

committente		CITTA' DI BIELLA		tav. serie	
intervento		ADEGUAMENTO ANTISISMICO DELLA SCUOLA SECONDARIA DI PRIMO GRADO "NINO COSTA" DI CHIAVAZZA		PE	
oggetto		PROGETTO ESECUTIVO		tav. n.	
titolo tavola		<div style="writing-mode: vertical-rl; transform: rotate(180deg);">10W0-FR63</div> SPECIFICA DI DEFINIZIONE DEGLI INTERVENTI DA ESEGUIRE		11	
				agg.	
				scala	
				data 05.11.2021	
progettazione		firme		rif.	
SAI INGEGNERIA Studio Associato di Ingegneria Civile di ing. Nicola Carrera & ing. Domenico Ubertalli Via Bertodano 11 - 13900 BIELLA Tel. 015.27051 - Fax 015.27051 sai@sai-ingegneria.it		 Dott. Ing. NICOLA CARRERA Ordine Ingegneri Biella n. A323  Dott. Ing. DOMENICO UBERTALLI Ordine Ingegneri Biella n. A59		13-2277S file 1 \PE\2277S-PE-F1 file 2	
				imp.	dis. contr.

Le modalità di scelta e di realizzazione degli interventi di adeguamento saranno i seguenti:

- a) individuazione del nodo o del pilastro di intervento esaminando le tavole 9.1, 9.2, 9.3, 9.4, 10.

In queste tavole ogni elemento da adeguare è contraddistinto da un **codice** del tipo:

Aa1-T1

ove:

A è la sigla del corpo di fabbrica;

a1 è il codice identificativo dell'elemento strutturale;

T1 è la tipologia di intervento da effettuare.

Le diverse tipologie (T1, T2, ecc.) sono riportate sulla Tavola 12

- b) Individuato l'elemento da adeguare, si procederà alla lavorazione in base alle indicazioni indicate dalla Tavola 12, alle dimensioni dei rinforzi riportati nella Tabella 11.1 ed alle prescrizioni riportate sul Capitolato Speciale di Appalto.

TABELLA 11.1 - DIMENSIONI RINFORZI IN TESSUTO DI FIBRA DI CARBONIO (FRP)

(v. Relazione di Calcolo, elab. 1.2, Allegato 3.1)

Nodo	a	b	h	w	n ₁	n ₂	n _T	Y	L
	(cm)	(cm)	(cm)	(cm)				(cm)	(cm)
CORPO A									
21	30	40	26	40	1,53	2,00	4,00	79	159
107	40	40	26	47	0,84	1,00	2,00	93	173
24	30	40	26	40	1,95	2,00	4,00	79	159
33	30	40	26	40	0,74	1,00	2,00	79	159
112	30	40	26	40	0,81	1,00	2,00	79	159
58	30	40	26	40	0,74	1,00	2,00	79	159
115	30	40	26	40	0,81	1,00	2,00	79	159
69	30	40	26	40	0,68	1,00	2,00	79	159
118	30	40	26	40	0,81	1,00	2,00	79	159
80	30	40	26	40	0,68	1,00	2,00	79	159
121	30	40	26	40	0,81	1,00	2,00	79	159
91	30	40	26	40	0,68	1,00	2,00	79	159
124	30	40	26	40	0,74	1,00	2,00	79	159
98	30	40	26	40	0,61	1,00	2,00	79	159
105	30	40	26	40	0,72	1,00	2,00	79	159
108	40	40	26	47	1,52	2,00	4,00	93	173
CORPO B									
8	40	30	26	47	0,84	1,00	2,00	93	153
11	40	40	26	47	3,06	4,00	8,00	93	173
18	30	40	26	40	1,45	2,00	4,00	79	159
45	30	40	26	40	0,96	1,00	2,00	79	159
74	40	40	26	47	2,50	3,00	6,00	93	173
60	30	40	26	40	2,42	3,00	6,00	79	159
85	30	40	26	40	0,65	1,00	2,00	79	159
96	30	40	26	40	1,40	2,00	4,00	79	159
103	30	40	26	40	1,40	2,00	4,00	79	159
114	30	40	26	40	1,40	2,00	4,00	79	159
67	30	40	26	40	1,36	2,00	4,00	79	159
9	40	30	26	47	1,00	2,00	4,00	93	153
12	40	40	26	47	3,49	4,00	8,00	93	173
19	30	40	26	40	1,91	2,00	4,00	79	159
35	30	40	26	40	0,66	1,00	2,00	79	159
46	30	40	26	40	0,81	1,00	2,00	79	159
53	30	40	26	40	0,70	1,00	2,00	79	159
82	30	40	26	40	0,80	1,00	2,00	79	159
89	30	40	26	40	0,68	1,00	2,00	79	159
100	30	40	26	40	0,81	1,00	2,00	79	159
107	30	40	26	40	0,63	1,00	2,00	79	159
64	30	40	26	40	0,66	1,00	2,00	79	159
71	30	40	26	40	0,15	1,00	2,00	79	159
71	40	30	26	47	0,62	1,00	2,00	93	153
75	40	40	26	47	3,12	4,00	8,00	93	173
61	30	40	26	40	1,68	2,00	4,00	79	159

TABELLA 11.1 - DIMENSIONI RINFORZI IN TESSUTO DI FIBRA DI CARBONIO (FRP)
(v. Relazione di Calcolo, elab. 1.2, Allegato 3.1)

Nodo	a	b	h	w	n₁	n₂	n_T	Y	L
	(cm)	(cm)	(cm)	(cm)				(cm)	(cm)
86	30	40	26	40	1,68	2,00	4,00	79	159
97	30	40	26	40	1,69	2,00	4,00	79	159
104	30	40	26	40	1,69	2,00	4,00	79	159
115	30	40	26	40	1,69	2,00	4,00	79	159
68	30	40	26	40	1,66	2,00	4,00	79	159
CORPO C									
54	30	40	26	40	1,41	2,00	4,00	79	159
70	30	40	26	40	1,35	2,00	4,00	79	159
86	30	40	26	40	1,32	2,00	4,00	79	159
58	40	40	26	47	3,45	4,00	8,00	93	173
74	40	40	26	47	1,28	2,00	4,00	93	173
90	40	40	26	47	1,25	2,00	4,00	93	173
62	40	40	26	47	1,29	2,00	4,00	93	173
78	40	40	26	47	1,28	2,00	4,00	93	173
94	40	40	26	47	1,25	2,00	4,00	93	173
27	40	30	26	47	0,38	1,00	2,00	93	153
39	40	30	26	47	0,29	1,00	2,00	93	153
19	30	40	26	40	0,69	1,00	2,00	79	159
55	30	40	26	40	1,84	2,00	4,00	79	159
71	30	40	26	40	1,77	2,00	4,00	79	159
87	30	40	26	40	1,76	2,00	4,00	79	159
59	40	40	26	47	3,79	4,00	8,00	93	173
75	40	40	26	47	1,72	2,00	4,00	93	173
91	40	40	26	47	1,70	2,00	4,00	93	173
63	40	40	26	47	1,72	2,00	4,00	93	173
79	40	40	26	47	1,72	2,00	4,00	93	173
95	40	40	26	47	1,70	2,00	4,00	93	173
23	30	40	26	40	0,69	1,00	2,00	79	159
67	30	40	26	40	0,24	1,00	2,00	79	159
				42		1,73	3,46	84	162

Nodo	a	b	h	w	n₁	n₂	n_T	Y	L
	(cm)	(cm)	(cm)	(cm)				(cm)	(cm)
CORPO D									
14	30	80	26	40	1,86	2,00	4,00	79	239
18	30	80	26	40	1,72	2,00	4,00	79	239
21	30	80	26	40	1,08	2,00	4,00	79	239
24	30	80	26	40	1,06	2,00	4,00	79	239
31	30	80	26	40	1,08	2,00	4,00	79	239
38	30	80	26	40	1,02	2,00	4,00	79	239
				40		2,00	4,00	79	239

TABELLA 11.1 - DIMENSIONI RINFORZI IN TESSUTO DI FIBRA DI CARBONIO (FRP)
(v. Relazione di Calcolo, elab. 1.2, Allegato 3.1)

Nodo	a	b	h	w	n ₁	n ₂	n _T	Y	L
	(cm)	(cm)	(cm)	(cm)				(cm)	(cm)

LEGENDA

a		larghezza pilastro nel piano del rinforzo
b		profondità pilastro nel piano ortogonale al rinforzo
h		altezza trave
w	$(a+b) \cdot \sin(45)$	larghezza tessuto di rinforzo
n ₁	$DV_n / (0,004 E s_u w)$	numero teorico di strati di tessuto di rinforzo in n. 1 direzione
n ₂		numero effettivo di strati di tessuto di rinforzo in n. 1 direzione
n _T	$2 n_2$	numero totale di strati di tessuto di rinforzo in entrambe le direzioni
Y	$(2 h^2)^{0,5} + (2a^2)^{0,5}$	lunghezza del tessuto nel piano del rinforzo
L	$Y + 2b$	lunghezza totale del tessuto di rinforzo