



REALIZZAZIONE NUOVO ASILO NIDO

PIANO NAZIONALE DI RIPRESA E RESILIENZA MISSIONE 4: ISTRUZIONE E RICERCA
Componente 1 – Potenziamento dell'offerta dei servizi di istruzione: dagli asili nido alle Università Investimento 1.1: Piano per asili nido e scuole dell'infanzia e servizi di educazione e cura per la prima infanzia

PROGETTO ESECUTIVO

C.U.P. (Codice Unico Progetto): E72J24000030005



salvatore iesce

sindaco

patrizia longo

responsabile del procedimento

studio de vizzi: architettura e urbanistica

paolo de vizzi

architetto ingegnere

con

giuseppe vullo

componente strutturale

sandro formignani

componente impianti elettrici

andrea gamberini

componente energetica e impianti meccanici

linda parati

componente acustica

fascicolo dei calcoli delle strutture

elaborato

FCS

settembre 2024

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

1 SOMMARIO

1	SOMMARIO	3
2	FASCICOLO DEI CALCOLI	4
2.1	RISULTATI ANALISI SISMICHE	4
2.2	RISULTATI NODALI	13
2.3	VERIFICA SPOSTAMENTO INTERPIANO	16
2.4	VERIFICHE ELEMENTI TRAVE E/O PILASTRO IN C.A.	26
2.5	STATI LIMITE D' ESERCIZIO	74
2.6	VERIFICHE S.L. ELEMENTI IN LEGNO	114
2.7	VERIFICA COPERTURA IN LEGNO	127
2.8	VERIFICA DEI COLLEGAMENTI DEGLI ELEMENTI IN LEGNO	132
2.9	VERIFICA SOLAIO PREDALLES	142
2.10	STATO LIMITE D' ESERCIZIO: SLD DANNO SISMICO	145
2.11	VERIFICA ESPULSIONE PARETI DI TAMPONAMENTO	169

2 FASCICOLO DEI CALCOLI

2.1 RISULTATI ANALISI SISMICHE

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	di	Angolo di ingresso dell'azione sismica orizzontale
Fattore di importanza	di	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 q		Fattore di struttura/di comportamento. Dipendente dalla tipologia strutturale
Amplificazione ND		Coefficiente di amplificazione q/q_{ND} delle azioni sismiche (solo per elementi progettati in campo non dissipativo)
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 SLD	riduz.	Fattore di riduzione dello spettro elastico per lo stato limite di danno
Periodo T1	proprio	Periodo proprio di vibrazione della struttura
Coefficiente Lambda		Coefficiente dipendente dal periodo proprio T1 e dal numero di piani della struttura
Ordinata Sd(T1)	spettro	Valore delle ordinate dello spettro di progetto per lo stato limite ultimo, componente orizzontale (verticale Svd)
Ordinata Se(T1)	spettro	Valore delle ordinate dello spettro elastico ridotta del fattore SLD per lo stato limite di danno, componente orizzontale (verticale Sve)
Ordinata	spettro	Valore dell'ordinata dello spettro in uso nel tratto costante

S (Tb-Tc)	
N°di modi considerati	Numero di modi di vibrare della struttura considerati nell'analisi dinamica

Nel caso di elementi progettati in campo non dissipativo vengono adottate le sollecitazioni calcolate con un fattore q_{ND} ricavato come da 7.3.2 in funzione del fattore di comportamento q utilizzato per la struttura:
 $1 < q_{ND} = 2/3 * q < 1.5$

Il coefficiente di amplificazione delle azioni sismiche rispetto alle azioni calcolate con il fattore di comportamento globale viene indicato nelle relative tabelle.

Per ciascun caso di carico sismico viene riportato l'insieme di dati sotto riportati (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 rigidezze, 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 η_T (dr) degli elementi strutturali verticali. Per semplicità di consultazione il livello è espresso anche in unità $1000 * \eta_T/h$ 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).

Calcolo dei fattori di comportamento secondo il D.M. 17/01/2018

Caratteristiche costruzione	
Tipologia	Nuova
Regolarità pianta	SI
Regolarità altezza	SI
Classe di duttilità	ND
Sistema costruttivo	Calcestruzzo
Tipologia strutturale	Strutture a telaio, a pareti accoppiate, miste
Definizione rapporto α_u/α_1	Valore come da normativa
Riferimento normativo α_u/α_1	Strutture a telaio di un piano

Parametri	
α_u/α_1	1.100
$q_0 = 3.000 \alpha_u/\alpha_1$	3.300
k_w	1.000
K_R	1.0

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

$q_D = q_0 \cdot k_w \cdot K_R$	3.300
$q_{ND} = 2/3 \cdot q_D$	1.500 (≤ 1.5)

Fattori di comportamento		
	Dissipativi	Non dissipativi
q SLU x	3.300	1.500
q SLU y	3.300	1.500
q SLU z	1.500	1.500

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
5	Edk	CDC=Ed (dinamico SLU) alfa=0.0 (ecc. +)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.500
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.189 g
			angolo di ingresso:0.0
			eccentricità aggiuntiva: positiva
			periodo proprio T1: 0.291 s
			fattore q: 1.500
			amplificazione ND (non dissipativi): 1.000
			fattore per spost. mu d: 1.790
			classe di duttilità CD: ND
			numero di modi considerati: 15
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
4.55	2.388e+04	8.11	6.80	0.0	-0.65	8.11	6.70	2.883	0.0	0.012
4.12	139.60	8.11	5.29	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.27	3.825e+04	8.11	5.62	0.0	-0.41	8.11	7.65	1.774	0.0	0.542
3.05	52.39	8.11	5.29	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.75	6.260e+04	8.11	6.89	0.0	-0.65	8.11	6.84	1.109	0.0	0.004
Risulta	1.249e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.435	0.291	0.189	1.108e+05	88.7	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2	3.453	0.290	0.189	0.0	0.0	5.069e+04	40.6	1.93e-03	1.55e-06	0.0	0.0
3	3.564	0.281	0.189	1169.73	0.9	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
4	4.861	0.206	0.189	5835.76	4.7	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
5	5.107	0.196	0.189	0.0	0.0	1834.10	1.5	1.56	1.25e-03	0.0	0.0
6	5.520	0.181	0.189	2867.64	2.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
7	5.846	0.171	0.189	0.0	0.0	4.267e+04	34.2	0.05	4.26e-05	0.0	0.0
8	6.571	0.152	0.189	2204.63	1.8	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9	6.573	0.152	0.189	0.0	0.0	177.47	0.1	7.15	5.72e-03	0.0	0.0
10	7.581	0.132	0.178	0.0	0.0	5.01	4.01e-03	8.72	6.98e-03	0.0	0.0
11	8.814	0.113	0.168	1244.17	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12	9.074	0.110	0.167	27.41	2.19e-02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
13	9.180	0.109	0.166	0.0	0.0	2.909e+04	23.3	5.65	4.52e-03	0.0	0.0
14	13.659	0.073	0.147	1.00e-06	0.0	4.41	3.53e-03	1434.84	1.1	0.0	0.0
15	15.119	0.066	0.143	247.01	0.2	1.45e-05	0.0	4.89e-03	3.91e-06	0.0	0.0
Risulta				1.244e+05		1.245e+05		1457.97			
In percentuale				99.58		99.64		1.17			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
6	Edk	CDC=Ed (dinamico SLU) alfa=0.0 (ecc. -)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.500
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.189 g
			angolo di ingresso:0.0
			eccentricità aggiuntiva: negativa
			periodo proprio T1: 0.289 s
			fattore q: 1.500
			amplificazione ND (non dissipativi): 1.000
			fattore per spost. mu d: 1.797
			classe di duttilità CD: ND
			numero di modi considerati: 15
			combinaz. modale: CQC

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
4.55	2.388e+04	8.11	6.80	0.0	0.65	8.11	6.70	2.883	0.0	0.012
4.12	139.60	8.11	5.29	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.27	3.825e+04	8.11	5.62	0.0	0.41	8.11	7.65	1.774	0.0	0.542
3.05	52.39	8.11	5.29	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.75	6.260e+04	8.11	6.89	0.0	0.65	8.11	6.84	1.109	0.0	0.004
Risulta	1.249e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.449	0.290	0.189	0.0	0.0	5.008e+04	40.1	4.57e-06	0.0	0.0	0.0
2	3.465	0.289	0.189	8.380e+04	67.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3	3.604	0.277	0.189	3.139e+04	25.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
4	4.487	0.223	0.189	0.0	0.0	1805.91	1.4	0.67	5.36e-04	0.0	0.0
5	4.537	0.220	0.189	3212.78	2.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
6	5.252	0.190	0.189	2688.90	2.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
7	5.831	0.172	0.189	0.0	0.0	3.308e+04	26.5	2.86	2.29e-03	0.0	0.0
8	5.896	0.170	0.189	0.0	0.0	1.036e+04	8.3	3.56	2.85e-03	0.0	0.0
9	5.910	0.169	0.189	1941.78	1.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10	8.905	0.112	0.168	0.0	0.0	3079.92	2.5	17.09	1.37e-02	0.0	0.0
11	9.059	0.110	0.167	4.84	3.88e-03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12	9.210	0.109	0.166	0.0	0.0	2.606e+04	20.9	1.05	8.42e-04	0.0	0.0
13	10.071	0.099	0.161	1092.21	0.9	0.0	0.0	1.12e-05	0.0	0.0	0.0
14	14.133	0.071	0.146	0.0	0.0	3.15	2.52e-03	1686.23	1.3	0.0	0.0
15	15.562	0.064	0.142	240.70	0.2	8.18e-06	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Risulta				1.244e+05		1.245e+05		1711.46			
In percentuale				99.56		99.65		1.37			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
7	Edk	CDC=Ed (dinamico SLU) alfa=90.00 (ecc. +)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.500
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.189 g
			angolo di ingresso:90.00
			eccentricità aggiuntiva: positiva
			periodo proprio T1: 0.170 s
			fattore q: 1.500
			amplificazione ND (non dissipativi): 1.000
			fattore per spost. mu d: 2.353
			classe di duttilità CD: ND
			numero di modi considerati: 15
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
4.55	2.388e+04	8.11	6.80	0.54	0.0	8.11	6.70	2.883	0.0	0.012
4.12	139.60	8.11	5.29	0.61	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.27	3.825e+04	8.11	5.62	0.26	0.0	8.11	7.65	1.774	0.0	0.542
3.05	52.39	8.11	5.29	0.54	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.75	6.260e+04	8.11	6.89	0.83	0.0	8.11	6.84	1.109	0.0	0.004
Risulta	1.249e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.339	0.299	0.189	1356.77	1.1	3.421e+04	27.4	5.80e-04	0.0	0.0	0.0
2	3.487	0.287	0.189	1.117e+05	89.4	953.42	0.8	9.97e-06	0.0	0.0	0.0
3	3.697	0.270	0.189	623.96	0.5	1.528e+04	12.2	4.19e-06	0.0	0.0	0.0
4	4.694	0.213	0.189	4677.32	3.7	344.79	0.3	6.21e-04	0.0	0.0	0.0
5	4.773	0.210	0.189	6.15	4.92e-03	1816.22	1.5	0.99	7.96e-04	0.0	0.0
6	5.306	0.188	0.189	2632.10	2.1	2096.85	1.7	2.35e-03	1.88e-06	0.0	0.0
7	5.881	0.170	0.189	22.68	1.82e-02	4.040e+04	32.3	0.21	1.68e-04	0.0	0.0
8	6.183	0.162	0.189	240.95	0.2	80.01	6.41e-02	5.77	4.62e-03	0.0	0.0
9	6.200	0.161	0.189	1645.76	1.3	163.44	0.1	0.89	7.08e-04	0.0	0.0

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
10	8.164	0.122	0.173	0.44	3.55e-04	515.28	0.4	11.51	9.22e-03	0.0	0.0
11	8.466	0.118	0.171	4.71	3.77e-03	1.532e+04	12.3	0.69	5.56e-04	0.0	0.0
12	9.373	0.107	0.165	1188.21	1.0	36.68	2.94e-02	0.03	2.38e-05	0.0	0.0
13	9.974	0.100	0.161	1.59	1.27e-03	1.324e+04	10.6	3.80	3.04e-03	0.0	0.0
14	13.891	0.072	0.146	7.99e-06	0.0	4.18	3.35e-03	1554.10	1.2	0.0	0.0
15	15.021	0.067	0.144	0.04	3.11e-05	1.07	8.54e-04	5.20e-03	4.17e-06	0.0	0.0
Risulta				1.241e+05		1.245e+05		1578.00			
In percentuale				99.37		99.64		1.26			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
8	Edk	CDC=Ed (dinamico SLU) alfa=90.00 (ecc. -)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.500
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.189 g
			angolo di ingresso:90.00
			eccentricità aggiuntiva: negativa
			periodo proprio T1: 0.170 s
			fattore q: 1.500
			amplificazione ND (non dissipativi): 1.000
			fattore per spost. mu d: 2.353
			classe di duttilità CD: ND
			numero di modi considerati: 15
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
4.55	2.388e+04	8.11	6.80	-0.54	0.0	8.11	6.70	2.883	0.0	0.012
4.12	139.60	8.11	5.29	-0.61	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.27	3.825e+04	8.11	5.62	-0.26	0.0	8.11	7.65	1.774	0.0	0.542
3.05	52.39	8.11	5.29	-0.54	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.75	6.260e+04	8.11	6.89	-0.83	0.0	8.11	6.84	1.109	0.0	0.004
Risulta	1.249e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.339	0.299	0.189	1356.77	1.1	3.421e+04	27.4	5.79e-04	0.0	0.0	0.0
2	3.487	0.287	0.189	1.117e+05	89.4	953.42	0.8	9.97e-06	0.0	0.0	0.0
3	3.697	0.270	0.189	623.96	0.5	1.528e+04	12.2	4.19e-06	0.0	0.0	0.0
4	4.694	0.213	0.189	4677.32	3.7	344.79	0.3	6.21e-04	0.0	0.0	0.0
5	4.773	0.210	0.189	6.15	4.92e-03	1816.22	1.5	0.99	7.96e-04	0.0	0.0
6	5.306	0.188	0.189	2632.10	2.1	2096.85	1.7	2.35e-03	1.88e-06	0.0	0.0
7	5.881	0.170	0.189	22.68	1.82e-02	4.040e+04	32.3	0.21	1.68e-04	0.0	0.0
8	6.183	0.162	0.189	240.95	0.2	80.01	6.41e-02	5.77	4.62e-03	0.0	0.0
9	6.200	0.161	0.189	1645.76	1.3	163.44	0.1	0.89	7.09e-04	0.0	0.0
10	8.164	0.122	0.173	0.44	3.55e-04	515.28	0.4	11.51	9.22e-03	0.0	0.0
11	8.466	0.118	0.171	4.71	3.77e-03	1.532e+04	12.3	0.69	5.56e-04	0.0	0.0
12	9.373	0.107	0.165	1188.21	1.0	36.68	2.94e-02	0.03	2.43e-05	0.0	0.0
13	9.974	0.100	0.161	1.59	1.27e-03	1.324e+04	10.6	3.79	3.04e-03	0.0	0.0
14	13.891	0.072	0.146	0.0	0.0	4.21	3.37e-03	1549.95	1.2	0.0	0.0
15	15.021	0.067	0.144	0.04	3.00e-05	1.08	8.63e-04	5.15e-03	4.12e-06	0.0	0.0
Risulta				1.241e+05		1.245e+05		1573.85			
In percentuale				99.37		99.64		1.26			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
9	Edk	CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=0.0 (ecc. +)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.500
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.133 g
			angolo di ingresso:0.0
			eccentricità aggiuntiva: positiva
			periodo proprio T1: 0.291 s
			numero di modi considerati: 15
			combinaz. modale: CQC

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
4.55	2.388e+04	8.11	6.80	0.0	-0.65	8.11	6.70	2.883	0.0	0.012
4.12	139.60	8.11	5.29	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.27	3.825e+04	8.11	5.62	0.0	-0.41	8.11	7.65	1.774	0.0	0.542
3.05	52.39	8.11	5.29	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.75	6.260e+04	8.11	6.89	0.0	-0.65	8.11	6.84	1.109	0.0	0.004
Risulta	1.249e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.435	0.291	0.133	1.108e+05	88.7	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2	3.453	0.290	0.133	0.0	0.0	5.069e+04	40.6	1.93e-03	1.55e-06	0.0	0.0
3	3.564	0.281	0.133	1169.73	0.9	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
4	4.861	0.206	0.133	5835.76	4.7	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
5	5.107	0.196	0.133	0.0	0.0	1834.10	1.5	1.56	1.25e-03	0.0	0.0
6	5.520	0.181	0.133	2867.64	2.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
7	5.846	0.171	0.133	0.0	0.0	4.267e+04	34.2	0.05	4.26e-05	0.0	0.0
8	6.571	0.152	0.133	2204.63	1.8	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9	6.573	0.152	0.133	0.0	0.0	177.47	0.1	7.15	5.72e-03	0.0	0.0
10	7.581	0.132	0.133	0.0	0.0	5.01	4.01e-03	8.72	6.98e-03	0.0	0.0
11	8.814	0.113	0.124	1244.17	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12	9.074	0.110	0.122	27.41	2.19e-02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
13	9.180	0.109	0.121	0.0	0.0	2.909e+04	23.3	5.65	4.52e-03	0.0	0.0
14	13.659	0.073	0.098	1.00e-06	0.0	4.41	3.53e-03	1434.84	1.1	0.0	0.0
15	15.119	0.066	0.094	247.01	0.2	1.45e-05	0.0	4.89e-03	3.91e-06	0.0	0.0
Risulta				1.244e+05		1.245e+05		1457.97			
In percentuale				99.58		99.64		1.17			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
10	Edk	CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=0.0 (ecc. -)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.500
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.133 g
			angolo di ingresso:0.0
			eccentricità aggiuntiva: negativa
			periodo proprio T1: 0.289 s
			numero di modi considerati: 15
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
4.55	2.388e+04	8.11	6.80	0.0	0.65	8.11	6.70	2.883	0.0	0.012
4.12	139.60	8.11	5.29	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.27	3.825e+04	8.11	5.62	0.0	0.41	8.11	7.65	1.774	0.0	0.542
3.05	52.39	8.11	5.29	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.75	6.260e+04	8.11	6.89	0.0	0.65	8.11	6.84	1.109	0.0	0.004
Risulta	1.249e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.449	0.290	0.133	0.0	0.0	5.008e+04	40.1	4.57e-06	0.0	0.0	0.0
2	3.465	0.289	0.133	8.380e+04	67.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3	3.604	0.277	0.133	3.139e+04	25.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
4	4.487	0.223	0.133	0.0	0.0	1805.91	1.4	0.67	5.36e-04	0.0	0.0
5	4.537	0.220	0.133	3212.78	2.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
6	5.252	0.190	0.133	2688.90	2.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
7	5.831	0.172	0.133	0.0	0.0	3.308e+04	26.5	2.86	2.29e-03	0.0	0.0
8	5.896	0.170	0.133	0.0	0.0	1.036e+04	8.3	3.56	2.85e-03	0.0	0.0
9	5.910	0.169	0.133	1941.78	1.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10	8.905	0.112	0.123	0.0	0.0	3079.92	2.5	17.09	1.37e-02	0.0	0.0
11	9.059	0.110	0.122	4.84	3.88e-03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12	9.210	0.109	0.121	0.0	0.0	2.606e+04	20.9	1.05	8.42e-04	0.0	0.0
13	10.071	0.099	0.115	1092.21	0.9	0.0	0.0	1.12e-05	0.0	0.0	0.0
14	14.133	0.071	0.097	0.0	0.0	3.15	2.52e-03	1686.23	1.3	0.0	0.0
15	15.562	0.064	0.093	240.70	0.2	8.18e-06	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
Risulta				1.244e+05		1.245e+05		1711.46			
In percentuale				99.56		99.65		1.37			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
11	Edk	CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=90.00 (ecc. +)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.500
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.133 g
			angolo di ingresso:90.00
			eccentricità aggiuntiva: positiva
			periodo proprio T1: 0.170 s
			numero di modi considerati: 15
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
4.55	2.388e+04	8.11	6.80	0.54	0.0	8.11	6.70	2.883	0.0	0.012
4.12	139.60	8.11	5.29	0.61	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.27	3.825e+04	8.11	5.62	0.26	0.0	8.11	7.65	1.774	0.0	0.542
3.05	52.39	8.11	5.29	0.54	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.75	6.260e+04	8.11	6.89	0.83	0.0	8.11	6.84	1.109	0.0	0.004
Risulta	1.249e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.339	0.299	0.133	1356.77	1.1	3.421e+04	27.4	5.80e-04	0.0	0.0	0.0
2	3.487	0.287	0.133	1.117e+05	89.4	953.42	0.8	9.97e-06	0.0	0.0	0.0
3	3.697	0.270	0.133	623.96	0.5	1.528e+04	12.2	4.19e-06	0.0	0.0	0.0
4	4.694	0.213	0.133	4677.32	3.7	344.79	0.3	6.21e-04	0.0	0.0	0.0
5	4.773	0.210	0.133	6.15	4.92e-03	1816.22	1.5	0.99	7.96e-04	0.0	0.0
6	5.306	0.188	0.133	2632.10	2.1	2096.85	1.7	2.35e-03	1.88e-06	0.0	0.0
7	5.881	0.170	0.133	22.68	1.82e-02	4.040e+04	32.3	0.21	1.68e-04	0.0	0.0
8	6.183	0.162	0.133	240.95	0.2	80.01	6.41e-02	5.77	4.62e-03	0.0	0.0
9	6.200	0.161	0.133	1645.76	1.3	163.44	0.1	0.89	7.08e-04	0.0	0.0
10	8.164	0.122	0.130	0.44	3.55e-04	515.28	0.4	11.51	9.22e-03	0.0	0.0
11	8.466	0.118	0.127	4.71	3.77e-03	1.532e+04	12.3	0.69	5.56e-04	0.0	0.0
12	9.373	0.107	0.120	1188.21	1.0	36.68	2.94e-02	0.03	2.38e-05	0.0	0.0
13	9.974	0.100	0.116	1.59	1.27e-03	1.324e+04	10.6	3.80	3.04e-03	0.0	0.0
14	13.891	0.072	0.098	7.99e-06	0.0	4.18	3.35e-03	1554.10	1.2	0.0	0.0
15	15.021	0.067	0.094	0.04	3.11e-05	1.07	8.54e-04	5.20e-03	4.17e-06	0.0	0.0
Risulta				1.241e+05		1.245e+05		1578.00			
In percentuale				99.37		99.64		1.26			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
12	Edk	CDC=Ed (dinamico SLD) alfa=90.00 (ecc. -)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.500
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.133 g
			angolo di ingresso:90.00
			eccentricità aggiuntiva: negativa
			periodo proprio T1: 0.170 s
			numero di modi considerati: 15
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
4.55	2.388e+04	8.11	6.80	-0.54	0.0	8.11	6.70	2.883	0.0	0.012
4.12	139.60	8.11	5.29	-0.61	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.27	3.825e+04	8.11	5.62	-0.26	0.0	8.11	7.65	1.774	0.0	0.542
3.05	52.39	8.11	5.29	-0.54	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.75	6.260e+04	8.11	6.89	-0.83	0.0	8.11	6.84	1.109	0.0	0.004
Risulta	1.249e+05									

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.339	0.299	0.133	1356.77	1.1	3.421e+04	27.4	5.79e-04	0.0	0.0	0.0
2	3.487	0.287	0.133	1.117e+05	89.4	953.42	0.8	9.97e-06	0.0	0.0	0.0
3	3.697	0.270	0.133	623.96	0.5	1.528e+04	12.2	4.19e-06	0.0	0.0	0.0
4	4.694	0.213	0.133	4677.32	3.7	344.79	0.3	6.21e-04	0.0	0.0	0.0
5	4.773	0.210	0.133	6.15	4.92e-03	1816.22	1.5	0.99	7.96e-04	0.0	0.0
6	5.306	0.188	0.133	2632.10	2.1	2096.85	1.7	2.35e-03	1.88e-06	0.0	0.0
7	5.881	0.170	0.133	22.68	1.82e-02	4.040e+04	32.3	0.21	1.68e-04	0.0	0.0
8	6.183	0.162	0.133	240.95	0.2	80.01	6.41e-02	5.77	4.62e-03	0.0	0.0
9	6.200	0.161	0.133	1645.76	1.3	163.44	0.1	0.89	7.09e-04	0.0	0.0
10	8.164	0.122	0.130	0.44	3.55e-04	515.28	0.4	11.51	9.22e-03	0.0	0.0
11	8.466	0.118	0.127	4.71	3.77e-03	1.532e+04	12.3	0.69	5.56e-04	0.0	0.0
12	9.373	0.107	0.120	1188.21	1.0	36.68	2.94e-02	0.03	2.43e-05	0.0	0.0
13	9.974	0.100	0.116	1.59	1.27e-03	1.324e+04	10.6	3.79	3.04e-03	0.0	0.0
14	13.891	0.072	0.098	0.0	0.0	4.21	3.37e-03	1549.95	1.2	0.0	0.0
15	15.021	0.067	0.094	0.04	3.00e-05	1.08	8.63e-04	5.15e-03	4.12e-06	0.0	0.0
Risulta				1.241e+05		1.245e+05		1573.85			
In percentuale				99.37		99.64		1.26			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
13	Edk	CDC=Ed (dinamico SLO) alfa=0.0 (ecc. +)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.500
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.108 g
			angolo di ingresso:0.0
			eccentricità aggiuntiva: positiva
			periodo proprio T1: 0.291 s
			numero di modi considerati: 15
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
4.55	2.388e+04	8.11	6.80	0.0	-0.65	8.11	6.70	2.883	0.0	0.012
4.12	139.60	8.11	5.29	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.27	3.825e+04	8.11	5.62	0.0	-0.41	8.11	7.65	1.774	0.0	0.542
3.05	52.39	8.11	5.29	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.75	6.260e+04	8.11	6.89	0.0	-0.65	8.11	6.84	1.109	0.0	0.004
Risulta	1.249e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.435	0.291	0.108	1.108e+05	88.7	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2	3.453	0.290	0.108	0.0	0.0	5.069e+04	40.6	1.93e-03	1.55e-06	0.0	0.0
3	3.564	0.281	0.108	1169.73	0.9	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
4	4.861	0.206	0.108	5835.76	4.7	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
5	5.107	0.196	0.108	0.0	0.0	1834.10	1.5	1.56	1.25e-03	0.0	0.0
6	5.520	0.181	0.108	2867.64	2.3	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
7	5.846	0.171	0.108	0.0	0.0	4.267e+04	34.2	0.05	4.26e-05	0.0	0.0
8	6.571	0.152	0.108	2204.63	1.8	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
9	6.573	0.152	0.108	0.0	0.0	177.47	0.1	7.15	5.72e-03	0.0	0.0
10	7.581	0.132	0.108	0.0	0.0	5.01	4.01e-03	8.72	6.98e-03	0.0	0.0
11	8.814	0.113	0.104	1244.17	1.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12	9.074	0.110	0.102	27.41	2.19e-02	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
13	9.180	0.109	0.102	0.0	0.0	2.909e+04	23.3	5.65	4.52e-03	0.0	0.0
14	13.659	0.073	0.082	1.00e-06	0.0	4.41	3.53e-03	1434.84	1.1	0.0	0.0
15	15.119	0.066	0.078	247.01	0.2	1.45e-05	0.0	4.89e-03	3.91e-06	0.0	0.0
Risulta				1.244e+05		1.245e+05		1457.97			
In percentuale				99.58		99.64		1.17			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
14	Edk	CDC=Ed (dinamico SLO) alfa=0.0 (ecc. -)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.500
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.108 g

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
			angolo di ingresso:0.0
			eccentricità aggiuntiva: negativa
			periodo proprio T1: 0.289 s
			numero di modi considerati: 15
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
4.55	2.388e+04	8.11	6.80	0.0	0.65	8.11	6.70	2.883	0.0	0.012
4.12	139.60	8.11	5.29	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.27	3.825e+04	8.11	5.62	0.0	0.41	8.11	7.65	1.774	0.0	0.542
3.05	52.39	8.11	5.29	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.75	6.260e+04	8.11	6.89	0.0	0.65	8.11	6.84	1.109	0.0	0.004
Risulta	1.249e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.449	0.290	0.108	0.0	0.0	5.008e+04	40.1	4.57e-06	0.0	0.0	0.0
2	3.465	0.289	0.108	8.380e+04	67.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3	3.604	0.277	0.108	3.139e+04	25.1	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
4	4.487	0.223	0.108	0.0	0.0	1805.91	1.4	0.67	5.36e-04	0.0	0.0
5	4.537	0.220	0.108	3212.78	2.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
6	5.252	0.190	0.108	2688.90	2.2	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
7	5.831	0.172	0.108	0.0	0.0	3.308e+04	26.5	2.86	2.29e-03	0.0	0.0
8	5.896	0.170	0.108	0.0	0.0	1.036e+04	8.3	3.56	2.85e-03	0.0	0.0
9	5.910	0.169	0.108	1941.78	1.6	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
10	8.905	0.112	0.104	0.0	0.0	3079.92	2.5	17.09	1.37e-02	0.0	0.0
11	9.059	0.110	0.102	4.84	3.88e-03	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
12	9.210	0.109	0.102	0.0	0.0	2.606e+04	20.9	1.05	8.42e-04	0.0	0.0
13	10.071	0.099	0.096	1092.21	0.9	0.0	0.0	1.12e-05	0.0	0.0	0.0
14	14.133	0.071	0.081	0.0	0.0	3.15	2.52e-03	1686.23	1.3	0.0	0.0
15	15.562	0.064	0.077	240.70	0.2	8.18e-06	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
Risulta				1.244e+05		1.245e+05		1711.46			
In percentuale				99.56		99.65		1.37			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
15	Edk	CDC=Ed (dinamico SLO) alfa=90.00 (ecc. +)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.500
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.108 g
			angolo di ingresso:90.00
			eccentricità aggiuntiva: positiva
			periodo proprio T1: 0.170 s
			numero di modi considerati: 15
			combinaz. modale: CQC

Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
4.55	2.388e+04	8.11	6.80	0.54	0.0	8.11	6.70	2.883	0.0	0.012
4.12	139.60	8.11	5.29	0.61	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.27	3.825e+04	8.11	5.62	0.26	0.0	8.11	7.65	1.774	0.0	0.542
3.05	52.39	8.11	5.29	0.54	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.75	6.260e+04	8.11	6.89	0.83	0.0	8.11	6.84	1.109	0.0	0.004
Risulta	1.249e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.339	0.299	0.108	1356.77	1.1	3.421e+04	27.4	5.80e-04	0.0	0.0	0.0
2	3.487	0.287	0.108	1.117e+05	89.4	953.42	0.8	9.97e-06	0.0	0.0	0.0
3	3.697	0.270	0.108	623.96	0.5	1.528e+04	12.2	4.19e-06	0.0	0.0	0.0
4	4.694	0.213	0.108	4677.32	3.7	344.79	0.3	6.21e-04	0.0	0.0	0.0
5	4.773	0.210	0.108	6.15	4.92e-03	1816.22	1.5	0.99	7.96e-04	0.0	0.0
6	5.306	0.188	0.108	2632.10	2.1	2096.85	1.7	2.35e-03	1.88e-06	0.0	0.0
7	5.881	0.170	0.108	22.68	1.82e-02	4.040e+04	32.3	0.21	1.68e-04	0.0	0.0

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
8	6.183	0.162	0.108	240.95	0.2	80.01	6.41e-02	5.77	4.62e-03	0.0	0.0
9	6.200	0.161	0.108	1645.76	1.3	163.44	0.1	0.89	7.08e-04	0.0	0.0
10	8.164	0.122	0.108	0.44	3.55e-04	515.28	0.4	11.51	9.22e-03	0.0	0.0
11	8.466	0.118	0.107	4.71	3.77e-03	1.532e+04	12.3	0.69	5.56e-04	0.0	0.0
12	9.373	0.107	0.100	1188.21	1.0	36.68	2.94e-02	0.03	2.38e-05	0.0	0.0
13	9.974	0.100	0.097	1.59	1.27e-03	1.324e+04	10.6	3.80	3.04e-03	0.0	0.0
14	13.891	0.072	0.082	7.99e-06	0.0	4.18	3.35e-03	1554.10	1.2	0.0	0.0
15	15.021	0.067	0.079	0.04	3.11e-05	1.07	8.54e-04	5.20e-03	4.17e-06	0.0	0.0
Risulta				1.241e+05		1.245e+05		1578.00			
In percentuale				99.37		99.64		1.26			

CDC	Tipo	Sigla Id	Note
16	Edk	CDC=Ed (dinamico SLO) alfa=90.00 (ecc. -)	
			categoria suolo: C
			fattore di sito S = 1.500
			ordinata spettro (tratto Tb-Tc) = 0.108 g
			angolo di ingresso:90.00
			eccentricità aggiuntiva: negativa
			periodo proprio T1: 0.170 s
			numero di modi considerati: 15
			combinaz. modale: CQC

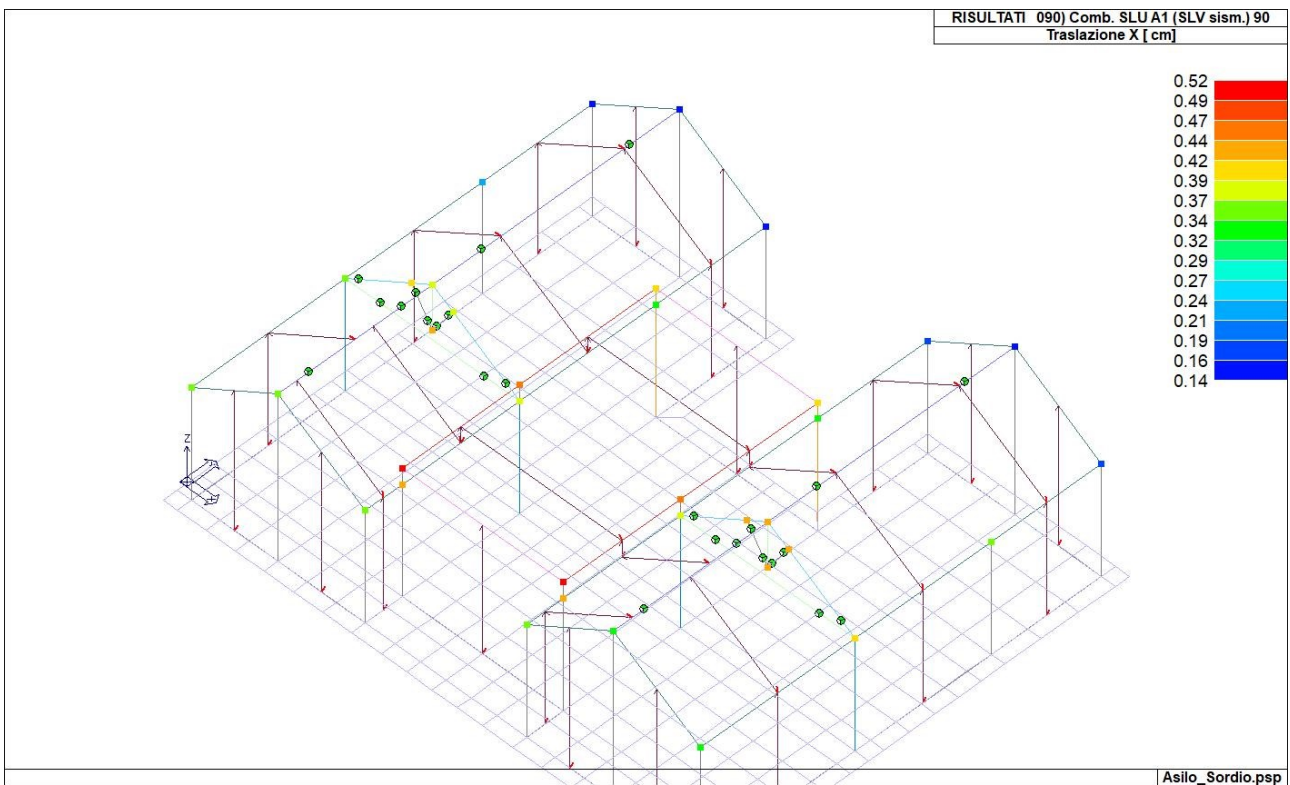
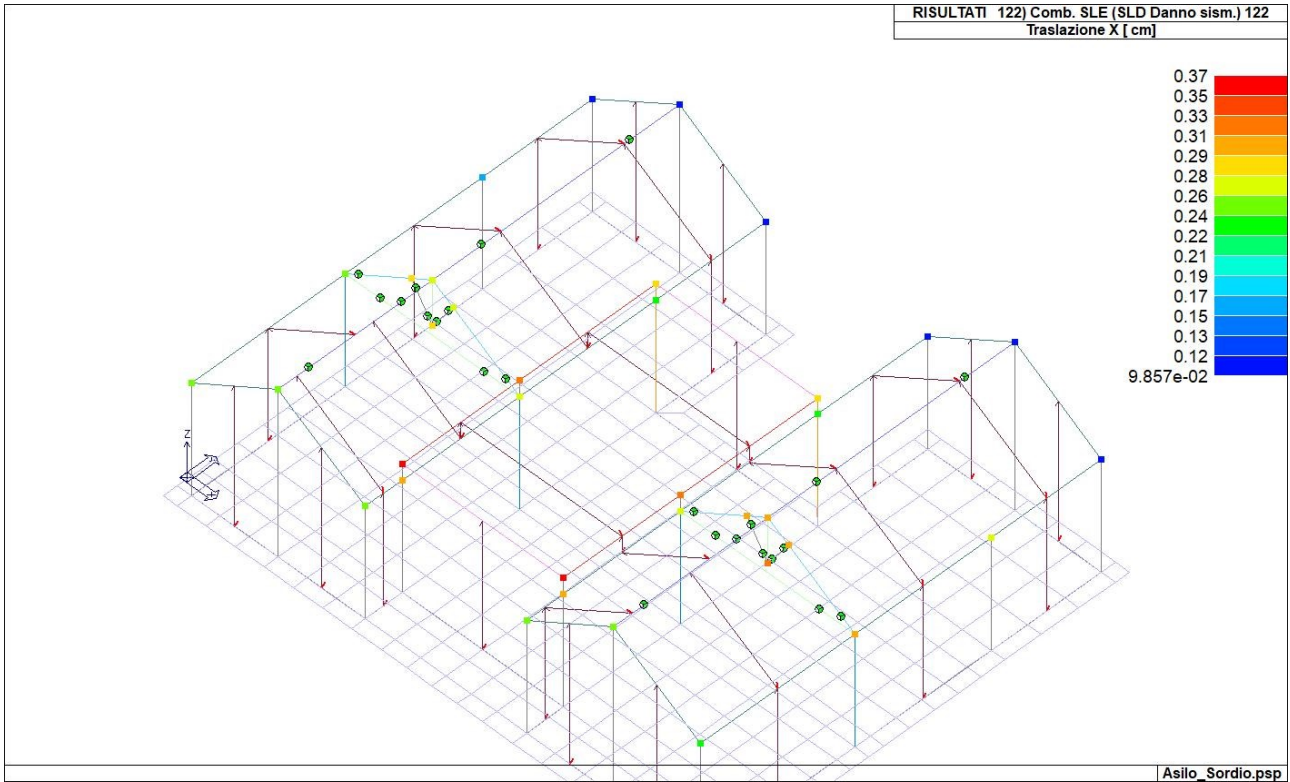
Quota	M Sismica x g	Pos. GX	Pos. GY	E agg. X-X	E agg. Y-Y	Pos. KX	Pos. KY	(r/Ls)^2	rapp. ex/rx	rapp. ey/ry
m	daN	m	m	m	m	m	m			
4.55	2.388e+04	8.11	6.80	-0.54	0.0	8.11	6.70	2.883	0.0	0.012
4.12	139.60	8.11	5.29	-0.61	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
3.27	3.825e+04	8.11	5.62	-0.26	0.0	8.11	7.65	1.774	0.0	0.542
3.05	52.39	8.11	5.29	-0.54	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0
2.75	6.260e+04	8.11	6.89	-0.83	0.0	8.11	6.84	1.109	0.0	0.004
Risulta	1.249e+05									

Modo	Frequenza	Periodo	Acc. Spettrale	M efficace X x g	%	M efficace Y x g	%	M efficace Z x g	%	Energia	Energia x v
	Hz	sec	g	daN		daN		daN			
1	3.339	0.299	0.108	1356.77	1.1	3.421e+04	27.4	5.79e-04	0.0	0.0	0.0
2	3.487	0.287	0.108	1.117e+05	89.4	953.42	0.8	9.97e-06	0.0	0.0	0.0
3	3.697	0.270	0.108	623.96	0.5	1.528e+04	12.2	4.19e-06	0.0	0.0	0.0
4	4.694	0.213	0.108	4677.32	3.7	344.79	0.3	6.21e-04	0.0	0.0	0.0
5	4.773	0.210	0.108	6.15	4.92e-03	1816.22	1.5	0.99	7.96e-04	0.0	0.0
6	5.306	0.188	0.108	2632.10	2.1	2096.85	1.7	2.35e-03	1.88e-06	0.0	0.0
7	5.881	0.170	0.108	22.68	1.82e-02	4.040e+04	32.3	0.21	1.68e-04	0.0	0.0
8	6.183	0.162	0.108	240.95	0.2	80.01	6.41e-02	5.77	4.62e-03	0.0	0.0
9	6.200	0.161	0.108	1645.76	1.3	163.44	0.1	0.89	7.09e-04	0.0	0.0
10	8.164	0.122	0.108	0.44	3.55e-04	515.28	0.4	11.51	9.22e-03	0.0	0.0
11	8.466	0.118	0.107	4.71	3.77e-03	1.532e+04	12.3	0.69	5.56e-04	0.0	0.0
12	9.373	0.107	0.100	1188.21	1.0	36.68	2.94e-02	0.03	2.43e-05	0.0	0.0
13	9.974	0.100	0.097	1.59	1.27e-03	1.324e+04	10.6	3.79	3.04e-03	0.0	0.0
14	13.891	0.072	0.082	0.0	0.0	4.21	3.37e-03	1549.95	1.2	0.0	0.0
15	15.021	0.067	0.079	0.04	3.00e-05	1.08	8.63e-04	5.15e-03	4.12e-06	0.0	0.0
Risulta				1.241e+05		1.245e+05		1573.85			
In percentuale				99.37		99.64		1.26			

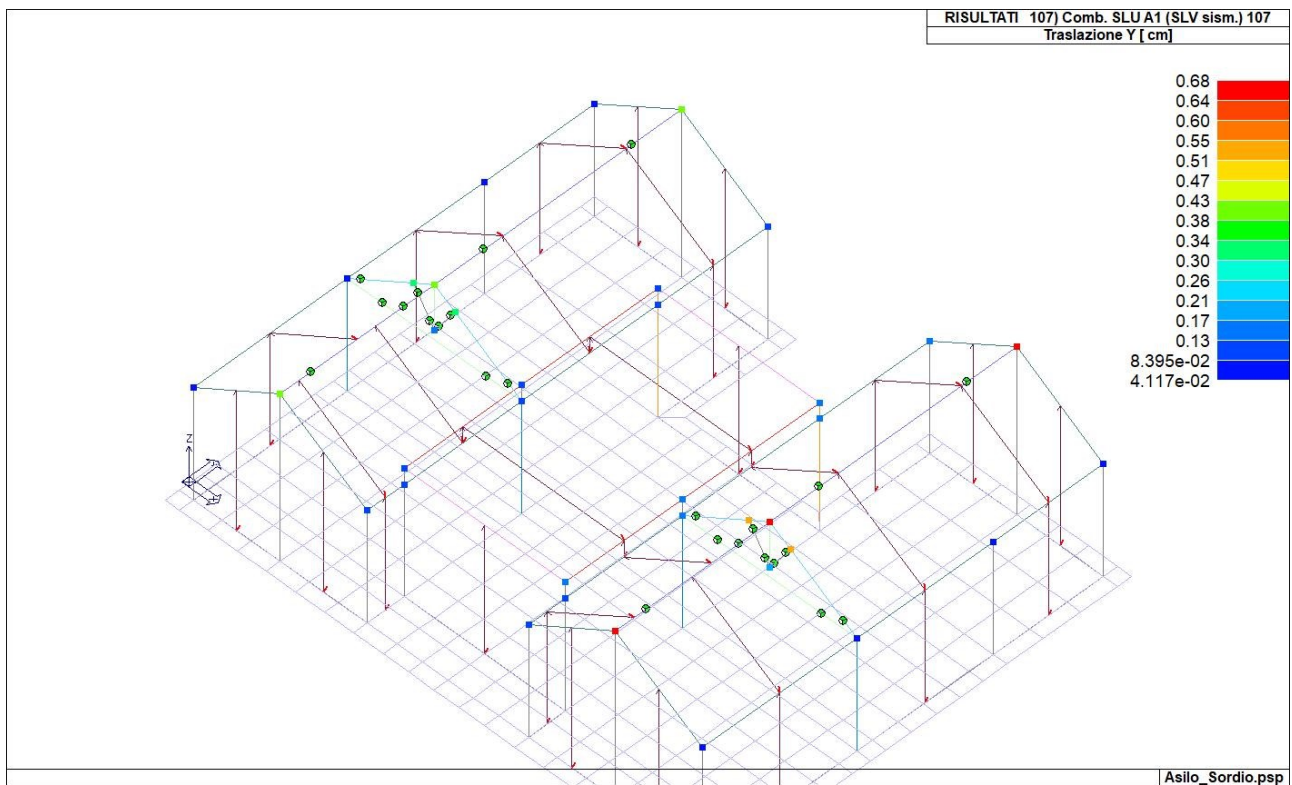
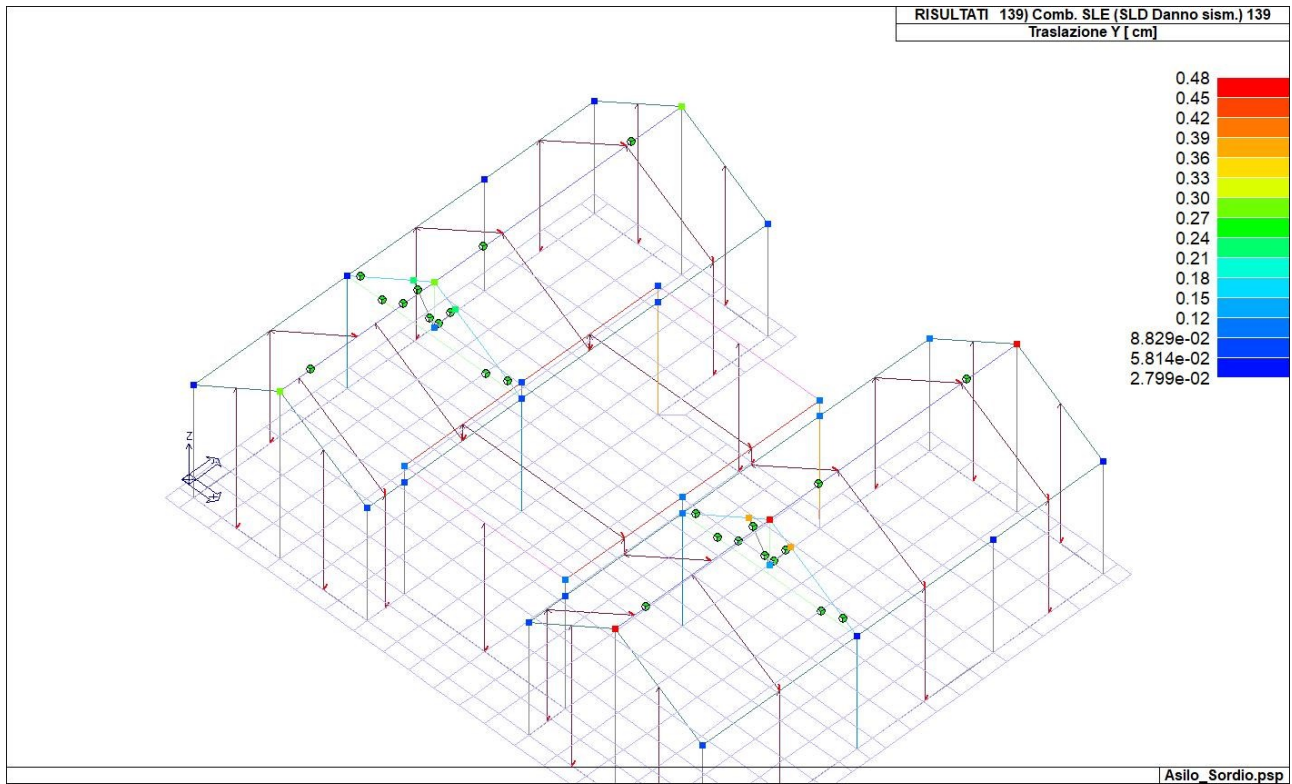
2.2 RISULTATI NODALI

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

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



2.3 VERIFICA SPOSTAMENTO INTERPIANO

Si riporta la verifica a spostamento interpiano, tale verifica di rigidezza per edifici in classe d'uso III deve essere eseguita in combinazione SLO come indicato al paragrafo §7.3.6.1 delle NTC2018. Per tamponature fragili "collegate rigidamente alla struttura, che interferiscono con la deformabilità della stessa" il limite di deformabilità deve essere:

$$q \cdot dr \leq 0,0050 \cdot h$$

dove dr è lo spostamento di interpiano, cioè la differenza tra gli spostamenti del solaio superiore e del solaio inferiore, q è il fattore di comportamento (pari ad 1 per SLO) e h è l'altezza del piano. Inoltre, come indicato nelle NTC2018: "Per le CU III e IV ci si riferisce allo SLO [...] e gli spostamenti d'interpiano devono essere inferiori ai 2/3 dei limiti in precedenza indicati".

Come riscontrabile nelle figure sottostanti le verifiche di spostamento interpiano sono soddisfatte.

Cmb	Pilas. 1000 etaT/h			inter. h cm	Pilas. 1000 etaT/h			inter. h cm	Pilas. 1000 etaT/h			inter. h cm
	Pilas. 1000 etaT/h	etaT cm	inter. h cm		Pilas. 1000 etaT/h	etaT cm	inter. h cm		Pilas. 1000 etaT/h	etaT cm	inter. h cm	
117	1	0.54	0.20	365.0	2	0.73	0.26	365.0	3	0.81	0.29	365.0
	4	0.62	0.23	365.0	5	0.46	0.25	545.0	6	0.69	0.25	365.0
	7	0.81	0.29	365.0	8	0.33	0.18	545.0	9	0.23	0.09	365.0
	10	0.23	0.12	545.0	11	0.50	0.27	545.0	12	0.26	0.10	365.0
	13	0.65	0.24	365.0	14	0.59	0.21	365.0	15	0.74	0.27	365.0
	16	0.83	0.30	365.0	17	0.71	0.26	365.0	31	0.63	0.23	365.0
	52	0.60	0.22	365.0	53	1.08	0.06	52.5	54	0.65	0.24	365.0
	55	1.19	0.06	52.5	58	1.07	0.06	52.5	59	0.34	0.12	365.0
	60	1.06	0.06	52.5	63	0.33	0.12	365.0	123	1.07	0.06	52.5
	124	1.05	0.06	52.5	151	0.37	0.05	150.0	156	0.73	0.11	150.0
118	1	0.69	0.25	365.0	2	0.75	0.28	365.0	3	0.79	0.29	365.0
	4	0.68	0.25	365.0	5	0.44	0.24	545.0	6	0.63	0.23	365.0
	7	0.79	0.29	365.0	8	0.21	0.12	545.0	9	0.29	0.11	365.0
	10	0.35	0.19	545.0	11	0.52	0.28	545.0	12	0.29	0.11	365.0
	13	0.67	0.24	365.0	14	0.44	0.16	365.0	15	0.75	0.27	365.0
	16	0.80	0.29	365.0	17	0.64	0.23	365.0	31	0.68	0.25	365.0
	52	0.64	0.23	365.0	53	1.17	0.06	52.5	54	0.67	0.24	365.0
	55	1.15	0.06	52.5	58	1.01	0.05	52.5	59	0.28	0.10	365.0
	60	1.13	0.06	52.5	63	0.25	0.09	365.0	123	1.10	0.06	52.5
	124	1.07	0.06	52.5	151	0.87	0.13	150.0	156	0.18	0.03	150.0
119	1	0.59	0.22	365.0	2	0.76	0.28	365.0	3	0.80	0.29	365.0
	4	0.70	0.26	365.0	5	0.47	0.26	545.0	6	0.59	0.21	365.0
	7	0.65	0.24	365.0	8	0.17	0.10	545.0	9	0.32	0.12	365.0
	10	0.37	0.20	545.0	11	0.49	0.27	545.0	12	0.33	0.12	365.0
	13	0.67	0.24	365.0	14	0.54	0.20	365.0	15	0.74	0.27	365.0
	16	0.78	0.28	365.0	17	0.61	0.22	365.0	31	0.68	0.25	365.0
	52	0.68	0.25	365.0	53	1.12	0.06	52.5	54	0.81	0.29	365.0
	55	1.03	0.05	52.5	58	1.15	0.06	52.5	59	0.25	0.09	365.0
	60	1.14	0.06	52.5	63	0.22	0.08	365.0	123	1.08	0.06	52.5
	124	1.10	0.06	52.5	151	0.90	0.13	150.0	156	0.19	0.03	150.0
120	1	0.43	0.16	365.0	2	0.73	0.27	365.0	3	0.83	0.30	365.0
	4	0.65	0.24	365.0	5	0.49	0.27	545.0	6	0.65	0.24	365.0
	7	0.67	0.24	365.0	8	0.30	0.16	545.0	9	0.27	0.10	365.0
	10	0.26	0.14	545.0	11	0.46	0.25	545.0	12	0.29	0.11	365.0
	13	0.64	0.23	365.0	14	0.69	0.25	365.0	15	0.74	0.27	365.0
	16	0.82	0.30	365.0	17	0.69	0.25	365.0	31	0.63	0.23	365.0
	52	0.64	0.23	365.0	53	1.07	0.06	52.5	54	0.79	0.29	365.0
	55	1.05	0.06	52.5	58	1.20	0.06	52.5	59	0.30	0.11	365.0
	60	1.10	0.06	52.5	63	0.30	0.11	365.0	123	1.05	0.06	52.5
	124	1.08	0.06	52.5	151	0.35	0.05	150.0	156	0.71	0.11	150.0
121	1	0.54	0.20	365.0	2	0.74	0.27	365.0	3	0.78	0.28	365.0
	4	0.61	0.22	365.0	5	0.49	0.27	545.0	6	0.68	0.25	365.0
	7	0.81	0.29	365.0	8	0.37	0.20	545.0	9	0.22	0.08	365.0
	10	0.17	0.10	545.0	11	0.47	0.26	545.0	12	0.25	0.09	365.0
	13	0.68	0.25	365.0	14	0.59	0.22	365.0	15	0.76	0.28	365.0
	16	0.80	0.29	365.0	17	0.70	0.26	365.0	31	0.67	0.24	365.0
	52	0.59	0.21	365.0	53	1.14	0.06	52.5	54	0.65	0.24	365.0
	55	1.15	0.06	52.5	58	1.03	0.05	52.5	59	0.33	0.12	365.0
	60	1.12	0.06	52.5	63	0.32	0.12	365.0	123	1.10	0.06	52.5
	124	1.08	0.06	52.5	151	0.19	0.03	150.0	156	0.90	0.13	150.0

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO

Fascicolo dei calcoli delle strutture

122	1	0.69	0.25	365.0	2	0.74	0.27	365.0	3	0.82	0.30	365.0
	4	0.69	0.25	365.0	5	0.46	0.25	545.0	6	0.64	0.23	365.0
	7	0.79	0.29	365.0	8	0.26	0.14	545.0	9	0.30	0.11	365.0
	10	0.30	0.16	545.0	11	0.49	0.27	545.0	12	0.30	0.11	365.0
	13	0.63	0.23	365.0	14	0.43	0.16	365.0	15	0.73	0.27	365.0
	16	0.83	0.30	365.0	17	0.65	0.24	365.0	31	0.64	0.23	365.0
	52	0.65	0.24	365.0	53	1.10	0.06	52.5	54	0.67	0.24	365.0
	55	1.20	0.06	52.5	58	1.05	0.06	52.5	59	0.29	0.11	365.0
	60	1.07	0.06	52.5	63	0.27	0.10	365.0	123	1.08	0.06	52.5
	124	1.05	0.06	52.5	151	0.71	0.11	150.0	156	0.35	0.05	150.0
123	1	0.59	0.21	365.0	2	0.74	0.27	365.0	3	0.83	0.30	365.0
	4	0.71	0.26	365.0	5	0.50	0.27	545.0	6	0.60	0.22	365.0
	7	0.65	0.24	365.0	8	0.23	0.12	545.0	9	0.33	0.12	365.0
	10	0.33	0.18	545.0	11	0.46	0.25	545.0	12	0.34	0.12	365.0
	13	0.63	0.23	365.0	14	0.54	0.20	365.0	15	0.73	0.26	365.0
	16	0.81	0.29	365.0	17	0.62	0.23	365.0	31	0.65	0.24	365.0
	52	0.69	0.25	365.0	53	1.06	0.06	52.5	54	0.81	0.29	365.0
	55	1.07	0.06	52.5	58	1.19	0.06	52.5	59	0.26	0.10	365.0
	60	1.08	0.06	52.5	63	0.23	0.09	365.0	123	1.05	0.06	52.5
	124	1.07	0.06	52.5	151	0.73	0.11	150.0	156	0.37	0.05	150.0
124	1	0.44	0.16	365.0	2	0.75	0.27	365.0	3	0.80	0.29	365.0
	4	0.64	0.23	365.0	5	0.52	0.28	545.0	6	0.64	0.23	365.0
	7	0.67	0.24	365.0	8	0.35	0.19	545.0	9	0.25	0.09	365.0
	10	0.21	0.12	545.0	11	0.44	0.24	545.0	12	0.28	0.10	365.0
	13	0.68	0.25	365.0	14	0.69	0.25	365.0	15	0.75	0.28	365.0
	16	0.79	0.29	365.0	17	0.68	0.25	365.0	31	0.67	0.24	365.0
	52	0.63	0.23	365.0	53	1.13	0.06	52.5	54	0.79	0.29	365.0
	55	1.01	0.05	52.5	58	1.15	0.06	52.5	59	0.29	0.11	365.0
	60	1.17	0.06	52.5	63	0.29	0.11	365.0	123	1.07	0.06	52.5
	124	1.10	0.06	52.5	151	0.18	0.03	150.0	156	0.87	0.13	150.0
125	1	0.69	0.25	365.0	2	0.69	0.25	365.0	3	0.66	0.24	365.0
	4	0.46	0.17	365.0	5	0.51	0.28	545.0	6	0.52	0.19	365.0
	7	0.76	0.28	365.0	8	0.53	0.29	545.0	9	0.37	0.14	365.0
	10	0.24	0.13	545.0	11	0.35	0.19	545.0	12	0.37	0.14	365.0
	13	0.72	0.26	365.0	14	0.74	0.27	365.0	15	0.69	0.25	365.0
	16	0.66	0.24	365.0	17	0.53	0.20	365.0	31	0.73	0.27	365.0
	52	0.43	0.16	365.0	53	1.21	0.06	52.5	54	0.61	0.22	365.0
	55	1.04	0.05	52.5	58	0.87	0.05	52.5	59	0.50	0.18	365.0
	60	1.20	0.06	52.5	63	0.47	0.17	365.0	123	1.03	0.05	52.5
	124	1.00	0.05	52.5	151	0.11	0.02	150.0	156	1.09	0.16	150.0
126	1	0.85	0.31	365.0	2	0.70	0.26	365.0	3	0.62	0.22	365.0
	4	0.50	0.18	365.0	5	0.32	0.17	545.0	6	0.47	0.17	365.0
	7	0.75	0.27	365.0	8	0.28	0.15	545.0	9	0.44	0.16	365.0
	10	0.56	0.31	545.0	11	0.57	0.31	545.0	12	0.45	0.16	365.0
	13	0.77	0.28	365.0	14	0.59	0.21	365.0	15	0.72	0.26	365.0
	16	0.65	0.24	365.0	17	0.49	0.18	365.0	31	0.76	0.28	365.0
	52	0.48	0.17	365.0	53	1.29	0.07	52.5	54	0.62	0.23	365.0
	55	0.98	0.05	52.5	58	0.83	0.04	52.5	59	0.40	0.15	365.0
	60	1.28	0.07	52.5	63	0.39	0.14	365.0	123	1.05	0.05	52.5
	124	1.03	0.05	52.5	151	1.23	0.18	150.0	156	0.22	0.03	150.0
127	1	0.74	0.27	365.0	2	0.71	0.26	365.0	3	0.63	0.23	365.0
	4	0.53	0.19	365.0	5	0.35	0.19	545.0	6	0.43	0.16	365.0
	7	0.61	0.22	365.0	8	0.24	0.13	545.0	9	0.46	0.17	365.0
	10	0.58	0.31	545.0	11	0.56	0.30	545.0	12	0.49	0.18	365.0
	13	0.77	0.28	365.0	14	0.69	0.25	365.0	15	0.71	0.26	365.0
	16	0.63	0.23	365.0	17	0.46	0.17	365.0	31	0.76	0.28	365.0
	52	0.52	0.19	365.0	53	1.26	0.07	52.5	54	0.76	0.28	365.0
	55	0.84	0.04	52.5	58	0.99	0.05	52.5	59	0.36	0.13	365.0
	60	1.28	0.07	52.5	63	0.36	0.13	365.0	123	1.02	0.05	52.5
	124	1.05	0.06	52.5	151	1.26	0.19	150.0	156	0.19	0.03	150.0
128	1	0.58	0.21	365.0	2	0.70	0.26	365.0	3	0.68	0.25	365.0
	4	0.50	0.18	365.0	5	0.52	0.28	545.0	6	0.48	0.18	365.0
	7	0.62	0.23	365.0	8	0.51	0.28	545.0	9	0.40	0.15	365.0
	10	0.28	0.15	545.0	11	0.32	0.17	545.0	12	0.41	0.15	365.0
	13	0.72	0.26	365.0	14	0.84	0.31	365.0	15	0.68	0.25	365.0
	16	0.65	0.24	365.0	17	0.51	0.19	365.0	31	0.73	0.27	365.0
	52	0.47	0.17	365.0	53	1.21	0.06	52.5	54	0.75	0.27	365.0
	55	0.87	0.05	52.5	58	1.03	0.05	52.5	59	0.46	0.17	365.0
	60	1.22	0.06	52.5	63	0.45	0.16	365.0	123	1.00	0.05	52.5
	124	1.02	0.05	52.5	151	0.13	0.02	150.0	156	1.06	0.16	150.0
129	1	0.69	0.25	365.0	2	0.71	0.26	365.0	3	0.63	0.23	365.0
	4	0.46	0.17	365.0	5	0.56	0.30	545.0	6	0.52	0.19	365.0
	7	0.76	0.28	365.0	8	0.58	0.31	545.0	9	0.36	0.13	365.0
	10	0.24	0.13	545.0	11	0.35	0.19	545.0	12	0.36	0.13	365.0
	13	0.76	0.28	365.0	14	0.74	0.27	365.0	15	0.71	0.26	365.0
	16	0.63	0.23	365.0	17	0.53	0.19	365.0	31	0.77	0.28	365.0
	52	0.43	0.16	365.0	53	1.28	0.07	52.5	54	0.61	0.22	365.0
	55	0.99	0.05	52.5	58	0.84	0.04	52.5	59	0.49	0.18	365.0

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO

Fascicolo dei calcoli delle strutture

	60	1.26	0.07	52.5	63	0.46	0.17	365.0	123	1.05	0.06	52.5
	124	1.02	0.05	52.5	151	0.19	0.03	150.0	156	1.26	0.19	150.0
130	1	0.84	0.31	365.0	2	0.68	0.25	365.0	3	0.65	0.24	365.0
	4	0.51	0.19	365.0	5	0.32	0.17	545.0	6	0.47	0.17	365.0
	7	0.75	0.27	365.0	8	0.28	0.15	545.0	9	0.45	0.16	365.0
	10	0.51	0.28	545.0	11	0.52	0.28	545.0	12	0.46	0.17	365.0
	13	0.73	0.27	365.0	14	0.58	0.21	365.0	15	0.70	0.26	365.0
	16	0.68	0.25	365.0	17	0.50	0.18	365.0	31	0.72	0.26	365.0
	52	0.48	0.18	365.0	53	1.22	0.06	52.5	54	0.62	0.23	365.0
	55	1.03	0.05	52.5	58	0.87	0.05	52.5	59	0.41	0.15	365.0
	60	1.21	0.06	52.5	63	0.40	0.15	365.0	123	1.02	0.05	52.5
	124	1.00	0.05	52.5	151	1.06	0.16	150.0	156	0.13	0.02	150.0
131	1	0.74	0.27	365.0	2	0.69	0.25	365.0	3	0.66	0.24	365.0
	4	0.53	0.20	365.0	5	0.35	0.19	545.0	6	0.43	0.16	365.0
	7	0.61	0.22	365.0	8	0.24	0.13	545.0	9	0.47	0.17	365.0
	10	0.53	0.29	545.0	11	0.51	0.28	545.0	12	0.50	0.18	365.0
	13	0.73	0.27	365.0	14	0.69	0.25	365.0	15	0.69	0.25	365.0
	16	0.66	0.24	365.0	17	0.46	0.17	365.0	31	0.72	0.26	365.0
	52	0.52	0.19	365.0	53	1.20	0.06	52.5	54	0.76	0.28	365.0
	55	0.87	0.05	52.5	58	1.04	0.05	52.5	59	0.37	0.14	365.0
	60	1.21	0.06	52.5	63	0.37	0.14	365.0	123	1.00	0.05	52.5
	124	1.03	0.05	52.5	151	1.09	0.16	150.0	156	0.11	0.02	150.0
132	1	0.59	0.21	365.0	2	0.72	0.26	365.0	3	0.65	0.24	365.0
	4	0.49	0.18	365.0	5	0.57	0.31	545.0	6	0.48	0.17	365.0
	7	0.62	0.23	365.0	8	0.56	0.31	545.0	9	0.39	0.14	365.0
	10	0.28	0.15	545.0	11	0.32	0.17	545.0	12	0.40	0.15	365.0
	13	0.76	0.28	365.0	14	0.85	0.31	365.0	15	0.70	0.26	365.0
	16	0.62	0.22	365.0	17	0.50	0.18	365.0	31	0.77	0.28	365.0
	52	0.47	0.17	365.0	53	1.28	0.07	52.5	54	0.75	0.27	365.0
	55	0.83	0.04	52.5	58	0.98	0.05	52.5	59	0.45	0.16	365.0
	60	1.29	0.07	52.5	63	0.44	0.16	365.0	123	1.03	0.05	52.5
	124	1.05	0.05	52.5	151	0.22	0.03	150.0	156	1.23	0.18	150.0
133	1	0.11	0.04	365.0	2	0.28	0.10	365.0	3	0.34	0.13	365.0
	4	0.22	0.08	365.0	5	0.61	0.33	545.0	6	0.35	0.13	365.0
	7	0.34	0.12	365.0	8	0.62	0.34	545.0	9	0.13	0.05	365.0
	10	0.78	0.42	545.0	11	0.81	0.44	545.0	12	0.25	0.09	365.0
	13	0.28	0.10	365.0	14	0.36	0.13	365.0	15	0.30	0.11	365.0
	16	0.38	0.14	365.0	17	0.39	0.14	365.0	31	0.25	0.09	365.0
	52	0.13	0.05	365.0	53	0.23	0.01	52.5	54	0.15	0.05	365.0
	55	0.53	0.03	52.5	58	0.43	0.02	52.5	59	0.31	0.11	365.0
	60	0.21	0.01	52.5	63	0.24	0.09	365.0	123	0.32	0.02	52.5
	124	0.31	0.02	52.5	151	1.97	0.30	150.0	156	1.56	0.23	150.0
134	1	0.50	0.18	365.0	2	0.35	0.13	365.0	3	0.31	0.11	365.0
	4	0.37	0.14	365.0	5	0.59	0.32	545.0	6	0.18	0.07	365.0
	7	0.30	0.11	365.0	8	0.57	0.31	545.0	9	0.23	0.08	365.0
	10	0.83	0.45	545.0	11	0.82	0.44	545.0	12	0.26	0.10	365.0
	13	0.33	0.12	365.0	14	0.16	0.06	365.0	15	0.33	0.12	365.0
	16	0.30	0.11	365.0	17	0.24	0.09	365.0	31	0.35	0.13	365.0
	52	0.27	0.10	365.0	53	0.55	0.03	52.5	54	0.20	0.07	365.0
	55	0.35	0.02	52.5	58	0.189.33e-03		52.5	59	0.24	0.09	365.0
	60	0.51	0.03	52.5	63	0.11	0.04	365.0	123	0.40	0.02	52.5
	124	0.36	0.02	52.5	151	2.10	0.32	150.0	156	1.37	0.21	150.0
135	1	0.40	0.14	365.0	2	0.35	0.13	365.0	3	0.31	0.11	365.0
	4	0.37	0.14	365.0	5	0.60	0.33	545.0	6	0.16	0.06	365.0
	7	0.17	0.06	365.0	8	0.56	0.31	545.0	9	0.23	0.08	365.0
	10	0.82	0.45	545.0	11	0.82	0.45	545.0	12	0.30	0.11	365.0
	13	0.33	0.12	365.0	14	0.07	0.03	365.0	15	0.32	0.12	365.0
	16	0.26	0.10	365.0	17	0.21	0.08	365.0	31	0.36	0.13	365.0
	52	0.31	0.11	365.0	53	0.43	0.02	52.5	54	0.33	0.12	365.0
	55	0.34	0.02	52.5	58	0.40	0.02	52.5	59	0.25	0.09	365.0
	60	0.45	0.02	52.5	63	0.09	0.03	365.0	123	0.39	0.02	52.5
	124	0.39	0.02	52.5	151	2.13	0.32	150.0	156	1.40	0.21	150.0
136	1	0.19	0.07	365.0	2	0.29	0.11	365.0	3	0.37	0.14	365.0
	4	0.26	0.09	365.0	5	0.61	0.33	545.0	6	0.31	0.11	365.0
	7	0.22	0.08	365.0	8	0.62	0.34	545.0	9	0.15	0.06	365.0
	10	0.78	0.43	545.0	11	0.80	0.43	545.0	12	0.24	0.09	365.0
	13	0.27	0.10	365.0	14	0.48	0.17	365.0	15	0.31	0.11	365.0
	16	0.38	0.14	365.0	17	0.39	0.14	365.0	31	0.24	0.09	365.0
	52	0.17	0.06	365.0	53	0.36	0.02	52.5	54	0.28	0.10	365.0
	55	0.32	0.02	52.5	58	0.48	0.03	52.5	59	0.29	0.10	365.0
	60	0.38	0.02	52.5	63	0.23	0.08	365.0	123	0.29	0.02	52.5
	124	0.32	0.02	52.5	151	1.94	0.29	150.0	156	1.53	0.23	150.0
137	1	0.11	0.04	365.0	2	0.30	0.11	365.0	3	0.33	0.12	365.0
	4	0.24	0.09	365.0	5	0.66	0.36	545.0	6	0.30	0.11	365.0
	7	0.32	0.12	365.0	8	0.68	0.37	545.0	9	0.12	0.04	365.0
	10	0.72	0.39	545.0	11	0.75	0.41	545.0	12	0.22	0.08	365.0
	13	0.26	0.10	365.0	14	0.41	0.15	365.0	15	0.27	0.10	365.0
	16	0.32	0.12	365.0	17	0.33	0.12	365.0	31	0.29	0.11	365.0

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO

Fascicolo dei calcoli delle strutture

	52	0.11	0.04	365.0	53	0.27	0.01	52.5	54	0.14	0.05	365.0
	55	0.50	0.03	52.5	58	0.37	0.02	52.5	59	0.37	0.14	365.0
	60	0.25	0.01	52.5	63	0.29	0.10	365.0	123	0.32	0.02	52.5
138	124	0.29	0.01	52.5	151	1.86	0.28	150.0	156	1.67	0.25	150.0
	1	0.54	0.20	365.0	2	0.32	0.12	365.0	3	0.26	0.09	365.0
	4	0.31	0.11	365.0	5	0.52	0.29	545.0	6	0.16	0.06	365.0
	7	0.29	0.11	365.0	8	0.52	0.28	545.0	9	0.26	0.10	365.0
	10	0.88	0.48	545.0	11	0.87	0.47	545.0	12	0.32	0.12	365.0
	13	0.37	0.14	365.0	14	0.12	0.04	365.0	15	0.34	0.13	365.0
	16	0.29	0.11	365.0	17	0.26	0.10	365.0	31	0.35	0.13	365.0
	52	0.22	0.08	365.0	53	0.57	0.03	52.5	54	0.19	0.07	365.0
	55	0.29	0.02	52.5	58	0.136.74e-03		52.5	59	0.21	0.08	365.0
	60	0.56	0.03	52.5	63	0.10	0.04	365.0	123	0.38	0.02	52.5
139	124	0.36	0.02	52.5	151	2.21	0.33	150.0	156	1.26	0.19	150.0
	1	0.44	0.16	365.0	2	0.32	0.12	365.0	3	0.25	0.09	365.0
	4	0.31	0.11	365.0	5	0.54	0.29	545.0	6	0.15	0.05	365.0
	7	0.17	0.06	365.0	8	0.51	0.28	545.0	9	0.27	0.10	365.0
	10	0.88	0.48	545.0	11	0.87	0.48	545.0	12	0.35	0.13	365.0
	13	0.37	0.14	365.0	14	0.07	0.03	365.0	15	0.33	0.12	365.0
	16	0.26	0.10	365.0	17	0.23	0.08	365.0	31	0.36	0.13	365.0
	52	0.26	0.09	365.0	53	0.47	0.02	52.5	54	0.31	0.11	365.0
	55	0.29	0.02	52.5	58	0.38	0.02	52.5	59	0.22	0.08	365.0
	60	0.49	0.03	52.5	63	0.07	0.03	365.0	123	0.37	0.02	52.5
140	124	0.39	0.02	52.5	151	2.24	0.34	150.0	156	1.29	0.19	150.0
	1	0.16	0.06	365.0	2	0.31	0.11	365.0	3	0.36	0.13	365.0
	4	0.27	0.10	365.0	5	0.66	0.36	545.0	6	0.26	0.10	365.0
	7	0.21	0.08	365.0	8	0.68	0.37	545.0	9	0.15	0.05	365.0
	10	0.73	0.40	545.0	11	0.74	0.40	545.0	12	0.21	0.08	365.0
	13	0.25	0.09	365.0	14	0.52	0.19	365.0	15	0.27	0.10	365.0
	16	0.32	0.12	365.0	17	0.33	0.12	365.0	31	0.29	0.10	365.0
	52	0.13	0.05	365.0	53	0.41	0.02	52.5	54	0.27	0.10	365.0
	55	0.27	0.01	52.5	58	0.43	0.02	52.5	59	0.34	0.12	365.0
	60	0.39	0.02	52.5	63	0.27	0.10	365.0	123	0.29	0.02	52.5
141	124	0.29	0.02	52.5	151	1.84	0.28	150.0	156	1.64	0.25	150.0
	1	0.07	0.03	365.0	2	0.32	0.12	365.0	3	0.26	0.10	365.0
	4	0.21	0.08	365.0	5	0.82	0.45	545.0	6	0.31	0.11	365.0
	7	0.33	0.12	365.0	8	0.82	0.45	545.0	9	0.09	0.03	365.0
	10	0.56	0.31	545.0	11	0.60	0.33	545.0	12	0.25	0.09	365.0
	13	0.36	0.13	365.0	14	0.40	0.14	365.0	15	0.35	0.13	365.0
	16	0.31	0.11	365.0	17	0.37	0.14	365.0	31	0.33	0.12	365.0
	52	0.16	0.06	365.0	53	0.45	0.02	52.5	54	0.17	0.06	365.0
	55	0.40	0.02	52.5	58	0.34	0.02	52.5	59	0.30	0.11	365.0
	60	0.43	0.02	52.5	63	0.23	0.08	365.0	123	0.39	0.02	52.5
142	124	0.39	0.02	52.5	151	1.40	0.21	150.0	156	2.13	0.32	150.0
	1	0.48	0.17	365.0	2	0.31	0.11	365.0	3	0.38	0.14	365.0
	4	0.39	0.14	365.0	5	0.80	0.43	545.0	6	0.17	0.06	365.0
	7	0.28	0.10	365.0	8	0.78	0.43	545.0	9	0.23	0.08	365.0
	10	0.62	0.34	545.0	11	0.61	0.33	545.0	12	0.29	0.10	365.0
	13	0.24	0.09	365.0	14	0.19	0.07	365.0	15	0.29	0.11	365.0
	16	0.37	0.14	365.0	17	0.26	0.09	365.0	31	0.27	0.10	365.0
	52	0.31	0.11	365.0	53	0.38	0.02	52.5	54	0.22	0.08	365.0
	55	0.48	0.03	52.5	58	0.32	0.02	52.5	59	0.24	0.09	365.0
	60	0.36	0.02	52.5	63	0.15	0.06	365.0	123	0.32	0.02	52.5
143	124	0.29	0.02	52.5	151	1.53	0.23	150.0	156	1.94	0.29	150.0
	1	0.36	0.13	365.0	2	0.30	0.11	365.0	3	0.38	0.14	365.0
	4	0.39	0.14	365.0	5	0.81	0.44	545.0	6	0.13	0.05	365.0
	7	0.15	0.05	365.0	8	0.78	0.42	545.0	9	0.24	0.09	365.0
	10	0.62	0.34	545.0	11	0.61	0.33	545.0	12	0.31	0.11	365.0
	13	0.25	0.09	365.0	14	0.11	0.04	365.0	15	0.28	0.10	365.0
	16	0.34	0.13	365.0	17	0.22	0.08	365.0	31	0.28	0.10	365.0
	52	0.35	0.13	365.0	53	0.21	0.01	52.5	54	0.34	0.12	365.0
	55	0.43	0.02	52.5	58	0.53	0.03	52.5	59	0.25	0.09	365.0
	60	0.23	0.01	52.5	63	0.13	0.05	365.0	123	0.31	0.02	52.5
144	124	0.32	0.02	52.5	151	1.56	0.23	150.0	156	1.97	0.30	150.0
	1	0.16	0.06	365.0	2	0.33	0.12	365.0	3	0.30	0.11	365.0
	4	0.24	0.09	365.0	5	0.82	0.44	545.0	6	0.27	0.10	365.0
	7	0.20	0.07	365.0	8	0.83	0.45	545.0	9	0.11	0.04	365.0
	10	0.57	0.31	545.0	11	0.59	0.32	545.0	12	0.24	0.09	365.0
	13	0.35	0.13	365.0	14	0.50	0.18	365.0	15	0.35	0.13	365.0
	16	0.31	0.11	365.0	17	0.37	0.14	365.0	31	0.33	0.12	365.0
	52	0.18	0.07	365.0	53	0.51	0.03	52.5	54	0.30	0.11	365.0
	55	0.189.33e-03		52.5	58	0.35	0.02	52.5	59	0.26	0.10	365.0
	60	0.55	0.03	52.5	63	0.23	0.08	365.0	123	0.36	0.02	52.5
145	124	0.40	0.02	52.5	151	1.37	0.21	150.0	156	2.10	0.32	150.0
	1	0.07	0.03	365.0	2	0.33	0.12	365.0	3	0.26	0.10	365.0
	4	0.23	0.08	365.0	5	0.87	0.48	545.0	6	0.26	0.09	365.0
	7	0.31	0.11	365.0	8	0.88	0.48	545.0	9	0.07	0.03	365.0
	10	0.51	0.28	545.0	11	0.54	0.29	545.0	12	0.22	0.08	365.0

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO

Fascicolo dei calcoli delle strutture

	13	0.36	0.13	365.0	14	0.44	0.16	365.0	15	0.32	0.12	365.0
	16	0.25	0.09	365.0	17	0.31	0.11	365.0	31	0.37	0.14	365.0
	52	0.15	0.05	365.0	53	0.49	0.03	52.5	54	0.17	0.06	365.0
	55	0.38	0.02	52.5	58	0.29	0.02	52.5	59	0.35	0.13	365.0
	60	0.47	0.02	52.5	63	0.27	0.10	365.0	123	0.39	0.02	52.5
	124	0.37	0.02	52.5	151	1.29	0.19	150.0	156	2.24	0.34	150.0
146	1	0.52	0.19	365.0	2	0.27	0.10	365.0	3	0.32	0.12	365.0
	4	0.33	0.12	365.0	5	0.74	0.40	545.0	6	0.13	0.05	365.0
	7	0.27	0.10	365.0	8	0.73	0.40	545.0	9	0.27	0.10	365.0
	10	0.68	0.37	545.0	11	0.66	0.36	545.0	12	0.34	0.12	365.0
	13	0.29	0.10	365.0	14	0.16	0.06	365.0	15	0.31	0.11	365.0
	16	0.36	0.13	365.0	17	0.27	0.10	365.0	31	0.25	0.09	365.0
	52	0.26	0.10	365.0	53	0.39	0.02	52.5	54	0.21	0.08	365.0
	55	0.43	0.02	52.5	58	0.27	0.01	52.5	59	0.21	0.08	365.0
	60	0.41	0.02	52.5	63	0.15	0.05	365.0	123	0.29	0.02	52.5
	124	0.29	0.02	52.5	151	1.64	0.25	150.0	156	1.84	0.28	150.0
147	1	0.41	0.15	365.0	2	0.27	0.10	365.0	3	0.32	0.12	365.0
	4	0.33	0.12	365.0	5	0.75	0.41	545.0	6	0.11	0.04	365.0
	7	0.14	0.05	365.0	8	0.72	0.39	545.0	9	0.29	0.10	365.0
	10	0.68	0.37	545.0	11	0.66	0.36	545.0	12	0.37	0.14	365.0
	13	0.29	0.11	365.0	14	0.11	0.04	365.0	15	0.30	0.11	365.0
	16	0.33	0.12	365.0	17	0.24	0.09	365.0	31	0.26	0.10	365.0
	52	0.30	0.11	365.0	53	0.25	0.01	52.5	54	0.32	0.12	365.0
	55	0.37	0.02	52.5	58	0.50	0.03	52.5	59	0.22	0.08	365.0
	60	0.27	0.01	52.5	63	0.12	0.04	365.0	123	0.29	0.01	52.5
	124	0.32	0.02	52.5	151	1.67	0.25	150.0	156	1.86	0.28	150.0
148	1	0.12	0.04	365.0	2	0.34	0.13	365.0	3	0.29	0.11	365.0
	4	0.26	0.10	365.0	5	0.87	0.47	545.0	6	0.22	0.08	365.0
	7	0.19	0.07	365.0	8	0.88	0.48	545.0	9	0.10	0.04	365.0
	10	0.52	0.28	545.0	11	0.52	0.29	545.0	12	0.21	0.08	365.0
	13	0.35	0.13	365.0	14	0.54	0.20	365.0	15	0.32	0.12	365.0
	16	0.26	0.09	365.0	17	0.31	0.11	365.0	31	0.37	0.14	365.0
	52	0.16	0.06	365.0	53	0.56	0.03	52.5	54	0.29	0.11	365.0
	55	0.13674e-03		52.5	58	0.29	0.02	52.5	59	0.32	0.12	365.0
	60	0.57	0.03	52.5	63	0.26	0.10	365.0	123	0.36	0.02	52.5
	124	0.38	0.02	52.5	151	1.26	0.19	150.0	156	2.21	0.33	150.0
149	1	0.44	0.16	365.0	2	0.59	0.22	365.0	3	0.66	0.24	365.0
	4	0.50	0.18	365.0	5	0.37	0.20	545.0	6	0.57	0.21	365.0
	7	0.67	0.24	365.0	8	0.27	0.15	545.0	9	0.19	0.07	365.0
	10	0.18	0.10	545.0	11	0.41	0.22	545.0	12	0.21	0.08	365.0
	13	0.53	0.19	365.0	14	0.47	0.17	365.0	15	0.60	0.22	365.0
	16	0.68	0.25	365.0	17	0.58	0.21	365.0	31	0.51	0.19	365.0
	52	0.48	0.18	365.0	53	0.88	0.05	52.5	54	0.52	0.19	365.0
	55	0.98	0.05	52.5	58	0.86	0.05	52.5	59	0.28	0.10	365.0
	60	0.86	0.05	52.5	63	0.27	0.10	365.0	123	0.87	0.05	52.5
	124	0.86	0.04	52.5	151	0.30	0.04	150.0	156	0.60	0.09	150.0
150	1	0.57	0.21	365.0	2	0.61	0.22	365.0	3	0.64	0.23	365.0
	4	0.55	0.20	365.0	5	0.35	0.19	545.0	6	0.52	0.19	365.0
	7	0.66	0.24	365.0	8	0.18	0.10	545.0	9	0.24	0.09	365.0
	10	0.28	0.15	545.0	11	0.42	0.23	545.0	12	0.23	0.08	365.0
	13	0.55	0.20	365.0	14	0.35	0.13	365.0	15	0.61	0.22	365.0
	16	0.65	0.24	365.0	17	0.52	0.19	365.0	31	0.55	0.20	365.0
	52	0.52	0.19	365.0	53	0.96	0.05	52.5	54	0.53	0.19	365.0
	55	0.95	0.05	52.5	58	0.81	0.04	52.5	59	0.23	0.08	365.0
	60	0.92	0.05	52.5	63	0.21	0.08	365.0	123	0.90	0.05	52.5
	124	0.87	0.05	52.5	151	0.71	0.11	150.0	156	0.14	0.02	150.0
151	1	0.47	0.17	365.0	2	0.62	0.23	365.0	3	0.66	0.24	365.0
	4	0.57	0.21	365.0	5	0.39	0.21	545.0	6	0.48	0.17	365.0
	7	0.52	0.19	365.0	8	0.14	0.08	545.0	9	0.26	0.10	365.0
	10	0.30	0.17	545.0	11	0.39	0.21	545.0	12	0.27	0.10	365.0
	13	0.54	0.20	365.0	14	0.45	0.16	365.0	15	0.60	0.22	365.0
	16	0.63	0.23	365.0	17	0.49	0.18	365.0	31	0.56	0.20	365.0
	52	0.56	0.20	365.0	53	0.91	0.05	52.5	54	0.67	0.24	365.0
	55	0.83	0.04	52.5	58	0.95	0.05	52.5	59	0.20	0.07	365.0
	60	0.93	0.05	52.5	63	0.18	0.06	365.0	123	0.88	0.05	52.5
	124	0.89	0.05	52.5	151	0.73	0.11	150.0	156	0.16	0.02	150.0
152	1	0.34	0.13	365.0	2	0.60	0.22	365.0	3	0.68	0.25	365.0
	4	0.53	0.19	365.0	5	0.40	0.22	545.0	6	0.53	0.19	365.0
	7	0.53	0.19	365.0	8	0.24	0.13	545.0	9	0.22	0.08	365.0
	10	0.22	0.12	545.0	11	0.37	0.20	545.0	12	0.24	0.09	365.0
	13	0.52	0.19	365.0	14	0.57	0.21	365.0	15	0.60	0.22	365.0
	16	0.66	0.24	365.0	17	0.56	0.20	365.0	31	0.51	0.19	365.0
	52	0.52	0.19	365.0	53	0.87	0.05	52.5	54	0.66	0.24	365.0
	55	0.84	0.04	52.5	58	0.99	0.05	52.5	59	0.24	0.09	365.0
	60	0.91	0.05	52.5	63	0.24	0.09	365.0	123	0.85	0.04	52.5
	124	0.88	0.05	52.5	151	0.28	0.04	150.0	156	0.57	0.09	150.0
153	1	0.45	0.16	365.0	2	0.60	0.22	365.0	3	0.63	0.23	365.0
	4	0.49	0.18	365.0	5	0.39	0.21	545.0	6	0.56	0.20	365.0

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO

Fascicolo dei calcoli delle strutture

	7	0.67	0.24	365.0	8	0.30	0.17	545.0	9	0.18	0.06	365.0
	10	0.14	0.08	545.0	11	0.39	0.21	545.0	12	0.20	0.07	365.0
	13	0.56	0.20	365.0	14	0.47	0.17	365.0	15	0.62	0.23	365.0
	16	0.66	0.24	365.0	17	0.57	0.21	365.0	31	0.54	0.20	365.0
	52	0.48	0.17	365.0	53	0.93	0.05	52.5	54	0.52	0.19	365.0
	55	0.95	0.05	52.5	58	0.83	0.04	52.5	59	0.27	0.10	365.0
	60	0.91	0.05	52.5	63	0.26	0.10	365.0	123	0.89	0.05	52.5
154	124	0.88	0.05	52.5	151	0.16	0.02	150.0	156	0.73	0.11	150.0
	1	0.57	0.21	365.0	2	0.60	0.22	365.0	3	0.66	0.24	365.0
	4	0.56	0.20	365.0	5	0.37	0.20	545.0	6	0.52	0.19	365.0
	7	0.66	0.24	365.0	8	0.22	0.12	545.0	9	0.24	0.09	365.0
	10	0.24	0.13	545.0	11	0.40	0.22	545.0	12	0.24	0.09	365.0
	13	0.51	0.19	365.0	14	0.34	0.13	365.0	15	0.60	0.22	365.0
	16	0.68	0.25	365.0	17	0.53	0.19	365.0	31	0.52	0.19	365.0
	52	0.53	0.19	365.0	53	0.91	0.05	52.5	54	0.53	0.19	365.0
	55	0.99	0.05	52.5	58	0.84	0.04	52.5	59	0.24	0.09	365.0
	60	0.87	0.05	52.5	63	0.22	0.08	365.0	123	0.88	0.05	52.5
155	124	0.85	0.04	52.5	151	0.57	0.09	150.0	156	0.28	0.04	150.0
	1	0.47	0.17	365.0	2	0.60	0.22	365.0	3	0.68	0.25	365.0
	4	0.58	0.21	365.0	5	0.41	0.22	545.0	6	0.48	0.18	365.0
	7	0.52	0.19	365.0	8	0.18	0.10	545.0	9	0.27	0.10	365.0
	10	0.27	0.15	545.0	11	0.37	0.20	545.0	12	0.28	0.10	365.0
	13	0.51	0.19	365.0	14	0.44	0.16	365.0	15	0.59	0.22	365.0
	16	0.66	0.24	365.0	17	0.50	0.18	365.0	31	0.53	0.19	365.0
	52	0.57	0.21	365.0	53	0.86	0.05	52.5	54	0.67	0.24	365.0
	55	0.86	0.05	52.5	58	0.98	0.05	52.5	59	0.21	0.08	365.0
	60	0.88	0.05	52.5	63	0.19	0.07	365.0	123	0.86	0.04	52.5
156	124	0.87	0.05	52.5	151	0.60	0.09	150.0	156	0.30	0.04	150.0
	1	0.35	0.13	365.0	2	0.61	0.22	365.0	3	0.65	0.24	365.0
	4	0.52	0.19	365.0	5	0.42	0.23	545.0	6	0.52	0.19	365.0
	7	0.53	0.19	365.0	8	0.28	0.15	545.0	9	0.21	0.08	365.0
	10	0.18	0.10	545.0	11	0.35	0.19	545.0	12	0.23	0.08	365.0
	13	0.55	0.20	365.0	14	0.57	0.21	365.0	15	0.61	0.22	365.0
	16	0.64	0.23	365.0	17	0.55	0.20	365.0	31	0.55	0.20	365.0
	52	0.52	0.19	365.0	53	0.92	0.05	52.5	54	0.66	0.24	365.0
	55	0.81	0.04	52.5	58	0.95	0.05	52.5	59	0.23	0.08	365.0
	60	0.96	0.05	52.5	63	0.24	0.09	365.0	123	0.87	0.05	52.5
157	124	0.90	0.05	52.5	151	0.14	0.02	150.0	156	0.71	0.11	150.0
	1	0.57	0.21	365.0	2	0.56	0.21	365.0	3	0.53	0.19	365.0
	4	0.37	0.14	365.0	5	0.41	0.22	545.0	6	0.43	0.16	365.0
	7	0.63	0.23	365.0	8	0.43	0.24	545.0	9	0.30	0.11	365.0
	10	0.19	0.10	545.0	11	0.29	0.16	545.0	12	0.30	0.11	365.0
	13	0.59	0.21	365.0	14	0.59	0.22	365.0	15	0.56	0.20	365.0
	16	0.54	0.20	365.0	17	0.44	0.16	365.0	31	0.59	0.22	365.0
	52	0.35	0.13	365.0	53	0.99	0.05	52.5	54	0.48	0.18	365.0
	55	0.86	0.05	52.5	58	0.70	0.04	52.5	59	0.41	0.15	365.0
	60	0.97	0.05	52.5	63	0.39	0.14	365.0	123	0.84	0.04	52.5
158	124	0.81	0.04	52.5	151	0.09	0.01	150.0	156	0.89	0.13	150.0
	1	0.70	0.25	365.0	2	0.57	0.21	365.0	3	0.50	0.18	365.0
	4	0.41	0.15	365.0	5	0.26	0.14	545.0	6	0.38	0.14	365.0
	7	0.62	0.23	365.0	8	0.23	0.13	545.0	9	0.36	0.13	365.0
	10	0.46	0.25	545.0	11	0.47	0.25	545.0	12	0.36	0.13	365.0
	13	0.63	0.23	365.0	14	0.47	0.17	365.0	15	0.59	0.21	365.0
	16	0.53	0.19	365.0	17	0.40	0.15	365.0	31	0.62	0.22	365.0
	52	0.38	0.14	365.0	53	1.05	0.06	52.5	54	0.49	0.18	365.0
	55	0.82	0.04	52.5	58	0.66	0.03	52.5	59	0.33	0.12	365.0
	60	1.04	0.05	52.5	63	0.32	0.12	365.0	123	0.85	0.04	52.5
159	124	0.83	0.04	52.5	151	1.00	0.15	150.0	156	0.19	0.03	150.0
	1	0.59	0.22	365.0	2	0.58	0.21	365.0	3	0.52	0.19	365.0
	4	0.43	0.16	365.0	5	0.29	0.16	545.0	6	0.34	0.12	365.0
	7	0.48	0.18	365.0	8	0.19	0.11	545.0	9	0.38	0.14	365.0
	10	0.47	0.26	545.0	11	0.45	0.25	545.0	12	0.40	0.15	365.0
	13	0.62	0.23	365.0	14	0.57	0.21	365.0	15	0.58	0.21	365.0
	16	0.51	0.18	365.0	17	0.37	0.13	365.0	31	0.62	0.23	365.0
	52	0.42	0.15	365.0	53	1.03	0.05	52.5	54	0.63	0.23	365.0
	55	0.66	0.03	52.5	58	0.83	0.04	52.5	59	0.29	0.11	365.0
	60	1.04	0.05	52.5	63	0.29	0.11	365.0	123	0.83	0.04	52.5
160	124	0.86	0.04	52.5	151	1.02	0.15	150.0	156	0.15	0.02	150.0
	1	0.47	0.17	365.0	2	0.57	0.21	365.0	3	0.55	0.20	365.0
	4	0.41	0.15	365.0	5	0.43	0.23	545.0	6	0.39	0.14	365.0
	7	0.49	0.18	365.0	8	0.41	0.23	545.0	9	0.33	0.12	365.0
	10	0.23	0.13	545.0	11	0.26	0.14	545.0	12	0.34	0.12	365.0
	13	0.58	0.21	365.0	14	0.69	0.25	365.0	15	0.55	0.20	365.0
	16	0.52	0.19	365.0	17	0.41	0.15	365.0	31	0.60	0.22	365.0
	52	0.39	0.14	365.0	53	0.99	0.05	52.5	54	0.62	0.23	365.0
	55	0.69	0.04	52.5	58	0.85	0.04	52.5	59	0.37	0.13	365.0
	60	1.00	0.05	52.5	63	0.36	0.13	365.0	123	0.81	0.04	52.5
124	0.83	0.04	52.5	151	0.11	0.02	150.0	156	0.86	0.13	150.0	

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO

Fascicolo dei calcoli delle strutture

161	1	0.57	0.21	365.0	2	0.58	0.21	365.0	3	0.51	0.18	365.0
	4	0.37	0.13	365.0	5	0.45	0.25	545.0	6	0.42	0.15	365.0
	7	0.63	0.23	365.0	8	0.47	0.26	545.0	9	0.29	0.11	365.0
	10	0.19	0.11	545.0	11	0.29	0.16	545.0	12	0.29	0.11	365.0
	13	0.62	0.23	365.0	14	0.59	0.22	365.0	15	0.58	0.21	365.0
	16	0.52	0.19	365.0	17	0.43	0.16	365.0	31	0.62	0.23	365.0
	52	0.34	0.12	365.0	53	1.04	0.05	52.5	54	0.48	0.18	365.0
	55	0.83	0.04	52.5	58	0.66	0.03	52.5	59	0.40	0.15	365.0
	60	1.03	0.05	52.5	63	0.38	0.14	365.0	123	0.86	0.04	52.5
	124	0.83	0.04	52.5	151	0.15	0.02	150.0	156	1.02	0.15	150.0
162	1	0.69	0.25	365.0	2	0.55	0.20	365.0	3	0.52	0.19	365.0
	4	0.41	0.15	365.0	5	0.26	0.14	545.0	6	0.39	0.14	365.0
	7	0.62	0.23	365.0	8	0.23	0.13	545.0	9	0.36	0.13	365.0
	10	0.41	0.23	545.0	11	0.43	0.23	545.0	12	0.37	0.13	365.0
	13	0.60	0.22	365.0	14	0.47	0.17	365.0	15	0.57	0.21	365.0
	16	0.55	0.20	365.0	17	0.41	0.15	365.0	31	0.58	0.21	365.0
	52	0.39	0.14	365.0	53	1.00	0.05	52.5	54	0.49	0.18	365.0
	55	0.85	0.04	52.5	58	0.69	0.04	52.5	59	0.34	0.12	365.0
	60	0.99	0.05	52.5	63	0.33	0.12	365.0	123	0.83	0.04	52.5
	124	0.81	0.04	52.5	151	0.86	0.13	150.0	156	0.11	0.02	150.0
163	1	0.59	0.22	365.0	2	0.56	0.20	365.0	3	0.54	0.20	365.0
	4	0.44	0.16	365.0	5	0.29	0.16	545.0	6	0.35	0.13	365.0
	7	0.48	0.18	365.0	8	0.19	0.10	545.0	9	0.39	0.14	365.0
	10	0.43	0.24	545.0	11	0.41	0.22	545.0	12	0.41	0.15	365.0
	13	0.59	0.22	365.0	14	0.57	0.21	365.0	15	0.56	0.21	365.0
	16	0.53	0.19	365.0	17	0.37	0.14	365.0	31	0.59	0.21	365.0
	52	0.43	0.16	365.0	53	0.97	0.05	52.5	54	0.63	0.23	365.0
	55	0.70	0.04	52.5	58	0.86	0.05	52.5	59	0.30	0.11	365.0
	60	0.99	0.05	52.5	63	0.30	0.11	365.0	123	0.81	0.04	52.5
	124	0.84	0.04	52.5	151	0.89	0.13	150.0	156	0.09	0.01	150.0
164	1	0.47	0.17	365.0	2	0.59	0.21	365.0	3	0.53	0.19	365.0
	4	0.40	0.15	365.0	5	0.47	0.25	545.0	6	0.38	0.14	365.0
	7	0.49	0.18	365.0	8	0.46	0.25	545.0	9	0.32	0.12	365.0
	10	0.23	0.13	545.0	11	0.26	0.14	545.0	12	0.33	0.12	365.0
	13	0.62	0.22	365.0	14	0.70	0.25	365.0	15	0.57	0.21	365.0
	16	0.50	0.18	365.0	17	0.41	0.15	365.0	31	0.63	0.23	365.0
	52	0.38	0.14	365.0	53	1.04	0.05	52.5	54	0.62	0.23	365.0
	55	0.66	0.03	52.5	58	0.82	0.04	52.5	59	0.36	0.13	365.0
	60	1.05	0.06	52.5	63	0.36	0.13	365.0	123	0.83	0.04	52.5
	124	0.85	0.04	52.5	151	0.19	0.03	150.0	156	1.00	0.15	150.0
165	1	0.09	0.03	365.0	2	0.22	0.08	365.0	3	0.28	0.10	365.0
	4	0.18	0.06	365.0	5	0.49	0.27	545.0	6	0.28	0.10	365.0
	7	0.29	0.10	365.0	8	0.50	0.27	545.0	9	0.11	0.04	365.0
	10	0.63	0.34	545.0	11	0.66	0.36	545.0	12	0.21	0.08	365.0
	13	0.23	0.08	365.0	14	0.28	0.10	365.0	15	0.25	0.09	365.0
	16	0.31	0.11	365.0	17	0.32	0.12	365.0	31	0.20	0.07	365.0
	52	0.11	0.04	365.0	53	0.20	0.01	52.5	54	0.11	0.04	365.0
	55	0.46	0.02	52.5	58	0.35	0.02	52.5	59	0.26	0.09	365.0
	60	0.178.96e-03		52.5	63	0.19	0.07	365.0	123	0.27	0.01	52.5
	124	0.25	0.01	52.5	151	1.60	0.24	150.0	156	1.27	0.19	150.0
166	1	0.42	0.15	365.0	2	0.29	0.10	365.0	3	0.25	0.09	365.0
	4	0.30	0.11	365.0	5	0.47	0.26	545.0	6	0.15	0.05	365.0
	7	0.26	0.09	365.0	8	0.46	0.25	545.0	9	0.18	0.07	365.0
	10	0.67	0.37	545.0	11	0.66	0.36	545.0	12	0.21	0.08	365.0
	13	0.27	0.10	365.0	14	0.14	0.05	365.0	15	0.27	0.10	365.0
	16	0.24	0.09	365.0	17	0.20	0.07	365.0	31	0.29	0.10	365.0
	52	0.22	0.08	365.0	53	0.47	0.02	52.5	54	0.15	0.06	365.0
	55	0.29	0.02	52.5	58	0.136.90e-03		52.5	59	0.20	0.07	365.0
	60	0.43	0.02	52.5	63	0.10	0.04	365.0	123	0.33	0.02	52.5
	124	0.29	0.02	52.5	151	1.71	0.26	150.0	156	1.11	0.17	150.0
167	1	0.31	0.11	365.0	2	0.28	0.10	365.0	3	0.25	0.09	365.0
	4	0.30	0.11	365.0	5	0.49	0.27	545.0	6	0.13	0.05	365.0
	7	0.13	0.05	365.0	8	0.46	0.25	545.0	9	0.19	0.07	365.0
	10	0.67	0.37	545.0	11	0.67	0.36	545.0	12	0.24	0.09	365.0
	13	0.27	0.10	365.0	14	0.06	0.02	365.0	15	0.26	0.09	365.0
	16	0.21	0.08	365.0	17	0.17	0.06	365.0	31	0.30	0.11	365.0
	52	0.25	0.09	365.0	53	0.34	0.02	52.5	54	0.28	0.10	365.0
	55	0.29	0.02	52.5	58	0.35	0.02	52.5	59	0.21	0.08	365.0
	60	0.37	0.02	52.5	63	0.08	0.03	365.0	123	0.32	0.02	52.5
	124	0.32	0.02	52.5	151	1.73	0.26	150.0	156	1.14	0.17	150.0
168	1	0.17	0.06	365.0	2	0.24	0.09	365.0	3	0.31	0.11	365.0
	4	0.21	0.08	365.0	5	0.49	0.27	545.0	6	0.25	0.09	365.0
	7	0.17	0.06	365.0	8	0.50	0.27	545.0	9	0.13	0.05	365.0
	10	0.64	0.35	545.0	11	0.65	0.35	545.0	12	0.20	0.07	365.0
	13	0.22	0.08	365.0	14	0.40	0.15	365.0	15	0.25	0.09	365.0
	16	0.31	0.11	365.0	17	0.32	0.12	365.0	31	0.20	0.07	365.0
	52	0.14	0.05	365.0	53	0.32	0.02	52.5	54	0.24	0.09	365.0
	55	0.24	0.01	52.5	58	0.41	0.02	52.5	59	0.23	0.08	365.0

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO

Fascicolo dei calcoli delle strutture

	60	0.34	0.02	52.5	63	0.19	0.07	365.0	123	0.23	0.01	52.5
	124	0.26	0.01	52.5	151	1.58	0.24	150.0	156	1.25	0.19	150.0
169	1	0.09	0.03	365.0	2	0.24	0.09	365.0	3	0.26	0.10	365.0
	4	0.19	0.07	365.0	5	0.54	0.29	545.0	6	0.25	0.09	365.0
	7	0.27	0.10	365.0	8	0.55	0.30	545.0	9	0.09	0.03	365.0
	10	0.58	0.32	545.0	11	0.61	0.33	545.0	12	0.18	0.06	365.0
	13	0.22	0.08	365.0	14	0.32	0.12	365.0	15	0.22	0.08	365.0
	16	0.26	0.09	365.0	17	0.27	0.10	365.0	31	0.24	0.09	365.0
	52	0.09	0.03	365.0	53	0.23	0.01	52.5	54	0.10	0.04	365.0
	55	0.43	0.02	52.5	58	0.30	0.02	52.5	59	0.30	0.11	365.0
	60	0.21	0.01	52.5	63	0.23	0.08	365.0	123	0.26	0.01	52.5
170	124	0.23	0.01	52.5	151	1.51	0.23	150.0	156	1.36	0.20	150.0
	1	0.45	0.17	365.0	2	0.26	0.09	365.0	3	0.21	0.08	365.0
	4	0.25	0.09	365.0	5	0.42	0.23	545.0	6	0.13	0.05	365.0
	7	0.25	0.09	365.0	8	0.42	0.23	545.0	9	0.22	0.08	365.0
	10	0.72	0.39	545.0	11	0.71	0.38	545.0	12	0.26	0.09	365.0
	13	0.30	0.11	365.0	14	0.11	0.04	365.0	15	0.28	0.10	365.0
	16	0.24	0.09	365.0	17	0.22	0.08	365.0	31	0.29	0.10	365.0
	52	0.18	0.06	365.0	53	0.48	0.03	52.5	54	0.14	0.05	365.0
	55	0.25	0.01	52.5	58	0.09459e-03		52.5	59	0.17	0.06	365.0
	60	0.47	0.02	52.5	63	0.09	0.03	365.0	123	0.31	0.02	52.5
171	124	0.29	0.02	52.5	151	1.80	0.27	150.0	156	1.02	0.15	150.0
	1	0.35	0.13	365.0	2	0.26	0.09	365.0	3	0.20	0.07	365.0
	4	0.25	0.09	365.0	5	0.44	0.24	545.0	6	0.12	0.04	365.0
	7	0.13	0.05	365.0	8	0.41	0.22	545.0	9	0.22	0.08	365.0
	10	0.72	0.39	545.0	11	0.71	0.39	545.0	12	0.29	0.10	365.0
	13	0.30	0.11	365.0	14	0.06	0.02	365.0	15	0.27	0.10	365.0
	16	0.21	0.08	365.0	17	0.18	0.07	365.0	31	0.29	0.11	365.0
	52	0.21	0.08	365.0	53	0.38	0.02	52.5	54	0.27	0.10	365.0
	55	0.25	0.01	52.5	58	0.33	0.02	52.5	59	0.18	0.06	365.0
	60	0.40	0.02	52.5	63	0.06	0.02	365.0	123	0.30	0.02	52.5
172	124	0.32	0.02	52.5	151	1.82	0.27	150.0	156	1.05	0.16	150.0
	1	0.14	0.05	365.0	2	0.25	0.09	365.0	3	0.29	0.11	365.0
	4	0.22	0.08	365.0	5	0.53	0.29	545.0	6	0.21	0.08	365.0
	7	0.16	0.06	365.0	8	0.55	0.30	545.0	9	0.13	0.05	365.0
	10	0.59	0.32	545.0	11	0.60	0.33	545.0	12	0.17	0.06	365.0
	13	0.21	0.08	365.0	14	0.44	0.16	365.0	15	0.22	0.08	365.0
	16	0.26	0.09	365.0	17	0.27	0.10	365.0	31	0.23	0.09	365.0
	52	0.11	0.04	365.0	53	0.35	0.02	52.5	54	0.23	0.09	365.0
	55	0.20	0.01	52.5	58	0.36	0.02	52.5	59	0.27	0.10	365.0
	60	0.34	0.02	52.5	63	0.22	0.08	365.0	123	0.23	0.01	52.5
173	124	0.24	0.01	52.5	151	1.49	0.22	150.0	156	1.33	0.20	150.0
	1	0.06	0.02	365.0	2	0.26	0.09	365.0	3	0.21	0.08	365.0
	4	0.17	0.06	365.0	5	0.67	0.36	545.0	6	0.25	0.09	365.0
	7	0.28	0.10	365.0	8	0.67	0.37	545.0	9	0.08	0.03	365.0
	10	0.46	0.25	545.0	11	0.49	0.27	545.0	12	0.21	0.08	365.0
	13	0.30	0.11	365.0	14	0.31	0.11	365.0	15	0.28	0.10	365.0
	16	0.25	0.09	365.0	17	0.30	0.11	365.0	31	0.27	0.10	365.0
	52	0.13	0.05	365.0	53	0.37	0.02	52.5	54	0.13	0.05	365.0
	55	0.35	0.02	52.5	58	0.29	0.02	52.5	59	0.24	0.09	365.0
	60	0.34	0.02	52.5	63	0.19	0.07	365.0	123	0.32	0.02	52.5
174	124	0.32	0.02	52.5	151	1.14	0.17	150.0	156	1.73	0.26	150.0
	1	0.40	0.15	365.0	2	0.25	0.09	365.0	3	0.31	0.11	365.0
	4	0.32	0.12	365.0	5	0.65	0.35	545.0	6	0.14	0.05	365.0
	7	0.24	0.09	365.0	8	0.64	0.35	545.0	9	0.19	0.07	365.0
	10	0.50	0.27	545.0	11	0.49	0.27	545.0	12	0.23	0.08	365.0
	13	0.20	0.07	365.0	14	0.17	0.06	365.0	15	0.24	0.09	365.0
	16	0.31	0.11	365.0	17	0.21	0.08	365.0	31	0.22	0.08	365.0
	52	0.25	0.09	365.0	53	0.34	0.02	52.5	54	0.17	0.06	365.0
	55	0.41	0.02	52.5	58	0.24	0.01	52.5	59	0.20	0.07	365.0
	60	0.32	0.02	52.5	63	0.13	0.05	365.0	123	0.26	0.01	52.5
175	124	0.23	0.01	52.5	151	1.25	0.19	150.0	156	1.58	0.24	150.0
	1	0.28	0.10	365.0	2	0.25	0.09	365.0	3	0.31	0.11	365.0
	4	0.32	0.12	365.0	5	0.66	0.36	545.0	6	0.11	0.04	365.0
	7	0.11	0.04	365.0	8	0.63	0.34	545.0	9	0.19	0.07	365.0
	10	0.50	0.27	545.0	11	0.49	0.27	545.0	12	0.26	0.09	365.0
	13	0.20	0.07	365.0	14	0.09	0.03	365.0	15	0.22	0.08	365.0
	16	0.28	0.10	365.0	17	0.18	0.06	365.0	31	0.23	0.08	365.0
	52	0.28	0.10	365.0	53	0.17896e-03		52.5	54	0.29	0.10	365.0
	55	0.35	0.02	52.5	58	0.46	0.02	52.5	59	0.21	0.08	365.0
	60	0.20	0.01	52.5	63	0.11	0.04	365.0	123	0.25	0.01	52.5
176	124	0.27	0.01	52.5	151	1.27	0.19	150.0	156	1.60	0.24	150.0
	1	0.14	0.05	365.0	2	0.27	0.10	365.0	3	0.24	0.09	365.0
	4	0.20	0.07	365.0	5	0.66	0.36	545.0	6	0.22	0.08	365.0
	7	0.15	0.06	365.0	8	0.67	0.37	545.0	9	0.10	0.04	365.0
	10	0.46	0.25	545.0	11	0.47	0.26	545.0	12	0.20	0.07	365.0
	13	0.29	0.10	365.0	14	0.42	0.15	365.0	15	0.29	0.10	365.0
	16	0.25	0.09	365.0	17	0.30	0.11	365.0	31	0.27	0.10	365.0

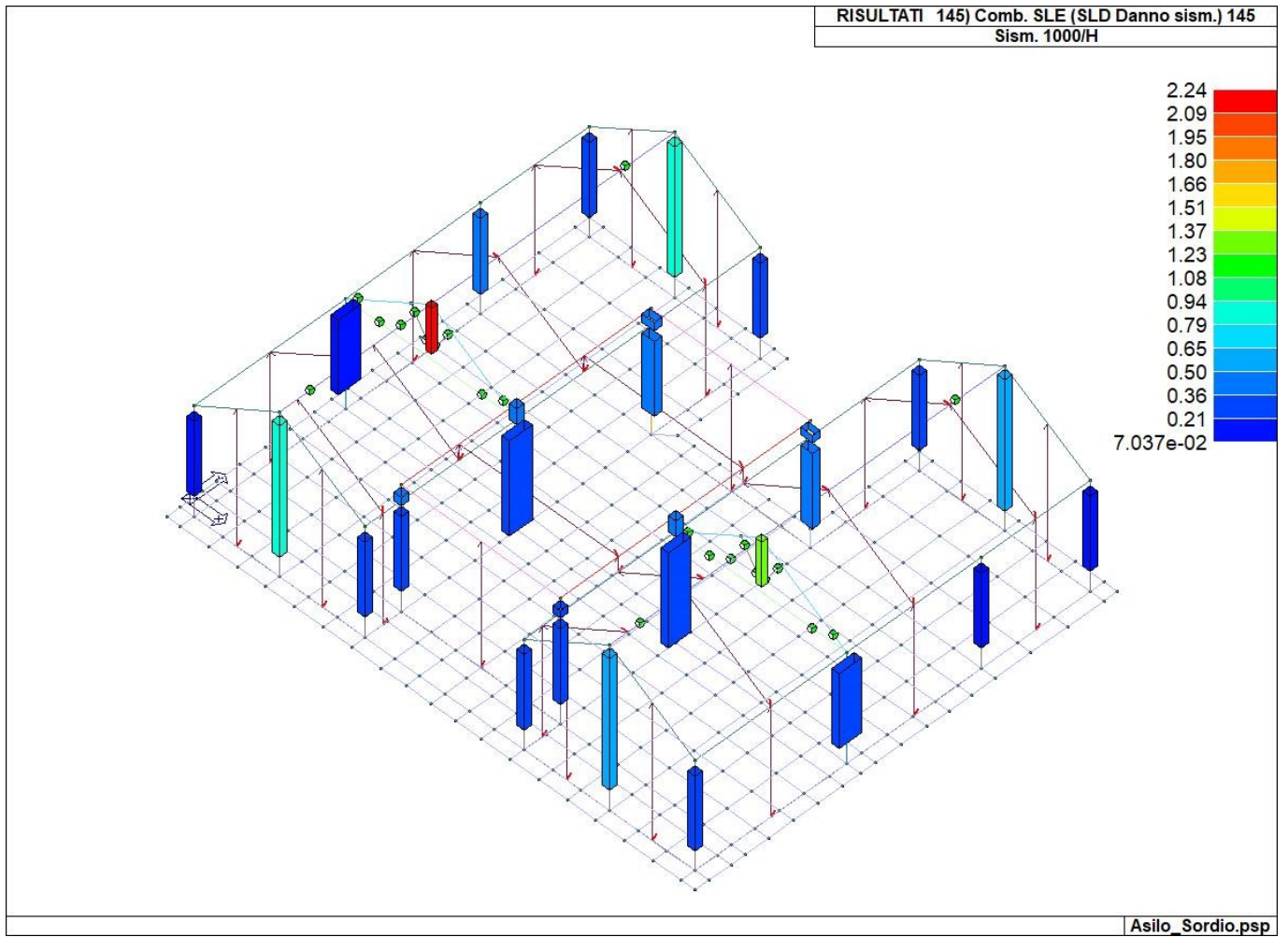
COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO

Fascicolo dei calcoli delle strutture

52	0.15	0.05	365.0	53	0.43	0.02	52.5	54	0.26	0.09	365.0	
55	0.136.90e-03		52.5	58	0.29	0.02	52.5	59	0.21	0.08	365.0	
60	0.47	0.02	52.5	63	0.18	0.07	365.0	123	0.29	0.02	52.5	
124	0.33	0.02	52.5	151	1.11	0.17	150.0	156	1.71	0.26	150.0	
177	1	0.06	0.02	365.0	2	0.27	0.10	365.0	3	0.21	0.08	365.0
	4	0.18	0.07	365.0	5	0.71	0.39	545.0	6	0.21	0.08	365.0
	7	0.27	0.10	365.0	8	0.72	0.39	545.0	9	0.06	0.02	365.0
	10	0.41	0.22	545.0	11	0.44	0.24	545.0	12	0.18	0.06	365.0
	13	0.29	0.11	365.0	14	0.35	0.13	365.0	15	0.26	0.09	365.0
	16	0.20	0.07	365.0	17	0.25	0.09	365.0	31	0.30	0.11	365.0
	52	0.12	0.04	365.0	53	0.40	0.02	52.5	54	0.13	0.05	365.0
	55	0.33	0.02	52.5	58	0.25	0.01	52.5	59	0.29	0.10	365.0
	60	0.38	0.02	52.5	63	0.22	0.08	365.0	123	0.32	0.02	52.5
178	124	0.30	0.02	52.5	151	1.05	0.16	150.0	156	1.82	0.27	150.0
	1	0.44	0.16	365.0	2	0.22	0.08	365.0	3	0.26	0.09	365.0
	4	0.27	0.10	365.0	5	0.60	0.33	545.0	6	0.11	0.04	365.0
	7	0.23	0.09	365.0	8	0.59	0.32	545.0	9	0.22	0.08	365.0
	10	0.55	0.30	545.0	11	0.53	0.29	545.0	12	0.27	0.10	365.0
	13	0.23	0.09	365.0	14	0.14	0.05	365.0	15	0.25	0.09	365.0
	16	0.29	0.11	365.0	17	0.22	0.08	365.0	31	0.21	0.08	365.0
	52	0.21	0.08	365.0	53	0.34	0.02	52.5	54	0.16	0.06	365.0
	55	0.36	0.02	52.5	58	0.20	0.01	52.5	59	0.17	0.06	365.0
	60	0.35	0.02	52.5	63	0.13	0.05	365.0	123	0.24	0.01	52.5
179	124	0.23	0.01	52.5	151	1.33	0.20	150.0	156	1.49	0.22	150.0
	1	0.32	0.12	365.0	2	0.22	0.08	365.0	3	0.26	0.09	365.0
	4	0.27	0.10	365.0	5	0.61	0.33	545.0	6	0.09	0.03	365.0
	7	0.10	0.04	365.0	8	0.58	0.32	545.0	9	0.23	0.08	365.0
	10	0.55	0.30	545.0	11	0.54	0.29	545.0	12	0.30	0.11	365.0
	13	0.24	0.09	365.0	14	0.09	0.03	365.0	15	0.24	0.09	365.0
	16	0.26	0.10	365.0	17	0.19	0.07	365.0	31	0.22	0.08	365.0
	52	0.25	0.09	365.0	53	0.21	0.01	52.5	54	0.27	0.10	365.0
	55	0.30	0.02	52.5	58	0.43	0.02	52.5	59	0.18	0.06	365.0
	60	0.23	0.01	52.5	63	0.09	0.03	365.0	123	0.23	0.01	52.5
180	124	0.26	0.01	52.5	151	1.36	0.20	150.0	156	1.51	0.23	150.0
	1	0.11	0.04	365.0	2	0.28	0.10	365.0	3	0.24	0.09	365.0
	4	0.22	0.08	365.0	5	0.71	0.38	545.0	6	0.18	0.06	365.0
	7	0.14	0.05	365.0	8	0.72	0.39	545.0	9	0.09	0.03	365.0
	10	0.42	0.23	545.0	11	0.42	0.23	545.0	12	0.17	0.06	365.0
	13	0.29	0.10	365.0	14	0.45	0.17	365.0	15	0.26	0.09	365.0
	16	0.21	0.08	365.0	17	0.25	0.09	365.0	31	0.30	0.11	365.0
	52	0.13	0.05	365.0	53	0.47	0.02	52.5	54	0.25	0.09	365.0
	55	0.094.59e-03		52.5	58	0.25	0.01	52.5	59	0.26	0.09	365.0
	60	0.48	0.03	52.5	63	0.22	0.08	365.0	123	0.29	0.02	52.5
	124	0.31	0.02	52.5	151	1.02	0.15	150.0	156	1.80	0.27	150.0

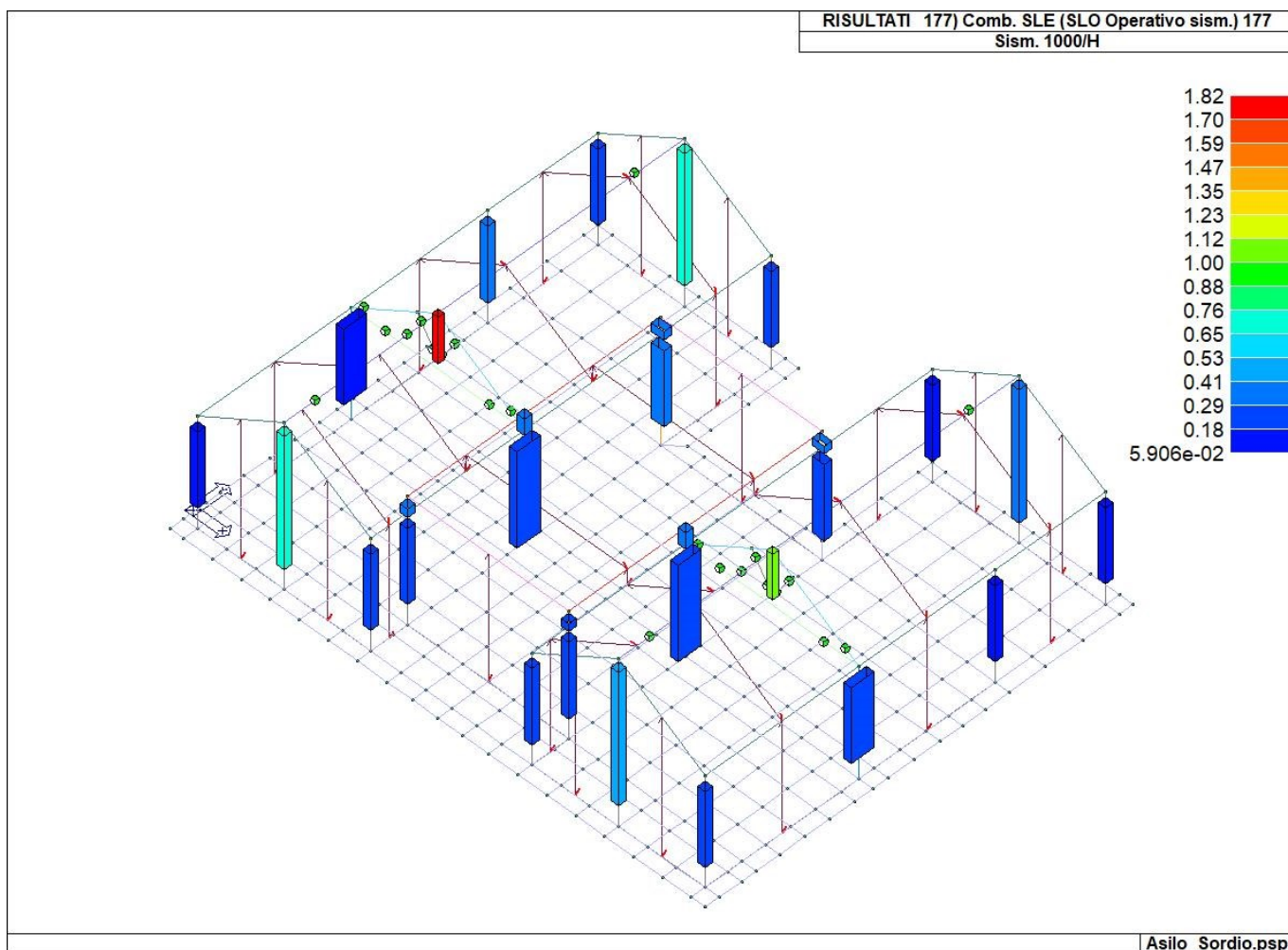
Cmb 1000 etaT/h
2.24

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



31_RIS_SLE_145_Comb SLE SLD Danno sism 145

$q \cdot dr = 2,24 < 5$ VERIFICA SODDISFATTA



31_RIS_SLE_177_Comb SLE SLO Operativo sism 177

$q \cdot dr = 1,82 < 2/3 \cdot 5 = 3,33$ VERIFICA SODDISFATTA

2.4 VERIFICHE ELEMENTI TRAVE E/O PILASTRO IN C.A.

In tabella vengono riportati per ogni elemento il numero identificativo ed il codice di verifica con le sigle **Ok** o **NV**.

Nel caso in cui si sia proceduto alla progettazione con il metodo degli stati limite (**S.L.**) 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.

Nel caso in cui la struttura abbia comportamento dissipativo e sia prevista la progettazione con il criterio della gerarchia delle resistenze (**G.R.**) vengono riportate le verifiche di sovraresistenza e del nodo.

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.

Simbologia adottata nelle tabelle di verifica

Per le verifiche agli S.L. dei pilastri è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:

M_P	X	Y	Numero della pilastrata (P) e posizione in pianta (X,Y)
-----	---	---	---

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

Pilas.	numero identificativo dell'elemento D2
Note	Codici identificativi delle sezione (s) e materiale (m) pilastro
Stato	Codici relativi all'esito delle verifiche effettuate appresso descritte
Quota	Quota sezione di verifica
%Af	Percentuale di area di armatura rispetto a quella di calcestruzzo
r. snell.	Rapporto di snellezza λ su λ^* : valore superiore a 1 per elementi snelli nel caso in cui viene effettuata la verifica con il metodo diretto dello stato di equilibrio
Armat. long.	Numero e diametro (d) dei ferri di armatura longitudinale distinti in ferri di vertice + ferri di lato nelle posizioni nL1 e nL2, come da schemi in figura precedente
V N/M	Verifica a pressoflessione con rapporto E_d/R_d : valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
V N sis	Verifica a compressione solo calcestruzzo con rapporto N_{sd}/N_{rd} ed N_{rd} calcolato come al punto 7.4.4.2.1: valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
Staffe	Dati tratto di staffatura oggetto di verifica, nello specifico: numero delle braccia, diametro, passo, lunghezza L tratto
V V/T cls	Verifica a taglio/torsione con rapporto V_{ed}/V_{rd} : valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
Rif. cmb.	Riferimento combinazioni da cui si generano le verifiche più gravose per il pilastro

Per le verifiche di gerarchia delle resistenze dei pilastri è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:

Pilas.	numero identificativo dell'elemento D2 pilastro
sovr. Xi (Xf)	Verifica sovraresistenza come da formula 7.4.4 in direzione X, alla base (i) ed alla sommità (f): rapporto tra i momenti resistenti dei pilastri e delle travi. La verifica è positiva se maggiore del γ_{Rd} adottato
sovr. Yi (Yf)	Verifica sovraresistenza come da formula 7.4.4 in direzione Y, alla base (i) ed alla sommità (f): rapporto tra i momenti resistenti dei pilastri e delle travi. La verifica è positiva se maggiore del γ_{Rd} adottato
M 2-2 i (f)	Valore del momento resistente 2-2 alla base (i) ed alla sommità (f) con massimo momento in presenza dello sforzo normale di calcolo
M 3-3 i (f)	Valore del momento resistente 3-3 alla base (i) ed alla sommità (f) con 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 (M3-3)	Valore del taglio generato dai momenti resistenti 2-2 (3-3)

**Per le verifiche dei dettagli costruttivi relativi alla duttilità è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:
(Non presente nel caso di comportamento strutturale non dissipativo)**

Pilas	Numero identificativo D2 pilastro
ni	Sforzo assiale adimensionalizzato di progetto relativo alla combinazione sismica SLV
alfaomega	Prodotto tra il coefficiente di efficacia del confinamento e il rapporto meccanico dell'armatura trasversale di confinamento all'interno del nodo
V.7.4.29 2-2 (3-	Rapporto tra la domanda di staffe minima nel nodo e il rapporto meccanico dell'armatura

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

3)	trasversale di confinamento inserito all'interno del nodo in direzione 2 (3)
V. 7.4.29	Stato Codici relativi all'esito della verifica 7.4.29
dmu_fi	2-2 (3- Domanda in duttilità di curvatura in direzione 2 (3)
3)	
cmu_fi	2-2 (3- Capacità in duttilità di curvatura in direzione 2 (3)
3)	
V. dutt. 2-2 (3-	Rapporto tra la domanda in duttilità di curvatura e la capacità in duttilità di curvatura in
3)	direzione 2 (3)

Per le verifiche dei nodi trave-pilastro di elementi nuovi è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:

Nodo	Numero identificativo del nodo trave-pilastro
Stato	Esito delle verifiche
Pilastro	Numero identificativo D2 pilastro
Diam st	Diametro staffe nodo
Passo	Passo staffe nodo
n. br. 2 (3)	Numero braccia staffe per il taglio in direzione 2 (3)
Bj2 (3)	Larghezza effettiva del nodo per il taglio in direzione 2 (3)
Hjc2 (3)	Distanza tra le giaciture più esterne delle armature 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
V. Ash	Rapporto tra il passo staffe calcolato secondo il capitolo 7.4.4.3.1. e il passo staffe effettivamente inserita nel nodo. Nel caso di valore indica passo staffe utilizzato deriva dalle formule presenti nel paragrafo 7.4.4.3.1. Nel caso di valore minore di 1 il passo staffe utilizzato deriva del pilastro superiore o inferiore al nodo
7.4.10	Check passo staffe valutato in funzione della formula 7.4.10: <ul style="list-style-type: none"> • SI il passo staffe è calcolato utilizzando la formula 7.4.10; • NO il passo staffe è calcolato utilizzando le formule 7.4.11 e/o 7.4.12; • NR calcolo passo staffe non richiesto;
Rif. comb.	Riferimento combinazioni da cui si generano le verifiche più gravose per il nodo

Per le verifiche dei nodi trave-pilastro di elementi esistenti è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:

Pilastro I	Numero identificativo D2 del pilastro inferiore.
Pilastro S	Numero identificativo D2 del pilastro superiore.
Nodo	Numero identificativo del nodo trave-pilastro.
SL cod	Stato limite di riferimento e relativo esito delle verifiche.
ver. (+)	Coefficiente di sicurezza, calcolato come rapporto D/C, nei riguardi della verifica di resistenza a trazione
V +	Azione di Taglio presente al di sopra del nodo nella verifica di resistenza a trazione
V + af s	Sollecitazione di trazione presente nell' armatura longitudinale superiore della trave nella

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	verifica di resistenza a trazione
N +	Azione Assiale presente al di sopra del nodo nella verifica di resistenza a trazione
ver. (-)	Coefficiente di sicurezza, calcolato come rapporto D/C, nei riguardi della verifica di resistenza a compressione
V -	Azione di Taglio presente al di sopra del nodo nella verifica di resistenza a compressione
V - af s	Sollecitazione di trazione presente nell' armatura longitudinale superiore della trave nella verifica di resistenza a compressione
N -	Azione Assiale presente al di sopra del nodo nella verifica di resistenza a compressione
AreaV2	Area resistente del nodo in direzione 2 ($A_{j2}=b_{j2}*h_{jc2}$).
AreaV3	Area resistente del nodo in direzione 3 ($A_{j3}=b_{j3}*h_{jc3}$).
Rif. comb.	Combinazione (direzione) di riferimento nella verifica di trazione.

Per le verifiche agli S.L. delle travi è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:

M_T Z P P	Numero della travata (T), quota media (Z), n° pilastrata iniziale (P) e finale (P) (nodo in assenza di pilastrata)
Trave	numero identificativo dell'elemento D2
Note	Codici identificativi sezione (s) e materiale (m) trave; sono inoltre presenti le sigle relative all'esito delle verifiche effettuate appresso descritte
%Af	Percentuale di area di armatura rispetto a quella di calcestruzzo
Af inf.	Area di armatura longitudinale posta all'intradosso
Af sup	Area di armatura longitudinale posta all'estradosso
Af long.	Area complessiva armatura longitudinale
x/d	rapporto tra posizione dell'asse neutro e altezza utile
V N/M	Verifica a pressoflessione rapporto E_d/R_d : valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
Staffe	Dati tratto di staffatura oggetto di verifica, nello specifico: numero delle braccia, diametro, passo, lunghezza L tratto
V V/T cls	Verifica a taglio/torsione con rapporto V_{ed}/V_{rd} : valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
Rif. cmb.	Riferimento combinazioni da cui si generano le verifiche più gravose per la trave

Per le verifiche di gerarchia delle resistenze delle travi è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:

Trave	numero identificativo dell'elemento D2 trave
M negativo i (f)	Valore del momento resistente negativo all' estremità iniziale i (finale f) della trave
M positivo i (f)	Valore del momento resistente positivo all' estremità iniziale i (finale f) della trave
Luce per V	Luce di calcolo per la definizione del taglio (generato dai momenti resistenti)
V M-i M+f	Taglio generato dai momenti resistenti negativo i e positivo f
V M+i M-f	Taglio generato dai momenti resistenti positivo i e negativo f
VEd, min	Valore di taglio minimo per verifica condizioni p.to 7.4.4.1.1 armatura diagonale (solo per CD "A")

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

VEd, max	Valore di taglio massimo per verifica condizioni p.to 7.4.4.1.1 armatura diagonale (solo per CD "A")
Vr1	Valore di taglio come da formula 7.4.1 per armatura diagonale (solo per CD "A")
As	Area singolo ordine armature diagonali come da formula 7.4.2 (solo per CD "A")

Per le verifiche a taglio ciclico di travi e pilastri esistenti è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:

Trave/Pilastro	Numero identificativo dell'elemento D2 trave/pilastro
V. SLV	Codice relativo all'esito delle verifiche
Nodo	Numero identificativo del nodo di verifica
Ver. VC	Fattore di sicurezza nei confronti della verifica a taglio ciclico (verificato se < 1.00)
Direz.	Direzione di verifica
N fr	Valore di sforzo normale calcolato con fattore di comportamento fragile
V fr	Valore di taglio calcolato con fattore di comportamento fragile
M fr	Valore di momento calcolato con fattore di comportamento fragile
N dutt	Valore di sforzo normale calcolato con fattore di comportamento duttile
LV	Lunghezza di taglio
Mud,pl	Parte plastica della domanda di duttilità
V cic	Resistenza a taglio in condizioni cicliche (C8.7.2.8)
Cmb	Riferimento combinazioni da cui si generano le verifiche più gravose

Pilas.	Note	Stato	Quota cm	%Af	M_P= 1			V N/M	V N sis	Staffe L=cm	V V/T	cls V V/T	acc	Rif. cmb	daN/cm2											
					r. snell.	Armat. long.	X=-15.0									Y=29.0										
52	s=1,m=1	ok,ok	-90.0	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.67	0.062+2d8/15	L=365	0.29	0.1990,92,114,111															
			-44.4	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.68	0.062+2d8/15	L=365	0.29	0.1990,92,114,111															
			-7.0	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.68	0.052+2d8/15	L=365	0.29	0.1990,92,114,111															
			1.2	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.64	0.052+2d8/15	L=365	0.29	0.1990,92,114,111															
			46.9	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.42	0.052+2d8/15	L=365	0.29	0.1986,92,114,111															
			92.5	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.22	0.052+2d8/15	L=365	0.29	0.1987,92,114,111															
			138.1	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.15	0.052+2d8/15	L=365	0.29	0.19105,92,114,111															
			183.8	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.25	0.052+2d8/15	L=365	0.29	0.1987,92,114,111															
			229.4	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.47	0.052+2d8/15	L=365	0.29	0.1990,92,114,111															
			240.0	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.53	0.052+2d8/15	L=365	0.29	0.1990,92,114,111															
			[b=1.0;1.0]	275.0	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.53	0.052+2d8/15	L=365	0.29	0.1990,92,114,111														
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	M_P= 2			V N/M	V N sis	Staffe	V V/T	cls V V/T	acc	Rif. cmb	daN/cm2											
					r. snell.	Armat. long.	X=267.0									Y=29.0										
					5	s=1,m=1	ok,ok									-90.0	1.97	0.69	4d14 2+2 d14	0.38	0.052+2d8/15	L=545	0.07	0.0691,114,96,88		
					-21.9	1.97	0.69									4d14 2+2 d14	0.38	0.052+2d8/15	L=545	0.07	0.0691,114,96,88					
					-7.0	1.97	0.69									4d14 2+2 d14	0.38	0.052+2d8/15	L=545	0.07	0.0691,114,96,88					
					46.2	1.97	0.69									4d14 2+2 d14	0.30	0.052+2d8/15	L=545	0.07	0.06111,114,96,88					
					114.4	1.97	0.69									4d14 2+2 d14	0.25	0.052+2d8/15	L=545	0.07	0.06111,114,96,88					
					182.5	1.97	0.69									4d14 2+2 d14	0.20	0.052+2d8/15	L=545	0.07	0.06113,114,96,88					
					250.6	1.97	0.69									4d14 2+2 d14	0.19	0.052+2d8/15	L=545	0.07	0.06111,114,96,88					
					318.8	1.97	0.69									4d14 2+2 d14	0.22	0.042+2d8/15	L=545	0.07	0.0691,114,96,88					
					386.9	1.97	0.69									4d14 2+2 d14	0.33	0.042+2d8/15	L=545	0.07	0.0690,114,96,88					
425.5	1.97	0.69	4d14 2+2 d14	0.39	0.042+2d8/15	L=545	0.07	0.0690,114,96,88																		
[b=1.0;1.0]	455.0	1.97	0.69	4d14 2+2 d14	0.39	0.042+2d8/15	L=545	0.07	0.0690,114,96,88																	
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	M_P= 3			V N/M	V N sis	Staffe	V V/T	cls V V/T	acc	Rif. cmb	daN/cm2											
					r. snell.	Armat. long.	X=549.0									Y=29.0										
					4	s=1,m=1	ok,ok									-90.0	1.97	0.38	4d14 2+2 d14	0.77	0.052+2d8/15	L=365	0.35	0.2591,110,89,89		
					-44.4	1.97	0.38									4d14 2+2 d14	0.77	0.052+2d8/15	L=365	0.35	0.2591,110,89,89					
					-7.0	1.97	0.38									4d14 2+2 d14	0.77	0.052+2d8/15	L=365	0.35	0.2591,110,89,89					
					1.2	1.97	0.38									4d14 2+2 d14	0.73	0.052+2d8/15	L=365	0.35	0.2591,110,89,89					
					46.9	1.97	0.38									4d14 2+2 d14	0.50	0.052+2d8/15	L=365	0.35	0.2591,110,89,89					
92.5	1.97	0.38	4d14 2+2 d14	0.27	0.052+2d8/15	L=365	0.35	0.2591,110,89,89																		

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

			138.1	1.97	0.38	4d14 2+2 d14	0.07	0.052+2d8/15 L=365	0.35	0.2588,110,89,89	
			183.8	1.97	0.38	4d14 2+2 d14	0.24	0.052+2d8/15 L=365	0.35	0.2585,110,89,89	
			229.4	1.97	0.38	4d14 2+2 d14	0.46	0.052+2d8/15 L=365	0.35	0.2585,110,89,89	
			240.0	1.97	0.38	4d14 2+2 d14	0.51	0.042+2d8/15 L=365	0.35	0.2585,110,89,89	
		[b=1.0;1.0]	275.0	1.97	0.38	4d14 2+2 d14	0.51	0.042+2d8/15 L=365	0.35	0.2585,110,89,89	
					M_P= 4	X=1073.0	Y=29.0				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	V N/M	V N sis	Staffe	V V/T cls V V/T acc	Rif. cmb
17	s=1,m=1	ok,ok	-90.0	1.97	0.38	4d14 2+2 d14	0.77	0.052+2d8/15 L=365	0.35	0.2585,104,87,87	
			-44.4	1.97	0.38	4d14 2+2 d14	0.77	0.052+2d8/15 L=365	0.35	0.2585,104,87,87	
			-7.0	1.97	0.38	4d14 2+2 d14	0.77	0.052+2d8/15 L=365	0.35	0.2585,104,87,87	
			1.2	1.97	0.38	4d14 2+2 d14	0.73	0.052+2d8/15 L=365	0.35	0.2585,104,87,87	
			46.9	1.97	0.38	4d14 2+2 d14	0.50	0.052+2d8/15 L=365	0.35	0.2585,104,87,87	
			92.5	1.97	0.38	4d14 2+2 d14	0.27	0.052+2d8/15 L=365	0.35	0.2585,104,87,87	
			138.1	1.97	0.38	4d14 2+2 d14	0.07	0.052+2d8/15 L=365	0.35	0.2590,104,87,87	
			183.8	1.97	0.38	4d14 2+2 d14	0.24	0.052+2d8/15 L=365	0.35	0.2591,104,87,87	
			229.4	1.97	0.38	4d14 2+2 d14	0.46	0.052+2d8/15 L=365	0.35	0.2591,104,87,87	
			240.0	1.97	0.38	4d14 2+2 d14	0.51	0.042+2d8/15 L=365	0.35	0.2591,104,87,87	
		[b=1.0;1.0]	275.0	1.97	0.38	4d14 2+2 d14	0.51	0.042+2d8/15 L=365	0.35	0.2591,104,87,87	
					M_P= 5	X=1355.0	Y=29.0				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	V N/M	V N sis	Staffe	V V/T cls V V/T acc	Rif. cmb
11	s=1,m=1	ok,ok	-90.0	1.97	0.69	4d14 2+2 d14	0.38	0.052+2d8/15 L=545	0.07	0.0685,108,98,90	
			-21.9	1.97	0.69	4d14 2+2 d14	0.38	0.052+2d8/15 L=545	0.07	0.0685,108,98,90	
			-7.0	1.97	0.69	4d14 2+2 d14	0.38	0.052+2d8/15 L=545	0.07	0.0685,108,98,90	
			46.2	1.97	0.69	4d14 2+2 d14	0.30	0.052+2d8/15 L=545	0.07	0.06101,108,98,90	
			114.4	1.97	0.69	4d14 2+2 d14	0.25	0.052+2d8/15 L=545	0.07	0.06101,108,98,90	
			182.5	1.97	0.69	4d14 2+2 d14	0.20	0.052+2d8/15 L=545	0.07	0.06107,108,98,90	
			250.6	1.97	0.69	4d14 2+2 d14	0.19	0.052+2d8/15 L=545	0.07	0.06101,108,98,90	
			318.8	1.97	0.69	4d14 2+2 d14	0.22	0.042+2d8/15 L=545	0.07	0.0685,108,98,90	
			386.9	1.97	0.69	4d14 2+2 d14	0.33	0.042+2d8/15 L=545	0.07	0.0688,108,98,90	
			425.5	1.97	0.69	4d14 2+2 d14	0.39	0.042+2d8/15 L=545	0.07	0.0688,108,98,90	
		[b=1.0;1.0]	455.0	1.97	0.69	4d14 2+2 d14	0.39	0.042+2d8/15 L=545	0.07	0.0688,108,98,90	
					M_P= 6	X=1637.0	Y=29.0				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	V N/M	V N sis	Staffe	V V/T cls V V/T acc	Rif. cmb
6	s=1,m=1	ok,ok	-90.0	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.67	0.062+2d8/15 L=365	0.29	0.1988,86,108,101	
			-44.4	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.68	0.062+2d8/15 L=365	0.29	0.1988,86,108,101	
			-7.0	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.68	0.052+2d8/15 L=365	0.29	0.1988,86,108,101	
			1.2	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.64	0.052+2d8/15 L=365	0.29	0.1988,86,108,101	
			46.9	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.42	0.052+2d8/15 L=365	0.29	0.1992,86,108,101	
			92.5	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.22	0.052+2d8/15 L=365	0.29	0.1989,86,108,101	
			138.1	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.15	0.052+2d8/15 L=365	0.29	0.19115,86,108,101	
			183.8	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.25	0.052+2d8/15 L=365	0.29	0.1989,86,108,101	
			229.4	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.47	0.052+2d8/15 L=365	0.29	0.1988,86,108,101	
			240.0	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.53	0.052+2d8/15 L=365	0.29	0.1988,86,108,101	
		[b=1.0;1.0]	275.0	1.97	0.39	4d14 2+2 d14	0.53	0.052+2d8/15 L=365	0.29	0.1988,86,108,101	
					M_P= 7	X=549.0	Y=149.0				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	V N/M	V N sis	Staffe	V V/T cls V V/T acc	Rif. cmb
3	s=1,m=1	ok,ok	-90.0	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.63	0.132+2d8/15 L=365	0.21	0.1687,111,97,92	
			-44.4	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.63	0.132+2d8/15 L=365	0.21	0.1687,111,97,92	
			-7.0	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.63	0.132+2d8/15 L=365	0.21	0.1687,111,97,92	
			1.2	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.60	0.132+2d8/15 L=365	0.21	0.1687,111,97,92	
			46.9	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.43	0.122+2d8/15 L=365	0.21	0.1691,111,97,92	
			92.5	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.28	0.122+2d8/15 L=365	0.21	0.1685,111,97,92	
			138.1	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.14	0.122+2d8/15 L=365	0.21	0.1690,111,97,92	
			183.8	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.14	0.122+2d8/15 L=365	0.21	0.16116,111,97,92	
			229.4	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.25	0.122+2d8/15 L=365	0.21	0.16116,111,97,92	
			240.0	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.28	0.122+2d8/15 L=365	0.21	0.16116,111,97,92	
		[b=1.0;1.0]	275.0	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.28	0.122+2d8/15 L=365	0.21	0.16116,111,97,92	
		55	275.0	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.27	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71103,88,86,86	
			275.0	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.27	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71103,88,86,86	
			281.6	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.30	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71 87,88,86,86	
			288.1	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.36	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71 91,88,92,86	
			294.7	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.43	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71 91,88,92,86	
			301.2	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.50	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71 88,88,92,86	
			302.5	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.52	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71 88,88,92,86	
			307.8	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.52	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71 88,88,92,86	
			314.4	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.52	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71 88,88,92,86	
			320.9	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.52	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71 88,88,92,86	
		[b=1.0;1.0]	327.5	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.52	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71 88,88,92,86	
					M_P= 8	X=1073.0	Y=149.0				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	V N/M	V N sis	Staffe	V V/T cls V V/T acc	Rif. cmb
16	s=1,m=1	ok,ok	-90.0	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.63	0.132+2d8/15 L=365	0.21	0.1689,101,95,86	
			-44.4	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.63	0.132+2d8/15 L=365	0.21	0.1689,101,95,86	
			-7.0	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.63	0.132+2d8/15 L=365	0.21	0.1689,101,95,86	
			1.2	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.60	0.132+2d8/15 L=365	0.21	0.1689,101,95,86	
			46.9	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.43	0.122+2d8/15 L=365	0.21	0.1685,101,95,86	
			92.5	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.28	0.122+2d8/15 L=365	0.21	0.1691,101,95,86	
			138.1	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.14	0.122+2d8/15 L=365	0.21	0.1688,101,95,86	
			183.8	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.14	0.122+2d8/15 L=365	0.21	0.16106,101,95,86	

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO

Fascicolo dei calcoli delle strutture

			229.4	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.25	0.122+2d8/15 L=365	0.21	0.16106,101,95,86	
			240.0	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.28	0.122+2d8/15 L=365	0.21	0.16106,101,95,86	
	[b=1.0;1.0]		275.0	1.97	0.66	4d14 2+2 d14	0.28	0.122+2d8/15 L=365	0.21	0.16106,101,95,86	
58	s=1,m=1	ok,ok	275.0	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.27	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71109,90,92,92	
			275.5	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.27	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71109,90,92,92	
			281.6	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.30	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71 89,90,92,92	
			288.1	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.36	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71 85,90,86,92	
			294.7	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.43	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71 85,90,86,92	
			301.2	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.50	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71 90,90,86,92	
			302.5	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.52	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71 90,90,86,92	
			307.8	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.52	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71 90,90,86,92	
			314.4	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.52	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71 90,90,86,92	
			320.9	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.52	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71 90,90,86,92	
	[b=1.0;1.0]		327.5	1.97	0.07	4d14 2+2 d14	0.52	0.07 2+2d8/15 L=52	1.00	0.71 90,90,86,92	
					M_P= 9	X=-15.0	Y=529.5				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	V N/M	V N sis	Staffe	V V/T cls V V/T acc	Rif. cmb
54	s=2,m=1	ok,ok	-90.0	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.68	0.032+2d8/15 L=365	0.18	0.1790,111,113,97	
			-44.4	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.68	0.032+2d8/15 L=365	0.18	0.1790,111,113,97	
			-7.0	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.68	0.032+2d8/15 L=365	0.18	0.1790,111,113,97	
			1.2	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.66	0.032+2d8/15 L=365	0.18	0.1790,111,113,97	
			46.9	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.54	0.032+2d8/15 L=365	0.18	0.1790,111,113,97	
			92.5	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.42	0.032+2d8/15 L=365	0.18	0.1790,111,113,97	
			138.1	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.30	0.032+2d8/15 L=365	0.18	0.1790,111,113,97	
			183.8	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.18	0.022+2d8/15 L=365	0.18	0.1790,111,113,97	
			229.4	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.09	0.022+2d8/15 L=365	0.18	0.17109,111,113,97	
			240.0	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.10	0.022+2d8/15 L=365	0.18	0.17109,111,113,97	
	[b=1.0;1.0]		275.0	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.10	0.022+2d8/15 L=365	0.18	0.17109,111,113,97	
					M_P= 10	X=549.0	Y=529.5				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	V N/M	V N sis	Staffe	V V/T cls V V/T acc	Rif. cmb
2	s=2,m=1	ok,ok	-90.0	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.47	0.082+2d8/15 L=365	0.10	0.1087,93,111,88	
			-75.0	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.47	0.082+2d8/15 L=365	0.10	0.1087,93,111,88	
			-44.4	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.42	0.072+2d8/15 L=365	0.10	0.1087,93,111,88	
			1.2	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.35	0.072+2d8/15 L=365	0.10	0.1087,93,111,88	
			46.9	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.28	0.072+2d8/15 L=365	0.10	0.1087,93,111,88	
			92.5	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.21	0.072+2d8/15 L=365	0.10	0.1087,93,111,88	
			138.1	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.14	0.072+2d8/15 L=365	0.10	0.1086,93,111,88	
			183.8	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.11	0.072+2d8/15 L=365	0.10	0.1086,93,111,88	
			229.4	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.15	0.072+2d8/15 L=365	0.10	0.10116,93,111,88	
			240.0	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.17	0.072+2d8/15 L=365	0.10	0.10116,93,111,88	
	[b=1.0;1.0]		275.0	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.17	0.072+2d8/15 L=365	0.10	0.10116,93,111,88	
123	s=1,m=1	ok,ok	275.0	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.22	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19116,105,113,113	
			281.6	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.22	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19116,105,113,113	
			288.1	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.22	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19116,105,113,113	
			294.7	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.22	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19116,105,113,113	
			295.0	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.22	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19116,105,113,113	
			301.2	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.22	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19116,105,113,113	
			302.5	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.23	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19116,105,113,113	
			307.8	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.23	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19116,105,113,113	
			314.4	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.23	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19116,105,113,113	
			320.9	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.23	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19116,105,113,113	
	[b=1.0;1.0]		327.5	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.23	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19116,105,113,113	
					M_P= 11	X=1073.0	Y=529.5				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	V N/M	V N sis	Staffe	V V/T cls V V/T acc	Rif. cmb
15	s=2,m=1	ok,ok	-90.0	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.47	0.082+2d8/15 L=365	0.10	0.1089,99,101,90	
			-75.0	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.47	0.082+2d8/15 L=365	0.10	0.1089,99,101,90	
			-44.4	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.42	0.072+2d8/15 L=365	0.10	0.1089,99,101,90	
			1.2	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.35	0.072+2d8/15 L=365	0.10	0.1089,99,101,90	
			46.9	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.28	0.072+2d8/15 L=365	0.10	0.1089,99,101,90	
			92.5	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.21	0.072+2d8/15 L=365	0.10	0.1089,99,101,90	
			138.1	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.14	0.072+2d8/15 L=365	0.10	0.1092,99,101,90	
			183.8	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.11	0.072+2d8/15 L=365	0.10	0.1092,99,101,90	
			229.4	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.15	0.072+2d8/15 L=365	0.10	0.10106,99,101,90	
			240.0	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.17	0.072+2d8/15 L=365	0.10	0.10106,99,101,90	
	[b=1.0;1.0]		275.0	0.99	0.59	4d14 8+0 d14	0.17	0.072+2d8/15 L=365	0.10	0.10106,99,101,90	
124	s=1,m=1	ok,ok	275.0	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.22	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19106,115,107,107	
			281.6	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.22	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19106,115,107,107	
			288.1	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.22	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19106,115,107,107	
			294.7	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.22	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19106,115,107,107	
			295.0	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.22	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19106,115,107,107	
			301.2	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.22	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19106,115,107,107	
			302.5	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.23	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19106,115,107,107	
			307.8	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.23	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19106,115,107,107	
			314.4	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.23	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19106,115,107,107	
			320.9	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.23	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19106,115,107,107	
	[b=1.0;1.0]		327.5	1.97	0.11	4d14 2+2 d14	0.23	0.13 2+2d8/15 L=52	0.22	0.19106,115,107,107	
					M_P= 12	X=1637.0	Y=529.5				
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	V N/M	V N sis	Staffe	V V/T cls V V/T acc	Rif. cmb
7	s=2,m=1	ok,ok	-90.0	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.68	0.032+2d8/15 L=365	0.18	0.1788,101,107,95	

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO

Fascicolo dei calcoli delle strutture

			-44.4	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.68	0.032+2d8/15 L=365	0.18	0.1788,101,107,95	
			-7.0	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.68	0.032+2d8/15 L=365	0.18	0.1788,101,107,95	
			1.2	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.66	0.032+2d8/15 L=365	0.18	0.1788,101,107,95	
			46.9	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.54	0.032+2d8/15 L=365	0.18	0.1788,101,107,95	
			92.5	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.42	0.032+2d8/15 L=365	0.18	0.1788,101,107,95	
			138.1	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.30	0.032+2d8/15 L=365	0.18	0.1788,101,107,95	
			183.8	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.18	0.022+2d8/15 L=365	0.18	0.1788,101,107,95	
			229.4	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.09	0.022+2d8/15 L=365	0.18	0.17103,101,107,95	
			240.0	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.10	0.022+2d8/15 L=365	0.18	0.17103,101,107,95	
		[b=1.0;1.0]	275.0	0.99	0.39	4d14 8+0 d14	0.10	0.022+2d8/15 L=365	0.18	0.17103,101,107,95	
			M_P= 13			X=-15.0			Y=973.5		
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	V N/M	V N sis	Staffe	V V/T cls V V/T acc	Rif. cmb
14	s=1,m=1	ok,ok	-90.0	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.55	0.052+2d8/15 L=365	0.17	0.1297,116,92,88	
			-44.4	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.55	0.052+2d8/15 L=365	0.17	0.1297,116,92,88	
			-7.0	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.55	0.042+2d8/15 L=365	0.17	0.1297,116,92,88	
			1.2	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.52	0.042+2d8/15 L=365	0.17	0.1297,116,92,88	
			46.9	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.40	0.042+2d8/15 L=365	0.17	0.1297,116,92,88	
			92.5	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.28	0.042+2d8/15 L=365	0.17	0.1297,116,92,88	
			138.1	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.18	0.042+2d8/15 L=365	0.17	0.1297,116,92,88	
			183.8	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.12	0.042+2d8/15 L=365	0.17	0.12113,116,92,88	
			229.4	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.22	0.042+2d8/15 L=365	0.17	0.12116,116,92,88	
			240.0	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.25	0.042+2d8/15 L=365	0.17	0.12116,116,92,88	
		[b=1.0;1.0]	275.0	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.25	0.042+2d8/15 L=365	0.17	0.12116,116,92,88	
			M_P= 14			X=549.0			Y=973.5		
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	V N/M	V N sis	Staffe	V V/T cls V V/T acc	Rif. cmb
14	s=10,m=1	ok,ok	-90.0	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.89	0.092+2d8/15 L=365	0.22	0.18 95,92,87,92	
			-44.4	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.89	0.092+2d8/15 L=365	0.22	0.18 95,92,87,92	
			-7.0	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.89	0.092+2d8/15 L=365	0.22	0.18 95,92,87,92	
			1.2	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.86	0.092+2d8/15 L=365	0.22	0.18 95,92,87,92	
			46.9	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.67	0.082+2d8/15 L=365	0.22	0.18 95,92,87,92	
			92.5	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.49	0.082+2d8/15 L=365	0.22	0.18100,92,87,92	
			138.1	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.33	0.082+2d8/15 L=365	0.22	0.18 97,92,87,92	
			183.8	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.19	0.082+2d8/15 L=365	0.22	0.18 94,92,87,92	
			229.4	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.24	0.082+2d8/15 L=365	0.22	0.18115,92,87,92	
			240.0	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.27	0.082+2d8/15 L=365	0.22	0.18115,92,87,92	
		[b=1.0;1.0]	275.0	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.27	0.082+2d8/15 L=365	0.22	0.18115,92,87,92	
		53s=10,m=1	275.0	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.23	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52100,99,97,97	
			275.5	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.23	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52100,99,97,97	
			281.6	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.28	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52100,99,97,97	
			288.1	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.33	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52100,99,97,97	
			294.7	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.39	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52 95,99,97,97	
			301.2	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.45	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52 95,99,97,97	
			302.5	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.47	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52 95,99,97,97	
			307.8	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.47	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52 95,99,97,97	
			314.4	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.47	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52 95,99,97,97	
			320.9	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.47	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52 95,99,97,97	
		[b=1.0;1.0]	327.5	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.47	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52 95,99,97,97	
			M_P= 15			X=1073.0			Y=973.5		
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	V N/M	V N sis	Staffe	V V/T cls V V/T acc	Rif. cmb
13	s=10,m=1	ok,ok	-90.0	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.89	0.092+2d8/15 L=365	0.22	0.18 97,86,89,86	
			-44.4	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.89	0.092+2d8/15 L=365	0.22	0.18 97,86,89,86	
			-7.0	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.89	0.092+2d8/15 L=365	0.22	0.18 97,86,89,86	
			1.2	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.86	0.092+2d8/15 L=365	0.22	0.18 97,86,89,86	
			46.9	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.67	0.082+2d8/15 L=365	0.22	0.18 97,86,89,86	
			92.5	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.49	0.082+2d8/15 L=365	0.22	0.18 94,86,89,86	
			138.1	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.33	0.082+2d8/15 L=365	0.22	0.18 95,86,89,86	
			183.8	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.19	0.082+2d8/15 L=365	0.22	0.18100,86,89,86	
			229.4	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.24	0.082+2d8/15 L=365	0.22	0.18105,86,89,86	
			240.0	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.27	0.082+2d8/15 L=365	0.22	0.18105,86,89,86	
		[b=1.0;1.0]	275.0	1.54	0.59	4d14 2+4 d14	0.27	0.082+2d8/15 L=365	0.22	0.18105,86,89,86	
		60s=10,m=1	275.0	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.23	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52 94,93,95,95	
			275.5	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.23	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52 94,93,95,95	
			281.6	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.28	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52 94,93,95,95	
			288.1	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.33	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52 94,93,95,95	
			294.7	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.39	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52 97,93,95,95	
			301.2	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.45	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52 97,93,95,95	
			302.5	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.47	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52 97,93,95,95	
			307.8	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.47	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52 97,93,95,95	
			314.4	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.47	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52 97,93,95,95	
			320.9	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.47	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52 97,93,95,95	
		[b=1.0;1.0]	327.5	1.54	0.06	4d14 2+4 d14	0.47	0.05 2+2d8/15 L=52	0.60	0.52 97,93,95,95	
			M_P= 16			X=1637.0			Y=973.5		
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	V N/M	V N sis	Staffe	V V/T cls V V/T acc	Rif. cmb
1	s=1,m=1	ok,ok	-90.0	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.55	0.052+2d8/15 L=365	0.17	0.1295,106,86,90	
			-44.4	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.55	0.052+2d8/15 L=365	0.17	0.1295,106,86,90	
			-7.0	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.55	0.042+2d8/15 L=365	0.17	0.1295,106,86,90	
			1.2	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.52	0.042+2d8/15 L=365	0.17	0.1295,106,86,90	
			46.9	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.40	0.042+2d8/15 L=365	0.17	0.1295,106,86,90	

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

			92.5	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.28	0.042+2d8/15 L=365	0.17	0.1295,106,86,90	
			138.1	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.18	0.042+2d8/15 L=365	0.17	0.1295,106,86,90	
			183.8	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.12	0.042+2d8/15 L=365	0.17	0.12107,106,86,90	
			229.4	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.22	0.042+2d8/15 L=365	0.17	0.12106,106,86,90	
			240.0	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.25	0.042+2d8/15 L=365	0.17	0.12106,106,86,90	
		[b=1.0;1.0]	275.0	1.97	0.44	4d14 2+2 d14	0.25	0.042+2d8/15 L=365	0.17	0.12106,106,86,90	
			M_P= 17		X=-15.0Y=1331.0						
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	V N/M	V N sis	Staffe	V V/T cls V V/T acc	Rif. cmb
63	s=1,m=1	ok,ok	-90.0	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.44	0.042+2d8/15 L=365	0.32	0.21100,99,116,116	
			-44.4	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.44	0.042+2d8/15 L=365	0.32	0.21100,99,116,116	
			-7.0	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.44	0.042+2d8/15 L=365	0.32	0.21100,99,116,116	
			1.2	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.42	0.042+2d8/15 L=365	0.32	0.21100,99,116,116	
			46.9	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.28	0.042+2d8/15 L=365	0.32	0.2196,99,116,116	
			92.5	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.16	0.042+2d8/15 L=365	0.32	0.2193,99,116,116	
			138.1	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.12	0.042+2d8/15 L=365	0.32	0.21105,99,116,116	
			183.8	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.17	0.032+2d8/15 L=365	0.32	0.21107,99,116,116	
			229.4	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.29	0.032+2d8/15 L=365	0.32	0.21100,99,116,116	
			240.0	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.32	0.032+2d8/15 L=365	0.32	0.21100,99,116,116	
		[b=1.0;1.0]	275.0	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.32	0.032+2d8/15 L=365	0.32	0.21100,99,116,116	
			M_P= 18		X=267.0Y=1331.0						
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	V N/M	V N sis	Staffe	V V/T cls V V/T acc	Rif. cmb
8	s=1,m=1	ok,ok	-90.0	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.34	0.062+2d8/15 L=545	0.07	0.05116,115,103,103	
			-21.9	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.34	0.062+2d8/15 L=545	0.07	0.05116,115,103,103	
			-7.0	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.34	0.062+2d8/15 L=545	0.07	0.05116,115,103,103	
			46.2	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.30	0.062+2d8/15 L=545	0.07	0.05116,115,103,103	
			114.4	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.26	0.062+2d8/15 L=545	0.07	0.05116,115,103,103	
			182.5	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.21	0.062+2d8/15 L=545	0.07	0.05116,115,103,103	
			250.6	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.19	0.052+2d8/15 L=545	0.07	0.05116,115,103,103	
			318.8	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.19	0.052+2d8/15 L=545	0.07	0.05116,115,103,103	
			386.9	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.23	0.052+2d8/15 L=545	0.07	0.0597,115,103,103	
			425.5	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.27	0.052+2d8/15 L=545	0.07	0.0597,115,103,103	
		[b=1.0;1.0]	455.0	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.27	0.052+2d8/15 L=545	0.07	0.0597,115,103,103	
			M_P= 19		X=549.0Y=1331.0						
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	V N/M	V N sis	Staffe	V V/T cls V V/T acc	Rif. cmb
59	s=1,m=1	ok,ok	-90.0	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.49	0.042+2d8/15 L=365	0.30	0.1994,97,115,99	
			-44.4	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.49	0.042+2d8/15 L=365	0.30	0.1994,97,115,99	
			-7.0	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.49	0.042+2d8/15 L=365	0.30	0.1994,97,115,99	
			1.2	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.46	0.042+2d8/15 L=365	0.30	0.1994,97,115,99	
			46.9	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.30	0.042+2d8/15 L=365	0.30	0.1994,97,115,99	
			92.5	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.17	0.042+2d8/15 L=365	0.30	0.19100,97,115,99	
			138.1	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.10	0.042+2d8/15 L=365	0.30	0.19110,97,115,99	
			183.8	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.21	0.032+2d8/15 L=365	0.30	0.19114,97,115,99	
			229.4	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.33	0.032+2d8/15 L=365	0.30	0.1998,97,115,99	
			240.0	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.37	0.032+2d8/15 L=365	0.30	0.1994,97,115,99	
		[b=1.0;1.0]	275.0	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.37	0.032+2d8/15 L=365	0.30	0.1994,97,115,99	
			M_P= 20		X=1073.0Y=1331.0						
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	V N/M	V N sis	Staffe	V V/T cls V V/T acc	Rif. cmb
12	s=1,m=1	ok,ok	-90.0	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.49	0.042+2d8/15 L=365	0.30	0.19100,95,105,93	
			-44.4	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.49	0.042+2d8/15 L=365	0.30	0.19100,95,105,93	
			-7.0	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.49	0.042+2d8/15 L=365	0.30	0.19100,95,105,93	
			1.2	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.46	0.042+2d8/15 L=365	0.30	0.19100,95,105,93	
			46.9	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.30	0.042+2d8/15 L=365	0.30	0.19100,95,105,93	
			92.5	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.17	0.042+2d8/15 L=365	0.30	0.1994,95,105,93	
			138.1	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.10	0.042+2d8/15 L=365	0.30	0.19104,95,105,93	
			183.8	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.21	0.032+2d8/15 L=365	0.30	0.19108,95,105,93	
			229.4	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.33	0.032+2d8/15 L=365	0.30	0.1996,95,105,93	
			240.0	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.37	0.032+2d8/15 L=365	0.30	0.19100,95,105,93	
		[b=1.0;1.0]	275.0	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.37	0.032+2d8/15 L=365	0.30	0.19100,95,105,93	
			M_P= 21		X=1355.0Y=1331.0						
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	V N/M	V N sis	Staffe	V V/T cls V V/T acc	Rif. cmb
10	s=1,m=1	ok,ok	-90.0	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.34	0.062+2d8/15 L=545	0.07	0.05106,105,109,109	
			-21.9	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.34	0.062+2d8/15 L=545	0.07	0.05106,105,109,109	
			-7.0	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.34	0.062+2d8/15 L=545	0.07	0.05106,105,109,109	
			46.2	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.30	0.062+2d8/15 L=545	0.07	0.05106,105,109,109	
			114.4	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.26	0.062+2d8/15 L=545	0.07	0.05106,105,109,109	
			182.5	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.21	0.062+2d8/15 L=545	0.07	0.05106,105,109,109	
			250.6	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.19	0.052+2d8/15 L=545	0.07	0.05106,105,109,109	
			318.8	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.19	0.052+2d8/15 L=545	0.07	0.05106,105,109,109	
			386.9	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.23	0.052+2d8/15 L=545	0.07	0.0595,105,109,109	
			425.5	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.27	0.052+2d8/15 L=545	0.07	0.0595,105,109,109	
		[b=1.0;1.0]	455.0	1.97	0.81	4d14 2+2 d14	0.27	0.052+2d8/15 L=545	0.07	0.0595,105,109,109	
			M_P= 22		X=1637.0Y=1331.0						
Pilas.	Note	Stato	Quota	%Af	r. snell.	Armat. long.	V N/M	V N sis	Staffe	V V/T cls V V/T acc	Rif. cmb
9	s=1,m=1	ok,ok	-90.0	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.44	0.042+2d8/15 L=365	0.32	0.2194,93,106,106	
			-44.4	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.44	0.042+2d8/15 L=365	0.32	0.2194,93,106,106	
			-7.0	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.44	0.042+2d8/15 L=365	0.32	0.2194,93,106,106	
			1.2	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.42	0.042+2d8/15 L=365	0.32	0.2194,93,106,106	
			46.9	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.28	0.042+2d8/15 L=365	0.32	0.2198,93,106,106	

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	92.5	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.16	0.042+2d8/15 L=365	0.32	0.2199,93,106,106
	138.1	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.12	0.042+2d8/15 L=365	0.32	0.21115,93,106,106
	183.8	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.17	0.032+2d8/15 L=365	0.32	0.21113,93,106,106
	229.4	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.29	0.032+2d8/15 L=365	0.32	0.2194,93,106,106
	240.0	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.32	0.032+2d8/15 L=365	0.32	0.2194,93,106,106
[b=1.0;1.0]	275.0	1.97	0.33	4d14 2+2 d14	0.32	0.032+2d8/15 L=365	0.32	0.2194,93,106,106

Pilas.	%Af	r. snell.	V N/M	V N sis	V V/T cls	V V/T acc
	1.97	0.81	0.89	0.13	1.00	0.71

Nodo	Conf.	Stato	Pilas.	Diam st mm	Passo cm	n. br. 2	Bj2 cm	Hjc2 cm	n. br. 3	Bj3 cm	Hjc3 cm	V. 7.4.8	V. Ash	7.4.10	Rif. cmb
105	NO	ok	52	8	15.0	2	25.0	16.0	2	25.0	16.0	0.0	0.0	NR	0,0
107	NO	ok	54	8	15.0	2	75.0	16.0	2	25.0	66.0	0.0	0.0	NR	0,0
111	NO	ok	63	8	15.0	2	25.0	16.0	2	25.0	16.0	0.0	0.0	NR	0,0
115	NO	ok	59	8	15.0	2	25.0	16.0	2	25.0	16.0	0.0	0.0	NR	0,0
117	NO	ok	31	8	15.0	2	25.0	31.0	2	37.5	16.0	0.0	0.0	NR	0,0
119	NO	ok	2	8	15.0	2	75.0	16.0	2	25.0	66.0	0.0	0.0	NR	0,0
123	NO	ok	3	8	15.0	2	25.0	16.0	2	25.0	16.0	0.0	0.0	NR	0,0
125	NO	ok	4	8	15.0	2	25.0	16.0	2	25.0	16.0	0.0	0.0	NR	0,0
128	NO	ok	6	8	15.0	2	25.0	16.0	2	25.0	16.0	0.0	0.0	NR	0,0
129	NO	ok	7	8	15.0	2	75.0	16.0	2	25.0	66.0	0.0	0.0	NR	0,0
130	NO	ok	14	8	15.0	2	25.0	16.0	2	25.0	16.0	0.0	0.0	NR	0,0
131	NO	ok	9	8	15.0	2	25.0	16.0	2	25.0	16.0	0.0	0.0	NR	0,0
134	NO	ok	12	8	15.0	2	25.0	16.0	2	25.0	16.0	0.0	0.0	NR	0,0
135	NO	ok	13	8	15.0	2	25.0	31.0	2	37.5	16.0	0.0	0.0	NR	0,0
136	NO	ok	15	8	15.0	2	75.0	16.0	2	25.0	66.0	0.0	0.0	NR	0,0
137	NO	ok	1	8	15.0	2	25.0	16.0	2	25.0	16.0	0.0	0.0	NR	0,0
138	NO	ok	16	8	15.0	2	25.0	16.0	2	25.0	16.0	0.0	0.0	NR	0,0
139	NO	ok	17	8	15.0	2	25.0	16.0	2	25.0	16.0	0.0	0.0	NR	0,0
153	NO	ok	58	8	15.0	2	25.0	16.0	2	37.5	16.0	0.0	0.0	NR	0,0
154	NO	ok	53	8	15.0	2	25.0	31.0	2	40.0	16.0	0.0	0.0	NR	0,0
155	NO	ok	123	8	15.0	2	25.0	16.0	2	37.5	16.0	0.0	0.0	NR	0,0
156	NO	ok	55	8	15.0	2	25.0	16.0	2	37.5	16.0	0.0	0.0	NR	0,0
157	NO	ok	124	8	15.0	2	25.0	16.0	2	37.5	16.0	0.0	0.0	NR	0,0
158	NO	ok	60	8	15.0	2	25.0	31.0	2	40.0	16.0	0.0	0.0	NR	0,0

Nodo	Passo	V. 7.4.8	V. Ash
	15.00	0.0	0.0

Trave	Note	Pos. cm	%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	M _T =5 x/d	Z=-90.0 V N/M	P=1 V V/T cls	P=6 V V/T acc	Staffe L=cm	Rif. cmb
68	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.02	2d10/30 L=81	92,41,9
		5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.02	2d10/30 L=81	92,41,111
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.02	2d10/30 L=81	92,41,111
		12.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.02	2d10/30 L=81	92,41,111
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.01	2d10/30 L=81	92,41,111
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.08	0.01	2d10/30 L=81	92,41,111
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.08	7.97e-03	2d10/30 L=81	92,3,111
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	9.76e-03	2d10/30 L=81	92,3,110
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.01	2d10/30 L=81	92,3,110
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.02	2d10/30 L=81	92,3,3
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.02	2d10/30 L=81	92,3,3
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.03	2d10/30 L=81	92,3,3
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.03	2d10/30 L=81	92,3,3
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.11	0.03	2d10/30 L=81	92,3,3
		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.11	0.04	2d10/30 L=81	92,3,3
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.11	0.04	2d10/30 L=81	92,3,3
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.11	0.05	2d10/30 L=81	92,3,3
		94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.19	0.12	0.05	2d10/30 L=81	92,3,3
86	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.19	0.11	0.05	2d10/30 L=94	92,41,4
		5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.11	0.04	2d10/30 L=94	92,41,4
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.10	0.04	2d10/30 L=94	92,41,4
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.10	0.03	2d10/30 L=94	92,41,4
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.03	2d10/30 L=94	92,41,91
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.03	2d10/30 L=94	92,41,91
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.02	2d10/30 L=94	92,41,91
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.02	2d10/30 L=94	92,3,91
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.08	0.02	2d10/30 L=94	92,3,91
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.08	0.01	2d10/30 L=94	92,3,91
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.08	0.01	2d10/30 L=94	92,41,90
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.08	0.02	2d10/30 L=94	92,41,90
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.09	0.02	2d10/30 L=94	92,41,90

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.09	0.02	2d10/30 L=94	92,41,90
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.03	2d10/30 L=94	92,41,90
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.03	2d10/30 L=94	92,41,15
		94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.04	2d10/30 L=94	92,41,15
87	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.09	0.09	2d10/30 L=81	92,3,3
	s=8,m=1	5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.08	0.08	2d10/30 L=81	92,3,3
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.08	0.08	2d10/30 L=81	92,3,3
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.08	0.07	2d10/30 L=81	92,3,3
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.07	0.07	2d10/30 L=81	92,3,3
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.07	0.06	2d10/30 L=81	92,3,3
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.06	0.05	2d10/30 L=81	92,3,3
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.06	0.05	2d10/30 L=81	92,3,3
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.06	0.04	2d10/30 L=81	92,116,3
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.04	2d10/30 L=81	92,116,92
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.03	2d10/30 L=81	92,116,92
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.03	2d10/30 L=81	92,116,92
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.03	2d10/30 L=81	92,116,92
		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.04	0.02	2d10/30 L=81	92,116,92
		81.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.04	0.02	2d10/30 L=81	92,116,92
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.04	0.02	2d10/30 L=81	92,116,92
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.04	0.02	2d10/30 L=81	92,110,89
		94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.04	0.02	2d10/30 L=81	92,110,89
75	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.06	0.05	2d10/30 L=81	92,87,92
	s=8,m=1	5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.06	0.04	2d10/30 L=81	92,87,92
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.06	0.04	2d10/30 L=81	92,87,92
		12.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.06	0.04	2d10/30 L=81	92,87,92
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.04	2d10/30 L=81	92,87,92
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.03	2d10/30 L=81	92,87,92
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.03	2d10/30 L=81	92,87,92
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.04	0.03	2d10/30 L=81	92,87,92
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.04	0.03	2d10/30 L=81	92,87,89
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.04	0.03	2d10/30 L=81	92,87,89
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.04	0.04	2d10/30 L=81	92,4,89
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.04	0.04	2d10/30 L=81	92,4,89
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.05	0.04	2d10/30 L=81	92,4,89
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.05	0.05	2d10/30 L=81	92,4,89
		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.05	0.05	2d10/30 L=81	92,4,89
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.06	0.05	2d10/30 L=81	92,4,89
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.06	0.06	2d10/30 L=81	92,4,89
		94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.07	0.06	2d10/30 L=81	92,4,89
94	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.11	0.06	2d10/30 L=94	87,87,88
	s=8,m=1	5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.11	0.06	2d10/30 L=94	87,87,88
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.10	0.06	2d10/30 L=94	87,87,88
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.10	0.05	2d10/30 L=94	87,87,88
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.10	0.05	2d10/30 L=94	87,87,88
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.10	0.05	2d10/30 L=94	87,87,88
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.09	0.04	2d10/30 L=94	87,87,88
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.09	0.04	2d10/30 L=94	87,87,88
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.09	0.03	2d10/30 L=94	87,87,88
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.09	0.03	2d10/30 L=94	87,87,88
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.08	0.03	2d10/30 L=94	91,87,88
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.08	0.03	2d10/30 L=94	91,87,85
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.08	0.03	2d10/30 L=94	91,87,85
		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.08	0.03	2d10/30 L=94	91,3,85
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.08	0.04	2d10/30 L=94	91,3,85
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.08	0.04	2d10/30 L=94	91,3,85
		94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.09	0.04	2d10/30 L=94	91,3,85
95	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.10	0.06	2d10/30 L=81	87,3,88
	s=8,m=1	5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.10	0.06	2d10/30 L=81	105,3,88
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.09	0.05	2d10/30 L=81	105,3,88
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.09	0.05	2d10/30 L=81	105,3,88
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.09	0.05	2d10/30 L=81	105,3,88
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.08	0.04	2d10/30 L=81	103,3,88
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.08	0.04	2d10/30 L=81	103,3,88
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.08	0.04	2d10/30 L=81	103,3,88
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.08	0.03	2d10/30 L=81	87,87,88
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.07	0.03	2d10/30 L=81	87,87,88
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.07	0.03	2d10/30 L=81	87,87,88
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.07	0.02	2d10/30 L=81	87,87,88
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.07	0.03	2d10/30 L=81	87,3,85
		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.07	0.03	2d10/30 L=81	87,3,85
		81.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.07	0.03	2d10/30 L=81	87,3,85
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.07	0.03	2d10/30 L=81	87,3,85
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.08	0.04	2d10/30 L=81	87,3,85
		94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.08	0.04	2d10/30 L=81	105,3,85
73	ok,ok	0.0	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.10	0.09	0.07	2d10/30 L=85	91,42,90
	s=18,m=1	6.1	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.10	0.09	0.07	2d10/30 L=85	91,42,90
		12.2	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.10	0.09	0.07	2d10/30 L=85	91,42,90

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		61.8	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.12	0.07	0.05	2d10/30 L=82 85,88,92
		66.9	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.12	0.07	0.05	2d10/30 L=82 85,88,92
		72.0	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.13	0.06	0.05	2d10/30 L=82 85,88,92
		77.2	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.13	0.06	0.05	2d10/30 L=82 85,88,92
		82.3	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.13	0.06	0.04	2d10/30 L=82 85,88,92
30	ok,ok	0.0	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.13	0.10	0.09	2d10/30 L=85 85,42,42
	s=18,m=1	6.1	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.13	0.10	0.09	2d10/30 L=85 85,42,42
		12.2	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.13	0.10	0.09	2d10/30 L=85 85,42,42
		18.3	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.13	0.10	0.08	2d10/30 L=85 85,42,42
		24.3	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.13	0.10	0.08	2d10/30 L=85 85,42,42
		30.4	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.13	0.10	0.08	2d10/30 L=85 85,42,88
		36.5	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.13	0.10	0.08	2d10/30 L=85 85,42,88
		42.6	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.13	0.10	0.08	2d10/30 L=85 85,42,88
		48.7	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.13	0.10	0.08	2d10/30 L=85 85,42,88
		54.8	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.13	0.10	0.08	2d10/30 L=85 85,42,88
		60.8	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.13	0.09	0.08	2d10/30 L=85 85,42,88
		66.9	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.13	0.09	0.08	2d10/30 L=85 85,42,88
		73.0	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.14	0.09	0.07	2d10/30 L=85 85,42,88
		79.1	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.14	0.09	0.07	2d10/30 L=85 85,42,88
		84.8	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.14	0.09	0.07	2d10/30 L=85 85,42,88
		85.2	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.14	0.09	0.07	2d10/30 L=85 85,42,88
		91.3	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.14	0.09	0.07	2d10/30 L=85 85,42,88
		97.3	0.38	6.2	6.2	0.0	0.11	0.14	0.09	0.07	2d10/30 L=85 85,42,88
79	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.08	0.04	2d10/30 L=81 115,3,91
	s=8,m=1	5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.08	0.04	2d10/30 L=81 89,3,91
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.07	0.03	2d10/30 L=81 89,3,91
		12.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.07	0.03	2d10/30 L=81 89,3,91
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.07	0.03	2d10/30 L=81 89,3,91
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.07	0.03	2d10/30 L=81 89,3,91
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.07	0.02	2d10/30 L=81 89,89,90
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.07	0.03	2d10/30 L=81 89,89,90
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.07	0.03	2d10/30 L=81 40,89,90
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.08	0.03	2d10/30 L=81 40,89,90
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.08	0.04	2d10/30 L=81 40,3,90
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.08	0.04	2d10/30 L=81 109,3,90
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.08	0.04	2d10/30 L=81 109,3,90
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.09	0.05	2d10/30 L=81 115,3,90
		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.09	0.05	2d10/30 L=81 115,3,90
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.09	0.05	2d10/30 L=81 115,3,90
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.10	0.06	2d10/30 L=81 115,3,90
		94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.10	0.06	2d10/30 L=81 89,3,90
98	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.09	0.04	2d10/30 L=94 85,3,91
	s=8,m=1	5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.08	0.04	2d10/30 L=94 85,3,91
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.08	0.04	2d10/30 L=94 85,3,91
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.08	0.03	2d10/30 L=94 85,3,91
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.08	0.03	2d10/30 L=94 85,89,91
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.08	0.03	2d10/30 L=94 85,89,91
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.08	0.03	2d10/30 L=94 85,89,90
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.09	0.03	2d10/30 L=94 89,89,90
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.09	0.03	2d10/30 L=94 89,89,90
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.09	0.04	2d10/30 L=94 89,89,90
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.09	0.04	2d10/30 L=94 89,89,90
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.10	0.05	2d10/30 L=94 89,89,90
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.10	0.05	2d10/30 L=94 89,89,90
		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.10	0.05	2d10/30 L=94 89,89,90
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.10	0.06	2d10/30 L=94 89,89,90
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.11	0.06	2d10/30 L=94 89,89,90
		94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.11	0.06	2d10/30 L=94 89,89,90
99	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.07	0.06	2d10/30 L=81 86,4,87
	s=8,m=1	5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.06	0.06	2d10/30 L=81 86,4,87
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.06	0.05	2d10/30 L=81 86,4,87
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.05	2d10/30 L=81 86,4,87
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.05	2d10/30 L=81 86,4,87
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.04	2d10/30 L=81 86,4,87
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.04	0.04	2d10/30 L=81 86,4,87
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.04	0.04	2d10/30 L=81 86,4,87
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.04	0.03	2d10/30 L=81 86,89,87
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.04	0.03	2d10/30 L=81 86,89,87
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.04	0.03	2d10/30 L=81 86,89,86
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.03	2d10/30 L=81 86,89,86
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.03	2d10/30 L=81 86,89,86
		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.05	0.04	2d10/30 L=81 86,89,86
		81.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.06	0.04	2d10/30 L=81 86,89,86
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.06	0.04	2d10/30 L=81 86,89,86
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.06	0.04	2d10/30 L=81 86,89,86
		94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.06	0.05	2d10/30 L=81 86,89,86
78	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.04	0.02	2d10/30 L=8186,104,87
	s=8,m=1	5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.04	0.02	2d10/30 L=8186,104,87

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.04	0.02	2d10/30 L=8186,106,86
		12.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.04	0.02	2d10/30 L=8186,106,86
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.04	0.02	2d10/30 L=8186,106,86
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.05	0.03	2d10/30 L=8186,106,86
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.05	0.03	2d10/30 L=8186,106,86
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.05	0.03	2d10/30 L=8186,106,86
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.05	0.04	2d10/30 L=8186,106,86
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.06	0.04	2d10/30 L=81 86,106,3
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.06	0.05	2d10/30 L=81 86,3,3
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.06	0.05	2d10/30 L=81 86,3,3
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.07	0.06	2d10/30 L=81 86,3,3
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.07	0.07	2d10/30 L=81 86,3,3
		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.08	0.07	2d10/30 L=81 86,3,3
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.08	0.08	2d10/30 L=81 86,3,3
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.08	0.08	2d10/30 L=81 86,3,3
		94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.09	0.09	2d10/30 L=81 86,3,3
96	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.04	2d10/30 L=94 86,41,23
		5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.10	0.03	2d10/30 L=94 86,41,23
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.10	0.03	2d10/30 L=94 86,41,88
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.09	0.02	2d10/30 L=94 86,41,88
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.09	0.02	2d10/30 L=94 86,41,88
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.08	0.02	2d10/30 L=94 86,41,88
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.08	0.01	2d10/30 L=94 86,41,88
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.08	0.01	2d10/30 L=94 86,3,85
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.08	0.02	2d10/30 L=94 86,3,85
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.09	0.02	2d10/30 L=94 86,3,85
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.02	2d10/30 L=94 86,41,85
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.03	2d10/30 L=94 86,41,85
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.03	2d10/30 L=94 86,41,85
		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.03	2d10/30 L=94 86,41,4
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.10	0.04	2d10/30 L=94 86,41,4
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.11	0.04	2d10/30 L=94 86,41,4
		94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.19	0.11	0.05	2d10/30 L=94 86,41,4
97	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.19	0.12	0.05	2d10/30 L=81 86,3,3
		5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.19	0.11	0.05	2d10/30 L=81 86,3,3
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.11	0.04	2d10/30 L=81 86,3,3
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.11	0.04	2d10/30 L=81 86,3,3
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.11	0.03	2d10/30 L=81 86,3,3
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.10	0.03	2d10/30 L=81 86,3,3
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.03	2d10/30 L=81 86,3,3
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.02	2d10/30 L=81 86,3,3
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.02	2d10/30 L=81 86,3,3
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.01	2d10/30 L=81 86,3,104
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	9.76e-03	2d10/30 L=81 86,3,104
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.08	7.97e-03	2d10/30 L=81 86,3,101
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.08	0.01	2d10/30 L=8186,41,101
		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.01	2d10/30 L=8186,41,101
		81.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.02	2d10/30 L=8186,41,101
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.02	2d10/30 L=8186,41,101
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.09	0.02	2d10/30 L=8186,41,101
		94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.09	0.02	2d10/30 L=81 86,41,9
							M_T= 26	Z=-90.0	P=1	P=17	
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
64	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.09	0.03	2d10/30 L=60 110,3,91
		4.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.09	0.03	2d10/30 L=60 110,3,91
		9.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.09	0.03	2d10/30 L=60 116,3,91
		12.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.10	0.03	2d10/30 L=60 116,3,91
		13.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.10	0.03	2d10/30 L=60 116,3,91
		18.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.10	0.04	2d10/30 L=60 116,3,91
		22.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.10	0.04	2d10/30 L=60 116,3,91
		27.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.10	0.04	2d10/30 L=60 116,3,91
		31.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.11	0.04	2d10/30 L=60 112,3,91
		36.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.11	0.05	2d10/30 L=60 112,3,3
		40.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.11	0.05	2d10/30 L=60 112,3,3
		45.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.11	0.05	2d10/30 L=60 112,3,3
		49.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.12	0.06	2d10/30 L=60 112,3,3
		54.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.12	0.06	2d10/30 L=60 112,3,3
		58.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.12	0.06	2d10/30 L=60 112,3,3
		63.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.12	0.07	2d10/30 L=60 112,3,3
		68.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.13	0.07	2d10/30 L=60 92,3,3
		72.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.13	0.07	2d10/30 L=60 92,3,3
104	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.12	0.03	2d10/30 L=47 92,3,91
		3.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.12	0.03	2d10/30 L=47 92,3,91
		5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.12	0.03	2d10/30 L=47 92,3,91
		8.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.12	0.03	2d10/30 L=47 92,3,91
		11.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.13	0.03	2d10/30 L=47 92,3,91
		14.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.13	0.04	2d10/30 L=47 92,3,91
		17.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.13	0.04	2d10/30 L=47 92,3,91

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		20.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.13	0.04	2d10/30 L=47	92,3,91
		23.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.13	0.04	2d10/30 L=47	92,3,91
		26.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.13	0.04	2d10/30 L=47	92,3,91
		29.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.13	0.04	2d10/30 L=47	92,3,3
		32.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.14	0.05	2d10/30 L=47	92,3,3
		35.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.14	0.05	2d10/30 L=47	92,3,3
		38.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.14	0.05	2d10/30 L=47	92,3,3
		41.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.14	0.05	2d10/30 L=47	92,3,3
		44.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.14	0.05	2d10/30 L=47	92,3,3
		47.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.14	0.06	2d10/30 L=47	92,3,3
80	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.10	0.02	2d10/30 L=77	88,3,110
	s=8,m=1	4.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.10	0.02	2d10/30 L=77	88,3,110
		9.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.10	0.01	2d10/30 L=77	88,3,110
		14.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.09	0.01	2d10/30 L=77	88,3,110
		19.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.09	0.01	2d10/30 L=77	88,3,111
		24.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.10	0.02	2d10/30 L=77	88,3,111
		29.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.10	0.02	2d10/30 L=77	91,3,111
		33.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.10	0.02	2d10/30 L=77	91,3,111
		38.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.10	0.02	2d10/30 L=77	91,3,111
		43.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.11	0.03	2d10/30 L=77	91,3,111
		48.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.11	0.03	2d10/30 L=77	91,3,111
		53.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.11	0.03	2d10/30 L=77	91,3,111
		58.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.11	0.03	2d10/30 L=77	91,3,111
		62.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.12	0.04	2d10/30 L=77	91,3,31
		67.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.12	0.04	2d10/30 L=77	91,3,31
		72.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.12	0.04	2d10/30 L=77	91,3,31
		77.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.12	0.05	2d10/30 L=77	91,3,31
114	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.10	0.04	2d10/30 L=81	91,3,4
	s=8,m=1	5.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.09	0.04	2d10/30 L=81	91,3,4
		10.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.09	0.04	2d10/30 L=81	91,3,4
		15.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.09	0.03	2d10/30 L=81	91,3,114
		20.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.03	2d10/30 L=81	91,3,114
		25.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.08	0.03	2d10/30 L=81	91,3,114
		30.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.08	0.03	2d10/30 L=81	91,3,114
		35.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.08	0.02	2d10/30 L=81	91,3,114
		40.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.08	0.02	2d10/30 L=81	91,3,114
		45.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.07	0.02	2d10/30 L=81	91,3,114
		50.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.07	0.02	2d10/30 L=81	91,3,114
		56.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.07	0.02	2d10/30 L=81	91,3,115
		61.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.07	0.02	2d10/30 L=8191,99,115	
		66.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.07	0.02	2d10/30 L=8191,99,115	
		71.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.07	0.02	2d10/30 L=81	91,3,115
		76.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.07	0.03	2d10/30 L=81	91,3,115
		81.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.08	0.03	2d10/30 L=81	91,3,115
115	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.10	0.07	2d10/30 L=81111,100,3	
	s=8,m=1	5.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.10	0.07	2d10/30 L=81111,100,3	
		10.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.09	0.07	2d10/30 L=81111,100,3	
		15.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.09	0.06	2d10/30 L=81111,100,3	
		20.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.09	0.06	2d10/30 L=81111,100,3	
		25.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.09	0.06	2d10/30 L=81111,100,3	
		30.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.09	0.05	2d10/30 L=81111,100,3	
		35.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.08	0.05	2d10/30 L=81111,100,3	
		40.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.08	0.05	2d10/30 L=81111,100,3	
		45.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.08	0.04	2d10/30 L=81111,100,3	
		50.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.08	0.04	2d10/30 L=81111,100,3	
		56.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.08	0.03	2d10/30 L=81	
111,100,116												
		61.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.08	0.03	2d10/30 L=81	
111,100,116												
		66.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.07	0.03	2d10/30 L=81	
111,100,116												
		71.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.07	0.03	2d10/30 L=81	
111,100,116												
		76.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.07	0.02	2d10/30 L=81	
111,100,116												
		81.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.19	0.07	0.02	2d10/30 L=81	
111,100,116												
116	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.12	0.10	2d10/30 L=81	111,92,3
	s=8,m=1	5.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.12	0.10	2d10/30 L=81	115,92,3
		10.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.12	0.09	2d10/30 L=81	115,92,3
		15.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.11	0.09	2d10/30 L=81	115,92,3
		20.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.11	0.09	2d10/30 L=81	115,92,3
		25.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.11	0.08	2d10/30 L=81	115,92,3
		30.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.11	0.08	2d10/30 L=81	115,92,3
		35.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.11	0.08	2d10/30 L=81	115,92,3
		40.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.11	0.07	2d10/30 L=81	115,92,3
		45.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.07	2d10/30 L=81	115,92,3
		50.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.07	2d10/30 L=81	115,92,3

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		56.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.06	2d10/30 L=81	115,92,3
		61.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.06	2d10/30 L=81	115,92,3
		66.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.05	2d10/30 L=81	115,92,3
		71.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.05	2d10/30 L=81	115,92,3
		76.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.05	2d10/30 L=81	115,92,3
		81.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.09	0.04	2d10/30 L=81	115,92,3
117	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.12	2d10/30 L=21	115,90,3
	s=8,m=1	3.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.12	2d10/30 L=21	115,90,3
		7.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.11	2d10/30 L=21	115,90,3
		11.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.11	2d10/30 L=21	115,90,3
		14.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.11	2d10/30 L=21	115,90,3
		18.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.15	0.11	2d10/30 L=21	115,90,3
		22.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.15	0.10	2d10/30 L=21	115,90,3
		25.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.15	0.10	2d10/30 L=21	115,90,3
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.15	0.10	2d10/30 L=21	115,90,3
		33.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.15	0.09	2d10/30 L=21	115,90,3
		36.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.15	0.09	2d10/30 L=21	115,90,3
		40.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.15	0.09	2d10/30 L=21	115,90,3
		44.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.14	0.09	2d10/30 L=21	115,90,3
		47.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.14	0.08	2d10/30 L=21	115,90,3
		51.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.14	0.08	2d10/30 L=21	115,90,3
		55.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.14	0.08	2d10/30 L=21	115,90,3
		58.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.14	0.08	2d10/30 L=21	115,90,3
69	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.15	0.07	2d10/30 L=12	
116,89,115												
	s=8,m=1	3.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.15	0.07	2d10/30 L=12	
116,89,115												
		6.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.15	0.07	2d10/30 L=12	
116,89,115												
		9.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.07	2d10/30 L=12	116,89,4
		12.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.07	2d10/30 L=12	116,89,4
		15.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.08	2d10/30 L=12	116,89,4
		18.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.08	2d10/30 L=12	116,89,4
		21.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.08	2d10/30 L=12	116,89,4
		24.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.08	2d10/30 L=12	116,89,4
		28.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.08	2d10/30 L=12	116,89,4
		31.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.09	2d10/30 L=12	116,89,4
		34.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.09	2d10/30 L=12	116,89,4
		37.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.17	0.09	2d10/30 L=12	116,89,4
		40.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.17	0.09	2d10/30 L=12	116,89,4
		43.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.17	0.10	2d10/30 L=12	116,89,4
		46.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.17	0.10	2d10/30 L=12	116,89,4
		49.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.17	0.10	2d10/30 L=12	116,89,4
106	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.09	0.03	2d10/30 L=83	
116,89,115												
	s=8,m=1	5.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.09	0.04	2d10/30 L=83	
116,89,115												
		10.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.10	0.04	2d10/30 L=83	
116,89,115												
		15.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.10	0.04	2d10/30 L=83	
116,89,115												
		20.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.10	0.05	2d10/30 L=83	
116,89,115												
		26.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.10	0.05	2d10/30 L=83	116,89,4
		31.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.10	0.05	2d10/30 L=83	116,89,4
		36.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.11	0.06	2d10/30 L=83	116,89,4
		41.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.11	0.06	2d10/30 L=83	116,89,4
		46.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.11	0.06	2d10/30 L=83	116,89,4
		52.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.11	0.07	2d10/30 L=83	116,89,4
		57.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.11	0.07	2d10/30 L=83	116,89,4
		62.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.11	0.07	2d10/30 L=83	116,89,4
		67.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.12	0.08	2d10/30 L=83	116,89,4
		72.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.12	0.08	2d10/30 L=83	116,89,4
		78.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.12	0.09	2d10/30 L=83	116,89,4
		83.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.12	0.09	2d10/30 L=83	116,89,4
107	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.05	0.02	2d10/30 L=83	
116,92,114												
	s=8,m=1	5.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.05	0.02	2d10/30 L=83	
116,91,115												
		10.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.05	0.03	2d10/30 L=83	
116,91,115												
		15.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.05	0.03	2d10/30 L=83	
116,91,115												
		20.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.06	0.03	2d10/30 L=83	
116,91,115												
		26.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.06	0.03	2d10/30 L=83	
116,91,115												
		31.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.06	0.04	2d10/30 L=83	

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

116,91,115	36.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.06	0.04	2d10/30 L=83
116,91,115	41.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.06	0.04	2d10/30 L=83
116,91,115	46.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.07	0.04	2d10/30 L=83
116,91,115	52.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.07	0.05	2d10/30 L=83
116,91,115	57.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.07	0.05	2d10/30 L=83
116,91,115	62.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.07	0.05	2d10/30 L=83 116,91,4
	67.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.07	0.06	2d10/30 L=83 116,91,4
	72.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.07	0.06	2d10/30 L=83 116,91,4
	78.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.08	0.06	2d10/30 L=83 116,91,4
	83.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.08	0.07	2d10/30 L=83 116,91,4
76 ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.04	0.03	2d10/30 L=74
116,92,114										
s=8,m=1	4.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.03	0.03	2d10/30 L=74
116,92,114	9.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.03	0.03	2d10/30 L=74
116,111,114	13.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.04	0.02	2d10/30 L=74
116,111,114	18.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.04	0.02	2d10/30 L=74
116,111,114	23.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.04	0.02	2d10/30 L=74
116,111,115	27.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.04	0.03	2d10/30 L=74
116,111,115	32.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.04	0.03	2d10/30 L=74
116,111,115	37.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.04	0.03	2d10/30 L=74
116,111,115	41.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.03	2d10/30 L=74
116,111,115	46.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.03	2d10/30 L=74
116,111,115	51.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.04	2d10/30 L=74
116,111,115	55.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.04	2d10/30 L=74
116,111,115	60.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.04	2d10/30 L=74
116,111,115	65.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.04	2d10/30 L=74
116,111,115	69.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.06	0.05	2d10/30 L=74
100,111,115	74.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.06	0.05	2d10/30 L=74
100,111,115										
110 ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.05	0.04	2d10/30 L=74
100,17,114										
s=8,m=1	4.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.04	2d10/30 L=74
100,17,114	9.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.03	2d10/30 L=74
100,17,114	13.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.03	2d10/30 L=74
100,17,114	18.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.04	0.03	2d10/30 L=74
100,17,114	23.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.04	0.03	2d10/30 L=74
100,17,114	27.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.04	0.02	2d10/30 L=74
100,113,114	32.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.04	0.02	2d10/30 L=74
100,113,114	37.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.04	0.02	2d10/30 L=74
100,113,114	41.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.02	2d10/30 L=74
100,113,115	46.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.02	2d10/30 L=74
100,113,115	51.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.02	2d10/30 L=74
100,113,115	55.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.03	2d10/30 L=74
100,113,115	60.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.03	2d10/30 L=74
100,113,115										

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

100,113,115	65.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.03	2d10/30 L=74
100,113,115	69.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.06	0.03	2d10/30 L=74
100,113,115	74.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.06	0.04	2d10/30 L=74
100,113,115										
111 ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.09	0.05	2d10/30 L=66 99,93,4
	4.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.08	0.05	2d10/30 L=66 99,93,4
	9.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.08	0.04	2d10/30 L=66 99,93,4
	14.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.08	0.04	2d10/30 L=66 99,93,4
	19.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.08	0.04	2d10/30 L=6699,93,114
	24.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.08	0.04	2d10/30 L=6699,93,114
	29.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.07	0.03	2d10/30 L=6699,93,114
	34.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.07	0.03	2d10/30 L=6699,93,114
	39.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.07	0.03	2d10/30 L=6699,93,114
	44.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.07	0.03	2d10/30 L=6699,93,114
	49.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.07	0.02	2d10/30 L=6699,93,114
	54.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.07	0.02	2d10/30 L=6699,93,114
	59.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.06	0.02	2d10/30 L=6699,93,114
	64.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.06	0.02	2d10/30 L=6699,97,114
	66.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.06	0.02	2d10/30 L=6699,97,115
	69.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.06	0.02	2d10/30 L=6699,97,115
	73.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.07	0.02	2d10/30 L=6699,97,115
	78.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.07	0.02	2d10/30 L=6699,97,115
82 ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.08	0.02	2d10/30 L=104
100,100,40 s=8,m=1	7.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.08	0.02	2d10/30 L=104
100,100,116	12.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.08	0.02	2d10/30 L=104
100,100,116	14.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.08	0.01	2d10/30 L=104
100,100,116	21.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.07	0.01	2d10/30 L=104
100,100,116	29.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.07	0.01	2d10/30 L=104100,100,7
	36.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.07	0.01	2d10/30 L=104 100,96,7
	43.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.07	0.02	2d10/30 L=104 100,96,3
	51.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.08	0.02	2d10/30 L=104 100,96,3
	58.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.08	0.03	2d10/30 L=104 96,96,3
	65.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.08	0.03	2d10/30 L=104 96,96,3
	73.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.08	0.04	2d10/30 L=104 96,96,3
	80.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.09	0.05	2d10/30 L=104 96,96,3
	87.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.09	0.05	2d10/30 L=104 96,96,3
	94.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.09	0.06	2d10/30 L=104 96,96,3
	102.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.09	0.06	2d10/30 L=104 96,96,3
	109.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.10	0.07	2d10/30 L=104 96,96,3
	116.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.10	0.07	2d10/30 L=104 99,96,3
100 ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.13	0.05	2d10/30 L=121 99,3,39
	7.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.13	0.05	2d10/30 L=121 99,3,39
	15.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.13	0.04	2d10/30 L=121 99,3,39
	22.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.12	0.04	2d10/30 L=121 99,3,39
	30.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.12	0.03	2d10/30 L=121 99,3,39
	37.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.11	0.03	2d10/30 L=121 99,3,39
	45.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.11	0.02	2d10/30 L=121 99,3,39
	53.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.11	0.02	2d10/30 L=121 99,3,100
	60.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.10	0.01	2d10/30 L=121 99,3,100
	68.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.10	8.46e-03	2d10/30 L=121 99,3,100
	75.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.10	7.74e-03	2d10/30 L=121 99,3,97
	83.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.10	0.01	2d10/30 L=121 99,3,97
	91.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.11	0.02	2d10/30 L=121 99,3,97
	98.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.11	0.02	2d10/30 L=121 99,3,34
	106.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.11	0.02	2d10/30 L=121 99,3,34
	113.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.12	0.03	2d10/30 L=121 99,3,34
	121.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.12	0.04	2d10/30 L=121 99,3,34
101 ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.15	0.08	2d10/30 L=107 115,3,3
	7.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.15	0.07	2d10/30 L=107 115,3,3
	14.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.14	0.07	2d10/30 L=107 115,3,3
	22.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.14	0.06	2d10/30 L=107 115,3,3
	29.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.13	0.06	2d10/30 L=107 115,3,3
	37.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.13	0.05	2d10/30 L=107 115,3,3
	44.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.13	0.04	2d10/30 L=107 115,3,3
	52.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.12	0.04	2d10/30 L=107 115,3,3
	59.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.12	0.03	2d10/30 L=107 115,3,3
	67.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.12	0.03	2d10/30 L=107 115,3,3
	74.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.11	0.02	2d10/30 L=107 115,3,3
	82.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.11	0.02	2d10/30 L=107 111,3,96
	89.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.10	0.01	2d10/30 L=107 111,3,96
	97.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.10	0.01	2d10/30 L=107 111,3,96

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		104.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.10	0.01	2d10/30 L=107	113,3,93
		106.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.10	0.01	2d10/30 L=107	113,3,93
		111.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.10	0.02	2d10/30 L=107	113,3,93
		119.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.10	0.02	2d10/30 L=107	113,3,93
		M_T= 27 Z=-90.0 P=17 P=19										
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
65	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.09	0.02	2d10/30 L=81	95,3,100
		5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.09	0.02	2d10/30 L=81	95,3,100
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.08	0.01	2d10/30 L=81	95,3,100
		12.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.08	0.01	2d10/30 L=81	95,3,100
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.08	9.60e-03	2d10/30 L=81	95,3,100
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.08	8.60e-03	2d10/30 L=81	95,3,97
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.08	0.01	2d10/30 L=81	95,3,97
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.09	0.01	2d10/30 L=81	95,3,97
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.09	0.02	2d10/30 L=81	95,3,97
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.09	0.02	2d10/30 L=81	95,3,97
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.10	0.03	2d10/30 L=81	95,3,15
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.10	0.03	2d10/30 L=81	95,3,15
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.10	0.03	2d10/30 L=81	95,3,15
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.11	0.04	2d10/30 L=81	95,3,15
		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.11	0.04	2d10/30 L=81	95,3,15
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.11	0.05	2d10/30 L=81	95,3,15
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.12	0.05	2d10/30 L=81	95,3,15
94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.12	0.06	2d10/30 L=81	95,3,15		
84	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.11	0.04	2d10/30 L=94	95,3,4
		5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.11	0.04	2d10/30 L=94	95,3,4
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.11	0.03	2d10/30 L=94	95,3,96
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.10	0.03	2d10/30 L=94	95,3,96
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.10	0.03	2d10/30 L=94	95,3,96
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.10	0.02	2d10/30 L=94	95,3,96
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.09	0.02	2d10/30 L=94	95,3,96
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.09	0.02	2d10/30 L=94	95,3,96
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.09	0.02	2d10/30 L=94	95,3,93
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.09	0.02	2d10/30 L=94	95,33,93
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.09	0.02	2d10/30 L=94	95,33,93
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.09	0.03	2d10/30 L=94	95,33,93
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.10	0.03	2d10/30 L=94	95,33,93
		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.10	0.03	2d10/30 L=94	95,33,93
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.11	0.04	2d10/30 L=94	95,33,15
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.11	0.04	2d10/30 L=94	95,33,15
		94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.11	0.05	2d10/30 L=94	99,33,15
85	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.09	0.08	2d10/30 L=81	99,3,3
		5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.09	0.08	2d10/30 L=81	99,3,3
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.08	0.07	2d10/30 L=81	99,3,3
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.08	0.07	2d10/30 L=81	99,3,3
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.07	0.06	2d10/30 L=81	99,3,3
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.07	0.06	2d10/30 L=81	99,3,3
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.07	0.05	2d10/30 L=81	99,3,3
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.06	0.05	2d10/30 L=81	115,3,3
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.06	0.04	2d10/30 L=81	111,3,3
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.05	0.03	2d10/30 L=81	111,3,3
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.05	0.03	2d10/30 L=81	111,3,96
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.05	0.03	2d10/30 L=81	111,3,96
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.05	0.02	2d10/30 L=81	111,97,96
		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.05	0.02	2d10/30 L=81	111,97,96
		81.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.05	0.02	2d10/30 L=81	111,97,93
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.05	0.02	2d10/30 L=81	111,97,93
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.06	0.02	2d10/30 L=81	103,97,93
94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.06	0.03	2d10/30 L=81	103,97,93		
70	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.05	0.03	2d10/30 L=81	91,99,96
		5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.04	0.03	2d10/30 L=81	91,99,96
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.04	0.02	2d10/30 L=81	111,99,96
		12.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.04	0.02	2d10/30 L=81	111,99,96
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.04	0.02	2d10/30 L=81	111,99,96
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.04	0.02	2d10/30 L=81	111,99,93
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.04	0.03	2d10/30 L=81	111,3,93
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.04	0.03	2d10/30 L=81	111,3,4
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.04	0.04	2d10/30 L=81	111,3,4
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.05	0.04	2d10/30 L=81	103,3,4
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.05	0.05	2d10/30 L=81	103,3,4
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.06	0.05	2d10/30 L=81	103,3,4
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.06	0.06	2d10/30 L=81	103,3,4
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.06	0.06	2d10/30 L=81	103,3,4
		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.07	0.07	2d10/30 L=81	103,3,4
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.07	0.07	2d10/30 L=81	103,3,4
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.08	0.08	2d10/30 L=81	105,3,4
94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.08	0.09	2d10/30 L=81	105,3,4		
88	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.10	0.05	2d10/30 L=94	105,99,95

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		33.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.10	0.02	2d10/30 L=77 85,3,101
		38.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.10	0.02	2d10/30 L=77 85,3,101
		43.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.11	0.03	2d10/30 L=77 85,3,101
		48.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.11	0.03	2d10/30 L=77 85,3,101
		53.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.11	0.03	2d10/30 L=77 85,3,101
		58.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.11	0.03	2d10/30 L=77 85,3,101
		62.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.12	0.04	2d10/30 L=77 85,3,31
		67.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.12	0.04	2d10/30 L=77 85,3,31
		72.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.12	0.04	2d10/30 L=77 85,3,31
		77.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.12	0.05	2d10/30 L=77 85,3,31
118	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.10	0.04	2d10/30 L=81 85,3,4
		5.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.09	0.04	2d10/30 L=81 85,3,4
		10.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.09	0.04	2d10/30 L=81 85,3,4
		15.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.09	0.03	2d10/30 L=81 85,3,108
		20.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.03	2d10/30 L=81 85,3,108
		25.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.08	0.03	2d10/30 L=81 85,3,108
		30.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.08	0.03	2d10/30 L=81 85,3,108
		35.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.08	0.02	2d10/30 L=81 85,3,108
		40.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.08	0.02	2d10/30 L=81 85,3,108
		45.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.07	0.02	2d10/30 L=81 85,3,108
		50.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.07	0.02	2d10/30 L=81 85,3,108
		56.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.07	0.02	2d10/30 L=81 85,3,105
		61.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.07	0.02	2d10/30 L=8185,93,105
		66.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.07	0.02	2d10/30 L=8185,93,105
		71.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.07	0.02	2d10/30 L=81 85,3,105
		76.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.07	0.03	2d10/30 L=81 85,3,105
		81.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.08	0.03	2d10/30 L=81 85,3,105
119	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.10	0.07	2d10/30 L=81 101,94,3
		5.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.10	0.07	2d10/30 L=81 101,94,3
		10.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.09	0.07	2d10/30 L=81 101,94,3
		15.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.09	0.06	2d10/30 L=81 101,94,3
		20.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.09	0.06	2d10/30 L=81 101,94,3
		25.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.09	0.06	2d10/30 L=81 101,94,3
		30.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.09	0.05	2d10/30 L=81 101,94,3
		35.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.08	0.05	2d10/30 L=81 101,94,3
		40.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.08	0.05	2d10/30 L=81 101,94,3
		45.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.08	0.04	2d10/30 L=81 101,94,3
		50.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.08	0.04	2d10/30 L=81 101,94,3
		56.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.08	0.03	2d10/30 L=81
101,94,106											
		61.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.08	0.03	2d10/30 L=81
101,94,106											
		66.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.07	0.03	2d10/30 L=81
101,94,106											
		71.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.07	0.03	2d10/30 L=81
101,94,106											
		76.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.07	0.02	2d10/30 L=81
101,94,106											
		81.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.19	0.07	0.02	2d10/30 L=81
101,94,106											
120	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.12	0.10	2d10/30 L=81 101,86,3
		5.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.12	0.10	2d10/30 L=81 105,86,3
		10.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.12	0.09	2d10/30 L=81 105,86,3
		15.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.11	0.09	2d10/30 L=81 105,86,3
		20.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.11	0.09	2d10/30 L=81 105,86,3
		25.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.11	0.08	2d10/30 L=81 105,86,3
		30.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.11	0.08	2d10/30 L=81 105,86,3
		35.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.11	0.08	2d10/30 L=81 105,86,3
		40.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.11	0.07	2d10/30 L=81 105,86,3
		45.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.07	2d10/30 L=81 105,86,3
		50.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.07	2d10/30 L=81 105,86,3
		56.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.06	2d10/30 L=81 105,86,3
		61.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.06	2d10/30 L=81 105,86,3
		66.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.10	0.05	2d10/30 L=81 105,86,3
		71.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.05	2d10/30 L=81 105,86,3
		76.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.09	0.05	2d10/30 L=81 105,86,3
		81.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.18	0.09	0.04	2d10/30 L=81 105,86,3
121	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.12	2d10/30 L=21 105,88,3
		3.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.12	2d10/30 L=21 105,88,3
		7.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.11	2d10/30 L=21 105,88,3
		11.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.11	2d10/30 L=21 105,88,3
		14.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.11	2d10/30 L=21 105,88,3
		18.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.15	0.11	2d10/30 L=21 105,88,3
		22.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.15	0.10	2d10/30 L=21 105,88,3
		25.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.15	0.10	2d10/30 L=21 105,88,3
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.15	0.10	2d10/30 L=21 105,88,3
		33.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.15	0.09	2d10/30 L=21 105,88,3
		36.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.15	0.09	2d10/30 L=21 105,88,3

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	40.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.15	0.09	2d10/30 L=21	105,88,3
	44.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.14	0.09	2d10/30 L=21	105,88,3
	47.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.14	0.08	2d10/30 L=21	105,88,3
	51.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.14	0.08	2d10/30 L=21	105,88,3
	55.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.14	0.08	2d10/30 L=21	105,88,3
	58.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.14	0.08	2d10/30 L=21	105,88,3
72 ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.15	0.07	2d10/30 L=12	
106,87,105											
s=8,m=1	3.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.15	0.07	2d10/30 L=12	
106,87,105											
106,87,105	6.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.15	0.07	2d10/30 L=12	
	9.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.07	2d10/30 L=12	106,87,4
	12.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.07	2d10/30 L=12	106,87,4
	15.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.08	2d10/30 L=12	106,87,4
	18.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.08	2d10/30 L=12	106,87,4
	21.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.08	2d10/30 L=12	106,87,4
	24.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.08	2d10/30 L=12	106,87,4
	28.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.08	2d10/30 L=12	106,87,4
	31.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.09	2d10/30 L=12	106,87,4
	34.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.16	0.09	2d10/30 L=12	106,87,4
	37.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.17	0.09	2d10/30 L=12	106,87,4
	40.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.17	0.09	2d10/30 L=12	106,87,4
	43.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.17	0.10	2d10/30 L=12	106,87,4
	46.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.17	0.10	2d10/30 L=12	106,87,4
	49.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.17	0.10	2d10/30 L=12	106,87,4
108 ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.09	0.03	2d10/30 L=83	
106,87,105											
s=8,m=1	5.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.09	0.04	2d10/30 L=83	
106,87,105											
106,87,105	10.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.10	0.04	2d10/30 L=83	
106,87,105											
106,87,105	15.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.10	0.04	2d10/30 L=83	
106,87,105											
106,87,105	20.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.10	0.05	2d10/30 L=83	
106,87,105											
	26.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.10	0.05	2d10/30 L=83	106,87,4
	31.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.10	0.05	2d10/30 L=83	106,87,4
	36.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.11	0.06	2d10/30 L=83	106,87,4
	41.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.11	0.06	2d10/30 L=83	106,87,4
	46.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.11	0.06	2d10/30 L=83	106,87,4
	52.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.11	0.07	2d10/30 L=83	106,87,4
	57.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.11	0.07	2d10/30 L=83	106,87,4
	62.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.11	0.07	2d10/30 L=83	106,87,4
	67.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.12	0.08	2d10/30 L=83	106,87,4
	72.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.12	0.08	2d10/30 L=83	106,87,4
	78.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.12	0.09	2d10/30 L=83	106,87,4
	83.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.12	0.09	2d10/30 L=83	106,87,4
109 ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.05	0.02	2d10/30 L=83	
106,86,108											
s=8,m=1	5.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.05	0.02	2d10/30 L=83	
106,85,105											
106,85,105	10.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.05	0.03	2d10/30 L=83	
106,85,105											
106,85,105	15.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.05	0.03	2d10/30 L=83	
106,85,105											
106,85,105	20.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.06	0.03	2d10/30 L=83	
106,85,105											
106,85,105	26.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.06	0.03	2d10/30 L=83	
106,85,105											
106,85,105	31.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.06	0.04	2d10/30 L=83	
106,85,105											
106,85,105	36.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.06	0.04	2d10/30 L=83	
106,85,105											
106,85,105	41.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.06	0.04	2d10/30 L=83	
106,85,105											
106,85,105	46.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.07	0.04	2d10/30 L=83	
106,85,105											
106,85,105	52.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.07	0.05	2d10/30 L=83	
106,85,105											
106,85,105	57.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.07	0.05	2d10/30 L=83	
106,85,105											
	62.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.07	0.05	2d10/30 L=83	106,85,4
	67.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.07	0.06	2d10/30 L=83	106,85,4
	72.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.07	0.06	2d10/30 L=83	106,85,4
	78.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.08	0.06	2d10/30 L=83	106,85,4
	83.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.08	0.07	2d10/30 L=83	106,85,4
77 ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.04	0.03	2d10/30 L=74	

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

106,86,108 s=8,m=1	4.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.03	0.03	2d10/30 L=74
106,86,108	9.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.03	0.03	2d10/30 L=74
106,101,108	13.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.04	0.02	2d10/30 L=74
106,101,108	18.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.04	0.02	2d10/30 L=74
106,101,108	23.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.04	0.02	2d10/30 L=74
106,101,105	27.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.04	0.03	2d10/30 L=74
106,101,105	32.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.04	0.03	2d10/30 L=74
106,101,105	37.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.04	0.03	2d10/30 L=74
106,101,105	41.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.03	2d10/30 L=74
106,101,105	46.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.03	2d10/30 L=74
106,101,105	51.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.04	2d10/30 L=74
106,101,105	55.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.04	2d10/30 L=74
106,101,105	60.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.04	2d10/30 L=74
106,101,105	65.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.04	2d10/30 L=74
106,101,105	69.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.06	0.05	2d10/30 L=74
94,101,105	74.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.06	0.05	2d10/30 L=74
94,101,105 112 ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.05	0.04	2d10/30 L=7494,25,108
	4.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.04	2d10/30 L=7494,25,108
	9.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.03	2d10/30 L=7494,25,108
	13.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.03	2d10/30 L=7494,25,108
	18.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.04	0.03	2d10/30 L=7494,25,108
	23.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.04	0.03	2d10/30 L=7494,25,108
	27.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.04	0.02	2d10/30 L=74
94,107,108	32.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.04	0.02	2d10/30 L=74
94,107,108	37.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.04	0.02	2d10/30 L=74
94,107,108	41.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.02	2d10/30 L=74
94,107,105	46.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.02	2d10/30 L=74
94,107,105	51.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.02	2d10/30 L=74
94,107,105	55.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.03	2d10/30 L=74
94,107,105	60.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.03	2d10/30 L=74
94,107,105	65.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.05	0.03	2d10/30 L=74
94,107,105	69.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.06	0.03	2d10/30 L=74
94,107,105	74.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.06	0.04	2d10/30 L=74
94,107,105 113 ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.09	0.05	2d10/30 L=66 93,99,4
	4.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.08	0.05	2d10/30 L=66 93,99,4
	9.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.08	0.04	2d10/30 L=66 93,99,4
	14.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.08	0.04	2d10/30 L=66 93,99,4
	19.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.08	0.04	2d10/30 L=6693,99,108
	24.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.08	0.04	2d10/30 L=6693,99,108
	29.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.07	0.03	2d10/30 L=6693,99,108
	34.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.07	0.03	2d10/30 L=6693,99,108
	39.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.07	0.03	2d10/30 L=6693,99,108
	44.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.07	0.03	2d10/30 L=6693,99,108
	49.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.07	0.02	2d10/30 L=6693,99,108
	54.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.07	0.02	2d10/30 L=6693,99,108
	59.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.06	0.02	2d10/30 L=6693,99,108
	64.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.06	0.02	2d10/30 L=6693,95,108
	66.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.06	0.02	2d10/30 L=6693,95,105
	69.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.06	0.02	2d10/30 L=6693,95,105
	73.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.07	0.02	2d10/30 L=6693,95,105

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		78.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.07	0.02	2d10/30 L=6693,95,105				
83	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.08	0.02	2d10/30 L=104 94,94,40				
	s=8,m=1	7.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.08	0.02	2d10/30 L=10494,94,106				
		12.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.08	0.02	2d10/30 L=10494,94,106				
		14.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.08	0.01	2d10/30 L=10494,94,106				
		21.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.07	0.01	2d10/30 L=10494,94,106				
		29.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.07	0.01	2d10/30 L=104 94,94,7				
		36.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.07	0.01	2d10/30 L=104 94,98,7				
		43.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.07	0.02	2d10/30 L=104 94,98,3				
		51.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.08	0.02	2d10/30 L=104 94,98,3				
		58.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.08	0.03	2d10/30 L=104 98,98,3				
		65.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.08	0.03	2d10/30 L=104 98,98,3				
		73.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.08	0.04	2d10/30 L=104 98,98,3				
		80.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.09	0.05	2d10/30 L=104 98,98,3				
		87.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.09	0.05	2d10/30 L=104 98,98,3				
		94.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.09	0.06	2d10/30 L=104 98,98,3				
		102.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.09	0.06	2d10/30 L=104 98,98,3				
		109.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.10	0.07	2d10/30 L=104 98,98,3				
		116.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.10	0.07	2d10/30 L=104 93,98,3				
102	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.13	0.05	2d10/30 L=121 93,3,39				
	s=8,m=1	7.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.13	0.05	2d10/30 L=121 93,3,39				
		15.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.13	0.04	2d10/30 L=121 93,3,39				
		22.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.12	0.04	2d10/30 L=121 93,3,39				
		30.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.12	0.03	2d10/30 L=121 93,3,39				
		37.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.11	0.03	2d10/30 L=121 93,3,39				
		45.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.11	0.02	2d10/30 L=121 93,3,39				
		53.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.11	0.02	2d10/30 L=121 93,3,94				
		60.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.10	0.01	2d10/30 L=121 93,3,94				
		68.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.10	8.46e-03	2d10/30 L=121 93,3,94				
		75.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.10	7.74e-03	2d10/30 L=121 93,3,95				
		83.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.10	0.01	2d10/30 L=121 93,3,95				
		91.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.11	0.02	2d10/30 L=121 93,3,95				
		98.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.11	0.02	2d10/30 L=121 93,3,34				
		106.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.11	0.02	2d10/30 L=121 93,3,34				
		113.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.12	0.03	2d10/30 L=121 93,3,34				
		121.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.12	0.04	2d10/30 L=121 93,3,34				
103	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.15	0.08	2d10/30 L=107 105,3,3				
	s=8,m=1	7.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.15	0.07	2d10/30 L=107 105,3,3				
		14.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.14	0.07	2d10/30 L=107 105,3,3				
		22.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.14	0.06	2d10/30 L=107 105,3,3				
		29.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.13	0.06	2d10/30 L=107 105,3,3				
		37.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.13	0.05	2d10/30 L=107 105,3,3				
		44.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.13	0.04	2d10/30 L=107 105,3,3				
		52.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.12	0.04	2d10/30 L=107 105,3,3				
		59.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.12	0.03	2d10/30 L=107 105,3,3				
		67.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.12	0.03	2d10/30 L=107 105,3,3				
		74.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.11	0.02	2d10/30 L=107 105,3,3				
		82.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.11	0.02	2d10/30 L=107 101,3,98				
		89.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.10	0.01	2d10/30 L=107 101,3,98				
		97.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.10	0.01	2d10/30 L=107 101,3,98				
		104.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.10	0.01	2d10/30 L=107 107,3,99				
		106.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.10	0.01	2d10/30 L=107 107,3,99				
		111.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.10	0.02	2d10/30 L=107 107,3,99				
		119.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.10	0.02	2d10/30 L=107 107,3,99				
							M_T= 29	Z= -90.0	P=20	P=22					
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
74	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.06	0.06	0.02	0.02	2d10/30 L=81 99,3,100		
	s=8,m=1	5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.06	0.06	0.01	0.01	2d10/30 L=81 99,3,100		
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.06	0.06	0.01	0.01	2d10/30 L=81 99,98,97		
		12.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.06	0.06	0.01	0.01	2d10/30 L=81 99,98,97		
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.06	0.06	0.01	0.01	2d10/30 L=81 99,98,97		
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.06	0.06	0.02	0.02	2d10/30 L=81 99,98,97		
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.07	0.07	0.02	0.02	2d10/30 L=81 99,98,97		
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.07	0.07	0.02	0.02	2d10/30 L=81 99,98,97		
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.07	0.07	0.03	0.03	2d10/30 L=81 99,98,97		
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.07	0.07	0.03	0.03	2d10/30 L=81 99,3,97		
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.08	0.08	0.03	0.03	2d10/30 L=81 99,3,97		
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.08	0.08	0.04	0.04	2d10/30 L=81 99,3,97		
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.08	0.08	0.04	0.04	2d10/30 L=81 99,3,34		
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.09	0.09	0.05	0.05	2d10/30 L=81 99,3,34		
		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.09	0.09	0.05	0.05	2d10/30 L=81 99,3,34		
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.09	0.09	0.05	0.05	2d10/30 L=81 99,3,34		
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.10	0.10	0.06	0.06	2d10/30 L=81 99,3,34		
		94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.10	0.10	0.06	0.06	2d10/30 L=81 99,3,34		
92	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.09	0.09	0.04	0.04	2d10/30 L=94 99,3,26		
	s=8,m=1	5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.08	0.08	0.04	0.04	2d10/30 L=94 99,3,26		
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.08	0.08	0.03	0.03	2d10/30 L=94 99,3,100		
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.08	0.08	0.03	0.03	2d10/30 L=94 99,3,100		

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.07	0.02	2d10/30 L=94 99,3,100
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.07	0.02	2d10/30 L=9499,93,100
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.07	0.02	2d10/30 L=9499,93,100
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.08	0.02	2d10/30 L=94 99,93,97
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.08	0.02	2d10/30 L=94 99,93,97
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.08	0.02	2d10/30 L=94 99,93,97
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.08	0.03	2d10/30 L=94 99,93,97
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.09	0.03	2d10/30 L=94 99,93,97
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.09	0.03	2d10/30 L=94 99,93,97
		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.09	0.04	2d10/30 L=94 99,93,97
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.09	0.04	2d10/30 L=94115,93,97
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.10	0.05	2d10/30 L=94115,93,97
		94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.10	0.05	2d10/30 L=94115,93,97
93	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.08	0.09	2d10/30 L=81 115,3,4
	s=8,m=1	5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.08	0.08	2d10/30 L=81 115,3,4
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.07	0.07	2d10/30 L=81 109,3,4
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.07	0.07	2d10/30 L=81 109,3,4
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.06	0.06	2d10/30 L=81 109,3,4
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.06	0.06	2d10/30 L=81 109,3,4
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.06	0.05	2d10/30 L=81 109,3,4
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.05	0.05	2d10/30 L=81 109,3,4
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.05	0.04	2d10/30 L=81 109,3,4
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.04	0.04	2d10/30 L=81 101,3,4
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.04	0.03	2d10/30 L=81 101,3,4
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.04	0.03	2d10/30 L=81 101,3,99
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.04	0.02	2d10/30 L=81101,93,99
		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.04	0.02	2d10/30 L=81101,93,98
		81.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.04	0.02	2d10/30 L=81101,93,98
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.04	0.02	2d10/30 L=81101,93,98
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.04	0.03	2d10/30 L=81 85,93,98
		94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.05	0.03	2d10/30 L=81 85,93,98
71	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.06	0.03	2d10/30 L=81109,95,99
	s=8,m=1	5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.06	0.02	2d10/30 L=81109,95,99
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.05	0.02	2d10/30 L=81101,95,99
		12.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.05	0.02	2d10/30 L=81101,95,99
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.05	0.02	2d10/30 L=81101,95,98
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.05	0.02	2d10/30 L=81101,95,98
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.05	0.03	2d10/30 L=81 101,3,98
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.05	0.03	2d10/30 L=81 101,3,98
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.05	0.03	2d10/30 L=81 101,3,3
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.06	0.04	2d10/30 L=81 101,3,3
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.06	0.05	2d10/30 L=81 105,3,3
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.07	0.05	2d10/30 L=81 93,3,3
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.07	0.06	2d10/30 L=81 93,3,3
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.07	0.06	2d10/30 L=81 93,3,3
		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.08	0.07	2d10/30 L=81 93,3,3
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.08	0.07	2d10/30 L=81 93,3,3
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.09	0.08	2d10/30 L=81 93,3,3
		94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.09	0.08	2d10/30 L=81 93,3,3
90	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.11	0.05	2d10/30 L=94 93,33,23
	s=8,m=1	5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.11	0.04	2d10/30 L=94 97,33,23
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.11	0.04	2d10/30 L=94 97,33,23
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.10	0.03	2d10/30 L=94 97,33,99
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.10	0.03	2d10/30 L=94 97,33,99
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.09	0.03	2d10/30 L=94 97,33,99
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.09	0.02	2d10/30 L=94 97,33,99
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.09	0.02	2d10/30 L=94 97,33,99
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.09	0.02	2d10/30 L=94 97,3,99
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.09	0.02	2d10/30 L=94 97,3,98
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.09	0.02	2d10/30 L=94 97,3,98
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.10	0.02	2d10/30 L=94 97,3,98
		70.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.10	0.03	2d10/30 L=94 97,3,98
		76.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.10	0.03	2d10/30 L=94 97,3,98
		82.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.11	0.03	2d10/30 L=94 97,3,98
		88.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.11	0.04	2d10/30 L=94 97,3,4
		94.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.11	0.04	2d10/30 L=94 97,3,4
91	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.12	0.06	2d10/30 L=81 97,3,23
	s=8,m=1	5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.12	0.05	2d10/30 L=81 97,3,23
		11.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.11	0.05	2d10/30 L=81 97,3,23
		17.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.11	0.04	2d10/30 L=81 97,3,23
		23.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.11	0.04	2d10/30 L=81 97,3,23
		29.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.10	0.03	2d10/30 L=81 97,3,23
		35.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.10	0.03	2d10/30 L=81 97,3,23
		41.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.10	0.03	2d10/30 L=81 97,3,23
		47.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.09	0.02	2d10/30 L=81 97,3,95
		52.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.09	0.02	2d10/30 L=81 97,3,95
		58.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.09	0.01	2d10/30 L=81 97,3,95
		64.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.08	0.01	2d10/30 L=81 97,3,95

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		73.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.12	0.06	2d10/30 L=77 100,4,98
		79.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.13	0.07	2d10/30 L=77 100,4,98
		85.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.13	0.07	2d10/30 L=77 100,4,98
		91.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.13	0.07	2d10/30 L=77 100,4,98
		97.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.14	0.08	2d10/30 L=77 100,4,98
136	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.10	0.06	2d10/30 L=82
100,100,95	s=8,m=1	5.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.10	0.06	2d10/30 L=82
100,100,95		10.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.09	0.05	2d10/30 L=82
100,100,95		15.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.09	0.05	2d10/30 L=82
100,100,95		20.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.09	0.05	2d10/30 L=8297,100,95
		25.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.09	0.04	2d10/30 L=8215,100,95
		30.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.09	0.05	2d10/30 L=8215,100,94
		36.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.08	0.05	2d10/30 L=8215,100,94
		41.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.08	0.05	2d10/30 L=8215,100,94
		46.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.08	0.05	2d10/30 L=8215,100,94
		51.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.08	0.06	2d10/30 L=8215,100,94
		56.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.08	0.06	2d10/30 L=8215,100,94
		61.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.08	0.06	2d10/30 L=82 15,4,94
		66.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.08	0.07	2d10/30 L=82 15,4,94
		72.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.08	0.07	2d10/30 L=82 96,4,94
		77.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.09	0.07	2d10/30 L=82 96,4,94
		82.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.09	0.07	2d10/30 L=82 96,4,94
143	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.07	0.06	2d10/30 L=8293,100,95
	s=8,m=1	5.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.07	0.06	2d10/30 L=8215,100,95
		10.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.07	0.06	2d10/30 L=8215,100,95
		15.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.07	0.06	2d10/30 L=8215,100,95
		20.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.06	0.05	2d10/30 L=8215,100,95
		25.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.06	0.05	2d10/30 L=8215,100,95
		30.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.06	0.05	2d10/30 L=8215,100,95
		36.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.06	0.04	2d10/30 L=8215,100,95
		41.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.06	0.05	2d10/30 L=8215,100,94
		46.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.05	0.05	2d10/30 L=8231,100,94
		51.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.05	0.05	2d10/30 L=8231,100,94
		56.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.05	0.06	2d10/30 L=8231,100,94
		61.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.05	0.06	2d10/30 L=8231,100,94
		66.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.05	0.06	2d10/30 L=82 31,97,94
		72.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.05	0.06	2d10/30 L=82 31,97,94
		77.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.05	0.07	2d10/30 L=82 23,97,94
		82.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.05	0.07	2d10/30 L=82 23,97,94
145	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.05	0.07	2d10/30 L=8215,95,100
	s=8,m=1	5.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.05	0.07	2d10/30 L=8215,95,100
		10.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.05	0.06	2d10/30 L=8231,95,100
		15.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.05	0.06	2d10/30 L=8231,95,100
		20.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.05	0.06	2d10/30 L=8231,94,100
		25.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.05	0.06	2d10/30 L=8231,94,100
		30.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.05	0.05	2d10/30 L=8231,94,100
		36.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.05	0.05	2d10/30 L=8223,94,100
		41.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.06	0.05	2d10/30 L=8223,94,100
		46.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.06	0.04	2d10/30 L=82 23,94,97
		51.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.06	0.05	2d10/30 L=82 23,94,97
		56.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.06	0.05	2d10/30 L=82 23,94,97
		61.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.06	0.05	2d10/30 L=82 23,94,97
		66.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.07	0.06	2d10/30 L=82 23,94,97
		72.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.07	0.06	2d10/30 L=82 23,94,97
		77.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.07	0.06	2d10/30 L=82 23,94,97
		82.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.07	0.06	2d10/30 L=82 99,94,97
147	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.09	0.07	2d10/30 L=82 98,4,100
	s=8,m=1	5.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.09	0.07	2d10/30 L=82 98,4,100
		10.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.08	0.07	2d10/30 L=82 98,4,100
		15.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.08	0.07	2d10/30 L=82 23,4,100
		20.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.08	0.06	2d10/30 L=82 23,4,100
		25.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.08	0.06	2d10/30 L=8223,94,100
		30.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.08	0.06	2d10/30 L=8223,94,100
		36.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.08	0.05	2d10/30 L=8223,94,100
		41.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.08	0.05	2d10/30 L=8223,94,100
		46.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.08	0.05	2d10/30 L=8223,94,100
		51.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.09	0.05	2d10/30 L=8223,94,100
		56.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.09	0.04	2d10/30 L=82 23,94,97
		61.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.09	0.05	2d10/30 L=82 94,94,97
		66.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.09	0.05	2d10/30 L=82 94,94,97
		72.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.09	0.05	2d10/30 L=82 94,94,97
		77.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.10	0.06	2d10/30 L=82 94,94,97
		82.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.10	0.06	2d10/30 L=82 94,94,97
149	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.14	0.08	2d10/30 L=77 94,4,96

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		s=8,m=1	6.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.13	0.07	2d10/30 L=77	94,4,96
			12.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.13	0.07	2d10/30 L=77	94,4,96
			18.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.13	0.07	2d10/30 L=77	94,4,96
			24.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.12	0.06	2d10/30 L=77	94,4,96
			30.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.12	0.06	2d10/30 L=77	97,4,96
			36.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.12	0.06	2d10/30 L=77	97,4,96
			42.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.12	0.05	2d10/30 L=77	97,98,96
			48.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.12	0.05	2d10/30 L=77	97,98,96
			54.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.12	0.05	2d10/30 L=77	97,98,96
			60.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.13	0.13	0.04	2d10/30 L=77	97,98,96
			66.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.13	0.04	2d10/30 L=77	97,98,93
			73.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.14	0.13	0.04	2d10/30 L=77	97,98,93
			77.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.13	0.05	2d10/30 L=77	97,98,93
			79.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.15	0.13	0.05	2d10/30 L=77	97,98,93
			85.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.16	0.13	0.05	2d10/30 L=77	97,98,93
			91.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.14	0.06	2d10/30 L=77	97,98,93
			97.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.17	0.14	0.06	2d10/30 L=77	97,98,93
								M_T= 32	Z=-90.0	P=15	P=20		
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
131	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.12	0.03		2d10/30 L=10434,85,109	
		7.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.12	0.03		2d10/30 L=10434,85,109	
		12.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.13	0.03		2d10/30 L=104 34,3,109	
		14.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.13	0.03		2d10/30 L=104 34,3,109	
		21.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.13	0.04		2d10/30 L=104 34,3,3	
		29.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.13	0.04		2d10/30 L=104 34,3,3	
		36.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.14	0.05		2d10/30 L=104 34,3,3	
		43.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.14	0.05		2d10/30 L=104 34,3,3	
		51.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.14	0.06		2d10/30 L=104 34,3,3	
		58.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.15	0.06		2d10/30 L=104 34,3,3	
		65.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.15	0.07		2d10/30 L=104 34,3,3	
		73.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.15	0.07		2d10/30 L=104 32,3,3	
		80.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.16	0.08		2d10/30 L=104 32,3,3	
		87.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.16	0.09		2d10/30 L=104 9,3,3	
		94.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.17	0.09		2d10/30 L=104 93,3,3	
		102.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.17	0.10		2d10/30 L=104 93,3,3	
		109.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.17	0.10		2d10/30 L=104 98,3,3	
		116.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.18	0.11		2d10/30 L=104 3,3,3	
142	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.04	0.03		2d10/30 L=12199,110,92	
		7.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.03	0.02		2d10/30 L=12199,110,92	
		15.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.03	0.02		2d10/30 L=121	
109,110,92		22.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.03	0.02		2d10/30 L=121	
115,110,92		30.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.03	0.01		2d10/30 L=121115,90,92	
		37.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.03	0.02		2d10/30 L=121115,90,89	
		45.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.03	0.02		2d10/30 L=121115,90,89	
		53.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.03	0.02		2d10/30 L=121115,90,89	
		60.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.04	0.03		2d10/30 L=121115,90,89	
		68.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.04	0.03		2d10/30 L=121 99,90,89	
		75.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.04	0.03		2d10/30 L=121 99,90,89	
		83.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.05	0.04		2d10/30 L=121 99,90,34	
		91.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.05	0.05		2d10/30 L=121 99,90,34	
		98.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.05	0.05		2d10/30 L=121 99,90,34	
		106.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.05	0.06		2d10/30 L=121115,90,34	
		113.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.06	0.06		2d10/30 L=121115,90,34	
		121.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.06	0.07		2d10/30 L=121115,90,34	
137	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.09	0.05		2d10/30 L=107 115,3,3	
		7.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.09	0.05		2d10/30 L=107 109,3,3	
		14.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.08	0.04		2d10/30 L=107 109,3,3	
		22.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.08	0.04		2d10/30 L=107 109,3,3	
		29.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.08	0.03		2d10/30 L=107 109,3,3	
		37.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.07	0.03		2d10/30 L=107 109,3,3	
		44.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.07	0.02		2d10/30 L=107 109,3,3	
		52.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.07	0.02		2d10/30 L=107109,3,100	
		59.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.06	0.01		2d10/30 L=107109,3,100	
		67.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.06	0.01		2d10/30 L=107109,98,97	
		74.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.06	0.01		2d10/30 L=107109,98,97	
		82.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.06	0.02		2d10/30 L=107109,98,97	
		89.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.05	0.07	0.02		2d10/30 L=107109,98,97	
		97.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.07	0.03		2d10/30 L=107109,98,97	
		104.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.07	0.03		2d10/30 L=107109,98,97	
		106.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.07	0.03		2d10/30 L=107109,98,97	
		111.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.06	0.08	0.03		2d10/30 L=107109,98,16	
		119.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.08	0.04		2d10/30 L=107109,98,16	
								M_T= 33	Z=-90.0	P=4	P=8		
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
132	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.07	0.06		2d10/30 L=60 114,86,4	
		4.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.07	0.05		2d10/30 L=60 114,86,4	

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		9.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.06	0.05	2d10/30 L=60	114,86,4
		12.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.06	0.05	2d10/30 L=60	114,86,4
		13.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.06	0.05	2d10/30 L=60	114,86,4
		18.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.06	0.04	2d10/30 L=60	114,86,4
		22.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.06	0.04	2d10/30 L=60	114,86,4
		27.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.06	0.04	2d10/30 L=60	114,86,4
		31.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.06	0.03	2d10/30 L=60	114,86,98
		36.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.06	0.03	2d10/30 L=60	114,86,98
		40.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.05	0.03	2d10/30 L=60	114,86,98
		45.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.05	0.03	2d10/30 L=60	32,86,98
		49.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.05	0.03	2d10/30 L=60	34,86,98
		54.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.05	0.02	2d10/30 L=60	34,86,98
		58.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.05	0.02	2d10/30 L=60	110,86,98
		63.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.05	0.02	2d10/30 L=60	110,86,98
		68.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.04	0.02	2d10/30 L=60	110,86,98
		72.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.04	0.01	2d10/30 L=60	110,86,98
138	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	6.96e-03	0.05	0.06	2d10/30 L=35	109,90,4
		3.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	7.12e-03	0.05	0.06	2d10/30 L=35	109,90,4
		5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	7.76e-03	0.05	0.05	2d10/30 L=35	9,90,4
		8.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	9.21e-03	0.04	0.05	2d10/30 L=35	11,90,4
		11.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.04	0.05	2d10/30 L=35	11,90,4
		14.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.04	0.05	2d10/30 L=35	11,90,114
		17.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.04	0.05	2d10/30 L=35	42,90,114
		20.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.04	0.04	2d10/30 L=35	42,90,114
		23.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.04	0.04	2d10/30 L=35	42,90,114
		26.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.04	0.04	2d10/30 L=35	42,90,114
		29.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.04	0.04	2d10/30 L=35	42,90,114
		32.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.04	0.04	2d10/30 L=35	42,90,114
		35.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.04	0.04	2d10/30 L=35	42,90,114
		35.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.04	0.04	2d10/30 L=35	42,90,114
		38.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.03	0.04	2d10/30 L=35	42,90,114
		41.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.03	0.03	2d10/30 L=35	42,90,114
		44.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.03	0.03	2d10/30 L=35	42,90,114
		47.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.03	0.03	2d10/30 L=35	42,90,114
							M_T= 34	Z=-90.0	P=7	P=8		
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
133	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.05	0.02	2d10/30 L=85	92,111,89
		6.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.06	0.02	2d10/30 L=85	92,111,89
		12.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.06	0.03	2d10/30 L=85	92,111,89
		12.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.06	0.03	2d10/30 L=85	92,111,89
		18.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.06	0.03	2d10/30 L=85	92,111,3
		24.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.06	0.03	2d10/30 L=85	92,111,3
		30.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.06	0.04	2d10/30 L=85	92,111,3
		36.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.07	0.04	2d10/30 L=85	92,111,3
		42.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.07	0.05	2d10/30 L=85	92,111,3
		48.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.07	0.05	2d10/30 L=85	92,111,3
		54.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.07	0.06	2d10/30 L=85	92,111,3
		60.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.08	0.06	2d10/30 L=85	92,111,3
		66.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.07	0.08	0.07	2d10/30 L=85	88,111,3
		73.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.08	0.07	2d10/30 L=85	91,111,3
		79.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.08	0.08	2d10/30 L=85	91,111,3
		85.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.09	0.08	2d10/30 L=85	91,111,3
		91.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.09	0.09	2d10/30 L=85	91,111,3
		97.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.09	0.09	2d10/30 L=85	91,111,3
139	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.03	0.02	2d10/30 L=82	87,91,92
		5.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.03	0.02	2d10/30 L=82	87,90,89
		10.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.03	0.03	2d10/30 L=82	87,90,89
		15.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.03	0.03	2d10/30 L=82	87,90,89
		20.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.03	0.03	2d10/30 L=82	87,90,89
		25.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.04	0.03	2d10/30 L=82	87,90,89
		30.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.04	0.04	2d10/30 L=82	87,90,89
		36.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.04	0.04	2d10/30 L=82	87,90,89
		41.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.04	0.04	2d10/30 L=82	87,90,89
		46.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.04	0.05	2d10/30 L=82	87,90,89
		51.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.05	0.05	2d10/30 L=82	87,90,89
		56.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.05	0.05	2d10/30 L=82	87,90,89
		61.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.05	0.05	2d10/30 L=82	87,90,3
		66.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.05	0.06	2d10/30 L=82	87,90,3
		72.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.05	0.06	2d10/30 L=82	87,90,3
		77.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.06	0.07	2d10/30 L=82	87,90,3
		82.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.06	0.07	2d10/30 L=82	87,90,3
144	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.04	0.04	2d10/30 L=82	87,91,92
		5.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.04	0.03	2d10/30 L=82	87,91,92
		10.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.03	0.03	2d10/30 L=82	87,91,92
		15.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.03	0.03	2d10/30 L=82	87,91,92
		20.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.03	0.02	2d10/30 L=82	87,91,92
		25.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.03	0.02	2d10/30 L=82	87,91,92
		30.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.03	0.02	2d10/30 L=82	87,90,89

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		36.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.03	0.03	2d10/30 L=82 87,90,89
		41.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.03	0.03	2d10/30 L=82 87,90,89
		46.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.04	0.03	2d10/30 L=82103,90,89
		51.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.04	0.04	2d10/30 L=82103,90,89
		56.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.04	0.04	2d10/30 L=82103,90,89
		61.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.04	0.04	2d10/30 L=82103,90,89
		66.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.04	0.04	2d10/30 L=82103,90,89
		72.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.08	0.05	0.05	2d10/30 L=82103,90,89
		77.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.05	0.05	2d10/30 L=82103,90,89
		82.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.05	0.05	2d10/30 L=82111,90,89
146	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.05	0.05	2d10/30 L=82101,88,87
		5.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.05	0.05	2d10/30 L=82109,88,87
		10.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.05	0.05	2d10/30 L=82109,88,87
		15.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.04	0.04	2d10/30 L=82109,88,87
		20.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.04	0.04	2d10/30 L=82109,88,87
		25.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.04	0.04	2d10/30 L=82109,88,87
		30.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.04	0.04	2d10/30 L=82109,88,87
		36.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.04	0.03	2d10/30 L=82109,88,87
		41.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.03	0.03	2d10/30 L=82 89,88,87
		46.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.03	0.03	2d10/30 L=82 89,88,87
		51.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.03	0.02	2d10/30 L=82 89,88,87
		56.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.09	0.03	0.02	2d10/30 L=82 89,85,86
		61.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.03	0.02	2d10/30 L=82 89,85,86
		66.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.03	0.03	2d10/30 L=82 89,85,86
		72.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.03	0.03	2d10/30 L=82 89,85,86
		77.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.04	0.03	2d10/30 L=82 89,85,86
		82.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.04	0.04	2d10/30 L=82 89,85,86
148	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.06	0.07	2d10/30 L=82 89,88,3
		5.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.06	0.07	2d10/30 L=82 89,88,3
		10.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.06	2d10/30 L=82 89,88,3
		15.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.06	2d10/30 L=82 89,88,3
		20.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.05	2d10/30 L=82 89,88,3
		25.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.05	2d10/30 L=82 89,88,87
		30.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.05	2d10/30 L=82 89,88,87
		36.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.04	0.05	2d10/30 L=82 89,88,87
		41.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.04	0.04	2d10/30 L=82 89,88,87
		46.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.04	0.04	2d10/30 L=82 89,88,87
		51.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.04	0.04	2d10/30 L=82 89,88,87
		56.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.04	0.03	2d10/30 L=82 89,88,87
		61.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.03	0.03	2d10/30 L=82 89,88,87
		66.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.03	0.03	2d10/30 L=82 89,88,87
		72.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.03	0.03	2d10/30 L=82 89,88,87
		77.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.03	0.02	2d10/30 L=82 89,88,87
		82.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.12	0.03	0.02	2d10/30 L=82 89,85,86
150	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.09	0.09	2d10/30 L=85 85,101,3
		6.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.09	0.09	2d10/30 L=85 85,101,3
		12.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.09	0.08	2d10/30 L=85 85,101,3
		18.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.08	0.08	2d10/30 L=85 85,101,3
		24.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.08	0.07	2d10/30 L=85 85,101,3
		30.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.08	0.07	2d10/30 L=85 90,101,3
		36.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.08	0.06	2d10/30 L=85 86,101,3
		42.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.07	0.06	2d10/30 L=85 86,101,3
		48.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.07	0.05	2d10/30 L=85 86,101,3
		54.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.07	0.05	2d10/30 L=85 86,101,3
		60.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.07	0.04	2d10/30 L=85 86,101,3
		66.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.06	0.04	2d10/30 L=85 86,101,3
		73.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.06	0.03	2d10/30 L=85 86,101,3
		79.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.06	0.03	2d10/30 L=8586,101,87
		84.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.06	0.03	2d10/30 L=8586,101,87
		85.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.10	0.06	0.03	2d10/30 L=8586,101,87
		91.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.06	0.02	2d10/30 L=8586,101,87
		97.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.11	0.05	0.02	2d10/30 L=8586,101,87
							M_T= 35	Z=-90.0	P=3	P=7	
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
134	ok,ok s=8,m=1	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.04	0.07	0.06	2d10/30 L=60 108,92,4
		4.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.07	0.05	2d10/30 L=60 108,92,4
		9.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.06	0.05	2d10/30 L=60 108,92,4
		12.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.06	0.05	2d10/30 L=60 108,92,4
		13.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.03	0.06	0.05	2d10/30 L=60 108,92,4
		18.1	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.06	0.04	2d10/30 L=60 108,92,4
		22.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.06	0.04	2d10/30 L=60 108,92,4
		27.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.06	0.04	2d10/30 L=60 108,92,4
		31.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.06	0.03	2d10/30 L=60108,92,96
		36.2	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.06	0.03	2d10/30 L=60108,92,96
		40.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.05	0.03	2d10/30 L=60108,92,96
		45.3	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.05	0.03	2d10/30 L=60 32,92,96
		49.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.05	0.03	2d10/30 L=60 34,92,96
		54.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.05	0.02	2d10/30 L=60 34,92,96

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		58.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.05	0.02	2d10/30 L=60104,92,96
		63.4	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.05	0.02	2d10/30 L=60104,92,96
		68.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.04	0.02	2d10/30 L=60104,92,96
		72.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.04	0.01	2d10/30 L=60104,92,96
140	ok,ok	0.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	6.96e-03	0.05	0.06	2d10/30 L=35 103,88,4
	s=8,m=1	3.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	7.12e-03	0.05	0.06	2d10/30 L=35 103,88,4
		5.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	7.76e-03	0.05	0.05	2d10/30 L=35 9,88,4
		8.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	9.21e-03	0.04	0.05	2d10/30 L=35 11,88,4
		11.9	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.04	0.05	2d10/30 L=35 11,88,4
		14.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.04	0.05	2d10/30 L=3511,88,108
		17.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.04	0.05	2d10/30 L=3542,88,108
		20.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.01	0.04	0.04	2d10/30 L=3542,88,108
		23.8	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.04	0.04	2d10/30 L=3542,88,108
		26.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.04	0.04	2d10/30 L=3542,88,108
		29.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.04	0.04	2d10/30 L=3542,88,108
		32.7	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.04	0.04	2d10/30 L=3542,88,108
		35.0	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.04	0.04	2d10/30 L=3542,88,108
		35.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.04	0.04	2d10/30 L=3542,88,108
		38.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.03	0.04	2d10/30 L=3542,88,108
		41.6	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.03	0.03	2d10/30 L=3542,88,108
		44.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.03	0.03	2d10/30 L=3542,88,108
		47.5	0.25	6.2	6.2	1.6	0.07	0.02	0.03	0.03	2d10/30 L=3542,88,108
							M_T=1	Z=275.0	P=1	P=17	
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
18	ok,ok	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.40	0.22	0.09	2d8/15 L=50114,100,4
	s=3,m=1	12.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.40	0.22	0.09	2d8/15 L=50114,100,4
		62.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.26	0.21	0.09	2d8/15 L=50114,100,4
		72.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.23	0.20	0.09	2d8/20 L=350114,100,4
		120.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.23	0.19	0.06	2d8/20 L=350
115,100,114											
		125.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.23	0.19	0.06	2d8/20 L=350
115,100,114											
		187.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.28	0.18	0.04	2d8/20 L=3503,100,114
		197.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.28	0.18	0.04	2d8/20 L=3503,100,114
		250.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.28	0.18	0.05	2d8/20 L=3503,100,115
		278.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.26	0.18	0.05	2d8/20 L=3504,100,115
		312.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.22	0.19	0.06	2d8/20 L=3504,100,115
		360.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.16	0.20	0.08	2d8/20 L=350114,100,3
		375.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.15	0.21	0.09	2d8/20 L=350114,100,3
		437.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.25	0.22	0.10	2d8/15 L=50115,100,3
		441.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.26	0.22	0.10	2d8/15 L=50115,100,3
		463.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.34	0.23	0.11	2d8/15 L=50115,100,3
		500.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.34	0.23	0.11	2d8/15 L=50115,100,3
122	ok,ok	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.21	0.18	0.08	2d8/15 L=50 116,90,4
	s=3,m=1	37.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.21	0.18	0.08	2d8/15 L=50 116,90,4
		44.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.20	0.18	0.08	2d8/15 L=50 116,90,4
		49.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.19	0.18	0.08	2d8/15 L=50 116,90,4
		88.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.14	0.17	0.08	2d8/20 L=296 111,90,4
		133.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.17	0.16	0.05	2d8/20 L=296 111,90,4
		133.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.17	0.16	0.05	2d8/20 L=296 111,90,4
		177.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.18	0.15	0.03	2d8/20 L=296
111,90,114											
		216.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.19	0.14	0.02	2d8/20 L=296 4,90,114
		222.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.19	0.14	0.02	2d8/20 L=296 4,91,114
		266.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.17	0.15	0.03	2d8/20 L=296 4,91,113
		290.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.15	0.16	0.04	2d8/20 L=296 4,91,3
		310.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.12	0.16	0.05	2d8/20 L=296 4,91,3
		355.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.07	0.17	0.08	2d8/20 L=296 113,91,3
		365.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.08	0.18	0.08	2d8/20 L=296 113,91,3
		399.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.15	0.18	0.08	2d8/15 L=50 113,91,3
		431.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.23	0.19	0.09	2d8/15 L=50 113,91,3
		444.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.23	0.19	0.09	2d8/15 L=50 113,91,3
28	ok,ok	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.23	0.34	0.09	2d8/15 L=50116,100,3
	s=3,m=1	12.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.23	0.34	0.09	2d8/15 L=50116,100,3
		22.3	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.20	0.33	0.08	2d8/15 L=50116,100,3
		44.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.13	0.33	0.07	2d8/15 L=50116,100,3
		67.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.07	0.32	0.09	2d8/20 L=230100,100,3
		89.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.05	0.32	0.08	2d8/20 L=230
107,100,116											
		111.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.06	0.31	0.07	2d8/20 L=2304,100,116
		116.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.07	0.31	0.07	2d8/20 L=2304,100,116
		134.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.10	0.31	0.07	2d8/20 L=2304,100,116
		156.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.13	0.30	0.06	2d8/20 L=2304,100,116
		178.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.14	0.30	0.05	2d8/20 L=2303,100,116
		201.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.16	0.29	0.05	2d8/20 L=230
116,100,116											
		223.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.19	0.29	0.04	2d8/20 L=230
116,100,113											

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

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
116,100,113		238.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.21	0.28	0.05	2d8/20	L=230
116,100,113		245.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.22	0.28	0.05	2d8/20	L=230
116,97,113		268.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.24	0.28	0.05	2d8/20	L=230
116,97,113		290.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.25	0.29	0.06	2d8/20	L=230
113,97,113		312.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.27	0.29	0.05	2d8/15	L=50
113,97,113		335.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.32	0.30	0.06	2d8/15	L=50
		345.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.34	0.30	0.06	2d8/15	L=50 113,97,4
		357.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.34	0.30	0.06	2d8/15	L=37 113,97,4
							M_T= 2	Z=275.0	P=3	P=19		
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
116,85,113	19 ok,ok	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.39	0.67	0.13	2d8/15	L=95
116,85,113	s=3,m=1	7.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.39	0.67	0.13	2d8/15	L=95
116,85,113		12.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.39	0.67	0.13	2d8/15	L=95
116,85,113		15.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.38	0.67	0.13	2d8/15	L=95
116,85,113		22.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.34	0.67	0.14	2d8/15	L=95
116,85,113		30.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.30	0.67	0.14	2d8/15	L=95
116,85,113		37.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.27	0.67	0.14	2d8/15	L=95
110,85,113		45.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.24	0.67	0.14	2d8/15	L=95
110,85,113		52.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.20	0.68	0.14	2d8/15	L=95
110,85,113		60.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.17	0.68	0.14	2d8/15	L=95
110,85,113		67.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.14	0.68	0.15	2d8/15	L=95
110,85,113		72.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.12	0.68	0.15	2d8/15	L=95
110,85,113		75.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.11	0.68	0.15	2d8/15	L=95
105,85,113		82.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.09	0.68	0.15	2d8/15	L=9585,85,113
105,85,113		90.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.11	0.69	0.15	2d8/15	L=9593,85,113
105,85,113		97.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.16	0.69	0.15	2d8/15	L=95
105,85,113		105.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.20	0.69	0.15	2d8/15	L=95
105,85,113		107.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.22	0.69	0.15	2d8/15	L=95
105,85,113		112.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.22	0.69	0.15	2d8/15	L=95
105,85,113		120.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.22	0.69	0.15	2d8/15	L=95
102,116,102	32 ok,ok	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.45	0.13	0.10	2d8/15	L=50102,116,4
102,116,102	s=3,m=1	12.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.45	0.13	0.10	2d8/15	L=50102,116,4
102,116,102		23.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.42	0.13	0.09	2d8/15	L=50102,116,4
102,116,102		47.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.34	0.12	0.08	2d8/15	L=50102,116,4
102,116,102		71.3	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.27	0.11	0.09	2d8/20	L=230
102,116,102		95.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.20	0.11	0.08	2d8/20	L=230
92,116,102		118.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.18	0.10	0.07	2d8/20	L=230
100,116,102		142.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.21	0.09	0.06	2d8/20	L=230
116,116,102		166.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.24	0.08	0.05	2d8/20	L=230
110,101,103		190.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.27	0.08	0.05	2d8/20	L=230
110,101,103		214.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.29	0.09	0.06	2d8/20	L=230
110,101,103		237.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.31	0.09	0.07	2d8/20	L=230
110,101,103		261.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.32	0.10	0.08	2d8/20	L=230
102,101,103		285.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.32	0.11	0.09	2d8/20	L=230

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		309.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.31	0.12	0.07	2d8/15 L=50102,101,3
		332.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.34	0.13	0.09	2d8/15 L=50103,101,3
		343.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.38	0.13	0.09	2d8/15 L=50103,101,3
		356.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.38	0.13	0.09	2d8/15 L=50103,101,3
		380.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.38	0.13	0.09	2d8/15 L=50103,101,3
26	ok,ok	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.46	0.15	0.11	2d8/15 L=50102,100,3
	s=3,m=1	27.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.46	0.15	0.11	2d8/15 L=50102,100,3
		37.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.46	0.15	0.11	2d8/15 L=50102,100,3
		55.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.40	0.14	0.10	2d8/15 L=50102,100,3
		83.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.30	0.14	0.08	2d8/15 L=50102,100,3
		111.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.32	0.13	0.09	2d8/20 L=296113,100,3
		138.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.33	0.12	0.08	2d8/20 L=296
113,100,108											
		166.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.33	0.11	0.07	2d8/20 L=296
113,100,108											
		194.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.32	0.10	0.05	2d8/20 L=296
113,100,108											
		222.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.32	0.09	0.04	2d8/20 L=2964,100,108
		249.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.31	0.09	0.04	2d8/20 L=296 3,97,105
		277.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.28	0.10	0.06	2d8/20 L=296 3,97,105
		305.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.26	0.11	0.07	2d8/20 L=29690,97,105
		333.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.25	0.12	0.08	2d8/20 L=296 102,97,4
		360.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.29	0.13	0.10	2d8/20 L=296 105,97,4
		388.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.37	0.14	0.09	2d8/15 L=50 105,97,4
		416.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.46	0.14	0.11	2d8/15 L=50 105,97,4
		431.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.52	0.15	0.12	2d8/15 L=50 105,97,4
		444.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.52	0.15	0.12	2d8/15 L=50 105,97,4
23	ok,ok	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.38	0.36	0.10	2d8/15 L=50 110,94,3
	s=3,m=1	12.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.38	0.36	0.10	2d8/15 L=50 110,94,3
		22.3	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.34	0.36	0.09	2d8/15 L=50 110,94,3
		44.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.26	0.35	0.08	2d8/15 L=50 102,94,3
		67.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.19	0.35	0.10	2d8/20 L=230
102,94,114											
		89.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.12	0.34	0.10	2d8/20 L=230
102,94,114											
		111.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.09	0.34	0.09	2d8/20 L=230
103,94,114											
		116.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.08	0.34	0.09	2d8/20 L=230
103,94,114											
		134.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.08	0.33	0.08	2d8/20 L=230
105,94,114											
		156.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.09	0.33	0.08	2d8/20 L=230 8,94,114
		178.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.10	0.32	0.07	2d8/20 L=230 8,94,114
		201.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.14	0.32	0.06	2d8/20 L=230
114,94,114											
		223.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.18	0.31	0.06	2d8/20 L=230
114,94,114											
		238.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.21	0.31	0.05	2d8/20 L=230
114,94,114											
		245.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.22	0.31	0.05	2d8/20 L=230
114,89,115											
		268.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.25	0.31	0.06	2d8/20 L=230
114,89,115											
		290.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.28	0.32	0.07	2d8/20 L=230
114,89,115											
		312.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.31	0.32	0.06	2d8/15 L=50
114,89,115											
		335.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.34	0.33	0.06	2d8/15 L=50
115,89,115											
		345.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.37	0.33	0.06	2d8/15 L=50
115,89,115											
		357.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.37	0.33	0.06	2d8/15 L=37
115,89,115											
							M_T= 3	Z=275.0	P=4	P=20	
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
20	ok,ok	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.39	0.67	0.13	2d8/15 L=95
106,91,107											
	s=3,m=1	7.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.39	0.67	0.13	2d8/15 L=95
106,91,107											
		12.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.39	0.67	0.13	2d8/15 L=95
106,91,107											
		15.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.38	0.67	0.13	2d8/15 L=95
106,91,107											
		22.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.34	0.67	0.14	2d8/15 L=95
106,91,107											
		30.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.30	0.67	0.14	2d8/15 L=95
106,91,107											
		37.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.27	0.67	0.14	2d8/15 L=95

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

104,91,107		45.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.24	0.67	0.14	2d8/15 L=95		
104,91,107		52.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.20	0.68	0.14	2d8/15 L=95		
104,91,107		60.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.17	0.68	0.14	2d8/15 L=95		
104,91,107		67.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.14	0.68	0.15	2d8/15 L=95		
104,91,107		72.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.12	0.68	0.15	2d8/15 L=95		
104,91,107		75.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.11	0.68	0.15	2d8/15 L=95		
104,91,107		82.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.09	0.68	0.15	2d8/15 L=9591,91,107		
		90.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.11	0.69	0.15	2d8/15 L=9599,91,107		
		97.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.16	0.69	0.15	2d8/15 L=95		
115,91,107		105.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.20	0.69	0.15	2d8/15 L=95		
115,91,107		107.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.22	0.69	0.15	2d8/15 L=95		
115,91,107		112.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.22	0.69	0.15	2d8/15 L=95		
115,91,107		120.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.22	0.69	0.15	2d8/15 L=95		
115,91,107		33	ok,ok	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.45	0.13	0.10	2d8/15 L=50112,106,4
	s=3,m=1	12.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.45	0.13	0.10	2d8/15 L=50112,106,4		
		23.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.42	0.13	0.09	2d8/15 L=50112,106,4		
		47.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.34	0.12	0.08	2d8/15 L=50112,106,4		
		71.3	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.27	0.11	0.09	2d8/20 L=230		
112,106,112		95.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.20	0.11	0.08	2d8/20 L=230		
112,106,112		118.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.18	0.10	0.07	2d8/20 L=230		
86,106,112		142.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.21	0.09	0.06	2d8/20 L=230		
94,106,112		166.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.24	0.08	0.05	2d8/20 L=230		
106,106,112		190.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.27	0.08	0.05	2d8/20 L=230		
104,111,109		214.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.29	0.09	0.06	2d8/20 L=230		
104,111,109		237.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.31	0.09	0.07	2d8/20 L=230		
104,111,109		261.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.32	0.10	0.08	2d8/20 L=230		
104,111,109		285.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.32	0.11	0.09	2d8/20 L=230		
112,111,109		309.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.31	0.12	0.07	2d8/15 L=50112,111,3		
		332.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.34	0.13	0.09	2d8/15 L=50109,111,3		
		343.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.38	0.13	0.09	2d8/15 L=50109,111,3		
		356.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.38	0.13	0.09	2d8/15 L=50109,111,3		
		380.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.38	0.13	0.09	2d8/15 L=50109,111,3		
27	ok,ok	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.46	0.15	0.11	2d8/15 L=50 112,94,3		
	s=3,m=1	27.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.46	0.15	0.11	2d8/15 L=50 112,94,3		
		37.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.46	0.15	0.11	2d8/15 L=50 112,94,3		
		55.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.40	0.14	0.10	2d8/15 L=50 112,94,3		
		83.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.30	0.14	0.08	2d8/15 L=50 112,94,3		
		111.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.32	0.13	0.09	2d8/20 L=296 107,94,3		
		138.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.33	0.12	0.08	2d8/20 L=296		
107,94,114		166.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.33	0.11	0.07	2d8/20 L=296		
107,94,114		194.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.32	0.10	0.05	2d8/20 L=296		
107,94,114		222.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.32	0.09	0.04	2d8/20 L=296 4,94,114		
		249.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.31	0.09	0.04	2d8/20 L=296 3,95,115		
		277.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.28	0.10	0.06	2d8/20 L=296 3,95,115		
		305.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.26	0.11	0.07	2d8/20 L=29688,95,115		
		333.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.25	0.12	0.08	2d8/20 L=296 112,95,4		
		360.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.29	0.13	0.10	2d8/20 L=296 115,95,4		
		388.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.37	0.14	0.09	2d8/15 L=50 115,95,4		
		416.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.46	0.14	0.11	2d8/15 L=50 115,95,4		
		431.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.52	0.15	0.12	2d8/15 L=50 115,95,4		
		444.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.52	0.15	0.12	2d8/15 L=50 115,95,4		
24	ok,ok	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.38	0.36	0.10	2d8/15 L=50104,100,3		
	s=3,m=1	12.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.38	0.36	0.10	2d8/15 L=50104,100,3		

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		22.3	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.34	0.36	0.09	2d8/15 L=50104,100,3
		44.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.26	0.35	0.08	2d8/15 L=50112,100,3
112,100,108		67.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.19	0.35	0.10	2d8/20 L=230
		89.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.12	0.34	0.10	2d8/20 L=230
112,100,108		111.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.09	0.34	0.09	2d8/20 L=230
109,100,108		116.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.08	0.34	0.09	2d8/20 L=230
109,100,108		134.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.08	0.33	0.08	2d8/20 L=230
115,100,108		156.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.09	0.33	0.08	2d8/20 L=2308,100,108
		178.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.10	0.32	0.07	2d8/20 L=2308,100,108
		201.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.14	0.32	0.06	2d8/20 L=230
108,100,108		223.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.18	0.31	0.06	2d8/20 L=230
108,100,108		238.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.21	0.31	0.05	2d8/20 L=230
108,100,108		245.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.22	0.31	0.05	2d8/20 L=230
108,87,105		268.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.25	0.31	0.06	2d8/20 L=230
108,87,105		290.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.28	0.32	0.07	2d8/20 L=230
108,87,105		312.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.31	0.32	0.06	2d8/15 L=50
108,87,105		335.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.34	0.33	0.06	2d8/15 L=50
105,87,105		345.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.37	0.33	0.06	2d8/15 L=50
105,87,105		357.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.37	0.33	0.06	2d8/15 L=37
							M_T= 4	Z=275.0	P=6	P=22	
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
21	ok,ok	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.40	0.22	0.09	2d8/15 L=50 108,94,4
	s=3,m=1	12.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.40	0.22	0.09	2d8/15 L=50 108,94,4
		62.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.26	0.21	0.09	2d8/15 L=50 108,94,4
		72.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.23	0.20	0.09	2d8/20 L=350 108,94,4
		120.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.23	0.19	0.06	2d8/20 L=350
105,94,108		125.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.23	0.19	0.06	2d8/20 L=350
105,94,108		187.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.28	0.18	0.04	2d8/20 L=350 3,94,108
		197.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.28	0.18	0.04	2d8/20 L=350 3,94,108
		250.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.28	0.18	0.05	2d8/20 L=350 3,94,105
		278.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.26	0.18	0.05	2d8/20 L=350 4,94,105
		312.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.22	0.19	0.06	2d8/20 L=350 4,94,105
		360.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.16	0.20	0.08	2d8/20 L=350 108,94,3
		375.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.15	0.21	0.09	2d8/20 L=350 108,94,3
		437.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.25	0.22	0.10	2d8/15 L=50 106,88,4
		441.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.26	0.22	0.10	2d8/15 L=50 105,94,3
		463.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.34	0.23	0.11	2d8/15 L=50 105,94,3
		500.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.34	0.23	0.11	2d8/15 L=50 105,94,3
66	ok,ok	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.21	0.18	0.08	2d8/15 L=50 106,88,4
	s=3,m=1	37.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.21	0.18	0.08	2d8/15 L=50 106,88,4
		44.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.20	0.18	0.08	2d8/15 L=50 106,88,4
		49.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.19	0.18	0.08	2d8/15 L=50 106,88,4
		88.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.14	0.17	0.08	2d8/20 L=296 101,88,4
		133.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.17	0.16	0.05	2d8/20 L=296 101,88,4
		133.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.17	0.16	0.05	2d8/20 L=296 101,88,4
		177.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.18	0.15	0.03	2d8/20 L=296
101,88,108		216.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.19	0.14	0.02	2d8/20 L=296 4,88,108
		222.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.19	0.14	0.02	2d8/20 L=296 4,85,108
		266.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.17	0.15	0.03	2d8/20 L=296 4,85,107
		290.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.15	0.16	0.04	2d8/20 L=296 4,85,3
		310.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.12	0.16	0.05	2d8/20 L=296 4,85,3
		355.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.07	0.17	0.08	2d8/20 L=296 107,85,3
		365.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.08	0.18	0.08	2d8/20 L=296 107,85,3
		399.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.15	0.18	0.08	2d8/15 L=50 107,85,3
		431.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.23	0.19	0.09	2d8/15 L=50 107,85,3
		444.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.23	0.19	0.09	2d8/15 L=50 107,85,3
29	ok,ok	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.23	0.34	0.09	2d8/15 L=50 106,94,3
	s=3,m=1	12.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.23	0.34	0.09	2d8/15 L=50 106,94,3
		22.3	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.20	0.33	0.08	2d8/15 L=50 106,94,3
		44.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.13	0.33	0.07	2d8/15 L=50 106,94,3

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		67.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.07	0.32	0.09	2d8/20 L=230	94,94,3
		89.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.05	0.32	0.08	2d8/20 L=230	
113,94,106		111.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.06	0.31	0.07	2d8/20 L=230	4,94,106
		116.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.07	0.31	0.07	2d8/20 L=230	4,94,106
		134.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.10	0.31	0.07	2d8/20 L=230	4,94,106
		156.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.13	0.30	0.06	2d8/20 L=230	4,94,106
		178.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.14	0.30	0.05	2d8/20 L=230	3,94,106
		201.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.16	0.29	0.05	2d8/20 L=230	
106,94,106		223.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.19	0.29	0.04	2d8/20 L=230	
106,94,107		238.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.21	0.28	0.05	2d8/20 L=230	
106,94,107		245.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.22	0.28	0.05	2d8/20 L=230	
106,94,107		268.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.24	0.28	0.05	2d8/20 L=230	
106,95,107		290.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.25	0.29	0.06	2d8/20 L=230	
106,95,107		312.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.27	0.29	0.05	2d8/15 L=50	
107,95,107		335.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.32	0.30	0.06	2d8/15 L=50	
107,95,107		345.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.34	0.30	0.06	2d8/15 L=50	107,95,4
		357.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.34	0.30	0.06	2d8/15 L=37	107,95,4
							M_T= 10	Z=365.0	P=18	P=19		
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,ok	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.17	0.55	0.05	2d8/15 L=5295,	115,95
	s=3,m=1	10.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.17	0.55	0.05	2d8/15 L=5295,	115,95
		20.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.14	0.54	0.05	2d8/15 L=5295,	115,95
		41.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.10	0.54	0.05	2d8/15 L=5295,	115,95
		62.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.05	0.54	0.07	2d8/20 L=20595,	115,95
		83.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.04	0.54	0.06	2d8/20 L=20599,	115,95
		104.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.08	0.53	0.06	2d8/20 L=20595,	115,95
		111.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.09	0.53	0.06	2d8/20 L=20595,	115,95
		125.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.12	0.53	0.06	2d8/20 L=20595,	115,95
		146.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.16	0.53	0.05	2d8/20 L=20595,	115,95
		167.3	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.19	0.53	0.05	2d8/20 L=20595,	115,95
		188.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.22	0.53	0.05	2d8/20 L=20595,	115,95
		209.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.25	0.52	0.05	2d8/20 L=20595,	115,94
		223.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.27	0.52	0.05	2d8/20 L=20595,	115,94
		230.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.28	0.52	0.05	2d8/20 L=20595,	115,94
		250.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.31	0.52	0.06	2d8/20 L=20595,	115,94
		271.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.34	0.52	0.06	2d8/15 L=5295,	114,94
		292.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.36	0.52	0.05	2d8/15 L=5295,	114,94
		313.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.38	0.52	0.05	2d8/15 L=5295,	114,94
		324.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.39	0.53	0.05	2d8/15 L=5295,	114,94
		334.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.39	0.53	0.05	2d8/15 L=4195,	114,94
							M_T= 11	Z=365.0	P=17	P=18		
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
40	ok,ok	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.38	0.56	0.05	2d8/15 L=5293,	116,96
	s=3,m=1	10.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.38	0.56	0.05	2d8/15 L=5293,	116,96
		20.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.37	0.56	0.05	2d8/15 L=5293,	116,96
		41.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.35	0.56	0.05	2d8/15 L=5293,	116,96
		62.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.33	0.56	0.06	2d8/20 L=20593,	116,96
		83.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.30	0.55	0.06	2d8/20 L=20593,	116,96
		104.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.28	0.55	0.05	2d8/20 L=20593,	116,96
		111.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.27	0.55	0.05	2d8/20 L=20593,	116,96
		125.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.25	0.55	0.05	2d8/20 L=20593,	116,96
		146.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.22	0.55	0.05	2d8/20 L=20593,	113,96
		167.3	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.19	0.55	0.05	2d8/20 L=20593,	113,93
		188.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.16	0.56	0.05	2d8/20 L=20593,	113,93
		209.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.12	0.56	0.05	2d8/20 L=20597,	113,93
		223.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.10	0.56	0.06	2d8/20 L=20597,	113,93
		230.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.08	0.56	0.06	2d8/20 L=20597,	113,93
		250.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.05	0.56	0.06	2d8/20 L=20597,	113,93
		271.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.05	0.57	0.06	2d8/15 L=5297,	113,93
		292.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.09	0.57	0.05	2d8/15 L=5293,	113,93
		313.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.14	0.57	0.05	2d8/15 L=5293,	113,93
		324.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.16	0.57	0.05	2d8/15 L=5293,	113,93
		334.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.16	0.57	0.05	2d8/15 L=4193,	113,93
							M_T= 12	Z=365.0	P=2	P=3		
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
41	ok,ok	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.24	0.56	0.08	2d8/15 L=5288,	113,91
	s=3,m=1	10.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.24	0.56	0.08	2d8/15 L=5288,	113,91
		20.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.21	0.56	0.08	2d8/15 L=5288,	113,91
		41.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.14	0.56	0.07	2d8/15 L=5288,	113,91

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		62.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.07	0.55	0.10	2d8/20 L=20588,113,91
		83.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.03	0.55	0.09	2d8/20 L=20592,113,91
		104.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.09	0.55	0.09	2d8/20 L=20588,113,91
		111.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.11	0.55	0.09	2d8/20 L=20588,113,91
		125.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.15	0.55	0.09	2d8/20 L=20588,113,91
		146.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.20	0.55	0.09	2d8/20 L=20588,113,91
		167.3	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.26	0.55	0.08	2d8/20 L=20588,113,91
		188.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.31	0.55	0.08	2d8/20 L=20588,113,90
		209.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.36	0.56	0.09	2d8/20 L=20588,113,90
		223.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.40	0.56	0.09	2d8/20 L=20588,113,90
		230.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.41	0.56	0.09	2d8/20 L=20588,113,90
		250.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.46	0.56	0.09	2d8/20 L=20588,113,90
		271.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.51	0.56	0.10	2d8/15 L=5291,113,90
		292.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.55	0.57	0.07	2d8/15 L=5291,113,90
		313.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.62	0.57	0.08	2d8/15 L=5290,113,90
		324.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.65	0.57	0.08	2d8/15 L=5290,113,90
		334.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.65	0.57	0.08	2d8/15 L=4190,113,90
							M_T= 13	Z=365.0	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
42	ok,ok s=3,m=1	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.54	0.54	0.06	2d8/15 L=5290,114,91
		10.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.54	0.54	0.06	2d8/15 L=5290,114,91
		20.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.53	0.54	0.06	2d8/15 L=5290,114,91
		41.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.50	0.54	0.06	2d8/15 L=5290,114,91
		62.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.46	0.54	0.08	2d8/20 L=20590,114,91
		83.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.43	0.54	0.07	2d8/20 L=20590,114,91
		104.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.39	0.55	0.07	2d8/20 L=20590,114,91
		111.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.38	0.55	0.07	2d8/20 L=20590,114,91
		125.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.36	0.55	0.07	2d8/20 L=20590,114,91
		146.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.32	0.55	0.06	2d8/20 L=20590,114,91
		167.3	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.28	0.55	0.06	2d8/20 L=20590,114,90
		188.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.23	0.56	0.07	2d8/20 L=20590,114,90
		209.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.19	0.56	0.07	2d8/20 L=20590,114,90
		223.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.16	0.56	0.07	2d8/20 L=20590,114,90
		230.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.14	0.56	0.07	2d8/20 L=20590,114,90
		250.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.09	0.56	0.08	2d8/20 L=20590,114,90
		271.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.05	0.57	0.08	2d8/15 L=5290,114,90
		292.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.11	0.57	0.06	2d8/15 L=5290,114,90
		313.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.17	0.57	0.06	2d8/15 L=5290,114,90
		324.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.19	0.57	0.06	2d8/15 L=5290,114,90
		334.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.19	0.57	0.06	2d8/15 L=4190,114,90
							M_T= 18	Z=365.0	P=21	P=22	
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
48	ok,ok s=3,m=1	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.16	0.57	0.05	2d8/15 L=5299,107,99
		10.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.16	0.57	0.05	2d8/15 L=5299,107,99
		20.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.14	0.57	0.05	2d8/15 L=5299,107,99
		41.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.09	0.57	0.05	2d8/15 L=5299,107,99
		62.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.05	0.57	0.06	2d8/20 L=20595,107,99
		83.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.05	0.56	0.06	2d8/20 L=20595,107,99
		104.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.08	0.56	0.06	2d8/20 L=20595,107,99
		111.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.10	0.56	0.06	2d8/20 L=20595,107,99
		125.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.12	0.56	0.05	2d8/20 L=20595,107,99
		146.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.16	0.56	0.05	2d8/20 L=20599,107,99
		167.3	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.19	0.55	0.05	2d8/20 L=20599,107,99
		188.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.22	0.55	0.05	2d8/20 L=20599,107,98
		209.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.25	0.55	0.05	2d8/20 L=20599,106,98
		223.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.27	0.55	0.05	2d8/20 L=20599,106,98
		230.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.28	0.55	0.05	2d8/20 L=20599,106,98
		250.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.30	0.55	0.06	2d8/20 L=20599,106,98
		271.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.33	0.56	0.06	2d8/15 L=5299,106,98
		292.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.35	0.56	0.05	2d8/15 L=5299,106,98
		313.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.37	0.56	0.05	2d8/15 L=5299,106,98
		324.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.38	0.56	0.05	2d8/15 L=5299,106,98
		334.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.38	0.56	0.05	2d8/15 L=4199,106,98
							M_T= 19	Z=365.0	P=20	P=21	
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
49	ok,ok s=3,m=1	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.39	0.53	0.05	2d8/15 L=52
97,108,100		10.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.39	0.53	0.05	2d8/15 L=52
97,108,100		20.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.38	0.52	0.05	2d8/15 L=52
97,108,100		41.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.36	0.52	0.05	2d8/15 L=52
97,108,100		62.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.34	0.52	0.06	2d8/20 L=205
97,108,100		83.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.31	0.52	0.06	2d8/20 L=205
97,105,100		104.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.28	0.52	0.05	2d8/20 L=205

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

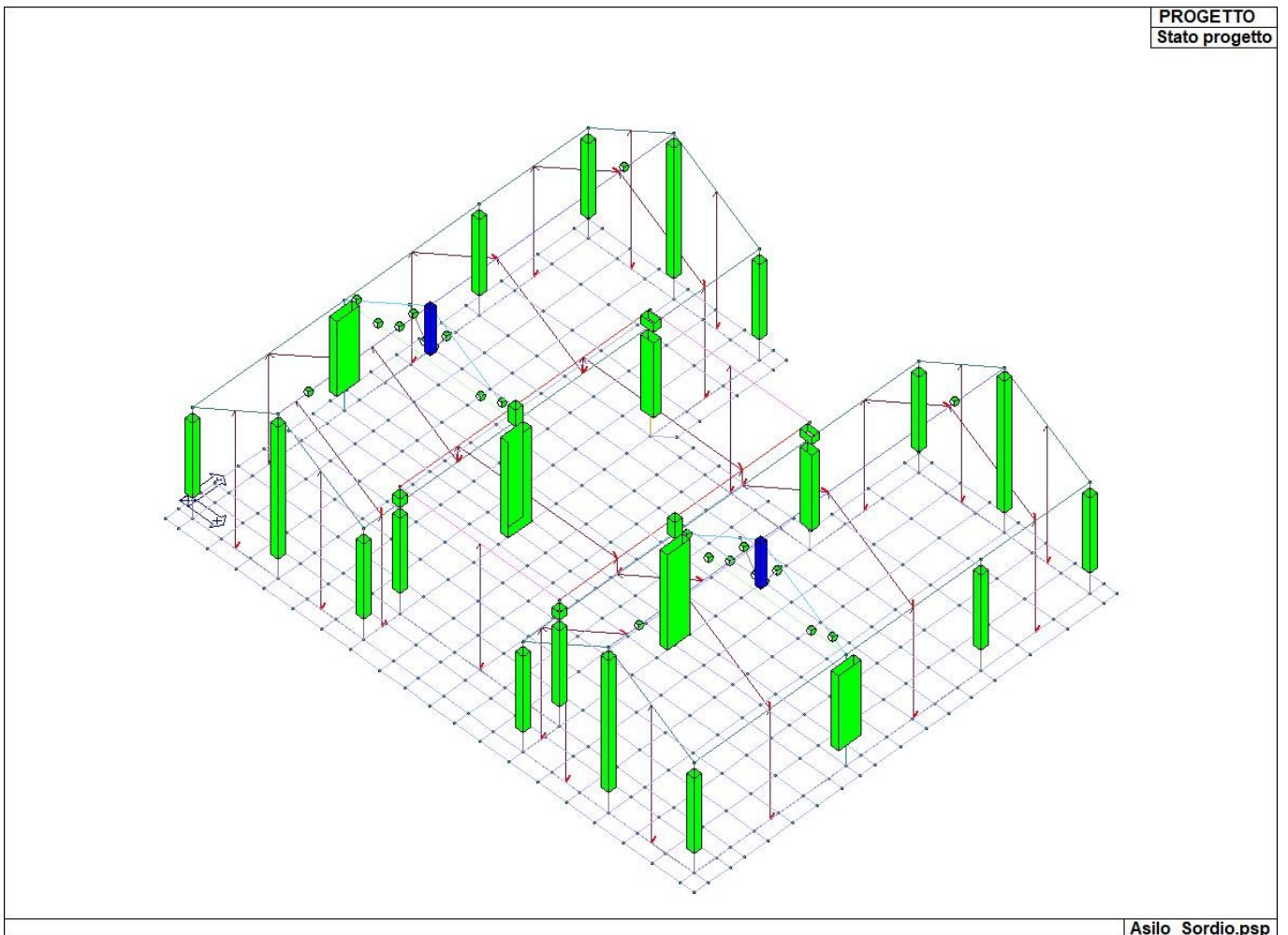
97,105,100		111.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.27	0.52	0.05	2d8/20 L=205
97,105,100		125.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.25	0.52	0.05	2d8/20 L=205
97,105,100		146.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.22	0.53	0.05	2d8/20 L=20597,105,97
		167.3	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.19	0.53	0.05	2d8/20 L=20597,105,97
		188.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.16	0.53	0.05	2d8/20 L=20597,105,97
		209.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.12	0.53	0.06	2d8/20 L=20597,105,97
		223.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.09	0.53	0.06	2d8/20 L=20597,105,97
		230.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.08	0.53	0.06	2d8/20 L=20597,105,97
		250.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.04	0.54	0.06	2d8/20 L=20593,105,97
		271.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.05	0.54	0.07	2d8/15 L=5297,105,97
		292.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.10	0.54	0.05	2d8/15 L=5297,105,97
		313.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.14	0.54	0.05	2d8/15 L=5297,105,97
		324.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.17	0.55	0.05	2d8/15 L=5297,105,97
		334.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.17	0.55	0.05	2d8/15 L=4197,105,97
							M_T= 20	Z=365.0	P=5	P=6	
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
50	ok,ok s=3,m=1	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.19	0.57	0.06	2d8/15 L=5288,108,88
		10.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.19	0.57	0.06	2d8/15 L=5288,108,88
		20.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.17	0.57	0.06	2d8/15 L=5288,108,88
		41.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.11	0.57	0.06	2d8/15 L=5288,108,88
		62.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.05	0.57	0.08	2d8/20 L=20588,108,88
		83.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.09	0.56	0.08	2d8/20 L=20588,108,88
		104.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.14	0.56	0.07	2d8/20 L=20588,108,88
		111.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.16	0.56	0.07	2d8/20 L=20588,108,88
		125.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.19	0.56	0.07	2d8/20 L=20588,108,88
		146.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.23	0.56	0.07	2d8/20 L=20588,108,88
		167.3	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.28	0.55	0.06	2d8/20 L=20588,108,88
		188.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.32	0.55	0.06	2d8/20 L=20588,108,85
		209.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.36	0.55	0.07	2d8/20 L=20588,108,85
		223.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.38	0.55	0.07	2d8/20 L=20588,108,85
		230.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.39	0.55	0.07	2d8/20 L=20588,108,85
		250.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.43	0.54	0.07	2d8/20 L=20588,108,85
		271.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.46	0.54	0.08	2d8/15 L=5288,108,85
		292.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.50	0.54	0.06	2d8/15 L=5288,108,85
		313.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.53	0.54	0.06	2d8/15 L=5288,108,85
		324.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.54	0.54	0.06	2d8/15 L=5288,108,85
		334.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.54	0.54	0.06	2d8/15 L=4188,108,85
							M_T= 21	Z=365.0	P=4	P=5	
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
51	ok,ok s=3,m=1	0.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.65	0.57	0.08	2d8/15 L=5288,107,88
		10.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.65	0.57	0.08	2d8/15 L=5288,107,88
		20.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.62	0.57	0.08	2d8/15 L=5288,107,88
		41.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.55	0.57	0.07	2d8/15 L=5285,107,88
		62.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.51	0.56	0.10	2d8/20 L=20585,107,88
		83.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.46	0.56	0.09	2d8/20 L=20590,107,88
		104.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.41	0.56	0.09	2d8/20 L=20590,107,88
		111.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.40	0.56	0.09	2d8/20 L=20590,107,88
		125.5	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.36	0.56	0.09	2d8/20 L=20590,107,88
		146.4	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.31	0.55	0.08	2d8/20 L=20590,107,88
		167.3	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.26	0.55	0.08	2d8/20 L=20590,107,85
		188.2	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.20	0.55	0.09	2d8/20 L=20590,107,85
		209.1	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.15	0.55	0.09	2d8/20 L=20590,107,85
		223.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.11	0.55	0.09	2d8/20 L=20590,107,85
		230.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.09	0.55	0.09	2d8/20 L=20590,107,85
		250.9	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.03	0.55	0.09	2d8/20 L=20586,107,85
		271.8	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.07	0.55	0.10	2d8/15 L=5290,107,85
		292.7	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.14	0.56	0.07	2d8/15 L=5290,107,85
		313.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.21	0.56	0.08	2d8/15 L=5290,107,85
		324.0	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.24	0.56	0.08	2d8/15 L=5290,107,85
		334.6	0.46	4.0	4.0	0.0	0.16	0.24	0.56	0.08	2d8/15 L=4190,107,85
							M_T= 22	Z=327.5	P=7	P=8	
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
56	ok,ok s=7,m=1	0.0	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.74	0.11	0.09	2d8/15 L=498 88,91,88
		12.5	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.74	0.11	0.09	2d8/15 L=498 88,91,88
		52.4	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.59	0.11	0.08	2d8/15 L=498 88,91,88
		97.3	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.43	0.10	0.08	2d8/15 L=498 90,91,88
		104.8	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.42	0.10	0.08	2d8/15 L=498 90,91,88
		157.2	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.33	0.09	0.07	2d8/15 L=498 90,91,88
		179.7	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.28	0.09	0.07	2d8/15 L=498 90,91,88
		209.6	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.22	0.09	0.06	2d8/15 L=498 90,91,88
		262.0	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.12	0.08	0.06	2d8/15 L=498 41,90,88
		314.4	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.22	0.09	0.06	2d8/15 L=498 88,90,85
		344.3	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.28	0.09	0.07	2d8/15 L=498 88,90,85
		366.8	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.33	0.09	0.07	2d8/15 L=498 88,90,85
		419.2	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.42	0.10	0.08	2d8/15 L=498 88,90,85

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		426.7	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.43	0.10	0.08	2d8/15 L=498 88,90,85	
		471.6	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.59	0.11	0.08	2d8/15 L=498 90,90,85	
		511.5	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.74	0.11	0.09	2d8/15 L=498 90,90,85	
		524.0	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.74	0.11	0.09	2d8/15 L=498 90,90,85	
		M_T= 23 Z=327.5 P=7 P=14										
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
57	ok,ok s=9,m=1	0.0	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.37	0.28	0.38	2d8/15 L=380	4,4,4
		12.5	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.37	0.28	0.38	2d8/15 L=380	4,4,4
		23.8	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.26	0.26	0.36	2d8/15 L=380	4,4,4
		47.6	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.08	0.23	0.30	2d8/15 L=380	102,4,4
		71.3	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.18	0.19	0.25	2d8/15 L=380	103,4,4
		95.1	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.28	0.16	0.19	2d8/15 L=380	3,100,4
		118.9	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.39	0.13	0.14	2d8/15 L=380	3,100,4
		142.7	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.46	0.11	0.09	2d8/15 L=380	3,100,4
		166.5	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.50	0.09	0.03	2d8/15 L=380	3,100,102
		190.2	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.51	0.08	0.03	2d8/15 L=380	3,95,103
		214.0	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.47	0.10	0.08	2d8/15 L=380	3,95,3
		237.8	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.41	0.12	0.13	2d8/15 L=380	4,95,3
		261.6	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.30	0.15	0.19	2d8/15 L=380	4,4,3
		285.4	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.16	0.18	0.24	2d8/15 L=380	4,4,3
		309.2	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.07	0.22	0.29	2d8/15 L=380	103,4,3
		332.9	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.22	0.26	0.35	2d8/15 L=380	103,4,3
		356.7	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.47	0.29	0.40	2d8/15 L=380	3,4,3
		368.0	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.60	0.31	0.43	2d8/15 L=380	3,4,3
		380.5	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.60	0.31	0.43	2d8/15 L=380	3,4,3
		125	ok,ok s=9,m=1	0.0	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.73	0.33	0.49
12.5	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.73	0.33	0.49	2d8/15 L=396	3,4,3
27.8	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.53	0.31	0.45	2d8/15 L=396	3,4,3
55.5	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.21	0.27	0.39	2d8/15 L=396	108,4,3
83.2	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.07	0.23	0.32	2d8/15 L=396	4,4,3
111.0	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.30	0.18	0.26	2d8/15 L=396	4,4,3
138.8	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.48	0.15	0.20	2d8/15 L=396	4,100,3
166.5	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.61	0.13	0.13	2d8/15 L=396	4,100,3
194.2	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.69	0.10	0.07	2d8/15 L=396	3,100,3
222.0	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.72	0.07	0.02	2d8/15 L=396	3,100,102
249.8	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.70	0.09	0.06	2d8/15 L=396	3,97,4
277.5	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.63	0.12	0.12	2d8/15 L=396	3,97,4
305.2	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.52	0.14	0.18	2d8/15 L=396	3,97,4
333.0	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.35	0.17	0.25	2d8/15 L=396	3,4,4
360.8	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.17	0.21	0.31	2d8/15 L=396	108,4,4
388.5	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.14	0.26	0.37	2d8/15 L=396	103,4,4
416.2	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.44	0.30	0.44	2d8/15 L=396	4,4,4
431.5	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.64	0.32	0.47	2d8/15 L=109	4,4,4
444.0	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.64	0.32	0.47	2d8/15 L=109	4,4,4
				M_T= 24 Z=327.5 P=8 P=15								
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
61	ok,ok s=9,m=1	0.0	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.37	0.28	0.38	2d8/15 L=380	4,4,4
		12.5	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.37	0.28	0.38	2d8/15 L=380	4,4,4
		23.8	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.26	0.26	0.36	2d8/15 L=380	4,4,4
		47.6	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.08	0.23	0.30	2d8/15 L=380	112,4,4
		71.3	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.18	0.19	0.25	2d8/15 L=380	109,4,4
		95.1	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.28	0.16	0.19	2d8/15 L=380	3,94,4
		118.9	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.39	0.13	0.14	2d8/15 L=380	3,94,4
		142.7	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.46	0.11	0.09	2d8/15 L=380	3,94,4
		166.5	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.50	0.09	0.03	2d8/15 L=380	3,94,112
		190.2	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.51	0.08	0.03	2d8/15 L=380	3,97,109
		214.0	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.47	0.10	0.08	2d8/15 L=380	3,97,3
		237.8	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.41	0.12	0.13	2d8/15 L=380	4,97,3
		261.6	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.30	0.15	0.19	2d8/15 L=380	4,4,3
		285.4	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.16	0.18	0.24	2d8/15 L=380	4,4,3
		309.2	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.07	0.22	0.29	2d8/15 L=380	109,4,3
		332.9	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.22	0.26	0.35	2d8/15 L=380	109,4,3
		356.7	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.47	0.29	0.40	2d8/15 L=380	3,4,3
		368.0	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.60	0.31	0.43	2d8/15 L=380	3,4,3
		380.5	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.60	0.31	0.43	2d8/15 L=380	3,4,3
		126	ok,ok s=9,m=1	0.0	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.73	0.33	0.49
12.5	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.73	0.33	0.49	2d8/15 L=396	3,4,3
27.8	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.53	0.31	0.45	2d8/15 L=396	3,4,3
55.5	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.21	0.27	0.39	2d8/15 L=396	114,4,3
83.2	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.07	0.23	0.32	2d8/15 L=396	4,4,3
111.0	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.30	0.18	0.26	2d8/15 L=396	4,4,3
138.8	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.48	0.15	0.20	2d8/15 L=396	4,94,3
166.5	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.61	0.13	0.13	2d8/15 L=396	4,94,3
194.2	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.69	0.10	0.07	2d8/15 L=396	3,94,3
222.0	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.72	0.07	0.02	2d8/15 L=396	3,94,112
249.8	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.70	0.09	0.06	2d8/15 L=396	3,95,4
277.5	0.60			6.0	6.0	0.0	0.24	0.63	0.12	0.12	2d8/15 L=396	3,95,4
305.2	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.52	0.14	0.18	2d8/15 L=396	3,95,4		

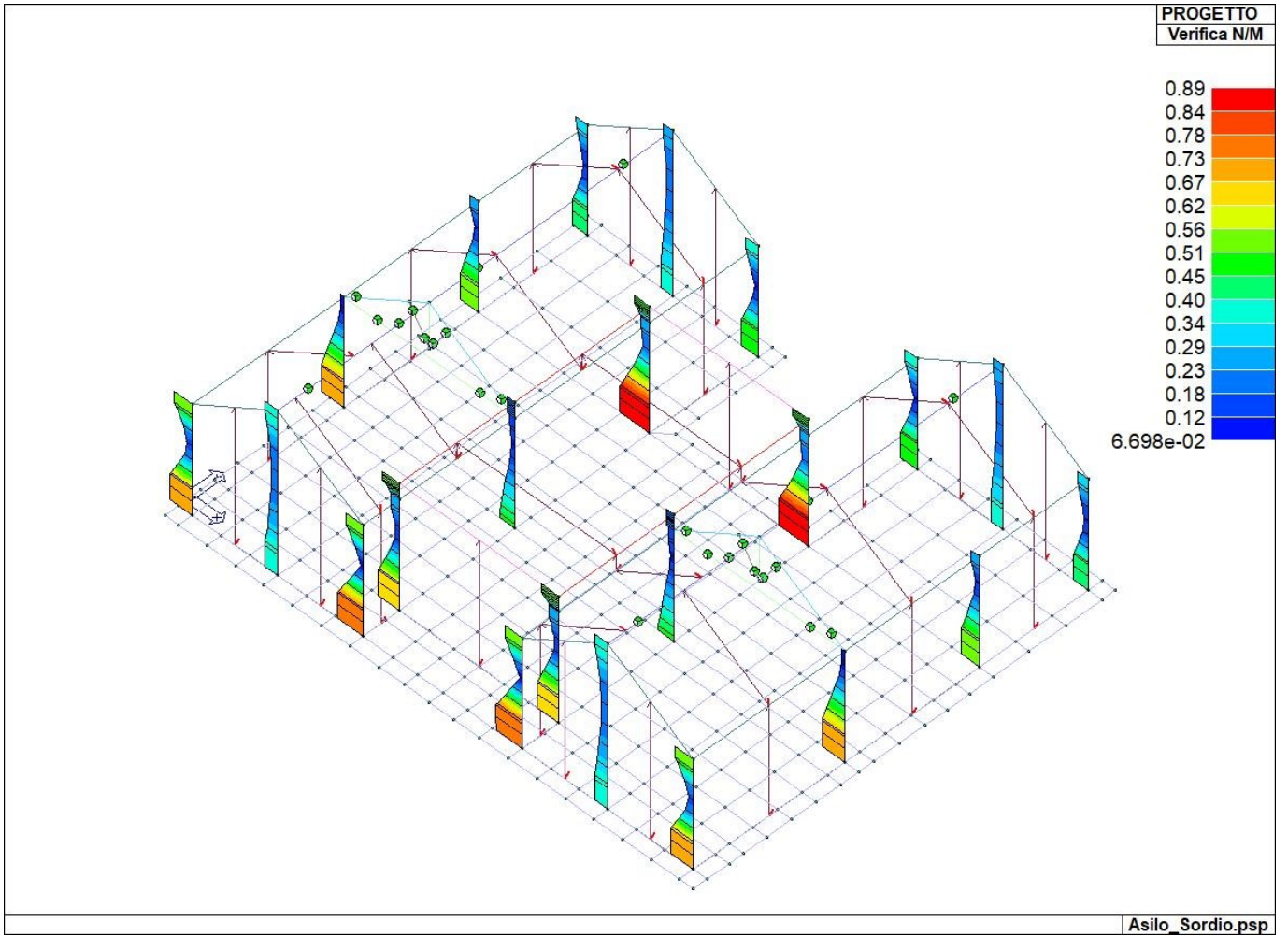
COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

333.0	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.35	0.17	0.25	2d8/15 L=396	3,4,4	
360.8	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.17	0.21	0.31	2d8/15 L=396	114,4,4	
388.5	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.14	0.26	0.37	2d8/15 L=396	109,4,4	
416.2	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.44	0.30	0.44	2d8/15 L=396	4,4,4	
431.5	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.64	0.32	0.47	2d8/15 L=109	4,4,4	
444.0	0.60	6.0	6.0	0.0	0.24	0.64	0.32	0.47	2d8/15 L=109	4,4,4	
M_T= 25 Z=327.5 P=14 P=15											
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
62	ok,ok s=7,m=1	0.0	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.80	0.12	0.10	2d8/15 L=46895,88,100
		20.0	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.80	0.12	0.10	2d8/15 L=46895,88,100
		52.4	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.67	0.11	0.09	2d8/15 L=46895,88,100
		97.3	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.49	0.11	0.09	2d8/15 L=46895,88,100
		104.8	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.46	0.11	0.08	2d8/15 L=46895,88,100
		157.2	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.35	0.10	0.08	2d8/15 L=46897,88,100
		179.7	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.29	0.10	0.07	2d8/15 L=46897,88,100
		209.6	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.22	0.09	0.07	2d8/15 L=46897,88,100
		262.0	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.11	0.08	0.06	2d8/15 L=468 33,85,97
		314.4	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.22	0.09	0.07	2d8/15 L=468 95,85,97
		344.3	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.29	0.10	0.07	2d8/15 L=468 95,85,97
		366.8	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.35	0.10	0.08	2d8/15 L=468 95,85,97
		419.2	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.46	0.11	0.08	2d8/15 L=468 97,85,97
		426.7	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.49	0.11	0.09	2d8/15 L=468 97,85,97
		471.6	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.67	0.11	0.09	2d8/15 L=468 97,85,97
		504.0	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.80	0.12	0.10	2d8/15 L=468 97,85,97
		524.0	0.64	4.0	4.0	0.0	0.24	0.80	0.12	0.10	2d8/15 L=364 97,85,97
Trave											
			%Af	Af inf.	Af. sup	Af long.	x/d	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	
			0.64	6.16	6.16	1.57	0.24	0.80	0.69	0.49	



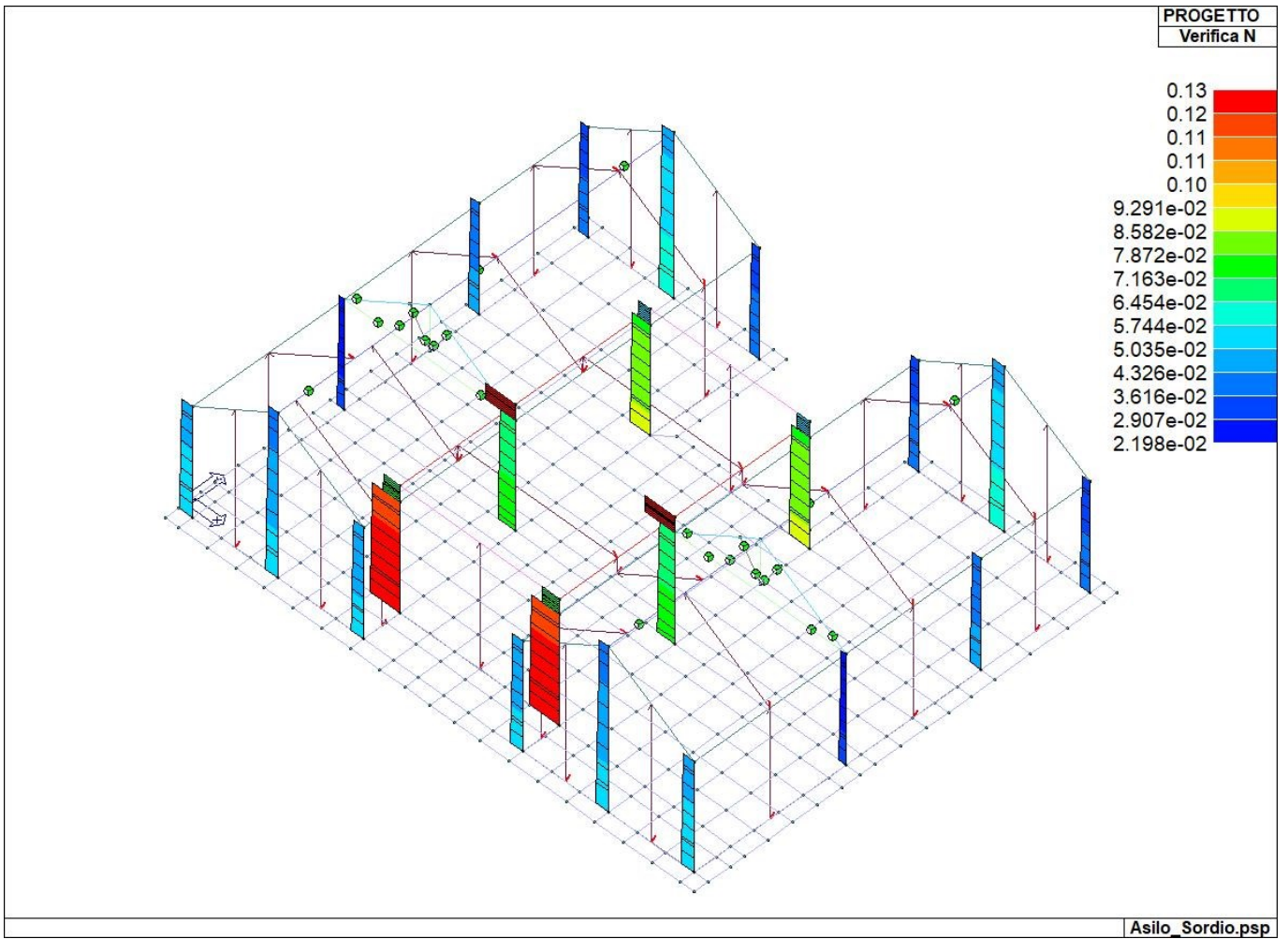
71_CA_PIL_01_Stato progetto

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



71_CA_PIL_17_Verifica NM

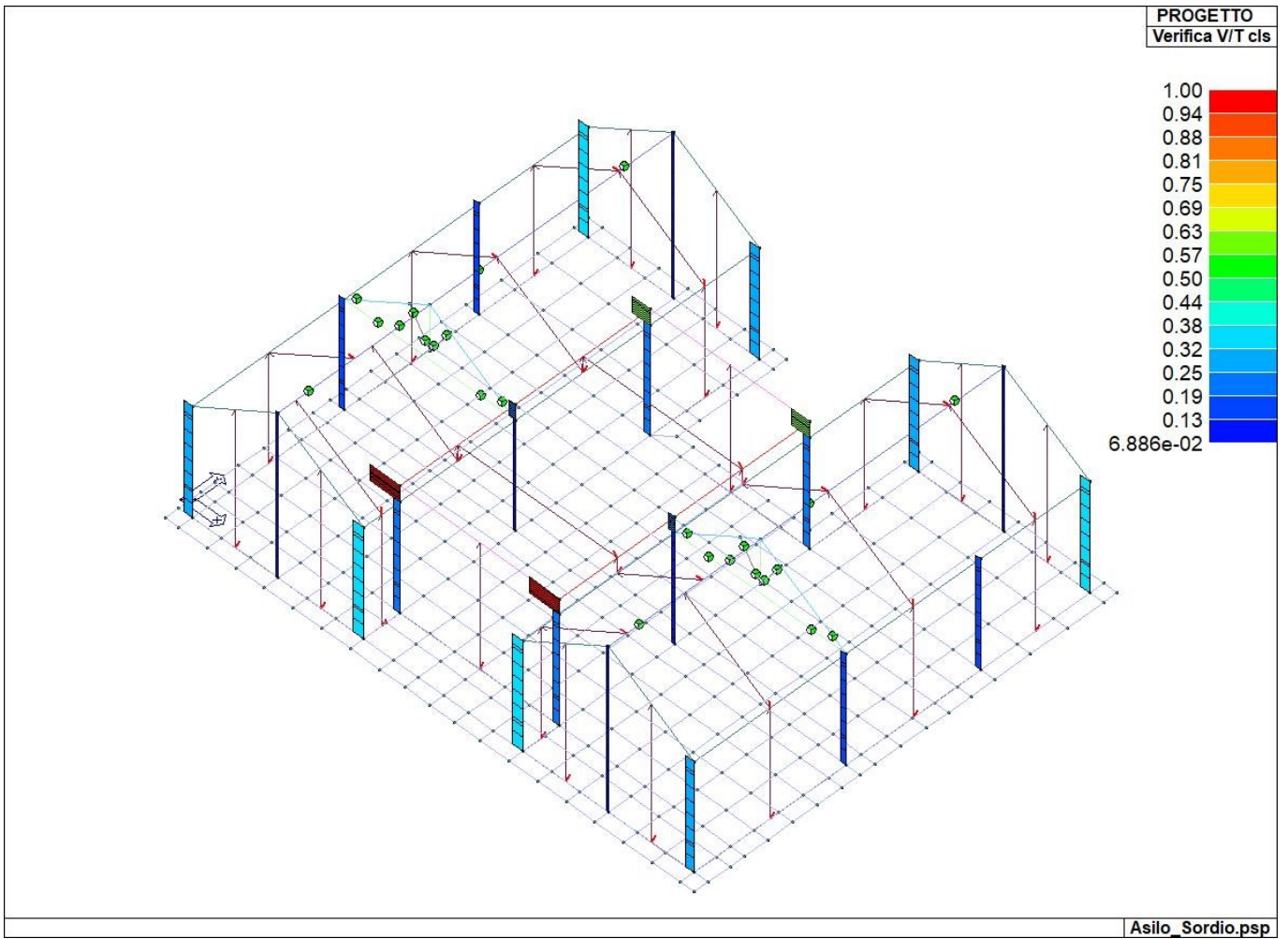
COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



Asilo_Sordio.psp

71_CA_PIL_18_Verifica N

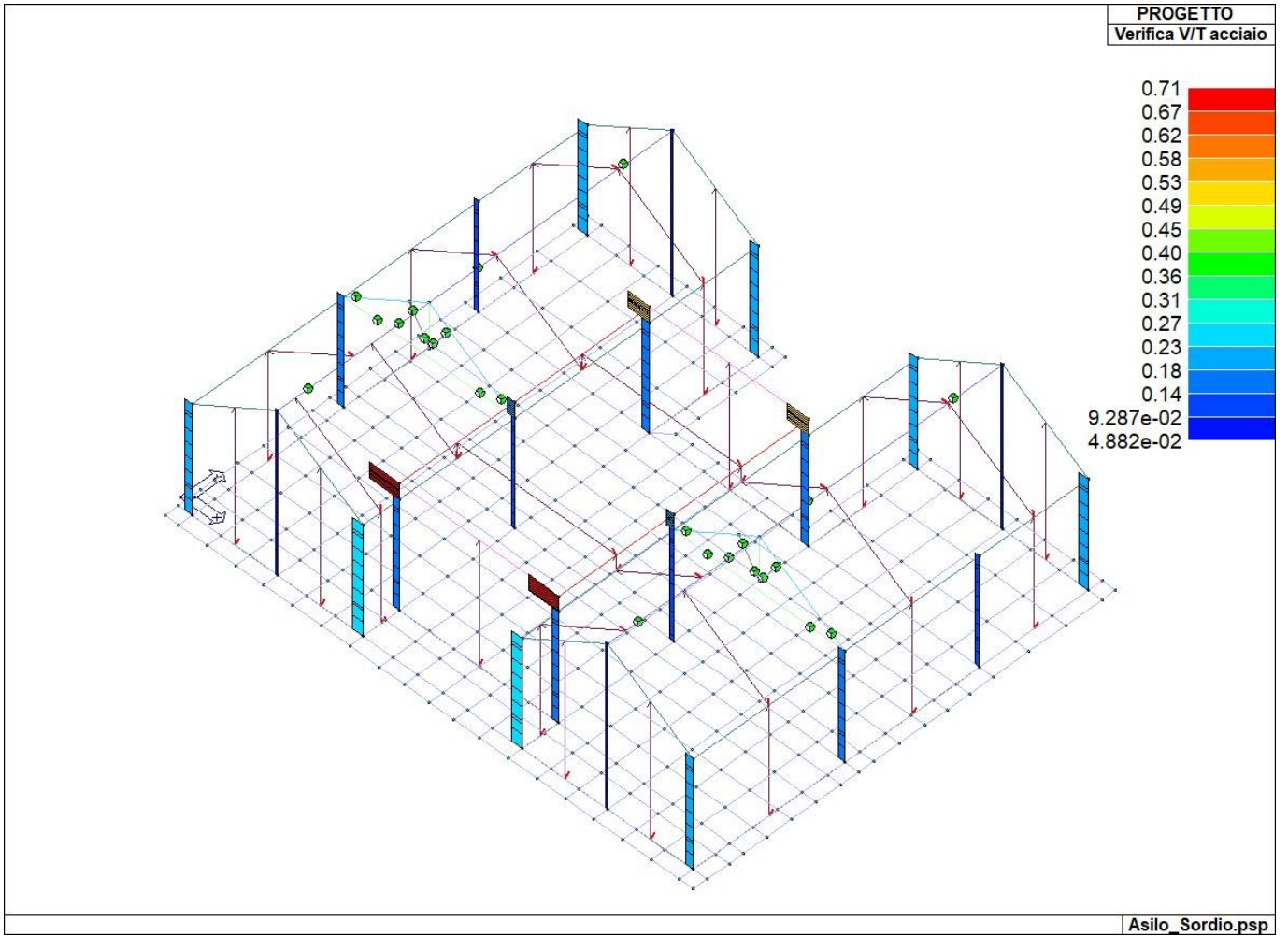
COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



71_CA_PIL_20_Verifica VT cls

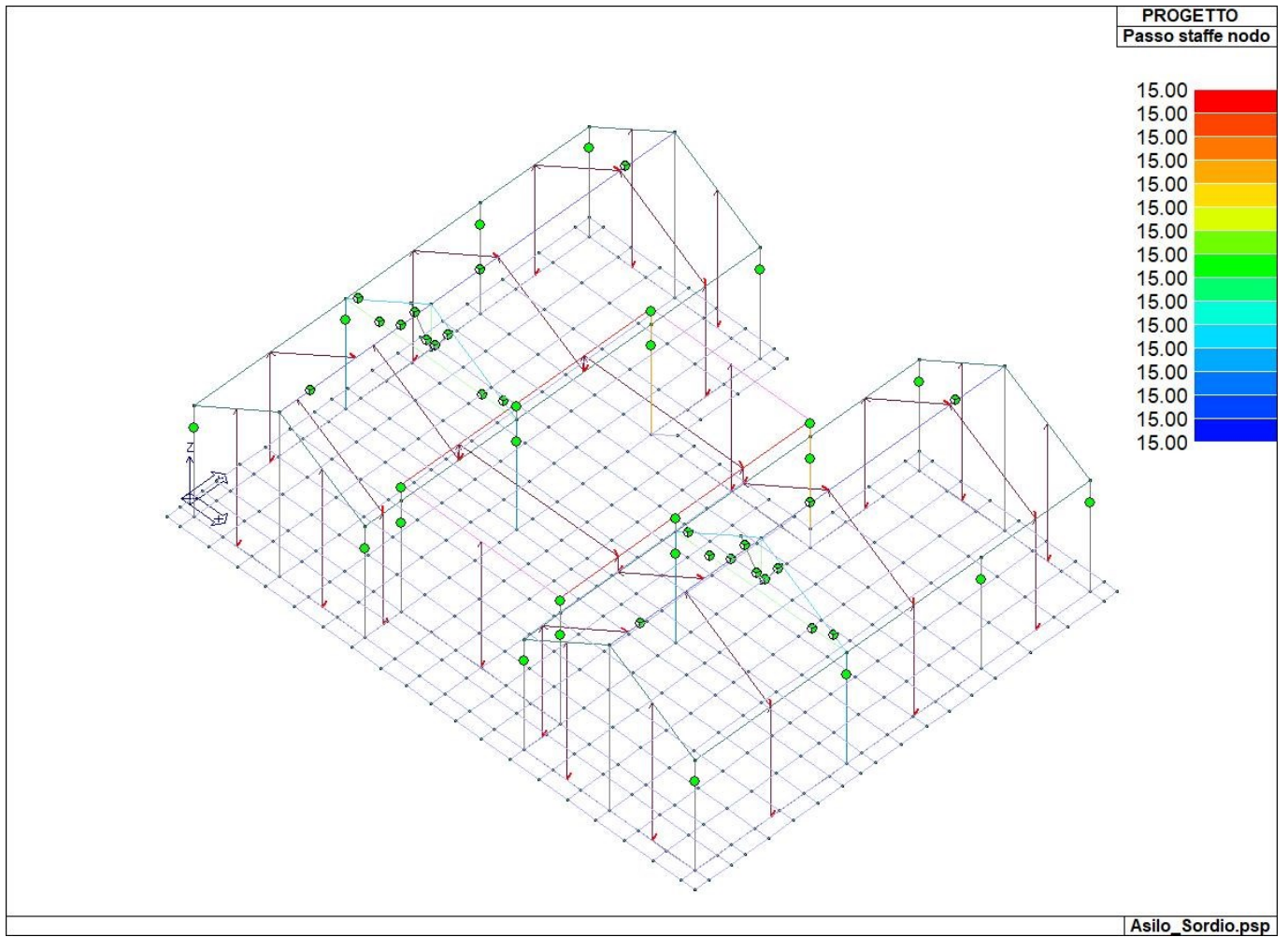
Asilo_Sordio.psp

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

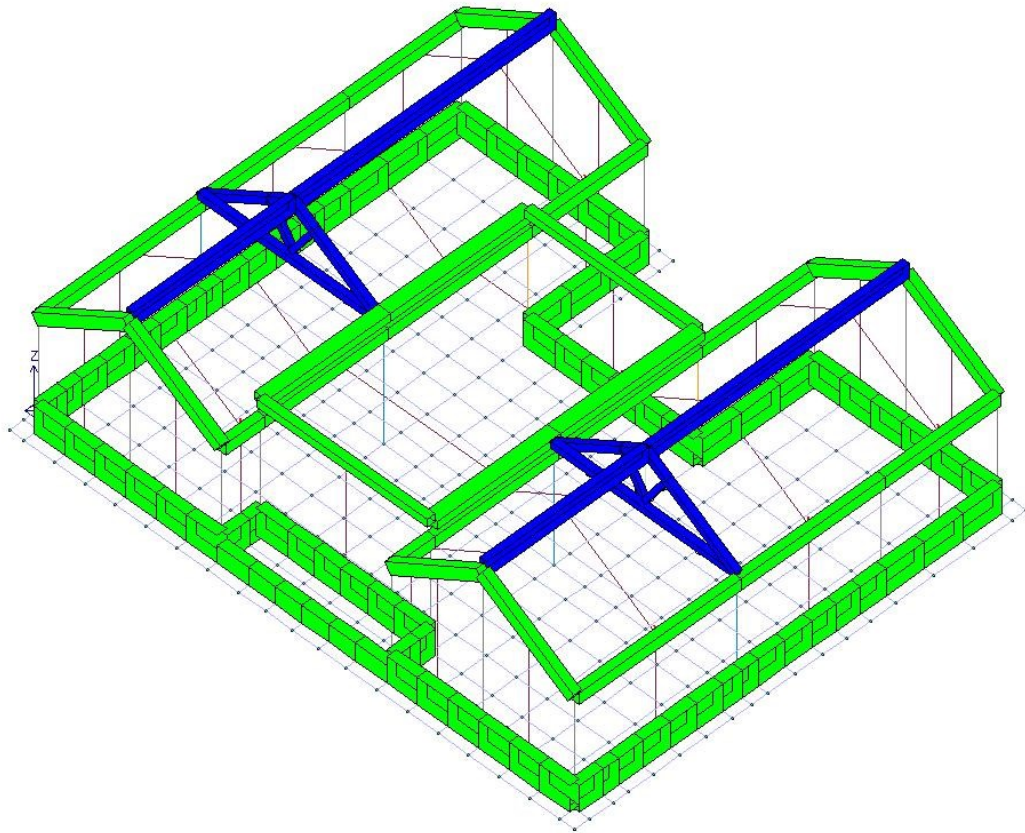


71_CA_PIL_21_Verifica VT acciaio

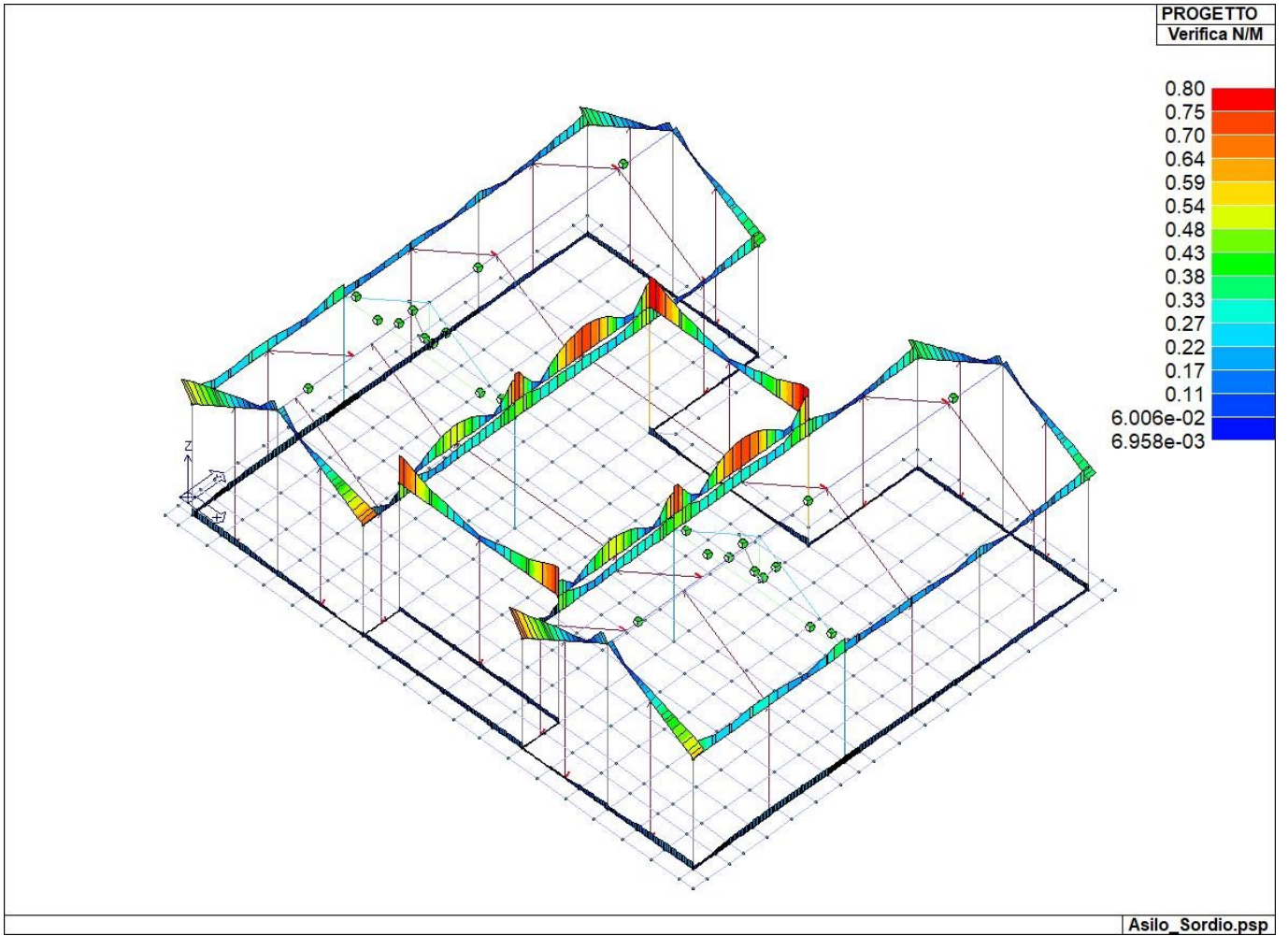
COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



71_CA_PIL_24_Passo staffe nodo

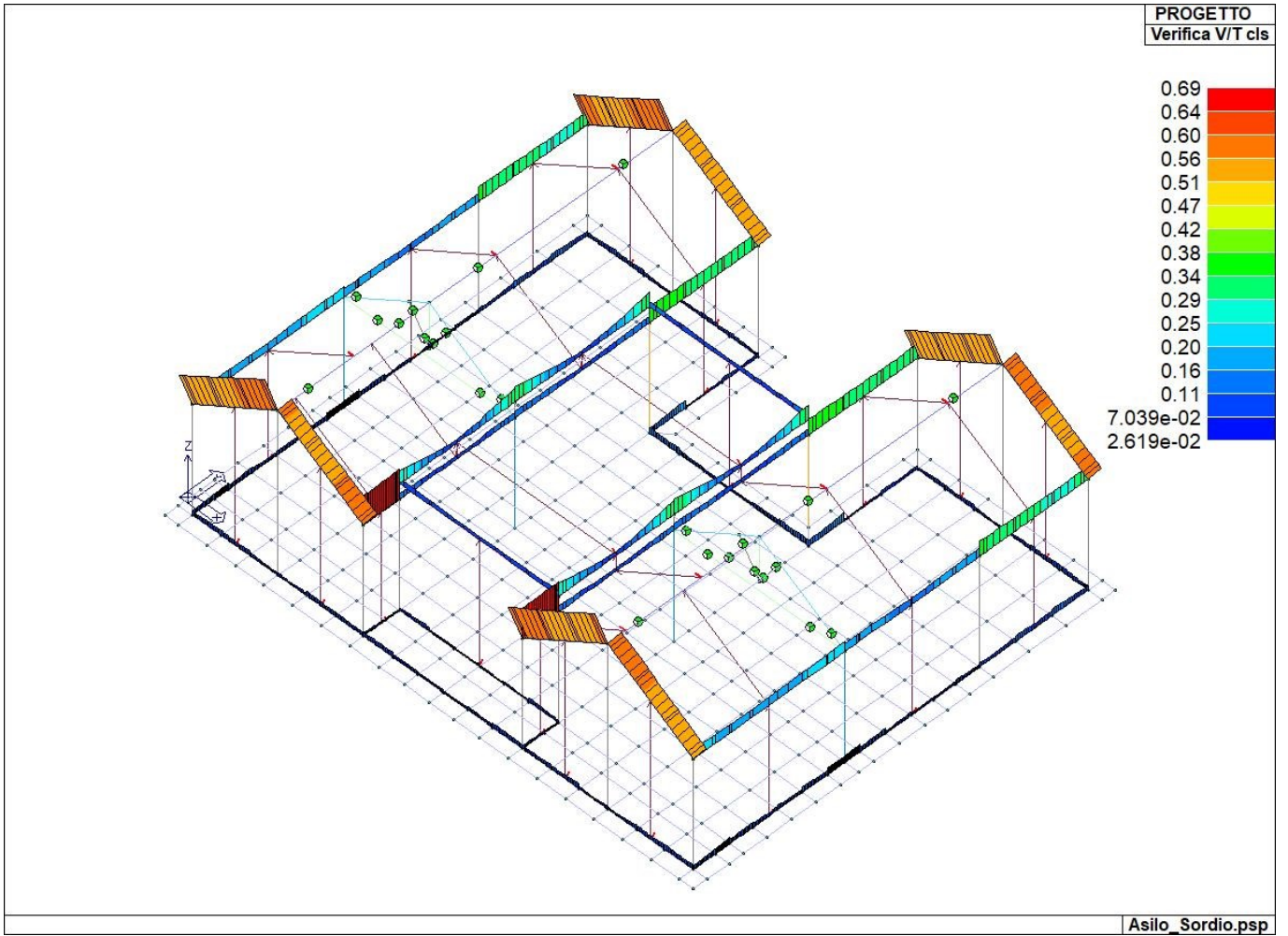


COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

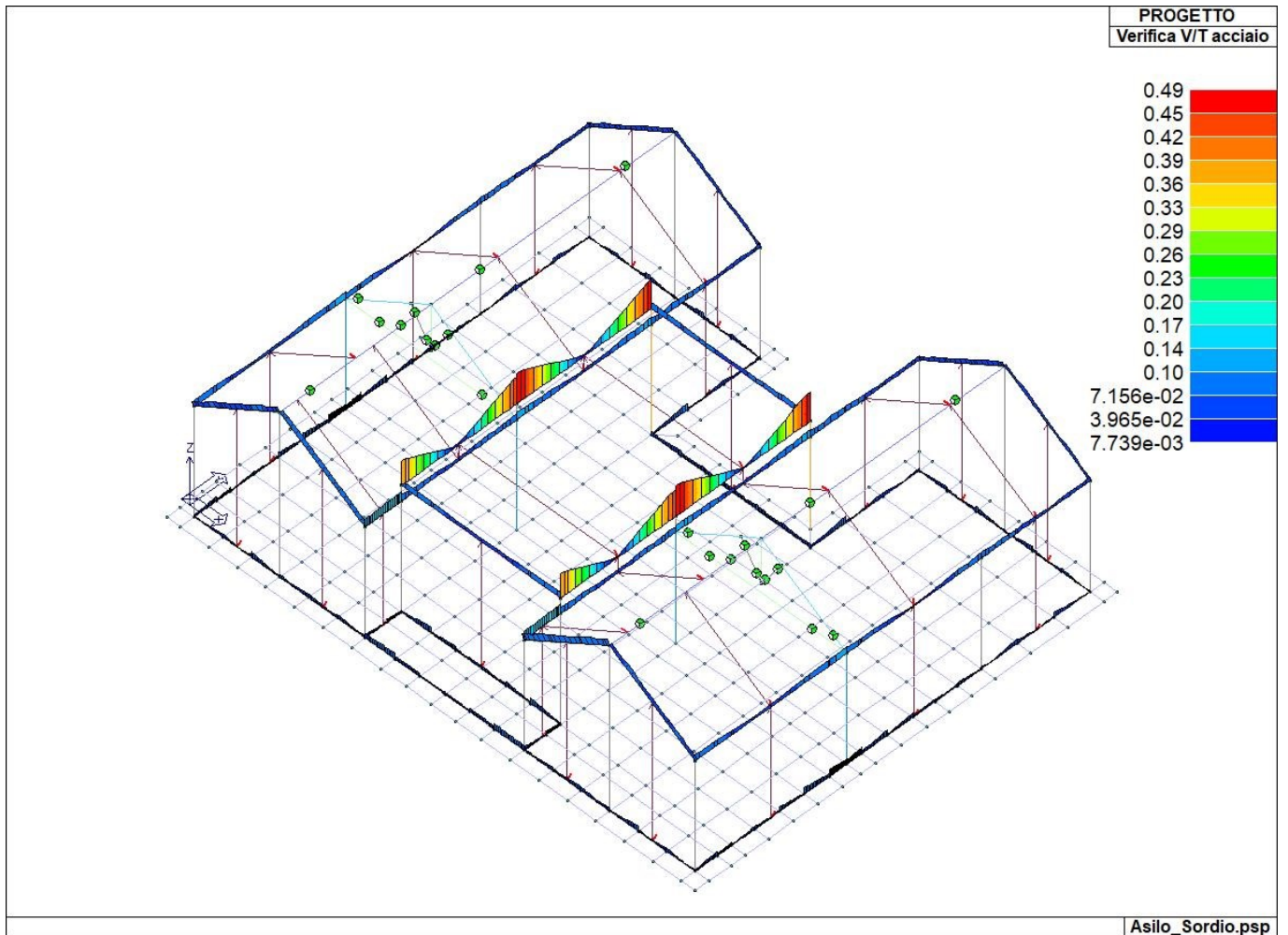


71_CA_TRV_09_Verifica NM

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



71_CA_TRV_11_Verifica VT cls



71_CA_TRV_12_Verifica VT acciaio

2.5 STATI LIMITE D' ESERCIZIO

In tabella vengono riportati i valori di interesse per il controllo degli stati limite d'esercizio.

In particolare vengono riportati, in relazione al tipo di elemento strutturale, i risultati relativi alle tre categorie di combinazione considerate:

- Combinazioni rare
- Combinazioni frequenti
- Combinazioni quasi permanenti.

I valori di interesse sono i seguenti:

rRfck	rapporto tra la massima compressione nel calcestruzzo e la tensione fck in combinazioni rare [normalizzato a 1]
rRfyk	rapporto tra la massima tensione nell'acciaio e la tensione fyk in combinazioni rare [normalizzato a 1]
rPfck	rapporto tra la massima compressione nel calcestruzzo e la tensione fck 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]

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

wP	apertura caratteristica delle fessure in combinazioni quasi permanenti	[mm]
dR	massima deformazione in combinazioni rare	
dF	massima deformazione in combinazioni frequenti	
dP	massima deformazione in combinazioni quasi permanenti	

Per ognuno dei nove valori soprariportati viene indicata (Rif.cmb) la combinazione in cui si è verificato.

In relazione al tipo di elemento strutturale i valori sono selezionati nel modo seguente:

pilastri	rRfck	rRfyk	rPfck	per sezioni significative
travi	rRfck	rRfyk	rPfck	per sezioni significative
	wR	wF	wP	per sezioni significative
	dR	dF	dP	massimi in campata
setti e gusci	rRfck	rRfyk	rPfck	massimi nei nodi dell'elemento
	wR	wF	wP	massimi nei nodi dell'elemento

Si precisa che i valori di massima deformazione per travi sono riferiti al piano verticale (piano locale 1-2 con momenti flettenti 3-3).

Pilas.	Pos. cm	rRfck	rRfyk	rPfck	Rif. cmb	Pos. cm	rRfck	rRfyk	rPfck	Rif. cmb
1	0.0	0.18	0.10	0.09	58,58,83	45.6	0.18	0.10	0.09	58,58,83
	83.0	0.18	0.10	0.09	58,58,83	91.2	0.17	0.10	0.08	58,58,83
	136.9	0.13	0.06	0.07	58,58,83	182.5	0.09	0.04	0.05	58,60,83
	228.1	0.05	0.02	0.04	60,60,83	273.8	0.04	0.02	0.04	68,68,83
	319.4	0.04	0.02	0.04	60,60,83	330.0	0.05	0.02	0.04	58,60,83
	365.0	0.05	0.02	0.03	58,60,83					
2	0.0	0.06	0.04	0.06	65,65,84	15.0	0.06	0.04	0.06	65,65,84
	45.6	0.06	0.03	0.06	65,65,84	91.2	0.05	0.03	0.06	65,65,84
	136.9	0.05	0.03	0.06	50,50,84	182.5	0.05	0.03	0.05	50,50,84
	228.1	0.05	0.03	0.05	50,50,84	273.8	0.05	0.03	0.05	50,50,83
	319.4	0.05	0.03	0.05	50,50,83	330.0	0.05	0.03	0.05	50,50,83
	365.0	0.05	0.03	0.05	50,50,83					
3	0.0	0.09	0.05	0.11	60,60,83	45.6	0.09	0.05	0.11	60,60,83
	83.0	0.09	0.05	0.11	60,60,83	91.2	0.09	0.05	0.10	60,60,83
	136.9	0.08	0.04	0.09	60,60,83	182.5	0.07	0.04	0.08	56,56,83
	228.1	0.07	0.04	0.07	49,49,83	273.8	0.07	0.04	0.07	69,50,84
	319.4	0.07	0.04	0.09	64,64,83	330.0	0.08	0.04	0.09	64,64,83
	365.0	0.08	0.04	0.09	64,64,83					
4	0.0	0.10	0.06	0.08	54,54,83	45.6	0.10	0.06	0.08	54,54,83
	83.0	0.10	0.06	0.08	54,54,83	91.2	0.10	0.06	0.08	54,54,83
	136.9	0.06	0.03	0.05	54,62,83	182.5	0.03	0.01	0.02	54,62,83
	228.1	0.01	6.13e-03	0.01	50,69,84	273.8	0.04	0.02	0.03	54,54,83
	319.4	0.07	0.05	0.06	54,54,83	330.0	0.08	0.05	0.07	54,54,83
	365.0	0.08	0.06	0.07	54,54,83					
5	0.0	0.08	0.04	0.07	64,64,83	68.1	0.08	0.04	0.07	64,64,83
	83.0	0.08	0.04	0.07	64,64,83	136.2	0.07	0.03	0.06	64,64,83
	204.4	0.05	0.03	0.05	64,64,83	272.5	0.04	0.02	0.04	64,64,83
	340.6	0.03	0.02	0.03	49,49,83	408.8	0.03	0.02	0.02	68,49,83
	476.9	0.04	0.02	0.03	56,56,83	515.5	0.04	0.02	0.03	56,56,83
	545.0	0.04	0.02	0.03	56,56,83					
6	0.0	0.07	0.03	0.05	57,57,84	45.6	0.07	0.03	0.05	57,57,84
	83.0	0.07	0.03	0.05	57,57,84	91.2	0.06	0.03	0.05	57,57,84
	136.9	0.03	0.02	0.02	57,57,84	182.5	0.04	0.02	0.04	60,60,83
	228.1	0.07	0.03	0.07	49,49,83	273.8	0.11	0.05	0.11	50,50,84
	319.4	0.15	0.09	0.15	50,50,84	330.0	0.16	0.10	0.16	50,50,84
	365.0	0.16	0.10	0.16	50,50,84					
7	0.0	0.09	0.04	0.08	58,58,83	45.6	0.09	0.04	0.08	58,58,83
	83.0	0.09	0.05	0.08	58,58,83	91.2	0.08	0.04	0.08	58,58,83
	136.9	0.07	0.03	0.06	58,62,83	182.5	0.05	0.02	0.05	58,60,83
	228.1	0.04	0.02	0.05	60,60,83	273.8	0.04	0.02	0.04	49,49,83
	319.4	0.04	0.02	0.04	49,49,83	330.0	0.04	0.02	0.03	49,49,83
	365.0	0.03	0.02	0.03	49,49,83					

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

8	0.0	0.09	0.04	0.08	68,68,83	68.1	0.09	0.04	0.08	68,68,83
	83.0	0.09	0.04	0.08	68,68,83	136.2	0.07	0.04	0.07	68,68,83
	204.4	0.06	0.03	0.06	68,68,83	272.5	0.05	0.03	0.05	68,49,83
	340.6	0.04	0.02	0.04	49,49,83	408.8	0.04	0.02	0.03	56,49,83
	476.9	0.05	0.03	0.04	56,56,83	515.5	0.06	0.03	0.05	56,56,83
	545.0	0.06	0.03	0.05	56,56,83					
9	0.0	0.07	0.03	0.05	58,58,83	45.6	0.07	0.03	0.05	58,58,83
	83.0	0.07	0.03	0.05	58,58,83	91.2	0.07	0.03	0.05	58,58,83
	136.9	0.05	0.02	0.03	58,58,83	182.5	0.04	0.02	0.03	60,60,83
	228.1	0.03	0.02	0.03	50,50,84	273.8	0.04	0.02	0.04	50,50,84
	319.4	0.05	0.02	0.05	50,50,84	330.0	0.05	0.02	0.05	57,50,84
	365.0	0.05	0.02	0.05	57,50,84					
10	0.0	0.09	0.04	0.08	68,68,83	68.1	0.09	0.04	0.08	68,68,83
	83.0	0.09	0.04	0.08	68,68,83	136.2	0.07	0.04	0.07	68,68,83
	204.4	0.06	0.03	0.06	68,68,83	272.5	0.05	0.03	0.05	68,49,83
	340.6	0.04	0.02	0.04	49,49,83	408.8	0.04	0.02	0.03	60,49,83
	476.9	0.05	0.03	0.04	60,60,83	515.5	0.06	0.03	0.05	60,60,83
	545.0	0.06	0.03	0.05	60,60,83					
11	0.0	0.08	0.04	0.07	64,64,83	68.1	0.08	0.04	0.07	64,64,83
	83.0	0.08	0.04	0.07	64,64,83	136.2	0.07	0.03	0.06	64,64,83
	204.4	0.05	0.03	0.05	64,64,83	272.5	0.04	0.02	0.04	64,64,83
	340.6	0.03	0.02	0.03	49,49,83	408.8	0.03	0.02	0.02	68,49,83
	476.9	0.04	0.02	0.03	60,60,83	515.5	0.04	0.02	0.03	60,60,83
	545.0	0.04	0.02	0.03	60,60,83					
12	0.0	0.10	0.05	0.06	58,58,83	45.6	0.10	0.05	0.06	58,58,83
	83.0	0.11	0.05	0.06	58,58,83	91.2	0.10	0.04	0.05	58,58,83
	136.9	0.06	0.03	0.05	58,60,83	182.5	0.03	0.02	0.04	60,60,83
	228.1	0.03	0.02	0.03	50,50,84	273.8	0.05	0.02	0.02	61,61,84
	319.4	0.07	0.04	0.03	61,58,83	330.0	0.07	0.04	0.03	58,58,83
	365.0	0.07	0.04	0.03	58,58,83					
13	0.0	0.11	0.06	0.11	56,56,83	45.6	0.11	0.06	0.11	56,56,83
	83.0	0.11	0.06	0.11	56,56,83	91.2	0.10	0.05	0.11	56,56,83
	136.9	0.09	0.05	0.09	56,56,83	182.5	0.07	0.04	0.08	56,56,83
	228.1	0.06	0.03	0.06	56,56,83	273.8	0.05	0.03	0.06	65,65,84
	319.4	0.06	0.03	0.07	68,68,83	330.0	0.07	0.04	0.07	68,68,83
	365.0	0.07	0.04	0.07	68,68,83					
14	0.0	0.18	0.10	0.09	54,54,83	45.6	0.18	0.10	0.09	54,54,83
	83.0	0.18	0.10	0.09	54,54,83	91.2	0.17	0.10	0.08	54,54,83
	136.9	0.13	0.06	0.07	54,54,83	182.5	0.09	0.04	0.05	54,56,83
	228.1	0.05	0.02	0.04	56,56,83	273.8	0.04	0.02	0.04	68,68,83
	319.4	0.04	0.02	0.04	56,56,83	330.0	0.05	0.02	0.04	54,56,83
	365.0	0.05	0.02	0.03	54,56,83					
15	0.0	0.06	0.04	0.06	65,65,84	15.0	0.06	0.04	0.06	65,65,84
	45.6	0.06	0.03	0.06	65,65,84	91.2	0.05	0.03	0.06	65,65,84
	136.9	0.05	0.03	0.06	50,50,84	182.5	0.05	0.03	0.05	50,50,84
	228.1	0.05	0.03	0.05	50,50,84	273.8	0.05	0.03	0.05	50,50,83
	319.4	0.05	0.03	0.05	50,50,83	330.0	0.05	0.03	0.05	50,50,83
	365.0	0.05	0.03	0.05	50,50,83					
16	0.0	0.09	0.05	0.11	56,56,83	45.6	0.09	0.05	0.11	56,56,83
	83.0	0.09	0.05	0.11	56,56,83	91.2	0.09	0.05	0.10	56,56,83
	136.9	0.08	0.04	0.09	56,56,83	182.5	0.07	0.04	0.08	60,60,83
	228.1	0.07	0.04	0.07	49,49,83	273.8	0.07	0.04	0.07	69,50,84
	319.4	0.07	0.04	0.09	64,64,83	330.0	0.08	0.04	0.09	64,64,83
	365.0	0.08	0.04	0.09	64,64,83					
17	0.0	0.10	0.06	0.08	58,58,83	45.6	0.10	0.06	0.08	58,58,83
	83.0	0.10	0.06	0.08	58,58,83	91.2	0.10	0.06	0.08	58,58,83
	136.9	0.06	0.03	0.05	58,62,83	182.5	0.03	0.01	0.02	58,62,83
	228.1	0.01	6.13e-03	0.01	50,69,84	273.8	0.04	0.02	0.03	58,58,83
	319.4	0.07	0.05	0.06	58,58,83	330.0	0.08	0.05	0.07	58,58,83
	365.0	0.08	0.06	0.07	58,58,83					
31	0.0	0.11	0.06	0.11	60,60,83	45.6	0.11	0.06	0.11	60,60,83
	83.0	0.11	0.06	0.11	60,60,83	91.2	0.10	0.05	0.11	60,60,83
	136.9	0.09	0.05	0.09	60,60,83	182.5	0.07	0.04	0.08	60,60,83
	228.1	0.06	0.03	0.06	60,60,83	273.8	0.05	0.03	0.06	65,65,84
	319.4	0.06	0.03	0.07	68,68,83	330.0	0.07	0.04	0.07	68,68,83
	365.0	0.07	0.04	0.07	68,68,83					
52	0.0	0.07	0.03	0.05	61,61,84	45.6	0.07	0.03	0.05	61,61,84
	83.0	0.07	0.03	0.05	61,61,84	91.2	0.06	0.03	0.05	61,61,84
	136.9	0.03	0.02	0.02	61,61,84	182.5	0.04	0.02	0.04	56,56,83
	228.1	0.07	0.03	0.07	49,49,83	273.8	0.11	0.05	0.11	50,50,84
	319.4	0.15	0.09	0.15	50,50,84	330.0	0.16	0.10	0.16	50,50,84
	365.0	0.16	0.10	0.16	50,50,84					
53	0.0	0.20	0.11	0.24	49,49,83	0.5	0.20	0.11	0.24	49,49,83
	6.6	0.26	0.16	0.31	49,49,83	13.1	0.32	0.23	0.38	49,49,83
	19.7	0.39	0.29	0.45	49,49,83	26.2	0.45	0.36	0.52	49,49,83
	27.5	0.46	0.37	0.53	49,49,83	32.8	0.46	0.37	0.53	49,49,83
	39.4	0.46	0.37	0.53	49,49,83	45.9	0.46	0.37	0.53	49,49,83
	52.5	0.46	0.37	0.53	49,49,83					

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

54	0.0	0.09	0.04	0.08	54,54,83	45.6	0.09	0.04	0.08	54,54,83
	83.0	0.09	0.05	0.08	54,54,83	91.2	0.08	0.04	0.08	54,54,83
	136.9	0.07	0.03	0.06	54,62,83	182.5	0.05	0.02	0.05	54,56,83
	228.1	0.04	0.02	0.05	56,56,83	273.8	0.04	0.02	0.04	49,49,83
	319.4	0.04	0.02	0.04	49,49,83	330.0	0.04	0.02	0.03	49,49,83
	365.0	0.03	0.02	0.03	49,49,83					
55	0.0	0.16	0.07	0.21	64,64,83	0.5	0.16	0.07	0.21	64,64,83
	6.6	0.22	0.09	0.29	49,64,83	13.1	0.30	0.15	0.37	49,49,83
	19.7	0.37	0.22	0.45	49,49,83	26.2	0.45	0.28	0.53	49,49,83
	27.5	0.46	0.30	0.54	49,49,83	32.8	0.46	0.30	0.54	49,49,83
	39.4	0.46	0.30	0.54	49,49,83	45.9	0.46	0.30	0.54	49,49,83
	52.5	0.46	0.30	0.54	49,49,83					
58	0.0	0.16	0.07	0.21	64,64,83	0.5	0.16	0.07	0.21	64,64,83
	6.6	0.22	0.09	0.29	49,64,83	13.1	0.30	0.15	0.37	49,49,83
	19.7	0.37	0.22	0.45	49,49,83	26.2	0.45	0.28	0.53	49,49,83
	27.5	0.46	0.30	0.54	49,49,83	32.8	0.46	0.30	0.54	49,49,83
	39.4	0.46	0.30	0.54	49,49,83	45.9	0.46	0.30	0.54	49,49,83
	52.5	0.46	0.30	0.54	49,49,83					
59	0.0	0.10	0.05	0.06	54,54,83	45.6	0.10	0.05	0.06	54,54,83
	83.0	0.11	0.05	0.06	54,54,83	91.2	0.10	0.04	0.05	54,54,83
	136.9	0.06	0.03	0.05	54,56,83	182.5	0.03	0.02	0.04	56,56,83
	228.1	0.03	0.02	0.03	50,50,84	273.8	0.05	0.02	0.02	57,57,84
	319.4	0.07	0.04	0.03	57,54,83	330.0	0.07	0.04	0.03	54,54,83
	365.0	0.07	0.04	0.03	54,54,83					
60	0.0	0.20	0.11	0.24	49,49,83	0.5	0.20	0.11	0.24	49,49,83
	6.6	0.26	0.16	0.31	49,49,83	13.1	0.32	0.23	0.38	49,49,83
	19.7	0.39	0.29	0.45	49,49,83	26.2	0.45	0.36	0.52	49,49,83
	27.5	0.46	0.37	0.53	49,49,83	32.8	0.46	0.37	0.53	49,49,83
	39.4	0.46	0.37	0.53	49,49,83	45.9	0.46	0.37	0.53	49,49,83
	52.5	0.46	0.37	0.53	49,49,83					
63	0.0	0.07	0.03	0.05	54,54,83	45.6	0.07	0.03	0.05	54,54,83
	83.0	0.07	0.03	0.05	54,54,83	91.2	0.07	0.03	0.05	54,54,83
	136.9	0.05	0.02	0.03	54,54,83	182.5	0.04	0.02	0.03	56,56,83
	228.1	0.03	0.02	0.03	50,50,84	273.8	0.04	0.02	0.04	50,50,84
	319.4	0.05	0.02	0.05	50,50,84	330.0	0.05	0.02	0.05	61,50,84
	365.0	0.05	0.02	0.05	61,50,84					
123	0.0	0.11	0.06	0.13	68,68,83	6.6	0.11	0.06	0.13	68,68,83
	13.1	0.11	0.06	0.13	68,68,83	19.7	0.11	0.06	0.13	68,68,83
	20.0	0.11	0.06	0.13	68,68,83	26.2	0.12	0.06	0.14	68,49,83
	27.5	0.12	0.06	0.14	68,49,83	32.8	0.12	0.06	0.14	68,49,83
	39.4	0.12	0.06	0.14	68,49,83	45.9	0.12	0.06	0.14	68,49,83
	52.5	0.12	0.06	0.14	68,49,83					
124	0.0	0.11	0.06	0.13	68,68,83	6.6	0.11	0.06	0.13	68,68,83
	13.1	0.11	0.06	0.13	68,68,83	19.7	0.11	0.06	0.13	68,68,83
	20.0	0.11	0.06	0.13	68,68,83	26.2	0.12	0.06	0.14	68,49,83
	27.5	0.12	0.06	0.14	68,49,83	32.8	0.12	0.06	0.14	68,49,83
	39.4	0.12	0.06	0.14	68,49,83	45.9	0.12	0.06	0.14	68,49,83
	52.5	0.12	0.06	0.14	68,49,83					

Pilas. **rRfck** **rRfyk** **rPfck** **rRfck** **rRfyk** **rPfck**
0.46 0.37 0.54

Trave	Pos. cm	rRfck	rRfyk	rPfck	Rif. cmb	wR mm	wF mm	wP mm	Rif. cmb	dR cm	dF cm	dP cm	Rif. cmb
18	0.0	0.06	0.08	0.05	69,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.13	-0.10	-0.09	50,73,84
	12.5	0.06	0.08	0.05	69,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	62.6	0.04	0.05	0.04	64,64,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.5	0.06	0.07	0.05	64,64,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	120.0	0.11	0.15	0.10	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	125.1	0.11	0.16	0.11	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	187.7	0.15	0.22	0.14	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	197.4	0.16	0.22	0.15	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	250.2	0.16	0.22	0.15	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	278.8	0.15	0.20	0.13	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	312.8	0.12	0.17	0.11	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	360.2	0.07	0.09	0.06	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	375.4	0.05	0.06	0.04	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	437.9	0.07	0.09	0.07	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	441.6	0.08	0.10	0.08	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	463.0	0.12	0.17	0.12	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	500.5	0.12	0.17	0.12	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
19	0.0	0.04	0.06	0.02	62,62,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	7.30e-03	6.29e-03	4.95e-03	66,81,83
	7.5	0.04	0.06	0.02	62,62,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	0.04	0.06	0.02	62,62,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.0	0.04	0.06	0.02	62,62,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	22.5	0.04	0.05	0.02	62,62,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	30.0	0.03	0.04	0.01	62,62,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	37.5	0.02	0.03	4.57e-03	62,62,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	45.0	0.02	0.02	0.0	62,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.5	0.01	0.02	5.54e-03	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	60.0	0.02	0.03	0.01	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	67.5	0.02	0.03	0.02	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.5	0.02	0.04	0.03	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	75.0	0.02	0.04	0.03	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.5	0.03	0.05	0.04	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	90.0	0.04	0.06	0.05	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	97.5	0.05	0.07	0.06	64,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	105.0	0.06	0.09	0.07	64,64,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	107.5	0.06	0.09	0.07	64,64,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	112.5	0.06	0.09	0.07	64,64,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	120.0	0.06	0.09	0.07	64,64,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
20	0.0	0.04	0.06	0.02	62,62,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	7.30e-03	6.29e-03	4.95e-03	66,81,83
	7.5	0.04	0.06	0.02	62,62,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	0.04	0.06	0.02	62,62,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.0	0.04	0.06	0.02	62,62,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	22.5	0.04	0.05	0.02	62,62,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.0	0.03	0.04	0.01	62,62,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	37.5	0.02	0.03	4.57e-03	62,62,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	45.0	0.02	0.02	0.0	62,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.5	0.01	0.02	5.54e-03	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	60.0	0.02	0.03	0.01	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	67.5	0.02	0.03	0.02	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.5	0.02	0.04	0.03	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	75.0	0.02	0.04	0.03	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.5	0.03	0.05	0.04	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	90.0	0.04	0.06	0.05	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	97.5	0.05	0.07	0.06	64,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	105.0	0.06	0.09	0.07	64,64,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	107.5	0.06	0.09	0.07	64,64,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	112.5	0.06	0.09	0.07	64,64,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	120.0	0.06	0.09	0.07	64,64,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
21	0.0	0.06	0.08	0.05	69,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.13	-0.10	-0.09	50,73,84
	12.5	0.06	0.08	0.05	69,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	62.6	0.04	0.05	0.04	64,64,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.5	0.06	0.07	0.05	64,64,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	120.0	0.11	0.15	0.10	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	125.1	0.11	0.16	0.11	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	187.7	0.15	0.22	0.14	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	197.4	0.16	0.22	0.15	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	250.2	0.16	0.22	0.15	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	278.8	0.15	0.20	0.13	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	312.8	0.12	0.17	0.11	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	360.2	0.07	0.09	0.06	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	375.4	0.05	0.06	0.04	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	437.9	0.07	0.09	0.07	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	441.6	0.08	0.10	0.08	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	463.0	0.12	0.17	0.12	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	500.5	0.12	0.17	0.12	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
22	0.0	0.0	0.09	0.0	0,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-1.51e-03	-1.39e-03	-1.34e-03	61,78,84
	5.1	0.0	0.09	0.0	0,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.3	0.0	0.09	0.0	0,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.4	0.0	0.09	0.0	0,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.6	0.0	0.09	0.0	0,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	25.7	0.0	0.09	0.0	0,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.9	0.0	0.08	0.0	0,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.0	0.0	0.08	0.0	0,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.2	0.0	0.08	0.0	0,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.3	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.5	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	56.6	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	61.7	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.9	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.0	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	77.2	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.3	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
23	0.0	0.17	0.24	0.17	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.04	-0.04	-0.04	64,75,83
	12.5	0.17	0.24	0.17	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	22.3	0.15	0.21	0.15	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	44.7	0.10	0.15	0.11	68,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	67.0	0.07	0.10	0.07	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	89.4	0.04	0.05	0.04	68,66,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	111.7	0.02	0.03	9.93e-03	65,65,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	116.8	0.02	0.03	3.83e-03	65,65,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	134.1	0.03	0.05	0.01	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	156.4	0.05	0.07	0.03	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	178.8	0.06	0.08	0.05	65,64,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	201.1	0.06	0.09	0.06	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	223.4	0.07	0.10	0.06	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	238.2	0.07	0.10	0.07	68,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	245.8	0.07	0.10	0.07	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	268.1	0.07	0.10	0.06	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	290.5	0.06	0.09	0.05	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	312.8	0.05	0.08	0.04	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	335.2	0.04	0.06	0.02	66,66,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	345.0	0.04	0.05	0.02	66,66,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	357.5	0.04	0.05	0.02	66,66,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
24	0.0	0.17	0.24	0.17	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.04	-0.04	-0.04	64,77,83
	12.5	0.17	0.24	0.17	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	22.3	0.15	0.21	0.15	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	44.7	0.10	0.15	0.11	68,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	67.0	0.07	0.10	0.07	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	89.4	0.04	0.05	0.04	68,66,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	111.7	0.02	0.03	9.93e-03	65,65,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	116.8	0.02	0.03	3.83e-03	65,65,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	134.1	0.03	0.05	0.01	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	156.4	0.05	0.07	0.03	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	178.8	0.06	0.08	0.05	65,64,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	201.1	0.06	0.09	0.06	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	223.4	0.07	0.10	0.06	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	238.2	0.07	0.10	0.07	68,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	245.8	0.07	0.10	0.07	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	268.1	0.07	0.10	0.06	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	290.5	0.06	0.09	0.05	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	312.8	0.05	0.08	0.04	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	335.2	0.04	0.06	0.02	66,66,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	345.0	0.04	0.05	0.02	66,66,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	357.5	0.04	0.05	0.02	66,66,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
25	0.0	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-4.04e-03	-3.72e-03	-3.63e-03	50,73,84
	5.1	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.3	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.4	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.6	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	25.7	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.9	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.0	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.2	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.3	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.5	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	56.6	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	61.8	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.9	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.0	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	77.2	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.3	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
26	0.0	0.06	0.28	0.05	68,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.09	-0.07	-0.07	49,72,83
	27.8	0.06	0.28	0.05	68,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	37.5	0.06	0.28	0.05	68,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	55.5	8.48e-04	0.22	0.0	66,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	83.2	0.0	0.16	0.0	0,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	111.0	0.0	0.23	0.0	0,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	138.8	0.04	0.28	0.02	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	166.5	0.08	0.32	0.07	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	194.2	0.10	0.35	0.09	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	222.0	0.10	0.36	0.10	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	249.8	0.10	0.35	0.10	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	277.5	0.09	0.33	0.09	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	305.2	0.06	0.30	0.06	68,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	333.0	0.02	0.26	4.65e-03	66,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	360.8	0.0	0.19	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	388.5	0.0	0.18	0.0	0,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	416.2	0.03	0.28	0.0	65,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	431.5	0.08	0.33	0.06	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	444.0	0.08	0.33	0.06	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
27	0.0	0.06	0.28	0.05	68,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.09	-0.07	-0.07	49,72,83
	27.8	0.06	0.28	0.05	68,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	37.5	0.06	0.28	0.05	68,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	55.5	8.47e-04	0.22	0.0	66,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	83.2	0.0	0.16	0.0	0,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	111.0	0.0	0.23	0.0	0,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	138.8	0.04	0.28	0.02	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	166.5	0.08	0.32	0.07	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	194.2	0.10	0.35	0.09	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	222.0	0.10	0.36	0.10	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	249.8	0.10	0.35	0.10	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	277.5	0.09	0.33	0.09	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	305.2	0.06	0.30	0.06	68,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	333.0	0.02	0.26	4.65e-03	66,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	360.8	0.0	0.19	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	388.5	0.0	0.18	0.0	0,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	416.2	0.03	0.28	0.0	65,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	431.5	0.08	0.33	0.06	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	444.0	0.08	0.33	0.06	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
28	0.0	0.12	0.17	0.11	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.03	-0.03	-0.02	49,72,83
	12.5	0.12	0.17	0.11	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	22.3	0.11	0.15	0.09	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	44.7	0.07	0.10	0.05	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	67.0	0.04	0.05	0.02	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	89.4	0.01	0.02	7.06e-03	50,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	111.7	0.04	0.05	0.03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	116.8	0.04	0.06	0.03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	134.1	0.05	0.08	0.05	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	156.4	0.07	0.10	0.06	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	178.8	0.08	0.11	0.07	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	201.1	0.08	0.12	0.08	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	223.4	0.08	0.12	0.08	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	238.2	0.08	0.12	0.08	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	245.8	0.08	0.11	0.07	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	268.1	0.07	0.10	0.06	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	290.5	0.05	0.08	0.05	68,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	312.8	0.04	0.05	0.03	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	335.2	0.02	0.03	0.01	66,66,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	345.0	0.02	0.02	0.0	66,65,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	357.5	0.02	0.02	0.0	66,65,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
29	0.0	0.12	0.17	0.11	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.03	-0.03	-0.02	49,72,83
	12.5	0.12	0.17	0.11	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	22.3	0.11	0.15	0.09	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	44.7	0.07	0.10	0.05	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	67.0	0.04	0.05	0.02	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	89.4	0.01	0.02	7.06e-03	50,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	111.7	0.04	0.05	0.03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	116.8	0.04	0.06	0.03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	134.1	0.05	0.08	0.05	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	156.4	0.07	0.10	0.06	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	178.8	0.08	0.11	0.07	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	201.1	0.08	0.12	0.08	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	223.4	0.08	0.12	0.08	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	238.2	0.08	0.12	0.08	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	245.8	0.08	0.11	0.07	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	268.1	0.07	0.10	0.06	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	290.5	0.05	0.08	0.05	68,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	312.8	0.04	0.05	0.03	68,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	335.2	0.02	0.03	0.01	66,66,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	345.0	0.02	0.02	0.0	66,65,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	357.5	0.02	0.02	0.0	66,65,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
30	0.0	0.01	0.03	0.02	50,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-5.96e-03	-5.48e-03	-5.34e-03	49,72,83
	6.1	0.01	0.03	0.01	50,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.2	9.03e-03	0.02	0.01	50,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	18.3	6.22e-03	0.02	7.49e-03	50,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	24.3	3.46e-03	0.01	4.10e-03	50,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.4	7.38e-04	9.36e-03	6.09e-04	53,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.5	2.68e-03	6.54e-03	1.41e-03	59,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	42.6	5.16e-03	0.01	4.54e-03	59,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	48.7	7.48e-03	0.01	7.46e-03	59,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	54.8	9.69e-03	0.02	0.01	59,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	60.8	0.01	0.02	0.01	59,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.9	0.01	0.02	0.02	61,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	73.0	0.02	0.03	0.02	61,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	79.1	0.02	0.03	0.02	61,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	84.8	0.02	0.03	0.02	61,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	85.2	0.02	0.03	0.02	61,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	91.3	0.02	0.04	0.02	61,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	97.3	0.02	0.04	0.03	61,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
32	0.0	0.04	0.24	0.03	68,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.05	-0.04	-0.04	50,73,84
	12.5	0.04	0.24	0.03	68,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.8	0.01	0.20	0.0	68,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.6	0.0	0.14	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	71.3	0.0	0.16	0.0	0,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	95.1	0.02	0.20	0.0	65,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	118.9	0.05	0.24	0.04	65,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	142.7	0.06	0.26	0.06	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	166.5	0.07	0.27	0.07	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	190.2	0.07	0.27	0.07	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	214.0	0.07	0.26	0.06	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	237.8	0.05	0.24	0.04	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	261.6	0.02	0.22	3.42e-03	69,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	285.4	0.0	0.17	0.0	0,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	309.2	0.0	0.13	0.0	0,69,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	332.9	0.02	0.18	0.0	62,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	343.0	0.04	0.21	0.02	62,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	356.7	0.04	0.21	0.02	62,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	380.5	0.04	0.21	0.02	62,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
33	0.0	0.04	0.24	0.03	68,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.05	-0.04	-0.04	50,73,84
	12.5	0.04	0.24	0.03	68,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.8	0.01	0.20	0.0	68,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.6	0.0	0.14	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	71.3	0.0	0.16	0.0	0,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	95.1	0.02	0.20	0.0	65,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	118.9	0.05	0.24	0.04	65,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	142.7	0.06	0.26	0.06	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	166.5	0.07	0.27	0.07	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	190.2	0.07	0.27	0.07	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	214.0	0.07	0.26	0.06	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	237.8	0.05	0.24	0.04	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	261.6	0.02	0.22	3.42e-03	69,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	285.4	0.0	0.17	0.0	0,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	309.2	0.0	0.13	0.0	0,69,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	332.9	0.02	0.18	0.0	62,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	343.0	0.04	0.21	0.02	62,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	356.7	0.04	0.21	0.02	62,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	380.5	0.04	0.21	0.02	62,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
39	0.0	0.02	0.04	0.03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.01	-0.01	-0.01	59,78,84
	10.5	0.02	0.04	0.03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.9	0.02	0.03	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.8	7.59e-03	0.02	9.31e-03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	62.7	5.12e-03	9.90e-03	0.0	50,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	83.6	0.01	0.02	0.01	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	104.5	0.02	0.03	0.02	50,61,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	111.5	0.02	0.03	0.02	61,61,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	125.5	0.02	0.03	0.03	61,61,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	146.4	0.02	0.04	0.03	61,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	167.3	0.03	0.04	0.03	61,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	188.2	0.03	0.04	0.04	61,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	209.1	0.03	0.04	0.03	59,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	223.0	0.03	0.03	0.03	59,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	230.0	0.02	0.03	0.03	59,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	250.9	0.02	0.03	0.03	59,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	271.8	0.02	0.02	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	292.7	0.01	0.01	0.01	57,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	313.6	0.03	0.03	2.79e-03	57,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	324.0	0.03	0.03	3.90e-03	57,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	334.6	0.03	0.03	3.97e-03	57,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
40	0.0	0.03	0.03	0.01	54,54,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.03	-0.02	-0.02	50,76,84
	10.5	0.03	0.03	0.01	54,54,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.9	0.03	0.03	7.93e-03	54,54,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.8	0.03	0.04	4.25e-03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	62.7	0.04	0.05	0.01	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	83.6	0.04	0.05	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	104.5	0.04	0.05	0.03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	111.5	0.04	0.05	0.03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	125.5	0.04	0.05	0.03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	146.4	0.04	0.05	0.03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	167.3	0.03	0.05	0.03	56,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	188.2	0.03	0.04	0.03	56,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	209.1	0.02	0.03	0.02	57,64,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	223.0	0.02	0.03	0.02	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	230.0	0.02	0.03	0.02	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	250.9	0.01	0.02	0.01	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	271.8	4.96e-03	0.01	0.0	54,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	292.7	0.02	0.03	7.78e-03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	313.6	0.03	0.05	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	324.0	0.04	0.06	0.03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	334.6	0.04	0.06	0.03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
41	0.0	0.02	0.04	0.03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.02	0.02	0.02	49,72,83
	10.5	0.02	0.04	0.03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.9	0.02	0.03	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.8	7.30e-03	0.01	5.80e-03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	62.7	4.82e-03	8.11e-03	2.70e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	83.6	0.01	0.02	0.01	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	104.5	0.02	0.02	0.02	61,61,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	111.5	0.02	0.03	0.02	61,61,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	125.5	0.02	0.03	0.02	61,61,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	146.4	0.02	0.03	0.03	61,61,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	167.3	0.03	0.04	0.03	61,61,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	188.2	0.03	0.04	0.03	59,59,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	209.1	0.03	0.03	0.03	59,59,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	223.0	0.03	0.03	0.02	59,59,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	230.0	0.02	0.03	0.02	59,59,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	250.9	0.02	0.02	0.02	59,59,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	271.8	0.02	0.02	7.40e-03	59,59,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	292.7	0.02	0.02	3.49e-03	56,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	313.6	0.03	0.03	0.02	56,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	324.0	0.03	0.04	0.02	56,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	334.6	0.03	0.04	0.02	56,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
42	0.0	0.02	0.02	0.01	61,61,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.01	-0.01	-0.01	57,76,84
	10.5	0.02	0.02	0.01	61,61,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.9	0.01	0.01	6.15e-03	61,61,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.8	0.02	0.02	6.84e-03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	62.7	0.02	0.03	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	83.6	0.03	0.03	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	104.5	0.03	0.04	0.03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	111.5	0.03	0.04	0.03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	125.5	0.03	0.04	0.03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	146.4	0.03	0.04	0.03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	167.3	0.03	0.04	0.03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	188.2	0.03	0.04	0.03	56,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	209.1	0.02	0.03	0.03	49,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	223.0	0.02	0.03	0.02	50,68,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	230.0	0.02	0.03	0.02	50,68,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	250.9	0.01	0.02	0.01	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	271.8	5.52e-03	9.60e-03	4.36e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	292.7	0.01	0.02	4.65e-03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	313.6	0.02	0.04	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	324.0	0.03	0.05	0.03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	334.6	0.03	0.05	0.03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
48	0.0	0.04	0.06	0.03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.03	0.02	0.02	50,73,84
	10.5	0.04	0.06	0.03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.9	0.03	0.05	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.8	0.02	0.03	7.78e-03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	62.7	4.96e-03	0.01	0.0	58,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	83.6	0.01	0.02	0.01	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	104.5	0.02	0.03	0.02	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	111.5	0.02	0.03	0.02	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	125.5	0.02	0.03	0.02	61,64,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	146.4	0.03	0.04	0.03	60,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	167.3	0.03	0.05	0.03	60,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	188.2	0.04	0.05	0.03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	209.1	0.04	0.05	0.03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	223.0	0.04	0.05	0.03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	230.0	0.04	0.05	0.03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	250.9	0.04	0.05	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	271.8	0.04	0.05	0.01	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	292.7	0.03	0.04	4.25e-03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	313.6	0.03	0.03	7.93e-03	58,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	324.0	0.03	0.03	0.01	58,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	334.6	0.03	0.03	0.01	58,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
49	0.0	0.03	0.03	3.98e-03	61,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.02	0.01	0.01	59,78,84
	10.5	0.03	0.03	3.90e-03	61,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.9	0.03	0.03	2.79e-03	61,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.8	0.01	0.01	0.01	61,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	62.7	0.02	0.02	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	83.6	0.02	0.03	0.03	55,54,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	104.5	0.02	0.03	0.03	55,54,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	111.5	0.03	0.03	0.03	55,54,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	125.5	0.03	0.04	0.03	55,54,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	146.4	0.03	0.04	0.04	57,54,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	167.3	0.03	0.04	0.03	57,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	188.2	0.02	0.04	0.03	57,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	209.1	0.02	0.03	0.03	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	223.0	0.02	0.03	0.02	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	230.0	0.02	0.03	0.02	50,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	250.9	0.01	0.02	0.01	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	271.8	5.12e-03	9.90e-03	0.0	50,50,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	292.7	7.59e-03	0.02	9.31e-03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	313.6	0.02	0.03	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	324.0	0.02	0.04	0.03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	334.6	0.02	0.04	0.03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

50	0.0	0.03	0.05	0.03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.01	-0.01	-0.01	58,77,83
	10.5	0.03	0.05	0.03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.9	0.02	0.04	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.8	0.01	0.02	4.65e-03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	62.7	5.52e-03	9.60e-03	4.36e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	83.6	0.01	0.02	0.01	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	104.5	0.02	0.03	0.02	50,68,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	111.5	0.02	0.03	0.02	50,68,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	125.5	0.02	0.03	0.03	49,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	146.4	0.03	0.04	0.03	60,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	167.3	0.03	0.04	0.03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	188.2	0.03	0.04	0.03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	209.1	0.03	0.04	0.03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	223.0	0.03	0.04	0.03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	230.0	0.03	0.04	0.03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	250.9	0.03	0.03	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	271.8	0.02	0.03	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	292.7	0.02	0.02	6.84e-03	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	313.6	0.01	0.01	6.15e-03	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	324.0	0.02	0.02	0.01	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	334.6	0.02	0.02	0.01	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
51	0.0	0.03	0.04	0.02	60,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.02	-0.02	-0.02	49,72,83
	10.5	0.03	0.04	0.02	60,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.9	0.03	0.03	0.02	60,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.8	0.02	0.02	3.49e-03	60,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	62.7	0.02	0.02	7.40e-03	55,55,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	83.6	0.02	0.02	0.02	55,55,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	104.5	0.02	0.03	0.02	55,55,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	111.5	0.03	0.03	0.02	55,55,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	125.5	0.03	0.03	0.03	55,55,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	146.4	0.03	0.04	0.03	55,55,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	167.3	0.03	0.04	0.03	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	188.2	0.02	0.03	0.03	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	209.1	0.02	0.03	0.02	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	223.0	0.02	0.03	0.02	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	230.0	0.02	0.02	0.02	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	250.9	0.01	0.02	0.01	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	271.8	4.82e-03	8.11e-03	2.70e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	292.7	7.30e-03	0.01	5.80e-03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	313.6	0.02	0.03	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	324.0	0.02	0.04	0.03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	334.6	0.02	0.04	0.03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
56	0.0	0.09	0.12	0.10	59,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.11	-0.11	-0.11	66,81,83
	12.5	0.09	0.12	0.10	59,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.4	0.04	0.06	0.03	59,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	97.3	0.02	0.04	0.02	54,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	104.8	0.03	0.05	0.03	54,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	157.2	0.06	0.09	0.08	54,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	179.7	0.07	0.10	0.09	54,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	209.6	0.08	0.11	0.11	54,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	262.0	0.09	0.12	0.12	66,68,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	314.4	0.08	0.11	0.11	58,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	344.3	0.07	0.10	0.09	58,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	366.8	0.06	0.09	0.08	58,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	419.2	0.03	0.05	0.03	58,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	426.7	0.02	0.04	0.02	58,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	471.6	0.04	0.06	0.03	55,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	511.5	0.09	0.12	0.10	55,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	524.0	0.09	0.12	0.10	55,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
57	0.0	0.26	0.29	0.29	50,50,84	0.07	0.06	0.0	50,73,0	-0.42	-0.40	-0.38	50,73,84
	12.5	0.26	0.29	0.29	50,50,84	0.07	0.06	0.0	50,73,0				
	23.8	0.18	0.20	0.20	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.6	0.03	0.02	0.03	69,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	71.3	0.10	0.10	0.11	49,64,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	95.1	0.20	0.22	0.23	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	118.9	0.28	0.31	0.31	49,49,83	0.08	0.07	0.07	49,72,83				
	142.7	0.33	0.37	0.37	49,49,83	0.09	0.09	0.09	49,72,83				
	166.5	0.35	0.40	0.40	49,49,83	0.10	0.10	0.10	49,72,83				
	190.2	0.36	0.40	0.40	50,49,84	0.10	0.10	0.10	49,72,83				
	214.0	0.33	0.38	0.37	50,49,84	0.10	0.09	0.09	49,72,83				
	237.8	0.29	0.32	0.32	50,49,84	0.08	0.07	0.07	49,72,83				
	261.6	0.21	0.23	0.24	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	285.4	0.12	0.12	0.13	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	309.2	0.01	5.00e-03	0.01	62,62,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	332.9	0.16	0.17	0.18	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	356.7	0.33	0.37	0.37	49,49,83	0.09	0.09	0.09	49,72,83				
	368.0	0.42	0.48	0.48	49,49,83	0.13	0.13	0.13	49,72,83				
	380.5	0.42	0.48	0.48	49,49,83	0.13	0.13	0.13	49,72,83				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

61	0.0	0.26	0.29	0.29	50,50,84	0.07	0.06	0.0	50,73,0	-0.42	-0.40	-0.38	50,73,84
	12.5	0.26	0.29	0.29	50,50,84	0.07	0.06	0.0	50,73,0				
	23.8	0.18	0.20	0.20	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.6	0.03	0.02	0.03	69,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	71.3	0.10	0.10	0.11	49,64,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	95.1	0.20	0.22	0.23	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	118.9	0.28	0.31	0.31	49,49,83	0.08	0.07	0.07	49,72,83				
	142.7	0.33	0.37	0.37	49,49,83	0.09	0.09	0.09	49,72,83				
	166.5	0.35	0.40	0.40	49,49,83	0.10	0.10	0.10	49,72,83				
	190.2	0.36	0.40	0.40	50,49,84	0.10	0.10	0.10	49,72,83				
	214.0	0.33	0.38	0.37	50,49,84	0.10	0.09	0.09	49,72,83				
	237.8	0.29	0.32	0.32	50,49,84	0.08	0.07	0.07	49,72,83				
	261.6	0.21	0.23	0.24	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	285.4	0.12	0.12	0.13	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	309.2	0.01	5.00e-03	0.01	62,62,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	332.9	0.16	0.17	0.18	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	356.7	0.33	0.37	0.37	49,49,83	0.09	0.09	0.09	49,72,83				
	368.0	0.42	0.48	0.48	49,49,83	0.13	0.13	0.13	49,72,83				
	380.5	0.42	0.48	0.48	49,49,83	0.13	0.13	0.13	49,72,83				
62	0.0	0.10	0.12	0.10	59,61,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.09	-0.09	-0.09	62,79,83
	20.0	0.10	0.12	0.10	59,61,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.4	0.05	0.07	0.05	59,61,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	97.3	0.02	0.03	9.74e-03	54,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	104.8	0.03	0.04	0.02	54,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	157.2	0.06	0.07	0.07	54,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	179.7	0.07	0.08	0.08	54,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	209.6	0.08	0.09	0.10	54,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	262.0	0.08	0.10	0.11	62,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	314.4	0.08	0.09	0.10	58,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	344.3	0.07	0.08	0.08	58,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	366.8	0.06	0.07	0.07	58,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	419.2	0.03	0.04	0.02	58,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	426.7	0.02	0.03	9.74e-03	58,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	471.6	0.05	0.07	0.05	55,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	504.0	0.10	0.12	0.10	55,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	524.0	0.10	0.12	0.10	55,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
64	0.0	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	8.84e-03	8.69e-03	8.60e-03	68,81,83
	4.5	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	9.1	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	13.6	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	18.1	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	22.7	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	27.2	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	31.7	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.2	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	40.8	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	45.3	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	49.8	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	54.4	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.9	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	63.4	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	68.0	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.5	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
65	0.0	0.0	0.05	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-4.27e-03	-2.71e-03	-2.16e-03	57,76,84
	5.9	0.0	0.05	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	0.0	0.05	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	0.0	0.05	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	0.0	0.05	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	0.0	0.05	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	0.0	0.05	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	0.0	0.06	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	0.0	0.06	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	0.0	0.06	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.0	2.70e-03	0.07	0.0	55,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
66	0.0	0.07	0.10	0.06	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.06	-0.05	-0.04	49,72,83
	37.5	0.07	0.10	0.06	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	44.4	0.06	0.08	0.05	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	49.8	0.05	0.07	0.04	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.8	0.01	0.02	0.01	65,64,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	133.2	0.06	0.09	0.06	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	133.2	0.06	0.09	0.06	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	177.6	0.09	0.14	0.09	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	216.5	0.10	0.15	0.10	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	222.0	0.10	0.15	0.10	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	266.4	0.10	0.14	0.09	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	290.8	0.08	0.12	0.08	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	310.8	0.07	0.10	0.06	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	355.2	0.02	0.03	0.02	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	365.2	7.96e-03	0.01	6.25e-03	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	399.6	0.05	0.07	0.04	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	431.5	0.10	0.15	0.10	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	444.0	0.10	0.15	0.10	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
67	0.0	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	8.84e-03	8.69e-03	8.60e-03	68,81,83
	4.5	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	9.1	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	13.6	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	18.1	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	22.7	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	27.2	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	31.7	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.2	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	40.8	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	45.3	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	49.8	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	54.4	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.9	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	63.4	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	68.0	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.5	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
68	0.0	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	5.57e-03	4.95e-03	4.73e-03	60,77,83
	5.9	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	0.0	0.05	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	0.0	0.05	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	0.0	0.05	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	0.0	0.06	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.0	0.0	0.06	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
69	0.0	0.02	0.01	0.02	50,62,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	2.20e-03	1.89e-03	1.80e-03	49,81,83
	3.1	0.02	0.01	0.02	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	6.2	0.02	0.01	0.02	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	9.3	0.02	0.01	0.02	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	0.02	0.01	0.02	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.6	0.02	0.01	0.02	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	18.7	0.02	0.01	0.01	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	21.8	0.02	9.82e-03	0.01	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	24.9	0.02	9.26e-03	0.01	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	28.0	0.02	8.70e-03	0.01	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	31.1	0.01	8.17e-03	9.37e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	34.3	0.01	7.66e-03	8.28e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	37.4	0.01	7.18e-03	7.30e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	40.5	0.01	6.71e-03	6.43e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	43.6	0.01	6.22e-03	5.53e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.7	9.57e-03	5.71e-03	4.59e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	49.8	8.63e-03	5.19e-03	3.61e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
70	0.0	0.0	0.05	0.0	0,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-6.68e-03	-5.63e-03	-5.23e-03	55,76,84
	5.9	0.0	0.05	0.0	0,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	0.0	0.04	0.0	0,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	0.0	0.04	0.0	0,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	0.0	0.04	0.0	0,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	0.0	0.04	0.0	0,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	0.0	0.04	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	0.0	0.04	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	0.0	0.04	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	0.0	0.04	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	0.0	0.05	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	0.0	0.05	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	0.0	0.05	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	70.5	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	1.43e-03	0.06	0.0	50,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	6.16e-03	0.07	0.0	50,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.0	9.93e-03	0.07	2.33e-03	50,62,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
71	0.0	0.0	0.05	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	7.14e-03	5.78e-03	5.38e-03	61,78,84
	5.9	0.0	0.05	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	0.0	0.04	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	0.0	0.04	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	0.0	0.04	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	0.0	0.04	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	0.0	0.04	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	0.0	0.04	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	0.0	0.04	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	0.0	0.04	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	0.0	0.05	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	0.0	0.05	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	0.0	0.05	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	0.0	0.05	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	0.0	0.06	0.0	0,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	5.14e-03	0.07	0.0	50,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.0	8.95e-03	0.07	2.54e-03	50,54,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
72	0.0	0.02	0.01	0.02	50,62,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	2.20e-03	1.89e-03	1.80e-03	49,81,83
	3.1	0.02	0.01	0.02	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	6.2	0.02	0.01	0.02	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	9.3	0.02	0.01	0.02	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	0.02	0.01	0.02	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.6	0.02	0.01	0.02	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	18.7	0.02	0.01	0.01	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	21.8	0.02	9.82e-03	0.01	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	24.9	0.02	9.26e-03	0.01	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	28.0	0.02	8.70e-03	0.01	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	31.1	0.01	8.17e-03	9.37e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	34.3	0.01	7.66e-03	8.28e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	37.4	0.01	7.18e-03	7.30e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	40.5	0.01	6.71e-03	6.43e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	43.6	0.01	6.22e-03	5.53e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.7	9.57e-03	5.71e-03	4.59e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	49.8	8.63e-03	5.19e-03	3.61e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
73	0.0	0.02	0.01	0.03	69,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	5.96e-03	5.48e-03	5.34e-03	49,72,83
	6.1	0.02	0.01	0.03	69,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.2	0.02	0.01	0.02	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	0.02	0.01	0.02	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	18.3	0.02	0.01	0.02	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	24.3	0.02	9.96e-03	0.02	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.4	0.02	9.20e-03	0.02	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.5	0.01	8.48e-03	0.02	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	42.6	0.01	7.77e-03	0.02	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	48.7	0.01	7.02e-03	0.01	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	54.8	0.01	6.25e-03	0.01	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	60.8	9.05e-03	5.46e-03	9.93e-03	55,55,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.9	7.88e-03	4.86e-03	9.51e-03	69,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	73.0	9.57e-03	5.73e-03	0.01	69,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	79.1	0.01	6.63e-03	0.01	69,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	85.2	0.01	7.56e-03	0.02	69,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	91.3	0.01	8.52e-03	0.02	69,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	97.3	0.02	9.59e-03	0.02	50,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
74	0.0	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.01	9.05e-03	8.57e-03	59,78,84
	5.9	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	0.0	0.05	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	0.0	0.05	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	0.0	0.05	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	1.17e-03	0.06	1.43e-03	55,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	4.95e-03	0.06	6.51e-03	55,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.0	8.00e-03	0.06	0.01	55,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
75	0.0	2.80e-03	0.01	0.0	57,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	3.59e-03	3.06e-03	2.91e-03	49,72,83
	5.9	4.08e-03	0.01	2.02e-03	57,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	11.8	5.12e-03	0.02	3.80e-03	57,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	5.24e-03	0.02	3.99e-03	57,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	5.94e-03	0.02	5.14e-03	57,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	6.53e-03	0.02	6.13e-03	57,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	6.89e-03	0.02	6.79e-03	57,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	7.02e-03	0.02	7.15e-03	57,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	6.92e-03	0.02	7.19e-03	57,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	6.60e-03	0.02	6.92e-03	57,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	6.05e-03	0.02	6.34e-03	57,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	5.27e-03	0.02	5.45e-03	57,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	4.27e-03	0.02	4.22e-03	57,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	3.04e-03	0.02	2.61e-03	57,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	1.58e-03	0.01	0.0	57,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	4.57e-04	0.01	0.0	50,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	2.42e-03	0.02	1.21e-03	50,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.0	4.58e-03	0.02	4.30e-03	50,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
76	0.0	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	1.73e-03	1.04e-03	8.99e-04	50,73,84
	4.6	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	9.3	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	13.9	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	18.6	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.2	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	27.9	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	32.5	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	37.2	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.8	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.5	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.1	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	55.8	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	60.4	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	65.0	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	69.7	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	74.3	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
77	0.0	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	1.73e-03	1.04e-03	8.99e-04	50,73,84
	4.6	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	9.3	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	13.9	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	18.6	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.2	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	27.9	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	32.5	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	37.2	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.8	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.5	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.1	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	55.8	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	60.4	0.0	0.08	0.0	0,68,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	65.0	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	69.7	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	74.3	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
78	0.0	4.15e-03	0.02	0.0	50,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-2.61e-03	-2.31e-03	-2.20e-03	56,75,83
	5.9	4.81e-03	0.03	1.92e-03	50,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	5.21e-03	0.03	3.16e-03	50,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	5.24e-03	0.03	3.27e-03	50,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	5.35e-03	0.03	3.80e-03	50,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	5.23e-03	0.03	4.00e-03	50,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	4.87e-03	0.03	3.77e-03	53,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	4.39e-03	0.03	3.09e-03	53,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	3.64e-03	0.02	1.81e-03	53,54,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	2.56e-03	0.02	0.0	53,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	9.84e-04	0.02	0.0	61,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	0.0	0.02	0.0	0,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	0.0	0.02	0.0	0,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	0.0	0.02	0.0	0,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	2.16e-03	0.03	0.0	50,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	5.05e-03	0.03	4.33e-03	50,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	7.85e-03	0.04	8.14e-03	50,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.0	0.01	0.04	0.01	50,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
79	0.0	6.59e-03	3.80e-03	7.63e-03	69,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-3.10e-03	-2.77e-03	-2.66e-03	49,72,83
	5.9	7.39e-03	4.22e-03	8.78e-03	69,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	8.08e-03	4.57e-03	9.80e-03	69,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	8.15e-03	4.61e-03	9.91e-03	69,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	8.60e-03	4.84e-03	0.01	69,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	8.94e-03	5.32e-03	0.01	69,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	9.09e-03	5.53e-03	0.01	69,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	9.03e-03	5.57e-03	0.01	69,64,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	8.78e-03	5.29e-03	0.01	67,64,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	8.37e-03	4.72e-03	0.01	67,67,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	52.9	7.77e-03	4.42e-03	9.97e-03	67,67,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	7.03e-03	4.03e-03	8.97e-03	67,67,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	6.20e-03	3.59e-03	7.83e-03	67,67,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	5.36e-03	3.13e-03	6.65e-03	67,67,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	4.55e-03	2.69e-03	5.55e-03	67,67,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	3.65e-03	2.19e-03	4.38e-03	67,67,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	2.66e-03	1.64e-03	3.07e-03	51,51,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.0	3.58e-03	2.15e-03	4.19e-03	69,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
80	0.0	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	6.95e-03	6.91e-03	6.84e-03	66,81,83
	4.8	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	9.7	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	14.5	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	19.4	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	24.2	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.0	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	33.9	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	38.7	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	43.5	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	48.4	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	53.2	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.1	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	62.9	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	67.7	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.6	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	77.4	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
81	0.0	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	6.95e-03	6.91e-03	6.84e-03	66,81,83
	4.8	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	9.7	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	14.5	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	19.4	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	24.2	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.0	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	33.9	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	38.7	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	43.5	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	48.4	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	53.2	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.1	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	62.9	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	67.7	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.6	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	77.4	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
82	0.0	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-3.34e-03	-3.55e-03	-3.51e-03	58,77,83
	7.3	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	14.6	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	21.9	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.2	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.5	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	43.8	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.1	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.4	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	65.7	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	73.0	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	80.3	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	87.6	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.9	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	102.2	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	109.5	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	116.8	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
83	0.0	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-3.34e-03	-3.55e-03	-3.51e-03	54,75,83
	7.3	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	14.6	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	21.9	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.2	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.5	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	43.8	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.1	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.4	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	65.7	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	73.0	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	80.3	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	87.6	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.9	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	102.2	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	109.5	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	116.8	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

84	0.0	0.0	0.08	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-5.43e-03	-3.99e-03	-3.54e-03	57,76,84
	5.9	0.0	0.08	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	0.0	0.08	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	0.0	0.08	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	0.0	0.08	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	0.0	0.08	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
94.0	0.0	0.09	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0					
85	0.0	0.0	0.09	0.0	0,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-7.14e-03	-5.78e-03	-5.38e-03	57,76,84
	5.9	0.0	0.08	0.0	0,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	0.0	0.08	0.0	0,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	0.0	0.07	0.0	0,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	0.0	0.07	0.0	0,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	0.0	0.07	0.0	0,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	0.0	0.06	0.0	0,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	0.0	0.06	0.0	0,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	0.0	0.06	0.0	0,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	0.0	0.06	0.0	0,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	0.0	0.06	0.0	0,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	0.0	0.06	0.0	0,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	81.5	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
88.1	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0					
94.0	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0					
86	0.0	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	4.18e-03	3.72e-03	3.57e-03	60,77,83
	5.9	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	0.0	0.06	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	0.0	0.06	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	0.0	0.06	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	0.0	0.06	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	0.0	0.06	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	0.0	0.06	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	0.0	0.06	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	0.0	0.06	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	0.0	0.06	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	0.0	0.06	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	0.0	0.06	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	0.0	0.06	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	0.0	0.06	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
94.0	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0					
87	0.0	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	2.61e-03	2.31e-03	2.20e-03	60,77,83
	5.9	0.0	0.06	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	0.0	0.05	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	0.0	0.05	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	0.0	0.05	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	81.5	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
88.1	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0					
94.0	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0					
88	0.0	0.0	0.09	0.0	0,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-8.68e-03	-7.58e-03	-7.17e-03	55,76,84
	5.9	0.0	0.08	0.0	0,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	0.0	0.08	0.0	0,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	0.0	0.08	0.0	0,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	0.0	0.08	0.0	0,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	0.0	0.07	0.0	0,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	47.0	0.0	0.07	0.0	0,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	0.0	0.07	0.0	0,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	0.0	0.07	0.0	0,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	0.0	0.07	0.0	0,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	0.0	0.07	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	0.0	0.08	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	0.0	0.08	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	0.0	0.08	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.0	0.0	0.08	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
89	0.0	0.0	0.08	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.01	-9.05e-03	-8.57e-03	55,76,84
	5.9	0.0	0.08	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	0.0	0.07	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	0.0	0.07	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	0.0	0.07	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	81.5	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.0	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
90	0.0	0.0	0.09	0.0	0,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	5.43e-03	3.99e-03	3.54e-03	61,78,84
	5.9	0.0	0.08	0.0	0,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	0.0	0.08	0.0	0,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	0.0	0.08	0.0	0,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	0.0	0.07	0.0	0,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	0.0	0.07	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	0.0	0.07	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	0.0	0.07	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	0.0	0.07	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	0.0	0.07	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	0.0	0.07	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	0.0	0.07	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	0.0	0.07	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	0.0	0.07	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	0.0	0.08	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	0.0	0.08	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.0	0.0	0.08	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
91	0.0	0.0	0.08	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	4.27e-03	2.71e-03	2.16e-03	61,78,84
	5.9	0.0	0.08	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	0.0	0.07	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	0.0	0.07	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	0.0	0.07	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	81.5	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.0	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
92	0.0	0.0	0.08	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	8.68e-03	7.58e-03	7.17e-03	59,78,84
	5.9	0.0	0.08	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	0.0	0.08	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	0.0	0.07	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	0.0	0.08	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	0.0	0.08	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	94.0	0.0	0.08	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
93	0.0	0.0	0.09	0.0	0,58,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	6.68e-03	5.63e-03	5.23e-03	59,78,84
	5.9	0.0	0.08	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	0.0	0.08	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	0.0	0.07	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	0.0	0.07	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	0.0	0.07	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	81.5	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.0	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
94	0.0	3.31e-03	0.02	4.04e-03	51,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	2.87e-03	2.46e-03	2.33e-03	49,72,83
	5.9	1.16e-03	0.02	5.08e-04	51,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	0.0	0.02	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	0.0	0.01	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	1.82e-03	0.01	8.09e-04	51,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	2.99e-03	0.02	2.88e-03	51,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	3.90e-03	0.02	4.23e-03	51,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	4.57e-03	0.02	5.20e-03	51,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	5.03e-03	0.02	5.84e-03	51,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	5.28e-03	0.02	6.18e-03	51,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	5.31e-03	0.02	6.23e-03	51,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	5.14e-03	0.02	5.99e-03	51,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	4.75e-03	0.02	5.45e-03	51,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	4.15e-03	0.02	4.61e-03	51,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	3.34e-03	0.02	3.42e-03	51,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	2.28e-03	0.02	1.74e-03	51,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.0	8.40e-04	0.01	0.0	51,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
95	0.0	2.83e-03	1.58e-03	3.03e-03	49,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	3.10e-03	2.77e-03	2.66e-03	49,72,83
	5.9	1.76e-03	1.08e-03	1.91e-03	51,51,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	2.75e-03	1.62e-03	3.22e-03	51,51,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	3.73e-03	2.16e-03	4.59e-03	51,51,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	4.92e-03	3.21e-03	6.29e-03	51,64,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	6.13e-03	5.42e-03	7.92e-03	67,64,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	7.20e-03	7.32e-03	9.30e-03	67,64,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	8.07e-03	8.96e-03	0.01	67,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	8.72e-03	0.01	0.01	67,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	9.17e-03	0.01	0.01	69,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	9.43e-03	0.01	0.01	69,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	9.49e-03	0.01	0.01	69,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	9.34e-03	0.01	0.01	69,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	8.99e-03	0.01	0.01	69,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	81.5	8.51e-03	0.01	0.01	69,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	8.43e-03	9.94e-03	0.01	69,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	7.68e-03	8.51e-03	9.07e-03	61,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.0	6.73e-03	6.71e-03	7.67e-03	61,60,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
96	0.0	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-4.18e-03	-3.72e-03	-3.57e-03	56,75,83
	5.9	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.0	0.0	0.07	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
97	0.0	0.0	0.07	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-5.57e-03	-4.95e-03	-4.73e-03	56,75,83
	5.9	0.0	0.07	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	0.0	0.06	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	41.1	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	81.5	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.0	0.0	0.05	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
98	0.0	1.79e-03	3.48e-03	2.03e-03	67,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-2.87e-03	-2.46e-03	-2.33e-03	49,72,83
	5.9	3.08e-03	5.95e-03	3.79e-03	67,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	4.14e-03	8.00e-03	5.21e-03	67,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	4.95e-03	9.61e-03	6.32e-03	67,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	5.57e-03	0.01	7.12e-03	51,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	5.97e-03	0.01	7.64e-03	51,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	6.15e-03	0.01	7.87e-03	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	6.12e-03	0.01	7.83e-03	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	5.86e-03	0.01	7.49e-03	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	5.39e-03	0.01	6.87e-03	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	4.68e-03	8.79e-03	5.96e-03	51,64,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	3.74e-03	6.92e-03	4.74e-03	59,64,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	2.59e-03	4.61e-03	3.16e-03	59,64,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	1.38e-03	1.96e-03	1.42e-03	51,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	1.61e-03	5.29e-03	1.52e-03	54,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	3.38e-03	9.12e-03	3.81e-03	54,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.0	5.35e-03	0.01	6.38e-03	54,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
99	0.0	3.41e-03	0.02	3.23e-03	61,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-3.59e-03	-3.06e-03	-2.91e-03	49,72,83
	5.9	8.87e-04	0.02	0.0	61,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.8	0.0	0.02	0.0	0,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.6	0.0	0.01	0.0	0,54,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.5	2.08e-03	0.02	9.59e-04	59,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	3.43e-03	0.02	3.14e-03	61,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.2	4.48e-03	0.02	4.53e-03	61,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.1	5.29e-03	0.02	5.50e-03	61,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.0	5.86e-03	0.02	6.12e-03	61,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.9	6.19e-03	0.02	6.40e-03	61,56,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.8	6.29e-03	0.02	6.36e-03	61,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.6	6.15e-03	0.02	5.98e-03	61,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	70.5	5.79e-03	0.02	5.27e-03	61,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.4	5.18e-03	0.02	4.18e-03	61,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	81.5	4.45e-03	0.02	2.86e-03	61,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.2	4.33e-03	0.02	2.62e-03	61,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.1	3.22e-03	0.02	0.0	61,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.0	1.78e-03	0.02	0.0	61,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
100	0.0	0.0	0.13	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-7.28e-03	-7.52e-03	-7.45e-03	60,77,83
	7.6	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.2	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	22.8	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.3	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	37.9	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	45.5	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	53.1	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	60.7	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	68.3	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	75.8	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	83.4	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	91.0	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	98.6	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	106.2	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	113.8	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	121.3	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
101	0.0	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.01	-0.01	-9.99e-03	49,72,83
	7.5	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	14.9	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	22.4	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.8	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	37.3	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	44.7	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.2	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	59.7	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	67.1	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	74.6	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.0	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	89.5	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	97.0	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	104.4	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	106.8	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	111.9	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	119.3	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
102	0.0	0.0	0.13	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-7.28e-03	-7.52e-03	-7.45e-03	56,75,83
	7.6	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.2	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	22.8	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.3	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	37.9	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	45.5	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	53.1	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	60.7	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	68.3	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	75.8	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	83.4	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	91.0	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	98.6	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	106.2	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	113.8	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
103	121.3	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	0.0	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.01	-0.01	-9.99e-03	49,72,83
	7.5	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	14.9	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	22.4	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.8	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	37.3	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	44.7	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.2	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	59.7	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	67.1	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	74.6	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.0	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	89.5	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	97.0	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	104.4	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	106.8	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	111.9	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	119.3	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
104	0.0	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	5.23e-03	5.19e-03	5.14e-03	68,81,83
	3.0	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	5.9	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	8.9	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.9	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	14.8	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.8	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.8	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.8	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	26.7	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.7	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	32.7	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.6	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	38.6	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.6	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	44.5	0.0	0.13	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.5	0.0	0.13	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
105	0.0	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	5.23e-03	5.19e-03	5.14e-03	68,81,83
	3.0	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	5.9	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	8.9	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.9	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	14.8	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.8	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.8	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.8	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	26.7	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.7	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	32.7	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.6	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	38.6	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.6	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	44.5	0.0	0.13	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.5	0.0	0.13	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
106	0.0	0.01	0.02	6.14e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	3.87e-03	3.08e-03	2.90e-03	49,72,83
	5.2	0.01	0.02	6.39e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.4	0.01	0.02	6.45e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.6	0.01	0.02	6.32e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.8	9.43e-03	0.02	6.01e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	26.0	8.61e-03	0.01	5.51e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	31.2	7.68e-03	0.01	4.83e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.5	6.69e-03	0.01	3.95e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.7	5.71e-03	0.01	2.89e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.9	4.82e-03	0.01	1.64e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.1	4.00e-03	0.01	1.71e-04	65,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	57.3	3.13e-03	0.02	1.55e-03	65,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	62.5	3.08e-03	0.02	3.37e-03	68,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	67.7	4.68e-03	0.02	5.36e-03	68,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.9	6.41e-03	0.03	7.54e-03	68,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	78.1	8.28e-03	0.03	9.90e-03	68,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	83.3	0.01	0.03	0.01	68,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
107	0.0	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	3.23e-03	2.36e-03	2.17e-03	50,73,84
	5.2	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.4	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.6	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.8	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	26.0	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	31.3	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.5	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.7	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.9	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.1	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	57.3	0.0	0.06	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	62.5	0.0	0.06	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	67.7	0.0	0.06	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.9	2.96e-03	0.06	0.0	65,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	78.1	5.54e-03	0.07	0.0	65,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	83.3	7.92e-03	0.07	1.62e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
108	0.0	0.01	0.02	6.14e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	3.87e-03	3.08e-03	2.90e-03	49,72,83
	5.2	0.01	0.02	6.39e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.4	0.01	0.02	6.45e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.6	0.01	0.02	6.32e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.8	9.43e-03	0.02	6.01e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	26.0	8.61e-03	0.01	5.51e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	31.2	7.68e-03	0.01	4.83e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.5	6.69e-03	0.01	3.95e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.7	5.71e-03	0.01	2.89e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.9	4.82e-03	0.01	1.64e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.1	4.00e-03	0.01	1.71e-04	65,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	57.3	3.13e-03	0.02	1.55e-03	65,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	62.5	3.08e-03	0.02	3.37e-03	68,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	67.7	4.68e-03	0.02	5.36e-03	68,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.9	6.41e-03	0.03	7.54e-03	68,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	78.1	8.28e-03	0.03	9.90e-03	68,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	83.3	0.01	0.03	0.01	68,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
109	0.0	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	3.23e-03	2.36e-03	2.17e-03	50,73,84
	5.2	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.4	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.6	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.8	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	26.0	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	31.3	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.5	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.7	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.9	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.1	0.0	0.05	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	57.3	0.0	0.06	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	62.5	0.0	0.06	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	67.7	0.0	0.06	0.0	0,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.9	2.96e-03	0.06	0.0	65,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	78.1	5.54e-03	0.07	0.0	65,66,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	83.3	7.92e-03	0.07	1.62e-03	50,66,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
110	0.0	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	3.67e-04	-4.41e-04	-4.12e-04	50,81,83
	4.6	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	9.3	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	13.9	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	18.6	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.2	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	27.9	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	32.5	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	37.2	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.8	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.5	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.1	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	55.7	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	60.4	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	65.0	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	69.7	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	74.3	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
111	0.0	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-1.66e-03	-1.79e-03	-1.76e-03	58,77,83
	4.9	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	9.9	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	14.8	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	19.7	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	24.6	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.6	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	34.5	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	39.4	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	44.3	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	49.3	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	54.2	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	59.1	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.1	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.3	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	69.0	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	73.9	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	78.8	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
112	0.0	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	3.67e-04	-4.41e-04	-4.12e-04	50,81,83
	4.6	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	9.3	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	13.9	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	18.6	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.2	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	27.9	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	32.5	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	37.2	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.8	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.5	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.1	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	55.7	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	60.4	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	65.0	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	69.7	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	74.3	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
113	0.0	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-1.66e-03	-1.79e-03	-1.76e-03	54,75,83
	4.9	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	9.9	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	14.8	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	19.7	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	24.6	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.6	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	34.5	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	39.4	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	44.3	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	49.3	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	54.2	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	59.1	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	64.1	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.3	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	69.0	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	73.9	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	78.8	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
114	0.0	0.0	0.16	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	4.97e-03	4.91e-03	4.85e-03	66,81,83
	5.1	0.0	0.16	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.2	0.0	0.16	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.3	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.4	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	25.4	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.5	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.6	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	40.7	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	45.8	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	50.9	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	56.0	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	61.1	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.1	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	71.2	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.3	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	81.4	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
115	0.0	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	2.78e-03	2.69e-03	2.62e-03	66,81,83
	5.1	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.2	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.3	0.0	0.13	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.4	0.0	0.13	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	25.4	0.0	0.13	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.5	0.0	0.13	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	35.6	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	40.7	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	45.8	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	50.9	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	56.0	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	61.1	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.1	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	71.2	0.0	0.11	0.0	0,64,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.3	0.0	0.11	0.0	0,64,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	81.4	0.0	0.12	0.0	0,64,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
116	0.0	0.0	0.10	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	1.29e-03	1.14e-03	1.04e-03	66,81,83
	5.1	0.0	0.09	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.2	0.0	0.09	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.3	0.0	0.09	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.3	0.0	0.08	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	25.4	0.0	0.08	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.5	0.0	0.08	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.6	0.0	0.07	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	40.7	0.0	0.07	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	45.8	0.0	0.07	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	50.9	0.0	0.07	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	56.0	0.0	0.07	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	61.0	0.0	0.07	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.1	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	71.2	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.3	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	81.4	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
117	0.0	4.43e-03	0.04	3.71e-03	65,62,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	6.13e-04	4.56e-04	3.46e-04	66,81,83
	3.7	2.45e-03	0.03	0.0	65,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	7.4	1.96e-03	0.03	0.0	50,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.0	3.32e-03	0.03	0.0	50,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	14.7	5.32e-03	0.02	0.0	50,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	18.4	7.38e-03	0.02	0.0	50,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	22.1	9.31e-03	0.02	0.0	50,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	25.8	0.01	0.02	0.0	50,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	0.01	0.03	2.90e-03	50,62,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	33.1	0.01	0.03	5.09e-03	50,62,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.8	0.02	0.03	6.87e-03	50,62,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	40.5	0.02	0.03	8.43e-03	50,62,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	44.2	0.02	0.04	9.83e-03	50,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.9	0.02	0.04	0.01	50,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.5	0.02	0.04	0.01	50,58,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	55.2	0.02	0.04	0.01	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.9	0.02	0.04	0.01	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
118	0.0	0.0	0.16	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	4.97e-03	4.91e-03	4.85e-03	66,81,83
	5.1	0.0	0.16	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.2	0.0	0.16	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.3	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.4	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	25.4	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.5	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.6	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	40.7	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	45.8	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	50.9	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	56.0	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	61.1	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.1	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	71.2	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.3	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	81.4	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
119	0.0	0.0	0.15	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	2.78e-03	2.69e-03	2.62e-03	66,81,83
	5.1	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.2	0.0	0.14	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.3	0.0	0.13	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.4	0.0	0.13	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	25.4	0.0	0.13	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.5	0.0	0.13	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.6	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	40.7	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	45.8	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	50.9	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	56.0	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	61.1	0.0	0.12	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.1	0.0	0.11	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	71.2	0.0	0.11	0.0	0,64,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.3	0.0	0.11	0.0	0,64,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	81.4	0.0	0.12	0.0	0,64,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

120	0.0	0.0	0.10	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	1.29e-03	1.14e-03	1.04e-03	66,81,83
	5.1	0.0	0.09	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.2	0.0	0.09	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.3	0.0	0.09	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.3	0.0	0.08	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	25.4	0.0	0.08	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.5	0.0	0.08	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.6	0.0	0.07	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	40.7	0.0	0.07	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	45.8	0.0	0.07	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	50.9	0.0	0.07	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	56.0	0.0	0.07	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	61.0	0.0	0.07	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.1	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	71.2	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	76.3	0.0	0.06	0.0	0,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	81.4	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
121	0.0	4.43e-03	0.04	3.71e-03	65,62,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	6.13e-04	4.56e-04	3.46e-04	66,81,83
	3.7	2.45e-03	0.03	0.0	65,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	7.4	1.96e-03	0.03	0.0	50,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.0	3.32e-03	0.03	0.0	50,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	14.7	5.32e-03	0.02	0.0	50,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	18.4	7.38e-03	0.02	0.0	50,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	22.1	9.31e-03	0.02	0.0	50,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	25.8	0.01	0.02	0.0	50,62,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.4	0.01	0.03	2.90e-03	50,62,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	33.1	0.01	0.03	5.09e-03	50,62,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.8	0.02	0.03	6.87e-03	50,62,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	40.5	0.02	0.03	8.43e-03	50,62,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	44.2	0.02	0.04	9.83e-03	50,54,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.9	0.02	0.04	0.01	50,54,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.5	0.02	0.04	0.01	50,54,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	55.2	0.02	0.04	0.01	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.9	0.02	0.04	0.01	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
122	0.0	0.07	0.10	0.06	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.06	-0.05	-0.04	49,72,83
	37.5	0.07	0.10	0.06	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	44.4	0.06	0.08	0.05	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	49.8	0.05	0.07	0.04	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	88.8	0.01	0.02	0.01	65,64,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	133.2	0.06	0.09	0.06	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	133.2	0.06	0.09	0.06	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	177.6	0.09	0.14	0.09	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	216.5	0.10	0.15	0.10	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	222.0	0.10	0.15	0.10	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	266.4	0.10	0.14	0.09	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	290.8	0.08	0.12	0.08	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	310.8	0.07	0.10	0.06	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	355.2	0.02	0.03	0.02	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	365.2	7.96e-03	0.01	6.25e-03	50,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	399.6	0.05	0.07	0.04	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	431.5	0.10	0.15	0.10	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	444.0	0.10	0.15	0.10	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
125	0.0	0.50	0.60	0.57	49,49,83	0.19	0.18	0.17	49,72,83	-0.96	-0.89	-0.83	49,72,83
	12.5	0.50	0.60	0.57	49,49,83	0.19	0.18	0.17	49,72,83				
	27.8	0.36	0.43	0.42	49,49,83	0.12	0.12	0.11	49,72,83				
	55.5	0.14	0.17	0.16	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	83.2	0.05	0.06	0.05	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	111.0	0.21	0.25	0.23	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	138.8	0.33	0.39	0.37	50,50,84	0.10	0.10	0.09	50,73,84				
	166.5	0.42	0.50	0.47	50,49,84	0.14	0.14	0.13	49,72,83				
	194.2	0.47	0.56	0.53	50,49,84	0.17	0.16	0.16	49,72,83				
	222.0	0.49	0.59	0.56	50,49,84	0.18	0.17	0.17	49,72,83				
	249.8	0.48	0.57	0.54	49,49,83	0.17	0.17	0.16	49,72,83				
	277.5	0.44	0.52	0.49	49,49,83	0.15	0.15	0.14	49,72,83				
	305.2	0.36	0.42	0.40	49,49,83	0.11	0.11	0.11	49,72,83				
	333.0	0.24	0.29	0.28	49,49,83	0.07	0.07	0.0	49,72,0				
	360.8	0.09	0.11	0.11	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	388.5	0.09	0.11	0.09	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	416.2	0.30	0.36	0.33	50,50,84	0.09	0.09	0.08	50,73,84				
	431.5	0.44	0.52	0.48	50,50,84	0.15	0.15	0.14	50,73,84				
	444.0	0.44	0.52	0.48	50,50,84	0.15	0.15	0.14	50,73,84				
126	0.0	0.50	0.60	0.57	49,49,83	0.19	0.18	0.17	49,72,83	-0.96	-0.89	-0.83	49,72,83
	12.5	0.50	0.60	0.57	49,49,83	0.19	0.18	0.17	49,72,83				
	27.8	0.36	0.43	0.42	49,49,83	0.12	0.12	0.11	49,72,83				
	55.5	0.14	0.17	0.16	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	83.2	0.05	0.06	0.05	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	111.0	0.21	0.25	0.23	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	138.8	0.33	0.39	0.37	50,50,84	0.10	0.10	0.09	50,73,84				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	166.5	0.42	0.50	0.47	50,49,84	0.14	0.14	0.13	49,72,83				
	194.2	0.47	0.56	0.53	50,49,84	0.17	0.16	0.16	49,72,83				
	222.0	0.49	0.59	0.56	50,49,84	0.18	0.17	0.17	49,72,83				
	249.8	0.48	0.57	0.54	49,49,83	0.17	0.17	0.16	49,72,83				
	277.5	0.44	0.52	0.49	49,49,83	0.15	0.15	0.14	49,72,83				
	305.2	0.36	0.42	0.40	49,49,83	0.11	0.11	0.11	49,72,83				
	333.0	0.24	0.29	0.28	49,49,83	0.07	0.07	0.0	49,72,0				
	360.8	0.09	0.11	0.11	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	388.5	0.09	0.11	0.09	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	416.2	0.30	0.36	0.33	50,50,84	0.09	0.09	0.08	50,73,84				
	431.5	0.44	0.52	0.48	50,50,84	0.15	0.15	0.14	50,73,84				
	444.0	0.44	0.52	0.48	50,50,84	0.15	0.15	0.14	50,73,84				
127	0.0	0.0	0.03	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	4.04e-03	3.72e-03	3.63e-03	50,73,84
	5.1	0.0	0.03	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.3	0.0	0.03	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.4	0.0	0.03	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.6	0.0	0.03	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	25.7	0.0	0.03	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.9	0.0	0.03	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.0	0.0	0.04	0.0	0,60,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.2	0.0	0.04	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.3	0.0	0.04	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.5	1.55e-03	0.04	0.0	55,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	56.6	3.61e-03	0.04	2.13e-03	55,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	61.7	5.38e-03	0.04	5.05e-03	57,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.9	7.15e-03	0.05	7.55e-03	57,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.0	8.87e-03	0.05	9.90e-03	57,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	77.2	0.01	0.05	0.01	57,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.3	0.01	0.05	0.01	57,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
128	0.0	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	1.51e-03	1.39e-03	1.34e-03	57,76,84
	5.1	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.3	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.4	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.6	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	25.7	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.9	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.0	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.2	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.3	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.5	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	56.6	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	61.8	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.9	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.0	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	77.2	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.3	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
129	0.0	0.02	0.01	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.02	-0.02	-0.02	56,75,83
	7.3	0.02	0.01	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	0.02	0.01	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	14.6	0.02	0.01	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	21.9	0.02	0.01	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.2	0.02	0.01	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.5	0.02	0.01	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	43.8	0.02	0.01	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.1	0.02	0.01	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.4	0.02	9.40e-03	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	65.7	0.01	8.66e-03	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	73.0	0.01	7.90e-03	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	80.3	0.01	7.12e-03	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	87.6	0.01	6.29e-03	0.01	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.9	8.96e-03	5.39e-03	0.01	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	102.2	7.25e-03	4.44e-03	9.33e-03	51,51,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	109.5	8.64e-03	5.19e-03	9.59e-03	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	116.8	0.01	6.43e-03	0.01	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
130	0.0	0.02	0.01	0.02	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-4.39e-03	-4.25e-03	-4.08e-03	54,75,83
	6.1	0.02	0.01	0.02	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.2	0.02	0.01	0.02	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	18.2	0.02	0.01	0.03	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.0	0.02	0.01	0.03	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	24.3	0.02	0.01	0.03	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.4	0.02	0.01	0.03	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.5	0.02	0.01	0.03	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	42.6	0.02	0.01	0.03	56,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	48.7	0.02	0.01	0.03	56,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	54.7	0.02	0.01	0.03	56,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	60.8	0.02	0.01	0.03	56,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.9	0.02	0.01	0.03	56,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	73.0	0.02	0.01	0.03	56,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	79.1	0.02	0.01	0.03	56,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	85.2	0.02	0.01	0.02	56,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	91.2	0.02	0.01	0.02	56,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	97.3	0.02	0.01	0.02	56,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
131	0.0	0.02	0.01	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.02	-0.02	-0.02	60,77,83
	7.3	0.02	0.01	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	0.02	0.01	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	14.6	0.02	0.01	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	21.9	0.02	0.01	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.2	0.02	0.01	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.5	0.02	0.01	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	43.8	0.02	0.01	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.1	0.02	0.01	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.4	0.02	9.40e-03	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	65.7	0.01	8.66e-03	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	73.0	0.01	7.90e-03	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	80.3	0.01	7.13e-03	0.02	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	87.6	0.01	6.29e-03	0.01	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	94.9	8.96e-03	5.40e-03	0.01	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	102.2	7.26e-03	4.45e-03	9.34e-03	51,51,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	109.5	8.64e-03	5.19e-03	9.59e-03	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	116.8	0.01	6.43e-03	0.01	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
132	0.0	5.05e-03	2.81e-03	5.32e-03	69,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.01	0.01	0.01	66,81,83
	4.5	3.62e-03	2.08e-03	4.04e-03	69,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	9.1	2.64e-03	1.57e-03	3.10e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	2.12e-03	1.28e-03	2.44e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	13.6	2.02e-03	1.25e-03	2.24e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	18.1	2.58e-03	1.56e-03	2.50e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	22.7	3.08e-03	1.83e-03	3.19e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	27.2	3.51e-03	2.07e-03	3.80e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	31.7	3.89e-03	2.28e-03	4.35e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.2	4.24e-03	2.47e-03	4.90e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	40.8	4.55e-03	2.64e-03	5.41e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	45.3	4.81e-03	2.78e-03	5.85e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	49.8	4.99e-03	2.87e-03	6.17e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	54.4	5.09e-03	2.92e-03	6.35e-03	65,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.9	5.12e-03	2.93e-03	6.40e-03	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	63.4	5.08e-03	2.89e-03	6.31e-03	53,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	68.0	4.96e-03	2.82e-03	6.07e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.5	4.75e-03	2.71e-03	5.72e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
133	0.0	0.01	5.99e-03	0.01	56,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	3.77e-03	3.17e-03	3.02e-03	49,72,83
	6.1	0.01	6.43e-03	0.01	56,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.2	0.01	6.51e-03	0.01	56,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	0.01	6.50e-03	0.01	56,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	18.2	0.01	6.23e-03	0.01	56,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	24.3	0.01	5.74e-03	0.01	56,57,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.4	9.77e-03	5.48e-03	0.01	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.5	9.05e-03	5.11e-03	0.01	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	42.6	8.15e-03	4.64e-03	9.27e-03	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	48.7	7.13e-03	4.11e-03	8.03e-03	57,57,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	54.7	6.16e-03	3.58e-03	6.69e-03	55,55,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	60.8	5.24e-03	3.08e-03	5.43e-03	55,55,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.9	4.29e-03	2.56e-03	4.22e-03	55,55,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	73.0	3.23e-03	1.97e-03	2.85e-03	55,55,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	79.1	4.06e-03	2.40e-03	4.15e-03	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	85.2	5.68e-03	3.29e-03	5.93e-03	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	91.2	8.25e-03	4.63e-03	8.77e-03	49,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	97.3	0.01	8.99e-03	0.01	49,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
134	0.0	5.05e-03	2.81e-03	5.32e-03	69,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	0.01	0.01	0.01	66,81,83
	4.5	3.62e-03	2.08e-03	4.04e-03	69,69,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	9.1	2.64e-03	1.57e-03	3.10e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.5	2.12e-03	1.28e-03	2.44e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	13.6	2.02e-03	1.25e-03	2.24e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	18.1	2.58e-03	1.56e-03	2.50e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	22.7	3.08e-03	1.83e-03	3.19e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	27.2	3.51e-03	2.07e-03	3.80e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	31.7	3.89e-03	2.28e-03	4.35e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.2	4.24e-03	2.47e-03	4.90e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	40.8	4.55e-03	2.64e-03	5.41e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	45.3	4.81e-03	2.78e-03	5.85e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	49.8	4.99e-03	2.87e-03	6.17e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	54.4	5.09e-03	2.92e-03	6.35e-03	65,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	58.9	5.12e-03	2.93e-03	6.40e-03	65,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	63.4	5.08e-03	2.89e-03	6.31e-03	53,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	68.0	4.96e-03	2.82e-03	6.07e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.5	4.75e-03	2.71e-03	5.72e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
135	0.0	4.29e-03	0.04	3.73e-03	67,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.02	-0.02	-0.02	56,75,83
	7.5	8.02e-04	0.04	0.0	67,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	14.9	0.0	0.03	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	22.4	0.0	0.03	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.8	0.0	0.03	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	37.3	4.92e-04	0.03	0.0	67,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	44.7	2.32e-03	0.03	0.0	67,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.2	3.32e-03	0.03	0.0	67,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	59.7	3.90e-03	0.03	0.0	67,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	67.1	4.13e-03	0.03	2.16e-04	67,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	74.6	4.02e-03	0.03	0.0	67,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.0	3.56e-03	0.03	0.0	67,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	89.5	2.71e-03	0.03	0.0	67,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	97.0	1.28e-03	0.03	0.0	67,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	104.4	0.0	0.03	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	106.8	0.0	0.03	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	111.9	0.0	0.02	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	119.3	0.0	0.03	0.0	0,64,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
136	0.0	0.02	0.01	0.02	56,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-1.92e-03	-1.89e-03	-1.82e-03	54,75,83
	5.1	0.02	0.01	0.02	56,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.3	0.02	0.01	0.02	56,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.4	0.02	0.01	0.02	56,56,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.6	0.02	0.01	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	25.7	0.02	0.01	0.03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.9	0.02	0.01	0.03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.0	0.02	0.01	0.03	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.2	0.02	0.01	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.3	0.02	0.01	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.5	0.02	0.01	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	56.6	0.02	0.01	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	61.8	0.02	0.01	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.9	0.02	0.01	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.0	0.02	0.01	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	77.2	0.02	9.93e-03	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.3	0.02	9.45e-03	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
137	0.0	4.29e-03	0.04	3.74e-03	67,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.02	-0.02	-0.02	60,77,83
	7.5	8.12e-04	0.04	0.0	67,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	14.9	0.0	0.03	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	22.4	0.0	0.03	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.8	0.0	0.03	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	37.3	4.93e-04	0.03	0.0	67,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	44.7	2.32e-03	0.03	0.0	67,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	52.2	3.32e-03	0.03	0.0	67,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	59.7	3.90e-03	0.03	0.0	67,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	67.1	4.13e-03	0.03	2.23e-04	67,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	74.6	4.02e-03	0.03	0.0	67,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.0	3.56e-03	0.03	0.0	67,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	89.5	2.71e-03	0.03	0.0	67,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	97.0	1.28e-03	0.03	0.0	67,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	104.4	0.0	0.03	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	106.8	0.0	0.03	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	111.9	0.0	0.02	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	119.3	0.0	0.03	0.0	0,64,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
138	0.0	4.33e-03	2.63e-03	5.18e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	7.67e-03	7.42e-03	7.02e-03	66,81,83
	3.0	4.68e-03	2.82e-03	5.69e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	5.9	5.02e-03	3.01e-03	6.16e-03	53,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	8.9	5.38e-03	3.21e-03	6.61e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.9	5.71e-03	3.39e-03	7.01e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	14.8	6.01e-03	3.56e-03	7.38e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.8	6.28e-03	3.71e-03	7.72e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.8	6.53e-03	3.85e-03	8.01e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.8	6.76e-03	3.97e-03	8.28e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	26.7	6.95e-03	4.08e-03	8.51e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.7	7.16e-03	4.18e-03	8.71e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	32.7	7.35e-03	4.29e-03	8.88e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.0	7.49e-03	4.36e-03	8.99e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.6	7.52e-03	4.38e-03	9.01e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	38.6	7.66e-03	4.46e-03	9.11e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.6	7.78e-03	4.52e-03	9.17e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	44.5	7.86e-03	4.57e-03	9.18e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.5	7.91e-03	4.59e-03	9.16e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
139	0.0	0.0	0.03	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	2.48e-03	2.11e-03	2.01e-03	49,72,83
	5.1	0.0	0.03	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.3	0.0	0.03	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.4	0.0	0.03	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.6	0.0	0.03	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	25.7	0.0	0.03	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.9	0.0	0.03	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.0	0.0	0.04	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.2	0.0	0.04	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	46.3	0.0	0.04	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.5	0.0	0.04	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	56.6	0.0	0.04	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	61.8	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.9	2.72e-04	0.05	0.0	55,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.0	3.39e-03	0.05	9.44e-04	55,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	77.2	5.72e-03	0.06	5.35e-03	55,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.3	8.11e-03	0.06	8.77e-03	57,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
140	0.0	4.33e-03	2.63e-03	5.18e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	7.67e-03	7.42e-03	7.02e-03	66,81,83
	3.0	4.68e-03	2.82e-03	5.69e-03	63,63,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	5.9	5.02e-03	3.01e-03	6.16e-03	53,65,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	8.9	5.38e-03	3.21e-03	6.61e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	11.9	5.71e-03	3.39e-03	7.01e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	14.8	6.01e-03	3.56e-03	7.38e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	17.8	6.28e-03	3.71e-03	7.72e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.8	6.53e-03	3.85e-03	8.01e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	23.8	6.76e-03	3.97e-03	8.28e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	26.7	6.95e-03	4.08e-03	8.51e-03	53,53,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	29.7	7.16e-03	4.18e-03	8.71e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	32.7	7.35e-03	4.29e-03	8.88e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.0	7.49e-03	4.36e-03	8.99e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	35.6	7.52e-03	4.38e-03	9.01e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	38.6	7.66e-03	4.46e-03	9.11e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.6	7.78e-03	4.52e-03	9.17e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	44.5	7.86e-03	4.57e-03	9.18e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	47.5	7.91e-03	4.59e-03	9.16e-03	50,50,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
141	0.0	3.12e-03	0.01	4.02e-03	59,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.02	-0.02	-0.02	56,75,83
	7.6	4.82e-03	0.02	6.19e-03	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.2	6.20e-03	0.02	7.94e-03	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	22.8	7.25e-03	0.02	9.29e-03	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.3	8.00e-03	0.02	0.01	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	37.9	8.44e-03	0.02	0.01	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	45.5	8.59e-03	0.02	0.01	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	53.1	8.42e-03	0.02	0.01	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	60.7	7.96e-03	0.02	0.01	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	68.3	7.20e-03	0.02	9.02e-03	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	75.8	6.12e-03	0.02	7.58e-03	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	83.4	4.77e-03	0.01	5.74e-03	67,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	91.0	3.15e-03	9.79e-03	3.47e-03	67,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	98.6	1.12e-03	0.01	7.06e-04	67,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	106.2	2.85e-03	0.02	2.63e-03	65,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	113.8	5.50e-03	0.02	6.11e-03	65,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	121.3	8.43e-03	0.03	9.93e-03	65,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
142	0.0	3.10e-03	0.01	4.00e-03	55,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-0.02	-0.02	-0.02	60,77,83
	7.6	4.80e-03	0.02	6.17e-03	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.2	6.18e-03	0.02	7.92e-03	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	22.8	7.24e-03	0.02	9.27e-03	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.3	7.99e-03	0.02	0.01	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	37.9	8.43e-03	0.02	0.01	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	45.5	8.58e-03	0.02	0.01	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	53.1	8.42e-03	0.02	0.01	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	60.7	7.96e-03	0.02	0.01	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	68.3	7.19e-03	0.02	9.01e-03	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	75.8	6.12e-03	0.02	7.58e-03	51,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	83.4	4.77e-03	0.01	5.74e-03	67,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	91.0	3.15e-03	9.77e-03	3.47e-03	67,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	98.6	1.12e-03	0.01	7.09e-04	67,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	106.2	2.85e-03	0.02	2.63e-03	65,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	113.8	5.49e-03	0.02	6.11e-03	65,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	121.3	8.42e-03	0.03	9.92e-03	65,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
143	0.0	0.02	9.33e-03	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-6.28e-04	-6.06e-04	-5.74e-04	54,75,83
	5.1	0.02	9.64e-03	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.3	0.02	9.90e-03	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.4	0.02	0.01	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.6	0.02	0.01	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	25.7	0.02	0.01	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.9	0.02	0.01	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.0	0.02	0.01	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.2	0.02	0.01	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.3	0.02	0.01	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.5	0.02	0.01	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	56.6	0.02	0.01	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	61.7	0.02	9.87e-03	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.9	0.02	9.60e-03	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.0	0.02	9.28e-03	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	77.2	0.02	8.92e-03	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.3	0.01	8.50e-03	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
144	0.0	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	9.19e-04	7.82e-04	7.46e-04	49,72,83

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

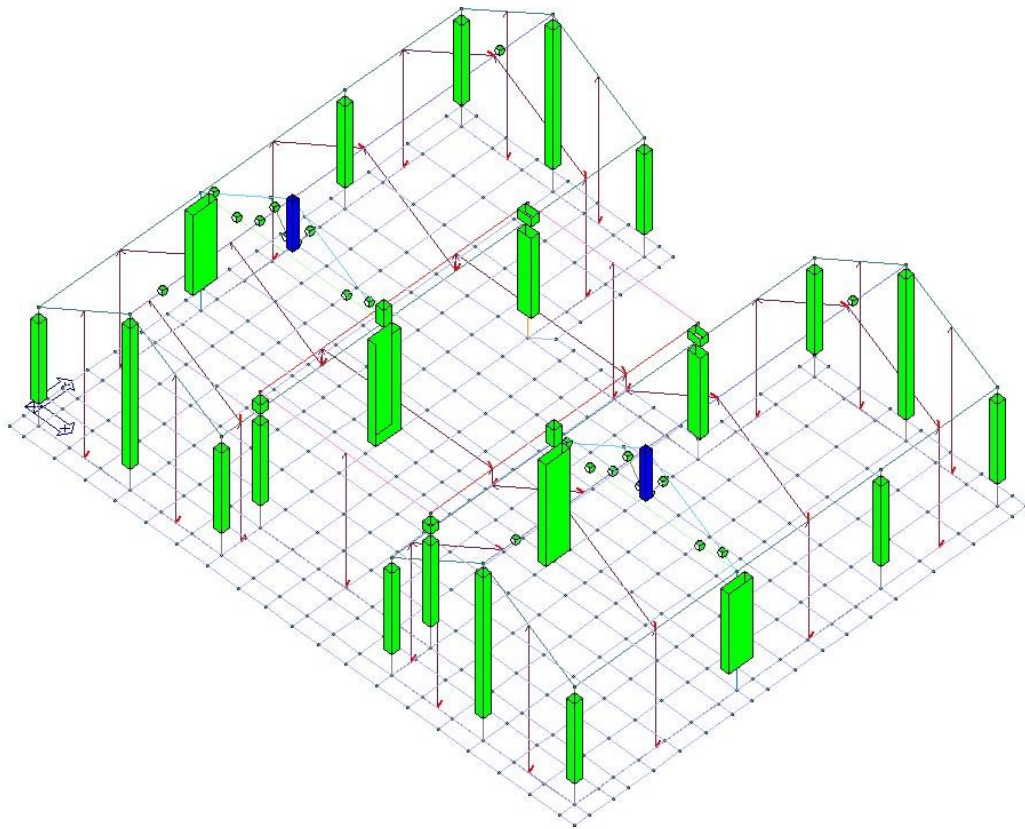
	5.1	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.3	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.4	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.6	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	25.7	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.9	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.0	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.2	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.3	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.5	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	56.6	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	61.7	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.9	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.0	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	77.2	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.3	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
145	0.0	0.01	8.32e-03	0.02	54,54,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	6.28e-04	6.06e-04	5.74e-04	58,77,83
	5.1	0.01	8.70e-03	0.02	62,62,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.3	0.02	9.04e-03	0.02	62,62,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.4	0.02	9.33e-03	0.02	62,62,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.6	0.02	9.58e-03	0.02	62,62,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	25.7	0.02	9.80e-03	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.9	0.02	9.97e-03	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.0	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.2	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.3	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.5	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	56.6	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	61.7	0.02	1.00e-02	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.9	0.02	9.83e-03	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.0	0.02	9.61e-03	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	77.2	0.02	9.35e-03	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.3	0.02	9.04e-03	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
146	0.0	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-9.19e-04	-7.82e-04	-7.46e-04	49,72,83
	5.1	0.0	0.10	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.3	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.4	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.6	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	25.7	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.9	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.0	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.2	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.3	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.5	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	56.6	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	61.7	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.9	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.0	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	77.2	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.3	0.0	0.09	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
147	0.0	0.02	8.99e-03	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	1.92e-03	1.89e-03	1.82e-03	58,77,83
	5.1	0.02	9.47e-03	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.3	0.02	9.90e-03	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.4	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.6	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	25.7	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.9	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.0	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.2	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.3	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.5	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	56.6	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	61.8	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.9	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.0	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	77.2	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.3	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
148	0.0	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-2.48e-03	-2.11e-03	-2.01e-03	49,72,83
	5.1	0.0	0.08	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	10.3	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	15.4	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	20.6	0.0	0.07	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	25.7	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.9	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.0	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	41.2	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	46.3	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	51.5	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	56.6	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	61.8	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.9	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	72.0	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	77.2	0.0	0.05	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	82.3	0.0	0.06	0.0	0,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
149	0.0	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	4.39e-03	4.25e-03	4.08e-03	58,77,83
	6.1	0.02	0.01	0.02	58,58,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.2	0.02	0.01	0.02	60,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	18.2	0.02	0.01	0.02	60,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	24.3	0.02	0.01	0.03	60,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.4	0.02	0.01	0.03	60,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.5	0.02	0.01	0.03	60,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	42.6	0.02	0.01	0.03	60,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	48.7	0.02	0.01	0.03	60,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	54.7	0.02	0.01	0.03	60,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	60.8	0.02	0.01	0.03	60,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.9	0.02	0.01	0.03	60,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	73.0	0.02	0.01	0.03	60,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	77.3	0.02	0.01	0.02	60,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	79.1	0.02	0.01	0.02	60,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	85.2	0.02	0.01	0.02	60,60,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	91.2	0.02	0.01	0.02	61,61,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	97.3	0.02	0.01	0.02	61,61,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
150	0.0	8.70e-03	0.04	0.01	60,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0	-3.77e-03	-3.17e-03	-3.02e-03	49,72,83
	6.1	5.79e-03	0.03	6.39e-03	60,49,83	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	12.2	2.94e-03	0.02	2.42e-03	61,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	18.2	2.53e-05	0.02	0.0	59,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	24.3	1.39e-04	0.01	0.0	59,56,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	30.4	2.41e-03	0.01	0.0	59,49,0	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	36.5	4.07e-03	0.02	1.62e-03	59,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	42.6	5.48e-03	0.02	4.14e-03	59,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	48.7	6.68e-03	0.03	5.91e-03	59,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	54.7	7.67e-03	0.03	7.28e-03	59,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	60.8	8.44e-03	0.03	8.31e-03	59,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	66.9	9.00e-03	0.03	9.02e-03	59,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	73.0	9.42e-03	0.03	9.44e-03	61,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	79.1	9.69e-03	0.03	9.56e-03	61,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	84.8	9.75e-03	0.03	9.40e-03	61,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	85.2	9.75e-03	0.03	9.39e-03	61,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	91.2	9.60e-03	0.03	8.92e-03	61,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
	97.3	9.23e-03	0.03	8.14e-03	61,49,84	0.0	0.0	0.0	0,0,0				
Trave		rRfck	rRfyk	rPfck		wR	wF	wP		dR	dF	dP	
		0.50	0.60	0.57		0.19	0.18	0.17		-0.96 0.03	-0.89 0.02	-0.83 0.02	

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

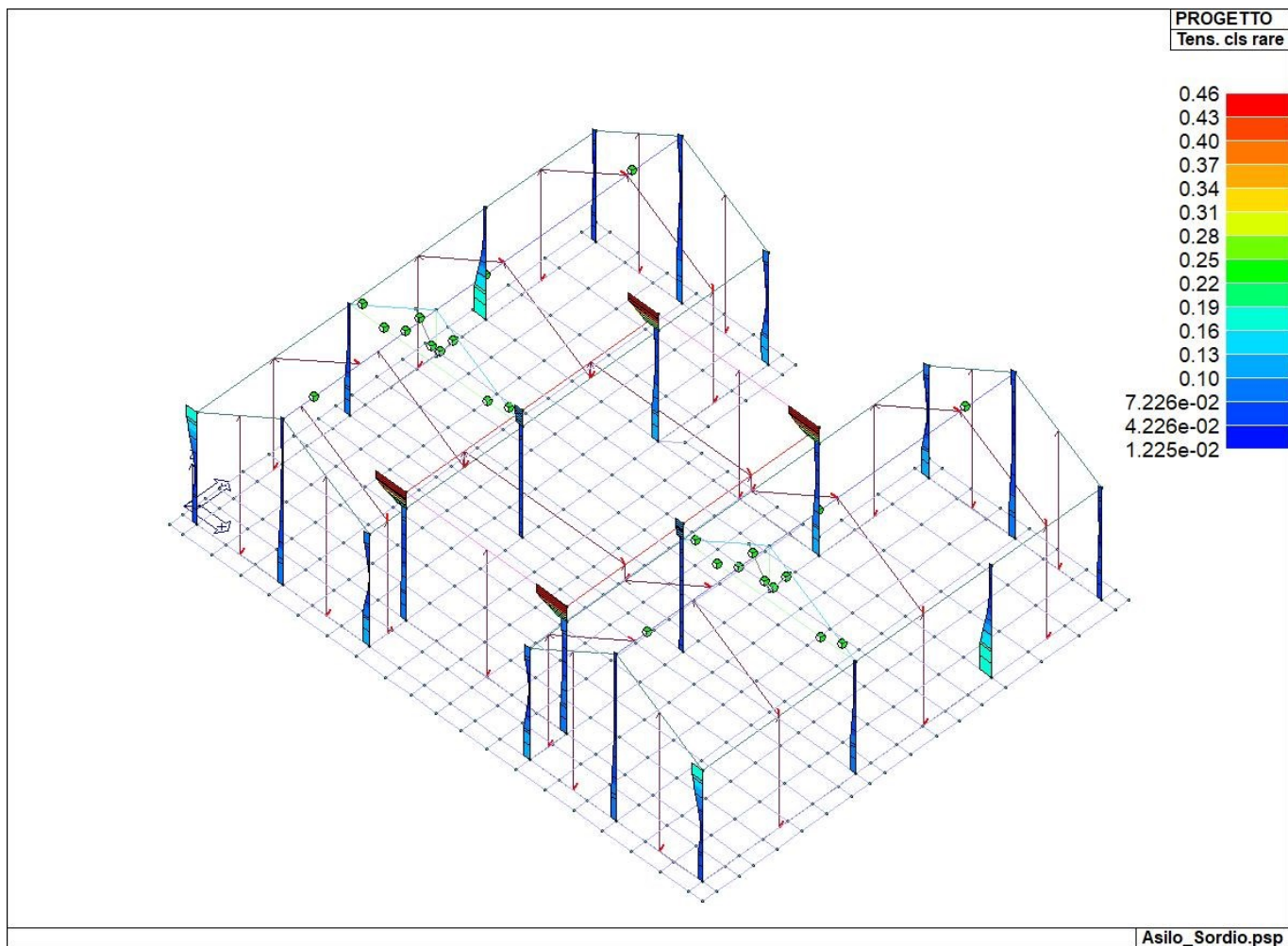
PROGETTO
Stato verif. SLE



Asilo_Sordio.psp

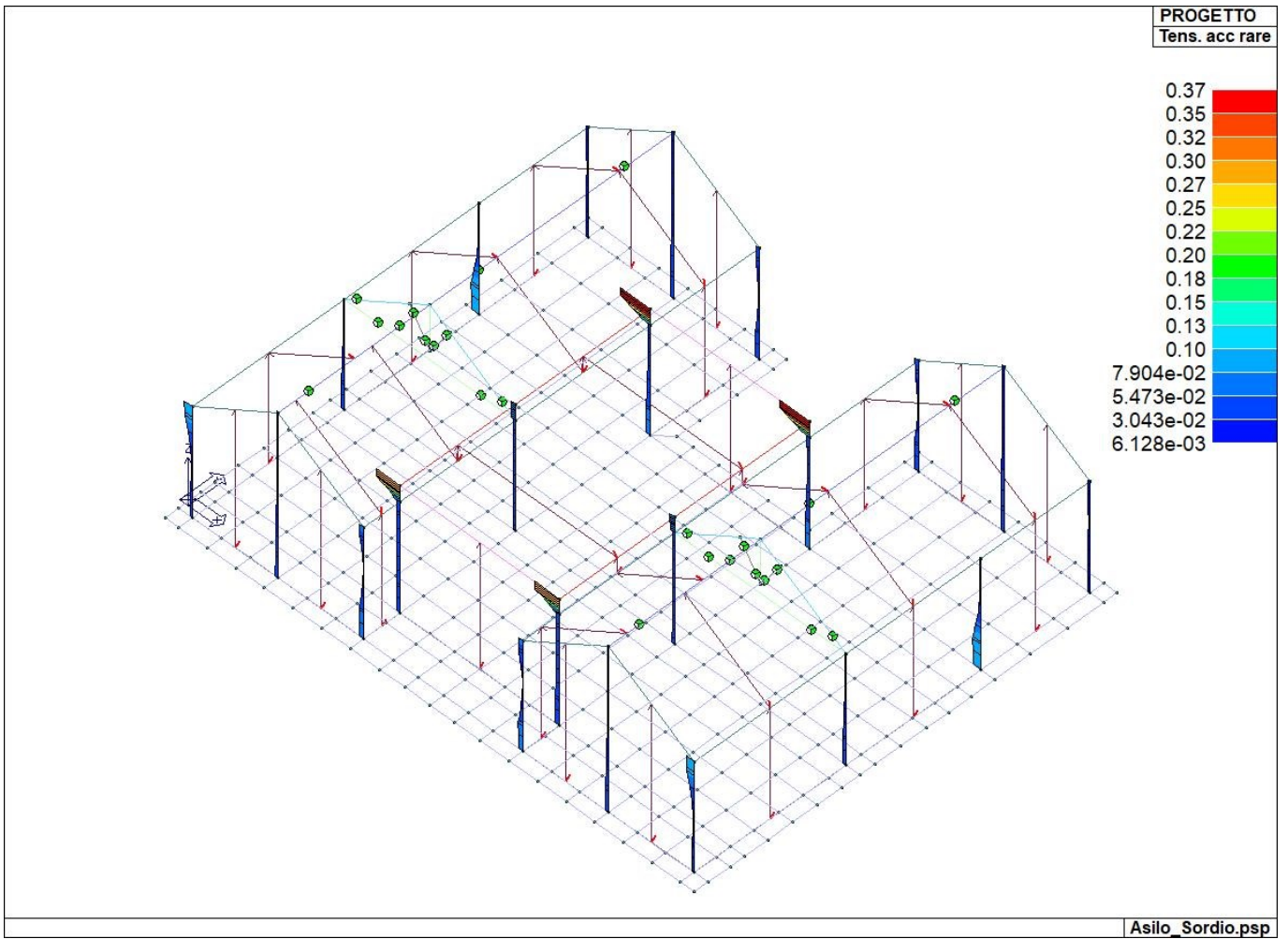
71_CA_PIL_36_Stato verif SLE

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



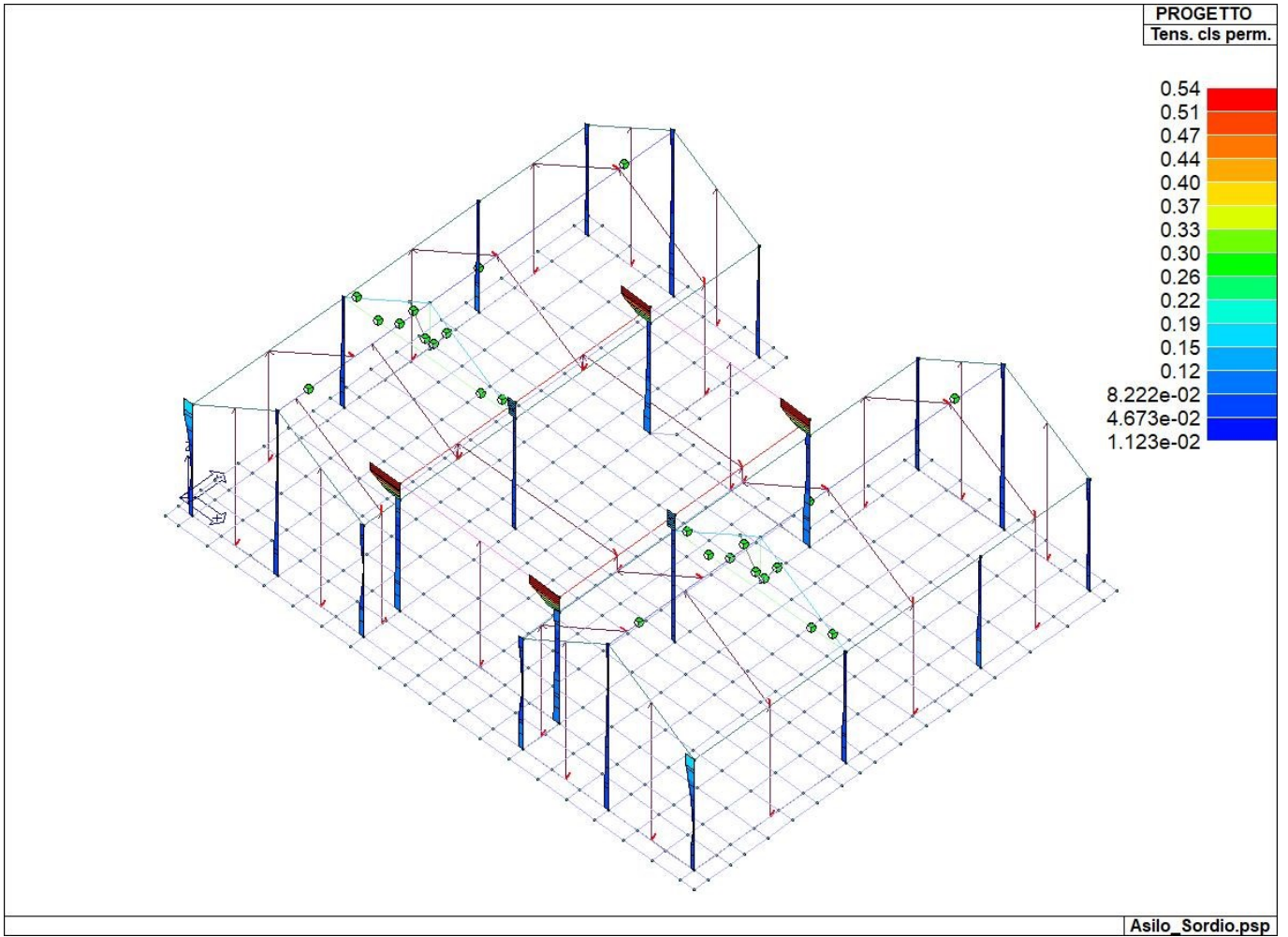
71_CA_PIL_37_Tens cls rare

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



71_CA_PIL_38_Tens acc rare

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

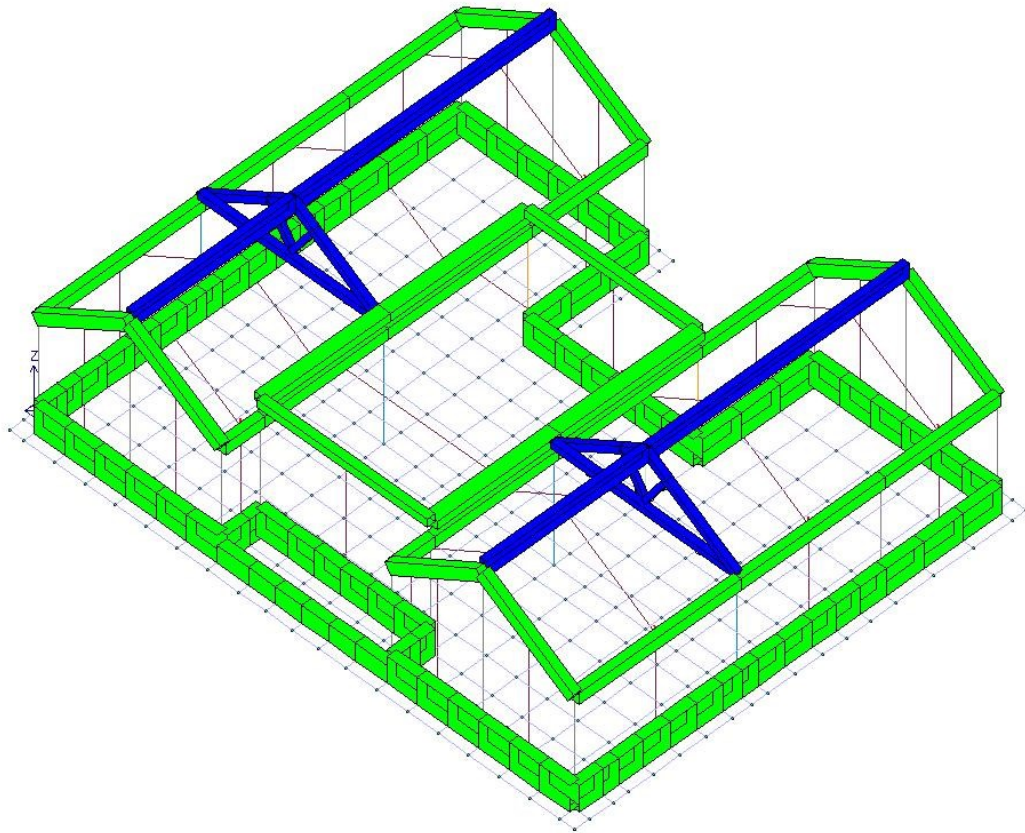


71_CA_PIL_39_Tens cls perm

Asilo_Sordio.psp

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

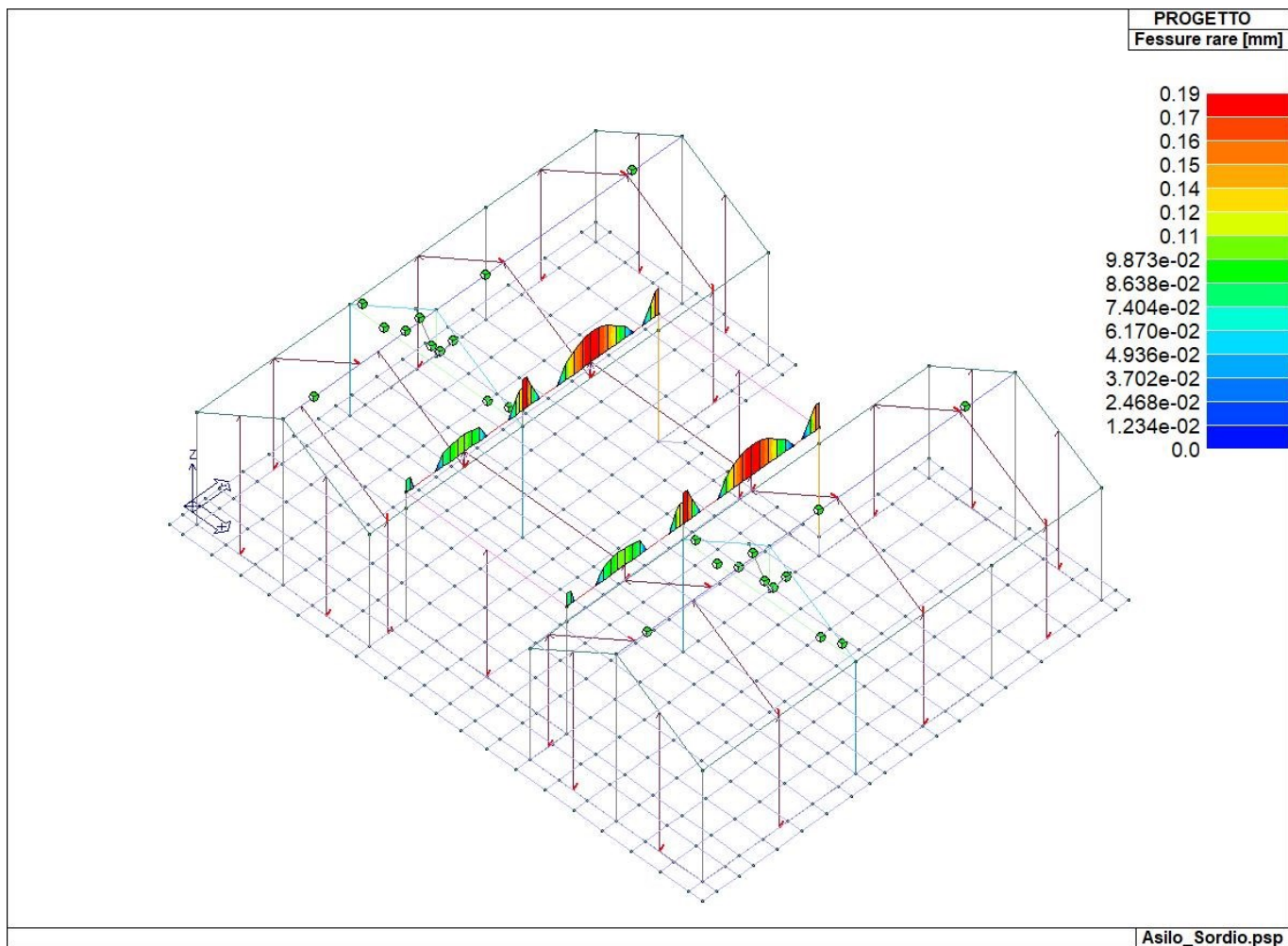
PROGETTO
Stato verif. SLE



Asilo_Sordio.psp

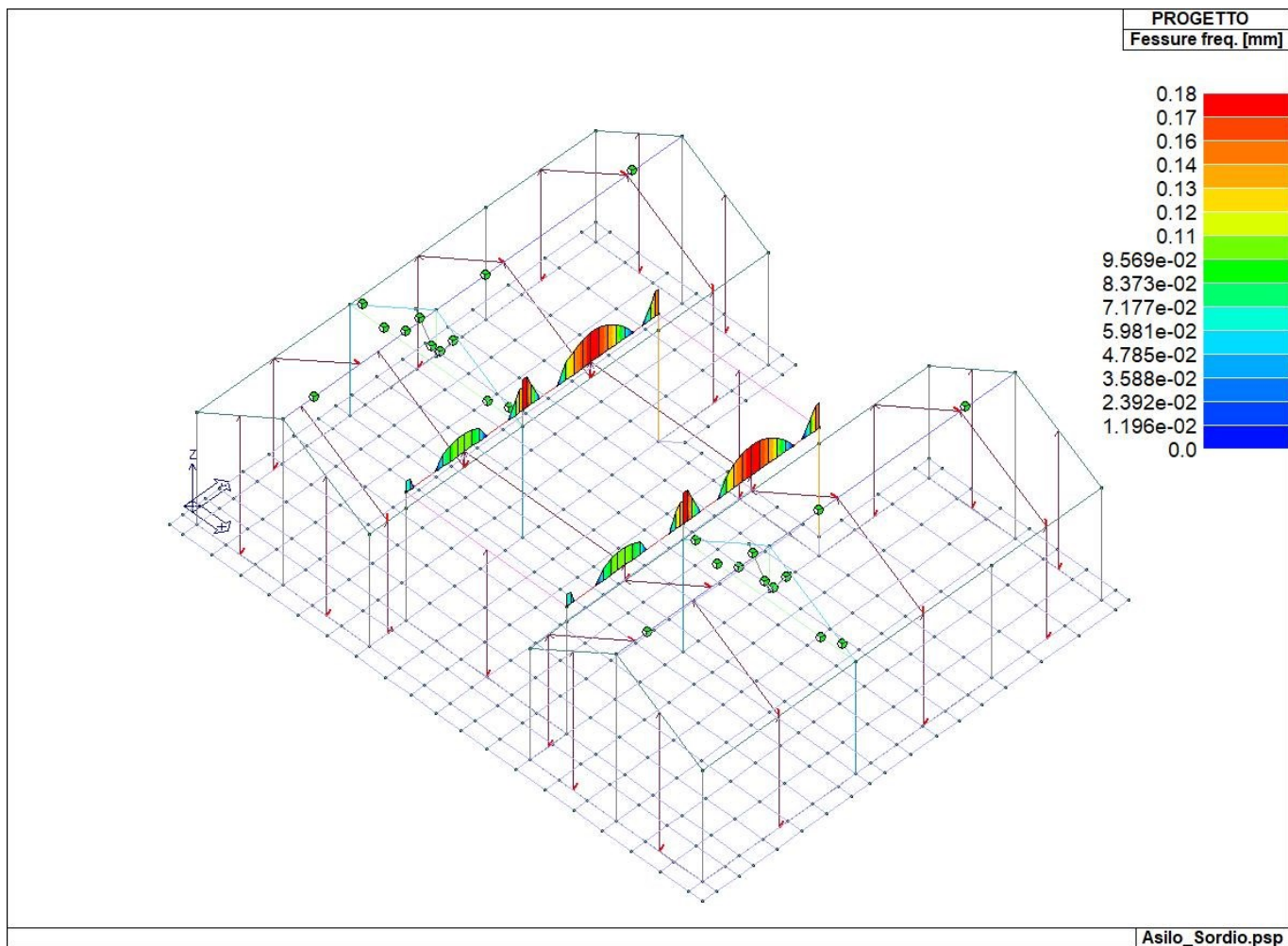
71_CA_TRV_19_Stato verif SLE

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



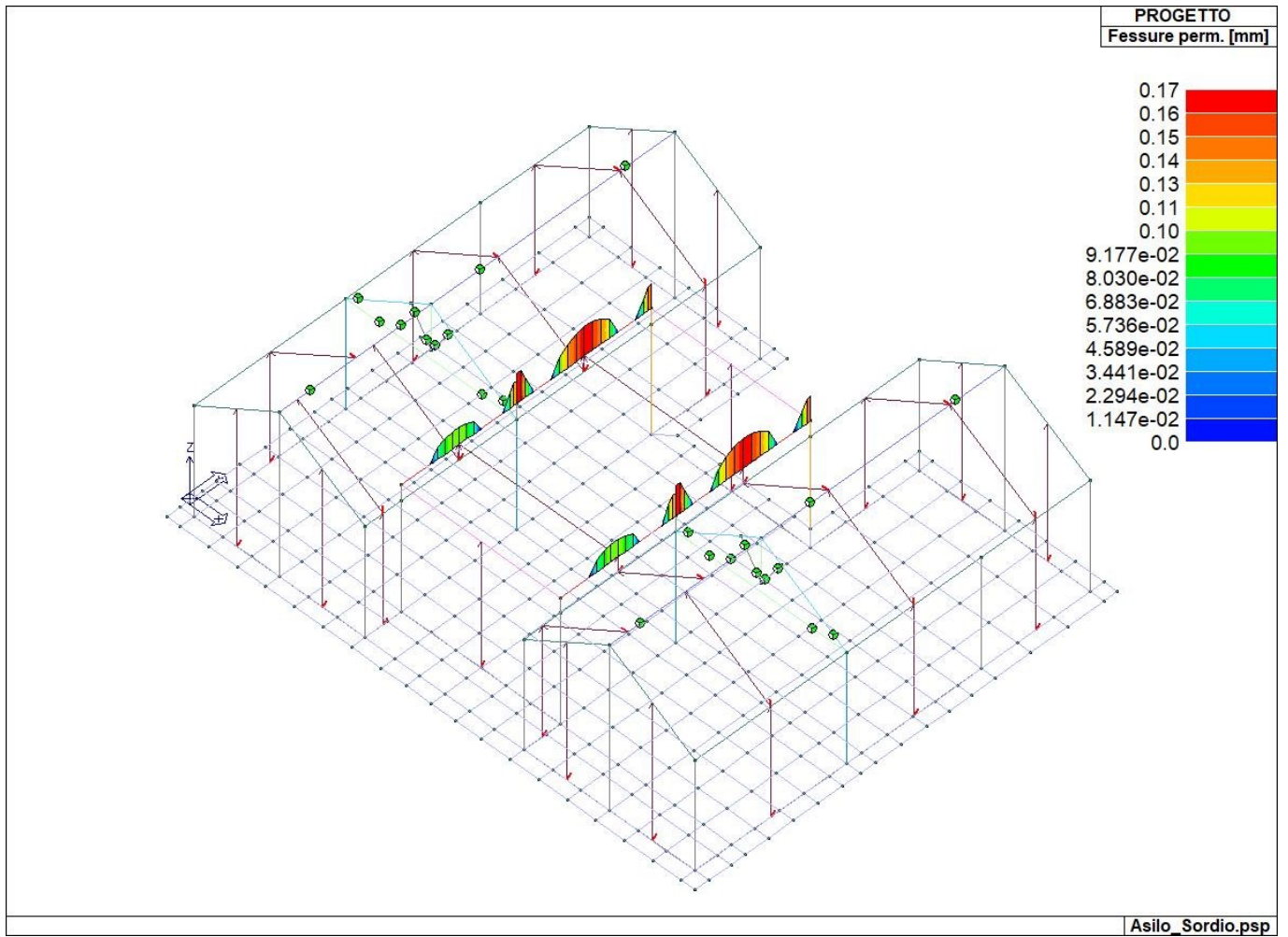
71_CA_TRV_20_Fessure rare

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



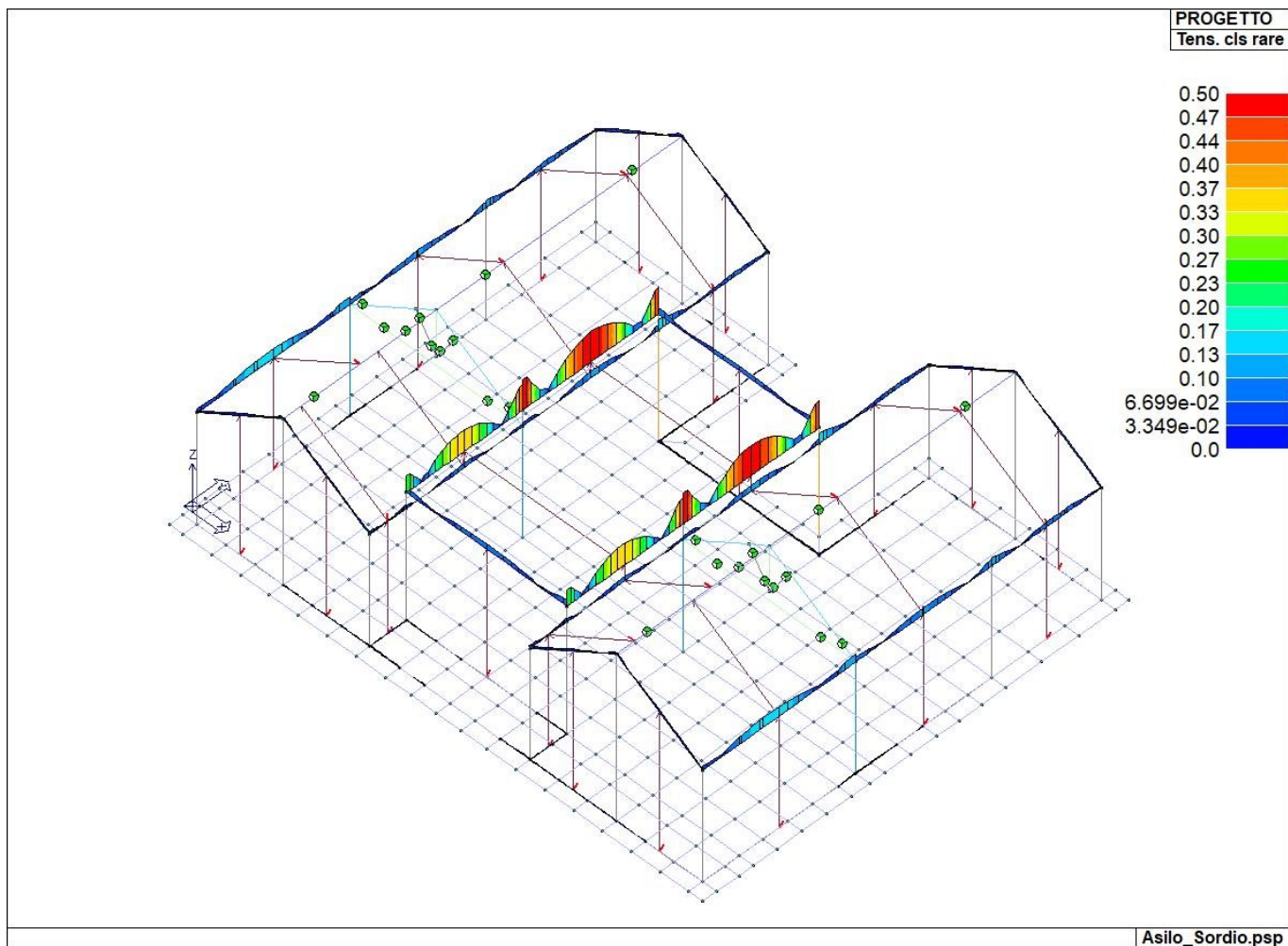
71_CA_TRV_21_Fessure freq

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



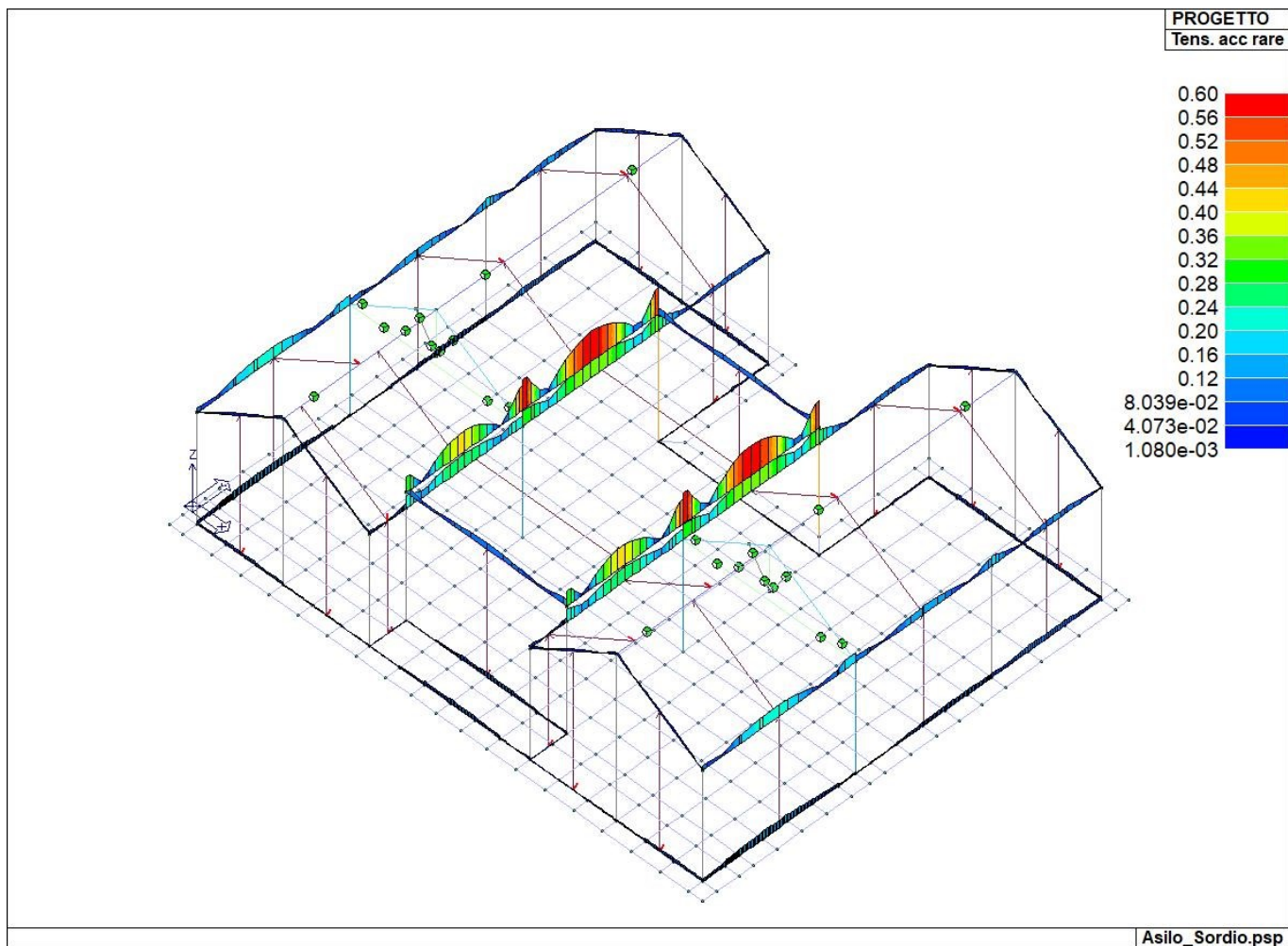
71_CA_TRV_22_Fessure perm

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

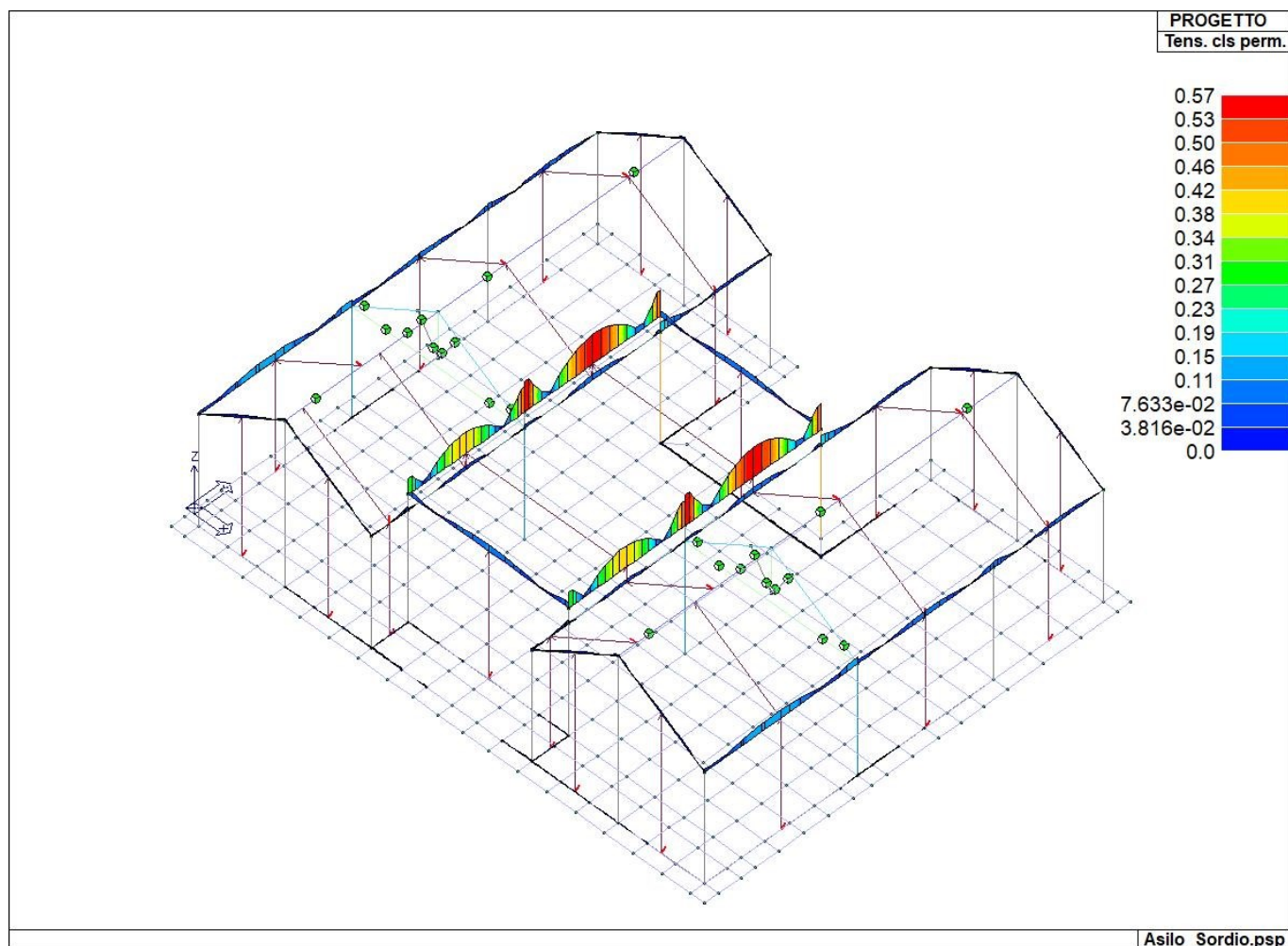


71_CA_TRV_23_Tens cls rare

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



71_CA_TRV_24_Tens acc rare



71_CA_TRV_25_Tens cls perm

2.6 VERIFICHE S.L. ELEMENTI IN LEGNO

Il programma consente la verifica dei seguenti tipi di elementi:

1. Aste
2. Travi
3. Pilastr

L'esito delle verifiche è espresso con un codice come di seguito indicato:

ok: verifica con esito positivo

NV: verifica con esito negativo

Le verifiche sono condotte in ottemperanza alle NTC 17 Gennaio 2018, oppure seguendo le indicazioni analitiche riportate nella norma tecnica UNI EN 1995-1-1:2005 "Eurocodice 5 - Progettazione delle strutture di legno - Parte 1-1: Regole generali - Regole comuni e regole per gli edifici" ; in particolare le verifiche effettuate sono riconducibili ai punti:

NTC 2018

- 4.4.8 Stati limite ultimi
- 4.4.8.1.7 Tensoflessione
- 4.4.8.1.8 Pressoflessione
- 4.4.8.1.11 Taglio e torsione
- 4.4.8.2.1 Elementi inflessi
- 4.4.8.2.2 Elementi compressi

EC5

- 2.2.2 Ultimate limit states
- 2.2.3 Serviceability limit states
- 2.4.1 Design value of material property
- 2.4.3 Design resistances
- 3.1.3 Strength modification (k_{mod})
- 3.1.4 Deformation modification (k_{def})
- 6. Ultimate limit states
- 6.2 Design of cross-sections subjected to combined stresses
- 6.3 Stability of members

Simbologia adottata nelle tabelle di verifica

Le verifiche effettuate ai sensi delle NTC 2018 sono dettagliatamente riportate come da tabella seguente:

Elem.	Numero dell'elemento
Tipo	Codice di individuazione del tipo di elemento: Trave (T), Pilastro (P), Asta (A)
Stato	Codice della verifica: ok verificato, NV non verificato
Note	Numero della sezione (s) e del materiale (m) dell'archivio
Ver N+/M	Verifica come da formule 4.4.6a e 4.4.6b per tensoflessione, con i valori di k_m definiti nel par. 4.4.8.1.6
Ver N-/M	Verifica come da formule 4.4.7a e 4.4.7b per pressoflessione, con i valori di k_m definiti nel par. 4.4.8.1.6
Ver V/T	Verifica come da formula 4.4.10 (taglio torsione) con interazione ottenuta per quadratura del termine di taglio
Ver N(s)	Verifica instabilità a compressione come da par. 4.4.8.2.2
Kcy(z)	Fattore di instabilità $K_{crit,c}$ utilizzato nella formula 4.4.13, in funzione della snellezza relativa
Ver M(s)	Verifica instabilità laterale come da par. 4.4.8.2.1, effettuata in entrambi i piani principali y e z
Kcrit (y)/(z)	Fattore di instabilità laterale utilizzato nella formula 4.4.11 rispettivamente per la flessione y e z
w _{net R}	Massima deformazione in combinazione rara (F frequente, P quasi permanente)
w _{net Ri}	Massima deformazione in combinazione rara (F frequente, P quasi permanente) valutata a tempo infinito
kdef	Fattore di deformazione dell' elemento
Rif. cmb	Numero della combinazione in cui si è attinto il valore riportato per le verifiche

Si sottolinea che le cinque verifiche sono espresse dal rapporto tra domanda e capacità, affinché la verifica sia positiva il rapporto deve essere inferiore o uguale a 1. La capacità è affetta dal termine **k_{mod}**, espressione della classe di servizio e della durata dei carichi (si considera a livello di combinazione il caso di carico di minor durata).

Le deformazioni dell' elemento espresse in rapporto ad un millesimo di lunghezza sono rappresentate dal valore istantaneo e dal valore a tempo infinito. Il valore della deformazione a tempo infinito per una

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

combinazione di carichi è ottenuta sommando per ogni caso di carico sia il valore istantaneo che il valore ottenuto dall' aliquota quasi-permanente amplificata del fattore kdef (formula 2.2 e 2.3).

In termini analitici il contributo del caso di carico con coefficiente di combinazione **Psi** (diverso da 0) è:

$$Psi + kdef \times Psi2$$

Elem.	Note	Pos.	Ver N+M	Ver N-/M	Ver V/T	Rif. cmb	Ver N(s)	Kcy	Kcz	Ver M(s)	Kcrit(y)	Kcrit(z)	Rif. cmb		
34 ok	T,s=4,m=129	0.0	0.1		2.10e-03	3,0,103				0.0	1.0	1.0	0,116		
		35.2	0.1		2.07e-03	3,0,103				2.36e-04	1.0	1.0	0,1		
		70.5	0.1		2.05e-03	3,0,103				8.23e-04	1.0	1.0	0,1		
		105.8	0.2		2.04e-03	3,0,103				1.60e-03	1.0	1.0	0,1		
		141.0	0.2		2.02e-03	3,0,103				2.42e-03	1.0	1.0	0,1		
		176.2	0.2		2.01e-03	3,0,103				3.18e-03	1.0	1.0	0,1		
		211.5	0.2		2.00e-03	3,0,103				3.78e-03	1.0	1.0	0,1		
		246.8	0.2		2.00e-03	3,0,103				4.17e-03	1.0	1.0	0,1		
		282.0	0.2		2.00e-03	3,0,103				4.30e-03	1.0	1.0	0,1		
		317.2	0.2		2.00e-03	3,0,103				4.17e-03	1.0	1.0	0,1		
		352.5	0.2		2.00e-03	3,0,103				3.78e-03	1.0	1.0	0,1		
		387.8	0.2		2.01e-03	3,0,103				3.18e-03	1.0	1.0	0,1		
		423.0	0.2		2.02e-03	3,0,103				2.42e-03	1.0	1.0	0,1		
		458.2	0.2		2.04e-03	3,0,103				1.60e-03	1.0	1.0	0,1		
		493.5	0.1		2.05e-03	3,0,103				8.23e-04	1.0	1.0	0,1		
		528.8	0.1		2.07e-03	3,0,103				2.36e-04	1.0	1.0	0,1		
		564.0	0.1		2.10e-03	3,0,103				0.0	1.0	1.0	0,116		
		35 ok	T,s=5,m=129	0.0		1.96e-02	2.38e-02	0,4,113				0.1	1.0	1.0	0,4
				5.0		1.72e-02	2.38e-02	0,4,113				0.1	1.0	1.0	0,4
				10.0		1.60e-02	2.38e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,4
15.0				1.83e-02	2.38e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,4		
20.0				2.06e-02	2.38e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,4		
25.0				2.29e-02	2.38e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,4		
30.0				2.51e-02	2.38e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,4		
35.0				2.74e-02	2.38e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,4		
40.0				2.96e-02	2.38e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,4		
45.0				3.18e-02	2.38e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,4		
50.0				3.39e-02	2.38e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,3		
55.0				3.61e-02	2.38e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,3		
60.0				3.82e-02	2.38e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,3		
65.0				4.02e-02	2.38e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,3		
70.0				4.23e-02	2.38e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,3		
75.0				4.43e-02	2.38e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,3		
80.0				4.63e-02	2.38e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,3		
36 ok	T,s=5,m=129			0.0		1.54e-02	2.10e-02	0,4,113	0.1	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	4,4
				15.9		1.94e-02	2.10e-02	0,3,113	0.1	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
				31.8		2.31e-02	2.10e-02	0,3,113	0.1	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
		47.7		2.65e-02	2.10e-02	0,3,113	0.1	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4		
		63.6		2.97e-02	2.10e-02	0,3,113	0.1	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4		
		79.5		3.26e-02	2.10e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4		
		95.5		3.52e-02	2.10e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4		
		111.4		3.76e-02	2.10e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4		
		127.3		3.97e-02	2.10e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4		
		143.2		4.15e-02	2.10e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4		
		159.1		4.31e-02	2.10e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4		
		175.0		4.44e-02	2.10e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4		
		190.9		4.55e-02	2.10e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4		
		206.8		4.63e-02	2.10e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4		
		222.7		4.68e-02	2.10e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4		
		238.6		4.71e-02	2.10e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4		
		254.6		4.71e-02	2.10e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4		
		37 ok	T,s=6,m=129	0.0	4.01e-03	1.24e-05	0.1	115,114,4	3.67e-03	1.0	1.0	3.67e-03	1.0	1.0	114,114
				31.3	2.46e-02	7.70e-02	7.99e-02	115,4,4	7.89e-02	1.0	1.0	7.73e-03	1.0	1.0	4,4
				62.6	4.24e-02	0.1	5.88e-02	115,4,4	0.1	1.0	1.0	2.25e-02	1.0	1.0	4,4
93.8	5.74e-02			0.2	4.09e-02	115,4,4	0.2	1.0	1.0	4.19e-02	1.0	1.0	4,4		
125.1	6.98e-02			0.2	2.63e-02	115,4,4	0.2	1.0	1.0	6.25e-02	1.0	1.0	4,4		
156.4	7.94e-02			0.3	1.49e-02	115,4,4	0.3	1.0	1.0	8.15e-02	1.0	1.0	4,4		
187.7	8.62e-02			0.3	6.77e-03	115,4,4	0.3	1.0	1.0	9.66e-02	1.0	1.0	4,4		
219.0	9.03e-02			0.3	1.90e-03	115,4,4	0.3	1.0	1.0	0.1	1.0	1.0	4,4		
250.2	9.17e-02			0.3	3.48e-04	115,4,16	0.3	1.0	1.0	0.1	1.0	1.0	4,4		
281.5	9.03e-02			0.3	1.90e-03	115,4,4	0.3	1.0	1.0	0.1	1.0	1.0	4,4		
312.8	8.62e-02			0.3	6.77e-03	115,4,4	0.3	1.0	1.0	9.66e-02	1.0	1.0	4,4		
344.1	7.94e-02			0.3	1.49e-02	115,4,4	0.3	1.0	1.0	8.15e-02	1.0	1.0	4,4		
375.4	6.98e-02			0.2	2.63e-02	115,4,4	0.2	1.0	1.0	6.25e-02	1.0	1.0	4,4		
406.7	5.74e-02			0.2	4.09e-02	115,4,4	0.2	1.0	1.0	4.19e-02	1.0	1.0	4,4		
437.9	4.24e-02			0.1	5.88e-02	115,4,4	0.1	1.0	1.0	2.25e-02	1.0	1.0	4,4		

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	469.2	2.46e-02	7.70e-02	7.99e-02	115,4,4	7.89e-02	1.0	1.0	7.73e-03	1.0	1.0	4,4
	500.5	4.01e-03	1.24e-05	0.1	115,114,4	3.67e-03	1.0	1.0	3.67e-03	1.0	1.0	114,114
38 ok T,s=6,m=129	0.0	1.97e-03	7.27e-06	0.3	116,40,3	3.26e-03	0.8	1.0	3.26e-03	1.0	1.0	40,40
	50.1	5.47e-02	0.2	0.2	116,4,3	0.2	0.8	1.0	4.08e-02	1.0	1.0	4,4
	100.2	0.1	0.4	0.2	116,4,3	0.4	0.8	1.0	0.1	1.0	1.0	4,4
	150.3	0.1	0.5	0.1	116,4,3	0.5	0.8	1.0	0.3	1.0	1.0	4,4
	200.4	0.2	0.6	6.69e-02	116,4,3	0.6	0.8	1.0	0.4	1.0	1.0	4,4
	250.5	0.2	0.7	3.78e-02	116,4,3	0.7	0.8	1.0	0.5	1.0	1.0	4,4
	300.6	0.2	0.8	1.69e-02	116,4,3	0.8	0.8	1.0	0.6	1.0	1.0	4,4
	350.7	0.2	0.8	4.44e-03	116,4,3	0.8	0.8	1.0	0.7	1.0	1.0	4,4
	400.8	0.2	0.8	5.97e-04	116,4,85	0.8	0.8	1.0	0.7	1.0	1.0	4,4
	450.8	0.2	0.8	4.44e-03	116,4,3	0.8	0.8	1.0	0.7	1.0	1.0	4,4
	500.9	0.2	0.8	1.69e-02	116,4,3	0.8	0.8	1.0	0.6	1.0	1.0	4,4
	551.0	0.2	0.7	3.78e-02	116,4,3	0.7	0.8	1.0	0.5	1.0	1.0	4,4
	601.1	0.2	0.6	6.69e-02	116,4,3	0.6	0.8	1.0	0.4	1.0	1.0	4,4
	651.2	0.1	0.5	0.1	116,4,3	0.5	0.8	1.0	0.3	1.0	1.0	4,4
	701.3	0.1	0.4	0.2	116,4,3	0.4	0.8	1.0	0.1	1.0	1.0	4,4
	751.4	5.47e-02	0.2	0.2	116,4,3	0.2	0.8	1.0	4.08e-02	1.0	1.0	4,4
	801.5	1.97e-03	7.27e-06	0.3	116,40,3	3.26e-03	0.8	1.0	3.26e-03	1.0	1.0	40,40
43 ok T,s=4,m=129	0.0	0.1		2.10e-03	3,0,109				0.0	1.0	1.0	0,110
	35.2	0.1		2.07e-03	3,0,109				2.36e-04	1.0	1.0	0,1
	70.5	0.1		2.05e-03	3,0,109				8.23e-04	1.0	1.0	0,1
	105.8	0.2		2.04e-03	3,0,109				1.60e-03	1.0	1.0	0,1
	141.0	0.2		2.02e-03	3,0,109				2.42e-03	1.0	1.0	0,1
	176.2	0.2		2.01e-03	3,0,109				3.18e-03	1.0	1.0	0,1
	211.5	0.2		2.00e-03	3,0,109				3.78e-03	1.0	1.0	0,1
	246.8	0.2		2.00e-03	3,0,109				4.17e-03	1.0	1.0	0,1
	282.0	0.2		2.00e-03	3,0,109				4.30e-03	1.0	1.0	0,1
	317.2	0.2		2.00e-03	3,0,109				4.17e-03	1.0	1.0	0,1
	352.5	0.2		2.00e-03	3,0,109				3.78e-03	1.0	1.0	0,1
	387.8	0.2		2.01e-03	3,0,109				3.18e-03	1.0	1.0	0,1
	423.0	0.2		2.02e-03	3,0,109				2.42e-03	1.0	1.0	0,1
	458.2	0.2		2.04e-03	3,0,109				1.60e-03	1.0	1.0	0,1
	493.5	0.1		2.05e-03	3,0,109				8.23e-04	1.0	1.0	0,1
	528.8	0.1		2.07e-03	3,0,109				2.36e-04	1.0	1.0	0,1
	564.0	0.1		2.10e-03	3,0,109				0.0	1.0	1.0	0,112
44 ok T,s=5,m=129	0.0		1.96e-02	2.23e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,4
	5.0		1.72e-02	2.23e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,4
	10.0		1.59e-02	2.23e-02	0,4,107				0.1	1.0	1.0	0,4
	15.0		1.82e-02	2.23e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,4
	20.0		2.06e-02	2.23e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,4
	25.0		2.28e-02	2.23e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,4
	30.0		2.51e-02	2.23e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,4
	35.0		2.73e-02	2.23e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,4
	40.0		2.95e-02	2.23e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,4
	45.0		3.17e-02	2.23e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,4
	50.0		3.39e-02	2.23e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,4
	55.0		3.60e-02	2.23e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,3
	60.0		3.81e-02	2.23e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,3
	65.0		4.02e-02	2.23e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,3
	70.0		4.22e-02	2.23e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,3
	75.0		4.43e-02	2.23e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,3
	80.0		4.63e-02	2.23e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,3
45 ok T,s=5,m=129	0.0		1.54e-02	2.25e-02	0,4,107	0.1	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	4,4
	15.9		1.94e-02	2.25e-02	0,3,107	0.1	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	31.8		2.31e-02	2.25e-02	0,3,107	0.1	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	47.7		2.65e-02	2.25e-02	0,3,107	0.1	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	63.6		2.97e-02	2.25e-02	0,3,107	0.1	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	79.5		3.26e-02	2.25e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	95.5		3.52e-02	2.25e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	111.4		3.76e-02	2.25e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	127.3		3.97e-02	2.25e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	143.2		4.16e-02	2.25e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	159.1		4.31e-02	2.25e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	175.0		4.45e-02	2.25e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	190.9		4.55e-02	2.25e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	206.8		4.63e-02	2.25e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	222.7		4.68e-02	2.25e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	238.6		4.71e-02	2.25e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	254.6		4.71e-02	2.25e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
46 ok T,s=6,m=129	0.0	4.01e-03	1.24e-05	0.1	105,108,4	3.67e-03	1.0	1.0	3.67e-03	1.0	1.0	108,108
	31.3	2.46e-02	7.70e-02	7.99e-02	105,4,4	7.89e-02	1.0	1.0	7.73e-03	1.0	1.0	4,4
	62.6	4.24e-02	0.1	5.88e-02	105,4,4	0.1	1.0	1.0	2.25e-02	1.0	1.0	4,4
	93.8	5.74e-02	0.2	4.09e-02	105,4,4	0.2	1.0	1.0	4.19e-02	1.0	1.0	4,4
	125.1	6.98e-02	0.2	2.63e-02	105,4,4	0.2	1.0	1.0	6.25e-02	1.0	1.0	4,4
	156.4	7.94e-02	0.3	1.49e-02	105,4,4	0.3	1.0	1.0	8.15e-02	1.0	1.0	4,4
	187.7	8.62e-02	0.3	6.77e-03	105,4,4	0.3	1.0	1.0	9.66e-02	1.0	1.0	4,4
	219.0	9.03e-02	0.3	1.90e-03	105,4,4	0.3	1.0	1.0	0.1	1.0	1.0	4,4

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	250.2	9.17e-02	0.3	3.48e-04	105,4,24	0.3	1.0	1.0	0.1	1.0	1.0	4,4
	281.5	9.03e-02	0.3	1.90e-03	105,4,4	0.3	1.0	1.0	0.1	1.0	1.0	4,4
	312.8	8.62e-02	0.3	6.77e-03	105,4,4	0.3	1.0	1.0	9.66e-02	1.0	1.0	4,4
	344.1	7.94e-02	0.3	1.49e-02	105,4,4	0.3	1.0	1.0	8.15e-02	1.0	1.0	4,4
	375.4	6.98e-02	0.2	2.63e-02	105,4,4	0.2	1.0	1.0	6.25e-02	1.0	1.0	4,4
	406.7	5.74e-02	0.2	4.09e-02	105,4,4	0.2	1.0	1.0	4.19e-02	1.0	1.0	4,4
	437.9	4.24e-02	0.1	5.88e-02	105,4,4	0.1	1.0	1.0	2.25e-02	1.0	1.0	4,4
	469.2	2.46e-02	7.70e-02	7.99e-02	105,4,4	7.89e-02	1.0	1.0	7.73e-03	1.0	1.0	4,4
	500.5	4.01e-03	1.24e-05	0.1	105,108,4	3.67e-03	1.0	1.0	3.67e-03	1.0	1.0	108,108
47 ok T,s=6,m=129	0.0	1.97e-03	7.27e-06	0.3	106,40,3	3.26e-03	0.8	1.0	3.26e-03	1.0	1.0	40,40
	50.1	5.47e-02	0.2	0.2	106,4,3	0.2	0.8	1.0	4.08e-02	1.0	1.0	4,4
	100.2	0.1	0.4	0.2	106,4,3	0.4	0.8	1.0	0.1	1.0	1.0	4,4
	150.3	0.1	0.5	0.1	106,4,3	0.5	0.8	1.0	0.3	1.0	1.0	4,4
	200.4	0.2	0.6	6.69e-02	106,4,3	0.6	0.8	1.0	0.4	1.0	1.0	4,4
	250.5	0.2	0.7	3.78e-02	106,4,3	0.7	0.8	1.0	0.5	1.0	1.0	4,4
	300.6	0.2	0.8	1.69e-02	106,4,3	0.8	0.8	1.0	0.6	1.0	1.0	4,4
	350.7	0.2	0.8	4.44e-03	106,4,3	0.8	0.8	1.0	0.7	1.0	1.0	4,4
	400.8	0.2	0.8	5.97e-04	106,4,91	0.8	0.8	1.0	0.7	1.0	1.0	4,4
	450.8	0.2	0.8	4.44e-03	106,4,3	0.8	0.8	1.0	0.7	1.0	1.0	4,4
	500.9	0.2	0.8	1.69e-02	106,4,3	0.8	0.8	1.0	0.6	1.0	1.0	4,4
	551.0	0.2	0.7	3.78e-02	106,4,3	0.7	0.8	1.0	0.5	1.0	1.0	4,4
	601.1	0.2	0.6	6.69e-02	106,4,3	0.6	0.8	1.0	0.4	1.0	1.0	4,4
	651.2	0.1	0.5	0.1	106,4,3	0.5	0.8	1.0	0.3	1.0	1.0	4,4
	701.3	0.1	0.4	0.2	106,4,3	0.4	0.8	1.0	0.1	1.0	1.0	4,4
	751.4	5.47e-02	0.2	0.2	106,4,3	0.2	0.8	1.0	4.08e-02	1.0	1.0	4,4
151 ok P,s=4,m=129	801.5	1.97e-03	7.27e-06	0.3	106,40,3	3.26e-03	0.8	1.0	3.26e-03	1.0	1.0	40,40
	0.0	7.25e-04	2.56e-05	2.30e-05	28,33,106	1.84e-03	0.9	0.9				3,0
	8.5	7.70e-04	2.55e-05	2.30e-05	28,33,106	1.80e-03	0.9	0.9				3,0
	18.8	8.27e-04	2.65e-05	2.30e-05	28,33,106	1.75e-03	0.9	0.9				3,0
	37.5	1.47e-03	2.83e-05	2.30e-05	88,33,106	1.67e-03	0.9	0.9				3,0
	56.2	2.27e-03	3.00e-05	2.30e-05	88,33,106	1.58e-03	0.9	0.9				3,0
	75.0	3.06e-03	3.18e-05	2.30e-05	88,33,106	1.49e-03	0.9	0.9				3,0
	93.8	3.86e-03	3.36e-05	2.30e-05	88,33,106	1.41e-03	0.9	0.9				3,0
	112.5	4.66e-03	3.97e-05	2.30e-05	88,17,106	1.32e-03	0.9	0.9				3,0
	126.0	5.23e-03	4.42e-05	2.30e-05	88,17,106	1.26e-03	0.9	0.9				3,0
	131.2	5.46e-03	4.60e-05	2.30e-05	88,17,106	1.23e-03	0.9	0.9				3,0
	150.0	6.25e-03	5.24e-05	2.30e-05	88,17,106	1.15e-03	0.9	0.9				3,0
152 ok T,s=12,m=129	0.0	1.98e-03	0.0	2.24e-03	3,28,107	4.50e-04	1.0	1.0	4.50e-04	1.0	1.0	28,28
	7.9	2.40e-03	3.96e-04	2.24e-03	3,28,107	8.17e-04	1.0	1.0	4.21e-04	1.0	1.0	28,28
	15.8	2.77e-03	7.40e-04	2.24e-03	3,28,107	1.13e-03	1.0	1.0	3.92e-04	1.0	1.0	28,28
	23.7	3.09e-03	1.03e-03	2.24e-03	3,28,107	1.39e-03	1.0	1.0	3.63e-04	1.0	1.0	28,28
	31.6	3.35e-03	1.27e-03	2.24e-03	3,28,107	1.60e-03	1.0	1.0	3.35e-04	1.0	1.0	28,28
	39.5	3.57e-03	1.45e-03	2.24e-03	3,28,107	1.76e-03	1.0	1.0	3.06e-04	1.0	1.0	28,28
	47.4	3.73e-03	1.58e-03	2.24e-03	3,28,107	1.86e-03	1.0	1.0	2.77e-04	1.0	1.0	28,28
	55.3	3.84e-03	1.66e-03	2.24e-03	3,28,107	1.91e-03	1.0	1.0	2.48e-04	1.0	1.0	28,28
	63.2	3.90e-03	1.69e-03	2.24e-03	3,28,107	1.91e-03	1.0	1.0	2.20e-04	1.0	1.0	28,28
	71.1	3.91e-03	1.66e-03	2.24e-03	3,28,107	1.85e-03	1.0	1.0	1.97e-04	1.0	1.0	28,86
	79.0	3.87e-03	1.58e-03	2.24e-03	3,28,107	1.75e-03	1.0	1.0	1.81e-04	1.0	1.0	28,86
	86.9	3.78e-03	1.45e-03	2.24e-03	3,28,107	1.59e-03	1.0	1.0	1.66e-04	1.0	1.0	28,86
	94.8	3.63e-03	1.27e-03	2.24e-03	3,28,107	1.37e-03	1.0	1.0	1.50e-04	1.0	1.0	28,86
	102.7	3.43e-03	1.03e-03	2.24e-03	3,28,107	1.11e-03	1.0	1.0	1.34e-04	1.0	1.0	28,86
	110.6	3.18e-03	7.40e-04	2.24e-03	3,28,107	7.87e-04	1.0	1.0	1.19e-04	1.0	1.0	28,86
	118.5	2.88e-03	3.96e-04	2.24e-03	3,28,107	4.15e-04	1.0	1.0	1.03e-04	1.0	1.0	28,86
	126.4	2.53e-03	0.0	2.24e-03	3,86,107	8.72e-05	1.0	1.0	8.72e-05	1.0	1.0	86,86
153 ok T,s=12,m=129	0.0	2.53e-03	0.0	2.22e-03	3,88,107	3.78e-05	1.0	1.0	3.78e-05	1.0	1.0	88,88
	7.9	2.88e-03	3.96e-04	2.22e-03	3,28,107	4.17e-04	1.0	1.0	5.34e-05	1.0	1.0	28,88
	15.8	3.18e-03	7.40e-04	2.22e-03	3,28,107	7.89e-04	1.0	1.0	6.91e-05	1.0	1.0	28,88
	23.7	3.43e-03	1.03e-03	2.22e-03	3,28,107	1.11e-03	1.0	1.0	8.48e-05	1.0	1.0	28,88
	31.6	3.63e-03	1.27e-03	2.22e-03	3,28,107	1.38e-03	1.0	1.0	1.07e-04	1.0	1.0	28,28
	39.5	3.78e-03	1.45e-03	2.22e-03	3,28,107	1.59e-03	1.0	1.0	1.36e-04	1.0	1.0	28,28
	47.4	3.87e-03	1.58e-03	2.22e-03	3,28,107	1.75e-03	1.0	1.0	1.65e-04	1.0	1.0	28,28
	55.3	3.91e-03	1.66e-03	2.22e-03	3,28,107	1.86e-03	1.0	1.0	1.94e-04	1.0	1.0	28,28
	63.2	3.91e-03	1.69e-03	2.22e-03	3,28,107	1.91e-03	1.0	1.0	2.22e-04	1.0	1.0	28,28
	71.1	3.84e-03	1.66e-03	2.22e-03	3,28,107	1.91e-03	1.0	1.0	2.51e-04	1.0	1.0	28,28
	79.0	3.73e-03	1.58e-03	2.22e-03	3,28,107	1.86e-03	1.0	1.0	2.80e-04	1.0	1.0	28,28
	86.9	3.57e-03	1.45e-03	2.22e-03	3,28,107	1.76e-03	1.0	1.0	3.09e-04	1.0	1.0	28,28
	94.8	3.36e-03	1.27e-03	2.22e-03	3,28,107	1.60e-03	1.0	1.0	3.37e-04	1.0	1.0	28,28
	102.7	3.09e-03	1.03e-03	2.22e-03	3,28,107	1.40e-03	1.0	1.0	3.66e-04	1.0	1.0	28,28
	110.6	2.77e-03	7.40e-04	2.22e-03	3,28,107	1.13e-03	1.0	1.0	3.95e-04	1.0	1.0	28,28
	118.5	2.40e-03	3.96e-04	2.22e-03	3,28,107	8.20e-04	1.0	1.0	4.23e-04	1.0	1.0	28,28
	126.4	1.98e-03	0.0	2.22e-03	3,28,107	4.52e-04	1.0	1.0	4.52e-04	1.0	1.0	28,28
154 ok T,s=5,m=129	0.0		4.71e-02	2.10e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	15.9		4.71e-02	2.10e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	31.8		4.68e-02	2.10e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	47.7		4.63e-02	2.10e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	63.6		4.55e-02	2.10e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	79.5		4.44e-02	2.10e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	95.5		4.31e-02	2.10e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	111.4	4.15e-02	2.10e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4	
	127.3	3.97e-02	2.10e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4	
	143.2	3.76e-02	2.10e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4	
	159.1	3.52e-02	2.10e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4	
	175.0	3.26e-02	2.10e-02	0,3,107	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4	
	190.9	2.97e-02	2.10e-02	0,3,107	0.1	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4	
	206.8	2.65e-02	2.10e-02	0,3,107	0.1	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4	
	222.7	2.31e-02	2.10e-02	0,3,107	0.1	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4	
	238.6	1.94e-02	2.10e-02	0,3,107	0.1	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4	
	254.6	1.54e-02	2.10e-02	0,4,107	0.1	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	4,4	
155 ok T,s=5,m=129	0.0	4.63e-02	2.38e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,3	
	5.0	4.43e-02	2.38e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,3	
	10.0	4.23e-02	2.38e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,3	
	15.0	4.02e-02	2.38e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,3	
	20.0	3.82e-02	2.38e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,3	
	25.0	3.61e-02	2.38e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,3	
	30.0	3.39e-02	2.38e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,3	
	35.0	3.18e-02	2.38e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,4	
	40.0	2.96e-02	2.38e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,4	
	45.0	2.74e-02	2.38e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,4	
	50.0	2.51e-02	2.38e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,4	
	55.0	2.29e-02	2.38e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,4	
	60.0	2.06e-02	2.38e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,4	
	65.0	1.83e-02	2.38e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,4	
	70.0	1.60e-02	2.38e-02	0,3,107				0.1	1.0	1.0	0,4	
	75.0	1.72e-02	2.38e-02	0,4,107				0.1	1.0	1.0	0,4	
	80.0	1.96e-02	2.38e-02	0,4,107				0.1	1.0	1.0	0,4	
156 ok P,s=4,m=129	0.0	7.25e-04	2.56e-05	2.30e-05	20,33,116	1.84e-03	0.9	0.9			3,0	
	8.5	7.70e-04	2.55e-05	2.30e-05	20,33,116	1.80e-03	0.9	0.9			3,0	
	18.8	8.27e-04	2.65e-05	2.30e-05	20,33,116	1.75e-03	0.9	0.9			3,0	
	37.5	1.47e-03	2.83e-05	2.30e-05	90,33,116	1.67e-03	0.9	0.9			3,0	
	56.2	2.27e-03	3.00e-05	2.30e-05	90,33,116	1.58e-03	0.9	0.9			3,0	
	75.0	3.06e-03	3.18e-05	2.30e-05	90,33,116	1.49e-03	0.9	0.9			3,0	
	93.8	3.86e-03	3.36e-05	2.30e-05	90,33,116	1.41e-03	0.9	0.9			3,0	
	112.5	4.66e-03	3.97e-05	2.30e-05	90,25,116	1.32e-03	0.9	0.9			3,0	
	126.0	5.23e-03	4.42e-05	2.30e-05	90,25,116	1.26e-03	0.9	0.9			3,0	
	131.2	5.46e-03	4.60e-05	2.30e-05	90,25,116	1.23e-03	0.9	0.9			3,0	
	150.0	6.26e-03	5.24e-05	2.30e-05	90,25,116	1.15e-03	0.9	0.9			3,0	
157 okT,s=12,m=129	0.0	1.98e-03	0.0	2.22e-03	3,20,113	4.52e-04	1.0	1.0	4.52e-04	1.0	1.0	20,20
	7.9	2.40e-03	3.96e-04	2.22e-03	3,20,113	8.20e-04	1.0	1.0	4.24e-04	1.0	1.0	20,20
	15.8	2.77e-03	7.40e-04	2.22e-03	3,20,113	1.13e-03	1.0	1.0	3.95e-04	1.0	1.0	20,20
	23.7	3.09e-03	1.03e-03	2.22e-03	3,20,113	1.40e-03	1.0	1.0	3.66e-04	1.0	1.0	20,20
	31.6	3.35e-03	1.27e-03	2.22e-03	3,20,113	1.61e-03	1.0	1.0	3.37e-04	1.0	1.0	20,20
	39.5	3.57e-03	1.45e-03	2.22e-03	3,20,113	1.76e-03	1.0	1.0	3.09e-04	1.0	1.0	20,20
	47.4	3.73e-03	1.58e-03	2.22e-03	3,20,113	1.86e-03	1.0	1.0	2.80e-04	1.0	1.0	20,20
	55.3	3.84e-03	1.66e-03	2.22e-03	3,20,113	1.92e-03	1.0	1.0	2.51e-04	1.0	1.0	20,20
	63.2	3.90e-03	1.69e-03	2.22e-03	3,20,113	1.91e-03	1.0	1.0	2.22e-04	1.0	1.0	20,20
	71.1	3.91e-03	1.66e-03	2.22e-03	3,20,113	1.86e-03	1.0	1.0	1.94e-04	1.0	1.0	20,20
	79.0	3.87e-03	1.58e-03	2.22e-03	3,20,113	1.75e-03	1.0	1.0	1.65e-04	1.0	1.0	20,20
	86.9	3.78e-03	1.45e-03	2.22e-03	3,20,113	1.59e-03	1.0	1.0	1.36e-04	1.0	1.0	20,20
	94.8	3.63e-03	1.27e-03	2.22e-03	3,20,113	1.38e-03	1.0	1.0	1.07e-04	1.0	1.0	20,20
	102.7	3.43e-03	1.03e-03	2.22e-03	3,20,113	1.11e-03	1.0	1.0	8.49e-05	1.0	1.0	20,90
	110.6	3.18e-03	7.40e-04	2.22e-03	3,20,113	7.89e-04	1.0	1.0	6.92e-05	1.0	1.0	20,90
	118.5	2.88e-03	3.96e-04	2.22e-03	3,20,113	4.17e-04	1.0	1.0	5.35e-05	1.0	1.0	20,90
	126.4	2.53e-03	0.0	2.22e-03	3,90,113	3.78e-05	1.0	1.0	3.78e-05	1.0	1.0	90,90
158 okT,s=12,m=129	0.0	2.53e-03	0.0	2.22e-03	3,92,113	8.73e-05	1.0	1.0	8.73e-05	1.0	1.0	92,92
	7.9	2.88e-03	3.96e-04	2.24e-03	3,20,113	4.15e-04	1.0	1.0	1.03e-04	1.0	1.0	20,92
	15.8	3.18e-03	7.40e-04	2.24e-03	3,20,113	7.87e-04	1.0	1.0	1.19e-04	1.0	1.0	20,92
	23.7	3.43e-03	1.03e-03	2.24e-03	3,20,113	1.11e-03	1.0	1.0	1.34e-04	1.0	1.0	20,92
	31.6	3.63e-03	1.27e-03	2.24e-03	3,20,113	1.37e-03	1.0	1.0	1.50e-04	1.0	1.0	20,92
	39.5	3.78e-03	1.45e-03	2.24e-03	3,20,113	1.59e-03	1.0	1.0	1.66e-04	1.0	1.0	20,92
	47.4	3.87e-03	1.58e-03	2.24e-03	3,20,113	1.75e-03	1.0	1.0	1.81e-04	1.0	1.0	20,92
	55.3	3.91e-03	1.66e-03	2.24e-03	3,20,113	1.85e-03	1.0	1.0	1.97e-04	1.0	1.0	20,92
	63.2	3.90e-03	1.69e-03	2.24e-03	3,20,113	1.91e-03	1.0	1.0	2.20e-04	1.0	1.0	20,20
	71.1	3.84e-03	1.66e-03	2.24e-03	3,20,113	1.91e-03	1.0	1.0	2.49e-04	1.0	1.0	20,20
	79.0	3.73e-03	1.58e-03	2.24e-03	3,20,113	1.86e-03	1.0	1.0	2.77e-04	1.0	1.0	20,20
	86.9	3.57e-03	1.45e-03	2.24e-03	3,20,113	1.76e-03	1.0	1.0	3.06e-04	1.0	1.0	20,20
	94.8	3.35e-03	1.27e-03	2.24e-03	3,20,113	1.60e-03	1.0	1.0	3.35e-04	1.0	1.0	20,20
	102.7	3.09e-03	1.03e-03	2.24e-03	3,20,113	1.39e-03	1.0	1.0	3.63e-04	1.0	1.0	20,20
	110.6	2.77e-03	7.40e-04	2.24e-03	3,20,113	1.13e-03	1.0	1.0	3.92e-04	1.0	1.0	20,20
	118.5	2.40e-03	3.96e-04	2.24e-03	3,20,113	8.17e-04	1.0	1.0	4.21e-04	1.0	1.0	20,20
	126.4	1.98e-03	0.0	2.24e-03	3,20,113	4.50e-04	1.0	1.0	4.50e-04	1.0	1.0	20,20
159 ok T,s=5,m=129	0.0	4.71e-02	2.25e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4	
	15.9	4.71e-02	2.25e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4	
	31.8	4.68e-02	2.25e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4	
	47.7	4.63e-02	2.25e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4	
	63.6	4.55e-02	2.25e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4	
	79.5	4.45e-02	2.25e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4	

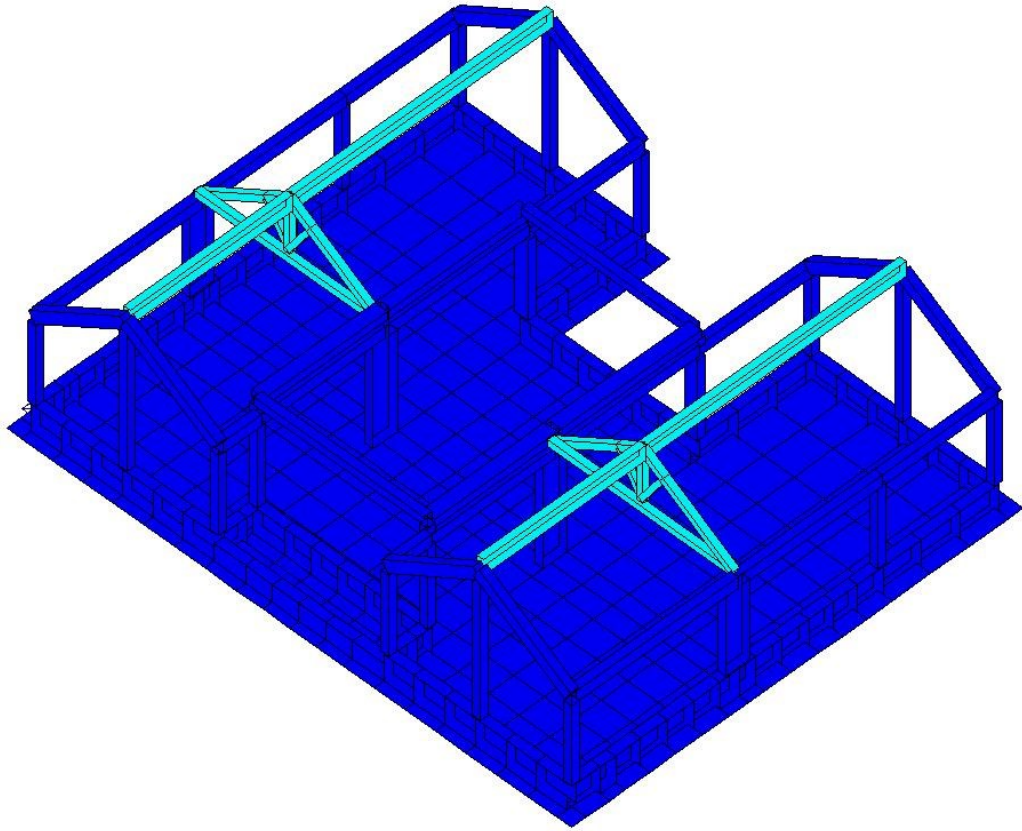
COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

	95.5	4.31e-02	2.25e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	111.4	4.16e-02	2.25e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	127.3	3.97e-02	2.25e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	143.2	3.76e-02	2.25e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	159.1	3.52e-02	2.25e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	175.0	3.26e-02	2.25e-02	0,3,113	0.2	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	190.9	2.97e-02	2.25e-02	0,3,113	0.1	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	206.8	2.65e-02	2.25e-02	0,3,113	0.1	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	222.7	2.31e-02	2.25e-02	0,3,113	0.1	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	238.6	1.94e-02	2.25e-02	0,3,113	0.1	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	3,4
	254.6	1.54e-02	2.25e-02	0,4,113	0.1	0.9	1.0	0.1	1.0	1.0	4,4
160 ok T,s=5,m=129	0.0	4.63e-02	2.23e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,3
	5.0	4.43e-02	2.23e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,3
	10.0	4.22e-02	2.23e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,3
	15.0	4.02e-02	2.23e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,3
	20.0	3.81e-02	2.23e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,3
	25.0	3.60e-02	2.23e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,3
	30.0	3.39e-02	2.23e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,4
	35.0	3.17e-02	2.23e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,4
	40.0	2.95e-02	2.23e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,4
	45.0	2.73e-02	2.23e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,4
	50.0	2.51e-02	2.23e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,4
	55.0	2.28e-02	2.23e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,4
	60.0	2.06e-02	2.23e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,4
	65.0	1.82e-02	2.23e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,4
	70.0	1.59e-02	2.23e-02	0,4,113				0.1	1.0	1.0	0,4
	75.0	1.72e-02	2.23e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,4
	80.0	1.96e-02	2.23e-02	0,3,113				0.1	1.0	1.0	0,4

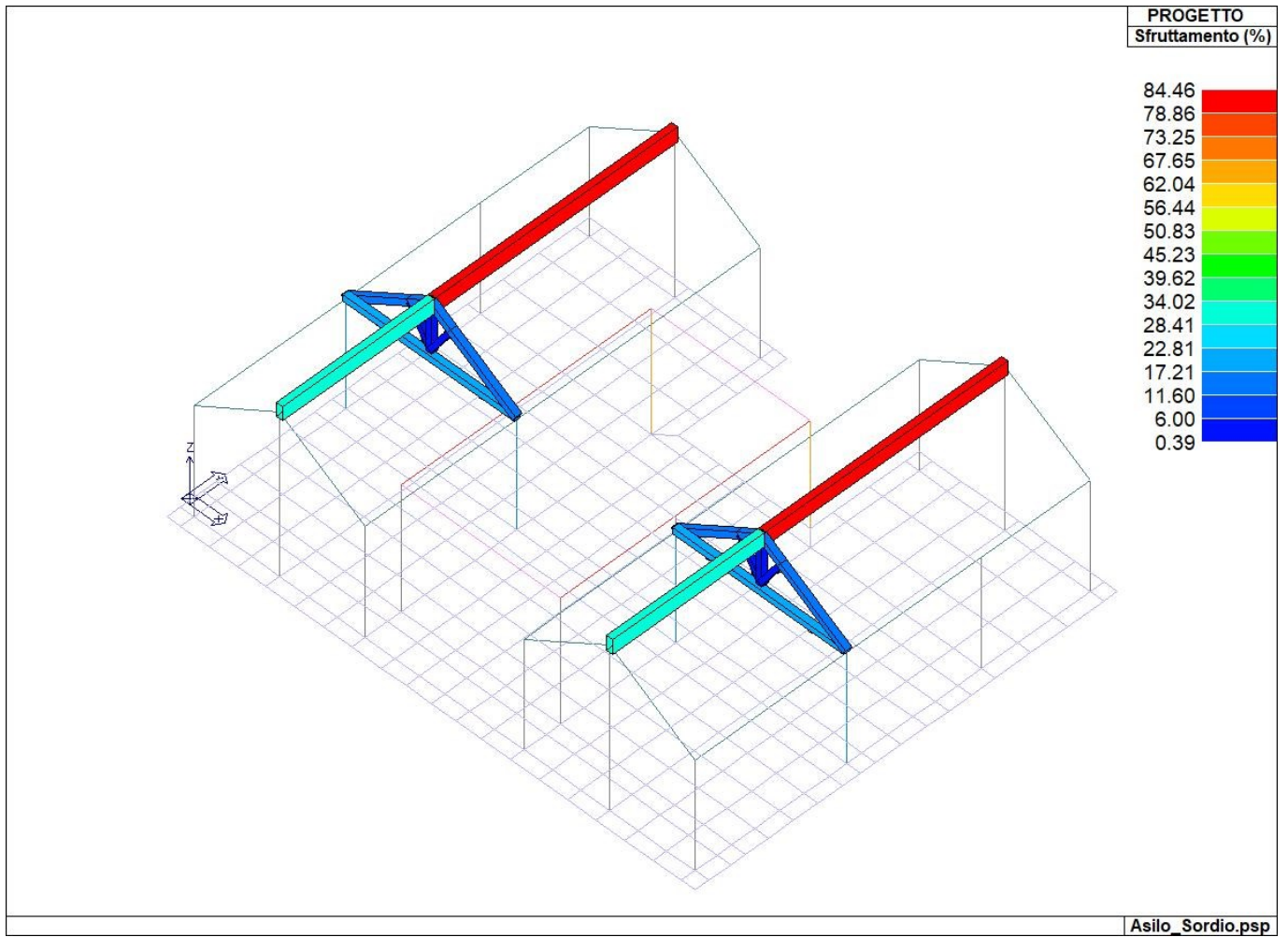
Elem.	Ver N+M	Ver N-M	Ver V/T	Ver N(s)	Kcy	Kcz	Ver M(s)	Kcrit(y)	Kcrit(z)
	0.23	0.84	0.27	0.84	0.83	0.88	0.71	1.00	1.00

Elem.	w,net R	w,net F	w,net P	Rif. cmb	Kdef	w,net Ri	w,net Fi	w,net Pi	Rif. cmb
34	0.3	0.3	0.3	47,70,83	0.8	0.5	0.5	0.5	69,70,83
35	0.1	5.18e-02	1.37e-02	65,80,83	0.8	0.1	0.3	2.47e-02	65,80,83
36	0.4	0.2	0.2	50,73,84	0.8	0.6	0.5	0.4	50,73,84
37	0.6	0.4	0.3	50,72,84	0.8	1.2	0.9	0.6	49,72,83
38	2.4	1.5	1.3	49,72,83	0.8	4.4	3.5	2.4	49,72,83
43	0.3	0.3	0.3	47,70,83	0.8	0.5	0.5	0.5	51,79,83
44	0.1	7.07e-02	1.25e-02	65,80,83	0.8	0.2	0.3	2.25e-02	65,80,83
45	0.4	0.3	0.2	49,72,83	0.8	0.7	0.6	0.4	49,72,83
46	0.6	0.4	0.3	49,72,83	0.8	1.2	0.9	0.6	49,73,84
47	2.4	1.5	1.3	49,72,83	0.8	4.4	3.5	2.4	49,72,83
151	0.2	0.1	1.31e-02	65,80,83	0.8	0.3	0.5	2.44e-02	65,80,84
152	0.2	9.07e-02	2.29e-02	65,80,84	0.8	0.2	0.4	4.37e-02	65,80,84
153	0.2	0.1	4.47e-02	65,80,83	0.8	0.2	0.5	8.05e-02	65,80,83
154	0.4	0.2	0.2	50,73,84	0.8	0.6	0.5	0.4	50,73,84
155	0.1	5.18e-02	1.37e-02	65,80,83	0.8	0.1	0.3	2.47e-02	65,80,83
156	0.2	0.1	1.31e-02	65,80,83	0.8	0.3	0.5	2.44e-02	65,80,84
157	0.2	0.1	4.47e-02	65,80,83	0.8	0.2	0.5	8.05e-02	65,80,83
158	0.2	9.07e-02	2.29e-02	65,80,84	0.8	0.2	0.4	4.37e-02	65,80,84
159	0.4	0.3	0.2	49,72,83	0.8	0.7	0.6	0.4	49,72,83
160	0.1	7.07e-02	1.25e-02	65,80,83	0.8	0.2	0.3	2.25e-02	65,80,83

Elem.	w,net R	w,net F	w,net P	w,net Ri	w,net Fi	w,net Pi
	2.44	1.53	1.31	4.38	3.48	2.35



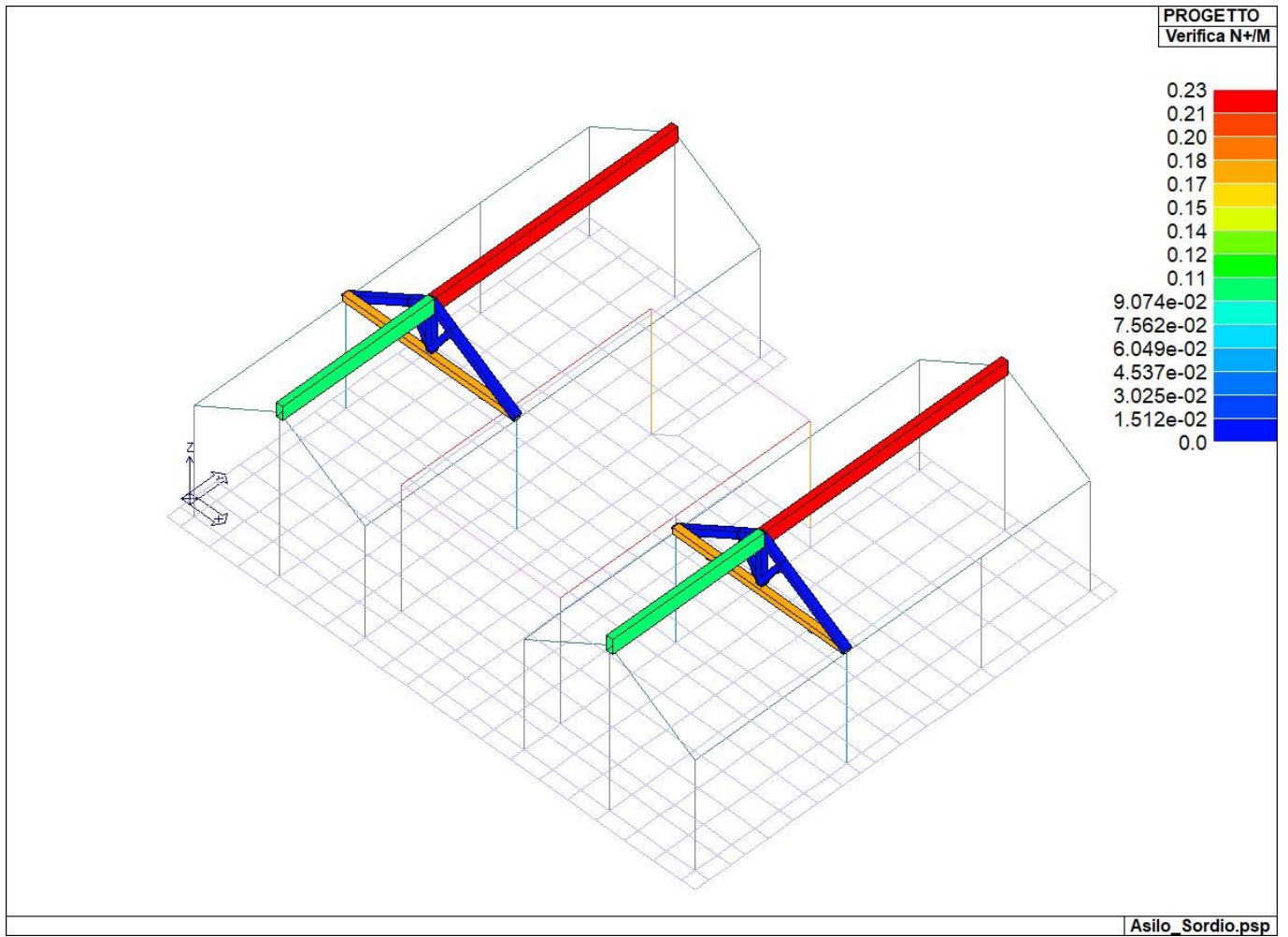
COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



74_WaD2_02_Sfruttamento

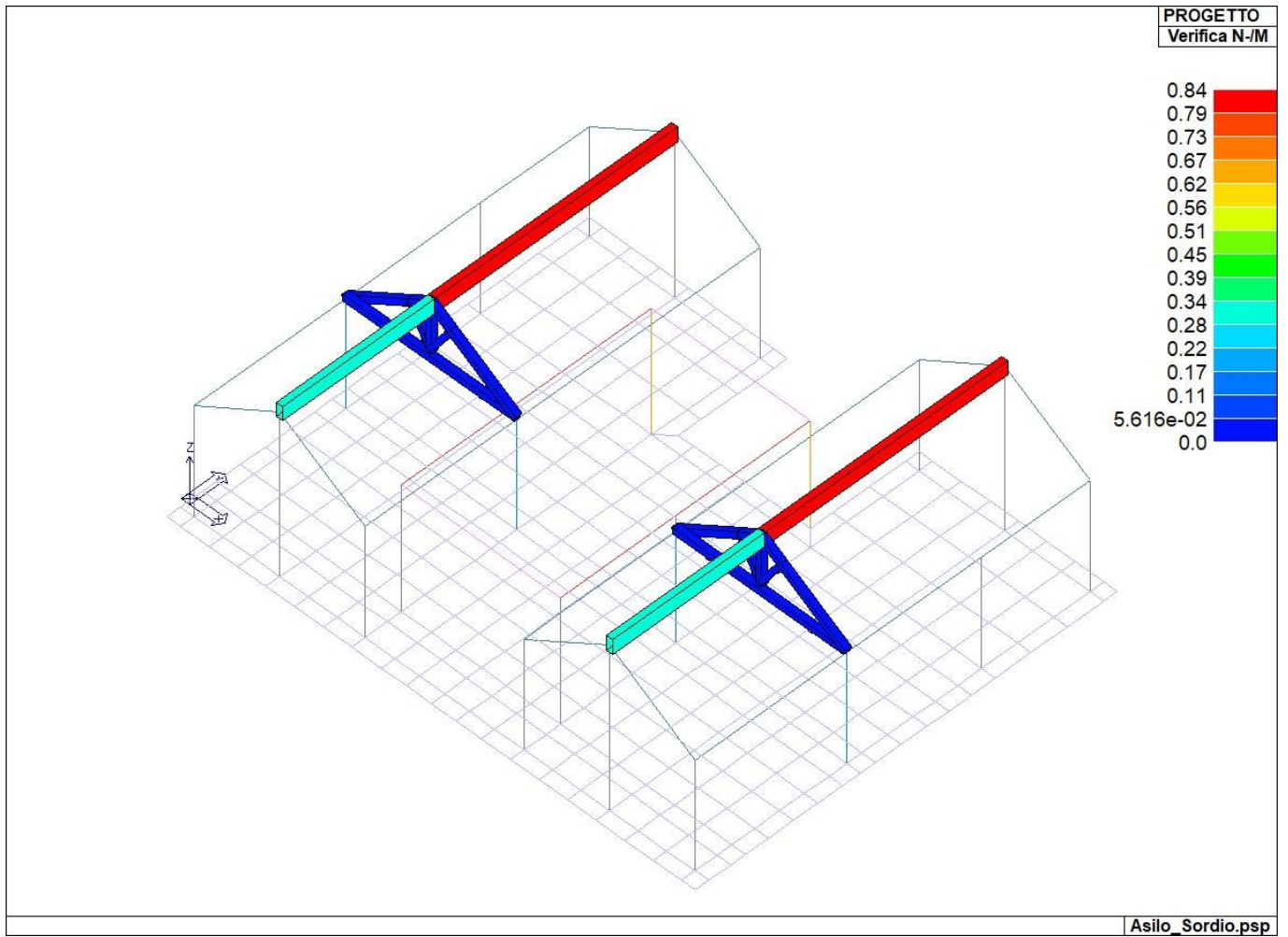
Asilo_Sordio.psp

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



74_WaD2_03_Verifica N+M

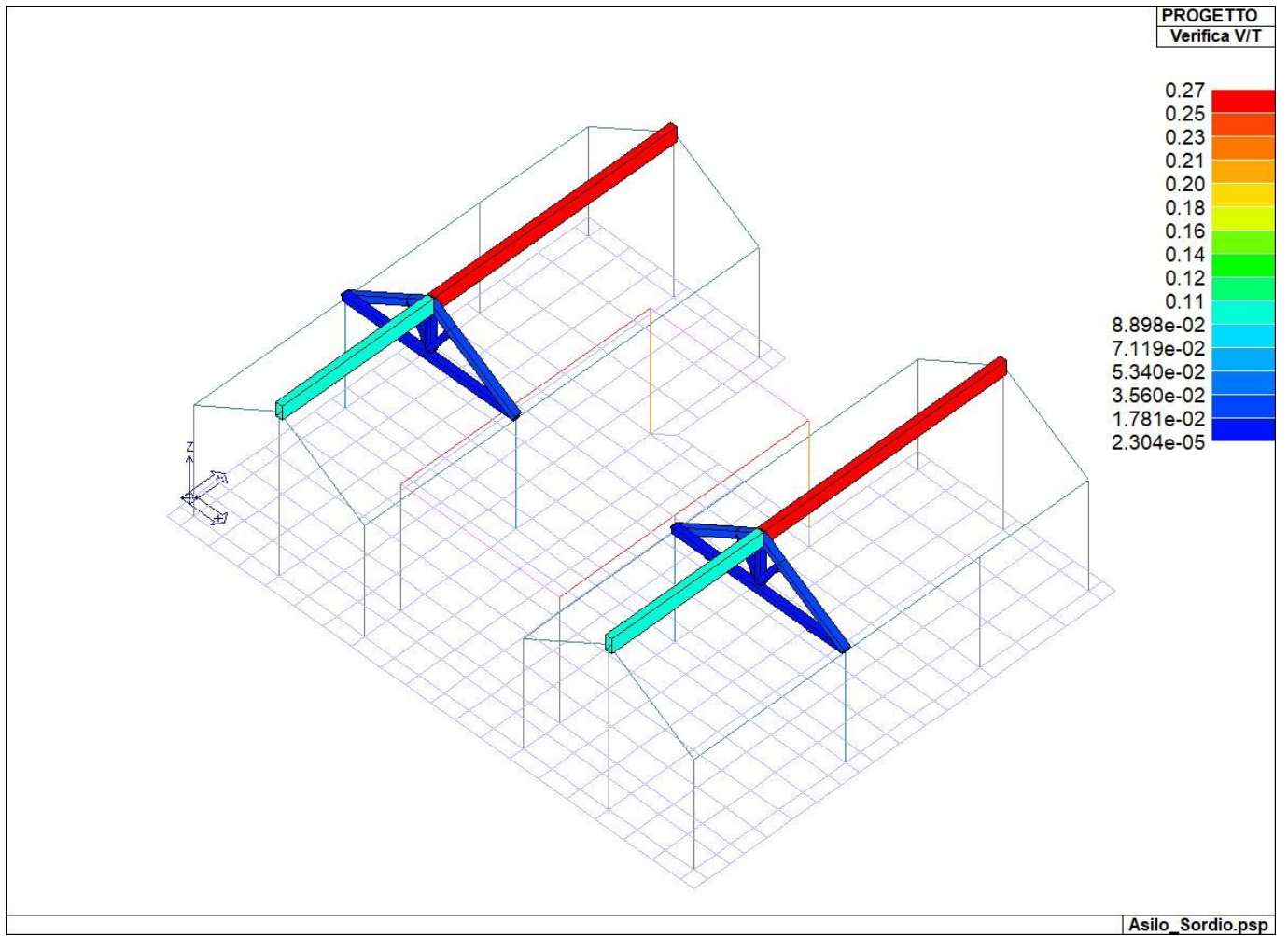
COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



74_WaD2_04_Verifica N-M

Asilo_Sordio.psp

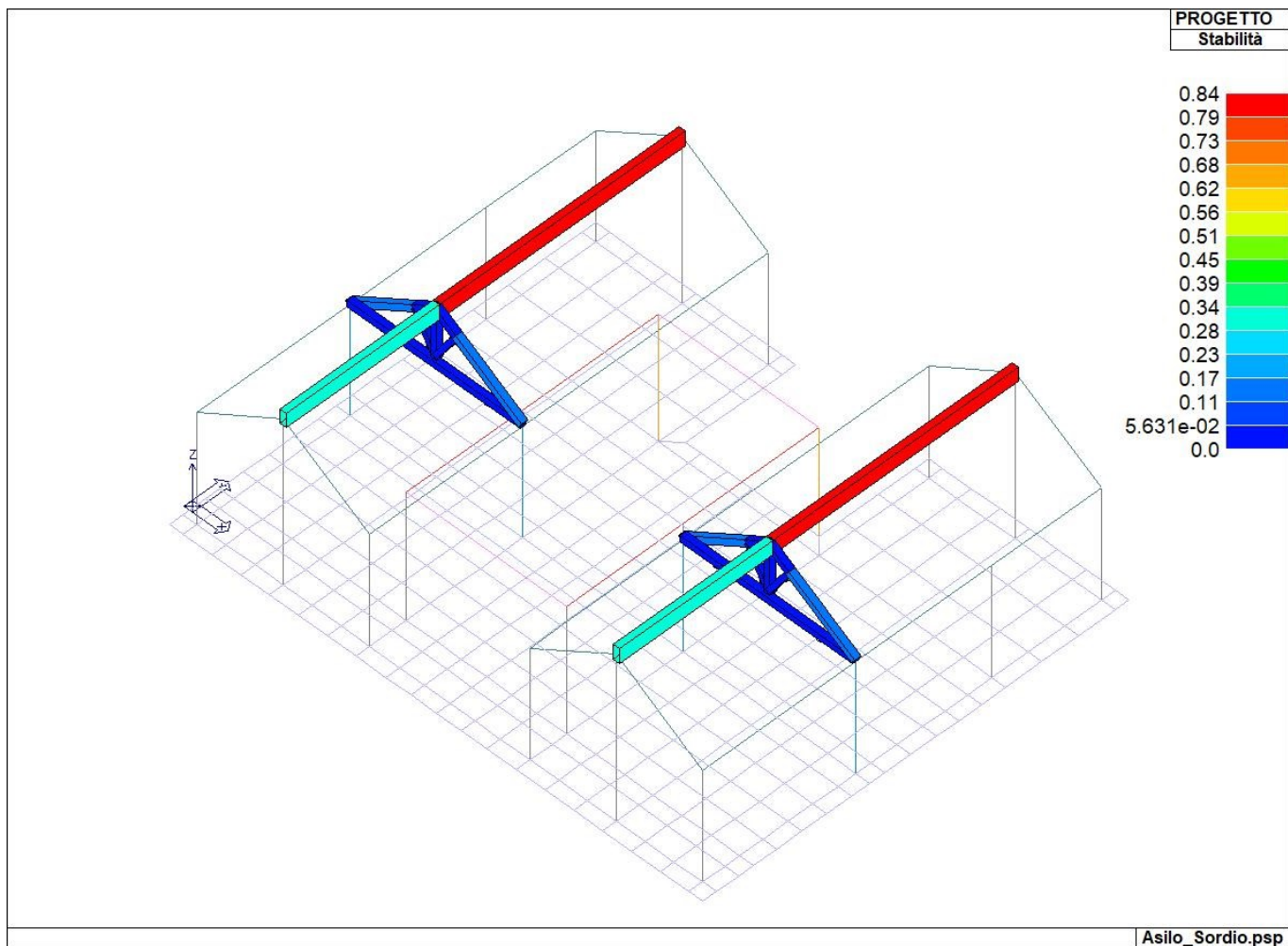
COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



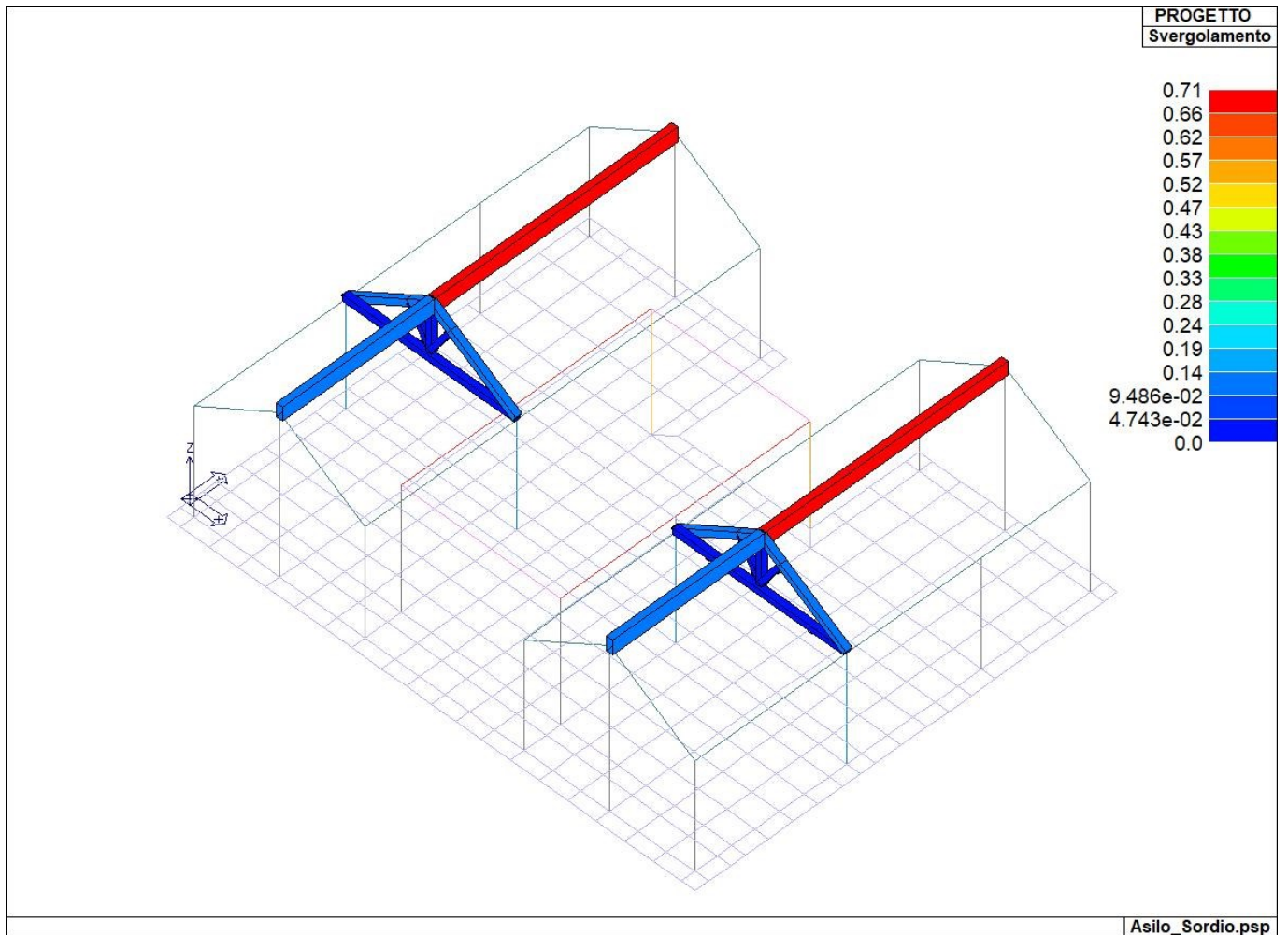
74_WaD2_05_Verifica VT

Asilo_Sordio.psp

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



74_WaD2_06_Stabilit



74_WaD2_07_Svergolamento

2.7 VERIFICA COPERTURA IN LEGNO

Si riportano verifiche aggiuntive sulla copertura in legno, comprendenti anche le verifiche sulle deformazioni, effettuate con il modulo di calcolo applicativo "PRO_CAD Legno" di 2si.

Dati geometrici:

Travi dell'orditura principale:

B x H [cm]	Area [cm ²]	Av [cm ²]	Wx [cm ³]	Jx [cm ⁴]
20.0 x 48.0	960.0	685.4	7680.0	184320.0

Interasse: $i = 285.0$ cm

Luce di calcolo: $L = 780.0$ cm

Travetti dell'orditura secondaria:

B x H [cm]	Area [cm ²]	Av [cm ²]	Wx [cm ³]	Jx [cm ⁴]
14.0 x 16.0	224.0	159.9	597.3	4778.7

Interasse: $i = 74.0$ cm

Spessore tavolato in legno: $t_w = 2.5$ cm

Angolo inclinazione falda: $\alpha = 30.0^\circ$

MATERIALI

Legno:

Le normative EN dividono i legnami per costruzioni in classi (C, D, T, GL) per le quali vengono forniti dei valori caratteristici di resistenza, modulo elastico e densità.

Caratteristiche meccaniche del legno:

f_{mk}	Resistenza a flessione
f_{t0}	Resistenza a trazione parallela alle fibre
f_{t90}	Resistenza a trazione perpendicolare alle fibre
f_{c0}	Resistenza a compressione parallela alle fibre
f_{c90}	Resistenza a compressione perpendicolare alle fibre
f_{vk}	Resistenza a taglio
E_m	Modulo elastico medio
G_m	Modulo elastico tangenziale medio
ρ_k	Massa volumica caratteristica
ρ_m	Massa volumica media

L'applicazione di coefficienti correttivi legati a fattori ambientali e durata dei carichi e i coefficienti parziali di sicurezza permettono di ottenere i valori di progetto (d) da quelli caratteristici (k) con le seguenti relazioni:

Per i valori di resistenza: $X_d = K_{mod} X_k / \gamma_m$

Per verifiche a flessione e a trazione parallela alla fibratura i valori possono essere incrementati tramite il coefficiente moltiplicativo k_h che tiene conto della dimensione massima della sezione.

Per le deformazioni a lungo termine i moduli elastici risultano ridotti: $M_{m,fin} = M_m / (1 + K_{def})$

Nel caso in esame i coefficienti correttivi valgono:

Classe di servizio 2 - (caratterizzata da un'umidità del materiale in equilibrio con l'ambiente a una temperatura di 20°C e un'umidità relativa dell'aria circostante che non superi l'85% solo per poche settimane all'anno.)

$K_{mod} = 0.90$ per classe di durata dei carichi variabili di breve durata (meno di 1 settimana)

$K_{mod} = 0.60$ per classe di durata dei carichi variabili permanenti

$K_{def} = 0.80$ per classe di servizio 2

Legno travi principali:

Classe: GL24h - EN14080:2013 Legno lamellare incollato

$\gamma_m =$ Coef. parziale di sicurezza = 1.45

$k_h = 1.023$ ($L_{max} = 48.0$ cm)

$k_{cf} =$ Coef. riduzione a taglio per fessurazione = 0.71

E_m	$E_{m,fin}$	G_m	$G_{m,fin}$	ρ_k	ρ_m
daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	kg/mc	kg/mc
115000.0	63940.0	6500.0	3611.1	385.0	420.0

Resistenza	f_{mk}	f_{t0}	f_{t90}	f_{c0}	f_{c90}	f_{vk}
	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq
caratteristica	240.0	192.0	5.0	240.0	25.0	35.0
prog. ($K_{mod} = 0.90$)	152.3	121.9	3.1	149.0	15.5	21.7
prog. ($K_{mod} = 0.60$)	101.6	81.2	2.1	99.3	10.3	14.5

Legno travetti:

Classe: GL24h - EN14080:2013 Legno lamellare incollato

$\gamma_m =$ Coef. parziale di sicurezza = 1.45

$k_h = 1.100$ ($L_{max} = 16.0$ cm)

$k_{cf} =$ Coef. riduzione a taglio per fessurazione = 0.71

E_m	$E_{m,fin}$	G_m	$G_{m,fin}$	ρ_k	ρ_m
daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	kg/mc	kg/mc
115000.0	63940.0	6500.0	3611.1	385.0	420.0

Resistenza	f_{mk}	f_{t0}	f_{t90}	f_{c0}	f_{c90}	f_{vk}
	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq
caratteristica	240.0	192.0	5.0	240.0	25.0	35.0
prog. ($K_{mod} = 0.90$)	163.9	131.1	3.1	149.0	15.5	21.7
prog. ($K_{mod} = 0.60$)	109.2	87.4	2.1	99.3	10.3	14.5

Legno tavolato:

Classe: GL24h - EN14080:2013 Legno lamellare incollato

γ_m = Coef. parziale di sicurezza = 1.45
 K_h = 1.091 (Lmax = 25.0 cm - larghezza delle tavole)
 K_{cf} = Coef. riduzione a taglio per fessurazione = 0.71

Em	Em,fin	Gm	Gm,fin	ρ_k	ρ_m
daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	kg/mc	kg/mc
115000.0	63940.0	6500.0	3611.1	385.0	420.0

Resistenza	f _{mk}	f _{td}	f _{td90}	f _{cd}	f _{cd90}	f _{vk}
	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq	daN/cmq
caratteristica	240.0	192.0	5.0	240.0	25.0	35.0
prog. (K _{mod} = 0.90)	162.6	130.1	3.1	149.0	15.5	21.7
prog. (K _{mod} = 0.60)	108.4	86.7	2.1	99.3	10.3	14.5

TRAVETTI ORDITURA SECONDARIA:

Schema statico: trave su 2 appoggi

ANALISI DEI CARICHI:

Carichi permanenti:

- tavolato in legno 10.5 daN/mq
g1 = 10.5 daN/mq

g1 x interasse travetti 7.8 daN/m
peso proprio travetti 9.4 daN/m
G1 = 17.2 daN/m

Carichi permanenti non strutturali:

- manto di copertura 20,0 daN/mq
- impermeabilizzazione+coibentazione 55,0 daN/mq
g2 = 75,0 daN/mq

G2 = g2 x interasse travi (0.74 m) 55.5 daN/m

Carichi variabili:

q = carico da neve 120,0 daN/mq
 $q' = q \cos\alpha$ 103,9 daN/mq
Q1 = q' x interasse travetti 76.9 daN/m

VERIFICHE DEI TRAVETTI IN LEGNO:

Combinazione di carico: permanenti + variabili (K_{mod} = 0.900)

Q (ortogonale) = (G1 γ_{g1} + G2 γ_{g2} + Q1 γ_{q1}) $\cos\alpha$ = 191.34 daN/m (γ_{g1} = 1.30; γ_{g2} = 1.50; γ_{q1} = 1.50)

Verifica a flessione:

$$M = (Q L^2) / 8 = 19426.6 \text{ daN cm}$$

$$\sigma_w = M / W_x = 32.5 \text{ daN/cm}^2 < f_{md} = 163.86 \text{ daN/cm}^2 \text{ (Ok)}$$

Verifica a taglio:

$$V = (Q L) / 2 = 272.7 \text{ daN}$$

$$\tau_w = 1,5 V / A_v = 2.6 \text{ daN/cm}^2 < f_{vd} = 21.72 \text{ daN/cm}^2 \text{ (Ok)}$$

Combinazione di carico: soli carichi permanenti (K_{mod} = 0.600)

Q (ortogonale) = (G1 γ_{g1} + G2 γ_{g2}) $\cos\alpha$ = 91.44 daN/m (γ_{g1} = 1.30; γ_{g2} = 1.50)

Verifica a flessione:

$$M = (Q L^2) / 8 = 9283.6 \text{ daN cm}$$

$$\sigma_w = M / W_x = 15.5 \text{ daN/cm}^2 < f_{pmd} = 109.24 \text{ daN/cm}^2 \text{ (Ok)}$$

Verifica a taglio:

$$V = (Q L) / 2 = 130.3 \text{ daN}$$

$$\tau_w = 1,5 V / A_v = 1.2 \text{ daN/cm}^2 < f_{pvd} = 14.48 \text{ daN/cm}^2 \text{ (Ok)}$$

Frecce in esercizio:

Deformazione istantanea per effetto dei carichi permanenti:

$$G_k = G_1 + G_2 = 17.18 + 55.50 = 72.68 \text{ daN/m}$$

$$U_{1i} = ((5 G_k L^4) / (384 E_m J_x)) + ((1.2 G_k L^2) / (8 G_m A)) = 1.197 \text{ mm}$$

Deformazione istantanea per effetto dei carichi variabili:

$$U_{2i} = ((5 Q_1 L^4) / (384 E_m J_x)) + ((1.2 Q_1 L^2) / (8 G_m A)) = 1.266 \text{ mm}$$

Deformazione istantanea (combinazione rara):

$$U_i = U_{1i} + U_{2i} = 2.463 \text{ mm}$$

Deformazione finale per effetto dei carichi permanenti + variabili (combinazione quasi permanente):

$$U_{fin} = U_{1i} (1 + K_{def}) + U_{2i} (1 + \psi_2 K_{def}) = 3.421 \text{ mm} \quad (K_{def} = 0.800, \psi_2 = 0.00):$$

Verifiche di deformazione:

$$U_i / L = 1 / 1157 < 1 / 300 \text{ (Ok)}$$

$$U_{fin} / L = 1 / 833 < 1 / 200 \text{ (Ok)}$$

VERIFICHE DEL TAVOLATO IN LEGNO:

Dimensioni di calcolo: larghezza = 100 cm, spessore = 2.5 cm, luce = 74.0 cm

$$G_{1x} = G_1 \sin \alpha = 5.25 \text{ daN/m}$$

$$G_{1y} = G_1 \cos \alpha = 9.09 \text{ daN/m}$$

$$G_{2x} = G_2 \sin \alpha = 37.50 \text{ daN/m}$$

$$G_{2y} = G_2 \cos \alpha = 64.95 \text{ daN/m}$$

$$Q_{1x} = Q_1 \sin \alpha = 60.00 \text{ daN/m}$$

$$Q_{1y} = Q_1 \cos \alpha = 103.92 \text{ daN/m}$$

Combinazione di carico: permanenti + variabili ($K_{mod} = 0.900$)

$$Q_x = G_{1x} \gamma_{g1} + G_{2x} \gamma_{g2} + Q_{1x} \gamma_{q1} = 153.08 \text{ daN/m} \quad (\gamma_{g1} = 1.30; \gamma_{g2} = 1.50; \gamma_{q1} = 1.50)$$

$$Q_y = G_{1y} \gamma_{g1} + G_{2y} \gamma_{g2} + Q_{1y} \gamma_{q1} = 265.13 \text{ daN/m} \quad (\gamma_{g1} = 1.30; \gamma_{g2} = 1.50; \gamma_{q1} = 1.50)$$

Verifica a flessione deviata:

$$M_x = (Q_y L^2) / 8 = 1814.8 \text{ daN cm}$$

$$M_y = (Q_x L^2) / 8 = 1047.8 \text{ daN cm}$$

$$\sigma_{xw} = M_x / W_x = 17.42 \text{ daN/cm}^2$$

$$\sigma_{yw} = M_y / W_y = 0.25 \text{ daN/cm}^2$$

$$(\sigma_{xw} / f_{md}) + 0,7 (\sigma_{yw} / f_{md}) = 0.108 < 1 \text{ (Ok)}$$

$$(\sigma_{yw} / f_{md}) + 0,7 (\sigma_{xw} / f_{md}) = 0.077 < 1 \text{ (Ok)}$$

Verifica a taglio:

$$V_y = (Q_y L) / 2 = 98.1 \text{ daN}$$

$$V_x = (Q_x L) / 2 = 56.6 \text{ daN}$$

$$\tau_{wy} = 1,5 V_y / A = 0.82 \text{ daN/cm}^2$$

$$\tau_{wx} = 1,5 V_x / A = 0.48 \text{ daN/cm}^2$$

$$\tau_w = (\tau_{wx}^2 + \tau_{wy}^2)^{1/2} = 0.95 \text{ daN/cm}^2 < f_{vd} = 21.72 \text{ daN/cm}^2 \text{ (Ok)}$$

Combinazione di carico: soli carichi permanenti ($K_{mod} = 0.600$)

$$Q_x = G_{1x} \gamma_{g1} + G_{2x} \gamma_{g2} = 63.08 \text{ daN/m} \quad (\gamma_{g1} = 1.30; \gamma_{g2} = 1.50)$$

$$Q_y = G_{1y} \gamma_{g1} + G_{2y} \gamma_{g2} = 109.25 \text{ daN/m} \quad (\gamma_{g1} = 1.30; \gamma_{g2} = 1.50)$$

Verifica a flessione deviata:

$$M_x = (Q_y L^2) / 8 = 747.8 \text{ daN cm}$$

$$M_y = (Q_x L^2) / 8 = 431.7 \text{ daN cm}$$

$$\sigma_{xw} = M_x / W_x = 7.18 \text{ daN/cm}^2$$

$$\sigma_{yw} = M_y / W_y = 0.10 \text{ daN/cm}^2$$

$$(\sigma_{xw} / f_{md}) + 0,7 (\sigma_{yw} / f_{md}) = 0.067 < 1 \text{ (Ok)}$$

$$(\sigma_{yw} / f_{md}) + 0,7 (\sigma_{xw} / f_{md}) = 0.047 < 1 \text{ (Ok)}$$

Verifica a taglio:

$$V_y = (Q_y L) / 2 = 40.4 \text{ daN}$$

$$V_x = (Q_x L) / 2 = 23.3 \text{ daN}$$

$$\tau_{wy} = 1,5 V_y / A = 0.34 \text{ daN/cm}^2$$

$$\tau_{wx} = 1,5 V_x / A = 0.20 \text{ daN/cm}^2$$

$$\tau_w = (\tau_{wx}^2 + \tau_{wy}^2)^{1/2} = 0.39 \text{ daN/cm}^2 < f_{vd} = 14.48 \text{ daN/cm}^2 \text{ (Ok)}$$

Frecce in esercizio:

Deformazione istantanea per effetto dei carichi permanenti:

$$U1Xi = ((5 G1x L^4) / (384 Em Jy)) + ((1.2 G1x L^2) / (8 Gm A)) = 0.002 \text{ mm}$$

$$U1Yi = ((5 G1y L^4) / (384 Em Jx)) + ((1.2 G1y L^2) / (8 Gm A)) = 0.197 \text{ mm}$$

$$U1i = (U1Xi^2 + U1Yi^2)^{1/2} = 0.197 \text{ mm}$$

Deformazione istantanea per effetto dei carichi variabili:

$$U2Xi = ((5 Q1x L^4) / (384 Em Jy)) + ((1.2 Q1x L^2) / (8 Gm A)) = 0.003 \text{ mm}$$

$$U2Yi = ((5 Q1y L^4) / (384 Em Jx)) + ((1.2 Q1y L^2) / (8 Gm A)) = 0.276 \text{ mm}$$

$$U2i = (U2Xi^2 + U2Yi^2)^{1/2} = 0.276 \text{ mm}$$

Deformazione istantanea (combinazione rara):

$$U_i = U1i + U2i = 0.473 \text{ mm}$$

Deformazione finale per effetto dei carichi permanenti + variabili (combinazione quasi permanente):

$$UXfin = U1Xi (1 + Kdef) + U2Xi (1 + \psi 2 Kdef) = 0.007 \text{ mm} \quad (Kdef = 0.800, \psi 2 = 0.00):$$

$$UYfin = U1Yi (1 + Kdef) + U2Yi (1 + \psi 2 Kdef) = 0.631 \text{ mm} \quad (Kdef = 0.800, \psi 2 = 0.00):$$

$$Ufin = (UXfin^2 + UYfin^2)^{1/2} = 0.631 \text{ mm}$$

Verifiche di deformazione:

$$U_i / L = 1 / 1564 < 1 / 300 \text{ (Ok)}$$

$$Ufin / L = 1 / 1174 < 1 / 200 \text{ (Ok)}$$

TRAVI ORDITURA PRINCIPALE:

Schema statico: trave su 2 appoggi

ANALISI DEI CARICHI:

Carichi permanenti:

- tavolato in legno	10,5	daN/mq
- travetti: 14.0x16.0, i = 74.0 cm	12,7	daN/mq
g1 =	23,2	daN/mq

g1 x interasse travi	66.2	daN/m
peso proprio trave	40.3	daN/m
G1 =	106.5	daN/m

Carichi permanenti non strutturali:

- manto di copertura	20,0	daN/mq
- impermeabilizzazione+coibentazione	55,0	daN/mq
g2 =	75,0	daN/mq

$$G2 = g2 \times \text{interasse travi (2.85 m)} = 213.8 \text{ daN/m}$$

Carichi variabili:

q = carico da neve	120,0	daN/mq
q' = q cos α	103,9	daN/mq
Q1 = q' x interasse travi	296.2	daN/m

VERIFICHE DELLE TRAVI IN LEGNO:

Combinazione di carico: permanenti + variabili (Kmod = 0.900)

$$Q = G1 \gamma g1 + G2 \gamma g2 + Q1 \gamma q1 = 106.5 \times 1.30 + 213.8 \times 1.50 + 296.2 \times 1.50 = 903.32 \text{ daN/m}$$

Verifica a flessione:

$$M = (Q L^2) / 8 = 686973.4 \text{ daN cm}$$

$$\sigma_w = M / W_x = 89.4 \text{ daN/cm}^2 < f_{md} = 152.33 \text{ daN/cm}^2 \text{ (Ok)}$$

Verifica a taglio:

$$V = (Q L) / 2 = 3522.9 \text{ daN}$$

$$\tau_w = 1,5 V / A_v = 7.7 \text{ daN/cm}^2 < f_{vd} = 21.72 \text{ daN/cm}^2 \text{ (Ok)}$$

Combinazione di carico: soli carichi permanenti ($K_{mod} = 0.600$)

$$Q = G_1 \gamma_{g1} + G_2 \gamma_{g2} = 106.5 \times 1.30 + 213.8 \times 1.50 = 459.05 \text{ daN/m}$$

Verifica a flessione:

$$M = (Q L^2) / 8 = 349105.3 \text{ daN cm}$$

$$\sigma_w = M / W_x = 45.5 \text{ daN/cm}^2 < f_{p_{md}} = 101.55 \text{ daN/cm}^2 \text{ (Ok)}$$

Verifica a taglio:

$$V = (Q L) / 2 = 1790.3 \text{ daN}$$

$$\tau_w = 1,5 V / A_v = 3.9 \text{ daN/cm}^2 < f_{p_{vd}} = 14.48 \text{ daN/cm}^2 \text{ (Ok)}$$

Frecce in esercizio:

Deformazione istantanea per effetto dei carichi permanenti:

$$G_k = G_1 + G_2 = 106.48 + 213.75 = 320.23 \text{ daN/m}$$

$$U_{1i} = ((5 G_k L^4) / (384 E_m J_x)) + ((1.2 G_k L^2) / (8 G_m A)) = 7.750 \text{ mm}$$

Deformazione istantanea per effetto dei carichi variabili:

$$U_{2i} = ((5 Q_1 L^4) / (384 E_m J_x)) + ((1.2 Q_1 L^2) / (8 G_m A)) = 7.168 \text{ mm}$$

Deformazione istantanea (combinazione rara):

$$U_i = U_{1i} + U_{2i} = 14.917 \text{ mm}$$

Deformazione finale per effetto dei carichi permanenti + variabili (combinazione quasi permanente):

$$U_{fin} = U_{1i} (1 + K_{def}) + U_{2i} (1 + \psi_2 K_{def}) = 21.117 \text{ mm} \quad (K_{def} = 0.800, \psi_2 = 0.00):$$

Verifiche di deformazione:

$$U_i / L = 1 / 523 < 1 / 300 \text{ (Ok)}$$

$$U_{fin} / L = 1 / 369 < 1 / 200 \text{ (Ok)}$$

2.8 VERIFICA DEI COLLEGAMENTI DEGLI ELEMENTI IN LEGNO

COLLEGAMENTO TRAVETTI

AZIONE SOLLECITANTE TRASMESSA DAL SISMA AL TRAVETTO

$$F = \frac{w}{g} \cdot S_a(T_1) = 20 \text{ daN} \quad \text{Forza sismica orizzontale}$$

$$w = 107 \text{ daN} \quad \text{Massa sismica di competenza dell'elemento da collegare}$$

$$S_a(T_1) = 0,189 \text{ g} \quad \text{Pseudo-accellerazione spettrale della struttura al periodo fondamentale T1}$$

COLLEGAMENTO TRAVETTI - TRAVI IN C.A.

VERIFICA DELLO SPINOTTO M8

Classe 8.8

$$\gamma_m = 1,25 \quad \text{per collegamenti con bulloni e viti}$$

$$f_{tb} = 8000 \text{ daN/cm}^2$$

$$-F_{ved} = 20 \text{ daN}$$

$$A_{rid} = 0,5 \text{ cm}^2 \quad (1 \text{ spinotto})$$

$$F_{v,Rd} = \frac{0,6 \cdot f_{tb} \cdot A_{res}}{\gamma_m} = 1920 \text{ daN} > 20 \text{ daN} \quad \text{VERIFICA POSITIVA}$$



www.hilti.it

Profis Anchor 2.6.6

Impresa:
Progettista:
Indirizzo:
Telefono | Fax: |
E-mail:

Pagina: 2
Progetto:
Contratto N°:
Data: 28/08/2024

2 Condizione di carico/Carichi risultanti sull'ancorante

Condizione di carico: Carichi di progetto

Carichi sull'ancorante [kN]

Trazione: (+ Trazione, - Compressione)

Ancorante	Trazione	Taglio	Taglio in dir. x	Taglio in dir. y
1	0,000	0,200	0,200	0,000

Compressione max. nel calcestruzzo: - [%]

Max. sforzo di compressione nel calcestruzzo: - [N/mm²]

risultante delle forze di trazione nel (x/y)=(0/0): 0,000 [kN]

risultante delle forze di compressione (x/y)=(0/0): 0,000 [kN]

3 Carico di trazione (EOTA TR 029, Sezione 5.2.2)

	Carico [kN]	Resistenza [kN]	Utilizzo β_N [%]	Stato
Rottura dell'acciaio*	N/A	N/A	N/A	N/A
Rottura combinata conica del calcestruzzo e per sfilamento**	N/A	N/A	N/A	N/A
Rottura conica del calcestruzzo**	N/A	N/A	N/A	N/A
Fessurazione**	N/A	N/A	N/A	N/A

*ancorante più sollecitato **gruppo di ancoranti (ancoranti sollecitati)



www.hilti.it

Profis Anchor 2.6.6

Impresa:
Progettista:
Indirizzo:
Telefono | Fax:
E-mail:

Pagina: 3
Progetto:
Contratto N°:
Data: 28/08/2024

4 Carico di taglio (EOTA TR 029, Sezione 5.2.3)

	Carico [kN]	Resistenza [kN]	Utilizzo β_v [%]	Stato
Rottura dell'acciaio (senza braccio di leva)*	0,200	12,000	2	OK
Rottura dell'acciaio (con braccio di leva)*	N/A	N/A	N/A	N/A
Rottura per pryout**	0,200	18,853	2	OK
Rottura del bordo del calcestruzzo in direzione x+**	0,200	7,440	3	OK

*ancorante più sollecitato **gruppo di ancoranti (ancoranti specifici)

4.1 Rottura dell'acciaio (senza braccio di leva)

$V_{Rk,s}$ [kN]	$\gamma_{M,s}$	$V_{Rd,s}$ [kN]	V_{Sd} [kN]
15,000	1,250	12,000	0,200

4.2 Rottura per pryout (adesione)

$A_{p,N}$ [mm ²]	$A_{p,N}^0$ [mm ²]	$\tau_{Rk,ucr,25}$ [N/mm ²]	$c_{cr,Np}$ [mm]	$s_{cr,Np}$ [mm]	c_{min} [mm]
50550	61440	18,00	124	248	80
ψ_c	$\tau_{Rk,cr}$ [N/mm ²]	k	k-factor	$\psi_{g,Np}^0$	$\psi_{g,Np}$
1,020	7,65	2,300	2,000	1,000	1,000
$\psi_{s,Np}$	$e_{c1,V}$ [mm]	$\psi_{ec1,Np}$	$e_{c2,V}$ [mm]	$\psi_{ec2,Np}$	$\psi_{re,Np}$
0,894	0	1,000	0	1,000	1,000
$N_{Rk,p}^0$ [kN]	$N_{Rk,p}$ [kN]	$\gamma_{M,c,p}$	$V_{Rd,cp}$ [kN]	V_{Sd} [kN]	
19,231	14,140	1,500	18,853	0,200	

4.3 Rottura del bordo del calcestruzzo in direzione x+

h_{ef} [mm]	d_{nom} [mm]	k_1	α	β	
96	8,0	1,700	0,110	0,063	
c_1 [mm]	$A_{c,V}$ [mm ²]	$A_{c,V}^0$ [mm ²]			
80	28800	28800			
$\psi_{s,V}$	$\psi_{h,V}$	$\psi_{a,V}$	$e_{c,V}$ [mm]	$\psi_{ec,V}$	$\psi_{re,V}$
1,000	1,000	1,000	0	1,000	1,000
$V_{Rk,c}^0$ [kN]	$\gamma_{M,c}$	$V_{Rd,c}$ [kN]	V_{Sd} [kN]		
11,160	1,500	7,440	0,200		

5 Spostamenti (ancorante più sollecitato)

Carichi a breve termine:

$$\begin{aligned} N_{Sk} &= 0,000 \text{ [kN]} & \delta_N &= 0,000 \text{ [mm]} \\ V_{Sk} &= 0,148 \text{ [kN]} & \delta_V &= 0,009 \text{ [mm]} \\ & & \delta_{NV} &= 0,009 \text{ [mm]} \end{aligned}$$

Carichi a lungo termine:

$$\begin{aligned} N_{Sk} &= 0,000 \text{ [kN]} & \delta_N &= 0,000 \text{ [mm]} \\ V_{Sk} &= 0,148 \text{ [kN]} & \delta_V &= 0,013 \text{ [mm]} \\ & & \delta_{NV} &= 0,013 \text{ [mm]} \end{aligned}$$

Commenti: Gli spostamenti a trazione risultano validi con metà del valore della coppia di serraggio richiesta per non fessurato calcestruzzo!
Gli spostamenti a taglio sono validi trascurando l'attrito tra il calcestruzzo e la piastra d'ancoraggio! Lo spazio derivante dal foro eseguito con perforatore e dalle tolleranze dei fori non viene considerato in questo calcolo!

Gli spostamenti ammissibili dell'ancorante dipendono dalla struttura fissata e devono essere definiti dal progettista!



www.hilti.it

Profis Anchor 2.6.6

Impresa:
Progettista:
Indirizzo:
Telefono | Fax: |
E-mail:

Pagina: 4
Progetto:
Contratto N°:
Data: 28/08/2024

6 Attenzione

- Fenomeni di redistribuzione dei carichi sugli ancoranti derivanti da eventuali deformazioni elastiche della piastra non sono presi in considerazione. Si assume una piastra di ancoraggio sufficientemente rigida in modo che non risulti deformabile sotto l'azione di carichi!
- La verifica del trasferimento dei carichi nel materiale base è necessaria in accordo all'EOTA TR 029 sezione 7!
- Il calcolo è valido solo se le dimensioni dei fori sulla piastra non superano i valori indicati nella Tabella 4.1 da EOTA TR029! Per diametri dei fori superiori vedere il capitolo 1.1 dell'EOTA TR029!
- La lista accessori inclusa in questo report di calcolo è da ritenersi solo come informativa dell'utente. In ogni caso, le istruzioni d'uso fornite con il prodotto dovranno essere rispettate per garantire una corretta installazione.
- La pulizia del foro deve essere effettuata in conformità alle istruzioni di posa (soffiare con aria compressa due volte (min. 6 bar), spazzolare due volte, soffiare con aria compressa due volte (min. 6 bar)).
- L'adesione chimica caratteristica dipende dalle temperature di breve e di lungo periodo.
- Contattare Hilti per verificare la fornitura delle barre HIT-V.
- L'armatura di bordo non è necessaria per evitare la modalità di rottura per fessurazione (splitting)

L'ancoraggio risulta verificato!

COLLEGAMENTO CATENA CAPRIATA

AZIONE SOLLECITANTE TRASMESSA DAL SISMA ALLA TRAVE 20x20 (CATENA CAPRIATA)

$$F = \frac{w}{g} \cdot S_a(T_1) = 725 \text{ daN} \quad \text{Forza sismica orizzontale}$$

$$w = 3835 \text{ daN} \quad \text{Massa sismica di competenza dell'elemento da collegare (COMB. SLV sism 111)}$$

$$S_a(T_1) = 0,189 \text{ g} \quad \text{Pseudo-accellerazione spettrale della struttura al periodo fondamentale T1}$$

COLLEGAMENTO TRAVI IN LEGNO - TRAVI IN C.A.

VERIFICA DELLO SPINOTTO M12

Classe 8.8

$$\gamma_m = 1,25 \quad \text{per collegamenti con bulloni e viti}$$

$$f_{tb} = 8000 \quad \text{daN/cm}^2$$

$$-F_{ved} = 725 \quad \text{daN}$$

$$A_{rid} = 0,88 \quad \text{cm}^2 \quad (1 \text{ spinotto})$$

$$F_{v,Rd} = \frac{0,6 \cdot f_{tb} \cdot A_{res}}{\gamma_m} = 3379 \text{ daN} > 725 \text{ daN} \quad \text{VERIFICA POSITIVA}$$



Profis Anchor 2.6.6

www.hilti.it

Impresa:
Progettista:
Indirizzo:
Telefono | Fax:
E-mail:

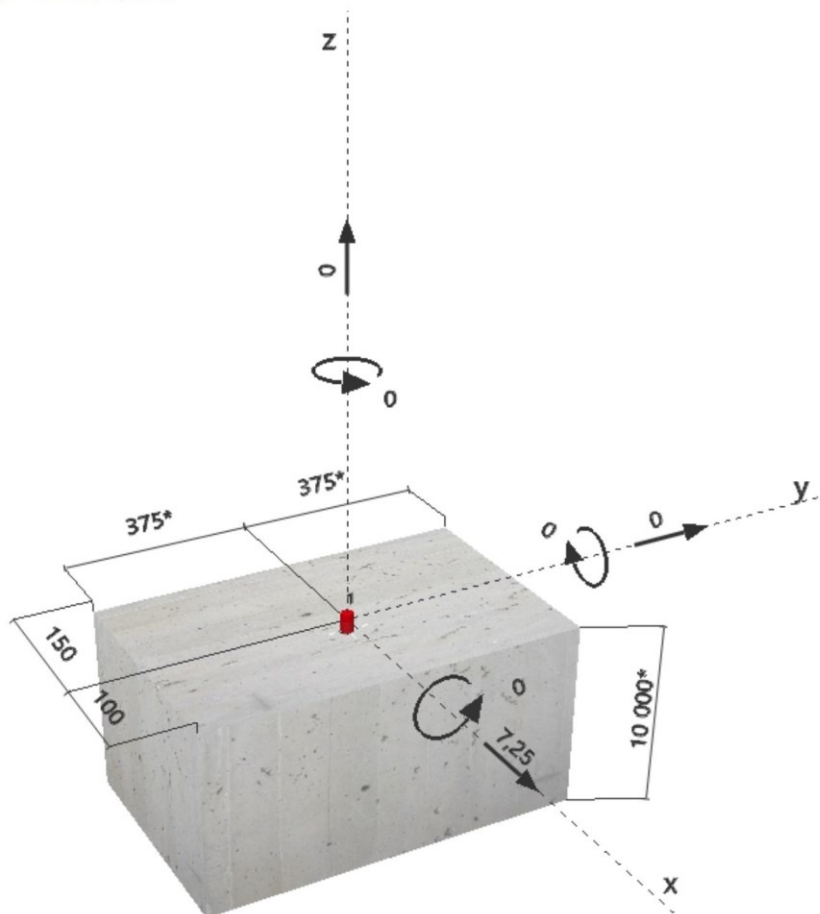
Pagina: 1
Progetto:
Contratto N°:
Data: 28/08/2024

Commenti del progettista:

1 Dati da inserire

Tipo e dimensione dell'ancorante:	HIT-HY 200-A + HIT-V-F (8.8) M12	
Profondità di posa effettiva:	$h_{ef,act} = 200 \text{ mm}$ ($h_{ef,limit} = - \text{ mm}$)	
Materiale:	8.8	
Certificazione No.:	ETA 11/0493	
Emesso Valido:	15/04/2015 15/04/2020	
Prova:	metodo di calcolo ETAG BOND (EOTA TR 029)	
Fissaggio distanziato:	- (Spessore della piastra raccomandato: non calcolato)	
Profilo:	nessun profilo	
Materiale base:	fessurato calcestruzzo, C25/30, $f_{cc} = 30,00 \text{ N/mm}^2$; $h = 10000 \text{ mm}$, Temp. Breve/Lungo: 0/0 °C	
Installazione:	Foro eseguito con perforatore, Condizioni di installazione: asciutto	
Armatura:	nessuna armatura o interasse tra le armature $\geq 150 \text{ mm}$ (qualunque \varnothing) o $\geq 100 \text{ mm}$ ($\varnothing \leq 10 \text{ mm}$) senza armatura di bordo longitudinale	

Geometria [mm] & Carichi [kN, kNm]



Si dovrà verificare la corrispondenza dei dati inseriti e dei risultati con la situazione reale effettiva e la loro plausibilità!
PROFIS Anchor (c) 2003-2009 Hilti AG, FL-9494 Schaan Hilti è un marchio registrato di Hilti AG, Schaan



www.hilti.it

Profis Anchor 2.6.6

Impresa:
Progettista:
Indirizzo:
Telefono | Fax: |
E-mail:

Pagina: 2
Progetto:
Contratto N°:
Data: 28/08/2024

2 Condizione di carico/Carichi risultanti sull'ancorante

Condizione di carico: Carichi di progetto

Carichi sull'ancorante [kN]

Trazione: (+ Trazione, - Compressione)

Ancorante	Trazione	Taglio	Taglio in dir. x	Taglio in dir. y
1	0,000	7,250	7,250	0,000

Compressione max. nel calcestruzzo: - [%]
Max. sforzo di compressione nel calcestruzzo: - [N/mm²]
risultante delle forze di trazione nel (x/y)=(0/0): 0,000 [kN]
risultante delle forze di compressione (x/y)=(0/0): 0,000 [kN]

3 Carico di trazione (EOTA TR 029, Sezione 5.2.2)

	Carico [kN]	Resistenza [kN]	Utilizzo β_N [%]	Stato
Rottura dell'acciaio*	N/A	N/A	N/A	N/A
Rottura combinata conica del calcestruzzo e per sfilamento**	N/A	N/A	N/A	N/A
Rottura conica del calcestruzzo**	N/A	N/A	N/A	N/A
Fessurazione**	N/A	N/A	N/A	N/A

*ancorante più sollecitato **gruppo di ancoranti (ancoranti sollecitati)



www.hilti.it

Profis Anchor 2.6.6

Impresa:
Progettista:
Indirizzo:
Telefono | Fax:
E-mail:

Pagina: 3
Progetto:
Contratto N°:
Data: 28/08/2024

4 Carico di taglio (EOTA TR 029, Sezione 5.2.3)

	Carico [kN]	Resistenza [kN]	Utilizzo β_w [%]	Stato
Rottura dell'acciaio (senza braccio di leva)*	7,250	27,200	27	OK
Rottura dell'acciaio (con braccio di leva)*	N/A	N/A	N/A	N/A
Rottura per pryout**	7,250	49,574	15	OK
Rottura del bordo del calcestruzzo in direzione x+**	7,250	11,579	63	OK

*ancorante più sollecitato **gruppo di ancoranti (ancoranti specifici)

4.1 Rottura dell'acciaio (senza braccio di leva)

$V_{Rk,s}$ [kN]	$\gamma_{M,s}$	$V_{Rd,s}$ [kN]	V_{Sd} [kN]
34,000	1,250	27,200	7,250

4.2 Rottura per pryout (cono del calcestruzzo)

$A_{c,N}$ [mm ²]	$A_{c,N}^0$ [mm ²]	$c_{cr,N}$ [mm]	$s_{cr,N}$ [mm]	k-factor	k_1
150000	360000	300	600	2,000	7,200
$e_{c1,V}$ [mm]	$\psi_{ec1,N}$	$e_{c2,V}$ [mm]	$\psi_{ec2,N}$	$\psi_{s,N}$	$\psi_{re,N}$
0	1,000	0	1,000	0,800	1,000
$N_{Rk,c}^0$ [kN]	$\gamma_{M,c,p}$	$V_{Rd,cp}$ [kN]	V_{Sd} [kN]		
111,542	1,500	49,574	7,250		

4.3 Rottura del bordo del calcestruzzo in direzione x+

h_{ef} [mm]	d_{nom} [mm]	k_1	α	β		
144	12,0	1,700	0,120	0,065		
c_1 [mm]	$A_{c,V}$ [mm ²]	$A_{c,V}^0$ [mm ²]				
100	45000	45000				
$\psi_{s,V}$	$\psi_{h,V}$	$\psi_{c,V}$	$e_{c,V}$ [mm]	$\psi_{ec,V}$	$\psi_{re,V}$	
1,000	1,000	1,000	0	1,000	1,000	
$V_{Rk,c}^0$ [kN]	$\gamma_{M,c}$	$V_{Rd,c}$ [kN]	V_{Sd} [kN]			
17,368	1,500	11,579	7,250			

5 Spostamenti (ancorante più sollecitato)

Carichi a breve termine:

$$\begin{aligned} N_{Sk} &= 0,000 \text{ [kN]} & \delta_N &= 0,000 \text{ [mm]} \\ V_{Sk} &= 5,370 \text{ [kN]} & \delta_V &= 0,269 \text{ [mm]} \\ & & \delta_{NV} &= 0,269 \text{ [mm]} \end{aligned}$$

Carichi a lungo termine:

$$\begin{aligned} N_{Sk} &= 0,000 \text{ [kN]} & \delta_N &= 0,000 \text{ [mm]} \\ V_{Sk} &= 5,370 \text{ [kN]} & \delta_V &= 0,430 \text{ [mm]} \\ & & \delta_{NV} &= 0,430 \text{ [mm]} \end{aligned}$$

Commenti: Gli spostamenti a trazione risultano validi con metà del valore della coppia di serraggio richiesta per non fessurato calcestruzzo! Gli spostamenti a taglio sono validi trascurando l'attrito tra il calcestruzzo e la piastra d'ancoraggio! Lo spazio derivante dal foro eseguito con perforatore e dalle tolleranze dei fori non viene considerato in questo calcolo!

Gli spostamenti ammissibili dell'ancorante dipendono dalla struttura fissata e devono essere definiti dal progettista!



www.hilti.it

Profis Anchor 2.6.6

Impresa:
Progettista:
Indirizzo:
Telefono | Fax: |
E-mail:

Pagina: 4
Progetto:
Contratto N°:
Data: 28/08/2024

6 Attenzione

- Fenomeni di redistribuzione dei carichi sugli ancoranti derivanti da eventuali deformazioni elastiche della piastra non sono presi in considerazione. Si assume una piastra di ancoraggio sufficientemente rigida in modo che non risulti deformabile sotto l'azione di carichi!
- La verifica del trasferimento dei carichi nel materiale base è necessaria in accordo all'EOTA TR 029 sezione 7!
- Il calcolo è valido solo se le dimensioni dei fori sulla piastra non superano i valori indicati nella Tabella 4.1 da EOTA TR029! Per diametri dei fori superiori vedere il capitolo 1.1 dell'EOTA TR029!
- La lista accessori inclusa in questo report di calcolo è da ritenersi solo come informativa dell'utente. In ogni caso, le istruzioni d'uso fornite con il prodotto dovranno essere rispettate per garantire una corretta installazione.
- La pulizia del foro deve essere effettuata in conformità alle istruzioni di posa (soffiare con aria compressa due volte (min. 6 bar), spazzolare due volte, soffiare con aria compressa due volte (min. 6 bar)).
- L'adesione chimica caratteristica dipende dalle temperature di breve e di lungo periodo.
- Contattare Hilti per verificare la fornitura delle barre HIT-V.
- L'armatura di bordo non è necessaria per evitare la modalità di rottura per fessurazione (splitting)

L'ancoraggio risulta verificato!

COLLEGAMENTO TRAVI PRINCIPALI

COLLEGAMENTO TRAVE 20x48

$V = 4275$ daN Azione tagliante massima all'appoggio della trave (comb. SLU 3)

VERIFICA DELLA PIASTRA 440 (METODO TABELLARE DA SCHEDA TECNICA ROTHOBLAAS) GIUNZIONE LEGNO - CALCESTRUZZO

Valore resistente caratteristico lato calcestruzzo: $R_{vd, concrete} = 8000$ daN

Valore resistente caratteristico lato legno: $R_{vk, timber} = 14220$ daN

Valore resistente caratteristico: $R_d = \min(8826 ; 8000)$ daN

VALORI STATICI | F_v

LEGNO-CALCESTRUZZO

- I valori caratteristici sono secondo normativa EN 1995-1-1 in accordo a ETA-09/0361. I valori di progetto degli ancoranti per calcestruzzo sono calcolati in accordo alle rispettive Valutazioni Tecniche Europee.

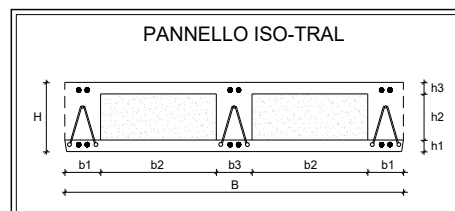
I valori di resistenza di progetto si ricavano dai valori tabellati come segue:

$$R_d = \min \left\{ \begin{array}{l} \frac{R_{k, timber} \cdot k_{mod}}{\gamma_M} \\ R_{d, concrete} \end{array} \right.$$

Azione tagliante massima da sforzo di taglio:

$V = 4275$ daN < 8000 kN **VERIFICA SODDISFATTA**

2.9 VERIFICA SOLAIO PREDALLES



COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

Geometria e armature

Luce netta L_n	4,70 m	Luce efficace L_{eff}	4,95 m
Larghezza appoggio sinistro	400 mm	$h_{alleggerimento}$	160,00 mm
Larghezza appoggio destro	400 mm	$b_{alleggerimento}$	415 mm
$B_{predalles}$	1,20 m	$A_{sezione\ cls}$	167200 mm ²
H	250 mm	$\Sigma b_{travetti}$	370 mm
$t_{soletta\ sup}$	50 mm		
$t_{soletta\ inf}$	40 mm		
$b_{travetto\ ext}$	120 mm		
$b_{travetto\ int}$	130 mm		
$L_{fascia\ piena}$	200 mm		

Carichi

Coefficienti di combinazione	γ_{Gk1}	γ_{Gk2}	γ_{Qk}	
	1,30	1,30	1,50	
Peso proprio	3,65 kN/m ²		$\gamma_{Gk1} G_{k1}$	4,75 kN/m ²
Tramezzi	0,00 kN/m ²			
Massetti e intonaci	0,00 kN/m ²			
Pavimenti	1,80 kN/m ²			
Intonaco	0,00 kN/m ²			
	1,80 kN/m ²		$\gamma_{Gk2} G_{k2}$	2,34 kN/m ²

Q_k - Azione variabile

Categoria

Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)

Coefficienti di partecipazione

ψ_0	ψ_1	ψ_2
0,50	0,20	0,00

Accidentali	1,20 kN/m ²	$\gamma_{Qk} Q_k$	1,80 kN/m ²
$Q_{SLE,Rara}$	6,65 kN/m ²	$q_{d,ULS}$	8,89 kN/m ²
$Q_{SLE,Frequente}$	5,69 kN/m ²		
$Q_{SLE,Quasi-permanente}$	5,45 kN/m ²		
$Q_{SLE,Eccezionale}$	5,45 kN/m ²		

Azioni di verifica

Combinazione	$M_{Ed}^+ = q_d L_{eff}^2 / 8$	$V_{Ed} = q_d L_{eff} / 2$	$V_{Ed, travetti} = q_d L_{eff} / 2$
	kNm	kN	kN
SLU	32,66	26,39	24,26
SLU - Eccezionale	20,03	16,19	
SLE - Rara	24,44	19,75	
SLE - Frequente	20,91	16,90	
SLE - Quasi-permanente	20,03	16,19	

Materiali

Calcestruzzo

f_{ck}	25 N/mm ²
α_{cc}	0,85
$\gamma_{m,cls}$	1,5
E_{cls}	31476 MPa
f_{cd}	14,17 MPa
$f_{ct,eff}$	2,57 MPa

Acciaio

f_{yk}	450,00 MPa
$\gamma_{m,steel}$	1,15
f_{yd}	391,30 MPa
$\sigma_{s,max,Rara}$	360,00 MPa
E_s	210000 MPa
$\alpha = E_s / E_{cls}$	6,67

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

$\sigma_{c,max,Rara}$	15,00 MPa
$\sigma_{c,max,Quasi Permanente}$	11,25 MPa
$\phi(\infty, t_0)$	2,00
E_{cls}	10492 MPa

Armature

Barre intradosso/travetto		Monconi/travetto	
n° barre	2	n° barre	2
ϕ barre	10 mm	ϕ barre	8 mm
$A_{s,intr}$	471,24 mm ²	$A_{s,estr}$	301,59 mm ² OK

Verifica SLU a taglio

Contributi resistenti filo travetti

Altezza utile d	205 mm
ρ_l	0,002818
k	1,99
v_{min}	0,49 MPa
$V_{Rd,min}$	37,20 kN
$V_{Rd,max}$	34,66 kN
V_{Rd}	37,20 kN
S/R	0,65 OK

Contributi resistenti filo fascia piena

ρ_l	0,001916
k	1,99
v_{min}	0,49 MPa
$V_{Rd,min}$	120,64 kN
$V_{Rd,max}$	98,85 kN
V_{Rd}	120,64 kN
S/R	0,22 OK

Verifica SLU a flessione in mezzeria

x	15,95 mm	OK
ϵ_s	0,0415	OK-snerv
M_R	36,625 kNm	
S/R	0,89	OK

Verifiche SLE tensioni in mezzeria

$x_{sez\ fessurata}$	43,60 mm	
$J_{sez\ fessurata}$	2,17E+08 mm ⁴	
$\sigma_{c,Rara}$	4,90 MPa	OK
$\sigma_{c,Quasi Permanente}$	4,02 MPa	OK
$\sigma_{s,Rara}$	272,31 MPa	OK

Verifica SLE-Fessurazione in mezzeria

Gruppo esigenze	a	Momento di fessurazione	M_{fess}	33,32 kNm
Coeff. k_t	0,6	Verifica combinazione Frequente	w_{max}	0,40 mm
$x_{sez\ fessurata}$	30,26 mm	$\sigma_{s,Freq}$	227,68 MPa	
$J_{sez\ fessurata}$	1,07E+08 mm ⁴	$\epsilon_{sm,Freq}$	0,00108	
$h_{c,eff}$	73,25 mm	w_d	0,308 mm	OK
$A_{c,eff}$	60301,32 mm ²	Verifica combinazione Quasi Permanente	w_{max}	0,30 mm
$\Delta_{s,max}$	285,66 mm	$\sigma_{s,Quasi Perm}$	218,08 MPa	
$A_{sez\ reag\ non\ fess}$	174268,58 mm ²	$\epsilon_{sm,Quasi Perm}$	0,00103	
ρ_{eff}	0,01	w_d	0,294 mm	OK
$x_{sez\ reag\ non\ fess}$	143,97 mm			
$J_{sez\ reag\ non\ fess}$	1,38E+09 mm ⁴			

Verifica SLE-Deformazione (comb. Quasi Permanente)

Verifica analitica

Coefficiente di durata β	0,5
$\xi = 1 - \beta(M_{fess}/M_{Ed})^2$	0,00
$f_{I, sez\ non\ fess}$	3,54 mm
$f_{II, sez\ fess}$	22,43 mm
$f = \xi f_{II} + (1-\xi) f_I$	3,54 mm
L/f	1398 OK

Verifica semplificata

Sistema strutturale	Campate intermedie di travi continue o piastre continue mono o bidirezionali
K	1,50
λ	19,80
$A_{s,calc}$	452,32 mm ²
λ_{lim}	42,203 OK
λ/λ_{lim}	0,47

2.10 STATO LIMITE D' ESERCIZIO: SLD DANNO SISMICO

Le verifiche RES per SLD sono effettuate in accordo alle Norme Tecniche 17 Gennaio 2018 e alla circolare n.7 del 21 gennaio 2019 nonché alle linee guida del Consiglio Superiore LL.PP. "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".

Le verifiche RES per SLD, sono riportate nelle successive tabelle nella forma di rapporto "domanda" su "capacità" e hanno esito positivo quando il rapporto è non superiore al valore unitario.

La "domanda" è ottenuta direttamente dall'analisi per le previste combinazioni SLD (NTC18 2.5.3. COMBINAZIONI DELLE AZIONI formula [2.5.5]).

Per "capacità" si intende qui il valore della sollecitazione corrispondente al raggiungimento dello stato limite di danno per la sezione: per la resistenza flessionale questo stato limite si identifica con la tensione di snervamento dell'acciaio o la resistenza massima a compressione per il calcestruzzo e la muratura. Lo stato limite di danno si ritiene attinto anche in caso di superamento della resistenza a taglio.

Le resistenze flessionali sono valutate utilizzando i legami costitutivi del materiale limitati al solo tratto elastico, ottenendo così resistenze sostanzialmente elastiche come previsto dalla norma.

La seguente tabella identifica per quali configurazioni (materiale nuovo, esistente, con rinforzi e metodo di analisi) sono state condotte le verifiche di seguito riportate.

Configurazione	Verifica SLD	NOTE
1) c.a. nuovo e esist. Verifica SLU con $q > 1$	Verifica N/M SE Verifica V/T	Sono verifiche per struttura non dissipativa condotte secondo il cap.4 NTC18 in regime sostanzialmente elastico; si verificano travi, pilastri, setti e gusci.
2) Muratura nuova Verifica SLU con $q > 1$	Verifica N/M SE Verifica V	Per N/M identificato SL elastico, per V formulazione secondo cap.7
3) Muratura esis. AO Verifica SLU con $q > 1$	Verifica N/M SE Verifica V	Per N/M identificato SL elastico, per V formulazione secondo cap. 7 e 8
4) Muratura esis. PO Verifica SLU con $q > 1$	Verifica N/M SE Verifica V	Per N/M identificato SL elastico, per V formulazione secondo cap. 7 e 8; Anche per rinforzi FRP è prevista verifica N/M SE e V

Per le verifiche agli SLD di pilastri, travi setti e gusci in c.a. è presente una tabella con i simboli di seguito descritti:

Pilas./Trave/ Setto/Guscio	numero identificativo dell'elemento D2 o D3
Stato	Codici relativi all'esito delle verifiche effettuate appresso descritte
Pos.	Posizione nell'elemento della sezione per la quale si riporta la verifica
V N/M	Verifica a pressoflessione con rapporto E_d/R_d : valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
V V/T cls	Verifica a taglio/torsione con rapporto V_{ed}/V_{rd} lato cls: valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
V V/T acc	Verifica a taglio/torsione con rapporto V_{ed}/V_{rd} lato acciaio: valore minore o uguale a 1 per verifica positiva
Rif. cmb.	Riferimento combinazioni da cui si generano le verifiche più gravose per il pilastro

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

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

Per elementi consolidati con FRP il programma implementa le verifiche previste dalle "Linee guida per la Progettazione, l'Esecuzione ed il Collaudo di Interventi di Rinforzo di strutture di c.a., c.a.p. e murarie mediante FRP" approvate dal CSLP il 24/07/2009.

TABELLA VERIFICHE ELEMENTI D2 PILASTRI C.A.

Pilas.	Stato	Pos. cm	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Rif. cmb	Pos. cm	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Rif. cmb
1	ok	0.0	0.39	0.13	0.08127,118,122		45.6	0.39	0.13	0.08127,118,122	
		83.0	0.39	0.13	0.08127,118,122		91.2	0.38	0.13	0.08127,118,122	
		136.9	0.29	0.13	0.08127,118,122		182.5	0.20	0.13	0.08127,118,122	
		228.1	0.13	0.13	0.08127,118,122		273.8	0.09	0.13	0.08136,118,122	
		319.4	0.16	0.13	0.08138,118,122		330.0	0.18	0.13	0.08138,118,122	
		365.0	0.18	0.13	0.08138,118,122						
2	ok	0.0	0.33	0.07	0.07119,143,120		15.0	0.33	0.07	0.07119,143,120	
		45.6	0.30	0.07	0.07119,143,120		91.2	0.25	0.07	0.07119,143,120	
		136.9	0.20	0.07	0.07119,143,120		182.5	0.15	0.07	0.07119,143,120	
		228.1	0.10	0.07	0.07119,143,120		273.8	0.08	0.07	0.07118,143,120	
		319.4	0.10	0.07	0.07142,143,120		330.0	0.11	0.07	0.07142,143,120	
		365.0	0.11	0.07	0.07142,143,120						
3	ok	0.0	0.45	0.15	0.11123,129,124		45.6	0.45	0.15	0.11123,129,124	
		83.0	0.45	0.15	0.11123,129,124		91.2	0.43	0.15	0.11123,129,124	
		136.9	0.31	0.15	0.11123,129,124		182.5	0.19	0.15	0.11117,129,124	
		228.1	0.10	0.15	0.11122,129,124		273.8	0.10	0.15	0.11148,129,124	
		319.4	0.18	0.15	0.11148,129,124		330.0	0.20	0.15	0.11119,129,124	
		365.0	0.20	0.15	0.11119,129,124						
4	ok	0.0	0.54	0.25	0.18123,121,121		45.6	0.54	0.25	0.18123,121,121	
		83.0	0.54	0.25	0.18123,121,121		91.2	0.51	0.25	0.18123,121,121	
		136.9	0.35	0.25	0.18123,121,121		182.5	0.19	0.25	0.18123,121,121	
		228.1	0.05	0.25	0.18120,121,121		273.8	0.17	0.25	0.18117,121,121	
		319.4	0.33	0.25	0.18117,121,121		330.0	0.37	0.25	0.18117,121,121	
		365.0	0.37	0.25	0.18117,121,121						
5	ok	0.0	0.27	0.05	0.04123,120,120		68.1	0.27	0.05	0.04123,120,120	
		83.0	0.27	0.05	0.04123,120,120		136.2	0.21	0.05	0.04123,120,120	
		204.4	0.17	0.05	0.04143,120,120		272.5	0.13	0.05	0.04143,120,120	
		340.6	0.13	0.05	0.04143,120,120		408.8	0.15	0.05	0.04123,120,120	
		476.9	0.23	0.05	0.04122,120,120		515.5	0.28	0.05	0.04122,120,120	
		545.0	0.28	0.05	0.04122,120,120						
6	ok	0.0	0.47	0.21	0.13120,140,133		45.6	0.47	0.21	0.13120,140,133	
		83.0	0.47	0.21	0.13120,140,133		91.2	0.44	0.21	0.13120,140,133	
		136.9	0.29	0.21	0.13124,140,133		182.5	0.16	0.21	0.13121,140,133	
		228.1	0.12	0.21	0.13147,140,133		273.8	0.19	0.21	0.13121,140,133	
		319.4	0.34	0.21	0.13121,140,133		330.0	0.38	0.21	0.13121,140,133	
		365.0	0.38	0.21	0.13121,140,133						
7	ok	0.0	0.49	0.13	0.12120,139,127		45.6	0.49	0.13	0.12120,139,127	
		83.0	0.49	0.13	0.12120,139,127		91.2	0.48	0.13	0.12120,139,127	
		136.9	0.39	0.13	0.12120,139,127		182.5	0.31	0.13	0.12120,139,127	
		228.1	0.22	0.13	0.12120,139,127		273.8	0.14	0.13	0.12120,139,127	
		319.4	0.07	0.13	0.12135,139,127		330.0	0.08	0.13	0.12135,139,127	
		365.0	0.08	0.13	0.12135,139,127						
8	ok	0.0	0.24	0.05	0.04148,135,135		68.1	0.24	0.05	0.04148,135,135	
		83.0	0.24	0.05	0.04148,135,135		136.2	0.21	0.05	0.04148,135,135	
		204.4	0.17	0.05	0.04148,135,135		272.5	0.14	0.05	0.04148,135,135	
		340.6	0.12	0.05	0.04148,135,135		408.8	0.12	0.05	0.04145,135,135	
		476.9	0.16	0.05	0.04129,135,135		515.5	0.19	0.05	0.04129,135,135	
		545.0	0.19	0.05	0.04129,135,135						
9	ok	0.0	0.32	0.23	0.15126,138,138		45.6	0.32	0.23	0.15126,138,138	
		83.0	0.32	0.23	0.15126,138,138		91.2	0.30	0.23	0.15126,138,138	
		136.9	0.20	0.23	0.15130,138,138		182.5	0.11	0.23	0.15131,138,138	
		228.1	0.09	0.23	0.15147,138,138		273.8	0.13	0.23	0.15145,138,138	
		319.4	0.21	0.23	0.15126,138,138		330.0	0.23	0.23	0.15126,138,138	
		365.0	0.23	0.23	0.15126,138,138						
10	ok	0.0	0.24	0.05	0.04138,141,141		68.1	0.24	0.05	0.04138,141,141	
		83.0	0.24	0.05	0.04138,141,141		136.2	0.21	0.05	0.04138,141,141	
		204.4	0.17	0.05	0.04138,141,141		272.5	0.14	0.05	0.04138,141,141	
		340.6	0.12	0.05	0.04138,141,141		408.8	0.12	0.05	0.04139,141,141	
		476.9	0.16	0.05	0.04127,141,141		515.5	0.19	0.05	0.04127,141,141	
		545.0	0.19	0.05	0.04127,141,141						

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

11	ok	0.0	0.27	0.05	0.04117,122,122	68.1	0.27	0.05	0.04117,122,122
		83.0	0.27	0.05	0.04117,122,122	136.2	0.21	0.05	0.04117,122,122
		204.4	0.17	0.05	0.04133,122,122	272.5	0.13	0.05	0.04133,122,122
		340.6	0.13	0.05	0.04133,122,122	408.8	0.15	0.05	0.04117,122,122
		476.9	0.23	0.05	0.04120,122,122	515.5	0.28	0.05	0.04120,122,122
		545.0	0.28	0.05	0.04120,122,122				
12	ok	0.0	0.35	0.21	0.14132,137,125	45.6	0.35	0.21	0.14132,137,125
		83.0	0.35	0.21	0.14132,137,125	91.2	0.33	0.21	0.14132,137,125
		136.9	0.21	0.21	0.14132,137,125	182.5	0.12	0.21	0.14126,137,125
		228.1	0.07	0.21	0.14136,137,125	273.8	0.15	0.21	0.14140,137,125
		319.4	0.24	0.21	0.14128,137,125	330.0	0.26	0.21	0.14132,137,125
		365.0	0.26	0.21	0.14132,137,125				
13	ok	0.0	0.63	0.16	0.13129,121,118	45.6	0.63	0.16	0.13129,121,118
		83.0	0.63	0.16	0.13129,121,118	91.2	0.61	0.16	0.13129,121,118
		136.9	0.48	0.16	0.13126,121,118	182.5	0.35	0.16	0.13126,121,118
		228.1	0.23	0.16	0.13129,121,118	273.8	0.13	0.16	0.13132,121,118
		319.4	0.17	0.16	0.13137,121,118	330.0	0.19	0.16	0.13137,121,118
		365.0	0.19	0.16	0.13137,121,118				
14	ok	0.0	0.39	0.13	0.08129,124,120	45.6	0.39	0.13	0.08129,124,120
		83.0	0.39	0.13	0.08129,124,120	91.2	0.38	0.13	0.08129,124,120
		136.9	0.29	0.13	0.08129,124,120	182.5	0.20	0.13	0.08129,124,120
		228.1	0.13	0.13	0.08129,124,120	273.8	0.09	0.13	0.08142,124,120
		319.4	0.16	0.13	0.08148,124,120	330.0	0.18	0.13	0.08148,124,120
		365.0	0.18	0.13	0.08148,124,120				
15	ok	0.0	0.33	0.07	0.07121,133,122	15.0	0.33	0.07	0.07121,133,122
		45.6	0.30	0.07	0.07121,133,122	91.2	0.25	0.07	0.07121,133,122
		136.9	0.20	0.07	0.07121,133,122	182.5	0.15	0.07	0.07121,133,122
		228.1	0.10	0.07	0.07121,133,122	273.8	0.08	0.07	0.07124,133,122
		319.4	0.10	0.07	0.07136,133,122	330.0	0.11	0.07	0.07136,133,122
		365.0	0.11	0.07	0.07136,133,122				
16	ok	0.0	0.45	0.15	0.11117,127,118	45.6	0.45	0.15	0.11117,127,118
		83.0	0.45	0.15	0.11117,127,118	91.2	0.43	0.15	0.11117,127,118
		136.9	0.31	0.15	0.11117,127,118	182.5	0.19	0.15	0.11123,127,118
		228.1	0.10	0.15	0.11120,127,118	273.8	0.10	0.15	0.11138,127,118
		319.4	0.18	0.15	0.11138,127,118	330.0	0.20	0.15	0.11121,127,118
		365.0	0.20	0.15	0.11121,127,118				
17	ok	0.0	0.54	0.25	0.18117,119,119	45.6	0.54	0.25	0.18117,119,119
		83.0	0.54	0.25	0.18117,119,119	91.2	0.51	0.25	0.18117,119,119
		136.9	0.35	0.25	0.18117,119,119	182.5	0.19	0.25	0.18117,119,119
		228.1	0.05	0.25	0.18122,119,119	273.8	0.17	0.25	0.18123,119,119
		319.4	0.33	0.25	0.18123,119,119	330.0	0.37	0.25	0.18123,119,119
		365.0	0.37	0.25	0.18123,119,119				
31	ok	0.0	0.63	0.16	0.13127,119,124	45.6	0.63	0.16	0.13127,119,124
		83.0	0.63	0.16	0.13127,119,124	91.2	0.61	0.16	0.13127,119,124
		136.9	0.48	0.16	0.13132,119,124	182.5	0.35	0.16	0.13132,119,124
		228.1	0.23	0.16	0.13127,119,124	273.8	0.13	0.16	0.13126,119,124
		319.4	0.17	0.16	0.13147,119,124	330.0	0.19	0.16	0.13147,119,124
		365.0	0.19	0.16	0.13147,119,124				
52	ok	0.0	0.47	0.21	0.13122,146,143	45.6	0.47	0.21	0.13122,146,143
		83.0	0.47	0.21	0.13122,146,143	91.2	0.44	0.21	0.13122,146,143
		136.9	0.29	0.21	0.13118,146,143	182.5	0.16	0.21	0.13119,146,143
		228.1	0.12	0.21	0.13137,146,143	273.8	0.19	0.21	0.13119,146,143
		319.4	0.34	0.21	0.13119,146,143	330.0	0.38	0.21	0.13119,146,143
		365.0	0.38	0.21	0.13119,146,143				
53	ok	0.0	0.21	0.47	0.45132,129,129	0.5	0.21	0.47	0.45132,129,129
		6.6	0.25	0.47	0.45132,129,129	13.1	0.30	0.47	0.45132,129,129
		19.7	0.36	0.47	0.45127,129,129	26.2	0.42	0.47	0.45127,129,129
		27.5	0.43	0.47	0.45127,129,129	32.8	0.43	0.47	0.45127,129,129
		39.4	0.43	0.47	0.45127,129,129	45.9	0.43	0.47	0.45127,129,129
		52.5	0.43	0.47	0.45127,129,129				
54	ok	0.0	0.49	0.13	0.12122,145,129	45.6	0.49	0.13	0.12122,145,129
		83.0	0.49	0.13	0.12122,145,129	91.2	0.48	0.13	0.12122,145,129
		136.9	0.39	0.13	0.12122,145,129	182.5	0.31	0.13	0.12122,145,129
		228.1	0.22	0.13	0.12122,145,129	273.8	0.14	0.13	0.12122,145,129
		319.4	0.07	0.13	0.12141,145,129	330.0	0.08	0.13	0.12141,145,129
		365.0	0.08	0.13	0.12141,145,129				
55	ok	0.0	0.21	0.80	0.54135,118,118	0.5	0.21	0.80	0.54135,118,118
		6.6	0.25	0.80	0.54119,118,118	13.1	0.31	0.80	0.54123,118,118
		19.7	0.37	0.80	0.54123,118,118	26.2	0.43	0.80	0.54120,118,118
		27.5	0.44	0.80	0.54120,118,118	32.8	0.44	0.80	0.54120,118,118
		39.4	0.44	0.80	0.54120,118,118	45.9	0.44	0.80	0.54120,118,118
		52.5	0.44	0.80	0.54120,118,118				
58	ok	0.0	0.21	0.80	0.54141,124,124	0.5	0.21	0.80	0.54141,124,124
		6.6	0.25	0.80	0.54121,124,124	13.1	0.31	0.80	0.54117,124,124
		19.7	0.37	0.80	0.54117,124,124	26.2	0.43	0.80	0.54122,124,124
		27.5	0.44	0.80	0.54122,124,124	32.8	0.44	0.80	0.54122,124,124
		39.4	0.44	0.80	0.54122,124,124	45.9	0.44	0.80	0.54122,124,124
		52.5	0.44	0.80	0.54122,124,124				

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

59	ok	0.0	0.35	0.21	0.14126,147,131	45.6	0.35	0.21	0.14126,147,131
		83.0	0.35	0.21	0.14126,147,131	91.2	0.33	0.21	0.14126,147,131
		136.9	0.21	0.21	0.14126,147,131	182.5	0.12	0.21	0.14132,147,131
		228.1	0.07	0.21	0.14142,147,131	273.8	0.15	0.21	0.14146,147,131
		319.4	0.24	0.21	0.14130,147,131	330.0	0.26	0.21	0.14126,147,131
		365.0	0.26	0.21	0.14126,147,131				
60	ok	0.0	0.21	0.47	0.45126,127,127	0.5	0.21	0.47	0.45126,127,127
		6.6	0.25	0.47	0.45126,127,127	13.1	0.30	0.47	0.45126,127,127
		19.7	0.36	0.47	0.45129,127,127	26.2	0.42	0.47	0.45129,127,127
		27.5	0.43	0.47	0.45129,127,127	32.8	0.43	0.47	0.45129,127,127
		39.4	0.43	0.47	0.45129,127,127	45.9	0.43	0.47	0.45129,127,127
		52.5	0.43	0.47	0.45129,127,127				
63	ok	0.0	0.32	0.23	0.15132,148,148	45.6	0.32	0.23	0.15132,148,148
		83.0	0.32	0.23	0.15132,148,148	91.2	0.30	0.23	0.15132,148,148
		136.9	0.20	0.23	0.15128,148,148	182.5	0.11	0.23	0.15125,148,148
		228.1	0.09	0.23	0.15137,148,148	273.8	0.13	0.23	0.15139,148,148
		319.4	0.21	0.23	0.15132,148,148	330.0	0.23	0.23	0.15132,148,148
		365.0	0.23	0.23	0.15132,148,148				
123	ok	0.0	0.15	0.17	0.15148,145,145	6.6	0.15	0.17	0.15148,145,145
		13.1	0.15	0.17	0.15148,145,145	19.7	0.15	0.17	0.15148,145,145
		20.0	0.15	0.17	0.15148,145,145	26.2	0.15	0.17	0.15148,145,145
		27.5	0.15	0.17	0.15148,145,145	32.8	0.15	0.17	0.15148,145,145
		39.4	0.15	0.17	0.15148,145,145	45.9	0.15	0.17	0.15148,145,145
		52.5	0.15	0.17	0.15148,145,145				
124	ok	0.0	0.15	0.17	0.15138,139,139	6.6	0.15	0.17	0.15138,139,139
		13.1	0.15	0.17	0.15138,139,139	19.7	0.15	0.17	0.15138,139,139
		20.0	0.15	0.17	0.15138,139,139	26.2	0.15	0.17	0.15138,139,139
		27.5	0.15	0.17	0.15138,139,139	32.8	0.15	0.17	0.15138,139,139
		39.4	0.15	0.17	0.15138,139,139	45.9	0.15	0.17	0.15138,139,139
		52.5	0.15	0.17	0.15138,139,139				
Pilas.		V N/M	V V/T cls	V V/T acc		V N/M	V V/T cls	V V/T acc	
		0.63	0.80	0.54					

TABELLA VERIFICHE ELEMENTI D2 TRAVI C.A.

Trave	Stato	Pos. cm	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Rif. cmb	Pos. cm	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	Rif. cmb
18	ok	0.0	0.25	0.16	0.06146,130,146		12.5	0.25	0.16	0.06146,130,146	
		62.6	0.17	0.15	0.07147,130,146		72.5	0.17	0.15	0.06147,130,146	
		120.0	0.19	0.13	0.05147,130,146		125.1	0.19	0.13	0.05147,130,146	
		187.7	0.17	0.12	0.03147,130,146		197.4	0.17	0.12	0.03128,130,146	
		250.2	0.17	0.12	0.04132,131,147		278.8	0.17	0.13	0.04148,131,147	
		312.8	0.16	0.14	0.05148,131,147		360.2	0.14	0.15	0.07146,131,147	
		375.4	0.13	0.15	0.07146,131,147		437.9	0.21	0.16	0.07147,131,147	
		441.6	0.22	0.17	0.07147,131,147		463.0	0.29	0.17	0.07147,131,147	
		500.5	0.29	0.17	0.07147,131,147						
		19	ok	0.0	0.27	0.43	0.10148,117,145		7.5	0.27	0.43
12.5	0.27			0.43	0.10148,117,145		15.0	0.26	0.43	0.10148,117,145	
22.5	0.24			0.43	0.10148,117,145		30.0	0.21	0.43	0.10148,117,145	
37.5	0.19			0.43	0.10142,117,145		45.0	0.17	0.43	0.10142,117,145	
52.5	0.15			0.44	0.11142,117,145		60.0	0.13	0.44	0.11142,117,145	
67.5	0.11			0.44	0.11142,117,145		72.5	0.09	0.44	0.11142,117,145	
75.0	0.09			0.44	0.11142,117,145		82.5	0.07	0.44	0.11122,117,145	
90.0	0.09			0.44	0.11125,117,145		97.5	0.13	0.45	0.12137,117,145	
105.0	0.16			0.45	0.12137,117,145		107.5	0.17	0.45	0.12137,117,145	
112.5	0.17			0.45	0.12137,117,145		120.0	0.17	0.45	0.12137,117,145	
20	ok	0.0	0.27	0.43	0.10138,123,139		7.5	0.27	0.43	0.10138,123,139	
		12.5	0.27	0.43	0.10138,123,139		15.0	0.26	0.43	0.10138,123,139	
		22.5	0.24	0.43	0.10138,123,139		30.0	0.21	0.43	0.10138,123,139	
		37.5	0.19	0.43	0.10136,123,139		45.0	0.17	0.43	0.10136,123,139	
		52.5	0.15	0.44	0.11136,123,139		60.0	0.13	0.44	0.11136,123,139	
		67.5	0.11	0.44	0.11136,123,139		72.5	0.09	0.44	0.11136,123,139	
		75.0	0.09	0.44	0.11136,123,139		82.5	0.07	0.44	0.11120,123,139	
		90.0	0.09	0.44	0.11131,123,139		97.5	0.13	0.45	0.12147,123,139	
		105.0	0.16	0.45	0.12147,123,139		107.5	0.17	0.45	0.12147,123,139	
		112.5	0.17	0.45	0.12147,123,139		120.0	0.17	0.45	0.12147,123,139	
21	ok	0.0	0.25	0.16	0.06140,128,140		12.5	0.25	0.16	0.06140,128,140	
		62.6	0.17	0.15	0.07137,128,140		72.5	0.17	0.15	0.06137,128,140	
		120.0	0.19	0.13	0.05137,128,140		125.1	0.19	0.13	0.05137,128,140	
		187.7	0.17	0.12	0.03137,128,140		197.4	0.17	0.12	0.03130,128,140	

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		250.2	0.17	0.12	0.04126,125,137	278.8	0.17	0.13	0.04138,125,137
		312.8	0.16	0.14	0.05138,125,137	360.2	0.14	0.15	0.07140,125,137
		375.4	0.13	0.15	0.07140,125,137	437.9	0.21	0.16	0.07137,125,137
		441.6	0.22	0.17	0.07137,125,137	463.0	0.29	0.17	0.07137,125,137
		500.5	0.29	0.17	0.07137,125,137				
22	ok	0.0	0.09	0.04	0.05134,120,124	5.1	0.09	0.04	0.05134,120,124
		10.3	0.09	0.04	0.05134,120,124	15.4	0.09	0.04	0.04134,120,124
		20.6	0.09	0.04	0.04134,120,124	25.7	0.09	0.04	0.04134,120,124
		30.9	0.09	0.04	0.04134,120,124	36.0	0.09	0.04	0.04118,120,124
		41.2	0.09	0.03	0.04118,120,124	46.3	0.09	0.03	0.04118,120,124
		51.5	0.09	0.03	0.04118,120,124	56.6	0.09	0.03	0.04118,120,124
		61.7	0.09	0.03	0.04118,120,124	66.9	0.09	0.03	0.04118,120,124
		72.0	0.09	0.03	0.03118,120,124	77.2	0.10	0.03	0.03118,120,124
		82.3	0.10	0.03	0.03118,120,124				
23	ok	0.0	0.32	0.26	0.08142,126,146	12.5	0.32	0.26	0.08142,126,146
		22.3	0.29	0.26	0.08142,126,146	44.7	0.22	0.25	0.07134,126,146
		67.0	0.16	0.25	0.09134,126,146	89.4	0.10	0.24	0.08134,126,146
		111.7	0.07	0.23	0.07137,126,146	116.8	0.07	0.23	0.07137,126,146
		134.1	0.08	0.23	0.07137,126,146	156.4	0.08	0.22	0.06137,126,146
		178.8	0.08	0.22	0.05130,126,146	201.1	0.11	0.21	0.05146,126,146
		223.4	0.15	0.21	0.04146,126,146	238.2	0.17	0.20	0.04146,126,146
		245.8	0.17	0.20	0.04146,126,147	268.1	0.20	0.20	0.05146,127,147
		290.5	0.22	0.21	0.05146,127,147	312.8	0.23	0.21	0.04146,127,147
		335.2	0.24	0.22	0.05146,127,147	345.0	0.25	0.22	0.05147,127,147
		357.5	0.25	0.22	0.05147,127,147				
24	ok	0.0	0.32	0.26	0.08136,132,140	12.5	0.32	0.26	0.08136,132,140
		22.3	0.29	0.26	0.08136,132,140	44.7	0.22	0.25	0.07144,132,140
		67.0	0.16	0.25	0.09144,132,140	89.4	0.10	0.24	0.08144,132,140
		111.7	0.07	0.23	0.07147,132,140	116.8	0.07	0.23	0.07147,132,140
		134.1	0.08	0.23	0.07147,132,140	156.4	0.08	0.22	0.06147,132,140
		178.8	0.08	0.22	0.05128,132,140	201.1	0.11	0.21	0.05140,132,140
		223.4	0.15	0.21	0.04140,132,140	238.2	0.17	0.20	0.04140,132,140
		245.8	0.17	0.20	0.04140,132,137	268.1	0.20	0.20	0.05140,129,137
		290.5	0.22	0.21	0.05140,129,137	312.8	0.23	0.21	0.04140,129,137
		335.2	0.24	0.22	0.05140,129,137	345.0	0.25	0.22	0.05137,129,137
		357.5	0.25	0.22	0.05137,129,137				
25	ok	0.0	0.10	0.06	0.08122,120,120	5.1	0.10	0.06	0.08122,120,120
		10.3	0.10	0.06	0.07122,120,120	15.4	0.10	0.06	0.07122,120,120
		20.6	0.10	0.06	0.07122,120,120	25.7	0.10	0.06	0.07122,120,120
		30.9	0.10	0.06	0.07122,120,120	36.0	0.10	0.06	0.07117,120,120
		41.2	0.10	0.06	0.07117,120,120	46.3	0.10	0.06	0.07117,120,120
		51.5	0.10	0.06	0.07117,120,120	56.6	0.10	0.06	0.07117,120,120
		61.8	0.10	0.06	0.07117,120,120	66.9	0.10	0.05	0.06117,120,120
		72.0	0.10	0.05	0.06117,120,120	77.2	0.10	0.05	0.06117,120,120
		82.3	0.10	0.05	0.06117,120,120				
26	ok	0.0	0.40	0.12	0.08134,132,140	27.8	0.40	0.12	0.08134,132,140
		37.5	0.40	0.12	0.08134,132,140	55.5	0.34	0.11	0.08134,132,140
		83.2	0.26	0.10	0.07134,132,140	111.0	0.28	0.10	0.08145,132,140
		138.8	0.30	0.09	0.07145,132,140	166.5	0.31	0.08	0.05145,132,140
		194.2	0.32	0.07	0.04145,132,140	222.0	0.31	0.06	0.03145,132,140
		249.8	0.29	0.06	0.03145,129,137	277.5	0.27	0.07	0.04121,129,137
		305.2	0.25	0.08	0.05118,129,137	333.0	0.23	0.09	0.06118,129,137
		360.8	0.21	0.10	0.08134,129,137	388.5	0.26	0.11	0.07137,129,137
		416.2	0.34	0.12	0.07137,129,137	431.5	0.39	0.12	0.08137,129,137
		444.0	0.39	0.12	0.08137,129,137				
27	ok	0.0	0.40	0.12	0.08144,126,146	27.8	0.40	0.12	0.08144,126,146
		37.5	0.40	0.12	0.08144,126,146	55.5	0.34	0.11	0.08144,126,146
		83.2	0.26	0.10	0.07144,126,146	111.0	0.28	0.10	0.08139,126,146
		138.8	0.30	0.09	0.07139,126,146	166.5	0.31	0.08	0.05139,126,146
		194.2	0.32	0.07	0.04139,126,146	222.0	0.31	0.06	0.03139,126,146
		249.8	0.29	0.06	0.03139,127,147	277.5	0.27	0.07	0.04119,127,147
		305.2	0.25	0.08	0.05124,127,147	333.0	0.23	0.09	0.06124,127,147
		360.8	0.21	0.10	0.08144,127,147	388.5	0.26	0.11	0.07147,127,147
		416.2	0.34	0.12	0.07147,127,147	431.5	0.39	0.12	0.08147,127,147
		444.0	0.39	0.12	0.08147,127,147				
28	ok	0.0	0.20	0.24	0.07148,132,148	12.5	0.20	0.24	0.07148,132,148
		22.3	0.17	0.24	0.06148,132,148	44.7	0.11	0.24	0.06148,132,148
		67.0	0.06	0.23	0.07132,132,148	89.4	0.05	0.23	0.07147,132,148
		111.7	0.06	0.22	0.06147,132,148	116.8	0.06	0.22	0.06147,132,148
		134.1	0.07	0.22	0.05131,132,148	156.4	0.08	0.21	0.05131,132,148
		178.8	0.11	0.21	0.04148,132,148	201.1	0.13	0.20	0.03148,132,148
		223.4	0.16	0.19	0.03148,132,145	238.2	0.17	0.19	0.03148,132,145
		245.8	0.17	0.19	0.04148,129,145	268.1	0.19	0.20	0.04148,129,145
		290.5	0.19	0.20	0.05148,129,145	312.8	0.20	0.21	0.04148,129,145
		335.2	0.22	0.21	0.05145,129,145	345.0	0.24	0.21	0.05145,129,145
		357.5	0.24	0.21	0.05145,129,145				
29	ok	0.0	0.20	0.24	0.07138,126,138	12.5	0.20	0.24	0.07138,126,138
		22.3	0.17	0.24	0.06138,126,138	44.7	0.11	0.24	0.06138,126,138

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		67.0	0.06	0.23	0.07126,126,138	89.4	0.05	0.23	0.07137,126,138
		111.7	0.06	0.22	0.06137,126,138	116.8	0.06	0.22	0.06137,126,138
		134.1	0.07	0.22	0.05125,126,138	156.4	0.08	0.21	0.05125,126,138
		178.8	0.11	0.21	0.04138,126,138	201.1	0.13	0.20	0.03138,126,138
		223.4	0.16	0.19	0.03138,126,139	238.2	0.17	0.19	0.03138,126,139
		245.8	0.17	0.19	0.04138,127,139	268.1	0.19	0.20	0.04138,127,139
		290.5	0.19	0.20	0.05138,127,139	312.8	0.20	0.21	0.04138,127,139
		335.2	0.22	0.21	0.05139,127,139	345.0	0.24	0.21	0.05139,127,139
		357.5	0.24	0.21	0.05139,127,139				
30	ok	0.0	0.10	0.08	0.10117,120,120	6.1	0.10	0.08	0.10117,120,120
		12.2	0.10	0.08	0.10117,120,120	18.3	0.10	0.08	0.10117,120,120
		24.3	0.10	0.08	0.10117,120,120	30.4	0.09	0.08	0.10117,120,120
		36.5	0.09	0.08	0.10117,120,120	42.6	0.09	0.08	0.10117,120,120
		48.7	0.09	0.08	0.09117,120,120	54.8	0.09	0.07	0.09117,120,120
		60.8	0.09	0.07	0.09117,120,120	66.9	0.09	0.07	0.09117,120,120
		73.0	0.09	0.07	0.09117,120,120	79.1	0.09	0.07	0.09117,120,120
		84.8	0.09	0.07	0.09117,120,120	85.2	0.09	0.07	0.09117,120,120
		91.3	0.09	0.07	0.09117,120,120	97.3	0.09	0.07	0.09117,120,120
32	ok	0.0	0.38	0.11	0.08134,142,134	12.5	0.38	0.11	0.08134,142,134
		23.8	0.34	0.11	0.07134,142,134	47.6	0.27	0.10	0.06134,142,134
		71.3	0.21	0.09	0.08134,142,134	95.1	0.16	0.08	0.07135,142,134
		118.9	0.18	0.07	0.06144,142,134	142.7	0.21	0.07	0.05144,142,134
		166.5	0.24	0.06	0.04146,142,134	190.2	0.25	0.05	0.04146,133,135
		214.0	0.26	0.06	0.05146,133,135	237.8	0.26	0.07	0.06146,133,135
		261.6	0.26	0.08	0.07142,133,135	285.4	0.25	0.09	0.08134,133,135
		309.2	0.24	0.09	0.06134,133,135	332.9	0.29	0.10	0.07135,133,135
		343.0	0.32	0.11	0.08135,133,135	356.7	0.32	0.11	0.08135,133,135
		380.5	0.32	0.11	0.08135,133,135				
33	ok	0.0	0.38	0.11	0.08144,136,144	12.5	0.38	0.11	0.08144,136,144
		23.8	0.34	0.11	0.07144,136,144	47.6	0.27	0.10	0.06144,136,144
		71.3	0.21	0.09	0.08144,136,144	95.1	0.16	0.08	0.07141,136,144
		118.9	0.18	0.07	0.06134,136,144	142.7	0.21	0.07	0.05134,136,144
		166.5	0.24	0.06	0.04140,136,144	190.2	0.25	0.05	0.04140,143,141
		214.0	0.26	0.06	0.05140,143,141	237.8	0.26	0.07	0.06140,143,141
		261.6	0.26	0.08	0.07136,143,141	285.4	0.25	0.09	0.08144,143,141
		309.2	0.24	0.09	0.06144,143,141	332.9	0.29	0.10	0.07141,143,141
		343.0	0.32	0.11	0.08141,143,141	356.7	0.32	0.11	0.08141,143,141
		380.5	0.32	0.11	0.08141,143,141				
39	ok	0.0	0.13	0.35	0.04127,147,127	10.5	0.13	0.35	0.04127,147,127
		20.9	0.11	0.35	0.04127,147,127	41.8	0.07	0.35	0.04127,147,127
		62.7	0.04	0.35	0.05127,147,127	83.6	0.03	0.35	0.05131,147,127
		104.5	0.06	0.34	0.05127,147,127	111.5	0.07	0.34	0.04127,147,127
		125.5	0.09	0.34	0.04127,147,127	146.4	0.12	0.34	0.04127,147,127
		167.3	0.14	0.34	0.04127,147,127	188.2	0.17	0.34	0.03127,147,127
		209.1	0.19	0.33	0.04127,147,126	223.0	0.20	0.33	0.04127,147,126
		230.0	0.21	0.33	0.04127,147,126	250.9	0.23	0.33	0.04127,146,126
		271.8	0.24	0.33	0.03127,146,126	292.7	0.25	0.33	0.04127,146,126
		313.6	0.27	0.34	0.04127,146,126	324.0	0.27	0.34	0.04127,146,126
		334.6	0.27	0.34	0.04127,146,126				
40	ok	0.0	0.26	0.37	0.04128,148,128	10.5	0.26	0.37	0.04128,148,128
		20.9	0.25	0.37	0.04125,148,128	41.8	0.24	0.37	0.04125,148,128
		62.7	0.23	0.36	0.05125,148,128	83.6	0.22	0.36	0.04125,148,128
		104.5	0.20	0.36	0.04125,148,128	111.5	0.20	0.36	0.04125,148,128
		125.5	0.18	0.36	0.04125,148,128	146.4	0.16	0.35	0.03125,148,128
		167.3	0.14	0.35	0.04125,145,125	188.2	0.12	0.36	0.04125,145,125
		209.1	0.09	0.36	0.04129,145,125	223.0	0.07	0.36	0.04129,145,125
		230.0	0.06	0.36	0.04129,145,125	250.9	0.04	0.36	0.05129,145,125
		271.8	0.04	0.36	0.04129,145,125	292.7	0.07	0.37	0.04125,145,125
		313.6	0.11	0.37	0.04125,145,125	324.0	0.13	0.37	0.04125,145,125
		334.6	0.13	0.37	0.04125,145,125				
41	ok	0.0	0.18	0.36	0.06120,145,123	10.5	0.18	0.36	0.06120,145,123
		20.9	0.15	0.36	0.06120,145,123	41.8	0.10	0.36	0.06120,145,123
		62.7	0.05	0.36	0.07120,145,123	83.6	0.02	0.36	0.07124,145,123
		104.5	0.07	0.35	0.07120,145,123	111.5	0.08	0.35	0.07120,145,123
		125.5	0.11	0.35	0.06120,145,123	146.4	0.15	0.35	0.06120,145,123
		167.3	0.19	0.35	0.06120,145,123	188.2	0.23	0.36	0.06120,145,122
		209.1	0.26	0.36	0.06120,145,122	223.0	0.28	0.36	0.06120,145,122
		230.0	0.29	0.36	0.07120,145,122	250.9	0.33	0.36	0.07120,145,122
		271.8	0.36	0.36	0.05123,145,122	292.7	0.39	0.37	0.06122,145,122
		313.6	0.44	0.37	0.06122,145,122	324.0	0.46	0.37	0.06122,145,122
		334.6	0.46	0.37	0.06122,145,122				
42	ok	0.0	0.37	0.34	0.05122,146,123	10.5	0.37	0.34	0.05122,146,123
		20.9	0.37	0.34	0.05122,146,123	41.8	0.35	0.34	0.04122,146,123
		62.7	0.33	0.34	0.06122,146,123	83.6	0.31	0.35	0.05122,146,123
		104.5	0.28	0.35	0.05122,146,123	111.5	0.28	0.35	0.05122,146,123
		125.5	0.26	0.35	0.05122,146,123	146.4	0.23	0.35	0.05122,146,123
		167.3	0.20	0.36	0.05122,146,122	188.2	0.17	0.36	0.05122,146,122
		209.1	0.14	0.36	0.05122,146,122	223.0	0.12	0.36	0.05122,146,122

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		230.0	0.10	0.36	0.05122,146,122	250.9	0.07	0.37	0.06122,146,122
		271.8	0.04	0.37	0.05122,146,122	292.7	0.08	0.37	0.05122,146,122
		313.6	0.13	0.37	0.05122,146,122	324.0	0.15	0.37	0.05122,146,122
		334.6	0.15	0.37	0.05122,146,122				
48	ok	0.0	0.13	0.37	0.04131,139,131	10.5	0.13	0.37	0.04131,139,131
		20.9	0.11	0.37	0.04131,139,131	41.8	0.07	0.37	0.04131,139,131
		62.7	0.04	0.36	0.05127,139,131	83.6	0.04	0.36	0.05127,139,131
		104.5	0.06	0.36	0.04127,139,131	111.5	0.07	0.36	0.04127,139,131
		125.5	0.09	0.36	0.04127,139,131	146.4	0.12	0.36	0.04131,139,131
		167.3	0.14	0.35	0.04131,139,131	188.2	0.16	0.35	0.03131,138,130
		209.1	0.18	0.36	0.04131,138,130	223.0	0.20	0.36	0.04131,138,130
		230.0	0.20	0.36	0.04131,138,130	250.9	0.22	0.36	0.04131,138,130
		271.8	0.23	0.36	0.03131,138,130	292.7	0.24	0.37	0.04131,138,130
		313.6	0.25	0.37	0.04131,138,130	324.0	0.26	0.37	0.04130,138,130
		334.6	0.26	0.37	0.04130,138,130				
49	ok	0.0	0.27	0.34	0.04129,140,132	10.5	0.27	0.34	0.04129,140,132
		20.9	0.27	0.34	0.04129,140,132	41.8	0.25	0.33	0.04129,140,132
		62.7	0.24	0.33	0.04129,140,132	83.6	0.23	0.33	0.04129,140,132
		104.5	0.21	0.33	0.04129,137,132	111.5	0.20	0.33	0.04129,137,132
		125.5	0.19	0.33	0.04129,137,132	146.4	0.17	0.34	0.03129,137,129
		167.3	0.14	0.34	0.04129,137,129	188.2	0.12	0.34	0.04129,137,129
		209.1	0.09	0.34	0.04129,137,129	223.0	0.07	0.34	0.04129,137,129
		230.0	0.06	0.34	0.05129,137,129	250.9	0.03	0.35	0.05125,137,129
		271.8	0.04	0.35	0.04129,137,129	292.7	0.07	0.35	0.04129,137,129
		313.6	0.11	0.35	0.04129,137,129	324.0	0.13	0.35	0.04129,137,129
		334.6	0.13	0.35	0.04129,137,129				
50	ok	0.0	0.15	0.37	0.05120,140,120	10.5	0.15	0.37	0.05120,140,120
		20.9	0.13	0.37	0.05120,140,120	41.8	0.08	0.37	0.05120,140,120
		62.7	0.04	0.37	0.06120,140,120	83.6	0.07	0.37	0.06120,140,120
		104.5	0.10	0.36	0.05120,140,120	111.5	0.12	0.36	0.05120,140,120
		125.5	0.14	0.36	0.05120,140,120	146.4	0.17	0.36	0.05120,140,120
		167.3	0.20	0.36	0.05120,140,120	188.2	0.23	0.35	0.05120,140,117
		209.1	0.26	0.35	0.05120,140,117	223.0	0.28	0.35	0.05120,140,117
		230.0	0.28	0.35	0.05120,140,117	250.9	0.31	0.35	0.05120,140,117
		271.8	0.33	0.34	0.04120,140,117	292.7	0.35	0.34	0.04120,140,117
		313.6	0.37	0.34	0.05120,140,117	324.0	0.37	0.34	0.05120,140,117
		334.6	0.37	0.34	0.05120,140,117				
51	ok	0.0	0.46	0.37	0.06120,139,120	10.5	0.46	0.37	0.06120,139,120
		20.9	0.44	0.37	0.06120,139,120	41.8	0.39	0.37	0.06120,139,120
		62.7	0.36	0.36	0.07117,139,120	83.6	0.33	0.36	0.07122,139,120
		104.5	0.29	0.36	0.07122,139,120	111.5	0.28	0.36	0.06122,139,120
		125.5	0.26	0.36	0.06122,139,120	146.4	0.23	0.36	0.06122,139,120
		167.3	0.19	0.35	0.06122,139,117	188.2	0.15	0.35	0.06122,139,117
		209.1	0.11	0.35	0.06122,139,117	223.0	0.08	0.35	0.07122,139,117
		230.0	0.07	0.35	0.07122,139,117	250.9	0.02	0.36	0.07118,139,117
		271.8	0.05	0.36	0.05122,139,117	292.7	0.10	0.36	0.06122,139,117
		313.6	0.15	0.36	0.06122,139,117	324.0	0.18	0.36	0.06122,139,117
		334.6	0.18	0.36	0.06122,139,117				
56	ok	0.0	0.56	0.09	0.07120,123,120	12.5	0.56	0.09	0.07120,123,120
		52.4	0.43	0.08	0.07120,123,120	97.3	0.31	0.08	0.06122,123,120
		104.8	0.30	0.07	0.06122,123,120	157.2	0.25	0.07	0.05122,123,120
		179.7	0.22	0.06	0.05122,123,120	209.6	0.18	0.06	0.05122,123,120
		262.0	0.12	0.05	0.04148,122,120	314.4	0.18	0.06	0.05120,122,117
		344.3	0.22	0.06	0.05120,122,117	366.8	0.25	0.07	0.05120,122,117
		419.2	0.30	0.07	0.06120,122,117	426.7	0.31	0.08	0.06120,122,117
		471.6	0.43	0.08	0.07122,122,117	511.5	0.56	0.09	0.07122,122,117
		524.0	0.56	0.09	0.07122,122,117				
57	ok	0.0	0.28	0.21	0.24140,132,134	12.5	0.28	0.21	0.24140,132,134
		23.8	0.20	0.20	0.23140,132,134	47.6	0.06	0.18	0.20134,132,134
		71.3	0.15	0.15	0.16135,132,134	95.1	0.24	0.13	0.13135,132,134
		118.9	0.30	0.11	0.10135,132,134	142.7	0.34	0.09	0.06135,132,134
		166.5	0.36	0.07	0.03135,132,134	190.2	0.35	0.06	0.03135,127,135
		214.0	0.32	0.08	0.06135,127,135	237.8	0.27	0.10	0.09135,127,135
		261.6	0.19	0.13	0.12131,127,135	285.4	0.10	0.15	0.16128,127,135
		309.2	0.05	0.17	0.19135,127,135	332.9	0.20	0.19	0.22135,127,135
		356.7	0.37	0.21	0.26135,127,135	368.0	0.46	0.23	0.27135,127,135
		380.5	0.46	0.23	0.27135,127,135				
61	ok	0.0	0.28	0.21	0.24146,126,144	12.5	0.28	0.21	0.24146,126,144
		23.8	0.20	0.20	0.23146,126,144	47.6	0.06	0.18	0.20144,126,144
		71.3	0.15	0.15	0.16141,126,144	95.1	0.24	0.13	0.13141,126,144
		118.9	0.30	0.11	0.10141,126,144	142.7	0.34	0.09	0.06141,126,144
		166.5	0.36	0.07	0.03141,126,144	190.2	0.35	0.06	0.03141,129,141
		214.0	0.32	0.08	0.06141,129,141	237.8	0.27	0.10	0.09141,129,141
		261.6	0.19	0.13	0.12125,129,141	285.4	0.10	0.15	0.16130,129,141
		309.2	0.05	0.17	0.19141,129,141	332.9	0.20	0.19	0.22141,129,141
		356.7	0.37	0.21	0.26141,129,141	368.0	0.46	0.23	0.27141,129,141
		380.5	0.46	0.23	0.27141,129,141				
62	ok	0.0	0.60	0.09	0.08127,120,132	20.0	0.60	0.09	0.08127,120,132

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		52.4	0.49	0.09	0.07127,120,132	97.3	0.35	0.08	0.07127,120,132
		104.8	0.33	0.08	0.07127,120,132	157.2	0.26	0.07	0.06129,120,132
		179.7	0.22	0.07	0.06129,120,132	209.6	0.17	0.06	0.05129,120,132
		262.0	0.10	0.06	0.05133,117,129	314.4	0.17	0.06	0.05127,117,129
		344.3	0.22	0.07	0.06127,117,129	366.8	0.26	0.07	0.06127,117,129
		419.2	0.33	0.08	0.07129,117,129	426.7	0.35	0.08	0.07129,117,129
		471.6	0.49	0.09	0.07129,117,129	504.0	0.60	0.09	0.08129,117,129
		524.0	0.60	0.09	0.08129,117,129				
64	ok	0.0	0.06	0.05	0.06142,132,128	4.5	0.06	0.05	0.06142,132,128
		9.1	0.06	0.05	0.06148,132,128	12.5	0.06	0.05	0.06148,132,128
		13.6	0.06	0.06	0.06148,132,128	18.1	0.06	0.06	0.07148,132,128
		22.7	0.06	0.06	0.07148,132,128	27.2	0.06	0.06	0.07148,132,128
		31.7	0.06	0.06	0.07144,132,128	36.2	0.06	0.06	0.08144,132,128
		40.8	0.06	0.06	0.08144,132,128	45.3	0.07	0.07	0.08144,132,128
		49.8	0.07	0.07	0.08144,132,128	54.4	0.07	0.07	0.08144,132,128
		58.9	0.07	0.07	0.09144,132,128	63.4	0.08	0.07	0.09144,132,128
		68.0	0.08	0.07	0.09144,132,128	72.5	0.08	0.08	0.09124,132,128
65	ok	0.0	0.10	0.05	0.06127,145,145	5.9	0.09	0.05	0.05127,145,145
		11.8	0.09	0.05	0.05127,145,145	12.5	0.09	0.05	0.05127,145,145
		17.6	0.09	0.05	0.05127,145,145	23.5	0.09	0.05	0.06127,145,145
		29.4	0.09	0.05	0.06127,145,145	35.2	0.09	0.06	0.06127,145,145
		41.1	0.09	0.06	0.07127,145,145	47.0	0.09	0.06	0.07127,145,145
		52.9	0.09	0.06	0.07127,145,145	58.8	0.09	0.07	0.08127,145,145
		64.6	0.10	0.07	0.08127,145,145	70.5	0.10	0.07	0.08127,145,145
		76.4	0.10	0.07	0.08127,145,145	82.2	0.10	0.07	0.09127,145,145
		88.1	0.11	0.08	0.09127,145,145	94.0	0.11	0.08	0.09127,145,145
66	ok	0.0	0.14	0.14	0.05138,120,140	37.5	0.14	0.14	0.05138,120,140
		44.4	0.13	0.13	0.05138,120,140	49.8	0.12	0.13	0.05138,120,140
		88.8	0.11	0.12	0.05139,120,140	133.2	0.14	0.11	0.04139,120,140
		133.2	0.14	0.11	0.04139,120,140	177.6	0.15	0.10	0.02139,120,140
		216.5	0.15	0.09	0.01139,120,140	222.0	0.15	0.09	0.01139,117,140
		266.4	0.13	0.10	0.02133,117,137	290.8	0.11	0.11	0.03133,117,137
		310.8	0.08	0.11	0.04133,117,137	355.2	0.03	0.13	0.05137,117,137
		365.2	0.05	0.13	0.05137,117,137	399.6	0.11	0.14	0.05137,117,137
		431.5	0.18	0.14	0.05137,117,137	444.0	0.18	0.14	0.05137,117,137
67	ok	0.0	0.06	0.05	0.06136,126,130	4.5	0.06	0.05	0.06136,126,130
		9.1	0.06	0.05	0.06138,126,130	12.5	0.06	0.05	0.06138,126,130
		13.6	0.06	0.06	0.06138,126,130	18.1	0.06	0.06	0.07138,126,130
		22.7	0.06	0.06	0.07138,126,130	27.2	0.06	0.06	0.07138,126,130
		31.7	0.06	0.06	0.07134,126,130	36.2	0.06	0.06	0.08134,126,130
		40.8	0.06	0.06	0.08134,126,130	45.3	0.07	0.07	0.08134,126,130
		49.8	0.07	0.07	0.08134,126,130	54.4	0.07	0.07	0.08134,126,130
		58.9	0.07	0.07	0.09134,126,130	63.4	0.08	0.07	0.09134,126,130
		68.0	0.08	0.07	0.09134,126,130	72.5	0.08	0.08	0.09118,126,130
68	ok	0.0	0.13	0.06	0.06124,146,146	5.9	0.13	0.06	0.06124,146,146
		11.8	0.13	0.05	0.06124,146,146	12.5	0.13	0.05	0.06124,146,146
		17.6	0.13	0.05	0.06124,146,146	23.5	0.13	0.05	0.05124,142,142
		29.4	0.12	0.05	0.06124,142,142	35.2	0.12	0.06	0.06124,142,142
		41.1	0.12	0.06	0.06124,142,142	47.0	0.13	0.06	0.07124,142,142
		52.9	0.13	0.06	0.07124,142,142	58.8	0.13	0.07	0.07124,142,142
		64.6	0.13	0.07	0.08124,142,142	70.5	0.13	0.07	0.08124,142,142
		76.4	0.13	0.07	0.08124,142,142	82.2	0.14	0.07	0.09124,142,142
		88.1	0.14	0.08	0.09124,142,142	94.0	0.14	0.08	0.09124,142,142
69	ok	0.0	0.11	0.09	0.10148,121,121	3.1	0.11	0.09	0.10148,121,121
		6.2	0.11	0.09	0.10148,121,121	9.3	0.11	0.09	0.10148,121,121
		12.5	0.11	0.09	0.11148,121,121	15.6	0.10	0.09	0.11148,121,121
		18.7	0.10	0.09	0.11148,121,121	21.8	0.10	0.09	0.11148,121,121
		24.9	0.10	0.09	0.11148,121,121	28.0	0.10	0.10	0.11148,121,121
		31.1	0.10	0.10	0.11148,121,121	34.3	0.11	0.10	0.12148,121,121
		37.4	0.11	0.10	0.12148,121,121	40.5	0.11	0.10	0.12148,121,121
		43.6	0.11	0.10	0.12148,121,121	46.7	0.11	0.10	0.12148,121,121
		49.8	0.11	0.10	0.12148,121,121				
70	ok	0.0	0.06	0.04	0.05123,131,131	5.9	0.06	0.04	0.04123,131,131
		11.8	0.06	0.03	0.04143,131,131	12.5	0.06	0.03	0.04143,131,131
		17.6	0.06	0.03	0.03143,131,131	23.5	0.05	0.03	0.03143,131,131
		29.4	0.05	0.02	0.03143,131,141	35.2	0.05	0.03	0.03143,147,141
		41.1	0.05	0.03	0.04143,147,141	47.0	0.06	0.03	0.04143,147,141
		52.9	0.06	0.04	0.04143,147,141	58.8	0.06	0.04	0.05143,147,141
		64.6	0.06	0.04	0.05135,147,141	70.5	0.06	0.04	0.05135,147,141
		76.4	0.07	0.05	0.06135,147,141	82.2	0.07	0.05	0.06135,147,141
		88.1	0.07	0.05	0.07137,147,141	94.0	0.08	0.05	0.07137,147,141
71	ok	0.0	0.05	0.05	0.05133,127,127	5.9	0.05	0.04	0.05133,127,127
		11.8	0.05	0.04	0.05133,127,127	12.5	0.05	0.04	0.05133,127,127
		17.6	0.05	0.04	0.04133,127,127	23.5	0.05	0.04	0.04133,127,127
		29.4	0.05	0.03	0.04133,139,133	35.2	0.05	0.04	0.04133,139,133
		41.1	0.05	0.04	0.04133,139,133	47.0	0.05	0.04	0.05133,139,133
		52.9	0.06	0.04	0.05137,139,133	58.8	0.06	0.05	0.06137,139,133
		64.6	0.06	0.05	0.06125,139,133	70.5	0.07	0.05	0.06125,139,133

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		76.4	0.07	0.06	0.07125,139,133	82.2	0.08	0.06	0.07125,139,133
		88.1	0.08	0.06	0.07125,139,133	94.0	0.09	0.06	0.08125,139,133
72	ok	0.0	0.11	0.09	0.10138,119,119	3.1	0.11	0.09	0.10138,119,119
		6.2	0.11	0.09	0.10138,119,119	9.3	0.11	0.09	0.10138,119,119
		12.5	0.11	0.09	0.11138,119,119	15.6	0.10	0.09	0.11138,119,119
		18.7	0.10	0.09	0.11138,119,119	21.8	0.10	0.09	0.11138,119,119
		24.9	0.10	0.09	0.11138,119,119	28.0	0.10	0.10	0.11138,119,119
		31.1	0.10	0.10	0.11138,119,119	34.3	0.11	0.10	0.12138,119,119
		37.4	0.11	0.10	0.12138,119,119	40.5	0.11	0.10	0.12138,119,119
		43.6	0.11	0.10	0.12138,119,119	46.7	0.11	0.10	0.12138,119,119
		49.8	0.11	0.10	0.12138,119,119				
73	ok	0.0	0.05	0.07	0.09123,122,122	6.1	0.05	0.07	0.09123,122,122
		12.2	0.05	0.07	0.09123,122,122	12.5	0.05	0.07	0.09123,122,122
		18.3	0.05	0.07	0.09123,122,122	24.3	0.05	0.07	0.09123,122,122
		30.4	0.05	0.07	0.09123,122,122	36.5	0.05	0.07	0.09123,122,122
		42.6	0.05	0.07	0.09123,122,122	48.7	0.05	0.08	0.09123,122,122
		54.8	0.05	0.08	0.10123,122,122	60.8	0.05	0.08	0.10123,122,122
		66.9	0.06	0.08	0.10123,122,122	73.0	0.06	0.08	0.10123,122,122
		79.1	0.06	0.08	0.10123,122,122	85.2	0.06	0.08	0.10123,122,122
		91.3	0.06	0.08	0.10123,122,122	97.3	0.06	0.08	0.10123,122,122
74	ok	0.0	0.07	0.04	0.05131,146,146	5.9	0.07	0.04	0.05131,130,130
		11.8	0.07	0.05	0.05131,130,130	12.5	0.07	0.05	0.05131,130,130
		17.6	0.07	0.05	0.05131,130,130	23.5	0.07	0.05	0.05131,130,130
		29.4	0.07	0.05	0.06131,130,130	35.2	0.07	0.05	0.06131,130,130
		41.1	0.07	0.06	0.06131,130,130	47.0	0.07	0.06	0.07131,130,130
		52.9	0.07	0.06	0.07131,130,130	58.8	0.07	0.06	0.07131,130,130
		64.6	0.07	0.06	0.08131,130,130	70.5	0.08	0.07	0.08131,130,130
		76.4	0.08	0.07	0.08131,130,130	82.2	0.08	0.07	0.09131,130,130
		88.1	0.09	0.07	0.09131,130,130	94.0	0.09	0.08	0.09131,130,130
75	ok	0.0	0.10	0.05	0.06124,119,119	5.9	0.09	0.05	0.06124,119,119
		11.8	0.09	0.05	0.06124,119,119	12.5	0.09	0.05	0.06124,119,119
		17.6	0.09	0.04	0.05124,119,119	23.5	0.08	0.04	0.05124,119,119
		29.4	0.08	0.04	0.04124,119,119	35.2	0.08	0.03	0.04124,119,119
		41.1	0.08	0.03	0.04124,119,119	47.0	0.07	0.03	0.03124,119,119
		52.9	0.07	0.03	0.04124,137,137	58.8	0.07	0.03	0.04124,137,137
		64.6	0.07	0.03	0.04124,137,137	70.5	0.07	0.04	0.05124,137,137
		76.4	0.07	0.04	0.05124,137,137	82.2	0.07	0.04	0.05124,137,137
		88.1	0.08	0.04	0.06124,137,137	94.0	0.08	0.05	0.06124,137,137
76	ok	0.0	0.12	0.03	0.03148,124,124	4.6	0.12	0.03	0.03148,124,124
		9.3	0.12	0.03	0.03148,124,124	13.9	0.12	0.03	0.03148,143,143
		18.6	0.11	0.03	0.03148,143,143	23.2	0.11	0.03	0.04148,143,143
		27.9	0.11	0.03	0.04148,143,143	32.5	0.11	0.03	0.04148,143,143
		37.2	0.11	0.04	0.04148,143,143	41.8	0.11	0.04	0.05148,143,143
		46.5	0.11	0.04	0.05148,143,143	51.1	0.11	0.04	0.05148,143,143
		55.8	0.11	0.04	0.05148,143,143	60.4	0.11	0.04	0.06148,143,143
		65.0	0.11	0.05	0.06148,143,143	69.7	0.11	0.05	0.06132,143,143
		74.3	0.11	0.05	0.06132,143,143				
77	ok	0.0	0.12	0.03	0.03138,118,118	4.6	0.12	0.03	0.03138,118,118
		9.3	0.12	0.03	0.03138,118,118	13.9	0.12	0.03	0.03138,133,133
		18.6	0.11	0.03	0.03138,133,133	23.2	0.11	0.03	0.04138,133,133
		27.9	0.11	0.03	0.04138,133,133	32.5	0.11	0.03	0.04138,133,133
		37.2	0.11	0.04	0.04138,133,133	41.8	0.11	0.04	0.05138,133,133
		46.5	0.11	0.04	0.05138,133,133	51.1	0.11	0.04	0.05138,133,133
		55.8	0.11	0.04	0.05138,133,133	60.4	0.11	0.04	0.06138,133,133
		65.0	0.11	0.05	0.06138,133,133	69.7	0.11	0.05	0.06126,133,133
		74.3	0.11	0.05	0.06126,133,133				
78	ok	0.0	0.06	0.03	0.04118,120,120	5.9	0.06	0.03	0.04118,120,120
		11.8	0.06	0.03	0.04118,134,134	12.5	0.06	0.03	0.04118,134,134
		17.6	0.06	0.04	0.04118,134,134	23.5	0.06	0.04	0.04118,134,134
		29.4	0.06	0.04	0.05118,134,134	35.2	0.07	0.04	0.05118,134,134
		41.1	0.07	0.05	0.06118,134,134	47.0	0.07	0.05	0.06118,134,134
		52.9	0.07	0.05	0.06118,134,134	58.8	0.08	0.05	0.07118,134,134
		64.6	0.08	0.06	0.07118,134,134	70.5	0.09	0.06	0.07118,134,134
		76.4	0.09	0.06	0.08118,134,134	82.2	0.10	0.06	0.08118,134,134
		88.1	0.10	0.07	0.09118,134,134	94.0	0.11	0.07	0.09118,134,134
79	ok	0.0	0.02	0.06	0.07118,147,147	5.9	0.02	0.06	0.07118,147,147
		11.8	0.02	0.06	0.07121,147,147	12.5	0.02	0.06	0.06121,147,147
		17.6	0.02	0.05	0.06121,147,147	23.5	0.02	0.05	0.06121,147,147
		29.4	0.02	0.05	0.06121,121,118	35.2	0.02	0.06	0.06121,121,118
		41.1	0.02	0.06	0.07121,121,118	47.0	0.01	0.06	0.07121,121,118
		52.9	0.01	0.06	0.07141,121,118	58.8	0.01	0.06	0.08141,121,118
		64.6	0.01	0.07	0.08141,121,118	70.5	0.01	0.07	0.08147,121,118
		76.4	9.75e-03	0.07	0.08147,121,118	82.2	8.56e-03	0.07	0.09147,121,118
		88.1	7.00e-03	0.08	0.09147,121,118	94.0	0.01	0.08	0.09121,121,118
80	ok	0.0	0.14	0.07	0.08120,148,148	4.8	0.14	0.07	0.08120,148,148
		9.7	0.13	0.07	0.07120,148,148	14.5	0.13	0.07	0.07120,128,148
		19.4	0.13	0.07	0.07120,128,131	24.2	0.13	0.07	0.08120,128,131
		29.0	0.13	0.07	0.08123,128,131	33.9	0.14	0.07	0.08123,128,131

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		38.7	0.14	0.08	0.08123,128,131	43.5	0.14	0.08	0.09123,128,131
		48.4	0.14	0.08	0.09123,128,131	53.2	0.14	0.08	0.09123,128,131
		58.1	0.14	0.08	0.09123,128,131	62.9	0.15	0.08	0.10123,128,131
		67.7	0.15	0.09	0.10123,128,131	72.6	0.15	0.09	0.10123,128,131
		77.4	0.16	0.09	0.10123,128,131				
81	ok	0.0	0.14	0.07	0.08122,138,138	4.8	0.14	0.07	0.08122,138,138
		9.7	0.13	0.07	0.07122,138,138	14.5	0.13	0.07	0.07122,130,138
		19.4	0.13	0.07	0.07122,130,125	24.2	0.13	0.07	0.08122,130,125
		29.0	0.13	0.07	0.08117,130,125	33.9	0.14	0.07	0.08117,130,125
		38.7	0.14	0.08	0.08117,130,125	43.5	0.14	0.08	0.09117,130,125
		48.4	0.14	0.08	0.09117,130,125	53.2	0.14	0.08	0.09117,130,125
		58.1	0.14	0.08	0.09117,130,125	62.9	0.15	0.08	0.10117,130,125
		67.7	0.15	0.09	0.10117,130,125	72.6	0.15	0.09	0.10117,130,125
		77.4	0.16	0.09	0.10117,130,125				
82	ok	0.0	0.09	0.06	0.07132,132,132	7.3	0.09	0.06	0.07132,132,132
		12.5	0.09	0.06	0.06132,132,132	14.6	0.09	0.06	0.06132,132,132
		21.9	0.08	0.06	0.06132,132,132	29.2	0.08	0.05	0.06132,132,132
		36.5	0.08	0.05	0.06132,128,128	43.8	0.08	0.06	0.06132,128,128
		51.1	0.08	0.06	0.06132,128,128	58.4	0.08	0.06	0.07132,128,128
		65.7	0.08	0.06	0.07128,128,128	73.0	0.08	0.07	0.07128,128,128
		80.3	0.09	0.07	0.08128,128,128	87.6	0.09	0.07	0.08128,128,128
		94.9	0.09	0.07	0.09128,128,128	102.2	0.10	0.08	0.09128,128,128
		109.5	0.10	0.08	0.09128,128,128	116.8	0.11	0.08	0.10131,128,128
83	ok	0.0	0.09	0.06	0.07126,126,126	7.3	0.09	0.06	0.07126,126,126
		12.5	0.09	0.06	0.06126,126,126	14.6	0.09	0.06	0.06126,126,126
		21.9	0.08	0.06	0.06126,126,126	29.2	0.08	0.05	0.06126,126,126
		36.5	0.08	0.05	0.06126,130,130	43.8	0.08	0.06	0.06126,130,130
		51.1	0.08	0.06	0.06126,130,130	58.4	0.08	0.06	0.07126,130,130
		65.7	0.08	0.06	0.07130,130,130	73.0	0.08	0.07	0.07130,130,130
		80.3	0.09	0.07	0.08130,130,130	87.6	0.09	0.07	0.08130,130,130
		94.9	0.09	0.07	0.09130,130,130	102.2	0.10	0.08	0.09130,130,130
		109.5	0.10	0.08	0.09130,130,130	116.8	0.11	0.08	0.10125,130,130
84	ok	0.0	0.12	0.08	0.09127,145,145	5.9	0.11	0.07	0.08127,145,145
		11.8	0.11	0.07	0.08127,145,145	17.6	0.11	0.07	0.08127,145,145
		23.5	0.10	0.07	0.07127,145,145	29.4	0.10	0.06	0.07127,145,145
		35.2	0.10	0.06	0.07127,129,129	41.1	0.10	0.07	0.07127,129,129
		47.0	0.10	0.07	0.07127,129,129	52.9	0.10	0.07	0.08127,129,129
		58.8	0.10	0.07	0.08127,129,129	64.6	0.10	0.08	0.09127,129,129
		70.5	0.10	0.08	0.09127,129,129	76.4	0.10	0.08	0.09127,129,129
		82.2	0.10	0.08	0.10131,129,129	88.1	0.10	0.09	0.10131,129,129
		94.0	0.11	0.09	0.10131,129,129				
85	ok	0.0	0.10	0.06	0.08131,145,143	5.9	0.09	0.06	0.07131,145,143
		11.8	0.09	0.06	0.07131,145,143	17.6	0.08	0.06	0.07131,145,143
		23.5	0.08	0.05	0.06131,145,143	29.4	0.07	0.05	0.06131,145,143
		35.2	0.07	0.05	0.06147,145,143	41.1	0.07	0.04	0.05147,145,143
		47.0	0.07	0.04	0.05143,145,143	52.9	0.06	0.04	0.04143,145,143
		58.8	0.06	0.04	0.04143,145,143	64.6	0.06	0.03	0.04143,145,143
		70.5	0.06	0.04	0.04143,129,129	76.4	0.06	0.04	0.04143,129,129
		81.5	0.06	0.04	0.05143,129,129	82.2	0.06	0.04	0.05143,129,129
		88.1	0.07	0.04	0.05143,129,129	94.0	0.07	0.05	0.05143,129,129
86	ok	0.0	0.15	0.08	0.09124,142,144	5.9	0.14	0.08	0.09124,142,144
		11.8	0.14	0.08	0.08124,142,144	17.6	0.14	0.07	0.08124,142,144
		23.5	0.14	0.07	0.08124,142,144	29.4	0.13	0.07	0.07124,142,144
		35.2	0.13	0.07	0.07124,142,144	41.1	0.13	0.06	0.07124,142,144
		47.0	0.13	0.06	0.06124,142,142	52.9	0.13	0.06	0.07124,142,142
		58.8	0.13	0.07	0.07124,142,142	64.6	0.13	0.07	0.07124,142,142
		70.5	0.13	0.07	0.08124,142,142	76.4	0.13	0.07	0.08124,142,142
		82.2	0.13	0.08	0.09124,142,142	88.1	0.13	0.08	0.09124,142,142
		94.0	0.13	0.08	0.09124,142,142				
87	ok	0.0	0.13	0.07	0.09124,144,144	5.9	0.12	0.07	0.09124,144,144
		11.8	0.11	0.06	0.08124,144,144	17.6	0.11	0.06	0.08124,144,144
		23.5	0.10	0.06	0.07124,144,144	29.4	0.10	0.06	0.07124,144,144
		35.2	0.10	0.05	0.07124,144,144	41.1	0.09	0.05	0.06124,144,144
		47.0	0.09	0.05	0.06124,144,144	52.9	0.09	0.05	0.06124,144,144
		58.8	0.08	0.04	0.05124,144,144	64.6	0.08	0.04	0.05124,144,144
		70.5	0.08	0.04	0.04124,144,144	76.4	0.08	0.04	0.04124,144,144
		81.5	0.08	0.03	0.04124,144,144	82.2	0.08	0.03	0.04124,144,144
		88.1	0.08	0.03	0.04124,122,122	94.0	0.08	0.04	0.04124,122,122
88	ok	0.0	0.09	0.08	0.10137,131,131	5.9	0.09	0.08	0.10137,131,131
		11.8	0.09	0.08	0.09137,131,131	17.6	0.09	0.08	0.09125,131,131
		23.5	0.09	0.07	0.08125,131,131	29.4	0.09	0.07	0.08125,131,131
		35.2	0.08	0.07	0.08125,131,131	41.1	0.09	0.07	0.07125,131,131
		47.0	0.09	0.06	0.07125,131,131	52.9	0.09	0.06	0.07125,131,131
		58.8	0.09	0.06	0.06125,131,131	64.6	0.09	0.06	0.06125,131,131
		70.5	0.09	0.05	0.06125,131,140	76.4	0.10	0.06	0.06125,140,140
		82.2	0.10	0.06	0.06125,140,140	88.1	0.10	0.06	0.07125,140,140
		94.0	0.11	0.06	0.07125,140,140				
89	ok	0.0	0.11	0.08	0.09125,128,128	5.9	0.10	0.07	0.09125,128,128

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		11.8	0.10	0.07	0.09125,128,128	17.6	0.09	0.07	0.08125,128,128
		23.5	0.09	0.07	0.08125,128,128	29.4	0.09	0.06	0.08125,128,128
		35.2	0.09	0.06	0.07125,128,128	41.1	0.09	0.06	0.07125,128,128
		47.0	0.08	0.06	0.07125,128,128	52.9	0.08	0.06	0.06125,128,128
		58.8	0.08	0.05	0.06125,128,128	64.6	0.08	0.05	0.06125,128,128
		70.5	0.08	0.05	0.05125,128,128	76.4	0.08	0.05	0.05125,128,128
		81.5	0.08	0.05	0.05125,128,128	82.2	0.08	0.05	0.05125,128,128
		88.1	0.09	0.04	0.05125,128,128	94.0	0.09	0.04	0.05125,140,140
90	ok	0.0	0.11	0.09	0.10125,127,127	5.9	0.10	0.09	0.10125,127,127
		11.8	0.10	0.08	0.10125,127,127	17.6	0.10	0.08	0.09129,127,127
		23.5	0.10	0.08	0.09129,127,127	29.4	0.10	0.08	0.09129,127,127
		35.2	0.10	0.07	0.08129,127,127	41.1	0.10	0.07	0.08129,127,127
		47.0	0.10	0.07	0.07129,127,127	52.9	0.10	0.07	0.07129,127,127
		58.8	0.10	0.06	0.07129,127,127	64.6	0.10	0.06	0.07129,139,139
		70.5	0.11	0.07	0.07129,139,139	76.4	0.11	0.07	0.08129,139,139
		82.2	0.11	0.07	0.08129,139,139	88.1	0.12	0.07	0.08129,139,139
		94.0	0.12	0.08	0.09129,139,139				
91	ok	0.0	0.12	0.08	0.09129,139,139	5.9	0.12	0.08	0.09129,139,139
		11.8	0.11	0.07	0.09129,139,139	17.6	0.11	0.07	0.08129,139,139
		23.5	0.11	0.07	0.08129,139,139	29.4	0.11	0.07	0.08129,139,139
		35.2	0.10	0.07	0.08129,139,139	41.1	0.10	0.06	0.07129,139,139
		47.0	0.10	0.06	0.07129,139,139	52.9	0.10	0.06	0.07129,139,139
		58.8	0.10	0.06	0.06129,139,139	64.6	0.10	0.05	0.06129,139,139
		70.5	0.10	0.05	0.06129,139,139	76.4	0.10	0.05	0.05129,139,139
		81.5	0.10	0.05	0.05129,139,139	82.2	0.10	0.05	0.05129,139,139
		88.1	0.11	0.05	0.05129,139,139	94.0	0.11	0.05	0.06129,139,139
92	ok	0.0	0.10	0.06	0.07131,146,146	5.9	0.10	0.06	0.07131,146,146
		11.8	0.09	0.06	0.06131,146,146	17.6	0.09	0.06	0.06131,146,146
		23.5	0.09	0.05	0.06131,125,146	29.4	0.09	0.06	0.06131,125,125
		35.2	0.08	0.06	0.06131,125,125	41.1	0.08	0.06	0.07131,125,125
		47.0	0.08	0.06	0.07131,125,125	52.9	0.08	0.07	0.07131,125,125
		58.8	0.08	0.07	0.08131,125,125	64.6	0.08	0.07	0.08131,125,125
		70.5	0.08	0.07	0.08131,125,125	76.4	0.08	0.08	0.09131,125,125
		82.2	0.08	0.08	0.09147,125,125	88.1	0.09	0.08	0.10147,125,125
		94.0	0.09	0.08	0.10147,125,125				
93	ok	0.0	0.09	0.05	0.07147,137,135	5.9	0.09	0.05	0.07147,137,135
		11.8	0.08	0.05	0.06141,137,135	17.6	0.08	0.05	0.06141,137,135
		23.5	0.08	0.04	0.05141,137,135	29.4	0.07	0.04	0.05141,137,135
		35.2	0.07	0.04	0.05133,137,135	41.1	0.07	0.04	0.04133,137,135
		47.0	0.07	0.03	0.04133,137,135	52.9	0.07	0.03	0.04133,137,135
		58.8	0.07	0.03	0.03133,137,135	64.6	0.07	0.02	0.03133,125,135
		70.5	0.07	0.03	0.03133,125,125	76.4	0.07	0.03	0.03133,125,125
		81.5	0.07	0.03	0.04133,125,125	82.2	0.07	0.03	0.04133,125,125
		88.1	0.07	0.04	0.04117,125,125	94.0	0.07	0.04	0.05117,125,125
94	ok	0.0	0.07	0.09	0.11119,119,119	5.9	0.06	0.09	0.11119,119,119
		11.8	0.06	0.09	0.10119,119,119	17.6	0.05	0.08	0.10119,119,119
		23.5	0.05	0.08	0.10119,119,119	29.4	0.05	0.08	0.09119,119,119
		35.2	0.04	0.08	0.09119,119,119	41.1	0.04	0.07	0.09119,119,119
		47.0	0.04	0.07	0.08123,119,119	52.9	0.04	0.07	0.08123,119,119
		58.8	0.04	0.07	0.07123,119,119	64.6	0.04	0.06	0.07123,119,119
		70.5	0.04	0.06	0.07123,119,119	76.4	0.04	0.06	0.07123,119,137
		82.2	0.04	0.06	0.07123,137,137	88.1	0.04	0.06	0.07123,137,137
		94.0	0.04	0.07	0.08123,137,137				
95	ok	0.0	0.02	0.08	0.09119,119,124	5.9	0.01	0.08	0.09137,119,124
		11.8	0.02	0.07	0.09137,119,124	17.6	0.02	0.07	0.08137,119,124
		23.5	0.02	0.07	0.08137,119,124	29.4	0.02	0.07	0.08135,119,124
		35.2	0.02	0.06	0.08135,119,124	41.1	0.02	0.06	0.07135,119,124
		47.0	0.02	0.06	0.07119,119,124	52.9	0.02	0.06	0.07119,119,124
		58.8	0.02	0.06	0.06119,119,124	64.6	0.03	0.05	0.06119,119,124
		70.5	0.03	0.05	0.06119,137,137	76.4	0.03	0.05	0.06119,137,137
		81.5	0.03	0.06	0.06119,137,137	82.2	0.03	0.06	0.07119,137,137
		88.1	0.03	0.06	0.07119,137,137	94.0	0.03	0.06	0.07124,137,137
96	ok	0.0	0.13	0.08	0.09118,136,136	5.9	0.13	0.08	0.09118,136,136
		11.8	0.13	0.08	0.09118,136,136	17.6	0.12	0.07	0.08118,136,136
		23.5	0.12	0.07	0.08118,136,136	29.4	0.12	0.07	0.07118,136,136
		35.2	0.12	0.07	0.07118,136,136	41.1	0.12	0.06	0.07118,136,136
		47.0	0.12	0.06	0.06118,136,136	52.9	0.13	0.06	0.07118,136,134
		58.8	0.13	0.07	0.07118,136,134	64.6	0.13	0.07	0.07118,136,134
		70.5	0.13	0.07	0.08118,136,134	76.4	0.13	0.07	0.08118,136,134
		82.2	0.14	0.08	0.08118,136,134	88.1	0.14	0.08	0.09118,136,134
		94.0	0.14	0.08	0.09118,136,134				
97	ok	0.0	0.15	0.08	0.09118,136,136	5.9	0.15	0.08	0.09118,136,136
		11.8	0.14	0.07	0.09118,136,136	17.6	0.14	0.07	0.08118,136,136
		23.5	0.14	0.07	0.08118,136,136	29.4	0.14	0.07	0.08118,136,136
		35.2	0.13	0.07	0.07118,136,136	41.1	0.13	0.06	0.07118,136,136
		47.0	0.13	0.06	0.07118,136,136	52.9	0.13	0.06	0.06118,136,136
		58.8	0.13	0.06	0.06118,136,136	64.6	0.13	0.05	0.06118,136,136
		70.5	0.13	0.05	0.05118,136,136	76.4	0.13	0.05	0.06118,140,140

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		81.5	0.13	0.05	0.06118,140,140	82.2	0.13	0.05	0.06118,140,140
		88.1	0.13	0.06	0.06118,140,140	94.0	0.14	0.06	0.06118,140,140
98	ok	0.0	0.03	0.07	0.08117,147,147	5.9	0.04	0.06	0.07117,147,147
		11.8	0.04	0.06	0.07117,147,147	17.6	0.04	0.06	0.07117,121,147
		23.5	0.04	0.06	0.07117,121,121	29.4	0.03	0.06	0.07117,121,121
		35.2	0.03	0.07	0.07117,121,121	41.1	0.03	0.07	0.08117,121,121
		47.0	0.03	0.07	0.08117,121,121	52.9	0.03	0.07	0.09121,121,121
		58.8	0.03	0.08	0.09121,121,121	64.6	0.04	0.08	0.09121,121,121
		70.5	0.04	0.08	0.10121,121,121	76.4	0.05	0.08	0.10121,121,121
		82.2	0.05	0.09	0.10121,121,121	88.1	0.06	0.09	0.11121,121,121
		94.0	0.06	0.09	0.11121,121,121				
99	ok	0.0	0.08	0.05	0.06118,147,147	5.9	0.08	0.04	0.06118,147,147
		11.8	0.08	0.04	0.05118,147,147	17.6	0.07	0.04	0.05118,147,147
		23.5	0.07	0.04	0.05118,147,147	29.4	0.07	0.03	0.04118,147,147
		35.2	0.07	0.03	0.04118,147,147	41.1	0.08	0.03	0.04118,147,147
		47.0	0.08	0.03	0.03118,121,121	52.9	0.08	0.03	0.04118,121,121
		58.8	0.08	0.03	0.04118,121,121	64.6	0.08	0.04	0.04118,121,121
		70.5	0.09	0.04	0.05118,121,121	76.4	0.09	0.04	0.05118,121,121
		81.5	0.09	0.05	0.06118,121,121	82.2	0.09	0.05	0.06118,121,121
		88.1	0.10	0.05	0.06118,121,121	94.0	0.10	0.05	0.06118,121,121
100	ok	0.0	0.12	0.10	0.11131,119,119	7.6	0.12	0.09	0.11131,119,119
		15.2	0.11	0.09	0.10131,119,119	22.8	0.11	0.09	0.10131,119,119
		30.3	0.11	0.09	0.10131,119,119	37.9	0.10	0.08	0.09131,119,119
		45.5	0.10	0.08	0.09131,119,119	53.1	0.10	0.08	0.09131,119,119
		60.7	0.10	0.08	0.08131,119,119	68.3	0.10	0.07	0.08131,119,119
		75.8	0.10	0.07	0.07131,119,119	83.4	0.10	0.07	0.08131,123,123
		91.0	0.10	0.08	0.08131,123,123	98.6	0.10	0.08	0.08131,123,123
		106.2	0.10	0.08	0.09131,123,123	113.8	0.10	0.08	0.09131,123,123
		121.3	0.11	0.09	0.10131,123,123				
101	ok	0.0	0.10	0.09	0.11147,139,127	7.5	0.09	0.09	0.10147,139,127
		14.9	0.09	0.08	0.10147,139,127	22.4	0.08	0.08	0.10147,139,127
		29.8	0.08	0.08	0.09147,139,127	37.3	0.07	0.08	0.09147,139,127
		44.7	0.07	0.07	0.08147,139,127	52.2	0.07	0.07	0.08147,139,127
		59.7	0.06	0.07	0.08147,139,127	67.1	0.06	0.07	0.07147,139,127
		74.6	0.06	0.06	0.07147,139,127	82.0	0.06	0.06	0.07143,139,127
		89.5	0.06	0.06	0.06143,139,127	97.0	0.06	0.06	0.06143,125,125
		104.4	0.06	0.06	0.07145,125,125	106.8	0.06	0.06	0.07145,125,125
		111.9	0.06	0.06	0.07145,125,125	119.3	0.07	0.07	0.07145,125,125
102	ok	0.0	0.12	0.10	0.11125,121,121	7.6	0.12	0.09	0.11125,121,121
		15.2	0.11	0.09	0.10125,121,121	22.8	0.11	0.09	0.10125,121,121
		30.3	0.11	0.09	0.10125,121,121	37.9	0.10	0.08	0.09125,121,121
		45.5	0.10	0.08	0.09125,121,121	53.1	0.10	0.08	0.09125,121,121
		60.7	0.10	0.08	0.08125,121,121	68.3	0.10	0.07	0.08125,121,121
		75.8	0.10	0.07	0.07125,121,121	83.4	0.10	0.07	0.08125,117,117
		91.0	0.10	0.08	0.08125,117,117	98.6	0.10	0.08	0.08125,117,117
		106.2	0.10	0.08	0.09125,117,117	113.8	0.10	0.08	0.09125,117,117
		121.3	0.11	0.09	0.10125,117,117				
103	ok	0.0	0.10	0.09	0.11137,145,129	7.5	0.09	0.09	0.10137,145,129
		14.9	0.09	0.08	0.10137,145,129	22.4	0.08	0.08	0.10137,145,129
		29.8	0.08	0.08	0.09137,145,129	37.3	0.07	0.08	0.09137,145,129
		44.7	0.07	0.07	0.08137,145,129	52.2	0.07	0.07	0.08137,145,129
		59.7	0.06	0.07	0.08137,145,129	67.1	0.06	0.07	0.07137,145,129
		74.6	0.06	0.06	0.07137,145,129	82.0	0.06	0.06	0.07133,145,129
		89.5	0.06	0.06	0.06133,145,129	97.0	0.06	0.06	0.06133,131,131
		104.4	0.06	0.06	0.07139,131,131	106.8	0.06	0.06	0.07139,131,131
		111.9	0.06	0.06	0.07139,131,131	119.3	0.07	0.07	0.07139,131,131
104	ok	0.0	0.10	0.08	0.09124,128,128	3.0	0.10	0.08	0.09124,128,128
		5.9	0.10	0.08	0.09124,128,128	8.9	0.10	0.08	0.09124,128,128
		11.9	0.11	0.08	0.09124,128,128	14.8	0.11	0.08	0.09124,128,128
		17.8	0.11	0.08	0.09124,128,128	20.8	0.11	0.08	0.10124,128,128
		23.8	0.11	0.08	0.10124,128,128	26.7	0.11	0.09	0.10124,128,128
		29.7	0.11	0.09	0.10124,128,128	32.7	0.12	0.09	0.10124,128,128
		35.6	0.12	0.09	0.10124,128,128	38.6	0.12	0.09	0.10124,128,128
		41.6	0.12	0.09	0.11124,128,128	44.5	0.12	0.09	0.11124,128,128
		47.5	0.12	0.09	0.11124,128,128				
105	ok	0.0	0.10	0.08	0.09118,130,130	3.0	0.10	0.08	0.09118,130,130
		5.9	0.10	0.08	0.09118,130,130	8.9	0.10	0.08	0.09118,130,130
		11.9	0.11	0.08	0.09118,130,130	14.8	0.11	0.08	0.09118,130,130
		17.8	0.11	0.08	0.09118,130,130	20.8	0.11	0.08	0.10118,130,130
		23.8	0.11	0.08	0.10118,130,130	26.7	0.11	0.09	0.10118,130,130
		29.7	0.11	0.09	0.10118,130,130	32.7	0.12	0.09	0.10118,130,130
		35.6	0.12	0.09	0.10118,130,130	38.6	0.12	0.09	0.10118,130,130
		41.6	0.12	0.09	0.11118,130,130	44.5	0.12	0.09	0.11118,130,130
		47.5	0.12	0.09	0.11118,130,130				
106	ok	0.0	0.11	0.06	0.07148,121,121	5.2	0.11	0.07	0.07148,121,121
		10.4	0.11	0.07	0.08148,121,121	15.6	0.11	0.07	0.08148,121,121
		20.8	0.11	0.07	0.08148,121,121	26.0	0.10	0.07	0.08148,121,121
		31.2	0.10	0.07	0.09148,121,121	36.5	0.10	0.08	0.09148,121,121

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		41.7	0.10	0.08	0.09148,121,121	46.9	0.10	0.08	0.09148,121,121
		52.1	0.10	0.08	0.10148,121,121	57.3	0.10	0.08	0.10148,121,121
		62.5	0.10	0.09	0.10148,121,121	67.7	0.11	0.09	0.10148,121,121
		72.9	0.11	0.09	0.11148,121,121	78.1	0.11	0.09	0.11148,121,121
		83.3	0.11	0.09	0.11148,121,121				
107	ok	0.0	0.12	0.04	0.04148,124,124	5.2	0.12	0.04	0.04148,123,123
		10.4	0.12	0.04	0.04148,123,123	15.6	0.12	0.04	0.04148,123,123
		20.8	0.11	0.04	0.05148,123,123	26.0	0.11	0.04	0.05148,123,123
		31.3	0.11	0.04	0.05148,123,123	36.5	0.11	0.05	0.06148,123,123
		41.7	0.11	0.05	0.06148,123,123	46.9	0.11	0.05	0.06148,123,123
		52.1	0.11	0.05	0.06148,123,123	57.3	0.11	0.05	0.07148,123,123
		62.5	0.11	0.06	0.07148,123,123	67.7	0.11	0.06	0.07148,123,123
		72.9	0.11	0.06	0.07148,123,123	78.1	0.11	0.06	0.08148,123,123
		83.3	0.11	0.06	0.08148,123,123				
108	ok	0.0	0.11	0.06	0.07138,119,119	5.2	0.11	0.07	0.07138,119,119
		10.4	0.11	0.07	0.08138,119,119	15.6	0.11	0.07	0.08138,119,119
		20.8	0.11	0.07	0.08138,119,119	26.0	0.10	0.07	0.08138,119,119
		31.2	0.10	0.07	0.09138,119,119	36.5	0.10	0.08	0.09138,119,119
		41.7	0.10	0.08	0.09138,119,119	46.9	0.10	0.08	0.09138,119,119
		52.1	0.10	0.08	0.10138,119,119	57.3	0.10	0.08	0.10138,119,119
		62.5	0.10	0.09	0.10138,119,119	67.7	0.11	0.09	0.10138,119,119
		72.9	0.11	0.09	0.11138,119,119	78.1	0.11	0.09	0.11138,119,119
		83.3	0.11	0.09	0.11138,119,119				
109	ok	0.0	0.12	0.04	0.04138,118,118	5.2	0.12	0.04	0.04138,117,117
		10.4	0.12	0.04	0.04138,117,117	15.6	0.12	0.04	0.04138,117,117
		20.8	0.11	0.04	0.05138,117,117	26.0	0.11	0.04	0.05138,117,117
		31.3	0.11	0.04	0.05138,117,117	36.5	0.11	0.05	0.06138,117,117
		41.7	0.11	0.05	0.06138,117,117	46.9	0.11	0.05	0.06138,117,117
		52.1	0.11	0.05	0.06138,117,117	57.3	0.11	0.05	0.07138,117,117
		62.5	0.11	0.06	0.07138,117,117	67.7	0.11	0.06	0.07138,117,117
		72.9	0.11	0.06	0.07138,117,117	78.1	0.11	0.06	0.08138,117,117
		83.3	0.11	0.06	0.08138,117,117				
110	ok	0.0	0.11	0.04	0.05132,125,130	4.6	0.11	0.04	0.05132,125,130
		9.3	0.11	0.04	0.04132,125,130	13.9	0.11	0.04	0.04132,125,130
		18.6	0.11	0.03	0.04132,125,130	23.2	0.10	0.03	0.04132,125,130
		27.9	0.10	0.03	0.03132,145,145	32.5	0.10	0.03	0.04132,145,145
		37.2	0.10	0.03	0.04132,145,145	41.8	0.10	0.04	0.04132,145,145
		46.5	0.10	0.04	0.04132,145,145	51.1	0.10	0.04	0.05132,145,145
		55.7	0.10	0.04	0.05132,145,145	60.4	0.10	0.04	0.05132,145,145
		65.0	0.10	0.04	0.05132,145,145	69.7	0.10	0.05	0.06132,145,145
		74.3	0.11	0.05	0.06132,145,145				
111	ok	0.0	0.10	0.06	0.07131,125,125	4.9	0.10	0.06	0.07131,125,125
		9.9	0.10	0.06	0.07131,125,125	14.8	0.10	0.06	0.06131,125,125
		19.7	0.10	0.05	0.06131,125,125	24.6	0.09	0.05	0.06131,125,125
		29.6	0.09	0.05	0.06131,125,125	34.5	0.09	0.05	0.05131,125,125
		39.4	0.09	0.05	0.05131,125,125	44.3	0.09	0.04	0.05131,125,125
		49.3	0.09	0.04	0.05131,125,125	54.2	0.09	0.04	0.04131,125,125
		59.1	0.09	0.04	0.04131,125,125	64.1	0.09	0.04	0.04131,145,145
		66.3	0.09	0.04	0.04131,145,145	69.0	0.09	0.04	0.05131,145,145
		73.9	0.09	0.04	0.05131,145,145	78.8	0.10	0.04	0.05131,145,145
		83.3	0.11	0.05	0.06126,131,128				
112	ok	0.0	0.11	0.04	0.05126,131,128	4.6	0.11	0.04	0.05126,131,128
		9.3	0.11	0.04	0.04126,131,128	13.9	0.11	0.04	0.04126,131,128
		18.6	0.11	0.03	0.04126,131,128	23.2	0.10	0.03	0.04126,131,128
		27.9	0.10	0.03	0.03126,139,139	32.5	0.10	0.03	0.04126,139,139
		37.2	0.10	0.03	0.04126,139,139	41.8	0.10	0.04	0.04126,139,139
		46.5	0.10	0.04	0.04126,139,139	51.1	0.10	0.04	0.05126,139,139
		55.7	0.10	0.04	0.05126,139,139	60.4	0.10	0.04	0.05126,139,139
		65.0	0.10	0.04	0.05126,139,139	69.7	0.10	0.05	0.06126,139,139
		74.3	0.11	0.05	0.06126,139,139				
113	ok	0.0	0.10	0.06	0.07125,131,131	4.9	0.10	0.06	0.07125,131,131
		9.9	0.10	0.06	0.07125,131,131	14.8	0.10	0.06	0.06125,131,131
		19.7	0.10	0.05	0.06125,131,131	24.6	0.09	0.05	0.06125,131,131
		29.6	0.09	0.05	0.06125,131,131	34.5	0.09	0.05	0.05125,131,131
		39.4	0.09	0.05	0.05125,131,131	44.3	0.09	0.04	0.05125,131,131
		49.3	0.09	0.04	0.05125,131,131	54.2	0.09	0.04	0.04125,131,131
		59.1	0.09	0.04	0.04125,131,131	64.1	0.09	0.04	0.04125,139,139
		66.3	0.09	0.04	0.04125,139,139	69.0	0.09	0.04	0.05125,139,139
		73.9	0.09	0.04	0.05125,139,139	78.8	0.10	0.04	0.05125,139,139
		83.3	0.16	0.07	0.08123,132,132				
114	ok	0.0	0.16	0.07	0.08123,132,132	5.1	0.16	0.07	0.08123,132,132
		10.2	0.16	0.07	0.08123,132,132	15.3	0.16	0.07	0.08123,132,132
		20.4	0.16	0.07	0.07123,132,132	25.4	0.16	0.06	0.07123,132,132
		30.5	0.16	0.06	0.07123,132,132	35.6	0.16	0.06	0.07123,132,132
		40.7	0.16	0.06	0.06123,132,132	45.8	0.16	0.06	0.06123,132,132
		50.9	0.16	0.06	0.06123,131,131	56.0	0.16	0.06	0.06123,131,131
		61.1	0.16	0.06	0.07123,131,131	66.1	0.16	0.06	0.07123,131,131
		71.2	0.16	0.06	0.07123,131,131	76.3	0.16	0.07	0.07123,131,131
		81.4	0.17	0.07	0.08123,131,131				
115	ok	0.0	0.16	0.08	0.10143,132,132	5.1	0.16	0.08	0.10143,132,132

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		10.2	0.16	0.08	0.10143,132,132	15.3	0.16	0.08	0.09143,132,132
		20.4	0.16	0.08	0.09143,132,132	25.4	0.16	0.07	0.09143,132,132
		30.5	0.15	0.07	0.09143,132,132	35.6	0.15	0.07	0.08143,132,132
		40.7	0.15	0.07	0.08143,132,132	45.8	0.15	0.07	0.08143,132,132
		50.9	0.15	0.07	0.08143,132,132	56.0	0.15	0.06	0.07143,132,132
		61.1	0.16	0.06	0.07143,132,132	66.1	0.16	0.06	0.07143,132,132
		71.2	0.16	0.06	0.06143,132,132	76.3	0.16	0.06	0.06143,132,132
		81.4	0.16	0.05	0.06143,132,132				
116	ok	0.0	0.15	0.10	0.12143,124,124	5.1	0.15	0.10	0.12147,124,124
		10.2	0.14	0.09	0.12147,124,124	15.3	0.14	0.09	0.11147,124,124
		20.3	0.14	0.09	0.11147,124,124	25.4	0.14	0.09	0.11147,124,124
		30.5	0.14	0.09	0.10147,124,124	35.6	0.14	0.09	0.10147,124,124
		40.7	0.14	0.08	0.10147,124,124	45.8	0.14	0.08	0.10147,124,124
		50.9	0.14	0.08	0.09147,124,124	56.0	0.14	0.08	0.09147,124,124
		61.0	0.14	0.08	0.09147,124,124	66.1	0.14	0.07	0.09147,124,124
		71.2	0.14	0.07	0.08147,124,124	76.3	0.14	0.07	0.08147,124,124
		81.4	0.14	0.07	0.08147,124,124				
117	ok	0.0	0.12	0.10	0.13147,122,122	3.7	0.12	0.10	0.12147,122,122
		7.4	0.12	0.10	0.12147,122,122	11.0	0.12	0.10	0.12147,122,122
		14.7	0.11	0.10	0.12147,122,122	18.4	0.11	0.10	0.12147,122,122
		22.1	0.11	0.10	0.12147,122,122	25.8	0.11	0.09	0.11147,122,122
		29.4	0.11	0.09	0.11147,122,122	33.1	0.11	0.09	0.11147,122,122
		36.8	0.11	0.09	0.11147,122,122	40.5	0.11	0.09	0.11147,122,122
		44.2	0.11	0.09	0.10147,122,122	47.9	0.11	0.09	0.10147,122,122
		51.5	0.11	0.08	0.10147,122,122	55.2	0.11	0.08	0.10147,122,122
		58.9	0.11	0.08	0.10147,122,122				
118	ok	0.0	0.16	0.07	0.08117,126,126	5.1	0.16	0.07	0.08117,126,126
		10.2	0.16	0.07	0.08117,126,126	15.3	0.16	0.07	0.08117,126,126
		20.4	0.16	0.07	0.07117,126,126	25.4	0.16	0.06	0.07117,126,126
		30.5	0.16	0.06	0.07117,126,126	35.6	0.16	0.06	0.07117,126,126
		40.7	0.16	0.06	0.06117,126,126	45.8	0.16	0.06	0.06117,126,126
		50.9	0.16	0.06	0.06117,125,125	56.0	0.16	0.06	0.06117,125,125
		61.1	0.16	0.06	0.07117,125,125	66.1	0.16	0.06	0.07117,125,125
		71.2	0.16	0.06	0.07117,125,125	76.3	0.16	0.07	0.07117,125,125
		81.4	0.17	0.07	0.08117,125,125				
119	ok	0.0	0.16	0.08	0.10133,126,126	5.1	0.16	0.08	0.10133,126,126
		10.2	0.16	0.08	0.10133,126,126	15.3	0.16	0.08	0.09133,126,126
		20.4	0.16	0.08	0.09133,126,126	25.4	0.16	0.07	0.09133,126,126
		30.5	0.15	0.07	0.09133,126,126	35.6	0.15	0.07	0.08133,126,126
		40.7	0.15	0.07	0.08133,126,126	45.8	0.15	0.07	0.08133,126,126
		50.9	0.15	0.07	0.08133,126,126	56.0	0.15	0.06	0.07133,126,126
		61.1	0.16	0.06	0.07133,126,126	66.1	0.16	0.06	0.07133,126,126
		71.2	0.16	0.06	0.06133,126,126	76.3	0.16	0.06	0.06133,126,126
		81.4	0.16	0.05	0.06133,126,126				
120	ok	0.0	0.15	0.10	0.12133,118,118	5.1	0.15	0.10	0.12137,118,118
		10.2	0.14	0.09	0.12137,118,118	15.3	0.14	0.09	0.11137,118,118
		20.3	0.14	0.09	0.11137,118,118	25.4	0.14	0.09	0.11137,118,118
		30.5	0.14	0.09	0.10137,118,118	35.6	0.14	0.09	0.10137,118,118
		40.7	0.14	0.08	0.10137,118,118	45.8	0.14	0.08	0.10137,118,118
		50.9	0.14	0.08	0.09137,118,118	56.0	0.14	0.08	0.09137,118,118
		61.0	0.14	0.08	0.09137,118,118	66.1	0.14	0.07	0.09137,118,118
		71.2	0.14	0.07	0.08137,118,118	76.3	0.14	0.07	0.08137,118,118
		81.4	0.14	0.07	0.08137,118,118				
121	ok	0.0	0.12	0.10	0.13137,120,120	3.7	0.12	0.10	0.12137,120,120
		7.4	0.12	0.10	0.12137,120,120	11.0	0.12	0.10	0.12137,120,120
		14.7	0.11	0.10	0.12137,120,120	18.4	0.11	0.10	0.12137,120,120
		22.1	0.11	0.10	0.12137,120,120	25.8	0.11	0.09	0.11137,120,120
		29.4	0.11	0.09	0.11137,120,120	33.1	0.11	0.09	0.11137,120,120
		36.8	0.11	0.09	0.11137,120,120	40.5	0.11	0.09	0.11137,120,120
		44.2	0.11	0.09	0.10137,120,120	47.9	0.11	0.09	0.10137,120,120
		51.5	0.11	0.08	0.10137,120,120	55.2	0.11	0.08	0.10137,120,120
		58.9	0.11	0.08	0.10137,120,120				
122	ok	0.0	0.14	0.14	0.05148,122,146	37.5	0.14	0.14	0.05148,122,146
		44.4	0.13	0.13	0.05148,122,146	49.8	0.12	0.13	0.05148,122,146
		88.8	0.11	0.12	0.05145,122,146	133.2	0.14	0.11	0.04145,122,146
		133.2	0.14	0.11	0.04145,122,146	177.6	0.15	0.10	0.02145,122,146
		216.5	0.15	0.09	0.01145,122,146	222.0	0.15	0.09	0.01145,123,146
		266.4	0.13	0.10	0.02143,123,147	290.8	0.11	0.11	0.03143,123,147
		310.8	0.08	0.11	0.04143,123,147	355.2	0.03	0.13	0.05147,123,147
		365.2	0.05	0.13	0.05147,123,147	399.6	0.11	0.14	0.05147,123,147
		431.5	0.18	0.14	0.05147,123,147	444.0	0.18	0.14	0.05147,123,147
125	ok	0.0	0.54	0.25	0.31140,132,134	12.5	0.54	0.25	0.31140,132,134
		27.8	0.41	0.23	0.29140,132,134	55.5	0.19	0.20	0.25140,132,134
		83.2	0.06	0.18	0.21135,132,134	111.0	0.21	0.15	0.17119,132,134
		138.8	0.32	0.13	0.13119,132,134	166.5	0.40	0.10	0.09124,132,134
		194.2	0.46	0.07	0.05140,132,134	222.0	0.49	0.05	0.01140,132,134
		249.8	0.49	0.06	0.04140,129,135	277.5	0.45	0.09	0.08140,129,135
		305.2	0.38	0.12	0.12140,129,135	333.0	0.28	0.14	0.16140,129,135

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		360.8	0.15	0.17	0.20140,129,135	388.5	0.12	0.19	0.23135,129,135
		416.2	0.33	0.22	0.27135,129,135	431.5	0.46	0.23	0.29135,129,135
		444.0	0.46	0.23	0.29135,129,135				
126	ok	0.0	0.54	0.25	0.31146,126,144	12.5	0.54	0.25	0.31146,126,144
		27.8	0.41	0.23	0.29146,126,144	55.5	0.19	0.20	0.25146,126,144
		83.2	0.06	0.18	0.21141,126,144	111.0	0.21	0.15	0.17121,126,144
		138.8	0.32	0.13	0.13121,126,144	166.5	0.40	0.10	0.09118,126,144
		194.2	0.46	0.07	0.05146,126,144	222.0	0.49	0.05	0.01146,126,144
		249.8	0.49	0.06	0.04146,127,141	277.5	0.45	0.09	0.08146,127,141
		305.2	0.38	0.12	0.12146,127,141	333.0	0.28	0.14	0.16146,127,141
		360.8	0.15	0.17	0.20146,127,141	388.5	0.12	0.19	0.23141,127,141
		416.2	0.33	0.22	0.27141,127,141	431.5	0.46	0.23	0.29141,127,141
		444.0	0.46	0.23	0.29141,127,141				
127	ok	0.0	0.08	0.05	0.06123,122,122	5.1	0.08	0.05	0.06123,122,122
		10.3	0.08	0.05	0.06123,122,122	15.4	0.08	0.05	0.06123,122,122
		20.6	0.08	0.06	0.07123,122,122	25.7	0.08	0.06	0.07123,122,122
		30.9	0.08	0.06	0.07123,122,122	36.0	0.08	0.06	0.07123,122,122
		41.2	0.08	0.06	0.07123,122,122	46.3	0.08	0.06	0.07123,122,122
		51.5	0.08	0.06	0.07120,122,122	56.6	0.08	0.06	0.07120,122,122
		61.7	0.08	0.06	0.07120,122,122	66.9	0.08	0.06	0.07120,122,122
		72.0	0.08	0.06	0.07120,122,122	77.2	0.08	0.06	0.08120,122,122
		82.3	0.08	0.06	0.08120,122,122				
128	ok	0.0	0.09	0.03	0.03124,122,118	5.1	0.09	0.03	0.03124,122,118
		10.3	0.09	0.03	0.03124,122,118	15.4	0.09	0.03	0.04124,122,118
		20.6	0.09	0.03	0.04124,122,118	25.7	0.08	0.03	0.04124,122,118
		30.9	0.08	0.03	0.04124,122,118	36.0	0.08	0.03	0.04124,122,118
		41.2	0.08	0.03	0.04124,122,118	46.3	0.08	0.04	0.04124,122,118
		51.5	0.08	0.04	0.04144,122,118	56.6	0.08	0.04	0.04144,122,118
		61.8	0.08	0.04	0.04144,122,118	66.9	0.08	0.04	0.04144,122,118
		72.0	0.08	0.04	0.05144,122,118	77.2	0.08	0.04	0.05144,122,118
		82.3	0.08	0.04	0.05144,122,118				
129	ok	0.0	0.03	0.08	0.09135,123,123	7.3	0.03	0.09	0.10119,123,123
		12.5	0.03	0.09	0.10119,123,123	14.6	0.03	0.09	0.10119,123,123
		21.9	0.03	0.09	0.10123,123,123	29.2	0.03	0.09	0.11123,123,123
		36.5	0.03	0.10	0.11123,123,123	43.8	0.02	0.10	0.12123,123,123
		51.1	0.02	0.10	0.12131,123,123	58.4	0.02	0.10	0.12131,123,123
		65.7	0.02	0.11	0.13131,123,123	73.0	0.02	0.11	0.13131,123,123
		80.3	0.02	0.11	0.13131,123,123	87.6	0.02	0.11	0.14131,123,123
		94.9	0.01	0.12	0.14131,123,123	102.2	0.01	0.12	0.14131,123,123
		109.5	0.01	0.12	0.15128,123,123	116.8	0.01	0.13	0.15135,123,123
130	ok	0.0	0.09	0.10	0.12127,128,128	6.1	0.08	0.10	0.11127,128,128
		12.2	0.07	0.10	0.11127,128,128	18.2	0.07	0.09	0.11127,128,128
		20.0	0.07	0.09	0.11127,128,128	24.3	0.06	0.09	0.10127,128,128
		30.4	0.06	0.09	0.10127,128,128	36.5	0.05	0.09	0.10127,128,128
		42.6	0.05	0.08	0.09126,128,128	48.7	0.05	0.08	0.09126,128,128
		54.7	0.05	0.08	0.09126,128,142	60.8	0.05	0.08	0.09126,142,142
		66.9	0.05	0.08	0.09129,142,142	73.0	0.04	0.08	0.10129,142,142
		79.1	0.04	0.09	0.10129,142,142	85.2	0.04	0.09	0.10129,142,142
		91.2	0.04	0.09	0.11129,142,142	97.3	0.04	0.09	0.11129,142,142
131	ok	0.0	0.03	0.08	0.09141,117,117	7.3	0.03	0.09	0.10121,117,117
		12.5	0.03	0.09	0.10121,117,117	14.6	0.03	0.09	0.10121,117,117
		21.9	0.03	0.09	0.10117,117,117	29.2	0.03	0.09	0.11117,117,117
		36.5	0.03	0.10	0.11117,117,117	43.8	0.02	0.10	0.12117,117,117
		51.1	0.02	0.10	0.12125,117,117	58.4	0.02	0.10	0.12125,117,117
		65.7	0.02	0.11	0.13125,117,117	73.0	0.02	0.11	0.13125,117,117
		80.3	0.02	0.11	0.13125,117,117	87.6	0.02	0.11	0.14125,117,117
		94.9	0.01	0.12	0.14125,117,117	102.2	0.01	0.12	0.14125,117,117
		109.5	0.01	0.12	0.15130,117,117	116.8	0.01	0.13	0.15141,117,117
132	ok	0.0	0.03	0.05	0.06146,118,118	4.5	0.02	0.05	0.06146,118,118
		9.1	0.02	0.05	0.06146,118,118	12.5	0.02	0.05	0.06146,118,118
		13.6	0.02	0.04	0.06146,118,118	18.1	0.01	0.04	0.05146,118,118
		22.7	0.01	0.04	0.05146,118,118	27.2	8.49e-03	0.04	0.05146,118,118
		31.7	7.66e-03	0.04	0.05147,118,118	36.2	7.78e-03	0.04	0.05147,118,118
		40.8	7.82e-03	0.04	0.04147,118,118	45.3	7.80e-03	0.03	0.04147,118,118
		49.8	7.83e-03	0.03	0.04141,118,118	54.4	8.63e-03	0.03	0.04142,118,118
		58.9	9.47e-03	0.03	0.03142,118,118	63.4	0.01	0.03	0.03142,118,118
		68.0	0.01	0.03	0.03142,118,118	72.5	0.01	0.02	0.03142,118,118
133	ok	0.0	0.05	0.03	0.04124,145,145	6.1	0.05	0.04	0.04124,145,145
		12.2	0.05	0.04	0.05124,145,145	12.5	0.05	0.04	0.05124,145,145
		18.2	0.04	0.04	0.05124,145,145	24.3	0.04	0.04	0.05124,145,145
		30.4	0.04	0.05	0.06124,145,145	36.5	0.04	0.05	0.06124,145,145
		42.6	0.04	0.05	0.06124,145,145	48.7	0.04	0.05	0.07124,145,145
		54.7	0.04	0.05	0.07124,145,145	60.8	0.04	0.06	0.07124,145,145
		66.9	0.05	0.06	0.08120,145,145	73.0	0.05	0.06	0.08123,145,145
		79.1	0.05	0.06	0.08123,145,145	85.2	0.05	0.07	0.09123,145,145
		91.2	0.06	0.07	0.09123,145,145	97.3	0.06	0.07	0.09123,145,145
134	ok	0.0	0.03	0.05	0.06140,124,124	4.5	0.02	0.05	0.06140,124,124
		9.1	0.02	0.05	0.06140,124,124	12.5	0.02	0.05	0.06140,124,124

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

		13.6	0.02	0.04	0.06140,124,124	18.1	0.01	0.04	0.05140,124,124
		22.7	0.01	0.04	0.05140,124,124	27.2	8.49e-03	0.04	0.05140,124,124
		31.7	7.66e-03	0.04	0.05137,124,124	36.2	7.78e-03	0.04	0.05137,124,124
		40.8	7.82e-03	0.04	0.04137,124,124	45.3	7.80e-03	0.03	0.04137,124,124
		49.8	7.83e-03	0.03	0.04135,124,124	54.4	8.63e-03	0.03	0.04135,124,124
		58.9	9.47e-03	0.03	0.03136,124,124	63.4	0.01	0.03	0.03136,124,124
135	ok	68.0	0.01	0.03	0.03136,124,124	72.5	0.01	0.02	0.03136,124,124
		0.0	0.05	0.06	0.07137,140,140	7.5	0.05	0.06	0.07135,140,140
		14.9	0.04	0.06	0.07135,140,140	22.4	0.04	0.05	0.06135,140,140
		29.8	0.04	0.05	0.06135,140,140	37.3	0.04	0.05	0.06135,140,140
		44.7	0.03	0.05	0.05135,140,140	52.2	0.03	0.04	0.05135,140,140
		59.7	0.03	0.04	0.04135,128,140	67.1	0.03	0.04	0.05135,128,128
		74.6	0.04	0.05	0.05135,128,128	82.0	0.04	0.05	0.06135,128,128
		89.5	0.04	0.05	0.06135,128,128	97.0	0.04	0.05	0.06135,128,128
		104.4	0.05	0.06	0.07135,128,128	106.8	0.05	0.06	0.07135,128,128
		111.9	0.05	0.06	0.07135,128,128	119.3	0.05	0.06	0.07135,128,128
136	ok	0.0	0.04	0.08	0.10129,132,132	5.1	0.04	0.08	0.09129,132,132
		10.3	0.04	0.08	0.09129,132,132	15.4	0.04	0.08	0.09129,132,132
		20.6	0.04	0.07	0.09129,132,132	25.7	0.04	0.07	0.08129,132,132
		30.9	0.04	0.07	0.08129,132,132	36.0	0.04	0.07	0.08129,132,132
		41.2	0.03	0.07	0.07129,132,132	46.3	0.03	0.06	0.07129,132,132
		51.5	0.03	0.06	0.07129,132,118	56.6	0.03	0.06	0.07129,134,118
		61.8	0.03	0.06	0.08129,134,118	66.9	0.03	0.06	0.08129,134,118
		72.0	0.03	0.07	0.08129,134,118	77.2	0.03	0.07	0.08125,134,118
137	ok	82.3	0.02	0.07	0.09125,134,118				
		0.0	0.05	0.06	0.07147,146,146	7.5	0.05	0.06	0.07141,146,146
		14.9	0.04	0.06	0.07141,146,146	22.4	0.04	0.05	0.06141,146,146
		29.8	0.04	0.05	0.06141,146,146	37.3	0.04	0.05	0.06141,146,146
		44.7	0.03	0.05	0.05141,146,146	52.2	0.03	0.04	0.05141,146,146
		59.7	0.03	0.04	0.04141,130,146	67.1	0.03	0.04	0.05141,130,130
		74.6	0.04	0.05	0.05141,130,130	82.0	0.04	0.05	0.06141,130,130
		89.5	0.04	0.05	0.06141,130,130	97.0	0.04	0.05	0.06141,130,130
		104.4	0.05	0.06	0.07141,130,130	106.8	0.05	0.06	0.07141,130,130
		111.9	0.05	0.06	0.07141,130,130	119.3	0.05	0.06	0.07141,130,130
138	ok	0.0	6.05e-03	0.04	0.05141,146,146	3.0	6.27e-03	0.04	0.05141,146,146
		5.9	6.47e-03	0.04	0.05141,146,146	8.9	6.66e-03	0.03	0.05133,146,146
		11.9	6.82e-03	0.03	0.05133,146,146	14.8	7.13e-03	0.03	0.05117,146,146
		17.8	7.44e-03	0.03	0.04117,146,146	20.8	7.72e-03	0.03	0.04117,146,146
		23.8	7.97e-03	0.03	0.04117,146,146	26.7	8.20e-03	0.03	0.04117,146,146
		29.7	8.41e-03	0.03	0.04117,146,146	32.7	8.68e-03	0.03	0.04122,146,146
		35.0	8.93e-03	0.03	0.03122,146,146	35.6	8.99e-03	0.02	0.03122,146,146
		38.6	9.32e-03	0.02	0.03130,146,146	41.6	9.65e-03	0.02	0.03130,146,146
		44.5	9.96e-03	0.02	0.03130,146,146	47.5	0.01	0.02	0.03130,146,146
139	ok	0.0	0.08	0.02	0.03119,123,123	5.1	0.08	0.02	0.03119,122,122
		10.3	0.08	0.02	0.03119,122,122	15.4	0.08	0.02	0.03119,122,122
		20.6	0.07	0.03	0.03119,122,122	25.7	0.07	0.03	0.04119,122,122
		30.9	0.07	0.03	0.04119,122,122	36.0	0.07	0.03	0.04119,122,122
		41.2	0.07	0.03	0.04119,122,122	46.3	0.07	0.04	0.05119,122,122
		51.5	0.07	0.04	0.05119,122,122	56.6	0.07	0.04	0.05119,122,122
		61.8	0.07	0.04	0.06119,122,122	66.9	0.07	0.04	0.06119,122,122
		72.0	0.08	0.05	0.06119,122,122	77.2	0.08	0.05	0.06119,122,122
140	ok	82.3	0.08	0.05	0.07119,122,122				
		0.0	6.05e-03	0.04	0.05135,140,140	3.0	6.27e-03	0.04	0.05135,140,140
		5.9	6.47e-03	0.04	0.05135,140,140	8.9	6.66e-03	0.03	0.05143,140,140
		11.9	6.82e-03	0.03	0.05143,140,140	14.8	7.13e-03	0.03	0.05123,140,140
		17.8	7.44e-03	0.03	0.04123,140,140	20.8	7.72e-03	0.03	0.04123,140,140
		23.8	7.97e-03	0.03	0.04123,140,140	26.7	8.20e-03	0.03	0.04123,140,140
		29.7	8.41e-03	0.03	0.04123,140,140	32.7	8.68e-03	0.03	0.04120,140,140
		35.0	8.93e-03	0.03	0.03120,140,140	35.6	8.99e-03	0.02	0.03120,140,140
		38.6	9.32e-03	0.02	0.03128,140,140	41.6	9.65e-03	0.02	0.03128,140,140
		44.5	9.96e-03	0.02	0.03128,140,140	47.5	0.01	0.02	0.03128,140,140
141	ok	0.0	0.02	0.03	0.04125,136,136	7.6	0.02	0.03	0.03135,136,136
		15.2	0.02	0.02	0.03135,136,136	22.8	0.02	0.02	0.02137,136,136
		30.3	0.02	0.02	0.02137,136,136	37.9	0.02	0.02	0.02137,120,120
		45.5	0.02	0.02	0.03137,120,120	53.1	0.02	0.03	0.03137,120,120
		60.7	0.02	0.03	0.04137,120,120	68.3	0.02	0.03	0.04125,120,120
		75.8	0.02	0.03	0.04125,120,120	83.4	0.02	0.04	0.05125,120,120
		91.0	0.02	0.04	0.05125,120,120	98.6	0.02	0.04	0.05125,120,120
		106.2	0.03	0.04	0.06137,120,120	113.8	0.03	0.05	0.06137,120,120
		121.3	0.04	0.05	0.07137,120,120				
142	ok	0.0	0.02	0.03	0.04131,142,142	7.6	0.02	0.03	0.03141,142,142
		15.2	0.02	0.02	0.03141,142,142	22.8	0.02	0.02	0.02147,142,142
		30.3	0.02	0.02	0.02147,142,142	37.9	0.02	0.02	0.02147,122,122
		45.5	0.02	0.02	0.03147,122,122	53.1	0.02	0.03	0.03147,122,122
		60.7	0.02	0.03	0.04147,122,122	68.3	0.02	0.03	0.04131,122,122
		75.8	0.02	0.03	0.04131,122,122	83.4	0.02	0.04	0.05131,122,122
		91.0	0.02	0.04	0.05131,122,122	98.6	0.02	0.04	0.05131,122,122
		106.2	0.03	0.04	0.06147,122,122	113.8	0.03	0.05	0.06147,122,122

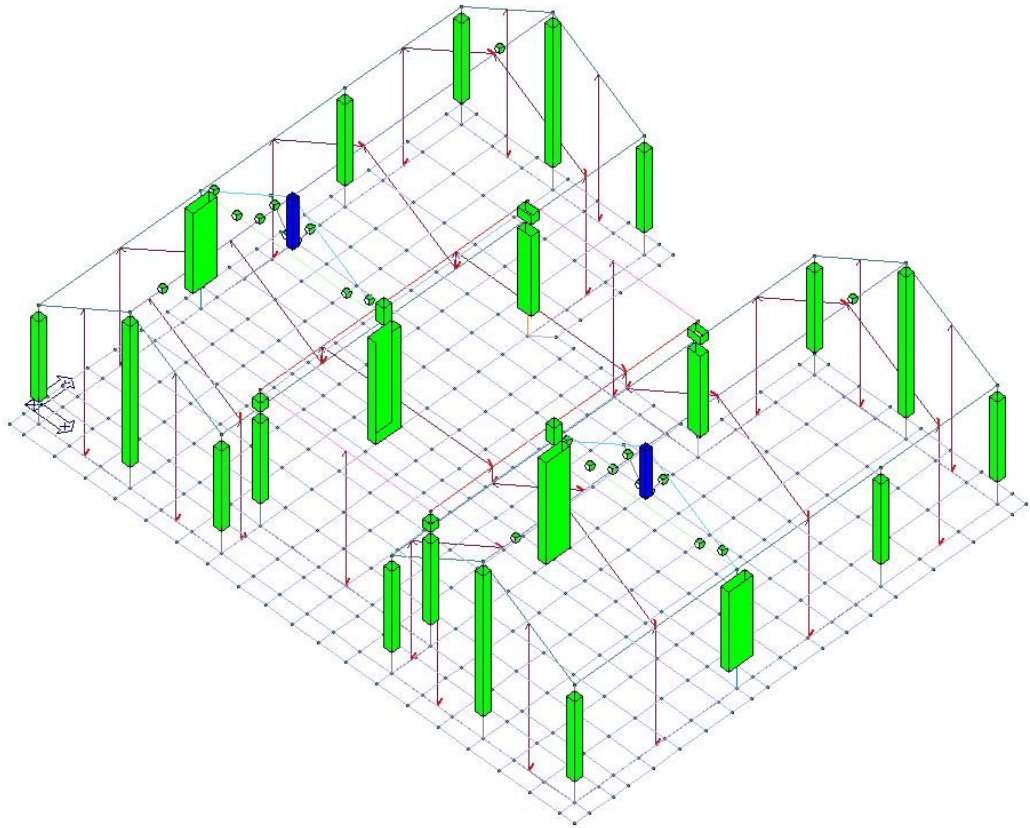
COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

143	ok	121.3	0.04	0.05	0.07147,122,122				
		0.0	0.03	0.06	0.07125,132,132	5.1	0.03	0.06	0.07125,132,132
		10.3	0.03	0.05	0.07125,132,132	15.4	0.03	0.05	0.07125,132,132
		20.6	0.03	0.05	0.06125,132,132	25.7	0.03	0.05	0.06125,132,132
		30.9	0.02	0.05	0.06125,132,132	36.0	0.02	0.04	0.05125,132,132
		41.2	0.02	0.04	0.05125,132,132	46.3	0.02	0.04	0.05125,132,132
		51.5	0.02	0.04	0.05125,132,132	56.6	0.02	0.04	0.04125,132,126
		61.7	0.02	0.03	0.05125,132,126	66.9	0.02	0.04	0.05137,118,126
		72.0	0.02	0.04	0.05131,118,126	77.2	0.02	0.04	0.06131,118,126
		82.3	0.02	0.04	0.06131,118,126				
144	ok	0.0	0.09	0.03	0.04119,123,123	5.1	0.09	0.03	0.04119,123,123
		10.3	0.08	0.03	0.03119,123,123	15.4	0.08	0.02	0.03119,123,123
		20.6	0.08	0.02	0.03119,123,123	25.7	0.08	0.02	0.02119,123,123
		30.9	0.07	0.02	0.03119,122,122	36.0	0.07	0.02	0.03119,122,122
		41.2	0.07	0.03	0.03119,122,122	46.3	0.07	0.03	0.03135,122,122
		51.5	0.07	0.03	0.04135,122,122	56.6	0.07	0.03	0.04135,122,122
		61.7	0.07	0.03	0.04135,122,122	66.9	0.08	0.04	0.05135,122,122
		72.0	0.08	0.04	0.05135,122,122	77.2	0.08	0.04	0.05135,122,122
		82.3	0.08	0.04	0.05143,122,122				
		145	ok	0.0	0.02	0.04	0.06125,124,132	5.1	0.02
10.3	0.02			0.04	0.05125,124,132	15.4	0.02	0.04	0.05147,124,132
20.6	0.02			0.03	0.05131,126,132	25.7	0.02	0.04	0.04131,126,132
30.9	0.02			0.04	0.05131,126,126	36.0	0.02	0.04	0.05131,126,126
41.2	0.02			0.04	0.05131,126,126	46.3	0.02	0.04	0.05131,126,126
51.5	0.02			0.05	0.06131,126,126	56.6	0.02	0.05	0.06131,126,126
61.7	0.03			0.05	0.06131,126,126	66.9	0.03	0.05	0.07131,126,126
72.0	0.03			0.05	0.07131,126,126	77.2	0.03	0.06	0.07131,126,126
82.3	0.03			0.06	0.07131,126,126				
146	ok			0.0	0.09	0.04	0.05133,120,120	5.1	0.08
		10.3	0.08	0.04	0.05141,120,120	15.4	0.08	0.04	0.05141,120,120
		20.6	0.08	0.03	0.04141,120,120	25.7	0.08	0.03	0.04141,120,120
		30.9	0.08	0.03	0.04141,120,120	36.0	0.08	0.03	0.03141,120,120
		41.2	0.08	0.03	0.03121,120,120	46.3	0.08	0.02	0.03121,120,120
		51.5	0.08	0.02	0.03121,120,120	56.6	0.08	0.02	0.02121,117,117
		61.7	0.08	0.02	0.03121,117,117	66.9	0.09	0.02	0.03121,117,117
		72.0	0.09	0.03	0.03121,117,117	77.2	0.09	0.03	0.04121,117,117
		82.3	0.10	0.03	0.04121,117,117				
		147	ok	0.0	0.02	0.07	0.09131,144,124	5.1	0.02
10.3	0.03			0.07	0.08127,144,124	15.4	0.03	0.06	0.08127,144,124
20.6	0.03			0.06	0.08127,144,124	25.7	0.03	0.06	0.07127,144,124
30.9	0.03			0.06	0.07127,126,124	36.0	0.03	0.06	0.07127,126,126
41.2	0.03			0.07	0.07127,126,126	46.3	0.04	0.07	0.08127,126,126
51.5	0.04			0.07	0.08127,126,126	56.6	0.04	0.07	0.08127,126,126
61.8	0.04			0.07	0.09127,126,126	66.9	0.04	0.08	0.09127,126,126
72.0	0.04			0.08	0.09127,126,126	77.2	0.04	0.08	0.09127,126,126
82.3	0.04			0.08	0.10127,126,126				
148	ok			0.0	0.10	0.05	0.07121,120,120	5.1	0.09
		10.3	0.09	0.05	0.06121,120,120	15.4	0.09	0.04	0.06121,120,120
		20.6	0.09	0.04	0.06121,120,120	25.7	0.09	0.04	0.05121,120,120
		30.9	0.09	0.04	0.05121,120,120	36.0	0.09	0.04	0.05121,120,120
		41.2	0.09	0.03	0.04121,120,120	46.3	0.09	0.03	0.04121,120,120
		51.5	0.09	0.03	0.04121,120,120	56.6	0.09	0.03	0.04121,120,120
		61.8	0.09	0.03	0.03121,120,120	66.9	0.09	0.02	0.03121,120,120
		72.0	0.09	0.02	0.03121,120,120	77.2	0.09	0.02	0.03121,120,120
		82.3	0.10	0.02	0.03121,117,117				
		149	ok	0.0	0.04	0.09	0.11126,136,136	6.1	0.04
12.2	0.04			0.09	0.10127,136,136	18.2	0.04	0.09	0.10127,136,136
24.3	0.04			0.08	0.10127,136,136	30.4	0.04	0.08	0.09127,136,136
36.5	0.05			0.08	0.09132,136,136	42.6	0.05	0.08	0.09129,130,136
48.7	0.05			0.08	0.09129,130,130	54.7	0.06	0.08	0.09129,130,130
60.8	0.06			0.09	0.10129,130,130	66.9	0.06	0.09	0.10129,130,130
73.0	0.07			0.09	0.10129,130,130	77.3	0.07	0.09	0.11129,130,130
79.1	0.07			0.09	0.11129,130,130	85.2	0.08	0.10	0.11129,130,130
91.2	0.09			0.10	0.11129,130,130	97.3	0.09	0.10	0.12129,130,130
150	ok			0.0	0.09	0.07	0.09117,139,139	6.1	0.08
		12.2	0.08	0.07	0.09117,139,139	18.2	0.07	0.06	0.08117,139,139
		24.3	0.07	0.06	0.08117,139,139	30.4	0.07	0.06	0.08122,139,139
		36.5	0.07	0.06	0.07118,139,139	42.6	0.07	0.05	0.07118,139,139
		48.7	0.07	0.05	0.07118,139,139	54.7	0.07	0.05	0.06118,139,139
		60.8	0.07	0.05	0.06118,139,139	66.9	0.07	0.05	0.06118,139,139
		73.0	0.07	0.04	0.05118,139,139	79.1	0.07	0.04	0.05118,139,139
		84.8	0.07	0.04	0.05118,139,139	85.2	0.07	0.04	0.05118,139,139
		91.2	0.07	0.04	0.04118,139,139	97.3	0.07	0.03	0.04118,139,139

Trave	V N/M	V V/T cls	V V/T acc	V N/M	V V/T cls	V V/T acc
	0.60	0.45	0.31			

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

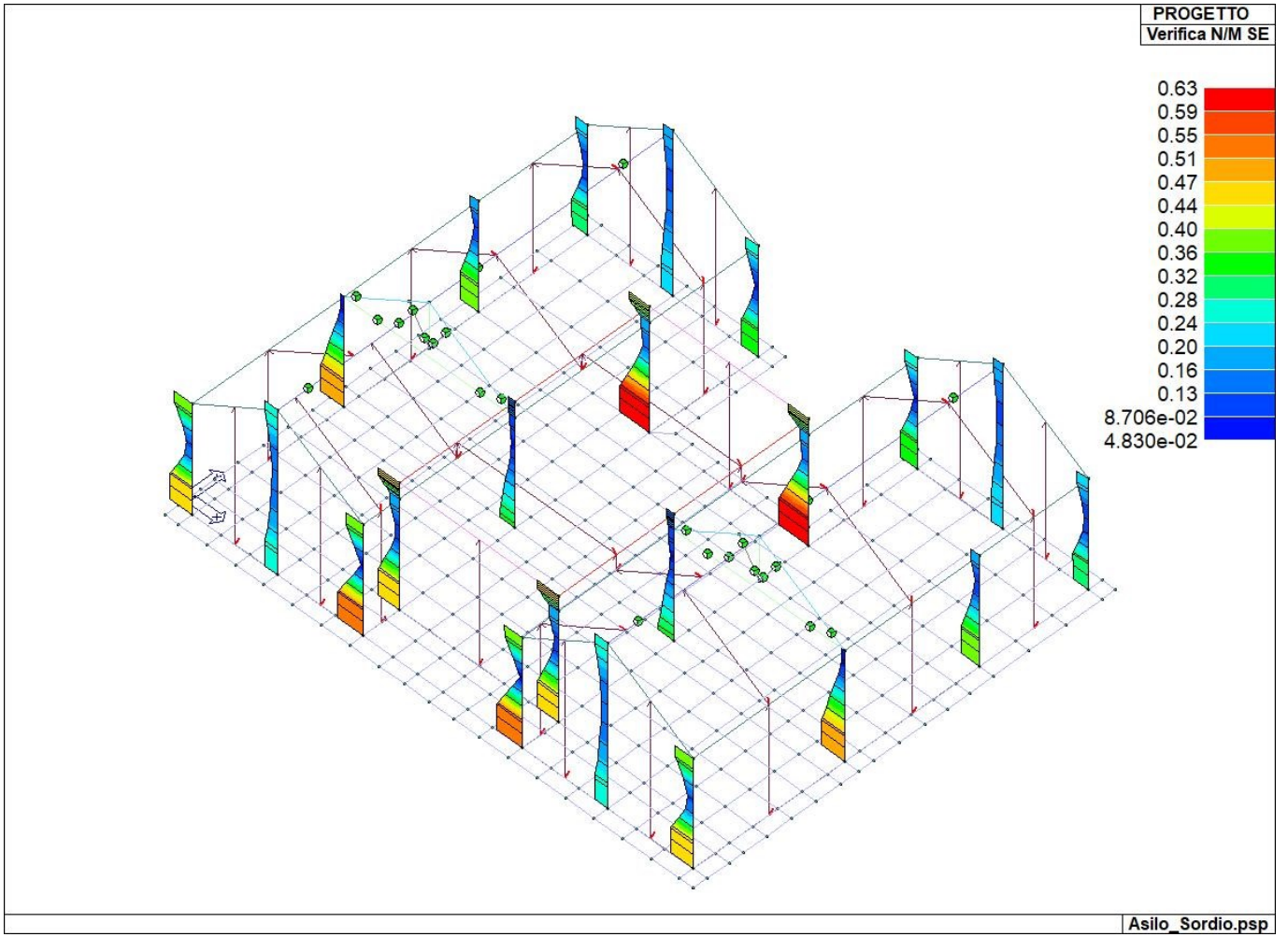
PROGETTO
Stato verif. SLD (P)



Asilo_Sordio.psp

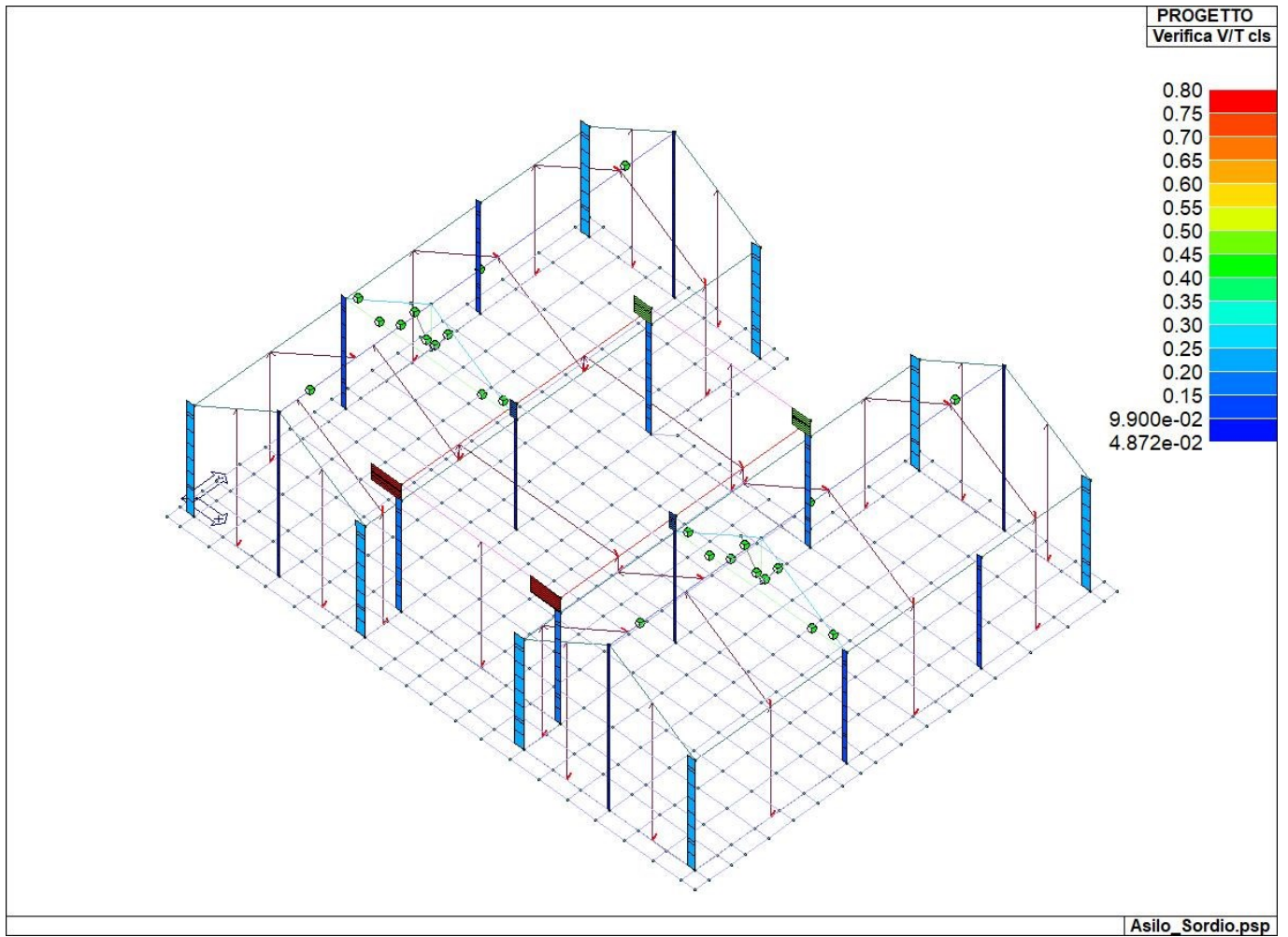
71_CA_PIL_32_Stato verif SLD P

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



71_CA_PIL_33_Verifica NM SE

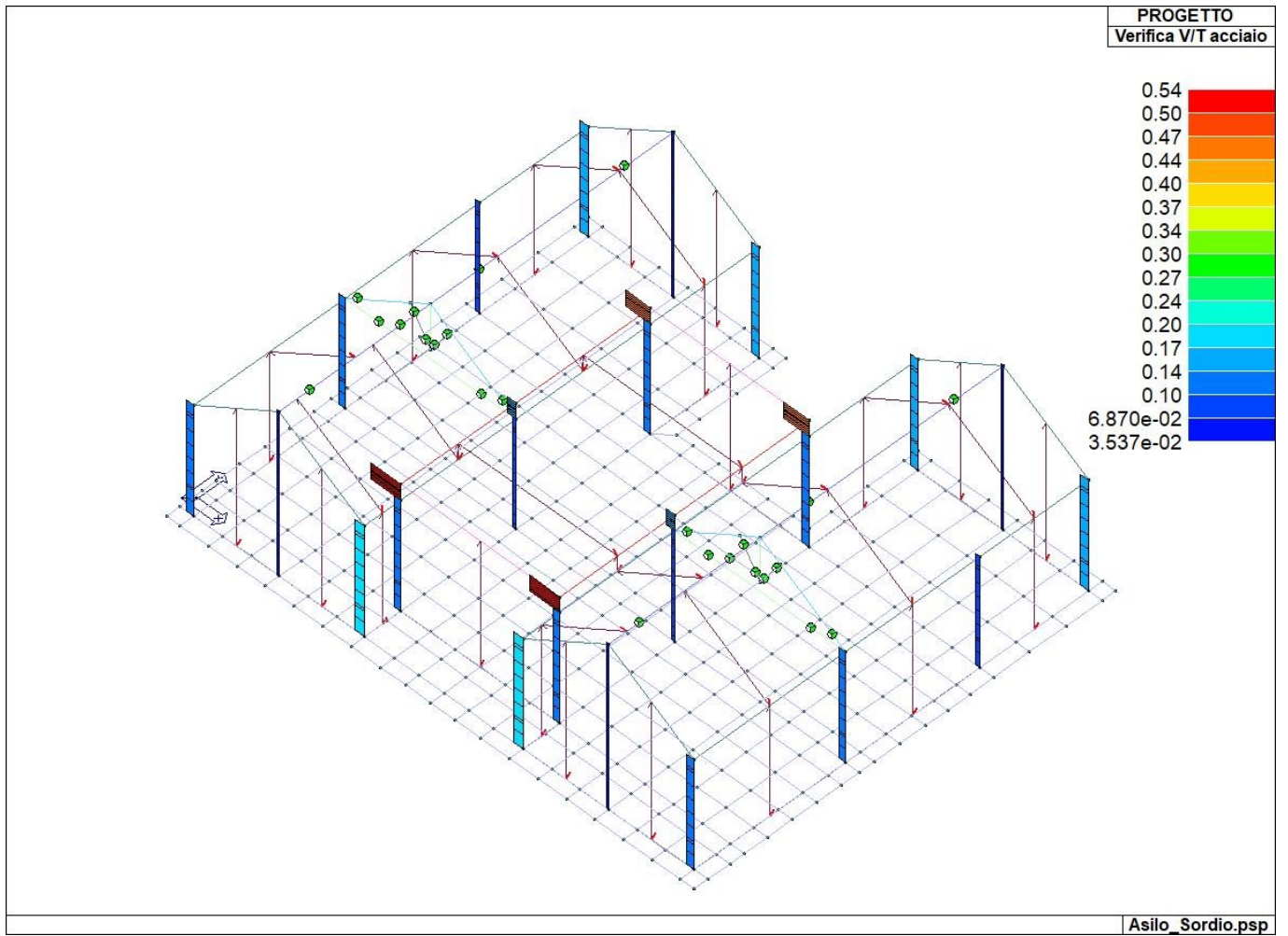
COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



71_CA_PIL_34_Verifica VT cls

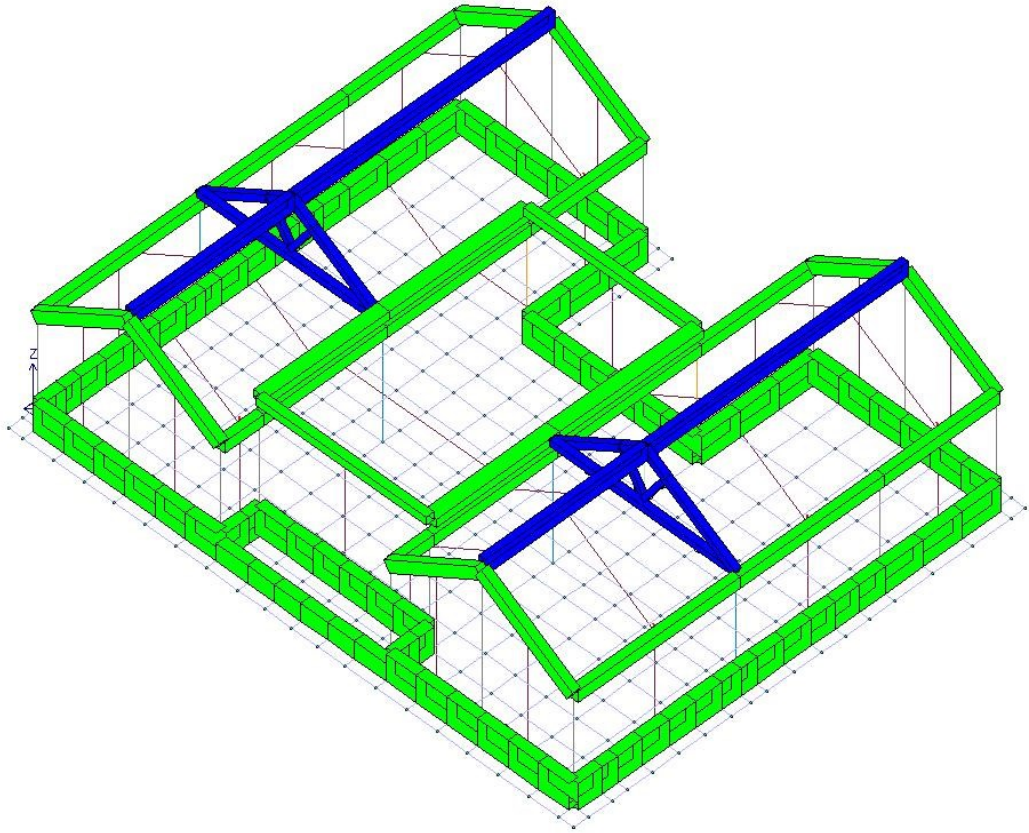
Asilo_Sordio.psp

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



71_CA_PIL_35_Verifica VT acciaio

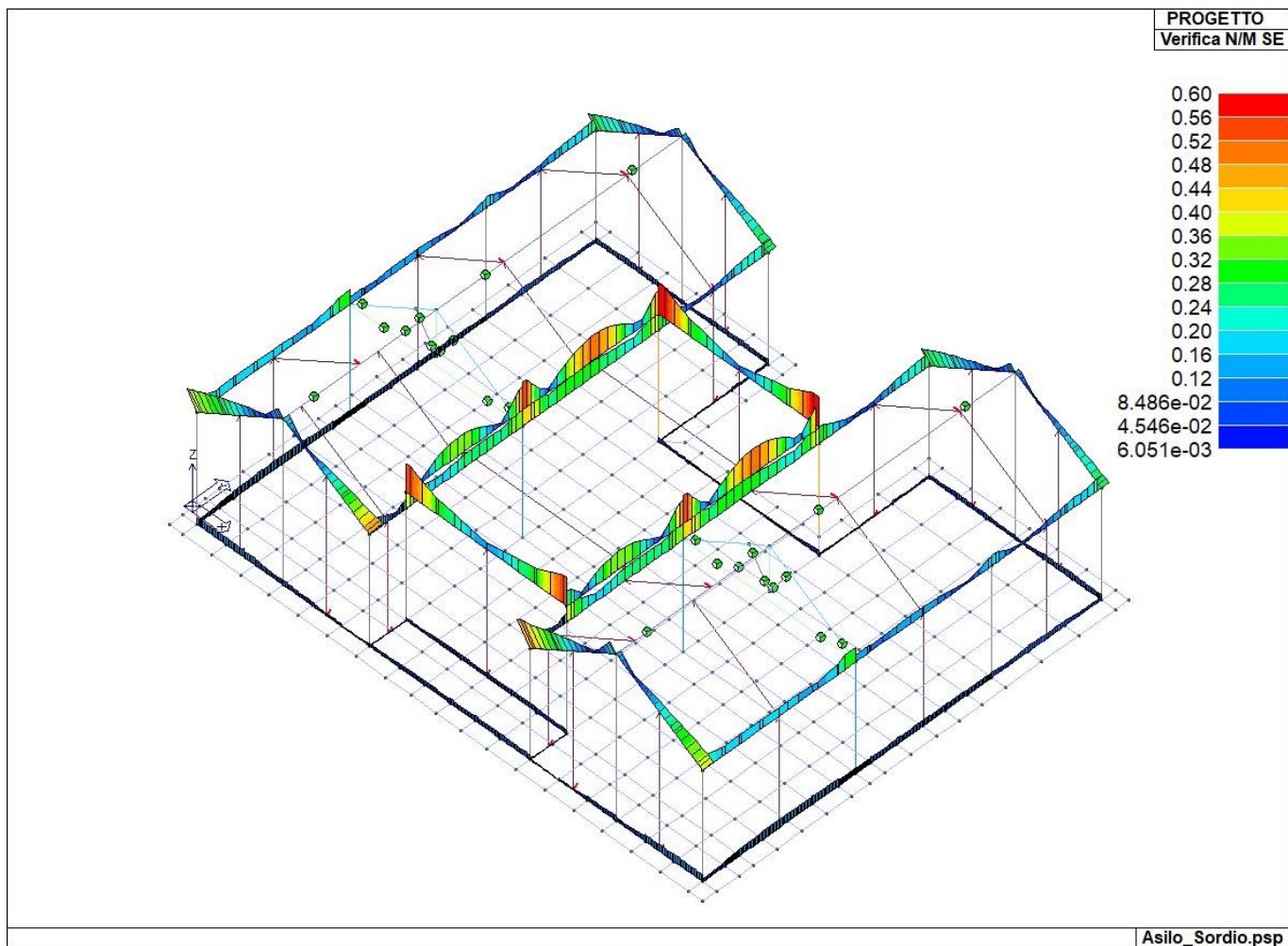
PROGETTO
Stato verif. SLD (T)



Asilo_Sordio.psp

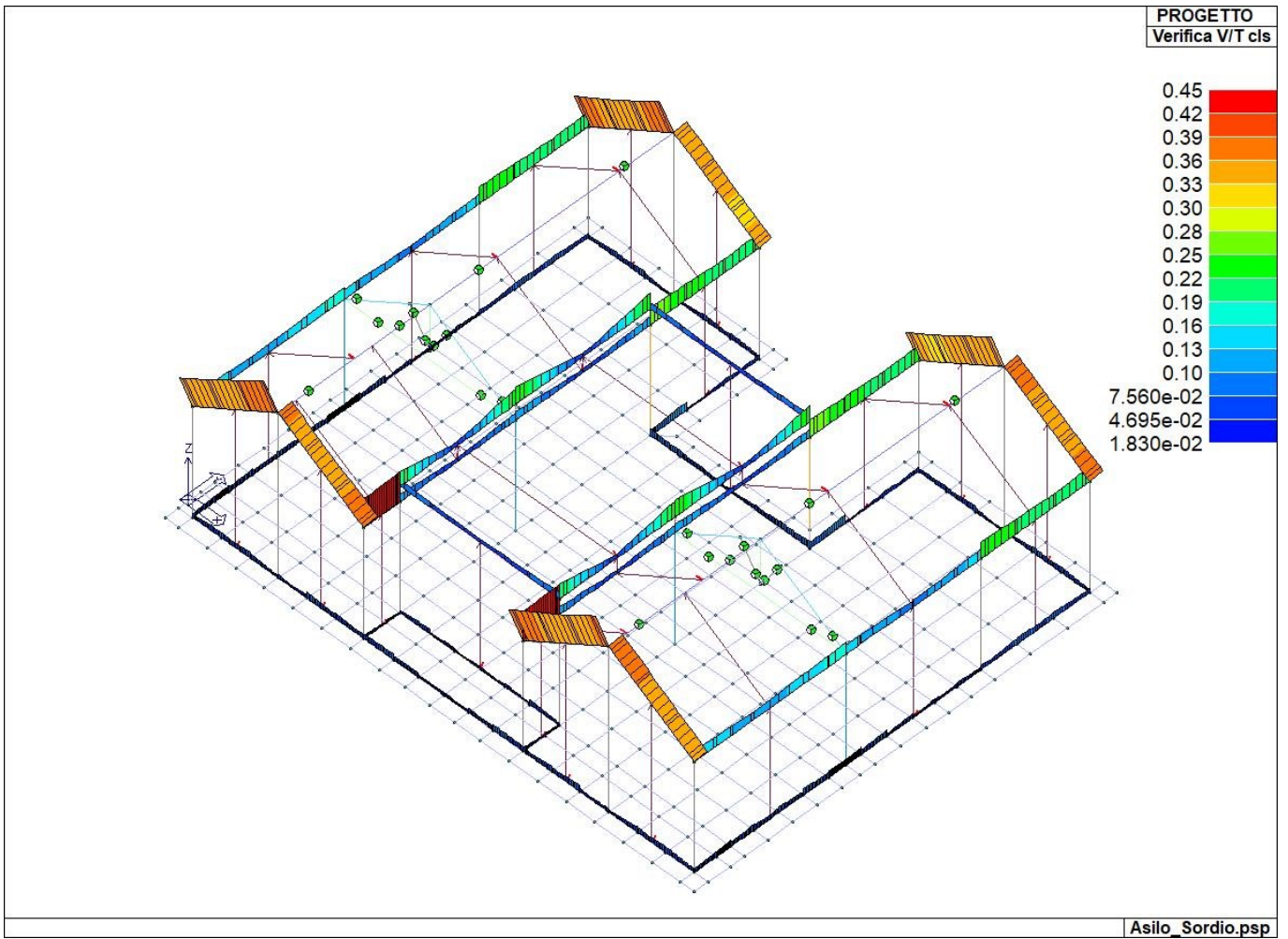
71_CA_TRV_15_Stato verif SLD T

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



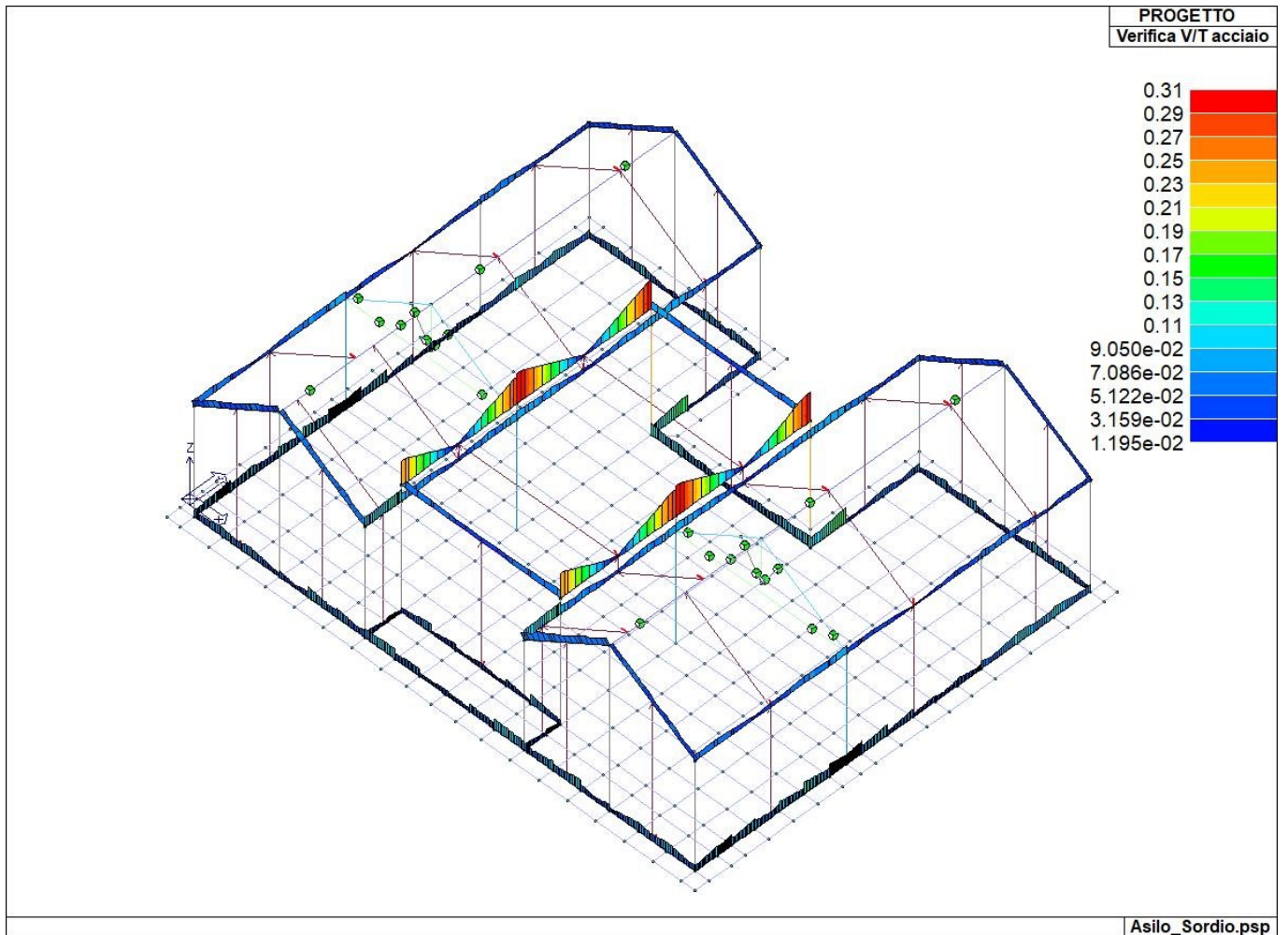
71_CA_TRV_16_Verifica NM SE

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture



71_CA_TRV_17_Verifica VT cls

Asilo_Sordio.psp



71_CA_TRV_18_Verifica VT acciaio

2.11 VERIFICA ESPULSIONE PARETI DI TAMPONAMENTO

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

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

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

L'elemento balcone è derivato dall'elemento solaio.

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

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

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

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 P elemento utilizzato come pannello 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 solaio (comprensivo del peso proprio)
Qk	carico variabile solaio
Nodi	numero dei nodi che definiscono l'elemento (5 per riga)

Per la verifica delle tamponature secondo il D.M. 17.01.2018 - §7.2.3 viene riportata una tabella riassuntiva delle verifiche degli elementi pannello. La verifica confronta i momenti sollecitanti indotti dal sisma con i momenti resistenti, secondo tre ipotesi, due basate sulla resistenza a pressoflessione della tamponatura ed una basata

COMUNE DI SORDIO
Realizzazione nuovo asilo nido
PROGETTO ESECUTIVO
Fascicolo dei calcoli delle strutture

sul cinematismo a seguito della formazione di tre cerniere plastiche sulla tamponatura (rif. Ufficio di Vigilanza sulle Costruzioni, Provincia di Terni).

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

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

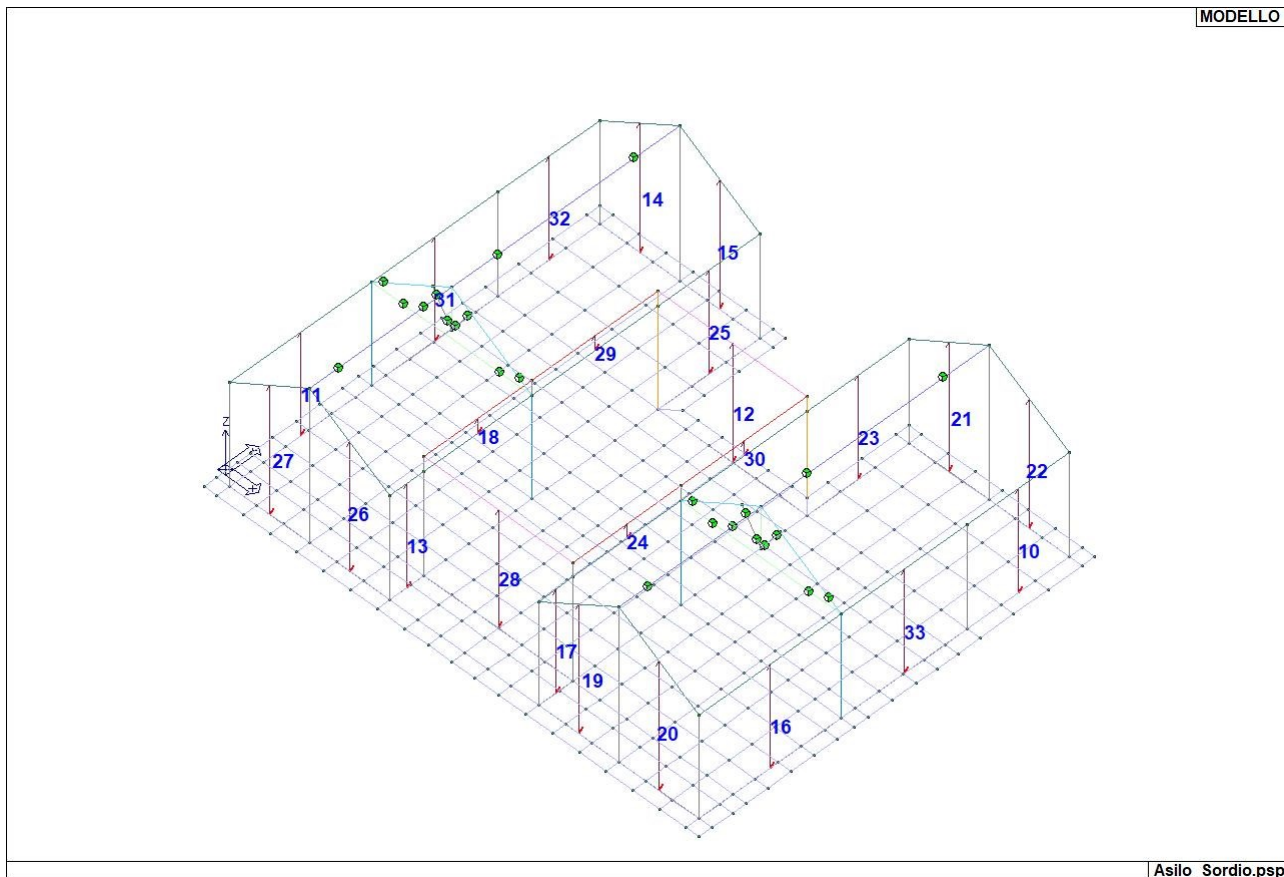
Elem.	Tipo ID Arch.	Mat.	Spessore	Orditura	G1	G2	Q			Nodo..	Nodo..
					daN/ m2	daN/ m2	Nodo 1/6..	Nodo 2/7..	Nodo 3/8..		
10	PM	m=113	30.0	90.0				143	131	137	167
11	PM	m=113	30.0	90.0				104	106	107	105
12	PM	m=113	30.0	90.0				147	116	154	158
13	PM	m=113	30.0	90.0				124	122	123	125
14	PM	m=113	30.0	90.0				111	113	112	110
15	PM	m=113	30.0	90.0				113	115	114	112
16	PM	m=113	30.0	90.0				140	141	129	128
17	PM	m=113	30.0	90.0				138	139	151	150
18	PM	m=113	30.0	90.0				155	156	123	119
19	PM	m=113	30.0	90.0				139	133	145	151
20	PM	m=113	30.0	90.0				133	128	140	145
21	PM	m=113	30.0	90.0				134	132	144	146
22	PM	m=113	30.0	90.0				132	131	143	144
23	PM	m=113	30.0	90.0				147	146	134	135
24	PM	m=113	30.0	90.0				138	136	157	153
25	PM	m=113	30.0	90.0				116	114	115	117
26	PM	m=113	30.0	90.0				127	125	124	126
27	PM	m=113	30.0	90.0				105	127	126	104
28	PM	m=113	30.0	90.0				156	153	150	122
29	PM	m=113	30.0	90.0				117	154	155	119
30	PM	m=113	30.0	90.0				135	158	157	136
31	PM	m=113	30.0	90.0				170	130	107	106
32	PM	m=113	30.0	90.0				110	111	130	170
33	PM	m=113	30.0	90.0				167	137	129	141

Elem.	Stato	Ver. c.c.	Ver. c.d.	Ver. cin.	Ver. CIS	Z	T1	Ta	Sa	pa	pr	Drift	Beta a
						cm	sec	sec	g	daN/ m2	daN/ m2	%	
10	ok L	0.0	0.0	0.0	0.04	92.5	0.29	0.083	0.24	39.020	916.409	0.05	0.95
11	ok L	0.0	0.0	0.0	0.04	92.5	0.29	0.083	0.24	39.020	917.699	0.05	0.95
12	ok L	0.0	0.0	0.0	0.09	118.8	0.17	0.083	0.40	66.424	759.471	0.21	0.79
13	ok L	0.0	0.0	0.0	0.04	92.5	0.29	0.083	0.24	39.020	884.790	0.08	0.92
14	ok L	0.0	0.0	0.0	0.08	140.5	0.17	0.083	0.41	68.431	846.656	0.12	0.88
15	ok L	0.0	0.0	0.0	0.08	140.5	0.17	0.083	0.41	68.431	845.890	0.12	0.88
16	ok L	0.0	0.0	0.0	0.04	92.5	0.29	0.083	0.24	39.020	917.699	0.05	0.95
17	ok L	0.0	0.0	0.0	0.04	92.5	0.29	0.083	0.24	39.020	884.790	0.08	0.92
18	ok L	0.0	0.0	0.0	0.06	301.2	0.29	0.083	0.31	50.783	900.309	0.07	0.93
19	ok L	0.0	0.0	0.0	0.09	140.5	0.17	0.083	0.41	68.431	790.661	0.18	0.82
20	ok L	0.0	0.0	0.0	0.09	140.5	0.17	0.083	0.41	68.431	794.667	0.18	0.82
21	ok L	0.0	0.0	0.0	0.08	140.5	0.17	0.083	0.41	68.431	845.890	0.12	0.88
22	ok L	0.0	0.0	0.0	0.08	140.5	0.17	0.083	0.41	68.431	846.656	0.12	0.88
23	ok L	0.0	0.0	0.0	0.04	92.5	0.29	0.083	0.24	39.020	884.790	0.08	0.92
24	ok L	0.0	0.0	0.0	0.06	301.2	0.29	0.083	0.31	50.783	900.309	0.07	0.93

COMUNE DI SORDIO
 Realizzazione nuovo asilo nido
 PROGETTO ESECUTIVO
 Fascicolo dei calcoli delle strutture

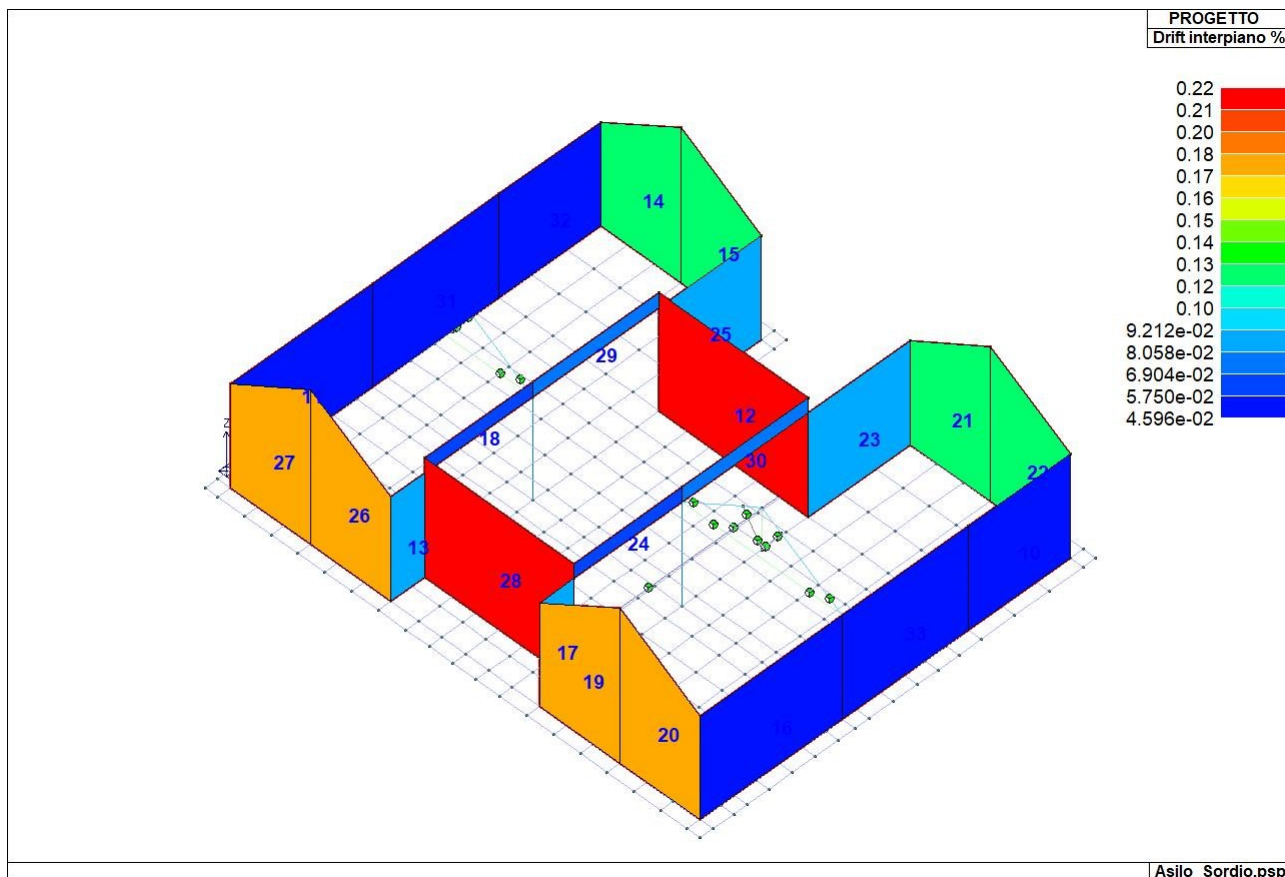
25	ok L	0.0	0.0	0.0	0.04	92.5	0.29	0.083	0.24	39.020	884.790	0.08	0.92
26	ok L	0.0	0.0	0.0	0.09	140.5	0.17	0.083	0.41	68.431	790.661	0.18	0.82
27	ok L	0.0	0.0	0.0	0.09	140.5	0.17	0.083	0.41	68.431	794.667	0.18	0.82
28	ok L	0.0	0.0	0.0	0.09	118.8	0.17	0.083	0.40	66.424	752.594	0.22	0.78
29	ok L	0.0	0.0	0.0	0.06	301.2	0.29	0.083	0.31	50.783	894.609	0.07	0.93
30	ok L	0.0	0.0	0.0	0.06	301.2	0.29	0.083	0.31	50.783	894.609	0.07	0.93
31	ok L	0.0	0.0	0.0	0.04	92.5	0.29	0.083	0.24	39.020	919.421	0.05	0.95
32	ok L	0.0	0.0	0.0	0.04	92.5	0.29	0.083	0.24	39.020	916.409	0.05	0.95
33	ok L	0.0	0.0	0.0	0.04	92.5	0.29	0.083	0.24	39.020	919.421	0.05	0.95

Elem.	Ver. c.c.	Ver. c.d.	Ver. cin.	Ver. CIS	Drift
	0.0	0.0	0.0	0.04	0.05
	0.0	0.0	0.0	0.09	0.22

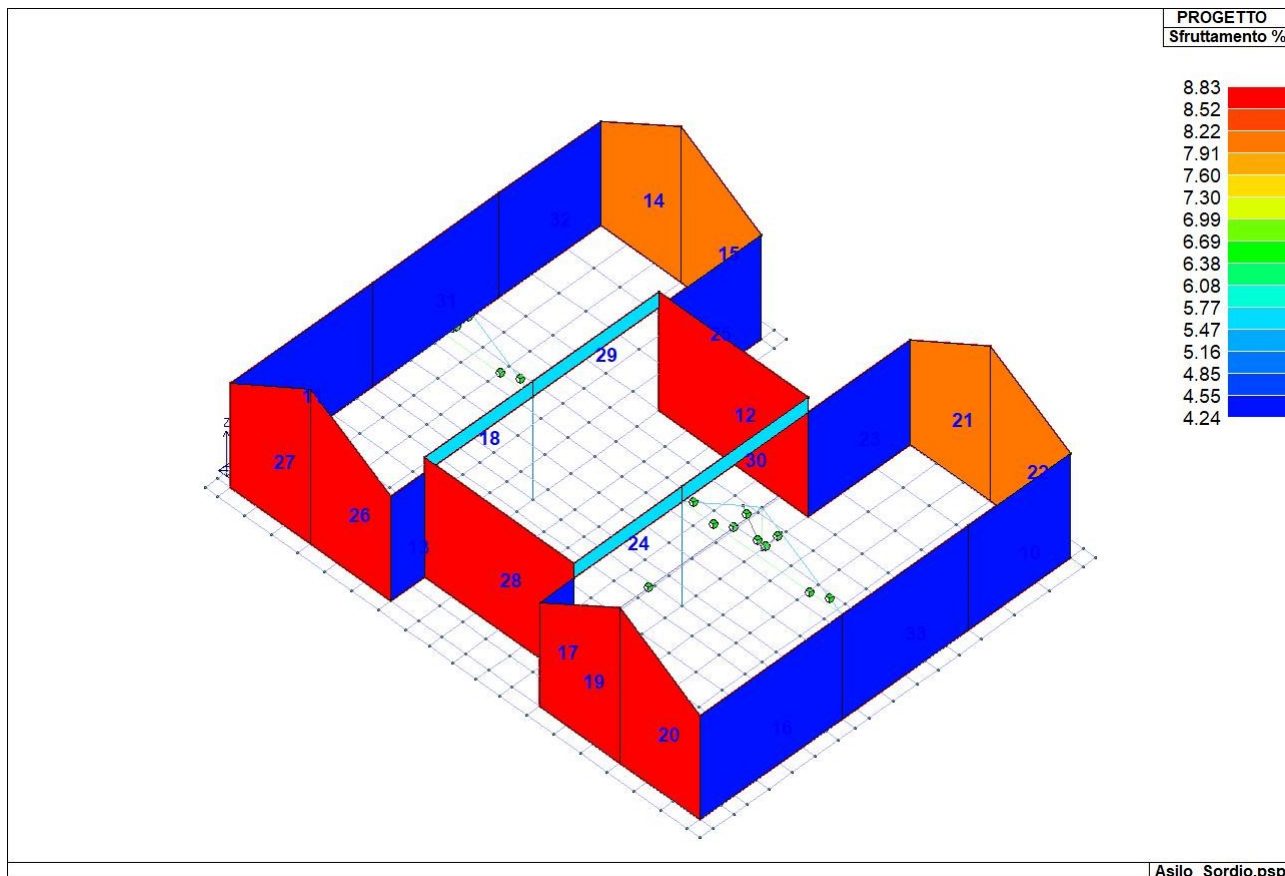


17_MOD_NUMERAZIONE_TAMPONAMENTI

COMUNE DI SORDIO
 Realizzazione nuovo asilo nido
 PROGETTO ESECUTIVO
 Fascicolo dei calcoli delle strutture



18_DRIFT INTERPIANO



19_SFRUTTAMENTO_TAMPONAMENTI