

$$l = 2 \text{ m}, h = 1 \text{ m}, q = 2 \text{ t/m}, C = ql^2,$$

$$E = 2.1 \cdot 10^6 \text{ kg/cm}^2, \alpha = 10^{-5} \text{ }^\circ\text{C}^{-1}, \Delta T = 20 \text{ }^\circ\text{C}$$

La travatura iperstatica di figura è realizzata con profilati IPE 270 ( $I_1 = 5790 \text{ cm}^4$ , area  $A = 45.9 \text{ cm}^2$ , altezza della sezione  $H = 270 \text{ mm}$ ).

1. Utilizzando il metodo delle forze risolvere la travatura in presenza dei carichi  $q$  e  $C$  e disegnare i diagrammi delle caratteristiche della sollecitazione ( $N$ ,  $T$ ,  $M$ ). È possibile trascurare le deformazioni assiali.
2. Calcolare la rotazione del nodo  $C$ .
3. Risolvere nuovamente la travatura considerando anche il carico termico nel tratto  $AB$  e disegnare i diagrammi delle caratteristiche della sollecitazione ( $N$ ,  $T$ ,  $M$ ).



Eqm. arbitrarie:

$$(A')_{AE} \quad H = \frac{q \cdot l}{2} = \frac{q \cdot \frac{l}{2}}{2} \rightarrow H_E = \frac{q \cdot l}{4}$$

$$(C')_{CE} \quad H_D \frac{l}{2} = 0 \rightarrow H_D = 0$$

$q = 2000 \text{ kg/m}$   
 $l = 2 \text{ m}$   
 $q \cdot l = 4000 \text{ kg}$   
 $q \cdot l^2 = 8000 \text{ kgm}$

Eq. in cardinali della Statica:

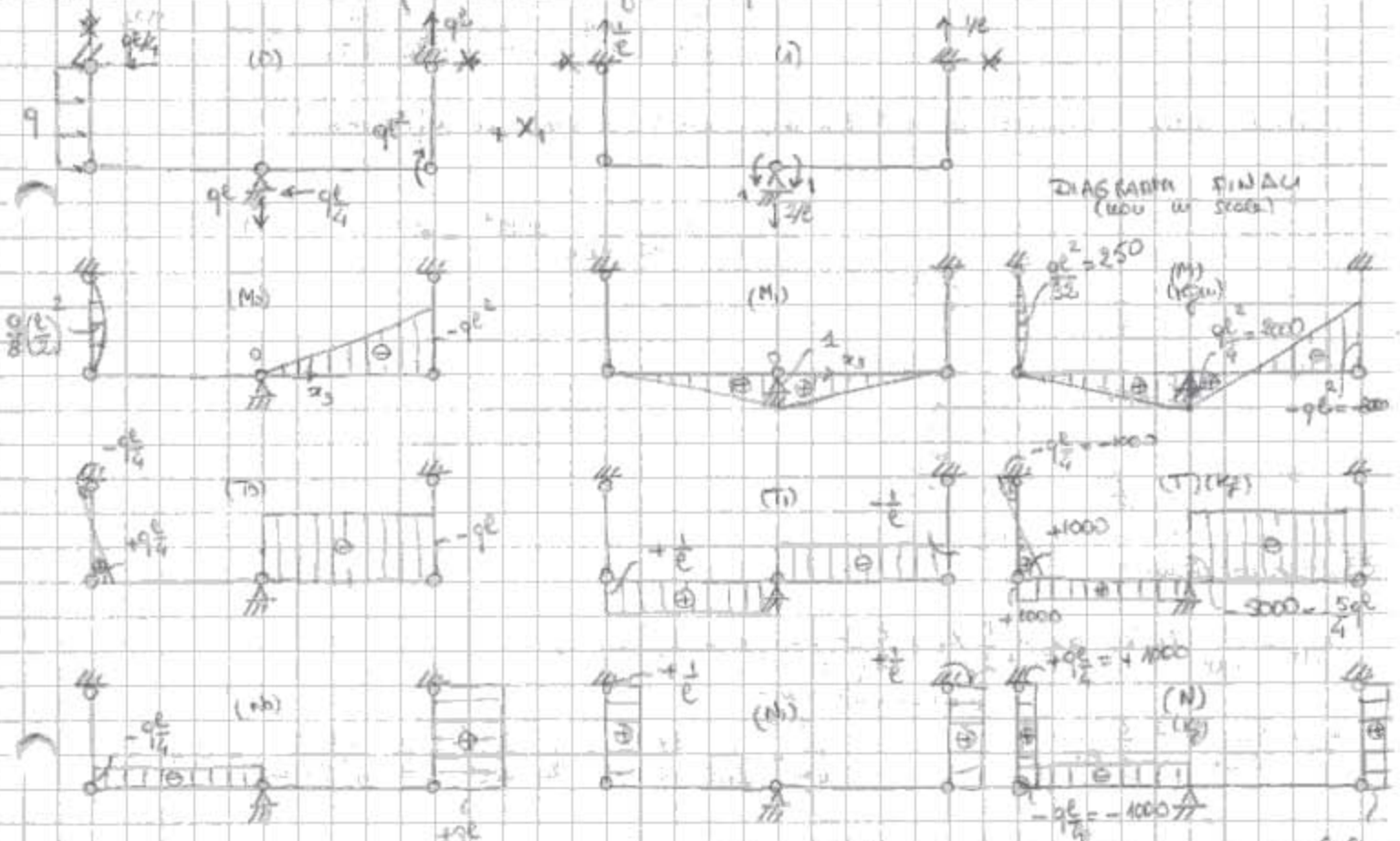
$$(\rightarrow) H_B = \frac{q \cdot l}{2} - \frac{q \cdot l}{4} = -\frac{q \cdot l}{4}$$

$$(\uparrow) -V_E + V_B + V_D = 0$$

$$(B') \quad V_B \cdot l - q \cdot l^2 - V_E \cdot l - \frac{q \cdot l^2}{2} + \frac{q \cdot l^2}{4} = 0$$

due eq. in 2  
tre incognite

La trave è una volta iperstatica. Il grado iperstatico:  $X_1 = M_B$ .



$$EI \cdot \theta_B = \int_0^l (-q \cdot x_3) \cdot \left(1 - \frac{x_3}{l}\right) dx_3 = -q \int_0^l \left(x_3 - \frac{x_3^2}{l}\right) dx_3 = -q \left[\frac{l^2}{2} - \frac{l^2}{3}\right] = -\frac{q \cdot l^3}{6}$$

$$EI \cdot \theta_B = 2 \cdot \frac{1}{3} \cdot l$$

$$X_1 = -\frac{q \cdot l^3}{6} = \frac{q \cdot l^3}{6 \cdot \frac{2}{3} \cdot l} = \frac{q \cdot l^2}{4} = 2000 \text{ kgm}$$

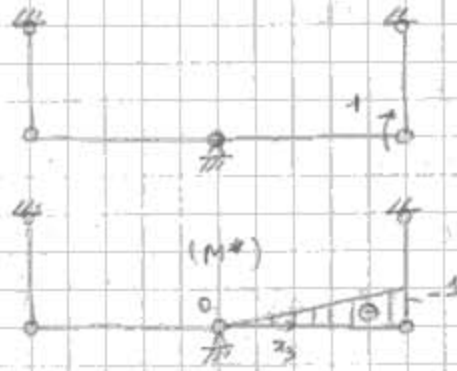
$$T_B = -q \cdot l - \frac{q \cdot l}{2} = -\frac{3}{2} q \cdot l = -5000 \text{ kg}$$

$\frac{q \cdot l}{4} + 5000$

B2) Rotazione in C-

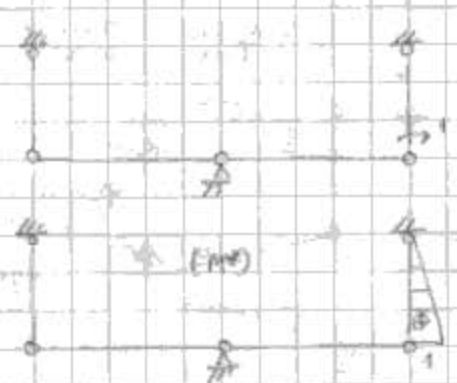
La rotazione è diversa nelle sezioni C- e C+

Calcolo della rotazione in C- (si assumono trapezoidale le def. assial):



$$\begin{aligned} \chi \cdot \varphi_{C-} &= \frac{1}{EI} \int_{BC} M M^* \\ &= \frac{1}{EI} \int_0^l \left( \frac{q l^2}{4} - \frac{5 q l x_3}{4} \right) \left( -\frac{x_3}{l} \right) dx_3 \\ &= \frac{q l}{4 EI} \int_0^l (5 q x_3^2 - l x_3) dx_3 \\ &= \frac{q}{4 EI} \left[ \frac{5}{3} q l^3 - \frac{l^3}{2} \right] = \frac{7}{24} \frac{q l^3}{EI} = 0,29^\circ \end{aligned}$$

Calcolo della rotazione in C+ (si assumono trapezoidale le def. assial):



$$\chi \cdot \varphi_{C+} = \frac{1}{EI} \int_{CB} M M^* = 0$$

B3) Corso termico

$$\varphi_{TT} = \int_{AB} M_x \chi_{tt} dx_3 = \frac{l}{2} \chi_{tt} = \frac{l}{2} \left( -\frac{\Delta T \alpha}{H} \right) = -\frac{\Delta T \alpha l}{H}$$

$$\varphi_M = \frac{3l}{3EI} + \chi \cdot \frac{k}{2} \frac{1}{EA} \frac{1}{l^2} \quad \frac{\varphi_M}{\varphi_{TT}} = \frac{1}{\Delta T \alpha} \frac{3EI}{2l} = \frac{3}{2} \frac{EI}{\Delta l^2} = \frac{3}{2} \frac{5780}{45.3 \cdot 200^2} = 0,47\%$$

$$\varphi_{th} = -\frac{3l}{6EI} \quad (\varphi_{th} \text{ si tiene trapezoidale})$$

$$\chi_1 = -\frac{\varphi_{TT}}{\varphi_M} - \frac{\varphi_{th}}{\varphi_M} = + \frac{\Delta T \alpha \frac{3EI}{2l}}{\frac{3EI}{2l}} + \frac{q l^2}{4} = \frac{10^{-5} \cdot 20 \cdot 3 \cdot 21 \cdot 10^5 \cdot 5780 \cdot 10^2}{2 \cdot 24} + 2000 \text{ kg/m} = 1351 + 2000 \text{ kg/m} = 3351 \text{ kg/m}$$

DIAGRAMMI FINALI DEL PUNTO B3 (MM in scala)

