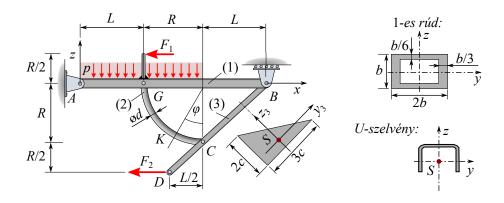
BME Gépészmérnöki Kar	SZILÁRDSÁGTAN	Név: Vári Gergő
Műszaki Mechanikai Tanszék	1. HÁZI FELADAT	Neptun kód: MQHJ0H
2024/25 II.	Határidő: lásd Moodle	Késedelmes beadás: □ Javítás: □
<b>Nyilatkozat:</b> Aláírásommal igazolom, hogy szítettem el, az abban leírtak saját megértése	Aláírás: Vári Gergő	

Csak a formai követelményeknek megfelelő feladatokat értékeljük! http://www.mm.bme.hu/targyak/bsc/sziltan

## Feladatkitűzés

Az ábrán vázolt szerkezet mindhárom rúdja csuklósan kapcsolódik, anyaguk homogén, izotrop, lineárisan rugalmas. Az (1)-es rúd keresztmetszete az ábrán látható táglalap alakú zárt szelvény, a negyedkörív alakú (2)-es rúdé kör, míg a (3)-as rúdé háromszög. Az (1)-es rúd anyagára megengedett feszültség  $\sigma_{\rm meg}$ .



## Adatok

R [m]	L [m]	d [mm]	c [mm]	$F_1$ [kN]	$F_2$ [kN]	p [kN/m]	$\sigma_{ m meg}$ [MPa]
0.3	0.35	50	30	3	3	4.50	100

# (Rész)eredmények

A  [kN]	B  [kN]	$M_{ m h,max}^{(1)}$ [kNm]	$K_{y, \min}$ [cm <sup>3</sup> ]	b [mm]	Szelv.sorszám
6.1	1.85	0.35	3.5	24	166
$\sigma_{ m max}^{(1)}$ [MPa]	$V_{\mathrm{max}}^{(1)}  [\mathrm{kN}]$	$  au_{ m max}^{(1)} $ [MPa]	$\sigma_{K,\mathrm{max}}^{(2)}$ [MPa]	$\sigma_{C,\max}^{(3)}$ [MPa]	$\beta_{zerus}$ [°]
-94.66	1.576	5.4	-21.331	33.333	-18.435

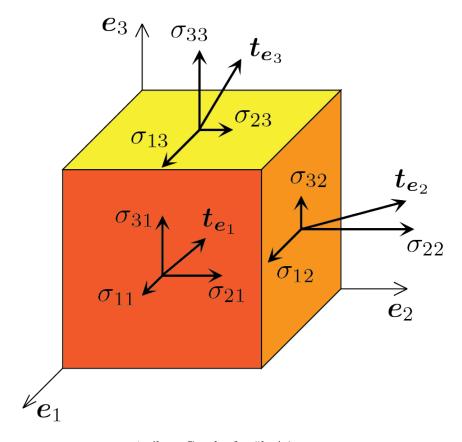
### Pontozás

Minimumfeladat	Feladatok Minimumfeladat					Feladatok			Dokumentáció	Összesen
Willimumiciauat	4.	5.	6.	7.	8.	9.	Dokumentacio	Osszesen		
	/4	/2	/3	/4	/3	/4	/5	/25		

Szilárdságtan HF1

Vári Gergő

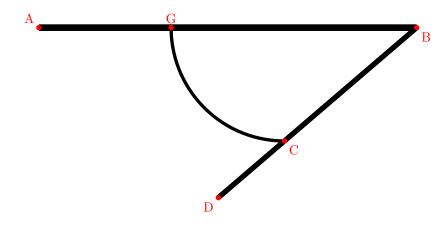
2025. március 29.



1. ábra: Cauchy feszültségi tenzor

# 1 Reakció komponensek

# 1.1 Léptékhelyes ábra



# 1.2 SZTÁ

## 1.3 Egyensúlyi képletek

$$\sum F_x := 0 = A_x - F_1 - F_2$$

$$\sum F_y := 0 = A_y + B_y - p(L+R)$$

$$\sum M^A := 0 = B_y(2L+R) + F_1\frac{R}{2} - F_2\left(R + \frac{R}{2}\right) - p\frac{(L+R)^2}{2}$$

$$\begin{split} A_x &= F_1 + F_2 = 6 \, [\text{kN}] \\ B_y &= F_2 \left( R + \frac{R}{2} \right) - F_1 \frac{R}{2} + p \frac{(L+R)^2}{2} = 1.85 \, [\text{kN}] \\ A_y &= p(L+R) - B_y = 1.074 \, [\text{kN}] \end{split}$$

$$|\mathbf{A}| = 6.1 \, [\mathrm{kN}]$$

$$|\mathbf{B}| = 1.85 \, [\mathrm{kN}]$$

# 2 Csuklók és rudak

- 2.1
- 2.1.1 SZTÁ
- 2.1.2 Egyensúlyi képletek

$$\sum F_x := 0 = A_x - F_1 + N_{2_x} + N_{1_x}$$

$$\sum F_y := 0 = A_y - p(L+R) - N_{2_y} - N_{1_Y}$$

$$\sum M^B := 0 = N_{2_y}(L+R) + F_1 \frac{R}{2} + p(L+R) \left(L + \frac{L+R}{2}\right)$$

$$- A_y(2L+R)$$

$$N_{2_y} = \frac{A_y 2L + R - F_1 \frac{R}{2} - p(L+R) \left(L + \frac{L+R}{2}\right)}{L+R} = -2.0775 \, [\mathrm{kN}]$$

- 2.2
- 2.2.1 SZTÁ
- 2.2.2 Egyensúlyi képletek

$$\sum F_x := 0 = -N_{2_x} + N_{2_x}$$

$$\sum F_y := 0 = -N_{2_y} + N_{2_y}$$

$$\sum M := 0 = 0$$

- 2.3
- 2.3.1 SZTÁ
- 2.3.2 Egyensúlyi képletek

$$\sum F_x := 0 = -F_2 + N_{3_x} - N_{2_x}$$

$$\sum F_y := 0 = N_{2_y} + N_{3_y}$$

$$\sum M^C := 0 = -F_2 \frac{R}{2} - N_{3_x}(R) + N_{3_y}(L)$$

- 2.4 B pont
- 2.4.1 SZTÁ
- 2.4.2 Egyensúlyi képletek

$$\sum F_x := 0 = -N_{1_x} + N_{3_x}$$
$$\sum F_y := 0 = N_{1_y} + B_y - N_{3_y}$$

# 2.5 Összegzés

$$\begin{aligned} N_1 = & \begin{bmatrix} 0.92375 \\ 0.2265 \end{bmatrix} [\text{kN}] \\ N_2 = & \begin{bmatrix} -2.0775 \\ -2.0775 \end{bmatrix} [\text{kN}] \end{aligned}$$

$$N_3 = \begin{bmatrix} 0.92375 \\ 2.0775 \end{bmatrix} [kN]$$

- 3 1-es rúd igénybevételei
- 3.1 SZTÁ

# 3.2 Függvények

x	0 < x < L	L < x < L + R	L + R < x < 2L + R
N	$-A_x$	$-A_x - N_{2_x} + F_1$	$-A_x - N_{2_x} + F_1$
V	$-A_y + px$	$px - A_y + N_{2y}$	$p(L+R) - A_y + N_{2y}$
$M_h$	$-A_y x + p \frac{x^2}{2}$	$-A_{y}x+p\frac{x^{2}}{2}\\+N_{2_{y}}(x-L)+F_{1}\frac{R}{2}$	$-A_{y}x + p(L+R)\left(L - \frac{L+R}{2}\right) + N_{2y}(x-L) + F_{1}\frac{R}{2}$

# 3.3 Ábrázolás

- 4 Méretezés
- 4.1 Veszélyes keresztmetszet

$$M_{h_{\text{max}}} = M_h(L) = 0.35 \,[\text{kNm}]$$

4.2 Keresztmetszeti tényező

$$\begin{vmatrix} \frac{M_h}{K_x} \end{vmatrix} = \sigma$$

$$K_{x_{\min}} = \frac{M_{h_{\max}}}{\sigma_{\text{meg}}} = 3.5 \text{ [cm}^3\text{]}$$

$$\sigma = \frac{M_{h_{\max}}}{I_x} y$$

$$e = \frac{b}{2}$$

$$K_{x_{\min}} = \frac{I_x}{e} = \frac{65}{243} b^3$$

5 Helyettesítés U-szelvénnyel

 $b = 23.66 \approx 24 \, [\text{mm}]$ 

- 6 U-szelvény ellenőrzése normálerő hatására
- 6.1 Ellenőrzés

$$\sigma = \frac{N}{A} + \frac{M_h}{I_x} y$$
 
$$A = 2b \cdot b - f \cdot b = \frac{10}{9} b^2$$

 $N(L) = -6 \,[\text{kN}]$ 

$$I_x = \frac{65}{486}b^4$$

$$\begin{split} \sigma_{\rm max}^{(1)} &= \sigma_e = \frac{N}{A} + \frac{M_{h_{\rm max}}}{I_x} e = -94.66\,[{\rm MPa}] \\ &|\sigma_e| > \sigma_{\rm meg} \Rightarrow b^* = b \end{split}$$

# 6.2 Normálerő ábrázolása

# 7 Nyírásból adódó csúsztató feszültség

### 7.1 Függvény

$$V_{\text{max}} = V_x(L+R) = -1.5765 \text{ [kN]}$$
$$\tau_z(y) = \frac{V_{\text{max}} \cdot S(y)}{I_x \cdot a(y)}$$

#### 7.1.1 Kettébontás

① 
$$S_{1}(y) = A_{1}(y) \cdot k_{1}(y) \qquad S_{2}(y) = S_{1}\left(\frac{2}{3}b\right) + A_{2}(y) \cdot k_{2}(y)$$

$$A_{1}(y) = \left[\frac{b}{6} - \left(y - \left[\frac{b}{2} - \frac{b}{6}\right]\right)\right] \cdot 2b \qquad A_{2}(y) = 2\left(\frac{b}{3}\left[\left(\frac{b}{2} - \frac{b}{6}\right) - y\right]\right)$$

$$= b^{2} - 2by \qquad = \frac{2}{9}b^{2} - \frac{2}{3}by$$

$$k_{1}(y) = \frac{\frac{b}{2} + y}{2} = \frac{1}{4}b + \frac{1}{2}y \qquad k_{2}(y) = \frac{y + \left(\frac{b}{2} - \frac{b}{6}\right)}{2} = \frac{1}{6}b + \frac{1}{2}y$$

$$\tau_{z_{1}}(y) = -1.776841346 \times 10^{-5}y^{2} + 2.557211538 \times 10^{-3}$$

$$\tau_{z_{2}}(y) = -1.776404748 \times 10^{-5}y^{2} + 5.4 \times 10^{-3}$$

$$au_{\max}^{(1)} = au_{z_2}(0) = 5.4 \,[\text{MPa}]$$

## 7.2 Ábrázolás

- 8 2-es rúd igénybevételei
- 8.1 SZTÁ

## 8.2 Függvények

$$\phi = 30^{\circ}$$

$$\begin{split} N(\phi) &= N_{2_x} \cdot \cos \phi + N_{2_y} \cdot \cos \left(90^\circ - \phi\right) \\ &= N_{2_x} \cdot \cos \phi + N_{2_y} \cdot \sin \phi \\ N(30^\circ) &= -2837.92 \, [\mathrm{N}] \end{split}$$

$$\begin{split} V(\phi) &= -N_{2_x} \cdot \sin \phi + N_{2_y} \cdot \sin \phi \\ V(30^\circ) &= -760.42 \, [\mathrm{N}] \end{split}$$

$$\begin{split} M_h(\phi) &= N_{2_x} \cdot R \left(1 - \cos \phi\right) - N_{2_y} \cdot R \sin \phi \\ M_h(30^\circ) &= 228\,125.3329\,[\mathrm{Nmm}] \end{split}$$

# 8.3 Normálfeszültség ábrázolása

# 8.4 Maximális normálfeszültség

$$\frac{R}{d} = 6 \Rightarrow \sigma(y) = \frac{N}{A} + \frac{M_h}{R \cdot A} + \frac{M_h}{I_x} \cdot \frac{R \cdot y}{R + y}$$
$$A = \frac{d^2 \pi}{4} = 625\pi$$
$$I_x = \frac{d^4 \pi}{64} = \frac{390625}{4} \pi$$

$$\begin{split} \sigma(\frac{d}{2}) &= 16.1\,[\text{MPa}]\\ \sigma(0) &= -1.058\,[\text{MPa}]\\ \sigma(-\frac{d}{2}) &= -21.34\,[\text{MPa}] \end{split}$$

# 9 3-as rúd hajlítása

$$c = 30 \, [\text{mm}]$$

### 9.1 Zérus és $y_3$ tengely szöge

$$I_{x_3} = \frac{(3c)(2c)^3}{36} = 5.4 \times 10^5 \,[\text{mm}^4]$$

$$I_{y_3} = \frac{(2c)(3c)^3}{36} = 1.215 \times 10^6 \,[\text{mm}^4]$$

$$I_{xy_3} = \frac{(2c)^2(3c)^2}{72} = -4.05 \times 10^5 \,[\text{mm}^4]$$

$$\begin{split} I_{1;2} &= \frac{I_{x_3} + I_{y_3}}{2} + \frac{1}{2} \sqrt{(I_{x_3} - I_{y_3})^2 + 4I_{xy_3}^2} \\ I_1 &= 1\,404\,691.853\,[\text{mm}^4] \\ I_2 &= 350\,308.1469\,[\text{mm}^4] \end{split}$$

$$\alpha = \arctan\left(\frac{I_{x_3} - I_1}{I_{xy_3}}\right) = 64.9^{\circ}$$

$$\begin{split} M_h &= -F_2 \frac{R}{2} = & -0.45 \, [\text{kNm}] \\ M_{h_\xi} &= |M_h| \cdot \cos \alpha = & 190\,889.7402 \, [\text{Nmm}] \\ M_{h_\eta} &= |M_h| \cdot \sin \alpha = & -407\,505.9596 \, [\text{Nmm}] \end{split}$$

$$\beta = \arctan\left(\frac{M_{h_{\eta}} \cdot I_1}{M_{h_{\xi}} \cdot I_2}\right) = -83.3367^{\circ}$$

$$\beta_0 = \alpha + \beta = -18.437^{\circ}$$

#### 9.2 Maximális normálfeszültség

$$\xi(x; y) = x \cdot \cos \alpha + y \cdot \sin \alpha$$
$$\eta(x; y) = y \cdot \cos \alpha - x \cdot \sin \alpha$$

$$\sigma(x;y) = \frac{M_{h_{\xi}}}{I_1} \eta(x;y) - \frac{M_{h_{\eta}}}{I_2} \xi(x;y)$$

$$\sigma_A = \sigma\left(-c; \frac{4}{3}c\right) = 33.331 \,[\text{MPa}]$$

$$\sigma_B = \sigma\left(-c; -\frac{2}{3}c\right) = -33.334 \,[\text{MPa}]$$

$$\sigma_C = \sigma\left(2c; -\frac{2}{3}c\right) = 2.520 \,804 \,29 \times 10^{-3} \,[\text{MPa}]$$

$$\sigma_{\rm max} = \sigma_B = -33.334 \, [{
m MPa}]$$