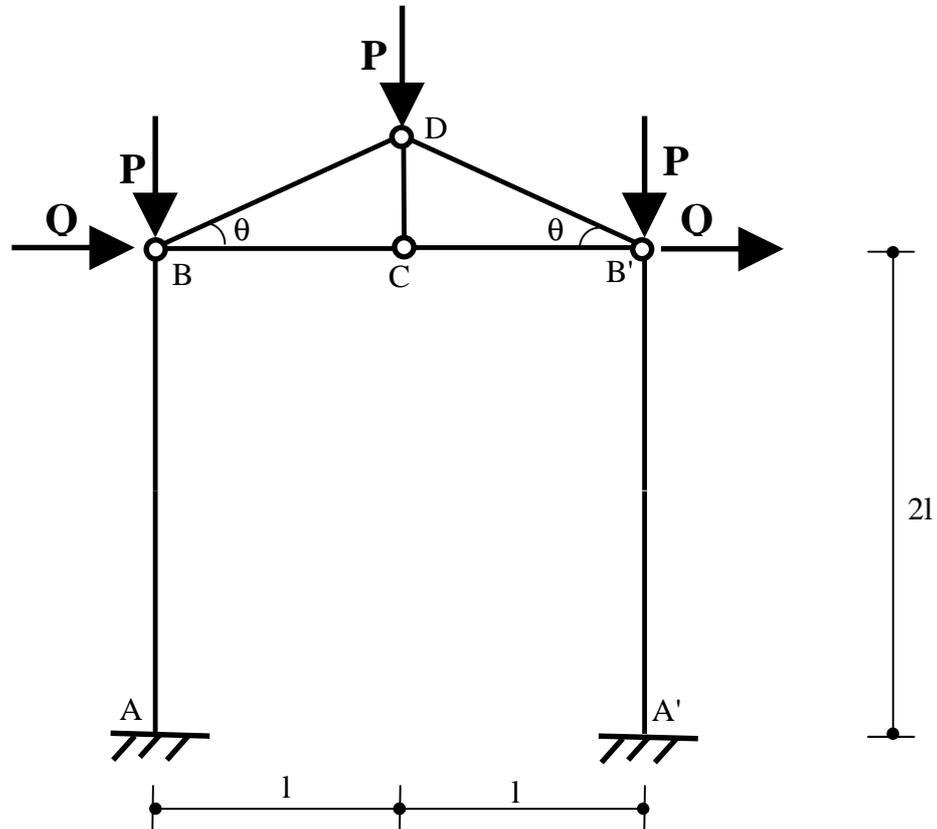


CORSO DI LAUREA IN INGEGNERIA MECCANICA
UNIVERSITÀ DEGLI STUDI DI FERRARA
PROVA SCRITTA DI STATICA
FERRARA, 10/03/2010



$$l = 1 \text{ m}, \theta = \pi/6, P = 20 \text{ kN}, Q = 10 \text{ kN}$$

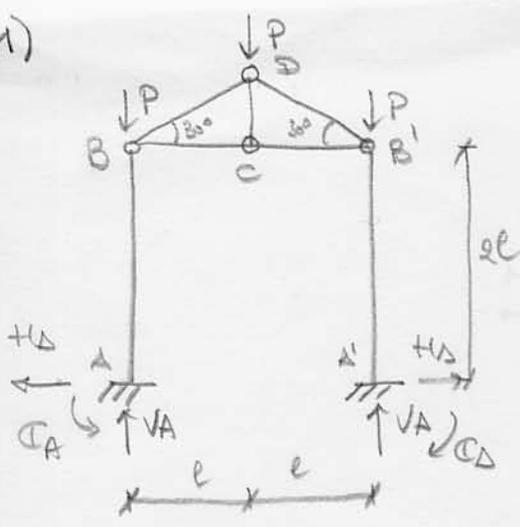
$$E = 200 \text{ GPa}, \sigma_{amm} = 160 \text{ MPa}$$

$$\alpha = 10^{-5} \text{ } ^\circ\text{C}^{-1}, \Delta T = 10 \text{ } ^\circ\text{C}$$

La travatura iperstatica di figura è realizzata con profilati IPE .

1. Utilizzando il metodo delle forze risolvere la travatura in presenza dei soli carichi verticali P e disegnare i diagrammi delle caratteristiche della sollecitazione (N, T, M).
2. Dimensionare la struttura.
3. Calcolare lo spostamento orizzontale del nodo B in presenza dei soli carichi orizzontali Q. (Sugg. Questo quesito richiede, preliminarmente al calcolo dello spostamento, di calcolare (N, T, M) in presenza dei soli carichi orizzontali Q. Per calcolare (N, T, M) non è necessario risolvere nuovamente la travatura, è sufficiente utilizzare la proprietà di antisimmetria del carico orizzontale).
4. Risolvere nuovamente la travatura considerando anche un riscaldamento uniforme delle bielle BC e B'C pari a $\Delta T = +10^\circ\text{C}$ e disegnare i diagrammi delle caratteristiche della sollecitazione (N, T, M) comprensivi sia di P che di ΔT .

1)



Eq.m cardinali:

$$\begin{aligned} (\rightarrow) \quad H_A - H_{A'} &= 0 \\ (\uparrow) \quad 2V_A &= 3P \rightarrow V_A = \frac{3}{2}P \\ (CM) \quad V_{AL} - V_{AR} + P_L - P_R + C_A - C_{A'} &= 0 \end{aligned}$$

Esternamente la trussatura è 2 volte staticamente indeterminata.

Internamente la trussatura è 1 volta labile.

Complessivamente la trussatura è 1 volta iperstatica. Eq.me ausiliarie:

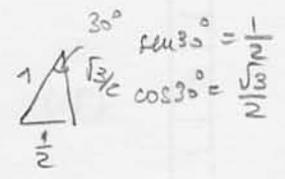
$$(B)_{AB} \quad H_A 2l = C_A$$

Studio della reticolare BCB'D con il metodo dell'equilibrio ai nodi:

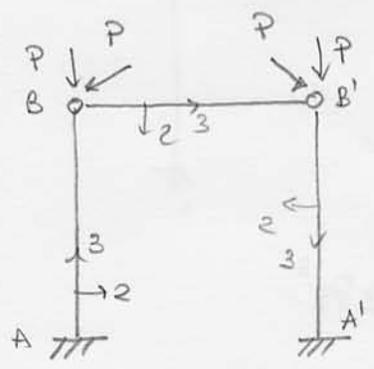
$$\begin{aligned} \uparrow N_{CD} \quad \left(\uparrow \right) \quad N_{CD} &= 0 \quad (\text{asta CD sciolta}) \\ \left(\rightarrow \right) \quad N_{BC} - N_{BC} &= 0 \end{aligned}$$



$$\begin{aligned} \left(\uparrow \right) \quad \left\{ \begin{aligned} 2N_{BD} \frac{1}{2} &= -P \\ N_{BD} \frac{\sqrt{3}}{2} - N_{BD} \frac{\sqrt{3}}{2} &= 0 \end{aligned} \right. \end{aligned}$$



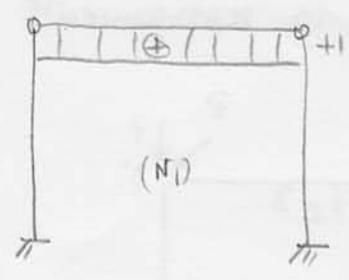
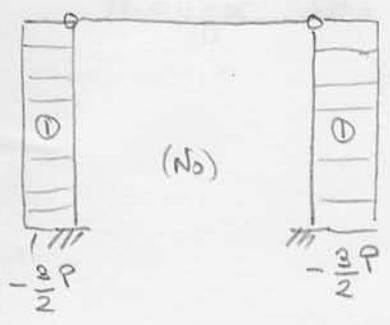
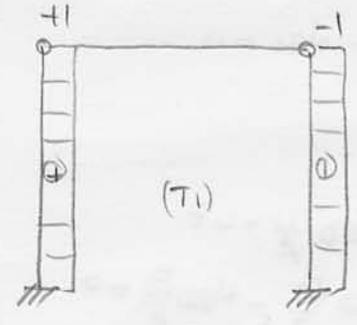
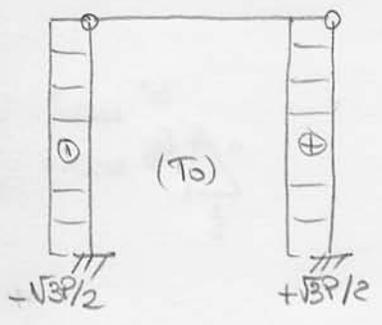
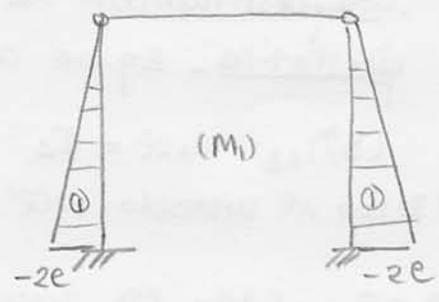
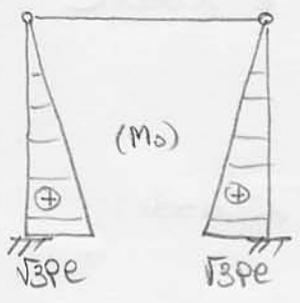
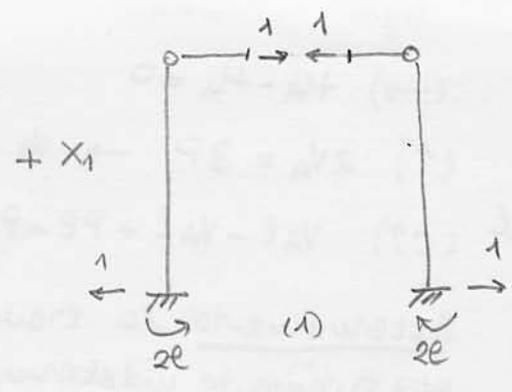
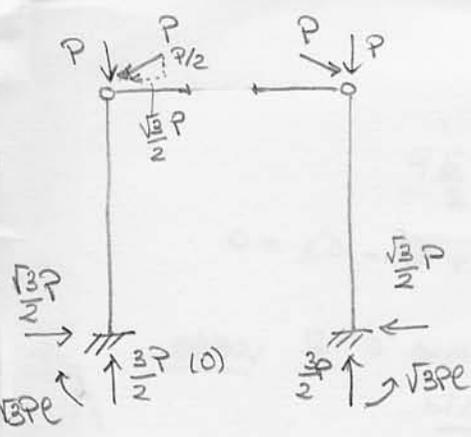
La struttura nodale è pertanto staticamente equivalente alla seguente travatura:



che è 1 volta staticamente indeterminata. Incognita iperstatica: $X_1 = N_{BB'}$.

Eq.me di Müller-Breslau:

$$\eta_{10} + \eta_{11} X_1 = 0 \quad (\Delta W_{BB'} = 0)$$

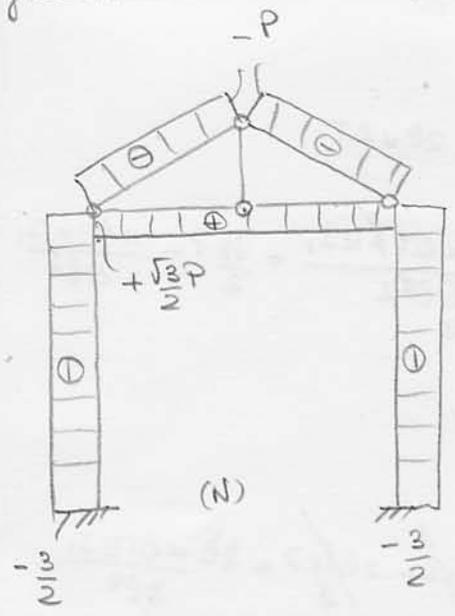


$$EI \Delta_{10} = 2 \cdot \frac{1}{3} \cdot 2e (\sqrt{3}Pe) (-2e) = -\frac{8}{3} \sqrt{3} Pe^3$$

$$EI \Delta_{11} = 2 \cdot \frac{1}{3} \cdot 2e (-2e)^2 = \frac{16}{3} e^3$$

$$X_1 = -\frac{\Delta_{10}}{\Delta_{11}} = +\frac{\sqrt{3} Pe^3}{\frac{16}{3} e^3} = \frac{\sqrt{3} P}{2}$$

Diagrammi delle c.s. nella struttura iperstatica usata: $M=0$
 $T=0$
 solo sforzo normale



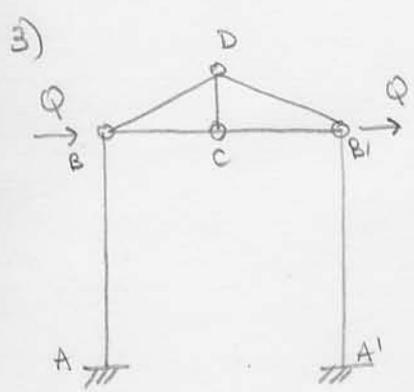
2) Dimensionamento:

$$\sigma = \frac{3P}{2A} \leq \sigma_{amm} \Rightarrow A \geq \frac{3P}{2\sigma_{amm}} = \frac{3 \cdot 10^7}{2 \cdot 160 \cdot 10^6} = \frac{3}{16} \cdot 10^{-3} \text{ m}^2$$

$$= \frac{30}{16} \text{ cm}^2 \approx 2 \text{ cm}^2$$

IPE 80 $A = 7,64 \text{ cm}^2$
 $I_1 = 80,14 \text{ cm}^4$

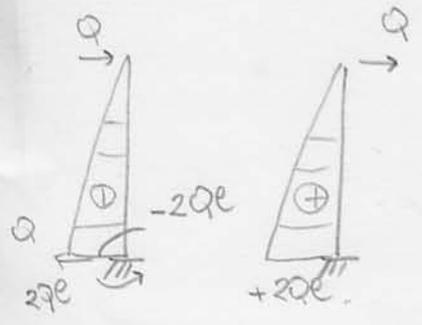
Studio della reticolare:



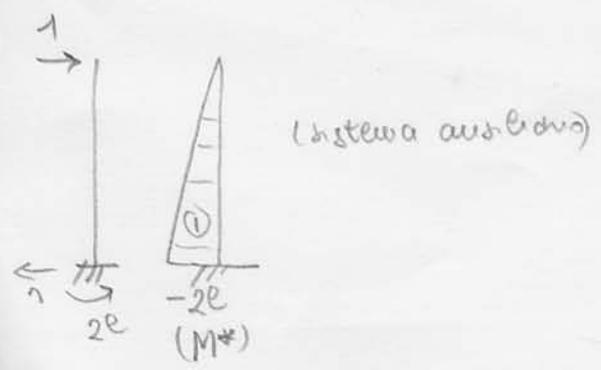
$$\begin{matrix} \uparrow N_{CD} \\ \rightarrow N_{BC} \\ \leftarrow N_{BC} \end{matrix} \left\{ \begin{array}{l} (\uparrow) N_{CD} = 0 \\ (\leftarrow) N_{BC} = 0 \end{array} \right. \quad (\text{antisimmetrico})$$

$$\begin{matrix} N_{BD} \\ \rightarrow N_{BD} \\ \leftarrow N_{BD} \end{matrix} \quad (\leftarrow) 2N_{BD} \frac{\sqrt{2}}{2} = 0 \quad (\text{antisimmetrico})$$

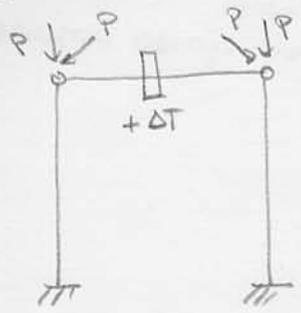
Pertanto la struttura è staticamente equivalente a due mensole (AB e A'B') caricate alle estremità (vedi figura a sinistra).



$$1. v_B = \frac{1}{3EI_1} (-2Qe)(-2e) 2e = \frac{8}{3} \frac{Qe^3}{EI_1}$$



4) Carico termico.

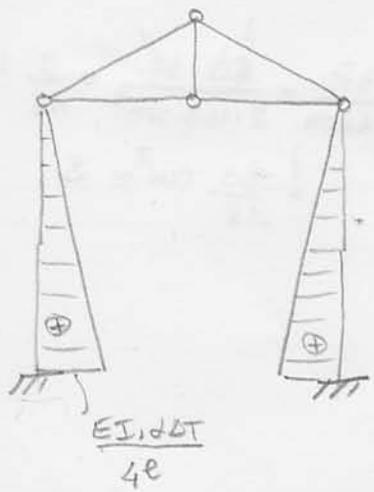


$$M_{1E} + M_{1O} + M_{11} X_1 = 0$$

$$M_{1E} = \int_B^{B'} N_1 \alpha \Delta T = 2P \cdot 1 \cdot \alpha \Delta T = 2P \alpha \Delta T$$

$$X_1 = - \frac{M_{1O}}{M_{11}} - \frac{M_{1E}}{M_{11}} = \frac{\sqrt{3}P}{2} - \frac{2\alpha\Delta T \sqrt{3}EI_1}{8PE^2} = \frac{\sqrt{3}P}{2} - \frac{\alpha\Delta TEI_1}{8PE^2}$$

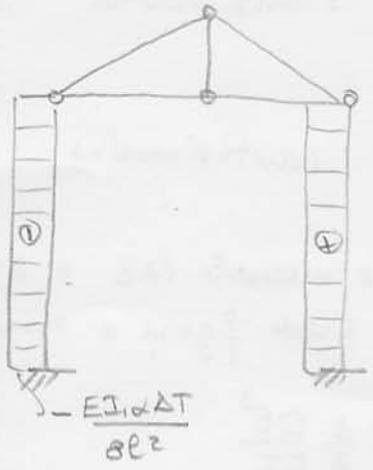
Diagrammi delle c.s. compresse da di P che di ΔT:



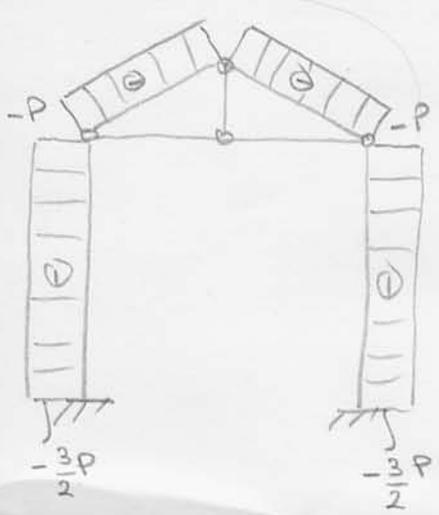
(M)
(KNm)

$$M_A = \sqrt{3}PE - 2P \frac{\sqrt{3}P}{2} + \frac{2 \alpha \Delta T \sqrt{3}EI_1}{8PE^2}$$

$$= \frac{EI_1 \alpha \Delta T}{4e}$$



(N)
(kN)



(Q)
(kN)