

# Prvi KOLOKVIJ iz MEHANIKE TRDNIH TELES

## 19. december 2007 (skupina A)

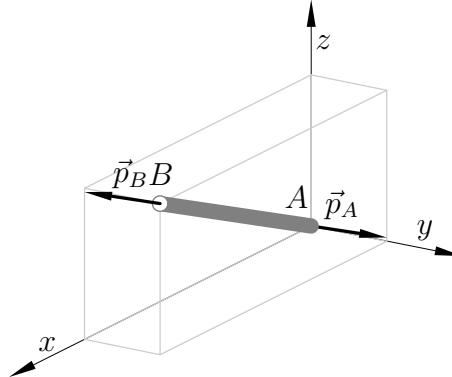
VS = vpisna številka.

VS3 = tretja števka vpisne številke. Za vpisno številko 26104796 je VS5 = 4, VS7 = 9.

- Palico iz linearno elastičnega, homogenega, izotropnega materiala, krožnega prereza, premera  $d$ , obtežimo s specifičnima površinskima obtežbama  $\vec{p}_A = p \vec{e}_{BA}$  in  $\vec{p}_B = p \vec{e}_{AB}$  na čelnih ploskvah skozi krajišči  $A$  in  $B$ , pravokotnih na os palice  $AB$ . Vektor  $\vec{e}_{AB}$  označuje enotski vektor v smeri od točke  $A$  do točke  $B$ .

Izračunaj komponente tenzorja napetosti v poljubni točki palice v kartezičnem koordinatnem sistemu  $(x, y, z)$ . Izračunaj tudi novo dolžino in nov premer palice po deformaciji. Za koliko stopinj moramo segreti palico, da se njen premer po deformaciji ne bo spremenil?

**Podatki:**  $p = (\text{VS8} + 1) \text{ MPa}$ ,  $b = \frac{(\text{VS7} + 1)}{10} \text{ m}$ ,  $A(0, 0, 0)$ ,  $B(3b, b, 2 \text{ m})$ ,  $E = 2 \cdot 10^5 \text{ MPa}$ ,  $\nu = \frac{1}{3}$ ,  $\alpha_T = 1.25 \cdot 10^{-5} \frac{1}{\text{K}}$ ,  $d = 5 \text{ cm}$ .



- Kot rešitev mehanskega problema ravninskega telesa po metodi napetosti smo dobili majhne deformacije  $\varepsilon_{ij}$  kot funkcije telesnih koordinat  $y$  in  $z$ .

$$[\varepsilon_{ij}] = a \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 3(y+z)^2 + 1 & 3y^2 + 3z^2 + 1 \\ 0 & 3y^2 + 3z^2 + 1 & -3(y-z)^2 - 1 \end{bmatrix}.$$

Vsi delci telesa se premikajo le v ravnini  $(y, z)$ . Poznani so tudi pomik  $\vec{u}_0$  delca  $D_0$  z materialnimi koordinatami  $x = 0, y = 0, z = 0$ , pomik  $\vec{u}_1$  delca  $D_1$  z materialnimi koordinatami  $x = 0, y = 1, z = 0$  in pomik  $\vec{u}_2$  delca  $D_2$  z materialnimi koordinatami  $x = 0, y = 0, z = 1$ . Razdalje in pomiki so v m.

Določi pomik delca  $D$  z materialnimi koordinatami  $x = 0, y = 1, z = 1$ .

**Podatki:**  $a = (\text{VS7} + 1) \cdot 10^{-4}$ ,  $\vec{u}_0 = 2a(\vec{e}_y - \vec{e}_z)$ ,  $\vec{u}_1 = 4a\vec{e}_y$ ,  $\vec{u}_2 = 4a(\vec{e}_y - \vec{e}_z)$ .

- V tanki steni, v kateri vlada **ravninsko napetostno stanje** ( $\sigma_{xz} = \sigma_{yz} = \sigma_{zz} = 0$ ), poznamo v točki  $T$  dve glavni normalni deformaciji  $\varepsilon_{11}$  in  $\varepsilon_{22}$ . Prav tako poznamo v tej točki tudi velikost strižne napetosti  $\sigma_{nt} = a \text{ MPa}$ , ki pripada ravnini z normalo  $\vec{e}_n = \frac{1}{2}(\sqrt{3}\vec{e}_x + \vec{e}_y)$ . Določi komponente tenzorja napetosti  $\sigma_{ij}$  in komponente tenzorja majhnih deformacij  $\varepsilon_{ij}$  v kartezijskem koordinatnem sistemu  $(x, y, z)$  v točki  $T$ . Določi tudi velikosti in smeri po absolutni vrednosti največjih strižnih napetosti v točki  $T$  in normale pripadajočih ravnino. Če je rešitev več, poišči samo eno.

**Podatki:**  $a = (\text{VS7} + \text{VS8} + 1)$ ,  $E = 200\,000 \text{ MPa}$ ,  $\nu = \frac{1}{3}$ ,  $\varepsilon_{11} = -2 \cdot 10^{-4}$ ,  $\varepsilon_{22} = 4 \cdot 10^{-4}$ .

# Prvi KOLOKVIJ iz MEHANIKE TRDNIH TELES

## 19. december 2007 (skupina B)

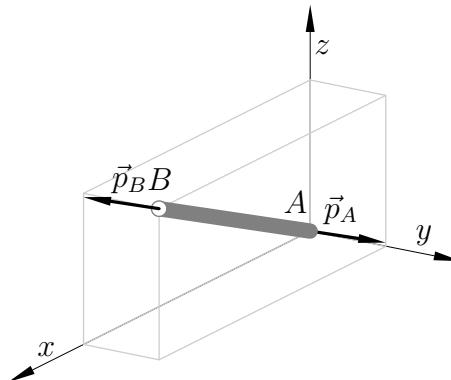
VS = vpisna številka.

VS3 = tretja števka vpisne številke. Za vpisno številko 26104796 je VS5 = 4, VS7 = 9.

- Palico iz linearno elastičnega, homogenega, izotropnega materiala, krožnega prereza, premera  $d$ , obtežimo s specifičnima površinskima obtežbama  $\vec{p}_A = p \vec{e}_{BA}$  in  $\vec{p}_B = p \vec{e}_{AB}$  na čelnih ploskvah skozi krajišči  $A$  in  $B$ , pravokotnih na os palice  $AB$ . Vektor  $\vec{e}_{AB}$  označuje enotski vektor v smeri od točke  $A$  do točke  $B$ .

Izračunaj komponente tenzorja napetosti v poljubni točki palice v kartezičnem koordinatnem sistemu  $(x, y, z)$ . Izračunaj tudi novo dolžino in nov premer palice po deformaciji. Za koliko stopinj moramo segreti palico, da se njen premer po deformaciji ne bo spremenil?

**Podatki:**  $p = (\text{VS8} + 1) \text{ MPa}$ ,  $b = \frac{(\text{VS7} + 1)}{10} \text{ m}$ ,  $A(0, 0, 0)$ ,  $B(3b, b, 2 \text{ m})$ ,  $E = 2 \cdot 10^5 \text{ MPa}$ ,  $\nu = \frac{1}{3}$ ,  $\alpha_T = 1.25 \cdot 10^{-5} \frac{1}{\text{K}}$ ,  $d = 5 \text{ cm}$ .



- Kot rešitev mehanskega problema ravninskega telesa po metodi napetosti smo dobili majhne deformacije  $\epsilon_{ij}$  kot funkcije telesnih koordinat  $x$  in  $z$ .

$$[\epsilon_{ij}] = a \begin{bmatrix} 3(x+z)^2 + 1 & 0 & 3x^2 + 3z^2 + 1 \\ 0 & 0 & 0 \\ 3x^2 + 3z^2 + 1 & 0 & -3(x-z)^2 - 1 \end{bmatrix}.$$

Vsi delci telesa se premikajo le v ravnini  $(x, z)$ . Poznani so tudi pomik  $\vec{u}_0$  delca  $D_0$  z materialnimi koordinatami  $x = 0, y = 0, z = 0$ , pomik  $\vec{u}_1$  delca  $D_1$  z materialnimi koordinatami  $x = 1, y = 0, z = 0$  in pomik  $\vec{u}_2$  delca  $D_2$  z materialnimi koordinatami  $x = 0, y = 0, z = 1$ . Razdalje in pomiki so v m.

Določi pomik delca  $D$  z materialnimi koordinatami  $x = 1, y = 0, z = 1$ .

**Podatki:**  $a = (\text{VS7} + 1) \cdot 10^{-4}$ ,  $\vec{u}_0 = 2a(\vec{e}_x - \vec{e}_z)$ ,  $\vec{u}_1 = 4a\vec{e}_x$ ,  $\vec{u}_2 = 4a(\vec{e}_x - \vec{e}_z)$ .

- V tanki steni, v kateri vlada **ravninsko deformacijsko stanje** ( $\epsilon_{xz} = \epsilon_{yz} = \epsilon_{zz} = 0$ ), poznamo v točki  $T$  dve glavni normalni napetosti  $\sigma_{11}$  in  $\sigma_{22}$ . Prav tako poznamo v tej točki tudi velikost strižne deformacije  $\epsilon_{nt} = a \cdot 10^{-5}$ , ki pripada ravnini z normalo  $\vec{e}_n = \frac{1}{2}(\sqrt{3}\vec{e}_x + \vec{e}_y)$ . Določi komponente tenzorja napetosti  $\sigma_{ij}$  in komponente tenzorja majhnih deformacij  $\epsilon_{ij}$  v kartezijskem koordinatnem sistemu  $(x, y, z)$  v točki  $T$ . Določi tudi velikosti in smeri po absolutni vrednosti največjih strižnih deformacij v točki  $T$  in normale pripadajočih ravnin. Če je rešitev več, poišči samo eno.

**Podatki:**  $a = (\text{VS7} + \text{VS8} + 1)$ ,  $E = 200\,000 \text{ MPa}$ ,  $\nu = \frac{1}{3}$ ,  $\sigma_{11} = -20 \text{ MPa}$ ,  $\sigma_{22} = 40 \text{ MPa}$ .

Točkovanje:  $40 \% + 40 \% + 40 \% = 120 \%$ .

# Prvi KOLOKVIJ iz MEHANIKE TRDNIH TELES

## 18. december 2007 (skupina A) – Rešitve

- 1.** Tenzor napetosti v karteziskem koordinatnem sistemu palice  $\xi, \eta, \zeta$ , kjer je vektor  $\vec{e}_\xi = \vec{e}_{AB}$  vektorja  $\vec{e}_\eta$  in  $\vec{e}_\zeta$  pa sta pravokotna na njega lahko predstavimo z matriko.

$$[\sigma_{\alpha\beta}] = \begin{bmatrix} p & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

Komponente tenzorja napetosti v karteziskem koordinatnem sistemu  $x, y, z$  dobimo z enačbo

$$\sigma_{ij} = \sum_{\alpha, \beta} e_{i\alpha} \sigma_{\alpha\beta} e_{\beta j}$$

ker pa je od nič različen samo  $\sigma_{\xi\xi}$  kar z enačbo

$$\sigma_{ij} = e_{i\xi} \sigma_{\xi\xi} e_{\xi j} = e_{i\xi} p e_{\xi j}$$

ali v matrični obliki

$$[\sigma_{ij}] = p [e_{i\xi}] [e_{\xi j}] = p \begin{bmatrix} e_{\xi x} \\ e_{\xi y} \\ e_{\xi z} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} e_{\xi x} & e_{\xi y} & e_{\xi z} \end{bmatrix}$$

Nova dolžina palice znaša

$$L' = (1 + \epsilon_{\xi\xi}) L = \left(1 + \frac{p}{E}\right) L.$$

Nov premer palice znaša

$$d' = (1 - \nu \epsilon_{\xi\xi}) d = \left(1 - \nu \frac{p}{E}\right) d.$$

Sprememba temperature pa

$$-\nu \frac{p}{E} + \alpha_T \Delta T = 0 \longrightarrow \Delta T = \frac{\nu p}{\alpha_T E}.$$

- 2.** Preverimo kompatibilitetne pogoje

$$\frac{\partial^2 \epsilon_{yy}}{\partial z^2} + \frac{\partial^2 \epsilon_{zz}}{\partial y^2} - 2 \frac{\partial^2 \epsilon_{yz}}{\partial y \partial z} = 6 - 6 = 0.$$

Izračunamo

$$\vec{\omega} = -6ayz\vec{e}_x.$$

$$\vec{u} = a(2 + (y+z) + (y+z)^3)\vec{e}_y + a(-2 + (y-z) + (y-z)^3)\vec{e}_z.$$

**3.** Najprej izračunamo Lamejevi konstanti

$$\mu = \frac{E}{2(1+\nu)}, \quad \lambda = \frac{Ev}{(1+\nu)(1-2\nu)}$$

in nato iz enačbe

$$0 = \sigma_{zz} = \sigma_{33} = 2\mu\varepsilon_{33} + \lambda(\varepsilon_{11} + \varepsilon_{22} + \varepsilon_{33})$$

glavno normalno deformacijo  $\varepsilon_{33}$ . Iz enačb

$$\begin{aligned}\sigma_{11} &= 2\mu\varepsilon_{11} + \lambda(\varepsilon_{11} + \varepsilon_{22} + \varepsilon_{33}), \\ \sigma_{22} &= 2\mu\varepsilon_{22} + \lambda(\varepsilon_{11} + \varepsilon_{22} + \varepsilon_{33})\end{aligned}$$

izračunamo glavni normalni napetosti  $\sigma_{11}$  in  $\sigma_{22}$ , ter nazadnje iz enačb

$$\begin{aligned}\sigma_{11,22} &= \frac{\sigma_{xx} + \sigma_{yy}}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{\sigma_{xx} - \sigma_{yy}}{2}\right)^2 + \sigma_{xy}^2}, \\ \sigma_{nt} &= \begin{bmatrix} \frac{\sqrt{3}}{2} & \frac{1}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \sigma_{xx} & \sigma_{xy} \\ \sigma_{xy} & \sigma_{yy} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{-1}{2} \\ \frac{\sqrt{3}}{2} \end{bmatrix}\end{aligned}$$

še napetosti  $\sigma_{xx}$ ,  $\sigma_{yy}$  in  $\sigma_{xy}$ .