

MINISTERO DEL LAVORO E DELLA PREVIDENZA SOCIALE Direzione Generale dei Rapporti di Lavoro, 1990

N.44/90

AGGIORNAMENTO DELLE ISTRUZIONI PER LA COMPILAZIONE

DELLE RELAZIONI TECNICHE PER PONTEGGI METALLICI

FISSI A TELAI PREFABBRICATI

AGGIORNAMENTO DELLE ISTRUZIONI PER LA COMPILAZIONE
DELLE RELAZIONI TECNICHE PER PONTEGGI METALLICI
FISSI A TELAI PREFABBRICATI

MINISIERO DEL LAVORO E DELLA FREVIDENZA SOCIALE Direzione Generale dei Rapporti di Lavoro, 1990 CIRCOLARE N. 44/90

Romai 18

DIREZIONE GENERALE DEI RAPPORTI DI LAVORO

DIV. VII

Pot Nº 21876/04.4 Allegati

OGGETTO: Aggiornamento delle Via Urbana 167

istruzioni per la compilazione delle re lazioni tecniche per ponteggi metallici fissi a telai prefabbricati.

AGLI ISPETTORATI REGIONALI DEL LAVORO

_ LORO SEDI -

- AGLI ISPETTORATI PROVINCIALI DEL LAVORO

- LORO SEDI -

- ALL'I.S.P.E.S.L.

ALL'A.C.A.I. Via Turati 38

- MILANO -

- ALL'A.N.C.E. Via Guattani 16

ROMA

- ALLA CONFINDUSTRIA Viale dell'Astronomia 30

- ROMA -

- ALLA CONFARTIGIANATO Via Santa Prassede 24

- ROMA -

- ALLA CONFAPI Via della Colonna Antonina 52 - ROMA -

- ALL'A.N.I.M.A. Piazza Diaz 2

- MILANO -

- ALL'ORDINE NAZIONALE DEGLI INGEGNERI

- ROMA -

- ALL'ORDINE NAZIONALE DEGLI ARCHITETTI

- ROMA -

- ALLA PROVINCIA AUTONOMA DI TRENTO Sezione Lavoro Via San Giovanni 36

- TRENTO -

- ALLA PROVINCIA AUTONOMA DI BOLZANO

. Ispettorato Lavoro Corso Italia 11/A

- BOLZANO

Ministero/del Lavero Iella Trevidenza Sociale DIREZIONE GENERALE DEI RAPPORTI DI LAVORO

Prot. N.

Allegati

ALLA REGIONE SICILIANA Ispettorato Regionale La Piazza Castelnuovo 35

- PALERMO

e p.c. - ALLA DIREZIONE GENERALE DEGLI AA.GG. E DEL FERSO DIVISIONE VII

- SEDE -

OGGETTO - ALLA C.G.I.L. - 2 - Corso d'Italia 25

- ALLA C.I.S.L. Via Po 21

- ALLA U.I.L. Via Lucullo 6

Come noto, l'art. 30 del D.P.R. 7/1/1956 n. 164 condiziona la costruzione e l'impiego dei ponteggi metallici fissi ad una autorizzazione, da richiedere al Ministero del Lavoro e della Previdenza Sociale, il quale decide sulla base dell'esame del la relazione tecnica da allegare alla richiesta stessa, sentiti il Consiglio Nazionale delle Ricerche e la Commissione consultiva permanente per la prevenzione degli infortuni e l'igiene del lavoro, di cui all'art. 393 del D.P.R. 27 aprile 1955 n. 547.

Con circolare n. 85/78 del 9/11/1978 questa Amministra zione, acquisiti i pareri degli organismi citati, ha provveduto all'emanazione di istruzioni tecniche per la costruzione, il mon taggio, l'uso e la manutenzione di ponteggi metallici fissi a te lai prefabbricati, istruzioni che hanno costituito, fino ad oggi, il riferimento normativo indispensabile per il rilascio della predetta autorizzazione.

I risultati fin qui conseguiti, nell'ottica della protezione dei lavoratori, hanno confermato l'idoneità delle indica zioni tecniche a suo tempo diramate, tenuto conto in particolare del settore di attività in cui tali attrezzature trovano la loro collocazione (edilizia).

L'affinamento nel tempo delle tecnologie costruttive e delle norme di calcolo, l'uso di nuovi materiali, nonchè la recente emanazione della norma CEN HD 1000, hanno peraltro consigliato un aggiornamento della circolare citata.

MODULARIO Lav. e Prev Soc 17



Ministero del Lavoro
della Trevidenza Treiale

pirezione generale dei rapporti di lavoro

<i>Al</i>	 		 	

Prot. N.

OGGETTO

Pertanto, su conforme parere del CNR e della Commissione consultiva permanente per la prevenzione degli infortuni e l'igiene del lavoro, sono state elaborate nuove istruzioni di calcolo che si allegano alla presente circolare per tener conto di quanto sopra.

Il livello di sicurezza conseguito con le nuove istruzioni per le attrezzature in oggetto è almeno pari, e in qualche caso maggiore, a quello precedentemente realizzato in base alla vecchia norma.

E' appena il caso di rilevare che la presente circolare sostituisce la già citata circolare 85/78 esclusivamente per quanto attiene ai ponteggi a telaio prefabbricato.

Nulla è modificato per i ponteggi metallici a tubi e giunti.

1

Christian !

CVELCT

ALLEGATO 1

Ministero del Taroro e della Trevidenza Sociale

DIREZIONE GENERALE DEI RAPPORTI DI LAVORO - DIV. VII

ISTRUZIONI PER LA COMPILAZIONE DELLE RELAZIONI TECNICHE PER PONTEGGI METALLICI FISSI A TELAI PREFABBRICATI.

GENERALITA'

0.1 <u>SCOPO</u>

Scopo delle presenti istruzioni è quello di definire e specificare i requisiti relativi alla costruzione, al montaggio, all'uso ed alla manutenzione di ponteggi metallici fissi di servizio a telai prefabbricati.

0.2 <u>DEFINIZIONI</u>

0.2.1 <u>Ponteggio di servizio</u>

Si definisce "ponteggio di servizio" l'opera provvisionale necessaria a consentire lavori di costruzione, di manutenzione o di demolizione.

K

0.2.2 Ponteggio di servizio a telai prefabbricati

Si definisce "ponteggio di servizio a telai prefabbricati" l'opera provvisionale costituita da telai sovrapposti uniti da correnti e da sistemi di irrigidimento in modo da consentire la realizzazione degli impalcati di servizio a livelli altimetrici prefissati.

0.2.3 <u>Elementi strutturali</u>

0.2.3.1 Telaio prefabbricato

Si definisce "telaio prefabbricato" l'elemento strutturale prefabbricato costituito da due montanti stabilmente collegati da uno o più traversi, utilizzato per la realizzazione delle stilate di ponteggio.

0.2.3.2 Corrente prefabbricato

Si definisce "corrente prefabbricato l'elemento strutturale prefabbricato utilizzato per la realizzazione di collegamenti orizzontali tra le stilate.

0.2.3.3 Sistema di irrigidimento

Si definisce "sistema di irrigidimento" l'insieme di elementi strutturali necessari per realizzare collegamenti stabilizzanti nei piani di:

- facciata;

fry

le

- stilata;
- in pianta.

0.2.3.4 Piastra di base

Si definisce "piastra di base" l'elemento di ponteggio utilizzato per realizzare la ripartizione sulla superficie di appoggio del carico gravante sul montante.

Le piastre di base possono essere:

- fisse:
- regolabili.

0.2.3.5 Spina di collegamento

Si definisce "spina di collegamento" l'elemento che assicura la resistenza a trazione dei telai prefabbricati sovrapposti limitandone nel contempo il gioco.

0.2.3.6 Parasassi prefabbricato

Si definisce "parasassi prefabbricato" l'elemento strutturale necessario a realizzare sistemi di protezione contro la caduta di materiali minuti dall'alto.

0.2.3.7 Trave per passi carrai

Si definisce "trave per passi carrai" l'elemento strutturale di sostegno dei montanti relativi alle stilate interrotte alla base al fine di consentire la realizzazione di passi carrai.

try

lp

0.2.3.8 Mensola prefabbricata

Si definisce "mensola prefabbricata" l'elemento strutturale che permette in genere l'ampliamento del piano di lavoro verso l'opera servita.

0.2.3.9 Scala prefabbricata

Si definisce "scala prefabbricata" l'elemento strutturale idoneo a realizzare l'accesso agli impalcati di servizio.

0.2.3.10 Impalcato prefabbricato

Si definisce "impalcato prefabbricato" l'elemento strutturale idoneo a realizzare impalcati di servizio o sottoponti.

0.2.3.11Permapiede prefabbricato

Si definisce "fermapiede prefabbricato" l'elemento di ponteggio costituito da fasce di sicurezza - alte almeno 20 cm. - necessarie per la realizzazione dell'arresto al piede per i parapetti normali del ponteggio.



G

0.2.4 Schema funzionale

Si definisce "schema funzionale" l'insieme degli elementi strutturali e dei sistemi di protezione idonei a realizzare le condizioni necessarie per consentire in sicurezza le attività lavorative.

0.2.5 Fabbricante

Per "fabbricante" si intende la persona fisica o giuridica che produce le opere provvisionali oggetto delle presenti istruzioni. Per opere provvisionali costruite all'estero le funzioni del fabbricante estero devono essere assunte dal suo legale rappresentante in Italia che ne commercializza i prodotti. La qualifica di fabbricante deve essere documentata mediante certificato di iscrizione alla Camera di Commercio, Industria, Artigianato.

0.2.6 Stabilimento di produzione

Per "stabilimento di produzione" si intende l'edificio ove, sotto la responsabilità del fabbricante, vengono costruiti gli elementi strutturali costituenti lo schema funzionale.

0.2.7 Laboratori ufficiali

Per "laboratori ufficiali" si intendono:

- il laboratorio deil'ISPESL;
- i laboratori delle Università e dei Politecnici dello Stato;

P

- i laboratori di Istituti tecnici di Stato, riconosciuti ai sensi della Legge 5 novembre 1971, n. 1086;
- i laboratori autorizzati con Decreto dei Ministri del Lavoro e della Previdenza Sociale, dell'Industria, Commercio e Artigianato, e della Sanità;
- i laboratori dei paesi membri della CEE, riconosciuti dai rispettivi stati.

0.2.8 Parametri caratteristici relativi alle prove

0.2.8.1 Carico di inizio delle deformazioni permanenti

Si definisce "carico di inizio delle deformazioni permanenti" il primo fra i carichi di prova in corrispondenza del quale la freccia residua allo scarico risulta superiore ad 1/10 della freccia massima sotto carico.

0.2.8.2 <u>Assenza di deformazioni permanenti</u>

Si ha "assenza di deformazioni permanenti" in una determinata struttura, sotto un determinato carico, quando la freccia residua allo scarico risulta minore di 1/10 della freccia massima sotto carico.

0.2.8.3 Carico di collasso

Si definisce "carico di collasso" di una struttura il carico a partire dal quale le deformazioni continuano (sotto carico costante o decrescente).

- 0.3 MODALITA' DI PRESENTAZIONE DELLE RELAZIONI TECNICHE
- 0.3.1 Le documentazioni devono essere redatte in lingua italiana.
- O 3.2 Le relazioni tecniche, i disegni e le eventuali integrazioni devono essere datate e firmate, in ogni pagina, dal fabbricante e dal progettista. Le pagine devono essere progressivamente numerate.
- 0.3.3 Nella relazione tecnica devono essere forniti gli elementi necessari a caratterizzare le condizioni di sicurezza relative agli schemi funzionali di maggior impegno, indicando le varianti che non richiedono la necessità di presentazione di relazioni tecniche integrative o di calcolo per ogni singola applicazione.
- 0.3.4 Prima della trattazione dei punti del capitolo I è necessario indicare la denominazione e l'ubicazione dello stabilimento di produzione degli elementi strutturali.

lx

1. DESCRIZIONE DEGLI ELEMENTI DI PONTEGGIO, LORO DIMENSIONI CON LE TOLLERANZE AMMISSIBILI E SCHEMA DI INSIEME

La relazione tecnica deve contenere:

- i disegni d'insieme di tutti gli elementi strutturali:
- i disegni costruttivi quotati dei singoli elementi.

1.1 Descrizione

Nella relazione tecnica devono essere descritte le funzioni degli elementi strutturali impiegati per la realizzazione degli schemi funzionali. Nella descrizione degli elementi devono essere indicati i sistemi per realizzare il collegamento tra gli stessi. Detti sistemi devono essere tali impedire la rimozione degli elementi montati senza azione volontaria una disattivazione dei di dispositivi di fermo o blocco. Nel caso collegamento a vite, la condizione di cui capoverso precedente è soddisfatta quando, serrato, la parte terminale del gambo filettato del 'bullone sporga per non meno di cinque filetti. Tale condizione non è richiesta quando il collegamento venga realizzato con dado e controdado.

1.2 <u>Dimensioni e tolleranze</u>

Nella relazione termica, per popi de la strutturale devono essere indicati, su nellalia, i tipi dei profilati impiegati con la specificazione delle caratteristiche inmensionali delle sezioni e delle tolleranze; per i componenti uniticati è sufficiente fare riferimento al tipo ed alla normalizzazione.

Nei disegni vanno indicate:

- la dimensioni longitudinali e le tollerance relative;
- le dimensioni dei cordoni di saldatura.

Quando necessario, i particolari degli siemen i costruttivi (collegamenti, andoraggi, soc.) debbono essere riportati in scala adeguata. Nella relazione devono essere indicate la effettive possibilità di accoppiamento tra elementi (spina, innesti, ecc.). Per ogni elemento deve essero indicato, nella relazione, il poso nominale o le tolleranze ammasse (riferite ad un lotto di 1000 elamanil). Gli elementi strutturali portenti debbono essere contrasseguati con il nome o il marchio fabbricants. Nella relazione tecnica dovratno assere specificaca la forma grafica, la zona di marchiatura o la depatteristica relativa (incisa o la villozo). to sponders which nominals degli elimenti metallict ron deve esware interiore o 2,0 mm. per tutti gli

Ty

R

elementi strutturali, salvo che per gli impalcati metallici e le tavole fermapiede metalliche, che devono avere in ogni caso spessore nominale non inferiore a mm. 1. Quando i montanti siano realizzati con tubi, il loro spessore nominale s non deve essere inferiore a: s = 1,4 + 0,0031 d, ove d è **i** 1 diametro nominale esterno. espresso millimetri, del tubo a sezione circolare o quello corrispondente all'area racchiusa equivalente dei tubi a sezione non circolare. Le tolleranze difetto sugli spessori non devono essere superiori Deve essere descritto in dettaglio al 5%. adottato per la protezione contro sistema 1 a. corrosione.

1.3 <u>Schema dell'insieme</u>

Di ogni schema funzionale di ponteggio che possibile realizzare, deve essere fornita la descrizione illustrando, se necessario, la funzione specifica svolta da ogni elemento. descrizione deve essere fornita per gli schemi strutturali particolari per i quali si chiede l'autorizzazione. Alla descrizione devono allegati gli schemi funzionali delle soluzioni che possono essere realizzate con gli elementi strutturali. E' possibile limitare gli schemi ad parti ripetitive delle soluzioni una delle possibili. Gli schemi debbono essere limitati a ponteggi aventi altezza - misurata dall'impalcato di

servizio più elevato al piano di appoggio delle piastre di base - non superiore a 20 m.

I piani di ponteggio devono avere:

- altezza minima di transito, misurata dal piano dell'impalcato, non inferiore a m. 1,65;
- larghezza minima utile di transito non inferiore a
 m. 0,60.

La larghezza effettiva degli impalcati per ponteggi da costruzione deve essere non inferiore a m. 0.90. Gli schemi funzionali prodotti costituiscono, insieme con i disegni in scala ridotta di tutti gli elementi strutturali e dei relativi marchi, gli schemi tipo di cui al capitolo 7. I disegni relativi ad ogni schema funzionale devono essere conformi a quanto previsto nei punti seguenti.

1.3.1 Protezioni contro la caduta di persone

Esse sono costituite da:

- corrente di parapetto alto almeno m. 1 dal piano di calpestio del piano di lavoro;
- fermapiede alto almeno cm. 20.

La luce massima verticale tra gli elementi di parapetto deve essere non superiore a cm. 60.

1.3.2 <u>Fiano di calpestio dei piani di servizio</u>

Quando il piano di calpestio è realizzato in legname, l'intavolato deve essere costituito da tavole assicurate contro gli spostamenti e fra loro accostate. Le dimensioni di ciascuna tavola devono



R

essere non inferiori a 4 x 20 cm., per luci fino a 1,20, ovvero, fermo restando l'obbligo di osservanza di tali minimi, il modulo di resistenza di ciascuna tavola deve essere maggiorato del per luci da m. 1,21 a m. 1,80 e del 100% per luci da 2,40, in proporzione per luci m. 1.81 a m. superiori. Nel caso di impiego di impalcati prefabbricati, questi devono essere provvisti, ad ogni estremità di vincolo, di almeno due ganci, collegati sui traversi con adeguati sistemi blocco: quando la larghezza degli elementi sia superiore a 350 mm., il numero dei ganci deve essere almeno di tre per ogni estremità di vincolo. I fori antisdrucciolo non devono avere dimensioni superiori a 20 mm., ovvero la relativa apertura non deve avere superficie superiore a 314 mm. quadrati. Nel caso di impiego di piani di calpestio in materiali diversi dal legname o dalla lamiera di acciaio, devono essere indicate le caratteristiche materiali utilizzati e fornite le risultanze di prove specifiche atte a definire l'affidabilità di detta struttura nel tempo.

1.3.3 Ponte di sicurezza

Il ponte di sicurezza deve avere le stesse caratteristiche del ponte realizzato per il piano di lavoro e deve essere posto a distanza non superiore a m. 2,50 da quest'ultimo.

Ay

1.3.4 Protezione contro la caduta di materiali

Le protezioni contro la caduta di materiali costituite da tavoie parasassi, devono essere raccordate ad un normale impalcato, avere inclinazione non minore di 30 gradi rispetto all'orizzontale, e proiezione orizzontale minima di:

- 1,20 m. dal filo dell'impalcato dei ponti di servizio, per altezza di caduta dei materiali non superiore a 12 metri, ovvero
- 1,50 m. dal filo dell'impalcato dei ponti di servizio, per qualsiasi altezza di caduta dei materiali.

1.3.5 Sistemi di accesso agli impalcati

Nella relazione devono essere indicati i sistemi di accesso ai diversi piani di ponteggio, e le relative protezioni contro la caduta di persone - da adottare quando non sia possibile realizzare in sicurezza l'accesso agli impalcati di servizio o ai sottoponti, direttamente dall'opera servita.



lx

2.1 <u>Materiali</u>

2.1.1 <u>Generalità</u>

Nella costruzione degli elementi principali delle strutture metalliche è ammesso l'impiego dei seguenti materiali:

- 2.1.1.1 Acciai normali: Fe 360, Fe 430, Fe 510.
- 2.1.1.2 Acciai ad elevata resistenza: S 420, S 490, S 590, S 690.
- 2.1.1.3 Leghe di alluminio: n.2014,2024,5052,5054,5086,5454,5083,6060,6061,6082, 7020,7075.
- 2.1.1.4 Le caratteristiche di resistenza di tali materiali sono indicate nei prospetti 2-I, 2-II, 2-III, 2-IV, 2-V, 2-VI, di seguito riportati Quando vengono impiegati tali materiali, è sufficiente indicare, nella relazione tecnica, la relativa denominazione.
- 2.1.1.5 L'impiego di tipi di acciaio ovvero di metalli o loro leghe diversi da quelli indicati è consentito purchè, mediante adeguata documentazione teorica e

sporimentale, verge garantiva una vicum enne non minore di qualla proviata dalla proviati (assuzioni)

2.1.1.6 Per inspectarence della caratteristiche meccanishe, il prolitivo di saggi, la posizione del pazzo da cui esci davono cascio prolevati, la preparazione delle provette e la sodalità di prova saranno timpertata la prescrizioni della norma. UNI 521, 500, 588, 586/0a. 4713, 7070. La presenti norma non riguardano gli elementi di lamiera grecata ed i profileti formati e freddo. Per essi possono essere suguite la istruzioni CMR - UNI 10022, oppura altri critori fondati su ipotesi teoxione e risultati aperimentali comprovati

2.2 <u>Basistence di dalcelo</u>

Mella relazione divono essere indicati i valori denvenzionali della resistenza di palcolo dei materiali, in relazione al mecodo di dalcolo adottato (semiprobabilistico agli stell' limito o delle tensioni ammissipili e le resistenza di calcolo non potraono con aque essere cuperiori a quello riportute nei prospecti 2-VIII.



G/

Prospette 2-1

Profilati, barre, larghi piotti. lamiere

Simbolo #doi:#10	Simbole UNI	Coratteristic	he o Parametro		Fe 360 (1) (Fe 37)	Fe 430 (') (Fe 41)	Te 510 (') (Fe 57)
/,	R	Tensione (extico unitario)	gi totinta u stessio	ne N/mm²	> 350	≥ 430	>510
1,	R _s	Tensione (cerico uniterio)	di snervemento	N/mm¹	> 235 (₹)	> 275 (")	> 355 (')
		Resilienzs KV (J)	e -	+ 20 °C	> 27	> 27	> 27
<i>ξ</i> 1′	KP		С	nC	> 27	> 27	> 27
			D	- 20 · C	> 27	> 27	> 27
E,	А	Allungamento porcentuale per lamiere per barre (laminati me		•	1 1		>21 (') >22 (')

(1) Rientrann in questi tipi di arcivi, oltre agli accivi Fe 350, Fe 430 ed Fe 310 nei gradi B. C e D delle UNI 7070, anche altri tipi di accivi purché dispondenti alle excetteristiche indicate in questo prospetto.
(2) Fer apersori fino a 16 mm; per apersori meggiori di 16 mm fino a 40 mm è ammessa la siduriene di 10 N/mm, per apersori reggiori di 40 mm fino a 63 mm è ammessa la fidurione di 20 N/mm; per apersori reggiori di 65 mm fino a 100 mm è ammessa la ridurione di 30 N/mm.

(') Per spessori fino a 16 mm, per spessori maggiori di 16 mm fino a 30 mm è ammessa fa ziduzione di 10 N/mm?; per spessori maggiori di 30 mm fino a 50 mm è animessa le ziduzione di 20 N/mm?.
(') Per spessori fino a 40 mm; per spessori maggiori di 40 mm fino a 63 mm è ammessa la ziduzione dell'17; per spessori maggiori di 63 mm fino a 100 mm è ammessa la ziduzione del 27.

Prospeno 211 1

Profili cari

Simbota sitottata	Simbolo UNI	Caratteristic	he o Parametro		Fe 360 (') (Fe 37)	Fe 430 (') (Fe 44)	Fe 519 (
1,	R	Tensione (carico unitario)	di rortura a traz	ione N/mm²	≥ 360	> 430	>11.
1.	R_S	Tensione (corico uniterio)	di snervamento	N/mm²	≥235 (+)	≥ 275 (-)	>3'''(
		Resilienza KI' (J)	В	4 20 °C	> 27	> 27	> 2"
KT	YJ.		с	00	> 27	> 27	> 2-
			D	20 °C	>27	≥ 27	> 2"
t,	1	Allungamento Percentuale	a rottera (L.,	m 5.65 (7)	> 24	> 21	>2.

Rientrano in questi tipi di acciaio, estre agli acciai Fe 360, Fe 430 ed Fe 310 nei prodi B. C e D Jelle UNI 1806 e 1419, anche atni tipi di acciaio purchi sirpossenti alle carattristiche indicate in questo protesto.

(1) Per spessori fion x 16 mm, per spessori megniori di 16 fine x 10 mm f ammessa le ridurime di 10 N/mm.

() Per spessuri fino a 16 mm; per spessuri oltre 16 fino a 33 mm è ammessa la siduzione di 10 N/mm; per spessuri maga ri di 35 mm e fino a 40 mm è ammessa una siduzione di 20 N/mm.

Trospetto 2-111

Clone			5 170	S 620	\$ 599	5 600
Tem, di Ronurs in P. Tent, di Sucream, In I Allungamento Ed In II	Jum!	a valentina y programa y variante de la companya de	710 120(*) 12	570 457(°) 16	615 520(°) 15	780 620 (*) 11
Proffess Charpy V	7	c 20	40	13	25	?5
67)		> 70	(1)	47	39	29

(1) For operand of 10 mm

For expression the 100 time in 185 minute and once one give eliter, it to be found

For the roof to 35 fine a 30 room & amount and althought 20 11/mm.

For experient the 20 th consecution to providing a provincing space states, etc. the filter of

1 to march to the con-

PHOSPETTO Z.IV - CANATTENISTICHE RECCANICHE

.

Bestgnantens	-	1		Spassore		Caratt	Caratteriatiche secceniche	2
Corvent. male	mastes	della norma	Clatco	Lealnàte en	2512200	fo, 2 min. H/m2	ft ain. H/ma?	H II
7-63 Ch4, 431 2m at 2-63 Ch4, 431 2m at 7-61 Ch4, 342 3m	2014 2014 2024	UNI 9002	35 35 13	92	9 a 20	370 345 275	410 445 425	F & 60
P.A. 202.5 7-A.1 202.7 7-A.1 202.4 7-A.1 202.4 7-A.1 202.4	5052 · 5054 5086 5086 5080	UMI 9005	H 32 H 32 O 0	6 6 0 75 6 0	1111=	175 175 110. 215	215 245 255 285 285	88777
구시 경기 구시 역 21 점 구시 역 21 점 구시 역 21 경 구시 본 31 20	6060 6082 6082 6061 6061	9006 IMN	* * * * * * * * * * * * * * * * * * *	17131	21212	149 245 265 245 235	195 295 315 265 265	11000
7-41 2n4,5 3q 3-41 2n4,5 kg 7-41 2n5,5 kg Cu 7-41 2n5,3 kg Cu	7020 7020 707 707	т 9001	7 1-7 7 7 5-7 6 7 67	222	== #	215 275 450 460	315 355 520 540	10 5 7 .
For it locks a dit stati non contemptati not appetation norma. "" debre UNI E278. " Tablatau appenence. 2) Nuclusia a stampati.	presente prespetto,	proupetto		fare riferiaente al	ai dati	riportali		nekle

Hy Company of the Com

17

M

- Carather: stiche meccaniche dalle leghe colate in mabbia 121,24F

220 Rolling Ro	Maring Targ	1 m. m.		Frometti	ב במינטבו	1				
F. 120 Roll of	Transferra		Stree Carte		(C)	20 JHG	ייסיפיי	ાં લુંગ લુંગ્રહ્મ	serrance.	Linner
F. 120 80 6 95 65 5 115					75. 27. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1.	aga Aga	2 7		J. T	E Ē
F. 120 RO 6 95 65 5 115 5 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15	13 9 act 1				14.2		TE Z		3 1	
Fight 100 2 125 60 1 Fight 39,-0 To 215 100 2 125 60 1 Fight 155,-0 To 215 165 2 170 230 1 Fight 155,-0 To 225 175 2 186 460 1	M. Tout	300	LYE	25.52	345 195	လောလ် ရ	155	555	1.3 t.3 d	F. 53
Pring 25 125 100 2 125 80 155 Pring 39,0 76 215 165 2 170 130 155 Fight: Aght: Aght: To 725 175 2 186 1	一	i bodi.		- j -		·	C	433	~ 4	K
Fight: 6.356.10 To 225 175 2 186 146	Lot 12	اه ريز.		60 60 80 60	120	. 63 L.	125	&		. Su
Fight: (556.16 To 225 175 2 186 146 1	125 C 125	e e						G.	3.	2
HENE: 1.556.10 TO 225 275 2 1HG 146	Tac L	2.	0	in pur ti	165	el	170	730	ų.×	8.
2.5 275 2 186 166	The Parket	1.35								
				57	22	est.	186	391		K

harneintion dere titeneral indicativa in gumnte le due designaziond, pur riferendesi a materiali acctaquia)-Fourte corristonienti come proprietà meccanient, possono presentare limiti di composizione chimien non nel (1) id corrispondence em le designazione "convenzionele" bec.un elle dosignazione "nnmerice" bec.filminim

(2) Second unt Joy

G

E de la contraction de la cont

sammatermenten mecenniche delle leghe volate in conchigina

中部にはもなっており	*** ***	J. Para	econsca _t	į	COARCE A MITTER	PITO SADA	=	ut.Juezzona	
Control of the state of the sta	Service Company of the Company			£3	:				HILL AND THE
	•	62-1	TE AL		min ,	1) E	2,07	in.	enter verse verse verse
F 77.5		f., \$7	10 10 10 10 10 10	025	* * * * * * * * * * * * * * * * * * *	190 205	Sa;	**************************************	95
The last of childs	() () () ()	野.	N	195	****	195	2	* 56 4	ę,
Refer of the last	A 226,3	Å.	17 17 17	. 17	بن .	263	OF:	7	116

A CALL TO THE CONTROL OF THE TANK ONE CONTROL OF THE ACCOUNT OF ACCOUNTS OF THE CONTROL OF A THE PROPERTY OF A THE PROPERTY OF min and to the comment of the contract of the opposite of the contract of th עמה השונים הסנויפונים במינו

Cal Second 384 3039.

50

Acciai laminati A.

TAB. 2 - VII

Materiale	THE PERSON NAMED IN COLUMN 2 IS NOT THE OWNER.	oni ammissibili Il condizione di carico	Netodo egli stati limite
Fe 360	160	180	235
Fe 430	190	213	275
Fe 510	240	270	355
S 420	270	300	405
S 490	285	320	425
S 590	320	360	4P0
S 690	390	440	585

B. Leghe di alluminio

TAB. 2 - VIII Resistenza el prepetto (a densioni atomicabili duon del majorizio hos

Extignations		Pilest manie	Strip	300	****		Carairo	re Bi Eri
Ephrontino ele	-unseate*	delle Maria	fislen"	ta mith pite		/a *#7 e 3 1		••• •••
on English States and at Congressive and at Congressive	2014 2014 2027	בריל ווי'י	7 f 7 f 7 5	45 47		311 211 211	2" r 101	272 272 270 113
4) Mg2.5 An Mg2.7 Mg Al Mg2.7 Fl Mg2.4 Al Mg2.8 Al Mg2.5	5112 8104 2016 5015 5015 6115	etelli (Kerse	1: 93 1: 72 6 1: 73 6	A 2 2 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4		115 175 1*C 1*E 118	303 403 84 326 84	118 716 73 143 73
el sig \$1 An ang \$11 ann		117 Fee	7:	3 . 4	F 13	775	117	177
te tip file sin te tip: file sin te tip: file sin	1779 1773 1781		- 1		7)		19.5 16.6 17.7	17 E 18 3
12/45 11g 52/45 11g 12/52 4 5 20g 12/52 11g 11g 14	7070 1007 1019 7019			# 17 # 17 # 17	1 2 2 1	117	197 981 207	131 131 251

3. <u>INDICAZIONE DELLE PROVE DI CARICO CUI SCNO STATI</u> SOTTOPOSTI I VARI ELEMENTI

3.1 Prove sui materiali

Per i prodotti qualificati dal Ministero dei lavori pubblici con le modalità previste dal punto 10.2 delle istruzioni CNR 10011 è sufficiente fabbricante dichiarazione del del attestante che **i** 1 prodotto è qualificato riportante gli estremi del marchio e dell'ultimo certificato del laboratorio ufficiale. Per prodotti non qualificati devono essere forniti i certificati delle prove effettuate su almeno tre saggi di ogni profilato impiegato non prelevati dallo stesso elemento strutturale, tendenti ad accertare:

- le caratteristiche meccaniche del materiale;
- le caratteristiche dimensionali.
- Prove di qualificazione del processo di saldatura

 Per acciai normali da saldare con elettrodi

 rivestiti deve essere prodotta la certificazione di

 analisi chimica relativa ad ogni tipo di profilato

 di cui sia prevista la saldatura. Per acciai

 normali da saldare con procedimento di saldatura ad

 arco semmerso o sótto gas protettivo è sufficiente

 produrre la certificazione di qualificazione del

 processo relativo alla saldatura di elementi quando



R

venga saldato lo spessore massimo previsto. Quando tale spessore sia inferiore a 5 mm., la qualificazione del processo deve essere effettuata su provette realizzate con tale spessore.

3.3 Prove sugli elementi

Le prove sono condotte incrementando i carichi progressivamente con incrementi non superiori a 50 daN/sec. Le metodologie di prova possono essere diverse da quelle previste nei punti successivi, a condizione che l'adozione di sistemi di rilevazione più sofisticati consenta comunque l'acquisizione dei risultati richiesti. I certificati di prova devono contenere, oltre ai risultati:

- a) i disegni degli elementi assoggettati a prova;b) la descrizione delle modalità di prova ed il relativo schema.
- 3.3.1 Prova di collasso del telaio di stilata (fig.1)

 La prova viene condotta su cinque saggi di telai

 realizzando la chiusura del telaio con elementi

 complementari. Il carico di prova viene applicato

 sul terzo medio del traverso superiore, come in

 figura. Durante la prova vengono rilevati:
 - a) gli spostamenti δ nella mezzeria del traverso, rispetto ad un precarico di 50 daN;
 - b) il carico di collasso.

Nel certificato di prova, oltre ai dati suddetti, devono essere indicate le modalità di collasso.

Ay

G

3.3.2 Prova di rigidezza di schemi funzionali degli irrigidimenti di stilata di facciata, in pianta, a compressione (figure 2,3 e 4)

La prova viene condotta su schemi funzionali costituiti da montanti, correnti, traversi e diagonali, con le modalità di giunzione previste negli schemi funzionali degli irrigidimenti:

- a) di stilata (fig.2);
- b) di facciata (fig.3);
- c) in pianta (fig.4).

La prova viene condotta sollecitando a compressione, fino a rottura, cinque saggi di schema funzionale come indicato nelle figure. Il certificato di prova deve indicare:

- a) lo spostamento del punto di applicazione del carico dovuto ai giochi offerti dal sistema di irrigidimento, misurato attraverso applicazione di una forza uguale e contraria a quella di precarico;
- b) il carico di inizio delle deformazioni permanenti misurando gli spostamenti rispetto ed una condizione di precarico di 50 daN ed attraverso carichi e scarichi con incremento di 50 deN;
- c) il carico di rottura o di collasso e le relative modalità.

Quando, ai fini dei calcoli di verifica della struttura, sia previsto il contributo della rigidenza propria offerta da telai privi di diagonali di

Sk

irrigidimento, per la valutazione dei relativi apporti le prove di cui alle figure 2, 3 e 4 possono essere condotte anche su telai privi di diagonali.

3.3.3 Prova di rigidezza di schemi funzionali degli irrigidimenti di facciata ed in pianta, a trazione (figg.5, 6)

Gli schemi funzionali degli irrigidimenti di facciata ed in pianta sono sollecitati a trazione fino a rottura con le modalità di cui alle figure 5, 6. Devono essere condotte prove su almeno cinque saggi rilevando il carico di rottura. Nel certificato di prova, inoltre, devono essere indicate le modalità di rottura.

3.3.4 Prova di trazione del giunto assiale dei montanti dei telai (fig.9)

Un sistema di giunzione assiale dei montanti deve essere sottoposto, come in figura, a prova di trazione per accertare il carico di rottura della giunzione (fig.9). Il certificato della prova, condotta su almeno cinque saggi, deve indicare, oltre ai carichi di rottura, le relative modalità.

3.3.5 Prove sui tubi saldati

Cinque saggi di tubi, quando realizzati mediante saldatura, devono essere assoggettati a prova di schiacciamento e di curvatura con le modalità previste dal DM 2 settembre 1968.

Pi

Lle

3.3.6 Frove sulle piastre di base

Cinque piastre di base devono essere sottoposte a prova di portanza su anello con le modalità previste dal DM 2 settembre 1968.

3.3.7 Prove sui correnti di parapetto (fig. 7)

I correnti di parapetto o i relativi sistemi di parapetto montati nelle condizioni previste dallo schema funzionale devono essere assoggettati a prova di flessione con carico in mezzeria gradualmente crescente, nelle peggiori condizioni di applicazione. Il certificato delle prove, condotte su almeno cinque saggi, deve indicare:

- a) i carichi sotto i quali si manifestano deformazioni permanenti, per carichi e scarichi con incrementi da 20 daN;
- b) i carichi di rottura e le relative modalità.

3.3.8 Prova sul parasassi prefabbricato (fig.8)

- Il parasassi montato nelle stesse condizioni previste nello schema funzionale deve essere caricato fino a rottura con carico concentrato nella mezzeria del traverso di sostegno del parasassi.
- Il certificato delle prove condotte su almeno cinque saggi, deve indicare:
- a) i carichi sotto i quali si manifestano deformazioni permanenti, per carichi e scarichi con incremento di 20 daN;

R

b) i carichi di rottura e le relative modolità.

3.3.9 Frove sugli impalcati prefabbricati

Le prove di carico, ognuna da effettuare su a)meno cinque saggi, devono essere impostate e condotte in modo da fornire risultati confrontabili con quelli delle verifiche di calcolo relative alle condizioni di carico riportate al Capitolo IV (prospetto 4 - I).

3.3.10 Prove sulle travi per passi carrai (fig. 10)

Le travi per passi carrai, vincolate come previsto negli schemi funzionali, devono essere caricate fino a rottura con carichi crescenti, applicati nella zona di azione delle stilate soppresso (fig. 10). Il certificato della prova, condotta su almeno tre coppie di travi, deve indicare:

- a) i carichi di inizio delle deformazioni permanenti rispetto ad un precarico di 100 daN;
- b) i carichi di rottura e le relative modalità.

3.3.11 Prove sugli elementi di scala (fig.11)

Gli elementi di scala, appoggiati alle estremità, devono essere caricati con un cariro agente nelle mezzerie dei montanti (vedi fig.14). Il cortificato di prova deve ripertare, per almene cinqua seggi:

a) le deferenciqui riberate sotto carichi di prove conce uni di 20 in ce deve, rispetto ad un pre-

 ρ_{ij}

· · · · .

b) il carico massimo (di rottura o di collasso).

3.3.12 Prove sui fermapiede (fig.12)

I fermapiede, vincolati sui montanti come previsto nello schema funzionale, devono essere caricati con carico centrato crescente applicato su una fascia di 20 x 20 cm. Il certificato di prova, da condurre su almeno cinque saggi, deve contenere:

- a) la freccia in mezzeria sotto un carico di 0,3 KN
 e la freccia residua rispetto ad un precarico di 0,1 KN;
- b) il carico di rottura e le relative modalità.

3.4 Prova di collasso (fig. 13)

La prova deve essere condotta su due saggi uguali di ponteggi montati in conformità allo schema previsto dal fabbricante, ancorati mediante giunti girevoli, aventi larghezza almeno pari alla distanza orizzontale tra gli ancoraggi dello stesso piano (e comunque non inferiore a quella corrispondente a quattro stilate), ed altezza almeno pari al doppio della distanza verticale fra gli ancoraggi (e comunque non inferiore a quella corrispondente a quattro piani di ponteggio).

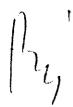
I ponteggi devono essere assoggettati:

- a) a forze orizzontali, normali alla facciata, pari a 50 dall, applicate noi nodi dei piani non ancorati dolle attialo contrali;
- b) a forze crizzonbeli perallele al piano della

Ay"

K

- facciata, di 100 daN, applicate ai nodi della stilata esterna dei piani non ancorati;
- c) ad un carico ripartito (carico facoltativo) del valore indicato al punto 4.2.2, maggiorato del peso proprio dell'impalcato (se non montato) applicato al primo piano non ancorato del ponteggio;
- d) a carichi coassiali con i montanti gradualmente crescenti, con incrementi non superiori a 50 daN/sec.
- I certificati devono contenere, per ciascun saggio assoggettato a prova:
- la descrizione e lo schema di ponteggio provato con l'indicazione del tipo e del numero di elementi utilizzati, dei relativi marchi e del loro posizionamento;
- 2) le modalità di prova;
- 3) il carico di collasso relativo alle stilate centrali e la descrizione delle modalità di collasso.



lx

4. CALCOLO DEL PONTEGGIO SECONDO VARIE CONDIZIONI DI IMPIEGO

4.1 Tipi di ponteggi

Possono essere autorizzati i seguenti tipi di ponteggi:

-pontaggi da costruzione, destinati alla realizzazione di opere di costruzione edilizia;
 -pontaggi da manutenzione, destinati ad attività di riparazione e di manutenzione.

4.2 Carichi

I carichi si distinguono in:

- carichi fissi;
- carichi variabili.

4.2.1 Carichi fissi

Sono costituiti da:

- <u>Pesi propri degli elementi metallici</u>

I pesi propri degli elementi debbono essere valutati con riferimento al valore nominale dei pesi di ciascun elemento metallico di ponteggio montabile in relazione allo schema tipo.

Ex

- Pesi propri degli impalcati

Vanno assunti, quando non strutturali, di valore

non inferiore a 300 N/m².

4.2.2 <u>Carichi variabili</u>

Sono costituiti da:

- a) <u>Carichi di servizio</u> sui piani di lavoro, da assumere nei seguenti valori:
- 1500 N/m[™], per ponteggi da manutenzione;
- 3000 N/m², per ponteggi da costruzione;
- 4500 N/m™, per piazzole di carico.
- b) <u>Vento</u>: l'azione esercitata dal vento deve essere valutata secondo le CNR 10012, assumendo come velocità di riferimento del vento:
- in condizioni di lavoro $V_{rest} = 16 \text{ m/s}$
- in condizioni di fuori servizio

 ed adottando i seguenti valori

 dei coefficienti:

 $V_{\rm restr} = 30 \, \mathrm{m/s}$

- coefficiente di topografia

α_{tc} = 1

- coefficiente di ritorno

 $\alpha_{*-} = 0.93$

- coefficiente di profilo

 $\sigma_{\pi} = (\pm)$

(*) quello corrispondente alla categoria ${\bf 3}$.

1,

La valutazione dell'effetto di schermo dell'edificio servito sul ponteggio deve essere effettuata con l'espressione: $C = 0,3 + A_{A}$ in cui:

- A, è la superficie totale delle aperture nella struttura servita dal ponteggio;
- At, è la superficie totale della struttura servita dal ponteggio.

Tale effetto può essere valutato esclusivamente per le azioni normali alla facciata della struttura servita.

In assenza di effetti di schermo da parte della struttura servita, ovvero per impieghi generalizzati, il coefficiente di pressione o di forza deve essere assunto come segue:

- C = 1,2, per la struttura del ponteggio, considerando come superficie esposta all'azione del vento quella effettiva, senza riduzioni per azioni di schermo tra telaio esterno e telaio interno;
- C = 1,3, per i parasassi e per i tabelloni pubblicitari, purchè l'altezza di questi sia inferiore almeno a cinque volte la relativa larghezza.
- Il coefficiente di raffica G deve essere assunto come segue:
- $G = 1 + 1,12 \alpha \underline{d}$, assumendo $\alpha \underline{d} = 1$ $\alpha \underline{d}$
- c) Nava: Il carico di neve da assumere nei calcoli è dato dall'espressione: q = 0,8 (900 + 2,4 h), e deve essere calcolato per una altitudine h di 500 metri.

K

Negli schemi tipo deve essere indicato, in tabella, il numero massimo di impalcati montabili sulla stessa verticale in funzione delle diverse altitudini e delle tre zone geografiche.

4.2.3 <u>Carichi per verifiche locali</u>

Ai fini delle sole verifiche locali si debbono adottare le seguenti condizioni di carico:

<u>Impalcati</u>

Ai fini delle verifiche degli elementi di impalcato devono essere previste le azioni indicate nel prospetto 4 - I.



Prospetto 4 - I - <u>Carichi di servizio per gli</u>

<u>elementi di impalcato</u>

1	2	3	4	5	6
CLASSE	Carico unifor. mente ripar= tito/ (K 小/m ²)	Carico con centrato su superficie di 500x500 mm (KN)	concen trato	Carico s superf. ziale (KN/m ²)	
ponteggio da manutenzione	1,5	1,5	1,0		to a process
ponteggio da costruzione	3,0	3,0	1,0	5	0,4 A
Fiazzuole di carico	4,5	3,0	1,0	7,5	Ο, 1 Λ

Py

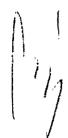
Sp

- I contain debtons common application according conguents indicamients
- 8) gaino con antiato os ora, os cará i e el recesa, y 500 mm. (*)

Il darico deve essero applicato nollo cantello par par sfavoravoli.

For gli elementi di impolente ampli longicono inferiore a 500 mm., il carton dega escore ridetto in proporcione alla larguerra effettivo dell'elemento, fino ad un valore che comungo non deve escore inferiore a 1,5 km.

- b) <u>carino concontrato su una superficie di 200 pm. x</u>
 200 mm. (t)
- Il carido deve escere applicate nelle conditioni più sfavorevoli.
- c) gation of the constitute betainta
- Il contro de e occura applicato, se una appulició parziala peri el «Ox della superfício totola dell'impolació.



^(*) Solve it sories committate di cui al frompile de la la Crece a comince dell'interpreta di imprimate de la deserva e mangioni di cui al frompile de la deserva e mangioni dell'.

so the contract of the contract of the opening of the

^{- 20} say, siredio a quello el un el muita di lapotecció continos, elegado.

<u>Parapetti</u>

Le azioni da considerare, applicate nelle condizioni più sfavorevoli, sono le seguenti:

- a) carico concentrato di 0,3 KN, applicato normalmente al corrente. (Sotto tale azione la freccia elastica non deve essere superiore a 35 mm.);
- b) carico concentrato di 1,25 KN, applicato normalmente al corrente.(Sotto tale azione non si debbono verificare rotture e deformazioni superiori a 200 mm.).

4.3 Condizioni di carico

4.3.1 Verifiche

Devono essere effettuate verifiche per le seguenti condizioni di carico:

1) Condizione di servizio

Devono essere cumulati, nel modo più sfavorevole:

- i pesi propri;
- i carichi di servizio, assunti per intero su un impalcato e per il 50% su un secondo impalcato;
- l'azione del vento prevista per la condizione di servizio.

12/1

h

2) Condizione di fuori servizio normale

Devono essere cumulati, nel modo più sfavorevole:

- i pesi propri;
- il 50% del carico di servizio, applicato su un solo impalcato;
- l'azione del vento prevista per la condizione di fuori servizio.

3) Condizione di fuori servizio per neve

Debbono essere cumulati, nel modo più sfavorevole:

- i pesi propri;
- il carico dovuto alla neve, applicato: per intero sull'impalcato più alto e sulla più alta tavola parasassi e globalmente per il 30%, sull'insieme degli impalcati o degli schermi parasassi eventualmente sottostanti (1);
- l'azione del vento previsto per la condizione di fuori servizio.

-1/2

E/L

⁽¹⁾ In ogni caso deve essere prevista la presenza di due impalcati (ponte e setteponte) e di almono un parasassi (e relativo impalcato di raccordo, da valutare con la ridúzione al 30% del relativo carico per neve).

4.4 <u>Calcolo delle strutture</u>

4.4.1 Generalità

Nella relazione di calcolo devono essere esplicitati i criteri di calcolo, le ipotesi di carico, gli schemi strutturali e le ipotesi di vincolo. In generale, salvo dimostrazione di afficiabilità relativa all'accoppiamento, non è ammessa la collaborazione del legname alla resistenza strutturale del sistema.

- 4.4.2 Le verifiche vanno condotte per tutte le strutture principali che costituiscono ciascun sistema funzionale seguendo le istruzioni del presente capitolo. Devono essere effettuate almeno le seguenti verifiche:
- 4.4.2.1 <u>Verifiche di stabilità</u> dei montanti esterno ed interno.
- 4.4.2.2 Verifiche di resistenza dei seguenti elementi:
 - traverso;
 - diagonali di facciata ed in pianta;
 - corrente di parapetto;
 - elemento di impalcato;
 - sistemi di ancoraggio;
 - traverso e tirante del parasassi;
 - struttura del passo carraio (e relativi montanti);

12

A

- piazzole di carico (e relativi montanti);
- correnti e pioli della scala prefabbricata.

4.4.2.3 Verifiche dei collegamenti

Quando vengano utilizzate giunzioni ad attrito devono essere effettuate verifiche allo scorrimento, rispetto al frattile 5% delle risultanze sperimentali.

4.5 Resistenza di calcolo e confronti sperimentali

Per le verifiche condotte con il metodo delle tensioni ammissibili si adottano le tensioni ammissibili ed i coefficienti di sicurezza previsti:

- per la prima condizione di carico, per impalcati e parapetti;
- per la seconda condizione di carico, per tutti gli altri elementi strutturali e per la verifica locale dell'elemento di impalcato prefabbricato per piazzole di carico sottoposto ad azione dinamica.

Per le verifiche condotte con il metodo semiprobabilistico agli stati limite le azioni sulle strutture devono essere cumulate fra loro nel modo più sfavorevole osservando le prescrizioni di cui al punto 3 delle Istruzioni CNR 10011/85.

Per ogni verifica di calcolo, quando possibile, deve essere effettuato un confronto con i risultati desunti dalle prove sperimentali condotte in conformità al capitolo 3º.

An

4

4.6 Uso del calcolo automatico

Nella redazione dei caicoli è ammesso l'uso di elaboratori, purchè la relazione contenga, oltre a quanto previsto ai punti precedenti, informazioni relative a:

- la modellazione delle strutture e dei vincoli;
- la schematizzazione delle azioni;
- la modellazione delle azioni;
- la modellazione dei materiali;
- il tipo di analisi;
- l'individuazione dei codici di calcolo;
- il grado di affidabilità dei codici;
- la motivazione della scelta dei codici.
- I dati di ingresso e di uscita devono essere facilmente individuabili. Alla relazione devo essere allegato un elaborato, effettuato con lo stesso programma, ipotizzando separatamente:
- l'azione di un solo carico convenzionale, applicato in una posizione significativa;
- l'azione det soll carichi di servizio.

5. ISINUSTONE FOR THE EPOYBENE CARROL THE CONTRESSE

For i punchagi realizati in donformità agli schemi tipo a par quelli di altezza apportore a 20 metal. don delega inizionate donitripondente alto ederma sottopesso a punchati cotta con a catalotasi con la

metodologie di calcolo richieste per i ponteggi aventi altezza fino a 20 metri, le prove di carico sostituite dall'accertamento, a cura del sono responsabile del cantiere, della corrispondenza con il disegno esecutivo del ponteggio. Per i ponteggi di notevole importanza o complessità eretti dallo schema sottoposto a prova difformità collasso, devono essere fornite istruzioni per le prove di carico. Tali prove devono essere condotte su un settore significativo di ponteggio per altezza larghezza, in ogni caso con dimensioni inferiori a quelle del ponteggio assoggettato a prova di collasso, con carichi di prova atti a consentire l'accertamento dell'esistenza di un grado sicurezza adeguato quando il ponteggio in questione venga sottoposto alle condizioni di carico previste al capitolo 4.

Le prove di carico per ponteggi presentanti schemi diversi da quelli autorizzati devono, in ogni caso, realizzare il raggiungimento, senza fenomeni di instabilità e senza l'insorgere di deformazioni permanenti, degli stati tensionali previsti dal catcolo, con un grado di sicurezza pari ad almeno 1,5. Le istruzioni devono individuare i carichi di prova e le relative modalità da adottare per consentire la realizzazione di dette opere provvisionali aventi schemi difformi da quelli tipo sottoposti a prova di collasso.



9

6. <u>ISTRUZIONI PER IL MONTAGGIO, L'IMPIEGO E LO</u> <u>SMONTAGGIO</u>

Tali istruzioni devono contenere comunque:

- a) il richiamo dell'osservanza delle norme generali e particolari per la prevenzione degli infortuni e l'igiene del lavoro;
- b) i controlli da effettuare sugli elementi prima di effettuare il montaggio;
- c) gli accertamenti e le precauzioni relative alle superfici di appoggio;
- d) le modalità di posizionamento degli elementi di appoggio ed i sistemi per il controllo della verticalità dei montanti e della orizzontalità di correnti e traversi;
- e) le modalità di montaggio dei piani di lavoro, dei relativi impalcati e degli elementi di protezione (sistemi di accesso al piano, parapetti, parasassi, etc.);
- f) le modalità di realizzazione degli ancoraggi;
- g) i mezzi di sicurezza da utilizzare durante il montaggio;
- h) le modalità per la realizzazione di opere speciali (passi carrai, partenze particolari, mensole, piazzole di carico, tavole parasassi, etc.);
- i) le modalità per realizzare un accesso sicuro ai

Ch

piani di lavoro;

- i controlli periodici ed eccezionali da effettuare sul ponteggio in esercizio;
- m) l'ordine e le modalità per lo smontaggio degli elementi;
- n) i controlli da effettuare sugli elementi smontati per garantire il loro successivo impiego in condizioni di sicurezza.

7. <u>SCHEMI TIPO</u>

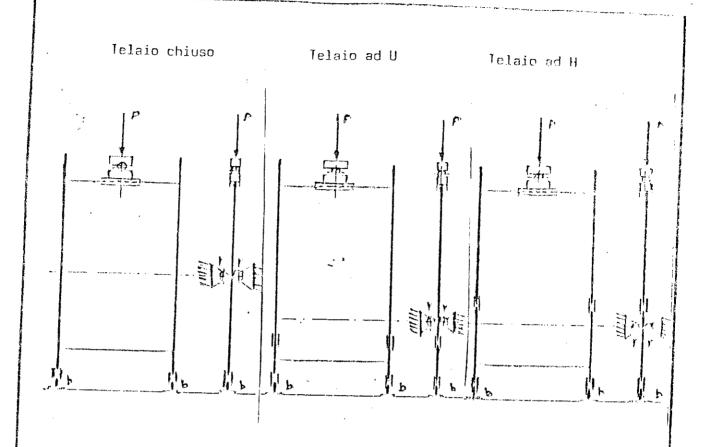
- Gli schemi tipo limitati all'altezza di 20 metri da terra al livello dell'impalcato dell'ultimo piano di lavoro - devono contenere:
- 1) disegni, in scala ridotta, degli elementi componenti, con l'indicazione delle dimensioni fondamentali, dei marchi - e della relativa zona di applicazione - e del peso medio dell'elemento;
- 2) schemi funzionali forniti di:
- indicazione dei massimi carichi di servizio ammessi, con la specifica del massimo numero di impalcati carichi e scarichi montabili sulla stessa verticale e delle limitazioni da adottare, per zona e per altitudine, a causa delle precipitazioni nevose;
- protezione contro le cadute di persone e di materiali e sistemi di accesso ai piani di lavoro;
- dimensioni minime delle tavole in legname;

4

- indicazione delle azioni massime trasmesse dalle piastre di base alle superfici di appoggio;
- indicazione delle azioni massime trasmesse dagli ancoraggi alle strutture servite e schemi di ancoraggi ammessi;
- 3) disegni e schemi di realizzazione delle opere speciali previste nella relazione di calcolo (partenze particolari, passi carrai, piazzole di carico, mensole, etc).

Ary

R



b: basette

r: rulli

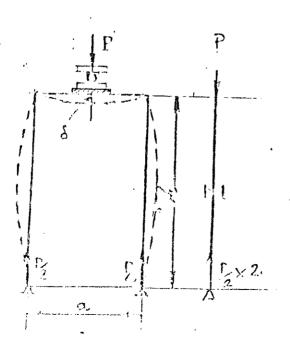
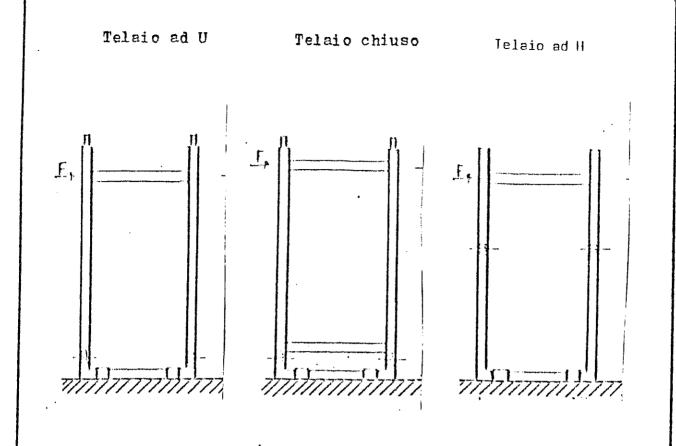


Fig. 1 - Prova di collasso del telaio di stilata

(r



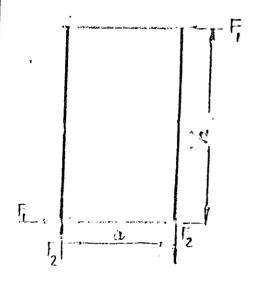
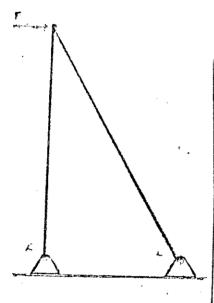


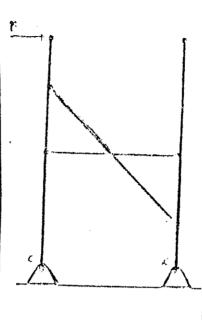
Fig. 2 - Frova di rigidezza di schema funzionale di stilata

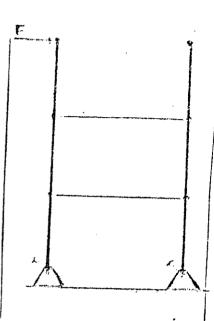
Diagonale

Diagonale e corrente

Telaio







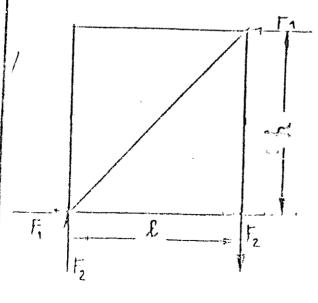


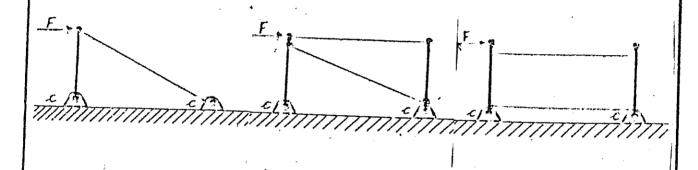
Fig. 3 - Frova di rigidezza di schema funzionale di facciata a com pressione

4

Diagonale

Diagonale e corrente

Telaio



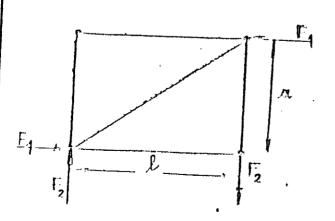


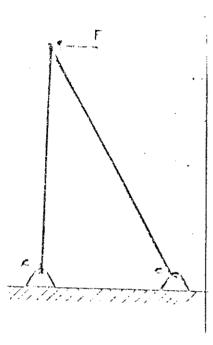
Fig. 4 Prova di rigidezza di schema funzionale in pianta (compressione)

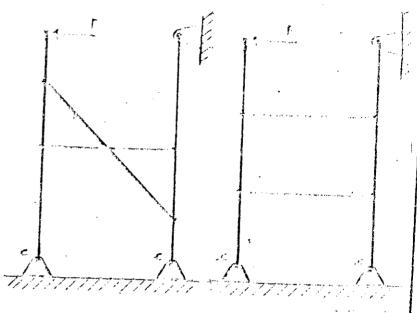
lx

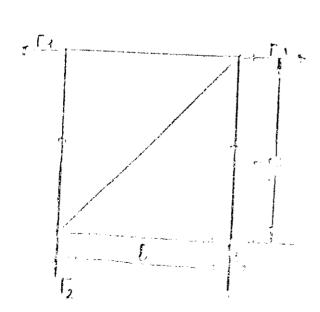
Diagonale

Diagonale e corrente

lolain







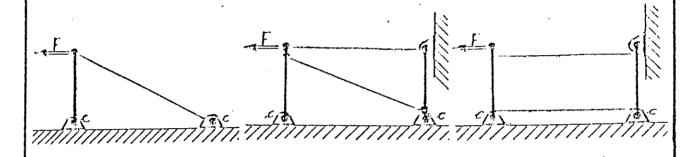
lig.5 - finom di rigidezzo di echemo funzionale di fonzielo o tro ziono

The same of the sa

Diagonale

Diagonale e corrente

Telaio



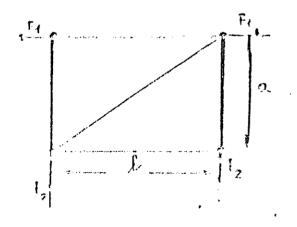


Fig. 6 Prova di rigidezza di schema funzionale in pianta (trazione)

GK.

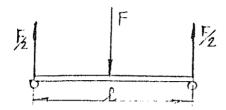


Fig. 7 - Prova sui correnti di parapetto

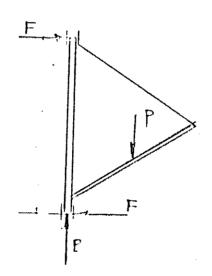


Fig. 8 - Prova sul parasassi prefabbricato

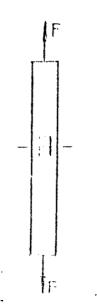
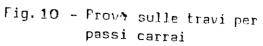
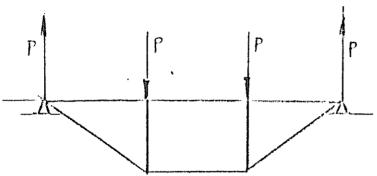


Fig. 9 - Prova di trazione del giunto assiale

P





Pig. 11 Prove sugli elementi di scala.



1/

Fig. 12 From di resistenza strutturole (por des pioni

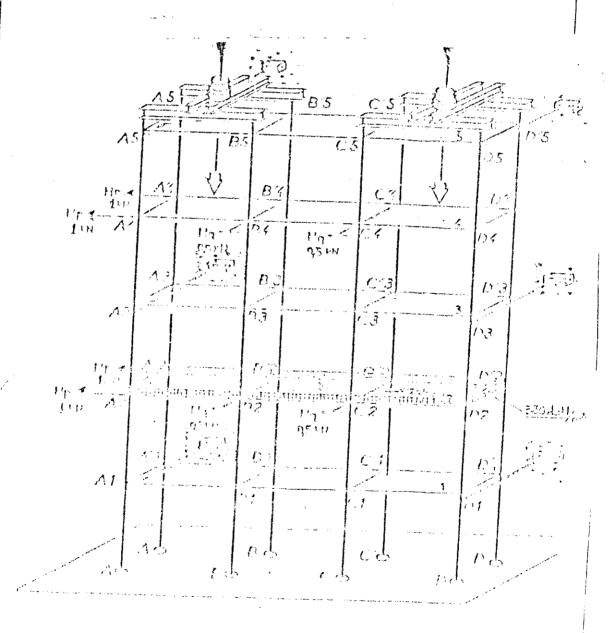


fig-13 - Fraga di collasso (Schema A)

U

B 5 13/3 13 D.5 HIP & All ST 124 OF N _B.3 |63 43 13 13 n_2 119 - - -95141 Di 47 De DO 15.5 13.5

fig. fit - from the efficient (setting P)

dif