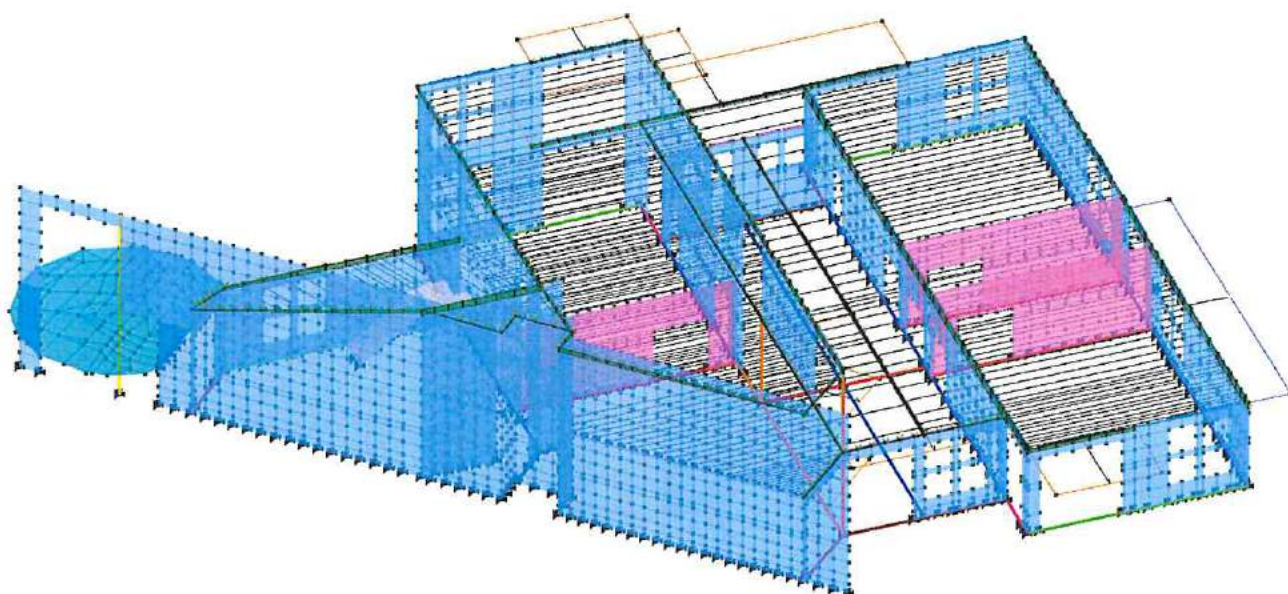
Peso proprio



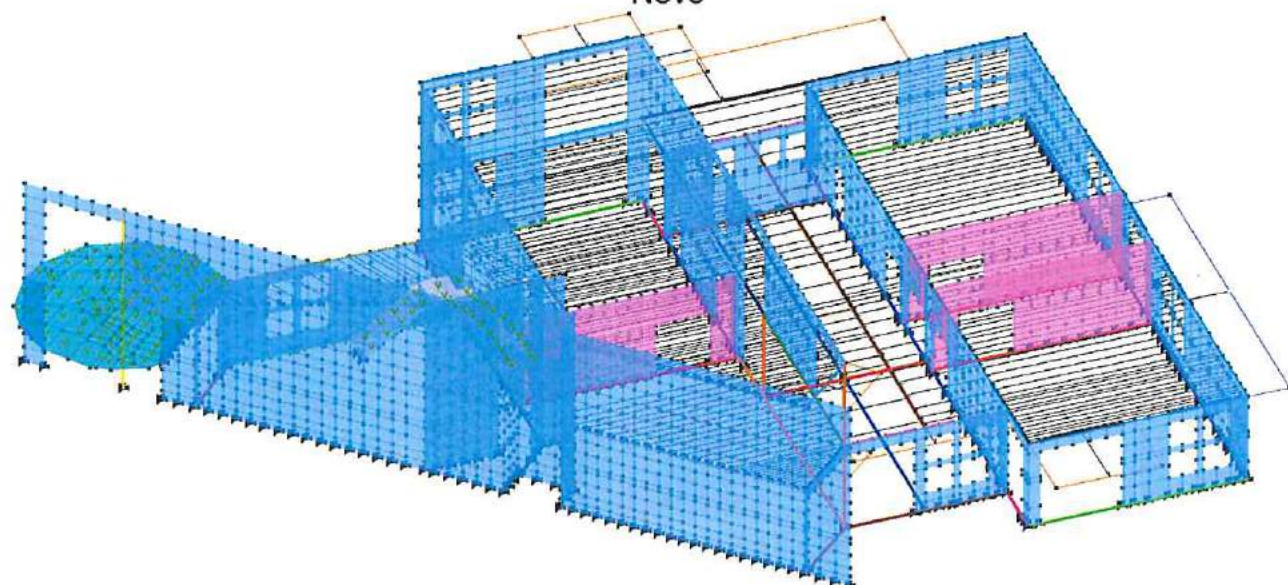
Permanente solai



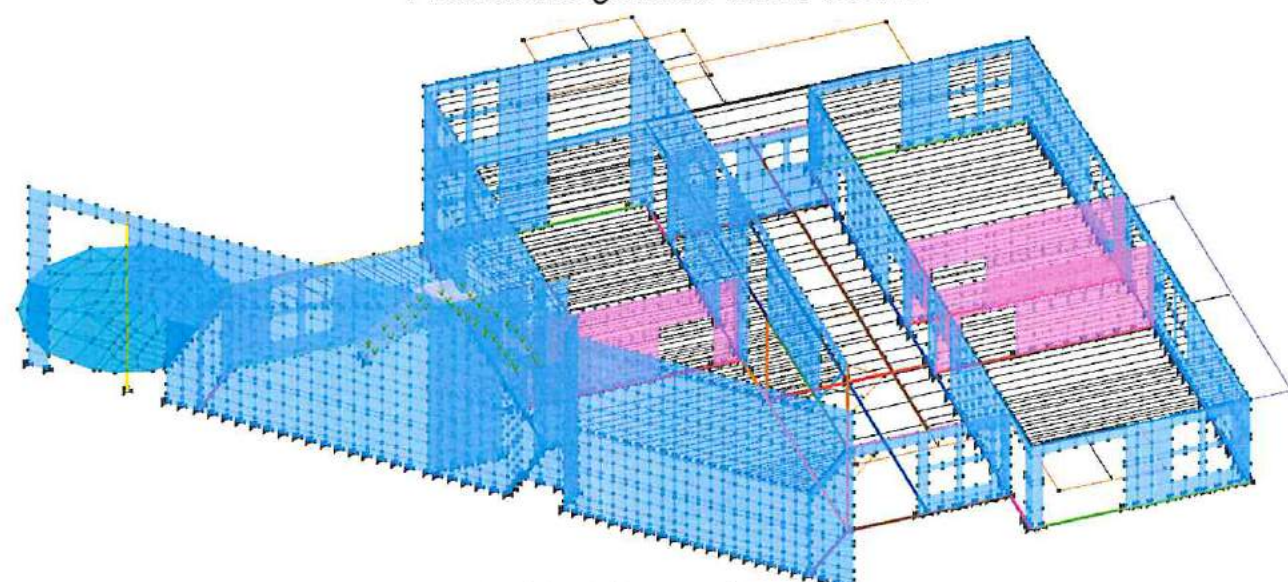
Accidentale solai



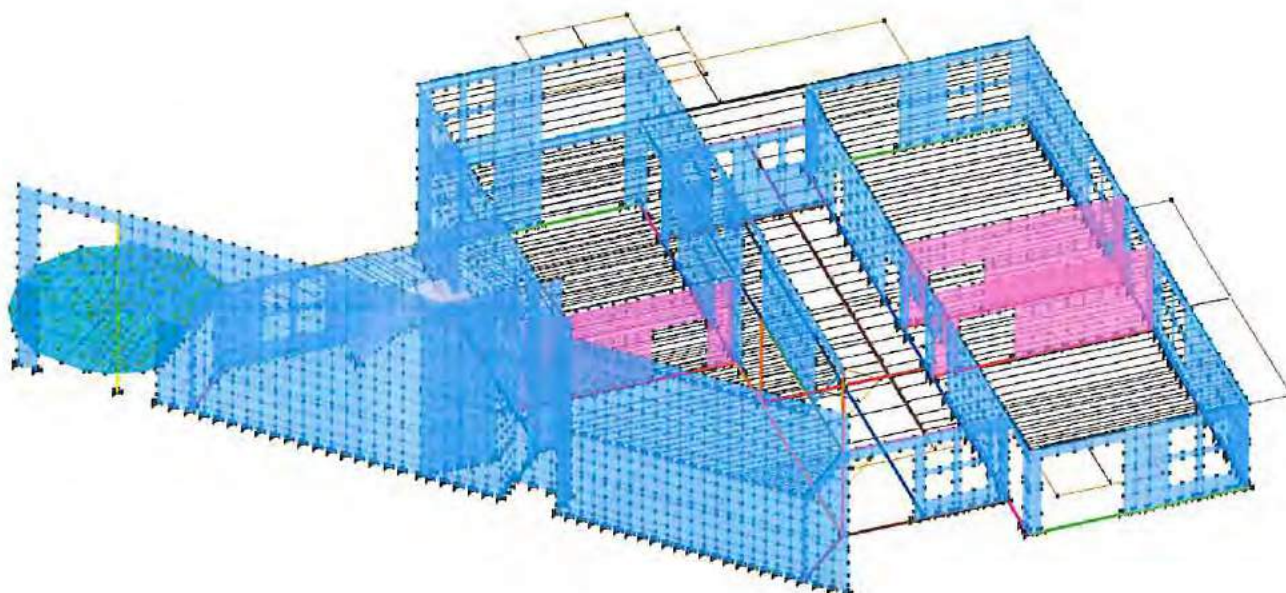
Neve



Permanente generico-tettoie e scale



Accidentale generico-scale



Accidentale generico-neve

SCHEMATIZZAZIONE DEI CASI DI CARICO

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:

	Sigla	Tipo	Descrizione
1	Ggk	A	caso di carico comprensivo del peso proprio struttura
2	Gk	NA	caso di carico con azioni permanenti
3	Qk	NA	caso di carico con azioni variabili
4	Gsk	A	caso di carico comprensivo dei carichi permanenti sui solai e sulle coperture
5	Qsk	A	caso di carico comprensivo dei carichi variabili sui solai
6	Qnk	A	caso di carico comprensivo dei carichi di neve sulle coperture
7	Qtk	SA	caso di carico comprensivo di una variazione termica agente sulla struttura
8	Qvk	NA	caso di carico comprensivo di azioni da vento sulla struttura
9	Esk	SA	caso di carico sismico con analisi statica equivalente
10	Edk	SA	caso di carico sismico con analisi dinamica
11	Pk	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.

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
1	Ggk	CDC=Ggk (peso proprio della struttura)	
2	Gsk	CDC=Gsk (permanente solai-coperture)	
3	Qsk	CDC=Qsk (variabile solai)	
4	Qnk	CDC=Qnk (carico da neve)	
5	Esk	CDC=Es (statico SLU) alfa=0.0 (ecc. +)	partecipazione:1.00 per 1 CDC=Ggk (peso proprio della struttura)
			partecipazione:1.00 per 2 CDC=Gsk (permanente solai-coperture)
			partecipazione:1.00 per 3 CDC=Qsk (variabile solai)
			partecipazione:1.00 per 4 CDC=Qnk (carico da neve)
			partecipazione:1.00 per 17 CDC=G1k (permanente generico) permanente tettoie muretti
			partecipazione:1.00 per 18 CDC=Qk (variabile generico) accidentale generico
6	Esk	CDC=Es (statico SLU) alfa=0.0 (ecc. -)	come precedente CDC sismico
7	Esk	CDC=Es (statico SLU) alfa=90.00 (ecc. +)	come precedente CDC sismico
8	Esk	CDC=Es (statico SLU) alfa=90.00 (ecc. -)	come precedente CDC sismico
9	Esk	CDC=Es (statico SLD) alfa=0.0 (ecc. +)	come precedente CDC sismico
10	Esk	CDC=Es (statico SLD) alfa=0.0 (ecc. -)	come precedente CDC sismico
11	Esk	CDC=Es (statico SLD) alfa=90.00 (ecc. +)	come precedente CDC sismico
12	Esk	CDC=Es (statico SLD) alfa=90.00 (ecc. 0)	come precedente CDC sismico
13	Esk	CDC=Es (statico SLO) alfa=0.0 (ecc. -)	come precedente CDC sismico
14	Esk	CDC=Es (statico SLO) alfa=0.0 (ecc. +)	come precedente CDC sismico
15	Esk	CDC=Es (statico SLO) alfa=90.00 (ecc. -)	come precedente CDC sismico
16	Esk	CDC=Es (statico SLO) alfa=90.00 (ecc. +)	come precedente CDC sismico

Combinazioni dei casi di carico	
APPROCCIO PROGETTUALE	Approccio 2
Tensioni ammissibili	NO
SLU	SI
SLV (SLU con sisma)	SI
SLC	NO
SLD	SI
SLO	SI
SLU GEO A2 (per approccio 1)	NO
SLU EQU	NO
Combinazione caratteristica (rara)	SI
Combinazione frequente	SI
Combinazione quasi permanente (SLE)	SI
SLA (accidentale quale incendio)	NO

PRINCIPALI COMBINAZIONI INDAGATE

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

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

Dove:

NTC 2008 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 $\leq 30\text{kN}$)	0,70	0,70	0,60
Categoria G Rimesse e parcheggi (autoveicoli $> 30\text{kN}$)	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 $\leq 1000\text{ m}$	0,50	0,20	0,00
Neve a quota $> 1000\text{ m}$	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 2008 Tabella 2.6.I

		Coefficiente γ_f	EQU	A1	A2
Carichi permanenti	Favorevoli	γ_{G1}	0,9	1,0	1,0
	Sfavorevoli		1,1	1,3	1,0

Carichi permanenti non strutturali (Non compiutamente definiti)	Favorevoli	γ_{G2}	0,0	0,0	0,0
	Sfavorevoli		1,5	1,5	1,3
Carichi variabili	Favorevoli	γ_{Qi}	0,0	0,0	0,0
	Sfavorevoli		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	
15	SLU	Comb. SLU A1 15	
16	SLU	Comb. SLU A1 16	
17	SLU	Comb. SLU A1 17	
18	SLU	Comb. SLU A1 18	
19	SLU	Comb. SLU A1 19	
20	SLU	Comb. SLU A1 20	
21	SLU	Comb. SLU A1 21	
22	SLU	Comb. SLU A1 22	
23	SLU	Comb. SLU A1 23	
24	SLU	Comb. SLU A1 24	
25	SLU	Comb. SLU A1 25	
26	SLU	Comb. SLU A1 26	
27	SLU	Comb. SLU A1 27	
28	SLU	Comb. SLU A1 28	
29	SLU	Comb. SLU A1 29	
30	SLU	Comb. SLU A1 30	
31	SLU	Comb. SLU A1 31	
32	SLU	Comb. SLU A1 32	
33	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 33	
34	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 34	
35	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 35	
36	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 36	
37	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 37	
38	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 38	
39	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 39	
40	SLU	Comb. SLU A1 (SLV sism.) 40	
41	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 41	
42	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 42	
43	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 43	
44	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 44	
45	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 45	
46	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 46	
47	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 47	
48	SLD(sis)	Comb. SLE (SLD Danno sism.) 48	
49	SLD(sis)	Comb. SLE (SLO Operativo sism.) 49	
50	SLD(sis)	Comb. SLE (SLO Operativo sism.) 50	
51	SLD(sis)	Comb. SLE (SLO Operativo sism.) 51	
52	SLD(sis)	Comb. SLE (SLO Operativo sism.) 52	
53	SLD(sis)	Comb. SLE (SLO Operativo sism.) 53	
54	SLD(sis)	Comb. SLE (SLO Operativo sism.) 54	
55	SLD(sis)	Comb. SLE (SLO Operativo sism.) 55	
56	SLD(sis)	Comb. SLE (SLO Operativo sism.) 56	
57	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 57	
58	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 58	
59	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 59	
60	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 60	
61	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 61	
62	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 62	

Cmb	Tipo	Sigla Id	effetto P-delta
63	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 63	
64	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 64	
65	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 65	
66	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 66	
67	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 67	
68	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 68	
69	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 69	
70	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 70	
71	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 71	
72	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 72	
73	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 73	
74	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 74	
75	SLE(f)	Comb. SLE(freq.) 75	
76	SLE(p)	Comb. SLE(perm.) 76	
77	SLE(p)	Comb. SLE(perm.) 77	
78	SLE(p)	Comb. SLE(perm.) 78	
79	SLE(p)	Comb. SLE(perm.) 79	
80	SLE(p)	Comb. SLE(perm.) 80	
81	SLE(p)	Comb. SLE(perm.) 81	
82	SLE(p)	Comb. SLE(perm.) 82	
83	SLE(p)	Comb. SLE(perm.) 83	
84	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 84	
85	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 85	
86	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 86	
87	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 87	
88	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 88	
89	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 89	
90	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 90	
91	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 91	
92	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 92	
93	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 93	
94	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 94	
95	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 95	
96	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 96	
97	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 97	
98	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 98	
99	SLE(r)	Comb. SLE(rara) 99	

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	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	1.30	0.0	0.0									
2	1.30	1.30	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	1.30	1.50	0.0									
3	1.30	1.30	0.0	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.30	0.0	1.50									
4	1.30	1.30	0.0	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.30	1.50	1.50									
5	1.30	1.30	1.50	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	1.30	0.0	0.0									
6	1.30	1.30	1.50	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	1.30	1.50	0.0									
7	1.30	1.30	1.50	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.30	0.0	1.50									
8	1.30	1.30	1.50	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.30	1.50	1.50									
9	1.00	1.00	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	0.0	1.00	0.0	0.0									
10	1.00	1.00	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	0.0	1.00	1.50	0.0									
11	1.00	1.00	0.0	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.0	1.50									
12	1.00	1.00	0.0	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	1.50	1.50									
13	1.00	1.00	1.50	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	1.00	0.0	0.0									
14	1.00	1.00	1.50	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	1.00	1.50	0.0									
15	1.00	1.00	1.50	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.0	1.50									
16	1.00	1.00	1.50	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	1.50	1.50									

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 11/26...	CDC 12/26...	CDC 13/27...	CDC 14/28...
17	1.30	1.30	0.0	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.30	0.0	1.50									
18	1.30	1.30	0.0	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.30	1.50	1.50									
19	1.30	1.30	1.05	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	1.30	0.0	0.0									
20	1.30	1.30	1.05	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	1.30	1.50	0.0									
21	1.30	1.30	1.05	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.30	0.0	1.50									
22	1.30	1.30	1.05	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.30	1.50	1.50									
23	1.00	1.00	0.0	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.0	1.50									
24	1.00	1.00	0.0	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	1.50	1.50									
25	1.00	1.00	1.05	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	1.00	0.0	0.0									
26	1.00	1.00	1.05	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	1.00	1.50	0.0									
27	1.00	1.00	1.05	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.0	1.50									
28	1.00	1.00	1.05	1.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	1.50	1.50									
29	1.30	1.30	1.05	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.30	0.0	1.50									
30	1.30	1.30	1.05	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.30	1.50	1.50									
31	1.00	1.00	1.05	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.0	1.50									
32	1.00	1.00	1.05	0.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	1.50	1.50									
33	1.00	1.00	0.60	0.0	-1.00e-03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.80	0.80									
34	1.00	1.00	0.60	0.0	1.00e-03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.80	0.80									
35	1.00	1.00	0.60	0.0	0.0	-1.00e-03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.80	0.80									
36	1.00	1.00	0.60	0.0	0.0	1.00e-03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.80	0.80									
37	1.00	1.00	0.60	0.0	0.0	0.0	-1.00e-03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.80	0.80									
38	1.00	1.00	0.60	0.0	0.0	0.0	1.00e-03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.80	0.80									
39	1.00	1.00	0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	-1.00e-03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.80	0.80									
40	1.00	1.00	0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00e-03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.80	0.80									
41	1.00	1.00	0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-1.00e-03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.80	0.80									
42	1.00	1.00	0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00e-03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.80	0.80									
43	1.00	1.00	0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-1.00e-03	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.80	0.80									
44	1.00	1.00	0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00e-03	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.80	0.80									
45	1.00	1.00	0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-1.00e-03	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.80	0.80									
46	1.00	1.00	0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00e-03	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.80	0.80									
47	1.00	1.00	0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-1.00e-03	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.80	0.80									
48	1.00	1.00	0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00e-03	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.80	0.80									
49	1.00	1.00	0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-1.00e-03	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.80	0.80									
50	1.00	1.00	0.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00e-03	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.80	0.80									

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...
51	1.00 0.0	1.00 0.0	0.60 1.00	0.0 0.80	0.0 0.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	-1.00e-03
52	1.00 0.0	1.00 0.0	0.60 1.00	0.0 0.80	0.0 0.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	1.00e-03
53	1.00 -1.00e-03	1.00 0.0	0.60 1.00	0.0 0.80	0.0 0.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
54	1.00 1.00e-03	1.00 0.0	0.60 1.00	0.0 0.80	0.0 0.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
55	1.00 0.0	1.00 -1.00e-03	0.60 1.00	0.0 0.80	0.0 0.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
56	1.00 0.0	1.00 1.00e-03	0.60 1.00	0.0 0.80	0.0 0.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
57	1.00 0.0	1.00 0.0	0.0 1.00	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
58	1.00 0.0	1.00 0.0	0.0 1.00	0.0 0.80	0.0 0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
59	1.00 0.0	1.00 0.0	0.0 1.00	0.0 0.0	0.0 0.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
60	1.00 0.0	1.00 0.0	0.0 1.00	0.0 0.80	0.0 0.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
61	1.00 0.0	1.00 0.0	0.70 1.00	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
62	1.00 0.0	1.00 0.0	0.70 1.00	0.0 0.80	0.0 0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
63	1.00 0.0	1.00 0.0	0.70 1.00	0.0 0.0	0.0 0.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
64	1.00 0.0	1.00 0.0	0.70 1.00	0.0 0.80	0.0 0.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
65	1.00 0.0	1.00 0.0	0.0 1.00	0.20 0.0	0.0 0.90	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
66	1.00 0.0	1.00 0.0	0.0 1.00	0.20 0.80	0.0 0.90	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
67	1.00 0.0	1.00 0.0	0.60 1.00	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
68	1.00 0.0	1.00 0.0	0.60 1.00	0.0 0.80	0.0 0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
69	1.00 0.0	1.00 0.0	0.60 1.00	0.20 0.0	0.0 0.90	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
70	1.00 0.0	1.00 0.0	0.60 1.00	0.20 0.80	0.0 0.90	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
71	1.00 0.0	1.00 0.0	0.0 1.00	0.0 0.90	0.0 0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
72	1.00 0.0	1.00 0.0	0.0 1.00	0.0 0.90	0.0 0.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
73	1.00 0.0	1.00 0.0	0.60 1.00	0.0 0.90	0.0 0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
74	1.00 0.0	1.00 0.0	0.60 1.00	0.0 0.0	0.0 0.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
75	1.00 0.0	1.00 0.0	0.60 1.00	0.0 0.90	0.0 0.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
76	1.00 0.0	1.00 0.0	0.0 1.00	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
77	1.00 0.0	1.00 0.0	0.0 1.00	0.0 0.80	0.0 0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
78	1.00 0.0	1.00 0.0	0.0 1.00	0.0 0.0	0.0 0.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
79	1.00 0.0	1.00 0.0	0.0 1.00	0.0 0.80	0.0 0.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
80	1.00 0.0	1.00 0.0	0.60 1.00	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
81	1.00 0.0	1.00 0.0	0.60 1.00	0.0 0.80	0.0 0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
82	1.00 0.0	1.00 0.0	0.60 1.00	0.0 0.0	0.0 0.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
83	1.00 0.0	1.00 0.0	0.60 1.00	0.0 0.80	0.0 0.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
84	1.00 0.0	1.00 0.0	0.0 1.00	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
85	1.00 0.0	1.00 0.0	0.0 1.00	0.0 1.00	0.0 0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
86	1.00	1.00	0.0	0.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

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...
	0.0	0.0	1.00	0.0	1.00									
87	1.00	1.00	0.0	0.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	1.00	1.00									
88	1.00	1.00	1.00	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	1.00	0.0	0.0									
89	1.00	1.00	1.00	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	1.00	1.00	0.0									
90	1.00	1.00	1.00	0.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.0	1.00									
91	1.00	1.00	1.00	0.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	1.00	1.00									
92	1.00	1.00	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.0	1.00									
93	1.00	1.00	0.0	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	1.00	1.00									
94	1.00	1.00	0.70	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	1.00	0.0	0.0									
95	1.00	1.00	0.70	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	1.00	1.00	0.0									
96	1.00	1.00	0.70	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.0	1.00									
97	1.00	1.00	0.70	1.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	1.00	1.00									
98	1.00	1.00	0.70	0.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	0.0	1.00									
99	1.00	1.00	0.70	0.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
	0.0	0.0	1.00	1.00	1.00									

3.2. VERIFICA NEI CONFRONTI DEI CARICHI STATICI

L'analisi del fabbricato ha previsto innanzitutto la verifica della struttura in condizioni statiche, al fine di controllare l'adeguatezza del modello matematico ed avere un riscontro con i calcoli eseguiti all'epoca della costruzione del fabbricato.

3.2.1.DEFORMAZIONI

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.

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

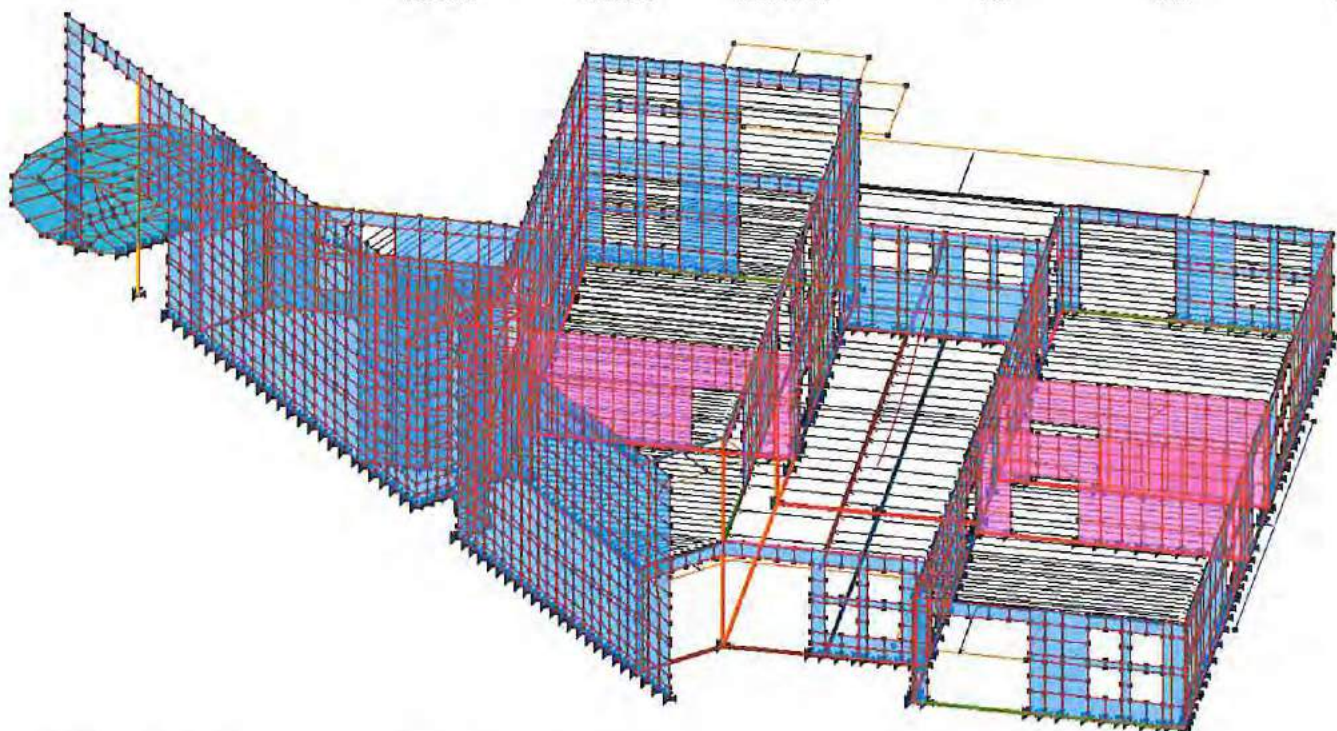
Una prima tabella riporta infatti per ogni nodo e per ogni combinazione (o caso di carico) gli spostamenti nodali.

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	Traslazione X	Traslazione Y	Traslazione Z	Rotazione X	Rotazione Y	Rotazione Z
	-0.17	-2.46	-60.56	-0.06	-0.04	-0.01
	0.11	1.51	0.0	0.07	0.05	0.01

Nodo	Azione X	Azione Y	Azione Z	Azione RX	Azione RY	Azione RZ
	-9085.33	-7787.94	-9.188e+04	0.0	0.0	0.0
	4634.04	4416.40	1.035e+04	0.0	0.0	0.0



3.2.2.RISULTATI OPERE DI FONDAZIONE

Per la verifica delle fondazioni si è utilizzato il modello descritto precedentemente sbloccando i nodi relativi alle fondazioni.

Il controllo dei risultati delle analisi condotte, per quanto concerne le opere di fondazione, è possibile in relazione alle tabelle sottoriportate.

La prima tabella è riferita alle fondazioni tipo palo e plinto su pali.

Per questo tipo di fondazione vengono riportate le sei componenti di sollecitazione (esprese nel riferimento globale della struttura) per ogni palo componente l'opera.

In particolare viene riportato:

Nodo	numero del nodo a cui è applicato il plinto
Tipo	codice corrispondente al nome assegnato al tipo di plinto di fondazione: 3) palo singolo (<i>PALO</i>) 4) plinto su palo 5) plinto su due pali (<i>PL.2P</i>) 6) plinto su tre pali (<i>PL.3P</i>) 7) plinto su quattro pali (<i>PL.4P</i>) 8) plinto rettangolare su cinque pali (<i>PL.5P.R</i>) 9) plinto pentagonale su cinque pali (<i>PL.5P</i>) 10) plinto su sei pali (<i>PL.6P</i>)
Palo	numero del palo
Comb.	combinazione di carico in cui si verificano le sei componenti di sollecitazione.

Quota	quota assoluta della sezione del palo per cui si riportano le sei componenti di sollecitazione.
--------------	-------------------------------------------------------------------------------------------------

L'azione F_z (corrispondente allo sforzo normale nel palo) è costante poiché il peso del palo stesso non è considerato nella modellazione.

La seconda tabella è riferita alle fondazioni tipo plinto su suolo elastico.

Per questo tipo di fondazione vengono riportate le pressioni nei quattro vertici dell'impronta sul terreno.

In particolare viene riportato:

Nodo	numero del nodo a cui è applicato il plinto
Tipo	Codice identificativo del nome assegnato al plinto
area	area dell'impronta del plinto
Wink O Wink V	coefficienti di Winkler (orizzontale e verticale) adottati
Comb	Combinazione di carico in cui si verificano i valori riportati
Pt (P1 P2 P3 P4)	valori di pressione nei vertici

La terza tabella è riferita alle fondazioni tipo platea su suolo elastico.

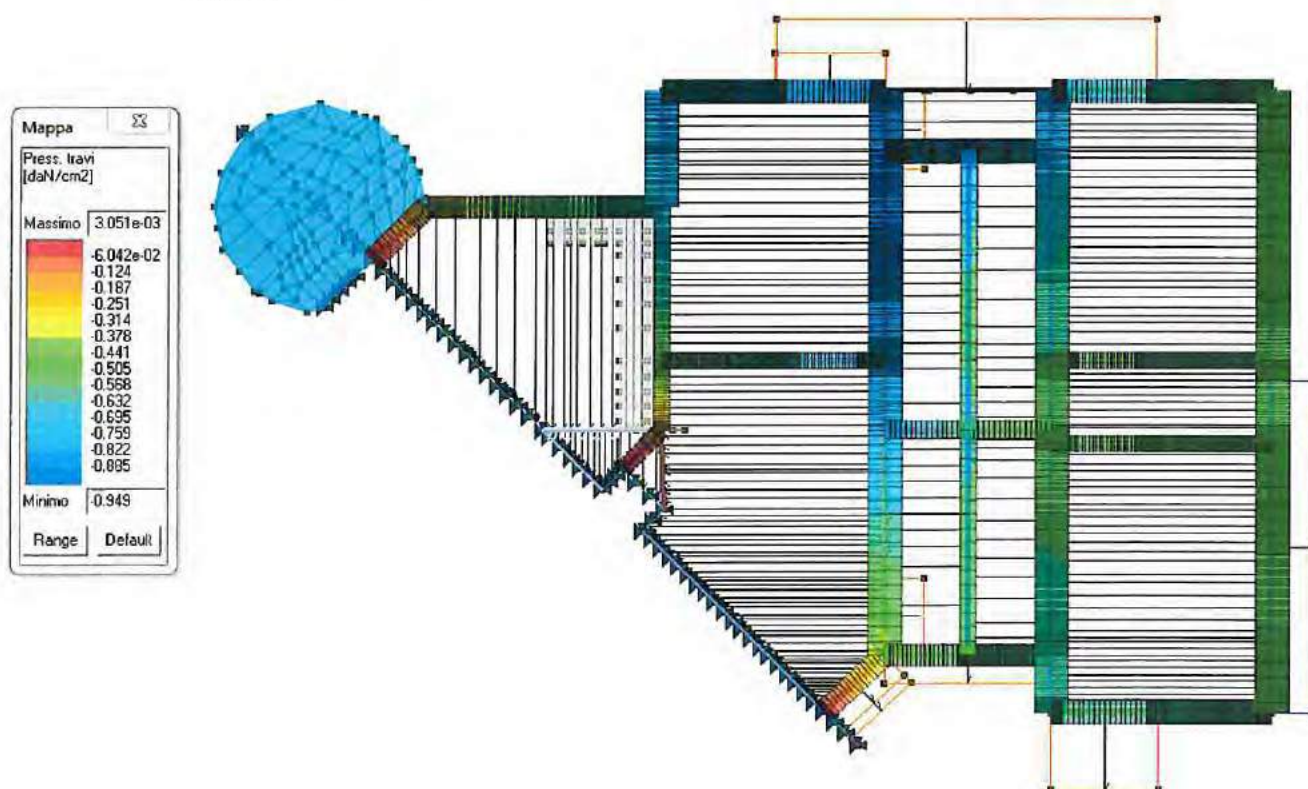
Per questo tipo di fondazione vengono riportate le pressioni in ogni vertice (nodo) degli elementi costituenti la platea.

La quarta tabella è riferita alle fondazioni tipo trave su suolo elastico.

Per questo tipo di fondazione vengono riportate le pressioni alle estremità dell'elemento e la massima (in valore assoluto) pressione lungo lo sviluppo dell'elemento.

Vengono inoltre riportati, con funzione statistica, i valori massimo e minimo delle pressioni che compaiono nella tabella.

Elem.	Pt ini	Pt fin	Pt max	Pt ini	Pt fin	Pt max	Pt ini	Pt fin	Pt max
	-0.95								
	-1.47e-06								



3.2.3.VERIFICA ELEMENTI IN C.A.

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 sottoriportate.

Gli elementi vengono suddivisi, in relazione alle proprietà in elementi:

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

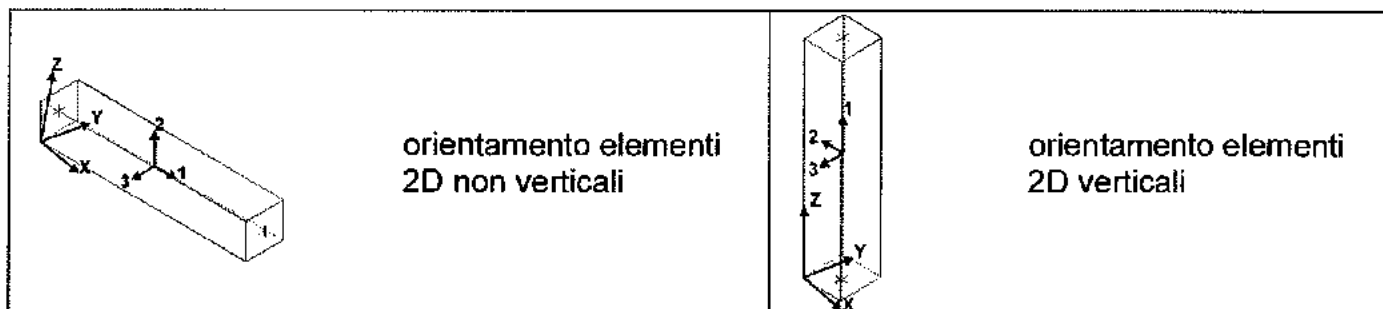
Per ogni elemento, e per ogni combinazione (o caso di carico) vengono riportati i risultati più significativi.

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

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



LEGENDA VERIFICHE ELEMENTI TRAVE C.A.

In tabella vengono riportati per ogni elemento il numero dello stesso ed il codice di verifica.

Nel caso in cui si sia proceduto alla progettazione con le tensioni ammissibili vengono riportate le massime tensioni nell'elemento (massima compressione nel calcestruzzo, massima compressione media nel calcestruzzo, massima tensione nell'acciaio, massima tensione tangenziale) con l'indicazione delle combinazioni in cui si sono attinti i rispettivi valori.

Nel caso in cui si sia proceduto alla progettazione con il metodo degli stati limite vengono riportati il rapporto x/d , le verifiche per sollecitazioni proporzionali e la verifica per compressione media con l'indicazione delle combinazioni in cui si sono attinti i rispettivi valori.

Per gli elementi tipo pilastro sono riportati numero e diametro dei ferri di vertice, numero e diametro di ferri disposti lungo i lati L1 (paralleli alla base della sezione) e lungo i lati L2 (paralleli all'altezza della sezione).

Per gli elementi tipo trave sono riportati infine le quantità di armatura inferiore e superiore. In particolare i simboli utilizzati con il metodo delle tensioni ammissibili assumono il seguente significato:

M_P X Y	Numero della pilastrata e posizione in pianta
M_T Z P P	Numero della travata, quota media pilastrata iniziale e finale (nodo in assenza di pilastrata)
Pilas. Trave	o numero identificativo dell'elemento
Note	Viene riportato il codice relativo alla sezione(s) e relativo al materiale(m); nella terza riga viene riportato il valore delle snellezze in direzione 2-2 e 3-3
Stato	Codici di verifica relativi alle tensioni normali e alle tensioni tangenziali
Quota	Ascissa del punto di verifica
%Af	Percentuale di area di armatura rispetto a quella di calcestruzzo
Armat. long.	Numero e diametro dei ferri di armatura longitudinale: ferri di vertice + ferri di lato (vedi seguente figura)
Af inf.	Area di armatura longitudinale posta all'intradosso della trave
Af sup	Area di armatura longitudinale posta all'estradosso della trave
Sc max	Massima tensione di compressione del calcestruzzo
Sc med	Massima tensione media di compressione del calcestruzzo
Sf max	Tensione massima nell'acciaio
staffe	Vengono riportati i dati del tratto di staffatura in cui cade la sezione di verifica; in particolare: numero dei bracci, diametro, passo, lunghezza tratto
Tau max	Tensione massima tangenziale nel cls
Rif. comb	Combinazioni in cui si generano i seguenti valori di tensione: Sc max, Sc med, Sf max, Tau max
AfV	area dell'armatura atta ad assorbire le azioni di taglio
AfT	area dell'armatura atta ad assorbire le azioni di torsione
Scorr. P	Scorrimento dei piegati
Af long.	Area del ferro longitudinale aggiuntivo per assorbire la torsione

Mentre i simboli utilizzati con il metodo degli stati limite assumono il seguente significato:

r. snell.	Rapporto λ su λ^* : valore superiore a 1 per elementi snelli, caso in cui viene effettuata la verifica con il metodo diretto dello stato di equilibrio
Verifica(verif.)	rapporto S_d/S_u con sollecitazioni ultime proporzionali o a sforzo normale costante: valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
ver.sis	rapporto N_d/N_u con N_u calcolato come al punto 7.4.4.2.2.1; valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
ver.V/T	rapporto S_d/S_u con sollecitazioni taglianti e torcenti proporzionali valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
x/d	rapporto tra posizione dell'asse neutro e altezza utile alla rottura della sezione (per sola flessione)

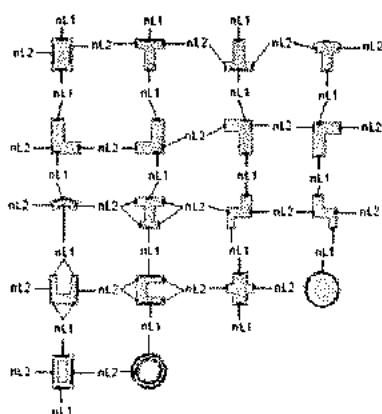
Per gli elementi progettati secondo il criterio della gerarchia delle resistenze (pilastri e travi) si riporta una ulteriore tabella di seguito descritta:

M negativo i	Valore del momento resistente negativo (positivo) all'estremità iniziale i (finale f) della trave
---------------------	---------------------------------------------------------------------------------------------------

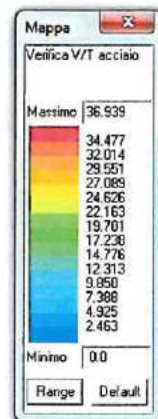
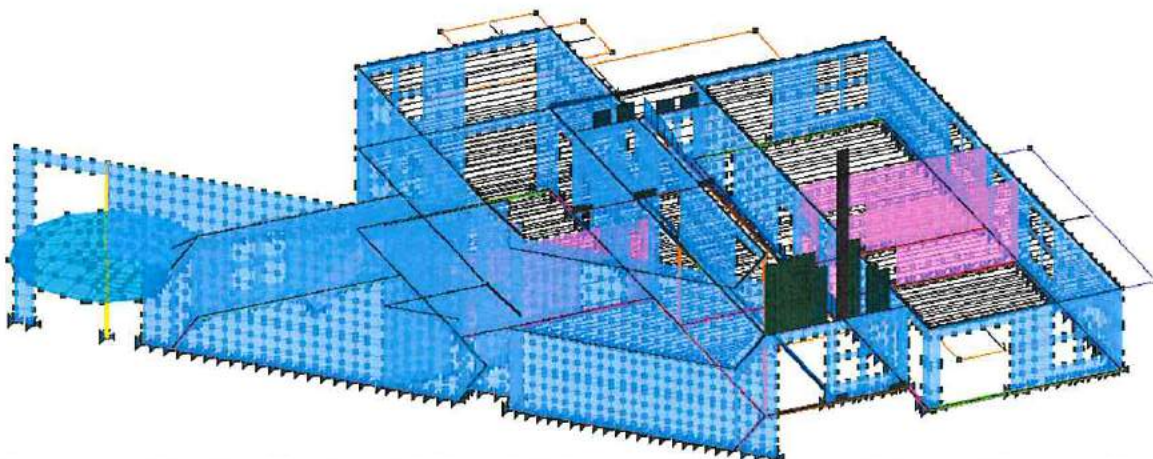
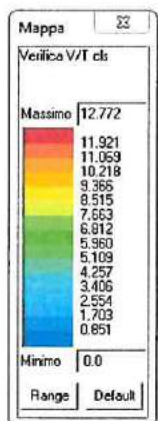
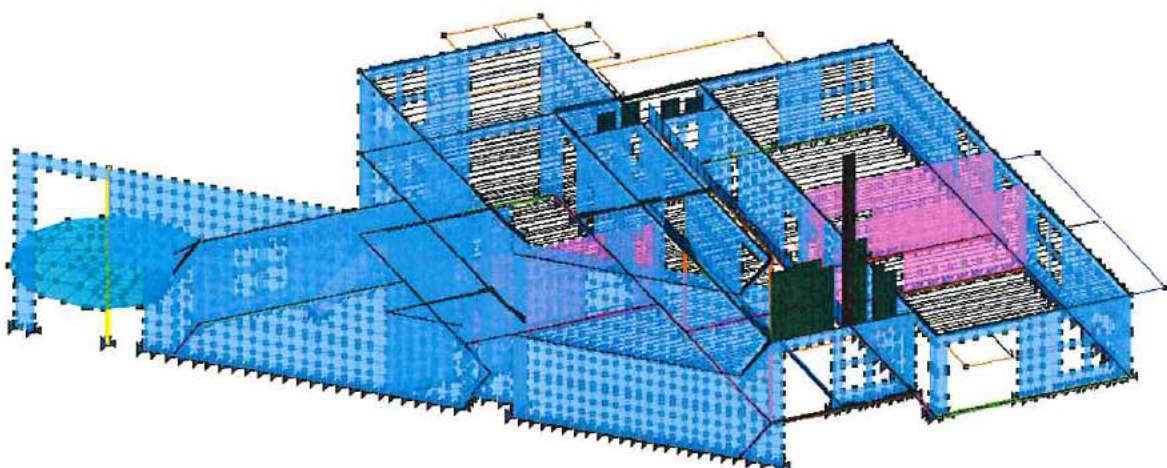
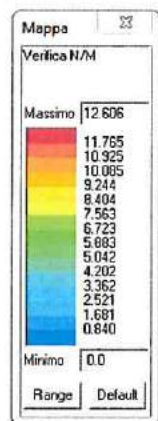
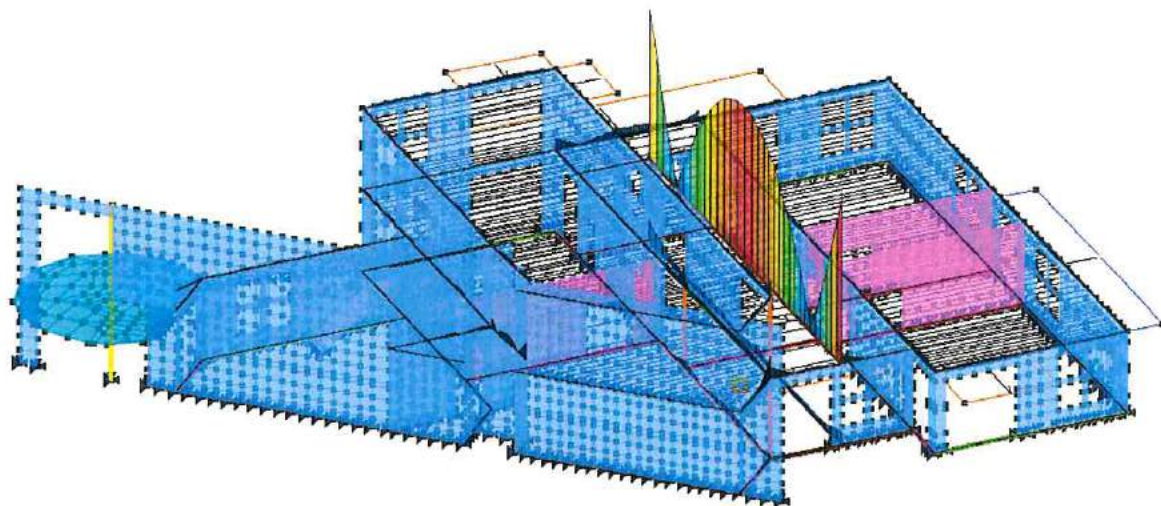
V M-i M+f	Taglio generato dai momenti resistenti negativo i e positivo f (positivo i e negativo f)
V totale	Massimo valore assoluto ottenuto per combinazione del taglio isostatico e dei tagli concomitanti (p.to 7.4.4.1.1.)
Verif. V	Rapporto tra il taglio massimo e V_{r1} (p.to 7.4.4.1.2.2);
Sovr. 2-2 i	Sovreresistenza del pilastro (come da formula 7.4.4). Rapporto tra i momenti resistenti delle travi e dei pilastri. Il valore del fattore rispettivamente per il momento 2-2 (3-3) alla base i ed alla sommità f del pilastro deve essere maggiore del γ_{Rd} adottato
M 2-2 i	Valore del momento resistente rispettivamente per 2-2 (3-3) alla base i ed alla sommità f del pilastro (massimo momento in presenza dello sforzo normale di calcolo)
Luce per V	Luce di calcolo per la definizione del taglio (generato dai momenti resistenti)
V M2-2	Valore del taglio generato dai momenti resistenti 2-2 (3-3)

Per i nodi trave-pilastro viene riportata la seguente tabella relativa al calcolo delle armature di confinamento e alla verifica di resistenza del nodo (richiesta solo per strutture in classe di duttilità alta); le caselle vuote indicano parametri non riportati in quanto non necessari.

Stato	Esito della verifica (come da formula 7.4.8) per resistenza a compressione del nodo (solo CDA)
I 7.4.29	Passo delle staffe di confinamento come richiesto dalla formula 7.4.29
Bj2(3)	Dimensione del nodo per il taglio in direzione 2 (3)
Hjc2(2)	Distanza tra le giaciture di armatura del pilastro per il taglio in direzione 2 (3)
V. 7.4.8	Rapporto tra il taglio V_{jbd} e il taglio resistente come da formula 7.4.8 (solo CDA)
I 7.4.10	Passo delle staffe valutato in funzione della formula 7.4.10 (solo CDA)



schema della distribuzione delle armature longitudinali



Trave	M3 mx/mn	M2 mx/mn	D 2 / D 3	Q 2 / Q 3	N	V 2	V 3	T
	-5.267e+06	-5.591e+05	-60.44	-2.401e+04	-1.477e+04	-4.303e+04	-1.866e+04	-1.282e+06
Trave f.	4.734e+06	5.527e+05	60.52	0.0	2.128e+04	2.166e+04	1.558e+04	2.976e+06
	M3 mx/mn	M2 mx/mn	D 2 / D 3	Pt	N	V 2	V 3	T
	-1.444e+06	-2.195e+04	-0.02	-0.02	-0.67	-1.052e+04	-1387.46	-5.533e+05
	8.781e+05	1.835e+04	4.24e-03	4.24e-03	1.13	1.049e+04	1442.48	5.970e+05

Trave	Note	Pos. cm	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	M_T= 1 x/d	Z=350.0 V N/M	N=1657 V V/T cls	N=1962 V V/T acc	Staffe Rif. cmb L=cm
50	ok,ok	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	4.76e-03	6.42e-03	2d8/25 L=48 1,1,1
s=11,m=2		48.5	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	4.76e-03	6.42e-03	2d8/25 L=48 1,1,1
431	ok,ok	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.01	0.02	2d8/25 L=50 1,22,21
s=11,m=2		50.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.02	4.28e-03	3.90e-03	2d8/25 L=50 21,22,21
430	ok,ok	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.02	4.42e-03	3.90e-03	2d8/25 L=50 21,22,21

	s=11,m=2	50.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.01	0.02	2d8/25 L=50	1,22,21
49	ok,ok	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	2.35e-03	3.18e-03	2d8/25 L=24	1,1,1
	s=11,m=2	24.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	2.35e-03	3.18e-03	2d8/25 L=24	1,1,1
428	ok,ok	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.01	0.01	2d8/25 L=50	5,18,2
	s=11,m=2	50.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	7.55e-03	4.44e-03	3.49e-03	2d8/25 L=50	2,8,7
427	ok,ok	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	7.53e-03	5.68e-03	3.49e-03	2d8/25 L=50	2,8,7
	s=11,m=2	50.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.01	0.01	2d8/25 L=50	1,18,2
48	ok,ok	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	6.65e-03	9.01e-03	2d8/25 L=68	1,1,1
	s=11,m=2	68.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	6.65e-03	9.01e-03	2d8/25 L=68	1,1,1
47	ok,ok	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	6.66e-03	9.01e-03	2d8/25 L=68	1,1,1
	s=11,m=2	68.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	6.66e-03	9.01e-03	2d8/25 L=68	1,1,1
46	ok,ok	0.0	1.34	12.7	12.7	0.0	0.20	0.0	0.04	0.04	2d8/20 L=40	1,17,17
	s=11,m=2	40.0	1.34	12.7	12.7	0.0	0.20	0.0	0.04	0.04	2d8/20 L=40	1,17,17
422	ok,NV	0.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.0	0.08	0.20	2d8/20 L=60	21,17,18
	s=9,m=2	60.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.07	0.03	0.05	2d8/20 L=60	17,17,18
421	ok,NV	0.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.07	0.07	0.16	2d8/20 L=60	17,17,21
	s=9,m=2	60.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.12	0.02	0.01	2d8/20 L=60	17,17,7
419	ok,NV	0.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.12	0.03	0.04	2d8/20 L=60	17,22,22
	s=9,m=2	60.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.10	0.05	0.11	2d8/20 L=60	17,17,17
416	ok,NV	0.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.10	0.02	0.04	2d8/20 L=60	17,17,18
	s=9,m=2	60.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.04	0.07	0.19	2d8/20 L=60	18,17,18
414	ok,NV	0.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.04	0.02	0.01	2d8/20 L=60	18,17,21
	s=9,m=2	60.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.0	0.06	0.14	2d8/20 L=60	17,17,18
45	ok,NV	0.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.0	0.02	0.07	2d8/20 L=54	1,17,17
	s=9,m=2	54.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.0	0.02	0.07	2d8/20 L=54	1,17,17
375	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.79	0.35	0.94	2d8/20 L=152	17,21,33
	s=12,m=2	151.8	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.20	0.25	0.64	2d8/20 L=152	21,38,33
368	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.20	0.25	0.64	2d8/20 L=150	21,40,33
	s=12,m=2	150.2	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.54	0.15	0.35	2d8/20 L=150	21,40,33
353	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.54	0.15	0.35	2d8/20 L=152	21,38,33
	s=12,m=2	151.7	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.24	0.24	0.63	2d8/20 L=152	17,38,33
346	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.24	0.24	0.63	2d8/20 L=141	18,36,33
	s=12,m=2	141.3	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.63	0.33	0.91	2d8/20 L=141	21,36,33
11	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.0	0.01	0.04	2d8/20 L=26	1,17,17
	s=12,m=2	26.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.0	0.01	0.04	2d8/20 L=26	1,17,17
9	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.0	0.01	0.04	2d8/20 L=26	1,17,17
	s=12,m=2	26.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.0	0.01	0.04	2d8/20 L=26	1,17,17
304	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.0	0.04	0.07	2d8/20 L=57	18,18,18
	s=12,m=2	57.1	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.01	0.05	0.10	2d8/20 L=57	21,21,21
302	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.01	0.09	0.21	2d8/20 L=57	21,22,21
	s=12,m=2	57.1	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.06	0.03	0.04	2d8/20 L=57	18,22,21
300	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.06	0.07	0.14	2d8/20 L=57	18,21,21
	s=12,m=2	57.1	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.09	0.03	0.03	2d8/20 L=57	17,17,18
299	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.09	0.02	0.02	2d8/20 L=57	17,22,21
	s=12,m=2	57.1	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.05	0.07	0.15	2d8/20 L=57	17,18,18
297	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.05	0.02	0.01	2d8/20 L=57	17,18,1
	s=12,m=2	57.1	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.0	0.07	0.18	2d8/20 L=57	18,22,17
8	ok,ok	0.0	1.59	12.7	12.7	0.0	0.23	0.0	0.05	0.05	2d8/20 L=40	1,17,17
	s=21,m=2	40.0	1.59	12.7	12.7	0.0	0.23	0.0	0.05	0.05	2d8/20 L=40	1,17,17
6	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.81e-03	9.18e-03	2d8/25 L=68	1,1,1
	s=21,m=2	68.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.81e-03	9.18e-03	2d8/25 L=68	1,1,1
3	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.81e-03	9.18e-03	2d8/25 L=68	1,1,1
	s=21,m=2	68.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.81e-03	9.18e-03	2d8/25 L=68	1,1,1
287	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.87e-03	4.27e-03	2d8/25 L=50	1,6,6
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	6.02e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	17,21,17
285	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	5.99e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	17,21,17
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	5.84e-03	4.27e-03	2d8/25 L=50	1,6,6
2	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	2.40e-03	3.24e-03	2d8/25 L=24	1,1,1
	s=21,m=2	24.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	2.40e-03	3.24e-03	2d8/25 L=24	1,1,1
280	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	8.42e-03	9.39e-03	2d8/25 L=50	1,5,5
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	4.22e-03	4.96e-03	4.50e-03	2d8/25 L=50	5,22,18
278	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	4.20e-03	5.38e-03	4.50e-03	2d8/25 L=50	5,22,18
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	8.72e-03	9.39e-03	2d8/25 L=50	1,21,5
1	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.26e-03	8.44e-03	2d8/25 L=62	1,1,1
	s=21,m=2	62.5	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.26e-03	8.44e-03	2d8/25 L=62	1,1,1
M_T=2 Z=350.0 N=1694 N=1817												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
10	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.0	0.02	0.07	2d8/20 L=43	1,17,17
	s=12,m=2	42.5	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.0	0.02	0.07	2d8/20 L=43	1,17,17
305	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.0	0.09	0.27	2d8/20 L=60	22,17,17
	s=12,m=2	60.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.11	0.03	0.09	2d8/20 L=60	18,17,17
303	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.10	0.08	0.23	2d8/20 L=60	17,22,22
	s=12,m=2	60.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.18	0.02	0.04	2d8/20 L=60	17,22,22
301	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.18	0.03	0.08	2d8/20 L=60	17,22,22
	s=12,m=2	60.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.17	0.04	0.11	2d8/20 L=60	22,17,17
298	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.17	0.02	0.05	2d8/20 L=60	22,17,17
	s=12,m=2	60.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.09	0.08	0.24	2d8/20 L=60	22,17,17

296	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.09	0.02	0.06	2d8/20 L=60	22,22,22
	s=12,m=2	60.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.0	0.09	0.25	2d8/20 L=60	17,22,22
7	ok,ok	0.0	1.59	12.7	12.7	0.0	0.23	0.0	0.06	0.06	2d8/20 L=44	1,17,17
	s=21,m=2	44.4	1.59	12.7	12.7	0.0	0.23	0.0	0.06	0.06	2d8/20 L=44	1,17,17
5	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	5.01e-03	6.75e-03	2d8/25 L=50	1,1,1
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	5.01e-03	6.75e-03	2d8/25 L=50	1,1,1
4	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	7.67e-03	0.01	2d8/25 L=77	1,1,1
	s=21,m=2	76.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	7.67e-03	0.01	2d8/25 L=77	1,1,1
288	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	3.34e-03	3.11e-03	2d8/25 L=50	1,22,22
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.02	0.01	0.02	2d8/25 L=50	22,22,22
286	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.02	0.01	0.02	2d8/25 L=50	22,22,22
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	3.07e-03	3.11e-03	2d8/25 L=50	1,22,22
150	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	2.40e-03	3.89e-03	2d8/30 L=24	1,1,1
	s=21,m=2	24.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	2.40e-03	3.89e-03	2d8/30 L=24	1,1,1
281	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	8.51e-03	0.01	2d8/25 L=50	1,6,6
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	6.79e-03	2.47e-03	2.84e-03	2d8/25 L=50	6,17,17
279	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	6.73e-03	2.52e-03	2.84e-03	2d8/25 L=50	6,17,17
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	8.55e-03	0.01	2d8/25 L=50	1,6,6
151	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	2.68e-03	4.34e-03	2d8/30 L=27	1,1,1
	s=21,m=2	26.8	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	2.68e-03	4.34e-03	2d8/30 L=27	1,1,1
152	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	3.58e-03	5.79e-03	2d8/30 L=36	1,1,1
	s=21,m=2	35.8	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	3.58e-03	5.79e-03	2d8/30 L=36	1,1,1
M_T= 3 Z=350.0 N=1784 N=1817												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
29	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.05	2d8/25 L=28	1,17,17
	s=21,m=2	27.5	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.05	2d8/25 L=28	1,17,17
28	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.05	2d8/25 L=27	1,17,17
	s=21,m=2	27.5	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.05	2d8/25 L=27	1,17,17
339	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.30	0.10	2d8/25 L=51	22,21,22
	s=21,m=2	51.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.02	0.27	0.07	2d8/25 L=51	22,21,17
338	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.02	0.20	0.01	2d8/25 L=39	22,22,22
	s=21,m=2	39.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.07	0.30	0.14	2d8/25 L=39	22,22,22
518	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.08	0.20	0.02	2d8/25 L=61	22,22,22
	s=21,m=2	61.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.25	0.32	0.18	2d8/25 L=61	22,21,17
27	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=49	1,17,17
	s=21,m=2	49.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=49	1,17,17
149	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=29	1,17,17
	s=21,m=2	28.5	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=29	1,17,17
333	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.23	0.18	2d8/25 L=80	1,22,22
	s=21,m=2	80.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.23	0.18	2d8/25 L=80	22,22,17
26	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.15	0.20	2d8/25 L=89	1,17,17
	s=21,m=2	89.1	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.15	0.20	2d8/25 L=89	1,17,17
25	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=68	1,17,17
	s=21,m=2	67.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=68	1,17,17
24	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=68	1,17,17
	s=21,m=2	67.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=68	1,17,17
23	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=68	1,17,17
	s=21,m=2	67.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=68	1,17,17
22	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=68	1,17,17
	s=21,m=2	67.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=68	1,17,17
21	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.14	0.20	2d8/25 L=90	1,17,17
	s=21,m=2	89.7	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.14	0.20	2d8/25 L=90	1,17,17
461	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.13	2d8/25 L=65	1,17,22
	s=21,m=2	65.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.02	0.12	0.15	2d8/25 L=65	17,17,17
509	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.02	0.12	0.15	2d8/25 L=65	17,17,17
	s=21,m=2	65.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.13	2d8/25 L=65	17,17,22
20	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.04	0.06	2d8/25 L=25	1,17,17
	s=21,m=2	25.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.04	0.06	2d8/25 L=25	1,17,17
108	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=50	1,17,17
	s=21,m=2	50.2	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=50	1,17,17
109	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=20	1,17,17
	s=21,m=2	19.8	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=20	1,17,17
337	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.09	0.14	2d8/30 L=53	22,21,22
	s=21,m=2	53.3	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	1.95e-03	0.09	0.14	2d8/30 L=53	6,17,17
389	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	1.93e-03	0.08	0.14	2d8/30 L=53	6,17,18
	s=21,m=2	53.3	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	5.71e-04	0.09	0.14	2d8/30 L=53	27,21,21
268	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	5.69e-04	0.09	0.14	2d8/30 L=53	27,17,21
	s=21,m=2	53.3	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.09	0.14	2d8/30 L=53	1,17,18
110	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=70	1,17,17
	s=21,m=2	70.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=70	1,17,17
19	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.04	0.06	2d8/25 L=25	1,21,17
	s=21,m=2	25.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.04	0.06	2d8/25 L=25	1,21,17
321	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.13	2d8/25 L=65	17,17,18
	s=21,m=2	65.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.02	0.12	0.15	2d8/25 L=65	21,17,21
320	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.02	0.12	0.15	2d8/25 L=65	21,21,21
	s=21,m=2	65.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.13	2d8/25 L=65	9,17,18
18	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.21	0.28	2d8/25 L=129	1,21,17

s=21,m=2	128.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.21	0.28	2d8/25 L=129	1,21,17
17 ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.17	2d8/25 L=79	1,21,17
s=21,m=2	78.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.17	2d8/25 L=79	1,21,17
16 ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.17	2d8/25 L=79	1,21,17
s=21,m=2	78.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.17	2d8/25 L=79	1,21,17
15 ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.17	2d8/25 L=79	1,17,17
s=21,m=2	78.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.17	2d8/25 L=79	1,17,17
14 ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.14	2d8/25 L=66	1,17,17
s=21,m=2	65.7	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.14	2d8/25 L=66	1,17,17
240 ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.23	0.18	2d8/25 L=80	17,22,22
s=21,m=2	80.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.23	0.18	2d8/25 L=80	21,22,17
13 ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.15	0.20	2d8/25 L=90	1,17,17
s=21,m=2	90.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.15	0.20	2d8/25 L=90	1,17,17
311 ok,NV	0.0	0.95	7.6	7.6	0.0	0.21	0.06	0.44	0.26	2d8/25 L=68	18,21,18
s=21,m=2	68.0	0.95	7.6	7.6	0.0	0.21	2.13e-03	0.34	0.12	2d8/25 L=68	6,21,21
310 ok,NV	0.0	0.95	7.6	7.6	0.0	0.21	2.11e-03	0.20	0.19	2d8/25 L=68	6,22,22
s=21,m=2	68.0	0.95	7.6	7.6	0.0	0.21	0.0	0.20	0.19	2d8/25 L=68	7,21,17
12 ok,NV	0.0	0.95	7.6	7.6	0.0	0.21	0.0	0.16	0.21	2d8/25 L=77	1,17,17
s=21,m=2	76.5	0.95	7.6	7.6	0.0	0.21	0.0	0.16	0.21	2d8/25 L=77	1,17,17
M_T= 4 Z=350.0 N=1787 N=1868											
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
39 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	4.10e-03	6.69e-03	2d8/25 L=41	1,1,1
s=20,m=2	41.2	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	4.10e-03	6.69e-03	2d8/25 L=41	1,1,1
38 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	4.13e-03	6.69e-03	2d8/25 L=41	1,1,1
s=20,m=2	41.3	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	4.13e-03	6.69e-03	2d8/25 L=41	1,1,1
373 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	8.0	0.15	1.92e-06	1.33	3.34	2d8/25 L=75	21,22,22
s=20,m=2	75.0	0.32	3.1	3.1	8.0	0.15	1.06e-05	1.33	3.34	2d8/25 L=75	21,22,22
37 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	2.40e-03	3.89e-03	2d8/25 L=24	1,1,1
s=20,m=2	24.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	2.40e-03	3.89e-03	2d8/25 L=24	1,1,1
369 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	8.0	0.15	1.58e-05	1.75	3.86	2d8/25 L=75	21,22,22
s=20,m=2	75.0	0.32	3.1	3.1	8.0	0.15	1.22e-06	1.75	3.86	2d8/25 L=75	21,22,22
153 ok,NV	0.0	0.24	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	4.02e-03	7.97e-03	2d8/30 L=41	1,5,1
s=20,m=2	41.0	0.24	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	4.02e-03	7.97e-03	2d8/30 L=41	1,5,1
154 ok,NV	0.0	0.24	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	5.05e-03	0.01	2d8/30 L=51	1,6,1
s=20,m=2	51.5	0.24	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	5.05e-03	0.01	2d8/30 L=51	1,6,1
352 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	8.0	0.15	1.32e-05	1.37	2.73	2d8/25 L=75	22,21,21
s=20,m=2	75.0	0.32	3.1	3.1	8.0	0.15	1.38e-05	1.37	2.73	2d8/25 L=75	22,21,21
34 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	2.40e-03	3.89e-03	2d8/25 L=24	1,6,1
s=20,m=2	24.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	2.40e-03	3.89e-03	2d8/25 L=24	1,6,1
348 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	8.0	0.15	8.76e-06	1.19	2.96	2d8/25 L=75	22,22,22
s=20,m=2	75.0	0.32	3.1	3.1	8.0	0.15	1.67e-06	1.19	2.96	2d8/25 L=75	22,22,22
32 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	4.12e-03	6.69e-03	2d8/25 L=41	1,6,1
s=20,m=2	41.2	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	4.12e-03	6.69e-03	2d8/25 L=41	1,6,1
30 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	3.07e-03	4.99e-03	2d8/25 L=31	1,6,1
s=20,m=2	30.8	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	3.07e-03	4.99e-03	2d8/25 L=31	1,6,1
M_T= 5 Z=350.0 N=1811 N=1896											
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
377 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	28.1	0.15	0.80	5.18	15.33	2d8/25 L=32	21,17,17
s=20,m=2	51.8	0.32	3.1	3.1	28.1	0.15	0.37	5.15	15.14	2d8/25 L=32	21,17,17
374 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	32.2	0.15	0.35	5.31	15.89	2d8/25 L=52	21,17,17
s=20,m=2	51.8	0.32	3.1	3.1	32.2	0.15	0.03	5.28	15.70	2d8/25 L=52	21,17,17
372 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	32.2	0.15	0.03	5.43	15.99	2d8/25 L=52	21,18,17
s=20,m=2	51.8	0.32	3.1	3.1	32.2	0.15	0.15	5.40	15.80	2d8/25 L=52	17,18,17
370 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	32.2	0.15	0.15	5.44	15.91	2d8/25 L=52	17,17,17
s=20,m=2	51.8	0.32	3.1	3.1	32.2	0.15	0.17	5.43	15.87	2d8/25 L=52	17,17,17
367 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	24.1	0.15	0.17	4.69	12.17	2d8/25 L=52	17,17,17
s=20,m=2	51.8	0.32	3.1	3.1	24.1	0.15	2.33e-05	4.72	12.36	2d8/25 L=52	17,17,17
36 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	0.02	0.03	2d8/25 L=38	1,17,17
s=20,m=2	38.5	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	0.02	0.03	2d8/25 L=38	1,17,17
356 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	72.4	0.15	0.43	12.74	36.76	2d8/25 L=50	17,21,21
s=20,m=2	50.0	0.32	3.1	3.1	72.4	0.15	0.32	12.77	36.94	2d8/25 L=50	17,21,21
354 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	32.2	0.15	0.31	6.23	16.65	2d8/25 L=50	17,21,21
s=20,m=2	50.0	0.32	3.1	3.1	32.2	0.15	7.58e-05	6.26	16.83	2d8/25 L=50	21,21,21
35 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	0.01	0.02	2d8/25 L=24	1,18,17
s=20,m=2	24.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	0.01	0.02	2d8/25 L=24	1,18,17
349 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	20.1	0.15	8.08e-05	4.04	10.54	2d8/25 L=50	18,22,22
s=20,m=2	50.0	0.32	3.1	3.1	20.1	0.15	0.05	4.06	10.68	2d8/25 L=50	18,22,22
347 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	20.1	0.15	0.05	3.47	9.17	2d8/25 L=50	18,22,22
s=20,m=2	50.0	0.32	3.1	3.1	20.1	0.15	6.23e-06	3.45	9.03	2d8/25 L=50	18,22,22
33 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	0.02	0.03	2d8/25 L=42	1,22,17
s=20,m=2	42.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	0.02	0.03	2d8/25 L=42	1,22,17
31 ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	0.01	0.02	2d8/25 L=32	1,17,17
s=20,m=2	31.5	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	0.01	0.02	2d8/25 L=32	1,17,17
M_T= 6 Z=350.0 P=1 P=2											
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
396 NV,ok	0.0	2.08	27.7	5.1	0.0	0.12	1.06	0.90	0.66	2d10/15 L=171	7,35,33
s=13,m=2	190.8	2.08	27.7	5.1	0.0	0.67	0.02	0.65	0.48	2d10/15 L=171	17,33,33

44	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.08	0.16	2d8/25 L=59	1,7,7
	s=13,m=2	59.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.08	0.16	2d8/25 L=59	1,7,7
43	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.06	0.12	2d8/25 L=46	1,7,7
	s=13,m=2	45.5	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.06	0.12	2d8/25 L=46	1,7,7
111	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.05	0.10	2d8/25 L=39	1,7,7
	s=13,m=2	39.5	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.05	0.10	2d8/25 L=39	1,7,7
393	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	1.09e-06	0.07	0.09	2d8/25 L=45	22,8,7
	s=13,m=2	45.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.01	0.09	0.14	2d8/25 L=45	7,8,8
392	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.01	0.13	0.24	2d8/25 L=85	7,8,8
	s=13,m=2	85.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.12	0.21	2d8/25 L=85	22,8,7
155	ok,NV	0.0	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.05	0.13	2d8/30 L=40	1,7,7
	s=13,m=2	40.0	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.05	0.13	2d8/30 L=40	1,7,7
170	ok,NV	0.0	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.05	0.13	2d8/30 L=41	1,7,7
	s=13,m=2	40.5	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.05	0.13	2d8/30 L=41	1,7,7
168	ok,NV	0.0	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.06	0.13	2d8/30 L=42	1,7,7
	s=13,m=2	41.7	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.06	0.13	2d8/30 L=42	1,7,7
166	ok,NV	0.0	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.06	0.13	2d8/30 L=42	1,7,7
	s=13,m=2	41.7	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.06	0.13	2d8/30 L=42	1,7,7
164	ok,NV	0.0	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.06	0.13	2d8/30 L=42	1,7,7
	s=13,m=2	41.7	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.06	0.13	2d8/30 L=42	1,7,7
162	ok,NV	0.0	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.09	0.20	2d8/30 L=63	1,8,7
	s=13,m=2	62.5	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.09	0.20	2d8/30 L=63	1,8,7
42	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.14	0.27	2d8/25 L=102	1,8,7
	s=13,m=2	102.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.14	0.27	2d8/25 L=102	1,8,7
424	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.17	0.21	2d8/25 L=79	18,8,7
	s=13,m=2	79.3	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.17	0.21	2d8/25 L=79	22,8,8
41	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.13	0.24	2d8/25 L=91	1,8,7
	s=13,m=2	90.7	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.13	0.24	2d8/25 L=91	1,8,7
381	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.04	0.34	0.32	2d8/25 L=68	22,21,7
	s=13,m=2	68.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.05	0.22	0.10	2d8/25 L=68	7,22,6
380	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.05	0.17	0.15	2d8/25 L=68	7,8,8
	s=13,m=2	68.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	1.04e-05	0.23	0.27	2d8/25 L=68	22,7,7
40	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.12	0.23	2d8/25 L=77	1,8,7
	s=13,m=2	76.5	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.12	0.23	2d8/25 L=77	1,8,7
401	ok,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.22	0.05	0.03	2d10/15 L=58	22,22,22
	s=16,m=2	58.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.18	0.15	0.08	2d10/15 L=58	21,8,8
400	ok,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.18	0.41	0.22	2d10/15 L=58	21,22,21
	s=16,m=2	58.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.02	0.50	0.26	2d10/15 L=58	17,22,7
403	ok,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.20	0.09	0.05	2d10/15 L=58	22,7,7
	s=16,m=2	58.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.22	0.01	4.40e-03	2d10/15 L=58	22,14,6
402	ok,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.21	0.08	0.04	2d10/15 L=58	22,7,7
	s=16,m=2	58.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.22	0.02	9.66e-03	2d10/15 L=58	21,5,6
405	ok,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.24	0.03	0.02	2d10/15 L=58	22,18,18
	s=16,m=2	58.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.21	0.13	0.07	2d10/15 L=58	22,8,8
404	ok,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.21	0.05	0.02	2d10/15 L=58	22,5,7
	s=16,m=2	58.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.20	0.06	0.03	2d10/15 L=58	22,6,8
407	ok,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.35	0.05	0.02	2d10/15 L=85	22,5,6
	s=16,m=2	85.3	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.33	0.11	0.05	2d10/15 L=85	22,7,7
406	ok,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.29	0.09	0.05	2d10/15 L=58	22,22,22
	s=16,m=2	58.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.24	0.19	0.10	2d10/15 L=58	22,8,8
409	NV,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.10	0.61	0.31	2d10/15 L=62	6,37,33
	s=16,m=2	82.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.19	0.54	0.27	2d10/15 L=62	22,37,33
408	NV,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.19	0.53	0.27	2d10/15 L=197	22,34,33
	s=16,m=2	196.7	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.46	0.35	0.18	2d10/15 L=197	22,34,33
M_T= 7 Z=350.0 N=1962 N=1977												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
451	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.02	0.15	0.13	2d8/25 L=53	5,6,6
	s=15,m=2	53.3	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.02	0.14	0.11	2d8/25 L=53	17,8,7
450	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.02	0.14	0.12	2d8/25 L=53	14,8,7
	s=15,m=2	53.3	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.02	0.15	0.12	2d8/25 L=53	14,8,6
449	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.02	0.11	0.12	2d8/25 L=53	6,8,7
	s=15,m=2	53.3	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	7.82e-03	0.12	0.12	2d8/25 L=53	6,6,6
60	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.09	0.13	2d8/25 L=58	1,5,5
	s=15,m=2	58.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.09	0.13	2d8/25 L=58	1,5,5
59	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.18	0.26	2d8/25 L=117	1,5,5
	s=15,m=2	117.3	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.18	0.26	2d8/25 L=117	1,5,5
58	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=87	1,5,5
	s=15,m=2	87.2	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=87	1,5,5
57	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=87	1,5,5
	s=15,m=2	87.2	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=87	1,5,5
56	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=87	1,5,5
	s=15,m=2	87.2	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=87	1,5,5
55	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=45	1,5,5
	s=15,m=2	44.5	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=45	1,5,5
106	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=43	1,5,5
	s=15,m=2	42.7	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=43	1,5,5
54	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=87	1,5,5

	s=15,m=2	87.2	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=87	1,5,5
53	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.14	0.20	2d8/25 L=93	1,6,5
	s=15,m=2	92.5	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.14	0.20	2d8/25 L=93	1,6,5
175	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.15	0.26	2d8/30 L=100	1,6,5
	s=15,m=2	100.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.15	0.26	2d8/30 L=100	1,6,5
52	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.04	0.05	2d8/25 L=24	1,7,5
	s=15,m=2	24.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.04	0.05	2d8/25 L=24	1,7,5
176	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.14	0.24	2d8/30 L=92	1,7,5
	s=15,m=2	91.8	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.14	0.24	2d8/30 L=92	1,7,5
51	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.16	0.23	2d8/25 L=106	1,7,5
	s=15,m=2	105.8	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.16	0.23	2d8/25 L=106	1,7,5
M_T= 8 Z=350.0 N=1967 N=2021												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
68	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.04	0.05	2d8/25 L=70	1,17,17
	s=17,m=2	69.6	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.04	0.05	2d8/25 L=70	1,17,17
67	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.04	0.05	2d8/25 L=70	1,17,17
	s=17,m=2	69.6	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.04	0.06	2d8/25 L=70	1,17,17
467	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.08	0.09	2d8/25 L=100	1,18,18
	s=17,m=2	100.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.08	0.09	2d8/25 L=100	1,18,21
66	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.02	0.03	2d8/25 L=26	1,18,17
	s=17,m=2	26.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.02	0.03	2d8/25 L=26	1,18,17
465	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=100	1,18,21
	s=17,m=2	100.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.09	0.11	2d8/25 L=100	1,18,18
65	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=73	1,17,17
	s=17,m=2	73.5	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.07	0.09	2d8/25 L=73	1,17,17
64	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.07	0.09	2d8/25 L=74	1,17,17
	s=17,m=2	73.5	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.07	0.09	2d8/25 L=74	1,17,17
160	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.09	0.15	2d8/30 L=100	1,17,17
	s=17,m=2	100.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.09	0.15	2d8/30 L=100	1,17,17
63	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.02	0.03	2d8/25 L=26	1,21,17
	s=17,m=2	26.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.02	0.03	2d8/25 L=26	1,21,17
159	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.04	0.07	2d8/30 L=50	1,21,17
	s=17,m=2	50.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.04	0.07	2d8/30 L=50	1,21,17
158	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.04	0.07	2d8/30 L=50	1,21,17
	s=17,m=2	50.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.04	0.07	2d8/30 L=50	1,21,17
62	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.05	0.06	2d8/25 L=53	1,17,17
	s=17,m=2	52.8	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.05	0.06	2d8/25 L=53	1,17,17
61	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.05	0.06	2d8/25 L=53	1,17,17
	s=17,m=2	52.8	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.05	0.06	2d8/25 L=53	1,17,17
M_T= 9 Z=700.0 N=2767 N=2802												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
254	NV,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	1.17	0.43	0.49	2d8/25 L=62	22,22,22
	s=23,m=2	82.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.20	0.23	0.20	2d8/25 L=62	8,22,22
243	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.16	0.28	0.32	2d8/25 L=56	8,22,22
	s=23,m=2	56.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.20	0.13	0.11	2d8/25 L=56	17,22,8
266	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.18	0.19	0.22	2d8/25 L=56	17,22,22
	s=23,m=2	56.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.33	0.06	0.02	2d8/25 L=56	21,18,14
242	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.32	0.08	0.05	2d8/25 L=56	22,22,22
	s=23,m=2	56.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.23	0.17	0.19	2d8/25 L=56	22,18,17
519	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.22	0.20	0.26	2d8/25 L=29	22,22,22
	s=23,m=2	28.7	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.28	0.38	2d8/25 L=29	13,22,22
147	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.13	2d8/25 L=85	1,17,17
	s=23,m=2	85.3	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.09	0.13	2d8/25 L=85	1,17,17
85	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
	s=23,m=2	58.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
84	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
	s=23,m=2	58.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
83	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
	s=23,m=2	58.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
82	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
	s=23,m=2	58.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
81	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
	s=23,m=2	58.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
80	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
	s=23,m=2	58.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
79	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
	s=23,m=2	58.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
78	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=42	1,17,17
	s=23,m=2	41.7	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=42	1,17,17
505	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.15	0.22	2d8/25 L=77	7,21,21
	s=23,m=2	76.8	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.25	0.03	0.04	2d8/25 L=77	21,18,18
504	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.26	0.01	0.02	2d8/25 L=59	21,18,18
	s=23,m=2	59.2	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.07	0.13	0.19	2d8/25 L=59	18,21,21
503	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.07	0.04	0.06	2d8/25 L=55	18,21,21
	s=23,m=2	54.8	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.09	0.13	2d8/25 L=55	22,18,18
115	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=59	1,17,17
	s=23,m=2	59.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=59	1,17,17

114	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.08	2d8/25 L=46	1,17,17
	s=23,m=2	45.5	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.08	2d8/25 L=46	1,17,17
113	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=40	1,17,17
	s=23,m=2	39.5	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=40	1,17,17
112	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=45	1,17,17
	s=23,m=2	45.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=45	1,17,17
398	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.05	0.10	0.13	2d8/25 L=85	21,22,22
	s=23,m=2	85.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	1.11e-05	0.12	0.16	2d8/25 L=85	22,22,17
506	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.05	0.04	0.04	2d8/25 L=40	17,22,22
	s=23,m=2	40.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.10	2d8/25 L=40	7,18,17
77	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=41	1,17,17
	s=23,m=2	40.5	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=41	1,17,17
76	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=42	1,17,17
	s=23,m=2	41.7	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=42	1,17,17
156	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=42	1,17,17
	s=23,m=2	41.7	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=42	1,17,17
157	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=42	1,17,17
	s=23,m=2	41.7	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=42	1,17,17
75	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=63	1,17,17
	s=23,m=2	62.5	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=63	1,17,17
74	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.12	0.17	2d8/25 L=102	1,17,17
	s=23,m=2	102.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.12	0.17	2d8/25 L=102	1,17,17
73	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.12	0.18	2d8/25 L=106	1,17,17
	s=23,m=2	106.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.12	0.18	2d8/25 L=106	1,17,17
72	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.16	2d8/25 L=64	1,17,17
	s=23,m=2	64.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.16	2d8/25 L=64	1,17,17
71	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.17	2d8/25 L=68	1,17,17
	s=23,m=2	68.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.17	2d8/25 L=68	1,17,17
70	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.17	2d8/25 L=68	1,17,17
	s=23,m=2	68.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.17	2d8/25 L=68	1,17,17
69	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=77	1,18,17
	s=23,m=2	76.5	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=77	1,18,17
M_T= 10 Z=700.0 N=2534 N=2767												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
91	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	4.85e-03	6.55e-03	2d8/25 L=48	1,2,1
	s=21,m=2	48.5	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	4.85e-03	6.55e-03	2d8/25 L=48	1,2,1
480	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.01	0.01	2d8/25 L=50	1,7,7
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.01	2.94e-03	8.24e-04	2d8/25 L=50	7,7,2
478	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.01	2.21e-03	8.24e-04	2d8/25 L=50	7,7,2
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.01	0.01	2d8/25 L=50	1,7,7
90	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	2.40e-03	3.24e-03	2d8/25 L=24	1,1,1
	s=21,m=2	24.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	2.40e-03	3.24e-03	2d8/25 L=24	1,1,1
457	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	4.15e-03	2.57e-03	2d8/25 L=50	1,21,27
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.01	0.01	0.02	2d8/25 L=50	21,21,21
253	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.02	0.01	0.02	2d8/25 L=50	21,21,21
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	4.97e-03	2.57e-03	2d8/25 L=50	1,21,27
89	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.81e-03	9.18e-03	2d8/25 L=68	1,1,1
	s=21,m=2	68.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.81e-03	9.18e-03	2d8/25 L=68	1,1,1
88	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.46e-03	8.71e-03	2d8/25 L=64	1,1,1
	s=21,m=2	64.5	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.46e-03	8.71e-03	2d8/25 L=64	1,1,1
87	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=43	1,17,17
	s=21,m=2	43.5	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=43	1,17,17
252	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.08	2d8/25 L=60	21,17,17
	s=21,m=2	60.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.05	0.03	0.03	2d8/25 L=60	17,22,22
251	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.05	0.11	0.13	2d8/25 L=60	17,21,22
	s=21,m=2	60.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.19	0.03	0.02	2d8/25 L=60	17,21,22
448	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.19	0.07	0.08	2d8/25 L=60	17,21,22
	s=21,m=2	60.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.23	0.03	0.03	2d8/25 L=60	22,17,17
275	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.23	0.02	0.02	2d8/25 L=60	22,21,22
	s=21,m=2	60.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.17	0.07	0.09	2d8/25 L=60	22,17,17
269	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.18	0.03	0.04	2d8/25 L=60	22,21,22
	s=21,m=2	60.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=60	18,21,22
86	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.04	0.05	2d8/25 L=54	1,17,17
	s=21,m=2	54.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.04	0.05	2d8/25 L=54	1,17,17
M_T= 11 Z=700.0 N=2296 N=2534												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
92	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.12	0.18	2d8/25 L=106	1,18,17
	s=23,m=2	105.8	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.12	0.18	2d8/25 L=106	1,18,17
234	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=92	1,22,17
	s=23,m=2	91.7	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	1.47e-06	0.11	0.15	2d8/25 L=92	22,22,22
93	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=24	1,18,17
	s=23,m=2	24.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=24	1,18,17
233	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.17	2d8/25 L=100	1,21,17
	s=23,m=2	100.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.17	2d8/25 L=100	21,21,22
94	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=93	1,17,17
	s=23,m=2	92.5	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=93	1,17,17
95	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.14	2d8/25 L=87	1,17,17

	s=23,m=2	87.2	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.14	2d8/25 L=87	1,17,17
107	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=43	1,17,17
	s=23,m=2	42.7	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=43	1,17,17
96	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=45	1,17,17
	s=23,m=2	44.5	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=45	1,17,17
97	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.14	2d8/25 L=87	1,17,17
	s=23,m=2	87.2	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.14	2d8/25 L=87	1,17,17
98	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.14	2d8/25 L=87	1,17,17
	s=23,m=2	87.2	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.14	2d8/25 L=87	1,17,17
99	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.14	2d8/25 L=87	1,17,17
	s=23,m=2	87.2	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.14	2d8/25 L=87	1,17,17
100	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=117	1,17,17
	s=23,m=2	117.3	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=117	1,17,17
101	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
	s=23,m=2	58.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
102	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=53	1,17,17
	s=23,m=2	53.3	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=53	1,17,17
103	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=53	1,17,17
	s=23,m=2	53.3	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=53	1,17,17
104	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=53	1,17,17
	s=23,m=2	53.3	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=53	1,17,17
105	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.04	0.05	2d8/25 L=32	1,17,17
	s=23,m=2	31.8	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.04	0.05	2d8/25 L=32	1,17,17
456	ok,NV	0.0	0.53	4.6	4.6	0.0	0.18	0.32	0.41	0.57	2d8/25 L=72 17,36,33	
	s=26,m=2	72.1	0.53	4.6	4.6	0.0	0.18	0.15	0.31	0.43	2d8/25 L=72 22,36,33	
454	ok,NV	0.0	0.53	4.6	4.6	0.0	0.18	0.15	0.31	0.43	2d8/25 L=72 22,36,33	
	s=26,m=2	72.1	0.53	4.6	4.6	0.0	0.18	0.25	0.26	0.36	2d8/25 L=72 17,36,33	
486	ok,NV	0.0	0.53	4.6	4.6	0.0	0.18	0.25	0.26	0.36	2d8/25 L=72 17,36,33	
	s=26,m=2	72.1	0.53	4.6	4.6	0.0	0.18	0.02	0.36	0.50	2d8/25 L=72 6,36,33	
484	ok,NV	0.0	0.53	4.6	4.6	0.0	0.18	0.02	0.36	0.50	2d8/25 L=72 6,36,33	
	s=26,m=2	72.1	0.53	4.6	4.6	0.0	0.18	0.64	0.46	0.64	2d8/25 L=72 22,36,33	
M_T= 12 Z=350.0 N=1657 N=1694												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
124	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=39	1,17,17
	s=21,m=2	38.8	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=39	1,17,17
123	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=39	1,17,17
	s=21,m=2	38.8	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=39	1,17,17
139	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=50	1,18,17
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=50	1,18,17
138	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=50	1,18,17
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=50	1,18,17
122	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.05	2d8/25 L=24	1,18,17
	s=21,m=2	24.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.05	2d8/25 L=24	1,18,17
137	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=50	1,17,17
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=50	1,17,17
136	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=50	1,17,17
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=50	1,17,17
121	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.17	2d8/25 L=89	1,17,17
	s=21,m=2	89.1	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.17	2d8/25 L=89	1,17,17
146	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.13	0.20	2d8/30 L=89	1,17,17
	s=21,m=2	89.1	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.13	0.20	2d8/30 L=89	1,17,17
140	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.13	0.20	2d8/30 L=89	1,17,17
	s=21,m=2	89.1	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.13	0.20	2d8/30 L=89	1,17,17
143	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.10	0.15	2d8/30 L=67	1,21,17
	s=21,m=2	67.5	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.10	0.15	2d8/30 L=67	1,21,17
376	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.13	2d8/25 L=50 22,22,21	
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.05	0.04	0.06	2d8/25 L=50 21,22,18	
379	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.05	0.04	0.06	2d8/25 L=50 21,22,18	
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.09	0.13	2d8/25 L=50 1,22,21	
145	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.05	2d8/25 L=24	1,21,17
	s=21,m=2	24.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.05	2d8/25 L=24	1,21,17
501	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.09	0.12	2d8/25 L=50 22,21,18	
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.04	0.05	0.07	2d8/25 L=50 18,21,21	
496	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.04	0.06	0.07	2d8/25 L=50 18,21,21	
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.09	0.12	2d8/25 L=50 21,18,18	
120	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.10	2d8/25 L=54	1,17,17
	s=21,m=2	53.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.10	2d8/25 L=54	1,17,17
125	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.10	2d8/25 L=54	1,17,17
	s=21,m=2	53.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.10	2d8/25 L=54	1,17,17
119	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.09	0.13	2d8/25 L=66	1,17,17
	s=21,m=2	66.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.09	0.13	2d8/25 L=66	1,17,17
257	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.14	2d8/25 L=53 9,21,21	
	s=21,m=2	53.3	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.07	0.05	0.06	2d8/25 L=53 21,18,18	
256	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.07	0.08	0.10	2d8/25 L=53 21,18,18	
	s=21,m=2	53.3	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.07	0.08	0.10	2d8/25 L=53 22,22,21	
255	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.07	0.04	0.06	2d8/25 L=53 18,21,21	
	s=21,m=2	53.3	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=53	1,17,18

118	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=52	1,17,17
	s=21,m=2	52.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=52	1,17,17
117	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=22	1,17,17
	s=21,m=2	22.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=22	1,17,17
116	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.14	0.19	2d8/25 L=116	1,17,17
	s=21,m=2	116.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.14	0.19	2d8/25 L=116	1,17,17
599	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=50	18,21,21
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.04	0.04	0.06	2d8/25 L=50	21,18,18
258	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.04	0.04	0.06	2d8/25 L=50	21,18,18
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=50	9,21,21
148	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=24	1,21,17
	s=21,m=2	24.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=24	1,21,17
378	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=50	1,18,18
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.04	0.04	0.06	2d8/25 L=50	18,21,21
350	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.04	0.04	0.06	2d8/25 L=50	18,22,21
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=50	21,18,18
134	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.04	0.07	2d8/30 L=69	1,21,17
	s=21,m=2	35.6	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.04	0.07	2d8/30 L=36	1,21,17
135	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.08	0.14	2d8/30 L=69	1,17,17
	s=21,m=2	69.1	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.08	0.14	2d8/30 L=69	1,17,17
142	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=69	1,17,17
	s=21,m=2	69.1	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=69	1,17,17
144	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=69	1,17,17
	s=21,m=2	69.1	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=69	1,17,17
129	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=69	1,17,17
	s=21,m=2	69.1	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=69	1,17,17
133	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.08	2d8/25 L=50	1,17,17
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.08	2d8/25 L=50	1,17,17
132	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.08	2d8/25 L=50	1,17,17
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.08	2d8/25 L=50	1,17,17
128	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=24	1,17,17
	s=21,m=2	24.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=24	1,17,17
131	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.08	2d8/25 L=50	1,17,17
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.08	2d8/25 L=50	1,17,17
130	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.08	2d8/25 L=50	1,21,17
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.08	2d8/25 L=50	1,21,17
127	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.06	2d8/25 L=39	1,21,17
	s=21,m=2	38.8	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.06	2d8/25 L=39	1,21,17
126	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=53	1,21,17
	s=21,m=2	52.8	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=53	1,21,17
M_T= 13 Z=350.0 N=1896 N=1914												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
141	ok,NV	0.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.0	7.97e-03	0.02	2d8/25 L=22	1,21,21
	s=13,m=2	22.5	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.0	8.16e-03	0.02	2d8/25 L=22	1,21,21
418	ok,NV	0.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.0	0.13	0.05	2d8/25 L=48	1,8,5
	s=13,m=2	48.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.02	0.12	0.03	2d8/25 L=48	5,22,22
417	ok,NV	0.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.02	0.16	0.01	2d8/25 L=48	5,8,5
	s=13,m=2	48.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.05	0.20	0.08	2d8/25 L=48	18,22,22
415	ok,NV	0.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.05	0.19	0.06	2d8/25 L=48	18,22,22
	s=13,m=2	48.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.21	0.24	0.15	2d8/25 L=48	22,22,22
413	ok,NV	0.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.21	0.22	0.13	2d8/25 L=48	22,22,22
	s=13,m=2	48.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.51	0.28	0.23	2d8/25 L=48	21,22,22
412	NV,NV	0.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.52	0.31	0.25	2d8/25 L=48	22,22,22
	s=13,m=2	48.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	1.05	0.37	0.37	2d8/25 L=48	22,22,22
410	NV,NV	0.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	1.10	0.47	0.37	2d8/25 L=14	21,22,22
	s=13,m=2	33.5	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	1.61	0.52	0.45	2d8/25 L=14	21,22,22
M_T= 14 Z=700.0 N=1093 N=2763												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
161	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.05	0.07	2d8/30 L=49	1,17,17
	s=17,m=2	48.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=49	1,17,17
163	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=49	1,17,17
	s=17,m=2	48.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=49	1,17,17
165	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.06	0.09	2d8/30 L=49	1,17,17
	s=17,m=2	48.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.06	0.09	2d8/30 L=49	1,17,17
167	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.06	0.10	2d8/30 L=49	1,17,17
	s=17,m=2	48.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.06	0.10	2d8/30 L=49	1,17,17
169	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.10	0.16	2d8/30 L=76	1,17,17
	s=17,m=2	75.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.10	0.16	2d8/30 L=76	1,17,17
171	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.08	0.13	2d8/30 L=64	1,17,17
	s=17,m=2	64.3	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.08	0.13	2d8/30 L=64	1,17,17
173	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.12	0.20	2d8/30 L=91	1,17,17
	s=17,m=2	91.3	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.13	0.21	2d8/30 L=91	1,17,17
174	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	4.30e-03	7.03e-03	2d8/30 L=41	1,1,1
	s=17,m=2	41.2	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	4.30e-03	7.03e-03	2d8/30 L=41	1,1,1
172	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	4.33e-03	7.03e-03	2d8/30 L=41	1,1,1
	s=17,m=2	41.3	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	4.33e-03	7.03e-03	2d8/30 L=41	1,1,1
M_T= 15 Z=350.0 N=1914 N=1984												

Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif.	cmb
177	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.05	0.09	2d8/30 L=46	1,5,5	
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.05	0.09	2d8/30 L=46	1,5,5	
196	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.05	0.09	2d8/30 L=46	1,6,5	
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.05	0.09	2d8/30 L=46	1,6,5	
195	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.05	0.09	2d8/30 L=46	1,5,5	
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.05	0.09	2d8/30 L=46	1,5,5	
194	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=46	1,5,5	
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=46	1,5,5	
193	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=46	1,5,5	
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=46	1,5,5	
192	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.04	0.08	2d8/30 L=46	1,5,5	
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.04	0.08	2d8/30 L=46	1,5,5	
191	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.04	0.07	2d8/30 L=46	1,5,5	
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.04	0.07	2d8/30 L=46	1,5,5	
190	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.04	0.07	2d8/30 L=46	1,5,5	
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.04	0.07	2d8/30 L=46	1,5,5	
189	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.04	0.07	2d8/30 L=46	1,5,5	
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.04	0.07	2d8/30 L=46	1,5,5	
188	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.04	0.06	2d8/30 L=46	1,6,5	
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.04	0.06	2d8/30 L=46	1,6,5	
187	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.03	0.06	2d8/30 L=46	1,5,5	
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.03	0.06	2d8/30 L=46	1,5,5	
186	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.03	0.06	2d8/30 L=46	1,5,5	
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.03	0.06	2d8/30 L=46	1,5,5	
185	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.03	0.05	2d8/30 L=46	1,5,5	
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.03	0.05	2d8/30 L=46	1,5,5	
184	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.03	0.05	2d8/30 L=46	1,5,5	
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.03	0.05	2d8/30 L=46	1,5,5	
183	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.03	0.05	2d8/30 L=46	1,6,5	
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.03	0.04	2d8/30 L=46	1,6,5	
182	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.02	0.04	2d8/30 L=46	1,5,5	
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.02	0.04	2d8/30 L=46	1,5,5	</

214	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.01	0.02	2d8/30 L=46	1,17,17
	s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.01	0.02	2d8/30 L=46	1,17,17
211	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	9.35e-03	0.02	2d8/30 L=46	1,17,17
	s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	8.40e-03	0.01	2d8/30 L=46	1,17,17
207	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	6.50e-03	0.01	2d8/30 L=46	1,17,17
	s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	5.55e-03	9.70e-03	2d8/30 L=46	1,17,17
M_T= 17 Z=350.0 N=1994 N=2005												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
198	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	4.16e-03	7.28e-03	2d8/30 L=38	1,5,5
	s=15,m=2	38.1	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	4.59e-03	8.02e-03	2d8/30 L=38	1,5,5
213	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	7.78e-03	0.01	2d8/30 L=53	1,5,5
	s=15,m=2	52.8	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	8.60e-03	0.02	2d8/30 L=53	1,5,5
209	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.01	0.02	2d8/30 L=53	1,5,5
	s=15,m=2	52.8	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.01	0.02	2d8/30 L=53	1,5,5
205	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.01	0.02	2d8/30 L=53	1,5,5
	s=15,m=2	52.8	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.01	0.02	2d8/30 L=53	1,5,5
202	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.02	0.03	2d8/30 L=53	1,5,5
	s=15,m=2	52.8	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.02	0.03	2d8/30 L=53	1,5,5
200	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.02	0.03	2d8/30 L=53	1,5,5
	s=15,m=2	52.8	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.02	0.03	2d8/30 L=53	1,5,5
M_T= 18 Z=398.4 N=2021 N=2191												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
223	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	3.71e-03	6.05e-03	2d8/30 L=34	1,17,17
	s=17,m=2	33.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	4.04e-03	6.58e-03	2d8/30 L=34	1,17,17
225	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	5.94e-03	9.60e-03	2d8/30 L=42	1,17,17
	s=17,m=2	41.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	6.44e-03	0.01	2d8/30 L=42	1,17,17
226	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	7.44e-03	0.01	2d8/30 L=42	1,17,17
	s=17,m=2	41.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	7.95e-03	0.01	2d8/30 L=42	1,17,17
227	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	8.95e-03	0.01	2d8/30 L=42	1,17,17
	s=17,m=2	41.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	9.46e-03	0.02	2d8/30 L=42	1,17,17
228	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.01	0.02	2d8/30 L=42	1,17,17
	s=17,m=2	41.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.01	0.02	2d8/30 L=42	1,17,17
224	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.03	0.04	2d8/30 L=85	1,17,17
	s=17,m=2	84.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.03	0.04	2d8/30 L=85	1,17,17
M_T= 19 Z=0.0 N=81 N=145												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
520	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	8.0	0.08	0.07	0.34	1.27	2d8/25 L=41	21,5,21
	s=8,m=3	41.2	0.09	4.6	4.6	8.0	0.06	0.02	0.36	1.31	2d8/25 L=41	21,5,21
231	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	8.0	0.06	0.02	0.29	1.01	2d8/25 L=41	21,5,21
	s=8,m=3	41.2	0.09	4.6	4.6	8.0	0.08	5.55e-04	0.27	0.97	2d8/25 L=41	27,5,21
485	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	6.09e-04	0.24	0.01	2d8/25 L=75	27,17,2
	s=8,m=3	75.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	4.19e-03	0.24	0.02	2d8/25 L=75	21,21,21
477	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	5.34e-03	0.12	0.01	2d8/25 L=24	21,18,22
	s=8,m=3	24.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	2.31e-03	0.11	2.05e-03	2d8/25 L=24	5,18,22
274	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	3.15e-03	0.17	0.02	2d8/25 L=75	21,21,7
	s=8,m=3	75.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	2.79e-03	0.17	0.02	2d8/25 L=75	2,22,2
602	ok,NV	0.0	0.04	2.3	2.3	12.1	0.04	5.66e-03	0.35	1.68	2d8/30 L=41	2,18,18
	s=8,m=3	41.0	0.04	2.3	2.3	12.1	0.04	8.58e-03	0.36	1.69	2d8/30 L=41	7,21,21
605	ok,NV	0.0	0.04	2.3	2.3	12.1	0.06	5.69e-03	0.33	1.55	2d8/30 L=51	7,18,18
	s=8,m=3	51.5	0.04	2.3	2.3	12.1	0.04	9.18e-03	0.33	1.59	2d8/30 L=51	21,21,21
515	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	4.51e-03	0.12	0.02	2d8/25 L=75	21,21,21
	s=8,m=3	75.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	2.35e-03	0.12	0.01	2d8/25 L=75	2,18,2
512	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	3.38e-03	0.15	6.24e-03	2d8/25 L=24	18,18,18
	s=8,m=3	24.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	2.86e-03	0.15	4.40e-03	2d8/25 L=24	6,21,5
502	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	3.88e-03	0.27	0.02	2d8/25 L=75	22,21,22
	s=8,m=3	75.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	1.75e-03	0.26	0.01	2d8/25 L=75	1,21,1
499	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	8.0	0.06	1.71e-03	0.27	0.96	2d8/25 L=41	1,5,22
	s=8,m=3	41.3	0.09	4.6	4.6	8.0	0.06	0.01	0.28	1.01	2d8/25 L=41	22,6,22
494	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	8.0	0.06	0.01	0.33	1.25	2d8/25 L=31	22,6,22
	s=8,m=3	30.8	0.09	4.6	4.6	8.0	0.08	0.04	0.32	1.21	2d8/25 L=31	22,6,22
M_T= 20 Z=0.0 N=1 N=36												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
293	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	7.48e-04	7.92e-03	8.43e-03	2d8/25 L=39	18,22,18
	s=6,m=3	38.8	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.23e-03	9.26e-03	9.87e-03	2d8/25 L=39	5,6,5
292	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.23e-03	8.39e-03	8.63e-03	2d8/25 L=39	5,6,5
	s=6,m=3	38.8	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.51e-03	9.15e-03	9.41e-03	2d8/25 L=39	18,22,18
290	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.51e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	18,22,18
	s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.21e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	5,22,5
289	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.21e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	5,22,5
	s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.19e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	18,22,18
283	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.19e-03	4.96e-03	4.88e-03	2d8/25 L=24	22,22,22
	s=6,m=3	24.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.51e-03	6.23e-03	6.25e-03	2d8/25 L=24	17,8,1
282	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.52e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	22,6,6
	s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.36e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	17,6,17
277	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.36e-03	7.93e-03	8.34e-03	2d8/25 L=50	22,6,22
	s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	4.59e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	1,6,1
276	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	4.60e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=89	6,1,6

s=6,m=3	89.1	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	6.46e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=89	6,1,17
600 ok,NV	0.0	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	0.01	0.02	0.02	2d8/30 L=89	1,22,6
s=6,m=3	89.1	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	0.01	0.02	0.02	2d8/30 L=89	1,22,17
606 ok,NV	0.0	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	0.01	0.02	0.03	2d8/30 L=89	1,22,17
s=6,m=3	89.1	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	0.01	0.02	0.02	2d8/30 L=89	6,22,6
603 ok,NV	0.0	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	0.01	0.02	0.02	2d8/30 L=67	6,8,6
s=6,m=3	67.5	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	4.76e-03	0.01	0.02	2d8/30 L=67	17,22,17
355 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.34e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	17,8,17
s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.98e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	22,8,6
351 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.98e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	17,6,21
s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.30e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	18,6,2
545 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.30e-03	5.44e-03	5.65e-03	2d8/25 L=24	22,6,6
s=6,m=3	24.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.26e-03	5.27e-03	5.47e-03	2d8/25 L=24	21,6,17
544 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.26e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	21,6,21
s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.08e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	2,6,2
541 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.08e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	2,6,2
s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.99e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	21,22,21
265 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.99e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=54	21,21,21
s=6,m=3	53.6	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.54e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=54	2,6,2
460 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.54e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=54	2,6,2
s=6,m=3	53.6	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.67e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=54	21,21,21
263 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.97e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=66	21,21,21
s=6,m=3	66.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	8.68e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=66	2,2,2
262 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	0.02	0.03	0.04	2d8/25 L=160	17,18,18
s=6,m=3	160.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	0.02	0.03	0.04	2d8/25 L=160	21,5,5
261 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	0.01	0.02	0.02	2d8/25 L=52	2,2,2
s=6,m=3	52.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.09	2.54e-03	2.41e-03	2.33e-03	2d8/25 L=52	2,21,27
260 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.09	2.54e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=22	2,2,2
s=6,m=3	22.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	9.58e-03	0.03	0.03	2d8/25 L=22	5,2,2
259 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	9.88e-03	0.03	0.03	2d8/25 L=116	2,22,2
s=6,m=3	116.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	8.22e-03	0.02	0.03	2d8/25 L=116	21,22,21
476 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	8.22e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=50	21,22,21
s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	3.90e-04	3.55e-03	3.74e-03	2d8/25 L=50	2,6,2
284 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	3.90e-04	9.40e-03	0.01	2d8/25 L=50	21,7,2
s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.85e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	21,17,21
236 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.85e-03	6.65e-03	7.15e-03	2d8/25 L=24	21,17,21
s=6,m=3	24.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.09e-03	3.70e-03	3.97e-03	2d8/25 L=24	22,17,2
232 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.09e-03	9.60e-03	0.01	2d8/25 L=50	17,17,17
s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.34e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	6,17,6
483 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.34e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	6,17,6
s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.08e-03	9.60e-03	0.01	2d8/25 L=50	17,17,17
601 ok,NV	0.0	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	2.20e-03	5.63e-03	7.25e-03	2d8/30 L=36	17,17,17
s=6,m=3	35.6	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	5.37e-03	9.70e-03	0.01	2d8/30 L=36	6,17,6
604 ok,NV	0.0	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	5.37e-03	0.01	0.02	2d8/30 L=69	6,18,6
s=6,m=3	69.1	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	8.05e-03	0.02	0.02	2d8/30 L=69	1,18,17
250 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	3.96e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=69	1,22,1
s=6,m=3	69.1	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	3.55e-03	0.01	0.02	2d8/25 L=69	18,22,22
249 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	3.55e-03	0.01	0.02	2d8/25 L=69	22,22,22
s=6,m=3	69.1	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	3.90e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=69	1,22,1
248 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	3.90e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=69	1,22,1
s=6,m=3	69.1	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.90e-03	0.01	0.02	2d8/25 L=69	22,22,22
247 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.90e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	17,22,18
s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.82e-03	9.96e-03	0.01	2d8/25 L=50	1,22,5
246 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.82e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	6,22,5
s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.36e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	18,22,18
245 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.36e-03	5.80e-03	5.93e-03	2d8/25 L=24	17,22,2
s=6,m=3	24.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.19e-03	5.11e-03	5.19e-03	2d8/25 L=24	21,22,21
244 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.18e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	21,22,21
s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.28e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	2,22,2
241 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.28e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	2,22,18
s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.21e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	5,22,5
238 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.21e-03	6.88e-03	7.32e-03	2d8/25 L=39	5,22,5
s=6,m=3	38.8	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.51e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=39	18,18,18
237 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.51e-03	0.01	0.02	2d8/25 L=53	18,18,18
s=6,m=3	52.8	0.08	4.6	4.6	0.0	0.09	6.38e-04	8.93e-03	9.33e-03	2d8/25 L=53	18,5,5
M_T= 24 Z=0.0 N=36 N=109											
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
383 ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	1.67e-03	7.56e-03	0.01	2d8/25 L=42	17,1,1
s=3,m=3	42.5	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.02	0.02	0.03	2d8/25 L=42	1,1,1
366 ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.07	0.05	0.07	2d8/25 L=300	22,18,22
s=3,m=3	300.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.06	0.04	0.07	2d8/25 L=300	17,1,1
343 ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.04	0.04	0.06	2d8/25 L=44	6,6,6
s=3,m=3	44.4	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	7.50e-03	0.03	0.04	2d8/25 L=44	6,6,6
340 ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	7.50e-03	1.31e-03	1.85e-03	2d8/25 L=50	6,6,6
s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	5.60e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=50	6,6,6
335 ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	5.60e-03	0.01	0.02	2d8/25 L=77	6,2,6
s=3,m=3	76.6	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	3.11e-03	0.01	0.02	2d8/25 L=77	17,17,17

327	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	3.11e-03	8.42e-03	0.01	2d8/25 L=50	17,17,17
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.71e-03	6.57e-03	9.86e-03	2d8/25 L=50	6,1,6
516	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.71e-03	7.71e-03	0.01	2d8/25 L=50	6,17,6
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.35e-03	7.26e-03	0.01	2d8/25 L=50	17,17,17
322	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.35e-03	3.94e-03	5.80e-03	2d8/25 L=24	17,17,18
	s=3,m=3	24.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.15e-03	3.38e-03	4.97e-03	2d8/25 L=24	1,17,5
316	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.15e-03	6.90e-03	0.01	2d8/25 L=50	17,17,17
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.20e-03	8.28e-03	0.01	2d8/25 L=50	6,17,6
312	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.20e-03	8.40e-03	0.01	2d8/25 L=50	6,17,8
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.24e-03	7.13e-03	0.01	2d8/25 L=50	1,17,1
308	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.24e-03	4.97e-03	6.66e-03	2d8/25 L=27	1,17,1
	s=3,m=3	26.8	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	8.95e-04	4.10e-03	5.36e-03	2d8/25 L=27	8,18,8
294	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	8.95e-04	6.93e-03	9.22e-03	2d8/25 L=36	8,22,8
	s=3,m=3	35.7	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	8.72e-05	5.40e-03	6.90e-03	2d8/25 L=36	1,17,1
M_T= 25 Z=0.0 N=1 N=79												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
384	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	3.01e-03	0.03	0.04	2d8/25 L=26	21,22,22
	s=3,m=3	26.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	0.02	0.03	0.03	2d8/25 L=26	22,22,22
382	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	0.02	0.16	0.23	2d8/25 L=26	22,22,22
	s=3,m=3	26.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.10	0.17	0.25	2d8/25 L=26	22,22,22
365	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.05	0.04	0.06	2d8/25 L=285	1,18,1
	s=3,m=3	285.5	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.06	0.04	0.07	2d8/25 L=285	22,18,22
344	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.04	0.04	0.07	2d8/25 L=40	5,5,5
	s=3,m=3	40.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	5.33e-03	0.03	0.05	2d8/25 L=40	5,5,5
341	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	5.33e-03	5.34e-03	7.31e-03	2d8/25 L=68	5,18,18
	s=3,m=3	68.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	5.97e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=68	5,5,5
331	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	5.97e-03	0.01	0.02	2d8/25 L=68	5,18,5
	s=3,m=3	68.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.06e-03	9.68e-03	0.01	2d8/25 L=68	18,18,18
328	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.06e-03	9.30e-03	0.01	2d8/25 L=50	18,18,18
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.99e-03	9.19e-03	0.01	2d8/25 L=50	5,18,5
325	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.99e-03	9.84e-03	0.01	2d8/25 L=50	5,18,5
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.22e-03	8.84e-03	0.01	2d8/25 L=50	17,18,18
319	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.23e-03	5.36e-03	5.15e-03	2d8/25 L=24	18,18,18
	s=3,m=3	24.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.34e-03	5.66e-03	5.62e-03	2d8/25 L=24	6,18,5
315	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.35e-03	9.07e-03	0.01	2d8/25 L=50	22,18,22
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.66e-03	9.48e-03	0.01	2d8/25 L=50	17,18,1
309	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.66e-03	8.12e-03	9.64e-03	2d8/25 L=50	3,18,3
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	3.22e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50	8,18,6
295	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	3.22e-03	0.01	0.02	2d8/25 L=62	22,18,22
	s=3,m=3	62.5	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.92e-04	9.05e-03	0.01	2d8/25 L=62	1,18,1
M_T= 26 Z=0.0 N=17 N=77												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
490	ok,ok	0.0	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	0.01	0.02	0.02	2d8/30 L=68	22,22,22
	s=7,m=3	67.5	0.06	2.3	2.3	0.0	0.07	7.04e-03	4.28e-03	4.10e-03	2d8/30 L=68	18,5,1
385	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	5.18e-03	0.05	0.04	2d8/25 L=30	18,17,17
	s=7,m=3	30.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	0.03	0.06	0.05	2d8/25 L=30	17,17,17
524	ok,ok	0.0	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	0.03	0.03	0.03	2d8/30 L=200	6,2,6
	s=7,m=3	200.0	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	0.04	0.03	0.04	2d8/30 L=200	17,17,17
371	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	0.02	0.03	0.03	2d8/25 L=30	6,6,6
	s=7,m=3	30.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	1.74e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=30	6,6,6
536	ok,ok	0.0	0.06	2.3	2.3	0.0	0.07	2.37e-03	6.72e-03	6.92e-03	2d8/30 L=61	6,17,17
	s=7,m=3	60.5	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	5.21e-03	0.01	0.01	2d8/30 L=61	6,2,6
388	ok,ok	0.0	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	5.21e-03	0.01	0.01	2d8/30 L=61	6,6,6
	s=7,m=3	60.5	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	2.97e-03	9.13e-03	9.41e-03	2d8/30 L=61	17,21,17
332	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.19e-03	9.46e-03	8.11e-03	2d8/25 L=57	17,5,17
	s=7,m=3	57.1	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.40e-03	9.76e-03	8.37e-03	2d8/25 L=57	6,6,6
329	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.40e-03	9.69e-03	8.30e-03	2d8/25 L=57	6,6,22
	s=7,m=3	57.1	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.30e-03	9.55e-03	8.18e-03	2d8/25 L=57	1,5,1
323	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.30e-03	9.51e-03	8.12e-03	2d8/25 L=57	1,5,1
	s=7,m=3	57.1	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.50e-03	9.77e-03	8.36e-03	2d8/25 L=57	22,5,22
317	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.50e-03	0.01	8.66e-03	2d8/25 L=57	22,22,22
	s=7,m=3	57.1	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.83e-03	9.20e-03	7.85e-03	2d8/25 L=57	1,5,1
313	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.83e-03	7.98e-03	6.78e-03	2d8/25 L=57	1,5,1
	s=7,m=3	57.1	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	4.48e-03	0.01	9.81e-03	2d8/25 L=57	22,22,22
306	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	4.48e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=66	22,18,22
	s=7,m=3	66.1	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	2.67e-03	7.71e-03	6.31e-03	2d8/25 L=66	22,1,1
M_T= 27 Z=0.0 N=21 N=94												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
508	ok,ok	0.0	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	0.03	0.02	0.02	2d8/30 L=97	22,22,22
	s=7,m=3	97.5	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	0.02	0.01	0.01	2d8/30 L=97	1,5,1
423	ok,ok	0.0	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	0.03	0.03	0.03	2d8/30 L=200	6,6,6
	s=7,m=3	200.0	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	0.04	0.04	0.04	2d8/30 L=200	17,17,17
345	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	0.02	0.02	0.02	2d8/25 L=64	6,6,6
	s=7,m=3	64.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	1.63e-03	1.95e-03	1.66e-03	2d8/25 L=64	6,6,6
342	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	1.63e-03	7.04e-03	5.98e-03	2d8/25 L=61	6,17,17
	s=7,m=3	61.4	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	3.86e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=61	6,6,6
336	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	3.86e-03	0.01	9.64e-03	2d8/25 L=61	6,8,6

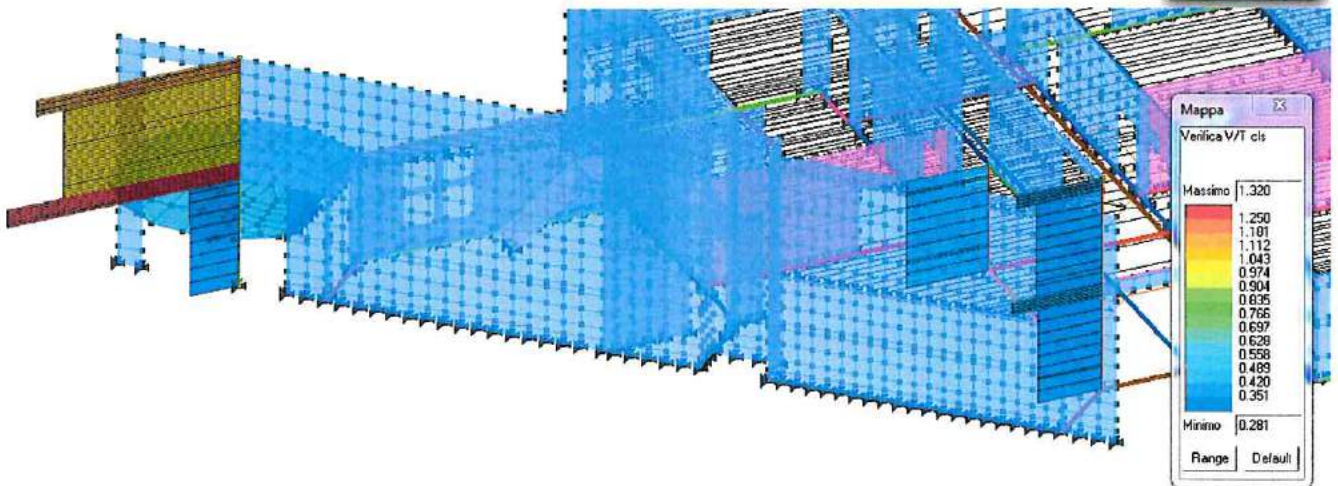
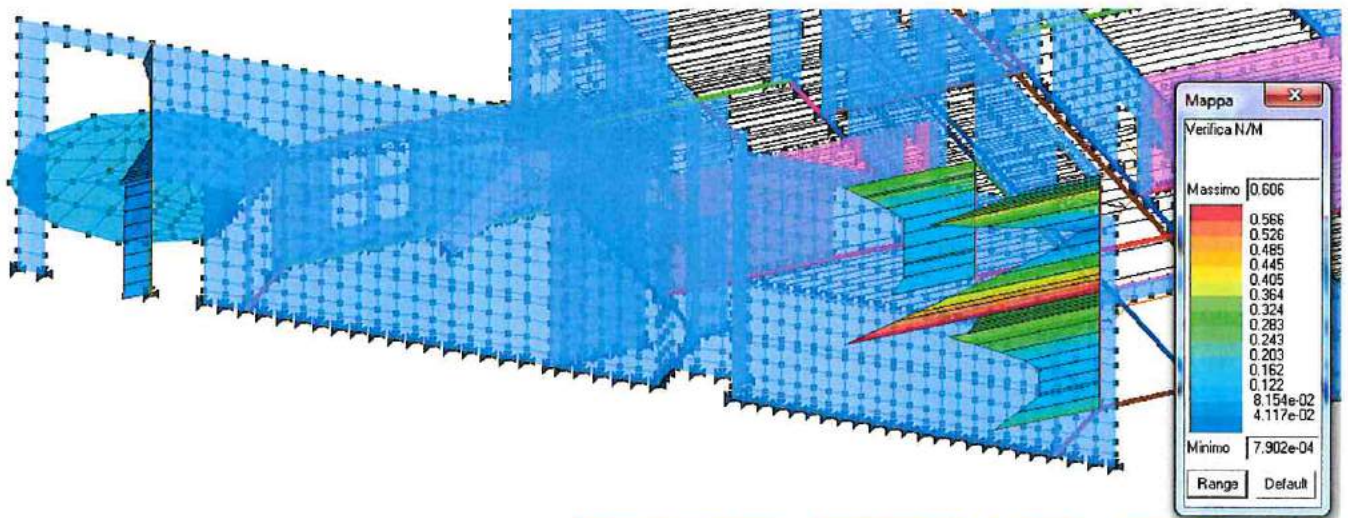
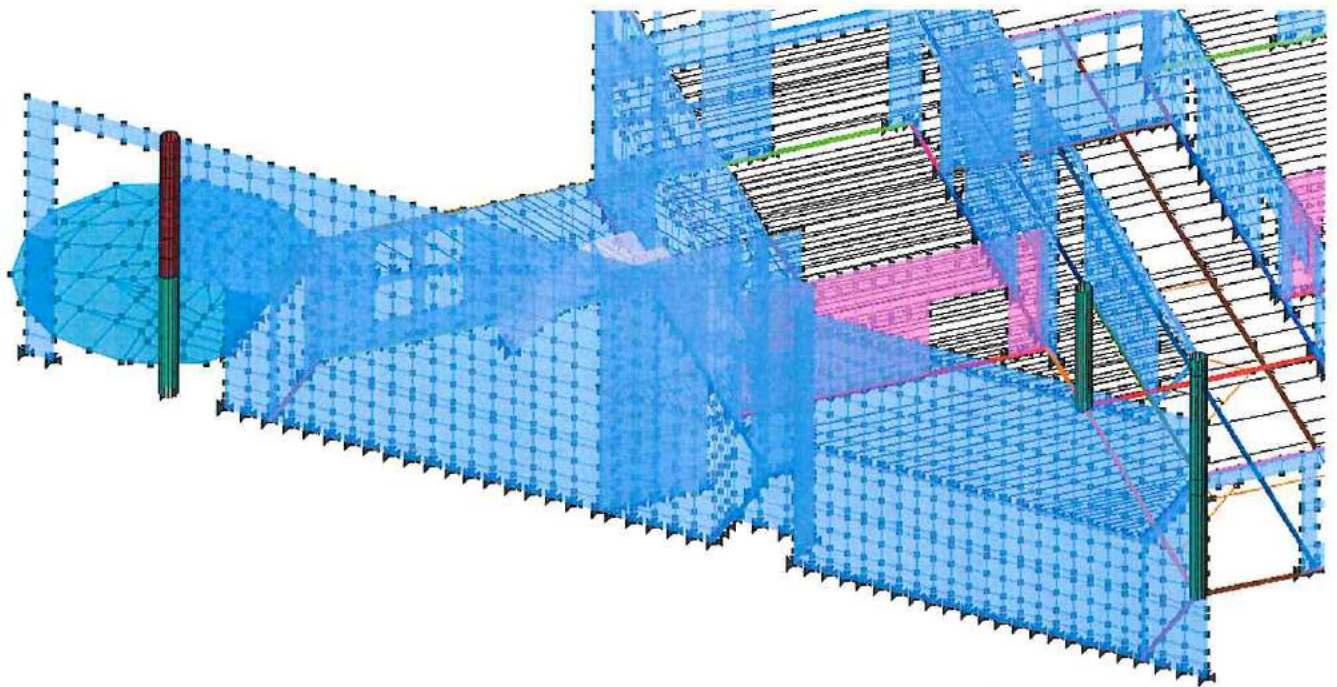
	s=7,m=3	61.3	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.42e-03	9.57e-03	8.09e-03	2d8/25 L=61 17,21,17
330	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.42e-03	0.01	8.67e-03	2d8/25 L=61 17,22,17
	s=7,m=3	61.4	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.76e-03	0.01	9.04e-03	2d8/25 L=61 6,22,6
326	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.76e-03	0.01	8.83e-03	2d8/25 L=61 6,21,1
	s=7,m=3	61.4	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.82e-03	0.01	8.88e-03	2d8/25 L=61 22,22,22
318	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.82e-03	0.01	9.16e-03	2d8/25 L=61 22,21,22
	s=7,m=3	61.4	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.27e-03	0.01	8.56e-03	2d8/25 L=61 1,7,1
314	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.27e-03	9.04e-03	7.71e-03	2d8/25 L=61 1,2,1
	s=7,m=3	61.4	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	4.46e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=61 22,18,22
307	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	4.46e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=70 22,22,22
	s=7,m=3	70.3	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	8.77e-04	9.56e-03	7.80e-03	2d8/25 L=70 22,1,1
M_T= 28 Z=0.0 N=79 N=109											
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe Rif. cmb
493	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.08	1.06e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=28 22,22,22
	s=5,m=3	27.5	0.07	4.6	4.6	0.0	0.08	0.01	7.10e-03	9.02e-03	2d8/25 L=28 22,22,22
492	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.08	0.01	0.07	0.10	2d8/25 L=28 22,22,22
	s=5,m=3	27.5	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	0.05	0.07	0.11	2d8/25 L=28 22,22,22
491	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	0.04	0.05	0.07	2d8/25 L=151 17,17,17
	s=5,m=3	151.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.08	0.04	0.01	0.02	2d8/25 L=151 17,6,6
489	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.21	0.30	0.20	2d8/25 L=49 22,22,22
	s=6,m=3	49.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.06	0.28	0.18	2d8/25 L=49 22,22,22
469	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.06	0.12	0.05	2d8/25 L=28 22,22,22
	s=6,m=3	28.5	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.01	0.14	0.06	2d8/25 L=28 17,22,22
468	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.02	0.06	0.02	2d8/25 L=80 17,18,17
	s=6,m=3	80.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.02	0.07	0.02	2d8/25 L=80 22,22,6
466	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	7.76e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=89 22,18,1
	s=6,m=3	89.1	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.01	0.04	0.03	2d8/25 L=89 22,22,22
464	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.01	0.04	0.02	2d8/25 L=68 22,21,22
	s=6,m=3	67.6	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	3.54e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=68 1,17,1
462	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	3.45e-03	0.04	0.01	2d8/25 L=68 1,21,1
	s=6,m=3	67.6	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	6.10e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=68 18,21,22
458	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	6.16e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=68 18,22,17
	s=6,m=3	67.6	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	4.08e-03	0.04	0.01	2d8/25 L=68 6,22,6
455	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	4.11e-03	0.04	0.01	2d8/25 L=68 6,22,6
	s=6,m=3	67.6	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.01	0.05	0.02	2d8/25 L=68 17,22,17
453	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.01	0.05	0.02	2d8/25 L=90 17,18,17
	s=6,m=3	89.7	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	4.37e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=90 6,22,6
513	ok,NV	0.0	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	0.04	0.05	0.04	2d8/30 L=130 17,18,17
	s=6,m=3	130.0	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	0.02	0.05	0.03	2d8/30 L=130 6,22,6
447	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	2.75e-03	0.03	6.76e-03	2d8/25 L=25 28,22,22
	s=6,m=3	25.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	6.86e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=25 22,22,22
324	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	6.96e-03	0.03	0.02	2d8/25 L=50 22,18,18
	s=6,m=3	50.2	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.01	0.01	2.22e-03	2d8/25 L=50 18,6,5
445	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.02	0.01	0.01	2d8/25 L=20 18,5,5
	s=6,m=3	19.8	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.02	0.02	0.02	2d8/25 L=20 1,5,5
390	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.02	0.03	0.03	2d8/25 L=160 1,1,1
	s=6,m=3	160.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.04	0.04	0.04	2d8/25 L=160 22,22,22
443	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	3.73e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=70 28,1,1
	s=6,m=3	70.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	7.90e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=70 22,22,22
444	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	7.67e-03	0.03	0.02	2d8/25 L=25 22,18,18
	s=6,m=3	25.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	2.34e-03	0.02	7.12e-03	2d8/25 L=25 24,18,18
442	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.01	0.04	0.02	2d8/25 L=130 2,18,2
	s=6,m=3	130.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.04	0.05	0.04	2d8/25 L=130 21,22,21
441	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	9.77e-03	0.04	0.03	2d8/25 L=129 2,18,2
	s=6,m=3	128.6	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.02	0.05	0.03	2d8/25 L=129 21,22,21
439	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.02	0.04	0.02	2d8/25 L=79 21,22,21
	s=6,m=3	78.6	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	4.24e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=79 2,18,2
437	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	4.23e-03	0.03	0.02	2d8/25 L=79 2,17,2
	s=6,m=3	78.6	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	7.88e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=79 7,21,21
432	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	7.87e-03	0.03	0.02	2d8/25 L=79 7,21,5
	s=6,m=3	78.6	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	7.15e-03	0.03	0.02	2d8/25 L=79 18,17,18
429	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	7.13e-03	0.03	0.02	2d8/25 L=66 18,18,18
	s=6,m=3	65.7	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	5.51e-04	0.02	0.01	2d8/25 L=66 5,21,5
426	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.04	0.07	0.05	2d8/25 L=80 18,18,18
	s=6,m=3	80.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.05	0.04	0.02	2d8/25 L=80 18,18,18
425	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.05	0.12	0.07	2d8/25 L=90 18,18,18
	s=6,m=3	90.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.19	0.16	0.11	2d8/25 L=90 22,18,18
411	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.08	0.08	8.34e-03	9.75e-03	2d8/25 L=136 21,27,27
	s=5,m=3	136.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	0.04	0.06	0.08	2d8/25 L=136 21,21,21
395	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	0.05	0.04	0.05	2d8/25 L=77 18,18,18
	s=5,m=3	76.5	0.07	4.6	4.6	0.0	0.08	3.85e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=77 18,18,18
M_T= 29 Z=0.0 N=130 N=1045											
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe Rif. cmb
386	ok,ok	0.0	0.07	2.3	2.3	0.0	0.05	0.96	0.18	0.14	2d8/30 L=812 21,22,21
	s=4,m=3	811.7	0.07	2.3	2.3	0.0	0.05	0.56	0.15	0.11	2d8/30 L=812 2,2,2
334	NV,ok	0.0	0.07	2.3	2.3	0.0	0.05	0.58	0.16	0.13	2d8/30 L=1005 2,2,2
	s=4,m=3	1004.8	0.07	2.3	2.3	0.0	0.05	1.37	0.23	0.18	2d8/30 L=1005 21,21,21

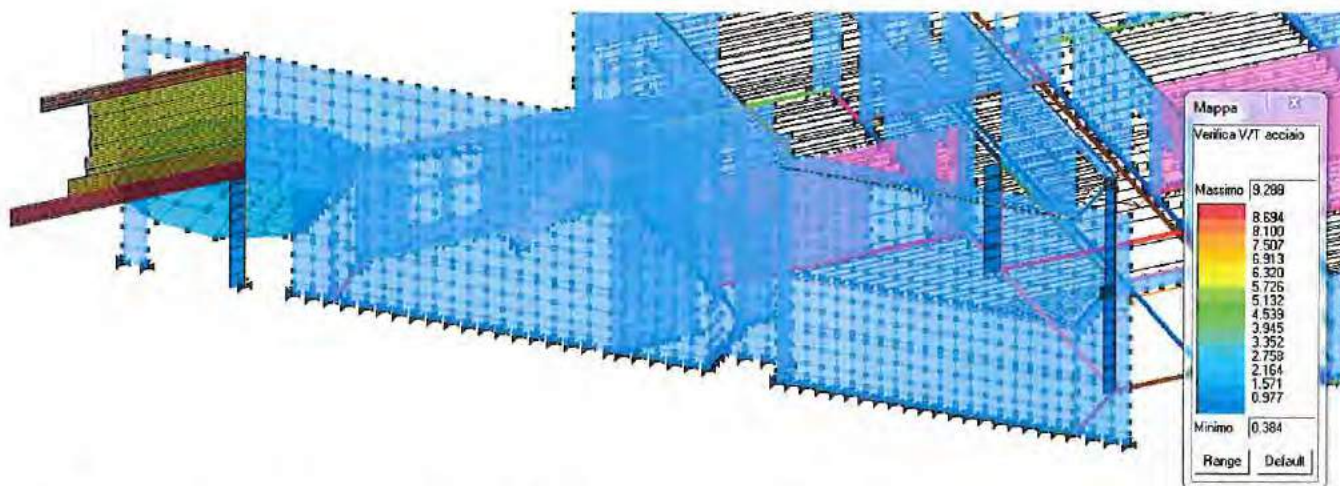
		M_T= 30						Z=0.0	N=93	N=153		
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
479	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	0.01	0.06	0.03	2d8/25 L=277	18,2,18
	s=7,m=3	297.5	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	0.09	0.08	0.05	2d8/25 L=277	5,1,5
358	ok,ok	0.0	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	0.12	0.07	0.06	2d8/30 L=298	5,5,5
	s=7,m=3	297.5	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	0.02	0.05	0.04	2d8/30 L=298	18,6,18
		M_T= 31						Z=0.0	N=105	N=142		
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
481	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	0.25	0.16	0.11	2d8/25 L=239	2,18,2
	s=8,m=3	259.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	0.05	0.08	4.66e-03	2d8/25 L=239	2,18,2
459	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	0.05	0.13	0.08	2d8/25 L=38	2,18,2
	s=8,m=3	38.5	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	0.02	0.14	0.10	2d8/25 L=38	17,18,2
387	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	12.1	0.06	7.88e-03	0.33	1.32	2d8/25 L=50	2,18,18
	s=8,m=3	50.0	0.09	4.6	4.6	12.1	0.06	1.17e-03	0.32	1.30	2d8/25 L=50	21,21,21
517	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	9.18e-04	0.18	9.95e-03	2d8/25 L=50	21,21,21
	s=8,m=3	50.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	1.53e-03	0.18	0.01	2d8/25 L=50	2,18,2
514	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	2.77e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=24	18,2,18
	s=8,m=3	24.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	4.95e-04	0.02	1.88e-03	2d8/25 L=24	18,2,18
511	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	1.01e-03	0.12	8.59e-03	2d8/25 L=50	21,21,5
	s=8,m=3	50.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	2.83e-03	0.12	0.01	2d8/25 L=50	18,22,18
507	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	2.60e-03	0.26	0.01	2d8/25 L=50	18,21,18
	s=8,m=3	50.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	1.67e-03	0.26	6.82e-03	2d8/25 L=50	18,21,5
500	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	8.0	0.08	1.45e-03	0.26	0.92	2d8/25 L=42	18,6,22
	s=8,m=3	42.0	0.09	4.6	4.6	8.0	0.06	0.01	0.27	0.96	2d8/25 L=42	22,6,22
495	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	8.0	0.06	0.01	0.34	1.26	2d8/25 L=32	22,6,22
	s=8,m=3	31.5	0.09	4.6	4.6	8.0	0.08	0.06	0.33	1.23	2d8/25 L=32	22,6,22
		M_T= 32						Z=0.0	P=1	P=2		
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
535	ok,NV	0.0	0.06	4.6	4.6	0.0	0.05	0.38	0.13	0.21	2d8/25 L=772	21,21,21
	s=10,m=3	811.7	0.06	4.6	4.6	0.0	0.05	0.62	0.14	0.24	2d8/25 L=772	2,1,2
534	ok,NV	0.0	0.06	4.6	4.6	0.0	0.05	0.55	0.15	0.25	2d8/25 L=171	1,1,1
	s=10,m=3	190.8	0.06	4.6	4.6	0.0	0.07	0.17	0.08	0.13	2d8/25 L=171	2,1,1
533	ok,NV	0.0	0.06	4.6	4.6	0.0	0.07	0.19	0.11	0.19	2d8/25 L=59	1,1,1
	s=10,m=3	59.0	0.06	4.6	4.6	0.0	0.05	0.05	0.13	0.22	2d8/25 L=59	1,1,1
532	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.08	0.08	0.08	2d8/25 L=46	2,17,2
	s=6,m=3	45.5	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.01	0.06	0.06	2d8/25 L=46	2,17,2
397	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.01	0.04	0.03	2d8/25 L=39	2,21,21
	s=6,m=3	39.5	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.04	0.02	0.01	2d8/25 L=39	21,21,21
531	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.03	0.04	0.03	2d8/25 L=130	22,17,18
	s=6,m=3	130.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.03	0.04	0.03	2d8/25 L=130	7,21,5
521	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.04	0.04	0.03	2d8/25 L=40	7,21,7
	s=6,m=3	40.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.01	0.06	0.05	2d8/25 L=40	7,21,7
498	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.01	0.03	0.02	2d8/25 L=41	7,21,7
	s=6,m=3	40.5	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	1.04e-03	0.02	4.10e-03	2d8/25 L=41	1,17,2
497	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	1.10e-03	0.02	8.83e-03	2d8/25 L=42	17,17,17
	s=6,m=3	41.7	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	2.27e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=42	8,21,6
446	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	2.17e-03	0.03	9.23e-03	2d8/25 L=42	6,22,6
	s=6,m=3	41.7	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	2.72e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=42	22,22,17
391	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	2.60e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=42	8,22,8
	s=6,m=3	41.7	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	7.53e-04	0.03	7.35e-03	2d8/25 L=42	8,18,1
523	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	6.72e-04	0.02	5.29e-03	2d8/25 L=62	8,18,1
	s=6,m=3	62.5	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.02	0.04	0.02	2d8/25 L=62	8,22,8
530	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.02	0.03	0.03	2d8/25 L=102	8,8,8
	s=6,m=3	102.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.01	0.02	0.01	2d8/25 L=102	8,18,1
529	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.07	0.08	0.07	2d8/25 L=79	22,21,22
	s=6,m=3	79.3	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.05	0.04	0.03	2d8/25 L=79	22,21,22
528	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.05	0.12	0.07	2d8/25 L=91	22,17,22
	s=6,m=3	90.7	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.18	0.16	0.11	2d8/25 L=91	18,17,22
526	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.08	0.08	0.01	0.02	2d8/25 L=136	21,21,21
	s=5,m=3	136.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	0.06	0.06	0.09	2d8/25 L=136	21,21,21
525	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	0.03	0.03	0.04	2d8/25 L=77	18,17,17
	s=5,m=3	76.5	0.07	4.6	4.6	0.0	0.08	2.89e-03	7.30e-03	8.23e-03	2d8/25 L=77	17,6,6
		M_T= 33						Z=0.0	N=151	N=216		
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
563	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	0.02	0.02	0.02	2d8/25 L=45	8,6,8
	s=7,m=3	44.7	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	7.90e-03	0.04	0.03	2d8/25 L=45	8,6,8
561	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	7.90e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=45	8,2,8
	s=7,m=3	44.8	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	4.78e-04	3.69e-03	3.02e-03	2d8/25 L=45	1,21,1
559	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	4.78e-04	6.67e-03	5.55e-03	2d8/25 L=45	1,21,1
	s=7,m=3	44.8	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.90e-03	9.86e-03	8.07e-03	2d8/25 L=45	8,2,8
557	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.90e-03	8.18e-03	6.88e-03	2d8/25 L=45	8,2,8
	s=7,m=3	44.8	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.37e-03	7.37e-03	6.22e-03	2d8/25 L=45	1,21,1
554	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.37e-03	7.57e-03	6.39e-03	2d8/25 L=45	1,21,1
	s=7,m=3	44.7	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.48e-03	7.79e-03	6.58e-03	2d8/25 L=45	6,8,8
553	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.48e-03	7.85e-03	6.51e-03	2d8/25 L=45	6,22,6
	s=7,m=3	44.8	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.42e-03	7.74e-03	6.42e-03	2d8/25 L=45	21,22,17
551	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.42e-03	7.75e-03	6.39e-03	2d8/25 L=45	21,18,21

	s=7,m=3	44.7	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.52e-03	7.92e-03	6.53e-03	2d8/25 L=45	2,2,2
549	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.52e-03	8.12e-03	6.72e-03	2d8/25 L=45	2,2,2
	s=7,m=3	44.7	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.19e-03	7.52e-03	6.22e-03	2d8/25 L=45 21,18,21	
527	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.19e-03	6.66e-03	5.56e-03	2d8/25 L=45 21,18,21	
	s=7,m=3	44.8	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.49e-03	8.90e-03	7.44e-03	2d8/25 L=45	2,2,2
452	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.49e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=45	2,2,2
	s=7,m=3	44.7	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	2.51e-03	3.75e-03	3.08e-03	2d8/25 L=45	2,21,21
546	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	2.51e-03	5.55e-03	4.70e-03	2d8/25 L=52	2,1,2
	s=7,m=3	52.5	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	0.02	0.02	0.02	2d8/25 L=52	2,1,2
539	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	0.03	0.04	0.03	2d8/25 L=200 22,21,22	
	s=7,m=3	200.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	0.02	0.03	0.03	2d8/25 L=200	1,1,1
537	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	0.04	0.05	0.04	2d8/25 L=43 22,22,22	
	s=7,m=3	43.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	5.78e-03	0.03	0.03	2d8/25 L=43 18,22,22	
394	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	5.78e-03	7.46e-03	5.98e-03	2d8/25 L=59	18,6,6
	s=7,m=3	59.5	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	3.06e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=59 17,18,17	
M_T= 35 Z=0.0 N=205 N=219												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
577	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.09	1.61e-03	0.06	0.04	2d8/25 L=32	21,8,8
	s=4,m=3	31.8	0.09	3.1	3.1	0.0	0.09	0.03	0.04	0.03	2d8/25 L=32	8,8,8
576	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	0.02	0.03	0.02	2d8/25 L=160	6,1,1
	s=4,m=3	160.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	0.02	0.03	0.02	2d8/25 L=160	8,21,22
575	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.09	0.03	0.03	0.02	2d8/25 L=58	8,8,8
	s=4,m=3	58.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	0.01	0.05	0.03	2d8/25 L=58	8,8,8
574	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	0.01	0.08	0.02	2d8/25 L=117	8,2,8
	s=4,m=3	117.3	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	6.53e-03	0.07	0.01	2d8/25 L=117	1,2,1
573	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	6.54e-03	0.06	0.01	2d8/25 L=87	1,2,1
	s=4,m=3	87.2	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	4.35e-03	0.06	0.01	2d8/25 L=87	8,2,8
572	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	4.38e-03	0.04	0.01	2d8/25 L=87	8,2,8
	s=4,m=3	87.2	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	5.21e-03	0.04	0.01	2d8/25 L=87	2,2,1
571	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	5.20e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=87	1,6,2
	s=4,m=3	87.2	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	3.54e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=87	7,6,7
570	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	3.55e-03	0.05	7.82e-03	2d8/25 L=45	1,2,1
	s=4,m=3	44.5	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	8.38e-04	0.05	3.55e-03	2d8/25 L=45	8,2,8
440	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	9.04e-04	0.07	5.96e-03	2d8/25 L=43	8,2,8
	s=4,m=3	42.7	0.09	3.1	3.1	0.0	0.09	1.33e-03	0.07	5.93e-03	2d8/25 L=43	1,2,1
569	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.09	1.33e-03	0.08	6.95e-03	2d8/25 L=87	1,2,1
	s=4,m=3	87.2	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	0.02	0.10	0.02	2d8/25 L=87	8,2,8
568	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.08	6.03e-03	0.01	0.02	2d8/25 L=93	8,1,1
	s=5,m=3	92.5	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	0.01	0.02	0.03	2d8/25 L=93	8,6,8
567	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	0.01	0.02	0.03	2d8/25 L=100	8,18,8
	s=5,m=3	100.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	6.09e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=100	1,17,1
566	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	6.09e-03	8.44e-03	0.01	2d8/25 L=24	1,17,1
	s=5,m=3	24.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	3.73e-03	2.54e-03	2.57e-03	2d8/25 L=24	8,22,8
565	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	3.73e-03	0.01	0.02	2d8/25 L=92	8,21,8
	s=5,m=3	91.7	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	0.01	0.02	0.03	2d8/25 L=92	17,17,1
564	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	0.01	0.02	0.03	2d8/25 L=106 17,18,17	
	s=5,m=3	105.8	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	7.20e-04	0.02	0.02	2d8/25 L=106	6,8,6
M_T= 38 Z=0.0 N=143 N=205												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
562	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.76e-03	7.66e-03	0.01	2d8/25 L=48	22,8,22
	s=3,m=3	48.5	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.87e-03	7.82e-03	0.01	2d8/25 L=48	1,6,1
560	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.87e-03	8.02e-03	0.01	2d8/25 L=50	1,17,1
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.04e-03	8.26e-03	0.01	2d8/25 L=50 22,17,22	
558	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.04e-03	8.96e-03	0.01	2d8/25 L=50 22,17,22	
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.23e-03	7.89e-03	0.01	2d8/25 L=50	1,17,1
556	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.23e-03	4.71e-03	5.37e-03	2d8/25 L=24	1,17,1
	s=3,m=3	24.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.24e-03	4.73e-03	5.41e-03	2d8/25 L=24 22,17,22	
555	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.24e-03	8.10e-03	0.01	2d8/25 L=50 22,17,22	
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.99e-03	9.08e-03	0.01	2d8/25 L=50	2,17,1
552	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.99e-03	8.57e-03	0.01	2d8/25 L=50	2,18,2
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.05e-03	8.65e-03	0.01	2d8/25 L=50 21,18,21	
550	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.05e-03	9.20e-03	0.01	2d8/25 L=68 21,18,21	
	s=3,m=3	68.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.06e-03	0.01	0.02	2d8/25 L=68	2,18,2
548	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.06e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=68	2,2,2
	s=3,m=3	68.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	5.70e-03	5.21e-03	7.11e-03	2d8/25 L=68	2,22,21
547	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	5.70e-03	0.03	0.05	2d8/25 L=40	2,2,2
	s=3,m=3	40.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.04	0.05	0.07	2d8/25 L=40	2,2,2
542	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.07	0.05	0.07	2d8/25 L=300 17,17,17	
	s=3,m=3	300.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.05	0.04	0.06	2d8/25 L=300	6,1,6
538	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.08	0.06	0.09	2d8/25 L=54 17,17,17	
	s=3,m=3	54.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	3.86e-03	0.04	0.06	2d8/25 L=54 21,17,17	
M_T= 39 Z=0.0 N=142 N=163												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
543	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	6.30e-04	0.16	0.21	2d8/25 L=22	22,1,1
	s=8,m=3	22.5	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	0.09	0.16	0.20	2d8/25 L=22	1,1,1
540	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	0.09	0.02	0.02	2d8/25 L=253	1,1,1
	s=8,m=3	273.3	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	0.34	0.11	0.14	2d8/25 L=253	1,1,1

											Staffe	Rif. cmb
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc		
584	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	0.03	0.12	0.07	2d8/25 L=16	7,8,8
	s=4,m=3	16.5	0.09	3.1	3.1	0.0	0.09	4.93e-03	0.11	0.07	2d8/25 L=16	22,8,8
582	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.09	4.92e-03	5.28e-03	2.63e-03	2d8/25 L=83	8,1,1
	s=4,m=3	83.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	0.02	0.03	0.02	2d8/25 L=83	22,22,22
580	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.09	0.02	0.02	0.01	2d8/25 L=49	22,22,22
	s=4,m=3	48.6	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	7.24e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=49	22,22,22
578	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	7.24e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=49	22,21,21
	s=4,m=3	48.6	0.09	3.1	3.1	0.0	0.09	1.07e-03	2.81e-03	1.58e-03	2d8/25 L=49	21,2,2
											Staffe	Rif. cmb
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc		
594	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	3.46e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=70	3,6,6
	s=3,m=3	69.6	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	4.76e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=70	3,8,3
593	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	4.76e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=70	3,8,3
	s=3,m=3	69.6	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.16e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=70	6,22,6
592	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.16e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=100	6,8,6
	s=3,m=3	100.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.04e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=100	3,8,3
591	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.01e-03	9.64e-03	6.08e-03	2d8/25 L=26	3,8,3
	s=3,m=3	26.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	5.94e-03	9.51e-03	5.77e-03	2d8/25 L=26	18,8,22
590	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	5.90e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=100	18,8,18
	s=3,m=3	100.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.56e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=100	5,8,5
589	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.56e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=74	5,6,5
	s=3,m=3	73.5	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	4.52e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=74	18,22,18
588	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.69e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=73	5,6,5
	s=3,m=3	73.5	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	7.04e-03	0.03	0.02	2d8/25 L=73	18,22,18
587	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	7.04e-03	0.03	0.02	2d8/25 L=100	18,2,18
	s=3,m=3	100.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.28e-03	0.03	0.02	2d8/25 L=100	5,2,5
586	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.16e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=26	1,8,5
	s=3,m=3	26.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.01e-04	0.04	5.13e-03	2d8/25 L=26	18,8,5
585	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	4.51e-04	0.03	9.73e-03	2d8/25 L=50	18,8,18
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.16e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=50	5,8,5
583	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.17e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=50	5,8,5
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.98e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=50	18,8,18
581	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.95e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=53	18,8,18
	s=3,m=3	52.8	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	2.11e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=53	24,8,5
579	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	2.12e-03	0.03	7.84e-03	2d8/25 L=53	24,22,24
	s=3,m=3	52.8	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.02	0.04	0.03	2d8/25 L=53	18,22,18
											Staffe	Rif. cmb
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc		
598	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	5.48e-04	7.45e-03	9.46e-03	2d8/25 L=32	22,1,1
	s=8,m=3	32.4	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	9.91e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=32	1,1,1
597	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	0.02	0.03	0.03	2d8/25 L=160	17,3,3
	s=8,m=3	160.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	0.02	0.03	0.03	2d8/25 L=160	6,2,6
596	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	0.01	0.02	0.02	2d8/25 L=72	3,7,7
	s=8,m=3	71.8	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	1.39e-04	7.91e-03	7.32e-03	2d8/25 L=72	15,22,2
595	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	1.28e-04	0.02	0.01	2d8/25 L=9	15,3,3
	s=8,m=3	9.3	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	2.19e-03	0.01	9.11e-03	2d8/25 L=9	3,3,3
											Staffe	Rif. cmb
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc		
463	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.01	0.03	0.02	2d8/30 L=49	22,22,22
	s=15,m=2	48.9	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	3.71e-03	0.03	9.42e-03	2d8/30 L=49	6,8,5
235	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	3.73e-03	0.04	0.02	2d8/30 L=49	6,8,7
	s=15,m=2	48.9	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	2.40e-03	0.04	0.02	2d8/30 L=49	6,6,6
359	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	2.41e-03	0.05	0.02	2d8/30 L=49	6,8,7
	s=15,m=2	48.9	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.01	0.06	0.04	2d8/30 L=49	6,6,6
363	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.01	0.06	0.02	2d8/30 L=49	6,8,22
	s=15,m=2	48.9	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.10	0.10	0.08	2d8/30 L=49	6,8,8
361	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.10	0.09	0.02	2d8/30 L=76	6,6,6
	s=15,m=2	75.9	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.22	0.14	0.11	2d8/30 L=76	7,8,7
270	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.15	0.17	0.15	2d8/30 L=103	7,8,8
	s=15,m=2	102.8	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.16	0.09	0.01	2d8/30 L=103	8,22,18
482	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.20	0.22	0.03	2d8/30 L=53	8,8,7
	s=15,m=2	52.8	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.14	0.26	0.09	2d8/30 L=53	7,6,6
											Staffe	Rif. cmb
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc		
264	NV,NV	0.0	0.40	2.3	2.3	0.0	0.15	16.27	1.51	5.57	2d8/30 L=793	17,17,17
	s=14,m=2	792.7	0.40	2.3	2.3	0.0	0.15	14.00	0.31	0.32	2d8/30 L=793	22,17,17
239	NV,NV	0.0	0.40	2.3	2.3	0.0	0.15	13.81	0.31	0.32	2d8/30 L=1024	17,17,17
	s=14,m=2	1023.8	0.40	2.3	2.3	0.0	0.15	14.06	1.45	5.39	2d8/30 L=1024	17,17,22
											Staffe	Rif. cmb
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc		
436	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.71	0.41	0.59	2d8/25 L=72	6,33,33
	s=15,m=2	72.1	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.27	0.27	0.39	2d8/25 L=72	7,33,33
435	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.27	0.27	0.39	2d8/25 L=72	7,33,33
	s=15,m=2	72.1	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.50	0.18	0.26	2d8/25 L=72	7,33,33
434	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.50	0.18	0.26	2d8/25 L=72	7,34,33

s=15,m=2	72.1	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.02	0.32	0.46	2d8/25 L=72 13,34,33		
433 NV,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.02	0.32	0.46	2d8/25 L=72 13,34,33		
s=15,m=2	72.1	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	1.19	0.47	0.69	2d8/25 L=72 7,8,7		
M_T= 36 Z=350.0 N=2021 N=2045												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe Rif. cmb	
475	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.11	0.10	0.08	2d8/25 L=32 21,22,5	
s=17,m=2	32.4	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.03	0.10	0.09		2d8/25 L=32 4,22,5	
474	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.02	0.15	5.39e-03	2d8/25 L=40 18,3,18	
s=17,m=2	40.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.02	0.15	7.97e-03		2d8/25 L=40 3,3,5	
473	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.06	0.20	0.06	2d8/25 L=40 8,8,3	
s=17,m=2	40.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.04	0.21	0.08		2d8/25 L=40 3,8,3	
472	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.02	0.27	0.06	2d8/25 L=40 22,7,7	
s=17,m=2	40.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.06	0.28	0.07		2d8/25 L=40 29,7,7	
471	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.04	0.21	0.02	2d8/25 L=40 22,8,8	
s=17,m=2	40.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.01	0.21	0.03		2d8/25 L=40 22,8,8	
470	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.05	0.19	8.58e-03	2d8/25 L=81 29,21,1	
s=17,m=2	81.1	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.06	0.20	0.01		2d8/25 L=81 8,21,22	
M_T= 37 Z=350.0 N=1 N=1												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe Rif. cmb	
522	NV,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.02	1.00	0.53	2d10/15 L=42 17,21,21	
s=16,m=2	41.7	0.67	20.4	9.7	0.0	0.09	0.47	1.00	0.62		2d10/15 L=42 8,5,21	
M_T= 23 Z=700.0 N=2802 N=2829												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe Rif. cmb	
438	ok,NV	0.0	0.13	3.1	3.1	0.0	0.08	9.38e-03	0.32	0.31	2d8/25 L=71 21,34,33	
s=25,m=2	70.9	0.13	3.1	3.1	0.0	0.08	0.13	0.29	0.27		2d8/25 L=71 17,34,33	
273	ok,NV	0.0	0.13	3.1	3.1	0.0	0.08	0.13	0.29	0.27	2d8/25 L=71 17,34,33	
s=25,m=2	70.9	0.13	3.1	3.1	0.0	0.08	0.16	0.28	0.25		2d8/25 L=71 17,34,33	
272	ok,NV	0.0	0.13	3.1	3.1	0.0	0.08	0.16	0.29	0.25	2d8/25 L=71 17,34,33	
s=25,m=2	70.9	0.13	3.1	3.1	0.0	0.08	0.07	0.32	0.30		2d8/25 L=71 17,34,33	
267	ok,NV	0.0	0.13	3.1	3.1	0.0	0.08	0.07	0.33	0.30	2d8/25 L=63 17,37,33	
s=25,m=2	83.0	0.13	3.1	3.1	0.0	0.08	0.25	0.37	0.36		2d8/25 L=63 21,37,33	
Trave												
			%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc		
			2.08	27.71	12.70	72.38	0.67	16.27	12.77	36.94		
TraveM negativo iM positivo iM negativo fM positivo fLuce per V V M-i M+f V M+i M-f VEd,min VEd,max Vr1												
			daN cm	daN cm	daN cm	daN cm	cm	daN	daN	daN	daN	
239	2.706e+05	2.706e+05	2.706e+05	2.706e+05	2.706e+05	1092.00	495.52	495.52	0.0	0.0	0.0	
264	2.706e+05	2.706e+05	2.706e+05	2.706e+05	2.706e+05	1092.00	495.52	495.52	0.0	0.0	0.0	
267	9.299e+05	9.299e+05	9.299e+05	9.299e+05	9.299e+05	275.83	6742.29	6742.29	0.0	0.0	0.0	
272	9.299e+05	9.299e+05	9.299e+05	9.299e+05	9.299e+05	275.83	6742.29	6742.29	0.0	0.0	0.0	
273	9.299e+05	9.299e+05	9.299e+05	9.299e+05	9.299e+05	275.83	6742.29	6742.29	0.0	0.0	0.0	
346	1.229e+06	1.229e+06	1.229e+06	1.229e+06	1.229e+06	607.00	4049.88	4049.88	0.0	0.0	0.0	
353	1.229e+06	1.229e+06	1.229e+06	1.229e+06	1.229e+06	607.00	4049.88	4049.88	0.0	0.0	0.0	
368	1.229e+06	1.229e+06	1.229e+06	1.229e+06	1.229e+06	607.00	4049.88	4049.88	0.0	0.0	0.0	
375	1.229e+06	1.229e+06	1.229e+06	1.229e+06	1.229e+06	607.00	4049.88	4049.88	0.0	0.0	0.0	
396	6.016e+05	2.470e+06	6.016e+05	2.470e+06	230.00	1.335e+04	1.335e+04	0.0	0.0	0.0	0.0	
408	3.012e+06	6.166e+06	3.012e+06	6.166e+06	770.00	1.192e+04	1.192e+04	0.0	0.0	0.0	0.0	
409	3.012e+06	6.166e+06	3.012e+06	6.166e+06	770.00	1.192e+04	1.192e+04	0.0	0.0	0.0	0.0	
433	3.720e+05	3.720e+05	3.720e+05	3.720e+05	288.24	2581.41	2581.41	0.0	0.0	0.0	0.0	
434	3.720e+05	3.720e+05	3.720e+05	3.720e+05	288.24	2581.41	2581.41	0.0	0.0	0.0	0.0	
435	3.720e+05	3.720e+05	3.720e+05	3.720e+05	288.24	2581.41	2581.41	0.0	0.0	0.0	0.0	
436	3.720e+05	3.720e+05	3.720e+05	3.720e+05	288.24	2581.41	2581.41	0.0	0.0	0.0	0.0	
438	9.299e+05	9.299e+05	9.299e+05	9.299e+05	275.83	6742.29	6742.29	0.0	0.0	0.0	0.0	
454	4.481e+05	4.481e+05	4.481e+05	4.481e+05	288.24	3109.47	3109.47	0.0	0.0	0.0	0.0	
456	4.481e+05	4.481e+05	4.481e+05	4.481e+05	288.24	3109.47	3109.47	0.0	0.0	0.0	0.0	
484	4.481e+05	4.481e+05	4.481e+05	4.481e+05	288.24	3109.47	3109.47	0.0	0.0	0.0	0.0	
486	4.481e+05	4.481e+05	4.481e+05	4.481e+05	288.24	3109.47	3109.47	0.0	0.0	0.0	0.0	
522	3.012e+06	6.166e+06	3.012e+06	6.166e+06	770.00	1.192e+04	1.192e+04	0.0	0.0	0.0	0.0	
TraveM negativo iM positivo iM negativo fM positivo f V M-i M+f V M+i M-f VEd,min VEd,max Vr1												
			3.012e+06	6.166e+06	3.012e+06	6.166e+06		1.335e+04	1.335e+04	0.0	0.0	0.0





Pilas.	M3 mx/mn	M2 mx/mn	D 2 / D 3	Q 2 / Q 3	N	V 2	V 3	T
	-7.322e+04	-3.930e+05	-0.04	0.0	-6.998e+04	-303.65	-3181.43	-1.657e+04
	1.192e+05	5.934e+05	0.05	0.0	-185.52	1230.26	6794.15	1.008e+05

Pilas.	Note	Stato	Quota cm	%Af	M_P= 1 r. snell.	X=2358.5 Y=1725.0 Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe L=cm	ver. V/T	Rif. cmb
487	s=1,m=2	ok,ok	0.0	1.28	1.46	0d0 8+0 d16	0.25	0.31	2+2d8/20 L=306	0.36	19,36,34
	[b=1.0;1.0]		306.0	1.28	1.46	0d0 8+0 d16	0.36	0.30	2+2d8/20 L=306	0.36	22,36,34
420	s=1,m=2	ok,ok	306.0	1.28	0.19	0d0 8+0 d16	0.31	0.27	2+2d8/20 L=44	0.51	22,36,38
	[b=1.0;1.0]		350.0	1.28	0.19	0d0 8+0 d16	0.29	0.27	2+2d8/20 L=44	0.51	8,36,38
488	s=1,m=2	ok,ok	350.0	1.28	0.28	0d0 8+0 d16	0.61	0.11	2+2d8/20 L=306	0.37	22,37,36
	[b=1.0;1.0]		656.0	1.28	0.28	0d0 8+0 d16	0.40	0.10	2+2d8/20 L=306	0.37	22,37,36
510	s=1,m=2	ok,ok	656.0	1.28	0.09	0d0 8+0 d16	0.41	0.08	2+2d8/20 L=44	0.49	22,37,36
	[b=1.0;1.0]		700.0	1.28	0.09	0d0 8+0 d16	0.15	0.07	2+2d8/20 L=44	0.49	22,37,36

Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	M_P= 2 r. snell.	X=2358.5 Y=2536.7 Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
230	s=1,m=2	ok,ok	0.0	1.28	0.70	0d0 8+0 d16	0.20	0.49	2+2d8/20 L=350	0.47	22,39,33
	[b=1.0;1.0]		350.0	1.28	0.70	0d0 8+0 d16	0.31	0.48	2+2d8/20 L=350	0.47	22,39,33

Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	M_P= 3 r. snell.	X=330.0 Y=3335.4 Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
229	s=2,m=2	ok,ok	0.0	1.01	0.45	0d0 8+0 d16	0.07	0.17	2+2d6/15 L=350	0.28	18,40,39
	[b=1.0;1.0]		350.0	1.01	0.45	0d0 8+0 d16	0.06	0.15	2+2d6/15 L=350	0.28	18,40,39
291	s=2,m=2	ok,NV	350.0	1.01	0.03	0d0 8+0 d16	0.07	0.01	2+2d6/15 L=58	1.32	3,40,39
	[b=1.0;1.0]		408.3	1.01	0.03	0d0 8+0 d16	0.04	8.59e-03	2+2d6/15 L=58	1.32	22,40,39
399	s=2,m=2	ok,NV	408.3	1.01	0.02	0d0 8+0 d16	0.04	8.23e-03	2+2d6/15 L=58	1.00	22,40,39
	[b=1.0;1.0]		466.7	1.01	0.02	0d0 8+0 d16	3.87e-03	6.32e-03	2+2d6/15 L=58	1.00	2,40,39
271	s=2,m=2	ok,NV	466.7	1.01	0.01	0d0 8+0 d16	4.66e-03	8.31e-03	2+2d6/15 L=58	1.00	1,40,39
	[b=1.0;1.0]		525.0	1.01	0.01	0d0 8+0 d16	4.36e-03	6.40e-03	2+2d6/15 L=58	1.00	3,40,39
357	s=2,m=2	ok,NV	525.0	1.01	0.04	0d0 8+0 d16	4.46e-03	8.27e-03	2+2d6/15 L=58	1.00	1,35,35
	[b=1.0;1.0]		583.3	1.01	0.04	0d0 8+0 d16	4.12e-03	6.36e-03	2+2d6/15 L=58	1.00	3,35,35
360	s=2,m=2	ok,NV	583.3	1.01	0.02	0d0 8+0 d16	4.15e-03	7.83e-03	2+2d6/15 L=58	1.00	3,35,35
	[b=1.0;1.0]		641.7	1.01	0.02	0d0 8+0 d16	7.32e-03	5.92e-03	2+2d6/15 L=58	1.00	21,35,35
362	s=2,m=2	ok,NV	641.7	1.01	0.02	0d0 8+0 d16	7.31e-03	6.66e-03	2+2d6/15 L=58	1.00	21,35,35
	[b=1.0;1.0]		700.0	1.01	0.02	0d0 8+0 d16	0.02	4.75e-03	2+2d6/15 L=58	1.00	21,35,35
364	s=2,m=2	ok,NV	700.0	1.01	8.81e-03	0d0 8+0 d16	0.02	3.17e-03	2+2d6/15 L=50	1.15	21,35,39
	[b=1.0;1.0]		750.0	1.01	8.81e-03	0d0 8+0 d16	7.90e-04	1.54e-03	2+2d6/15 L=50	1.16	1,35,39

Pilas.	%Af	r. snell.	verif.	ver.sis	ver. V/T
	1.28	1.46	0.61	0.49	1.32

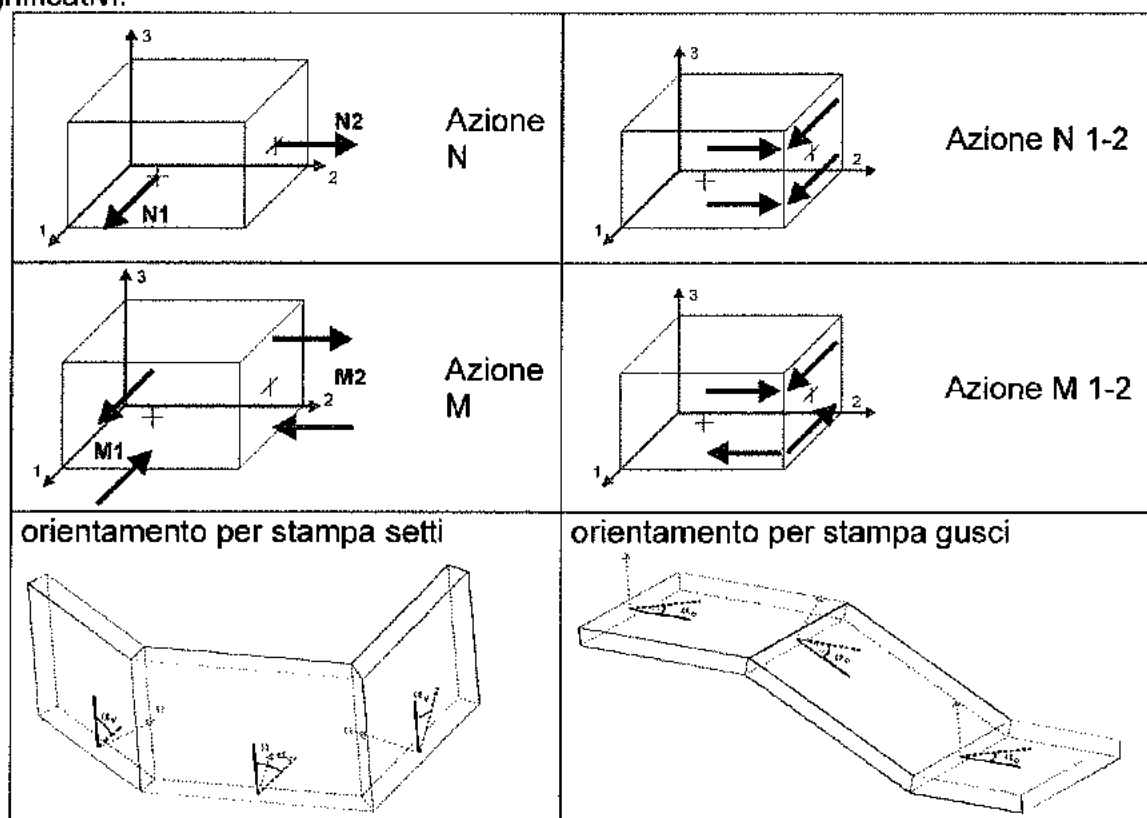
Pilas.	sovr. Xi	sovr. Xf	sovr. Yi	sovr. Yf	M 2-2 i daN cm	M 2-2 f daN cm	M 3-3 i daN cm	M 3-3 f daN cm	Luce per V cm	V M2-2 daN	V M3-3 daN
229	0.0	0.0	0.0	0.0	1.229e+06	1.214e+06	1.229e+06	1.214e+06	336.00	8049.21	8049.21
230	0.0	0.0	0.0	0.0	1.145e+06	1.141e+06	1.145e+06	1.141e+06	231.82	1.086e+04	1.086e+04
271	0.0	0.0	0.0	0.0	9.964e+05	9.933e+05	9.964e+05	9.933e+05	58.33	3.758e+04	3.758e+04
291	0.0	0.0	0.0	0.0	9.999e+05	9.968e+05	9.999e+05	9.968e+05	44.33	4.962e+04	4.962e+04
357	0.0	0.0	0.0	0.0	9.963e+05	9.932e+05	9.963e+05	9.932e+05	58.33	3.758e+04	3.758e+04
360	0.0	0.0	0.0	0.0	9.956e+05	9.925e+05	9.956e+05	9.925e+05	58.33	3.755e+04	3.755e+04
362	0.0	0.0	0.0	0.0	9.937e+05	9.906e+05	9.937e+05	9.906e+05	58.33	3.748e+04	3.748e+04
364	0.0	0.0	0.0	0.0	9.881e+05	9.854e+05	9.881e+05	9.854e+05	50.00	4.347e+04	4.347e+04
399	0.0	0.0	0.0	0.0	9.963e+05	9.932e+05	9.963e+05	9.932e+05	58.33	3.757e+04	3.757e+04
420	0.0	0.0	0.0	0.0	1.042e+06	1.041e+06	1.042e+06	1.041e+06	350.00	6551.15	6551.15
487	0.0	0.0	0.0	0.0	1.064e+06	1.059e+06	1.064e+06	1.059e+06	350.00	6687.00	6687.00
488	0.0	0.0	0.0	0.0	9.506e+05	9.410e+05	9.506e+05	9.410e+05	350.00	5975.35	5975.35

510	0.0	0.0	0.0	0.0	9.213e+05	9.199e+05	9.213e+05	9.199e+05	350.00	5791.08	5791.08		
Pilas.					M 2-2 i 1.229e+06	M 2-2 f 1.214e+06	M 3-3 i 1.229e+06	M 3-3 f 1.214e+06		V M2-2 4.962e+04	V M3-3 4.962e+04		
Nodo	Stato	Pilas.	Diam st mm	I 7.4.29 cm	n. br. 2	Bj2 cm	Hjc2 cm	n. br. 3	Bj3 cm	Hjc3 cm	V. 7.4.8	I 7.4.10	Rif. cmb
1523		487	0		0	0.0		0	0.0				
1819		364	0		0	0.0		0	0.0				
1883		230	0		0	0.0		0	0.0				
1896		420	0		0	0.0		0	0.0				
2075		229	0		0	0.0		0	0.0				
2196		291	0		0	0.0		0	0.0				
2321		399	0		0	0.0		0	0.0				
2392		271	0		0	0.0		0	0.0				
2570		357	0		0	0.0		0	0.0				
2636		360	0		0	0.0		0	0.0				
2674		488	0		0	0.0		0	0.0				
2753		362	0		0	0.0		0	0.0				
2802		510	0		0	0.0		0	0.0				
Nodo				I 7.4.29							V. 7.4.8	I 7.4.10	

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:

tensione di Von Mises		(valore riassuntivo del complessivo stato di sollecitazione)
N max		sforzo membranale principale massimo
N min		sforzo membranale principale minimo
M max		sforzo flessionale principale massimo
M min		sforzo flessionale principale minimo
N1	N2	sforzi membranali e flessionali in direzione locale 1 e 2

N1-2	M1	dell'elemento (lo sforzo 2-1 è uguale allo sforzo 1-2 per la reciprocità delle tensioni tangenziali)
M2	M1-2	

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 α_0 attorno all'asse Z per i gusci e ruotata di α_v attorno alla normale (che per definizione è orizzontale) al piano del setto.

Per i setti, in particolare, se α_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:

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

LEGENDA VERIFICA ELEMENTI PARETI E GUSCI IN C.A.

Per le pareti in c.a. progettate in ottemperanza al cap. 7 del DM 14-01-08 vengono riportate 4 tabelle. In particolare per ogni parete si riportano:

una tabella riassuntiva della geometria e dello stato di verifica per compressione assiale, pressoflessione e taglio

una tabella nella quale, per ogni quota significativa, si riporta l'armatura verticale di base e della zona confinata, l'armatura orizzontale, l'esito delle 5 verifiche condotte, lo sforzo assiale aggiuntivo per q superiore a 2 e i valori di inviluppo di taglio e momento

una tabella nella quale, per ogni quota significativa, si riportano le azioni che hanno reso massimo il valore delle 5 verifiche condotte (in particolare le verifiche a taglio sono influenzate dal valore dello sforzo assiale e del momento). Le azioni derivate dall'analisi, in ogni combinazione di calcolo, sono elaborate come previsto al punto 7.4.4.5.1 : traslazione del momento, incremento e variazione diagramma taglio, incremento e decremento sforzo assiale

una tabella riassuntiva dei parametri utilizzati per le verifiche a taglio per ogni quota significativa.

Tabella 1	
H totale	Altezza complessiva della parete
Spessore	Spessore della parete
H critica	Altezza come da punto 7.4.4.5.1 per traslazione momento

H critica V	Altezza come da punto 7.4.6.1.4 per la definizione della zona critica e zona confinata
L totale	Larghezza di base della parete
L confinata	Larghezza della zona confinata
Verif. N	Verifica di cui al punto 7.4.4.5.2.1 compressione semplice
Verif. N-M	Verifica di cui al punto 7.4.4.5.2.1 pressoflessione
Fattore V	Fattore di amplificazione del taglio di cui al punto 7.4.4.5.1
Diagramma V	Diagramma elaborato per effetto modi superiori come da fig. 7.4.2
Verif. V	Verifica di cui al punto 7.4.4.5.2.2 taglio (compressione cls, trazione acciaio, scorrimento in zona critica)
Tabella 2	
Af conf.	Numero e diametro armatura presente in una zona confinata
Af std	Diametro e passo armatura in zona non confinata (doppia maglia)
Af V (ori)	Diametro e passo armatura orizzontale (doppia maglia)
Ver. N	Rapporto tra azione di calcolo e resistenza a compressione (normalizzato a 1 in quanto da confrontare con 40% in CDB e 35 % in CDA)
Ver. N/M	Rapporto tra azione di calcolo e resistenza a pressoflessione
Ver. V cls	Rapporto tra azione di calcolo e resistenza a taglio-compressione
Ver. V acc	Rapporto tra azione di calcolo e resistenza a taglio-trazione
Ver. V scorr.	Rapporto tra azione di calcolo e resistenza a taglio scorrimento
N add	Sforzo assiale di cui al punto 7.4.4.5.1 da sommare e sottrarre nelle verifiche quando q supera 2
M invil	Inviluppo del momento come al punto 7.4.4.5.1 (informativo)
V invil	Inviluppo del taglio come al punto 7.4.4.5.1 (informativo)
Tabella 3	
N v.N	Valore dello sforzo assiale per cui Ver. N attinge il massimo valore
N v.M/N, M v.M/N	Valore dello sforzo assiale e momento per cui Ver. N/M attinge il massimo valore
N v.Vcls, V v.Vcls,	Valore dello sforzo assiale e taglio per cui Ver. V. cls attinge il massimo valore
N v.Vacc, M v.Vacc, V v.Vacc,	Valore dello sforzo assiale, momento e taglio per cui Ver. V. acc attinge il massimo valore
N v.Vscorr, M v.Vscorr, V v.Vscorr,	Valore dello sforzo assiale, momento e taglio per cui Ver. V. scorr.e
Tabella 4	
CtgT Vcls	Valore di ctg(teta) adottato nella verifica V compressione cls

Vrsd Vcls	Valore della resistenza a taglio trazione (armatura di calcolo)
Vrcd Vcls	Valore della resistenza a taglio compressione
CtgT Vacc	Valore di $\text{ctg}(\theta)$ adottato nella verifica V trazione armatura
Vrsd Vacc	Valore della resistenza a taglio trazione (armatura presente)
Vrcd Vacc	Valore della resistenza a taglio compressione
Vdd	Valore del contributo alla resistenza allo scorrimento come da [7.4.19]
Vid	Valore del contributo alla resistenza allo scorrimento come da [7.4.20]
Vfd	Valore del contributo alla resistenza allo scorrimento come da [7.4.21]

Nel caso dei gusci e nel caso in cui la progettazione della parete sia integrata o effettuata del tutto con progettazione locale si produce una tabella nella quale vengono riportati per ogni macroelemento il numero dello stesso ed il codice di verifica.

Per la progettazione con il metodo degli stati limite vengono riportati il rapporto x/d , la verifica per sollecitazioni ultime e la verifica per compressione media con l'indicazione delle due combinazioni in cui si sono attinti i rispettivi valori.

Nel caso in cui si sia proceduto alla progettazione con le tensioni ammissibili vengono riportate le massime tensioni nell'elemento (massima compressione nel calcestruzzo, massima compressione media nel calcestruzzo, massima tensione nell'acciaio) con l'indicazione delle combinazioni in cui si sono attinti i rispettivi valori.

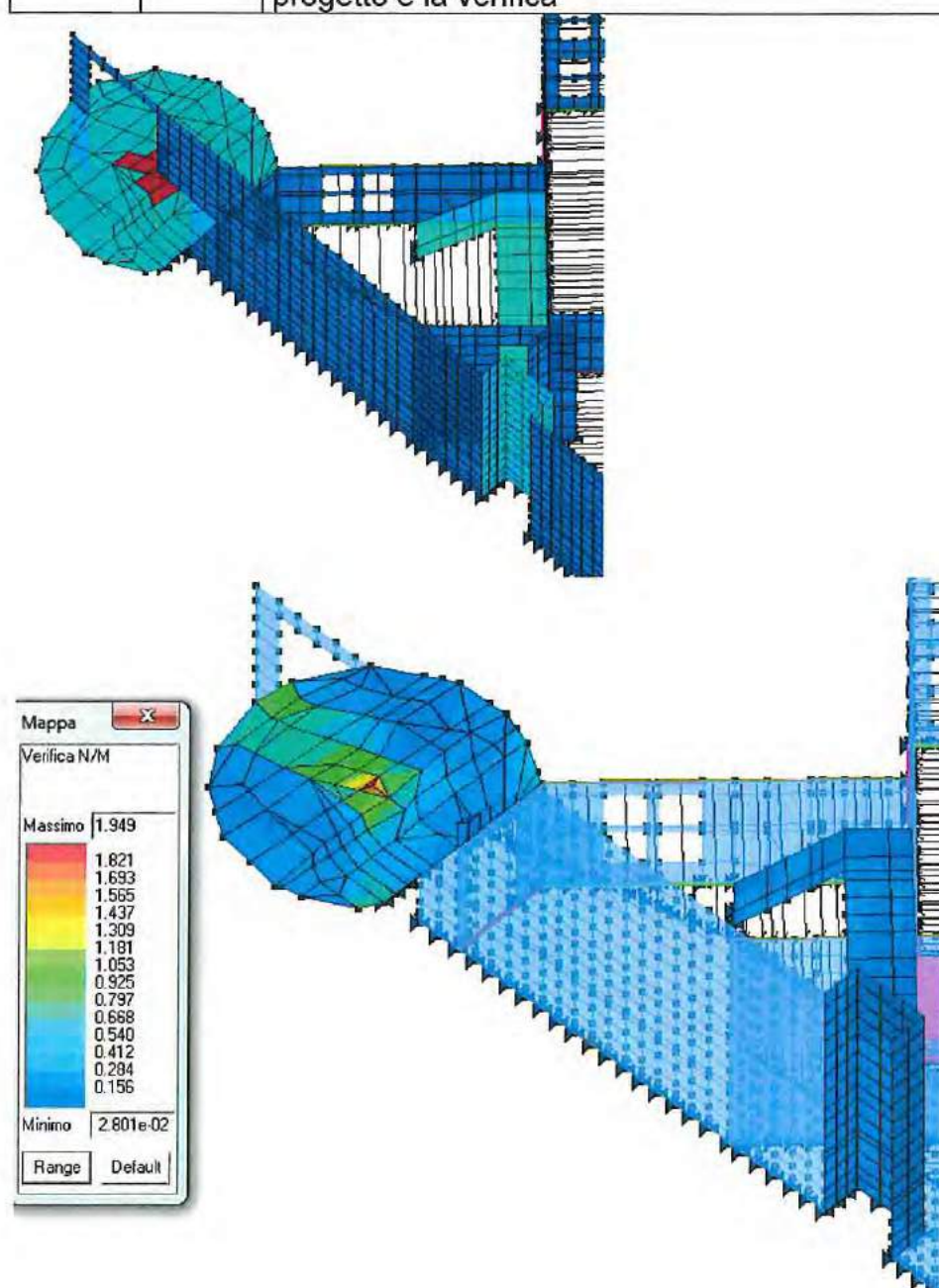
Per ogni elemento viene riportata inoltre la maglia di armatura necessaria in relazione alle risultanze della progettazione dei nodi dell'elemento stesso (diametri in mm, passi in cm). Le quantità di armature necessarie

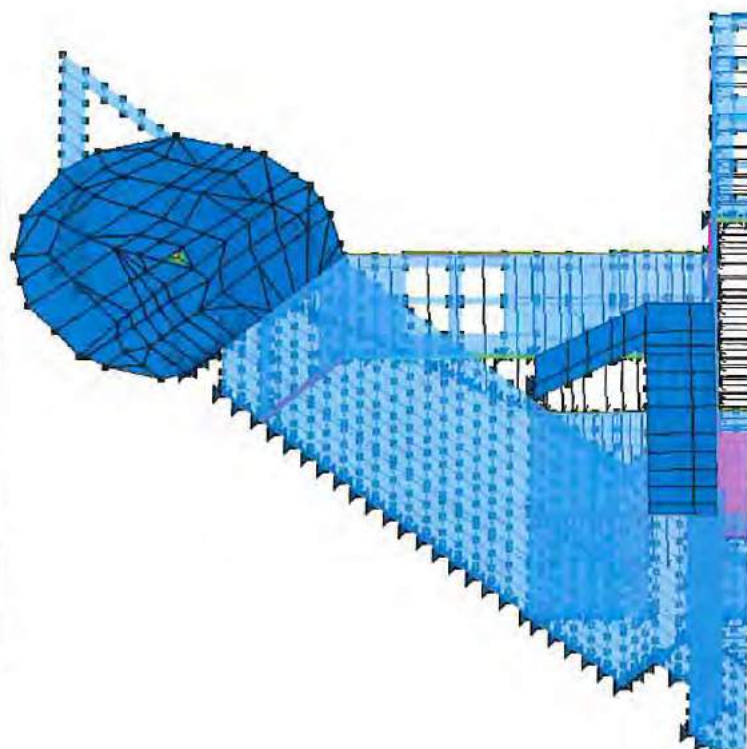
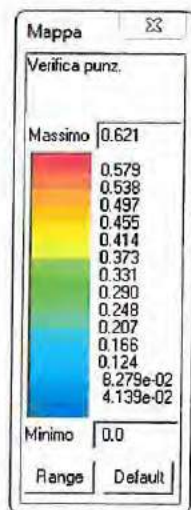
sono armature (disposte rispettivamente in direzione principale e secondaria, inferiore e superiore) distribuite nell'elemento ed espresse in centimetri quadri per sviluppo lineare pari ad un metro.

In particolare i simboli utilizzati assumono il seguente significato:

M_S	macroelemento di tipo setto (elementi verticali contigui ed analoghi per proprietà)
M_G	macroelemento di tipo guscio (elementi non verticali contigui ed analoghi per proprietà)
Stato	codice di verifica dell'elemento
Nodo	numero del nodo
x/d	rapporto tra posizione dell'asse neutro e altezza utile alla rottura della sezione (per sola flessione)
verif.	rapporto S_d/S_u con sollecitazioni ultime proporzionali: valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
Ver.rd	rapporto N_d/N_u (N_u ottenuto con riduzione del 25% di f_{cd}): valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
Rete pr	maglia di armatura (diametro/passi) in direzione principale inferiore e superiore
Rete sec	maglia di armatura (diametro/passi) in direzione secondaria inferiore e superiore
Aggiuntivi	relativa armatura aggiuntiva (diametro/passi) inferiore (i) e superiore (s) eventualmente differenziate
sc max	massima tensione di compressione del calcestruzzo

sc med	massima tensione media di compressione del calcestruzzo	
sf max	massima tensione dell'acciaio	
Rif. cmb	combinazioni di carico in cui si verificano i valori riportati	
Af pr-	quantità di armatura richiesta in direzione principale relativa alla faccia negativa (intradosso piastre) (valore derivante da calcolo o minimo normativo)	
Af pr+	quantità di armatura richiesta in direzione principale relativa alla faccia positiva (estradosso piastre) (valore derivante da calcolo o minimo normativo)	
Af sec-	Af sec+	valori analoghi a quelli soprariportati ma relativi alla armatura secondaria
N	M	azioni membranali e flessionali (in direzione dell'armatura principale e secondaria) estratte, poiché rappresentative, tra quelle utilizzate per il progetto e la verifica





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

M_S	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T					
M_S		cm	daN	daN	daN	daN cm	daN cm	daN cm					
			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T					
			-1.933e+04	403.27	-453.04	-6.722e+04	-3391.32	-2.239e+04					
			244.04	2656.17	309.66	4.989e+04	1.227e+04	7351.98					
M_S	x/d	verif.	ver. rid	Af pr-	Af pr+	Af sec-	Af sec+	N z	N o	N zo	M z	M o	M zo
	0.10	0.14	0.08	3.14	3.14	2.01	2.01	-202.52	-38.48	-1.71	-67.75	-68.99	-149.57
								15.84	33.24	35.10	232.41	67.60	38.92

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

M_S	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T					
M_S		cm	daN	daN	daN	daN cm	daN cm	daN cm					
			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T					
			-3.288e+04	-3169.24	-325.97	-3.216e+05	-1.221e+04	-1.056e+04					
			-601.38	-678.69	423.17	1.497e+05	6495.03	3446.79					
M_S	x/d	verif.	ver. rid	Af pr-	Af pr+	Af sec-	Af sec+	N z	N o	N zo	M z	M o	M zo
	0.10	0.12	0.08	3.14	3.14	2.01	2.01	-198.80	-25.66	-21.88	-124.53	-131.33	-60.09
								5.63	11.77	0.42	75.69	91.95	29.81

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

M_S	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
M_S		cm	daN	daN	daN	daN cm	daN cm	daN cm		
			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
			-1.555e+04	-6.21	-44.69	-1.177e+04	-3016.81	-6206.00		
			-356.03	932.91	87.28	1.684e+04	1760.04	1.871e+04		
M_S	x/d	verif.	ver. rid	Af pr- Af pr+Af sec-Af sec+	N z	N o	N zo	M z	M o	M zo
	0.10	0.18	0.07	3.14 3.14 2.01 2.01	-163.36	-31.08	-6.78	-67.98	-273.66	-38.65
					1.98	35.74	14.53	33.26	46.28	121.35

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

M_S	Cmb	Z	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
M_S		cm	daN	daN	daN	daN cm	daN cm	daN cm
			N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
			-6829.12	-2594.54	-673.64	5746.64	4062.35	-2.747e+05
			-1155.62	1210.25	1415.71	3.661e+05	7.660e+04	-9599.40

M_S	x/d	verif.	ver. rid	Af pr-	Af pr+	Af sec-	Af sec+	N z	N o	N zo	M z	M o	M zo
	0.10	0.57	0.07	3.14	3.14	2.01	2.01	-166.50	-9.98	-47.36	49.42	-576.75	-628.25
								9.98	60.33	52.81	445.08	72.65	-42.89

Macro	Tipo	Angolo 1-X (gradi)
146	Guscio	0.0

M_G	Cmb	Nodo	N max	N min	N 1	N 2	N 1-2	M max	M min	M 1	M 2	M 1-2
M_G			daN/cm	daN/cm	daN/cm	daN/cm	daN/cm	daN	daN	daN	daN	daN
			N max	N min	N 1	N 2	N 1-2	M max	M min	M 1	M 2	M 1-2
				-15.93	-12.75	-14.87	-4.89		-1849.85	-1141.62	-1786.33	-238.01
			4.17		2.42	3.59	4.79	5598.48		4803.31	4125.09	1896.86

M_G	x/d	verif.	ver. rid	Af pr-	Af pr+	Af sec-	Af sec+	N x	N y	N xy	M x	M y	M xy
	0.10	1.95	7.92e-03	3.93	3.93	3.93	3.93	-13.96	-16.15	-8.51	-1463.48	-1917.51	-533.79
								9.00	9.35	7.16	6543.92	5924.31	1953.41

3.2.23.VERIFICA ELEMENTI IN MURATURA

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 14 Gennaio 2008.

In particolare sono previste le seguenti verifiche:

Par. 4.5.6.2 Verifiche agli stati limite ultimi, 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 tabellate:

Setto/Fascia/Elem.	numero del macroelemento (D3) o elemento (D2) considerato	
Mat.	Materiale	
s=,m=	Indice della sezione e del materiale assegnati all' elemento (per D2)	
Spessore	spessore dell'elemento	
Stato	ok L	elemento verificato (stati limite ultimi)
	ok T	elemento verificato (tensioni)
	NV L	elemento non verificato (stati limite ultimi)
	NV T	elemento non verificato (tensioni)

Nodo/Pos	numero del nodo appartenente al setto / posizione relativa al nodo I per D2	
h0/t	valore della snellezza convenzionale	
Ecc/t (M)	massimo valore del rapporto e1/t o e2/t	
Ecc/t	valore del rapporto di eccentricità trasversale utilizzato per la verifica a taglio - Par. 7.8.2.2.2	

Fi t	fattore f_i per la riduzione della resistenza in funzione dell'eccentricità trasversale calcolato con Ecc/t
P/A	tensione verticale media (A_o relativamente alla verifica di pressoflessione per carichi laterali in assenza di sisma, $A_o(s)$ relativamente alla verifica di pressoflessione per carichi laterali in presenza di sisma, A_p relativamente alla verifica a pressoflessione nel piano del muro, A_v relativamente alla verifica a taglio nel piano del muro per edifici esistenti formula 8.7.1.1 della circolare 02-02-09)
P/A_{cv}	tensione verticale media nella parte compressa, utilizzata nella verifica a taglio nel piano del muro
V. Mo	rapporto tra l'azione assiale di progetto e l'azione assiale ultima in relazione alla verifica Par. 4.5.6.2 (pressoflessione ortogonale) effettuato per le combinazioni senza sisma
V. Mo(S)	rapporto tra l'azione assiale di progetto e l'azione assiale ultima in relazione alla verifica Par. 7.8.2.2.3 (pressoflessione ortogonale) effettuato per le combinazioni con sisma
V. Mp	rapporto tra il momento di progetto e il momento M_{rd} in relazione alla verifica Par. 7.8.2.2.1 (pressoflessione complanare) effettuato per tutte le combinazioni
Ver. V	rapporto il taglio di progetto e il taglio ultimo in relazione alla verifica Par. 7.8.2.2.2 (taglio complanare) o 8.7.1.1 della circolare 02-02-09 per edifici esistenti; effettuato per tutte le combinazioni
	Per travi in muratura:
Ver. V	rapporto tra il taglio di progetto e il minore dei tagli resistenti V_p e V_t in relazione alla verifica del par. 7.8.2.2.3
Rif. cmb	Combinazioni in cui si hanno i massimi valori dei rapporti V. Mo, V. Mo(S), V. Mp, Ver. V

Per elementi consolidati secondo l'allegato C8A.2 il programma opera come per gli elementi non rinforzati, considerando ai fini delle analisi e delle verifiche gli opportuni coefficienti correttivi delle rigidezze e delle resistenze.

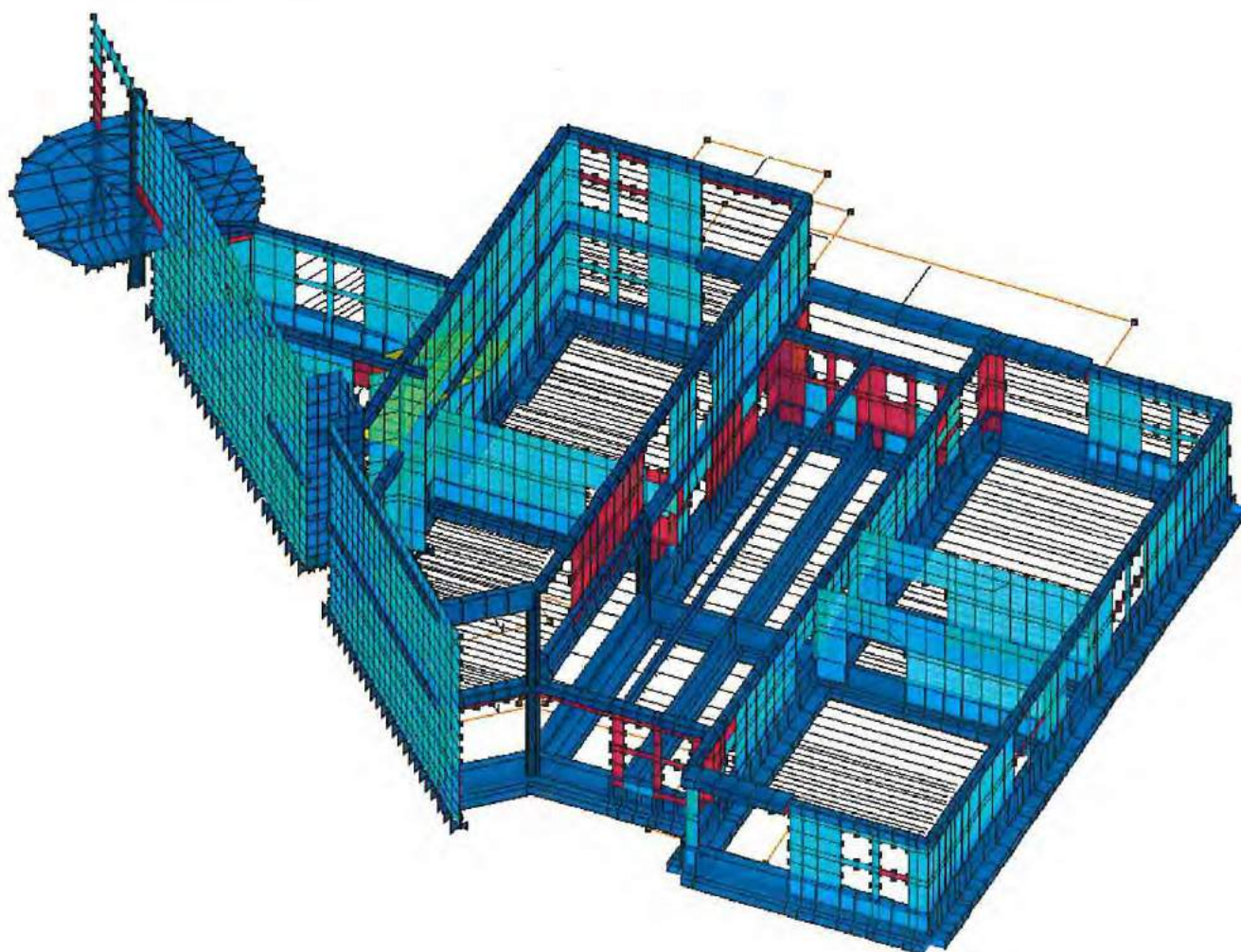
Per elementi consolidati con fibrorinforzi il programma implementa le verifiche previste dalle "Linee guida per la Progettazione, l'Esecuzione ed il Collaudo di Interventi di Rinforzo di strutture di c.a., c.a.p. e murarie mediante FRP" approvate dal CSLP il 24/07/2009. Per questi elementi vengono effettuate 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. Le tabelle riportano inoltre i seguenti parametri:

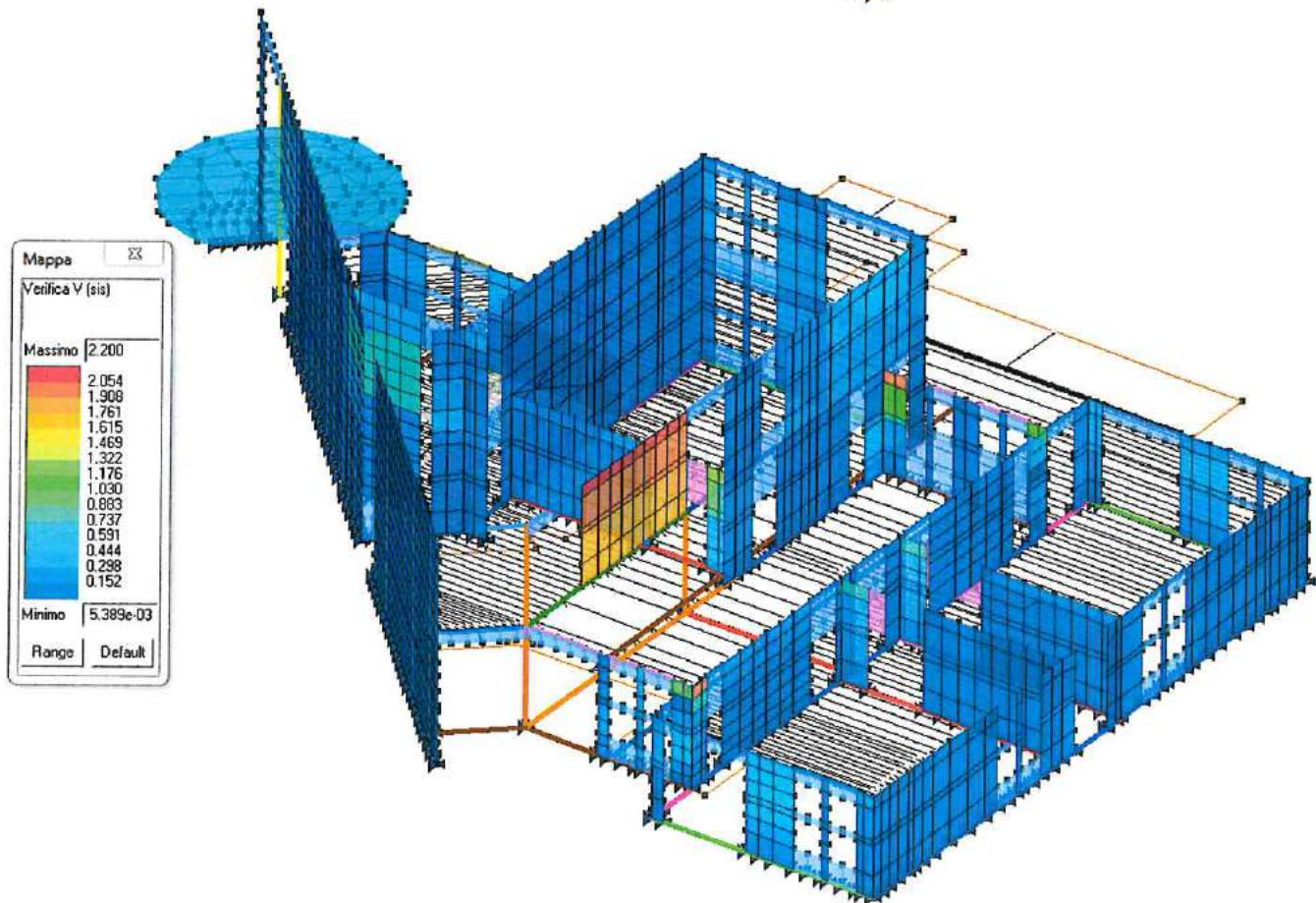
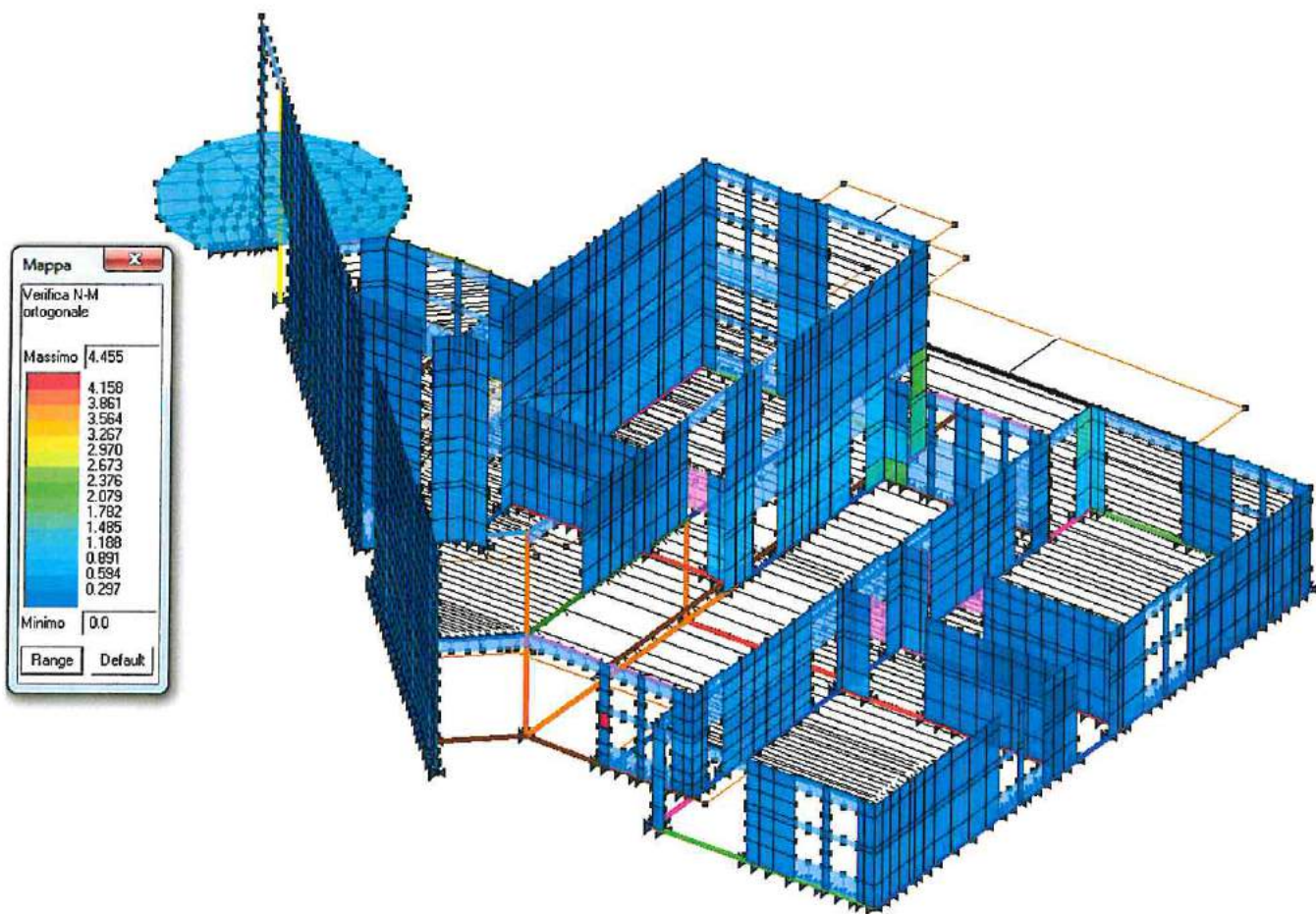
Fibra	Tipo di fibra del fibrorinforzo
E frp	Modulo elastico del fibrorinforzo
epsr	Dilatazione di rottura del fibrorinforzo
epsd	Dilatazione di calcolo
epsd(s)	Dilatazione di calcolo per combinazioni sismiche
Spess.	Spessore del fibrorinforzo, il programma prevede l'applicazione di uno strato di spessore s su entrambe le facce della parete (o sui quattro lati della sezione in

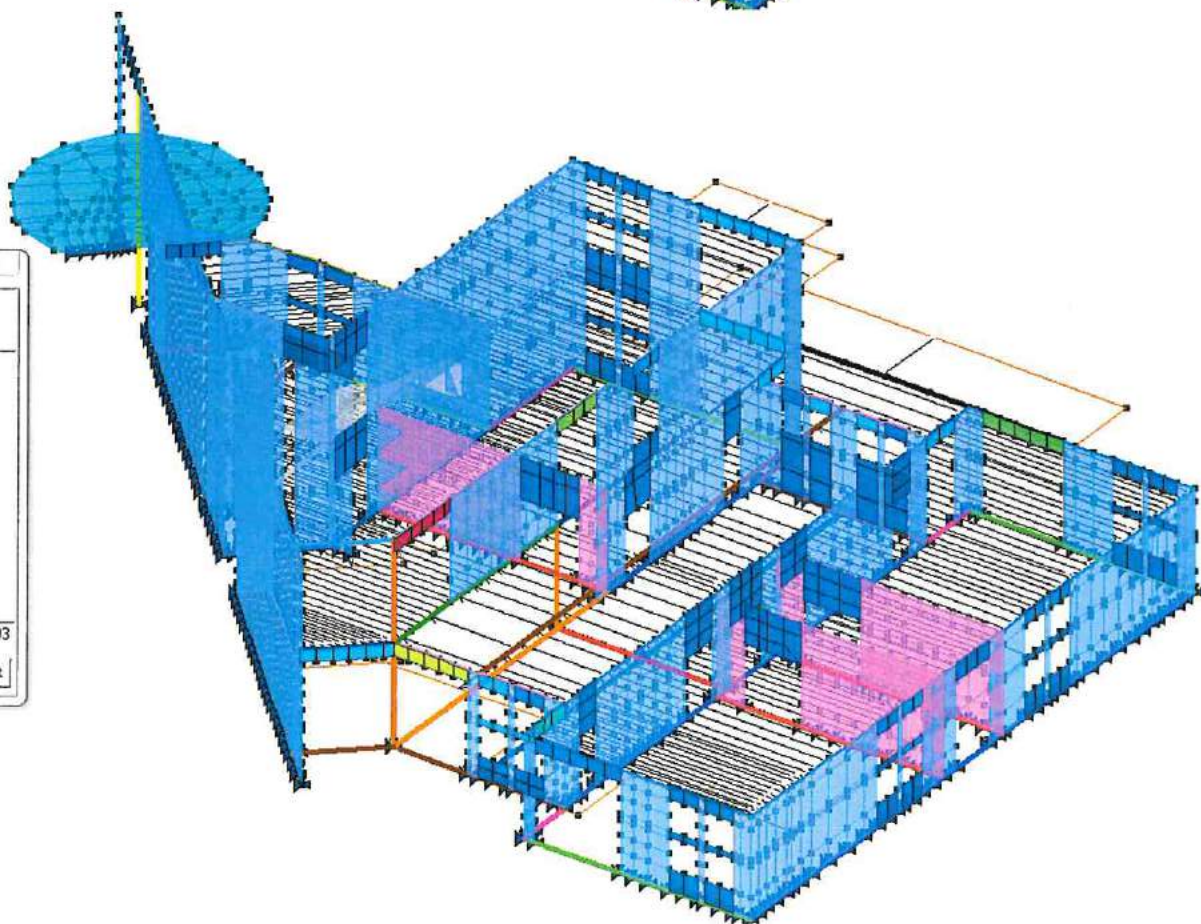
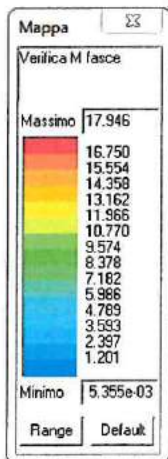
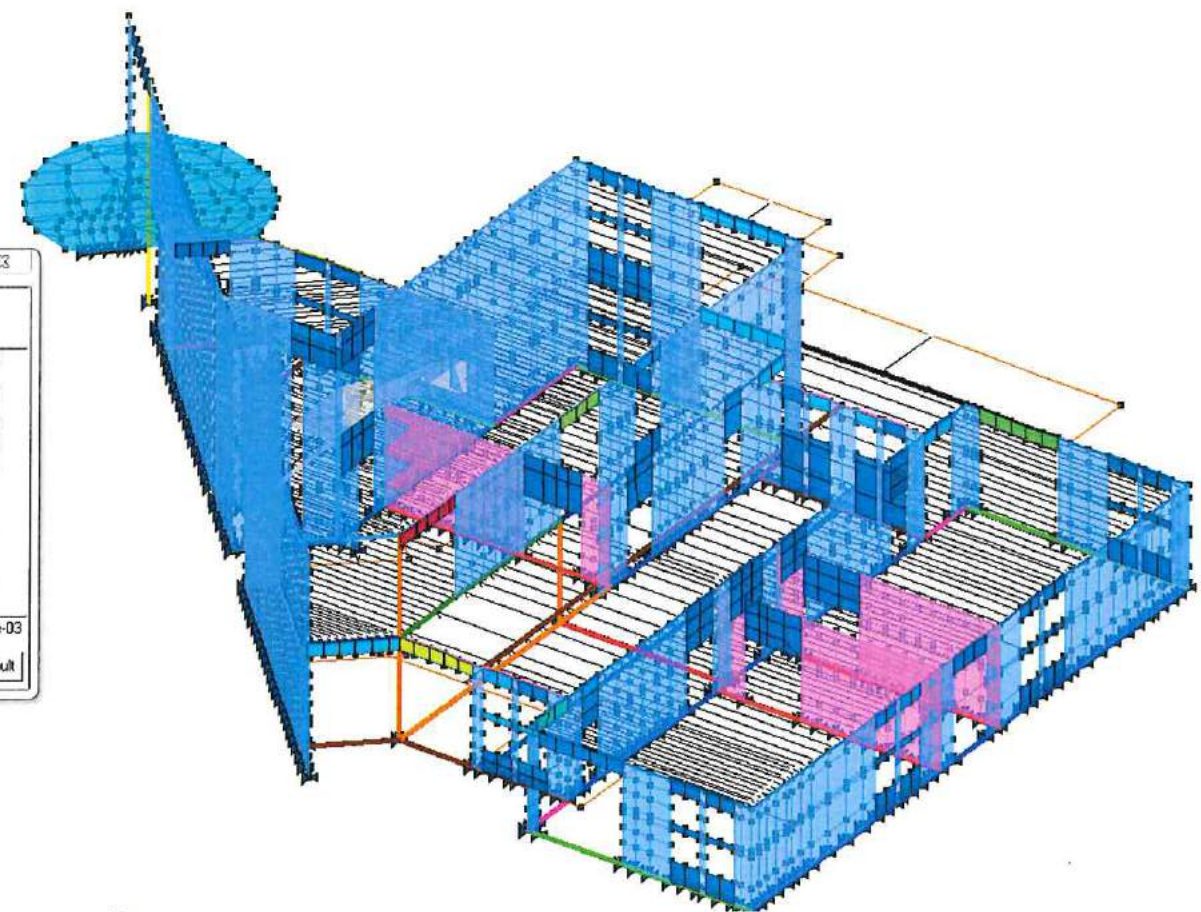
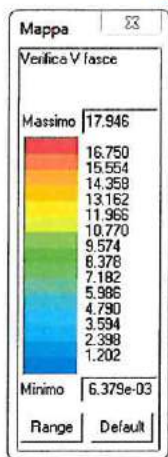
	caso di confinamento)
AO frp	Area orizzontale complessiva di fibrorinforzo per metro lineare
AV frp	Area verticale complessiva di fibrorinforzo per metro lineare

Affinché l'elemento sia verificato deve essere:

h_0/t	non superiore a 20 e al limite imposto per zona sismica e tecnica costruttiva
Ecc/t (M)	non superiore a 0.33
V.Mo, V.Mo(S), V.Mp, Ver.V	non superiore a 1







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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-1.737e+04	64.38	2621.18	-3338.15	-4.920e+05	-2.035e+05
-4823.41	539.75	8.135e+04	3.740e+04	3.313e+06	8.838e+04

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
1	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	6.07	0.16	0.0	4.60	3.99	6.60	6.60	1.08	16.80	0.15	0.12

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-404.37	143.17	0.12	-1.108e+04	-82.35	44.51
-287.79	236.39	0.23	-7306.17	-50.54	100.85

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
2	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo	Ver. V	Ver. M
	0.57	0.57

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-8848.00	106.36	-44.68	-1.025e+04	-2935.95	-520.46
-2208.87	559.63	114.70	-999.08	2407.49	627.96

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
3	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.09	0.09	0.55	3.54	2.19	3.54	3.54	0.60	0.04	0.05	0.25

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-1.189e+04	240.45	-18.40	-1.910e+05	-996.34	-575.99
-1064.63	1335.77	41.55	1.526e+05	465.75	1648.41

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
4	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.08	0.08	0.56	2.20	1.27	2.20	2.20	0.36	0.01	0.66	0.37

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-3.233e+04	-6904.50	-1016.91	-7.675e+04	-9.835e+04	-1.130e+05
-1.210e+04	-270.16	617.61	9.414e+04	7.630e+04	8.095e+04

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
5	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.20	0.20	0.33	2.88	1.81	2.49	2.49	0.72	0.29	0.02	0.39

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-5704.03	-3599.11	-1726.56	-7.987e+04	-3.376e+04	-1.073e+05
-1691.47	843.04	2175.22	4.659e+04	5.776e+04	1.606e+05

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
6	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.55	0.22	0.0	2.84	1.78	2.84	2.84	0.88	0.96	0.56	1.89

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-5975.95	339.75	-36.35	-7931.32	-161.10	-420.20
-605.01	1173.11	22.05	3.384e+04	294.78	230.24

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
7	muratura E = 4.200e+04	20.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	14.88	0.09	0.09	0.47	3.06	1.94	3.06	3.06	0.62	0.01	0.37	0.77

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-5121.76	-2546.81	-8727.99	-4.493e+04	-3.230e+05	-2.443e+05
-1563.06	1392.74	391.35	7.463e+04	6.261e+04	1.087e+06

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
8	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	3.41	0.17	0.0	2.76	1.76	2.68	2.75	0.69	6.81	0.59	0.95

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-3202.50	805.85	-2703.65	3.113e+04	9.072e+04	-2.452e+05
-1856.31	1900.65	-1500.20	9.650e+04	2.602e+05	-3.054e+04

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
9	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo	Ver. V	Ver. M
	1.31	1.10

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-7638.36	-1628.03	-6804.88	-2785.32	-6.761e+05	-1.020e+05
-1095.10	693.86	4934.59	1.054e+04	1.857e+05	1.437e+06

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
10	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	3.91	0.0	0.0	0.0	7.83	8.81	12.69	0.0	12.17	101.99	0.65

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-9272.01	446.48	-7315.46	7.455e+04	1.898e+05	-2.319e+05
-4586.35	812.28	-3654.91	1.320e+05	5.920e+05	-3.002e+04

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
11	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo	Ver. V	Ver. M
	0.63	0.53

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-1.685e+04	-802.34	-6298.17	-3.111e+04	-9.151e+05	-2.314e+06
-4652.05	1021.70	305.93	5.060e+04	3.052e+05	2.569e+05

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
12	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	2.56	0.18	0.0	17.19	10.67	10.53	17.18	4.46	18.03	5.56	0.44

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-2827.62	9346.05	44.21	5.168e+04	4377.70	5159.63
-1347.03	1.548e+04	67.22	1.171e+05	6868.96	1.045e+04

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
13	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V 17.95 Ver. M 17.95

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

N memb. -1104.56 V memb. -129.36 V orto -316.48 M memb. -415.60 M orto -6415.97 T -1.588e+04
-431.78 32.15 66.75 501.01 1366.99 2459.39

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
14	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.27	0.25	0.23	1.97	1.42	1.90	1.94	0.56	0.37	0.03	0.21

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

N memb. -4.715e+04 V memb. -2074.60 V orto -70.66 M memb. -1.047e+06 M orto -311.15 T -938.32
-2.582e+04 -876.03 52.79 1.981e+05 2996.92 1495.98

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
15	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.07	0.07	0.59	2.05	1.47	1.79	1.79	0.33	5.18e-03	0.07	0.06

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

N memb. -3885.89 V memb. -21.91 V orto -6.58 M memb. -4.050e+04 M orto -1358.17 T -46.85
-1445.05 941.68 38.44 -1.708e+04 -480.02 4888.10

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
19	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V 0.31 Ver. M 0.27

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

N memb. -8643.25 V memb. -5017.36 V orto -105.76 M memb. -3.628e+05 M orto -355.57 T -8790.78
-2759.95 -2010.00 9.26 1.387e+05 1.021e+04 3133.72

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
20	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.15	0.12	0.48	1.24	0.70	1.20	1.15	0.22	0.12	0.34	0.78

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

N memb. -1081.83 V memb. -37.77 V orto -73.30 M memb. -1652.95 M orto -1682.88 T -776.69
-210.28 55.76 12.39 790.38 277.90 694.25

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
21	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.16	0.16	0.42	1.34	0.99	1.33	1.34	0.22	0.19	0.16	0.08

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-291.19	688.78	3.56	-2.791e+04	-49.03	157.67
	-210.53	1327.66	7.07	-1.490e+04	-20.90	447.51

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
22	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo	Ver. V	Ver. M
	1.54	1.54

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-1.260e+04	-386.74	4.55	-6.562e+04	136.17	-1660.09
	-7747.69	-245.47	7.34	2.505e+04	2328.18	405.96

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
23	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.08	0.08	0.58	6.75	4.98	6.75	6.75	1.09	0.02	0.46	0.14

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-2.759e+04	-1262.36	-17.74	1.883e+05	104.48	-1005.67
	-1.240e+04	-178.36	8.08	8.495e+05	439.38	452.35

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
24	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.07	0.07	0.60	1.76	1.13	1.76	1.76	0.28	1.66e-03	0.13	0.06

Macro	Tipo	Angolo 1-X (gradi)
25	Guscio	0.0

M_G	N max	N min	N 1	N 2	N 1-2	M max	M min	M 1	M 2	M 1-2
	16.34	-117.74	-21.87	-115.38	-15.05	642.68	-344.78	-129.10	-295.71	-206.55
			7.21	16.31	17.27			182.60	641.24	6.02

Macro	Tipo	Angolo 1-X (gradi)
26	Guscio	0.0

M_G	N max	N min	N 1	N 2	N 1-2	M max	M min	M 1	M 2	M 1-2
	34.24	-232.56	-91.98	-227.63	-39.22	425.47	-344.87	-115.11	-292.25	-163.60
			9.47	16.25	26.34			412.91	217.08	307.40

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-1.016e+04	-534.24	-73.80	-8.376e+04	-1293.27	-731.87
	-4321.54	178.57	33.13	3.081e+04	1176.67	370.27

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
27	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.08	0.08	0.58	1.98	1.22	1.61	1.98	0.33	0.01	0.08	0.08

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-9.955e+04	-6589.83	-316.24	8.314e+05	-5.648e+04	-1.515e+04
	-5.346e+04	1960.45	2032.43	4.081e+06	5.871e+04	2.422e+04

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
28	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.10	0.09	0.54	3.88	2.64	3.88	3.84	0.67	0.05	0.13	0.14

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-2.573e+04	-6586.94	-10.11	-1.189e+06	-2.256e+04	-9210.18
-5184.19	2475.80	1056.54	-2.696e+05	2.221e+04	1425.00

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
29	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.13	0.10	0.52	2.12	1.35	1.83	1.64	0.38	0.08	0.29	0.50

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-3.082e+04	672.16	-29.19	-1.022e+06	-575.74	-325.08
-1.378e+04	2019.62	27.59	-2.155e+05	2074.99	2296.09

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
30	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.07	0.07	0.59	1.94	1.19	1.94	1.94	0.31	7.51e-03	0.13	0.09

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-2341.69	-475.79	-19.65	-7499.89	-307.66	-26.28
-427.73	-43.02	2.82	5523.24	335.39	213.29

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
31	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.08	0.08	0.58	1.41	0.85	1.10	1.41	0.23	0.01	0.16	0.31

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-2105.08	-299.18	-11.16	-5656.62	-287.96	-155.45
-436.77	-41.30	17.85	3820.48	262.18	503.61

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
32	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.08	0.08	0.56	1.26	0.79	1.02	1.26	0.20	0.01	0.12	0.23

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-9965.87	-1606.69	-17.92	-4.808e+05	-187.71	-321.34
-766.07	-253.84	7.61	-7.233e+04	143.15	180.04

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
33	muratura E = 4.200e+04	20.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	14.88	0.09	0.09	0.47	0.99	0.68	0.79	0.99	0.20	2.46e-03	0.37	0.18

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-7648.48	-887.29	-11.36	-2.219e+05	-753.34	-143.73
-746.47	243.93	16.20	-4.984e+04	231.29	378.69

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
34	muratura E = 4.200e+04	20.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	14.88	0.09	0.09	0.46	0.76	0.53	0.60	0.69	0.16	0.01	0.34	0.09

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-1161.51	-17.13	3.63	-8912.36	-236.76	-400.33
-799.52	10.02	5.31	-5135.19	-154.10	-117.72

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
35	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V Ver. M
0.01 0.01

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

M_S N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-1255.61 -76.00 -4.83 -1.096e+04 144.56 60.30
-833.45 -19.86 -3.11 -5834.78 244.71 343.19

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
36	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V Ver. M
0.06 0.05

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

M_S N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-836.56 -92.90 -2.60 -471.29 -51.32 -59.89
-101.61 61.10 1.79 775.57 57.53 346.93

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
37	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.07	0.07	0.59	0.97	0.70	0.97	0.97	0.16	8.07e-03	0.08	0.09

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

M_S N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-907.76 -111.77 -0.98 -1222.71 -103.05 -3.60
-91.58 86.45 0.62 791.02 14.48 75.42

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
38	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.08	0.08	0.58	1.47	1.05	1.47	1.47	0.24	0.01	0.27	0.25

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

M_S N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-1456.14 327.21 -1.50 1.301e+04 159.08 -753.14
-1030.51 490.14 -0.79 1.907e+04 262.64 -195.67

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
39	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V Ver. M
0.40 0.33

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

M_S N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-7809.90 393.57 -40.48 6521.71 -5052.49 -3440.68
-2236.14 2081.00 50.44 2.422e+05 3154.91 1.033e+04

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
40	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.11	0.11	0.52	1.72	1.19	1.72	1.72	0.29	0.08	0.52	0.50

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

M_S N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-6078.17 335.41 -23.92 -8981.13 -262.85 -165.75
-678.86 1184.86 27.47 3.358e+04 250.23 285.03

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
41	muratura E = 4.200e+04	20.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	14.88	0.09	0.09	0.47	3.12	1.97	3.12	3.12	0.63	7.22e-03	0.33	0.77

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

42	Setto	0.0
----	-------	-----

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-1.077e+04	-3726.21	-125.02	-2.656e+04	-8465.62	-2936.84
-5031.94	1576.22	389.46	9.507e+04	4117.34	7097.74

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
42	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.10	0.10	0.52	8.29	5.44	8.29	8.27	1.44	0.10	1.59	0.72

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

43	Setto	0.0
----	-------	-----

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-5104.89	-1093.78	-108.62	-1.946e+04	-731.38	-8276.21
-2268.73	256.47	51.76	6990.02	463.48	3522.67

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
43	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.08	0.08	0.58	5.48	3.65	5.48	5.48	0.90	0.02	0.36	0.61

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

44	Setto	0.0
----	-------	-----

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-1.666e+04	122.59	-665.86	-2.185e+05	-9574.90	-3.857e+04
-9914.14	814.40	421.62	4.791e+04	2.882e+04	6353.84

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
44	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.13	0.13	0.46	8.50	5.52	8.50	7.17	1.76	0.22	6.63	0.25

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

45	Setto	0.0
----	-------	-----

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-6320.86	-1497.93	-1067.88	-3.258e+04	-3.091e+04	-9.415e+04
-2544.41	2861.48	1371.32	6.255e+04	3.280e+04	6.699e+04

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
45	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.32	0.25	0.0	2.63	1.64	2.63	2.63	0.96	0.51	0.19	0.66

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

46	Setto	0.0
----	-------	-----

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-6384.17	-99.46	-23.77	-1.089e+04	494.44	12.27
-2008.04	29.36	15.06	-2831.98	1738.63	341.90

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
46	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo	Ver. V	Ver. M
	0.05	0.03

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

47	Setto	0.0
----	-------	-----

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-2.916e+04	71.54	-520.87	-1.779e+04	-5.119e+04	-4.464e+04
-1.133e+04	2698.49	183.15	1.808e+05	2.893e+04	6.324e+04

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
47	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.15	0.15	0.44	2.71	1.70	2.71	2.71	0.52	0.17	0.04	0.16

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

48	Setto	0.0
----	-------	-----

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
---------	---------	--------	---------	--------	---

-8755.86	-505.15	-31.72	-3.338e+04	-2728.22	-444.95
-2204.15	-115.88	92.31	1.967e+04	2523.13	415.82

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
48	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.09	0.09	0.56	3.29	2.03	3.16	3.29	0.56	0.03	0.07	0.23

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-6467.91	-471.23	-194.37	-5827.55	-9944.43	-3.425e+04
	-1157.79	250.93	390.09	5100.01	5770.35	9165.90

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
49	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.14	0.14	0.45	4.70	3.13	4.70	4.70	0.82	0.17	0.07	0.30

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-4384.77	-2217.02	-821.61	-2.221e+04	-4.037e+04	-4.405e+05
	-1184.26	58.61	1651.81	6080.35	1.063e+05	1.399e+05

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
50	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	1.20	0.21	0.0	1.97	1.54	2.43	2.43	0.60	2.30	0.10	1.12

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-4832.81	-323.11	-52.94	-1.660e+04	-1667.59	-1756.12
	-1675.74	1324.26	44.98	6963.67	1471.60	1286.87

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
51	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.09	0.09	0.56	2.24	1.35	1.31	1.72	0.38	0.03	0.14	0.48

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-4157.37	-55.10	-616.98	-1487.87	-1.539e+05	3.905e+04
	-1805.09	314.52	1524.98	5279.97	8.624e+04	2.715e+05

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
52	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo	Ver. V	Ver. M
	0.34	0.08

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-7161.81	228.58	-611.18	6495.17	-1.749e+05	-2.979e+05
	-2987.58	1461.42	1599.46	3.254e+04	8.649e+04	-3.935e+04

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
63	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.09	0.09	0.55	6.15	4.12	6.13	6.13	1.05	0.05	0.26	0.23

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
53	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo	Ver. V	Ver. M
	1.49	0.35

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-2890.47	-281.29	-178.57	-2353.13	-7.870e+04	-4.706e+05
-231.38	402.65	3437.89	1380.31	1.928e+05	1.088e+05

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
54	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
				0.0								
	11.90	3.22	0.0		0.0	1.75	2.71	2.71	0.0	6.63	0.15	0.32

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-5286.25	294.91	1634.28	4435.76	-3.159e+05	2.518e+04
-2362.83	1602.04	3751.10	5.230e+04	-5234.55	3.584e+05

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
55	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo	Ver. V	Ver. M
	1.61	0.38

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-6284.78	-1233.00	1614.13	-3.943e+04	-3.313e+05	-3.444e+05
-2686.70	110.70	4047.96	820.96	-3.526e+04	-2.163e+04

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
56	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo	Ver. V	Ver. M
	1.22	0.29

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-3854.56	-275.40	323.96	-865.77	-8.568e+04	-1.131e+05
-284.01	96.04	3196.31	1065.90	2.248e+05	5.408e+05

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
57	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
				0.0								
	11.90	2.78	0.0		0.0	2.37	3.49	3.65	0.0	5.94	0.07	0.18

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-1.133e+04	430.82	-951.53	-8345.86	-5.546e+04	-1.636e+05
-3380.50	5484.25	2701.73	1.115e+05	1.222e+05	5.252e+05

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
58	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
				0.0								
	11.90	0.69	0.25		4.94	3.41	5.09	4.96	1.93	1.22	0.39	1.80

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-1.954e+04	-343.01	-174.78	-1.458e+05	-1.840e+04	-2444.32
-1.112e+04	4.64	147.60	3.257e+04	8303.93	2.526e+04

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
59	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
				0.52								
	11.90	0.11	0.10		10.17	6.82	8.80	8.77	1.80	0.13	21.59	0.09

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
---------	---------	--------	---------	--------	---

-1.650e+04	-2430.53	-2139.98	-5.795e+04	-3.592e+04	-6.972e+04
-8360.03	886.81	1176.74	1.304e+05	4.086e+04	6.909e+04

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.18	0.18	0.38	6.56	4.43	6.58	6.48	1.50	0.27	0.30	0.55

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-1.038e+04	-985.50	-14.69	-2.240e+04	-1824.35	-3774.60
	-4691.99	-102.59	9.76	3.122e+04	-839.04	-1395.32

Nodo	Ver. V	Ver. M
	0.57	0.33

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-5.853e+04	-237.12	-188.08	-2.218e+05	-2.081e+04	-4.460e+04
	-2.612e+04	2930.67	429.26	3.628e+04	4.700e+04	3.593e+04

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit 0.54	PIAo	PIAo(s)	PIAp	PIAv	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.10	0.09		6.33	4.28	6.33	5.69	1.11	0.06	0.05	0.14

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-2.315e+04	327.49	-263.37	-1.675e+05	-9218.67	-2427.23
	-1.180e+04	1280.69	445.19	1.490e+05	9311.94	1669.17

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-1.129e+04	-3036.64	-26.41	-1.041e+05	-766.69	-749.95

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit 0.47	PIAo	PIAo(s)	PIAp	PIAv	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	14.88	0.09	0.09		5.51	3.72	5.50	5.50	1.12	8.20e-03	0.56	1.25
					-1916.87		-801.40		17.59	2.380e+04		442.79

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-1.304e+04	-1317.99	-86.54	-9.593e+04	-4505.37	-1856.50
	-6344.89	-130.27	214.28	2.424e+04	2622.36	3280.30

Nodo	hD/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit 0.56	PIAo	PIAo(s)	PIAp	PIAv	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.08	0.08		9.66	6.51	8.78	9.45	1.62	0.04	19.07	0.50

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-1.682e+04	923.68	-33.93	2.924e+05	-1060.15	-1358.53
	-1835.51	4161.62	76.60	1.263e+06	818.78	167.96

Nodo	h0/t	Ecc0/t(M)	Ecc0/t	Fit 0.46	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
14.88	0.10	0.09			1.66	1.17	1.68	1.68	0.34	0.01	0.55	0.40

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-1.711e+04	-2066.04	-24.00	-1.887e+05	-3063.15	-6435.60
-8069.03	-148.63	40.99	1.564e+04	1784.13	2101.08

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
67	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
				0.58								
	11.90	0.08	0.08		3.78	2.64	3.72	3.78	0.61	0.02	0.21	0.36

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-3106.16	-662.78	0.30	-3.404e+04	-54.00	130.01
-2150.01	-438.80	1.24	-2.270e+04	32.31	566.94

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
68	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo	Ver. V	Ver. M
	0.54	0.45

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-2602.90	-108.15	-3.18	-893.22	-78.53	-208.22
-509.64	110.12	3.82	463.67	90.25	69.70

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
69	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
				0.59								
	11.90	0.07	0.07		3.15	2.23	3.14	2.77	0.51	8.26e-03	0.03	0.12

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-2668.14	-125.45	7.98	8685.35	-642.62	132.13
-1753.44	-13.06	13.89	1.752e+04	-344.83	678.89

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
70	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo	Ver. V	Ver. M
	0.10	0.09

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-4415.56	4.34	-14.94	-4801.17	-540.38	-328.57
-1626.39	194.30	29.96	6182.54	305.19	148.82

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
71	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
				0.58								
	11.90	0.08	0.08		3.23	2.17	2.88	3.23	0.52	0.01	0.11	0.15

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-5181.99	-15.16	-18.82	-7704.99	-166.22	-4373.00
-1377.60	642.47	81.95	3609.00	1038.90	689.68

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
72	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
				0.58								
	11.90	0.08	0.08		5.15	3.45	5.15	4.95	0.83	0.01	0.11	0.54

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
---------	---------	--------	---------	--------	---

-1.203e+04 -1161.98 -130.28 -9416.67 -3189.54 -1307.73
-5184.03 -22.26 76.26 2550.59 2975.03 1701.28

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
73	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.08	0.08	0.58	4.95	3.33	4.79	4.92	0.80	0.02	0.03	0.21

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

N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-1709.85 14.08 -4.21 -4080.53 362.21 -70.64
-979.97 140.90 1.24 -1596.48 2051.20 1677.79

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
74	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V Ver. M
0.11 0.10

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

N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-1633.83 -170.28 -8.27 -256.76 -282.07 -56.88
-124.14 105.09 6.12 627.27 481.12 587.75

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
75	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.12	0.10	0.53	1.51	0.84	0.82	1.30	0.26	0.06	0.08	0.18

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

N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-2258.17 359.10 1.58 1.371e+04 414.71 -790.00
-1403.40 556.82 4.13 2.047e+04 1049.19 -174.08

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
76	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V Ver. M
0.45 0.38

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

N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-7013.47 76.10 -255.82 -1.107e+04 -1.470e+04 -3376.31
-2238.78 1172.57 -18.22 1.369e+05 3057.70 2.525e+04

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
77	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.16	0.15	0.43	1.86	1.25	1.76	1.77	0.32	0.20	0.40	0.34

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

N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-4400.69 -130.95 -885.36 -4.016e+04 -3.144e+04 -5952.96
-2626.13 587.05 10.02 1.162e+04 3335.93 7774.01

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
78	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.26	0.22	0.0	2.13	1.49	2.05	2.11	0.67	0.43	0.22	0.17

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

N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-1743.37 398.74 0.12 1.688e+04 -1.13 5.97
-1212.88 806.36 0.37 2.498e+04 12.35 40.14

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
79	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V 0.49 Ver. M 0.41

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

M_S

N memb.

V memb.

V orto

M memb.

M orto

T

-5307.42

-845.64

-37.91

187.53

301.89

-1898.89

-1859.12

-261.88

11.35

1696.19

1433.74

-441.70

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
80	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V 0.51 Ver. M 0.28

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

M_S

N memb.

V memb.

V orto

M memb.

M orto

T

-1.008e+04

540.26

-8.52

6878.54

-1786.10

-370.28

-2845.61

2735.00

15.29

4.331e+05

214.39

2939.84

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
81	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.08	0.08	0.57	2.32	1.60	2.32	2.32	0.38	0.02	0.71	0.66

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

M_S

N memb.

V memb.

V orto

M memb.

M orto

T

-417.06

353.15

-2.04

-1.867e+04

-47.02

0.59

-27.62

792.65

2.72

7836.64

-12.41

176.85

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
82	muratura E = 4.200e+04	20.0	ok L

Nodo Ver. V 0.40 Ver. M 0.36

Macro	Tipo	Angolo 1-X (gradi)
83	Guscio	0.0

M_G

N max

N min

N 1

N 2

N 1-2

M max

M min

M 1

M 2

M 1-2

-113.64

-73.90

-77.03

-48.07

350.22

-204.74

-83.71

-20.76

-3.13

52.20

23.15

25.58

-16.23

102.65

307.69

186.05

186.05

Macro	Tipo	Angolo 1-X (gradi)
84	Guscio	0.0

M_G

N max

N min

N 1

N 2

N 1-2

M max

M min

M 1

M 2

M 1-2

-358.13

-336.35

-108.52

-6.12

305.27

-313.15

-189.28

-53.29

-237.67

17.07

13.45

1.23

73.72

91.85

294.97

86.56

86.56

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

M_S

N memb.

V memb.

V orto

M memb.

M orto

T

-2062.95

-136.92

-0.14

-216.81

5.96

-4.19

-1306.01

-77.65

0.04

341.48

18.00

3.94

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
85	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V 0.11 Ver. M 0.09

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

M_S

N memb.

V memb.

V orto

M memb.

M orto

T

-2706.55

-16.52

-0.62

-180.46

-55.65

-207.29

-506.73

29.24

0.73

255.22

4.98

0.72

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
86	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.07	0.07	0.60	3.31	2.04	3.31	3.31	0.54	1.78e-03	8.71e-03	0.02

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

M_S

N memb.
-2203.82
-1392.29

V memb.
-7.88
2.68

V orto
1.02
1.80

M memb.
2851.93
4529.79

M orto
58.65
96.79

T
49.62
256.03

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
87	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V

6.38e-03

Ver. M

5.36e-03

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

M_S

N memb.
-1043.52
-642.28

V memb.
-460.72
-275.80

V orto
-0.12
-0.07

M memb.
1.047e+04
1.706e+04

M orto
-11.79
-5.00

T
-55.76
-25.49

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
88	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V

1.12

Ver. M

1.12

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

M_S

N memb.
-1282.34
-788.03

V memb.
295.12
497.14

V orto
0.20
0.34

M memb.
-1.074e+04
-6124.46

M orto
-129.68
-74.27

T
-190.59
-41.43

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
89	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V

1.21

Ver. M

1.21

Macro	Tipo	Angolo 1-X (gradi)
90	Guscio	0.0

M_G

N max

N min

N 1

N 2

N 1-2

M max

M min

M 1

M 2

M 1-2

-108.37

-12.85

-108.11

3.39

389.48

-36.72

6.21

9.58

-171.00

16.34

10.31

-4.65

14.23

371.89

186.97

-7.63

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

M_S

N memb.
-338.82
-237.80

V memb.
-247.53
-133.96

V orto
-0.86
-0.47

M memb.
-1.214e+04
-7638.54

M orto
63.39
101.56

T
-112.17
-34.25

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
91	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V

0.60

Ver. M

0.60

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

M_S

N memb.
-357.80
-243.18

V memb.
-435.56
-243.59

V orto
0.52
0.97

M memb.
-1.195e+04
-7292.63

M orto
-97.71
-60.51

T
16.31
70.03

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
92	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V

1.06

Ver. M

1.06

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

M_S

N memb.
-363.45
-264.30

V memb.
127.30
197.77

V orto
0.31
0.42

M memb.
-1.321e+04
-8860.80

M orto
-81.92
-57.86

T
-244.86
-31.03

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
93	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V

0.48

Ver. M

0.48

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

M_S				N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T			
				-2943.50	1460.98	-1054.89	3.309e+04	-4.581e+04	-3.699e+05			
				-1810.39	2447.60	-626.29	5.477e+04	-2.719e+04	-2.089e+05			
Fascia	Mat.	Spessore	Stato									
		cm										
94	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L									
Nodo Ver. V				Ver. M								
5.94				5.94								
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
95	Setto	0.0										
M_S				N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T			
				-4203.59	1481.84	-4981.42	9268.36	-1.009e+05	1.163e+04			
				-2585.28	2445.31	-2957.04	1.577e+04	-5.990e+04	5.856e+04			
Fascia	Mat.	Spessore	Stato									
		cm										
95	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L									
Nodo Ver. V				Ver. M								
5.94				5.94								
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
96	Setto	0.0										
M_S				N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T			
				-4.561e+04	-1972.39	-28.19	1.372e+05	-3.868e+04	-5707.66			
				-2.017e+04	-802.11	168.40	2.287e+06	710.66	1.281e+04			
Fascia	Mat.	Spessore	Stato									
		cm										
97	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L									
Nodo Ver. V				Ver. M								
1.75				1.75								
Fascia	Mat.	Spessore	Stato									
		cm										
98	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L									
Nodo Ver. V				Ver. M								
0.93				0.93								
Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato							
		cm										
96	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L							
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/AP	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.11	0.10	0.52	1.78	1.13	1.76	1.78	0.33	0.08	0.12	0.06
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
97	Setto	0.0										
M_S				N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T			
				-2365.38	-1511.43	-1.14	-7595.73	-29.42	-287.97			
				-1411.17	-913.44	-0.65	-4597.03	-16.84	-89.30			
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
98	Setto	0.0										
M_S				N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T			
				-1368.40	-383.91	0.35	5832.22	-13.96	28.04			
				-939.90	-213.85	0.60	1.014e+04	6.02	213.86			
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
99	Setto	0.0										
M_S				N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T			
				-1229.35	23.25	-2.26	6506.90	69.97	-43.59			
				-819.09	178.65	-0.88	1.221e+04	123.80	82.71			
Fascia	Mat.	Spessore	Stato									
		cm										
99	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L									
Nodo Ver. V				Ver. M								
0.43				0.43								
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
100	Setto	0.0										
M_S				N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T			
				-1145.43	120.43	-7.48	-7861.44	-249.44	-106.30			
				-558.81	252.88	-3.04	-3088.55	-98.03	895.88			

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
100	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V Ver. M
0.61 0.61

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

M_S

N memb.
-1233.95
-645.06

V memb.
193.67
393.31

V orto
-3.01
-1.13

M memb.
-9221.61
-4193.30

M orto
-699.43
-416.86

T
-738.65
962.39

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
101	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V Ver. M
0.96 0.96

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

M_S

N memb.
-2257.84
-1347.40

V memb.
1104.44
1855.54

V orto
-4.45
-2.62

M memb.
3834.90
6653.08

M orto
1.04
3.02

T
-457.77
-123.84

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
102	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V Ver. M
2.15 2.15

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

M_S

N memb.
-1365.46
-837.80

V memb.
-193.39
-111.45

V orto
2.15
3.40

M memb.
1.270e+04
2.188e+04

M orto
-113.44
-74.01

T
-59.12
-5.35

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
103	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V Ver. M
0.16 0.13

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

M_S

N memb.
-2861.66
-497.22

V memb.
-156.50
228.42

V orto
-1.58
1.57

M memb.
-580.95
909.32

M orto
-38.72
45.56

T
-9.94
62.34

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
104	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo h0/t Ecc/t(M) Ecc/t Fit P/Ao P/Ao(s) P/Ap P/Av Ver Mo Ver Mo(S) Ver Mp Ver. V
11.90 0.07 0.07 0.59 3.48 2.00 3.43 3.48 0.56 3.11e-03 0.04 0.16

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

M_S

N memb.
-2278.92
-1382.78

V memb.
71.87
139.63

V orto
0.49
1.04

M memb.
3050.24
4521.77

M orto
-58.40
-26.40

T
27.39
105.41

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
105	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V Ver. M
0.11 0.09

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

M_S

N memb.
-3354.71
-1778.33

V memb.
524.20
1064.39

V orto
89.85
683.71

M memb.
-8785.87
5894.67

M orto
-2.580e+04
-7269.79

T
3552.19
1.784e+04

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
106	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V Ver. M
1.06 0.38

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

107	Setto	0.0
-----	-------	-----

M_S

N memb.
-3698.08
-2054.93

V memb.
-3384.15
-360.47

V orto
70.04
1370.23

M memb.
274.46
2746.56

M orto
-4.995e+04
-1.129e+04

T
-1.621e+04
2497.17

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
107	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V

2.97

Ver. M

1.00

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

M_S

N memb.
-458.66
-66.58

V memb.
421.14
924.19

V orto
-1.49
0.70

M memb.
-1.886e+04
-1817.21

M orto
16.07
40.74

T
-155.20
-79.37

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
108	muratura E = 4.200e+04	20.0	ok L

Nodo Ver. V

0.44

Ver. M

0.40

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

M_S

N memb.
-5252.67
-1741.95

V memb.
122.14
684.59

V orto
-43.54
12.83

M memb.
-6283.91
-1779.89

M orto
292.63
1418.19

T
385.54
1521.40

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
109	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V

0.41

Ver. M

0.24

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

M_S

N memb.
-1333.70
-777.79

V memb.
-1016.72
-587.97

V orto
-1.06
-0.63

M memb.
9523.66
1.723e+04

M orto
24.80
47.32

T
66.70
117.51

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
110	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V

2.47

Ver. M

2.47

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

M_S

N memb.
-1232.16
-715.73

V memb.
225.77
413.36

V orto
0.10
0.22

M memb.
-3531.69
-1701.65

M orto
16.69
25.56

T
13.38
59.30

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
111	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V

1.00

Ver. M

1.00

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

M_S

N memb.
-2735.94
-1545.56

V memb.
-2825.43
-1630.22

V orto
-3.32
-2.10

M memb.
-2.580e+04
-1.507e+04

M orto
-30.54
-16.11

T
117.31
388.05

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
112	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V

3.27

Ver. M

3.27

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

M_S

N memb.
-2707.35
-1528.17

V memb.
906.82
1609.04

V orto
-0.60
-0.37

M memb.
620.68
1522.25

M orto
-6.95
-1.06

T
-123.48
-36.95

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
113	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V

Ver. M

1.87

1.87

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

M_S

N memb.

V memb.

V orto

M memb.

M orto

T

-8804.71

772.25

-1369.09

-2168.57

-2.017e+04

-2.126e+04

-5213.08

1476.27

-416.77

-1007.57

1.509e+04

-1.086e+04

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
114	muratura E = 4.200e+04	25.0	NVL

Nodo

Ver. V

Ver. M

1.47

0.52

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

M_S

N memb.

V memb.

V orto

M memb.

M orto

T

-624.20

-1902.60

-1.52

5501.83

-16.96

-356.95

-108.14

-1107.03

0.53

2.567e+04

22.58

-85.65

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
115	muratura E = 4.200e+04	20.0	ok L

Nodo

Ver. V

Ver. M

0.95

0.86

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

M_S

N memb.

V memb.

V orto

M memb.

M orto

T

-8646.96

-811.01

18.27

-4.011e+04

895.34

-6026.81

-3493.22

-94.53

299.81

-8378.71

1.728e+04

737.43

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
116	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo

Ver. V

Ver. M

0.41

0.30

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

M_S

N memb.

V memb.

V orto

M memb.

M orto

T

-3824.04

258.27

-0.58

2211.54

-125.07

-28.55

-2166.64

416.64

-0.12

4776.18

-69.04

50.12

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
117	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo

Ver. V

Ver. M

0.37

0.37

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

M_S

N memb.

V memb.

V orto

M memb.

M orto

T

-247.14

-351.97

1.25

4144.98

-21.33

167.54

-188.09

-193.86

2.45

7130.21

-15.69

448.69

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
118	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo

Ver. V

Ver. M

0.41

0.41

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

M_S

N memb.

V memb.

V orto

M memb.

M orto

T

-230.99

-622.13

0.34

5397.23

-10.43

36.84

-175.65

-358.39

0.77

9237.38

-5.36

89.57

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
119	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo

Ver. V

Ver. M

0.72

0.72

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

M_S

N memb.

V memb.

V orto

M memb.

M orto

T

-206.49

-445.04

-7.01

1506.02

-69.21

359.22

-155.79

-312.63

-4.72

2431.81

-48.58

988.73

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
120	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V Ver. M
0.52 0.52

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

M_S N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-240.45 -716.26 -2.19 2643.39 -38.00 75.01
-180.89 -491.24 -1.28 4270.60 -22.36 242.29

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
121	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V Ver. M
0.83 0.83

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

M_S N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-7700.95 1022.92 88.85 1.321e+04 -112.46 364.51
-5139.89 1526.10 141.66 1.929e+04 -54.58 1119.83

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
122	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V Ver. M
1.77 1.77

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

M_S N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-6201.71 -6842.20 46.39 -5.375e+04 -1859.54 4222.30
-4137.26 -4575.69 68.52 -3.463e+04 -1256.69 1.212e+04

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
123	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V Ver. M
7.93 7.93

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

M_S N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-3189.13 2411.88 -991.42 7.136e+04 -8985.47 -4.113e+04
-1809.70 4022.90 -578.34 1.067e+05 -5290.75 -1.911e+04

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

M_S N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-2689.77 -5598.91 -2297.83 -4.936e+04 -1.134e+04 3067.29
-1532.41 -3343.97 -1216.85 -2.625e+04 -2742.68 1.264e+04

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

M_S N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-1868.92 669.52 2531.04 -1.402e+04 -1.833e+05 5.164e+05
-1190.96 1106.87 4263.63 -8390.92 -1.088e+05 1.682e+06

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
126	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V Ver. M
1.28 1.28

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

M_S N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-364.10 -440.08 -2540.97 -3878.79 1.796e+04 -5.699e+05
-266.95 -267.82 -1508.61 -2073.14 3.027e+04 -1.575e+05

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
127	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V Ver. M
0.51 0.51

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

M_S

N memb.
-2159.72
-1308.11

V memb.
2090.18
3595.63

V orto
-2.717e+04
-1.613e+04

M memb.
-792.87
-397.63

M orto
6719.01
1.132e+04

T
-9.007e+05
-2.666e+05

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
128	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V

4.17

Ver. M

4.17

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

M_S

N memb.
-7070.67
-4297.39

V memb.
2177.62
3719.46

V orto
-5.702e+04
-3.383e+04

M memb.
3.885e+04
6.506e+04

M orto
-2.247e+06
-1.333e+06

T
6.797e+04
6.656e+05

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
129	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V

4.31

Ver. M

4.31

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

M_S

N memb.
-2898.88
-1733.07

V memb.
1519.41
2480.67

V orto
-10.17
-4.75

M memb.
1.796e+04
2.971e+04

M orto
253.68
437.32

T
-45.97
1271.59

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
130	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V

2.88

Ver. M

2.88

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

M_S

N memb.
-2938.86
-1745.01

V memb.
-4251.34
-2402.25

V orto
-2.768e+04
-1.643e+04

M memb.
-1.785e+04
-1.068e+04

M orto
8.099e+04
1.364e+05

T
2.672e+05
8.683e+05

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
131	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V

4.93

Ver. M

4.93

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

M_S

N memb.
-591.05
-406.58

V memb.
914.60
1524.92

V orto
-3058.92
-1815.81

M memb.
-1.076e+04
-4568.69

M orto
2.791e+04
4.715e+04

T
1.780e+05
6.325e+05

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
132	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V

1.77

Ver. M

1.77

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

M_S

N memb.
-8354.30
-5124.45

V memb.
2834.34
4606.48

V orto
642.57
1219.60

M memb.
1.123e+05
1.756e+05

M orto
6808.78
1.329e+04

T
1.676e+04
3.610e+04

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
133	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V

5.34

Ver. M

5.34

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

M_S

N memb.
-1.031e+04

V memb.
-101.45

V orto
-71.68

M memb.
-2155.81

M orto
-3683.68

T
-2420.84

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

M_S

N memb.

V memb.

V orto

M memb.

M orto

T

-4390.89

-8390.54

-2.12

-1.267e+05

7.59

-699.48

-2625.31

-5130.98

-1.19

-7.750e+04

13.89

-188.73

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
141	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V

Ver. M

9.73

9.73

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

M_S

N memb.

V memb.

V orto

M memb.

M orto

T

-348.74

672.10

-5.88

8308.63

30.13

-85.19

-236.24

1293.47

-3.05

1.377e+04

49.88

-22.23

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
142	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V

Ver. M

3.14

3.14

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

M_S

N memb.

V memb.

V orto

M memb.

M orto

T

-384.00

330.98

-0.65

9514.95

83.27

-76.81

-269.14

676.16

-0.35

1.544e+04

131.56

16.39

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
143	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V

Ver. M

1.64

1.64

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

M_S

N memb.

V memb.

V orto

M memb.

M orto

T

-53.45

491.78

0.68

1494.36

-3.93

-349.73

-34.77

684.00

1.06

3114.20

-2.21

-191.64

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
144	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo Ver. V

Ver. M

0.70

0.70

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

M_S

N memb.

V memb.

V orto

M memb.

M orto

T

-134.28

820.41

1.21

-1.999e+04

30.13

227.73

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
145	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V

Ver. M

1.62

1.62

-70.99

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

M_S

N memb.

V memb.

V orto

M memb.

M orto

T

-2.509e+04

-3825.61

-84.09

-2.482e+06

-1.338e+04

313.48

-1.209e+04

-2115.15

-8.58

8.491e+05

5516.26

4633.24

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
147	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo

h0/t

Ecc/t(M)

Ecc/t

Fit

P/Ao

P/Ao(s)

P/AP

P/Av

Ver Mo

Ver Mo(S)

Ver Mp

Ver. V

11.90

0.10

0.09

0.54

0.92

0.62

0.60

0.82

0.15

0.05

0.25

0.13

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

M_S

N memb.

V memb.

V orto

M memb.

M orto

T

-996.39

-668.93

-27.79

-2.726e+05

172.10

-2137.90

-649.55

-427.37

-10.67

-1.441e+05

774.89

-956.80

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
148	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	1.70	0.04	0.03	0.88								
					0.03	0.03	0.03	0.03	3.73e-03	0.04	0.53	0.03

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-4397.53	-477.29	-85.41	3250.28	-195.62	-5314.74
	-563.91	2020.98	195.43	5.492e+04	4281.68	8220.10

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
149	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.14	0.12	0.49								
					2.90	1.90	2.90	2.90	0.52	0.12	1.90	2.20

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-7295.89	-1575.89	-13.05	-1.947e+05	397.44	-5586.05
	-1516.18	558.87	-3.22	2.473e+04	2773.60	2250.16

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
150	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.09	0.08	0.56								
					1.66	1.17	1.49	1.65	0.29	0.03	0.50	0.41

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-3.709e+04	6225.31	6.06	-4.106e+05	-6.317e+04	-2.497e+04
	-1.658e+04	1.201e+04	1066.55	2.078e+06	-133.92	4.824e+04

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
151	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.14	0.14	0.45								
					2.07	1.33	1.83	2.07	0.44	0.15	0.21	0.50

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-1817.23	334.84	0.10	-4.475e+04	40.77	-2335.27
	-1108.14	561.74	1.86	-2.748e+04	156.75	-1272.32

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
152	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo	Ver. V	Ver. M
	0.38	0.38

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-2.989e+04	-3.436e+04	-36.50	-9.811e+06	-6665.47	-1991.92
	-1.224e+04	-1.908e+04	46.25	-1.983e+05	4687.60	1.021e+04

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
153	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.08	0.08	0.58								
					2.23	1.42	1.83	2.03	0.37	0.02	1.78	1.97

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-1.588e+04	-2030.28	-25.89	6.091e+04	-29.58	-572.30
	-4943.07	891.14	6.39	3.110e+05	3438.04	1990.72

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
154	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V	
	11.90	0.08	0.08	0.57		3.36	2.14	3.36	3.29	0.56	0.02	0.33	0.23

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-1267.93	210.31	-3.22	-4321.15	41.00	-671.46
	-865.24	464.96	-1.76	460.49	124.14	-227.75

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
155	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo	Ver. V	Ver. M
	0.38	0.32

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-897.97	-670.21	-1.00	-905.67	-3.64	-197.88
	-98.60	365.51	1.41	2013.01	179.22	315.14

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
156	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V	
	11.90	0.08	0.08	0.58		1.04	0.73	0.80	1.01	0.17	0.01	0.35	0.52

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-1312.80	403.51	5.65	1.420e+04	-70.47	-222.57
	-835.56	868.00	9.93	2.623e+04	-19.94	-97.43

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
157	muratura E = 4.200e+04	25.0	ok L

Nodo	Ver. V	Ver. M
	0.70	0.59

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-2017.44	-155.20	-3.32	-6429.56	-22.73	-446.68
	-312.00	583.10	5.42	6889.51	293.56	482.38

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
158	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V	
	11.90	0.07	0.07	0.59		1.49	0.98	1.03	1.41	0.24	9.55e-03	0.32	0.30

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-5089.97	-1077.00	-55.19	-3.097e+04	-1476.66	-1020.91
	-835.58	44.69	66.32	2.000e+04	3321.59	2762.84

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
159	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit 0.51	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.14	0.11		2.09	1.27	1.25	1.63	0.35	0.11	0.36	0.50

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

M_S	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
	-3788.79	-2806.92	-46.35	-1.974e+04	380.12	-3660.54
	-1578.08	-1385.83	57.18	2.321e+04	1672.56	929.80

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
160	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

2722 1.30 1716.16 1440.33 1.09 1.334e+05 8.8

Nodo Ver. V 1.30 Ver. M 1.09

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-2121.41	-26.55	-50.49	-1999.97	-1341.69	-3270.21
-284.59	440.81	60.76	2501.66	470.43	1325.65

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
161	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.12	0.10	0.53	2.49	1.42	2.42	2.49	0.41	0.08	0.18	0.62

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-1.448e+04	-1841.97	-32.63	-3.280e+05	-7158.66	-8357.31
-7856.83	-896.57	32.31	-3.619e+04	-196.76	2203.49

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
162	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.10	0.09	0.55	2.13	1.45	2.07	2.07	0.35	0.04	0.23	0.25

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-3832.20	-4013.86	-57.14	6.324e+04	-213.66	1096.75
-2542.66	-2584.53	-37.97	1.003e+05	-138.26	2383.19

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
163	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V 4.76 Ver. M 4.76

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-3.183e+04	-1836.11	-32.78	-8.026e+05	-4186.95	-1396.57
-1.300e+04	263.61	60.05	-1.630e+05	174.11	3941.76

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
165	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.08	0.08	0.58	1.48	1.04	1.17	1.39	0.24	0.01	0.10	0.07

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-199.75	388.30	27.84	8454.82	-1238.49	-400.82
-147.29	686.44	48.31	1.395e+04	-711.17	263.07

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
167	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	1.70	0.28	0.26	0.40	0.03	0.02	0.02	0.03	5.17e-03	0.45	0.49	0.12

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-4746.69	1959.69	-93.58	1.440e+04	-948.74	-1276.61
-1055.79	3704.87	30.24	1.320e+05	2855.30	1199.40

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
-------	------	----------	----------------	------------	-------

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
168	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.10	0.09	0.54	0.63	0.41	0.51	0.63	0.11	0.05	0.20	0.64

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

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-1267.01	-224.32	0.51	-163.74	-973.64	-1839.76
-99.20	-58.49	2.67	5.615e+04	-34.91	-112.17

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
169	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	13.60	0.11	0.11	0.46	0.68	0.52	0.52	0.68	0.14	0.07	1.33	0.21

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

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-2002.93	2680.27	-988.97	-9.709e+04	-3.050e+04	-3.700e+04
-1285.46	4341.15	-593.88	-5.501e+04	-1.831e+04	-1.907e+04

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
170	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo	Ver. V	Ver. M
	5.03	5.03

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

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-4387.89	-1530.83	-51.29	5008.45	-3826.25	-2971.84
-618.17	-113.84	99.84	1.963e+05	659.96	1610.11

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
171	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	10.74	0.11	0.11	0.54	1.15	0.85	1.14	1.15	0.20	0.09	0.24	0.33

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

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-1.011e+04	558.75	-24.01	6.131e+04	-2059.94	-1653.85
-4607.88	1988.62	85.94	1.728e+05	1880.48	2081.78

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
172	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.08	0.08	0.57	1.34	0.93	1.29	1.29	0.22	0.02	0.14	0.26

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

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-1.861e+04	-2048.76	-311.66	-4.826e+05	-1266.51	-1485.64
-360.70	-90.59	36.94	5.197e+04	5749.47	4243.85

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
173	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fit	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90			0.56		0.08			0.86	0.57		0.69
			0.09									0.86

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

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-4385.13	-9603.70	9726.75	-1.078e+05	1.971e+05	-2.174e+06
-2750.34	-5794.86	1.660e+04	-2.354e+04	3.418e+05	-1.012e+06

Fascia	Mat.	Spessore	Stato
		cm	
174	muratura E = 4.200e+04	25.0	NV L

Nodo Ver. V 11.13 Ver. M 11.13

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

M_S N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-4243.65 137.89 -151.59 -2171.66 -6658.08 -3012.46
-2730.58 1281.79 53.92 8.524e+04 1147.78 1181.05

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
175	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo h0/t Ecc/t(M) Ecc/t Fit P/Ao P/Ao(s) P/Ap P/Av Ver Mo Ver Mo(S) Ver Mp Ver. V
11.90 0.12 0.12 0.50 1.44 1.05 1.37 1.42 0.27 0.10 0.33 0.46

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

M_S N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-8237.65 -210.03 -26.42 -5919.59 -817.27 -1663.05
-3930.85 278.17 134.08 1.252e+04 3199.47 -35.02

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
177	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	ok L

Nodo h0/t Ecc/t(M) Ecc/t Fit P/Ao P/Ao(s) P/Ap P/Av Ver Mo Ver Mo(S) Ver Mp Ver. V
11.90 0.08 0.08 0.57 1.92 1.41 1.85 1.91 0.31 0.02 0.03 0.07

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

M_S N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-3054.01 46.59 -181.68 -1.874e+05 -446.13 -6994.13
-138.71 2814.28 1.29 -5466.81 9018.88 1948.73

Setto	Mat.	Spessore	Gamma non sis.	Gamma sis.	Stato
		cm			
178	muratura E = 4.200e+04	25.0	4.05	2.70	NV L

Nodo h0/t Ecc/t(M) Ecc/t Fit P/Ao P/Ao(s) P/Ap P/Av Ver Mo Ver Mo(S) Ver Mp Ver. V
13.60 0.34 0.24 0.0 0.40 0.30 0.31 0.40 0.12 0.48 0.88 0.65

Elem. Von Mises N max N min N 1 N 2 N 1-2 M max M min M 1 M 2 M 1-2
868.13 348.47 -688.41 -336.35 -683.72 -109.44 -5.913e+04 -1.609e+04 -4.369e+04 -3.035e+04
343.10 104.37 135.28 8.546e+04 8651.44 7.698e+04 3.016e+04

3.2.4.VERIFICA SOLAI

DATI DI BASE			
SOLAIO TIPO 1 L=797			
Tipo solaio	BAUSTA 32+6		
Zona sismica	3		
γ_n	=	1,3	
γ_m	=	1,5	
ψ_{i0}	=	0,7	
ψ_{i1}	=	0,7	
ψ_{i2}	=	0,6	
CARATTERISTICHE GEOMETRICHE			
Base travetto b	=	0,12	m
Altezza solaio h	=	0,38	m
Copriferro c	=	0,015	m
Altezza utile d	=	0,365	m
Interasse travetti i	=	0,5	m

RAPPRESENTAZIONE GRAFICA



CARATTERISTICHE MATERIALI

Cl tipo	C25/30		
f_{cd}	=	14166,67	kN/m ²
Acciaio tipo	B450C		
f_{yd}	=	391304,35	kN/m ²

CARICHI

Schema statico:	SEMINCASTRO		
Luce L_1 di calcolo	=	7,97	m
Carico permanente g_k	=	6,75	kN/m ²
Carico accidentale q_k	=	3,00	kN/m ²
Carico q al m lineare	=	6,6375	kN/m

Verifica a flessione

Appoggio 1:

Momento sollecitante $M_{Ed,app.1}^-$	=	11,71	kNm	
Armatura disposta:	2	Φ	8	+
	0	Φ	0	
$A_{s, \text{effettiva}}$	=	1,00	cm ²	
asse neutro x	=	2,89	cm	
Momento resistente $M_{Rd,app.1}^-$	=	13,90	kNm	

$$M_{Rd,app.1}^- > M_{Ed,app.1}^- \quad \text{VERIFICATO}$$

Campata L₁:

Momento sollecitante $M_{Ed,L1}^+$	=	42,16	kNm	
Armatura disposta:	1	Φ	10	+
	1	Φ	12	+
	2	Φ	6	
$A_{s, \text{effettiva}}$	=	2,48	cm ²	
asse neutro x	=	7,14	cm	
Momento resistente $M_{Rd,L1}^+$	=	32,66	kNm	

$$M_{Rd,L1}^+ < M_{Ed,L1}^+ \quad \text{NON VERIFICATO!}$$

Appoggio 2:

Momento sollecitante $M_{Ed,app.2}^-$	=	11,71	kNm	
Armatura disposta:	2	Φ	8	+
	0	Φ	0	
$A_{s, \text{effettiva}}$	=	1,00	cm ²	
asse neutro x	=	2,89	cm	
Momento resistente $M_{Rd,app.2}^-$	=	13,90	kNm	

$$M_{Rd,app.2}^- > M_{Ed,app.2}^- \quad \text{VERIFICATO}$$

Verifica a taglio

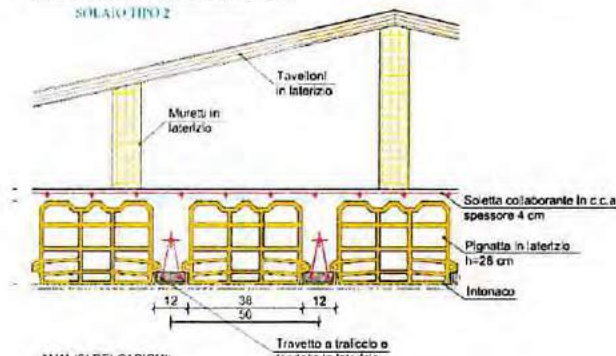
Taglio sollecitante V_{Ed}	=	26,45	kN
Taglio resistente V_{Rd}	=	12,80	kN

$$V_{Rd} < V_{Ed} \quad \text{NON VERIFICATO!}$$

DATI DI BASE			
SOLAIO TIPO 2 L=605+800			
Tipo solaio	BAUSTA 28+4		
Zona sismica	3		
γ_m	=	1,3	
γ_{m0}	=	1,5	
psi0	=	0,5	
psi1	=	0,2	
psi2	=	0	
CARATTERISTICHE GEOMETRICHE			
Base travetto b	=	0,12	m
Altezza solaio h	=	0,32	m
Copriferro c	=	0,015	m
Altezza utile d	=	0,305	m
Interasse travetti i	=	0,5	m
RAPPRESENTAZIONE GRAFICA			

(Analogia con fabbricato adiacente)

SOLAIO TIPO 2



ANALISI DEI CARICHI:

- Pignatta in laterizio $sp=28$ cm e travetti in c.c.a. prefabbricati = 200 kg/mq
- Soletta collaborante in c.c.a. $sp=4$ cm : 2500 kg/mc x 0,04 m = 100 kg/mq
- Copertura in tavoloni in laterizio e muretti in laterizio = 120 kg/mq

CARICO PERMANENTE = 420 kg/mq

SOVRACCARICO ACCIDENTALE (NEVE) = 120 kg/mq

CARATTERISTICHE MATERIALI			
Classe tipo	C25/30		
f_{cd}	=	14166,67	kN/m ²
Acciaio tipo	B450C		
f_{yd}	=	391304,35	kN/m ²

CARICHI			
Schema statico:	3 appoggi		
Luce L_1 di calcolo	=	6,05	m
Luce L_2 di calcolo	=	8	m
Carico permanente g_k	=	4,20	kN/m ²
Carico accidentale q_k	=	1,20	kN/m ²
Carico q al m lineare	=	3,63	kN/m

Verifica a flessione

Appoggio 1:

Momento sollecitante $M_{Ed,app.1}^-$	=	5,54	kNm	
Armatura disposta:	2	ϕ	8	+
	0	ϕ	0	
A_s , effettiva	=	1,00	cm ²	
asse neutro x	=	2,89	cm	
Momento resistente $M_{Rd,app.1}^-$	=	11,54	kNm	

$$M_{Rd,app.1}^- > M_{Ed,app.1}^- \quad \text{VERIFICATO}$$

Campata L₁:

Momento sollecitante $M_{Ed,L1}^+$	=	9,36	kNm	
Armatura disposta:	1	ϕ	10	+
	1	ϕ	12	+
	2	ϕ	6	
A_s , effettiva	=	2,48	cm ²	
asse neutro x	=	7,14	cm	
Momento resistente $M_{Rd,L1}^+$	=	26,83	kNm	

$$M_{Rd,L1}^+ > M_{Ed,L1}^+ \quad \text{VERIFICATO}$$

Appoggio 2:

Momento sollecitante $M_{Ed,app.2}^-$	=	23,69	kNm	
Armatura disposta:	2	ϕ	8	+
	0	ϕ	0	
A_s , effettiva	=	1,00	cm ²	
asse neutro x	=	2,89	cm	
Momento resistente $M_{Rd,app.2}^-$	=	11,54	kNm	

$$M_{Rd,app.2}^- > M_{Ed,app.2}^- \quad \text{NON VERIFICATO!}$$

Campata L₂:

Momento sollecitante $M_{Ed,L2}^+$	=	16,36	kNm	
Armatura disposta:	1	ϕ	10	+
	1	ϕ	12	
	2	ϕ	6	
A_s , effettiva	=	2,48	cm ²	
asse neutro x	=	7,14	cm	
Momento resistente $M_{Rd,L2}^+$	=	26,83	kNm	

$$M_{Rd,L2}^+ > M_{Ed,L2}^+ \quad \text{VERIFICATO}$$

Appoggio 3:

Momento sollecitante $M_{Ed,app.3}^-$	=	9,68	kNm	
Armatura disposta:	2	ϕ	8	+
	0	ϕ	0	
A_s , effettiva	=	1,00	cm ²	
asse neutro x	=	2,89	cm	
Momento resistente $M_{Rd,app.3}^-$	=	11,54	kNm	

$$M_{Rd,app.3}^- > M_{Ed,app.3}^- \quad \text{VERIFICATO}$$

Verifica a taglio

Taglio sollecitante V_{Ed}	=	32,38	kN
Taglio resistente V_{Rd}	=	13,34	kN

$$V_{Rd} > V_{Ed} \quad \text{NON VERIFICATO!}$$

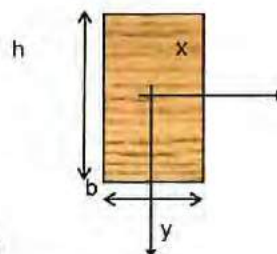
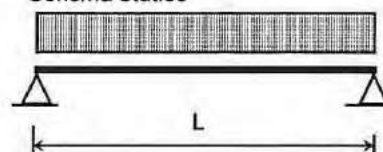
VERIFICA TRAVETTI

CARATTERISTICHE GEOMETRICHE E DEI MATERIALI

CARATTERISTICHE GEOMETRICHE			
Luce trave L	=	7,70	m
Base sezione b	=	140	mm
Altezza sezione h	=	280	mm
Area di influenza	=	0,80	m

DATI SEZIONE			
J_x	=	256106667	mm ⁴
W_x	=	1829333,3	mm ³
J_y	=	64026667	mm ⁴
W_y	=	914666,67	mm ³
Area	=	39200	mm ²

Schema statico



CARATTERISTICHE LEGNO				GL24h	
$f_{m,k}$	$f_{t,0,k}$	$f_{t,90,k}$	$f_{c,0,k}$	$f_{c,90,k}$	$f_{v,k}$
24	16,5	0,4	24	2,7	2,7
N/mm ²	N/mm ²	N/mm ²	N/mm ²	N/mm ²	N/mm ²
$E_{0,mean}$	$E_{0,05}$	$E_{90,mean}$	G_{mean}	P_k	P_m
11,6	9,4	0,39	0,72	380	380
kN/mm ²	kN/mm ²	kN/mm ²	kN/mm ²	kg/m ³	kg/m ³

CLASSI DI RESISTENZA
SECONDO UNI EN 1194:2000

coeff. sicurezza sui materiali (DM 2008 Par. 4.4.6 Tab.4.4.III) $\gamma_m = 1,45$

Classe di servizio: I Elementi in ambienti interni riscaldati e NON umidi

CARICHI AGENTI

Carico permanente G_k :	1,20 kN/m ²	Carico accidentale Q_k :	1,20 kN/m ²
Classe di durata carico:	Permanente	Classe di durata carico:	Breve termine
k_{mod} :	0,6	k_{mod} :	0,9

VERIFICHE DI RESISTENZA

Condizione di carico 1 : SOLO PERMANENTI					
Q_{tot} =	1,44	kN/m	<u>Verifica a flessione:</u>		
M_{dl} =	10,68	kNm			
σ_{dl} =	5,84	N/mm ²	<	$f_{m,d,I} = f_{m,k} \cdot k_{mod} / \gamma_m =$	9,93 N/mm ² VERIFICATO

Condizione di carico 2 : PERMANENTI E ACCIDENTALI					
Q_{tot} =	2,88	kN/m	<u>Verifica a flessione:</u>		
M_{dII} =	21,36	kNm			
σ_{dII} =	11,67	N/mm ²	<	$f_{m,d,II} = f_{m,k} \cdot k_{mod} / \gamma_m =$	14,90 N/mm ² VERIFICATO
$T_{max,d}$ =	11,09	kN	<u>Verifica a taglio:</u>		
$\tau_{v,d}$ =	0,42	N/mm ²	<	$f_{v,d} = f_{v,k} \cdot k_{mod} / \gamma_m =$	1,68 N/mm ² VERIFICATO

VERIFICA TRAVETTI

VERIFICHE DI DEFORMABILITA'

FRECCIA ISTANTANEA

$$u_{inst,limite} = L / 300 = 2,57 \text{ cm}$$

$$\text{Deformazione istantanea per carichi permanenti: } u_{inst,g} = 1,74 \text{ cm}$$

$$\text{Deformazione istantanea per carichi accidentali: } u_{inst,q} = 1,51 \text{ cm}$$

$$\text{Deformazione istantanea totale: } u_{inst} = u_{inst,g} + u_{inst,q} = 3,25 \text{ cm} < u_{inst,limite} \text{ NON VERIFICATO !}$$

FRECCIA FINALE

$$u_{fin,limite} = L / 300 = 2,57 \text{ cm}$$

$$k_{def,g} = 0,60 \quad (\text{UNI EN 1995-1-1:2004 - tab. 3.2})$$

$$k_{def,q} = 0,00$$

$$\psi_{2,g} = 1,00 \quad (\text{UNI EN 1990:2002 - prosp. A1-1})$$

$$\psi_{2,q} = 0,00$$

$$\text{Deformazione finale per carichi permanenti: } u_{fin,g} = u_{inst,g} (1 + \psi_{2,g} k_{def,g}) = 2,79 \text{ cm}$$

$$\text{Deformazione finale per carichi accidentali: } u_{fin,q} = u_{inst,q} (1 + \psi_{2,q} k_{def,q}) = 1,51 \text{ cm}$$

$$\text{Deformazione finale totale: } u_{fin} = u_{fin,g} + u_{fin,q} = 4,30 \text{ cm} < u_{fin,limite} \text{ NON VERIFICATO !}$$

3.3. ANALISI MECCANISMI LOCALI

La presenza di cordoli di piano in c.a. e il buon collegamento tra fra i setti murari hanno portato ad escludere la possibile formazione di meccanismi locali.

Fa eccezione la parete divisoria che a causa dell'elevata snellezza è soggetta a meccanismo di ribaltamento per accelerazioni molto basse ($a_g=0,0185g$), come descritto meglio nelle conclusioni.

3.4. ANALISI MECCANISMI GLOBALI

3.4.1. DEFINIZIONE DEI PARAMETRI CHE CONCORRONO ALLA DEFINIZIONE DELL'AZIONE SISMICA

Descrizione generale dell'opera	
Fabbricato ad uso	EDIFICIO SCOLASTICO
Ubicazione	Comune di BASTIGLIA (MO) (Regione EMILIA-ROMAGNA)
	Località BASTIGLIA (MO)
	Longitudine 11.000, Latitudine 44.727

VALUTAZIONE DELL' AZIONE SISMICA

L'azione sismica sulle costruzioni è valutata a partire dalla "pericolosità sismica di base", in condizioni ideali di sito di riferimento rigido con superficie topografica orizzontale.

Allo stato attuale, la pericolosità sismica su reticolo di riferimento nell'intervallo di riferimento è fornita dai dati pubblicati sul sito <http://esse1.mi.ingv.it/>. Per punti non coincidenti con il reticolo di riferimento e periodi di ritorno non contemplati direttamente si opera come indicato nell'allegato alle NTC (rispettivamente media pesata e interpolazione).

L'azione sismica viene definita in relazione ad un periodo di riferimento V_r che si ricava, per ciascun tipo di costruzione, moltiplicandone la vita nominale per il coefficiente d'uso (vedi tabella Parametri della struttura). Fissato il periodo di riferimento V_r e la probabilità di superamento P_{ver} associata a ciascuno degli stati limite considerati, si ottiene il periodo di ritorno T_r e i relativi parametri di pericolosità sismica (vedi tabella successiva):

a_g : accelerazione orizzontale massima del terreno;

F_o : valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale;

T^*c : periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale;

Parametri della struttura					
Classe d'uso	Vita V_n [anni]	Coeff. Uso	Periodo V_r [anni]	Tipo di suolo	Categoria topografica
III	50.0	1.5	75.0	D	T1

Individuati su reticolo di riferimento i parametri di pericolosità sismica si valutano i parametri spettrali riportati in tabella:

S è il coefficiente che tiene conto della categoria di sottosuolo e delle condizioni topografiche mediante la relazione seguente $S = S_s \cdot S_t$ (3.2.5)

F_o è il fattore che quantifica l'amplificazione spettrale massima, su sito di riferimento rigido orizzontale

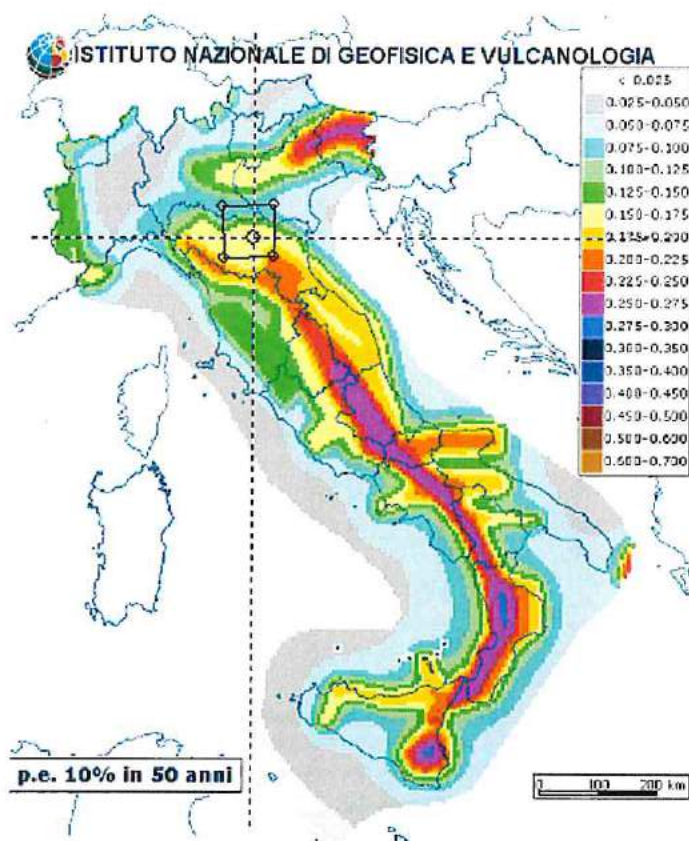
F_v è il fattore che quantifica l'amplificazione spettrale massima verticale, in termini di accelerazione orizzontale massima del terreno a_g su sito di riferimento rigido orizzontale

T_b è il periodo corrispondente all'inizio del tratto dello spettro ad accelerazione costante.

T_c è il periodo corrispondente all'inizio del tratto dello spettro a velocità costante.

T_d è il periodo corrispondente all'inizio del tratto dello spettro a spostamento costante.

<p>Classe d'uso</p> <p><input type="radio"/> I edifici di minor importanza per la sicurezza pubblica [edifici agricoli...]</p> <p><input type="radio"/> II edifici ordinari</p> <p><input checked="" type="radio"/> III edifici importanti in relazione alle conseguenze di un eventuale collasso (scuole, teatri...)</p> <p><input type="radio"/> IV edifici la cui funzionalità ha importanza fondamentale per la protezione civile (ospedali, municipi...)</p>	<p>Pericolosità e zonazione</p> <p>pericolosità sismica</p> <p>Modalità di progettazione semplificata per zona 4</p>	<p>S (oriz.)</p>
<p>Osservazioni:</p>	<p>Strutture esistenti</p> <p><input checked="" type="radio"/> LC1: conoscenza limitata</p> <p><input type="radio"/> LC2: conoscenza adeguata</p> <p><input type="radio"/> LC3: conoscenza accurata</p> <p>Fattore di confidenza FC: 1.35</p>	<p>Sv (vert.)</p>



Vertici della maglia elementare

Id nodo	Longitudine	Latitudine	Distanza [km]
15837	10.959	44.708	3.855
15838	11.029	44.709	3.032
15616	11.027	44.759	4.135
15615	10.957	44.758	4.823

Coordinate geografiche

Località: Trova

Longitudine: Latitudine: Applica

Parametri per le forme spettrali

	Pver	Tr	ag [g]	Fo	T*c
SLO	81	45	0.054	2.510	0.270
SLD	63	75	0.068	2.480	0.270
SLV	10	712	0.185	2.550	0.280
SLC	5	1462	0.244	2.490	0.280

Periodo di riferimento per l'azione sismica

Vita Vn [anni]	Coefficiente uso Cu	Periodo Vr [anni]	Livello di sicurezza per esistenti %
50	1.5	75	100

☐ Rimuovi limiti Vr e Tr (di norma NO)

Categoria di suolo di fondazione

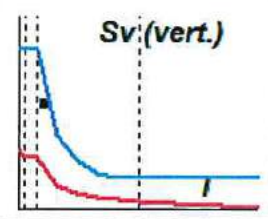
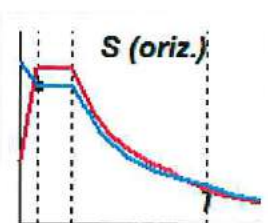
- ☐ A formazioni litoidi o suoli omogenei molto rigidi
- ☐ B depositi di sabbie o ghiaie molto addensate o argille molto consistenti
- ☐ C depositi di sabbie e ghiaie mediamente addensate o di argille di media consistenza
- ☒ D depositi di terreni granulari da sciolti a poco addensati o coesivi da poco a mediamente
- ☐ E profili di terreno costituiti da stati superficiali alluvionali

Categoria topografica

- ☒ T1
 - ☐ T2 in sommità al pendio
 - ☐ T3 in cresta al rilievo con moderata pendenza
 - ☐ T4 in cresta al rilievo
- quota relativa (%)

Analisi dello smorzamento

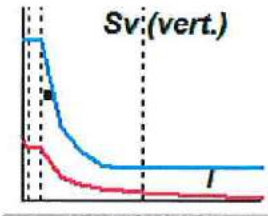
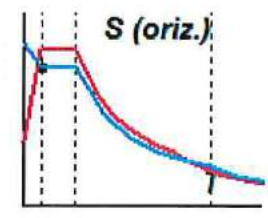
smorzamento (%) del suolo



Parametri e fattori spettrali

S.L.	ag	eta	S	Fo	Fv	TB	TC	TD
SLO	0.054	1.0	1.800	2.510	0.784	0.217	0.650	1.814
SLD	0.068	1.0	1.800	2.480	0.873	0.217	0.650	1.872
SLV	0.185		1.694	2.550	1.479	0.220	0.661	2.338
SLC	0.244		1.490	2.490	1.659	0.220	0.661	2.575
Verticale per tutti:			1.000			0.050	0.150	1.000

☐ Risposta Sismica Locale



Fattore di struttura

qxx	qyy	qzz
3.0	3.0	1.5

Edifici isolati

periodo Tis	Smorz. esi
2.0	10.0

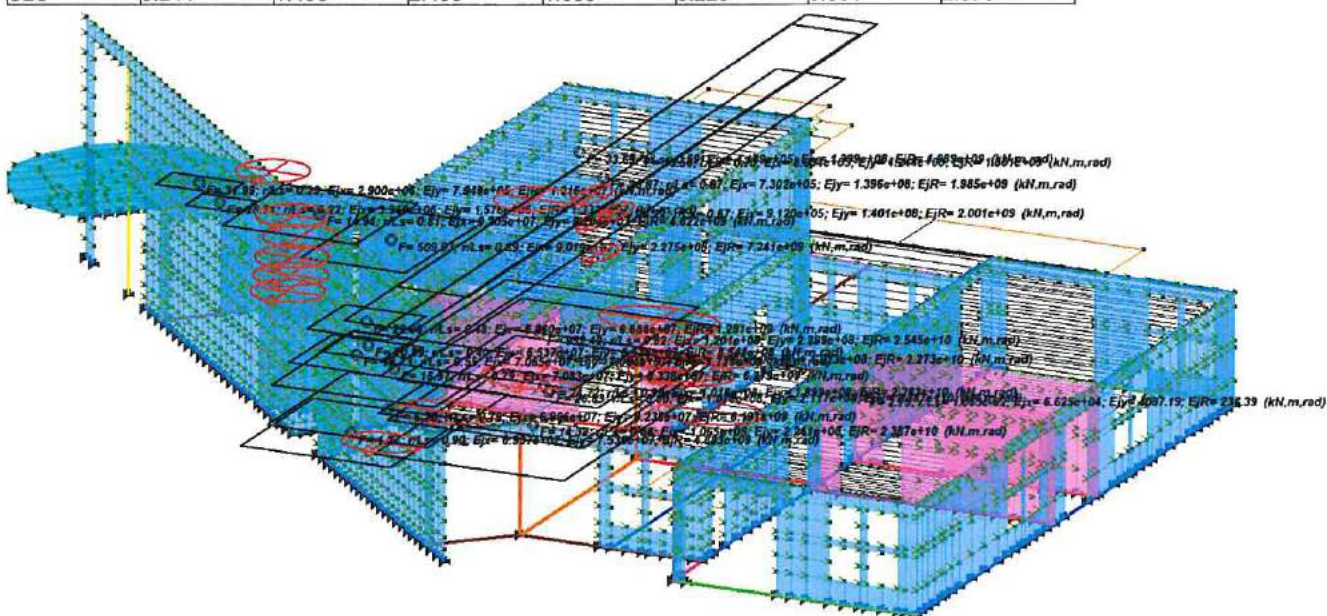
Classe di duttilità

☐ Alta ☒ Basso

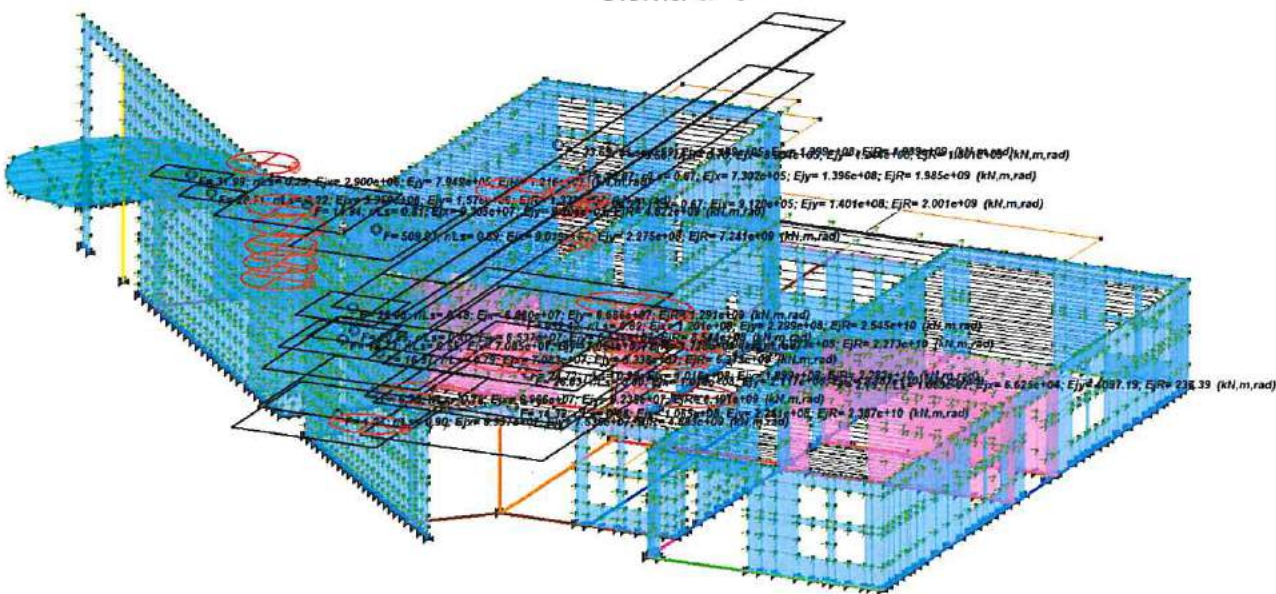
Id nodo	Longitudine	Latitudine	Distanza
Loc.	11.000	44.727	Km
15837	10.959	44.708	3.855
15838	11.029	44.709	3.032
15616	11.027	44.759	4.135
15615	10.957	44.758	4.823

SL	Pver	Tr	ag	Fo	T*c
		Anni	g		sec
SLO	81.0	45.0	0.054	2.510	0.270
SLD	63.0	75.0	0.068	2.480	0.270
SLV	10.0	712.0	0.185	2.550	0.280
SLC	5.0	1462.0	0.244	2.490	0.280

SL	ag	S	Fo	Fv	Tb	Tc	Td
	g				sec	sec	sec
SLO	0.054	1.800	2.510	0.784	0.217	0.650	1.814
SLD	0.068	1.800	2.480	0.873	0.217	0.650	1.872
SLV	0.185	1.694	2.550	1.479	0.220	0.661	2.338
SLC	0.244	1.490	2.490	1.659	0.220	0.661	2.575



Sisma $\alpha=0^\circ$



Sisma $\alpha=90^\circ$

3.4.2. RISULTATI DELL'ANALISI SISMICA

Tipo di analisi strutturale	
Statica lineare	SI
Statica non lineare	NO
Sismica statica lineare	SI
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

Il programma consente l'analisi di diverse configurazioni sismiche.

Sono previsti, infatti, i seguenti casi di carico:

- 9. Esk** caso di carico sismico con analisi statica equivalente
- 10. Edk** caso di carico sismico con analisi dinamica

Ciascun caso di carico è caratterizzato da un angolo di ingresso e da una configurazione di masse determinante la forza sismica complessiva (si rimanda al capitolo relativo ai casi di carico per chiarimenti inerenti questo aspetto).

Nella colonna Note, in funzione della norma in uso sono riportati i parametri fondamentali che caratterizzano l'azione sismica: in particolare possono essere presenti i seguenti valori:

Angolo di ingresso	Angolo di ingresso dell'azione sismica orizzontale
Fattore di importanza	Fattore di importanza dell'edificio, in base alla categoria di appartenenza
Zona sismica	Zona sismica
Accelerazione ag	Accelerazione orizzontale massima sul suolo
Categoria suolo	Categoria di profilo stratigrafico del suolo di fondazione
Fattore di struttura q	Fattore dipendente dalla tipologia strutturale
Fattore di sito S	Fattore dipendente dalla stratigrafia e dal profilo topografico
Classe di duttilità CD	Classe di duttilità della struttura – "A" duttilità alta, "B" duttilità bassa
Fattore riduz. SLD	Fattore di riduzione dello spettro elastico per lo stato limite di danno
Periodo proprio T1	Periodo proprio di vibrazione della struttura
Coefficiente Lambda	Coefficiente dipendente dal periodo proprio T1 e dal numero di piani della struttura
Ordinata spettro Sd(T1)	Valore delle ordinate dello spettro di progetto per lo stato limite ultimo, componente orizzontale (verticale Svd)
Ordinata spettro Se(T1)	Valore delle ordinate dello spettro elastico ridotta del fattore SLD per lo stato limite di danno, componente orizzontale (verticale Sve)
Ordinata spettro S (Tb-Tc)	Valore dell' ordinata dello spettro in uso nel tratto costante
numero di modi considerati	Numero di modi di vibrare della struttura considerati nell'analisi dinamica

Per ciascun caso di carico sismico viene riportato l'insieme di dati sottoriportati (le masse sono espresse in unità di forza):

- a) **analisi sismica statica equivalente:**
 - quota, posizione del centro di applicazione e azione orizzontale risultante, posizione del baricentro delle rigidezze, rapporto r/L_s (per strutture a nucleo), indici di regolarità e/r secondo EC8 4.2.3.2

- azione sismica complessiva
- b) **analisi sismica dinamica con spettro di risposta:**
 - quota, posizione del centro di massa e massa risultante, posizione del baricentro delle rigidità, rapporto r/L_s (per strutture a nucleo) , indici di regolarità e/r secondo EC8 4.2.3.2
 - frequenza, periodo, accelerazione spettrale, massa eccitata nelle tre direzioni globali per tutti i modi
 - massa complessiva ed aliquota di massa complessiva eccitata.

Per ciascuna combinazione sismica definita SLD o SLO viene riportato il livello di deformazione ϵ_T (dr) degli elementi strutturali verticali. Per semplicità di consultazione il livello è espresso anche in unità $1000 \cdot \epsilon_T/h$ da confrontare direttamente con i valori forniti nella norma (es. 5 per edifici con tamponamenti collegati rigidamente alla struttura, 10.0 per edifici con tamponamenti collegati elasticamente, 3 per edifici in muratura ordinaria, 4 per edifici in muratura armata).

Qualora si applichi il D.M. 96 (vedi NOTA sul capitolo "normativa di riferimento") l'analisi sismica dinamica può essere comprensiva di sollecitazione verticale contemporanea a quella orizzontale, nel qual caso è effettuata una sovrapposizione degli effetti in ragione della radice dei quadrati degli effetti stessi. Per ciascuna combinazione sismica - analisi effettuate con il D.M. 96 (vedi NOTA sul capitolo "normativa di riferimento") - viene riportato il livello di deformazione ϵ_T , ϵ_P e ϵ_D degli elementi strutturali verticali. Per semplicità di consultazione il livello è espresso in unità $1000 \cdot \epsilon_T/h$ da confrontare direttamente con il valore 2 o 4 per la verifica.

Per gli edifici sismicamente isolati si riportano di seguito le verifiche condotte sui dispositivi di isolamento. Le verifiche sono effettuate secondo l' allegato 10.A dell'Ordinanza 3274 e smi. In particolare la tabella, per ogni combinazione SLU (SLC per il DM 14-01-2008) sismica riporta il codice di verifica e i valori utilizzati per la verifica: spostamento d_E , area ridotta e dimensione A_2 , azione verticale, deformazioni di taglio dell' elastomero e tensioni nell' acciaio.

Nodo	Nodo di appoggio dell' isolatore
Cmb	Combinazione oggetto della verifica
Verif.	Codice di verifica ok – verifica positiva , NV – verifica negativa, ND – verifica non completata
d_E	Spostamento relativo tra le due facce (amplificato del 20% per Ordinanza 3274 e smi) combinato con la regola del 30%
Ang fi	Angolo utilizzato per il calcolo dell' area ridotta A_r (per dispositivi circolari)
V	Azione verticale agente
A_r	Area ridotta efficace
Dim A_2	Dimensione utile per il calcolo della deformazione per rotazione
Sig s	Tensione nell' inserto in acciaio
Gam c(a,s,t)	Deformazioni di taglio dell' elastomero
Vcr	Carico critico per instabilità

Affinchè la verifica sia positiva deve essere:

- 1) $V > 0$
- 2) $\text{Sig s} < f_{yk}$
- 3) $\text{Gam t} < 5$
- 4) $\text{Gam s} < \text{Gam} \cdot (\text{caratteristica dell' elastomero})$
- 5) $\text{Gam s} < 2$
- 6) $V < 0.5 V_{cr}$

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
5	Esk	CDC=Es (statico SLU) $\alpha=0.0$ (ecc. +)	
			verifica esistenti: fattore FC 1.350

CDC	Tipo	Sigla Id	Note									
			categoria suolo: D									
			fattore di sito S = 1.694									
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.266 g									
			angolo di ingresso: 0.0									
			eccentricità aggiuntiva: positiva									
			periodo proprio T1: 0.227 sec.									
			fattore di struttura q: 3.000									
			fattore per spost. mu d: 6.824									
			classe di duttilità CD: B									
			coefficiente Lambda: 1.000									
			ordinata spettro Sd(T1): 0.266									
Quota	Forza Sismica	Tot. parziale	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-XE	agg. Y-YE	Pos. KX	Pos. KY	rapp. r/Ls	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
cm	daN	daN	daN	cm	cm	cm	cm	cm	cm			
750.00	1493.78	1493.78	2933.85	1192.03	2498.51	0.0	-109.92	1494.77	2176.16	0.806	0.418	0.445
700.00	5.099e+04	5.249e+04	1.073e+05	1935.72	2718.71	0.0	-117.57	1724.51	2183.24	0.595	0.374	0.598
679.19	121.34	5.261e+04	263.17	1081.02	2584.43	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
662.92	113.38	5.272e+04	251.92	1043.68	2621.76	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
657.00	133.29	5.285e+04	298.83	2162.22	3754.01	0.0	-4.03e-04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
656.00	3366.71	5.622e+04	7564.34	2022.07	2952.62	0.0	-101.45	1815.21	3300.26	0.591	0.549	0.050
641.67	3198.60	5.942e+04	7342.80	1285.74	2438.16	0.0	-109.92	906.21	2600.12	0.228	0.970	0.791
630.38	74.04	5.950e+04	173.02	969.00	2696.44	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
614.12	81.02	5.958e+04	194.34	931.66	2733.77	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
597.85	80.12	5.966e+04	197.41	894.33	2771.11	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
583.33	2871.27	6.253e+04	7250.51	1314.80	2428.64	0.0	-109.92	967.08	2518.68	0.222	1.196	0.954
579.18	91.11	6.262e+04	231.72	851.47	2813.96	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
565.31	77.01	6.270e+04	200.67	819.65	2845.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
551.00	1956.34	6.465e+04	5230.02	2013.88	3133.54	0.0	-87.52	1847.31	3639.98	0.696	0.431	0.106
549.05	77.45	6.473e+04	207.79	782.31	2883.12	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
532.78	70.50	6.480e+04	194.92	744.97	2920.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
530.00	2087.04	6.685e+04	5800.50	1958.80	3075.85	0.0	-87.52	1815.65	3465.30	0.668	0.406	0.075
525.00	2298.33	6.919e+04	6448.57	1299.57	2402.53	0.0	-109.92	1765.12	1923.85	0.483	1.060	1.104
516.51	65.83	6.925e+04	187.74	707.63	2957.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
500.24	40.27	6.929e+04	118.57	870.29	2995.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
483.97	33.28	6.933e+04	101.30	632.95	3032.47	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
467.71	46.06	6.937e+04	145.06	595.62	3069.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
466.67	2088.78	7.146e+04	6593.20	1292.16	2409.14	0.0	-109.92	1789.27	1883.90	0.403	1.375	1.453
450.98	19.07	7.148e+04	62.28	557.22	3108.19	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
434.26	52.93	7.153e+04	179.54	518.83	3146.58	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
425.00	2422.26	7.395e+04	8395.43	1979.46	3095.57	0.0	-87.52	1817.57	3516.84	0.670	0.428	0.090
424.29	21.52	7.398e+04	74.71	541.71	3169.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
411.96	44.95	7.402e+04	160.72	570.00	3197.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
408.33	1873.17	7.589e+04	6757.29	1275.15	2425.84	0.0	-109.92	1718.36	1954.23	0.550	0.897	0.955
399.84	41.14	7.594e+04	151.63	598.28	3226.03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
387.32	38.57	7.597e+04	146.70	626.56	3254.32	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
374.99	53.83	7.603e+04	211.44	654.85	3282.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
350.00	9.524e+04	1.713e+05	4.008e+05	2313.30	2798.01	0.0	-117.57	2048.61	2525.04	0.816	0.252	0.188
312.31	348.36	1.716e+05	1643.09	1490.54	2903.74	0.0	-5.00e-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
307.00	62.22	1.717e+05	298.54	2162.37	3754.01	0.0	-4.03e-04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
306.00	5651.48	1.773e+05	2.721e+04	2410.71	2744.66	0.0	-117.57	2121.19	2507.62	0.926	0.266	0.164
293.00	53.44	1.774e+05	268.67	3753.48	2627.89	0.0	-8.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
291.67	25.87	1.774e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	-2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
274.61	250.05	1.777e+05	1341.28	1486.14	2990.99	0.0	-5.00e-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
253.50	1697.50	1.794e+05	9863.75	2076.05	2413.15	0.0	-106.94	1676.41	2307.69	0.795	0.457	0.111
236.92	215.57	1.796e+05	1340.29	1486.09	3078.24	0.0	-5.00e-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
233.33	20.70	1.796e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	-2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
210.00	278.80	1.799e+05	1955.60	2472.34	2901.05	0.0	-48.25	2985.95	2786.79	0.011	21.338	19.088
205.82	11.22	1.799e+05	80.33	2358.47	2832.01	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
205.50	10.81	1.799e+05	77.49	2298.96	2786.51	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
201.00	2471.59	1.824e+05	1.811e+04	2393.42	2782.73	0.0	-117.57	2074.43	2501.74	0.934	0.291	0.187
199.23	155.20	1.825e+05	1147.50	1494.34	3165.49	0.0	-5.00e-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
180.00	2682.84	1.852e+05	2.195e+04	2319.86	2859.52	0.0	-117.57	2086.48	2509.66	0.905	0.220	0.235
175.00	15.52	1.852e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	-2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
143.93	55.29	1.853e+05	565.85	1350.46	3282.96	0.0	-6.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
127.50	677.55	1.860e+05	7827.89	1825.15	2353.70	0.0	-106.94	1660.84	2300.87	0.788	0.190	0.056
125.17	53.73	1.860e+05	632.35	1324.46	3286.18	0.0	-6.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
116.67	10.35	1.860e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	-2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
86.11	47.20	1.861e+05	807.39	1270.32	3287.40	0.0	-6.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
75.00	1431.60	1.875e+05	2.812e+04	2468.70	2829.11	0.0	-117.57	2041.37	2494.53	0.875	0.416	0.223
58.33	5.17	1.875e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	-2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
53.03	34.29	1.875e+05	952.65	1224.46	3286.79	0.0	-6.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
37.50	127.17	1.877e+05	4995.37	1662.31	2257.18	0.0	-91.35	1540.33	2303.99	0.896	0.152	0.056
Risult	1.877e+05		7.061e+05									

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
8	Esk	CDC=Es (statico SLU) alfa=0.0 (ecc. -)	
			verifica esistenti: fattore FC 1.350
			categoria suolo: D
			fattore di sito S = 1.694
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.266 g
			angolo di Ingresso: 0.0
			eccentricità aggiuntiva: negativa
			periodo proprio T1: 0.227 sec.
			fattore di struttura q: 3.000
			fattore per spost. mu d: 6.824
			classe di duttilità CD: B
			coefficiente Lambda: 1.000
			ordinata spettro Sd(T1): 0.266

Quota	Forza Sismica	Tot. parziale	M Sismica	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-XE	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	rapp. r/L	rapp. ex/r	rapp. ey/ry
cm	daN	daN	daN	cm	cm	cm	cm	cm	cm			
750.00	1493.78	1493.78	2933.85	1192.03	2498.51	0.0	109.92	1494.77	2176.18	0.806	0.418	0.445
700.00	5.099e+04	5.249e+04	1.073e+05	1935.72	2718.71	0.0	117.57	1724.51	2183.24	0.595	0.374	0.598
679.19	121.34	5.261e+04	263.17	1081.02	2584.43	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
662.92	113.38	5.272e+04	251.92	1043.68	2621.76	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
657.00	133.29	5.285e+04	298.83	2162.22	3754.01	0.0	4.03e-04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
656.00	3368.71	5.622e+04	7564.34	2022.07	2952.62	0.0	101.45	1815.21	3300.26	0.591	0.549	0.050
641.67	3198.60	5.942e+04	7342.80	1285.74	2438.16	0.0	109.92	906.21	2600.12	0.228	0.970	0.791
630.38	74.04	5.950e+04	173.02	969.00	2696.44	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
614.12	81.02	5.958e+04	194.34	931.66	2733.77	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
597.85	80.12	5.966e+04	197.41	894.33	2771.11	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
583.33	2871.27	6.253e+04	7250.51	1314.80	2428.64	0.0	109.92	967.08	2618.68	0.222	1.196	0.954
579.18	91.11	6.262e+04	231.72	851.47	2813.96	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
565.31	77.01	6.270e+04	200.67	819.65	2845.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
551.00	1956.34	6.465e+04	5230.02	2013.88	3133.54	0.0	87.52	1847.31	3639.98	0.696	0.431	0.106
549.05	77.45	6.473e+04	207.79	782.31	2883.12	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
532.78	70.50	6.480e+04	194.92	744.97	2920.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
530.00	2087.04	6.689e+04	5800.50	1988.80	3075.85	0.0	87.52	1815.65	3465.30	0.668	0.406	0.075
525.00	2298.33	6.919e+04	6448.57	1299.57	2402.53	0.0	109.92	1765.12	1923.85	0.483	1.060	1.104
516.51	65.83	6.925e+04	187.74	707.63	2957.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
500.24	40.27	6.929e+04	118.57	670.29	2995.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
483.97	33.28	6.933e+04	101.30	632.96	3032.47	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
467.71	46.06	6.937e+04	145.06	595.62	3069.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
466.67	2088.78	7.146e+04	6593.20	1292.16	2409.14	0.0	109.92	1789.27	1883.90	0.403	1.375	1.453
450.98	19.07	7.148e+04	62.28	557.22	3108.19	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
434.26	52.93	7.153e+04	179.54	518.83	3146.58	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
425.00	2422.26	7.395e+04	8395.43	1979.46	3095.57	0.0	87.52	1817.57	3516.84	0.670	0.428	0.090
424.29	21.52	7.398e+04	74.71	541.71	3169.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
411.96	44.95	7.402e+04	160.72	570.00	3197.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
408.33	1873.17	7.589e+04	6757.29	1275.15	2425.84	0.0	109.92	1718.36	1954.23	0.550	0.897	0.955
399.64	41.14	7.594e+04	151.53	598.28	3226.03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
387.32	38.57	7.597e+04	146.70	626.56	3254.32	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
374.99	53.83	7.603e+04	211.44	654.85	3282.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
350.00	9.524e+04	1.713e+05	4.009e+05	2313.30	2798.01	0.0	117.57	2048.61	2525.04	0.816	0.252	0.188
312.31	348.36	1.716e+05	1643.09	1490.54	2903.74	0.0	5.00e-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
307.00	62.22	1.717e+05	298.54	2162.37	3754.01	0.0	4.03e-04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
306.00	5651.48	1.773e+05	2.721e+04	2410.71	2744.66	0.0	117.57	2121.19	2507.62	0.926	0.266	0.164
293.00	53.44	1.774e+05	268.67	3753.48	2627.89	0.0	8.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
291.67	25.87	1.774e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
274.61	250.05	1.777e+05	1341.28	1486.14	2990.99	0.0	5.00e-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
253.50	1697.50	1.794e+05	9863.75	2076.05	2413.15	0.0	106.94	1676.41	2307.69	0.795	0.457	0.111
236.92	215.57	1.796e+05	1340.29	1486.09	3078.24	0.0	5.00e-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
233.33	20.70	1.796e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
210.00	278.80	1.799e+05	1955.60	2472.34	2901.05	0.0	48.25	2985.95	2786.79	0.011	21.338	19.088
205.82	11.22	1.799e+05	80.33	2358.47	2832.01	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
205.50	10.81	1.799e+05	77.49	2298.96	2786.51	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
201.00	2471.59	1.824e+05	1.811e+04	2393.42	2782.73	0.0	117.57	2074.43	2501.74	0.934	0.291	0.187
199.23	155.20	1.825e+05	1147.50	1494.34	3165.49	0.0	5.00e-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
180.00	2682.84	1.852e+05	2.196e+04	2319.86	2859.52	0.0	117.57	2086.48	2509.66	0.905	0.220	0.235
175.00	15.52	1.852e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
143.93	55.29	1.853e+05	565.85	1350.46	3282.96	0.0	6.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
127.50	677.55	1.860e+05	7827.89	1825.15	2353.70	0.0	106.94	1660.84	2300.87	0.788	0.190	0.056
125.17	53.73	1.860e+05	632.35	1324.46	3286.18	0.0	6.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
116.67	10.35	1.860e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
86.11	47.20	1.861e+05	807.39	1270.32	3287.40	0.0	6.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
75.00	1431.60	1.875e+05	2.812e+04	2468.70	2829.11	0.0	117.57	2041.37	2494.53	0.875	0.416	0.223
58.33	5.17	1.875e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
53.03	34.29	1.875e+05	952.65	1224.46	3286.79	0.0	6.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
37.50	127.17	1.877e+05	4995.37	1662.31	2257.18	0.0	91.35	1540.33	2303.99	0.896	0.152	0.056

CDC	Tipo	Sigla Id	Note									
Risultato	1.877e+05		7.061e+05									

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
7	Esk	CDC-Es (statico SLU) alfa=90.00 (ecc. +)	
			verifica esistenti: fattore FC 1.350
			categoria suolo: D
			fattore di sito S = 1.694
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.266 g
			angolo di ingresso: 90.00
			eccentricità aggiuntiva: positiva
			periodo proprio T1: 0.227 sec.
			fattore di struttura q: 3.000
			fattore per spost. mu d: 6.824
			classe di duttilità CD: B
			coefficiente Lambda: 1.000
			ordinata spettro Sd(T1): 0.266

Quota	Forza Sismica	Tot. parziale	M Sismica X g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-XE	agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	rapp. r/Ls	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
cm	daN	daN	daN	cm	cm	cm	cm	cm	cm			
750.00	1493.78	1493.78	2933.85	1192.03	2498.51	109.92	0.0	1494.77	2176.16	0.806	0.418	0.445
700.00	5.099e+04	5.249e+04	1.073e+05	1935.72	2718.71	114.71	0.0	1724.51	2183.24	0.595	0.374	0.598
679.19	121.34	5.261e+04	263.17	1081.02	2584.43	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
662.92	113.38	5.272e+04	251.92	1043.68	2621.76	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
657.00	133.29	5.285e+04	298.83	2162.22	3754.01	15.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
656.00	3368.71	5.622e+04	7564.34	2022.07	2952.62	43.57	0.0	1815.21	3300.26	0.591	0.549	0.050
641.67	3198.60	5.942e+04	7342.80	1285.74	2438.16	109.92	0.0	906.21	2600.12	0.228	0.970	0.791
630.38	74.04	5.950e+04	173.02	969.00	2696.44	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
614.12	81.02	5.958e+04	194.34	931.66	2733.77	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
597.85	80.12	5.966e+04	197.41	894.33	2771.11	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
583.33	2871.27	6.253e+04	7250.51	1314.80	2428.64	109.92	0.0	967.08	2618.68	0.222	1.196	0.954
579.18	91.11	6.262e+04	231.72	851.47	2813.96	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
565.31	77.01	6.270e+04	200.67	819.65	2845.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
551.00	1956.34	6.465e+04	5230.02	2013.88	3133.54	40.14	0.0	1847.31	3639.98	0.696	0.431	0.106
549.05	77.45	6.473e+04	207.79	782.31	2883.12	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
532.78	70.50	6.480e+04	194.92	744.97	2920.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
530.00	2087.04	6.689e+04	5800.50	1968.80	3075.85	43.57	0.0	1815.65	3465.30	0.668	0.406	0.075
525.00	2298.33	6.919e+04	6448.57	1299.57	2402.53	109.92	0.0	1765.12	1923.85	0.483	1.060	1.104
516.51	65.83	6.925e+04	187.74	707.63	2957.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
500.24	40.27	6.929e+04	118.57	670.29	2995.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
483.97	33.28	6.933e+04	101.30	632.95	3032.47	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
467.71	46.06	6.937e+04	145.08	595.62	3069.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
466.67	2088.78	7.146e+04	6593.20	1292.16	2409.14	109.92	0.0	1789.27	1883.90	0.403	1.375	1.453
450.98	19.07	7.148e+04	62.28	557.22	3108.19	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
434.26	52.93	7.153e+04	179.54	518.83	3146.58	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
425.00	2422.26	7.395e+04	8395.43	1979.46	3095.57	43.57	0.0	1817.57	3516.84	0.670	0.428	0.090
424.29	21.52	7.398e+04	74.71	541.71	3169.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
411.96	44.95	7.402e+04	160.72	570.00	3197.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
408.33	1873.17	7.589e+04	6757.29	1275.15	2425.84	109.92	0.0	1718.36	1954.23	0.550	0.897	0.955
399.64	41.14	7.594e+04	151.63	598.28	3226.03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
387.32	38.57	7.597e+04	146.70	626.56	3254.32	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
374.99	53.83	7.603e+04	211.44	654.85	3282.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
350.00	9.524e+04	1.713e+05	4.008e+05	2313.30	2798.01	189.95	0.0	2048.61	2525.04	0.816	0.252	0.188
312.31	348.36	1.716e+05	1643.09	1490.54	2903.74	7.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
307.00	62.22	1.717e+05	298.54	2162.37	3754.01	15.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
306.00	5651.48	1.773e+05	2.721e+04	2410.71	2744.66	165.89	0.0	2121.19	2507.62	0.926	0.266	0.164
293.00	53.44	1.774e+05	268.67	3753.48	2627.89	2.15e-04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
291.67	25.87	1.774e+05	130.67	90.85	3574.54	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
274.61	250.05	1.777e+05	1341.28	1486.14	2990.99	7.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
253.50	1697.50	1.794e+05	9863.75	2076.05	2413.15	157.76	0.0	1676.41	2307.69	0.795	0.457	0.111
236.92	215.57	1.796e+05	1340.29	1486.09	3078.24	7.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
233.33	20.70	1.796e+05	130.67	90.85	3574.54	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
210.00	278.80	1.799e+05	1955.60	2472.34	2901.05	84.75	0.0	2985.95	2786.79	0.011	21.338	19.088
205.82	11.22	1.799e+05	80.33	2358.47	2832.01	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
205.50	10.81	1.799e+05	77.49	2298.96	2786.51	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
201.00	2471.59	1.824e+05	1.811e+04	2393.42	2782.73	165.89	0.0	2074.43	2501.74	0.934	0.291	0.187
199.23	155.20	1.825e+05	1147.50	1494.34	3165.49	7.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
180.00	2682.84	1.852e+05	2.196e+04	2319.86	2859.52	165.89	0.0	2086.48	2509.66	0.905	0.220	0.235
175.00	15.52	1.852e+05	130.67	90.85	3574.54	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
143.93	55.29	1.853e+05	565.85	1350.46	3282.96	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
127.50	877.55	1.860e+05	7827.89	1825.15	2353.70	157.76	0.0	1660.84	2300.87	0.788	0.190	0.056
125.17	53.73	1.860e+05	632.35	1324.46	3286.18	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
116.67	10.35	1.860e+05	130.67	90.85	3574.54	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
86.11	47.20	1.861e+05	807.39	1270.32	3287.40	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
75.00	1431.60	1.875e+05	2.812e+04	2468.70	2829.11	165.89	0.0	2041.37	2494.53	0.875	0.416	0.223

CDC	Tipo	Sigla	Id	Note									
58.33	5.17	1.875e+05	130.67	90.85	3574.54	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
53.03	34.29	1.875e+05	952.65	1224.46	3286.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
37.50	127.17	1.877e+05	4995.37	1662.31	2257.18	125.89	0.0	1540.33	2303.99	0.896	0.152	0.056	
Risulta	1.877e+05		7.061e+05										

CDC	Tipo	Sigla Id	Note											
8	Esk	CDC=Es (statico SLU) alfa=90.00 (ecc. -)												
			verifica esistenti: fattore FC 1.350											
			categoria suolo: D											
			fattore di sito S = 1.694											
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.266 g											
			angolo di ingresso:90.00											
			eccentricità aggiuntiva: negativa											
			periodo proprio T1: 0.227 sec.											
			fattore di struttura q: 3.000											
			fattore per spost. mu d: 6.824											
			classe di duttilità CD: B											
			coefficiente Lambda: 1.000											
			ordinata spettro Sc(T1): 0.266											
Quota	Forza Sismica	Tot. parziale	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	rapp. r/Ls	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry		
cm	daN	daN	daN	cm	cm	cm	cm	cm	cm					
750.00	1493.78	1493.78	2933.85	1192.03	2498.51	-109.92	0.0	1494.77	2176.16	0.806	0.418	0.445		
700.00	5.099e+04	5.249e+04	1.073e+05	1935.72	2718.71	-114.71	0.0	1724.51	2183.24	0.595	0.374	0.598		
679.19	121.34	5.261e+04	263.17	1081.02	2584.43	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
662.92	113.38	5.272e+04	251.92	1043.68	2621.76	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
657.00	133.29	5.285e+04	298.83	2162.22	3754.01	-15.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
656.00	3368.71	5.622e+04	7564.34	2022.07	2952.62	-43.57	0.0	1815.21	3300.26	0.591	0.549	0.050		
641.67	3198.60	5.942e+04	7342.80	1285.74	2438.16	-109.92	0.0	906.21	2600.12	0.228	0.970	0.791		
630.38	74.04	5.950e+04	173.02	969.00	2696.44	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
614.12	81.02	5.958e+04	194.34	931.66	2733.77	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
597.85	80.12	5.966e+04	197.41	894.33	2771.11	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
583.33	2871.27	6.253e+04	7250.51	1314.80	2428.64	-109.92	0.0	967.08	2618.68	0.222	1.196	0.954		
579.18	91.11	6.262e+04	231.72	851.47	2813.96	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
565.31	77.01	6.270e+04	200.67	819.65	2845.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
551.00	1956.34	6.465e+04	5230.02	2013.88	3133.54	-40.14	0.0	1847.31	3639.98	0.696	0.431	0.106		
549.05	77.45	6.473e+04	207.79	782.31	2883.12	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
532.78	70.50	6.480e+04	194.92	744.97	2920.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
530.00	2087.04	6.689e+04	5800.50	1968.80	3075.85	-43.57	0.0	1815.65	3465.30	0.668	0.406	0.075		
525.00	2298.33	6.919e+04	6448.57	1299.57	2402.53	-109.92	0.0	1765.12	1923.85	0.483	1.060	1.104		
516.51	65.83	6.925e+04	187.74	707.63	2957.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
500.24	40.27	6.929e+04	118.57	670.29	2995.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
483.97	33.28	6.933e+04	101.30	632.95	3032.47	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
467.71	46.06	6.937e+04	145.06	595.62	3089.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
466.67	2088.78	7.146e+04	6593.20	1292.16	2409.14	-109.92	0.0	1789.27	1883.90	0.403	1.375	1.453		
450.98	19.07	7.148e+04	62.28	557.22	3108.19	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
434.26	62.93	7.153e+04	179.54	518.83	3146.58	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
425.00	2422.28	7.395e+04	8395.43	1979.46	3095.57	-43.57	0.0	1817.57	3516.84	0.670	0.428	0.090		
424.29	21.52	7.398e+04	74.71	541.71	3169.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
411.96	44.95	7.402e+04	160.72	570.00	3197.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
408.33	1873.17	7.589e+04	6757.29	1275.15	2425.84	-109.92	0.0	1718.36	1954.23	0.550	0.897	0.955		
399.64	41.14	7.594e+04	151.63	598.28	3226.03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
387.32	38.57	7.597e+04	146.70	626.56	3254.32	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
374.99	53.83	7.603e+04	211.44	654.85	3282.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
350.00	9.524e+04	1.713e+05	4.008e+05	2313.30	2798.01	-189.95	0.0	2048.61	2525.04	0.816	0.252	0.188		
312.31	348.36	1.718e+05	1643.09	1490.54	2903.74	-7.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
307.00	62.22	1.717e+05	298.54	2162.37	3754.01	-15.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
306.00	5651.48	1.773e+05	2.721e+04	2410.71	2744.66	-165.89	0.0	2121.19	2507.62	0.926	0.266	0.164		
293.00	53.44	1.774e+05	268.67	3753.48	2627.89	-2.15e-04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
291.67	25.87	1.774e+05	130.67	90.85	3574.54	-2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
274.61	250.05	1.777e+05	1341.28	1486.14	2990.99	-7.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
253.50	1697.50	1.794e+05	9863.75	2076.05	2413.15	-157.78	0.0	1676.41	2307.69	0.795	0.457	0.111		
236.92	215.57	1.796e+05	1340.29	1486.09	3078.24	-7.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
233.33	20.70	1.796e+05	130.67	90.85	3574.54	-2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
210.00	278.80	1.799e+05	1955.60	2472.34	2901.05	-84.75	0.0	2985.95	2786.79	0.011	21.338	19.088		
205.82	11.22	1.799e+05	80.33	2358.47	2832.01	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
205.50	10.81	1.799e+05	77.49	2298.96	2786.51	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
201.00	2471.59	1.824e+05	1.811e+04	2393.42	2782.73	-165.89	0.0	2074.43	2501.74	0.934	0.291	0.187		
199.23	155.20	1.825e+05	1147.50	1494.34	3165.49	-7.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
180.00	2682.84	1.852e+05	2.196e+04	2319.86	2859.52	-165.89	0.0	2086.48	2509.66	0.905	0.220	0.235		
175.00	15.52	1.852e+05	130.67	90.85	3574.54	-2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
143.93	55.29	1.853e+05	565.85	1350.46	3282.96	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		
127.50	677.55	1.860e+05	7827.89	1825.15	2353.70	-157.76	0.0	1660.84	2300.87	0.788	0.190	0.056		
125.17	53.73	1.860e+05	632.35	1324.46	3286.18	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		

CDC	Tipo	Sigla Id	Note									
116.67	10.35	1.860e+05	130.87	90.85	3574.54	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
86.11	47.20	1.861e+05	807.39	1270.32	3287.40	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
75.00	1431.60	1.875e+05	2.812e+04	2468.70	2829.11	-165.89	0.0	0.0	2041.37	2494.53	0.875	0.416
58.33	5.17	1.875e+05	130.67	90.85	3574.54	-2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
53.03	34.29	1.875e+05	952.65	1224.46	3286.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
37.50	127.17	1.877e+05	4995.37	1662.31	2257.18	-125.89	0.0	0.0	1540.33	2303.99	0.896	0.152
Risultato	1.877e+05		7.061e+05									

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
9	Esk	CDC=Es (statico SLD) alfa=0.0 (ecc. +)	
			verifica esistenti: fattore FC 1.350
			categoria suolo: D
			fattore di sito S = 1.800
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.304 g
			angolo di ingresso:0.0
			eccentricità aggiuntiva: positiva
			periodo proprio T1: 0.227 sec.
			coefficiente Lambda: 1.000
			ordinata spettro Se(T1): 0.304

Quota	Forza Sismica	Tot. parziale	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GYE agg. X-XE agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	rapp. r/Ls	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
cm	daN	daN	daN	cm	cm	cm	cm			
750.00	1706.01	1706.01	2933.85	1192.03	2498.51	0.0	-109.92	1494.77	0.806	0.418
700.00	5.824e+04	5.994e+04	1.073e+05	1935.72	2718.71	0.0	-117.57	1724.51	0.595	0.374
679.19	138.58	6.008e+04	263.17	1081.02	2584.43	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
662.92	129.48	6.021e+04	251.92	1043.68	2621.76	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
657.00	152.22	6.036e+04	298.83	2162.22	3754.01	0.0	-4.03e-04	0.0	0.0	0.0
656.00	3847.31	6.421e+04	7564.34	2022.07	2952.62	0.0	-101.45	1815.21	0.591	0.549
641.67	3653.04	6.786e+04	7342.80	1285.74	2438.16	0.0	-109.92	906.21	0.228	0.970
630.38	84.56	6.795e+04	173.02	969.00	2696.44	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
614.12	92.53	6.804e+04	194.34	931.66	2733.77	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
597.85	91.51	6.813e+04	197.41	894.33	2771.11	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
583.33	3279.20	7.141e+04	7250.51	1314.80	2428.64	0.0	-109.92	967.08	0.222	1.196
579.18	104.06	7.152e+04	231.72	851.47	2813.96	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
565.31	87.96	7.160e+04	200.67	819.65	2845.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
551.00	2234.28	7.384e+04	5230.02	2013.88	3133.54	0.0	-87.52	1847.31	0.696	0.431
549.05	88.45	7.393e+04	207.79	782.31	2883.12	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
532.78	80.52	7.401e+04	194.92	744.97	2920.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
530.00	2383.55	7.639e+04	5800.50	1968.80	3075.85	0.0	-87.52	1815.65	0.668	0.406
525.00	2624.86	7.902e+04	6448.57	1299.57	2402.53	0.0	-109.92	1765.12	0.483	1.060
516.51	75.18	7.909e+04	187.74	707.63	2957.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
500.24	45.99	7.914e+04	118.57	670.29	2995.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
483.97	38.01	7.917e+04	101.30	632.85	3032.47	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
467.71	52.60	7.923e+04	145.06	595.62	3069.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
466.67	2385.53	8.161e+04	6593.20	1292.16	2409.14	0.0	-109.92	1789.27	0.403	1.375
450.98	21.78	8.163e+04	62.28	557.22	3108.19	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
434.26	60.45	8.170e+04	179.54	518.83	3146.58	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
425.00	2766.40	8.446e+04	8395.43	1979.46	3095.57	0.0	-87.52	1817.57	0.670	0.428
424.29	24.58	8.449e+04	74.71	541.71	3169.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
411.96	51.33	8.454e+04	160.72	570.00	3197.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
408.33	2139.29	8.668e+04	6757.29	1275.15	2425.84	0.0	-109.92	1718.36	0.550	0.897
399.64	46.98	8.672e+04	151.63	598.28	3226.03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
387.32	44.05	8.677e+04	146.70	626.56	3254.32	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
374.99	61.47	8.683e+04	211.44	654.85	3282.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
350.00	1.088e+05	1.956e+05	4.008e+05	2313.30	2798.01	0.0	-117.57	2048.61	0.816	0.252
312.31	397.85	1.960e+05	1643.09	1490.54	2903.74	0.0	-5.00e-05	0.0	0.0	0.0
307.00	71.06	1.961e+05	298.54	2162.37	3754.01	0.0	-4.03e-04	0.0	0.0	0.0
306.00	6454.40	2.025e+05	2.721e+04	2410.71	2744.66	0.0	-117.57	2121.19	0.926	0.266
293.00	61.03	2.026e+05	268.67	3753.48	2627.89	0.0	-8.00	0.0	0.0	0.0
291.67	29.55	2.026e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	-2.64	0.0	0.0	0.0
274.61	285.58	2.029e+05	1341.28	1486.14	2990.99	0.0	-5.00e-05	0.0	0.0	0.0
253.50	1938.66	2.048e+05	9863.75	2076.05	2413.15	0.0	-106.94	1676.41	0.795	0.457
236.92	246.20	2.051e+05	1340.29	1486.09	3078.24	0.0	-5.00e-05	0.0	0.0	0.0
233.33	23.64	2.051e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	-2.64	0.0	0.0	0.0
210.00	318.41	2.054e+05	1955.60	2472.34	2901.05	0.0	-48.25	2985.95	0.011	21.338
205.82	12.82	2.054e+05	80.33	2358.47	2832.01	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
205.50	12.35	2.055e+05	77.49	2298.96	2785.51	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
201.00	2822.74	2.083e+05	1.811e+04	2393.42	2782.73	0.0	-117.57	2074.43	0.934	0.291
199.23	177.25	2.085e+05	1147.50	1494.34	3165.49	0.0	-5.00e-05	0.0	0.0	0.0
180.00	3064.00	2.115e+05	2.196e+04	2319.86	2859.52	0.0	-117.57	2086.48	0.905	0.220
175.00	17.73	2.115e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	-2.64	0.0	0.0	0.0
143.93	63.14	2.116e+05	565.85	1350.46	3282.96	0.0	-6.50	0.0	0.0	0.0
127.50	773.82	2.124e+05	7827.89	1825.15	2353.70	0.0	-106.94	1660.84	0.788	0.190
125.17	61.37	2.124e+05	632.35	1324.46	3286.18	0.0	-6.50	0.0	0.0	0.0

CDC	Tipo	Sigla Id	Note									
116.67	11.82	2.124e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	-2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
86.11	53.91	2.125e+05	807.39	1270.32	3287.40	0.0	-6.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
75.00	1634.99	2.141e+05	2.812e+04	2468.70	2829.11	0.0	-117.57	2041.37	2494.53	0.875	0.416	0.223
58.33	5.91	2.141e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	-2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
53.03	39.17	2.142e+05	952.65	1224.46	3286.79	0.0	-6.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
37.50	145.24	2.143e+05	4995.37	1662.31	2257.18	0.0	-91.35	1540.33	2303.99	0.896	0.152	0.056
Risulta	2.143e+05		7.061e+05									

CDC	Tipo	Sigla Id	Note									
10	Esk	CDC=Es (statico SLD) alfa=0.0 (ecc. -)										
			verifica esistenti: fattore FC 1.350									
			categoria suolo: D									
			fattore di sito S = 1.800									
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.304 g									
			angolo di ingresso:0.0									
			eccentricità aggiuntiva: negativa									
			periodo proprio T1: 0.227 sec.									
			coefficiente Lambda: 1.000									
			ordinata spettro Se(T1): 0.304									
Quota	Forza Sismica	Tot. parziale	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-XE	E agg. Y-YE	Pos. KX	Pos. KY	rapp. n/Ls	rapp. ex/nr	rapp. ey/ry
cm	daN	daN	daN	cm	cm	cm	cm	cm	cm			
750.00	1706.01	1706.01	2933.85	1192.03	2498.51	0.0	109.92	1494.77	2176.16	0.806	0.418	0.445
700.00	5.824e+04	5.994e+04	1.073e+05	1935.72	2718.71	0.0	117.57	1724.51	2183.24	0.595	0.374	0.598
679.19	138.58	6.008e+04	263.17	1081.02	2584.43	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
662.92	129.48	6.021e+04	251.92	1043.68	2621.76	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
657.00	152.22	6.036e+04	298.83	2162.22	3754.01	0.0	4.03e-04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
656.00	3847.31	6.421e+04	7564.34	2022.07	2952.62	0.0	101.45	1815.21	3300.26	0.591	0.549	0.050
641.67	3653.04	6.786e+04	7342.80	1285.74	2438.16	0.0	109.92	906.21	2600.12	0.228	0.970	0.791
630.38	84.56	6.795e+04	173.02	969.00	2696.44	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
614.12	92.53	6.804e+04	194.34	931.66	2733.77	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
597.85	91.51	6.813e+04	197.41	894.33	2771.11	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
583.33	3279.20	7.141e+04	7250.51	1314.80	2428.64	0.0	109.92	967.08	2618.68	0.222	1.196	0.954
579.18	104.06	7.152e+04	231.72	851.47	2813.96	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
565.31	87.96	7.160e+04	200.67	819.65	2845.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
551.00	2234.28	7.384e+04	5230.02	2013.88	3133.54	0.0	87.52	1847.31	3639.98	0.696	0.431	0.106
549.05	88.45	7.393e+04	207.79	782.31	2883.12	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
532.78	80.52	7.401e+04	194.92	744.97	2920.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
530.00	2383.55	7.639e+04	5800.50	1968.80	3075.85	0.0	87.52	1815.65	3465.30	0.668	0.406	0.075
525.00	2624.86	7.902e+04	6448.57	1299.57	2402.53	0.0	109.92	1765.12	1923.85	0.483	1.060	1.104
516.51	75.18	7.909e+04	187.74	707.63	2957.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
500.24	45.99	7.914e+04	118.57	670.29	2995.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
483.97	38.01	7.917e+04	101.30	632.95	3032.47	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
467.71	52.60	7.923e+04	145.06	595.62	3069.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
466.67	2385.53	8.161e+04	6593.20	1292.16	2409.14	0.0	109.92	1789.27	1883.90	0.403	1.375	1.453
450.98	21.78	8.163e+04	62.28	557.22	3108.19	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
434.26	60.45	8.170e+04	179.54	518.83	3146.58	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
425.00	2766.40	8.446e+04	8395.43	1979.46	3095.57	0.0	87.52	1817.57	3516.84	0.670	0.428	0.090
424.29	24.58	8.449e+04	74.71	541.71	3169.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
411.96	51.33	8.454e+04	160.72	570.00	3197.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
408.33	2139.29	8.668e+04	6757.29	1275.15	2425.84	0.0	109.92	1718.36	1954.23	0.550	0.897	0.955
399.64	46.98	8.672e+04	151.63	598.28	3226.03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
387.32	44.05	8.677e+04	146.70	628.56	3254.32	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
374.99	61.47	8.683e+04	211.44	654.85	3282.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
350.00	1.088e+05	1.956e+05	4.008e+05	2313.30	2798.01	0.0	117.57	2048.61	2525.04	0.816	0.252	0.188
312.31	397.85	1.960e+05	1643.09	1490.54	2903.74	0.0	5.00e-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
307.00	71.06	1.961e+05	298.54	2162.37	3754.01	0.0	4.03e-04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
306.00	6454.40	2.025e+05	2.721e+04	2410.71	2744.66	0.0	117.57	2121.19	2507.62	0.926	0.266	0.164
293.00	61.03	2.026e+05	268.67	3753.48	2627.89	0.0	8.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
291.67	29.55	2.026e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
274.61	285.58	2.029e+05	1341.28	1486.14	2990.99	0.0	5.00e-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
253.50	1938.66	2.048e+05	9863.75	2076.05	2413.15	0.0	106.94	1676.41	2307.69	0.795	0.457	0.111
236.92	246.20	2.051e+05	1340.29	1486.09	3078.24	0.0	5.00e-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
233.33	23.64	2.051e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
210.00	318.41	2.054e+05	1955.60	2472.34	2901.05	0.0	48.25	2985.95	2786.79	0.011	21.338	19.088
205.82	12.82	2.054e+05	80.33	2358.47	2832.01	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
205.50	12.35	2.055e+05	77.49	2298.96	2786.51	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
201.00	2822.74	2.083e+05	1.811e+04	2393.42	2782.73	0.0	117.57	2074.43	2501.74	0.934	0.291	0.187
199.23	177.25	2.085e+05	1147.50	1494.34	3165.49	0.0	5.00e-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
180.00	3064.00	2.115e+05	2.196e+04	2319.86	2859.52	0.0	117.57	2086.48	2509.66	0.905	0.220	0.235
175.00	17.73	2.115e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
143.93	63.14	2.116e+05	565.85	1350.46	3282.96	0.0	6.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
127.50	773.82	2.124e+05	7827.89	1825.15	2353.70	0.0	106.94	1660.84	2300.87	0.788	0.190	0.056
125.17	61.37	2.124e+05	632.35	1324.46	3286.18	0.0	6.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

CDC	Tipo	Sigla	Id	Note								
116.67	11.82	2.124e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
86.11	53.91	2.125e+05	807.39	1270.32	3287.40	0.0	6.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
75.00	1634.99	2.141e+05	2.812e+04	2468.70	2829.11	0.0	117.57	2041.37	2494.53	0.875	0.416	0.223
58.33	5.91	2.141e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
53.03	39.17	2.142e+05	952.65	1224.46	3286.79	0.0	6.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
37.50	145.24	2.143e+05	4995.37	1662.31	2257.18	0.0	91.35	1540.33	2303.99	0.896	0.152	0.056
Risulta	2.143e+05		7.061e+05									

CDC	Tipo	Sigla	Id	Note								
11	Esk	CDC=Es (statico SLD) alfa=90.00 (ecc. +)										
				verifica esistenti: fattore FC 1.350								
				categoria suolo: D								
				fattore di sito S = 1.800								
				ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.304 g								
				angolo di ingresso: 90.00								
				eccentricità aggiuntiva: positiva								
				periodo proprio T1: 0.227 sec.								
				coefficiente Lambda: 1.000								
				ordinata spettro Se(T1): 0.304								
Quota	Forza Sismica	Tot parziale	M Sismica	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X	E agg. Y	Pos. IX	Pos. KY	rapp. r/Ls	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
cm	daN	daN	daN	cm	cm	cm	cm	cm	cm			
750.00	1706.01	1706.01	2933.85	1192.03	2498.51	109.92	0.0	1494.77	2176.16	0.806	0.418	0.445
700.00	5.824e+04	5.994e+04	1.073e+05	1935.72	2718.71	114.71	0.0	1724.51	2183.24	0.595	0.374	0.598
679.19	138.58	6.008e+04	263.17	1081.02	2584.43	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
662.92	129.48	6.021e+04	251.92	1043.68	2621.76	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
657.00	152.22	6.036e+04	298.83	2162.22	3754.01	15.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
656.00	3847.31	6.421e+04	7564.34	2022.07	2952.62	43.57	0.0	1815.21	3300.26	0.591	0.549	0.050
641.67	3653.04	6.786e+04	7342.80	1255.74	2438.16	109.92	0.0	906.21	2600.12	0.228	0.970	0.791
630.38	84.56	6.795e+04	173.02	969.00	2696.44	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
614.12	92.53	6.804e+04	194.34	931.66	2733.77	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
597.85	91.51	6.813e+04	197.41	894.33	2771.11	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
583.33	3279.20	7.141e+04	7250.51	1314.80	2428.64	109.92	0.0	967.08	2618.68	0.222	1.196	0.954
579.18	104.06	7.152e+04	231.72	851.47	2813.96	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
565.31	87.96	7.160e+04	200.67	819.66	2846.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
551.00	2234.28	7.384e+04	5230.02	2013.88	3133.54	40.14	0.0	1847.31	3639.98	0.696	0.431	0.106
549.05	88.45	7.393e+04	207.79	782.31	2883.12	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
532.78	80.52	7.401e+04	194.92	744.97	2920.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
530.00	2383.55	7.639e+04	5800.50	1968.80	3075.85	43.57	0.0	1815.65	3465.30	0.668	0.406	0.075
525.00	2624.86	7.902e+04	6448.57	1299.57	2402.53	109.92	0.0	1765.12	1923.85	0.483	1.060	1.104
516.51	75.18	7.909e+04	187.74	707.63	2957.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
500.24	45.99	7.914e+04	118.57	670.29	2995.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
483.97	38.01	7.917e+04	101.30	632.95	3032.47	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
467.71	52.60	7.923e+04	145.06	595.62	3069.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
466.67	2385.53	8.161e+04	6593.20	1292.16	2409.14	109.92	0.0	1789.27	1883.90	0.403	1.375	1.453
450.98	21.78	8.163e+04	62.28	557.22	3108.19	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
434.26	60.45	8.170e+04	179.54	518.83	3146.58	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
425.00	2766.40	8.446e+04	8395.43	1979.46	3095.57	43.57	0.0	1817.57	3516.84	0.670	0.428	0.090
424.29	24.58	8.449e+04	74.71	541.71	3169.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
411.96	51.33	8.454e+04	160.72	570.00	3197.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
408.33	2139.29	8.668e+04	6757.29	1275.15	2425.84	109.92	0.0	1718.36	1954.23	0.550	0.897	0.955
399.64	46.98	8.672e+04	151.63	598.28	3226.03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
387.32	44.05	8.677e+04	146.70	626.56	3254.32	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
374.99	61.47	8.683e+04	211.44	654.85	3282.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
350.00	1.088e+05	1.956e+05	4.008e+05	2313.30	2798.01	189.95	0.0	2048.61	2525.04	0.816	0.252	0.188
312.31	397.85	1.960e+05	1643.09	1490.54	2903.74	7.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
307.00	71.06	1.961e+05	298.54	2162.37	3754.01	15.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
306.00	6454.40	2.025e+05	2.721e+04	2410.71	2744.66	165.89	0.0	2121.19	2507.62	0.926	0.266	0.164
293.00	61.03	2.026e+05	268.67	3753.48	2627.89	2.15e-04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
291.67	29.55	2.026e+05	130.67	90.85	3574.54	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
274.61	285.58	2.029e+05	1341.28	1486.14	2990.99	7.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
253.50	1938.66	2.048e+05	9863.75	2076.05	2413.15	157.76	0.0	1676.41	2307.69	0.795	0.457	0.111
236.92	246.20	2.051e+05	1340.29	1486.09	3078.24	7.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
233.33	23.64	2.051e+05	130.67	90.85	3574.54	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
210.00	318.41	2.054e+05	1955.60	2472.34	2901.05	84.75	0.0	2985.95	2786.79	0.011	21.338	19.088
205.82	12.82	2.054e+05	80.33	2358.47	2832.01	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
205.50	12.35	2.055e+05	77.49	2298.96	2786.51	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
201.00	2822.74	2.083e+05	1.811e+04	2393.42	2782.73	165.89	0.0	2074.43	2501.74	0.934	0.291	0.187
199.23	177.25	2.085e+05	1147.50	1494.34	3165.49	7.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
180.00	3064.00	2.115e+05	2.196e+04	2319.86	2859.52	165.89	0.0	2086.48	2509.66	0.905	0.220	0.235
175.00	17.73	2.115e+05	130.67	90.85	3574.54	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
143.93	63.14	2.116e+05	565.85	1350.46	3282.96	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
127.50	773.82	2.124e+05	7827.89	1825.15	2353.70	157.76	0.0	1660.84	2300.87	0.788	0.190	0.056
125.17	61.37	2.124e+05	632.35	1324.46	3286.18	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

CDC	Tipo	Sigla Id	Nota										
116.67	11.82	2.124e+05	130.67	90.85	3574.54	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
86.11	53.91	2.125e+05	807.39	1270.32	3287.40	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
75.00	1634.99	2.141e+05	2.812e+04	2468.70	2829.11	165.89	0.0	2041.37	2494.53	0.875	0.416	0.223	
58.33	5.91	2.141e+05	130.67	90.85	3574.54	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
53.03	39.17	2.142e+05	952.65	1224.46	3286.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
37.50	145.24	2.143e+05	4995.37	1662.31	2257.18	125.89	0.0	1540.33	2303.99	0.896	0.152	0.056	
Risult	2.143e+05		7.061e+05										

CDC	Tipo	Sigla Id	Nota										
12	Esk	CDC=Es (statico SLD) alfa=90.00 (ecc. 0)											
			verifica esistenti: fattore FC 1.350										
			categoria suolo: D										
			fattore di sito S = 1.800										
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.304 g										
			angolo di ingresso: 90.00										
			eccentricità aggiuntiva: nulla										
			periodo proprio T1: 0.227 sec.										
			coefficiente Lambda: 1.000										
			ordinata spettro Se(T1): 0.304										
Quota	Forza Sismica	Tot. parziale	M Sismica kg	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-XE	agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	rapp. r/Ls	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry	
cm	daN	daN	daN	cm	cm	cm	cm	cm	cm				
750.00	1706.01	1706.01	2933.85	1192.03	2498.51	0.0	0.0	1494.77	2176.16	0.806	0.418	0.445	
700.00	5.824e+04	5.994e+04	1.073e+05	1935.72	2718.71	0.0	0.0	1724.51	2183.24	0.595	0.374	0.598	
679.19	138.58	6.008e+04	263.17	1081.02	2584.43	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
662.92	129.48	6.021e+04	251.92	1043.68	2621.76	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
657.00	152.22	6.036e+04	298.83	2162.22	3754.01	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
656.00	3847.31	6.421e+04	7564.34	2022.07	2952.62	0.0	0.0	1815.21	3300.26	0.591	0.549	0.050	
641.67	3853.04	6.786e+04	7342.80	1285.74	2438.16	0.0	0.0	906.21	2600.12	0.228	0.970	0.791	
630.38	84.56	6.795e+04	173.02	969.00	2696.44	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
614.12	92.53	6.804e+04	194.34	931.66	2733.77	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
597.85	91.51	6.813e+04	197.41	894.33	2771.11	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
583.33	3279.20	7.141e+04	7250.51	1314.80	2428.64	0.0	0.0	967.08	2618.68	0.222	1.196	0.954	
579.18	104.06	7.152e+04	231.72	851.47	2813.96	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
565.31	87.96	7.160e+04	200.67	819.65	2845.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
551.00	2234.28	7.384e+04	5230.02	2013.88	3133.54	0.0	0.0	1847.31	3639.98	0.696	0.431	0.106	
549.05	88.45	7.393e+04	207.79	782.31	2883.12	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
532.78	80.52	7.401e+04	194.92	744.97	2920.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
530.00	2383.55	7.639e+04	5800.50	1968.80	3075.85	0.0	0.0	1815.65	3465.30	0.668	0.406	0.075	
525.00	2624.86	7.902e+04	6448.57	1299.57	2402.53	0.0	0.0	1765.12	1923.85	0.483	1.060	1.104	
516.51	75.18	7.909e+04	187.74	707.63	2957.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
500.24	45.99	7.914e+04	118.57	670.29	2995.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
483.97	38.01	7.917e+04	101.30	632.95	3032.47	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
467.71	52.60	7.923e+04	145.06	595.62	3069.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
466.67	2385.53	8.161e+04	6593.20	1292.16	2409.14	0.0	0.0	1789.27	1883.90	0.403	1.375	1.453	
450.98	21.78	8.163e+04	62.28	557.22	3108.19	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
434.26	60.45	8.170e+04	179.54	518.83	3146.58	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
425.00	2766.40	8.446e+04	8395.43	1979.46	3095.57	0.0	0.0	1817.57	3516.84	0.670	0.428	0.090	
424.29	24.58	8.449e+04	74.71	541.71	3169.48	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
411.96	51.33	8.454e+04	160.72	570.00	3197.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
408.33	2139.29	8.668e+04	6757.29	1275.15	2425.84	0.0	0.0	1718.36	1954.23	0.550	0.897	0.955	
399.64	46.98	8.672e+04	151.63	598.28	3226.03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
387.32	44.05	8.677e+04	146.70	626.56	3254.32	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
374.99	61.47	8.683e+04	211.44	654.85	3282.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
350.00	1.088e+05	1.956e+05	4.008e+05	2313.30	2798.01	0.0	0.0	2048.61	2525.04	0.816	0.252	0.188	
312.31	397.85	1.960e+05	1643.09	1490.54	2903.74	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
307.00	71.06	1.961e+05	298.54	2162.37	3754.01	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
306.00	6454.40	2.025e+05	2.721e+04	2410.71	2744.66	0.0	0.0	2121.19	2507.62	0.926	0.266	0.164	
293.00	61.03	2.026e+05	268.67	3753.48	2627.89	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
291.67	29.55	2.026e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
274.61	285.58	2.029e+05	1341.28	1486.14	2990.99	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
253.50	1938.66	2.048e+05	9863.75	2076.05	2413.15	0.0	0.0	1676.41	2307.69	0.795	0.457	0.111	
236.92	246.20	2.051e+05	1340.29	1486.09	3078.24	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
233.33	23.64	2.051e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
210.00	318.41	2.054e+05	1955.60	2472.34	2901.05	0.0	0.0	2985.95	2786.79	0.011	21.338	19.088	
205.82	12.82	2.054e+05	80.33	2358.47	2832.01	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
205.50	12.35	2.055e+05	77.49	2298.96	2786.51	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
201.00	2822.74	2.083e+05	1.811e+04	2393.42	2782.73	0.0	0.0	2074.43	2501.74	0.934	0.291	0.187	
199.23	177.25	2.085e+05	1147.50	1494.34	3165.49	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
180.00	3064.00	2.115e+05	2.196e+04	2319.86	2859.52	0.0	0.0	2086.48	2509.66	0.905	0.220	0.235	
175.00	17.73	2.115e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
143.93	63.14	2.116e+05	565.85	1350.46	3282.96	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
127.50	773.82	2.124e+05	7827.89	1825.15	2353.70	0.0	0.0	1660.84	2300.87	0.788	0.190	0.056	
125.17	61.37	2.124e+05	632.35	1324.46	3286.18	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	

CDC	Tipo	Sigla	Id	Note								
116.67	11.82	2.124e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
86.11	53.91	2.125e+05	807.39	1270.32	3287.40	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
75.00	1634.99	2.141e+05	2.812e+04	2468.70	2829.11	0.0	0.0	2041.37	2494.53	0.875	0.416	0.223
58.33	5.91	2.141e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
53.03	39.17	2.142e+05	952.65	1224.46	3288.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
37.50	145.24	2.143e+05	4995.37	1662.31	2257.18	0.0	0.0	1540.33	2303.99	0.896	0.152	0.056
Risulta	2.143e+05		7.061e+05									

CDC	Tipo	Sigla	Id	Note								
13	Esk	CDC=Es	(statico SLO) alfa=0.0 (ecc. -)									
				verifica esistenti: fattore FC 1.350								
				categoria suolo: D								
				fattore di sito S = 1,800								
				ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.242 g								
				angolo di ingresso: 0.0								
				eccentricità aggiuntiva: negativa								
				periodo proprio T1: 0.227 sec.								
				coefficiente Lambda: 1.000								
				ordinata spettro Se(T1): 0.242								

Quota	Forza Sismica	Tot. parziale	M Sismica x.g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-XE	agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	rapp. r/Ls	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
cm	daN	daN	daN	cm	cm	cm	cm	cm	cm			
750.00	1358.46	1358.46	2933.85	1192.03	2498.51	0.0	109.92	1494.77	2176.16	0.806	0.418	0.445
700.00	4.637e+04	4.773e+04	1.073e+05	1935.72	2718.71	0.0	117.57	1724.51	2183.24	0.595	0.374	0.598
679.19	110.35	4.784e+04	263.17	1081.02	2584.43	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
662.92	103.10	4.795e+04	251.92	1043.68	2621.76	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
657.00	121.21	4.807e+04	298.83	2162.22	3754.01	0.0	4.03e-04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
656.00	3063.55	5.113e+04	7564.34	2022.07	2952.62	0.0	101.45	1815.21	3300.26	0.591	0.549	0.050
641.67	2908.85	5.404e+04	7342.80	1285.74	2438.16	0.0	109.92	906.21	2600.12	0.228	0.970	0.791
630.38	67.33	5.411e+04	173.02	969.00	2696.44	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
614.12	73.68	5.418e+04	194.34	931.66	2733.77	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
597.85	72.87	5.425e+04	197.41	894.33	2771.11	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
583.33	2611.17	5.686e+04	7250.51	1314.80	2428.64	0.0	109.92	967.08	2618.68	0.222	1.196	0.954
579.18	82.86	5.695e+04	231.72	851.47	2813.96	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
565.31	70.04	5.702e+04	200.67	819.65	2845.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
551.00	1779.12	5.880e+04	5230.02	2013.88	3133.54	0.0	87.52	1847.31	3639.98	0.696	0.431	0.106
549.05	70.43	5.887e+04	207.79	782.31	2883.12	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
532.78	84.11	5.893e+04	194.92	744.97	2920.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
530.00	1897.98	6.083e+04	5800.50	1968.80	3075.85	0.0	87.52	1815.65	3465.30	0.668	0.406	0.075
525.00	2090.13	6.292e+04	6448.57	1299.57	2402.53	0.0	109.92	1765.12	1923.85	0.483	1.060	1.104
516.51	59.87	6.298e+04	187.74	707.63	2957.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
500.24	36.62	6.302e+04	118.57	670.29	2995.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
483.97	30.27	6.305e+04	101.30	632.95	3032.47	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
467.71	41.89	6.309e+04	145.06	595.62	3069.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
466.67	1899.56	6.499e+04	6593.20	1292.16	2409.14	0.0	109.92	1789.27	1883.90	0.403	1.375	1.453
450.98	17.34	6.500e+04	62.28	557.22	3108.19	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
434.26	48.13	6.505e+04	179.54	518.83	3146.58	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
425.00	2202.83	6.726e+04	8395.43	1979.46	3095.57	0.0	87.52	1817.57	3518.84	0.670	0.428	0.090
424.29	19.57	6.727e+04	74.71	541.71	3169.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
411.96	40.88	6.732e+04	160.72	570.00	3197.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
408.33	1703.48	6.902e+04	6757.29	1275.15	2425.84	0.0	109.92	1718.36	1954.23	0.550	0.897	0.955
399.64	37.41	6.906e+04	151.63	598.28	3226.03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
387.32	35.08	6.909e+04	146.70	626.56	3254.32	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
374.99	48.95	6.914e+04	211.44	654.85	3282.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
350.00	8.661e+04	1.558e+05	4.008e+05	2313.30	2798.01	0.0	117.57	2048.61	2525.04	0.816	0.252	0.188
312.31	316.80	1.561e+05	1643.09	1490.54	2903.74	0.0	5.00e-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
307.00	56.58	1.561e+05	298.54	2162.37	3754.01	0.0	4.03e-04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
306.00	5139.52	1.613e+05	2.721e+04	2410.71	2744.66	0.0	117.57	2121.19	2507.62	0.926	0.266	0.164
293.00	48.60	1.613e+05	268.67	3753.48	2627.89	0.0	8.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
291.67	23.53	1.613e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
274.61	227.40	1.616e+05	1341.28	1486.14	2990.99	0.0	5.00e-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
253.50	1543.72	1.631e+05	9863.75	2076.05	2413.15	0.0	106.94	1676.41	2307.69	0.795	0.457	0.111
236.92	196.04	1.633e+05	1340.29	1486.09	3078.24	0.0	5.00e-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
233.33	18.82	1.633e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
210.00	253.54	1.636e+05	1955.60	2472.34	2901.05	0.0	48.25	2985.95	2786.79	0.011	21.338	19.088
205.82	10.21	1.635e+05	80.33	2358.47	2832.01	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
205.50	9.83	1.636e+05	77.49	2298.96	2786.51	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
201.00	2247.70	1.658e+05	1.811e+04	2393.42	2782.73	0.0	117.57	2074.43	2501.74	0.934	0.291	0.187
199.23	141.14	1.660e+05	1147.50	1494.34	3165.49	0.0	5.00e-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
180.00	2439.81	1.684e+05	2.196e+04	2319.86	2859.52	0.0	117.57	2086.48	2509.66	0.905	0.220	0.235
175.00	14.12	1.684e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
143.93	50.28	1.685e+05	565.85	1350.46	3262.96	0.0	6.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
127.50	616.18	1.691e+05	7827.89	1825.15	2353.70	0.0	106.94	1660.84	2300.87	0.788	0.190	0.056
125.17	48.87	1.692e+05	632.35	1324.46	3286.18	0.0	8.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

CDC	Tipo	Sigla Id	Note									
116.67	9.41	1.692e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
86.11	42.92	1.692e+05	807.39	1270.32	3287.40	0.0	6.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
75.00	1301.91	1.705e+05	2.812e+04	2468.70	2829.11	0.0	117.57	2041.37	2494.53	0.875	0.416	0.223
58.33	4.71	1.705e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
53.03	31.19	1.705e+05	952.65	1224.46	3286.79	0.0	6.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
37.50	115.65	1.707e+05	4995.37	1662.31	2257.18	0.0	91.35	1540.33	2303.99	0.898	0.152	0.056
Risulta	1.707e+05		7.061e+05									

CDC	Tipo	Sigla Id	Note									
14	Esk	CDC=Es (statico SLO) alfa=0.0 (ecc. +)										
			verifica esistenti: fattore FC 1.350									
			categoria suolo: D									
			fattore di sito S = 1.800									
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.242 g									
			angolo di ingresso: 0.0									
			eccentricità aggiuntiva: positiva									
			periodo proprio T1: 0.227 sec.									
			coefficiente Lambda: 1.000									
			ordinata spettro Se(T1): 0.242									
Quota	Forza Sismica	Tot. parziale	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-XE	agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	rapp. r/Ls	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
cm	daN	daN	daN	cm	cm	cm	cm	cm	cm			
750.00	1358.46	1358.46	2933.85	1192.03	2498.51	0.0	-109.92	1494.77	2176.16	0.806	0.418	0.445
700.00	4.637e+04	4.773e+04	1.073e+05	1935.72	2718.71	0.0	-117.57	1724.51	2183.24	0.595	0.374	0.598
679.19	110.35	4.784e+04	263.17	1081.02	2584.43	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
662.92	103.10	4.795e+04	251.92	1043.68	2621.76	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
657.00	121.21	4.807e+04	298.83	2162.22	3754.01	0.0	-4.03e-04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
656.00	3063.55	5.113e+04	7564.34	2022.07	2952.62	0.0	-101.45	1815.21	3300.26	0.591	0.549	0.050
641.67	2908.85	5.404e+04	7342.80	1285.74	2438.16	0.0	-109.92	906.21	2600.12	0.228	0.970	0.791
630.38	67.33	5.411e+04	173.02	969.00	2696.44	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
614.12	73.68	5.418e+04	194.34	931.66	2733.77	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
597.85	72.87	5.425e+04	197.41	894.33	2771.11	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
583.33	2611.17	5.686e+04	7250.51	1314.80	2428.64	0.0	-109.92	967.08	2618.68	0.222	1.196	0.954
579.18	82.86	5.695e+04	231.72	851.47	2813.96	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
565.31	70.04	5.702e+04	200.67	819.65	2845.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
551.00	1779.12	5.880e+04	5230.02	2013.88	3133.54	0.0	-87.52	1847.31	3639.98	0.696	0.431	0.106
549.05	70.43	5.887e+04	207.79	782.31	2883.12	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
532.78	64.11	5.893e+04	194.92	744.97	2920.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
530.00	1897.98	6.083e+04	5800.50	1968.80	3075.85	0.0	-87.52	1815.65	3465.30	0.668	0.406	0.075
525.00	2090.13	6.292e+04	6448.57	1299.57	2402.53	0.0	-109.92	1765.12	1923.85	0.483	1.060	1.104
516.51	59.87	6.298e+04	187.74	707.63	2957.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
500.24	36.62	6.302e+04	118.57	670.29	2995.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
483.97	30.27	6.305e+04	101.30	632.95	3032.47	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
467.71	41.89	6.309e+04	145.06	595.62	3069.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
466.67	1899.56	6.499e+04	6593.20	1292.16	2409.14	0.0	-109.92	1789.27	1883.90	0.403	1.375	1.453
450.98	17.34	6.500e+04	62.28	557.22	3108.19	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
434.26	48.13	6.505e+04	179.54	518.83	3146.58	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
425.00	2202.83	6.726e+04	8395.43	1979.46	3095.57	0.0	-87.52	1817.57	3516.84	0.670	0.428	0.090
424.29	19.57	6.727e+04	74.71	541.71	3169.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
411.96	40.88	6.732e+04	160.72	570.00	3197.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
408.33	1703.48	6.902e+04	6757.29	1275.15	2425.84	0.0	-109.92	1718.36	1954.23	0.550	0.897	0.955
399.64	37.41	6.906e+04	151.63	598.28	3226.03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
387.32	35.08	6.909e+04	146.70	626.56	3254.32	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
374.99	48.95	6.914e+04	211.44	654.85	3282.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
350.00	8.661e+04	1.558e+05	4.008e+05	2313.30	2798.01	0.0	-117.57	2048.61	2525.04	0.816	0.252	0.188
312.31	316.80	1.561e+05	1643.09	1490.54	2903.74	0.0	-5.00e-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
307.00	56.58	1.561e+05	298.54	2162.37	3754.01	0.0	-4.03e-04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
306.00	5139.52	1.613e+05	2.721e+04	2410.71	2744.66	0.0	-117.57	2121.19	2507.62	0.926	0.266	0.164
293.00	48.60	1.613e+05	268.67	3753.48	2827.89	0.0	-8.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
291.67	23.53	1.613e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	-2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
274.61	227.40	1.616e+05	1341.28	1486.14	2990.99	0.0	-5.00e-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
253.50	1543.72	1.631e+05	9863.75	2076.05	2413.15	0.0	-106.94	1676.41	2307.69	0.795	0.457	0.111
236.92	196.04	1.633e+05	1340.29	1486.09	3078.24	0.0	-5.00e-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
233.33	18.82	1.633e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	-2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
210.00	253.54	1.636e+05	1955.60	2472.34	2901.05	0.0	-48.25	2985.95	2786.79	0.011	21.338	19.088
205.82	10.21	1.636e+05	80.33	2358.47	2832.01	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
205.50	9.83	1.636e+05	77.49	2298.96	2786.51	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
201.00	2247.70	1.658e+05	1.811e+04	2393.42	2782.73	0.0	-117.57	2074.43	2501.74	0.934	0.291	0.187
199.23	141.14	1.660e+05	1147.50	1494.34	3165.49	0.0	-5.00e-05	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
180.00	2439.81	1.684e+05	2.196e+04	2319.86	2859.52	0.0	-117.57	2088.48	2509.66	0.905	0.220	0.235
175.00	14.12	1.684e+05	130.67	90.85	3574.54	0.0	-2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
143.93	50.28	1.685e+05	565.85	1350.46	3282.96	0.0	-6.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
127.50	616.18	1.691e+05	7827.89	1825.15	2353.70	0.0	-106.94	1660.84	2300.87	0.788	0.190	0.056
125.17	48.87	1.692e+05	632.35	1324.46	3286.18	0.0	-6.50	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
118.67	9.41	1.692e+05	130.67 90.85 3574.54 0.0 -2.64 0.0 0.0 0.0 0.0
86.11	42.92	1.692e+05	807.39 1270.32 3287.40 0.0 -6.50 0.0 0.0 0.0 0.0
75.00	1301.91	1.705e+05	2.812e+04 2468.70 2829.11 0.0 -117.57 2041.37 2494.53 0.875 0.416 0.223
58.33	4.71	1.705e+05	130.67 90.85 3574.54 0.0 -2.64 0.0 0.0 0.0 0.0
53.03	31.19	1.705e+05	952.65 1224.46 3286.79 0.0 -6.50 0.0 0.0 0.0 0.0
37.50	115.85	1.707e+05	4995.37 1662.31 2257.18 0.0 -91.35 1540.33 2303.99 0.896 0.152 0.056
Risulta	1.707e+05	7.061e+05	

[illegible]

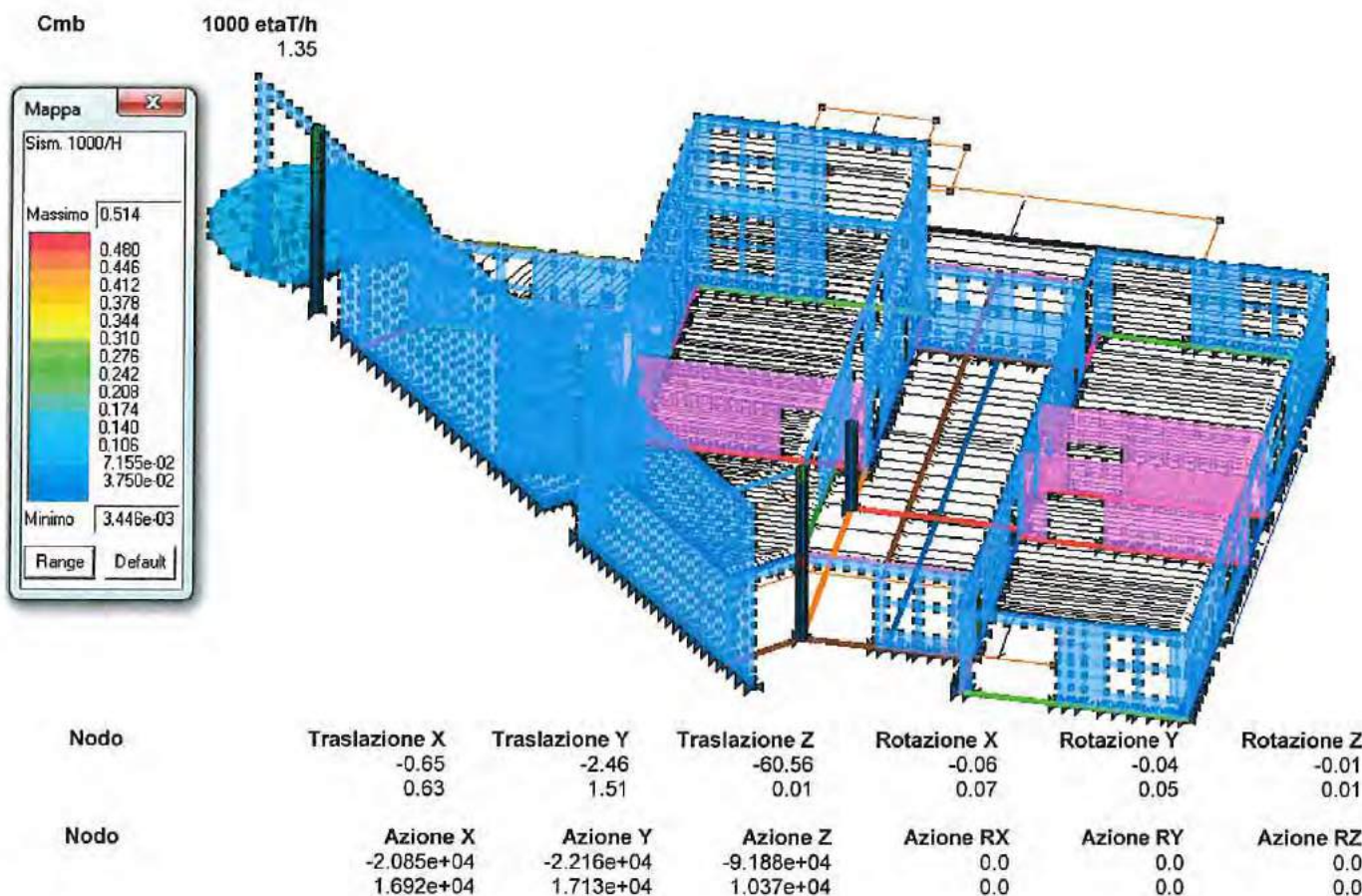
CDC	Tipo	Sigla Id	Note									
116.67	9.41	1.692e+05	130.67	90.85	3574.54	-2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
86.11	42.92	1.692e+05	807.39	1270.32	3287.40	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
75.00	1301.91	1.705e+05	2.812e+04	2468.70	2829.11	-165.89	0.0	2041.37	2494.53	0.875	0.416	0.223
58.33	4.71	1.705e+05	130.67	90.85	3574.54	-2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
53.03	31.19	1.705e+05	952.65	1224.46	3286.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
37.50	115.65	1.707e+05	4995.37	1662.31	2257.18	-125.89	0.0	1540.33	2303.99	0.898	0.152	0.056
Risulta	1.707e+05		7.061e+05									

CDC	Tipo	Sigla Id	Note									
16	Esk	CDC=Es (statico SLO) alfa=90.00 (ecc. +)										
			verifica esistenti: fattore FC 1.350									
			categoria suolo: D									
			fattore di sito S = 1.800									
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.242 g									
			angolo di ingresso 90.00									
			eccentricità aggiuntiva: positiva									
			periodo proprio T1: 0.227 sec.									
			coefficiente Lambda: 1.000									
			ordinata spettro Se(T1): 0.242									
Quota	Forza Sismica	Tot. parziale	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-XE	agg. Y-YF	Pos. KX	Pos. KY	rapp. r/Ls	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
cm	daN	daN	daN	cm	cm	cm	cm	cm	cm			
750.00	1358.46	1358.46	2933.85	1192.03	2498.51	109.92	0.0	1494.77	2176.16	0.806	0.418	0.445
700.00	4.637e+04	4.773e+04	1.073e+05	1935.72	2718.71	114.71	0.0	1724.51	2183.24	0.595	0.374	0.598
679.19	110.35	4.784e+04	263.17	1081.02	2584.43	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
662.92	103.10	4.795e+04	251.92	1043.68	2621.76	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
657.00	121.21	4.807e+04	298.83	2162.22	3754.01	15.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
656.00	3063.55	5.113e+04	7564.34	2022.07	2952.62	43.57	0.0	1815.21	3300.26	0.591	0.549	0.050
641.67	2908.85	5.404e+04	7342.80	1285.74	2438.16	109.92	0.0	906.21	2600.12	0.228	0.970	0.791
630.38	67.33	5.411e+04	173.02	969.00	2696.44	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
614.12	73.68	5.418e+04	194.34	931.66	2733.77	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
597.85	72.87	5.425e+04	197.41	894.33	2771.11	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
583.33	2611.17	5.686e+04	7250.51	1314.80	2428.64	109.92	0.0	967.08	2618.68	0.222	1.196	0.954
579.18	82.86	5.695e+04	231.72	851.47	2813.96	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
565.31	70.04	5.702e+04	200.67	819.65	2845.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
551.00	1779.12	5.880e+04	5230.02	2013.88	3133.54	40.14	0.0	1847.31	3639.98	0.696	0.431	0.106
549.05	70.43	5.887e+04	207.79	782.31	2883.12	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
532.78	64.11	5.893e+04	194.92	744.97	2920.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
530.00	1897.98	6.083e+04	5800.50	1968.80	3075.85	43.57	0.0	1815.65	3485.30	0.668	0.406	0.075
525.00	2090.13	6.292e+04	6448.57	1299.57	2402.53	109.92	0.0	1765.12	1923.85	0.483	1.060	1.104
516.51	59.87	6.298e+04	187.74	707.63	2957.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
500.24	36.62	6.302e+04	118.57	670.29	2995.13	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
483.97	30.27	6.305e+04	101.30	632.95	3032.47	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
467.71	41.89	6.309e+04	145.06	595.62	3069.80	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
466.67	1899.56	6.499e+04	6593.20	1292.16	2409.14	109.92	0.0	1789.27	1883.90	0.403	1.375	1.453
450.98	17.34	6.500e+04	62.28	557.22	3108.19	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
434.26	48.13	6.505e+04	179.54	618.83	3146.58	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
425.00	2202.83	6.726e+04	8395.43	1979.46	3095.57	43.57	0.0	1817.57	3516.84	0.670	0.428	0.090
424.29	19.57	6.727e+04	74.71	541.71	3169.46	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
411.96	40.88	6.732e+04	160.72	570.00	3197.75	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
408.33	1703.48	6.902e+04	6757.29	1275.15	2425.84	109.92	0.0	1718.36	1954.23	0.550	0.897	0.955
399.64	37.41	6.906e+04	151.63	598.28	3226.03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
387.32	35.08	6.909e+04	146.70	626.56	3254.32	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
374.99	48.95	6.914e+04	211.44	654.85	3282.60	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
350.00	8.681e+04	1.558e+05	4.008e+05	2313.30	2798.01	189.95	0.0	2048.61	2525.04	0.816	0.252	0.188
312.31	316.80	1.561e+05	1643.09	1490.54	2903.74	7.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
307.00	56.58	1.561e+05	298.54	2162.37	3754.01	15.00	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
306.00	5139.52	1.613e+05	2.721e+04	2410.71	2744.86	165.89	0.0	2121.19	2507.62	0.926	0.266	0.164
293.00	48.60	1.613e+05	268.67	3753.48	2627.89	2.15e-04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
291.67	23.53	1.613e+05	130.67	90.85	3574.54	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
274.61	227.40	1.616e+05	1341.28	1486.14	2990.99	7.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
253.50	1543.72	1.631e+05	9863.75	2076.05	2413.15	157.76	0.0	1676.41	2307.69	0.795	0.457	0.111
236.92	196.04	1.633e+05	1340.29	1486.09	3078.24	7.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
233.33	18.82	1.633e+05	130.67	90.85	3574.54	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
210.00	253.54	1.636e+05	1955.60	2472.34	2901.05	64.75	0.0	2985.95	2786.79	0.011	21.338	19.088
205.82	10.21	1.636e+05	80.33	2356.47	2832.01	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
205.50	9.83	1.636e+05	77.49	2298.96	2786.51	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
201.00	2247.70	1.658e+05	1.811e+04	2393.42	2782.73	165.89	0.0	2074.43	2501.74	0.934	0.291	0.187
199.23	141.14	1.660e+05	1147.50	1494.34	3165.49	7.78	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
180.00	2439.81	1.684e+05	2.196e+04	2319.86	2859.52	165.89	0.0	2086.48	2509.66	0.905	0.220	0.235
175.00	14.12	1.684e+05	130.67	90.85	3574.54	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
143.93	50.28	1.685e+05	565.85	1350.46	3282.96	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
127.50	616.18	1.691e+05	7827.89	1825.15	2353.70	157.76	0.0	1660.84	2300.87	0.788	0.190	0.056
125.17	48.87	1.692e+05	632.35	1324.46	3286.18	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

CDC	Tipo	Sigla	Id	Note									
116.67	9.41	1.692e+05	130.67	90.85	3574.54	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
86.11	42.92	1.692e+05	807.39	1270.32	3287.40	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
75.00	1301.91	1.705e+05	2.812e+04	2468.70	2829.11	165.89	0.0	2041.37	2494.53	0.875	0.416	0.223	
58.33	4.71	1.705e+05	130.67	90.85	3574.54	2.64	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
53.03	31.19	1.705e+05	952.65	1224.46	3286.79	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
37.50	115.65	1.707e+05	4995.37	1662.31	2257.18	125.89	0.0	1540.33	2303.99	0.896	0.152	0.056	
Risulta	1.707e+05		7.061e+05										

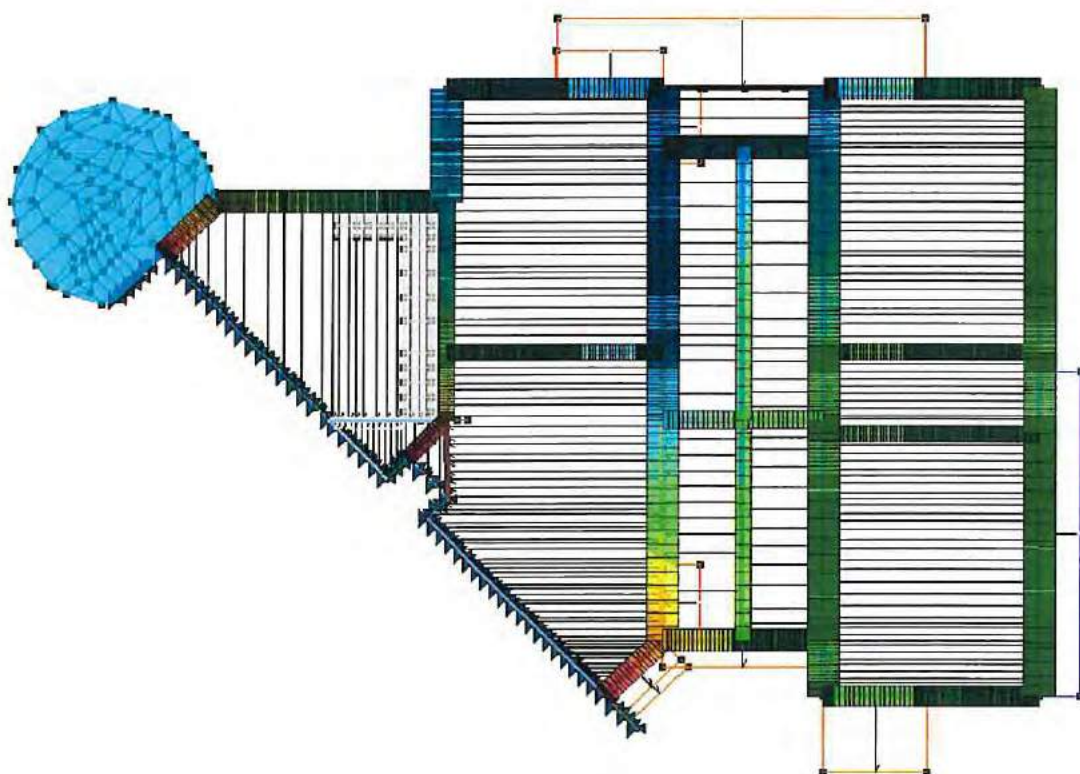
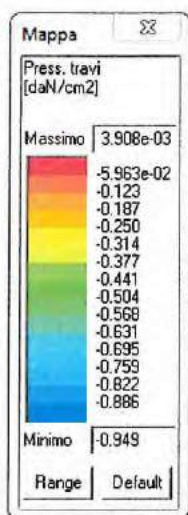
3.4.3.DEFORMAZIONI

Per ciascuna combinazione sismica definita SLD o SLO viene riportato il livello di deformazione ϵ_T (dr) degli elementi strutturali verticali. Per semplicità di consultazione il livello è espresso anche in unità $1000 \cdot \epsilon_T/h$ da confrontare direttamente con i valori forniti nella norma (es. 5 per edifici con tamponamenti collegati rigidamente alla struttura, 10.0 per edifici con tamponamenti collegati elasticamente, 3 per edifici in muratura ordinaria, 4 per edifici in muratura armata).

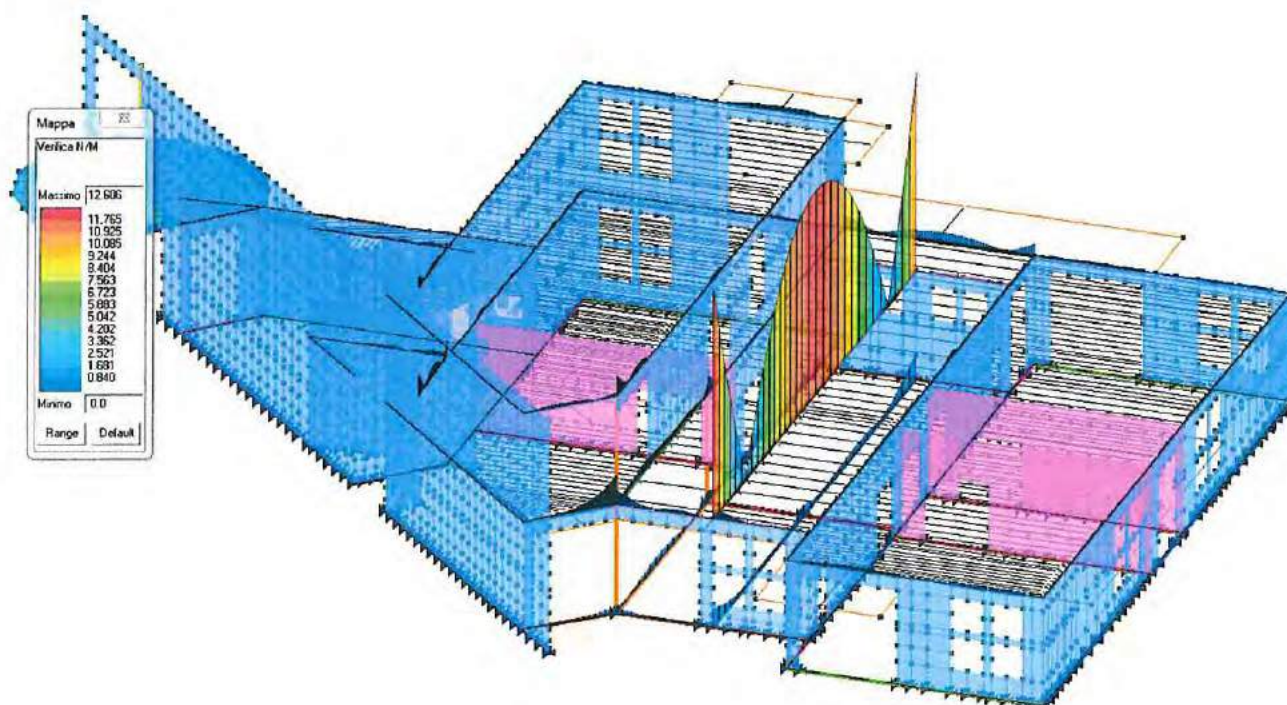


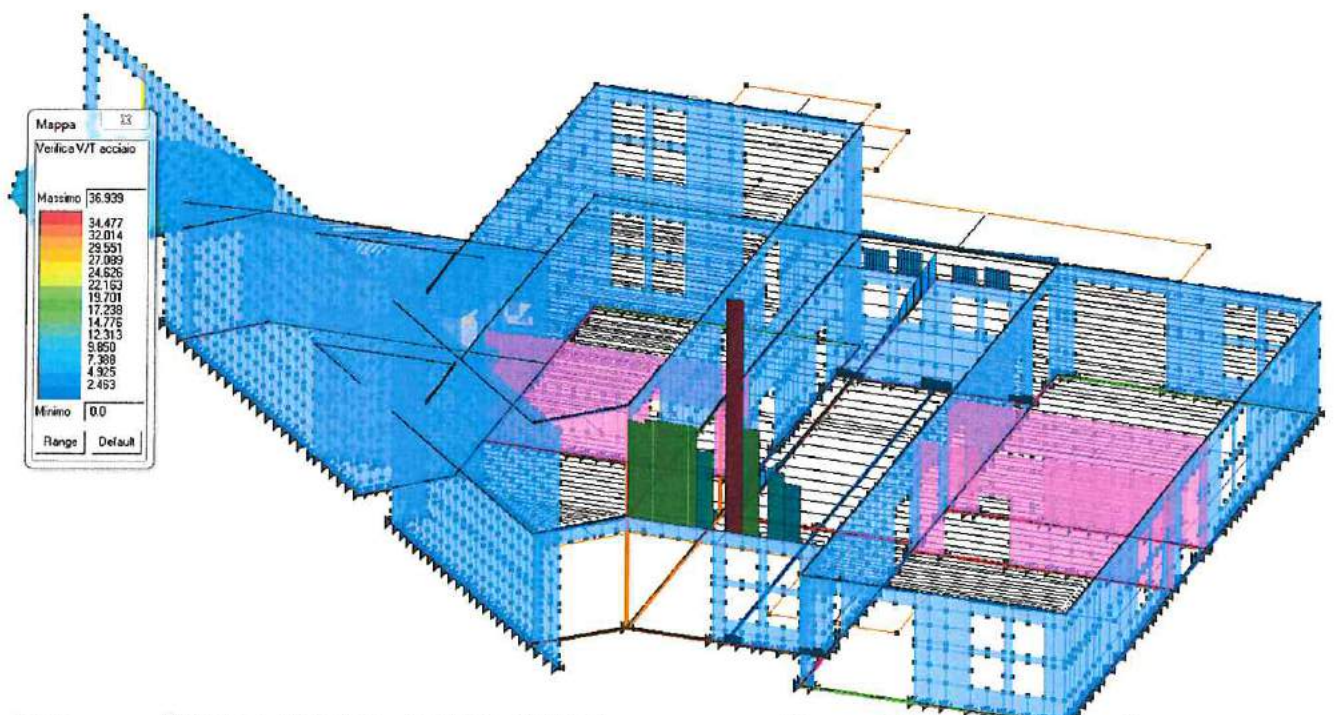
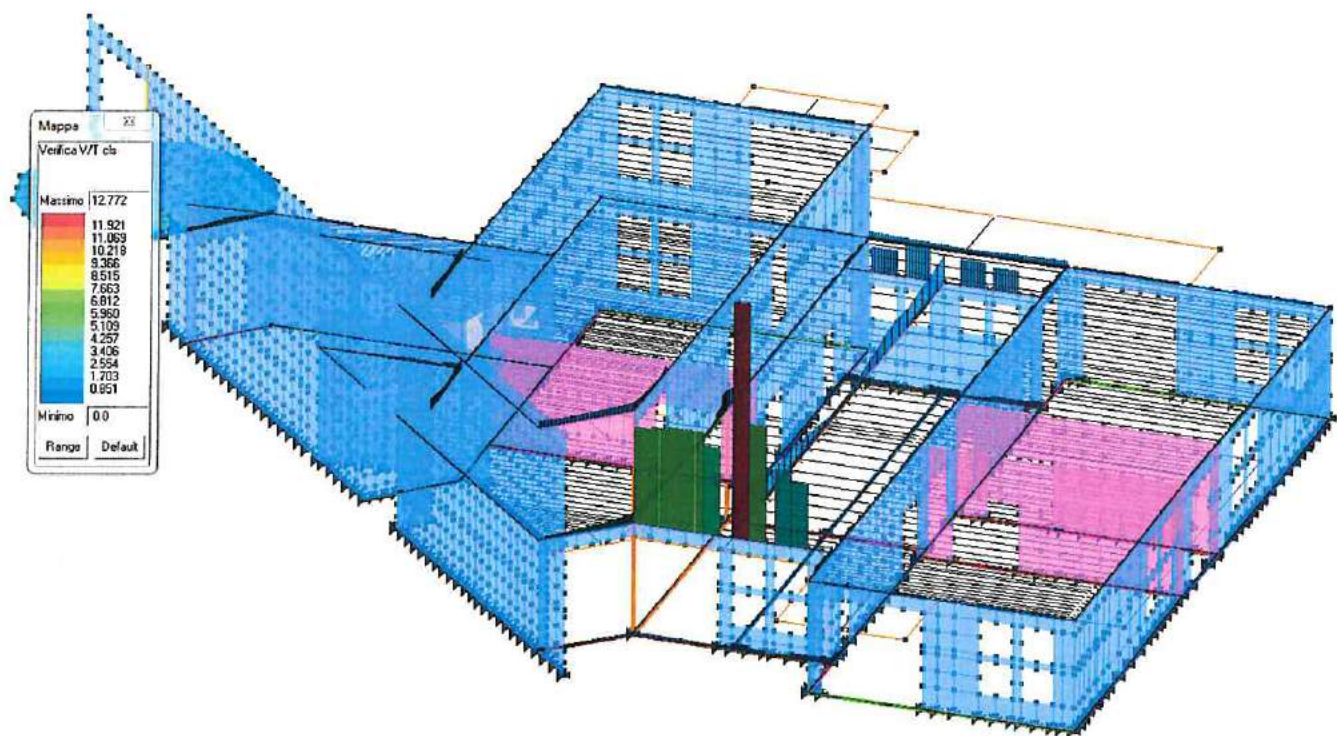
3.4.4.RISULTATI OPERE DI FONDAZIONE

Elem.	Pt ini	Pt fin	Pt max	Pt ini	Pt fin	Pt max	Pt ini	Pt fin	Pt max
	-0.95								
	5.56e-03								



3.4.5. VERIFICA ELEMENTI IN C.A.





Trave	M3 mx/mn	M2 mx/mn	D 2 / D 3	Q 2 / Q 3	N	V 2	V 3	T
	-5.267e+06	-5.591e+05	-60.44	-2.401e+04	-1.710e+04	-4.303e+04	-1.866e+04	-1.282e+06
	4.734e+06	5.527e+05	60.52	0.0	2.221e+04	2.166e+04	1.558e+04	2.976e+06
Trave f.	M3 mx/mn	M2 mx/mn	D 2 / D 3	Pt	N	V 2	V 3	T
	-1.444e+06	-2.195e+04	-0.02	-0.02	-1.13	-1.146e+04	-1387.46	-5.533e+05
	8.781e+05	1.835e+04	4.24e-03	4.24e-03	1.65	1.049e+04	1442.48	5.970e+05

Trave	Note	Pos. cm	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	M _T =1 x/d	Z=350.0 V N/M	N=1657 V V/T cls	N=1962 V V/T acc	Staffe Rif. cmb L=cm
50	ok,ok	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	4.76e-03	6.42e-03	2d8/25 L=48 1,1,1
s=11,m=2		48.5	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	4.76e-03	6.42e-03	2d8/25 L=48 1,1,1
431	ok,ok	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.03	0.03	2d8/25 L=50 1,55,43
s=11,m=2		50.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.03	0.02	0.02	2d8/25 L=50 43,55,43
430	ok,ok	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.03	0.02	0.02	2d8/25 L=50 43,55,43
s=11,m=2		50.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.03	0.03	2d8/25 L=50 1,55,43

49	ok,ok	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	2.35e-03	3.18e-03	2d8/25 L=24	1,1,1
	s=11,m=2	24.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	2.35e-03	3.18e-03	2d8/25 L=24	1,1,1
428	ok,ok	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.04	0.03	2d8/25 L=50	5,42,42
	s=11,m=2	50.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.05	0.03	0.03	2d8/25 L=50	42,42,43
427	ok,ok	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.05	0.03	0.03	2d8/25 L=50	42,42,43
	s=11,m=2	50.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.04	0.03	2d8/25 L=50	1,42,42
48	ok,ok	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	6.65e-03	9.01e-03	2d8/25 L=68	1,1,1
	s=11,m=2	68.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	6.65e-03	9.01e-03	2d8/25 L=68	1,1,1
47	ok,ok	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	6.66e-03	9.01e-03	2d8/25 L=68	1,1,1
	s=11,m=2	68.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	6.66e-03	9.01e-03	2d8/25 L=68	1,1,1
46	ok,ok	0.0	1.34	12.7	12.7	0.0	0.20	0.0	0.04	0.04	2d8/20 L=40	1,17,17
	s=11,m=2	40.0	1.34	12.7	12.7	0.0	0.20	0.0	0.04	0.04	2d8/20 L=40	1,17,17
422	ok,NV	0.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.0	0.08	0.20	2d8/20 L=60	35,17,18
	s=9,m=2	60.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.07	0.03	0.07	2d8/20 L=60	17,43,43
421	ok,NV	0.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.07	0.07	0.16	2d8/20 L=60	17,17,21
	s=9,m=2	60.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.12	0.02	0.03	2d8/20 L=60	17,45,42
419	ok,NV	0.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.12	0.04	0.07	2d8/20 L=60	17,45,42
	s=9,m=2	60.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.10	0.05	0.12	2d8/20 L=60	17,17,43
416	ok,NV	0.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.10	0.02	0.05	2d8/20 L=60	17,17,43
	s=9,m=2	60.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.06	0.07	0.19	2d8/20 L=60	42,17,18
414	ok,NV	0.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.06	0.03	0.06	2d8/20 L=60	42,43,43
	s=9,m=2	60.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.0	0.06	0.15	2d8/20 L=60	17,17,42
45	ok,NV	0.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.0	0.02	0.07	2d8/20 L=54	1,17,17
	s=9,m=2	54.0	0.48	12.7	12.7	0.0	0.16	0.0	0.02	0.07	2d8/20 L=54	1,17,17
375	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.79	0.35	0.94	2d8/20 L=152	17,56,33
	s=12,m=2	151.8	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.20	0.25	0.64	2d8/20 L=152	21,56,33
368	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.20	0.25	0.64	2d8/20 L=150	21,64,33
	s=12,m=2	150.2	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.54	0.16	0.35	2d8/20 L=150	21,64,33
353	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.54	0.15	0.35	2d8/20 L=152	21,56,33
	s=12,m=2	151.7	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.24	0.25	0.63	2d8/20 L=152	17,56,33
346	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.24	0.24	0.63	2d8/20 L=141	18,56,33
	s=12,m=2	141.3	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.63	0.33	0.91	2d8/20 L=141	21,56,33
11	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.0	0.01	0.04	2d8/20 L=26	1,17,17
	s=12,m=2	26.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.0	0.01	0.04	2d8/20 L=26	1,17,17
9	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.0	0.01	0.04	2d8/20 L=26	1,17,17
	s=12,m=2	26.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.0	0.01	0.04	2d8/20 L=26	1,17,17
304	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.0	0.04	0.07	2d8/20 L=57	18,18,18
	s=12,m=2	57.1	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.02	0.05	0.10	2d8/20 L=57	42,21,21
302	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.02	0.09	0.21	2d8/20 L=57	42,22,21
	s=12,m=2	57.1	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.06	0.03	0.05	2d8/20 L=57	18,22,42
300	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.06	0.07	0.14	2d8/20 L=57	18,21,21
	s=12,m=2	57.1	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.09	0.03	0.04	2d8/20 L=57	17,17,43
299	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.09	0.02	0.03	2d8/20 L=57	17,22,42
	s=12,m=2	57.1	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.06	0.07	0.15	2d8/20 L=57	42,18,18
297	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.06	0.02	0.05	2d8/20 L=57	42,42,42
	s=12,m=2	57.1	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.0	0.07	0.18	2d8/20 L=57	18,22,17
8	ok,ok	0.0	1.59	12.7	12.7	0.0	0.23	0.0	0.05	0.05	2d8/20 L=40	1,17,17
	s=21,m=2	40.0	1.59	12.7	12.7	0.0	0.23	0.0	0.05	0.05	2d8/20 L=40	1,17,17
6	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.81e-03	9.18e-03	2d8/25 L=68	1,1,1
	s=21,m=2	68.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.81e-03	9.18e-03	2d8/25 L=68	1,1,1
3	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.81e-03	9.18e-03	2d8/25 L=68	1,1,1
	s=21,m=2	68.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.81e-03	9.18e-03	2d8/25 L=68	1,1,1
287	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.01	0.02	2d8/25 L=50	1,43,43
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.03	0.02	0.02	2d8/25 L=50	42,45,42
285	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.03	0.02	0.02	2d8/25 L=50	42,42,42
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.01	0.02	2d8/25 L=50	1,43,43
2	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	2.40e-03	3.24e-03	2d8/25 L=24	1,1,1
	s=21,m=2	24.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	2.40e-03	3.24e-03	2d8/25 L=24	1,1,1
280	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.02	0.02	2d8/25 L=50	1,41,42
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.02	0.01	0.01	2d8/25 L=50	42,43,43
278	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.02	0.01	0.01	2d8/25 L=50	42,43,43
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.02	0.02	2d8/25 L=50	1,41,42
1	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.26e-03	8.44e-03	2d8/25 L=62	1,1,1
	s=21,m=2	62.5	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.26e-03	8.44e-03	2d8/25 L=62	1,1,1
M_T= 2 Z=350.0 N=1694 N=1817												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
10	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.0	0.02	0.07	2d8/20 L=43	1,17,17
	s=12,m=2	42.5	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.0	0.02	0.07	2d8/20 L=43	1,17,17
305	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.0	0.09	0.27	2d8/20 L=60	22,17,17
	s=12,m=2	60.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.11	0.03	0.09	2d8/20 L=60	18,17,17
303	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.10	0.08	0.23	2d8/20 L=60	17,22,22
	s=12,m=2	60.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.18	0.02	0.04	2d8/20 L=60	17,34,22
301	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.18	0.03	0.08	2d8/20 L=60	17,22,22
	s=12,m=2	60.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.17	0.04	0.11	2d8/20 L=60	22,17,17
298	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.17	0.02	0.05	2d8/20 L=60	22,17,17
	s=12,m=2	60.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.09	0.08	0.24	2d8/20 L=60	22,17,17
296	ok,NV	0.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.09	0.03	0.06	2d8/20 L=60	22,34,22

	s=12,m=2	60.0	0.57	12.7	12.7	0.0	0.18	0.0	0.09	0.25	2d8/20 L=60	17,22,22
7	ok,ok	0.0	1.59	12.7	12.7	0.0	0.23	0.0	0.06	0.06	2d8/20 L=44	1,17,17
	s=21,m=2	44.4	1.59	12.7	12.7	0.0	0.23	0.0	0.06	0.06	2d8/20 L=44	1,17,17
5	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	5.01e-03	6.75e-03	2d8/25 L=50	1,1,1
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	5.01e-03	6.75e-03	2d8/25 L=50	1,1,1
4	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	7.67e-03	0.01	2d8/25 L=77	1,1,1
	s=21,m=2	76.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	7.67e-03	0.01	2d8/25 L=77	1,1,1
288	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.01	0.01	2d8/25 L=50	1,35,33
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.03	0.02	0.02	2d8/25 L=50	33,34,33
286	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.02	0.02	0.02	2d8/25 L=50	33,34,33
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.01	0.01	2d8/25 L=50	1,35,33
150	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	2.40e-03	3.89e-03	2d8/30 L=24	1,1,1
	s=21,m=2	24.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	2.40e-03	3.89e-03	2d8/30 L=24	1,1,1
281	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.02	0.02	2d8/25 L=50	1,34,38
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.02	0.01	0.01	2d8/25 L=50	38,35,39
279	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.02	0.01	0.01	2d8/25 L=50	38,35,39
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.02	0.02	2d8/25 L=50	1,34,38
151	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	2.68e-03	4.34e-03	2d8/30 L=27	1,1,1
	s=21,m=2	26.8	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	2.68e-03	4.34e-03	2d8/30 L=27	1,1,1
152	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	3.58e-03	5.79e-03	2d8/30 L=36	1,1,1
	s=21,m=2	35.8	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	3.58e-03	5.79e-03	2d8/30 L=36	1,1,1
M_T= 3 Z=350.0 N=1784 N=1817												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
29	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.05	2d8/25 L=28	1,17,17
	s=21,m=2	27.5	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.05	2d8/25 L=28	1,17,17
28	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.05	2d8/25 L=27	1,17,17
	s=21,m=2	27.5	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.05	2d8/25 L=27	1,17,17
339	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.30	0.10	2d8/25 L=51	22,21,22
	s=21,m=2	51.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.03	0.27	0.07	2d8/25 L=51	54,21,17
338	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.03	0.20	0.03	2d8/25 L=39	50,22,50
	s=21,m=2	39.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.07	0.30	0.14	2d8/25 L=39	22,22,22
518	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.08	0.20	0.02	2d8/25 L=61	22,22,22
	s=21,m=2	61.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.25	0.32	0.18	2d8/25 L=61	22,21,17
27	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=49	1,17,17
	s=21,m=2	49.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=49	1,17,17
149	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=29	1,17,17
	s=21,m=2	28.5	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=29	1,17,17
333	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.23	0.18	2d8/25 L=80	1,22,22
	s=21,m=2	80.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.23	0.18	2d8/25 L=80	22,22,17
26	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.15	0.20	2d8/25 L=89	1,17,17
	s=21,m=2	89.1	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.15	0.20	2d8/25 L=89	1,17,17
25	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=68	1,17,17
	s=21,m=2	67.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=68	1,17,17
24	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=68	1,17,17
	s=21,m=2	67.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=68	1,17,17
23	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=68	1,17,17
	s=21,m=2	67.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=68	1,17,17
22	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=68	1,17,17
	s=21,m=2	67.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=68	1,17,17
21	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.14	0.20	2d8/25 L=90	1,17,17
	s=21,m=2	89.7	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.14	0.20	2d8/25 L=90	1,17,17
461	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.13	2d8/25 L=65	1,17,22
	s=21,m=2	65.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.02	0.12	0.15	2d8/25 L=65	17,17,17
509	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.02	0.12	0.15	2d8/25 L=65	17,17,17
	s=21,m=2	65.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.13	2d8/25 L=65	35,17,22
20	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.04	0.06	2d8/25 L=25	1,17,17
	s=21,m=2	25.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.04	0.06	2d8/25 L=25	1,17,17
108	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=50	1,17,17
	s=21,m=2	50.2	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=50	1,17,17
109	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=20	1,17,17
	s=21,m=2	19.8	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=20	1,17,17
337	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.09	0.14	2d8/30 L=53	35,21,22
	s=21,m=2	53.3	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	5.35e-03	0.09	0.14	2d8/30 L=53	54,17,17
389	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	5.33e-03	0.08	0.14	2d8/30 L=53	54,17,18
	s=21,m=2	53.3	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	4.20e-03	0.09	0.14	2d8/30 L=53	53,21,21
268	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	4.18e-03	0.09	0.14	2d8/30 L=53	53,17,21
	s=21,m=2	53.3	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.09	0.14	2d8/30 L=53	1,17,18
110	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=70	1,17,17
	s=21,m=2	70.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=70	1,17,17
19	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.04	0.06	2d8/25 L=25	1,21,17
	s=21,m=2	25.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.04	0.06	2d8/25 L=25	1,21,17
321	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.13	2d8/25 L=65	34,17,18
	s=21,m=2	65.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.02	0.12	0.15	2d8/25 L=65	21,17,21
320	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.02	0.12	0.15	2d8/25 L=65	21,21,21
	s=21,m=2	65.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.13	2d8/25 L=65	9,17,18
18	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.21	0.28	2d8/25 L=129	1,21,17
	s=21,m=2	128.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.21	0.28	2d8/25 L=129	1,21,17

17	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.17	2d8/25 L=79	1,21,17
	s=21,m=2	78.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.17	2d8/25 L=79	1,21,17
16	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.17	2d8/25 L=79	1,21,17
	s=21,m=2	78.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.17	2d8/25 L=79	1,21,17
15	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.17	2d8/25 L=79	1,17,17
	s=21,m=2	78.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.17	2d8/25 L=79	1,17,17
14	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.14	2d8/25 L=66	1,17,17
	s=21,m=2	65.7	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.14	2d8/25 L=66	1,17,17
240	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.23	0.18	2d8/25 L=80	17,22,22
	s=21,m=2	80.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.23	0.18	2d8/25 L=80	21,22,17
13	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.15	0.20	2d8/25 L=90	1,17,17
	s=21,m=2	90.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.15	0.20	2d8/25 L=90	1,17,17
311	ok,NV	0.0	0.95	7.6	7.6	0.0	0.21	0.06	0.44	0.26	2d8/25 L=68	18,21,18
	s=21,m=2	68.0	0.95	7.6	7.6	0.0	0.21	5.30e-03	0.34	0.12	2d8/25 L=68	54,21,21
310	ok,NV	0.0	0.95	7.6	7.6	0.0	0.21	5.26e-03	0.20	0.19	2d8/25 L=68	54,22,22
	s=21,m=2	68.0	0.95	7.6	7.6	0.0	0.21	3.36e-06	0.20	0.19	2d8/25 L=68	43,21,17
12	ok,NV	0.0	0.95	7.6	7.6	0.0	0.21	0.0	0.16	0.21	2d8/25 L=77	1,17,17
	s=21,m=2	76.5	0.95	7.6	7.6	0.0	0.21	0.0	0.16	0.21	2d8/25 L=77	1,17,17
M_T= 4 Z=350.0 N=1787 N=1868												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
39	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	4.10e-03	6.69e-03	2d8/25 L=41	1,1,1
	s=20,m=2	41.2	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	4.10e-03	6.69e-03	2d8/25 L=41	1,1,1
38	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	4.13e-03	6.69e-03	2d8/25 L=41	1,1,1
	s=20,m=2	41.3	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	4.13e-03	6.69e-03	2d8/25 L=41	1,1,1
373	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	8.0	0.15	1.92e-06	1.33	3.34	2d8/25 L=75	21,22,22
	s=20,m=2	75.0	0.32	3.1	3.1	8.0	0.15	1.06e-05	1.33	3.34	2d8/25 L=75	21,22,22
37	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	2.40e-03	3.89e-03	2d8/25 L=24	1,1,1
	s=20,m=2	24.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	2.40e-03	3.89e-03	2d8/25 L=24	1,1,1
369	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	8.0	0.15	1.58e-05	1.75	3.86	2d8/25 L=75	21,22,22
	s=20,m=2	75.0	0.32	3.1	3.1	8.0	0.15	1.22e-06	1.75	3.86	2d8/25 L=75	21,22,22
153	ok,NV	0.0	0.24	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	4.02e-03	7.97e-03	2d8/30 L=41	1,5,1
	s=20,m=2	41.0	0.24	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	4.02e-03	7.97e-03	2d8/30 L=41	1,5,1
154	ok,NV	0.0	0.24	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	5.05e-03	0.01	2d8/30 L=51	1,6,1
	s=20,m=2	51.5	0.24	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	5.05e-03	0.01	2d8/30 L=51	1,6,1
352	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	8.0	0.15	1.32e-05	1.37	2.73	2d8/25 L=75	22,21,21
	s=20,m=2	75.0	0.32	3.1	3.1	8.0	0.15	1.38e-05	1.37	2.73	2d8/25 L=75	22,21,21
34	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	2.40e-03	3.89e-03	2d8/25 L=24	1,6,1
	s=20,m=2	24.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	2.40e-03	3.89e-03	2d8/25 L=24	1,6,1
348	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	8.0	0.15	8.76e-06	1.19	2.96	2d8/25 L=75	22,22,22
	s=20,m=2	75.0	0.32	3.1	3.1	8.0	0.15	1.67e-06	1.19	2.96	2d8/25 L=75	22,22,22
32	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	4.12e-03	6.69e-03	2d8/25 L=41	1,6,1
	s=20,m=2	41.2	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	4.12e-03	6.69e-03	2d8/25 L=41	1,6,1
30	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	3.07e-03	4.99e-03	2d8/25 L=31	1,6,1
	s=20,m=2	30.8	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	3.07e-03	4.99e-03	2d8/25 L=31	1,6,1
M_T= 5 Z=350.0 N=1811 N=1896												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
377	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	28.1	0.15	0.80	5.18	15.33	2d8/25 L=32	21,17,17
	s=20,m=2	51.8	0.32	3.1	3.1	28.1	0.15	0.37	5.15	15.14	2d8/25 L=32	21,17,17
374	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	32.2	0.15	0.35	5.31	15.89	2d8/25 L=52	21,17,17
	s=20,m=2	51.8	0.32	3.1	3.1	32.2	0.15	0.03	5.28	15.70	2d8/25 L=52	21,17,17
372	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	32.2	0.15	0.03	5.43	15.99	2d8/25 L=52	21,18,17
	s=20,m=2	51.8	0.32	3.1	3.1	32.2	0.15	0.15	5.40	15.80	2d8/25 L=52	17,18,17
370	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	32.2	0.15	0.15	5.44	15.91	2d8/25 L=52	17,17,17
	s=20,m=2	51.8	0.32	3.1	3.1	32.2	0.15	0.17	5.43	15.87	2d8/25 L=52	17,17,17
367	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	24.1	0.15	0.17	4.69	12.17	2d8/25 L=52	17,17,17
	s=20,m=2	51.8	0.32	3.1	3.1	24.1	0.15	2.33e-05	4.72	12.36	2d8/25 L=52	17,17,17
36	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	0.02	0.03	2d8/25 L=38	1,17,17
	s=20,m=2	38.5	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	0.02	0.03	2d8/25 L=38	1,17,17
356	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	72.4	0.15	0.43	12.74	36.76	2d8/25 L=50	17,21,21
	s=20,m=2	50.0	0.32	3.1	3.1	72.4	0.15	0.32	12.77	36.94	2d8/25 L=50	17,21,21
354	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	32.2	0.15	0.31	6.23	16.65	2d8/25 L=50	17,21,21
	s=20,m=2	50.0	0.32	3.1	3.1	32.2	0.15	7.58e-05	6.26	16.83	2d8/25 L=50	21,21,21
35	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	0.01	0.02	2d8/25 L=24	1,18,17
	s=20,m=2	24.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	0.01	0.02	2d8/25 L=24	1,18,17
349	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	20.1	0.15	8.08e-05	4.04	10.54	2d8/25 L=50	18,22,22
	s=20,m=2	50.0	0.32	3.1	3.1	20.1	0.15	0.05	4.06	10.68	2d8/25 L=50	18,22,22
347	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	20.1	0.15	0.05	3.47	9.17	2d8/25 L=50	18,22,22
	s=20,m=2	50.0	0.32	3.1	3.1	20.1	0.15	6.23e-06	3.45	9.03	2d8/25 L=50	18,22,22
33	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	0.02	0.03	2d8/25 L=42	1,22,17
	s=20,m=2	42.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	0.02	0.03	2d8/25 L=42	1,22,17
31	ok,NV	0.0	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	0.01	0.02	2d8/25 L=32	1,17,17
	s=20,m=2	31.5	0.32	3.1	3.1	0.0	0.15	0.0	0.01	0.02	2d8/25 L=32	1,17,17
M_T= 6 Z=350.0 P=1 P=2												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
409	NV,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.10	0.70	0.31	2d10/15 L=62	6,33,33
	s=16,m=2	82.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.19	0.64	0.27	2d10/15 L=62	22,33,33
408	NV,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.19	0.58	0.27	2d10/15 L=197	22,36,33

	s=16,m=2	196.7	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.46	0.40	0.18	2d10/15 L=197	22,36,33
407	ok,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.35	0.07	0.02	2d10/15 L=85	22,35,6
	s=16,m=2	85.3	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.33	0.11	0.05	2d10/15 L=85	22,7,7
406	ok,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.29	0.10	0.05	2d10/15 L=58	22,35,22
	s=16,m=2	58.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.24	0.19	0.10	2d10/15 L=58	22,8,8
405	ok,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.24	0.05	0.02	2d10/15 L=58	22,43,43
	s=16,m=2	58.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.21	0.13	0.07	2d10/15 L=58	22,8,8
404	ok,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.21	0.05	0.02	2d10/15 L=58	22,42,7
	s=16,m=2	58.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.20	0.06	0.03	2d10/15 L=58	22,43,8
403	ok,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.20	0.09	0.05	2d10/15 L=58	22,7,7
	s=16,m=2	58.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.22	0.03	7.27e-03	2d10/15 L=58	22,43,43
402	ok,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.21	0.08	0.04	2d10/15 L=58	22,7,7
	s=16,m=2	58.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.22	0.03	0.01	2d10/15 L=58	21,35,43
401	ok,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.22	0.06	0.03	2d10/15 L=58	22,35,22
	s=16,m=2	58.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.18	0.15	0.08	2d10/15 L=58	21,8,8
400	ok,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.18	0.41	0.22	2d10/15 L=58	21,22,21
	s=16,m=2	58.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.02	0.50	0.26	2d10/15 L=58	42,22,7
522	ok,ok	0.0	0.67	20.4	9.7	0.0	0.21	0.02	1.00	0.53	2d10/15 L=22	42,21,21
	s=16,m=2	41.7	0.67	20.4	9.7	0.0	0.09	0.47	1.00	0.62	2d10/15 L=22	8,5,21
396	NV,ok	0.0	2.08	27.7	5.1	0.0	0.12	1.06	0.92	0.66	2d10/15 L=171	7,42,33
	s=13,m=2	190.8	2.08	27.7	5.1	0.0	0.67	0.07	0.67	0.48	2d10/15 L=171	42,34,33
44	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.08	0.16	2d8/25 L=59	1,7,7
	s=13,m=2	59.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.08	0.16	2d8/25 L=59	1,7,7
43	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.06	0.12	2d8/25 L=46	1,7,7
	s=13,m=2	45.5	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.06	0.12	2d8/25 L=46	1,7,7
111	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.05	0.10	2d8/25 L=39	1,7,7
	s=13,m=2	39.5	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.05	0.10	2d8/25 L=39	1,7,7
393	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	1.67e-06	0.07	0.09	2d8/25 L=45	42,42,7
	s=13,m=2	45.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.01	0.09	0.14	2d8/25 L=45	43,8,8
392	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.01	0.13	0.24	2d8/25 L=85	43,8,8
	s=13,m=2	85.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	1.31e-06	0.12	0.21	2d8/25 L=85	42,8,7
155	ok,NV	0.0	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.05	0.13	2d8/30 L=40	1,7,7
	s=13,m=2	40.0	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.05	0.13	2d8/30 L=40	1,7,7
170	ok,NV	0.0	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.05	0.13	2d8/30 L=41	1,7,7
	s=13,m=2	40.5	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.05	0.13	2d8/30 L=41	1,7,7
168	ok,NV	0.0	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.06	0.13	2d8/30 L=42	1,7,7
	s=13,m=2	41.7	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.06	0.13	2d8/30 L=42	1,7,7
166	ok,NV	0.0	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.06	0.13	2d8/30 L=42	1,7,7
	s=13,m=2	41.7	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.06	0.13	2d8/30 L=42	1,7,7
164	ok,NV	0.0	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.06	0.13	2d8/30 L=42	1,7,7
	s=13,m=2	41.7	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.06	0.13	2d8/30 L=42	1,7,7
162	ok,NV	0.0	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.09	0.20	2d8/30 L=63	1,8,7
	s=13,m=2	62.5	0.17	2.3	2.3	0.0	0.11	0.0	0.09	0.20	2d8/30 L=63	1,8,7
42	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.14	0.27	2d8/25 L=102	1,8,7
	s=13,m=2	102.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.14	0.27	2d8/25 L=102	1,8,7
424	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.17	0.21	2d8/25 L=79	18,8,7
	s=13,m=2	79.3	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.17	0.21	2d8/25 L=79	22,8,8
41	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.13	0.24	2d8/25 L=91	1,8,7
	s=13,m=2	90.7	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.13	0.24	2d8/25 L=91	1,8,7
381	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.04	0.34	0.32	2d8/25 L=68	22,21,7
	s=13,m=2	68.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.05	0.22	0.10	2d8/25 L=68	7,22,6
380	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.05	0.17	0.15	2d8/25 L=68	7,8,8
	s=13,m=2	68.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	1.18e-05	0.23	0.27	2d8/25 L=68	42,7,7
40	ok,NV	0.0	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.12	0.23	2d8/25 L=77	1,8,7
	s=13,m=2	76.5	0.57	7.6	7.6	0.0	0.17	0.0	0.12	0.23	2d8/25 L=77	1,8,7
M_T= 7 Z=350.0 N=1962 N=1977												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
451	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.02	0.15	0.13	2d8/25 L=53	5,6,6
	s=15,m=2	53.3	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.02	0.14	0.11	2d8/25 L=53	17,8,7
450	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.02	0.14	0.12	2d8/25 L=53	14,8,7
	s=15,m=2	53.3	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.02	0.15	0.12	2d8/25 L=53	14,8,6
449	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.02	0.11	0.12	2d8/25 L=53	6,8,7
	s=15,m=2	53.3	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.01	0.12	0.12	2d8/25 L=53	61,6,6
60	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.09	0.13	2d8/25 L=58	1,5,5
	s=15,m=2	58.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.09	0.13	2d8/25 L=58	1,5,5
59	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.18	0.26	2d8/25 L=117	1,5,5
	s=15,m=2	117.3	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.18	0.26	2d8/25 L=117	1,5,5
58	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=87	1,5,5
	s=15,m=2	87.2	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=87	1,5,5
57	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=87	1,5,5
	s=15,m=2	87.2	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=87	1,5,5
56	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=87	1,5,5
	s=15,m=2	87.2	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=87	1,5,5
55	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=45	1,5,5
	s=15,m=2	44.5	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=45	1,5,5
106	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=43	1,5,5
	s=15,m=2	42.7	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=43	1,5,5

54	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=87	1,5,5
	s=15,m=2	87.2	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=87	1,5,5
53	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.14	0.20	2d8/25 L=93	1,6,5
	s=15,m=2	92.5	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.14	0.20	2d8/25 L=93	1,6,5
175	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.15	0.26	2d8/30 L=100	1,6,5
	s=15,m=2	100.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.15	0.26	2d8/30 L=100	1,6,5
52	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.04	0.05	2d8/25 L=24	1,7,5
	s=15,m=2	24.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.04	0.05	2d8/25 L=24	1,7,5
176	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.14	0.24	2d8/30 L=92	1,7,5
	s=15,m=2	91.8	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.14	0.24	2d8/30 L=92	1,7,5
51	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.16	0.23	2d8/25 L=106	1,7,5
	s=15,m=2	105.8	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.0	0.16	0.23	2d8/25 L=106	1,7,5
M_T= 8 Z=350.0 N=1967 N=2021												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
68	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.04	0.05	2d8/25 L=70	1,17,17
	s=17,m=2	69.6	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.04	0.05	2d8/25 L=70	1,17,17
67	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.04	0.05	2d8/25 L=70	1,17,17
	s=17,m=2	69.6	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.04	0.06	2d8/25 L=70	1,17,17
467	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.14	0.09	2d8/25 L=100	1,63,18
	s=17,m=2	100.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.15	0.09	2d8/25 L=100	1,63,21
66	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.02	0.03	2d8/25 L=26	1,18,17
	s=17,m=2	26.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.02	0.03	2d8/25 L=26	1,18,17
465	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.10	0.11	2d8/25 L=100	1,59,21
	s=17,m=2	100.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.10	0.11	2d8/25 L=100	1,59,18
65	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=73	1,17,17
	s=17,m=2	73.5	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.07	0.09	2d8/25 L=73	1,17,17
64	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.07	0.09	2d8/25 L=74	1,17,17
	s=17,m=2	73.5	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.07	0.09	2d8/25 L=74	1,17,17
160	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.09	0.15	2d8/30 L=100	1,17,17
	s=17,m=2	100.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.09	0.15	2d8/30 L=100	1,17,17
63	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.02	0.03	2d8/25 L=26	1,21,17
	s=17,m=2	26.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.02	0.03	2d8/25 L=26	1,21,17
159	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.04	0.07	2d8/30 L=50	1,21,17
	s=17,m=2	50.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.04	0.07	2d8/30 L=50	1,21,17
158	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.04	0.07	2d8/30 L=50	1,21,17
	s=17,m=2	50.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.04	0.07	2d8/30 L=50	1,21,17
62	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.05	0.06	2d8/25 L=53	1,17,17
	s=17,m=2	52.8	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.05	0.06	2d8/25 L=53	1,17,17
61	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.05	0.06	2d8/25 L=53	1,17,17
	s=17,m=2	52.8	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.0	0.05	0.06	2d8/25 L=53	1,17,17
M_T= 9 Z=700.0 N=2767 N=2802												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
254	NV,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	1.17	0.43	0.49	2d8/25 L=62	22,22,22
	s=23,m=2	82.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.20	0.23	0.20	2d8/25 L=62	8,22,22
243	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.16	0.28	0.32	2d8/25 L=56	8,22,22
	s=23,m=2	56.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.20	0.14	0.11	2d8/25 L=56	17,33,8
266	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.18	0.19	0.22	2d8/25 L=56	17,22,22
	s=23,m=2	56.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.33	0.09	0.02	2d8/25 L=56	21,38,14
242	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.32	0.10	0.05	2d8/25 L=56	22,33,22
	s=23,m=2	56.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.23	0.17	0.19	2d8/25 L=56	22,18,17
519	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.22	0.20	0.26	2d8/25 L=29	22,22,22
	s=23,m=2	28.7	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.28	0.38	2d8/25 L=29	13,22,22
147	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.13	2d8/25 L=85	1,17,17
	s=23,m=2	85.3	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.09	0.13	2d8/25 L=85	1,17,17
85	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
	s=23,m=2	58.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
84	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
	s=23,m=2	58.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
83	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
	s=23,m=2	58.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
82	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
	s=23,m=2	58.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
81	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
	s=23,m=2	58.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
80	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
	s=23,m=2	58.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
79	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
	s=23,m=2	58.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
78	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=42	1,17,17
	s=23,m=2	41.7	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=42	1,17,17
505	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.15	0.22	2d8/25 L=77	42,21,21
	s=23,m=2	76.8	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.25	0.03	0.04	2d8/25 L=77	21,18,18
504	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.26	0.03	0.03	2d8/25 L=59	21,34,42
	s=23,m=2	59.2	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.07	0.13	0.19	2d8/25 L=59	18,21,21
503	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.07	0.04	0.06	2d8/25 L=55	18,21,21
	s=23,m=2	54.8	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.09	0.13	2d8/25 L=55	50,18,18
115	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=59	1,17,17

	s=23,m=2	59.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=59	1,17,17
114	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.08	2d8/25 L=46	1,17,17
	s=23,m=2	45.5	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.08	2d8/25 L=46	1,17,17
113	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=40	1,17,17
	s=23,m=2	39.5	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=40	1,17,17
112	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=45	1,17,17
	s=23,m=2	45.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=45	1,17,17
398	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.05	0.10	0.13	2d8/25 L=85 21,22,22	
	s=23,m=2	85.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	2.12e-05	0.12	0.16	2d8/25 L=85 41,22,17	
506	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.05	0.13	0.04	2d8/25 L=40 44,44,22	
	s=23,m=2	40.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	1.70e-05	0.17	0.10	2d8/25 L=40 44,44,17	
77	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=41	1,17,17
	s=23,m=2	40.5	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=41	1,17,17
76	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=42	1,17,17
	s=23,m=2	41.7	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=42	1,17,17
156	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=42	1,17,17
	s=23,m=2	41.7	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=42	1,17,17
157	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=42	1,17,17
	s=23,m=2	41.7	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=42	1,17,17
75	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=63	1,17,17
	s=23,m=2	62.5	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=63	1,17,17
74	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.12	0.17	2d8/25 L=102	1,17,17
	s=23,m=2	102.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.12	0.17	2d8/25 L=102	1,17,17
73	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.12	0.18	2d8/25 L=106	1,17,17
	s=23,m=2	106.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.12	0.18	2d8/25 L=106	1,17,17
72	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.16	2d8/25 L=64	1,17,17
	s=23,m=2	64.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.16	2d8/25 L=64	1,17,17
71	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.17	2d8/25 L=68	1,17,17
	s=23,m=2	68.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.17	2d8/25 L=68	1,17,17
70	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.17	2d8/25 L=68	1,17,17
	s=23,m=2	68.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.17	2d8/25 L=68	1,17,17
69	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=77	1,18,17
	s=23,m=2	76.5	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=77	1,18,17
M_T= 10 Z=700.0 N=2534 N=2767												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
91	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	4.85e-03	6.55e-03	2d8/25 L=48	1,2,1
	s=21,m=2	48.5	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	4.85e-03	6.55e-03	2d8/25 L=48	1,2,1
480	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.04	0.03	2d8/25 L=50	1,64,43
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.04	0.03	0.02	2d8/25 L=50 43,64,42	
478	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.04	0.03	0.02	2d8/25 L=50 43,64,42	
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.04	0.03	2d8/25 L=50	1,64,43
90	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	2.40e-03	3.24e-03	2d8/25 L=24	1,1,1
	s=21,m=2	24.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	2.40e-03	3.24e-03	2d8/25 L=24	1,1,1
457	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.02	0.02	2d8/25 L=50	1,48,43
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.05	0.03	0.03	2d8/25 L=50 43,48,43	
253	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.05	0.03	0.03	2d8/25 L=50 43,48,43	
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.02	0.02	2d8/25 L=50	1,48,43
89	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.81e-03	9.18e-03	2d8/25 L=68	1,1,1
	s=21,m=2	68.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.81e-03	9.18e-03	2d8/25 L=68	1,1,1
88	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.46e-03	8.71e-03	2d8/25 L=64	1,1,1
	s=21,m=2	64.5	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	6.46e-03	8.71e-03	2d8/25 L=64	1,1,1
87	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=43	1,17,17
	s=21,m=2	43.5	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=43	1,17,17
252	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.12	0.13	2d8/25 L=60 21,43,43	
	s=21,m=2	60.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.19	0.08	0.10	2d8/25 L=60 43,42,42	
251	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.18	0.11	0.13	2d8/25 L=60 43,21,22	
	s=21,m=2	60.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.20	0.05	0.06	2d8/25 L=60 43,45,42	
448	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.20	0.08	0.10	2d8/25 L=60 43,45,42	
	s=21,m=2	60.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.23	0.07	0.07	2d8/25 L=60 22,43,43	
275	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.23	0.06	0.06	2d8/25 L=60 22,54,42	
	s=21,m=2	60.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.22	0.10	0.11	2d8/25 L=60 42,55,43	
269	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.22	0.08	0.09	2d8/25 L=60 42,42,42	
	s=21,m=2	60.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.16	2d8/25 L=60 49,42,42	
86	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.04	0.05	2d8/25 L=54	1,17,17
	s=21,m=2	54.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.04	0.05	2d8/25 L=54	1,17,17
M_T= 11 Z=700.0 N=2296 N=2534												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
92	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.12	0.18	2d8/25 L=106	1,18,17
	s=23,m=2	105.8	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.12	0.18	2d8/25 L=106	1,18,17
234	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=92	1,22,17
	s=23,m=2	91.7	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	2.74e-06	0.11	0.15	2d8/25 L=92 38,22,22	
93	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=24	1,18,17
	s=23,m=2	24.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=24	1,18,17
233	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.17	2d8/25 L=100	1,21,17
	s=23,m=2	100.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.17	2d8/25 L=100 49,21,22	
94	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=93	1,17,17
	s=23,m=2	92.5	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=93	1,17,17

95	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.14	2d8/25 L=87	1,17,17
	s=23,m=2	87.2	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.14	2d8/25 L=87	1,17,17
107	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=43	1,17,17
	s=23,m=2	42.7	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=43	1,17,17
96	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=45	1,17,17
	s=23,m=2	44.5	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=45	1,17,17
97	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.14	2d8/25 L=87	1,17,17
	s=23,m=2	87.2	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.14	2d8/25 L=87	1,17,17
98	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.14	2d8/25 L=87	1,17,17
	s=23,m=2	87.2	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.14	2d8/25 L=87	1,17,17
99	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.14	2d8/25 L=87	1,17,17
	s=23,m=2	87.2	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.14	2d8/25 L=87	1,17,17
100	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=117	1,17,17
	s=23,m=2	117.3	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.19	2d8/25 L=117	1,17,17
101	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
	s=23,m=2	58.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=58	1,17,17
102	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=53	1,17,17
	s=23,m=2	53.3	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=53	1,17,17
103	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=53	1,17,17
	s=23,m=2	53.3	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=53	1,17,17
104	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=53	1,17,17
	s=23,m=2	53.3	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=53	1,17,17
105	ok,NV	0.0	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.04	0.05	2d8/25 L=32	1,17,17
	s=23,m=2	31.8	0.36	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.04	0.05	2d8/25 L=32	1,17,17
456	ok,NV	0.0	0.53	4.6	4.6	0.0	0.18	0.32	0.45	0.57	2d8/25 L=72	17,48,33
	s=26,m=2	72.1	0.53	4.6	4.6	0.0	0.18	0.15	0.35	0.43	2d8/25 L=72	22,48,33
454	ok,NV	0.0	0.53	4.6	4.6	0.0	0.18	0.15	0.34	0.43	2d8/25 L=72	22,48,33
	s=26,m=2	72.1	0.53	4.6	4.6	0.0	0.18	0.25	0.29	0.36	2d8/25 L=72	17,48,33
486	ok,NV	0.0	0.53	4.6	4.6	0.0	0.18	0.25	0.28	0.36	2d8/25 L=72	17,48,33
	s=26,m=2	72.1	0.53	4.6	4.6	0.0	0.18	0.02	0.38	0.50	2d8/25 L=72	6,48,33
484	ok,NV	0.0	0.53	4.6	4.6	0.0	0.18	0.02	0.40	0.50	2d8/25 L=72	6,48,33
	s=26,m=2	72.1	0.53	4.6	4.6	0.0	0.18	0.64	0.50	0.64	2d8/25 L=72	22,48,33
M_T= 12 Z=350.0 N=1657 N=1694												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
124	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=39	1,17,17
	s=21,m=2	38.8	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=39	1,17,17
123	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=39	1,17,17
	s=21,m=2	38.8	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.07	2d8/25 L=39	1,17,17
139	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=50	1,18,17
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=50	1,18,17
138	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=50	1,18,17
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=50	1,18,17
122	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.05	2d8/25 L=24	1,18,17
	s=21,m=2	24.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.05	2d8/25 L=24	1,18,17
137	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=50	1,17,17
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=50	1,17,17
136	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=50	1,17,17
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.07	0.10	2d8/25 L=50	1,17,17
121	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.17	2d8/25 L=89	1,17,17
	s=21,m=2	89.1	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.13	0.17	2d8/25 L=89	1,17,17
146	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.13	0.20	2d8/30 L=89	1,17,17
	s=21,m=2	89.1	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.13	0.20	2d8/30 L=89	1,17,17
140	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.13	0.20	2d8/30 L=89	1,17,17
	s=21,m=2	89.1	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.13	0.20	2d8/30 L=89	1,17,17
143	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.10	0.15	2d8/30 L=67	1,21,17
	s=21,m=2	67.5	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.10	0.15	2d8/30 L=67	1,21,17
376	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.10	0.13	2d8/25 L=50	33,22,21
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.05	0.04	0.06	2d8/25 L=50	21,22,18
379	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.05	0.06	0.06	2d8/25 L=50	21,40,18
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.09	0.13	2d8/25 L=50	1,22,21
145	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.05	2d8/25 L=24	1,21,17
	s=21,m=2	24.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.05	2d8/25 L=24	1,21,17
501	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.12	2d8/25 L=50	51,35,18
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.04	0.09	0.07	2d8/25 L=50	55,34,21
496	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.04	0.06	0.07	2d8/25 L=50	55,21,21
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.09	0.12	2d8/25 L=50	21,18,18
120	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.10	2d8/25 L=54	1,17,17
	s=21,m=2	53.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.10	2d8/25 L=54	1,17,17
125	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.10	2d8/25 L=54	1,17,17
	s=21,m=2	53.6	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.10	2d8/25 L=54	1,17,17
119	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.09	0.13	2d8/25 L=66	1,17,17
	s=21,m=2	66.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.09	0.13	2d8/25 L=66	1,17,17
257	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.14	2d8/25 L=53	9,21,21
	s=21,m=2	53.3	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.07	0.05	0.06	2d8/25 L=53	54,18,18
256	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.07	0.08	0.10	2d8/25 L=53	54,18,18
	s=21,m=2	53.3	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.07	0.08	0.10	2d8/25 L=53	22,22,21
255	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.07	0.04	0.06	2d8/25 L=53	18,21,21

	s=21,m=2	53.3	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.11	0.15	2d8/25 L=53	1,17,18
118	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=52	1,17,17
	s=21,m=2	52.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=52	1,17,17
117	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=22	1,17,17
	s=21,m=2	22.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=22	1,17,17
116	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.14	0.19	2d8/25 L=116	1,17,17
	s=21,m=2	116.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.14	0.19	2d8/25 L=116	1,17,17
599	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=50 49,21,21	
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.04	0.04	0.06	2d8/25 L=50 21,18,18	
258	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.04	0.04	0.06	2d8/25 L=50 21,18,18	
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=50 9,21,21	
148	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=24	1,21,17
	s=21,m=2	24.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=24	1,21,17
378	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=50	1,18,18
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.04	0.04	0.06	2d8/25 L=50 18,21,21	
350	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.04	0.04	0.06	2d8/25 L=50 18,22,21	
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=50 49,18,18	
134	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.04	0.07	2d8/30 L=36	1,21,17
	s=21,m=2	35.6	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.04	0.07	2d8/30 L=36	1,21,17
135	ok,NV	0.0	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.08	0.14	2d8/30 L=69	1,17,17
	s=21,m=2	69.1	0.28	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.08	0.14	2d8/30 L=69	1,17,17
142	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=69	1,17,17
	s=21,m=2	69.1	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=69	1,17,17
144	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=69	1,17,17
	s=21,m=2	69.1	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=69	1,17,17
129	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=69	1,17,17
	s=21,m=2	69.1	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.08	0.11	2d8/25 L=69	1,17,17
133	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.08	2d8/25 L=50	1,17,17
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.08	2d8/25 L=50	1,17,17
132	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.08	2d8/25 L=50	1,17,17
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.08	2d8/25 L=50	1,17,17
128	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=24	1,17,17
	s=21,m=2	24.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.03	0.04	2d8/25 L=24	1,17,17
131	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.08	2d8/25 L=50	1,17,17
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.08	2d8/25 L=50	1,17,17
130	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.08	2d8/25 L=50	1,21,17
	s=21,m=2	50.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.08	2d8/25 L=50	1,21,17
127	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.06	2d8/25 L=39	1,21,17
	s=21,m=2	38.8	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.05	0.06	2d8/25 L=39	1,21,17
126	ok,NV	0.0	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=53	1,21,17
	s=21,m=2	52.8	0.39	3.1	3.1	0.0	0.16	0.0	0.06	0.09	2d8/25 L=53	1,21,17
M_T= 13 Z=350.0 N=1896 N=1914												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
141	ok,NV	0.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.0	7.97e-03	0.02	2d8/25 L=22	1,21,21
	s=13,m=2	22.5	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.0	8.16e-03	0.02	2d8/25 L=22	1,21,21
418	ok,NV	0.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.0	0.13	0.05	2d8/25 L=48	1,8,5
	s=13,m=2	48.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.02	0.12	0.03	2d8/25 L=48 52,22,22	
417	ok,NV	0.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.02	0.16	0.01	2d8/25 L=48	5,8,42
	s=13,m=2	48.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.05	0.20	0.08	2d8/25 L=48 18,22,22	
415	ok,NV	0.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.05	0.19	0.06	2d8/25 L=48 18,22,22	
	s=13,m=2	48.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.21	0.24	0.15	2d8/25 L=48 22,22,22	
413	ok,NV	0.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.21	0.22	0.13	2d8/25 L=48 22,22,22	
	s=13,m=2	48.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.51	0.28	0.23	2d8/25 L=48 21,22,22	
412	NV,NV	0.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	0.52	0.31	0.25	2d8/25 L=48 22,22,22	
	s=13,m=2	48.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	1.05	0.37	0.37	2d8/25 L=48 22,22,22	
410	NV,NV	0.0	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	1.10	0.47	0.37	2d8/25 L=14 21,22,22	
	s=13,m=2	33.5	0.23	3.1	3.1	0.0	0.13	1.61	0.52	0.45	2d8/25 L=14 21,22,22	
M_T= 14 Z=700.0 N=1093 N=2763												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
161	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.05	0.07	2d8/30 L=49	1,17,17
	s=17,m=2	48.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=49	1,17,17
163	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=49	1,17,17
	s=17,m=2	48.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.05	0.08	2d8/30 L=49	1,17,17
165	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.06	0.09	2d8/30 L=49	1,17,17
	s=17,m=2	48.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.06	0.09	2d8/30 L=49	1,17,17
167	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.06	0.10	2d8/30 L=49	1,17,17
	s=17,m=2	48.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.06	0.10	2d8/30 L=49	1,17,17
169	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.10	0.16	2d8/30 L=76	1,17,17
	s=17,m=2	75.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.10	0.16	2d8/30 L=76	1,17,17
171	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.08	0.13	2d8/30 L=64	1,17,17
	s=17,m=2	64.3	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.08	0.13	2d8/30 L=64	1,17,17
173	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.12	0.20	2d8/30 L=91	1,17,17
	s=17,m=2	91.3	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.13	0.21	2d8/30 L=91	1,17,17
174	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	4.30e-03	7.03e-03	2d8/30 L=41	1,1,1
	s=17,m=2	41.2	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	4.30e-03	7.03e-03	2d8/30 L=41	1,1,1
172	ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	4.33e-03	7.03e-03	2d8/30 L=41	1,1,1
	s=17,m=2	41.3	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	4.33e-03	7.03e-03	2d8/30 L=41	1,1,1

						M_T= 15		Z=350.0		N=1914		N=1984			
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc		Staffe	Rif.	cmb	
177	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.05	0.09		2d8/30 L=46	1,5,5		
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.05	0.09		2d8/30 L=46	1,5,5		
196	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.05	0.09		2d8/30 L=46	1,6,5		
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.05	0.09		2d8/30 L=46	1,6,5		
195	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.05	0.09		2d8/30 L=46	1,5,5		
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.05	0.09		2d8/30 L=46	1,5,5		
194	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.05	0.08		2d8/30 L=46	1,5,5		
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.05	0.08		2d8/30 L=46	1,5,5		
193	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.05	0.08		2d8/30 L=46	1,5,5		
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.05	0.08		2d8/30 L=46	1,5,5		
192	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.04	0.08		2d8/30 L=46	1,5,5		
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.04	0.08		2d8/30 L=46	1,5,5		
191	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.04	0.07		2d8/30 L=46	1,5,5		
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.04	0.07		2d8/30 L=46	1,5,5		
190	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.04	0.07		2d8/30 L=46	1,5,5		
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.04	0.07		2d8/30 L=46	1,5,5		
189	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.04	0.07		2d8/30 L=46	1,5,5		
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.04	0.07		2d8/30 L=46	1,5,5		
188	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.04	0.06		2d8/30 L=46	1,6,5		
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.04	0.06		2d8/30 L=46	1,6,5		
187	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.03	0.06		2d8/30 L=46	1,5,5		
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.03	0.06		2d8/30 L=46	1,5,5		
186	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.03	0.06		2d8/30 L=46	1,5,5		
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.03	0.06		2d8/30 L=46	1,5,5		
185	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.03	0.05		2d8/30 L=46	1,5,5		
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.03	0.05		2d8/30 L=46	1,5,5		
184	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.03	0.05		2d8/30 L=46	1,5,5		
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.03	0.05		2d8/30 L=46	1,5,5		
183	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.03	0.05		2d8/30 L=46	1,6,5		
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.03	0.04		2d8/30 L=46	1,6,5		
182	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.02	0.04		2d8/30 L=46	1,5,5		
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.02	0.04		2d8/30 L=46	1,5,5		
181	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.02	0.03		2d8/30 L=46	1,5,5		
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.02	0.03		2d8/30 L=46	1,5,5		
180	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.01	0.03		2d8/30 L=46	1,5,5		
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.01	0.02		2d8/30 L=46	1,5,5		
179	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.01	0.02		2d8/30 L=46	1,5,5		
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	9.68e-03	0.02		2d8/30 L=46	1,5,5		
178	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	7.10e-03	0.01		2d8/30 L=46	1,5,5		
	s=15,m=2	46.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	5.81e-03	0.01		2d8/30 L=46	1,5,5		
						M_T= 16		Z=700.0		N=2739		N=2829			
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc		Staffe	Rif.	cmb	
197	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.04	0.07		2d8/30 L=46	1,18,17		
	s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.04	0.07		2d8/30 L=46	1,18,17		
219	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.04	0.07		2d8/30 L=46	1,17,17		
	s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.04	0.07		2d8/30 L=46	1,17,17		
217	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.04	0.07		2d8/30 L=46	1,17,17		
	s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.04	0.07		2d8/30 L=46	1,17,17		
215	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.04	0.06		2d8/30 L=46	1,17,17		
	s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.04	0.06		2d8/30 L=46	1,17,17		
212	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.04	0.06		2d8/30 L=46	1,17,17		
	s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.03	0.06		2d8/30 L=46	1,17,17		
208	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.03	0.06		2d8/30 L=46	1,18,17		
	s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.03	0.06		2d8/30 L=46	1,18,17		
204	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.03	0.06		2d8/30 L=46	1,17,17		
	s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.03	0.06		2d8/30 L=46	1,17,17		
201	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.03	0.05		2d8/30 L=46	1,17,17		
	s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.03	0.05		2d8/30 L=46	1,17,17		
199	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.03	0.05		2d8/30 L=46	1,17,17		
	s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.03	0.05		2d8/30 L=46	1,17,17		
210	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.03	0.05		2d8/30 L=46	1,18,17		
	s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.03	0.05		2d8/30 L=46	1,18,17		
206	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.03	0.05		2d8/30 L=46	1,17,17		
	s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.03	0.05		2d8/30 L=46	1,17,17		
203	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.03	0.04		2d8/30 L=46	1,17,17		
	s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.03	0.04		2d8/30 L=46	1,17,17		
222	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.02	0.04		2d8/30 L=46	1,17,17		
	s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.02	0.04		2d8/30 L=46	1,17,17		
221	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.02	0.04		2d8/30 L=46	1,17,17		
	s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.02	0.04		2d8/30 L=46	1,17,17		
220	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.02	0.04		2d8/30 L=46	1,17,17		
	s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.02	0.03		2d8/30 L=46	1,17,17		
218	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.02	0.03		2d8/30 L=46	1,17,17		
	s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.02	0.03		2d8/30 L=46	1,17,17		
216	ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.02	0.03		2d8/30 L=46	1,17,17		

s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.01	0.02	2d8/30 L=46	1,17,17
214 ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.01	0.02	2d8/30 L=46	1,17,17
s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	0.01	0.02	2d8/30 L=46	1,17,17
211 ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	9.35e-03	0.02	2d8/30 L=46	1,17,17
s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	8.40e-03	0.01	2d8/30 L=46	1,17,17
207 ok,NV	0.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	6.50e-03	0.01	2d8/30 L=46	1,17,17
s=23,m=2	46.0	0.26	2.3	2.3	0.0	0.14	0.0	5.55e-03	9.70e-03	2d8/30 L=46	1,17,17
M_T= 17 Z=350.0 N=1994 N=2005											
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
198 ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	4.16e-03	7.28e-03	2d8/30 L=38	1,5,5
s=15,m=2	38.1	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	4.59e-03	8.02e-03	2d8/30 L=38	1,5,5
213 ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	7.78e-03	0.01	2d8/30 L=53	1,5,5
s=15,m=2	52.8	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	8.60e-03	0.02	2d8/30 L=53	1,5,5
209 ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.01	0.02	2d8/30 L=53	1,5,5
s=15,m=2	52.8	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.01	0.02	2d8/30 L=53	1,5,5
205 ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.01	0.02	2d8/30 L=53	1,5,5
s=15,m=2	52.8	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.01	0.02	2d8/30 L=53	1,5,5
202 ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.02	0.03	2d8/30 L=53	1,5,5
s=15,m=2	52.8	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.02	0.03	2d8/30 L=53	1,5,5
200 ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.02	0.03	2d8/30 L=53	1,5,5
s=15,m=2	52.8	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.0	0.02	0.03	2d8/30 L=53	1,5,5
M_T= 18 Z=398.4 N=2021 N=2191											
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
223 ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	3.71e-03	6.05e-03	2d8/30 L=34	1,17,17
s=17,m=2	33.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	4.04e-03	6.58e-03	2d8/30 L=34	1,17,17
225 ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	5.94e-03	9.60e-03	2d8/30 L=42	1,17,17
s=17,m=2	41.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	6.44e-03	0.01	2d8/30 L=42	1,17,17
226 ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	7.44e-03	0.01	2d8/30 L=42	1,17,17
s=17,m=2	41.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	7.95e-03	0.01	2d8/30 L=42	1,17,17
227 ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	8.95e-03	0.01	2d8/30 L=42	1,17,17
s=17,m=2	41.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	9.46e-03	0.02	2d8/30 L=42	1,17,17
228 ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.01	0.02	2d8/30 L=42	1,17,17
s=17,m=2	41.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.01	0.02	2d8/30 L=42	1,17,17
224 ok,NV	0.0	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.03	0.04	2d8/30 L=85	1,17,17
s=17,m=2	84.9	0.39	2.3	2.3	0.0	0.19	0.0	0.03	0.04	2d8/30 L=85	1,17,17
M_T= 19 Z=0.0 N=81 N=145											
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
520 ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	8.0	0.08	0.08	0.34	1.27	2d8/25 L=41	48,5,21
s=8,m=3	41.2	0.09	4.6	4.6	8.0	0.06	0.02	0.36	1.31	2d8/25 L=41	48,5,21
231 ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	8.0	0.06	0.02	0.29	1.01	2d8/25 L=41	48,5,21
s=8,m=3	41.2	0.09	4.6	4.6	8.0	0.08	1.58e-03	0.27	0.97	2d8/25 L=41	45,5,21
485 ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	1.54e-03	0.24	0.01	2d8/25 L=75	45,17,2
s=8,m=3	75.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	4.19e-03	0.24	0.02	2d8/25 L=75	21,21,21
477 ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	5.34e-03	0.12	0.02	2d8/25 L=24	21,18,42
s=8,m=3	24.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	5.27e-03	0.11	7.01e-03	2d8/25 L=24	43,18,42
274 ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	5.96e-03	0.17	0.02	2d8/25 L=75	43,21,43
s=8,m=3	75.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	0.01	0.17	0.02	2d8/25 L=75	42,22,42
602 ok,NV	0.0	0.04	2.3	2.3	12.1	0.06	0.02	0.35	1.68	2d8/30 L=41	42,18,18
s=8,m=3	41.0	0.04	2.3	2.3	12.1	0.06	0.10	0.36	1.69	2d8/30 L=41	43,21,21
605 ok,NV	0.0	0.04	2.3	2.3	12.1	0.06	0.08	0.33	1.55	2d8/30 L=51	43,18,18
s=8,m=3	51.5	0.04	2.3	2.3	12.1	0.06	0.02	0.33	1.59	2d8/30 L=51	43,21,21
515 ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	0.01	0.12	0.02	2d8/25 L=75	43,21,43
s=8,m=3	75.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	5.01e-03	0.12	0.02	2d8/25 L=75	42,18,42
512 ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	5.72e-03	0.15	0.01	2d8/25 L=24	42,18,42
s=8,m=3	24.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	2.86e-03	0.15	9.32e-03	2d8/25 L=24	6,21,43
502 ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	3.88e-03	0.27	0.02	2d8/25 L=75	22,21,22
s=8,m=3	75.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	3.42e-03	0.26	0.01	2d8/25 L=75	43,21,1
499 ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	8.0	0.08	3.39e-03	0.27	0.96	2d8/25 L=41	43,5,22
s=8,m=3	41.3	0.09	4.6	4.6	8.0	0.08	0.02	0.28	1.01	2d8/25 L=41	42,6,22
494 ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	8.0	0.08	0.02	0.36	1.25	2d8/25 L=31	42,42,22
s=8,m=3	30.8	0.09	4.6	4.6	8.0	0.08	0.08	0.35	1.21	2d8/25 L=31	42,42,22
M_T= 20 Z=0.0 N=1 N=36											
Trave Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
293 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.09	9.57e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=39	49,33,49
s=6,m=3	38.8	0.08	4.6	4.6	0.0	0.09	3.43e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=39	52,36,52
292 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.09	3.42e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=39	54,36,54
s=6,m=3	38.8	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.82e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=39	55,33,55
290 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.82e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=50	49,33,18
s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.21e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=50	5,38,5
289 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.21e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=50	5,33,5
s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.19e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=50	18,33,18
283 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.19e-03	0.02	4.88e-03	2d8/25 L=24	22,33,22
s=6,m=3	24.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.51e-03	0.02	6.25e-03	2d8/25 L=24	17,33,1
282 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.52e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=50	22,33,6
s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.36e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=50	17,33,17
277 ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.36e-03	0.02	8.34e-03	2d8/25 L=50	22,33,22
s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	4.59e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=50	1,33,1

276	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	4.60e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=89	6,33,6
	s=6,m=3	89.1	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	6.46e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=89	6,33,17
600	ok,NV	0.0	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	0.01	0.02	0.02	2d8/30 L=89	1,22,6
	s=6,m=3	89.1	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	0.01	0.02	0.02	2d8/30 L=89	1,22,17
606	ok,NV	0.0	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	0.01	0.02	0.03	2d8/30 L=89	1,38,17
	s=6,m=3	89.1	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	0.01	0.02	0.02	2d8/30 L=89	6,38,6
603	ok,NV	0.0	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	0.01	0.03	0.02	2d8/30 L=67	6,33,6
	s=6,m=3	67.5	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	4.76e-03	0.02	0.02	2d8/30 L=67	17,33,17
355	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.34e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=24	17,33,17
	s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.98e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=50	22,33,6
351	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.98e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=50	17,33,21
	s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.30e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=50	18,33,2
545	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.30e-03	0.02	5.65e-03	2d8/25 L=24	22,33,6
	s=6,m=3	24.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.26e-03	0.02	5.47e-03	2d8/25 L=24	21,36,17
544	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.26e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=50	21,33,21
	s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.08e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=50	2,33,2
541	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.08e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=50	2,33,2
	s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.01e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=50	52,36,21
265	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.00e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=54	52,36,21
	s=6,m=3	53.6	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	3.43e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=54	49,33,2
460	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	3.43e-03	0.03	0.02	2d8/25 L=54	49,33,49
	s=6,m=3	53.6	0.08	4.6	4.6	0.0	0.09	5.81e-03	0.03	0.02	2d8/25 L=54	52,36,52
263	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.09e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=66	51,36,52
	s=6,m=3	66.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	0.01	0.02	0.02	2d8/25 L=66	49,33,49
262	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	0.02	0.03	0.04	2d8/25 L=160	17,18,18
	s=6,m=3	160.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	0.02	0.03	0.04	2d8/25 L=160	54,5,5
261	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.09	0.02	0.04	0.04	2d8/25 L=52	55,55,55
	s=6,m=3	52.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.09	6.99e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=52	55,54,55
260	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.09	6.99e-03	0.03	0.02	2d8/25 L=22	55,34,2
	s=6,m=3	22.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	0.01	0.03	0.03	2d8/25 L=22	54,34,2
259	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	0.01	0.04	0.03	2d8/25 L=116	55,45,2
	s=6,m=3	116.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	8.22e-03	0.04	0.03	2d8/25 L=116	21,42,21
476	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	8.22e-03	0.03	0.02	2d8/25 L=50	21,42,21
	s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	5.10e-04	0.02	4.00e-03	2d8/25 L=50	55,43,55
284	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	5.03e-04	0.02	0.01	2d8/25 L=50	49,43,2
	s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.85e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=50	21,42,21
236	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.85e-03	0.02	7.15e-03	2d8/25 L=24	21,43,21
	s=6,m=3	24.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.09e-03	0.02	3.97e-03	2d8/25 L=24	22,42,2
232	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.09e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=50	17,43,17
	s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.34e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=50	6,42,6
483	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.34e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=50	6,42,6
	s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.08e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=50	17,43,17
601	ok,NV	0.0	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	2.20e-03	0.01	7.25e-03	2d8/30 L=36	17,43,17
	s=6,m=3	35.6	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	5.37e-03	0.02	0.01	2d8/30 L=36	6,42,6
604	ok,NV	0.0	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	5.37e-03	0.02	0.02	2d8/30 L=69	6,42,6
	s=6,m=3	69.1	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	8.05e-03	0.02	0.02	2d8/30 L=69	1,43,17
250	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	3.96e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=69	1,43,1
	s=6,m=3	69.1	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	3.55e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=69	18,43,22
249	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	3.55e-03	0.01	0.02	2d8/25 L=69	22,22,22
	s=6,m=3	69.1	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	3.90e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=69	1,22,1
248	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	3.90e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=69	1,42,1
	s=6,m=3	69.1	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.90e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=69	22,42,22
247	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.90e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=50	17,42,18
	s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.82e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=50	1,42,5
246	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.82e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=50	6,42,5
	s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.36e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=50	18,42,18
245	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.36e-03	0.02	5.93e-03	2d8/25 L=24	17,43,2
	s=6,m=3	24.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.19e-03	0.02	5.19e-03	2d8/25 L=24	42,42,21
244	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.18e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=50	21,42,21
	s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.28e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=50	2,42,2
241	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	2.28e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=50	2,43,18
	s=6,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.69e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=50	54,42,5
238	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.05	1.68e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=39	54,42,54
	s=6,m=3	38.8	0.08	4.6	4.6	0.0	0.09	4.98e-03	0.04	0.01	2d8/25 L=39	55,43,55
237	ok,ok	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.09	4.98e-03	0.05	0.03	2d8/25 L=53	55,43,55
	s=6,m=3	52.8	0.08	4.6	4.6	0.0	0.09	0.01	0.04	0.02	2d8/25 L=53	55,42,54
M_T= 24 Z=0.0 N=36 N=109												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
383	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	1.67e-03	0.02	0.03	2d8/25 L=42	17,36,39
	s=3,m=3	42.5	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	0.03	0.03	0.05	2d8/25 L=42	39,36,39
366	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.07	0.05	0.07	2d8/25 L=300	22,18,22
	s=3,m=3	300.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.06	0.04	0.07	2d8/25 L=300	17,1,1
343	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.05	0.05	0.07	2d8/25 L=44	38,33,38
	s=3,m=3	44.4	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	0.01	0.04	0.06	2d8/25 L=44	38,33,38
340	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	0.01	4.83e-03	6.51e-03	2d8/25 L=50	38,33,38
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	5.62e-03	0.02	0.03	2d8/25 L=50	38,33,38
335	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	5.62e-03	0.01	0.02	2d8/25 L=77	38,2,6

	s=3,m=3	76.6	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	3.11e-03	0.01	0.02	2d8/25 L=77 17,51,17
327	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	3.11e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50 17,55,17
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.71e-03	9.91e-03	9.86e-03	2d8/25 L=50 6,49,6
516	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.71e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50 6,49,6
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.35e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50 17,55,17
322	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.35e-03	0.01	5.80e-03	2d8/25 L=24 17,49,18
	s=3,m=3	24.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.15e-03	0.01	4.97e-03	2d8/25 L=24 1,52,5
316	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.15e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50 17,49,17
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.20e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50 6,49,6
312	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.20e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=50 6,49,8
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.89e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=50 39,55,1
308	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.89e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=27 36,51,36
	s=3,m=3	26.8	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	5.41e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=27 33,49,33
294	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	5.41e-03	0.03	0.04	2d8/25 L=36 33,33,33
	s=3,m=3	35.7	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	0.02	0.03	0.03	2d8/25 L=36 33,36,36
M_T= 25 Z=0.0 N=1 N=79											
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe Rif. cmb
384	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	3.51e-03	0.04	0.05	2d8/25 L=26 44,43,43
	s=3,m=3	26.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	0.03	0.03	0.04	2d8/25 L=26 43,43,43
382	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	0.03	0.18	0.27	2d8/25 L=26 43,43,43
	s=3,m=3	26.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.12	0.19	0.28	2d8/25 L=26 43,43,43
365	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.05	0.04	0.06	2d8/25 L=285 1,18,1
	s=3,m=3	285.5	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.06	0.04	0.07	2d8/25 L=285 22,18,22
344	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.06	0.07	0.10	2d8/25 L=40 42,42,42
	s=3,m=3	40.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	0.01	0.06	0.08	2d8/25 L=40 42,42,42
341	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	0.01	8.34e-03	0.01	2d8/25 L=68 42,43,43
	s=3,m=3	68.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.65e-03	0.02	0.03	2d8/25 L=68 42,42,42
331	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.65e-03	0.01	0.02	2d8/25 L=68 42,18,5
	s=3,m=3	68.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.19e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=68 43,55,18
328	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.20e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50 43,55,18
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.99e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50 5,53,5
325	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.99e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50 5,55,5
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.22e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50 17,55,18
319	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.23e-03	0.01	5.62e-03	2d8/25 L=24 18,55,43
	s=3,m=3	24.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.62e-03	0.01	6.03e-03	2d8/25 L=24 42,49,42
315	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.59e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50 42,49,42
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.76e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=50 43,55,43
309	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.76e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=50 43,55,43
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	7.75e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=50 42,54,42
295	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	7.75e-03	0.03	0.03	2d8/25 L=62 42,42,42
	s=3,m=3	62.5	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	0.02	0.03	0.03	2d8/25 L=62 43,43,43
M_T= 26 Z=0.0 N=17 N=77											
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe Rif. cmb
490	ok,ok	0.0	0.06	2.3	2.3	0.0	0.07	0.04	0.04	0.03	2d8/30 L=68 42,54,42
	s=7,m=3	67.5	0.06	2.3	2.3	0.0	0.07	7.04e-03	0.03	0.02	2d8/30 L=68 18,55,43
385	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	5.18e-03	0.09	0.07	2d8/25 L=30 18,43,43
	s=7,m=3	30.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	0.06	0.10	0.08	2d8/25 L=30 43,43,43
524	ok,ok	0.0	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	0.04	0.04	0.03	2d8/30 L=200 42,54,6
	s=7,m=3	200.0	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	0.05	0.04	0.04	2d8/30 L=200 43,55,17
371	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	0.05	0.08	0.07	2d8/25 L=30 42,42,42
	s=7,m=3	30.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	7.40e-03	0.07	0.06	2d8/25 L=30 42,42,42
536	ok,ok	0.0	0.06	2.3	2.3	0.0	0.07	0.01	0.01	0.01	2d8/30 L=61 42,55,43
	s=7,m=3	60.5	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	6.53e-03	0.02	0.02	2d8/30 L=61 42,54,42
388	ok,ok	0.0	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	6.53e-03	0.01	0.01	2d8/30 L=61 42,6,6
	s=7,m=3	60.5	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	3.10e-03	9.46e-03	9.41e-03	2d8/30 L=61 43,43,17
332	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.28e-03	0.01	8.11e-03	2d8/25 L=57 43,55,17
	s=7,m=3	57.1	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.40e-03	0.01	8.37e-03	2d8/25 L=57 6,54,6
329	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.40e-03	0.02	8.30e-03	2d8/25 L=57 6,54,22
	s=7,m=3	57.1	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.30e-03	0.02	8.18e-03	2d8/25 L=57 1,55,1
323	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.30e-03	0.02	8.12e-03	2d8/25 L=57 1,55,1
	s=7,m=3	57.1	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.72e-03	0.02	8.36e-03	2d8/25 L=57 42,54,22
317	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.72e-03	0.03	9.00e-03	2d8/25 L=57 42,54,42
	s=7,m=3	57.1	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	3.83e-03	0.03	8.34e-03	2d8/25 L=57 43,55,43
313	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	3.83e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=57 43,55,43
	s=7,m=3	57.1	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	0.01	0.03	0.01	2d8/25 L=57 42,54,42
306	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	0.01	0.04	0.03	2d8/25 L=66 42,54,42
	s=7,m=3	66.1	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	0.03	0.04	0.02	2d8/25 L=66 42,55,43
M_T= 27 Z=0.0 N=21 N=94											
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe Rif. cmb
508	ok,ok	0.0	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	0.05	0.04	0.03	2d8/30 L=97 34,50,34
	s=7,m=3	97.5	0.06	2.3	2.3	0.0	0.07	0.05	0.03	0.03	2d8/30 L=97 35,51,35
423	ok,ok	0.0	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	0.04	0.04	0.03	2d8/30 L=200 42,54,42
	s=7,m=3	200.0	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	0.05	0.04	0.04	2d8/30 L=200 43,55,17
345	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	0.04	0.04	0.03	2d8/25 L=64 34,34,34
	s=7,m=3	64.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	6.73e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=64 34,33,34
342	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	6.73e-03	0.01	8.64e-03	2d8/25 L=61 34,36,35
	s=7,m=3	61.4	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	4.68e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=61 34,33,34

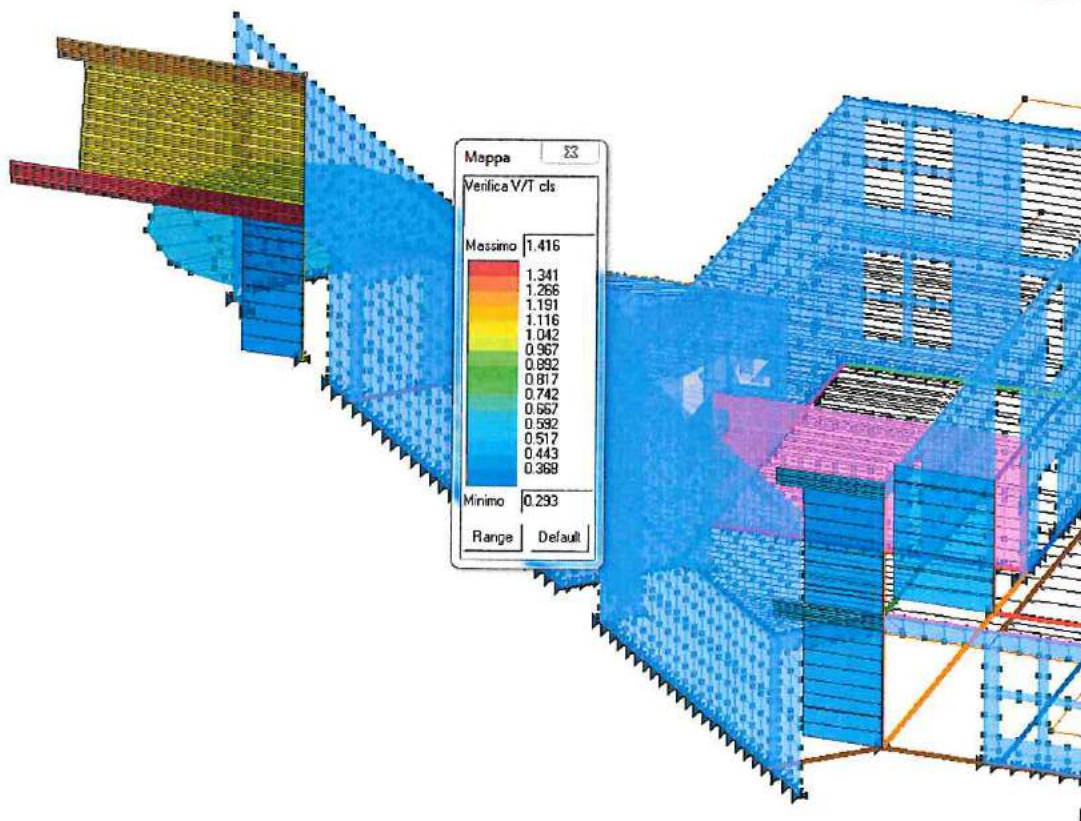
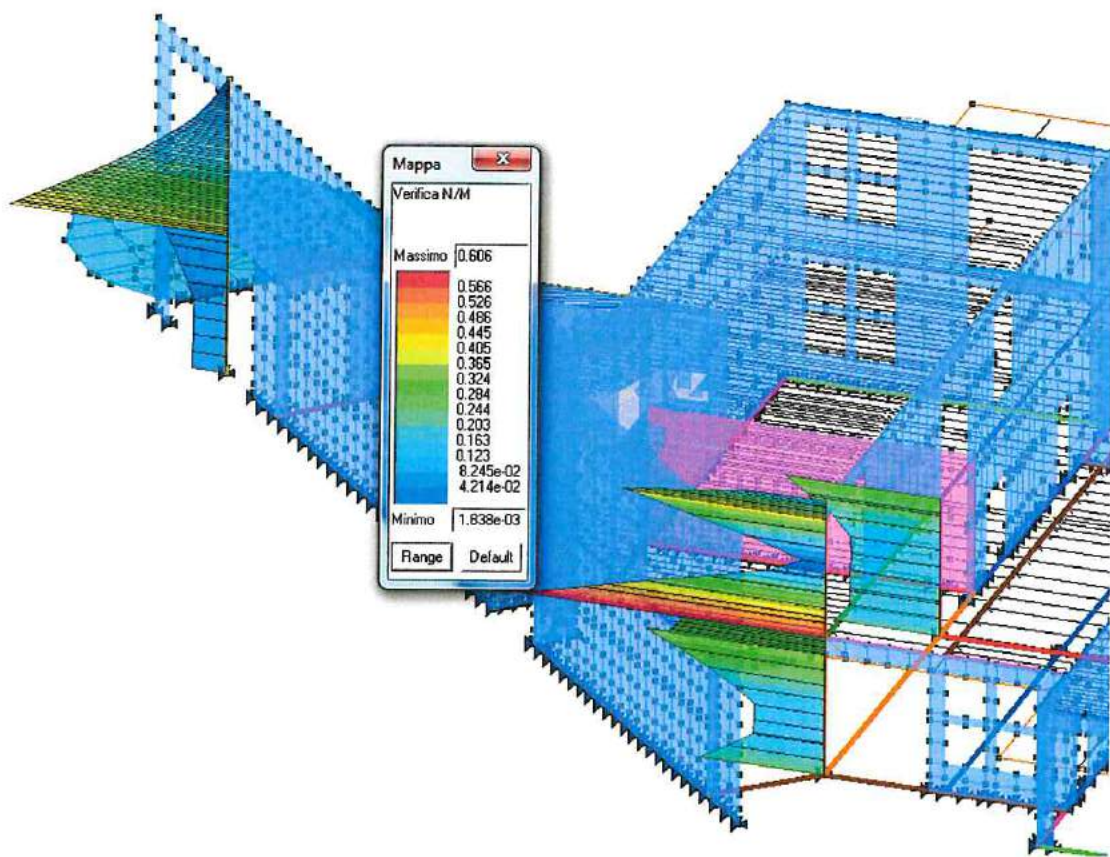
336	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	4.68e-03	0.01	9.64e-03	2d8/25 L=61	34,54,6
	s=7,m=3	61.3	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.42e-03	0.01	8.09e-03	2d8/25 L=61	17,55,17
330	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.42e-03	0.02	8.67e-03	2d8/25 L=61	17,54,17
	s=7,m=3	61.4	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.76e-03	0.02	9.04e-03	2d8/25 L=61	6,54,6
326	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.76e-03	0.02	8.83e-03	2d8/25 L=61	6,54,1
	s=7,m=3	61.4	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.82e-03	0.02	8.88e-03	2d8/25 L=61	22,54,22
318	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	2.82e-03	0.03	9.16e-03	2d8/25 L=61	22,54,22
	s=7,m=3	61.4	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	3.58e-03	0.02	8.56e-03	2d8/25 L=61	35,52,1
314	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	3.58e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=61	35,52,35
	s=7,m=3	61.4	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	9.96e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=61	34,49,34
307	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	9.96e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=70	34,33,34
	s=7,m=3	70.3	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	0.02	0.03	0.02	2d8/25 L=70	34,36,35
M_T= 28 Z=0.0 N=79 N=109												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
493	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.08	5.11e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=28	54,22,22
	s=5,m=3	27.5	0.07	4.6	4.6	0.0	0.08	0.01	7.10e-03	9.05e-03	2d8/25 L=28	22,22,49
492	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.08	0.01	0.07	0.10	2d8/25 L=28	22,54,54
	s=5,m=3	27.5	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	0.05	0.08	0.11	2d8/25 L=28	54,54,54
491	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	0.04	0.05	0.07	2d8/25 L=151	17,17,17
	s=5,m=3	151.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.08	0.04	0.01	0.02	2d8/25 L=151	17,54,54
489	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.21	0.30	0.20	2d8/25 L=49	22,22,22
	s=6,m=3	49.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.06	0.28	0.18	2d8/25 L=49	22,22,22
469	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.06	0.12	0.05	2d8/25 L=28	22,22,22
	s=6,m=3	28.5	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.02	0.14	0.06	2d8/25 L=28	55,22,22
468	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.02	0.06	0.02	2d8/25 L=80	55,18,55
	s=6,m=3	80.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.03	0.07	0.03	2d8/25 L=80	54,22,54
466	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.01	0.03	0.02	2d8/25 L=89	54,33,55
	s=6,m=3	89.1	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.01	0.05	0.03	2d8/25 L=89	54,34,22
464	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.01	0.04	0.02	2d8/25 L=68	54,21,22
	s=6,m=3	67.6	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	3.71e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=68	55,17,55
462	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	3.64e-03	0.04	0.01	2d8/25 L=68	55,21,1
	s=6,m=3	67.6	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	6.10e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=68	18,21,22
458	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	6.16e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=68	18,22,17
	s=6,m=3	67.6	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	4.21e-03	0.04	0.01	2d8/25 L=68	54,22,6
455	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	4.24e-03	0.04	0.01	2d8/25 L=68	54,22,6
	s=6,m=3	67.6	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.01	0.05	0.02	2d8/25 L=68	55,22,17
453	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.01	0.05	0.02	2d8/25 L=90	55,18,55
	s=6,m=3	89.7	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.01	0.04	0.02	2d8/25 L=90	54,34,54
513	ok,NV	0.0	0.04	2.3	2.3	0.0	0.03	0.05	0.05	0.04	2d8/30 L=130	55,33,55
	s=6,m=3	130.0	0.04	2.3	2.3	0.0	0.07	0.04	0.05	0.04	2d8/30 L=130	54,34,54
447	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.04	0.08	0.07	2d8/25 L=25	55,50,54
	s=6,m=3	25.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.01	0.09	0.08	2d8/25 L=25	54,50,54
324	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	7.22e-03	0.04	0.03	2d8/25 L=50	33,49,49
	s=6,m=3	50.2	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.02	0.02	0.01	2d8/25 L=50	49,52,52
445	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.05	0.06	0.06	2d8/25 L=20	49,52,52
	s=6,m=3	19.8	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.03	0.07	0.07	2d8/25 L=20	55,52,52
390	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.03	0.03	0.03	2d8/25 L=160	55,1,1
	s=6,m=3	160.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.05	0.04	0.04	2d8/25 L=160	54,22,22
443	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.04	0.04	0.04	2d8/25 L=70	55,55,55
	s=6,m=3	70.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.02	0.04	0.04	2d8/25 L=70	54,54,54
444	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.01	0.06	0.05	2d8/25 L=25	42,53,53
	s=6,m=3	25.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.03	0.05	0.04	2d8/25 L=25	52,53,56
442	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.03	0.05	0.03	2d8/25 L=130	55,41,55
	s=6,m=3	130.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.06	0.06	0.04	2d8/25 L=130	54,42,54
441	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.03	0.04	0.03	2d8/25 L=129	55,41,55
	s=6,m=3	128.6	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.02	0.05	0.04	2d8/25 L=129	54,42,54
439	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.02	0.04	0.02	2d8/25 L=79	54,22,54
	s=6,m=3	78.6	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	6.18e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=79	55,18,55
437	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	6.17e-03	0.03	0.02	2d8/25 L=79	55,17,2
	s=6,m=3	78.6	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	9.39e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=79	54,21,21
432	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	9.37e-03	0.03	0.02	2d8/25 L=79	54,44,54
	s=6,m=3	78.6	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.01	0.03	0.02	2d8/25 L=79	55,43,55
429	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.01	0.04	0.04	2d8/25 L=66	55,53,55
	s=6,m=3	65.7	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.03	0.04	0.03	2d8/25 L=66	54,54,54
426	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.05	0.07	0.05	2d8/25 L=80	55,18,18
	s=6,m=3	80.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.05	0.04	0.02	2d8/25 L=80	18,18,55
425	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.05	0.12	0.07	2d8/25 L=90	18,18,18
	s=6,m=3	90.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.19	0.16	0.11	2d8/25 L=90	22,18,18
411	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.08	0.08	8.53e-03	0.01	2d8/25 L=136	21,55,55
	s=5,m=3	136.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	0.04	0.06	0.08	2d8/25 L=136	21,21,21
395	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	0.05	0.04	0.06	2d8/25 L=77	55,55,55
	s=5,m=3	76.5	0.07	4.6	4.6	0.0	0.08	7.43e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=77	55,55,55
M_T= 29 Z=0.0 N=130 N=1045												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
386	ok,ok	0.0	0.07	2.3	2.3	0.0	0.05	0.96	0.18	0.14	2d8/30 L=812	21,22,21
	s=4,m=3	811.7	0.07	2.3	2.3	0.0	0.05	0.56	0.15	0.11	2d8/30 L=812	2,2,2
334	NV,ok	0.0	0.07	2.3	2.3	0.0	0.05	0.58	0.16	0.13	2d8/30 L=1005	2,2,2

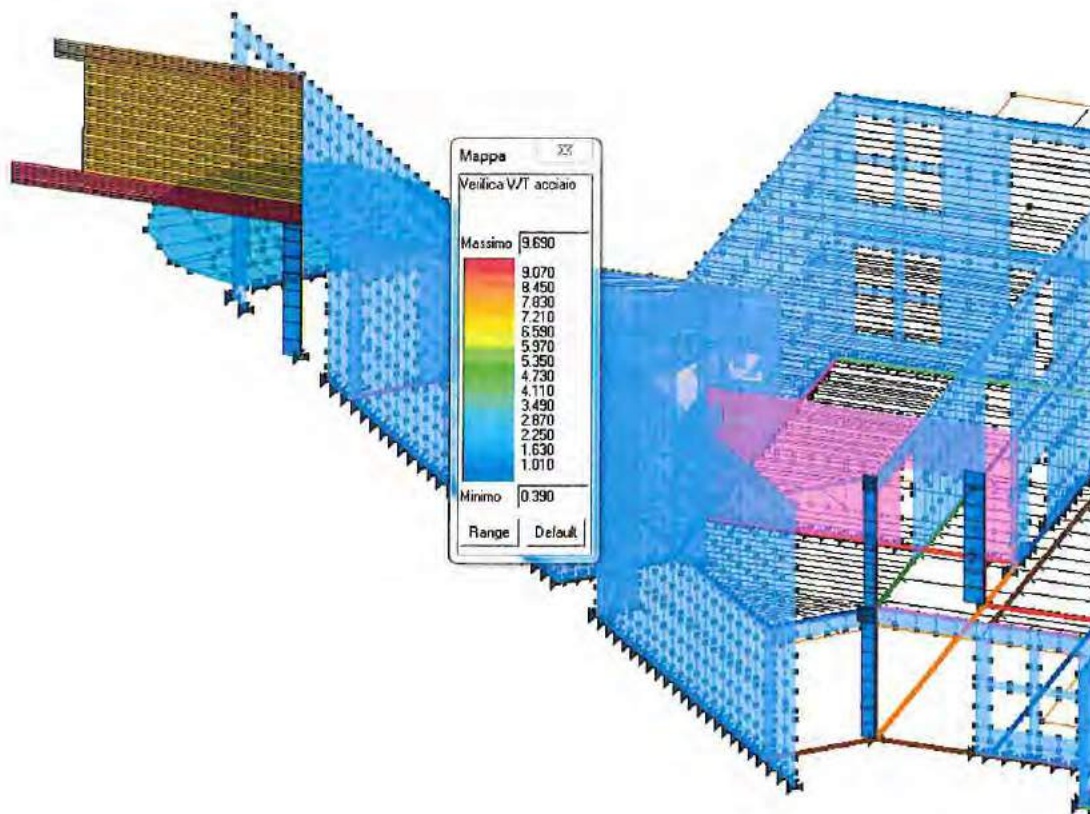
		s=4,m=3	1004.8	0.07	2.3	2.3	0.0	0.05	1.37	0.23	0.18	2d8/30 L=1005 21,21,21
								M_T= 30	Z=0.0	N=93	N=153	
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc		Staffe Rif. cmb
479	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	0.02	0.06	0.03		2d8/25 L=277 42,2,18
	s=7,m=3	297.5	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	0.09	0.08	0.05		2d8/25 L=277 5,1,5
358	ok,ok	0.0	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	0.12	0.07	0.06		2d8/30 L=298 5,5,5
	s=7,m=3	297.5	0.06	2.3	2.3	0.0	0.05	0.02	0.05	0.04		2d8/30 L=298 35,6,18
								M_T= 31	Z=0.0	N=105	N=142	
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc		Staffe Rif. cmb
481	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	0.25	0.16	0.11		2d8/25 L=239 2,18,2
	s=8,m=3	259.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	0.05	0.08	6.19e-03		2d8/25 L=239 2,18,34
459	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	0.05	0.13	0.08		2d8/25 L=38 2,18,2
	s=8,m=3	38.5	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	0.02	0.14	0.10		2d8/25 L=38 17,18,2
387	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	12.1	0.06	8.85e-03	0.33	1.32		2d8/25 L=50 34,18,18
	s=8,m=3	50.0	0.09	4.6	4.6	12.1	0.08	1.17e-03	0.32	1.30		2d8/25 L=50 21,21,21
517	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	9.54e-04	0.18	9.95e-03		2d8/25 L=50 35,21,21
	s=8,m=3	50.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	1.53e-03	0.18	0.01		2d8/25 L=50 2,18,2
514	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	2.77e-03	0.03	0.01		2d8/25 L=50 18,2,18
	s=8,m=3	24.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	4.95e-04	0.02	1.88e-03		2d8/25 L=24 18,2,18
511	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	1.01e-03	0.12	8.59e-03		2d8/25 L=50 21,21,5
	s=8,m=3	50.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	2.83e-03	0.12	0.01		2d8/25 L=50 18,22,18
507	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	2.60e-03	0.26	0.01		2d8/25 L=50 18,21,18
	s=8,m=3	50.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	1.67e-03	0.26	6.82e-03		2d8/25 L=50 18,21,5
500	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	8.0	0.08	1.45e-03	0.26	0.92		2d8/25 L=42 18,6,22
	s=8,m=3	42.0	0.09	4.6	4.6	8.0	0.06	0.01	0.27	0.96		2d8/25 L=42 22,6,22
495	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	8.0	0.06	0.01	0.34	1.26		2d8/25 L=32 22,6,22
	s=8,m=3	31.5	0.09	4.6	4.6	8.0	0.08	0.06	0.33	1.23		2d8/25 L=32 22,6,22
								M_T= 32	Z=0.0	P=1	P=2	
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc		Staffe Rif. cmb
535	ok,NV	0.0	0.06	4.6	4.6	0.0	0.05	0.38	0.13	0.21		2d8/25 L=772 21,21,21
	s=10,m=3	811.7	0.06	4.6	4.6	0.0	0.05	0.62	0.14	0.24		2d8/25 L=772 2,1,2
534	ok,NV	0.0	0.06	4.6	4.6	0.0	0.05	0.55	0.15	0.25		2d8/25 L=171 1,1,1
	s=10,m=3	190.8	0.06	4.6	4.6	0.0	0.07	0.17	0.08	0.13		2d8/25 L=171 2,1,1
533	ok,NV	0.0	0.06	4.6	4.6	0.0	0.07	0.19	0.11	0.19		2d8/25 L=59 1,1,1
	s=10,m=3	59.0	0.06	4.6	4.6	0.0	0.05	0.05	0.13	0.22		2d8/25 L=59 54,1,1
532	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.08	0.08	0.08		2d8/25 L=46 2,17,2
	s=6,m=3	45.5	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.02	0.06	0.06		2d8/25 L=46 54,17,54
397	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.02	0.06	0.06		2d8/25 L=39 54,55,55
	s=6,m=3	39.5	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.06	0.05	0.05		2d8/25 L=39 55,55,55
531	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.04	0.04	0.04		2d8/25 L=130 55,55,55
	s=6,m=3	130.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.04	0.04	0.03		2d8/25 L=130 54,21,54
521	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.06	0.06	0.06		2d8/25 L=40 54,54,54
	s=6,m=3	40.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.02	0.08	0.07		2d8/25 L=40 54,54,54
498	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.02	0.03	0.02		2d8/25 L=41 54,50,54
	s=6,m=3	40.5	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	3.35e-03	0.02	0.01		2d8/25 L=41 55,55,55
497	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	3.40e-03	0.02	0.01		2d8/25 L=42 55,17,55
	s=6,m=3	41.7	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	2.76e-03	0.03	0.01		2d8/25 L=42 54,21,54
446	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	2.69e-03	0.03	9.27e-03		2d8/25 L=42 55,22,17
	s=6,m=3	41.7	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	3.19e-03	0.03	0.01		2d8/25 L=42 55,22,55
391	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	3.09e-03	0.03	0.01		2d8/25 L=42 55,18,54
	s=6,m=3	41.7	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	3.31e-03	0.03	9.08e-03		2d8/25 L=62 55,18,54
523	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	3.24e-03	0.02	0.01		2d8/25 L=62 55,22,55
	s=6,m=3	62.5	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.02	0.04	0.03		2d8/25 L=102 55,55,55
530	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.02	0.04	0.04		2d8/25 L=102 55,54,54
	s=6,m=3	102.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.04	0.02	0.02		2d8/25 L=79 55,21,22
529	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.08	0.08	0.07		2d8/25 L=79 22,55,55
	s=6,m=3	79.3	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.05	0.05	0.04		2d8/25 L=91 22,17,22
528	ok,ok	0.0	0.05	3.1	3.1	0.0	0.08	0.05	0.12	0.07		2d8/25 L=91 18,17,22
	s=6,m=3	90.7	0.05	3.1	3.1	0.0	0.04	0.18	0.16	0.11		2d8/25 L=136 21,21,21
526	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.08	0.08	0.01	0.02		2d8/25 L=136 21,21,21
	s=5,m=3	136.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	0.06	0.06	0.09		2d8/25 L=77 55,55,55
525	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.08	0.04	0.03	0.04		2d8/25 L=77 59,54,54
	s=5,m=3	76.5	0.07	4.6	4.6	0.0	0.08	4.61e-03	0.02	0.02		
								M_T= 33	Z=0.0	N=151	N=216	
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc		Staffe Rif. cmb
563	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	0.03	0.05	0.03		2d8/25 L=45 47,63,47
	s=7,m=3	44.7	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	0.01	0.06	0.04		2d8/25 L=45 47,63,47
561	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	0.01	0.03	0.01		2d8/25 L=45 47,63,47
	s=7,m=3	44.8	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	1.22e-03	0.02	5.27e-03		2d8/25 L=45 47,62,46
559	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	1.22e-03	0.02	5.55e-03		2d8/25 L=45 47,58,1
	s=7,m=3	44.8	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.90e-03	0.03	8.07e-03		2d8/25 L=45 8,59,8
557	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.90e-03	0.02	6.88e-03		2d8/25 L=45 8,59,8
	s=7,m=3	44.8	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.37e-03	0.02	6.22e-03		2d8/25 L=45 1,58,1
554	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.37e-03	0.02	6.39e-03		2d8/25 L=45 1,62,1
	s=7,m=3	44.7	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.48e-03	0.02	6.58e-03		2d8/25 L=45 6,58,8
553	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.48e-03	0.02	6.51e-03		2d8/25 L=45 6,62,6
	s=7,m=3	44.8	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.42e-03	0.02	6.42e-03		2d8/25 L=45 21,62,17

551	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.42e-03	0.01	6.39e-03	2d8/25 L=45 21,62,21
	s=7,m=3	44.7	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.52e-03	0.01	6.53e-03	2d8/25 L=45 2,62,2
549	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.52e-03	9.32e-03	6.72e-03	2d8/25 L=45 2,55,2
	s=7,m=3	44.7	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.40e-03	9.26e-03	6.22e-03	2d8/25 L=45 42,54,21
527	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	1.42e-03	7.67e-03	6.14e-03	2d8/25 L=45 46,45,42
	s=7,m=3	44.8	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	3.67e-03	9.28e-03	7.78e-03	2d8/25 L=45 43,48,43
452	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	3.64e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=45 43,47,43
	s=7,m=3	44.7	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	8.00e-03	0.01	7.93e-03	2d8/25 L=45 43,46,42
546	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	7.99e-03	0.03	0.02	2d8/25 L=52 43,47,43
	s=7,m=3	52.5	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	0.03	0.04	0.03	2d8/25 L=52 43,47,43
539	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	0.03	0.04	0.03	2d8/25 L=200 42,62,22
	s=7,m=3	200.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	0.03	0.04	0.03	2d8/25 L=200 43,63,1
537	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.05	0.06	0.07	0.05	2d8/25 L=43 42,46,42
	s=7,m=3	43.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	6.72e-03	0.06	0.04	2d8/25 L=43 34,46,42
394	ok,ok	0.0	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	6.72e-03	0.02	8.58e-03	2d8/25 L=59 34,62,42
	s=7,m=3	59.5	0.08	3.1	3.1	0.0	0.08	0.01	0.03	0.01	2d8/25 L=59 43,63,43
M_T= 35 Z=0.0 N=205 N=219											
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe Rif. cmb
577	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.09	3.13e-03	0.07	0.04	2d8/25 L=32 58,61,61
	s=4,m=3	31.8	0.09	3.1	3.1	0.0	0.09	0.04	0.06	0.04	2d8/25 L=32 61,61,61
576	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	0.02	0.03	0.02	2d8/25 L=160 61,59,59
	s=4,m=3	160.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	0.03	0.03	0.02	2d8/25 L=160 58,21,22
575	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.09	0.04	0.04	0.03	2d8/25 L=58 58,58,58
	s=4,m=3	58.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.09	0.02	0.06	0.04	2d8/25 L=58 58,58,58
574	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	0.01	0.09	0.02	2d8/25 L=117 8,47,8
	s=4,m=3	117.3	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	6.53e-03	0.08	0.01	2d8/25 L=117 1,47,1
573	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	6.54e-03	0.06	0.01	2d8/25 L=87 1,47,1
	s=4,m=3	87.2	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	4.35e-03	0.06	0.01	2d8/25 L=87 8,47,8
572	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	4.38e-03	0.04	0.01	2d8/25 L=87 8,47,8
	s=4,m=3	87.2	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	5.21e-03	0.04	0.01	2d8/25 L=87 2,47,1
571	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	5.20e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=87 1,6,2
	s=4,m=3	87.2	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	3.54e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=87 7,6,7
570	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	3.55e-03	0.06	7.82e-03	2d8/25 L=45 1,47,1
	s=4,m=3	44.5	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	8.38e-04	0.05	3.55e-03	2d8/25 L=45 8,47,8
440	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	9.04e-04	0.07	5.96e-03	2d8/25 L=43 8,47,8
	s=4,m=3	42.7	0.09	3.1	3.1	0.0	0.09	1.33e-03	0.07	5.93e-03	2d8/25 L=43 1,47,1
569	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.09	1.33e-03	0.09	6.95e-03	2d8/25 L=87 1,47,1
	s=4,m=3	87.2	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	0.02	0.11	0.02	2d8/25 L=87 8,47,8
568	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.08	6.54e-03	0.01	0.02	2d8/25 L=93 44,45,1
	s=5,m=3	92.5	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	0.01	0.02	0.03	2d8/25 L=93 8,44,8
567	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	0.01	0.02	0.03	2d8/25 L=100 8,18,8
	s=5,m=3	100.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	6.09e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=100 1,17,1
566	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	6.09e-03	8.55e-03	0.01	2d8/25 L=24 1,45,1
	s=5,m=3	24.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	3.81e-03	3.16e-03	3.73e-03	2d8/25 L=24 64,50,64
565	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	3.80e-03	0.01	0.02	2d8/25 L=92 64,21,8
	s=5,m=3	91.7	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	0.01	0.02	0.03	2d8/25 L=92 17,17,1
564	ok,NV	0.0	0.07	4.6	4.6	0.0	0.05	0.01	0.03	0.03	2d8/25 L=106 17,45,17
	s=5,m=3	105.8	0.07	4.6	4.6	0.0	0.08	6.06e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=106 64,42,6
M_T= 37 Z=0.0 N=143 N=205											
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe Rif. cmb
562	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	5.93e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=48 42,62,42
	s=3,m=3	48.5	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.74e-03	0.01	0.02	2d8/25 L=48 43,64,43
560	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.74e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50 43,59,1
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.04e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50 22,61,22
558	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.04e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50 22,59,22
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.23e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50 1,63,1
556	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.23e-03	7.14e-03	5.37e-03	2d8/25 L=24 1,63,1
	s=3,m=3	24.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.24e-03	6.93e-03	5.41e-03	2d8/25 L=24 22,59,22
555	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.24e-03	9.36e-03	0.01	2d8/25 L=50 22,59,22
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.99e-03	0.01	0.01	2d8/25 L=50 2,59,1
552	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.99e-03	9.09e-03	0.01	2d8/25 L=50 2,63,2
	s=3,m=3	50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.05e-03	8.91e-03	0.01	2d8/25 L=50 42,59,21
550	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.05e-03	9.20e-03	0.01	2d8/25 L=68 42,18,21
	s=3,m=3	68.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.32e-03	0.01	0.02	2d8/25 L=68 43,18,2
548	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.32e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=68 43,48,43
	s=3,m=3	68.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	9.29e-03	6.85e-03	9.79e-03	2d8/25 L=68 43,42,42
547	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	9.29e-03	0.05	0.08	2d8/25 L=40 43,43,43
	s=3,m=3	40.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.06	0.06	0.09	2d8/25 L=40 43,43,43
542	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.07	0.05	0.07	2d8/25 L=300 17,17,17
	s=3,m=3	300.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.05	0.04	0.06	2d8/25 L=300 6,1,6
538	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	0.08	0.06	0.09	2d8/25 L=54 45,45,45
	s=3,m=3	54.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	4.26e-03	0.05	0.07	2d8/25 L=54 42,45,45
M_T= 38 Z=0.0 N=142 N=163											
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe Rif. cmb
543	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	6.30e-04	0.16	0.21	2d8/25 L=22 22,1,1
	s=8,m=3	22.5	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	0.09	0.16	0.20	2d8/25 L=22 1,1,1
540	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	0.09	0.02	0.02	2d8/25 L=253 1,1,1

s=8,m=3		273.3	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	0.34	0.11	0.14	2d8/25 L=253	1,1,1
M_T= 39 Z=0.0 N=219 N=230												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
584	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	0.03	0.12	0.07	2d8/25 L=16	34,8,8
s=4,m=3		16.5	0.09	3.1	3.1	0.0	0.09	4.93e-03	0.11	0.07	2d8/25 L=16	22,8,8
582	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.09	4.92e-03	5.28e-03	3.20e-03	2d8/25 L=83	8,1,61
s=4,m=3		83.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	0.02	0.03	0.02	2d8/25 L=83	22,22,22
580	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.09	0.02	0.02	0.01	2d8/25 L=49	22,22,64
s=4,m=3		48.6	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	7.24e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=49	22,22,22
578	ok,ok	0.0	0.09	3.1	3.1	0.0	0.05	7.24e-03	0.02	0.01	2d8/25 L=49	22,58,21
s=4,m=3		48.6	0.09	3.1	3.1	0.0	0.09	2.42e-03	8.31e-03	3.23e-03	2d8/25 L=49	58,59,59
M_T= 40 Z=0.0 N=210 N=260												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
594	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	0.02	0.05	0.02	2d8/25 L=70	63,62,62
s=3,m=3		69.6	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	8.62e-03	0.05	0.03	2d8/25 L=70	63,63,63
593	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	8.62e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=70	63,58,63
s=3,m=3		69.6	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.23e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=70	62,58,62
592	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.24e-03	0.03	0.02	2d8/25 L=100	62,58,6
s=3,m=3		100.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.04e-03	0.03	0.02	2d8/25 L=100	3,58,3
591	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.01e-03	0.02	6.70e-03	2d8/25 L=26	3,64,63
s=3,m=3		26.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	5.94e-03	0.02	6.40e-03	2d8/25 L=26	18,58,62
590	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	5.90e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=100	18,8,18
s=3,m=3		100.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.56e-03	0.02	0.02	2d8/25 L=100	5,8,5
589	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.56e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=74	5,63,5
s=3,m=3		73.5	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	4.52e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=74	18,63,18
588	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	1.69e-03	0.05	0.01	2d8/25 L=73	5,63,5
s=3,m=3		73.5	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	7.04e-03	0.05	0.02	2d8/25 L=73	18,63,18
587	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	7.04e-03	0.05	0.02	2d8/25 L=100	18,63,18
s=3,m=3		100.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.28e-03	0.05	0.02	2d8/25 L=100	5,63,5
586	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.16e-03	0.05	0.02	2d8/25 L=26	1,63,5
s=3,m=3		26.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	6.01e-04	0.04	5.13e-03	2d8/25 L=26	18,63,5
585	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	4.51e-04	0.03	9.73e-03	2d8/25 L=50	18,8,18
s=3,m=3		50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.16e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=50	5,8,5
583	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	2.17e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=50	5,8,5
s=3,m=3		50.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	3.51e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=50	47,8,18
581	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.06	3.48e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=53	47,8,47
s=3,m=3		52.8	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	5.28e-03	0.03	0.01	2d8/25 L=53	47,8,46
579	ok,NV	0.0	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	5.28e-03	0.04	0.02	2d8/25 L=53	47,47,47
s=3,m=3		52.8	0.08	4.6	4.6	0.0	0.08	0.03	0.05	0.04	2d8/25 L=53	47,47,47
M_T= 41 Z=0.0 N=260 N=269												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
598	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	6.13e-04	9.18e-03	0.01	2d8/25 L=32	64,48,48
s=8,m=3		32.4	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	0.01	0.02	0.02	2d8/25 L=32	48,48,48
597	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	0.02	0.03	0.03	2d8/25 L=160	17,3,3
s=8,m=3		160.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	0.02	0.03	0.03	2d8/25 L=160	6,2,6
596	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.06	0.01	0.02	0.02	2d8/25 L=72	61,7,7
s=8,m=3		71.8	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	4.65e-04	0.01	7.44e-03	2d8/25 L=72	42,64,64
595	ok,NV	0.0	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	4.67e-04	0.12	0.15	2d8/25 L=9	42,63,63
s=8,m=3		9.3	0.09	4.6	4.6	0.0	0.08	0.03	0.12	0.15	2d8/25 L=9	63,63,63
M_T= 21 Z=350.0 N=1978 N=2005												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
463	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.01	0.03	0.02	2d8/30 L=49	22,52,22
s=15,m=2		48.9	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	3.71e-03	0.03	9.42e-03	2d8/30 L=49	6,52,5
235	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	3.73e-03	0.04	0.02	2d8/30 L=49	6,50,7
s=15,m=2		48.9	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	5.27e-03	0.04	0.02	2d8/30 L=49	43,50,6
359	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	5.39e-03	0.05	0.02	2d8/30 L=49	43,8,7
s=15,m=2		48.9	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.02	0.06	0.04	2d8/30 L=49	47,6,6
363	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.02	0.06	0.02	2d8/30 L=49	47,8,22
s=15,m=2		48.9	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.10	0.10	0.08	2d8/30 L=49	6,8,8
361	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.10	0.09	0.02	2d8/30 L=76	6,6,48
s=15,m=2		75.9	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.22	0.14	0.11	2d8/30 L=76	7,8,7
270	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.15	0.17	0.15	2d8/30 L=103	7,8,8
s=15,m=2		102.8	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.16	0.09	0.02	2d8/30 L=103	8,22,45
482	ok,NV	0.0	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.20	0.22	0.03	2d8/30 L=53	8,8,7
s=15,m=2		52.8	0.22	2.3	2.3	0.0	0.12	0.15	0.26	0.09	2d8/30 L=53	45,6,6
M_T= 22 Z=350.0 N=1844 N=1847												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
264	NV,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.17	12.61	1.51	4.65	2d8/25 L=793	17,17,17
s=14,m=2		792.7	0.54	3.1	3.1	0.0	0.17	10.85	0.31	0.26	2d8/25 L=793	21,17,17
239	NV,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.17	10.73	0.31	0.26	2d8/25 L=1024	17,17,17
s=14,m=2		1023.8	0.54	3.1	3.1	0.0	0.17	10.92	1.45	4.49	2d8/25 L=1024	17,17,22
M_T= 23 Z=700.0 N=2802 N=2829												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
438	ok,NV	0.0	0.13	3.1	3.1	0.0	0.08	0.04	0.33	0.31	2d8/25 L=71	52,36,33
s=25,m=2		70.9	0.13	3.1	3.1	0.0	0.08	0.13	0.31	0.27	2d8/25 L=71	54,36,33
273	ok,NV	0.0	0.13	3.1	3.1	0.0	0.08	0.13	0.30	0.27	2d8/25 L=71	17,36,33
s=25,m=2		70.9	0.13	3.1	3.1	0.0	0.08	0.16	0.29	0.25	2d8/25 L=71	17,36,33

272	ok,NV	0.0	0.13	3.1	3.1	0.0	0.08	0.16	0.31	0.25	2d8/25 L=71	17,35,33
	s=25,m=2	70.9	0.13	3.1	3.1	0.0	0.08	0.07	0.34	0.30	2d8/25 L=71	17,35,33
267	ok,NV	0.0	0.13	3.1	3.1	0.0	0.08	0.07	0.36	0.30	2d8/25 L=63	17,55,33
	s=25,m=2	83.0	0.13	3.1	3.1	0.0	0.08	0.25	0.40	0.36	2d8/25 L=63	21,55,33
M_T= 34 Z=350.0 N=1957 N=1978												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
436	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.71	0.47	0.59	2d8/25 L=72	6,37,33
	s=15,m=2	72.1	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.27	0.33	0.39	2d8/25 L=72	7,37,33
435	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.27	0.29	0.39	2d8/25 L=72	7,37,33
	s=15,m=2	72.1	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.50	0.21	0.26	2d8/25 L=72	7,37,33
434	ok,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.50	0.20	0.26	2d8/25 L=72	7,34,33
	s=15,m=2	72.1	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.02	0.34	0.46	2d8/25 L=72	13,34,33
433	NV,NV	0.0	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	0.02	0.38	0.46	2d8/25 L=72	13,34,33
	s=15,m=2	72.1	0.30	3.1	3.1	0.0	0.14	1.19	0.51	0.69	2d8/25 L=72	7,34,7
M_T= 36 Z=350.0 N=2021 N=2045												
Trave	Note	Pos.	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Staffe	Rif. cmb
475	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.16	0.17	0.15	2d8/25 L=32	61,45,61
	s=17,m=2	32.4	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.04	0.17	0.16	2d8/25 L=32	64,45,61
474	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.02	0.15	5.39e-03	2d8/25 L=40	18,3,18
	s=17,m=2	40.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.02	0.15	7.97e-03	2d8/25 L=40	3,3,5
473	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.06	0.22	0.06	2d8/25 L=40	8,64,3
	s=17,m=2	40.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.04	0.22	0.08	2d8/25 L=40	3,64,3
472	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.04	0.27	0.06	2d8/25 L=40	64,7,64
	s=17,m=2	40.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.06	0.28	0.07	2d8/25 L=40	29,7,7
471	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.05	0.21	0.02	2d8/25 L=40	64,8,48
	s=17,m=2	40.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.02	0.21	0.03	2d8/25 L=40	64,8,8
470	ok,NV	0.0	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.05	0.19	8.58e-03	2d8/25 L=81	29,21,1
	s=17,m=2	81.1	0.54	3.1	3.1	0.0	0.21	0.06	0.20	0.01	2d8/25 L=81	8,21,22
Trave			%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc		
			2.08	27.71	12.70	72.38	0.67	12.61	12.77	36.94		
TraveM negativo iM positivo iM negativo fM positivo fLuce per V V M-i M+f V M+i M-f VEd,min VEd,max Vr1 As												
	daN cm	daN cm	daN cm	daN cm	cm	daN	daN	daN	daN	daN	daN	cm2
239	3.654e+05	3.654e+05	3.654e+05	3.654e+05	1092.00	669.16	669.16	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
264	3.654e+05	3.654e+05	3.654e+05	3.654e+05	1092.00	669.16	669.16	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
267	9.299e+05	9.299e+05	9.299e+05	9.299e+05	275.83	6742.29	6742.29	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
272	9.299e+05	9.299e+05	9.299e+05	9.299e+05	275.83	6742.29	6742.29	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
273	9.299e+05	9.299e+05	9.299e+05	9.299e+05	275.83	6742.29	6742.29	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
346	1.229e+06	1.229e+06	1.229e+06	1.229e+06	607.00	4049.88	4049.88	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
353	1.229e+06	1.229e+06	1.229e+06	1.229e+06	607.00	4049.88	4049.88	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
368	1.229e+06	1.229e+06	1.229e+06	1.229e+06	607.00	4049.88	4049.88	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
375	1.229e+06	1.229e+06	1.229e+06	1.229e+06	607.00	4049.88	4049.88	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
396	6.016e+05	2.470e+06	6.016e+05	2.470e+06	230.00	1.335e+04	1.335e+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
408	3.012e+06	6.166e+06	3.012e+06	6.166e+06	770.00	1.192e+04	1.192e+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
409	3.012e+06	6.166e+06	3.012e+06	6.166e+06	770.00	1.192e+04	1.192e+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
433	3.720e+05	3.720e+05	3.720e+05	3.720e+05	288.24	2581.41	2581.41	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
434	3.720e+05	3.720e+05	3.720e+05	3.720e+05	288.24	2581.41	2581.41	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
435	3.720e+05	3.720e+05	3.720e+05	3.720e+05	288.24	2581.41	2581.41	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
436	3.720e+05	3.720e+05	3.720e+05	3.720e+05	288.24	2581.41	2581.41	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
438	9.299e+05	9.299e+05	9.299e+05	9.299e+05	275.83	6742.29	6742.29	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
454	4.481e+05	4.481e+05	4.481e+05	4.481e+05	288.24	3109.47	3109.47	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
456	4.481e+05	4.481e+05	4.481e+05	4.481e+05	288.24	3109.47	3109.47	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
484	4.481e+05	4.481e+05	4.481e+05	4.481e+05	288.24	3109.47	3109.47	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
486	4.481e+05	4.481e+05	4.481e+05	4.481e+05	288.24	3109.47	3109.47	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
TraveM negativo iM positivo iM negativo fM positivo f V M-i M+f V M+i M-f VEd,min VEd,max Vr1 As												
	3.012e+06	6.166e+06	3.012e+06	6.166e+06		1.335e+04	1.335e+04	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0





Pilas.	M3 mx/mn	M2 mx/mn	D 2 / D 3	Q 2 / Q 3	N	V 2	V 3	T			
	-3.394e+05	-3.930e+05	-0.06	0.0	-6.998e+04	-866.94	-3181.43	-3.662e+04			
	2.568e+05	5.934e+05	0.06	0.0	-102.07	1422.20	6794.15	1.008e+05			
M_P= 1					X=2358.5 Y=1725.0						
Pilas.	Note	Stato	Quota cm	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe L=cm	ver. V/T	Rif. cmb
487	s=1,m=2	ok,ok	0.0	1.28	1.46	0d0 8+0 d16	0.25	0.32	2+2d8/20 L=306	0.38	19,43,35
	[b=1.0;1.0]		306.0	1.28	1.46	0d0 8+0 d16	0.36	0.31	2+2d8/20 L=306	0.39	22,43,35
420	s=1,m=2	ok,ok	306.0	1.28	0.19	0d0 8+0 d16	0.31	0.28	2+2d8/20 L=44	0.53	22,43,50
	[b=1.0;1.0]		350.0	1.28	0.19	0d0 8+0 d16	0.29	0.28	2+2d8/20 L=44	0.53	8,43,50
488	s=1,m=2	ok,ok	350.0	1.28	0.28	0d0 8+0 d16	0.61	0.11	2+2d8/20 L=306	0.39	22,55,43
	[b=1.0;1.0]		656.0	1.28	0.28	0d0 8+0 d16	0.40	0.10	2+2d8/20 L=306	0.39	22,55,43
510	s=1,m=2	ok,ok	656.0	1.28	0.09	0d0 8+0 d16	0.41	0.08	2+2d8/20 L=44	0.52	22,49,43
	[b=1.0;1.0]		700.0	1.28	0.09	0d0 8+0 d16	0.15	0.08	2+2d8/20 L=44	0.52	22,49,43
M_P= 2					X=2358.5 Y=2536.7						
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
230	s=1,m=2	ok,ok	0.0	1.28	1.57	0d0 8+0 d16	0.21	0.49	2+2d8/20 L=350	0.48	42,59,34
	[b=1.0;1.0]		350.0	1.28	1.57	0d0 8+0 d16	0.31	0.48	2+2d8/20 L=350	0.48	22,59,34
M_P= 3					X=330.0 Y=3335.4						
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	verif.	ver.sis	Staffe	ver. V/T	Rif. cmb
229	s=2,m=2	ok,ok	0.0	1.01	0.45	0d0 8+0 d16	0.07	0.17	2+2d6/15 L=350	0.29	18,62,61
	[b=1.0;1.0]		350.0	1.01	0.45	0d0 8+0 d16	0.13	0.16	2+2d6/15 L=350	0.29	61,62,61
291	s=2,m=2	ok,NV	350.0	1.01	0.05	0d0 8+0 d16	0.43	0.02	2+2d6/15 L=58	1.41	61,62,45
	[b=1.0;1.0]		408.3	1.01	0.05	0d0 8+0 d16	0.35	0.01	2+2d6/15 L=58	1.42	61,62,45
399	s=2,m=2	ok,NV	408.3	1.01	0.04	0d0 8+0 d16	0.35	0.01	2+2d6/15 L=58	1.09	61,62,64
	[b=1.0;1.0]		466.7	1.01	0.04	0d0 8+0 d16	0.27	0.01	2+2d6/15 L=58	1.09	61,62,64
271	s=2,m=2	ok,NV	466.7	1.01	0.04	0d0 8+0 d16	0.27	0.01	2+2d6/15 L=58	1.08	61,62,61
	[b=1.0;1.0]		525.0	1.01	0.04	0d0 8+0 d16	0.19	0.01	2+2d6/15 L=58	1.08	61,62,61
357	s=2,m=2	ok,NV	525.0	1.01	0.04	0d0 8+0 d16	0.19	0.01	2+2d6/15 L=58	1.07	61,46,61
	[b=1.0;1.0]		583.3	1.01	0.04	0d0 8+0 d16	0.12	9.98e-03	2+2d6/15 L=58	1.08	61,46,61
360	s=2,m=2	ok,NV	583.3	1.01	0.03	0d0 8+0 d16	0.12	0.01	2+2d6/15 L=58	1.07	61,46,61
	[b=1.0;1.0]		641.7	1.01	0.03	0d0 8+0 d16	0.07	8.49e-03	2+2d6/15 L=58	1.07	61,46,61
362	s=2,m=2	ok,NV	641.7	1.01	0.03	0d0 8+0 d16	0.07	8.05e-03	2+2d6/15 L=58	1.06	61,46,64
	[b=1.0;1.0]		700.0	1.01	0.03	0d0 8+0 d16	0.03	6.15e-03	2+2d6/15 L=58	1.07	61,46,64
364	s=2,m=2	ok,NV	700.0	1.01	0.01	0d0 8+0 d16	0.03	3.55e-03	2+2d6/15 L=50	1.20	61,46,61
	[b=1.0;1.0]		750.0	1.01	0.01	0d0 8+0 d16	1.84e-03	1.92e-03	2+2d6/15 L=50	1.20	61,46,61
Pilas.				%Af	r. snell.		verif.	ver.sis		ver. V/T	
				1.28	1.57		0.61	0.49		1.42	

Pilas.	sovr. Xi	sovr. Xf	sovr. Yi	sovr. Yf	M 2-2 i daN cm	M 2-2 f daN cm	M 3-3 i daN cm	M 3-3 f daN cm	Luce per V cm	V M2-2 daN	V M3-3 daN
--------	----------	----------	----------	----------	----------------	----------------	----------------	----------------	---------------	------------	------------

229	0.0	0.0	0.0	0.0	1.234e+06	1.222e+06	1.234e+06	1.222e+06	336.00	8080.95	8080.95
230	0.0	0.0	0.0	0.0	1.146e+06	1.142e+06	1.146e+06	1.142e+06	231.82	1.087e+04	1.087e+04
271	0.0	0.0	0.0	0.0	1.004e+06	1.001e+06	1.004e+06	1.001e+06	58.33	3.785e+04	3.785e+04
291	0.0	0.0	0.0	0.0	1.010e+06	1.007e+06	1.010e+06	1.007e+06	44.33	5.012e+04	5.012e+04
357	0.0	0.0	0.0	0.0	1.002e+06	9.991e+05	1.002e+06	9.991e+05	58.33	3.780e+04	3.780e+04
360	0.0	0.0	0.0	0.0	9.998e+05	9.967e+05	9.998e+05	9.967e+05	58.33	3.771e+04	3.771e+04
362	0.0	0.0	0.0	0.0	9.960e+05	9.929e+05	9.960e+05	9.929e+05	58.33	3.756e+04	3.756e+04
364	0.0	0.0	0.0	0.0	9.887e+05	9.860e+05	9.887e+05	9.860e+05	50.00	4.350e+04	4.350e+04
399	0.0	0.0	0.0	0.0	1.005e+06	1.002e+06	1.005e+06	1.002e+06	58.33	3.791e+04	3.791e+04
420	0.0	0.0	0.0	0.0	1.048e+06	1.047e+06	1.048e+06	1.047e+06	350.00	6587.28	6587.28
487	0.0	0.0	0.0	0.0	1.070e+06	1.065e+06	1.070e+06	1.065e+06	350.00	6723.40	6723.40
488	0.0	0.0	0.0	0.0	9.518e+05	9.422e+05	9.518e+05	9.422e+05	350.00	5982.86	5982.86
510	0.0	0.0	0.0	0.0	9.225e+05	9.211e+05	9.225e+05	9.211e+05	350.00	5798.59	5798.59

Pilas.

M 2-2 i	M 2-2 f	M 3-3 i	M 3-3 f	V M2-2	V M3-3
1.234e+06	1.222e+06	1.234e+06	1.222e+06	5.012e+04	5.012e+04

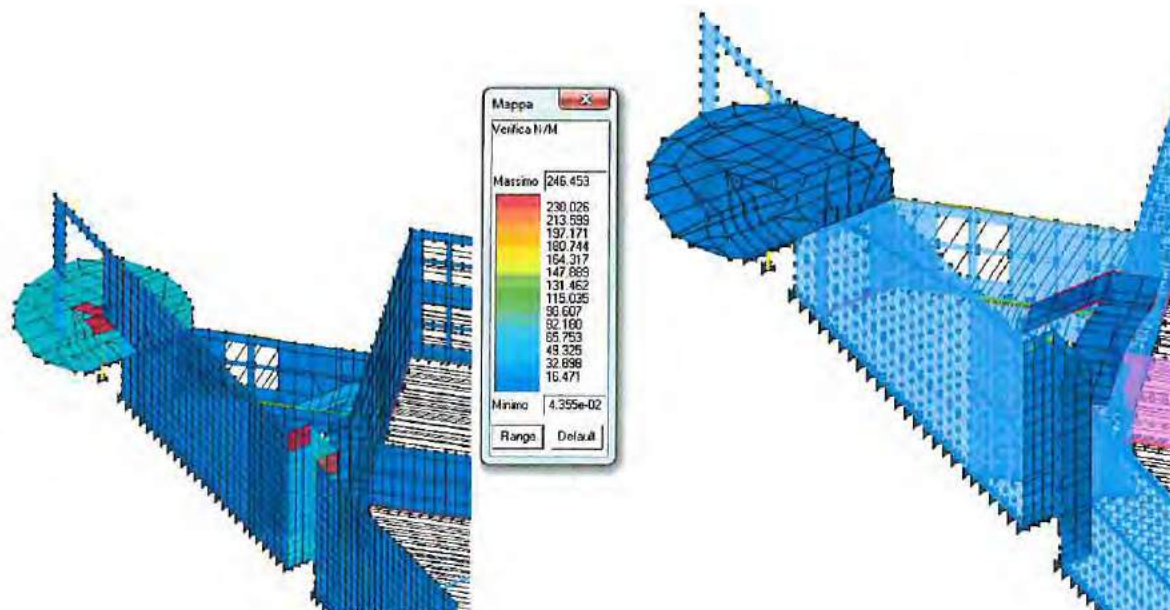
Nodo	Stato	Pilas.	Diam st mm	I 7.4.29 cm	n. br. 2	Bj2 cm	Hjc2 cm	n. br. 3	Bj3 cm	Hjc3 cm	V. 7.4.8	I 7.4.10	Rif. cmb
1523		487	0		0	0.0		0	0.0				
1819		364	0		0	0.0		0	0.0				
1883		230	0		0	0.0		0	0.0				
1896		420	0		0	0.0		0	0.0				
2075		229	0		0	0.0		0	0.0				
2196		291	0		0	0.0		0	0.0				
2321		399	0		0	0.0		0	0.0				
2392		271	0		0	0.0		0	0.0				
2570		357	0		0	0.0		0	0.0				
2636		360	0		0	0.0		0	0.0				
2674		488	0		0	0.0		0	0.0				
2753		362	0		0	0.0		0	0.0				
2802		510	0		0	0.0		0	0.0				

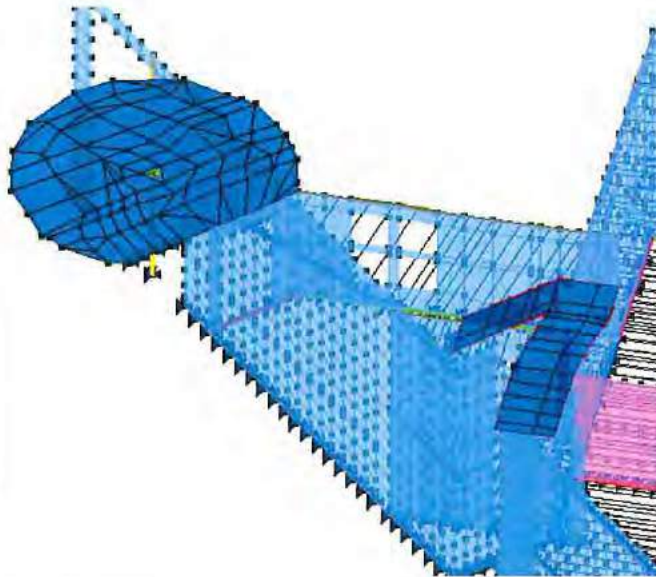
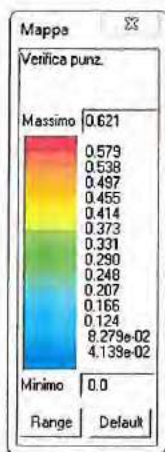
Nodo

I 7.4.29

V. 7.4.8

I 7.4.10





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

M_S			N memb.				V memb.		V orto		M memb.		M orto		T	
			-1.933e+04				-2671.80		-473.90		-1.038e+05		-5051.21		-2.239e+04	
			330.28				5181.95		487.29		5.657e+04		1.227e+04		1.505e+04	
M_S			x/d	verif.	ver. rid	Af pr-	Af pr+	Af sec-	Af sec+	N z	N o	N zo	M z	M o	M zo	
			0.10	34.86	0.12	3.14	3.14	2.01	2.01	-202.52	-158.14	-6.87	-67.75	-240.50	-106.07	
										100.66	288.97	80.99	169.25	195.30	38.92	

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

M_S			N memb.				V memb.		V orto		M memb.		M orto		T	
			-3.288e+04				-3442.96		-1569.28		-3.216e+05		-3.047e+04		-2.084e+04	
			-306.18				370.26		1963.24		1.795e+05		3.936e+04		9072.46	
M_S	x/d	verif.	ver. rid	Af pr-	Af pr+	Af sec-	Af sec+	N z	N o	N zo	M z	M o	M zo			
	0.10	0.35	0.08	3.14	3.14	2.01	2.01	-198.80	-35.25	-21.88	-193.13	-437.78	-70.31			
								5.63	33.03	5.79	284.81	546.37	71.71			

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

M_S			N memb.				V memb.				V orto				M memb.				M orto				T			
			-1.555e+04				-1340.78				-374.07				-3.115e+04				-7877.79				-8365.18			
			1409.58				2093.98				415.74				4.893e+04				7038.13				1.871e+04			
M_S			x/d	verif.	ver. rid	Af pr-	Af pr+	Af sec-	Af sec+	N z	N o	N zo	M z	M o	M zo											
			0.10	246.45	0.09	3.14	3.14	2.01	2.01	-163.36	-141.82	-21.56	-98.95	-722.30	-55.42											
										72.63	216.97	51.09	61.99	130.49	102.73											

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

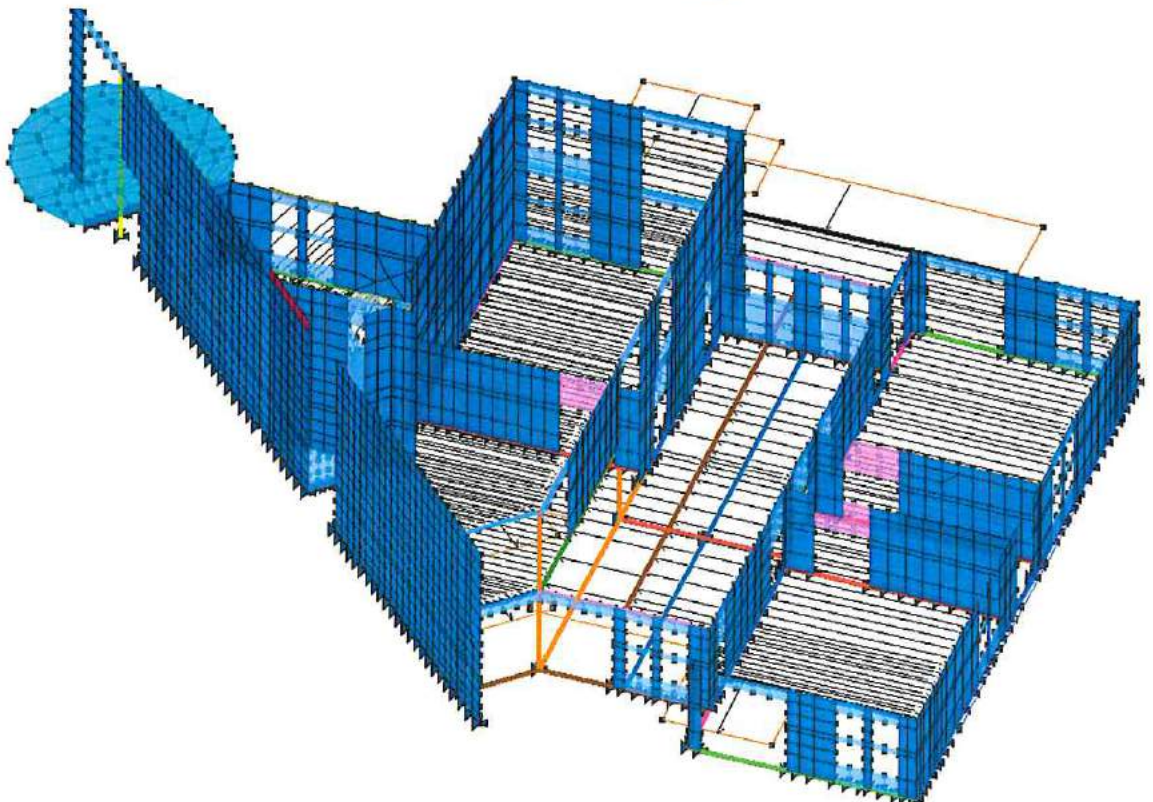
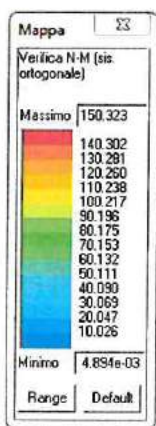
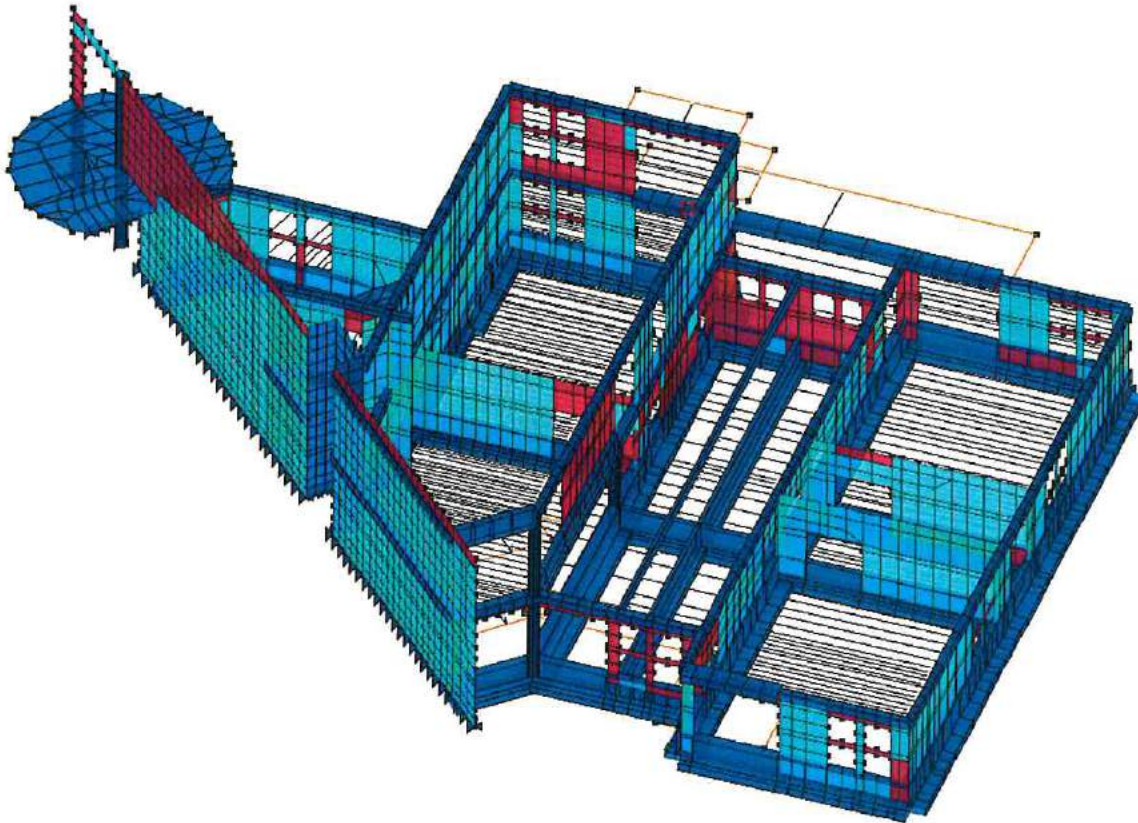
M_S			N memb.				V memb.				V orto				M memb.				M orto				T			
			-6829.12				-4675.41				-1042.74				4851.88				-646.42				-2.747e+05			
			-933.55				3191.98				1472.75				4.748e+05				9.011e+04				-2675.72			
M_S	x/d	verif.	ver. rid	Af pr-	Af pr+	Af sec-	Af sec+	N z	N o	N zo	M z	M o	M zo													
	0.10	0.79	0.08	3.14	3.14	2.01	2.01	-178.11	-33.72	-54.85	-63.74	-576.75	-568.65													
								9.98	77.15	52.81	445.08	179.89	-139.26													

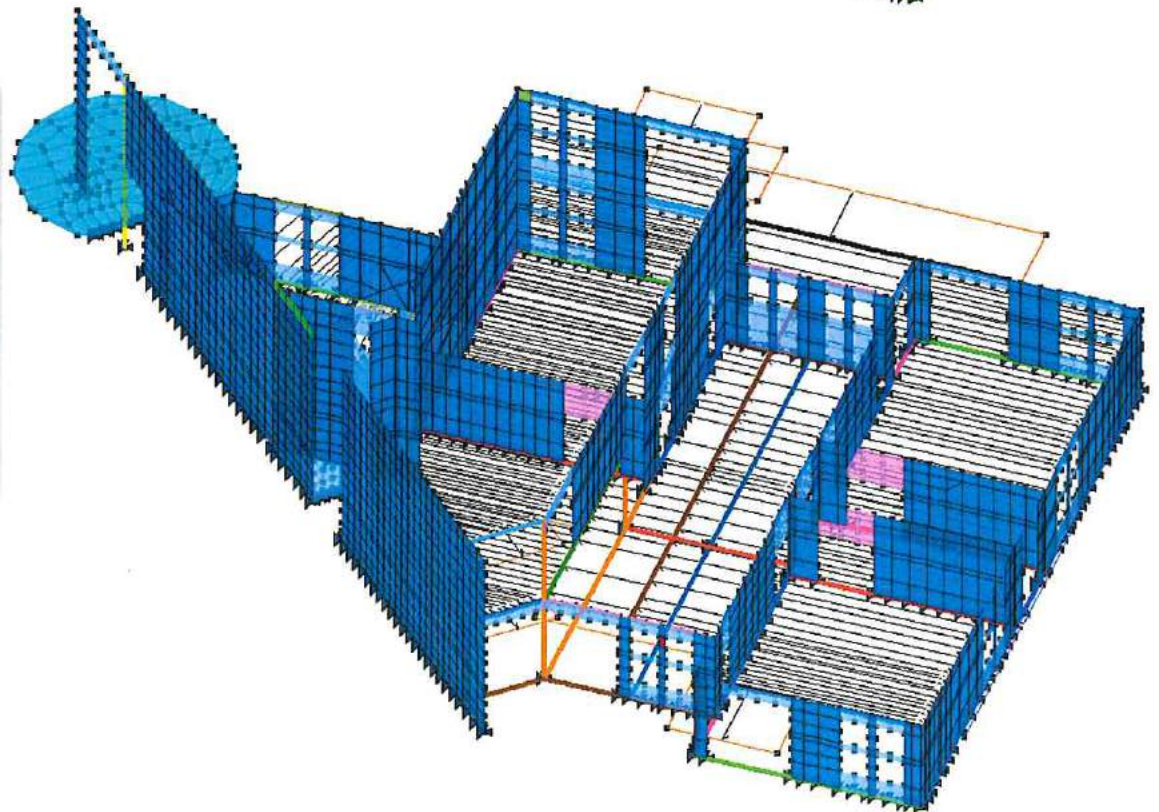
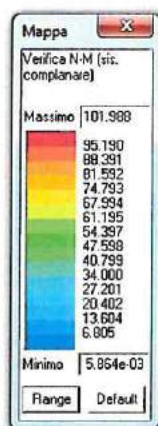
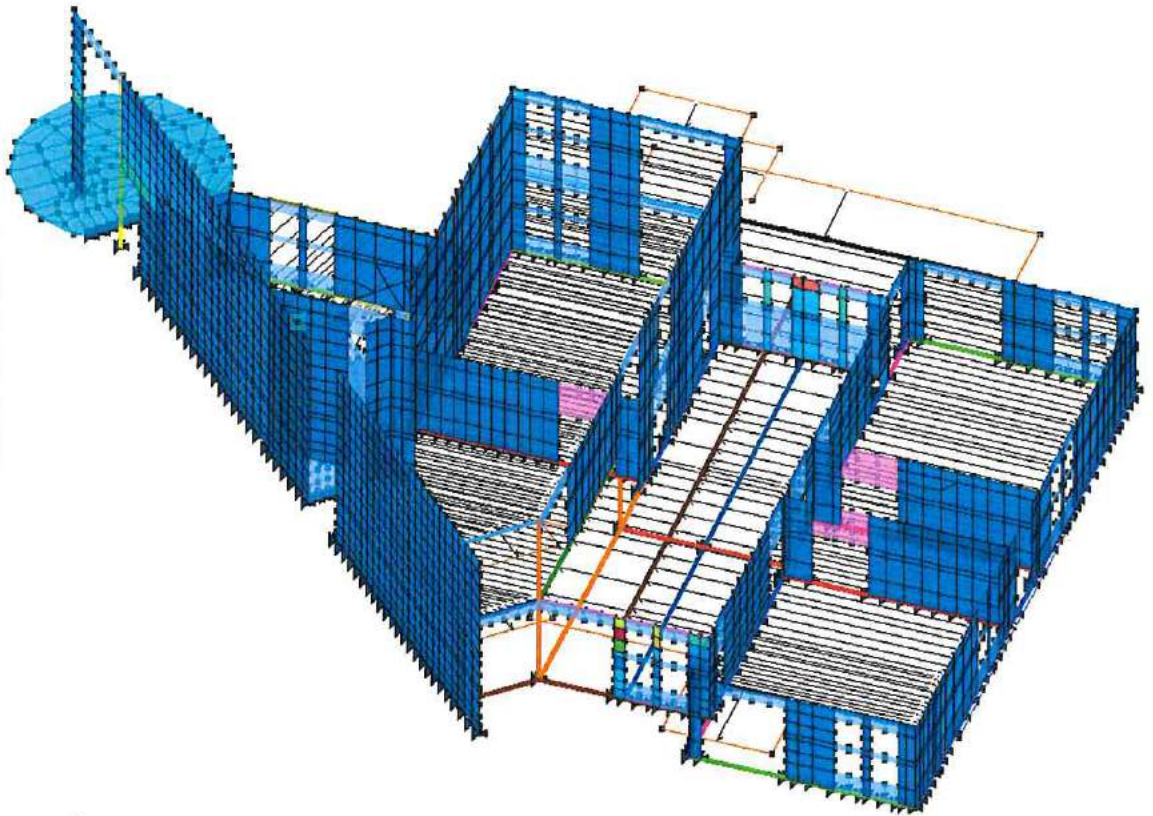
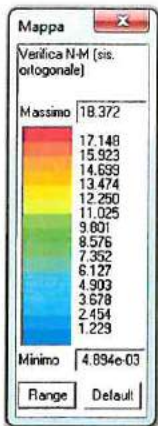
Macro	Tipo	Angolo 1-X (gradi)
146	Guscio	0.0

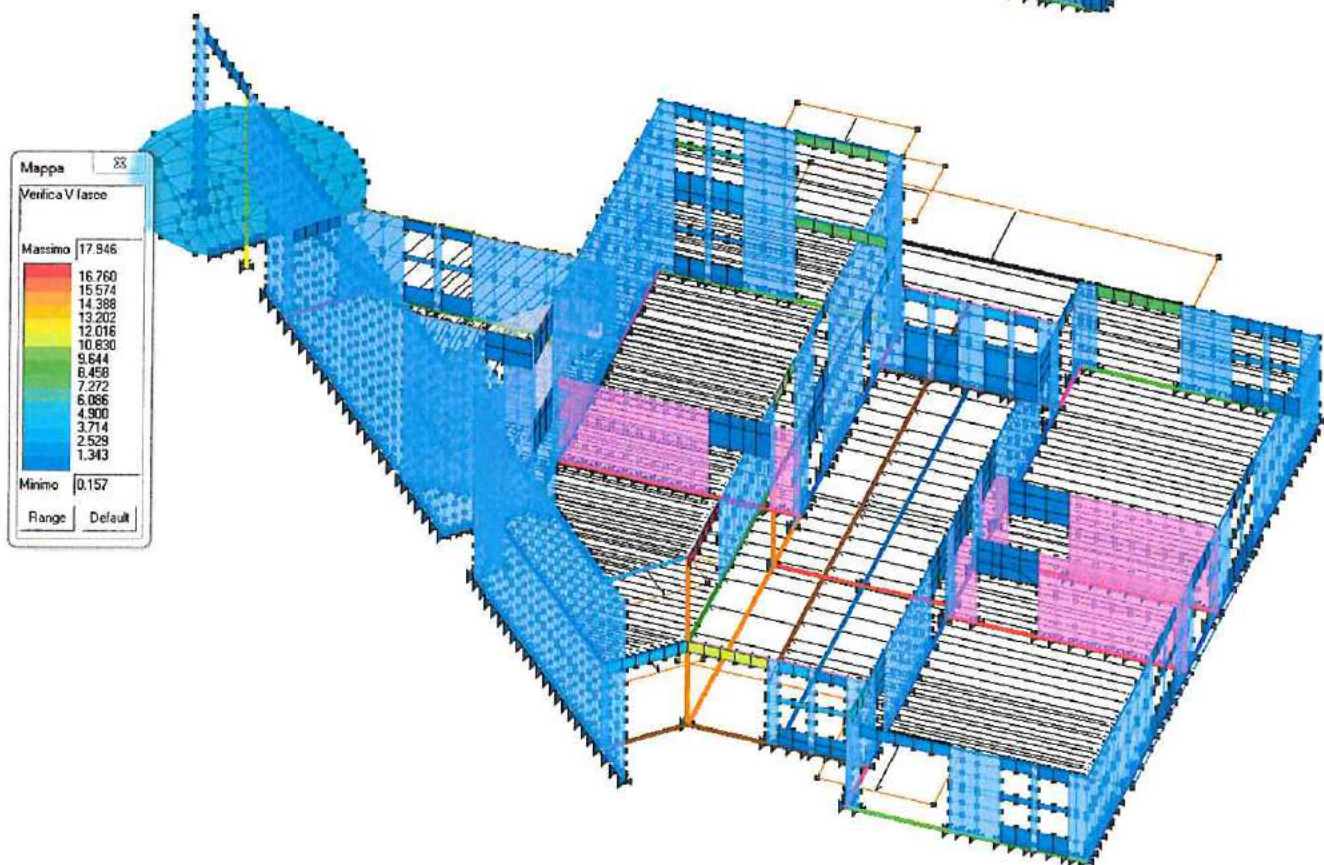
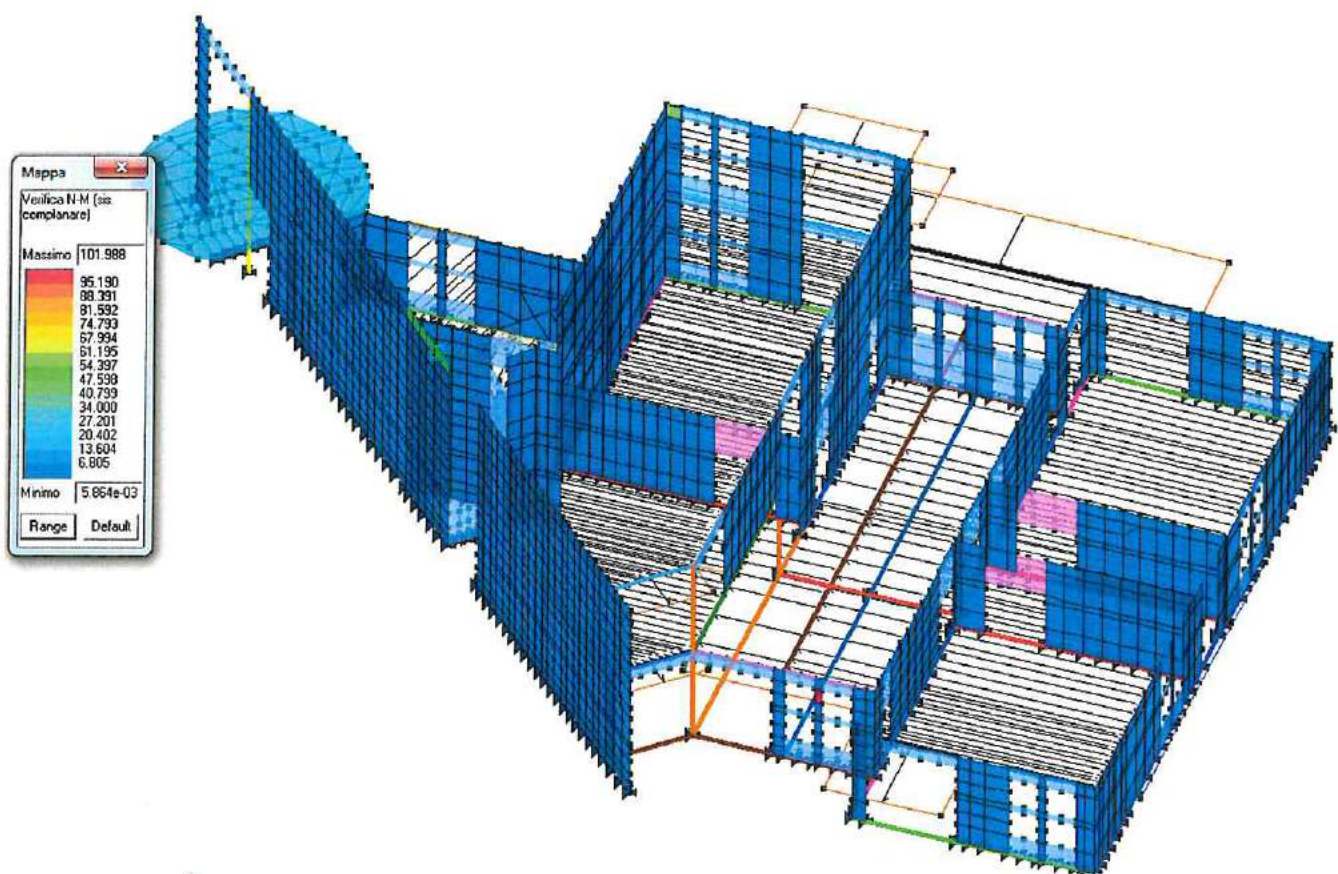
M_S			N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T	
			-996.39		-965.93		-728.19		-2.816e+05		-1.847e+04		-1.680e+04	
			-514.83		74.73		692.39		-4.222e+04		1.894e+04		1.411e+04	
M_G	x/d	verif.	ver. rid	Af pr-	Af pr+	Af sec-	Af sec+	N x	N y	N xy	M x	M y	M xy	
								-29.76	-9.04	-67.26	-1463.48	-1917.51	-622.00	

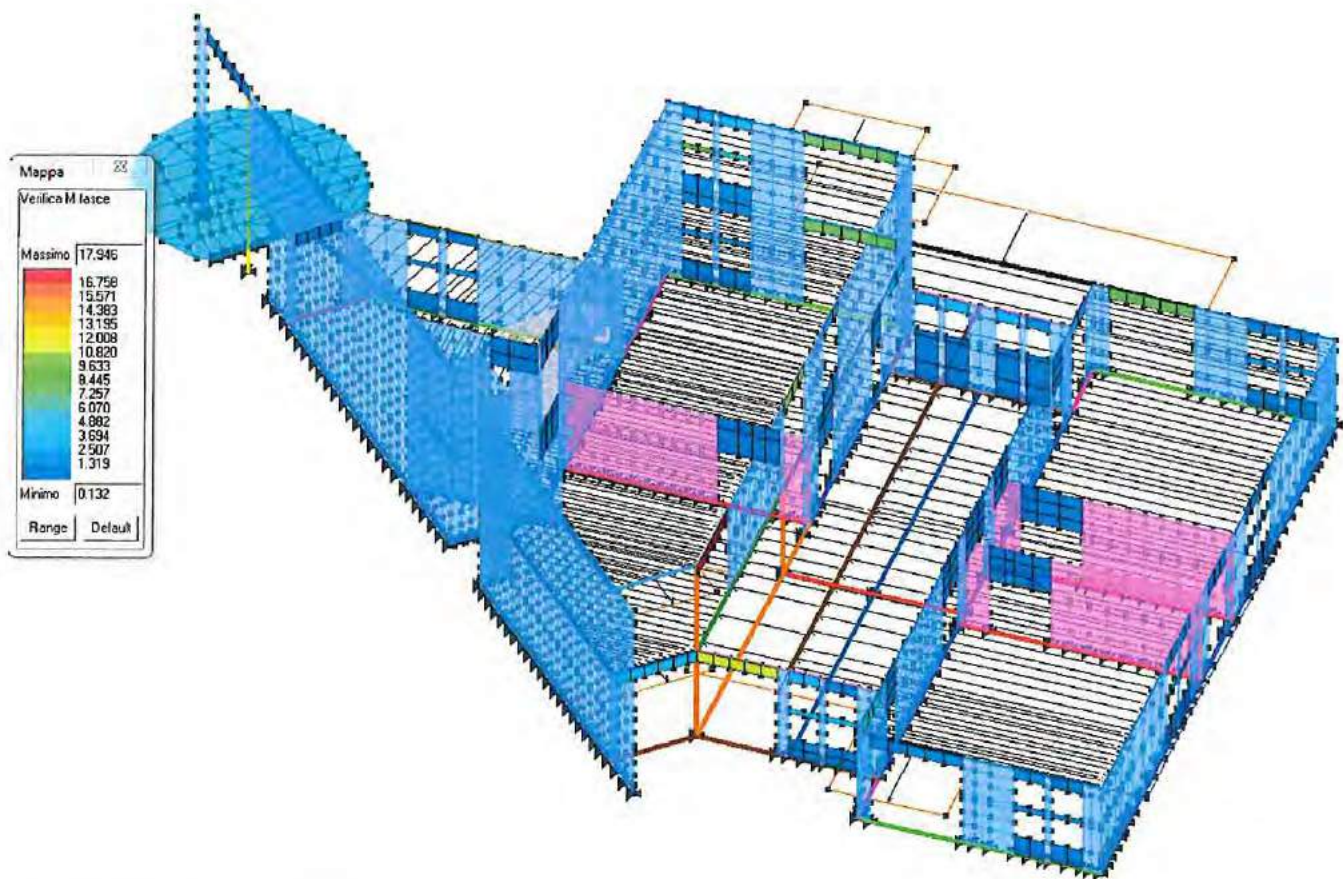
0.10 37.16 0.12 3.93 3.93 3.93 3.93 9.00 64.05 14.80 6543.92 5924.31 2312.92

3.4.6.VERIFICA ELEMENTI IN MURATURA









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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	6.07	0.16

	N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
	-1.737e+04	-4221.96	2562.36	-1.307e+05	-4.920e+05	-2.035e+05		
	-4744.31	4899.25	8.135e+04	1.269e+05	3.313e+06	8.838e+04		
Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver V
0.0	4.60	3.95	6.60	3.98	1.08	16.87	0.31	0.70

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

M_S

Nodo	Ver. V	Ver. M
	1.93	1.93

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-404.37	-1022.96	-6.77	-1.418e+04	-600.05	-262.63
-205.40	1325.49	7.03	-512.94	497.93	384.67

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	0.09	0.09

	N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T	
	-8848.00		-1687.33		-54.68		-9.758e+04		-7634.68		-1219.95	
	-2166.85		2063.38		151.71		9.411e+04		4640.24		1044.81	
Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver V				
0.55	3.54	1.90	1.97	1.97	0.60	0.24	0.37	0.61				

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	0.08	0.08

	N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
	-1.189e+04		-4547.21		-550.92		-2.592e+05		-1.065e+04		-1.228e+04
	563.90		5051.26		570.12		1.526e+05		1.018e+04		1.380e+04
Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap		P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V		
0.58	2.20	1.43	2.15		1.46	0.36	0.34	0.99	0.59		

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

5	Setto	0.0
---	-------	-----

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	0.20	0.20

Fi t
0.33

N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T					
-3.233e+04		-9933.14		-1016.91		-1.497e+06		-9.835e+04		-1.130e+05					
-1.203e+04		9169.39		662.85		1.395e+06		7.630e+04		8.095e+04					
P/Ao		P/Ao(s)		P/Ap		P/Av		Ver Mo		Ver Mo(S)		Ver Mp		Ver. V	
2.88		1.83		1.85		1.85		0.72		0.36		0.33		0.47	

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	0.55	0.22

Fi t
0.0

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
-5704.03	-3599.11	-1726.56	-8.620e+04	-3.376e+04	-1.073e+05		
-692.29	1410.12	2175.22	6.580e+04	5.776e+04	1.606e+05		
P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
2.84	1.37	2.43	2.63	0.88	1.70	0.56	1.89

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	14.88	0.09	0.09

Fi t
0.47

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
-5975.95	-1041.12	-100.80	-5.724e+04	-5167.35	-2222.98		
-408.33	2006.60	107.52	6.475e+04	5207.89	1847.82		
P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
3.06	1.90	1.63	2.24	0.62	0.22	0.91	0.90

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	3.41	0.17

Fi t
0.0

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
-5121.76	-2546.81	-8727.99	-4.493e+04	-3.230e+05	-2.443e+05		
-1281.78	1408.20	391.35	7.463e+04	6.261e+04	1.087e+06		
P/Ao	P/Ao(s)	P/AP	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
2.76	1.57	2.65	2.75	0.69	7.18	0.59	0.95

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

M_S

Nodo	Ver. V
	1.31

Ver. M

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-3202.50	396.87	-2703.65	2.112e+04	8.832e+04	-2.452e+05
-1544.61	1900.65	-1443.52	9.650e+04	2.602e+05	-3.029e+04

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	3.91	0.0

Fi t
0.0

N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
-7638.36		-1628.03		-6804.88		-3276.63		-6.761e+05		-1.020e+05
-1066.86		693.86		4934.59		1.054e+04		1.857e+05		1.437e+06
P/Ao	P/Ao(s)	P/AP		P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V		
0.0	8.03	8.81		12.69	0.0	12.30	101.99	0.65		

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

M_S

Nodo	Ver. V
	0.63

Ver. M
0.53

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-9272.01	87.45	-7315.46	6.789e+04	1.875e+05	-2.319e+05
-4518.58	879.49	-3613.24	1.320e+05	5.920e+05	-2.988e+04

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	2.56	0.18

Fi t
0.0

N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T					
-1.685e+04		-802.34		-6298.17		-3.111e+04		-9.151e+05		-2.314e+06					
-4577.63		1021.70		305.93		5.060e+04		3.062e+05		2.569e+05					
P/Ao		P/Ao(s)		P/Ap		P/Av		Ver Mo		Ver Mo(S)		Ver Mp		Ver. V	
17.19		10.74		10.62		17.18		4.46		18.37		5.56		0.44	

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	2.56	0.18

Fi t
0.0

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-2827.62	9346.05	-155.74	5.168e+04	170.70	-1.123e+04
-1347.03	1.548e+04	246.70	1.171e+05	8947.09	2.184e+04

Nodo		Ver. V		Ver. M	
		17.95		17.95	
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)			
14	Setto	0.0			
M_S					
N memb.					
-1104.56					
V memb.					
-140.54					
V orto					
-316.48					
M memb.					
-415.60					
M orto					
-6415.97					
T					
-1.588e+04					
2459.39					
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	
	11.90	0.27	0.25	0.23	
P/Ao	P/Ao(s)	P/AP	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)
1.97	1.35	1.55	1.63	0.56	0.39
				0.05	0.21
Ver. V					
0.21					
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)			
15	Setto	0.0			
M_S					
N memb.					
-4.715e+04					
V memb.					
-2265.24					
V orto					
-1332.79					
M memb.					
-1.047e+06					
M orto					
-7.537e+04					
T					
-2618.88					
3558.26					
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	
	11.90	0.07	0.07	0.59	
P/Ao	P/Ao(s)	P/AP	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)
2.05	1.46	1.79	1.72	0.33	0.15
				0.07	0.06
Ver. V					
0.06					
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)			
16	Setto	0.0			
M_S					
N memb.					
-1.933e+04					
V memb.					
-2671.80					
V orto					
-473.90					
M memb.					
-1.038e+05					
M orto					
-5051.21					
T					
-2.239e+04					
1.505e+04					
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)			
17	Setto	0.0			
M_S					
N memb.					
-3.288e+04					
V memb.					
-3442.96					
V orto					
-1569.28					
M memb.					
-3.216e+05					
M orto					
-3.047e+04					
T					
-2.084e+04					
9072.46					
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)			
18	Setto	0.0			
M_S					
N memb.					
-1.555e+04					
V memb.					
-1340.78					
V orto					
-374.07					
M memb.					
-3.115e+04					
M orto					
-7877.79					
T					
-8365.18					
1.871e+04					
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)			
19	Setto	0.0			
M_S					
N memb.					
-3885.89					
V memb.					
-611.42					
V orto					
-54.58					
M memb.					
-4.832e+04					
M orto					
-1831.59					
T					
-1.051e+04					
1.252e+04					
Nodo	Ver. V	Ver. M			
	0.41	0.35			
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)			
20	Setto	0.0			
M_S					
N memb.					
-8643.25					
V memb.					
-5330.09					
V orto					
-376.27					
M memb.					
-3.628e+05					
M orto					
-1.556e+04					
T					
-1.205e+04					
1.245e+04					
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	
	11.90	0.15	0.12	0.48	
P/Ao	P/Ao(s)	P/AP	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)
1.24	0.69	1.20	1.15	0.22	0.34
				0.38	0.78
Ver. V					
0.78					
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)			
21	Setto	0.0			
M_S					
N memb.					
-1081.83					
V memb.					
-105.18					
V orto					
-113.89					
M memb.					
-1988.72					
M orto					
-1682.88					
T					
-1391.14					
1006.37					
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	
	11.90	0.16	0.16	0.42	
P/Ao	P/Ao(s)	P/AP	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)
1.34	1.01	0.99	1.34	0.22	0.24
				0.27	0.10
Ver. V					
0.10					
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)			
22	Setto	0.0			
M_S					
N memb.					
-418.20					
V memb.					
-3551.29					
V orto					
-34.93					
M memb.					
-1.156e+05					
M orto					
-451.28					
T					
-7374.75					
7967.39					
Nodo	Ver. V	Ver. M			

3.58

3.58

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
					P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V			
	11.90	0.08	0.08	0.58	-1.260e+04	-7747.69	-386.74	-73.94	84.46	-6.562e+04	2.505e+04	-7985.57	-2880.35	679.15	
					6.75	4.99	6.75	6.75	1.09	0.13	0.46	0.14			

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
					P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V			
	11.90	0.07	0.07	0.60	-2.759e+04	-1.224e+04	-1.055e+04	-415.33	410.96	-1.217e+06	1.752e+06	-3.388e+04	-5258.39	4131.71	
					1.76	0.96	1.13	1.05	0.28	0.17	0.30	0.38			

Macro	Tipo	Angolo 1-X (gradi)
25	Guscio	0.0

M_G

N max

N min	N 1	N 2	N 1-2	M max	M min	M 1	M 2	M 1-2
-380.21	-106.88	-350.51	-90.10	-344.78	-129.10	-295.71	-206.55	
	78.30	199.34	70.50	642.68	183.39	641.24	29.64	

231.73

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
					P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V			
	11.90	0.08	0.08	0.58	-1.016e+04	-1436.39	-2322.12	-342.74	254.68	-1.965e+05	2.358e+05	-9591.85	-2873.97	2234.57	
					1.98	0.98	1.05	1.51	0.33	0.42	0.71	0.35			

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
					P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V			
	11.90	0.10	0.09	0.54	-9.955e+04	-5.346e+04	-1.643e+04	-566.68	2192.53	-1.657e+06	4.568e+06	-1.484e+05	-2.053e+04	3.247e+04	
					3.88	2.55	2.65	2.63	0.67	0.20	0.16	0.31			

Macro	Tipo	Angolo 1-X (gradi)
26	Guscio	0.0

M_G

N max

N min	N 1	N 2	N 1-2	M max	M min	M 1	M 2	M 1-2
-232.56	-91.98	-227.63	-39.22	-344.87	-115.11	-292.25	-163.80	
	9.50	21.60	27.57	425.47	412.91	365.20	307.40	

34.24

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
					P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V			
	11.90	0.13	0.10	0.52	-2.573e+04	-4155.35	-1.609e+04	-1294.63	2003.41	-1.657e+06	1.920e+05	-1.268e+05	-9.035e+04	8.765e+04	
					2.12	1.10	1.15	1.37	0.38	0.93	0.56	0.83			

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
					P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V			
	11.90	0.07	0.07	0.59	-3.082e+04	-1.370e+04	-9137.78	-382.26	409.09	-2.057e+06	1.394e+06	-4.154e+04	-7187.68	9717.41	
					1.94	1.11	1.18	1.20	0.31	0.19	0.34	0.39			

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-2954.27	-850.82	-86.00	-1.724e+04	-2283.94	-2270.91

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	314.23	583.79		64.75	1.390e+04	2664.97	2346.76	
					P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.08	0.08	0.58	1.41	0.23	0.28	1.76	0.23	1.12	1.70	0.31
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
32	Setto	0.0										
M_S					N memb.	V memb.		V orto	M memb.	M orto	T	
					-3123.12	-1502.87		-99.09	-1.968e+04	-3038.72	-1372.07	
					556.65	1360.83		119.93	1.998e+04	2679.43	1603.24	
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
					1.26	0.28	0.26	0.66	0.20	1.59	5.27	0.59
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
33	Setto	0.0										
M_S					N memb.	V memb.		V orto	M memb.	M orto	T	
					-9965.87	-9843.30		-271.01	-1.394e+06	-1.655e+04	-5085.11	
					-742.96	9245.90		247.70	8.589e+05	1.668e+04	4852.51	
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
					0.99	0.63	0.50	0.74	0.20	0.50	1.03	0.64
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
34	Setto	0.0										
M_S					N memb.	V memb.		V orto	M memb.	M orto	T	
					-8117.92	-7905.35		-259.62	-7.837e+05	-1.291e+04	-6341.26	
					-609.20	8257.09		257.15	6.728e+05	1.315e+04	6526.16	
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
					0.76	0.37	0.32	0.32	0.16	0.54	0.95	0.56
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
35	Setto	0.0										
M_S					N memb.	V memb.		V orto	M memb.	M orto	T	
					-1753.12	-1680.23		-43.72	-5.482e+04	-3353.28	-1422.21	
					151.20	1694.40		51.08	4.446e+04	3035.98	923.05	
Nodo	Ver. V			Ver. M								
	0.80			0.67								
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
36	Setto	0.0										
M_S					N memb.	V memb.		V orto	M memb.	M orto	T	
					-1427.19	-851.84		-49.54	-2.629e+04	-2667.51	-205.60	
					-242.22	804.93		43.19	1.446e+04	2966.91	551.18	
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
					1.47	0.71	0.56	1.31	0.24	0.31	1.63	0.62
Nodo	Ver. V			Ver. M								
	0.40			0.34								
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
37	Setto	0.0										
M_S					N memb.	V memb.		V orto	M memb.	M orto	T	
					-836.56	-1551.56		-28.12	-4290.02	-866.13	-490.36	
					-61.49	1562.54		30.58	3699.50	842.08	969.46	
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
					0.97	0.58	0.52	0.63	0.16	0.29	1.14	0.89
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
38	Setto	0.0										
M_S					N memb.	V memb.		V orto	M memb.	M orto	T	
					-907.76	-705.91		-28.77	-4051.25	-1175.92	-863.96	
					-53.37	793.93		27.48	2533.33	1130.92	950.09	
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
					0.97	0.58	0.52	0.63	0.16	0.29	1.14	0.89
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
39	Setto	0.0										
M_S					N memb.	V memb.		V orto	M memb.	M orto	T	
					-2172.98	-1428.62		-56.55	-3.761e+04	-3289.62	-1833.58	
					109.73	2086.43		54.85	6.373e+04	3618.27	827.63	
Nodo	Ver. V			Ver. M								

0.85

M_S						N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
						-8755.86	-2034.53	-73.88	-9.625e+04	-8707.87	-1189.77		
						-2126.08	1469.88	135.78	1.213e+05	6389.91	1392.98		
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t		P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.09	0.09	0.56		3.29	1.81	2.06	1.96	0.56	0.23	0.37	0.50
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)											
49	Setto	0.0											
M_S						N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
						-6467.91	-669.27	-194.37	-1.377e+04	-9944.43	-3.425e+04		
						-961.60	558.79	390.09	9116.99	5770.35	9165.90		
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t		P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.14	0.14	0.45		4.70	3.49	3.42	4.47	0.82	0.23	0.15	0.36
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)											
50	Setto	0.0											
M_S						N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
						-4390.07	-3586.77	-821.61	-5.742e+04	-4.037e+04	-4.405e+05		
						-822.39	2286.39	1651.81	6.217e+04	1.063e+05	1.399e+05		
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t		P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	1.20	0.21	0.0		1.97	1.35	2.23	1.36	0.60	2.54	0.52	1.30
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)											
51	Setto	0.0											
M_S						N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
						-4632.81	-339.65	-69.33	-1.929e+04	-3635.03	-3086.05		
						-1322.98	1324.26	48.28	6963.67	3605.65	2404.16		
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t		P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.09	0.09	0.56		2.24	1.30	1.51	1.72	0.38	0.11	0.14	0.48
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)											
52	Setto	0.0											
M_S						N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
						-4157.37	-3002.43	-616.98	-7.826e+04	-1.539e+05	3.872e+04		
Nodo	Ver. V			Ver. M									
	1.66			0.39									
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)											
53	Setto	0.0											
M_S						N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
						-7161.81	-1717.79	-611.18	-5.358e+04	-1.749e+05	-2.979e+05		
						-2553.48	3713.64	1599.46	9.719e+04	8.849e+04	-3.935e+04		
Nodo	Ver. V			Ver. M									
	2.19			0.52									
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)											
54	Setto	0.0											
M_S						N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
						-2890.47	-1156.80	-178.57	-1.015e+04	-7.870e+04	-4.706e+05		
						-200.63	1490.28	3437.89	7417.95	1.928e+05	1.088e+05		
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t		P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	3.22	0.0	0.0		0.0	1.63	1.82	1.76	0.0	7.26	0.86	0.91
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)											
55	Setto	0.0											
M_S						N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
						-5286.25	-2232.97	1600.97	-5.369e+04	-3.159e+05	2.500e+04		
						-2199.76	4145.09	3751.10	1.158e+05	-4342.79	3.584e+05		
Nodo	Ver. V			Ver. M									
	2.39			0.56									
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)											
56	Setto	0.0											
M_S						N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
						-6284.78	-3797.07	1581.63	-1.052e+05	-3.313e+05	-3.444e+05		
						-2558.14	2444.40	4047.96	6.460e+04	-3.448e+04	-2.154e+04		
Nodo	Ver. V			Ver. M									

2.16

0.51

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
					P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V			
	11.90	2.78	0.0	0.0	0.0	2.23	2.40	2.40	0.0	6.19	0.55	0.75	-1.131e+05	5.408e+05	

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
					P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V			
	11.90	0.69	0.25	0.0	4.94	3.32	4.58	4.63	1.93	1.28	0.39	1.80	-1.636e+05	5.252e+05	

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
					P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V			
	11.90	0.11	0.10	0.52	10.17	6.84	8.80	8.05	1.80	0.17	21.59	0.19	-6138.47	2.526e+04	

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
					P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V			
	11.90	0.19	0.18	0.38	6.58	5.01	6.58	4.80	1.50	0.38	0.30	0.59	-6.972e+04	6.909e+04	

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

M_S

Nodo	Ver. V	Ver. M	Ver. V	Ver. M	N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
					P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V			
	1.32	0.77													

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
					P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V			
	11.90	0.10	0.09	0.54	6.33	4.46	4.04	4.56	1.11	0.11	0.21	0.33	-4.460e+04	3.593e+04	

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
					P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V			
	11.90	0.09	0.09	0.55	6.15	3.86	6.13	4.88	1.05	0.13	0.29	0.47	-5428.96	4979.40	

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
					P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V			
	14.88	0.09	0.09	0.47	5.51	3.24	4.05	5.50	1.12	0.06	0.56	1.25	-1807.65	1661.69	

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	0.08	0.08

Fi t
0.56

N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto	
-1.304e+04		-1847.33		-86.54		-9.593e+04		-4505.37	
-5082.05		1007.56		214.28		3.103e+04		4003.25	
P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V		
9.66	4.58	8.78	9.45	1.62	0.07	19.07	0.60		

T
-3396.89
3817.08

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	14.88	0.10	0.09

Fi t
0.46

N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto	
-1.682e+04		-5627.35		-242.95		1.477e+05		-1.255e+04	
-1786.99		8307.93		248.18		1.521e+06		1.282e+04	
P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V		
1.68	0.98	1.05	1.30	0.34	0.21	0.60	0.52		

T
-4869.55
3677.47

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	0.08	0.08

Fi t
0.58

N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto	
-1.829e+04		-4064.04		-139.85		-4.291e+05		-1.102e+04	
-3234.41		3409.88		194.29		3.879e+05		8326.87	
P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V		
3.78	2.21	3.73	3.18	0.61	0.11	0.99	0.63		

T
-8594.48
2693.82

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

M_S

Nodo	Ver. V
	0.98

Ver. M
0.82

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto
-3106.16	-2004.99	-20.48	-5.923e+04	-1374.91
-1434.70	1114.45	21.94	1.283e+04	1337.72

T
-18.05
619.37

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	0.07	0.07

Fi t
0.59

N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto	
-2602.90		-1430.89		-20.00		-4601.16		-665.44	
-363.47		1528.97		15.91		5097.37		602.60	
P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V		
3.15	1.82	1.85	2.47	0.51	0.06	0.31	0.62		

T
-2131.74
1860.61

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

M_S

Nodo	Ver. V
	0.76

Ver. M
0.64

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto
-2668.14	-1594.67	-23.38	-2.826e+04	-2304.35
-1200.48	1484.52	42.04	5.034e+04	1456.15

T
-1205.54
2074.67

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	0.08	0.08

Fi t
0.58

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto			
-4415.56	-965.37	-56.88	-1.228e+04	-1875.25			
-808.28	1057.07	94.38	1.490e+04	1177.61			
P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
3.23	2.35	1.98	2.87	0.52	0.08	0.29	0.35

T
-2401.51
2016.39

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	0.08	0.08

Fi t
0.58

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto		
-5181.99	-15.16	-24.13	-7704.99	-327.57		
-1377.60	642.47	81.95	3609.00	1038.90		
P/Ao	P/Ao(s)	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
5.15	3.57	4.95	0.83	0.02	0.11	0.54

T
-4373.00
1171.43

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

73	Setto	0.0
----	-------	-----

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	0.08	0.08

Fi t
0.58

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
-1.203e+04	-1161.98	-130.28	-1.573e+04	-5248.46	-2386.17		
-5184.03	175.00	89.07	1.109e+04	3455.64	1701.28		
P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
4.95	3.60	4.72	4.82	0.80	0.04	0.04	0.21

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

M_S

Nodo	Ver. V
	0.57

Ver. M
0.48

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-2205.00	-1038.88	-271.47	-3.124e+04	-1.768e+04	-4540.16
223.97	1203.14	267.81	2.791e+04	2.009e+04	6424.57

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	0.12	0.10

Fi t
0.53

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
-1633.83	-1010.45	-100.38	-1396.35	-7243.34	-7234.25		
-98.74	745.12	90.40	1425.46	7792.79	7980.67		
P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
1.51	0.72	0.65	0.73	0.26	2.04	0.45	0.53

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

M_S

Nodo	Ver. V
	0.61

Ver. M
0.51

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-2258.17	-385.76	-77.31	-4522.25	-1.139e+04	-6159.32
-1095.07	1223.54	81.82	3.518e+04	1.279e+04	5314.32

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	0.16	0.15

Fi t
0.43

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
-7013.47	-464.47	-481.78	-3.473e+04	-2.000e+04	-4.203e+04		
-2019.92	2265.23	125.69	1.369e+05	9826.87	5.998e+04		
P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
1.88	1.25	1.13	1.42	0.32	0.36	0.51	0.43

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	0.26	0.22

Fi t
0.0

N memb.	V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
-4400.69	-282.16		-885.36		-4.016e+04		-3.144e+04		-8997.36
-1991.65	692.18		44.16		1.162e+04		5965.65		1.389e+04
P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V		
2.13	1.89	1.28	1.79	0.67	0.46	0.23	0.19		

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

M_S

Nodo	Ver. V
	0.66

Ver. M
0.56

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-2000.90	-529.09	-55.55	-6867.99	-3382.25	-1524.80
-435.73	1338.68	55.90	4.095e+04	3393.48	1581.20

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

M_S

Nodo	Ver. V
	0.92

Ver. M
0.51

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-5307.42	-2557.39	-61.16	-5.320e+04	-1398.79	-2972.83
-1647.48	1671.48	30.63	5.459e+04	3083.40	791.97

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-1.008e+04	-486.31	-130.45	-2.065e+05	-9463.98	-1870.79
-2639.76	3514.93	120.70	4.331e+05	9684.26	2939.84

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.08	0.08	0.57	2.32	1.56	2.18	1.53	0.38	0.13	0.77	0.70
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
82	Setto	0.0										
M_S					N memb.	V memb.		V orto	M memb.	M orto		T
					-583.22	-2238.11		-104.44	-7.517e+04	-3746.54		-2088.90
					275.19	3089.29		107.57	6.617e+04	3698.55		2286.52
Nodo	Ver. V			Ver. M								
	0.93			0.83								
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
85	Setto	0.0										
M_S					N memb.	V memb.		V orto	M memb.	M orto		T
					-2236.29	-1193.30		-57.03	-3.258e+04	-3550.66		-1893.51
					-381.70	1033.46		56.87	3.237e+04	3576.73		1888.77
Nodo	Ver. V			Ver. M								
	0.57			0.48								
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
86	Setto	0.0										
M_S					N memb.	V memb.		V orto	M memb.	M orto		T
					-2706.55	-791.20		-30.03	-2220.81	-918.82		-364.20
					-459.03	783.95		29.27	2026.70	857.06		255.66
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.07	0.07	0.60	3.31	1.91	2.18	2.18	0.54	0.13	0.11	0.32
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
87	Setto	0.0										
M_S					N memb.	V memb.		V orto	M memb.	M orto		T
					-2203.82	-1008.29		-33.93	-2.403e+04	-3012.61		-611.76
					-811.54	1008.83		36.04	2.984e+04	3136.06		712.28
Nodo	Ver. V			Ver. M								
	0.48			0.40								
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
88	Setto	0.0										
M_S					N memb.	V memb.		V orto	M memb.	M orto		T
					-1043.52	-1447.70		-4.33	842.31	-491.80		-166.33
					-546.74	891.14		4.17	2.015e+04	480.88		101.66
Nodo	Ver. V			Ver. M								
	2.11			2.11								
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
89	Setto	0.0										
M_S					N memb.	V memb.		V orto	M memb.	M orto		T
					-1282.34	-826.28		-2.90	-1.408e+04	-568.49		-1467.62
					-658.14	1423.17		3.31	1766.93	419.01		1360.77
Nodo	Ver. V			Ver. M								
	2.08			2.08								
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
91	Setto	0.0										
M_S					N memb.	V memb.		V orto	M memb.	M orto		T
					-384.43	-2481.51		-6.02	-2.509e+04	-340.44		-1409.48
					-91.94	2209.20		5.08	9778.59	467.93		1273.10
Nodo	Ver. V			Ver. M								
	3.55			3.55								
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
92	Setto	0.0										
M_S					N memb.	V memb.		V orto	M memb.	M orto		T
					-393.42	-1368.34		-2.66	-1.454e+04	-393.86		-989.95
					-94.08	871.08		3.74	-116.50	272.24		1077.62
Nodo	Ver. V			Ver. M								
	1.99			1.99								
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)										
93	Setto	0.0										
M_S					N memb.	V memb.		V orto	M memb.	M orto		T
					-363.45	-2144.07		-4.95	-2.702e+04	-640.32		-250.04
					-175.63	2403.03		5.58	9264.42	523.35		108.50

Nodo Ver. V Ver. M
3.43 3.43

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

M_S

N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-2943.50 810.54 -1054.89 2.854e+04 -4.581e+04 -3.699e+05
-1730.05 2447.60 -617.94 5.477e+04 -2.672e+04 -2.082e+05

Nodo Ver. V Ver. M
5.94 5.94

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

M_S

N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-4203.59 870.69 -4981.42 5897.45 -1.009e+05 1.140e+04
-2521.13 2445.31 -2947.90 1.577e+04 -5.949e+04 5.856e+04

Nodo Ver. V Ver. M
5.94 5.94

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

M_S

N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-4.561e+04 -9432.60 -1835.02 -3.174e+05 -1.170e+05 -2.987e+04
-1.959e+04 7292.07 1840.31 2.863e+06 9.361e+04 3.044e+04

Nodo h0/t Ecc/t(M) Ecc/t
11.90 0.11 0.10

Fi t
0.52

P/Ao P/Ao(s) P/Ap P/Av Ver Mo Ver Mo(S) Ver Mp Ver. V
1.78 1.06 0.96 0.96 0.33 0.36 0.22 0.23

Nodo Ver. V Ver. M
3.27 3.27

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

M_S

N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-2365.38 -2508.40 -18.91 -3.093e+04 -325.11 -413.76
-1301.59 674.64 17.55 2.163e+04 290.81 82.12

Nodo Ver. V Ver. M
1.79 1.79

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

M_S

N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-1368.40 -2275.93 -2.53 -6485.77 -262.41 -254.14
-853.74 1795.27 3.35 1.975e+04 259.47 372.86

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

M_S

N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-1229.35 -2279.73 -17.47 -9315.78 -133.91 -217.85
-550.59 2443.41 14.84 2.478e+04 296.98 248.05

Nodo Ver. V Ver. M
3.48 3.48

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

M_S

N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-1145.43 -1498.46 -101.16 -1.075e+04 -4688.07 -5850.66
-279.23 1766.58 91.29 1145.03 4362.27 6533.63

Nodo Ver. V Ver. M
2.53 2.53

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

M_S

N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-1233.95 -800.87 -21.01 -9224.49 -1642.71 -2.046e+04
-576.91 1482.69 17.47 -1583.09 649.32 2.125e+04

Nodo Ver. V Ver. M
2.25 2.25

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

M_S

N memb. V memb. V orto M memb. M orto T
-2257.84 -215.71 -22.08 -1.869e+04 -57.92 -1172.63
-1233.56 2433.54 16.80 2.650e+04 62.30 637.11

Nodo

Ver. V

2.15

Macro

Tipo

Angolo 1-Z (gradi)

103

Setto

0.0

M_S

N memb.

-1365.46

-740.54

V memb.

-253.46

30.19

V orto

-79.42

83.99

M memb.

3996.95

2.188e+04

M orto

-2608.28

2450.49

T

-4104.54

4072.34

Nodo

Ver. V

0.16

Macro

Tipo

Angolo 1-Z (gradi)

104

Setto

0.0

M_S

N memb.

-2861.66

-483.03

V memb.

-600.07

853.33

V orto

-94.87

93.13

M memb.

-2275.29

3216.57

M orto

-1492.05

1451.71

T

-1585.75

1572.71

Nodo

h0/t

Ecc/t(M)

Ecc/t

11.90

0.07

0.07

Fi t

0.59

P/Ao

3.48

P/Ao(s)

1.90

P/Ap

1.90

P/Av

1.90

Ver Mo

0.56

Ver Mo(S)

0.07

Ver Mp

0.16

Ver. V

0.48

Macro

Tipo

Angolo 1-Z (gradi)

105

Setto

0.0

M_S

N memb.

-2306.65

-461.55

V memb.

-787.77

935.17

V orto

-57.66

58.75

M memb.

-2.438e+04

3.056e+04

M orto

-2865.82

2807.51

T

-4778.42

4932.11

Nodo

Ver. V

0.45

Macro

Tipo

Angolo 1-Z (gradi)

106

Setto

0.0

M_S

N memb.

-3354.71

-1417.57

V memb.

-1841.77

2917.71

V orto

76.09

683.71

M memb.

-3.739e+04

2.686e+04

M orto

-2.580e+04

-6709.82

T

746.16

1.784e+04

Nodo

Ver. V

1.77

Macro

Tipo

Angolo 1-Z (gradi)

107

Setto

0.0

M_S

N memb.

-3698.08

-1771.38

V memb.

-3384.15

1381.79

V orto

55.48

1370.23

M memb.

-2.121e+04

2.338e+04

M orto

-4.995e+04

-1.044e+04

T

-1.621e+04

2497.17

Nodo

Ver. V

2.97

Macro

Tipo

Angolo 1-Z (gradi)

108

Setto

0.0

M_S

N memb.

-489.57

-3.57

V memb.

-2662.43

3637.07

V orto

-88.74

86.85

M memb.

-1.100e+05

8.808e+04

M orto

-3786.55

3842.96

T

-2365.98

2193.89

Nodo

Ver. V

1.10

Macro

Tipo

Angolo 1-Z (gradi)

109

Setto

0.0

M_S

N memb.

-5252.67

-1511.76

V memb.

-2067.74

2719.65

V orto

-69.94

43.36

M memb.

-6.826e+04

5.941e+04

M orto

-1990.45

3649.97

T

-711.74

1933.71

Nodo

Ver. V

0.95

Macro

Tipo

Angolo 1-Z (gradi)

110

Setto

0.0

M_S

N memb.

-1333.70

-365.17

V memb.

-1438.17

259.57

V orto

-11.79

10.44

M memb.

-4.539e+04

6.462e+04

M orto

-1641.07

1708.56

T

-2535.68

2680.26

Nodo

Ver. V

2.47

Macro

Tipo

Angolo 1-Z (gradi)

111

Setto

0.0

M_S

N memb.

-1232.16

-564.49

V memb.

-956.70

1413.57

V orto

-33.21

33.47

M memb.

-3.056e+04

2.702e+04

M orto

-408.74

445.75

T

-3860.38

3950.37

Nodo

Ver. V

2.05

Macro

Tipo

Angolo 1-Z (gradi)

112

Setto

0.0

M_S

N memb.

-2735.94

-1443.67

V memb.

-3681.19

414.26

V orto

-49.90

45.53

M memb.

-4.848e+04

1.823e+04

M orto

-737.88

704.25

T

-8256.91

8668.07

Nodo

Ver. V

Ver. M

Ver. M

Ver. M

2.15

Ver. M

0.13

Ver. M

0.38

Ver. M

0.64

Ver. M

1.00

Ver. M

0.99

Ver. M

Ver. M

0.56

Ver. M

2.47

Ver. M

2.05

Ver. M

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

M_S

Nodo Ver. V

1.90

Ver. M

1.90

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

M_S

Nodo Ver. V

1.68

Ver. M

0.60

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

M_S

Nodo Ver. V

1.17

Ver. M

1.06

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

M_S

Nodo Ver. V

0.46

Ver. M

0.33

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

M_S

Nodo Ver. V

2.01

Ver. M

2.01

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

M_S

Nodo Ver. V

1.79

Ver. M

1.79

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

M_S

Nodo Ver. V

1.10

Ver. M

1.10

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

M_S

Nodo Ver. V

2.03

Ver. M

2.03

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

M_S

Nodo Ver. V

1.40

Ver. M

1.40

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

M_S

Nodo Ver. V

1.94

Ver. M

1.94

3.27

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-2707.35	-863.30	-42.87	-2.802e+04	-1281.65	-7408.01
-1346.64	2685.09	42.05	2.939e+04	1276.98	7250.37

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-8804.71	-1020.39	-1369.09	-2.005e+04	-2.310e+04	-2.126e+04
-5213.08	2693.54	-323.72	1.770e+04	1.509e+04	-9326.14

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-624.20	-4092.79	-79.34	-3.613e+04	-2330.29	-2142.28
-86.94	1577.82	79.76	7.001e+04	2338.27	1891.71

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-8646.96	-1488.68	18.27	-5.404e+04	895.34	-6026.81
-3493.22	1071.85	299.81	4420.99	1.728e+04	885.27

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-3824.04	-3267.31	-41.01	-4.597e+04	-493.33	-2599.44
-2131.55	3800.97	40.69	5.063e+04	353.67	2672.09

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-343.31	-2616.13	-14.84	-4.531e+04	-162.69	-1571.41
-33.16	2223.92	17.41	5.369e+04	130.95	2171.72

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-270.05	-1569.72	-16.33	-1.624e+04	-190.68	-2121.26
-82.41	842.19	17.52	2.724e+04	179.59	2243.41

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-375.23	-2957.31	-19.51	-4.684e+04	-350.67	12.20
57.58	2326.98	10.03	4.995e+04	252.92	1247.14

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-240.45	-1980.14	-15.91	-1.780e+04	-344.75	-798.78
-167.76	983.78	13.33	2.328e+04	299.39	1077.85

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-7700.95	-626.03	51.41	-6.057e+04	-314.97	-1838.90
-5085.23	2703.56	141.66	8.782e+04	199.85	3026.14

																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																										</
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	----

142	Setto	0.0											
M_S			N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
			-348.74		-4279.31		-28.12		4929.11		-548.60		-780.88
			-198.38		5881.08		20.82		1.377e+04		612.87		706.89
Nodo	Ver. V		Ver. M										
	8.50		8.50										
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)											
143	Setto	0.0											
M_S			N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
			-384.00		-4146.07		-3.04		8748.58		-1675.39		-460.45
			-211.43		4982.12		2.19		1.544e+04		1851.11		440.20
Nodo	Ver. V		Ver. M										
	7.15		7.15										
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)											
144	Setto	0.0											
M_S			N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
			-57.01		450.93		-76.07		-293.39		-753.76		-6.654e+04
			-19.96		684.00		77.61		4354.40		748.09		6.604e+04
Nodo	Ver. V		Ver. M										
	0.70		0.70										
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)											
145	Setto	0.0											
M_S			N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
			-473.59		-3703.51		-24.08		-1.035e+05		-553.71		-3516.17
			287.21		5557.67		26.59		7.811e+04		622.47		4348.58
Nodo	Ver. V		Ver. M										
	3.85		3.85										
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)											
147	Setto	0.0											
M_S			N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
			-2.509e+04		-5147.92		-2216.72		-2.482e+06		-1.187e+05		-1.720e+04
			-1.205e+04		472.33		2125.63		8.491e+05		1.095e+05		1.821e+04
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V	
	11.90	0.10	0.09	0.54	0.92	0.61	0.60	0.71	0.15	0.58	0.25	0.13	
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)											
148	Setto	0.0											
M_S			N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
			-996.39		-965.93		-728.19		-2.816e+05		-1.847e+04		-1.680e+04
			-514.83		74.73		692.39		-4.222e+04		1.894e+04		1.411e+04
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V	
	1.70	0.04	0.03	0.88	0.03	0.02	0.02	0.03	3.73e-03	2.04	0.83	0.03	
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)											
149	Setto	0.0											
M_S			N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
			-4397.53		-2036.33		-85.41		-1.305e+04		-2010.78		-7826.38
			1628.04		2744.21		215.59		5.492e+04		4281.68		8220.10
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V	
	11.90	0.14	0.12	0.49	2.90	1.63	2.06	2.32	0.52	0.97	8.39	2.20	
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)											
150	Setto	0.0											
M_S			N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
			-9901.25		-6130.62		-294.50		-3.592e+05		-1.851e+04		-7582.60
			-354.53		4665.52		286.95		3.780e+05		2.083e+04		3124.71
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V	
	11.90	0.09	0.08	0.56	1.66	1.00	1.37	0.79	0.29	0.34	4.05	1.06	
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)											
151	Setto	0.0											
M_S			N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
			-3.709e+04		-2453.79		-1383.01		-5.697e+05		-1.129e+05		-4.259e+04

					-1.563e+04	1.826e+04	1836.21	2.457e+06	7.247e+04	4.824e+04		
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.14	0.14	0.45	2.07	1.44	1.38	1.38	0.44	0.36	0.30	0.61
Macro					Angolo 1-Z (gradi)							
152					Setto		0.0					
M_S					N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
					-1817.23	-1488.43	-139.30	-5.726e+04	-7112.98	-5617.48		
					-487.01	2213.88	141.02	-1033.87	7253.74	2875.28		
Nodo	Ver. V			Ver. M								
	0.90			0.90								
Macro					Angolo 1-Z (gradi)							
153					Setto		0.0					
M_S					N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
					-2.989e+04	-3.436e+04	-1197.10	-9.811e+06	-8.755e+04	-1.062e+04		
					-1.211e+04	-1.855e+04	1259.27	-1.983e+05	8.892e+04	1.021e+04		
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.08	0.08	0.58	2.23	1.44	1.83	2.03	0.37	0.42	1.78	1.97
Macro					Angolo 1-Z (gradi)							
154					Setto		0.0					
M_S					N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
					-1.588e+04	-2052.82	-422.50	1.761e+04	-1.424e+04	-3920.64		
					-4802.62	1475.04	388.64	3.407e+05	1.848e+04	5214.08		
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.08	0.08	0.57	3.36	2.11	2.33	2.41	0.56	0.16	0.38	0.30
Macro					Angolo 1-Z (gradi)							
155					Setto		0.0					
M_S					N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
					-1267.93	-4960.47	-75.46	-7.651e+04	-2610.28	-4748.25		
					-521.19	5525.20	71.25	7.295e+04	2750.61	3908.86		
Nodo	Ver. V			Ver. M								
		2.63		2.21								
Macro					Angolo 1-Z (gradi)							
156					Setto		0.0					
M_S					N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
					-897.97	-3673.16	-26.90	-6116.67	-1669.39	-3179.67		
					-50.99	2841.54	25.76	8683.39	1743.28	3599.19		
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.08	0.08	0.58	1.04	0.66	0.71	0.71	0.17	0.37	2.49	1.82
Macro					Angolo 1-Z (gradi)							
157					Setto		0.0					
M_S					N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
					-1312.80	-4244.99	-60.11	-5.839e+04	-969.02	-6551.90		
					-761.66	5272.34	73.19	9.134e+04	888.96	6236.11		
Nodo	Ver. V			Ver. M								
	2.53			2.12								
Macro					Angolo 1-Z (gradi)							
158					Setto		0.0					
M_S					N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
					-2388.51	-1818.63	-56.19	-2.130e+04	-1273.39	-5033.35		
					433.84	2483.14	56.34	1.687e+04	1331.77	4628.72		
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.07	0.07	0.59	1.49	0.73	0.71	1.42	0.24	4.05	59.24	0.69
Macro					Angolo 1-Z (gradi)							
159					Setto		0.0					
M_S					N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
					-5089.97	-1077.00	-113.46	-3.352e+04	-3103.81	-1311.90		
					-536.09	326.60	117.50	2.727e+04	6466.94	3044.03		
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
	11.90	0.14	0.11	0.51	2.09	1.13	1.42	1.63	0.35	0.19	0.73	0.50

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-3788.79	-3325.09	-157.84	-2.482e+04	-2984.96	-1.037e+04
-1060.64	-230.33	119.33	4.150e+04	4061.68	1.017e+04

Nodo Ver. V

Ver. M

1.30

1.09

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-2121.41	-210.17	-85.13	-3895.82	-2436.27	-3767.48
-161.88	477.77	86.67	2501.66	604.33	4421.41

Nodo h0/t Ecc/t(M) Ecc/t

Fi t

11.90 0.12 0.10

P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
2.49	1.08	1.64	1.64	0.41	0.17	0.34	0.62

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-1.448e+04	-1841.97	-245.39	-3.280e+05	-1.522e+04	-8357.31
-7856.83	-667.87	229.02	-6663.09	6344.32	3769.78

Nodo h0/t Ecc/t(M) Ecc/t

Fi t

11.90 0.10 0.09

P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
2.13	1.44	1.97	2.07	0.35	0.11	0.23	0.25

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-3832.20	-1.159e+04	-107.28	-2.427e+05	-399.34	-1.138e+04
-2332.98	6327.96	30.64	3.722e+05	112.24	1.447e+04

Nodo Ver. V

Ver. M

8.29

8.29

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-6829.12	-4675.41	-1042.74	4851.88	-646.42	-2.747e+05
-933.55	3191.98	1472.75	4.748e+05	9.011e+04	-2675.72

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-3.183e+04	-1836.11	-486.30	-8.026e+05	-3.334e+04	-1787.63
-1.239e+04	1182.38	550.86	-1.118e+05	2.873e+04	3941.76

Nodo h0/t Ecc/t(M) Ecc/t

Fi t

11.90 0.08 0.08

P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
1.48	1.01	1.17	1.05	0.24	0.16	0.11	0.07

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-312.78	65.70	-292.37	-1.508e+04	-9451.27	-8206.23
15.99	757.00	356.81	3.228e+04	7801.72	7803.35

Nodo h0/t Ecc/t(M) Ecc/t

Fi t

1.70 0.28 0.26

P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
0.03	5.90e-04	5.90e-04	0.03	6.17e-03	150.32	43.56	0.12

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

M_S

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-4746.89	926.71	-575.16	-1.648e+04	-1.096e+04	-6102.58
-969.86	3704.87	465.67	1.320e+05	1.285e+04	5994.88

Nodo h0/t Ecc/t(M) Ecc/t

Fi t

11.90 0.10 0.09

P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
0.63	0.45	0.51	0.63	0.11	0.60	0.23	0.64

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

169	Setto	0.0
-----	-------	-----

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	13.60	0.11	0.11

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

M_S

Nodo	Ver. V
	5.03

Ver. M

N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
-1267.01		-381.50		-417.77		-2938.88		-7.389e+04		-1.725e+04
-84.58		50.81		421.67		5.615e+04		7.247e+04		1.680e+04
P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V			
0.68	0.52	0.52	0.52	0.14	6.29	1.51	0.23			

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	10.74	0.11	0.11

Ver. M

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
-4387.89	-3182.40	-1565.50	4245.76	-1.205e+05	-1.314e+05		
-618.17	1179.04	1563.70	1.963e+05	1.212e+05	1.306e+05		
P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
1.15	0.80	0.79	0.95	0.20	2.98	0.29	0.41

Macro	Tipo	Angolo 1-X (gradi)
90	Guscio	0.0

M_G

N max

N min

N 1

N 2

N 1-2

M max

M min

M 1

M 2

M 1-2

42.38

-108.37

-31.25

-108.11

-1.21

389.48

-41.59

-10.49

9.58

-171.00

27.81

16.45

19.93

371.89

186.97

19.42

Macro	Tipo	Angolo 1-X (gradi)
146	Guscio	0.0

M_G

N max

N min

N 1

N 2

N 1-2

M max

M min

M 1

M 2

M 1-2

224.96

-244.67

-125.85

-194.62

-94.20

5598.48

-1849.85

-1141.62

-1786.33

-299.89

122.96

174.93

98.68

4803.31

4125.09

1896.86

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	0.08	0.08

Fi t

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T		
-1.011e+04	221.64	-268.43	4.875e+04	-9372.66	-1682.43		
-4093.90	1988.62	376.93	1.728e+05	1.139e+04	2081.78		
P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V
1.34	0.91	1.29	1.29	0.22	0.09	0.14	0.26

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	0.09	0.08

Fi t

N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T					
-1.861e+04		-2048.76		-1735.79		-4.826e+05		-1.278e+05		-5.656e+04					
-170.91		179.46		1534.91		8.780e+04		1.280e+05		5.619e+04					
P/Ao		P/Ao(s)		P/Ap		P/Av		Ver Mo		Ver Mo(S)		Ver Mp		Ver. V	
0.86		0.60		0.68		0.86		0.15		1.14		0.24		0.20	

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

M_S

Nodo	Ver. V
	11.13

Ver. M

N memb.	V memb.	V orto	M memb.	M orto	T
-4385.13	-9603.70	9726.75	-1.078e+05	1.971e+05	-2.174e+06
-2694.35	-5279.03	1.660e+04	-2.354e+04	3.418e+05	-1.012e+06

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

M_S

Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t
	11.90	0.12	0.12

Fi t

N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T					
-4243.65		100.45		-248.48		-3418.52		-1.164e+04		-8446.57					
-2672.38		1293.20		53.92		8.524e+04		1924.72		4127.17					
P/Ao		P/Ao(s)		P/Ap		P/Av		Ver Mo		Ver Mo(S)		Ver Mp		Ver. V	
1.44		1.08		1.36		1.42		0.27		0.23		0.36		0.46	

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

M_S				N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
				-8237.65		-293.21		-309.72		-7251.93		-1.371e+04		-5357.10
				-3930.85		278.17		490.11		1.252e+04		1.790e+04		4903.20
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V		
	11.90	0.08	0.08	0.57	1.92	1.41	1.42	1.91	0.31	0.20	0.03	0.07		

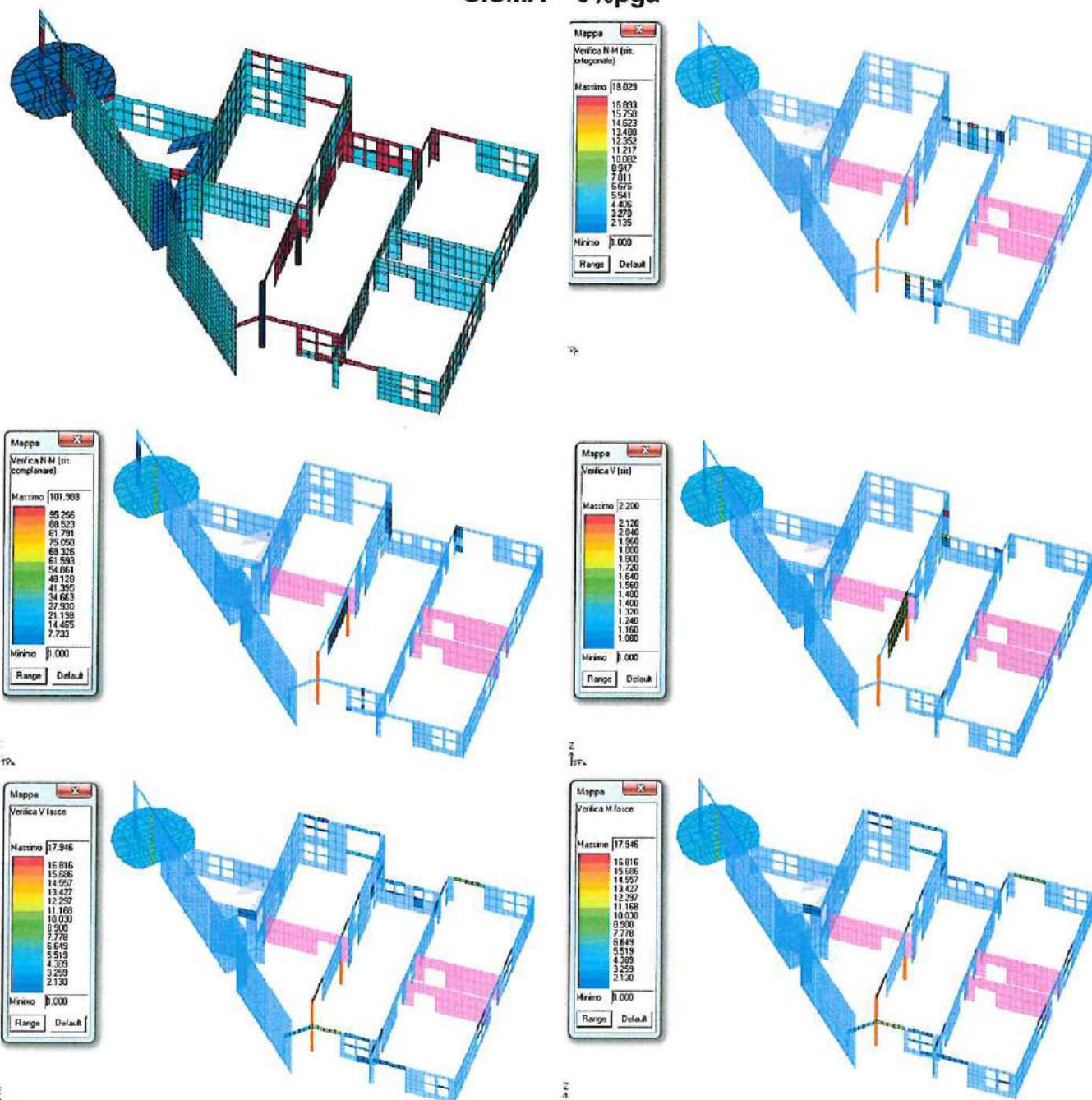
Macro	Tipo	Angolo 1-Z (gradi)
178	Setto	0.0

M_S				N memb.		V memb.		V orto		M memb.		M orto		T
				-3054.01		-199.60		-666.45		-1.874e+05		-1.004e+05		-5.075e+04
				-103.85		2814.28		574.50		-5009.03		1.032e+05		5.296e+04
Nodo	h0/t	Ecc/t(M)	Ecc/t	Fi t	P/Ao	P/Ao(s)	P/Ap	P/Av	Ver Mo	Ver Mo(S)	Ver Mp	Ver. V		
	13.60	0.34	0.24	0.0	0.40	0.29	0.31	0.40	0.12	6.26	0.91	0.65		

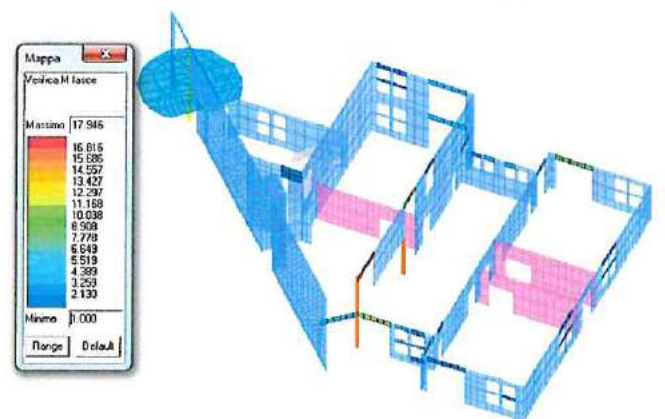
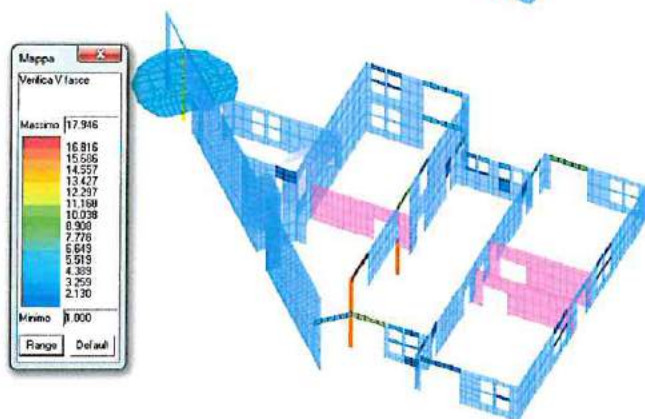
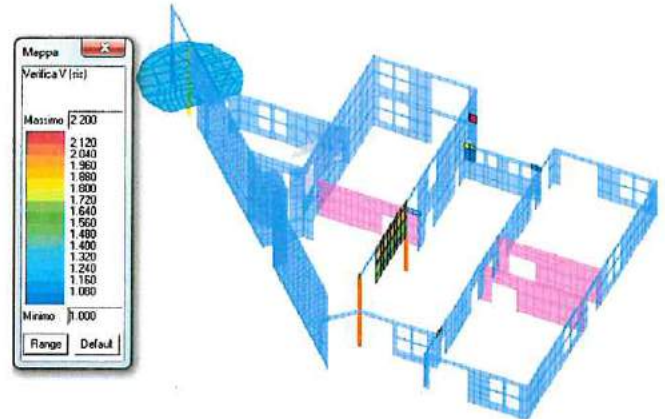
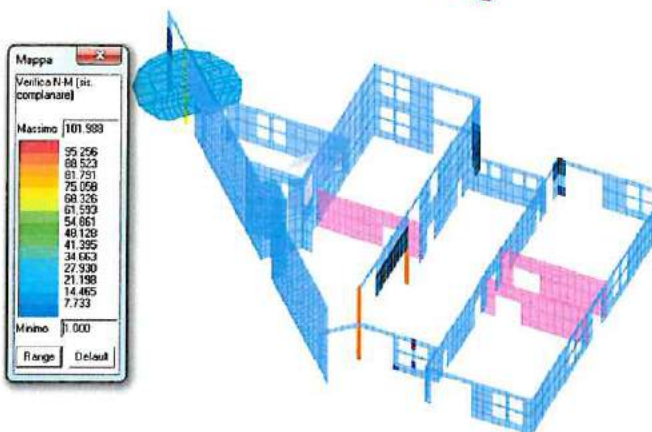
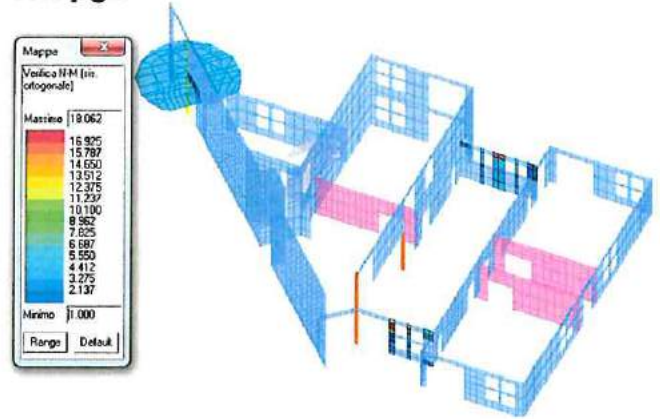
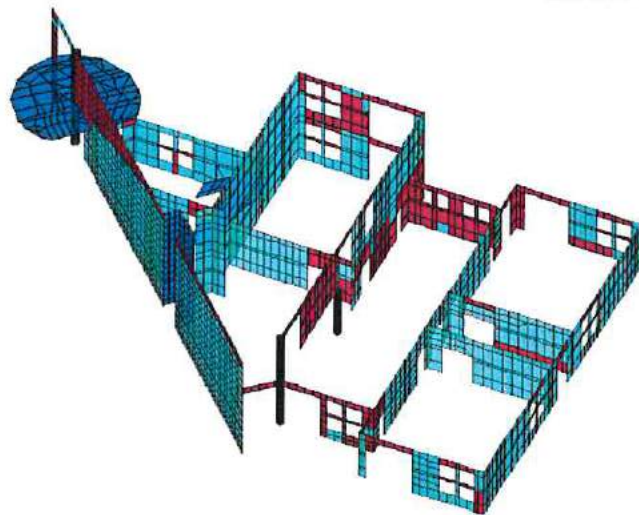
Elem.	Cmb	Nodo	Von Mises	N max	N min	N 1	N 2	N 1-2	M max	M min	M 1	M 2	M 1-2
			daN/cm2	daN/cm	daN/cm	daN/cm	daN/cm	daN/cm	daN	daN	daN	daN	daN
1	1	1844	646.98	-7.81	-189.91	-8.35	-189.37	-9.90	6.423e+04	-4651.81	167.18	5.941e+04	1.757e+04
		1836	340.43	-3.21	-27.41	-8.35	-22.27	-9.90	1.806e+04	-2.273e+04	167.18	-4830.51	2.024e+04
		1492	95.28	21.34	-24.52	19.10	-22.27	-9.90	6150.85	-5104.12	5877.24	-4830.51	-1733.38
...													
2480	157	2021	10.44	28.40	-43.51	-22.19	7.08	32.84	629.13	-335.28	-193.82	487.66	341.20
Elem.			Von Mises	N max	N min	N 1	N 2	N 1-2	M max	M min	M 1	M 2	M 1-2
					-688.41	-336.35	-683.72	-207.65		-5.913e+04	-1.609e+04	-4.369e+04	-3.035e+04
			868.13	348.47		343.10	199.34	220.64	8.546e+04		8651.44	7.698e+04	3.016e+04

3.4.7. ANALISI ATTIVAZIONE DEI MECCANISMI PER AZIONI SISMICHE

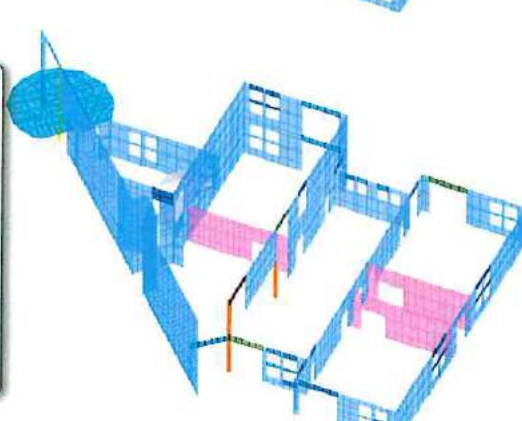
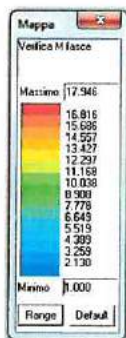
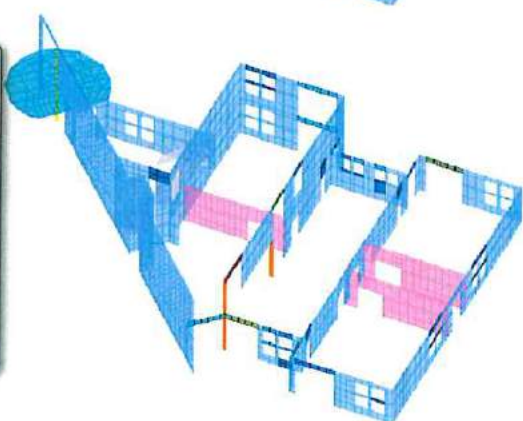
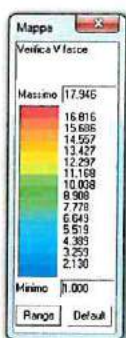
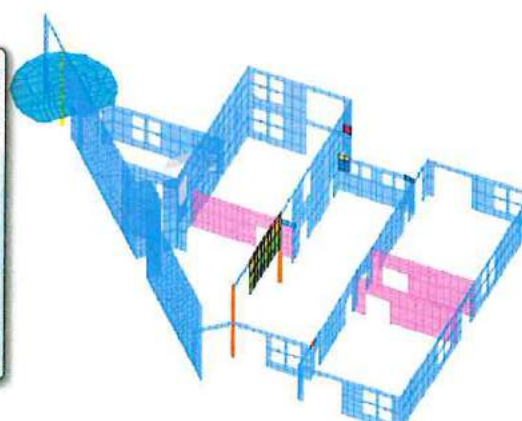
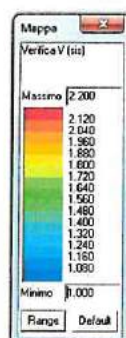
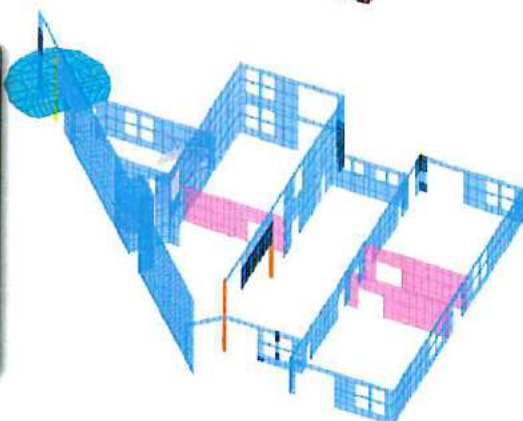
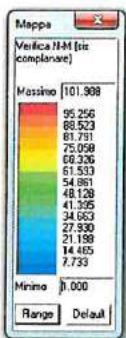
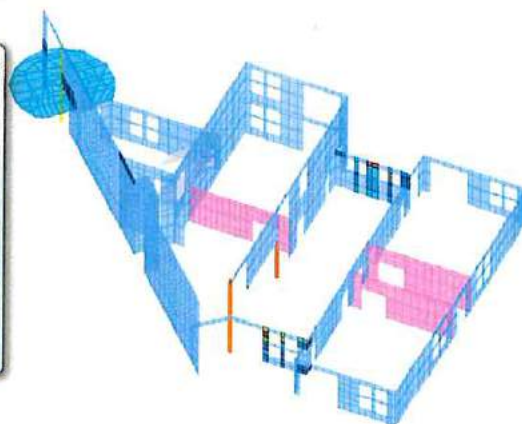
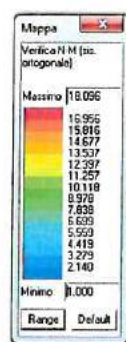
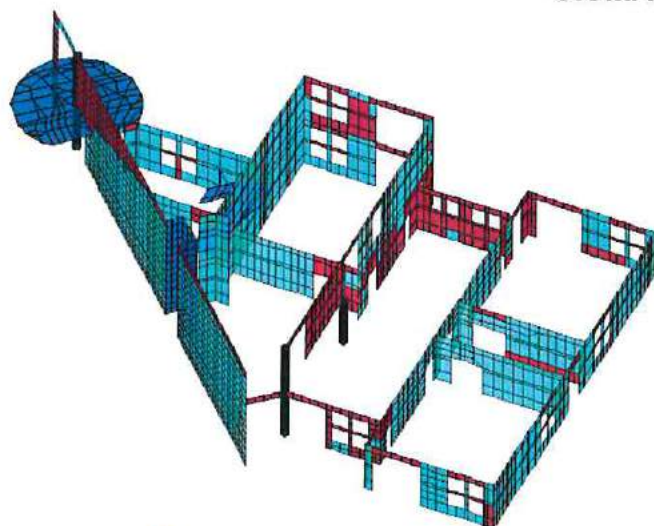
SISMA = 0%pga



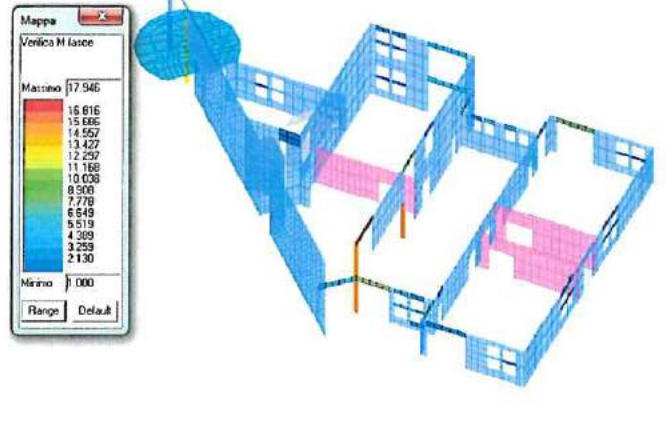
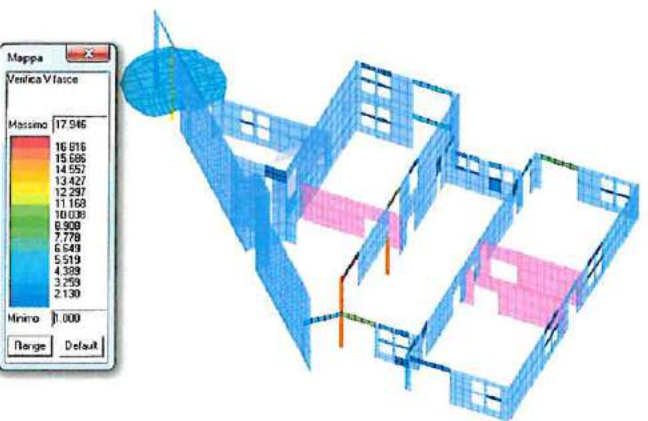
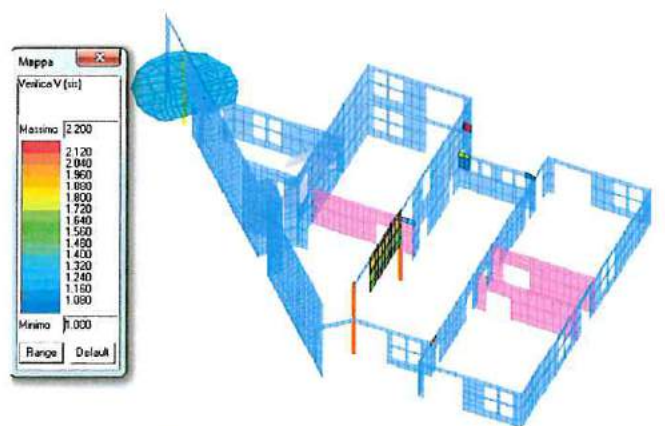
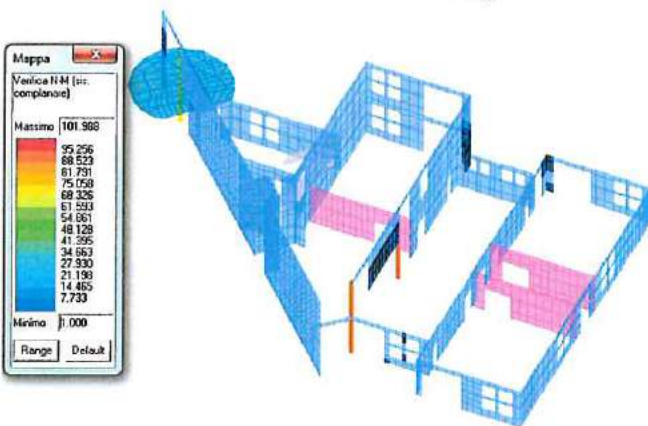
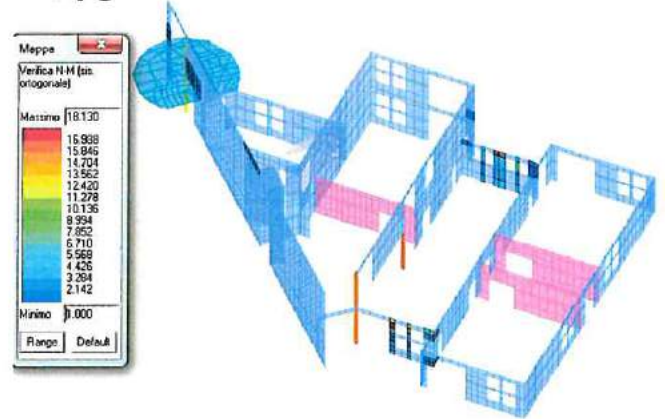
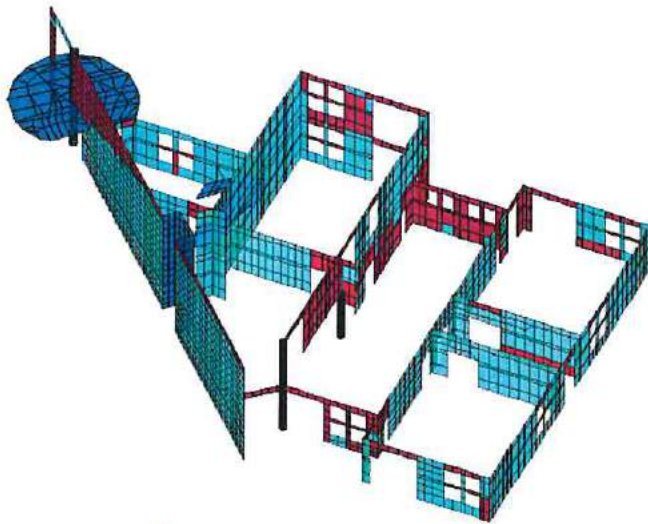
SISMA = 10%pga



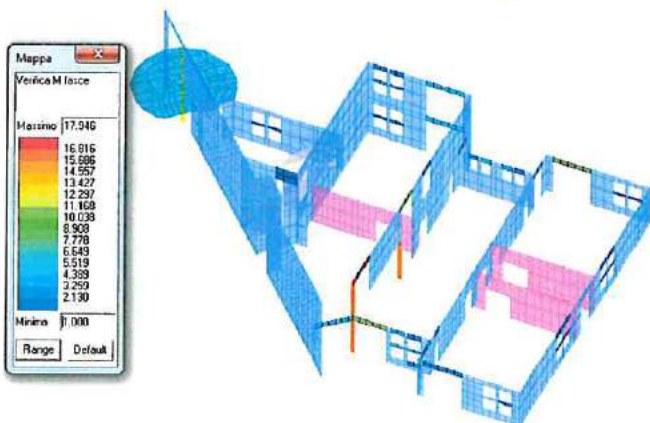
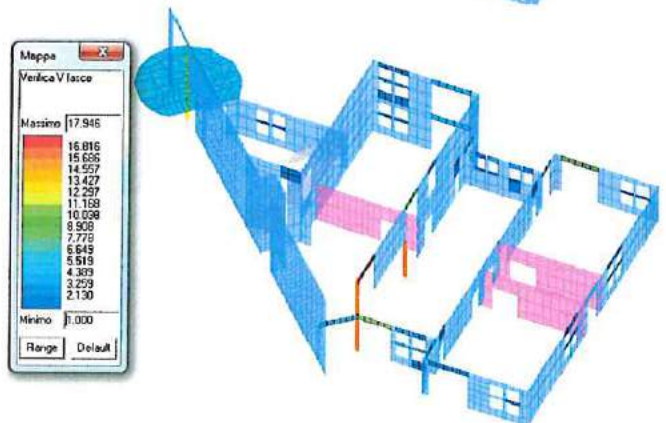
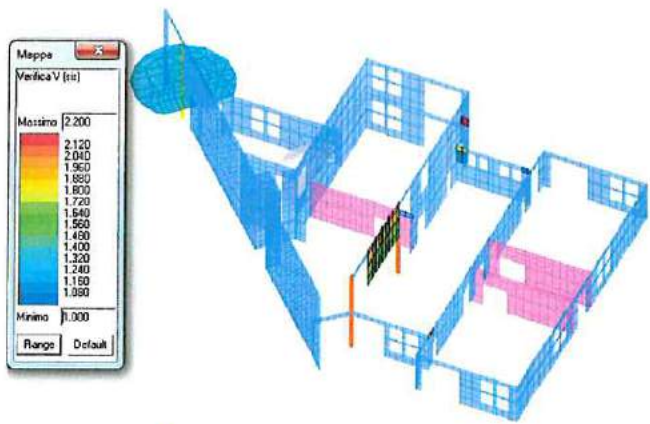
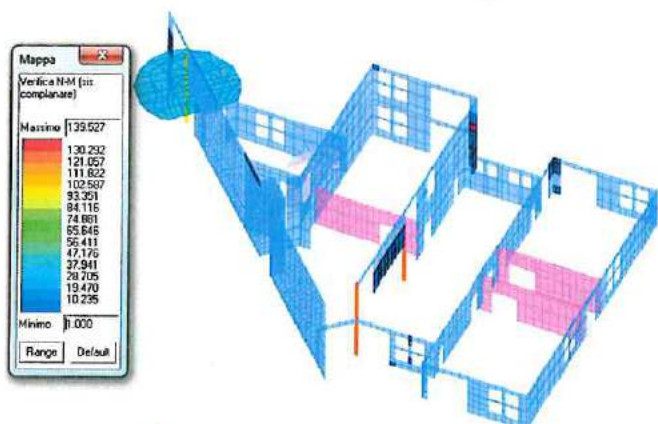
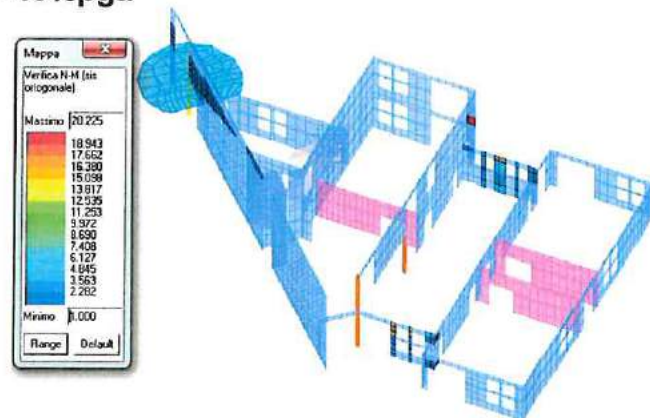
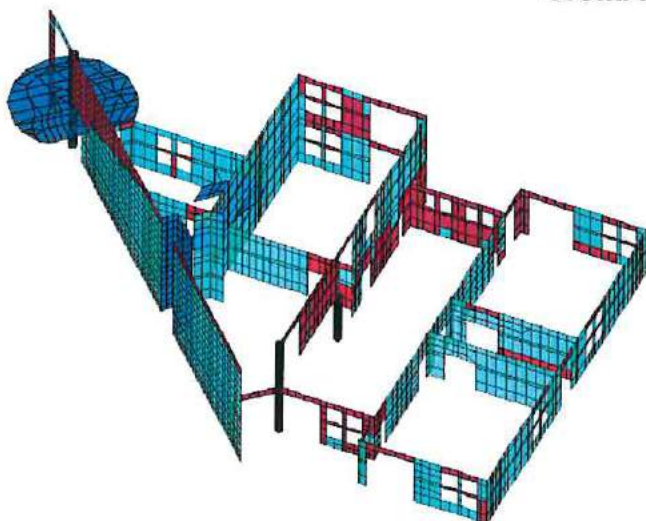
SISMA = 20%pga



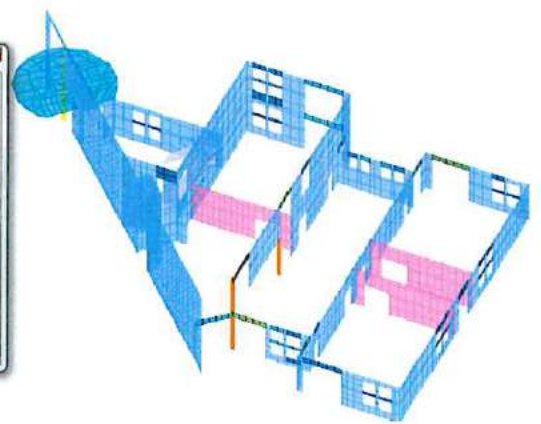
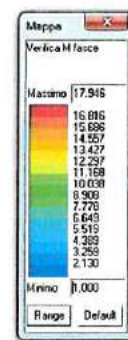
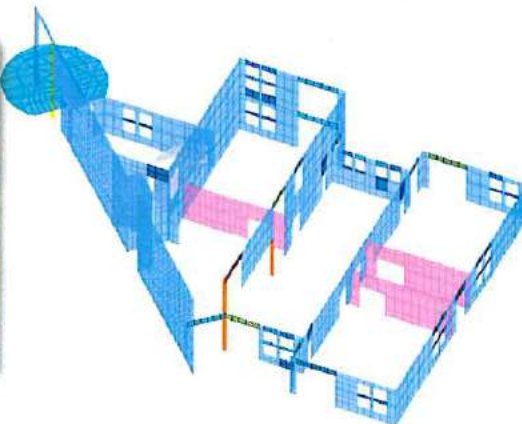
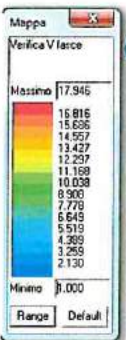
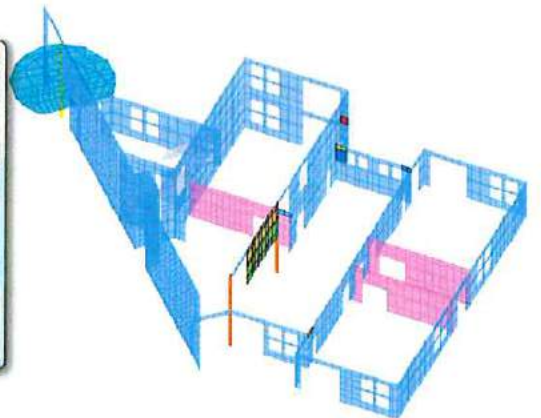
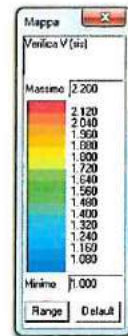
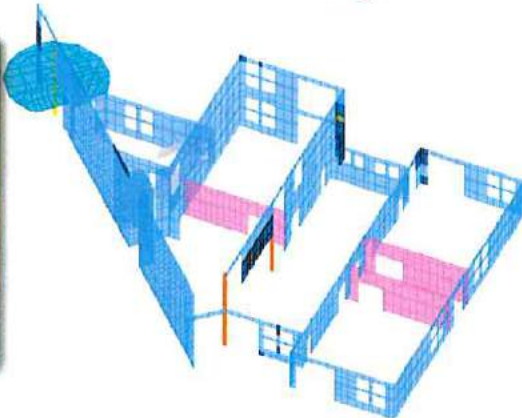
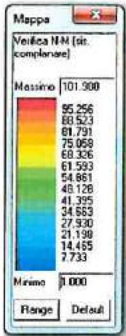
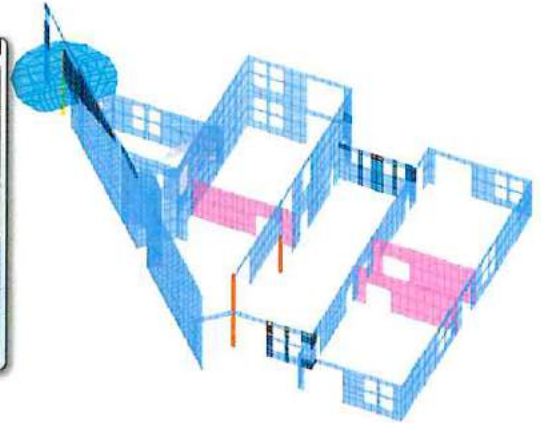
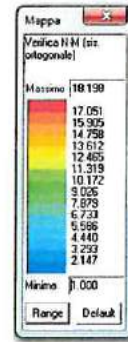
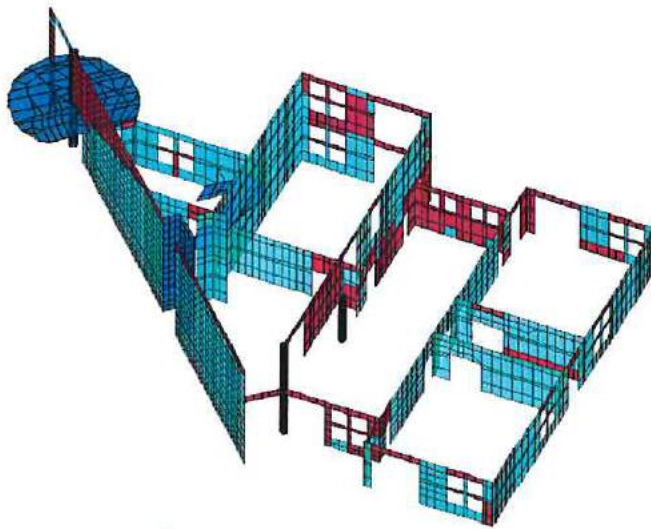
SISMA = 30%pga



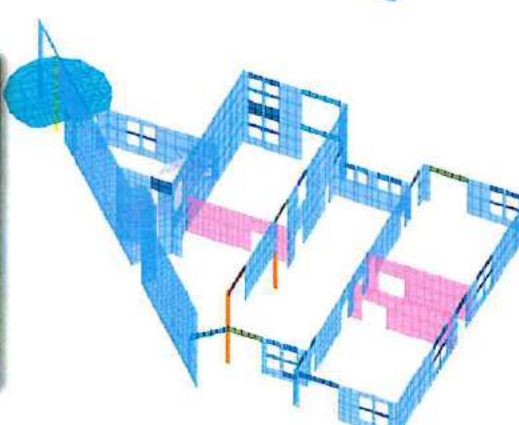
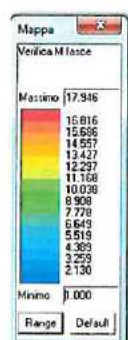
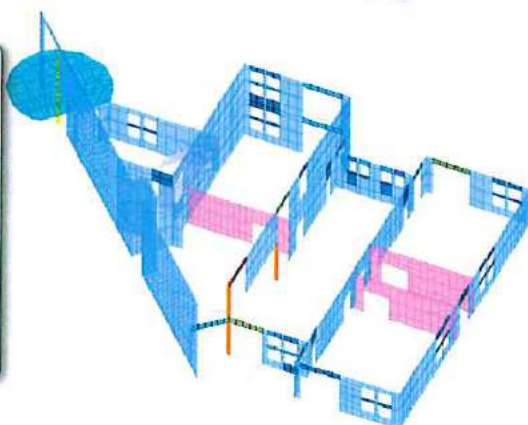
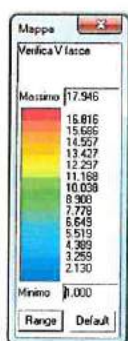
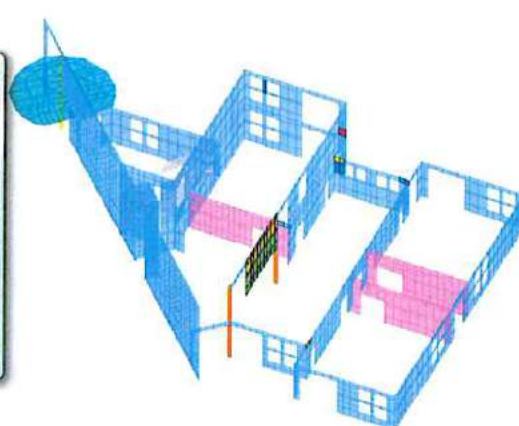
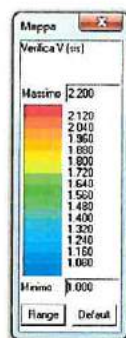
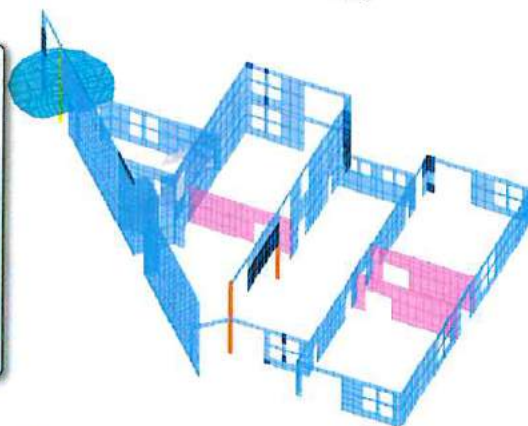
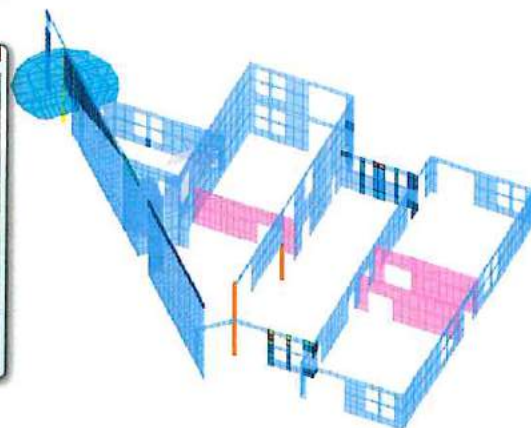
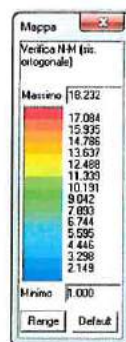
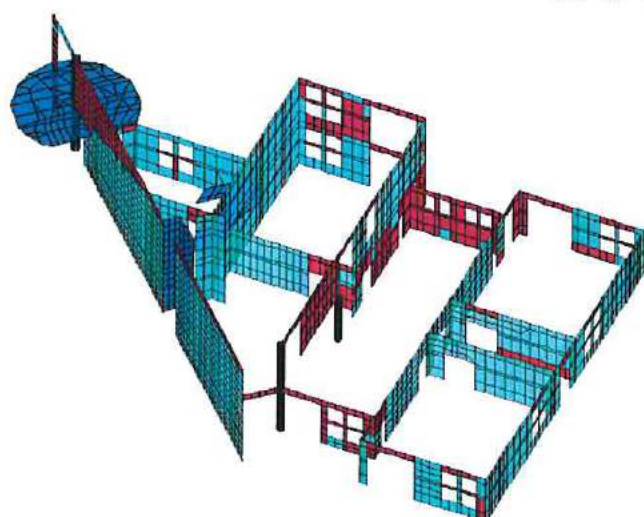
SISMA = 40%pga



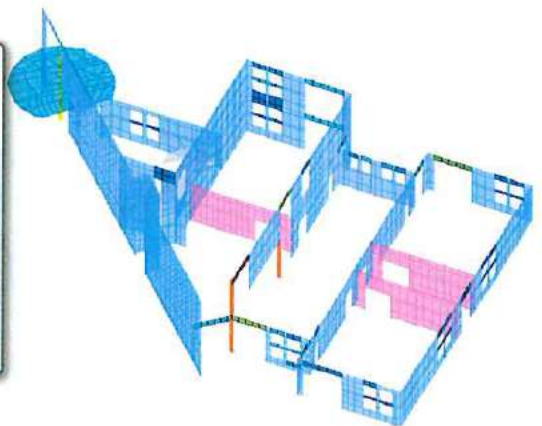
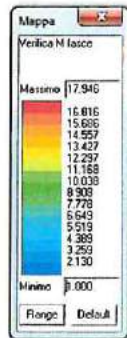
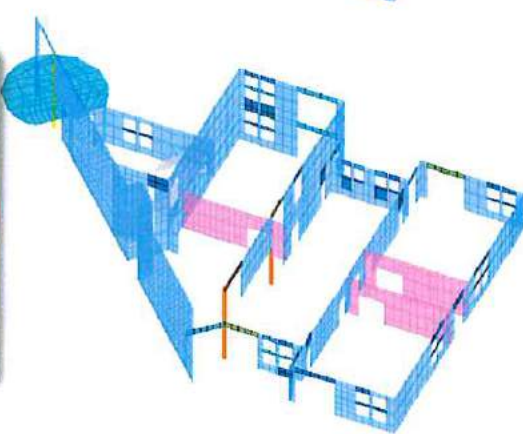
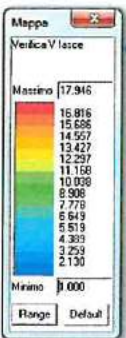
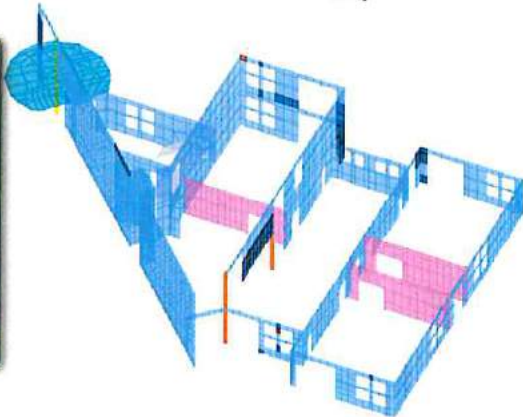
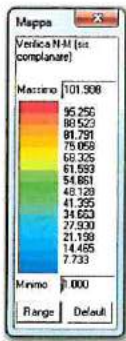
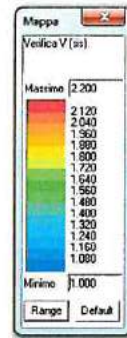
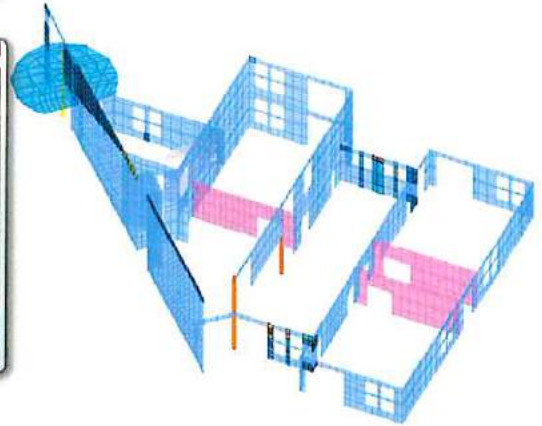
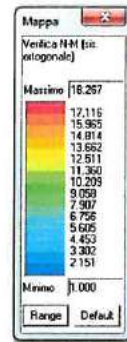
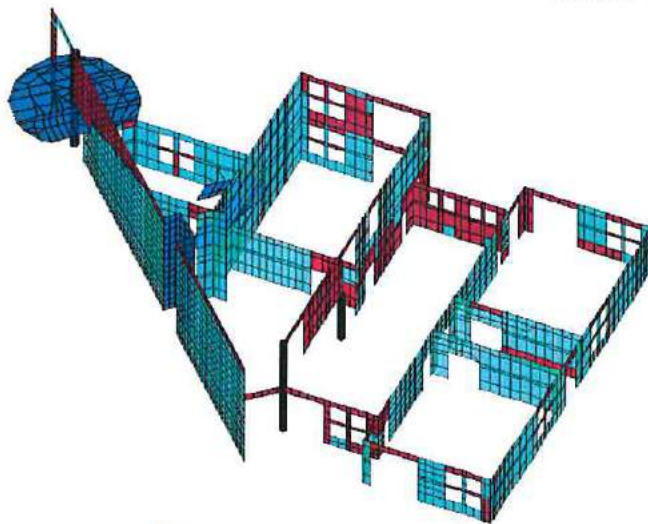
SISMA = 50%pga



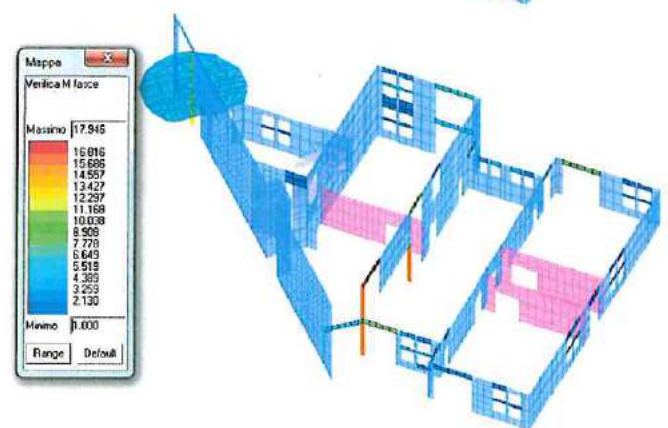
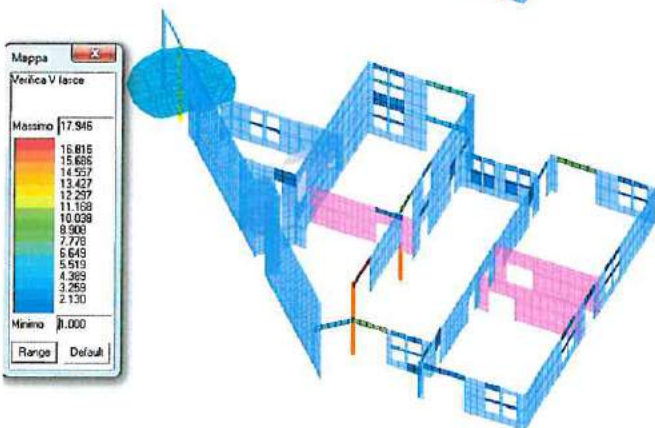
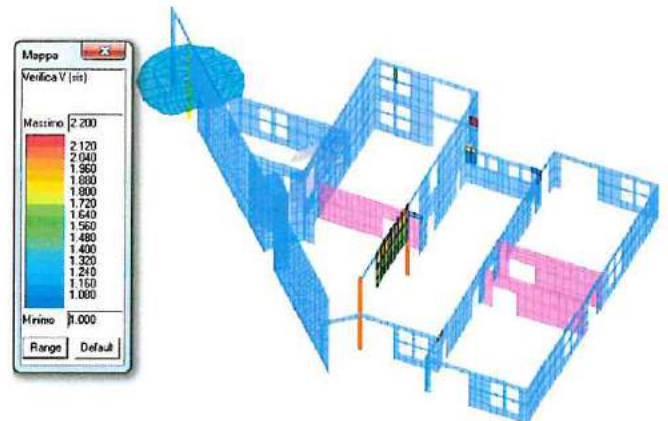
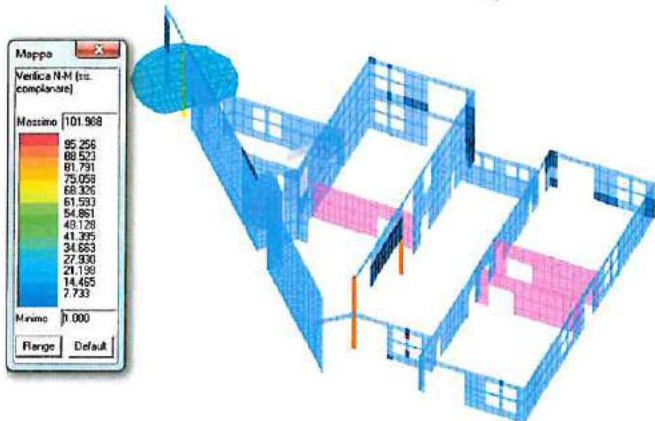
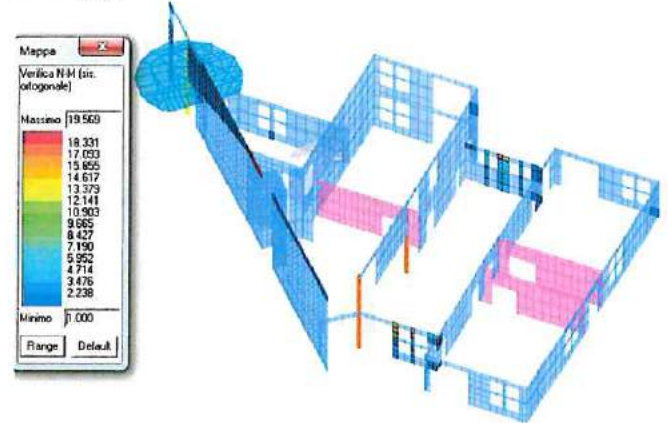
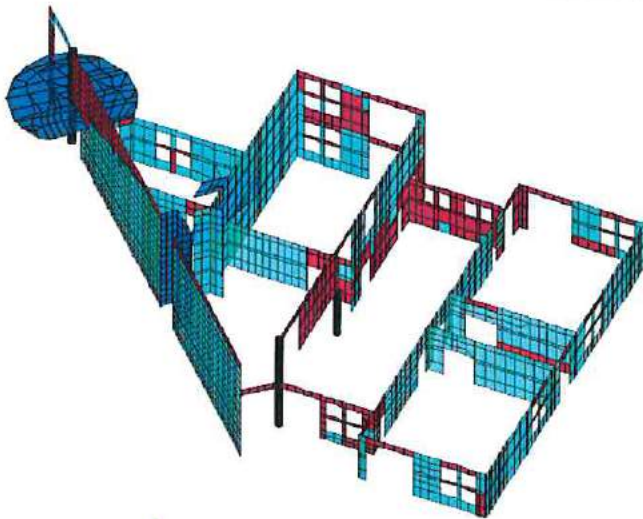
SISMA = 60%pga



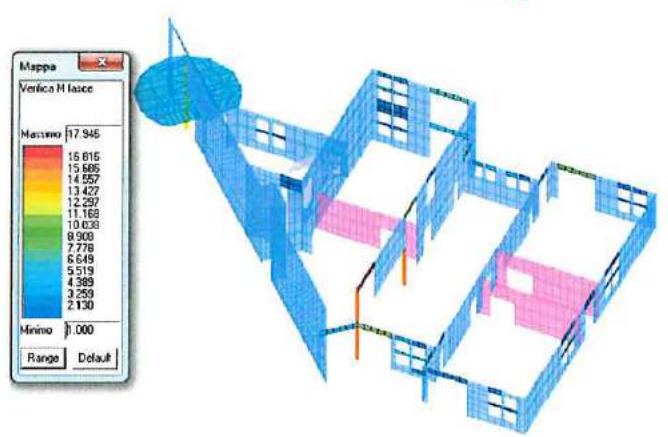
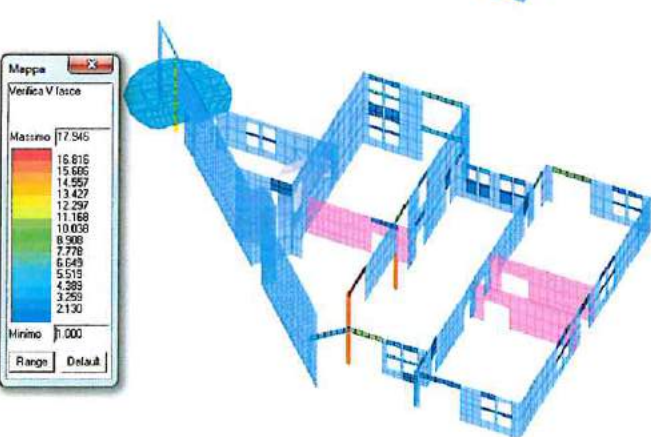
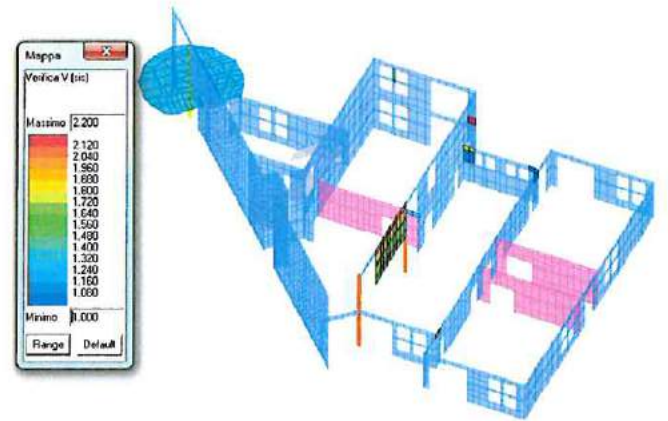
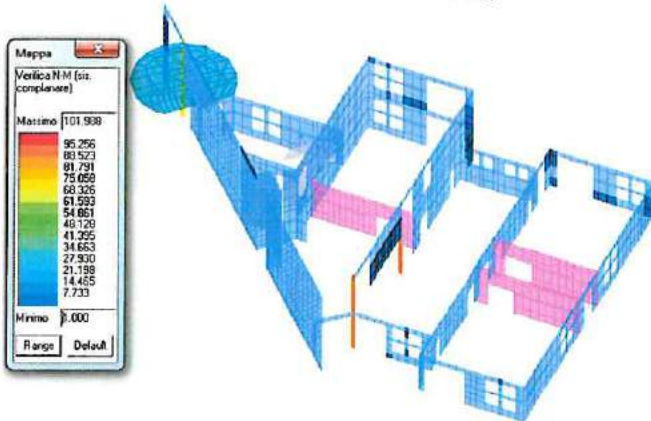
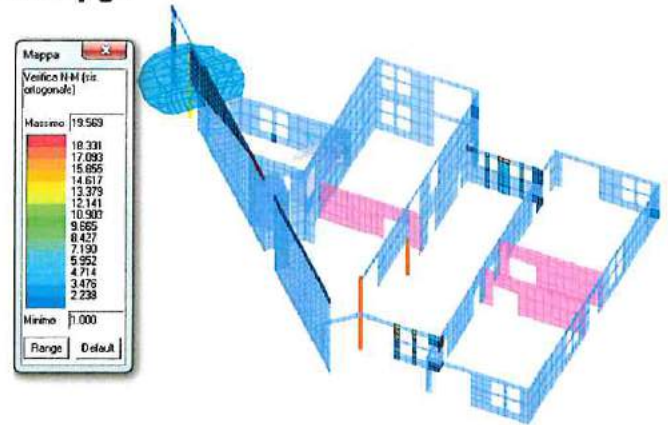
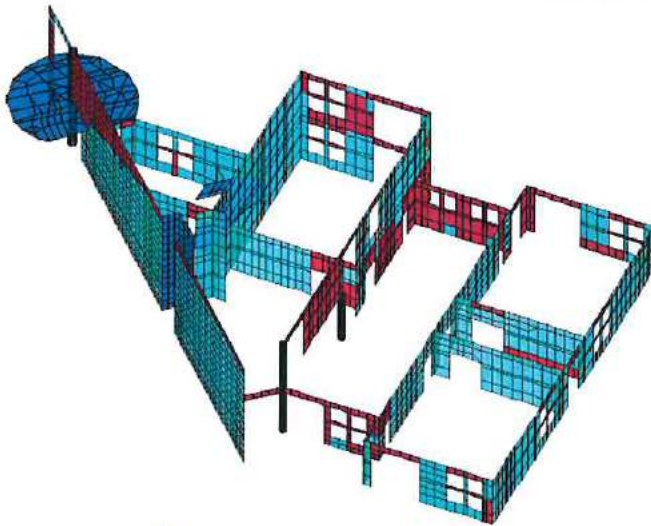
SISMA = 70%pga



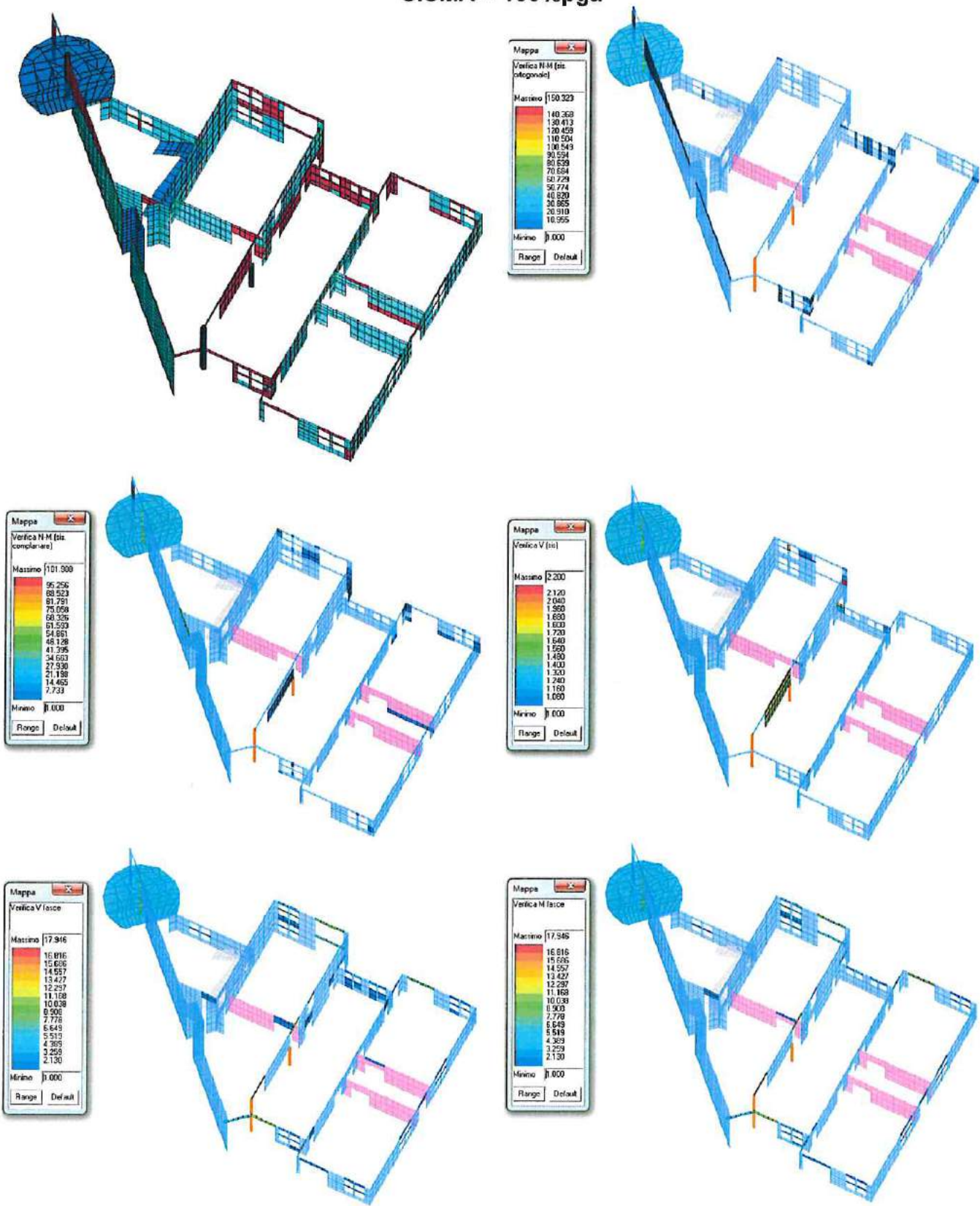
SISMA = 80%pga



SISMA = 90%pga



SISMA = 100%pga



4. PARAGRAFO CONCLUSIVO E DI SINTESI

4.1.SINTESI DEL PERCORSO CONOSCITIVO

La conoscenza degli elementi strutturali dell'edificio è stata acquisita mediante fasi successive:

- a. *sopralluoghi preliminari e rilievo fotografico*: hanno permesso un primo inquadramento del funzionamento strutturale dell'edificio e delle criticità meritevoli di approfondimento;
- b. *rilievo geometrico*: ha permesso di valutare le dimensioni dell'edificio e di ogni sua parte;
- c. *valutazione documentazione progettuale esistente*: ha permesso di approfondire la conoscenza degli elementi strutturali;
- d. *sondaggi distruttivi e non distruttivi*: hanno permesso la verifica dei materiali effettivamente impiegati, nonché i particolari costruttivi necessari ai fini di una modellazione che sia il più fedele possibile alla realtà;
- e. *analisi nei confronti dei carichi gravitazionali*: per verificare la capacità portante degli elementi verticali (setti murari e pilastri) e delle travi in c.a.;
- f. *analisi nei confronti dei meccanismi locali globali*: attraverso un'analisi sismica eseguita con un programma ad elementi finiti (3D) è stato valutato il comportamento globale dell'edificio nei confronti delle azioni orizzontali di carattere sismico.

4.2. VULNERABILITÀ NON QUANTIFICABILI

Esternamente al piano primo è stata costruita una centrale termica i cui muri perimetrali non trovano corrispondenza al piano terra. Si tratta pertanto di una costruzione , sebbene di dimensioni ridotte, in muratura portante di blocchi in laterizio costruita in falso sul solaio di interpiano. La vulnerabilità principale è costituita non tanto dal carico gravante sul solai, ma dal pericolo, in caso di sisma, del crollo di tale costruzione (priva di collegamenti alla base) sul solaio sottostante, che potrebbe a sua volta causare il crollo di quest'ultimo.

È inoltre possibile valutare come vulnerabilità non quantificabile la sordinatura dei solai di copertura. Lo scuotimento indotto dal sisma potrebbe infatti causare il ribaltamento dei muretti di sostegno dei tavelloni sul solaio sottostante.

4.3. CONCLUSIONI SULLA VERIFICA SISMICA ESEGUITA E CRITICITÀ RILEVATE

La verifica sismica condotta ha portato alle seguenti conclusioni:

FONDAZIONI

Dal rilievo in situ non sono emersi quadri fessurativi dovuti a dissesti o cedimenti fondali.

Le fondazioni sono della tipologia a trave rovescia e presentano presumibilmente una ciabatta di larghezza 60-80-120 cm (deduzione dal rilievo visivo e per analogia con l'edificio adiacente) : scaricano sul terreno una pressione inferiore maggiore a quella ammissibile (0,85 kg/cmq) presente nella relazione geologica visionata, relativa alla porzione di fabbricato contiguo.

SOLAI

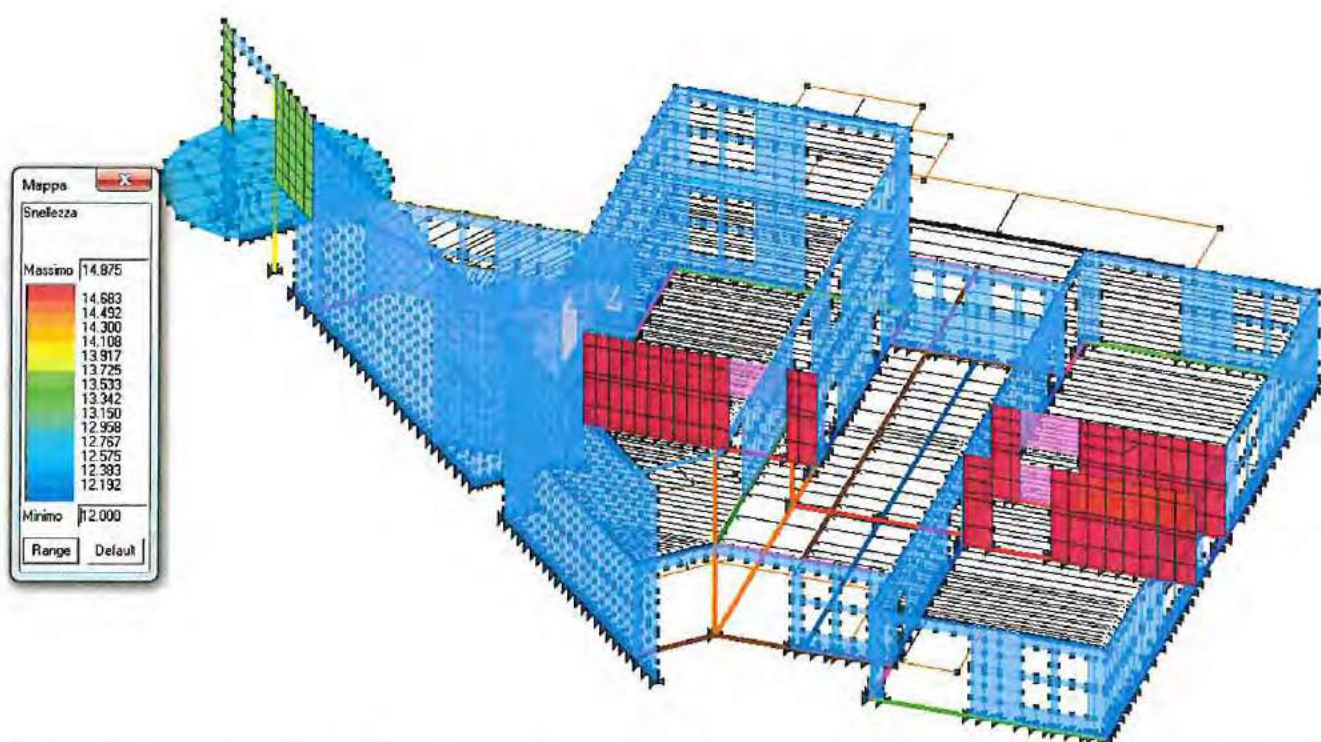
I solai non risultano verificati a carichi statici. In particolare:

- il solaio intermedio non risulta verificato in campata per momento, tuttavia la verifica è stata eseguita considerando l'armatura visionata per il solaio tipo 2, non essendo stato possibile eseguire il sondaggio in una zona attinente al solaio tipo 2. Il coefficiente di sicurezza risulta essere di $MRd/MEd=0,77$.
- Il solaio tipo 2 non verifica a momento negativo agli appoggi. Per il calcolo tuttavia è stata ipotizzata una armatura pari a 2Ø8, non essendo possibile dai sondaggi eseguiti verificare l'effettiva armatura superiore del travetto.
- Il solaio tipo 3 (ligneo di copertura) risulta verificato a resistenza, ma non rispetta i limiti di deformabilità, essendo la luce molto elevata.

SISTEMA RESISTENTE VERTICALE

Le considerazioni e le verifiche svolte permettono di ritenere i setti murari dell'edificio per la maggior parte idonei a sostenere i carichi gravitazionali e a rispondere in modo discreto alle azioni orizzontali dovute al sisma.

La geometria delle pareti murarie trasversali e del setto divisorio tra le scuole non rispetta i requisiti geometrici di snellezza imposti dalla tabella 7.8. Il del capitolo 7 delle Norme Tecniche sulle Costruzioni 2008: $h_0/s= 14,87>12$. Inoltre occorre sottolineare che il solaio ligneo presente nel doppio volume dell'ingresso è stato considerato come vincolo che contribuisce a spezzare la luce del muro a bandiera presente a divisoria delle due scuole, sebbene in realtà non risulti infinitamente rigido.



Un'analisi approfondita dello stato di fatto ha però messo in luce una possibile vulnerabilità dovuta ad un'errata concezione progettuale: infatti i setti murari lato ovest del piano primo che portano il solaio di sottotetto non risultano essere continui da cielo a terra, ma risultano in qualche caso portati da travi in c.a.

Tale situazione risulta essere una grossa criticità in quanto anche una qualsiasi deformazione può causare il ribaltamento del muro, anche in assenza di forze sismiche. Tale elemento non risulta essere inoltre verificato a taglio.

In assenza di sisma si riscontrano inoltre anche problemi di possibile ribaltamento dei setti trasversali più esterni che si trovano nella zona centrale, dove sono presenti setti murari molto snelli e poco estesi che separano le aperture.

Anche in assenza di sisma si hanno problemi sia a taglio che momento per gli architravi delle finestre (travi di collegamento in muratura).

L'analisi sismica eseguita con il programma ad elementi finiti mostra come la risposta dell'edificio alle azioni orizzontali sia in genere soddisfacente, sebbene le vulnerabilità presenti in assenza del sisma vengano rese ancora più evidenti quando questo si presenta.

L'elemento più critico sotto l'azione del sisma risulta comunque essere il setto "a bandiera", che realizza la separazione con la scuola materna in corrispondenza del doppio volume dell'ingresso, soggetto infatti a meccanismi di ribaltamento fuori dal piano, che cominciano a verificarsi per basse PGA (intorno a 0,0185g) e si completano per PGA intorno a 0,074g (40%

PGA SLV) , con la possibilità di coinvolgere anche gli elementi della copertura lignea dell'atrio d'ingresso (ad esempio potrebbe esserci la possibilità di sfilamento dei travetti in legno lamellare).

Per PGA pari a circa 0,111g si verifica anche il ribaltamento della parte di muro divisorio al di sopra del solaio di copertura in laterocemento di copertura del piano primo.

A partire da PGA pari a 0,056g cominciano le crisi per taglio degli architravi che non risultavano vulnerabili in assenza di sisma, mentre per PGA intorno a 0,111g la crisi per taglio comincia a interessare anche alcune fasce murarie tra le aperture nella zona est.

Per PGA pari a 0,148g la crisi per taglio comincia a interessare anche la base di setti murari più estesi, sempre nella zona perimetrale est. Lo stesso avviene sui muri trasversali interni per PGA pari al 100% del sisma atteso per SLV.

Per PGA intorno a 0,166g si hanno le prime rotture a taglio per gli architravi dei setti trasversali interni.

TRAVI E PILASTRI IN C.A.

I pilastri in c.a. risultano essere invece idonei a sostenere i carichi gravitazionali ai quali sono sottoposti (le azioni sismiche invece sono applicate ai soli setti murari).

Possibili criticità dovute a crisi per flessione di alcune travi in c.a. denominate part. 7-7, 6-6, 5-5. In particolare quest'ultima trave, di sezione 15x32 cm e luce di 18 m risulta essere enormemente sottodimensionata. Presenta $2+2\Phi 14$, armatura che risulta essere di un ordine di grandezza inferiore a quanto necessario applicando una verifica a flessione con la Norme Tecniche per le Costruzioni 2008 (Fig. 4). Ovviamente sarebbe opportuno verificare se la trave svolge effettivamente funzione di trave (se vi appoggia o meno il solaio) o se all'atto dei lavori si è optato per realizzare un solaio unico (luce di m. 6,00 quindi possibile) ridimensionando la trave a solo cordolo d'irrigidimento (nel qual caso non è da tenersi in considerazione come criticità).

4.4. SCHEDA DI LIVELLO "2" E RELATIVA APPENDICE



SCHEDA DI SINTESI DELLA VERIFICA SISMICA PER GLI EDIFICI STRATEGICI AI FINI DELLA PROTEZIONE CIVILE O RILEVANTI IN CASO DI COLLASSO A SEGUITO DI EVENTO SISMICO

(Bozza Luglio 2008)

1) Identificazione dell'edificio		Spazio riservato DPC	
Regione	Codice Istat 08	Codice DPCM 03-08-2007 N° progressivo intervento	
Provincia	Codice Istat 036	Scheda n°	Data / /
Comune	Codice Istat 001	Complesso edilizio composto da 01 edifici	
Frazione/Località		Codice identificativo B11	
Indirizzo	PIAZZA DELLA REPUBBLICA	Dati Catastali	Foglio 005 Allegato
Num. Civico	57 C.A.P. 41030	Particelle	339
Denominazione edificio	SCUOLA D'INFANZIA H.C. ANDERSEN		
Proprietario	COMUNE DI BASTIGLIA		
Utilizzatore			
2) Dati dimensionali e età costruzione/ristrutturazione			
N° Piani totali con interrati	Altezza media di piano [m]	Superficie media di piano [m²]	Volume oggetto di verifica [m³]
A 102	B 3.2	C 139.0	D 257.5
E Anno di progettazione 2001			
F Anno di ultimazione della costruzione 2003			
G <input checked="" type="checkbox"/> Nessun intervento eseguito sulla struttura dopo la costruzione			
H Anno di progettazione a/rimo intervento eseguito sulla struttura H1 <input type="radio"/> Adeg. H2 <input type="radio"/> Miglior. H3 <input type="radio"/> Altro			
3) Materiale strutturale principale della struttura verticale			
Cemento armato	Acciaio	Acciaio- cablestruzzo	Altro (specificare)
A <input type="radio"/>	B <input type="radio"/>	C <input type="radio"/>	PILASTRI IN C.A.
D <input checked="" type="radio"/>	E <input type="radio"/>	F <input type="radio"/>	
4) Dati di esposizione			
Numero di persone mediamente presenti durante la fruizione ordinaria dell'edificio 32 = 95x8/24			
5) Destinazione d'uso			
A Originaria		Codice d'uso S02	
B Attuale		Codice d'uso S02	
5) Dati geomorfologici			
Morfologia del sito			
A <input type="radio"/> Cresta/Diropo	B <input type="radio"/> Pendio Forte	C <input type="radio"/> Pendio leggero	D <input checked="" type="radio"/> Pianura
E <input checked="" type="radio"/> Assenti		F <input type="radio"/> Presenti	

7) Descrizione degli eventuali interventi strutturali eseguiti				
A	Sopraelevazione			<input type="checkbox"/>
B	Ampliamento			<input type="checkbox"/>
C	Variazione di destinazione che ha comportato un incremento dei carichi originari al singolo piano superiore al 20%			<input type="checkbox"/>
D	Interventi strutturali volti a trasformare l'edificio mediante un insieme sistematico di opere che portino ad un organismo edilizio diverso dal precedente.			<input type="checkbox"/>
E	Interventi strutturali volti ad eseguire opere e modifiche, rinnovare e sostituire parti strutturali dell'edificio, allorché detti interventi implicino sostanziali alterazioni del comportamento globale dell'edificio stesso.			<input type="checkbox"/>
F	Interventi di miglioramento sismico.			<input type="checkbox"/>
G	Interventi di sola riparazione dei danni strutturali.			<input type="checkbox"/>
H	Interventi di consolidamento delle strutture esistenti eseguiti in assenza di normative sismiche specifiche.			<input type="checkbox"/>

8) Eventi significativi subiti dalla struttura			9) Perimetrazione ai sensi del D.L. 180/1998 (L. 287/98)		
Tipo evento	Data	Tipologia intervento	Sì <input type="radio"/> o NO <input checked="" type="radio"/> NB: in caso affermativo compilare la matrice sottostante		
				Area R4	Area R3
1) Codice evento					
2) Codice evento			1) Frana	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
3) Codice evento			2) Alluvione	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>

10) Tipologia ed organizzazione del sistema resistente (cemento armato)		11) Tipologia ed organizzazione del sistema resistente (acciaio)	
1) Struttura a telai in c.a. in due direzioni	<input type="radio"/>	1) Struttura intelaiata	<input type="radio"/>
2) Struttura a telai in c.a. in una sola direzione	<input type="radio"/>	2) Struttura con controventi reticolari concentrici	<input type="radio"/>
3) Struttura a pareti in c.a. in due direzioni	<input type="radio"/>	3) Struttura con controventi eccentrici	<input type="radio"/>
4) Struttura a pareti in c.a. in una sola direzione	<input type="radio"/>	4) Struttura a mensola o a pendolo invertito	<input type="radio"/>
5) Struttura mista telaio-pareti	<input type="radio"/>	5) Struttura intelaiata controventata	<input type="radio"/>
6) Struttura a nucleo	<input type="radio"/>	6) Altro	<input type="radio"/>
7) Altro	<input type="radio"/>		

12) Tipologia ed organizzazione del sistema resistente (muratura)						
	Tipologia base	Eventuali caratteristiche migliorative				
		Malta buona	Ricorsi o listature	Connessione trasversale	Iniezioni di malta	Intonaco armato
	1	2	3	4	5	6
1) Muratura in pietrame disordinata (ciottoli, pietre erratiche e irregolari)	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
2) Muratura a conci sbazzati, con paramento di limitato spessore e nucleo interno	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
3) Muratura in pietre a spacco con buona tessitura	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
4) Muratura a conci di pietra tenera (tufo, calcarenite, ecc.)	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
5) Muratura a blocchi lapidei squadrati	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
6) Muratura in mattoni pieni e malta di calce	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
7) Muratura in mattoni semipieni con malta cementizia (es.: doppio UNI)	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
8) Muratura in blocchi laterizi forati (percentuale di foratura < 45%)	<input checked="" type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
9) Muratura in blocchi laterizi forati, con giunti verticali a secco (perc. foratura < 45%)	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
10) Muratura in blocchi di calcestruzzo (percentuale di foratura tra 45% e 65%)	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
11) Muratura in blocchi di calcestruzzo semipieni	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>
12) Altro	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>	<input type="checkbox"/>

13) Diaframmi orizzontali (cemento armato, acciaio, muratura)				14) Copertura (cemento armato, acciaio, muratura)			
1) Volte senza catene		<input type="checkbox"/>		1) Copertura spingente pesante		<input type="radio"/>	
2) Volte con catene		<input type="checkbox"/>		2) Copertura non spingente pesante		<input type="radio"/>	
3) Diaframmi flessibili (travi in legno con semplice tavolato, travi e voltine,...)		<input checked="" type="checkbox"/>		3) Copertura spingente leggera		<input type="radio"/>	
4) Diaframmi semirigidi (travi in legno con doppio tavolato, travi e tavelloni,...)		<input type="checkbox"/>		4) Copertura non spingente leggera		<input type="radio"/>	
5) Diaframmi rigidi (solai di c.a., travi ben collegate a solette di c.a., lamiera grecata con soletta in c.a., ...)		<input checked="" type="checkbox"/>		5) Altro <u>SICRIDINATURA</u>		<input type="radio"/>	
6) Altro		<input type="checkbox"/>					
15) Distribuzione tamponature (cemento armato ed acciaio)				16) Fondazioni			
1) Distribuzione irregolare delle tamponature in pianta		<input checked="" type="checkbox"/>		1) Plinti isolati		<input type="checkbox"/>	
2) Distribuzione irregolare delle tamponature in altezza sull'intero edificio		<input type="checkbox"/>		2) Plinti collegati		<input type="checkbox"/>	
3) Distribuzione parziale delle tamponature in altezza sui pilastri (pilastri tozzi)		<input type="checkbox"/>		3) Travi rovesce - fondazioni nastriformi		<input checked="" type="checkbox"/>	
4) Tamponature senza misure a contrasto di collassi fragili ed espulsione in direzione perpendicolare al pannello		<input type="checkbox"/>		4) Platea		<input type="checkbox"/>	
5) Altro		<input type="checkbox"/>		5) Fondazioni profonde		<input type="checkbox"/>	
				6) Fondazioni a quote diverse		SI <input type="radio"/> - NO <input checked="" type="radio"/>	
17) Azione sismica di riferimento							
1) Zona sismica:				1 <input type="radio"/> 2 <input type="radio"/> 3 <input checked="" type="radio"/> 4 <input type="radio"/>			
2) Azione di riferimento							
A) VITA NOMINALE <u>50</u>							
B) CLASSE D'USO <u>3</u>							
C) PERIODO DI RIFERIMENTO <u>7,5</u>							
D) PARAMETRI PER LA DEFINIZIONE DEGLI SPETTRI ELASTICI							
Stati Limite di esercizio	<input type="radio"/>	SLO	$T_R =$ <u>1,45</u>	$a_g = 0,1$ <u>0,514</u>	$T_C^* =$ <u>1,215110</u>	$F_0 =$ <u>1,01270</u>	
	<input type="radio"/>	SLD	$T_R =$ <u>1,75</u>	$a_g = 0,1$ <u>0,618</u>	$T_C^* =$ <u>1,214810</u>	$F_0 =$ <u>1,01270</u>	
Stati limite ultimi	<input type="radio"/>	SLV	$T_R =$ <u>7,12</u>	$a_g = 0,1$ <u>1,85</u>	$T_C^* =$ <u>1,215510</u>	$F_0 =$ <u>1,01280</u>	
	<input type="radio"/>	SLC	$T_R =$ <u>1,462</u>	$a_g = 0,1$ <u>2,44</u>	$T_C^* =$ <u>1,214910</u>	$F_0 =$ <u>1,01280</u>	
18) Categoria di suolo di fondazione							
1	Metodologia per l'attribuzione della categoria di suolo di fondazione	1) Sulla base di carte geologiche disponibili		<input type="checkbox"/>			
		2) Sulla base di indagini esistenti		<input checked="" type="checkbox"/>			
		3) Sulla base di prove in situ effettuate appositamente		<input type="checkbox"/>			
2	Descrizione indagini effettuate o già disponibili	1) Sondaggi geognostici a distruzione o a caricaggio continuo		<input type="checkbox"/>			
		2) Prova Standard Penetration Test (SPT) o Cone Penetration Test (CPT)		<input checked="" type="checkbox"/>			
		3) Prospezione sismica in foro (Down-Hole o Cross-Hole)		<input type="checkbox"/>			
		4) Prova sismica superficiale a rifrazione		<input type="checkbox"/>			
		5) Analisi granulometrica		<input type="checkbox"/>			
		6) Prove triassiali		<input type="checkbox"/>			
		7) Prove di taglio diretto		<input type="checkbox"/>			
		8) Altro		<input type="checkbox"/>			
3	Eventuali anomalie	1) Presenza di cavità		SI <input type="radio"/> - NO <input checked="" type="radio"/>			
		2) Presenza di terreni di fondazione di natura significativamente diversa		SI <input type="radio"/> - NO <input checked="" type="radio"/>			
4	Velocità media onde di taglio $V_{s,50}$ <u>1,179</u> m/s	5	Resistenza Penetrometrica media N_{SP} <u>114</u> colpi	6	Resistenza media alla punta q <u>1070</u> kPa	7	Coesione non drenata media c_u <u>55</u> kPa

8	Suscettibilità alla liquefazione SI <input type="radio"/> - NO <input checked="" type="radio"/> NB: in caso affermativo compilare la parte destra	1) Profondità della falda da piano di campagna		Z _w <input type="text"/> 1 <input type="text"/> 8 <input type="text"/>		
		2) Profondità della fondazione rispetto al piano di campagna		Z _g <input type="text"/> 1 <input type="text"/> 4 <input type="text"/>		
		3) Presenza di terreni a grana grossa sotto la quota di falda entro i primi 15 m di profondità:		SI <input type="radio"/> - NO <input type="radio"/>		
		<div style="display: flex; justify-content: space-between;"> <div style="transform: rotate(-45deg);">densità</div> <div>Spessore</div> </div>	sciolte	medie	dense	
		3.1) Sabbie fini m <input type="text"/> <input type="text"/> <input type="text"/>	<input type="radio"/>	<input type="radio"/>	<input type="radio"/>	
		3.2) Sabbie medie m <input type="text"/> <input type="text"/> <input type="text"/>	<input type="radio"/>	<input type="radio"/>	<input type="radio"/>	
		3.3) Sabbie grosse m <input type="text"/> <input type="text"/> <input type="text"/>	<input type="radio"/>	<input type="radio"/>	<input type="radio"/>	
9	Categoria di suolo di fondazione <input type="text"/> D (Valore di Norma) <input checked="" type="radio"/>		Analisi specifiche <input type="radio"/>		Altro <input type="radio"/>	
10	Coefficiente di amplificazione topografica S _t = <input type="text"/> 1 <input type="text"/> 0 <input type="text"/> 0 <input type="text"/>					
11	Coefficiente di amplificazione stratigrafica S _s e periodi T ₀ , T _C , e T ₀					
Stati Limite di esercizio	<input type="radio"/>	SLO	S _s = <input type="text"/> 1 <input type="text"/> 8 <input type="text"/> 0 <input type="text"/> 0 <input type="text"/>	T ₀ = <input type="text"/> 0 <input type="text"/> 2 <input type="text"/> 1 <input type="text"/> 7 <input type="text"/>	T _C = <input type="text"/> 0 <input type="text"/> 6 <input type="text"/> 5 <input type="text"/> 0 <input type="text"/>	T ₀ = <input type="text"/> 1 <input type="text"/> 8 <input type="text"/> 1 <input type="text"/> 4 <input type="text"/>
	<input type="radio"/>	SLD	S _s = <input type="text"/> 1 <input type="text"/> 8 <input type="text"/> 0 <input type="text"/> 0 <input type="text"/>	T ₀ = <input type="text"/> 0 <input type="text"/> 2 <input type="text"/> 1 <input type="text"/> 7 <input type="text"/>	T _C = <input type="text"/> 0 <input type="text"/> 6 <input type="text"/> 5 <input type="text"/> 0 <input type="text"/>	T ₀ = <input type="text"/> 1 <input type="text"/> 8 <input type="text"/> 1 <input type="text"/> 2 <input type="text"/>
Stati limite ultimi	<input type="radio"/>	SLV	S _s = <input type="text"/> 1 <input type="text"/> 6 <input type="text"/> 9 <input type="text"/> 4 <input type="text"/>	T ₀ = <input type="text"/> 0 <input type="text"/> 2 <input type="text"/> 2 <input type="text"/> 0 <input type="text"/>	T _C = <input type="text"/> 0 <input type="text"/> 6 <input type="text"/> 6 <input type="text"/> 1 <input type="text"/>	T ₀ = <input type="text"/> 2 <input type="text"/> 3 <input type="text"/> 3 <input type="text"/> 8 <input type="text"/>
	<input type="radio"/>	SLC	S _s = <input type="text"/> 1 <input type="text"/> 4 <input type="text"/> 9 <input type="text"/> 0 <input type="text"/>	T ₀ = <input type="text"/> 0 <input type="text"/> 2 <input type="text"/> 2 <input type="text"/> 0 <input type="text"/>	T _C = <input type="text"/> 0 <input type="text"/> 6 <input type="text"/> 6 <input type="text"/> 1 <input type="text"/>	T ₀ = <input type="text"/> 2 <input type="text"/> 5 <input type="text"/> 7 <input type="text"/> 5 <input type="text"/>
19) Regolarità dell'edificio						
A	La configurazione in pianta è compatta e approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali, in relazione alla distribuzione di masse e rigidezze?					SI <input type="radio"/> - NO <input checked="" type="radio"/>
B	Qual è il rapporto tra i lati di un rettangolo in cui l'edificio, con esclusione di sporgenze e superfelazioni, risulta inscritto?					<input type="text"/> 1 <input type="text"/> 1 <input type="text"/>
C	Qual è il massimo valore di rientri o sporgenze espresso in % della dimensione totale dell'edificio nella corrispondente direzione?					<input type="text"/> 1 <input type="text"/> 4 <input type="text"/> 7 <input type="text"/> %
D	I solai possono essere considerati infinitamente rigidi nel loro piano rispetto agli elementi verticali e sufficientemente resistenti?					SI <input checked="" type="radio"/> - NO <input type="radio"/>
E	Qual è la minima estensione verticale di un elemento resistente dell'edificio (quali telai o pareti) espressa in % dell'altezza dell'edificio?					<input type="text"/> 1 <input type="text"/> 5 <input type="text"/> 0 <input type="text"/> %
F	Quali sono le massime variazioni da un piano all'altro di massa e rigidezza espresse in % della massa e della rigidezza del piano confuso con valori più elevati?					<input type="text"/> 9 <input type="text"/> 5 <input type="text"/> %
G	Quali sono i massimi restringimenti della sezione orizzontale dell'edificio, in % alla dimensione corrispondente al primo piano ed a quella corrispondente al piano immediatamente sottostante. Nel calcolo può essere escluso l'ultimo piano di edifici di almeno quattro piani per il quale non sono previste limitazioni di restringimento.					<input type="text"/> 6 <input type="text"/> 0 <input type="text"/> % (p. 1°) <input type="text"/> 6 <input type="text"/> 0 <input type="text"/> % (p. T)
H	Sono presenti elementi non strutturali particolarmente vulnerabili o in grado di influire negativamente sulla risposta della struttura (es. tamponamenti rigidi distribuiti in modo irregolare in pianta o in elevazione, camini o parapetti di grandi dimensioni in muratura, controsoffitti pesanti)?					SI <input checked="" type="radio"/> - NO <input type="radio"/>
I	Giudizio finale sulla regolarità dell'edificio, ottenuto in relazione alle risposte fornite dal punto A al punto H					SI <input type="radio"/> - NO <input checked="" type="radio"/>

20) Livello di conoscenza			
A	LC1: Conoscenza Limitata (FC 1.35)		<input checked="" type="radio"/>
B	LC2: Conoscenza Adeguata (FC 1.20)		<input type="radio"/>
C	LC3: Conoscenza Accurata (FC 1.00)		<input type="radio"/>
D	Geometria (Carpenteria) (cemento armato, acciaio)	1) Disegni originati con rilievo visivo a campione	<input type="radio"/>
		2) Rilievo ex-novo completo	<input type="radio"/>
E	Dettagli strutturali (cemento armato, acciaio)	1) Progetto simulato in accordo alle norme dell'epoca e limitate verifiche in-situ	<input type="radio"/>
		2) Disegni costruttivi incompleti con limitate verifiche in situ	<input type="radio"/>
		3) Estese verifiche in-situ	<input type="radio"/>
		4) Disegni costruttivi completi con limitate verifiche in situ	<input checked="" type="radio"/>
		5) Esaustive verifiche in-situ	<input type="radio"/>
F	Proprietà dei materiali (cemento armato, acciaio)	1) Valori usuali per la pratica costruttiva dell'epoca e limitate prove in-situ	<input checked="" type="radio"/>
		2) Dalle specifiche originali di progetto o dai certificati di prova originali con limitate prove in-situ	<input type="radio"/>
		3) Estese prove in-situ	<input type="radio"/>
		4) Dai certificati di prova originali o dalle specifiche originali di progetto con estese prove in situ	<input type="radio"/>
		5) Esaustive prove in-situ	<input type="radio"/>
G	Quantità di rilievi dei dettagli costruttivi (cemento armato)	1) Elemento primario trave SULLA BASE DI VERIFICHE IN LOCO	<input type="text"/> %
		2) Elemento primario pilastro E PROGETTO STRUTTURALE	<input type="text"/> %
		3) Elemento primario parete DELL'EDIFICIO CONTIGUO	<input type="text"/> %
		4) Elemento primario nodo	<input type="text"/> %
		5) Elemento primario altro (specificare): <input type="text"/>	<input type="text"/> %
H	Quantità prove svolte sui materiali (cemento armato)	1) Elemento primario trave	1 - Provini cls <input type="text"/> 2 - Provini acciaio <input type="text"/>
		2) Elemento primario pilastro COLLAUDO STATICO	1 - Provini cls <input type="text"/> 2 - Provini acciaio <input type="text"/>
		3) Elemento primario parete EDIFICIO ADIACENTE	1 - Provini cls <input type="text"/> 2 - Provini acciaio <input type="text"/>
		4) Elemento primario nodo	1 - Provini cls <input type="text"/> 2 - Provini acciaio <input type="text"/>
		5) Elemento primario altro (specificare): <input type="text"/>	1 - Provini cls <input type="text"/> 2 - Provini acciaio <input type="text"/>
		6) Eventuali prove non distruttive svolte (elencare): a) <input type="text"/> b) <input type="text"/> c) <input type="text"/>	
I	Quantità di rilievi dei collegamenti (acciaio)	1) Elemento primario trave	<input type="text"/> %
		2) Elemento primario pilastro	<input type="text"/> %
		3) Elemento primario nodo	<input type="text"/> %
		4) Elemento primario altro (specificare): <input type="text"/>	<input type="text"/> %
L	Quantità prove svolte sui materiali (acciaio)	1) Elemento primario trave	1 - Provini acciaio <input type="text"/> 2 - Provini bulloni/chiodi <input type="text"/>
		2) Elemento primario pilastro	1 - Provini acciaio <input type="text"/> 2 - Provini bulloni/chiodi <input type="text"/>
		4) Elemento primario nodo	1 - Provini acciaio <input type="text"/> 2 - Provini bulloni/chiodi <input type="text"/>
		5) Elemento primario altro (specificare): <input type="text"/>	1 - Provini acciaio <input type="text"/> 2 - Provini bulloni/chiodi <input type="text"/>

M	Geometria (Carpenteria) (muratura)	1) Disegni originali con rilievo visivo a campione per ciascun piano	<input checked="" type="checkbox"/>
		2) Rilievo strutturale	<input checked="" type="checkbox"/>
		3) Rilievo del quadro fessurativo	<input checked="" type="checkbox"/>
N	Dettagli strutturali (muratura)	1) Limitate verifiche in-situ	<input checked="" type="checkbox"/>
		2) Estese ed esaustive verifiche in-situ	<input type="checkbox"/>
		3) Buona qualità del collegamento tra pareti verticali ?	SI <input checked="" type="checkbox"/> - NO <input type="checkbox"/>
		4) Buona qualità del collegamento tra orizzontamenti e pareti ?	SI <input checked="" type="checkbox"/> - NO <input type="checkbox"/>
		5) Presenza di cordoli di piano o di altri dispositivi di collegamento ?	SI <input checked="" type="checkbox"/> - NO <input type="checkbox"/>
		6) Esistenza di architravi strutturalmente efficienti al di sopra delle aperture?	SI <input checked="" type="checkbox"/> - NO <input type="checkbox"/>
		7) Presenza di elementi strutturalmente efficienti atti ad eliminare le spinte eventualmente presenti ?	SI <input checked="" type="checkbox"/> - NO <input type="checkbox"/>
		8) Presenza di elementi, anche non strutturali, ad elevata vulnerabilità ?	SI <input checked="" type="checkbox"/> - NO <input type="checkbox"/>
O	Proprietà dei materiali (muratura)	1) Limitate indagini in-situ	<input checked="" type="checkbox"/>
		2) Estese indagini in-situ	<input type="checkbox"/>
		3) Esaustive indagini in-situ	<input type="checkbox"/>
P	Edificio semplice	1) Rispondenza alla definizione ex-DM 14/01/08 par. 7.8.1.9	SI <input type="checkbox"/> - NO <input checked="" type="checkbox"/>

21) Resistenza dei materiali (valori medi utilizzati nell'analisi)

		1	2	3	4	5	6	7	8
		Cls fondazione	Cls elevazione	Acciaio in barra	Acciaio profilati	Bulloni chiodi	Muratura 1	Muratura 2	Altro
A	Resistenza a Compressione (N/mm ²)	120	125				142		
B	Resistenza a Trazione (N/mm ²)	22	25						
C	Resistenza a taglio (N/mm ²)						0.2		
D	Modulo di elasticità Normale (GPa)	28.5	30.2				0.14		
E	Modulo di elasticità Tangenziale (GPa)	12.7	13.4				0.2		

22) Metodo di analisi

A	Analisi statica lineare	<input checked="" type="checkbox"/>	E	Fattore di struttura $\eta = 1.31$
B	Analisi dinamica modale	<input type="checkbox"/>		
C	Analisi statica non lineare	<input type="checkbox"/>		
D	Analisi dinamica non lineare	<input type="checkbox"/>		

23) Modellazione della struttura

A	Due modelli piani separati, uno per ciascuna direzione principale, considerando l'eccentricità accidentale	<input type="checkbox"/>
B	Modello tridimensionale con combinazione dei valori massimi	<input checked="" type="checkbox"/>
C	Periodi fondamentali	Direzione X 0.23 Direzione Y 0.23
D	Masse partecipanti	Direzione X 8.5 % Direzione Y 8.5 %

Rigidezza flessionale ed a taglio		1	2		3
		Non fessurata	Fessurata	con una riduzione del	determinata dal legame costitutivo utilizzato
E	Elementi trave	<input checked="" type="radio"/>	<input type="radio"/>	<input type="text"/> %	<input type="radio"/>
F	Elementi pilastro	<input checked="" type="radio"/>	<input type="radio"/>	<input type="text"/> %	<input type="radio"/>
G	Muratura	<input checked="" type="radio"/>	<input type="radio"/>	<input type="text"/> %	<input type="radio"/>
H	Altro elem. 1 (specificare) <input type="text"/>	<input type="radio"/>	<input type="radio"/>	<input type="text"/> %	<input type="radio"/>
I	Altro elem. 2 (specificare) <input type="text"/>	<input type="radio"/>	<input type="radio"/>	<input type="text"/> %	<input type="radio"/>

24) Risultati dell'analisi: periodi di ritorno dell'azione sismica per diversi SL

		Tipo di rottura							
		cemento armato, acciaio				muratura			
		1	2	3	4	5	6	7	8
		Primo collasso a taglio	Collasso di un nodo	Rotazione totale rispetto alla corda	Capacità limite fondazioni	Capacità limite fondazioni	Deformazione ultima nel piano	Resistenza fuori piano di un pannello	Resistenza nel piano di un pannello
A	T_{RSLC}	<input type="text"/>	<input type="text"/>	<input type="text"/>	<input type="text"/>				
B	T_{RSLV}	<input type="text"/>	<input type="text"/>	<input type="text"/>	<input type="text"/>	<input type="text"/>	<input type="text"/>	<input type="text"/>	<input type="text"/>
C	T_{RSLD}			<input type="text"/>					<input type="text"/>
D	T_{RSLC}	<input type="text"/>							

25) Indicatori di rischio

Indicatore di rischio		Valore dell'indicatore
A	di collasso (α_c)	<input type="text"/> = $(T_{RSLC}/T_{RSLCREF})$
B	di salvaguardia della vita (α_v)	<input type="text"/> = $(T_{RSLV}/T_{RSLVREF})$
C	di danno (α_d)	<input type="text"/> = $(T_{RSLD}/T_{RSLDREF})$
D	di operatività (α_o)	<input type="text"/> = $(T_{RSLC}/T_{RSLDREF})$

26) Note sulle vulnerabilità non quantificabili (D.G.R. 936/2008 - All.3 - P.to 4a)

Esternamente al piano primo è stata costruita una centrale termica i cui muri perimetrali non trovano corrispondenza al piano terra. Si tratta pertanto di una costruzione, sebbene di dimensioni ridotte, in muratura portante di blocchi in laterizio costruita in falso sul solaio di interpiano. La vulnerabilità principale è costituita non tanto dal carico gravante sul solaio, ma dal pericolo, in caso di sisma, del crollo di tale costruzione (priva di collegamenti alla base) sul solaio sottostante, che potrebbe a sua volta causare il crollo di quest'ultimo. È inoltre possibile valutare come vulnerabilità non quantificabile la sordinatura dei solai di copertura. Lo scuotimento indotto dal sisma potrebbe infatti causare il ribaltamento dei muretti di sostegno dei tavelloni sul solaio sottostante.

27) Note sulla sicurezza ai carichi statici (D.G.R. 936/2008 - All.3 - P.to 4b)

I solai non risultano verificati a carichi statici. In particolare: il solaio intermedio non risulta verificato in campata per momento, tuttavia la verifica è stata eseguita considerando l'armatura visciata per il solaio tipo 2, non essendo stato possibile eseguire il sondaggio in una zona adiacente al solaio tipo 2. Il coefficiente di sicurezza risulta essere di $M_{Rd}/M_{Ed}=0,77$. Il solaio tipo 2 non verifica a momento negativo agli appoggi. Per il calcolo tuttavia è stata ipotizzata una armatura pari a 208, non essendo possibile dai sondaggi eseguiti verificare l'effettiva armatura superiore del travetto. Il solaio tipo 3 (linea di copertura) risulta verificato a resistenza, ma non rispetta i limiti di deformabilità, essendo la luce molto elevata. Le considerazioni e le verifiche svolte permettono di ritenere i setti murari dell'edificio per la maggior parte idonei a sostenere i carichi gravitazionali e a rispondere in modo discreto alle azioni orizzontali dovute al sisma. La geometria delle pareti murarie trasversali e del setto divisorio tra le scuole non rispetta i requisiti geometrici di snellezza imposti dalla tabella 7.8. I setti murari lato ovest del piano primo che portano il solaio di sottotetto non risultano essere continui da cielo a terra, ma risultano in qualche caso portati da travi in c.a. Tale situazione risulta essere una grossa criticità in quanto anche una qualsiasi deformazione può causare il ribaltamento del muro, anche in assenza di forze sismiche. Tale elemento non risulta essere inoltre verificato a taglio. In assenza di sisma si riscontrano inoltre anche problemi di possibile ribaltamento dei setti trasversali più esterni che si trovano nella zona centrale, dove sono presenti setti murari molto snelli o poco estesi che separano le aperture. Anche in assenza di sisma si hanno problemi sia a taglio che momento per gli architravi delle finestre (travi di collegamento in muratura). I pilastri in c.a. risultano essere invece idonei a sostenere i carichi gravitazionali ai quali sono sottoposti (le azioni sismiche invece sono applicate ai soli setti murari). Possibili criticità dovute a crisi per flessione di alcune travi in c.a. denominate pari 7-7, 8-8, 5-5. In particolare quest'ultima trave, di sezione 15×32 cm e luce di 18 m risulta essere notoriamente sotto dimensionata. Presenta $2+2014$ armatura che risulta essere di un ordine di grandezza inferiore a quanto necessario applicando una verifica a flessione con la Norma Tecnica per le Costruzioni 2008 (Fig. 4). Ovviamente sarebbe opportuno verificare se la trave svolge effettivamente funzione di trave (se vi appoggia o meno il solaio) o se all'atto dei lavori si è optato per realizzare un solaio misto (luce di m. 6,00 quindi possibile) ridimensionando la trave a solo cordolo d'irrigidimento (nel qual caso non è da tenersi in considerazione come criticità).

28) Note sull'evoluzione dei meccanismi locali (D.G.R. 936/2008 - All.3 - P.to 4c)

La presenza di cordoli di piano in c.a. e il buon collegamento tra fra i setti murari hanno portato ad escludere la possibile formazione di meccanismi locali.

Fa eccezione la parete divisoria che a causa dell'elevata snellezza è soggetta a meccanismo di ribaltamento per accelerazioni molto basse ($a_g=0,0185g$), come descritto meglio successivamente.

29) Note sull'evoluzione dei meccanismi globali (D.G.R. 936/2008 - All.3 - P.to 4d)

L'analisi sismica eseguita con il programma ad elementi finiti mostra come la risposta dell'edificio alle azioni orizzontali sia in genere soddisfacente, sebbene le vulnerabilità presenti in assenza del sisma vengano rese ancora più evidenti quando questo si presenta.

L'elemento più critico sotto l'azione del sisma risulta comunque essere il setto "a bandiera", che realizza la separazione con la scuola materna in corrispondenza del doppio volume dell'ingresso, soggetto infatti a meccanismi di ribaltamento fuori dal piano, che cominciano a verificarsi per basse PGA (intorno a $0,0185g$) e si completano per PGA intorno a $0,027g$ (40% PGA SLV), con la possibilità di coinvolgere anche gli elementi della copertura lignea dell'atrio d'ingresso (ad esempio potrebbe esserci la possibilità di sfilamento dei travetti in legno lamellare). Per PGA pari a circa $0,111g$ si verifica anche il ribaltamento della parte di muro divisorio al di sopra del solaio di copertura in laterocemento di copertura del piano primo.

A partire da PGA pari a $0,056g$ cominciano le crisi per taglio degli architravi che non risultavano vulnerabili in assenza di sisma, mentre per PGA intorno a $0,111g$ la crisi per taglio comincia a interessare anche alcune fasce murarie tra le aperture nella zona zona est.

Per PGA pari a $0,148g$ la crisi per taglio comincia a interessare anche la base di setti murari più estesi, sempre nella zona perimetrale est. Lo stesso avviene sui muri trasversali interni per PGA pari al 100% del sisma atteso per SLV.

Per PGA intorno a $0,166g$ si hanno le prime rotture a taglio per gli architravi dei setti trasversali interni.

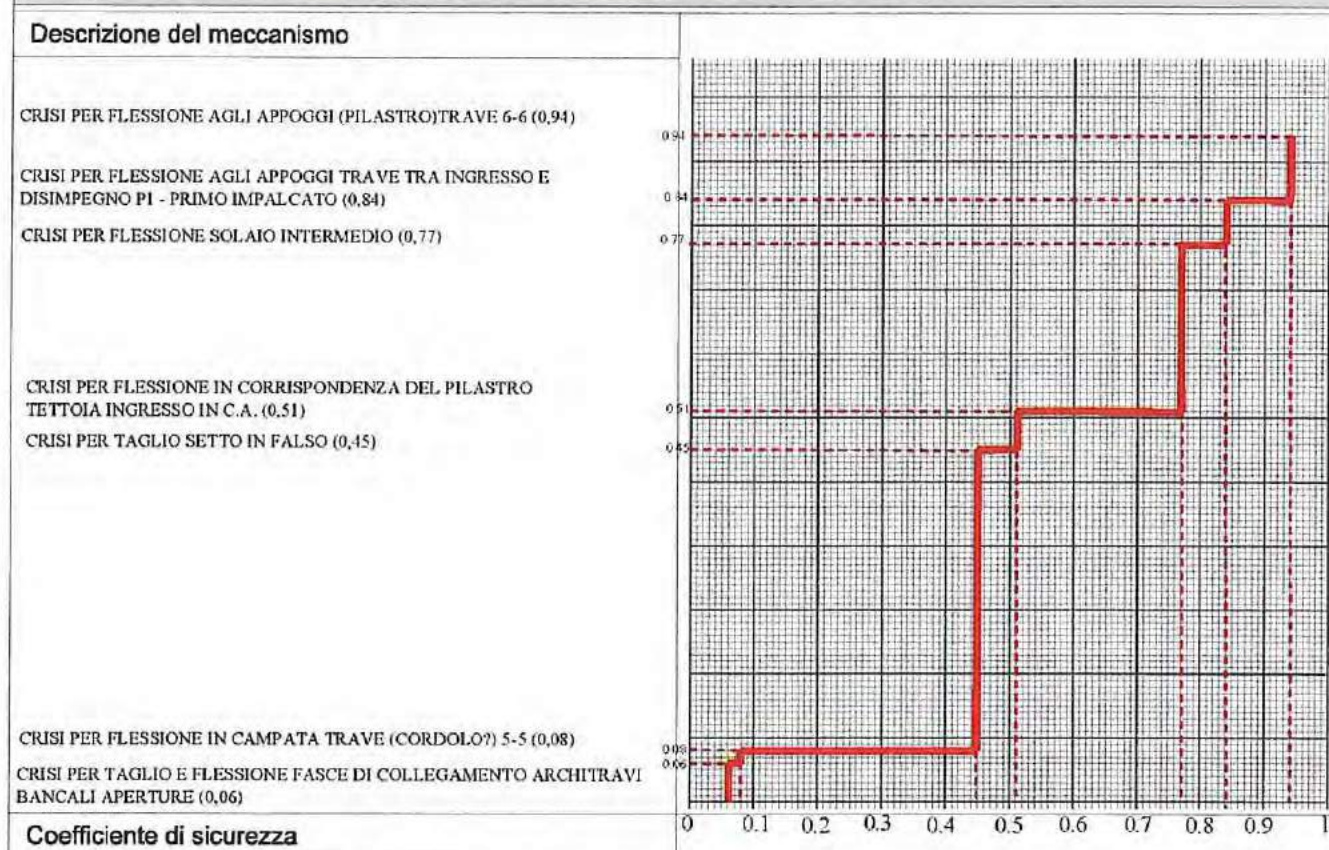
APPENDICE ALLA "SCHEDA DI SINTESI DELLA VERIFICA SISMICA PER GLI EDIFICI STRATEGICI AI FINI DELLA PROTEZIONE CIVILE O RILEVANTI IN CASO DI COLLASSO A SEGUITO DI EVENTO SISMICO"

(Versione Giugno 2009)

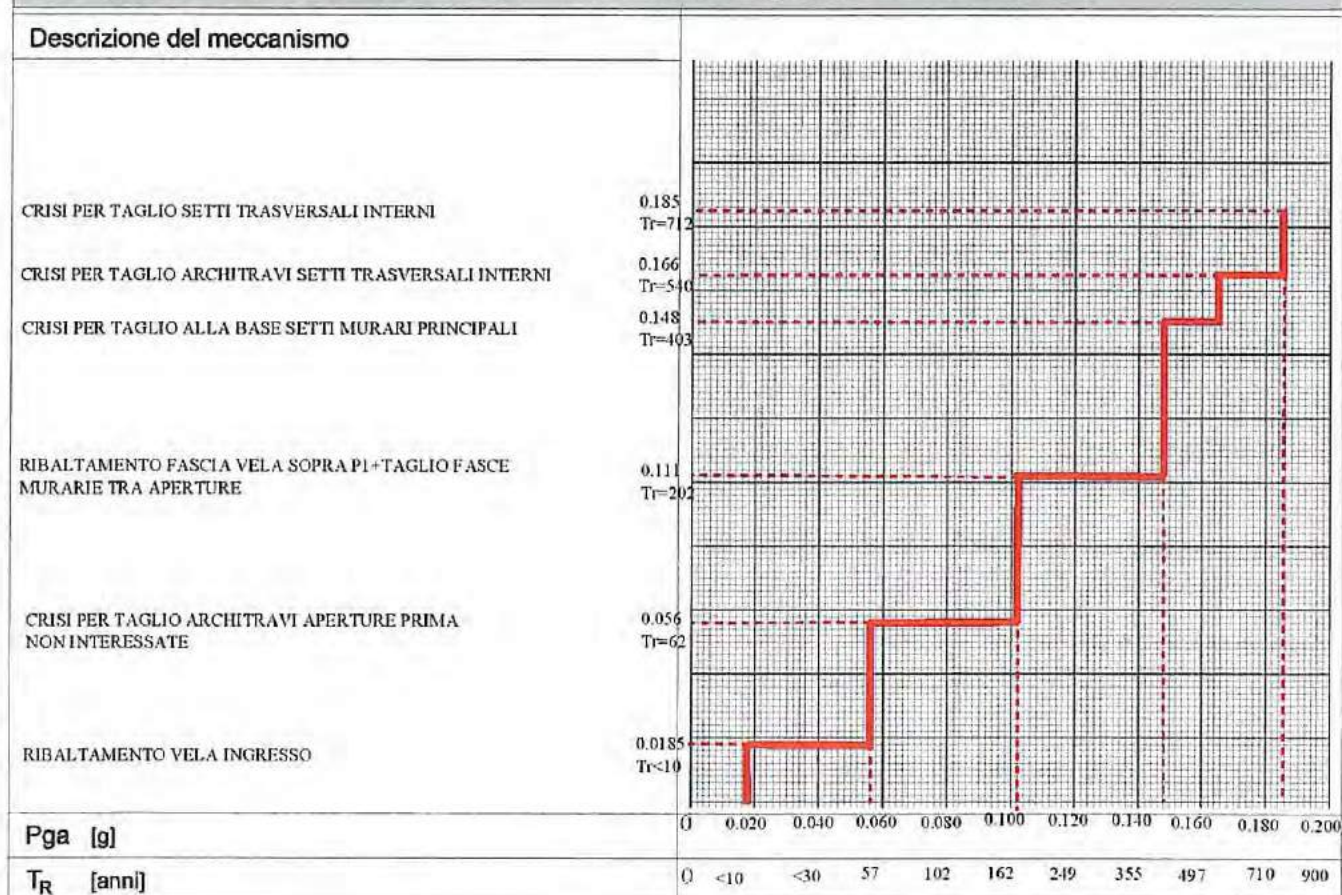
1^a) Riferimenti scheda generale		Scheda n° <input type="text"/>	Data <input type="text"/>
Regione	Codice Istat <input type="text"/>	Complesso edilizio composto da <input type="text"/> edifici	
Provincia	Codice Istat <input type="text"/>	Codice identificativo <input type="text"/>	
Comune	Codice Istat <input type="text"/>	Frazione/Località <input type="text"/>	
Indirizzo <input type="text"/>		Num. Civico <input type="text"/>	C.A.P. <input type="text"/>
Denominazione edificio <input type="text"/>			
Beneficiario finanziamento		Firma	
Codice fiscale <input type="text"/>		<input type="text"/> 	
Tecnico incaricato		Firma	
Nome <input type="text"/>		<input type="text"/> 	
Cognome <input type="text"/>			

24^a) Sintesi delle vulnerabilità non quantificabili	
Descrizione	Estensamente al piano primo è stata costruita una centrale termica i cui muri perimetrali non trovano corrispondenza al piano terra. Si tratta pertanto di una costruzione, sebbene di dimensioni ridotte, in muratura portante di blocchi in laterizio costruita in falso sul solaio di interpiano. La vulnerabilità principale è costituita non tanto dal carico gravante sul solaio, ma dal pericolo, in caso di sisma, del crollo di tale costruzione (priva di collegamenti alla base) sul solaio sottostante, che potrebbe a sua volta causare il crollo di quest'ultimo.
Localizzazione	piano primo (copertura del piano terra) lato sud Estensione 16 mq (7% piano primo)
Descrizione	È inoltre possibile valutare come vulnerabilità non quantificabile la sordinatura dei solai di copertura. Lo scuotimento indotto dal sisma potrebbe infatti causare il ribaltamento dei muretti di sostegno dei tavelloni sul solaio sottostante.
Localizzazione	solai di copertura Estensione 100% coperture
Descrizione	
Localizzazione	Estensione
Descrizione	
Localizzazione	Estensione
Descrizione	
Localizzazione	Estensione
Descrizione	
Localizzazione	Estensione

24^b) Curva di attivazione dei meccanismi per carichi verticali



24^c) Curva di attivazione dei meccanismi per azioni sismiche



24^d) Sintesi dei meccanismi investigati

	Combinazioni Statiche (SLU)				Combinazioni Sismiche (SLV)			
	1 ^{stat}	2 ^{stat}	3 ^{stat}		1 ^{sism}	2 ^{sism}	3 ^{sism}	4 ^{sism}
Tipo di meccanismo	CRISI PER FLESSIONE IN CAMPATA TRAVE (CORDOLO?) 5-5 (0,08) CRISI PER TAGLIO E FLESSIONE FASCE DI COLLEGAMENTO ARCHITRAVI BANCALI APERTURE (0,06)	CRISI PER FLESSIONE SOLAIO INTERMEDIO (0,77) CRISI PER FLESSIONE IN CORRISPONDENZA DEL PILASTRO TETTOIA INGRESSO IN C.A. (0,51) CRISI PER TAGLIO SETTO IN FALSO (0,45)	CRISI PER FLESSIONE AGLI APPOGGI (PILASTRO) TRAVE 6-6 (0,94) CRISI PER FLESSIONE AGLI APPOGGI TRAVE TRA INGRESSO E DISIMPEGNO P1 - PRIMO IMPALCATO (0,84)		RIBALTAMENTO VELA INGRESSO CRISI PER TAGLIO ARCHITRAVI APERTURE PRIMA NON INTERESSATE	RIBALTAMENTO FASCIA VELA SOPRA P1+TAGLIO FASCE MURARIE TRA APERTURE CRISI PER TAGLIO ALLA BASE SETTI MURARI PRINCIPALI	CRISI PER TAGLIO ARCHITRAVI SETTI TRASVERSALI INTERNI	CRISI PER TAGLIO SETTI TRASVERSALI INTERNI
LC	LCI	LCI LCI	LCI		LCI	LCI	LCI	LCI
FC	1,35	1,35 1,35	1,35		1,35	1,35	1,35	1,35
Metodo di analisi	MODELLO GLOBALE ANALISI STATICA LINEARE SISMA=0	VERIFICA SEMPLICE A FLESSIONI MODELLO GLOBALE ANALISI STATICA LINEARE SISMA =0 MODELLO GLOBALE ANALISI STATICA LINEARE SISMA =0	MODELLO GLOBALE ANALISI STATICA LINEARE SISMA =0 MODELLO GLOBALE ANALISI STATICA LINEARE SISMA =0		MODELLO GLOBALE ANALISI STATICA LINEARE	MODELLO GLOBALE ANALISI STATICA LINEARE	MODELLO GLOBALE ANALISI STATICA LINEARE	MODELLO GLOBALE ANALISI STATICA LINEARE
Estensione (%)	60%	100% 100%	25% 25%		10% 100%	100% 10%	30%	33%
Coefficiente sicurezza	0,06	0,08 0,45 0,51 0,77	0,84 0,94					
Pga [g]					0,0185	0,111	0,148	0,185
Ta [anni]					<10	62	202	403
							540	712

5 EVENTUALI INTERVENTI MIGLIORATIVI

FONDAZIONI

Al fine di ottenere una pressione sul terreno inferiore a quella ammissibile si propone un intervento di allargamento delle fondazioni. Tuttavia, non essendosi verificati fenomeni che indichino un cedimento del terreno tale intervento non risulta al momento necessario.

SOLAI

Al fine di limitare la deformabilità dei travetti in legno è possibile inserire una trave rompitratta in legno lamellare al fine di ridurre la luce.

Per quanto riguarda i solai in laterocemento, si propone in consolidamento (soprattutto per il solaio intermedio tra piano terra e piano primo) con fibrorinforzati. È tuttavia necessario rilevare che non è visibile alcuna fessura che faccia presupporre una eccessiva deformazione del solaio.

SISTEMA RESISTENTE VERTICALE

Si propone una verifica più dettagliata del muro divisorio fra le due scuole, al fine di valutare se questa muratura, non vincolata in sommità, è armata al suo interno oppure no. In quest'ultimo caso risulterebbe indispensabile effettuare almeno n. 4 pilastri contenuti nella stessa ed un cordolo sommitale a chiusura della muratura. I pilastri dovranno essere calcolati in modo da assorbire le spinte orizzontali dovute al sisma.

Per tale intervento si ipotizza una spesa a corpo comprensiva di demolizioni, qualora non sia possibile inserire armature all'interno dei blocchi di Leca, e rifacimenti di almeno €. 6.000,00.

TRAVI E PILASTRI IN C.A.

Per i pilastri non si ritiene necessario alcun tipo di intervento.

Al fine di aumentare la resistenza delle travi in c.a. ritenute vulnerabili si consiglia un intervento di rinforzo mediante l'utilizzo di fibrorinforzati (disposti sia per contrastare le sollecitazioni flessionali che taglianti).

Qualora la trave 5-5 avesse effettivamente funzione strutturale l'intervento di consolidamento è da ritenersi prioritario. Per tale intervento di posa del FRP si ipotizza una spesa di almeno €. 3.135,00 (m. 18,00 x 0,40 x €. 435,00 mq)

Concludendo è giusto prevedere per effettuare le indagini sopra riportate almeno €. 900,00 (trave interna €. 100,00 + muro €. 800,00).

A disposizione per chiarimenti porgo cordiali saluti

Vignola, Novembre 2013

IL TECNICO

Ing. Roberto Luppi



COMUNE DI BASTIGLIA

PROVINCIA DI MODENA

PROGRAMMA DELLE VERIFICHE TECNICHE E PIANO DEGLI
INTERVENTI DI ADEGUAMENTO E MIGLIORAMENTO
SISMICO PREVISTO ALL'ART.1, COMMA 4, LETTERE C)
DELL'OPCM 3362/2004 E S.M.I.

SCUOLA D'INFANZIA "H.C. ANDERSEN"



STATO DI FATTO

Inquadramento generale

A01

scala 1:2000 Novembre 2013

IL RUP
Geom. Adriana Barbieri

IL TECNICO
Ing. Roberto Luppi

via ca' del Lazzarini, 73 - 41058 Vignola (MO)
tel. 059/776360 - fax 059/7702770 - cell. 335/6320146
e-mail: ingluppi@tin.it



STUDIO TECNICO ING. ROBERTO LUPPI

Vista aerea panoramica.



Estratto di Mappa. Scala 1:2000

N=4954100

E=1658300



16-Set-2013 16:50
Prot. n. T216715/2013

Scala originale: 1:2000
Dimensione cornice: 776.000 x 552.000 metri

Comune: BASTIGLIA
Foglio: 5

1 Particella: 339

COMUNE DI BASTIGLIA

PROVINCIA DI MODENA

PROGRAMMA DELLE VERIFICHE TECNICHE E PIANO DEGLI
INTERVENTI DI ADEGUAMENTO E MIGLIORAMENTO
SISMICO PREVISTO ALL'ART.1, COMMA 4, LETTERE C)
DELL'OPCM 3362/2004 E S.M.I.

SCUOLA D'INFANZIA "H.C. ANDERSEN"



COMUNE DI BASTIGLIA
Provincia di Modena
30 GEN. 2014
PROT. N. 558
Cat. 6 Cl. 4 Fasc. 1

STATO DI FATTO

Piante - Prospetti - Sezioni

A02

scala

1:100

Novembre 2013

IL RUP
Geom. Adriana Barbieri

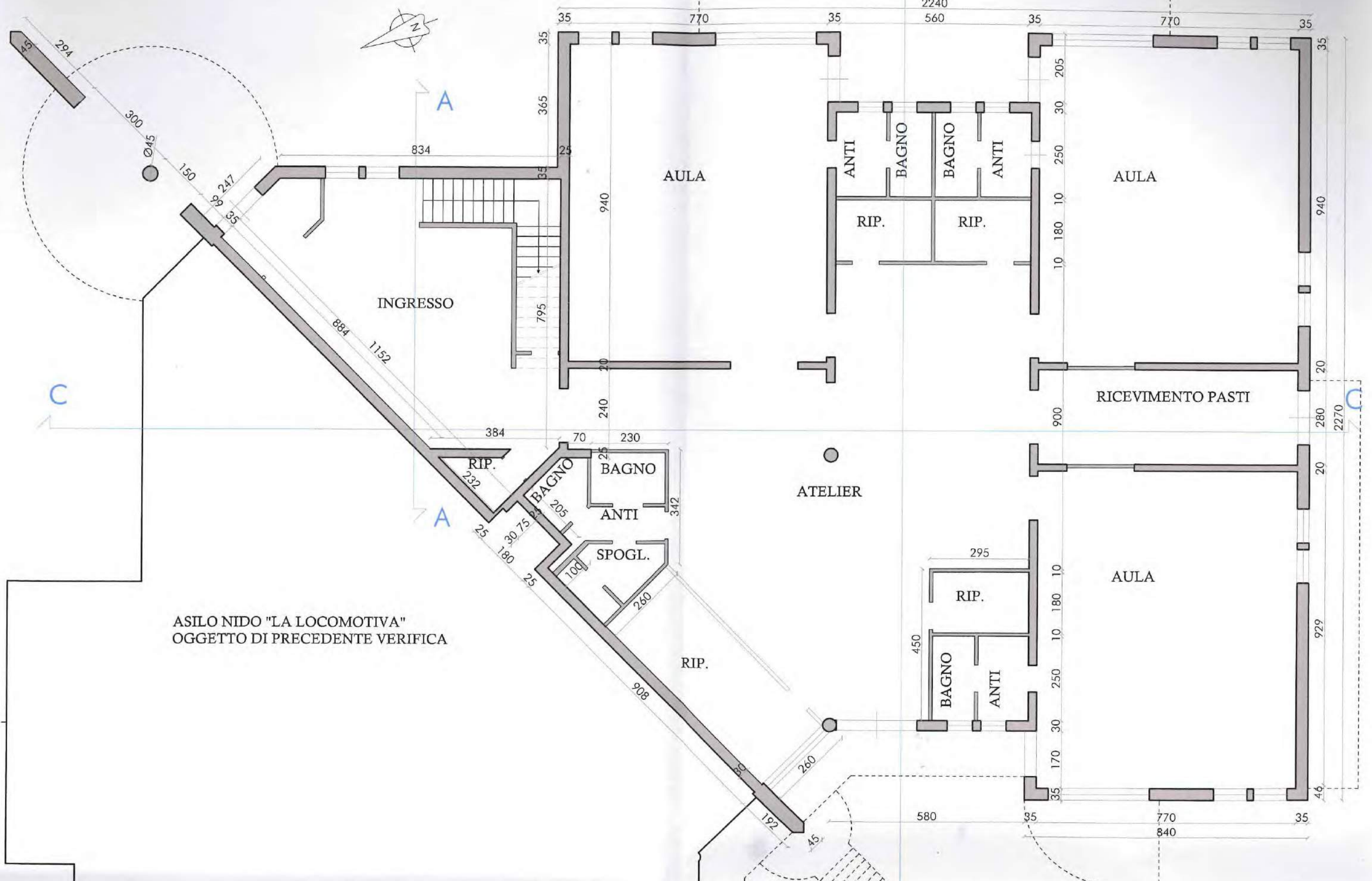
IL TECNICO
Ing. Roberto Luppi

via ca' dei Lazzarini, 73 - 41058 Vignola (MO)
tel. 059/776360 - fax 059/7702770 - cell. 335/6320146
e-mail: ingluppi@tin.it

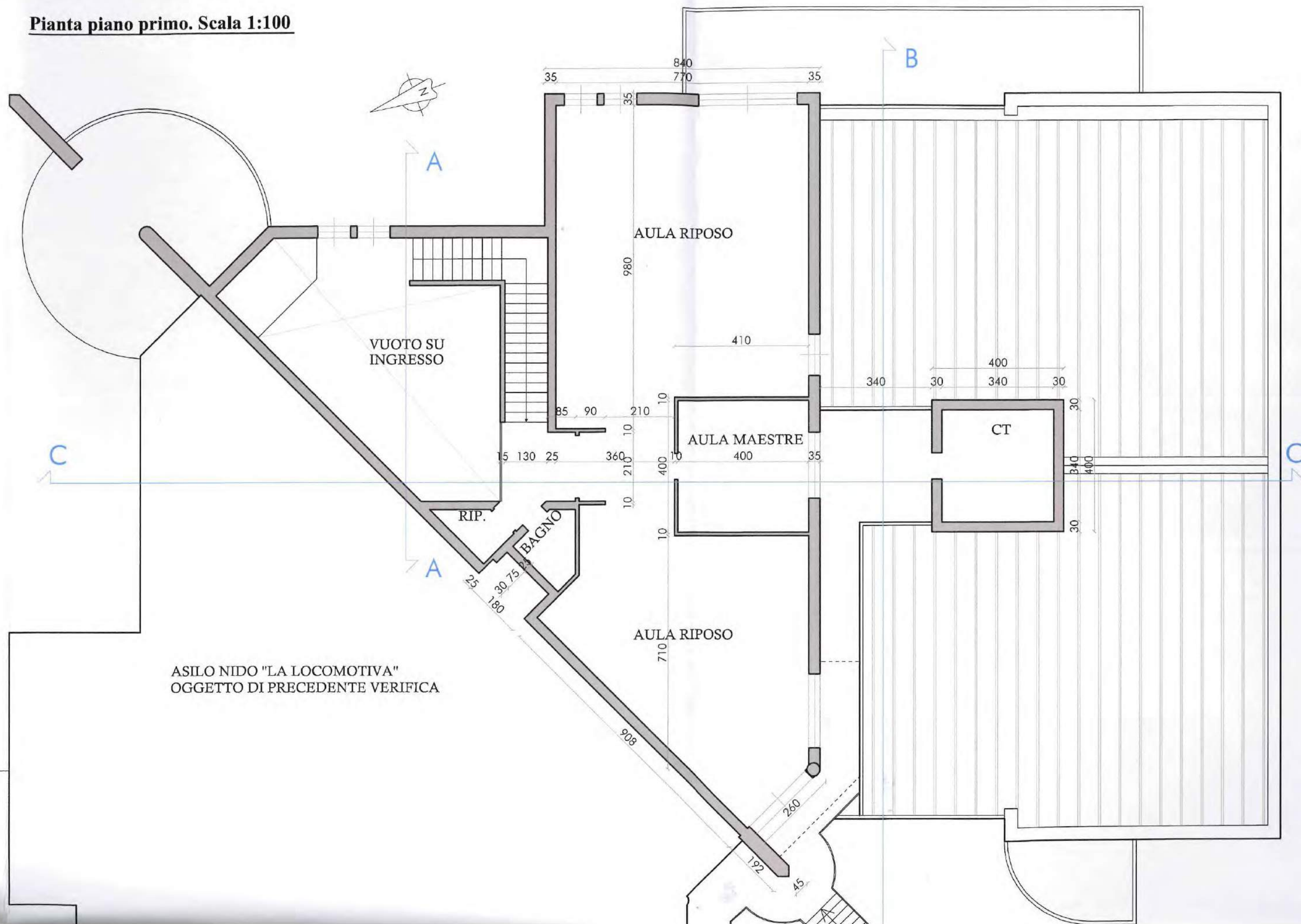


STUDIO TECNICO ING. ROBERTO LUPPI

Pianta piano terra. Scala 1:100



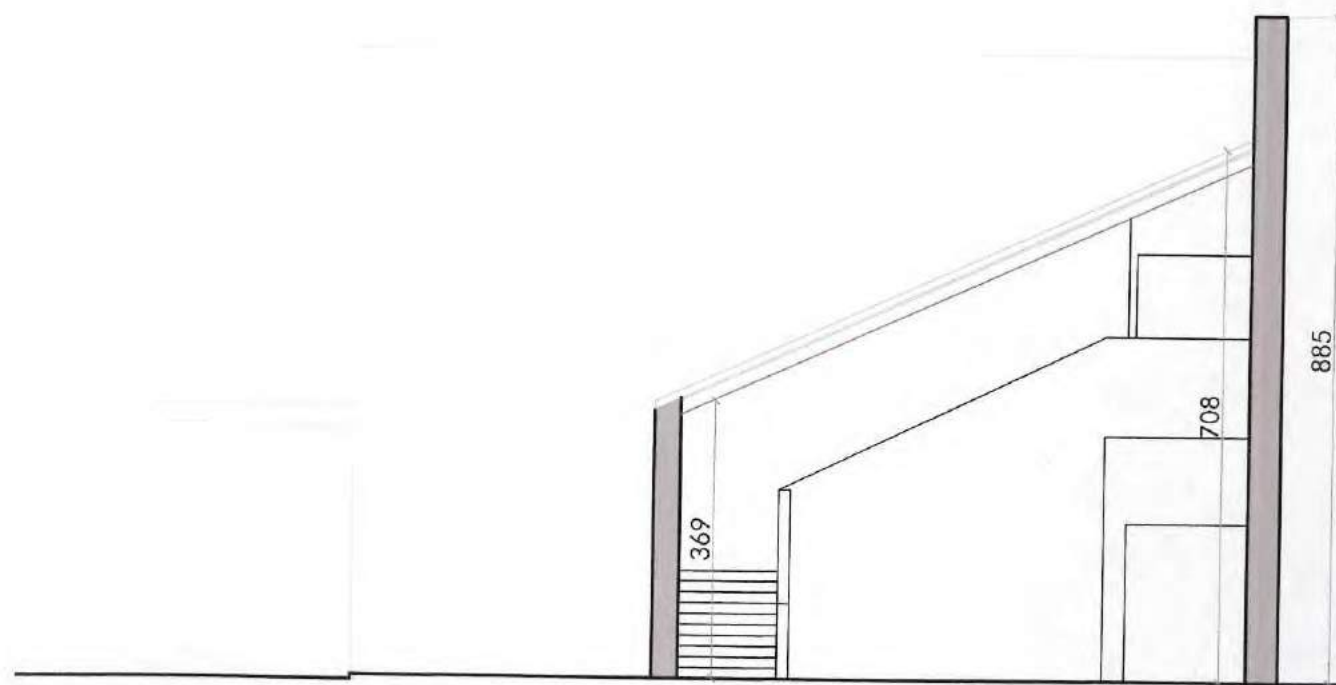
Pianta piano primo. Scala 1:100



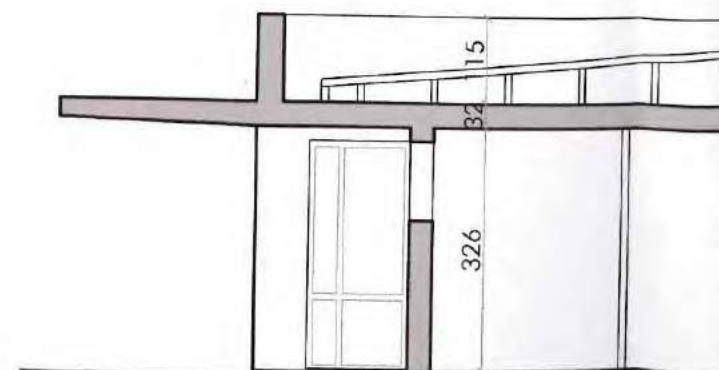
Prospetto Est. Scala 1:100



Sezione A-A. Scala 1:100



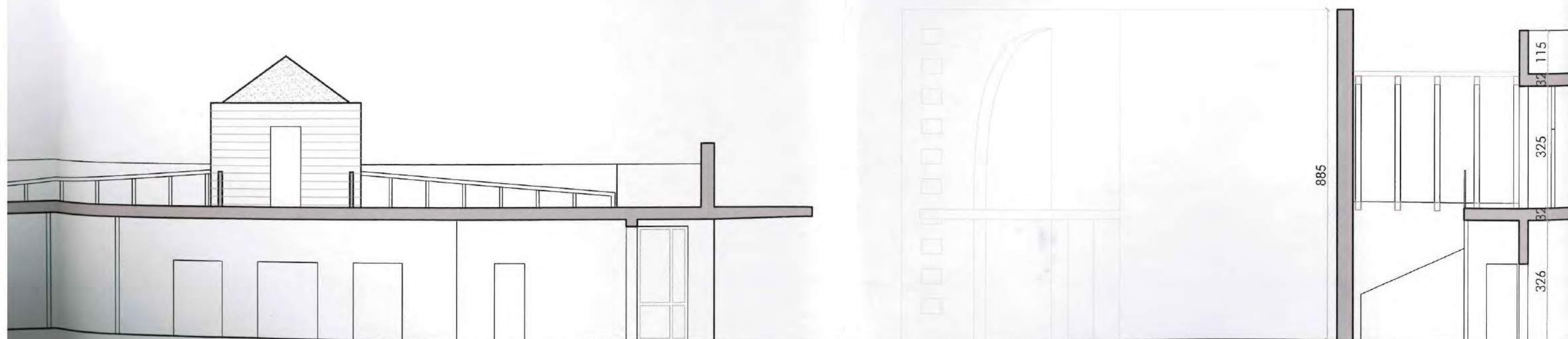
Sezione B-B. Scala 1:100



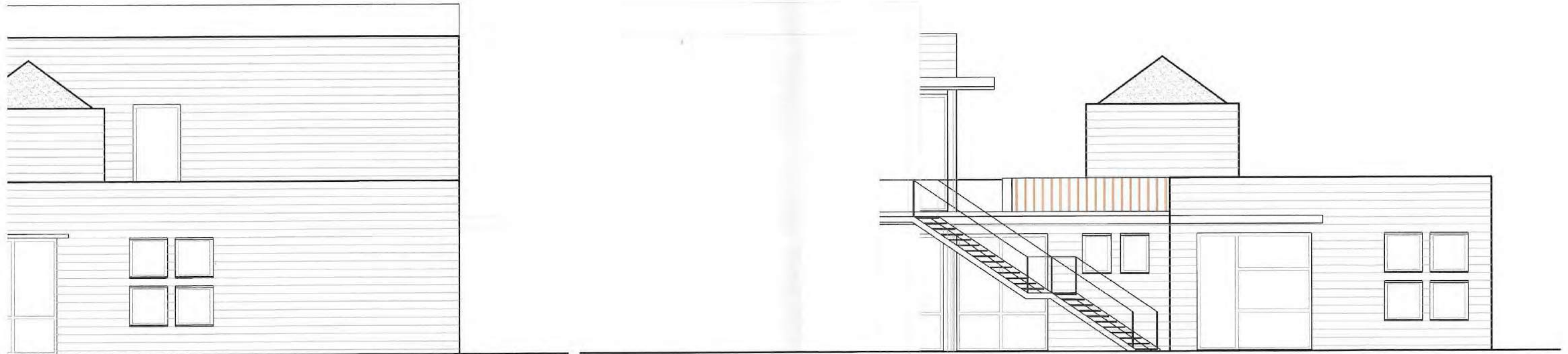
Prospetto Sud. Scala 1:100



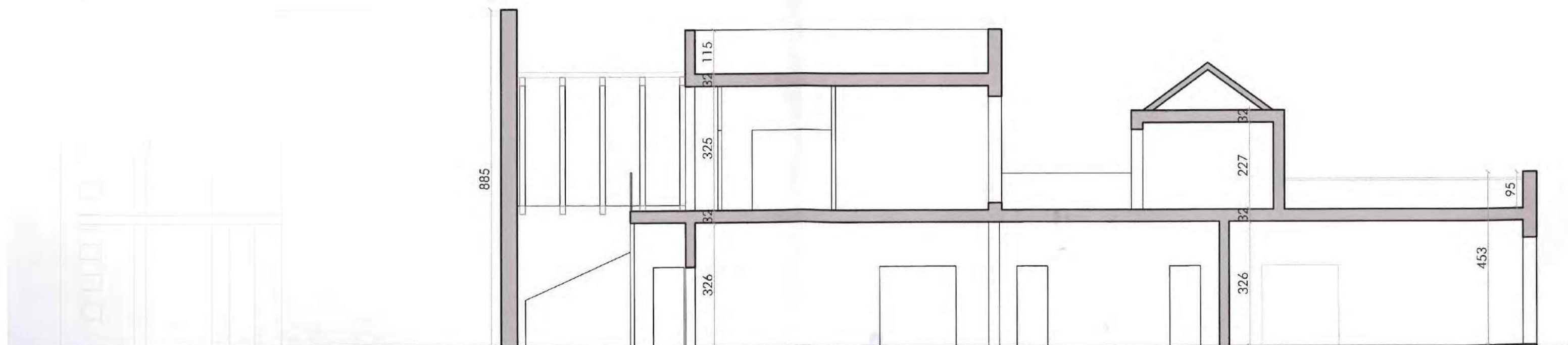
Sezione C-C. Scala 1:100



Prospetto Ovest. Scala 1:100



Sezione C-C. Scala 1:100



COMUNE DI BASTIGLIA

PROVINCIA DI MODENA

PROGRAMMA DELLE VERIFICHE TECNICHE E PIANO DEGLI
INTERVENTI DI ADEGUAMENTO E MIGLIORAMENTO
SISMICO PREVISTO ALL'ART.1, COMMA 4, LETTERE C)
DELL'OPCM 3362/2004 E S.M.I.

SCUOLA D'INFANZIA "H.C. ANDERSEN"



COMUNE DI BASTIGLIA
Provincia di Modena

30 GEN. 2014

PROT. N. 558

Cat. 6 Cl. 4 Fasc.

STATO DI FATTO

Particolari struttura

A03

scala

VARIE

Novembre 2013

IL RUP
Geom. Adriana Barbieri

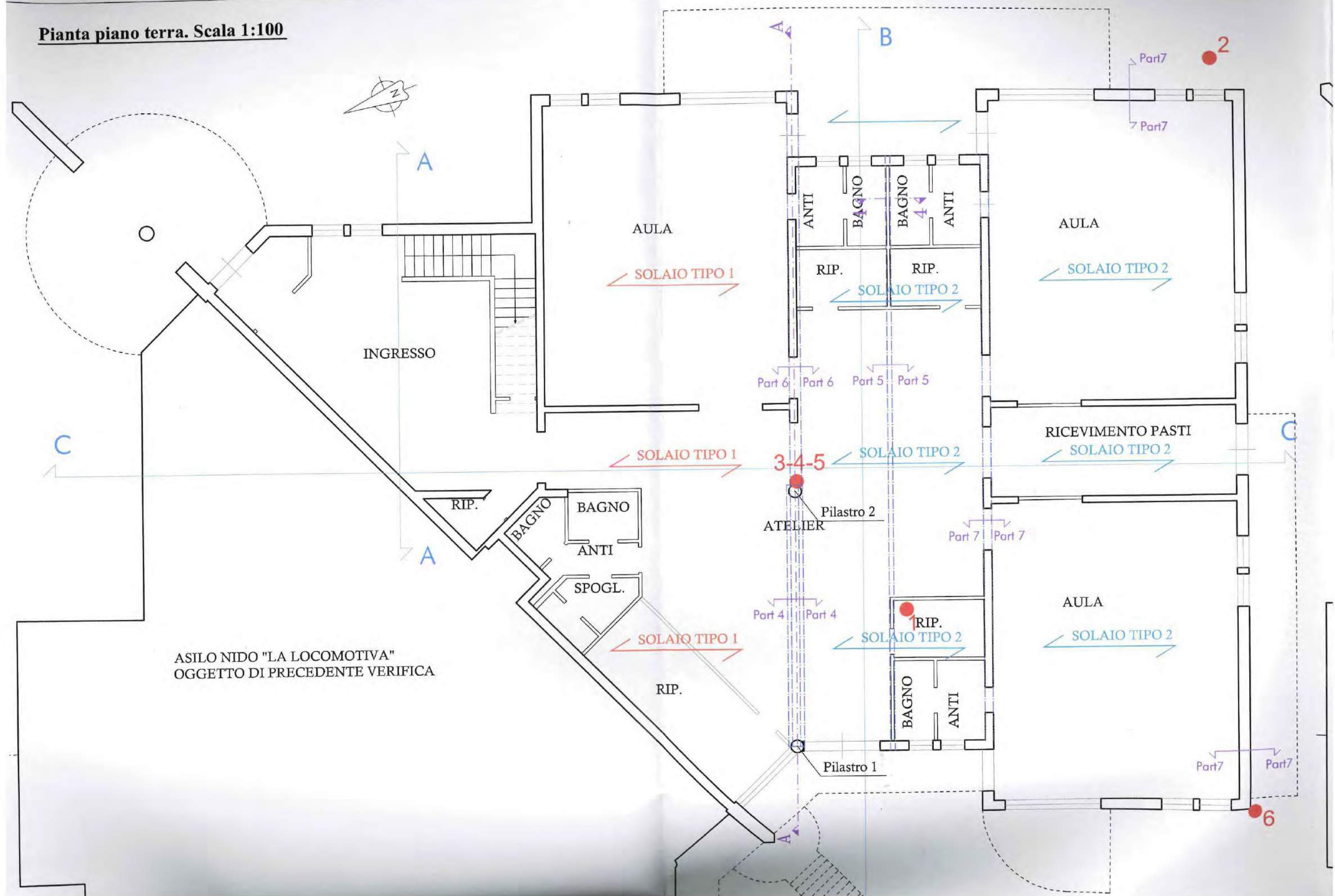
IL TECNICO
Ing. Roberto Luppi

via ca' dei Lazzarini, 73 - 41058 Vignola (MO)
tel. 059/776360 - fax 059/7702770 - cell. 335/6320146
e-mail: ingluppi@tin.it

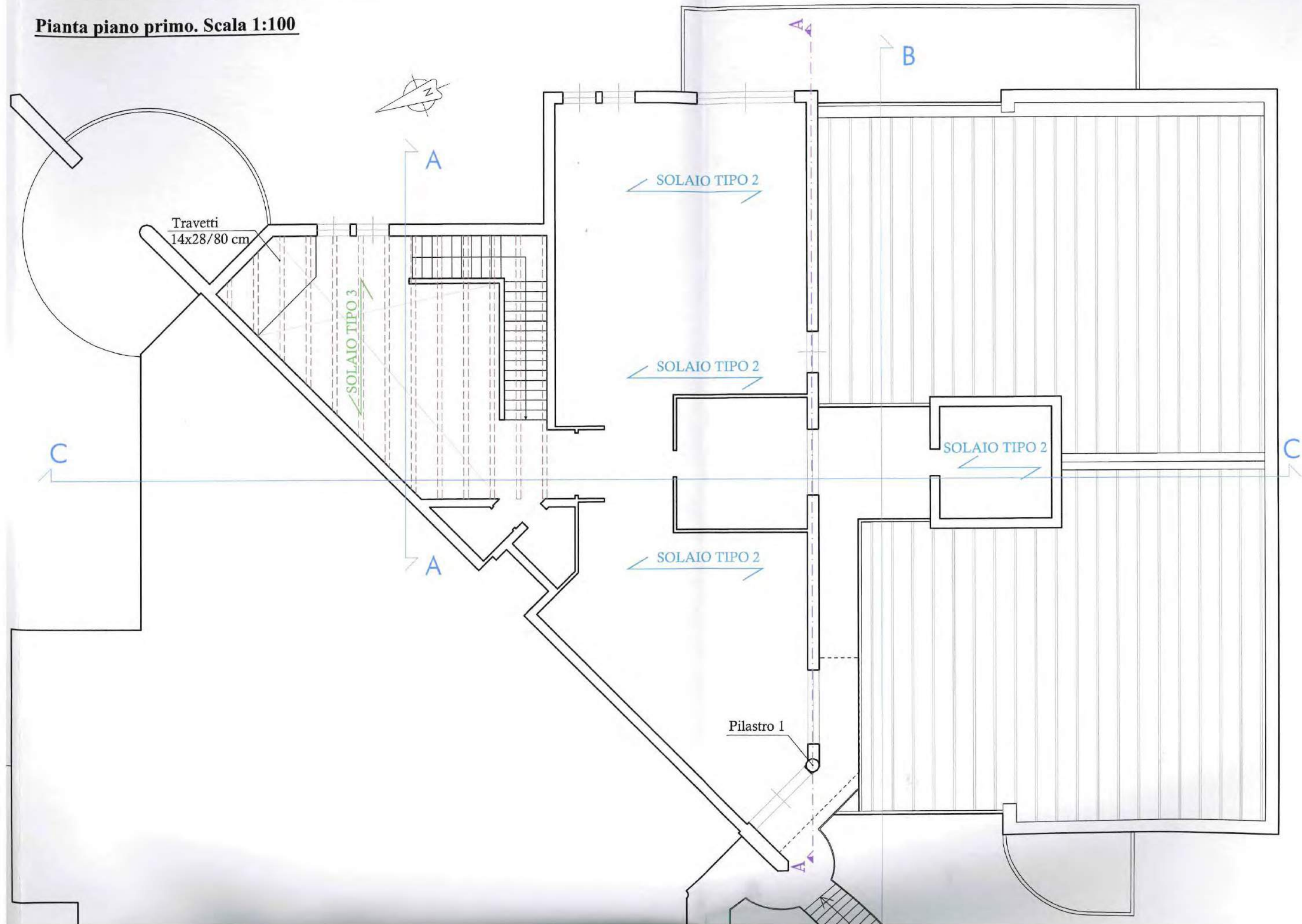


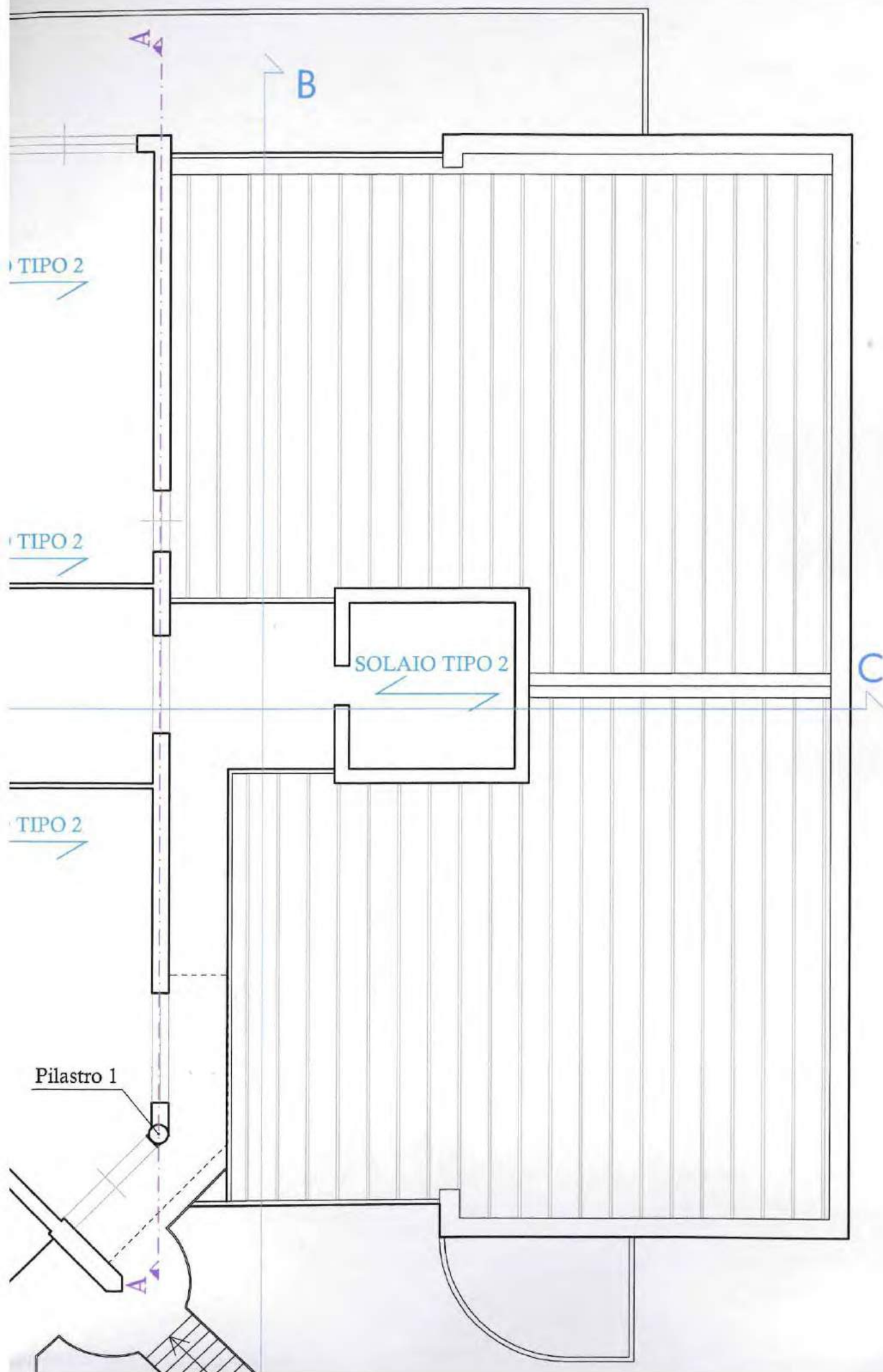
STUDIO TECNICO ING. ROBERTO LUPPI

Pianta piano terra. Scala 1:100



Pianta piano primo. Scala 1:100





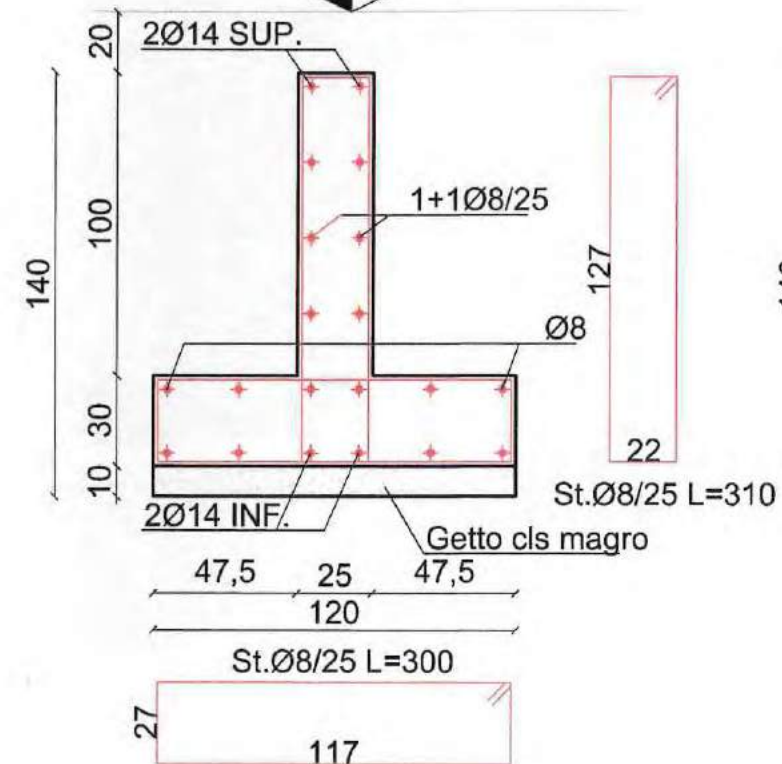
Particolari. Scala 1:25

Part.1-Trave di fondazione 1

SONDAGGI 2-6 (visivo, non distruttivo)

(Analogia con
fabbricato adiacente)

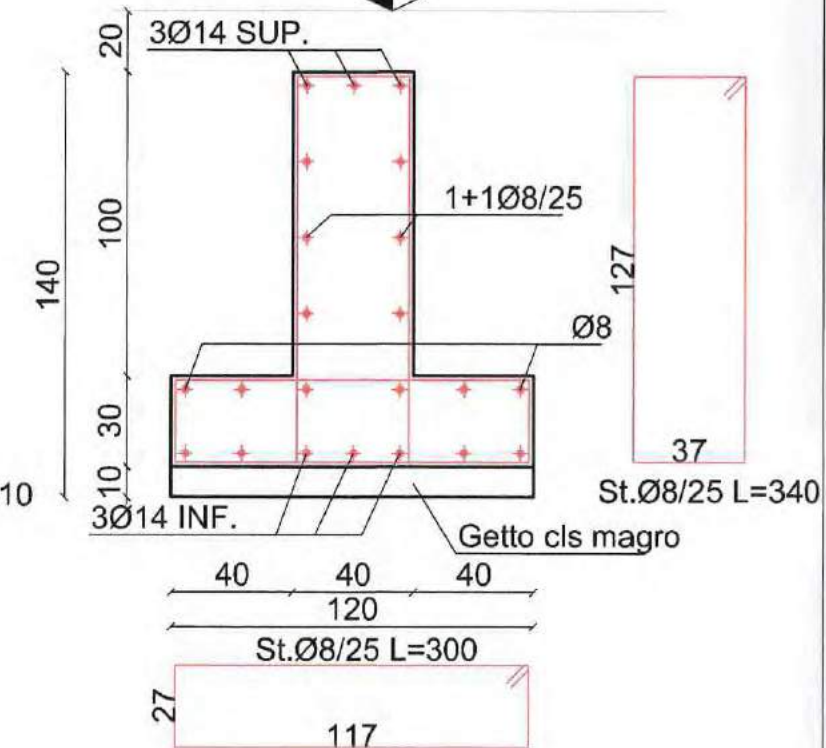
PAVIMENTO FINITO PIANO
TERRA +0.00



Part.2-Trave di fondazione 2

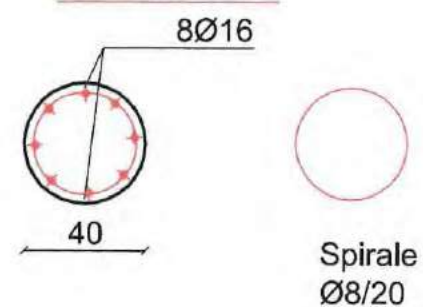
(Analogia con
fabbricato adiacente)

PAVIMENTO FINITO PIANO
TERRA +0.00



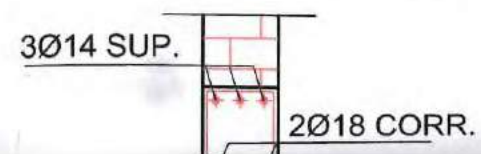
Part.3-Pilastro 2

SONDAGGIO 3



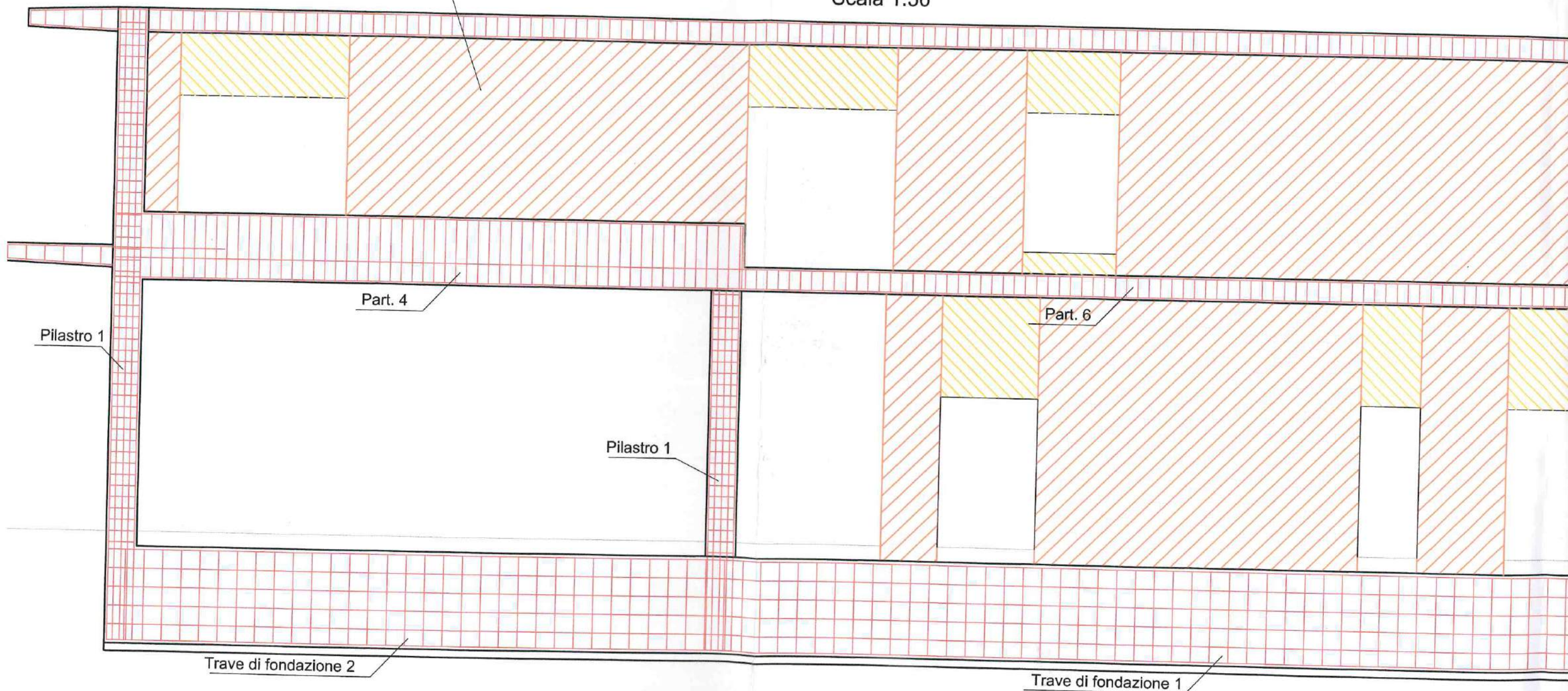
SONDAGGIO 4-5

Part. 4-Trave rialzata



Setto in muratura non continuo da cielo a terra che scarica su trave in c.c.a.

SEZIONE A-A
Scala 1:50



LEGENDA:



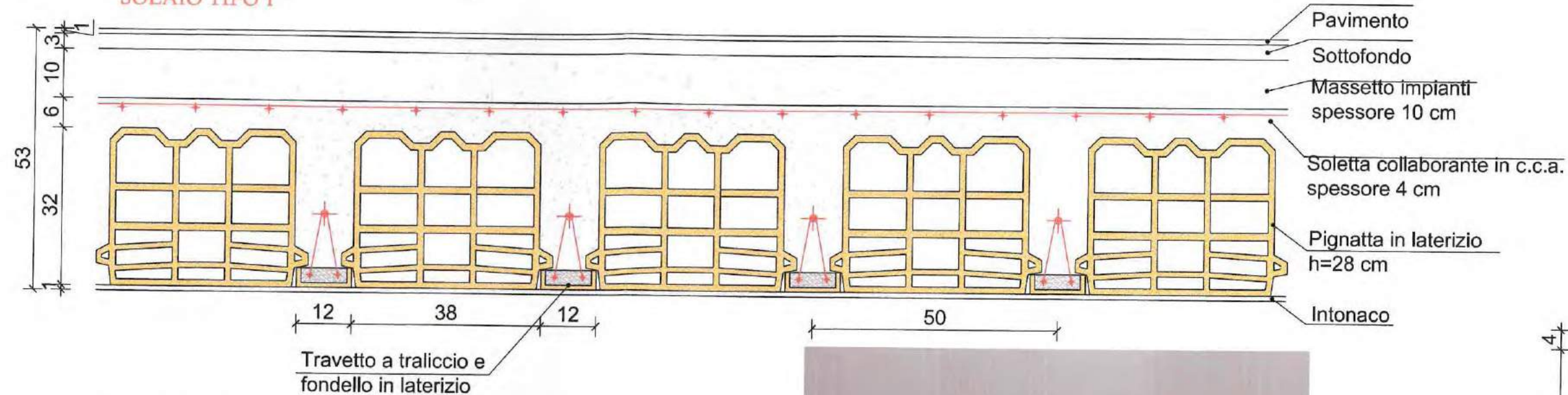
SETTI IN MURATURA



TRAVI IN MURATURA DI COLLEGAMENTO

Solai. Scala 1:10
SONDAGGIO 1

SOLAIO TIPO 1



ANALISI DEI CARICHI:

- Intonaco = 30 kg/mq
- Pignatte in laterizio sp=32 cm e travetti in c.c.a. prefabbricati = 230 kg/mq
- Soletta collaborante in c.c.a. sp=6 cm : $2500 \text{ kg/mc} \times 0,06 \text{ m} = 150 \text{ kg/mq}$
- Massetto alleggerito sp=10 cm : $1000 \text{ kg/mc} \times 0,1 \text{ m} = 100 \text{ kg/mq}$
- Massetto sottofondo = 55 kg/mq
- Pavimento in ceramica = 40 kg/mq

CARICO PERMANENTE = 575 kg/mq

CARICO PERMANENTE NON COMPIUTAMENTE DEFINITO = 100 kg/mq

SOVRACCARICO ACCIDENTALE (SCUOLE) = 300 kg/mq



(Anal

ANAL

- Pigni
- Sole
- Cope

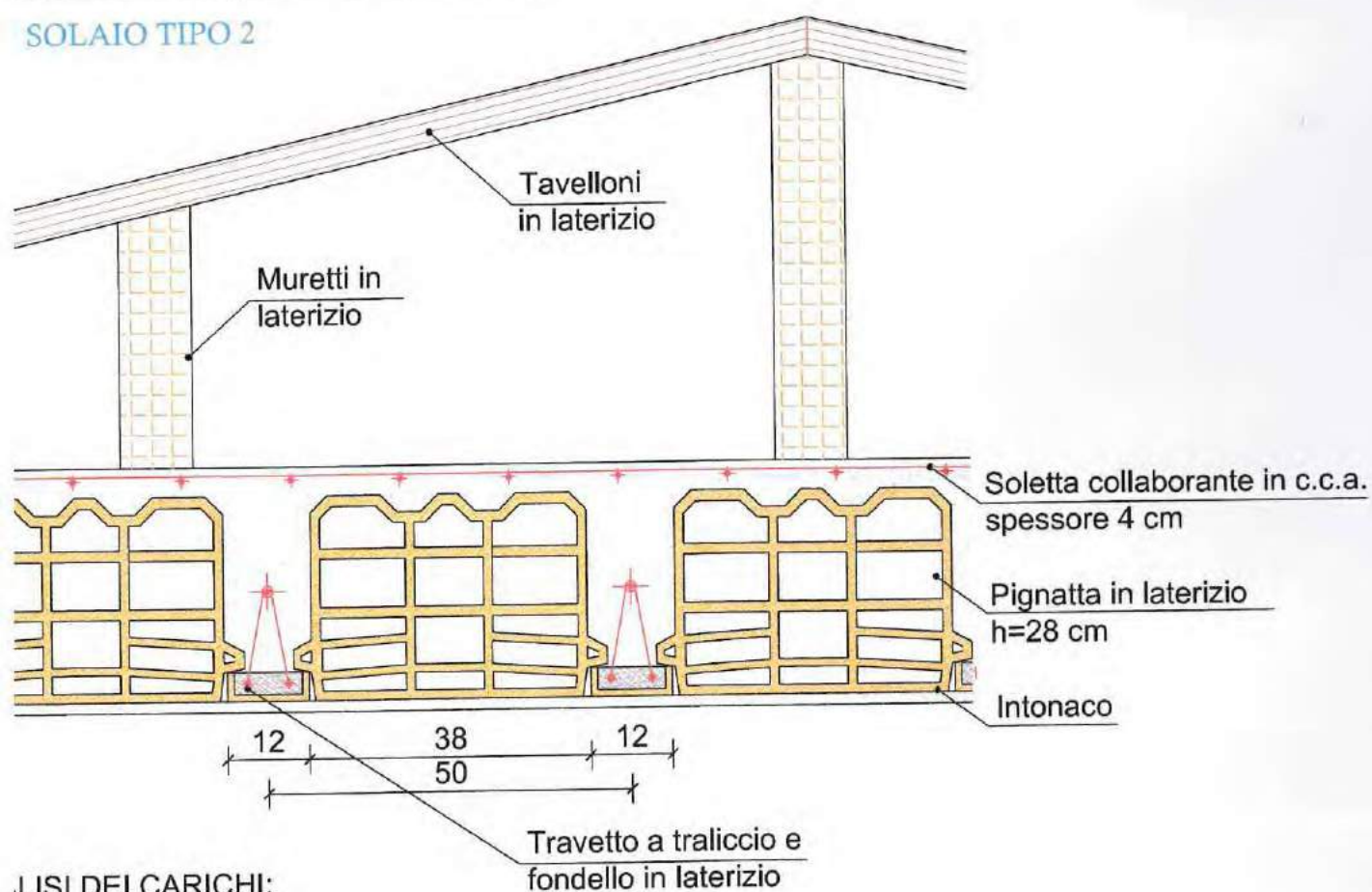
CARIC
SOVR

ANALI

CARIC
SOVR

ogia con fabbricato adiacente)

SOLAIO TIPO 2



ALISI DEI CARICHI:

gnatte in laterizio $sp=28$ cm e travetti in c.c.a. prefabbricati = 200 kg/mq
 letta collaborante in c.c.a. $sp=4$ cm : $2500 \text{ kg/mc} \times 0,04 \text{ m} = 100 \text{ kg/mq}$
 pertura in tavelloni in laterizio e muretti in laterizio = 120 kg/mq

RICO PERMANENTE = 420 kg/mq

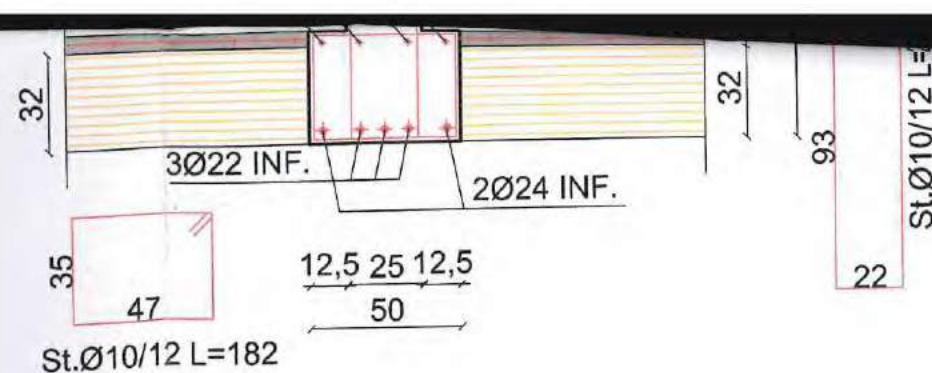
/RACCARICO ACCIDENTALE (NEVE) = 120 kg/mq

SOLAIO TIPO 3

ALISI DEI CARICHI:

RICO PERMANENTE = 120 kg/mq

/RACCARICO ACCIDENTALE (NEVE) = 120 kg/mq



Part.5-Cordolo rompitratta

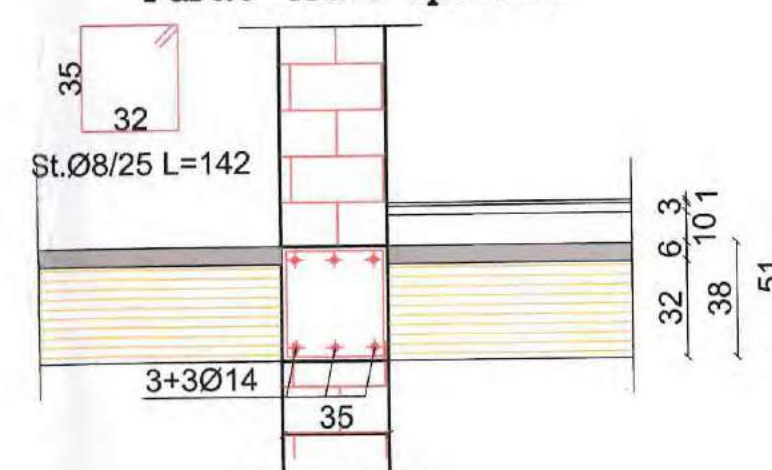
(Analogia con
fabbricato adiacente)

St.Ø8/25 L=102



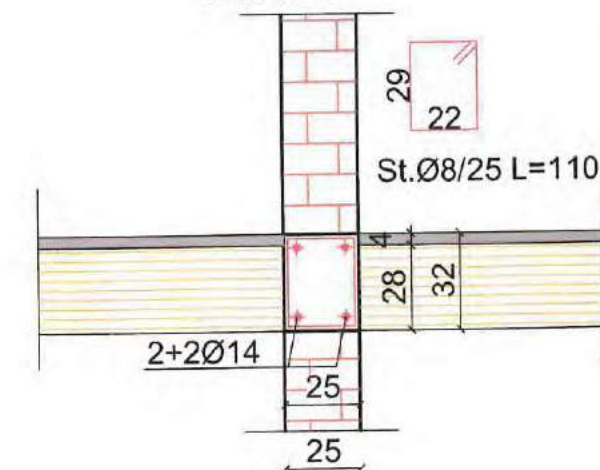
(Analogia con
fabbricato adiacente)

Part.6-Trave spessore



(Analogia con
fabbricato adiacente)

Part. 7



COMUNE DI BASTIGLIA

PROVINCIA DI MODENA

SERVIZIO DI INDAGINI DIAGNOSTICHE RELATIVE AGLI ELEMENTI STRUTTURALI
DEI SOLAI DELLA SCUOLA DELL'INFANZIA "H.C. ANDERSEN" DI CUI ALLA
LEGGE 13 LUGLIO 2015 N.107, ART.1 COMMA 177. AFFIDAMENTO DIRETTO

SCUOLA D'INFANZIA "H.C. ANDERSEN"



BASTIGLIA (MO), Via Tintori

Proprietà : COMUNE DI BASTIGLIA

Vignola, Settembre 2016

IL TECNICO

Ing. Roberto Luppi

via ca' del Lazzarini, 73 - 41058 Vignola (MO)
tel. 059/776360 - fax 059/7702770 - cell. 335/8320146
e-mail: ingluppi@tin.it

STUDIO TECNICO ING. ROBERTO LUPPI

INDICE

INTRODUZIONE	4
1. RILIEVO DELLA GEOMETRIA GLOBALE	5
2. RILIEVO DELLA GEOMETRIA STRUTTURALE	5
3. RILIEVO DELL'EVENTUALE QUADRO FESSURATIVO E/O DEGLI AMMALORAMENTI ..	5
4. VERIFICA ANALITICA.....	5
4.1. CARICO LIMITE SOPPORTABILE IN CONDIZIONI DI SICUREZZA	5
4.2. CORRELAZIONE TRA CARICO LIMITE E CARICHI DI NORMATIVA	10
4.3. GRADO DI SICUREZZA.....	10
4.3. SOLUZIONI PROGETTUALI	11

INTRODUZIONE

L'edificio oggetto della presente relazione è la Scuola dell'Infanzia "H.C. Andersen", sito nel comune di Bastiglia in Via Tintori.

Il fabbricato si presenta come una struttura mista in setti in muratura costituita da mattoni pieni e due pilastri in c.a. con trave soprastante. Tutti i solai risultano essere in laterocemento, ad eccezione del solaio di copertura del doppio volume dell'ingresso che risulta essere in legno lamellare.

Per avere un quadro più esaustivo delle stratigrafie dei solai della scuola, sono stati effettuati alcuni sondaggi sul solaio di interpiano. I risultati mostrano la presenza di un solaio in laterocemento costituito da intonaco, solaio in laterocemento 32 cm (del tipo Bausta con travetti di 12 cm armati inferiormente con 2 ferri del 6, un ferro del 10 e uno del 12, posti ad interasse di 50 cm) con superiore soletta armata collaborante di sp. 6 cm, massetto alleggerito di sp. 10 cm, sottofondo e pavimento.



Gli altri solai si considereranno per analogia del tutto simili a quelli verificati. I solai di copertura si considerano, in relazione alle verifiche effettuate, del tipo in laterocemento con sovrastante sordinatura.

1. RILIEVO DELLA GEOMETRIA GLOBALE

Si veda le tavole R01-R02 allegate alla presente relazione nella quale sono riportate le piante oggetto di rilievo e le orditure dei solai.

2. RILIEVO DELLA GEOMETRIA STRUTTURALE

Si veda la tavola S01 allegata alla presente relazione nella quale sono riportate le stratigrafie dei solaio e le tipologie strutturali degli stessi.

3. RILIEVO DELL'EVENTUALE QUADRO FESSURATIVO E/O DEGLI AMMALORAMENTI

Non presente poiché non sono state rilevate lesioni o evidenti segni di ammaloramento dei principali elementi strutturali.

4. VERIFICA ANALITICA

4.1. CARICO LIMITE SOPPORTABILE IN CONDIZIONI DI SICUREZZA

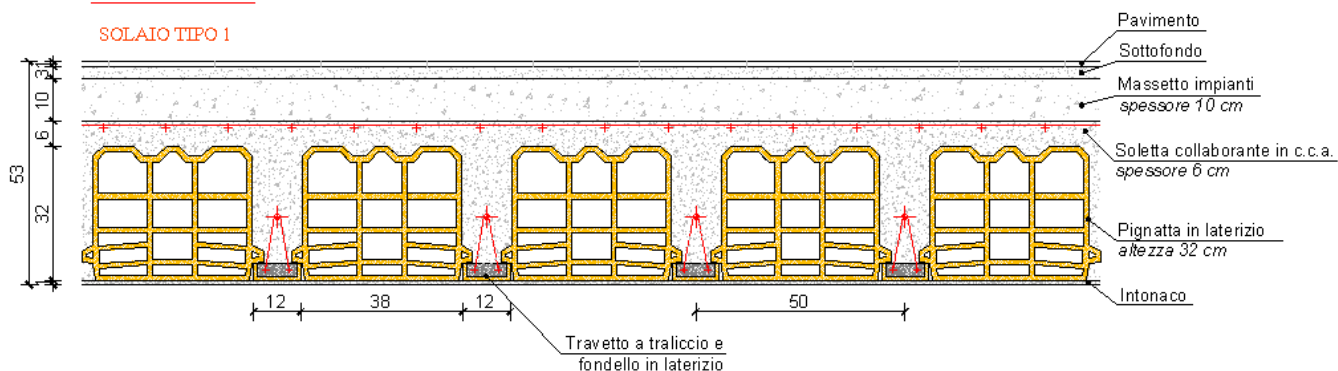
Considerando la stratigrafia dei solai in laterocemento e i sovraccarichi accidentali si procede alla determinazione del carico limite sopportabile in condizioni di sicurezza

SOLAIO DI PIANO

Si riporta di seguito la verifica del solaio di piano con carico permanente a pavimento finito di 675 kg/mq e sovraccarico limite accidentale di 100 kg/mq.

SONDAGGIO 1

SOLAIO TIPO 1



ANALISI DEI CARICHI:

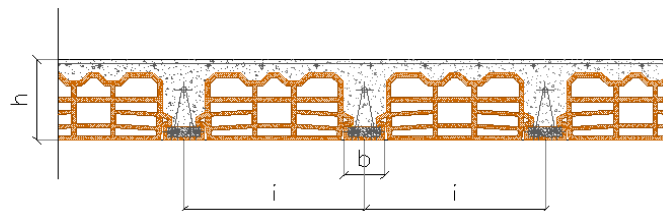
- Intonaco = 30 kg/mq
- Pignatte in laterizio sp=32 cm e travetti in c.c.a. prefabbricati = 230 kg/mq
- Soletta collaborante in c.c.a. sp=6 cm : 2500 kg/mc x 0,06 m = 150 kg/mq
- Massetto alleggerito sp=10 cm : 1000 kg/mc x 0,1 m = 100 kg/mq
- Massetto sottofondo = 55 kg/mq
- Pavimento in ceramica = 40 kg/mq

CARICO PERMANENTE = 575 kg/mq

CARICO PERMANENTE NON COMPIUTAMENTE DEFINITO = 100 kg/mq

SOVRACCARICO ACCIDENTALE (SCUOLE) = 300 kg/mq

DATI DI BASE		
SOLAIO TIPO 1 - SOLAIO DI PIANO		
Tipo solaio	BAUSTA 32+6	
Zona sismica	3	
γ_{a}	=	1,3
γ_{m}	=	1,5
psi0	=	0,7
psi1	=	0,7
psi2	=	0,6
CARATTERISTICHE GEOMETRICHE		
Base travetto b	=	0,12 m
Altezza solaio h	=	0,38 m
Copriferro c	=	0,015 m
Altezza utile d	=	0,365 m
Interasse travetti i	=	0,5 m
RAPPRESENTAZIONE GRAFICA		



CARATTERISTICHE MATERIALI	
Cls tipo	C25/30
f_{cd}	= 14166,67 kN/m ²
Acciaio tipo	B450C
f_{yd}	= 391304,35 kN/m ²

CARICHI	
Schema statico:	doppio semi-incastro
Luce L_1 di calcolo	= 7,97 m
Carico permanente g_k	= 6,75 kN/m ²
Carico accidentale q_k	= 1,00 kN/m ²
Carico q al m lineare	= 5,1375 kN/m

Verifica a flessione

Appoggio 1:

Momento sollecitante $M_{Ed,app.1}^-$	=	9,06	kNm	
Armatura disposta:	2	Φ	8	+
	0	Φ	0	
A_s , effettiva	=	1,00	cm ²	
asse neutro x	=	2,89	cm	
Momento resistente $M_{Rd,app.1}^-$	=	13,90	kNm	

$$M_{Rd,app.1}^- > M_{Ed,app.1}^- \quad \text{VERIFICATO}$$

Campata L₁:

Momento sollecitante $M_{Ed,L1}^+$	=	32,63	kNm	
Armatura disposta:	1	Φ	10	+
	1	Φ	12	+
	2	Φ	6	
A_s , effettiva	=	2,48	cm ²	
asse neutro x	=	7,14	cm	
Momento resistente $M_{Rd,L1}^+$	=	32,66	kNm	

$$M_{Rd,L1}^+ > M_{Ed,L1}^+ \quad \text{VERIFICATO}$$

Appoggio 2:

Momento sollecitante $M_{Ed,app.2}^-$	=	9,06	kNm	
Armatura disposta:	2	Φ	8	+
	0	Φ	0	
A_s , effettiva	=	1,00	cm ²	
asse neutro x	=	2,89	cm	
Momento resistente $M_{Rd,app.2}^-$	=	13,90	kNm	

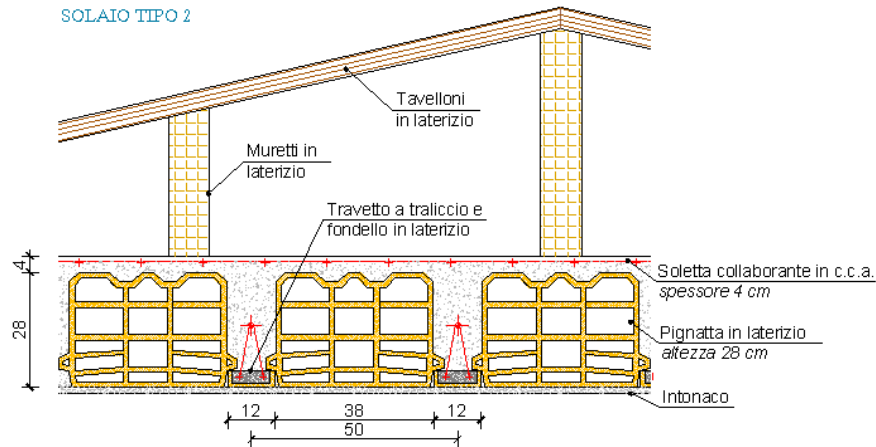
$$M_{Rd,app.2}^- > M_{Ed,app.2}^- \quad \text{VERIFICATO}$$

SOLAIO DI COPERTURA

Si riporta di seguito la verifica del solaio di copertura: dai sondaggi e dall'analisi dei carichi si ottiene un carico permanente di 420 kg/mq e un sovraccarico accidentale da neve di 120 kg/mq; la verifica del solaio in oggetto risulta soddisfatta applicando un carico limite complessivo di 275 kg/mq.

ANALOGIA FABBRICATO ADIACENTE

SOLAIO TIPO 2



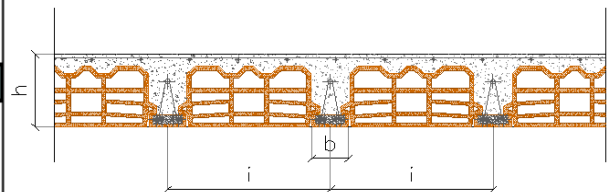
ANALISI DEI CARICHI:

- Pignatte in laterizio $sp=28$ cm e travetti in c.c.a. prefabbricati = 200 kg/mq
- Soletta collaborante in c.c.a. $sp=4$ cm : $2500 \text{ kg/m}^3 \times 0,04 \text{ m} = 100 \text{ kg/mq}$
- Copertura in tavelloni in laterizio e muretti in laterizio = 120 kg/mq

CARICO PERMANENTE = 420 kg/mq

SOVRACCARICO ACCIDENTALE (NEVE) = 120 kg/mq

DATI DI BASE			
SOLAIO TIPO 2 – SOLAIO DI COPERTURA			
Tipo solaio	BAUSTA 28+4		
Zona sismica	3		
γ_n	=	1,3	
γ_m	=	1,5	
psi0	=	0,7	
psi1	=	0,7	
psi2	=	0,6	
CARATTERISTICHE GEOMETRICHE			
Base travetto b	=	0,12	m
Altezza solaio h	=	0,32	m
Copriferro c	=	0,015	m
Altezza utile d	=	0,305	m
Interasse travetti i	=	0,5	m
RAPPRESENTAZIONE GRAFICA			



CARATTERISTICHE MATERIALI			
Cls tipo	C25/30		
f_{cd}	=	14166,67	kN/m ²
Acciaio tipo	B450C		
f_{yd}	=	391304,35	kN/m ²

CARICHI			
Schema statico:		3 appoggi	
Luce L_1 di calcolo	=	6,05	m
Luce L_2 di calcolo	=	8	m
Carico permanente g_k	=	2,75	kN/m ²
Carico accidentale q_k	=	0,00	kN/m ²
Carico q al m lineare	=	1,755	kN/m

Verifica a flessione

Appoggio 1:

Momento sollecitante $M_{Ed,app.1}^-$	=	2,68	kNm	
Armatura disposta:	2	Φ	8	+
	0	Φ	0	
$A_{s, \text{effettiva}}$	=	1,00	cm ²	
asse neutro x	=	2,89	cm	
Momento resistente $M_{Rd,app.1}^-$	=	11,54	kNm	

$$M_{Rd,app.1}^- > M_{Ed,app.1}^- \quad \text{VERIFICATO}$$

Campata L₁:

Momento sollecitante $M_{Ed,L1}^+$	=	4,52	kNm	
Armatura disposta:	1	Φ	10	+
	1	Φ	12	+
	2	Φ	6	
$A_{s, \text{effettiva}}$	=	2,48	cm ²	
asse neutro x	=	7,14	cm	
Momento resistente $M_{Rd,L1}^+$	=	26,83	kNm	

$$M_{Rd,L1}^+ > M_{Ed,L1}^+ \quad \text{VERIFICATO}$$

Appoggio 2:

Momento sollecitante $M_{Ed,app.2}^-$	=	11,45	kNm	
Armatura disposta:	2	Φ	8	+
	0	Φ	0	
$A_{s, \text{effettiva}}$	=	1,00	cm ²	
asse neutro x	=	2,89	cm	
Momento resistente $M_{Rd,app.2}^-$	=	11,54	kNm	

$$M_{Rd,app.2}^- > M_{Ed,app.2}^- \quad \text{VERIFICATO}$$

Campata L₂:

Momento sollecitante $M_{Ed,L2}^+$	=	7,91	kNm	
Armatura disposta:	1	Φ	10	+
	1	Φ	12	
	2	Φ	6	
$A_{s, \text{effettiva}}$	=	2,48	cm ²	
asse neutro x	=	7,14	cm	
Momento resistente $M_{Rd,L2}^+$	=	26,83	kNm	

$$M_{Rd,L2}^+ > M_{Ed,L2}^+ \quad \text{VERIFICATO}$$

Appoggio 3:

Momento sollecitante $M_{Ed,app.3}^-$	=	4,68	kNm	
Armatura disposta:	2	Φ	8	+
	0	Φ	0	
A_s , effettiva	=	1,00	cm ²	
asse neutro x	=	2,89	cm	
Momento resistente $M_{Rd,app.3}^-$	=	11,54	kNm	

$$M_{Rd,app.3}^- > M_{Ed,app.3}^- \quad \text{VERIFICATO}$$

4.2. CORRELAZIONE TRA CARICO LIMITE E CARICHI DI NORMATIVA

Si procede ora al confronto tra i carichi limite individuati ed i carichi riportati in normativa.

SOLAIO DI PIANO

Il solaio di piano in laterocemento risulta verificato con un carico limite di 100 kg/mq Vs 300 kg/mq per le scuole. Ne risulta quindi che attualmente il solaio del primo piano avrà bisogno di rinforzo.

SOLAIO DI COPERTURA

La normativa permette di valutare opportunamente il carico di neve per ogni zona climatica del paese ed in questo caso il sovraccarico accidentale sarebbe di 120 kg/mq. Il solaio di copertura non è verificato se si considerano i carichi da neve ed i permanenti completi

4.3. GRADO DI SICUREZZA

Si determina di seguito il grado di sicurezza dei solai sollecitati dal carico di normativa.

SOLAIO DI PIANO

Date le caratteristiche del solaio ricavate dai sondaggi, si ottiene un momento resistente di 3266 kgm; sulla base dell'analisi dei carichi effettuata nelle pagine precedenti (carico permanente 675 kg/mq, sovraccarico accidentale 300 kg/mq), si ha un momento massimo sollecitante in campata di 4216 kgm. In particolare:

$$3266 \text{ kgm} / 4216 \text{ kgm} = 0,77 < 1 \text{ (N.V.)}$$

SOLAIO DI COPERTURA

Date le caratteristiche del solaio ricavate dai sondaggi, si ottiene un momento resistente di 1154 kgm; sulla base dell'analisi dei carichi effettuata nelle pagine precedenti (carico permanente 420 kg/mq, sovraccarico accidentale neve 120 kg/mq), si ha un momento massimo sollecitante in campata di 2369 kgm. In particolare:

$$1154 \text{ kgm} / 2369 \text{ kgm} = 0,49 < 1 \text{ (N.V.)}$$

4.3. SOLUZIONI PROGETTUALI

Si propongono di seguito le soluzioni progettuali che permettono di portare gli elementi analizzati (solai) ad un livello di sicurezza statica ottimale.

SOLAIO DI PIANO

Nonostante non siano state rilevare lesioni o fessure che facciano presupporre una eccessiva deformazione del solaio a causa di carichi in opera superiori a quelli limite, si propone un intervento diffuso di consolidamento dei solai con materiale fibrorinforzato.

SOLAIO DI COPERTURA

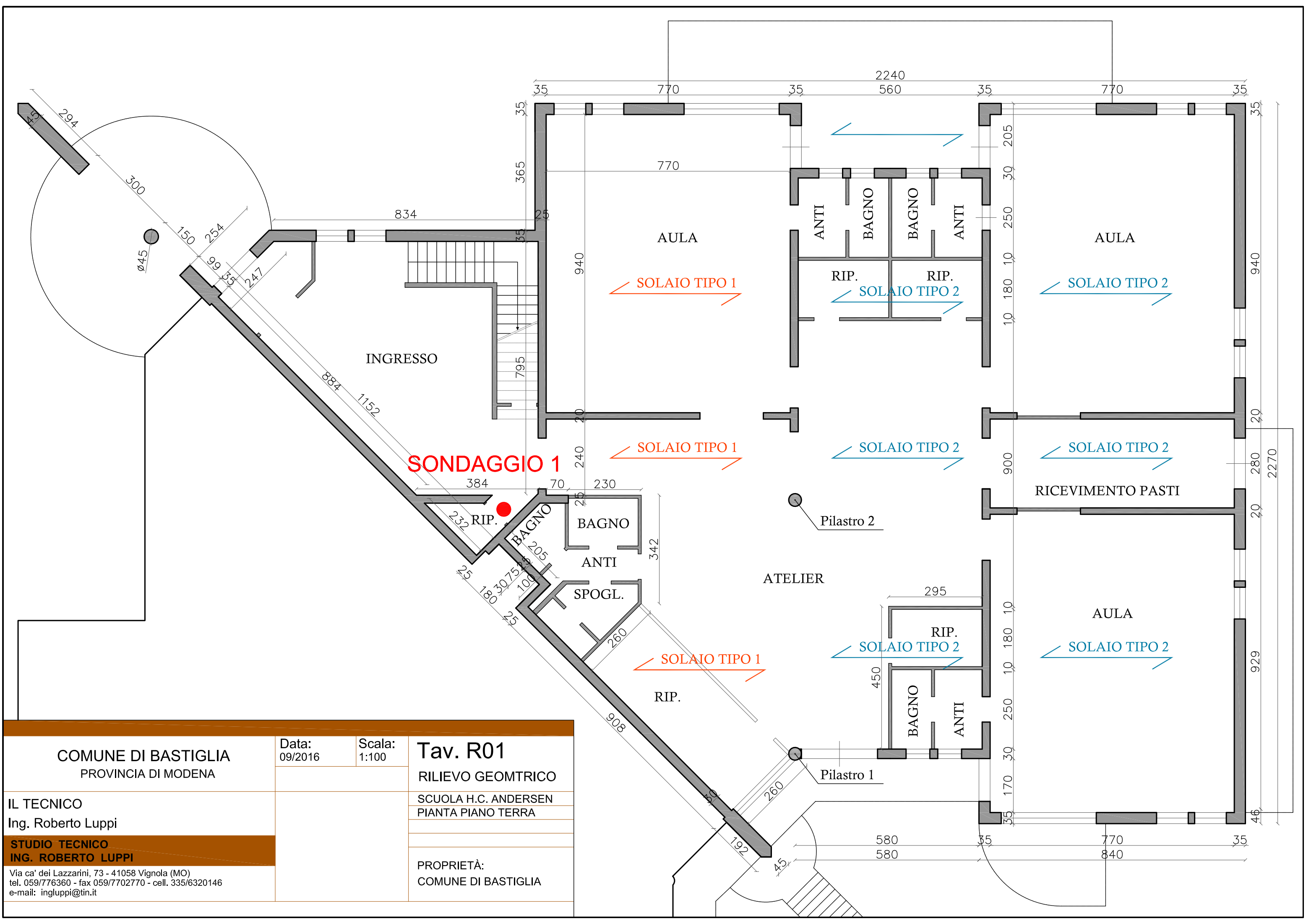
Analogamente al solaio di piano, nonostante non siano state rilevare lesioni o fessure che facciano presupporre una eccessiva deformazione del solaio a causa di carichi in opera superiori a quelli limite, si propone un intervento diffuso di consolidamento dei solai con materiale fibrorinforzato. Occorre inoltre rendere noto che la soluzione costruttiva adottata per la realizzazione della copertura con elementi di sordinatura costituisce un elemento di criticità della struttura di copertura sia per le modalità di trasmissione dei carichi che per un eventuale crollo o dissesto degli elementi in laterizio della sordinatura.

Vignola, Settembre 2016

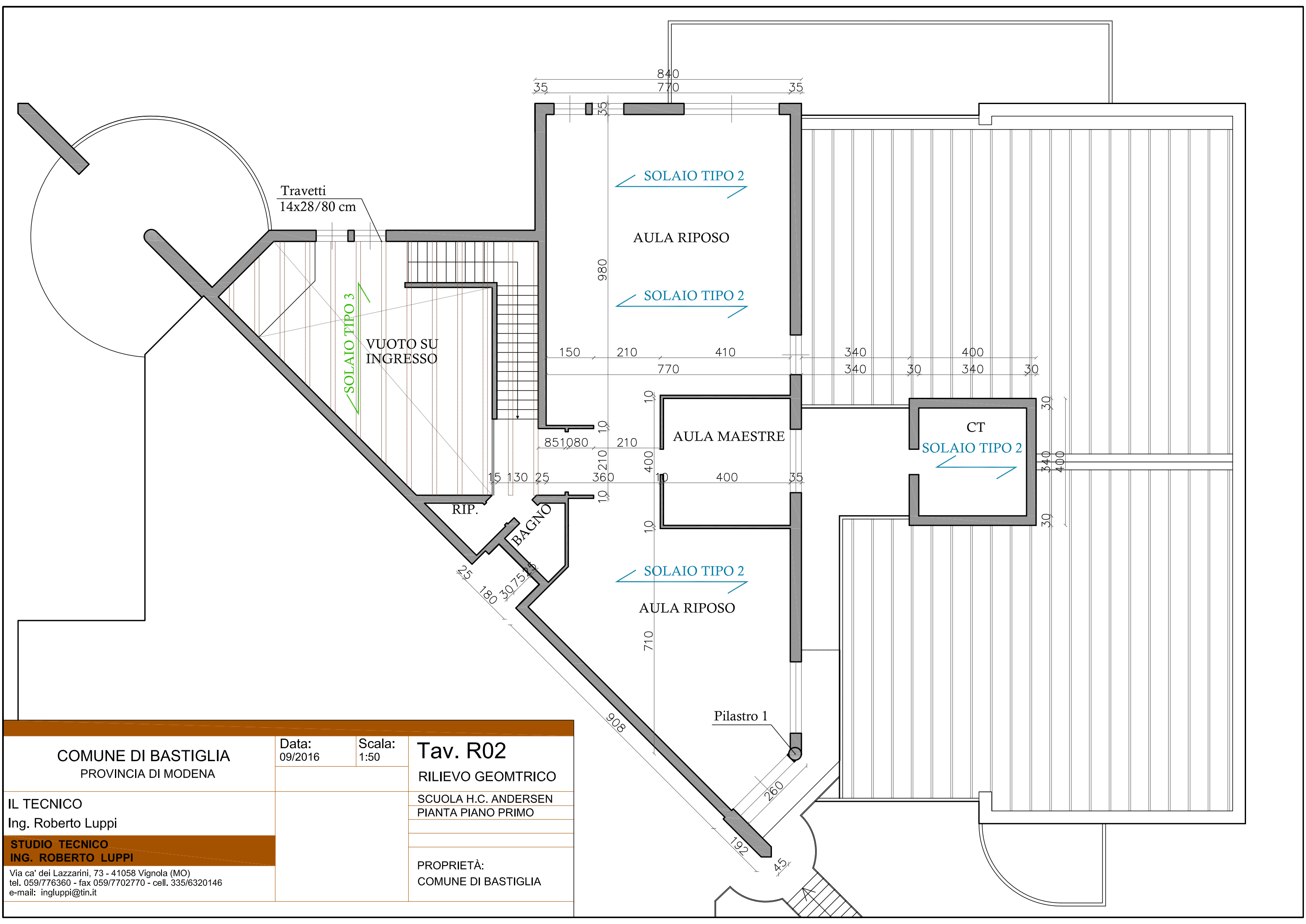


IL TECNICO

Ing. Roberto Luppi



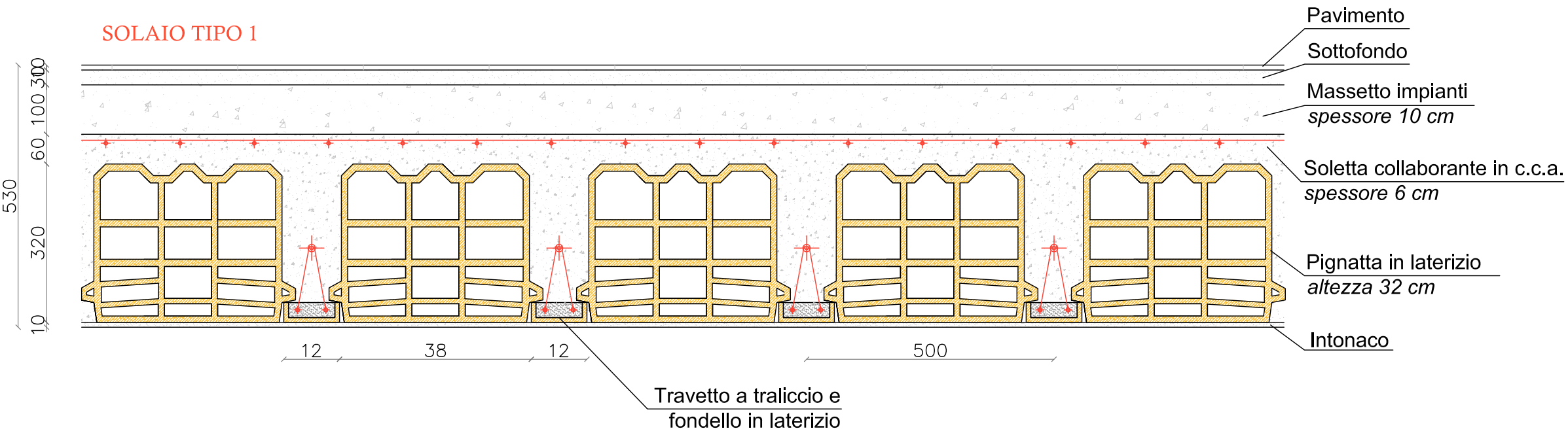
COMUNE DI BASTIGLIA PROVINCIA DI MODENA		Data: 09/2016	Scala: 1:100	Tav. R01
IL TECNICO Ing. Roberto Luppi				RILIEVO GEOMTRICO
STUDIO TECNICO ING. ROBERTO LUPPI				SCUOLA H.C. ANDERSEN PIANTA PIANO TERRA
Via ca' dei Lazzarini, 73 - 41058 Vignola (MO) tel. 059/776360 - fax 059/7702770 - cell. 335/6320146 e-mail: ingluppi@tin.it				PROPRIETÀ: COMUNE DI BASTIGLIA



COMUNE DI BASTIGLIA PROVINCIA DI MODENA		Data: 09/2016	Scala: 1:50	Tav. R02 RILIEVO GEOMTRICO SCUOLA H.C. ANDERSEN PIANTA PIANO PRIMO
IL TECNICO Ing. Roberto Luppi				
STUDIO TECNICO ING. ROBERTO LUPPI				
Via ca' dei Lazzarini, 73 - 41058 Vignola (MO) tel. 059/776360 - fax 059/7702770 - cell. 335/6320146 e-mail: ingluppi@tin.it				PROPRIETÀ: COMUNE DI BASTIGLIA

SONDAGGIO 1

SOLAIO TIPO 1



ANALISI DEI CARICHI:

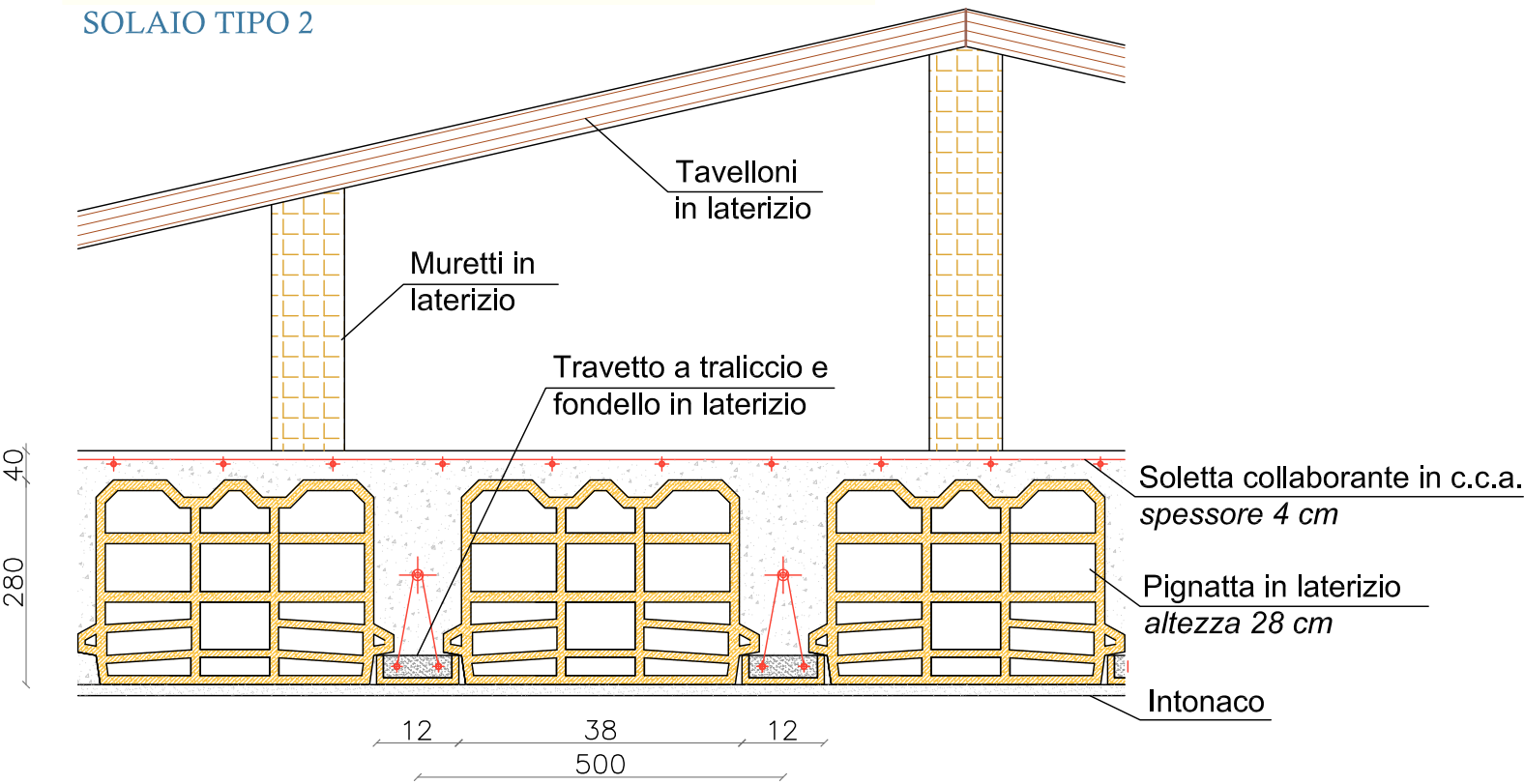
- Intonaco = 30 kg/mq
- Pignatte in laterizio sp=32 cm e travetti in c.c.a. prefabbricati = 230 kg/mq
- Soletta collaborante in c.c.a. sp=6 cm : 2500 kg/mc x 0,06 m = 150 kg/mq
- Massetto alleggerito sp=10 cm : 1000 kg/mc x 0,1 m = 100 kg/mq
- Massetto sottofondo = 55 kg/mq
- Pavimento in ceramica = 40 kg/mq

CARICO PERMANENTE = 575 kg/mq

CARICO PERMANENTE NON COMPIUTAMENTE DEFINITO = 100 kg/mq

SOVRACCARICO ACCIDENTALE (SCUOLE) = 300 kg/mq

SOLAIO TIPO 2



ANALISI DEI CARICHI:

- Pignatte in laterizio sp=28 cm e travetti in c.c.a. prefabbricati = 200 kg/mq
- Soletta collaborante in c.c.a. sp=4 cm : 2500 kg/mc x 0,04 m = 100 kg/mq
- Copertura in tavelloni in laterizio e muretti in laterizio = 120 kg/mq

CARICO PERMANENTE = 420 kg/mq

SOVRACCARICO ACCIDENTALE (NEVE) = 120 kg/mq

COMUNE DI BASTIGLIA PROVINCIA DI MODENA	Data: 09/2016	Scala: 1:5	Tav. S01
			RILIEVO STRUTTURALE
IL TECNICO Ing. Roberto Luppi			SCUOLA H.C. ANDERSEN
			SOLAIO TIPO 1
SOLAIO TIPO 2			
STUDIO TECNICO ING. ROBERTO LUPPI			PROPRIETÀ: COMUNE DI BASTIGLIA
Via ca' dei Lazzarini, 73 - 41058 Vignola (MO) tel. 059/776360 - fax 059/7702770 - cell. 335/6320146 e-mail: ingluppi@tin.it			