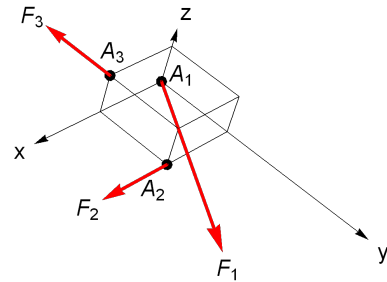


2. izpit iz Osnov mehanike 10. julija 2018

1. Za prostorski sistem sil podan na sliki s silami v smereh stranic in diagonale kvadra dimenzije $2\text{ m} \times 2\text{ m} \times 1\text{ m}$:

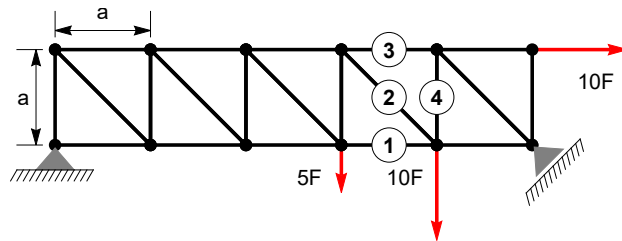
- (a) določi sile in njihova prijemališča;
- (b) izračunaj rezultanto sil in navora glede na pol v koordinatnem izhodišču;
- (c) izračunaj invarianto sistema sil in določi skupno prijemališče ali os sistema.



Velikosti sil so $F_1 = 3\text{ kN}$, $F_2 = 1\text{ kN}$, $F_3 = 1\text{ kN}$.

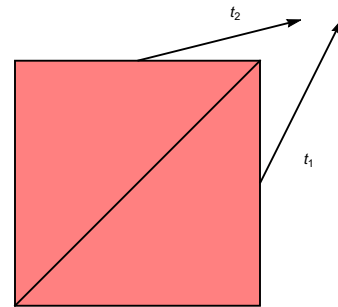
2. Za podano paličje na sliki, desna podpora je drsna pod kotom $\pi/4$:

- (a) določi sile v podporah;
- (b) izračunaj označene sile palic.



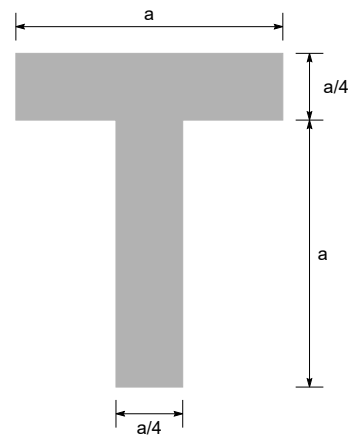
3. Na eni stranici kvadrata je dana napetosti $\vec{t}_2 = (40\vec{i} + 10\vec{j})\text{MPa}$, na drugi pa je velikost vektorja napetosti \vec{t}_1 enaka $20\sqrt{5}\text{MPa}$, glej skico.

- (a) Dopolni sliko z vektorjema napetosti na preostalih dveh stranicah.
- (b) Določi pripadajoči napetostni tenzor.
- (c) Skiciraj Mohrovo krožnico in določi ekstremalni normalni napetosti. Določi tudi maksimalno strižno napetost.
- (d) Določi normalno in strižno napetost na označeno diagonalo pravokotnika.



4. Enostavno podprti nosilec dolžine $l = 16\text{ cm}$ je točkovno obremenjen v razdalji $l_1 = 4\text{ cm}$ in $l_2 = 8\text{ cm}$ od leve podpore s silama $F_1 = F_0$ in $F_2 = 2F_0$ navpično navzdol.

- (a) Določi potek upogibnega momenta.
- (b) Za presek nosilca na skici dimenzij $a = 2\text{ cm}$ določi središče in ploskovni moment drugega reda.
- (c) Določi dopustno obremenitev F_0 tako, da je natezna napetost v nosilcu manjša od $\sigma_0 = 60\text{ MPa}$.



Rešitve

1. (a) Primejaljšča sil so $A_1(0, 0, 0)$, $A_2(2, 2, 0)$ in $A_3(2, 0, 1)$, sile pa so $\vec{F}_1 = (2\vec{i} + 2\vec{j} + \vec{k})\text{kN}$, $\vec{F}_2 = \vec{i}\text{ kN}$ in $\vec{F}_3 = -\vec{j}\text{ kN}$.

- (b) Rezultanta je

$$\vec{R} = \vec{F}_1 + \vec{F}_2 + \vec{F}_3 = (3\vec{i} + \vec{j} + \vec{k})\text{ kN}.$$

Momenti so

$$O\vec{A}_1 \times \vec{F}_1 = \vec{0}, \quad O\vec{A}_2 \times \vec{F}_2 = -2\vec{k}\text{ kNm}, \quad O\vec{A}_3 \times \vec{F}_3 = (\vec{i} - 2\vec{k})\text{ kNm}$$

in tako

$$\vec{N} = \sum_{i=1}^3 O\vec{A}_i \times \vec{F}_i = (\vec{i} - 4\vec{k})\text{ kNm}.$$

- (c) Ker je $\vec{R} \cdot \vec{N} = -1 (\text{kN})^2\text{m} \neq 0$, sistem nima skupnega prijemališča. Izračunajmo še os sistema. Dobimo jo po formuli

$$O\vec{P}_0 = \frac{\vec{R} \times \vec{N}}{\vec{R} \cdot \vec{R}} = \frac{1}{11} (-4\vec{i} + 13\vec{j} - \vec{k}).$$

2. (a) Silo leve podpore zapišemo v obliki $\vec{A} = (A_1\vec{i} + A_2\vec{j})/\sqrt{2}$, silo desne podpore pa $\vec{B} = B(-\vec{i} + \vec{j})/\sqrt{2}$. Momentna enačba s polom v desni podpori se glasi

$$-5aA_2 + 10aF + 10aF - 10aF = 0 \Rightarrow B_2 = 2F,$$

momentna enačba s polom v levi podpori pa

$$-10aF - 15aF - 40aF + \frac{1}{\sqrt{2}}5B = 0 \Rightarrow A = 13\sqrt{2}F.$$

Ravnovesna enačba sil v vodoravni smeri je

$$A_1 - 13F + 10F = 0 \Rightarrow A_1 = 3F.$$

- (b) Sile palic 1, 2 in 3 dobimo s prerezno metodo. Zapišimo ravnovesne pogoje za levi del paličja. Ravnovesje momentov s polom v presečišču palice 1 in 2 je

$$-aF_3 + 5aF - 4aA_2 = 0 \Rightarrow F_3 = -3F.$$

Ravnovesje momentov s polom v presečišču palice 1 in 2 je

$$aF_1 - 3aA_2 + aA_1 = 0 \Rightarrow F_3 = 3F.$$

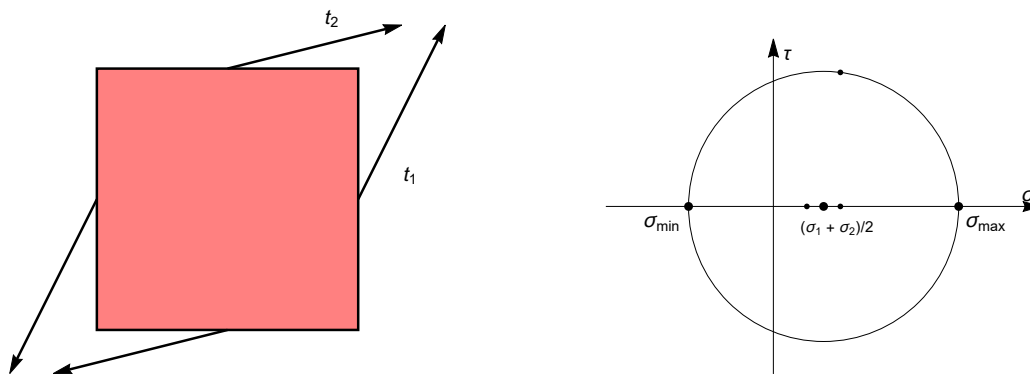
Iz ravnovesja sil v vodoravni smeri potem sledi

$$F_1 + \frac{1}{\sqrt{2}}F_2 + F_3 + A_1 = 0 \Rightarrow F_2 = -3\sqrt{2}F.$$

Sedaj, ko poznamo v presečišču palice 1 in 2 sili F_1 in F_2 lahko določimo tudi F_4 . Iz ravnovesja v navpični smeri sledi

$$\frac{1}{\sqrt{2}}F_2 + F_4 = 0 \Rightarrow F_4 = 3F.$$

3. (a) Dopolnjena skica napetosti je



Slika 1: Slika napetosti na robu in Mohrova krožnica.

- (b) Ker je podan vektor napetosti na stranici z normalo v smeri osi y je

$$\underline{t} = \begin{bmatrix} t_{11} & 40 \\ 40 & 10 \end{bmatrix} \text{ MPa.}$$

Potem $\vec{t}_1 = (x\vec{i} + 40\vec{j})\text{MPa}$ in $|t_1| = \sqrt{x^2 + 1600}\text{MPa}$. Iz pogoja $|\vec{t}_1| = 20\sqrt{5}\text{MPa}$ potem sledi $20\sqrt{5} = \sqrt{x^2 + 1600}$. Rešitev enačbe je $x = \pm 20$, iz slike pa sledi $x = 20$. Napetostni tenzor je tako

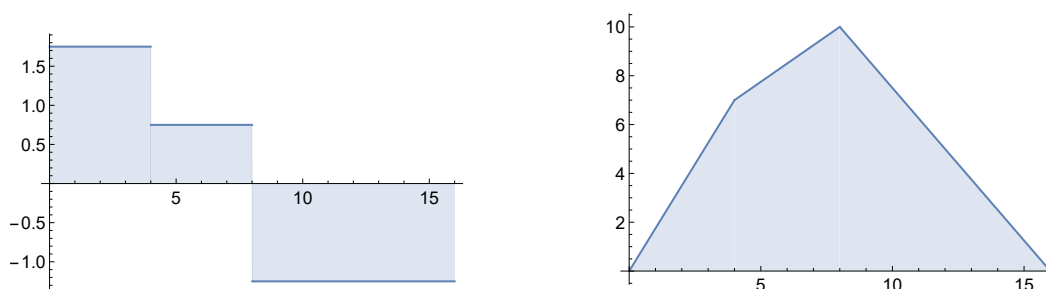
$$\underline{t} = \begin{bmatrix} 2 & 4 \\ 4 & 1 \end{bmatrix} 10 \text{ MPa.}$$

- (c) Središče Mohrove krožnice je pri $\sigma = 15$, polmer krožnice pa je $5\sqrt{65}$. Extremalni napetosti sta tako $\sigma_{max} = 5(3 + \sqrt{65})\text{MPa}$ in $\sigma_{min} = 5(3 - \sqrt{65})\text{MPa}$. Maksimalna strižna napetost je $\frac{1}{2}(\sigma_{max} - \sigma_{min}) = 5\sqrt{65}\text{MPa}$
- (d) Normala na diagonalo je $\vec{n} = (-\vec{i} + \vec{j})/\sqrt{2}$. Vektor napetosti je

$$\vec{t} = \underline{t} \cdot \vec{n} = 5\sqrt{2}(2\vec{i} - 3\vec{j}) \text{ MPa.}$$

Normalna napetost je $t_n = \vec{t} \cdot \vec{n} = -25\text{MPa}$, strižna pa $\tau = \sqrt{|\vec{t}|^2 - t_n^2} = 5\text{MPa}$.

4. (a) Prvo določimo sili podpor. Označimo levo z A , desno z B . Iz ravnovesnih enačb dobimo $A = 7F_0/4$ in $B = 5F_0/4$. Skici poteka prečne sile in upogibnega momenta sta:



Slika 2: Potek prečne sile in upogibnega momenta.

Maksimalni upogibni moment je $M_{max} = 4\text{cm} \times A + 4\text{cm} \times (A - F_1) = 10F_0\text{cm}$.

- (b) T nosilec je sestavljen iz dveh pravokotnikov. Določimo prvo masno središče. Postavimo pomožni koordinatni sistem na sredino stičišča pravokotnikov in usmerimo os z navzdol.

z koordinati masnega središča sta potem $z_1 = -a/8$ in $z_2 = 1/2$. Ploščini sta $A_1 = A_2 = a^2/4$. Masno središče je potem

$$z_0 = \frac{1}{A_1 + A_2}(z_1 A_1 + z_2 A_2) = \frac{3a}{16}.$$

Postavimo sedaj izhodišče koordinatnega sistema v izračunano masno središče. Novi koordinati masnih središč pravokotnikov sta $z_1^* = -5a/6$ in $z_2^* = 5a/6$. Ploskovna momenta posameznih pravokotnikov sta

$$I_1 = \frac{1}{12}a(a/4)^3 + A_1(z_1^*)^2 = \frac{79a^4}{3072}$$

in

$$I_2 = \frac{1}{12}(a/4)a^3 + A_2(z_2^*)^2 = \frac{139a^4}{3072}.$$

Potem

$$I = 109a^4/1536 = \frac{109}{96} \cdot 10^{-8} \text{m}^4.$$

(c) Dopustno silo F_0 določa neenakost

$$\frac{M_{max}}{I}z \leq \sigma_0.$$

Napetost pa je natezna na spodnjem delu preseka, zato $z = a - \frac{3a}{16} = \frac{13a}{16} = \frac{13}{8} \text{cm}$. Potem po krajšem računu dobimo

$$F_0 \leq \frac{10900}{13} \text{N} \doteq 839 \text{N}.$$