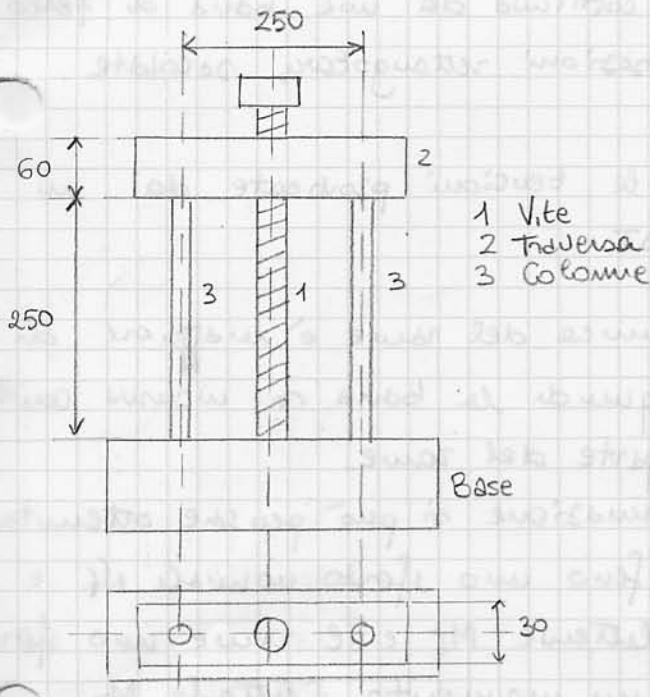


ESERCIZIO 1.



Una presse consiste in una vite centrale 1 che attraversa la trave 2, connessa alle teste di due barre 3 identiche che appoggiano su una base rigida.

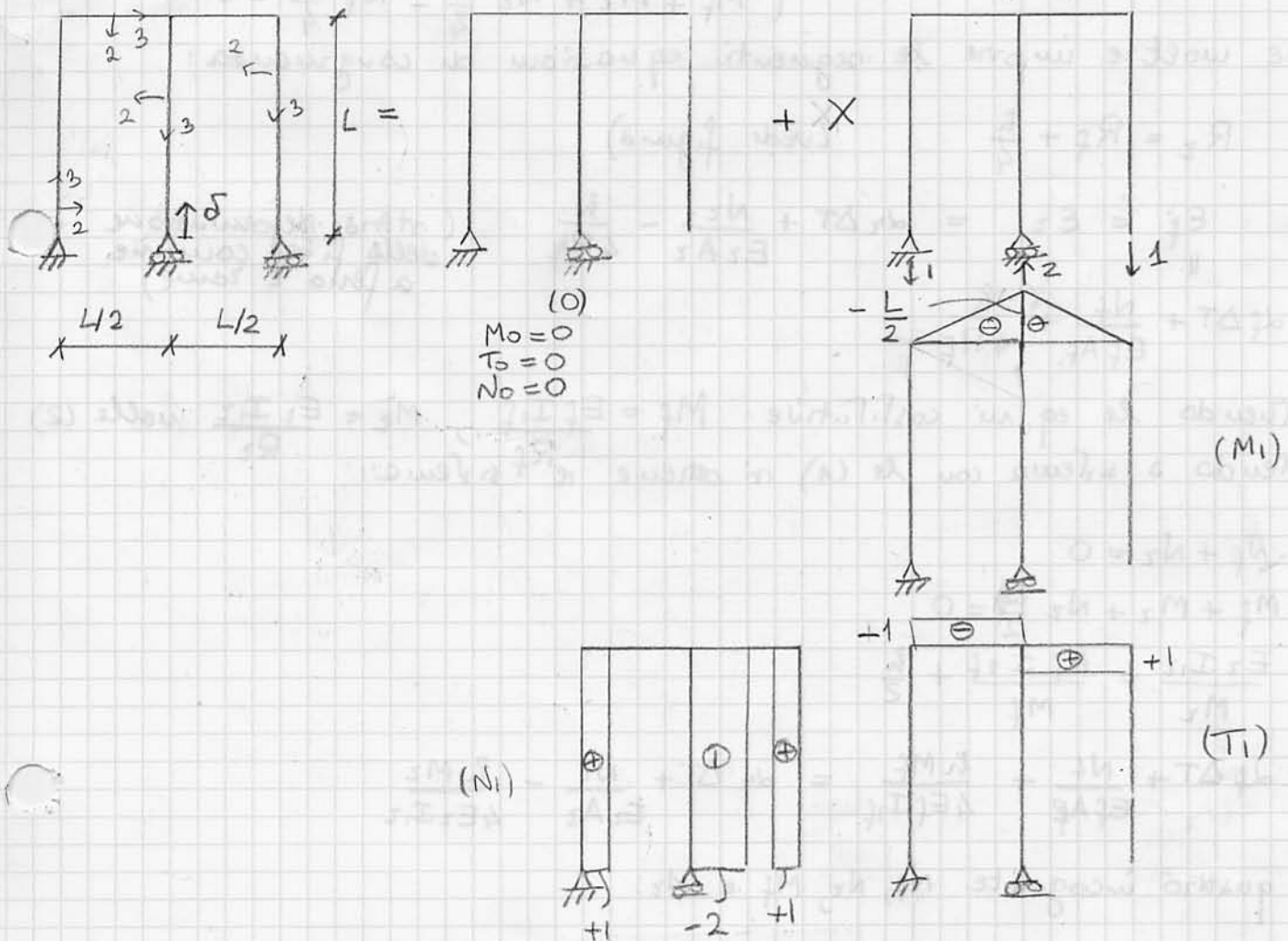
La vite ha passo $p = 1 \text{ mm}$, diametro $d_1 = 20 \text{ mm}$ e lunghezza $L = 250 \text{ mm}$.

La trave ha sezione rettangolare di larghezza $a = 30 \text{ mm}$ e spessore $h = 60 \text{ mm}$, mentre la lunghezza è $L = 250 \text{ mm}$.

Le due colonne hanno sezione circolare di diametro $d_3 = 15 \text{ mm}$.

Trascurando la deformazione della base e gli effetti dell'instabilità, calcolare la tensione nelle colonne quando la vite viene rotata di mezzo giro. $E_1 = E_3 = 200 \text{ GPa}$.

Risoluzione - Per calcolare lo sforzo normale nelle colonne, è possibile utilizzare il seguente schema statico, in cui la rotazione della vite si modella con un cedimento dell'appoggio centrale.



$$M_I = M_{I0} + M_{II} X$$

$$M_I = 2 \cdot \delta$$

$$M_{II} = \frac{1}{3} \frac{L}{2} \left(-\frac{L}{2} \right)^2 \frac{1}{EI_1} + \frac{2L}{EA_C} + \frac{L(2)^2}{EA_V}$$

$$= \frac{L^3}{12EI_1} + \frac{2L}{EA_C} + \frac{4L}{EA_V}$$

$$X = \frac{M_I}{M_{II}} = \frac{2\delta}{\frac{L^3}{12EI_1} + \frac{2L}{EA_C} + \frac{4L}{EA_V}} = \frac{\delta}{\frac{L^3}{24EI_1} + \frac{L}{EA_C} + \frac{2L}{EA_V}}$$

$$\delta = p/2 = 0.5 \text{ mm}$$

$$L = 250 \text{ mm}$$

$$E = 200 \text{ GPa}$$

$$I_1 = \frac{1}{12} a h^3 = \frac{1}{12} 30 (60)^3 \text{ mm}^4 =$$

$$A_C = \pi \left(\frac{d_3}{2} \right)^2 = \pi \frac{d_3^2}{4} =$$

$$A_V = \pi \left(\frac{d_1}{2} \right)^2 = \pi \frac{d_1^2}{4} =$$

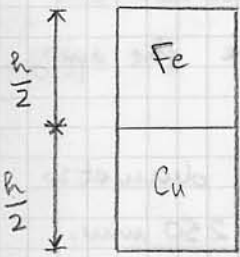
$$\rightarrow X = 23750 \text{ N}$$

sforzo normale nelle colonne

Tensione normale : $\sigma = \frac{X}{A_C} = 134 \text{ MPa}$

ESERCIZIO 2.

Una barra bi-metallica è costituita da una banda di ferro e una di rame di uguali sezioni rettangolari, saldate insieme.



Calcolare la curvatura e le tensioni provocate da un riscaldamento uniforme ΔT .

Soluzione. Il coefficiente di dilatazione termica del rame è maggiore di quello del ferro, quindi la barra si incurva con la convessità della parte del rame.

La stessa deformazione si può pensare ottenuta applicando al ferro uno sforzo normale N_f e un momento flettente M_f e al rame uno sforzo normale N_r e un momento flettente M_r .

Per calcolare M_f , N_f , M_r e N_r , osservando un tratto tutto che devono valere le eq. di equilibrio:

$$\begin{cases} N_f + N_r = 0 \\ M_f + M_r + N_r \frac{h}{4} - N_f \frac{h}{4} = 0 \end{cases} \quad (1)$$

Occorre inoltre imporre le seguenti equazioni di congruenza:

$$(2) \begin{cases} R_r = R_f + \frac{h}{4} & \text{(vedi figura)} \\ \epsilon_f = \epsilon_r = \alpha_r \Delta T + \frac{N_r}{E_r A_r} - \frac{h}{4 R_r} \\ \epsilon_f = \alpha_f \Delta T + \frac{N_f}{E_f A_f} + \frac{h}{4 R_f} \end{cases} \quad \text{(stessa deformazione delle fibre comuni a ferro e rame)}$$

Sostituendo le eq. costitutive $M_f = \frac{E_f I_f}{R_f}$, $M_r = \frac{E_r I_r}{R_r}$ nelle (2) e mettendole a sistema con le (1) si ottiene il sistema:

$$\begin{cases} N_f + N_r = 0 \\ M_f + M_r + N_r \frac{h}{2} = 0 \\ \frac{E_r I_r}{M_r} = \frac{E_f I_f}{M_f} + \frac{h}{2} \\ \alpha_f \Delta T + \frac{N_f}{E_f A_f} + \frac{h M_f}{4 E_f I_f} = \alpha_r \Delta T + \frac{N_r}{E_r A_r} - \frac{h M_r}{4 E_r I_r} \end{cases}$$

nelle quattro incognite N_f , N_r , M_f e M_r .

Risolvendo il sistema nell'ipotesi semplificativa che $R_f \approx R_z =: R$
si ottiene la relazione:

$$\frac{h}{2z} + \frac{z}{2h} (E_f I_f + E_z I_z) \left(\frac{1}{E_f A_f} + \frac{1}{E_z A_z} \right) = (\alpha_z - \alpha_f) \Delta T$$

Assumendo $A_f = A_z = b h / 2$

$$I_f = I_z = \frac{1}{12} \left(\frac{h}{2} \right)^3$$

$$E_f = 210 \text{ GPa}$$

$$E_z = 120 \text{ GPa}$$

$$\alpha_z = 1,7 \cdot 10^{-5} \text{ } ^\circ\text{C}^{-1}$$

$$\alpha_f = 1,2 \cdot 10^{-5} \text{ } ^\circ\text{C}^{-1}$$

si trova

$$\frac{h}{2R} + \frac{z}{R} (E_f + E_z) \left(\frac{1}{E_f} + \frac{1}{E_z} \right) \frac{1}{12} \frac{h^3}{8 \cdot \frac{b h}{2}} = (\alpha_z - \alpha_f) \Delta T$$

$$\frac{h}{R} \left[\frac{1}{2} + \frac{(E_f + E_z)}{24} \left(\frac{1}{E_f} + \frac{1}{E_z} \right) \right] = (\alpha_z - \alpha_f) \Delta T$$

$$\chi = \frac{1}{R} = \frac{(\alpha_z - \alpha_f) \Delta T / h}{\frac{1}{2} + \frac{(E_f + E_z)}{24} \left(\frac{1}{E_f} + \frac{1}{E_z} \right)} = 3,7 \cdot 10^{-5} \frac{\Delta T}{h}$$