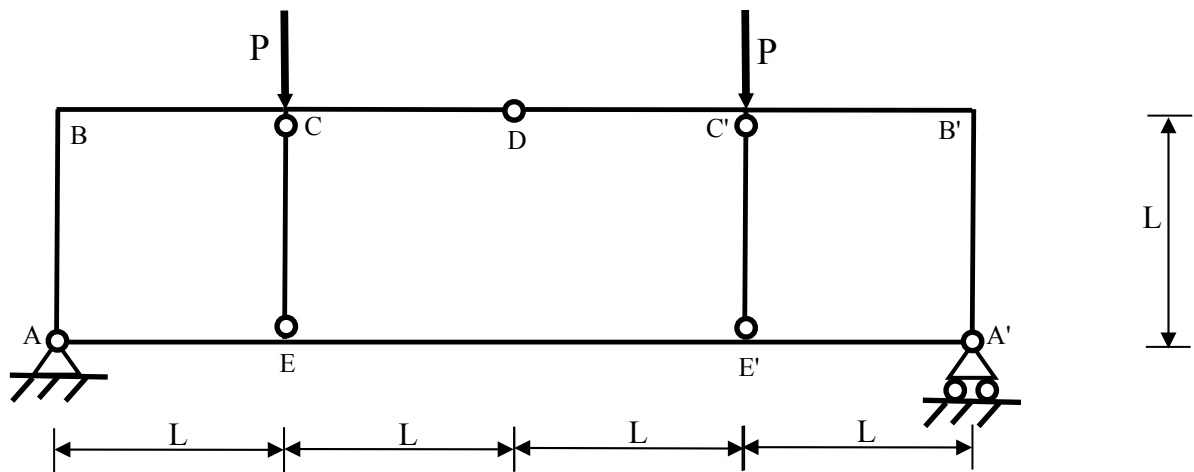


CORSO DI LAUREA IN INGEGNERIA MECCANICA
 UNIVERSITÀ DEGLI STUDI DI FERRARA
PROVA SCRITTA DI STATICA
 FERRARA, 10/09/2013

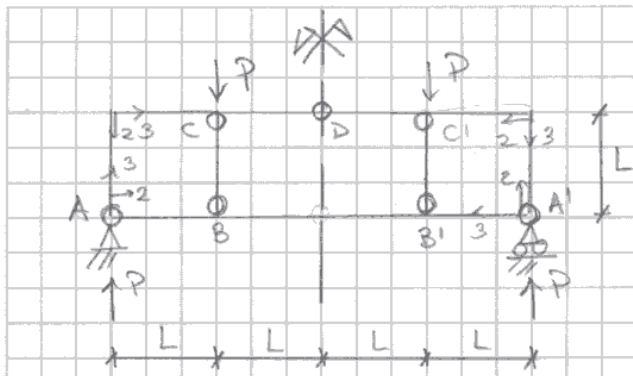


$$L = 1 \text{ m}, P = 50 \text{ kN}$$

$$\sigma_{\text{AMM}} = 240 \text{ MPa}, E = 210 \text{ GPa},$$

$$\alpha = 10^{-5} \text{ } ^\circ\text{C}^{-1}, \Delta T = 20 \text{ } ^\circ\text{C}$$

1. Utilizzando il metodo delle forze risolvere la travatura iperstatica di figura in presenza dei soli carichi P e disegnarne i diagrammi delle caratteristiche di sollecitazione (N , T , M).
2. Dimensionare la travatura con profilati IPE.
3. Calcolare lo spostamento verticale in D .
4. Risolvere nuovamente la travatura considerando anche un riscaldamento uniforme ΔT delle bielle CE e $C'E'$ e disegnarne i diagrammi delle caratteristiche di sollecitazione (N , T , M) comprensivi sia di P che di ΔT .

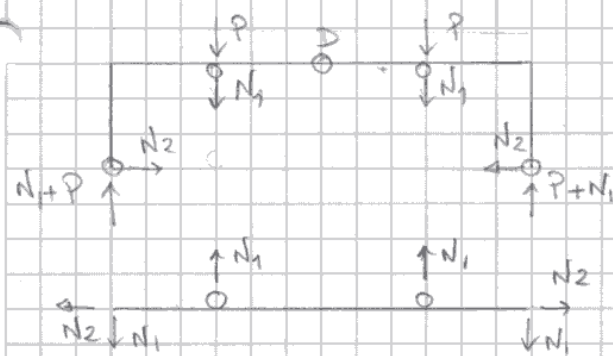


Utilizzando la simmetria del carico e tenendo conto delle azioni interne, è possibile ricondursi allo studio delle due parti diseguate.

Eq.me della scomposizione in D:

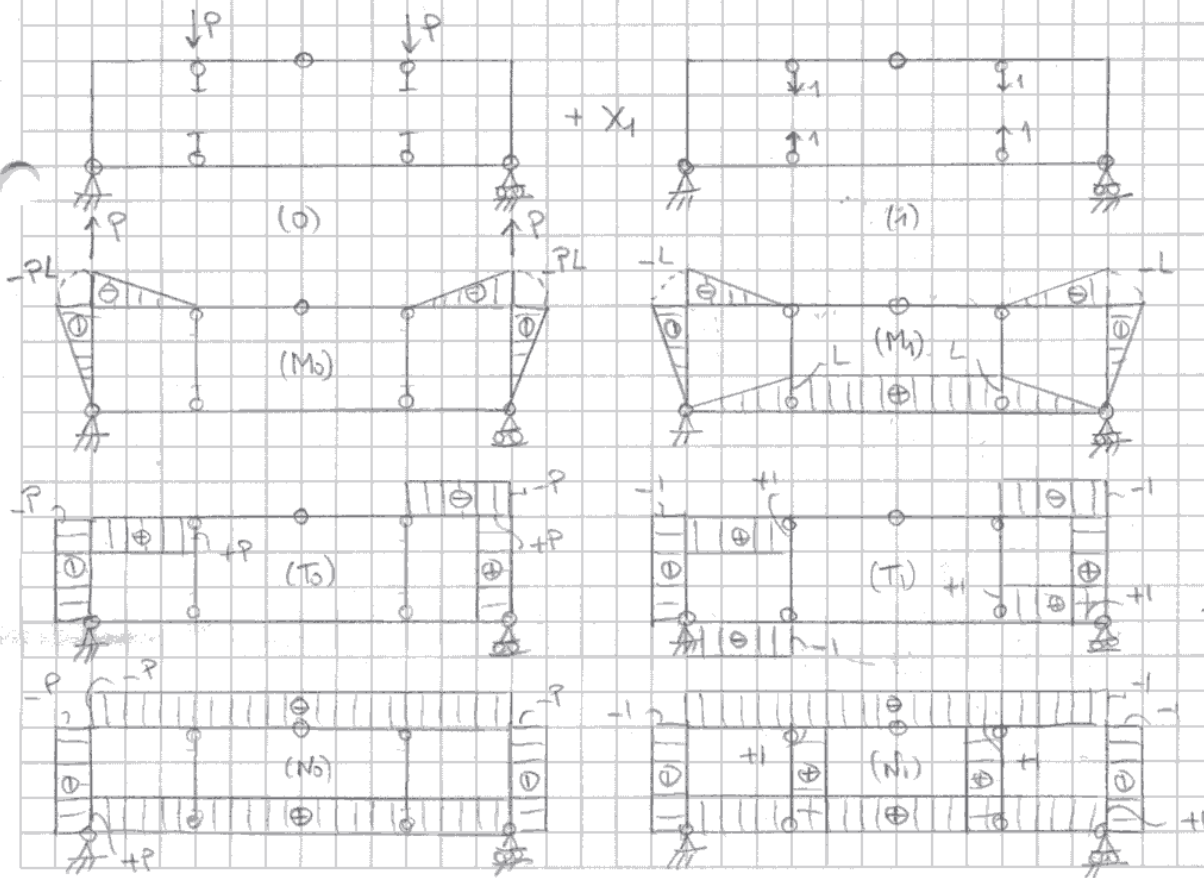
$$(P+N_1) \frac{2}{L} - (P+N_1) \frac{1}{L} - N_2 \frac{1}{L} = 0$$

$$\rightarrow N_2 = P + N_1$$



La struttura è una volta iperstatica.

$$X_1 = N_1$$

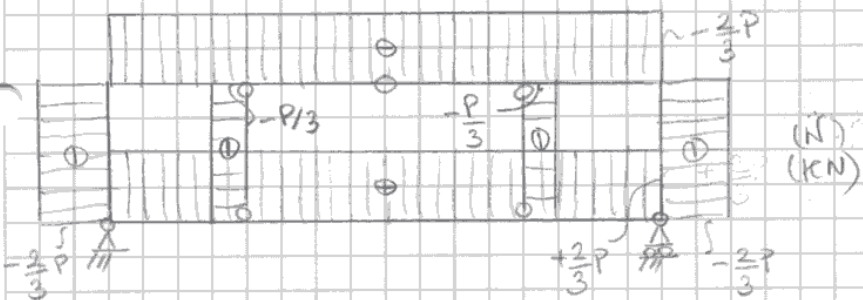
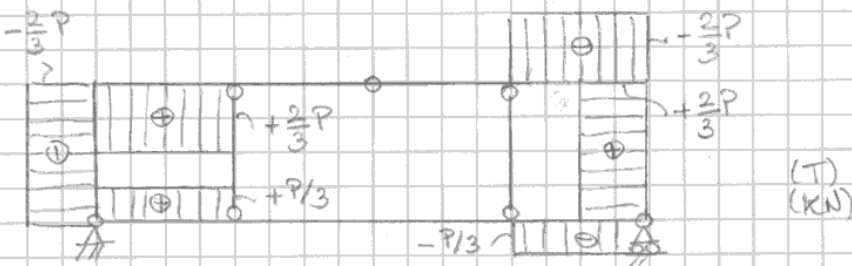
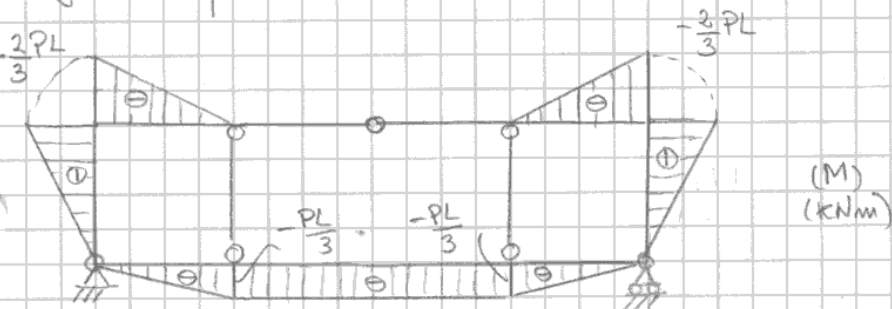


$$EI_1 \eta_{10} = 4 PL \frac{L}{3} = \frac{4}{3} PL^3$$

$$\rightarrow X_1 = -\frac{\eta_{10}}{\eta_{11}} = -\frac{P}{3} = -16.7 \text{ kN}$$

$$EI_1 \eta_{11} = 8 L^2 \frac{L}{3} + 8 L^2 L = 4 L^3$$

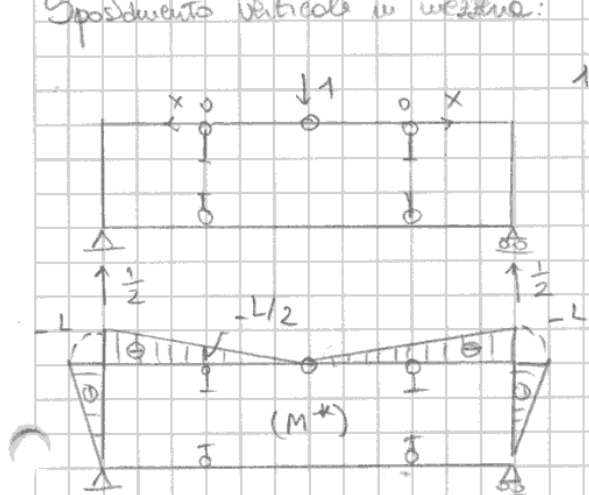
Diagrammi quotati:



Dimensionamento: $W_1 \geq \frac{2}{3} \frac{PL}{\sigma_{adm}} = \frac{2}{3} \frac{50 \cdot 10^3}{240 \cdot 10^8} = 1,38 \cdot 10^{-4} \text{ m} = 138 \text{ cm}^3$

IPE 180 $\left\{ \begin{array}{l} W_1 = 146,3 \text{ cm}^3 \\ I_1 = 1317 \text{ cm}^4 \\ A = 23,8 \text{ cm}^2 \end{array} \right.$

Spostamento verticale in wessima:



$$\begin{aligned}
 1. \delta_D &= \frac{1}{EI_1} \left\{ \frac{2}{3} L \frac{2}{3} PL + 2 \int_0^L \left(-\frac{2}{3} Px \right) \left(-\frac{L}{2} - \frac{x}{2} \right) dx \right\} \\
 &= \frac{1}{EI_1} \left\{ \frac{4}{9} PL^3 + \frac{2P}{3} \int_0^L (Lx + x^2) dx \right\} \\
 &= \frac{1}{EI_1} \left\{ \frac{4}{9} PL^3 + \frac{2P}{3} \left[\frac{Lx}{2} + \frac{x^3}{3} \right]_0^L \right\} \\
 &= \frac{1}{EI_1} \left\{ \frac{4}{9} PL^3 + \frac{2P}{3} \left[\frac{L^2}{2} + \frac{L^3}{3} \right] \right\} \\
 &= \frac{PL^3}{3EI_1} \left[\frac{4}{3} + 1 + \frac{2}{3} \right] = \frac{10}{9} \frac{PL^3}{EI_1} \\
 &= \frac{10}{9} \frac{50 \cdot 10^3 \cdot 10^2}{210 \cdot 10^9 \cdot 1317 \cdot 10^{-8}} = 1,8 \text{ cm}
 \end{aligned}$$

Riscaldamento delle travi:

$$M_{1E} = 2 \alpha \Delta T L$$

$$\begin{aligned}
 X_1 &= -\frac{M_{10}}{M_{11}} - \frac{M_{1E}}{M_{11}} = -\frac{P}{3} - \frac{2\alpha \Delta T L}{4L^2 EI_1} \\
 &= \left(-16,7 - \frac{2 \cdot 10^{-5} \cdot 20 \cdot 210 \cdot 10^9 \cdot 1317 \cdot 10^{-8} \cdot 10^{-3}}{4} \right) \text{ kN} \\
 &= -16,7 - 0,3 \text{ kN}
 \end{aligned}$$

Il nuovo valore di X_1 , comprensivo del carico termico, non si discosta in modo significativo da quello calcolato al punto 1.