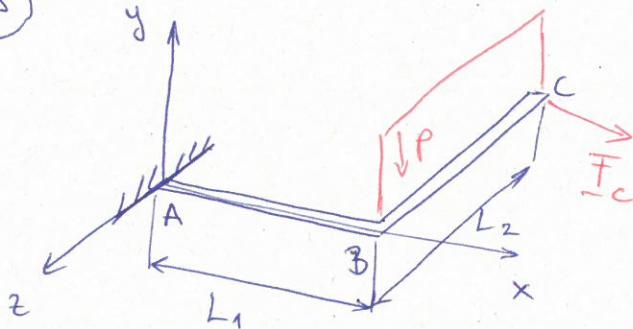


## 5. gyakorlat

### Összetett igénybevételer

1.25



Adatok

$$L_1 = 3 \text{ m}$$

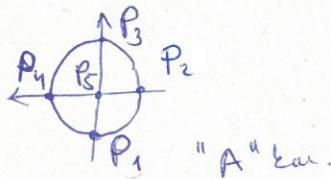
$$L_2 = 2 \text{ m}$$

Megosztó terhelés:  $p = 40 \frac{\text{N}}{\text{m}}$

Erdő:  $F_c = \begin{bmatrix} -150 \\ 200 \\ -50 \end{bmatrix} \text{ N}$

Feladat: a) befogás rmu - ében az igénybevétellelől adódó feszültségeket leírás.

b)  $P_1, \dots, P_5$  pontokban feszültségek ábrázolása



### Megoldás

a) Milyen igénybevételrel ismerünk? Milyen feszültségek előfordulnak?

- normál ( $\sigma = \frac{N}{A}$ )
  - hejlettő ( $\sigma = \frac{M_e}{I} y$ )
  - nyíród ( $\tau = \frac{V.S}{I.a}$ )
  - csavaród ( $\tau = \frac{M_t}{I_p} \rho$ )
- } normálfesz.  
} nyírásfesz.

~ Meghatározzuk a befogás rmu - ében az igénybevételét → redukáljuk az erőrendszert az "A" rmu. síkjára!

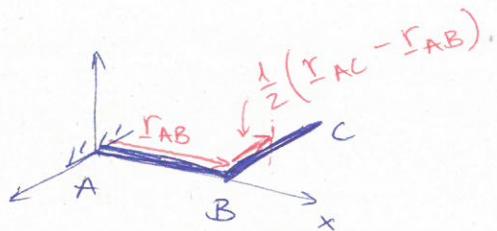
Erdő:  $\mathbb{F} = F_c + p \cdot L_2 (-j)$  =  $\underbrace{\begin{bmatrix} -150 \\ 200 \\ -50 \end{bmatrix}}_{\text{megosztó terhelés}} + 80 \begin{bmatrix} 0 \\ -1 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -150 \\ 120 \\ -50 \end{bmatrix} \text{ N}$

negatív x irányba

negatív y irányba

mintat, nagysága  $p \cdot L_2 ([\frac{\text{N}}{\text{m}}] \cdot [\text{m}])$

$$\underline{N}_A = \underline{r}_{AC} \times \underline{F}_C + \underbrace{\left( \underline{r}_{AB} + \frac{1}{2}(\underline{r}_{AC} - \underline{r}_{AB}) \right) \times (-\rho L_2 \underline{f}) =}$$

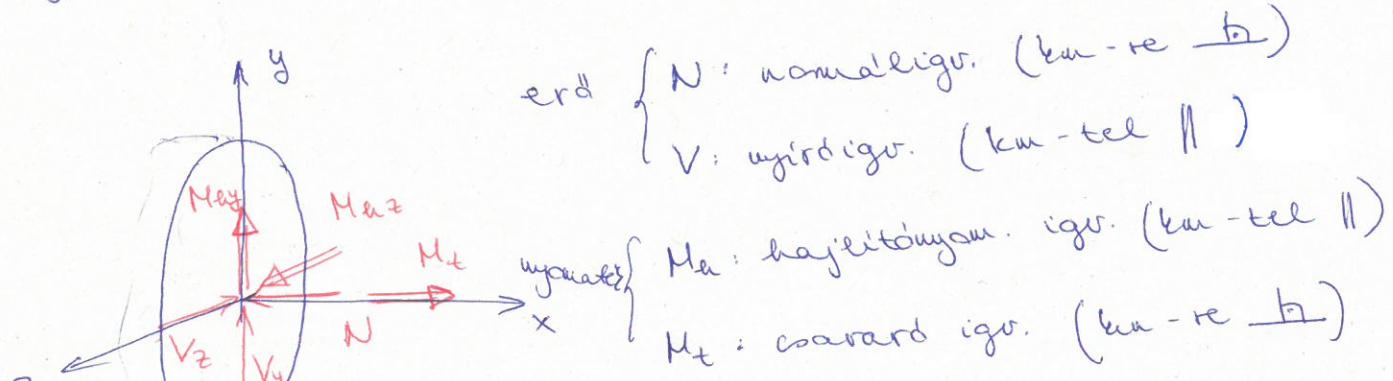


BC minden részre  
a negatív terhelést  
mindig a sílypontba  
redvezetjük, a rövid  
felénél van

$$= \underline{r}_{AC} \times \underline{F}_C + \frac{1}{2} (\underline{r}_{AC} + \underline{r}_{AB}) \times (-\rho L_2 \underline{f}) = \begin{bmatrix} 3 \\ 0 \\ -2 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} -150 \\ 200 \\ -50 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 3 \\ 0 \\ -1 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} 0 \\ -80 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} 320 \\ 450 \\ 360 \end{bmatrix} \text{ Nm}$$

~ Befogás körülötti erajzolási, rárajzolási az erd-e's  
nyomátelekponenséket előjelhelyesen, tehát az igénybevét elérhető



erd  $\begin{cases} N: \text{normálígr. (kör - re \perp)} \\ V: \text{ágyríg. (kör - tel \parallel)} \end{cases}$

$M_x$ : hajlítómom. igr. (kör - tel \parallel)

$M_t$ : csavaró igr. (kör - re \perp)

(\parallel erővel és nyomáteleknél  
indexekkel jelöljük, hogy melyik  
tengelyel vonatkozik)

Eddjelek az abszolu szerelemeik, az abszolútértékük:

$$N = 150 \text{ N}$$

$$N_t = 320 \ 000 \text{ Nmm}$$

$$V_y = 120 \text{ N}$$

$$M_{ay} = 450 \ 000 \text{ Nmm}$$

$$V_z = 50 \text{ N}$$

$$M_{az} = 360 \ 000 \text{ Nmm}$$

~ Kerestmeteszki jellemzés:

$$A = \frac{\pi d^4}{4} = 706,858 \text{ mm}^2 \quad (\text{terület})$$

$$I_y = I_z = \frac{\pi d^4}{64} = 39760,8 \text{ mm}^4 \quad (\text{másodrendű nyom.})$$

$$I_p = \frac{\pi d^4}{32} = 79521,6 \text{ mm}^4 \quad (\text{polaris másodrendű nyom.})$$

$$K_y = K_z = \frac{\pi d^3}{32} = 2650,72 \text{ mm}^3 \quad (\text{kerestmeteszki térfogat})$$

$$K_p = \frac{\pi d^3}{16} = 5301,4 \text{ mm}^3 \quad (\text{polaris kúp. térfogat})$$

~ Különböző igénybevételről adódó feszültségek:

N  $\sigma_x = -\frac{N}{A} = -0,212 \text{ MPa}$   
↓  
nyomott

Vy  $\tau_{xy} = \frac{4}{3} \frac{V_y}{A} \left[ 1 - \left( \frac{y}{r} \right)^2 \right] = 0,226 - 0,001008 \frac{y^2}{r^2}$   
↓  
\* \*  $\tau_{max} = 0,226 \text{ MPa} (y=0)$  (ez egységesen minden  $y$ -re, közelítő törlete és szilárdja révén lezajl.)

\*: a  $\tau$  fesz. az  $x$  normális síkban ( $y=z$ ) sik parámetros

\*:  $V_y$  az  $y$  tengelyre parámetros

Vz  $\tau_{xz} = -\frac{4}{3} \frac{V_z}{A} \left[ 1 - \left( \frac{z}{r} \right)^2 \right] = -0,094 - 0,000419 \frac{z^2}{r^2}$   
↓  
Vz negatív | $\tau_{max}| = 0,094 \text{ MPa} (z=0)$  (aztán a mentet)

Mt  $\tau_{xt} = \frac{M_t}{I_p} z = 4,024 z$

$\tau_{max} = \tau_{xt} \Big|_{z=15 \text{ mm}} = \frac{M_t}{K_p} = 60,36 \text{ MPa}$   
( $\frac{d}{2}$ )

May

$$\sigma_x = \frac{M_{yz}}{I_y} \cdot z = 11,318 \cdot z$$

$$\sigma_{max} = \frac{M_{yz}}{K_y} = \sigma_x \Big|_{z=15 \text{ mm}} = 169,77 \text{ MPa}$$

Mar

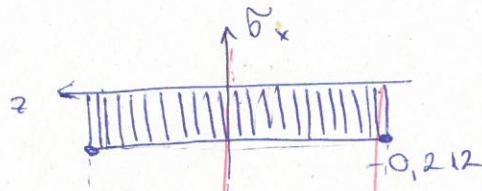
$$\sigma_x = -\frac{M_{xz}}{I_z} \cdot y = -9,054 y$$

ha elkezeliük,  
a szintet -ugyanazt  
száll 1. gy fán ki  
p'dl

$$\sigma_{max} = \frac{M_{xz}}{K_z} = 135,81 \text{ MPa}$$

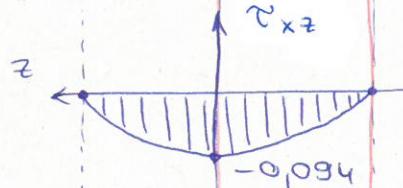
~ Feszültség elosztásának ábrázolása

N

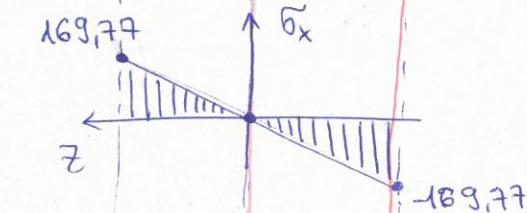


(y tengely mentén ugyanaz a nézeti rév)

V\_z

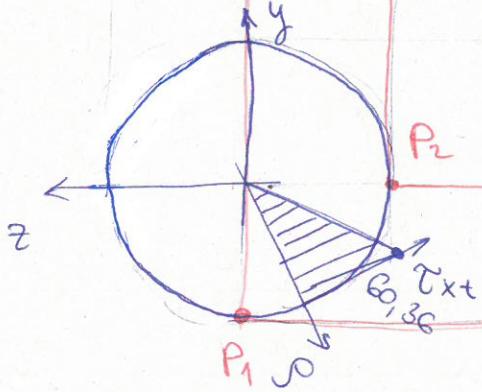


May



-135,81

y



Marz

M\_t

V\_y

P\_2

P\_1

0

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

z

b)  $P_1, \dots, P_5$  pontok feszültségei alapján  
 $(\sigma_x, \tau_{xy}, \tau_{xz}$  feszültségek vanak, összefüggés az ábránál leolvasható)  
 (piros vonal elvédő oldalán)

$$P_1 \quad \sigma_x = -0,212 + 135,81 \quad + \phi = 135,598 \text{ MPa}$$

(piros vonal elvédő oldalán)

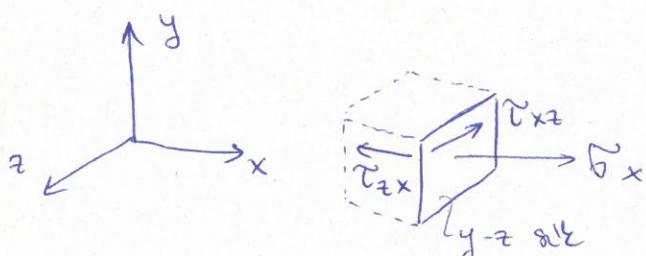
$\underbrace{-0,212}_{N} \quad \underbrace{+ 135,81}_{M_{xz}} \quad \underbrace{+ \phi}_{M_{yz}}$

$$\tau_{xy} = \phi \text{ MPa}$$

$\underbrace{\phi}_{V_y}$

$$\tau_{xz} = -0,094 - 60,36 = -60,454 \text{ MPa}$$

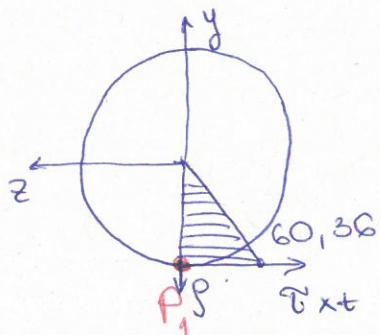
$\underbrace{-0,094}_{V_z} \quad \underbrace{- 60,36}_{M_t}$



$\tau_{xz}$ : x normális  $y-z$  sík  
 $\tau_{xz}$  negatív, tehát  $\Theta = 90^\circ$  irányba mutat  
 $\tau_{xz} = -\tau_{zx}$   
 $\tau_{zx}$ : z normális  $x-y$  sík,  $\Theta = 90^\circ$  irányba mutat

$$\underline{\sigma} = \begin{bmatrix} \sigma_x & \tau_{xy} & \tau_{xz} \\ \tau_{yx} & \sigma_y & \tau_{yz} \\ \tau_{zx} & \tau_{zy} & \sigma_z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 135,598 & \phi & -60,454 \\ \phi & \phi & \phi \\ -60,454 & \phi & \phi \end{bmatrix}$$

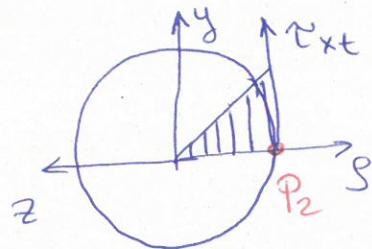
$M_t$ -ból származó  $\tau_{xt}$  miért a  $\tau_{xz}$ -hez adddik hozzá es miért negatív?



Elvédő oldalon levő  $\tau_{xt}$  fesz. elosztást elvágatjuk a  $P_1$  pontig. A fesz. elosztás a z tengelyen párhuzamos, és az x normális síkban van  $\rightarrow \tau_{xz}$  lelt belefelé.

Negatív, mert a z es  $\tau_{xt}$  tengelyen ellentétesen mutatnak.

P<sub>2</sub>



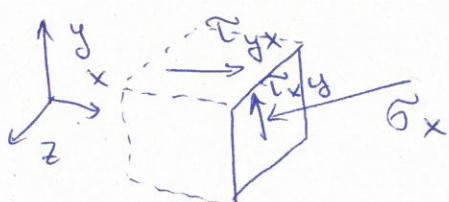
→  $\tau_{xt}$ -val  $\tau_{xy}$  lesz. Mindig  
be kell fogathni a pontba  
a g- $\tau_{xt}$  ábrát (mert egy  
adott sugárnál ugyanaz a  $\tau$   
körben.)

$\tau_{xt}$  eis y ugyanarra mutatja.  
→  $\tau_{xy}$  pozitív lesz!

$$\sigma_x = \underbrace{-0,212}_{N} + \underbrace{\phi}_{M_{xz}} - 169,77 = -169,982 \text{ MPa}$$

$$\tau_{xy} = \underbrace{0,226}_{V_y} + \underbrace{60,36}_{M_t} = 60,586 \text{ MPa}$$

$$\tau_{xz} = \underbrace{\phi}_{V_z}$$



$$\tilde{\sigma} = \begin{bmatrix} -169,982 & 60,586 & \phi \\ 60,586 & \phi & \phi \\ \phi & \phi & \phi \end{bmatrix}$$

$P_3, P_4, P_5$ : HF, hasonlóan.