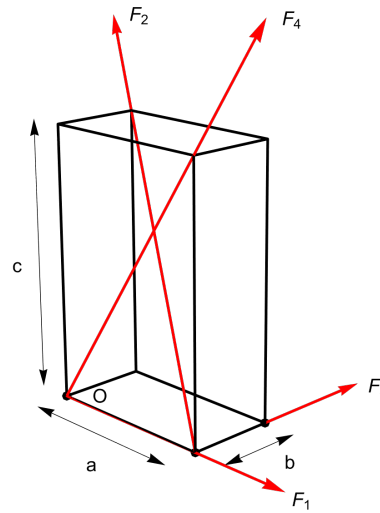


3. izpit iz Osnove mehanike 30. avgust 2022

1. Za prostorski sistem sil podan na sliki s silami v smereh stranice in diagonal kvadra dimenzije $2\text{ m} \times 1\text{ m} \times 3\text{ m}$:

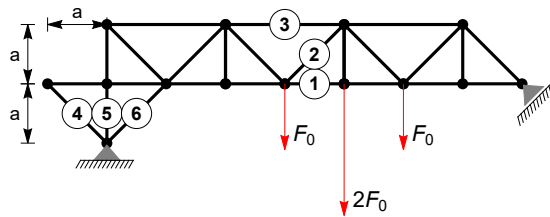
- določi sile in njihova prijemališča;
- izračunaj rezultanto sil in navora glede na pol O ;
- izračunaj invarianto sistema sil;
- določi skupno prijemališče ali os sistema.

Velikosti sil so $F_1 = F_0$, $F_2 = \sqrt{14}F_0$, $F_3 = F_0$, $F_4 = \sqrt{13}F_0$.



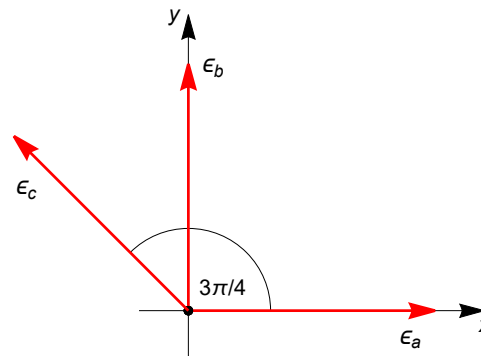
2. Za paličje na sliki z desno drsno podporo pod kotom $\pi/4$:

- določi sile v podporah;
- določi sile palic 4, 5 in 6.
- izračunaj sile palic 1, 2 in 3.



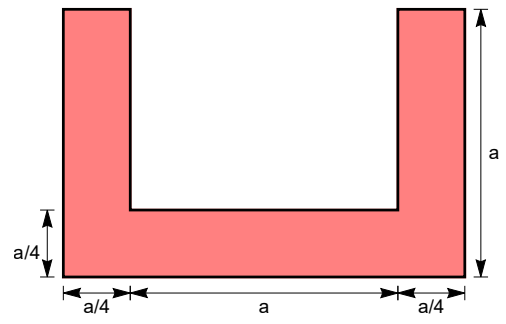
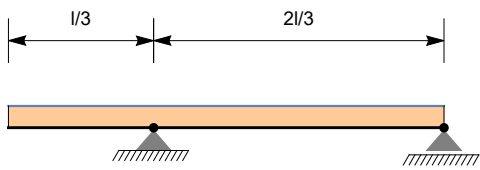
3. V homogenem izotropičnem materialu, ki je v ravninskem deformacijskem stanju, smo v ravnini deformacije izmerili osne deformacije $\epsilon_a = 0$, $\epsilon_b = 2\epsilon_0$ in $\epsilon_c = 3\epsilon_0$, glej sliko.

- Določi deformacijski tenzor.
- Istočasno smo izmerili tudi normalni napetosti $t_{xx} = \sigma_0$ in $t_{yy} = 2\sigma_0$. Pri predpostavki, da velja Hookov zakon določi Youngov modul in Poissonov količnik.
- Izračunaj še preostale komponente napetostnega tenzorja.



4. Prevesni nosilec dolžine l je enakmerno linijsko obremenjen z gostoto q_0 , glej sliko.

- Določi potek prečne sile in upogibnega momenta.
- Nosilec ima presek črke U, glej skico. Določi masno središče preseka in njegov ploskovni moment.
- Določi maksimalno osno napetost v nosilcu.



Rešitve

1. (a) Izhodišče koordinatnega sistema postavimo v točko O koordinatne osi x, y, z pa usmerimo v smereh robov kvadra a, b, c . V brezdimenzijskem zapisu so prijemališča sil točke $P_1(0, 0, 0)$, $P_2(2, 0, 0)$, $P_3(2, 0, 0)$ in $P_4(2, 0, 0)$. Sile pa so

$$\vec{F}_1 = F_0\vec{i}, \quad \vec{F}_2 = F_0(-2\vec{i} + \vec{j} + 3\vec{k}), \quad \vec{F}_3 = F_0\vec{j}, \quad \vec{F}_4 = F_0(2\vec{i} + 3\vec{k}).$$

- (b) Rezultanta sil je

$$\vec{R} = \vec{F}_1 + \vec{F}_2 + \vec{F}_3 + \vec{F}_4 = F_0(\vec{i} + 2\vec{j} + 6\vec{k}).$$

Rezultanta navorov s polom v O je

$$\vec{N} = O\vec{P}_2 \times \vec{F}_2 + O\vec{P}_3 \times \vec{F}_3 + O\vec{P}_4 \times \vec{F}_4 = 3mF_0(-6\vec{j} + 4\vec{k}).$$

- (c) Invarianta je

$$I = \vec{R} \cdot \vec{N} = 12mF_0^2.$$

- (d) Ker je $I \neq 0$ sistem sil nima skupnega prijemališča. Krajevni vektor do osi sistema je

$$O\vec{P}_0 = \frac{\vec{R} \times \vec{N}}{\vec{R} \cdot \vec{R}} = \frac{1}{41}(44\vec{i} - 4\vec{j} - 6\vec{k})m.$$

2. (a) Označimo levo podpore z A desno z B . Sila leve podpore je $\vec{A} = A_1\vec{i} + A_2\vec{j}$, sila desne pa $\vec{B} = \frac{B}{\sqrt{2}}(-\vec{i} + \vec{j})$. Tu smo upoštevali, da je desna podpora drsna pod kotom $\pi/4$. Momentna enačba s polom v A je

$$-3aF_0 - 4a(2F_0) - 5aF_0 + 7a\frac{1}{\sqrt{2}}B + a\frac{1}{\sqrt{2}}B = 0.$$

Od tod sledi

$$B = 2\sqrt{2}F_0.$$

Iz ravnovesja sil v vodoravni smeri $A_1 - \frac{1}{\sqrt{2}}B = 0$ dobimo

$$A_1 = 2F_0.$$

Komponento A_2 dobimo iz ravnovesne enačbe v navpični smeri $A_2 - 4F_0 + \frac{1}{\sqrt{2}}B = 0$. Tako je

$$A_2 = 2F_0.$$

- (b) Sila F_4 je očitno enaka nič. Sili F_5 in F_6 dobimo z vozliščno metodo. Rezultanta sil na vozlišče A je enaka nič. Potem v vodoravni smeri

$$A_1 + \frac{1}{\sqrt{2}}F_6 = 0 \Rightarrow F_6 = -2\sqrt{2}F_0,$$

v navpični smeri pa

$$A_2 + F_5 + \frac{1}{\sqrt{2}}F_6 = 0 \Rightarrow F_5 = 0.$$

- (c) Sile F_1 , F_2 in F_3 izračunamo s prerezno metodo za levi del paličja. Iz ravnovesja navora s polom v presečišču prve in druge palice sledi

$$-aF_3 - 3aA_2 + aA_1 = 0 \Rightarrow F_3 = -4F_0,$$

iz ravnovesja navora s polom v presečišču druge in tretje palice pa dobimo

$$aF_0 + aF_1 - 4aA_2 + 2aA_1 = 0 \Rightarrow F_1 = 3F_0.$$

Silo F_2 dobimo iz ravnovesja sil v navpični smeri

$$\frac{1}{\sqrt{2}}F_2 - F_0 + A_2 = 0 \Rightarrow F_2 = -\sqrt{2}F_0.$$

Pravilnost rezultata preverimo z ravnovesno enačbo v vodoravni smeri

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

3. (a) Iz naloge sledi, da je

$$\underline{\underline{\epsilon}} = \begin{bmatrix} \epsilon_a & \epsilon_{12} \\ \epsilon_{12} & \epsilon_c \end{bmatrix} = \epsilon_0 \begin{bmatrix} 0 & x \\ x & 2 \end{bmatrix}$$

Določiti moramo še komponento $\epsilon_{12} = \epsilon_0 x$. Po formuli za $\varphi = \pi/4$ je

$$\epsilon_c = \frac{1}{2}(\epsilon_{11} + \epsilon_{22}) - \frac{1}{2}(\epsilon_{11} - \epsilon_{22}) \cos \frac{\pi}{2} + \epsilon_{12} \sin \frac{\pi}{2}.$$

Od tod po kratkem računu sledi $\epsilon_{12} = -2\epsilon_0$ in

$$\underline{\underline{\epsilon}} = \epsilon_0 \begin{bmatrix} 0 & -2 \\ -2 & 2 \end{bmatrix}.$$

- (b) Uporabimo Hookov zakon

$$\begin{aligned} 0 = \epsilon_{11} &= \frac{1}{E}\sigma_0 - \frac{\nu}{E}2\sigma_0 t - \frac{\nu}{E}t_{33}, \\ 2\epsilon_0 = \epsilon_{22} &= -\frac{\nu}{E}\sigma_0 + \frac{1}{E}2\sigma_0 - \frac{\nu}{E}t_{33}, \\ 0 = \epsilon_{33} &= -\frac{\nu}{E}\sigma_0 - \frac{\nu}{E}2\sigma_0 + \frac{1}{E}t_{33}. \end{aligned}$$

Tu smo upoštevali, da je deformacija ravninska, zato je $\epsilon_{33} = 0$. Iz zadnje enačbe dobimo $t_{33} = 3\nu\sigma_0$. Potem se prva enačba glasi

$$0 = 1 - 2\nu - 3\nu^2.$$

Korena enačbe sta $\nu_1 = -1$ in $\nu_2 = 1/3$. Ker je vedno $-1 < \nu \leq \frac{1}{2}$, je prava iskana vrednost $\nu = 1/3$. Iz druge enačbe potem po kratkem računu sledi

$$E = \frac{2\sigma_0}{3\epsilon_0}.$$

- (c) Izračunati moramo še komponente t_{12} , t_{23} , t_{13} in t_{33} . Ker je deformacija ravninska, je $t_{23} = t_{13} = 0$. Nadalje že vemo $t_{33} = 3\nu\sigma_0 = \sigma_0$. Komponento t_{12} izračunamo po formuli

$$t_{12} = \frac{E}{1 + \nu}\epsilon_{12} = -\sigma_0.$$

4. (a) Določimo prvo sile podpor. Označimo z F_A in F_B sili leve in desne podpore. Linijski obremenitvi je ekvipolentna točkovna obremenitev velikosti lq_0 s prijemališčem pri $x = \frac{1}{2}l$. Momentna enačba s polom v levi podpori je

$$-\frac{1}{6}l^2q_0 + F_B \frac{2l}{3} = 0 \Rightarrow F_B = \frac{1}{4}lq_0.$$

Momentna enačba s polom v desni podpori pa je

$$-\frac{2}{3}lF_A + \frac{1}{2}l^2q_0 = 0 \Rightarrow F_A = \frac{3}{4}lq_0.$$

Za prečno silo med podporama velja $\frac{dQ}{dx} = -q_0$. Potem je med podporama $Q = Q_1 = -q_0x + C_1$ in ker je v leva podpora prosta, je $C_1 = 0$. V prevesnem delu je $Q = Q_2 = -q_0x + C_2$. V desni podpori ima Q skok navzgor velikosti sile leve podpore, zato je

$$Q(x = l/3) = -\frac{l}{3}q_0 + \frac{3l}{4}q_0 = \frac{5}{12}lq_0.$$

Od tod sledi

$$\frac{5}{12}lq_0 = Q(x = l/3) = -q_0\frac{l}{3} + C_2 \Rightarrow C_2 = \frac{3}{4}q_0l.$$

Tako je $Q_2 = -q_0x + \frac{3}{4}q_0l$ za $x \geq l/3$. Vidimo, da je potem res $Q_2(x = l) = -F_B$.

Za upogibni moment velja $\frac{dM_i}{dx} = Q_i$, kjer je $i = 1, 2$. Potem je

$$M_1(x) = -\frac{1}{2}q_0x^2 + C_3.$$

V levi podpori je $M(x = 0) = 0$ in zato $C_3 = 0$. Tako je za $x \in [0, l/3]$

$$M(x) = M_1 = -\frac{1}{2}q_0x^2.$$

Za $x > l/3$ je

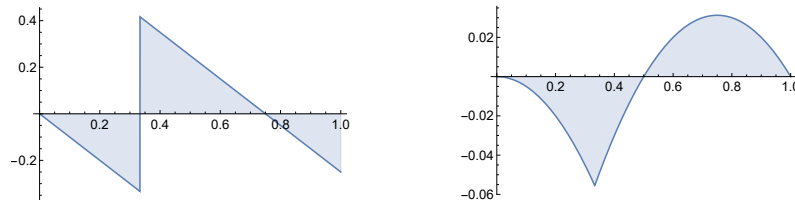
$$M_2(x) = -\frac{1}{2}q_0x^2 + \frac{3}{4}q_0lx + C_4.$$

Desni konec je členkasto vpet. Zato je $M_2(x = l) = 0$ in potem po kratkem računu $C_4 = -\frac{1}{4}q_0l^2$.

Iz skice upogibnega momenta visimo, da je maksimalna vrednost upogibnega momenta enaka

$$M_{\max} = |M_1(l/3)| = q_0l^2 \frac{1}{18}.$$

Sliki prečne sile in upogibnega momenta za primer $q_0 = 1, l = 1$.



- (b) Presek je sestavljen iz treh enakih pravokotnikov dimenzije $\frac{a}{4} \times a$. Če postavimo koordinatni sistem z izhodiščem v sredini med levim in desnim robom in usmerimo os z navzdol, je koordinata masnega središča

$$z_* = \frac{1}{3A}A\left(\frac{a}{2} - \frac{a}{8}\right) = \frac{a}{8}.$$

Tu smo z A označili ploščino pravokotnika $\frac{a}{4} \times a$. Ploskovni moment je

$$I = I_1 + I_2 + I_3 = 2 \left(\frac{1}{12} \frac{a}{4} a^3 + A \left(\frac{a}{8} \right)^2 \right) + \frac{1}{12} a \left(\frac{a}{4} \right)^3 + A \left(\frac{a}{4} \right)^2 = \frac{17a^4}{256}.$$

- (c) Po formuli

$$\sigma_{\max} = \frac{|M_{\max}|}{I} |z|_{\max} = \frac{q_0 l^2}{a^3} \frac{80}{153}.$$

Tu smo upoštevali, da je $|z|_{\max} = \frac{5a}{8}$.