

COSTRUZIONE DI APPARECCHIATURE CHIMICHE
ESAME DEL 30/06/2016

Esercizio 1

E' dato il sistema mozzo-albero cavo mostrato in Fig. 1.1. Il mozzo e l'albero sono in acciaio. Si valuti, ipotizzando di scaldare il mozzo prima del montaggio fino a poter effettuare liberamente il montaggio stesso:

1. la temperatura minima del mozzo necessaria al montaggio per garantire la possibilità di trasmettere in esercizio la coppia M_0 tra il mozzo stesso e l'albero
2. la temperatura massima del mozzo necessaria al montaggio che permette di rispettare i limiti di ammissibilità del materiale

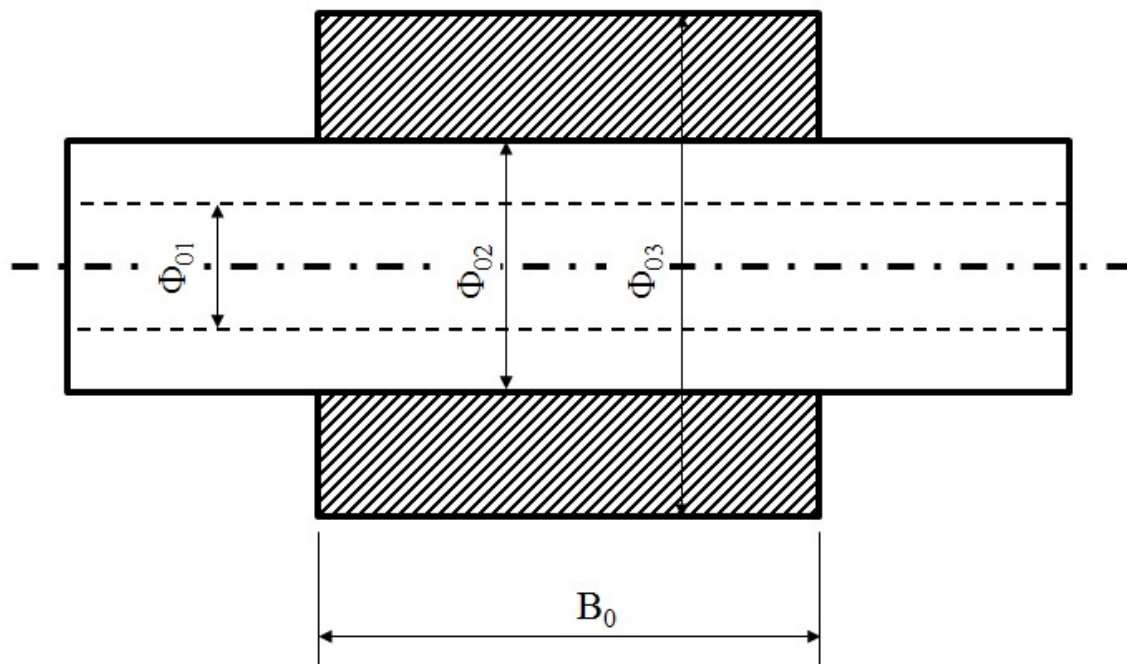


Fig. 1.1

$$\Phi_{01} := 20 \cdot \text{mm} \quad \Phi_{02} := 35 \cdot \text{mm} \quad \Phi_{03} := 50 \cdot \text{mm} \quad B_0 := 40 \cdot \text{mm}$$

$$E_0 := 210000 \cdot \text{MPa} \quad \sigma_{\text{amm}0} := 500 \cdot \text{MPa} \quad \nu := 0.3 \quad \alpha_0 := 1.2 \cdot 10^{-5}$$

$$M_0 := 5 \cdot \text{kN} \cdot \text{m}$$

Quesito 1

$$p_{0\min} := \frac{2 \cdot M_0}{\pi \cdot \Phi_{02}^2 \cdot B_0} = 64.961 \cdot \text{MPa} \quad \text{pressione richiesta per trasmettere } M_0$$

$$R_i := \frac{\Phi_{01}}{2} = 10 \cdot \text{mm}$$

$$R_c := \frac{\Phi_{02}}{2} = 17.5 \cdot \text{mm}$$

$$R_e := \frac{\Phi_{03}}{2} = 25 \cdot \text{mm}$$

$$i_{0\min} := \frac{2 \cdot R_c^3 \cdot (R_e^2 - R_i^2)}{E_0 \cdot (R_e^2 - R_c^2) \cdot (R_c^2 - R_i^2)} \cdot p_{0\min} = 0.026 \cdot \text{mm}$$

$$\Delta T_{\min} := \frac{i_{0\min}}{\alpha_0 \cdot R_c} = 126.088$$

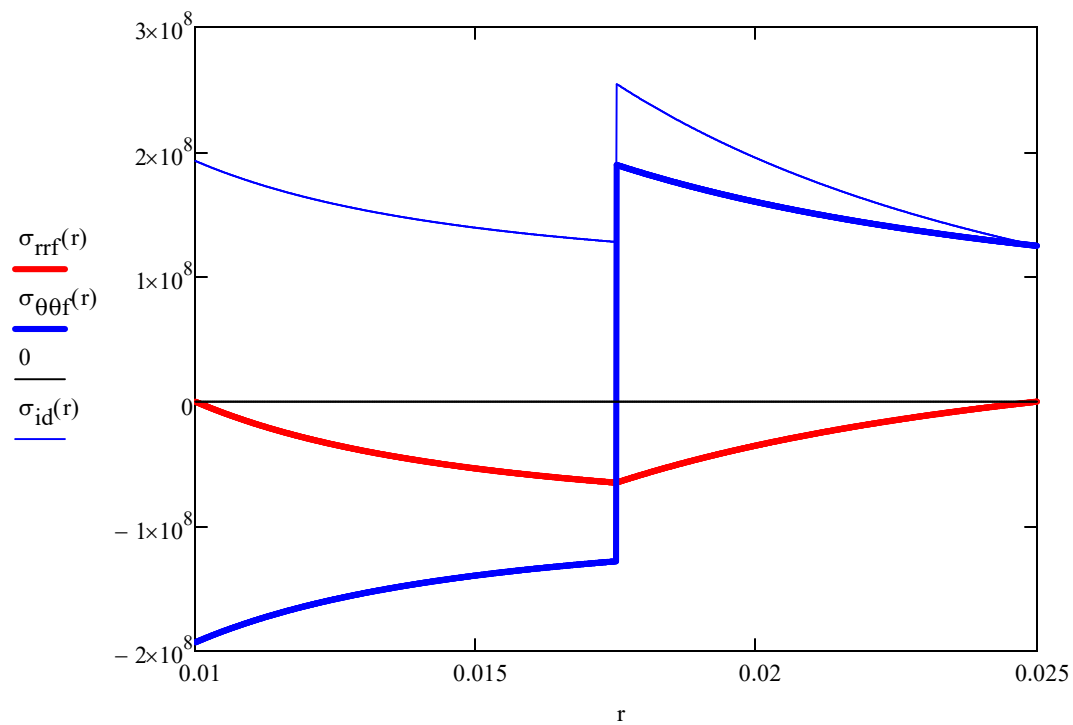
Quesito 2

$$\sigma_{rrf}(r) := \begin{cases} \left[\frac{p_{0\min} \cdot R_c^2}{R_c^2 - R_i^2} \cdot \left(1 - \frac{R_i^2}{r^2} \right) \right] & \text{if } r < R_c \\ \left[\frac{p_{0\min} \cdot R_c^2}{R_e^2 - R_c^2} \cdot \left(1 - \frac{R_e^2}{r^2} \right) \right] & \text{otherwise} \end{cases}$$

$$\sigma_{\theta\theta f}(r) := \begin{cases} \left[\frac{p_{0\min} \cdot R_c^2}{R_c^2 - R_i^2} \cdot \left(1 + \frac{R_i^2}{r^2} \right) \right] & \text{if } r < R_c \\ \left[\frac{p_{0\min} \cdot R_c^2}{R_e^2 - R_c^2} \cdot \left(1 + \frac{R_e^2}{r^2} \right) \right] & \text{otherwise} \end{cases}$$

$$r := R_i, R_i + 0.01 \cdot \text{mm} .. R_e$$

$$\sigma_{id}(r) := \max(|\sigma_{\theta\theta f}(r)|, |\sigma_{\theta\theta f}(r) - \sigma_{rrf}(r)|)$$



$$P_{0\max 1} := \frac{\sigma_{\text{amm}0}}{\left[1 + \frac{R_c^2}{R_e^2 - R_c^2} \left(1 + \frac{R_e^2}{R_c^2} \right) \right]} = 127.5 \cdot \text{MPa} \quad \text{cedimento a } R_c$$

$$P_{0\max 2} := \frac{\sigma_{\text{amm}0}}{\left[\frac{R_c^2}{R_c^2 - R_i^2} \cdot \left(1 + \frac{R_i^2}{R_i^2} \right) \right]} = 168.367 \cdot \text{MPa} \quad \text{cedimento a } R_i$$

$$P_{0\max} := \min(P_{0\max 1}, P_{0\max 2}) = 127.5 \cdot \text{MPa}$$

$$i_{0\max} := \frac{2 \cdot R_c^3 \cdot (R_e^2 - R_i^2)}{E_0 \cdot (R_e^2 - R_c^2) \cdot (R_c^2 - R_i^2)} \cdot P_{0\max} = 0.052 \cdot \text{mm}$$

$$\Delta T_{\max} := \frac{i_{0\max}}{\alpha_0 \cdot R_c} = 247.475$$

Esercizio 2

La tubazione a sviluppo spaziale mostrata in Fig. 2.1 è soggetta a due forze applicate all'estremità libera.

Condurre la verifica ad attrito della giunzione bullonata di ancoraggio, contenente 4 bulloni posti ai vertici di un quadrato.

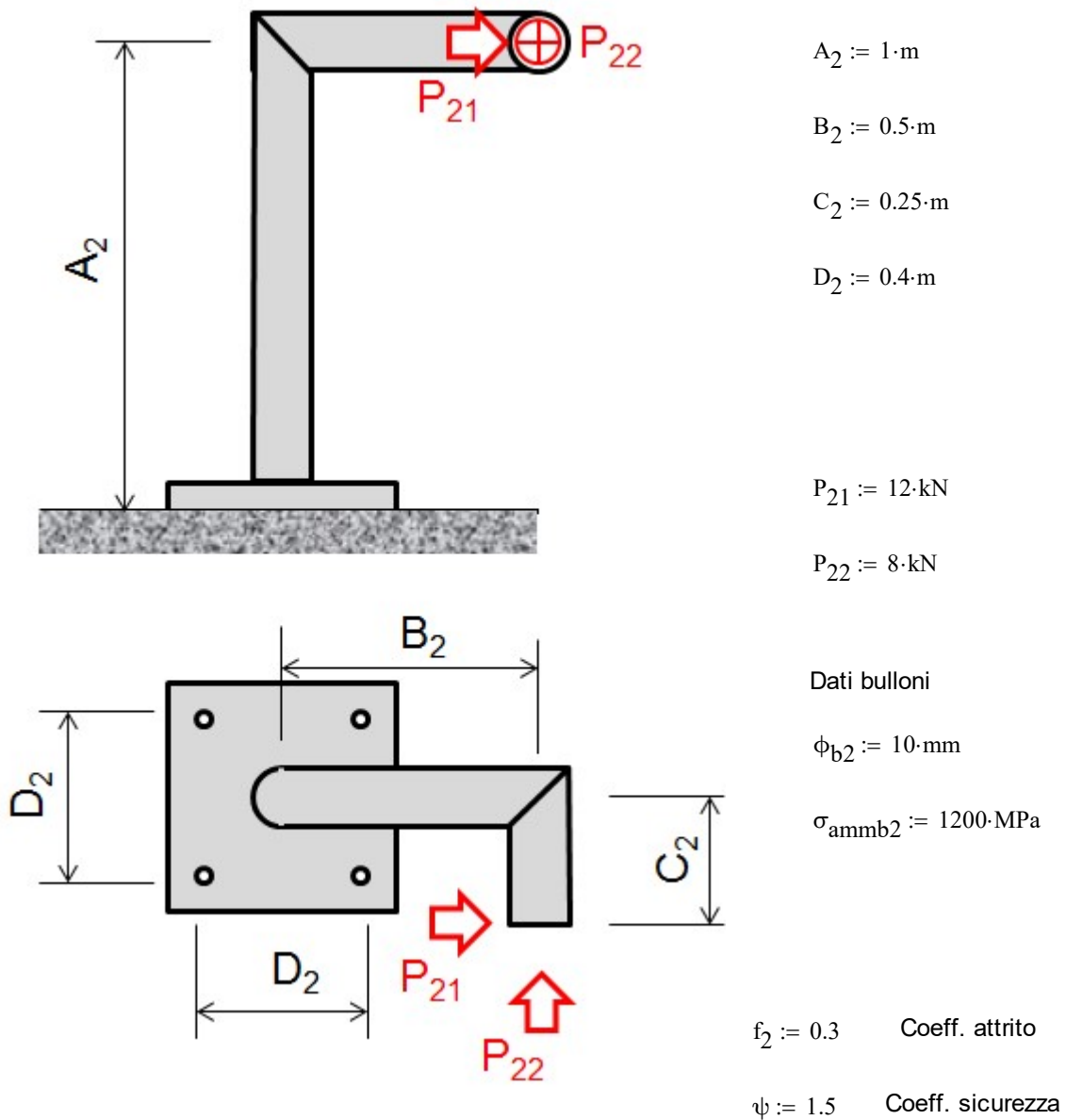


Fig. 2.1

Caratteristiche di sollecitazione

$$F_x := -P_{21} = -12 \cdot \text{kN} \quad F_y := -P_{22} = -8 \cdot \text{kN}$$

$$M_x := P_{22} \cdot A_2 = 8 \cdot \text{kN} \cdot \text{m} \quad M_y := -P_{21} \cdot A_2 = -12 \cdot \text{kN} \cdot \text{m}$$

$$M_z := P_{21} \cdot C_2 + P_{22} \cdot B_2 = 7 \cdot \text{kN} \cdot \text{m}$$

Azioni sui bulloni

$$T_x := \frac{F_x}{4} = -3 \cdot \text{kN}$$

$$T_y := \frac{F_y}{4} = -2 \cdot \text{kN}$$

$$T_z := \frac{M_z}{4 \cdot \frac{D_2}{\sqrt{2}}} = 6.187 \cdot \text{kN}$$

$$N_x := \frac{M_x}{4 \cdot \frac{D_2}{2}} = 10 \cdot \text{kN}$$

$$N_y := \frac{M_y}{4 \cdot \frac{D_2}{2}} = -15 \cdot \text{kN}$$

Verifica

$$T_{\text{tot}} := |T_x| + |T_y| + |T_z| = 11.187 \cdot \text{kN}$$

$$N := |N_x| + |N_y| = 25 \cdot \text{kN}$$

$$N_0 := 0.8 \cdot \sigma_{\text{ambb2}} \cdot \frac{\pi \cdot \phi_{b2}^2}{4} = 75.398 \cdot \text{kN}$$

$$T_{\text{tot}} = 11.187 \cdot \text{kN} < \frac{f_2 \cdot (N_0 - N_x)}{\psi} = 13.08 \cdot \text{kN} \quad \text{OK}$$

$$N = 25 \cdot \text{kN} < 0.8 \cdot N_0 = 60.319 \cdot \text{kN} \quad \text{OK}$$

Esercizio 3

La trave tubolare in acciaio a sezione circolare mostrata in Fig. 3.1 è soggetta ad una rotazione imposta all'estremità attorno al suo asse che varia ciclicamente tra zero e θ_1 .

Data la curva di fatica del materiale riportata in figura (tensioni in MPa) condurre la verifica a vita infinita.

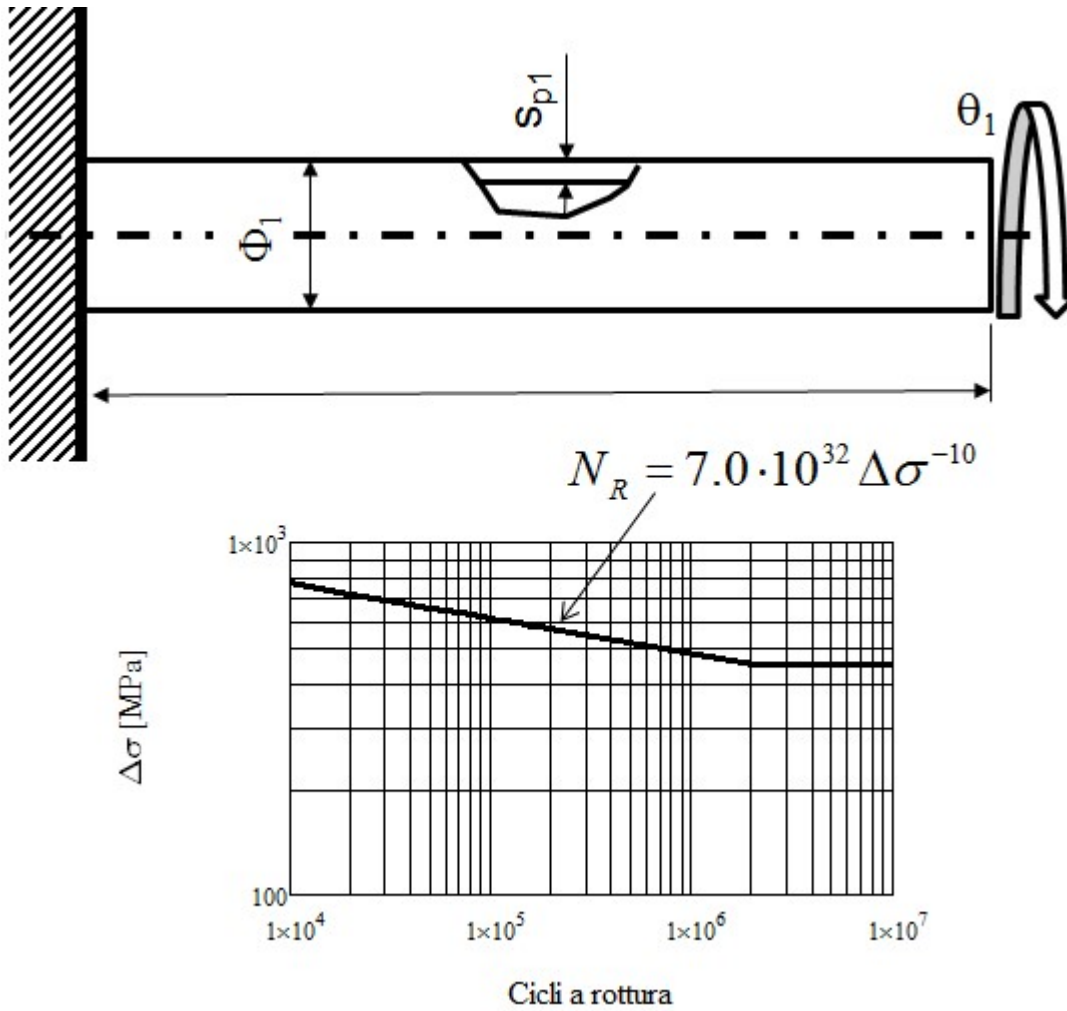


Fig. 3.1

$$\begin{aligned} \Phi_1 &:= 0.4\text{-m} & L_1 &:= 2\text{-m} & s_{p1} &:= 5\text{-mm} & \theta_1 &:= \frac{1}{180} \cdot \pi \\ E_1 &:= 210000\text{-MPa} & \nu_1 &:= 0.3 & \sigma_{y1} &:= 450\text{-MPa} & & \text{Tensione di snervamento} \end{aligned}$$

$$G_1 := \frac{E_1}{2 \cdot (1 + \nu_1)} = 8.077 \times 10^4 \cdot \text{MPa}$$

$$J_{p1} := \frac{\pi \cdot [\Phi_1^4 - (\Phi_1 - 2 \cdot s_{p1})^4]}{32} = 2.421 \times 10^8 \cdot \text{mm}^4$$

Sollecitazioni agenti

$$M_{z1} := \frac{\theta_1 \cdot G_1 \cdot J_{p1}}{L_1} = 6.825 \cdot \text{N} \cdot \text{m}$$

Tensioni agenti

$$\tau_{\max 1} := \frac{M_{z1} \cdot \Phi_1}{J_{p1} \cdot 2} = 140.969 \cdot \text{MPa}$$

$$\tau_{y1} := \frac{\sigma_{y1}}{\sqrt{3}} = 259.808 \cdot \text{MPa}$$

$$\Delta\tau_1 := \tau_{\max 1} = 140.969 \cdot \text{MPa}$$

$$\tau_{m1} := \frac{\tau_{\max 1}}{2} = 70.484 \cdot \text{MPa}$$

$$\Delta\tau_{\text{eq1}} := \Delta\tau_1 \cdot \frac{\tau_{y1}}{\tau_{y1} - \tau_{m1}} = 193.451 \cdot \text{MPa}$$

$$\Delta\tau_{\text{lim}} := \left(\frac{2 \cdot 10^6}{7 \cdot 10^{32}} \right)^{-\frac{1}{10}} \cdot \frac{1}{\sqrt{3}} \cdot \text{MPa} = 260.523 \cdot \text{MPa}$$

Risposta

$$\Delta\tau_{\text{eq1}} = 193.451 \cdot \text{MPa} < \Delta\tau_{\text{lim}} = 260.523 \cdot \text{MPa}$$