Primjer: Prostorno stanje naprezanja



Zadano je stanje naprezanja u točki tijela u pravokutnom (0xyz)-koordinatnom sustavu, slika a), koje čini matricu tenzora naprezanja σ_{ii} :

$$\begin{bmatrix} \sigma_{ij} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \sigma_x & \tau_{xy} & \tau_{xz} \\ \tau_{yx} & \sigma_y & \tau_{yz} \\ \tau_{zx} & \tau_{zy} & \sigma_z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 100 & 30 & 0 \\ 30 & 180 & 0 \\ 0 & 0 & -100 \end{bmatrix} MPa.$$

Treba odrediti analitički i grafički:

- a) glavna naprezanja σ_1 , σ_2 i σ_3 s orijentiranim elementom u točki tijela,
- b) maksimalno posmično naprezanje τ_{max} s pripadajućim normalnim naprezanjem,
- c) naprezanje u presjeku N čija je normala \vec{n} određena kutovima $\alpha = 60^{\circ}$ i $\gamma = 75^{\circ}$ s glavnim pravcima naprezanja 1 i 3,
- d) nacrtati Mohrovu kružnicu naprezanja.

Analitičko rješenje:

a) Glavna naprezanja u točki M tijela

Može se odmah zaključiti, da će normalno naprezanje u pravcu osi *z* biti ujedno i glavno naprezanje u pravcu osi 3:

 $\sigma_3=\sigma_z=-100~\mathrm{MPa}$.

Naprezanje σ_z ne utječe na element u (x, y)- ravnini, te se preostala dva glavna naprezanja σ_1 i σ_2 mogu odrediti analitički ili grafički crtanjem Mohrove kružnice naprezanja:

$$\sigma_{1,2} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{100 + 180}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{100 - 180}{2}\right)^2 + 30^2} = \frac{$$

 $= 140 \pm \sqrt{40^2 + 30^2} = 140 \pm 50 \text{ MPa}.$

 $\sigma_1 = 140 + 50 = 190 \text{ MPa}$, $\sigma_2 = 140 - 50 = 90 \text{ MPa}$.

Glavni pravci naprezanja 1 i 2 određuju se iz izraza:

$$\tan 2\varphi_{\rm o} = \frac{2\tau_{xy}}{\sigma_x - \sigma_y} = \frac{30}{-40} = -0,75,$$

slijedi: $2\phi_0 = -36,87^\circ$, odnosno $\phi_0 = -18,435^\circ$.

Glavni pravac 1 otklonjen je od osi *y* u smjeru gibanja kazaljke na satu za kut φ_0 , a za isti je kut otklonjen i pravac 2 od osi *x*, kod rotacije elementa oko osi *z* u (*x*, *y*)- ravnini. Orijentirani element s glavnim naprezanjima prikazan je na slici b).

b) Maksimalno posmično naprezanje τ_{max} s pripadajućim normalnim naprezanjem σ_s , pojavit će se u presjeku koji je paralelan s glavnim pravcem 2 i normala \overline{n} čini kut od 45° s glavnim pravcima naprezanja 1 i 3, slika c).



U tom slučaju na presjek djeluje normalno naprezanje iznosa:

$$\sigma_{\rm S} = \sigma_{\rm S3} = \frac{\sigma_1 + \sigma_3}{2} = \frac{190 - 100}{2} = 45 \text{ MPa}$$

i maksimalno posmično naprezanje

$$\tau_{\max} = \tau_{13} = \frac{\sigma_1 - \sigma_3}{2} = \frac{190 - (-100)}{2} = 145 \text{ MPa}.$$

Sekundarna maksimalna posmična naprezanja u kosim presjecima kroz točku tijela su:

$$\tau_{12} = \frac{\sigma_1 - \sigma_2}{2} = \frac{190 - 90}{2} = 50 \text{ MPa i } \tau_{23} = \frac{\sigma_2 - \sigma_3}{2} = \frac{90 - (-100)}{2} = 95 \text{ MPa},$$

a pripadajuća normalna naprezanja (apscise središta kružnica) su:

$$\sigma_{S1} = \frac{\sigma_1 + \sigma_2}{2} = \frac{190 + 90}{2} = 140 \text{ MPa i } \sigma_{S2} = \frac{\sigma_2 + \sigma_3}{2} = \frac{90 - 100}{2} = -5 \text{ MPa}.$$

c) Puno naprezanje u presjeku N čija je normala \vec{n} otklonjena od glavnih pravaca 1, 2 i 3 za kutove α , β i γ , slika d), određeno je izrazom:



$$p_n^2 = (\sigma_1 \cdot \cos \alpha)^2 + (\sigma_2 \cdot \cos \beta)^2 + (\sigma_3 \cdot \cos \gamma)^2$$

gdje se kut β između glavnog pravca 2 i normale \vec{n} izračunava prema izrazu:

$$\cos^2\beta = 1 - \cos^2\alpha - \cos^2\gamma.$$

Uvrštavanjem vrijednosti dobiva se:

$$\cos^2\beta = 1 - \cos^2 60^\circ - \cos^2 75^\circ,$$

 $\cos \beta = 0.82645$, odnosno kut je $\beta = 34.265^{\circ}$. Slijedi vrijednost punog naprezanja na presjeku N tijela: $p_n^2 = (190 \cdot 0.5)^2 + (90 \cdot 0.82645)^2 + (-100 \cdot 0.25882)^2$,

$$p_n = 123,4 \text{ MPa}$$

Komponente punog naprezanja na presjeku N su normalno naprezanje koje djeluje okomito na površinu presjeka N:

$$\sigma_n = \sigma_1 \cdot \cos^2 \alpha + \sigma_2 \cdot \cos^2 \beta + \sigma_3 \cdot \cos^2 \gamma,$$

$$\sigma_n = 190 \cdot 0.5^2 + 90 \cdot 0.82645^2 - 100 \cdot 0.25882 \implies \sigma_n = 102.27 \text{ MPa},$$

te posmično naprezanje koje djeluje na površini presjeka N:

$$\tau_n = \sqrt{p_n^2 - \sigma_n^2}, \implies \tau_n = \sqrt{123, 4^2 - 102, 27^2} = 69,05 \text{ MPa}.$$

Grafičko rješenje pomoću Mohrove kružnice naprezanja:

a) U $(0\sigma\tau)$ -koordinatnom sustavu u odabranom mjerilu nacrtaju se točke E(100,30) i F(180,30), slika e); njihova spojnica na osi σ određuje središte kružnice S₁(140,0), a njezin je polumjer \overline{ES}_1 . Ta kružnica siječe os σ u točkama A i B koje određuju glavna naprezanja σ_1 i σ_2 . Kut glavnih pravaca naprezanja 1 i 2 određen je kutom φ_0 . Sada su poznata sva tri glavna naprezanja i mogu se nacrtati druge dvije Mohrove kružnice za prostorno stanje naprezanja u točki tijela.



b) Apscise središta manjih kružnica su točke S₂(-5,0) i S₃(45,0), a polumjeri kružnica u mjerilu su jednaki sekundarnim maksimalnim posmičnim naprezanjima τ_{12} i τ_{23} . Točke G i H određuju naprezanja na presjecima u kojima djeluje maksimalno posmično naprezanje τ_{max} i pripadajuće normalno naprezanje σ_{S} , a presjeci čine kutove od 45° s glavnim pravcima 1 i 3.

c) Naprezanje u presjeku N određenom normalom \vec{n} , slika d), određuje se grafički pomoću Mohrove kružnice naprezanja sljedećim postupkom, slika f):

- iz točke A povuče se pod kutom α od okomice pravac koji siječe najveću kružnicu u točki J, a zatim se iz središta S₂ povuče kružni luk polumjera $R_2 = \overline{JS}_2$ kroz točku J,

- iz točke C povuče se pod kutom γ od okomice pravac koji siječe najveću kružnicu u točki K, a zatim se iz središta S₁ povuče kružni luk polumjera $R_1 = \overline{KS_1}$ kroz točku K,

- sjecište ovih kružnih lukova je u točki N, čime su u mjerilu za presjek N određene vrijednosti punog naprezanja $p_n = \overline{ON}$; normalna komponenta naprezanja σ_n odgovara apscisi točke N, a posmična komponenta naprezanja τ_n odgovara ordinati točke N.

 $p_n = 125 \text{ MPa}$, $\sigma_n = 105 \text{ MPa}$, $\tau_n = 70 \text{ MPa}$, što zadovoljava u odnosu na analitička rješenja.

