

Matera, li 7/3/1967 Cantiere di Francavilla Fontana (BR)

SOLAIO:
INTERMEDIO

FORNACI VALDADIGE S. p. A.

UFFICIO TECNICO
STABILIMENTO DI VENUSIO - MATERA
TELEF. N. 22072

N.

POSIZIONE:

TRIEX 16/100

Ditta: Putignano Pietro NOCI

A

STRUTTURA
ADOSSATA

Altezza totale solaio 16+3 H = cm 19

Interasse b = cm 100

Altezza utile h = cm 17

Larghezza nervatura b₀ = cmq. 220

Peso proprio struttura g = kg/mq 220

Armatura metallica in A.M. 4400

LUCE

l = ml. 4,90

CONDIZIONI DI VINCOLO

Continuità

CARICHI
SUL SOLAIO

Accidentale kg/mq 250

Permanente » 100

*Il presente calcolo è stato
eseguito in relazione ai dati
di sovraccarico e condizione
di vincolo precisati con Comm.
n. 1100
del 7/3/1967*

ARMATURA
METALLICA

in mezzeria 2 Ø 5 + 3 Ø 6 + 2 Ø 10 Ff = cmq. 2,81

sagomata Ff = cmq.

all'incastro Ff = cmq.

CALCOLO DI VERIFICA A FLESSIONE E TAGLIO

a) Flessione

$$M = 1/14 \times 570 \times 4,90^2 \times 100 = \text{Kgc.} 98.000$$

$$x = \frac{m F_f}{b} \left\{ -1 + \sqrt{1 + \frac{2 b h}{m F_f}} \right\} = \text{cm.} 2,82$$

$$y = h - \frac{x}{3} = \text{cm.} 16,06$$

$$\sigma_c = \frac{2 M}{y b x} = \text{kg/cmq.} 43,30$$

$$\sigma_f = \frac{M}{y F_f} = \text{kg/cmq.} 2180$$

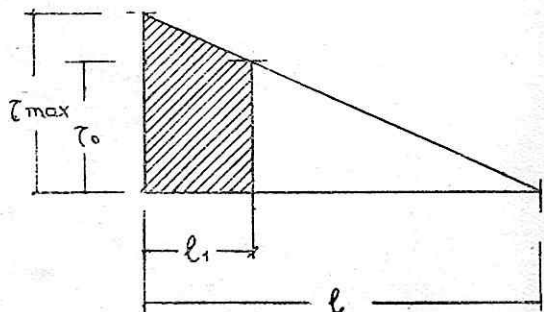
b) Taglio

$$V =$$

$$\tau_{\max} = \frac{V}{y b_0} = \text{kg/cmq.}$$

$$T \text{ da ass.} = \frac{\tau_{\max} + \tau_0}{2} b_0 l_1 = \text{kg.}$$

$$T \text{ ass.} = F_p \sqrt{2} \sigma_f = \text{kg.}$$



VISTO 20 MAR 1967

C. AL. A. UFFICIO TECNICO
MATERA - Massarelli, 50 - tel. 21.327

Note

ing. Paolo Putignano

SOLAIO:

FORNACI VALDADIGE S. p. A.

UFFICIO TECNICO
STABILIMENTO DI VENUSIO - MATERA
TELEF. N. 22072

Ditta :

N.

POSIZIONE:

B

Altezza totale solaio H = cm

Interasse b = cm

Altezza utile h = cm

Larghezza nervatura $b_n = \text{cmq}$

Peso proprio struttura COME g = kg/mq

Armatura metallica in POSIZIONE A

LUCE

1 = ml. 4.30

CONDIZIONI DI VINCOLO

Accidentale kg/mq

Permanente »

COME POSIZIONE A

*Il presente calcolo è stato
eseguito in relazione ai dati
di sovraccarico e condizione
di vincolo precisati con Comm.
n.
del*

in mezzeria $4 \text{ } \emptyset 5 + 1 \text{ } \emptyset 7 + 2 \text{ } \emptyset 8$ Ff = cmq 2,19

sagomata Ff = cmq

all' incastro $F_f = cmg$

CALCOLO DI VERIFICA A FLESSIONE E TAGLIO

a) ₂Flessione

$$M = 1/14 \times 570 \times 4,30 \times 100 = \text{Kgcm. } 75.000$$

$$x = \frac{m F_f}{b} \left\{ -1 + \sqrt{1 + \frac{2 b h}{m F_f}} \right\} = \text{cm. } 2,52$$

$$y = h - \frac{x}{3} = \text{cm. } 16,14$$

$$g_c = \frac{2M}{vbx} = \text{kg/cmq. } 36,80$$

$$g_f = \frac{M}{v F_f} = \text{kg/cm}^2. \quad 2120$$

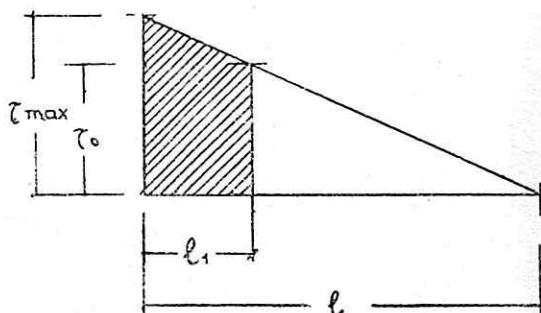
b) Taglio

$$y \equiv$$

$$\tau_{\max} = \frac{V}{v_{b_0}} = \text{kg/cmq.} \dots\dots\dots$$

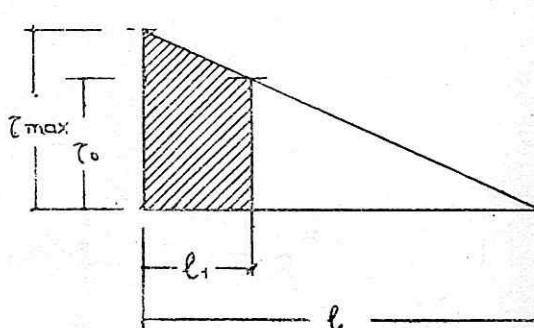
$$T_{da\ ass.} = \frac{\tau_{max} + \tau_o}{2} \cdot b_o \cdot l_1 = kg.$$

$$T_{ass.} = F_p \sqrt{2} \text{ gf} = \text{kg.}$$



Note

....., li

SOLAIO:		FORNACI VALDADIGE S. p. A. UFFICIO TECNICO STABILIMENTO DI VENUSIO - MATERA TELEF. N. 22072 Ditta :		N. POSIZIONE: C	
STRUTTURA ADOTTATA	Altezza totale solaio..... H = cm			L U C E	
	Interasse..... b = cm			l = ml. 5,50	
	Altezza utile h = cm			CONDIZIONI DI VINCOLO	
	Larghezza nervatura..... b _o = cmq				
	Peso proprio struttura COME g = kg/mq				
	Armatura metallica in POSIZIONE A				
CARICHI SUL SOLAIO	Accidentale..... kg/mq			Il presente calcolo è stato eseguito in relazione ai dati di sovraccarico e condizione di vincolo precisati con Comm. n. del	
	Permanente..... »				
	COME POSIZIONE A				
ARMATURA METALLICA	in mezzeria..... 2 Ø 6 + 2 Ø 8 + 2 Ø 10 + 1 Ø 12..... Ff = cmq 4,28				
	sagomata..... Ff = cmq				
	all'incastro..... Ff = cmq				
CALCOLO DI VERIFICA A FLESSIONE E TAGLIO	a) Flessione				
	$M = 1/14 \times 570 \times 5,50^2 \times 100 = \text{Kgcm. } 144.000$				
$x = \frac{m Ff}{b} \left\{ -1 + \sqrt{1 + \frac{2 b h}{m Ff}} \right\} = \text{cm. } 3,43$					
$y = h - \frac{x}{3} = \text{cm. } 15,86$					
$\sigma_c = \frac{2 M}{y b x} = \text{kg/cmq. } 53,00$					
$\sigma_f = \frac{M}{y F f} = \text{kg/cmq. } 2120$					
b) Taglio					
$V =$					
$\tau_{\max} = \frac{V}{y b_o} = \text{kg/cmq. }$					
$T \text{ da ass.} = \frac{\tau_{\max} + \tau_o}{2} b_o l_1 = \text{kg. }$					
$T \text{ ass.} = F p \sqrt{2} \sigma_f = \text{kg. }$					
					
Note					