

$$L = 2 \text{ m}, q = 20 \text{ kN/m}, P = 20 \text{ kN}$$
$$\sigma_{\text{AMM}} = 240 \text{ MPa}, E = 210 \text{ GPa}$$
$$\Delta T = +20 \text{ }^\circ\text{C}, \alpha = 10^{-5} \text{ }^\circ\text{C}^{-1}$$

Si consideri la travatura iperstatica di figura.

1. Utilizzando il metodo delle forze risolvere la travatura in presenza dei soli carichi q e P . Disegnare i diagrammi delle caratteristiche di sollecitazione (N , T , M).
2. Dimensionare la travatura con profilati IPE.
3. Calcolare lo spostamento orizzontale in D .
4. Risolvere nuovamente la travatura considerando anche un riscaldamento uniforme della biella CE : disegnare i nuovi diagrammi delle caratteristiche di sollecitazione (N , T , M) comprensivi sia di q e P che di ΔT .

SCHEMA DI SOLUZIONE

Eq. in della Statica

$$H = 8qL + q \frac{L}{2} = \frac{5}{2} qL$$

$$V_K = \frac{5}{8} qL$$

Essenzialmente la struttura è isostatica

Eq. in della scossessione in C (equilibrio alle rotazioni attorno a C delle forze agenti su AC):

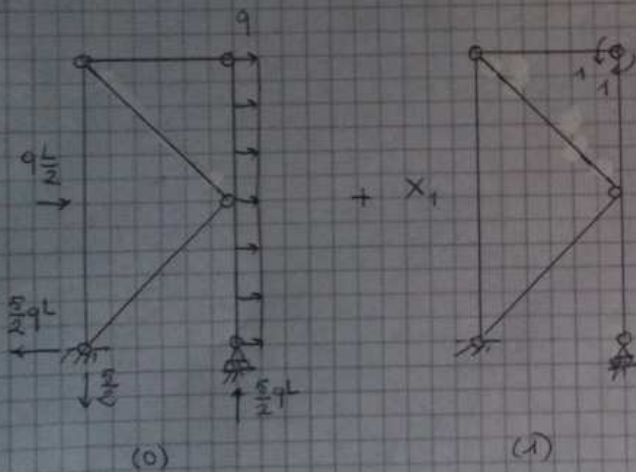
$$N_1 \frac{\sqrt{2}}{2} 2L - \frac{5}{2} qL 2L + q \frac{L}{2} L = 0$$

$$\rightarrow N_1 \frac{\sqrt{2}}{2} 2L = \left(\frac{5}{2} - \frac{1}{4} \right) qL = \frac{9}{4} qL$$

$$\rightarrow N_1 = \frac{9}{4} \frac{1}{\sqrt{2}} qL$$

Non è possibile determinare N_2 solo con ulteriori relazioni (di equilibrio o di scossessione) - Perciò la struttura è essenzialmente 1 volta iperstatica

Incognita iperstatica $X_1 = M_D$



Diagrammi parziali e totali della pignua ripartita.

$$EI \chi_{10} = \int_0^L \frac{qx}{2} \left(1 - \frac{x}{L}\right) dx = \frac{q}{2} \int_0^L \left(x - \frac{x^2}{L}\right) dx = \frac{q}{2} \left[\frac{L^2}{2} - \frac{L^3}{3L} \right] = \frac{qL^3}{24}$$

Si punta fine in caso trascritto le def. annull.

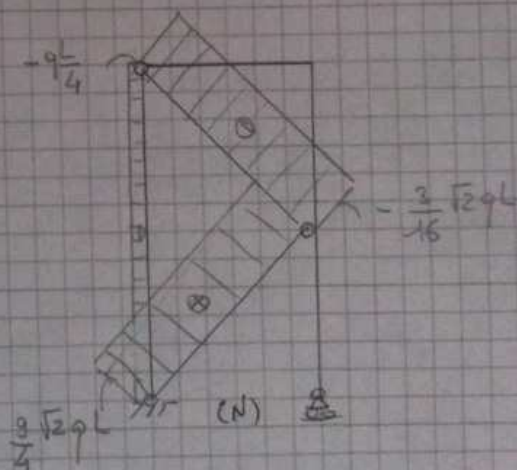
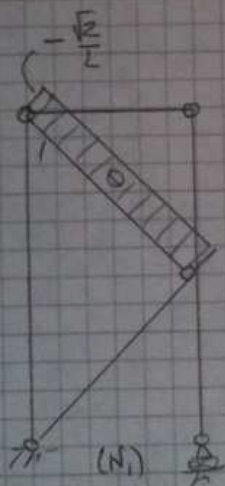
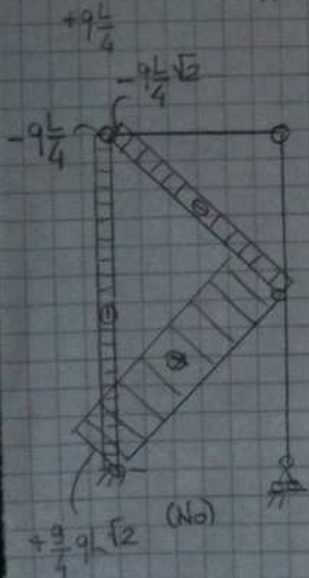
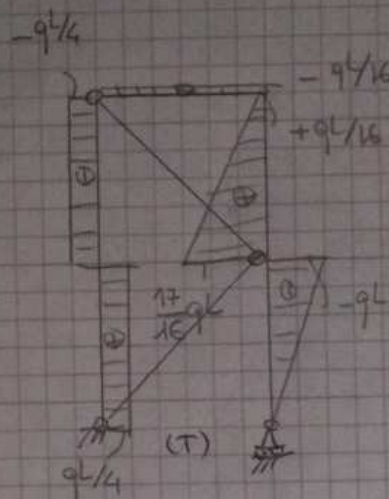
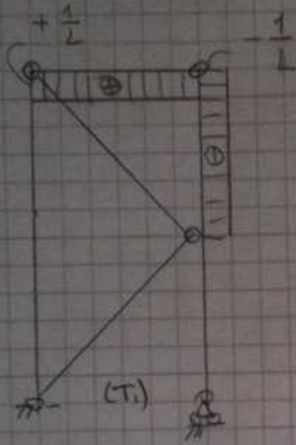
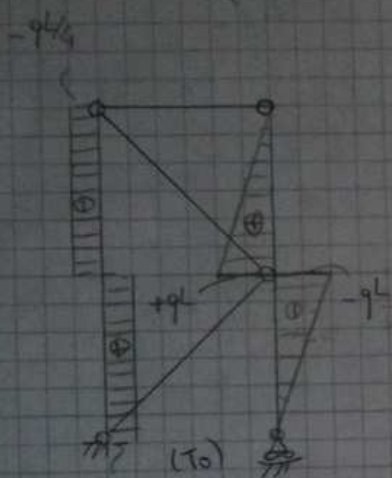
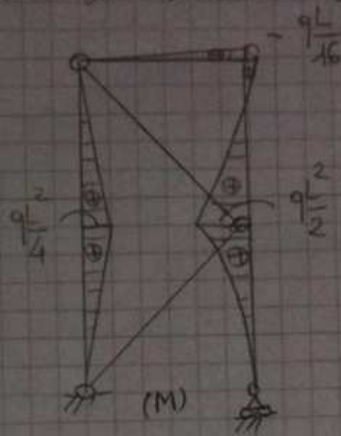
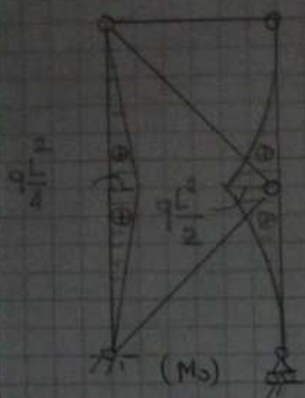
$$EI \chi_{11} = 2 \cdot \frac{1}{3} L$$

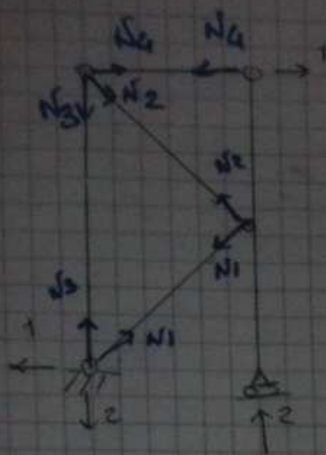
$$X_1 = - \frac{\chi_{10}}{\chi_{11}} = - \frac{\frac{qL^3}{24}}{\frac{2}{3} L} = - \frac{qL^2}{16}$$

$$W_1 \geq \frac{qL^2/2}{62000} = \frac{20 \cdot 4/8 \cdot 10^3}{240 \cdot 10^3} \text{ m}^3 = \frac{4}{24} \frac{10^3}{10^3} \text{ m}^3 = \frac{10^3}{6} \text{ m}^3 = 167 \text{ m}^3 \text{ IPE 200}$$

$I_x = 1923 \text{ cm}^4$
 $A = 28.48 \text{ cm}^2$

Diagramy w skali 1:2





Con il metodo dell'equilibio si usano
si vedano da

$$N_1 = \sqrt{2}$$

$$N_2 = -\sqrt{2}$$

$$N_3 = 1$$

$$N_4 = 1$$

e che la struttura è soggetta solo a sforzo normale.
Se si tracciano le def. ampie, si trova che lo spostamento
out-of-plane in D è nullo. In alternativa:

$$\eta_D = \frac{1}{EA} \left[2L \left(-\frac{qL}{4} \right) \cdot 1 + L\sqrt{2} \left(\frac{3}{4} \sqrt{2} qL \right) \sqrt{2} + L\sqrt{2} \left(-\frac{3}{16} \sqrt{2} qL \right) (-\sqrt{2}) \right]$$

$$= \frac{qL^2}{EA} \left[-\frac{1}{2} + \frac{\sqrt{2}}{2} + \frac{3}{8} \sqrt{2} \right] = \frac{qL^2}{2EA} \left(\frac{7\sqrt{2}-1}{4} \right)$$

Riscaldamento delle travi:

$$\eta_{10} + \eta_{11} + \eta_{11} X_1 = 0$$

η_{10}, η_{11} vedi a pag. 1

$$\eta_{11} = \sqrt{2} \alpha \Delta T \left(\frac{-\sqrt{2}}{L} \right) = -2 \alpha \Delta T$$

$$\rightarrow X_1 = -\frac{qL^2}{16} + \frac{2 \alpha \Delta T 3EI}{2L} = -\frac{qL^2}{16} + \frac{3EI \alpha \Delta T}{L}$$

$$= \left(-5 + \frac{3 \cdot 21 \cdot 10^5 \cdot 1943 \cdot 10^{-5}}{2} \right) \text{ kNm}$$

$$= \left(-5 + 3 \cdot 21 \cdot 1943 \cdot 10^{-5} \right) \text{ kNm} =$$

$$= \left(-5 + 1,22 \right) \text{ kNm} = -3,78 \text{ kNm}$$