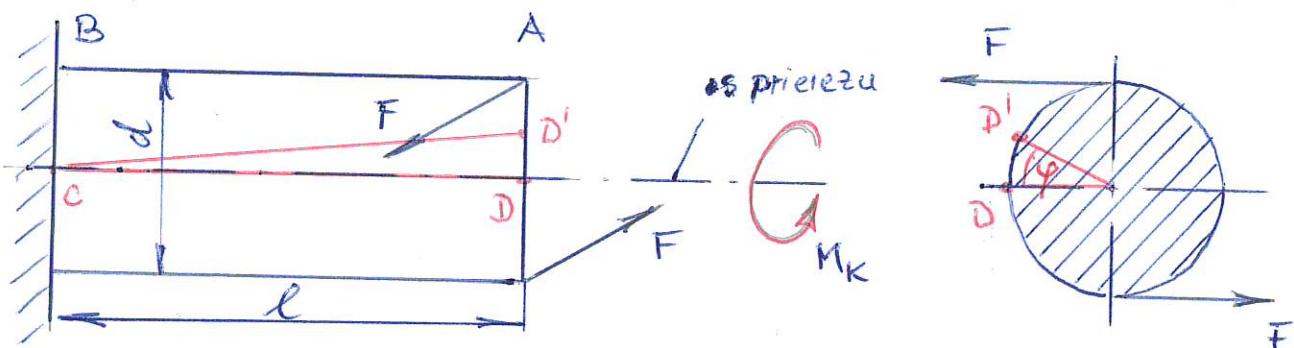


PREDMET : TECHNICKÁ MECHANIKA

TRIEDA : 3. MSZ

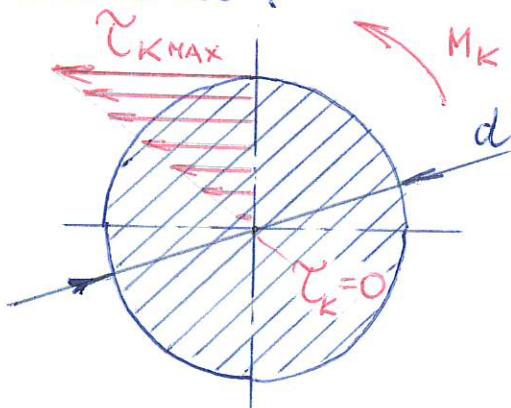
TEMA : NAMĀHANIE KRŪTENÍM (KRUT)

PRIEREZ SÚČIASKY JE NAMĀHANÝ KRŪTENÍM, AK ZAŤAŽUJÚCA SILA (SILY), SPÓSOBUJÚCE KRŪTIAcí MOMENT M_K , KTÓRÝ JE KOLMÝ NA OS PRIEREZU SÚČIASKY.



KRŪTACI MOMENT M_K V JEDNOTLIVÝCH PRIEREZOCH SÚČIASKY SPÓSOBuje TANGENCIALNE NAPÄTIE τ_K , KTORÉ NA ROZDIEL OD TAHOVÉHO NAPÄTIA σ_t , TLAKOVÉHO NAPÄTIA σ_d A ŠMYKOVÉHO NAPÄTIA τ_s NIE JE PO PLOCHE PRIEREZU KONŠTANTNÉ, MEHÍ SA Z NULOVEJ HODNOTY NA OSI PRIEREZU (NEUTRÁLNE VLÁKNO) NA MAXIMÁLNU HODNOTU $\tau_{K\text{MAX}}$ NA OBVODE

PRIEREZU :



Pozn.: $\tau_{K\text{MAX}}$ je po obvode prierezu konštantné!

VÝPOČET $\tau_{K \text{ MAX}}$

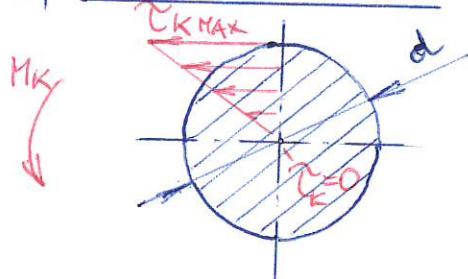
$$\tau_{K \text{ MAX}} = \frac{M_K}{W_K}$$

M_K - KRÚTIACI MOMENT [$N \cdot mm$]

W_K - MODUL PRIEREZU
V KRÚTEHĽI [mm^3]

MODUL PRIEREZU V KRÚTEHĽI W_K JE VEĽCINA, VYJADRŇUJÚCA ODOLNOSŤ PRIEREZU VOČI KRÚTEHĽI A JEJ VEĽKOSŤ ZÁVISÍ OD VEĽKOSTI A TVARU PRIEREZU.

a) KRUHOVÝ PRIEREZ :



$$W_K = \frac{J_P}{d} = \frac{0,1 \cdot d^4}{d} = \underline{\underline{0,2 \cdot d^3}} \quad [mm^3]$$

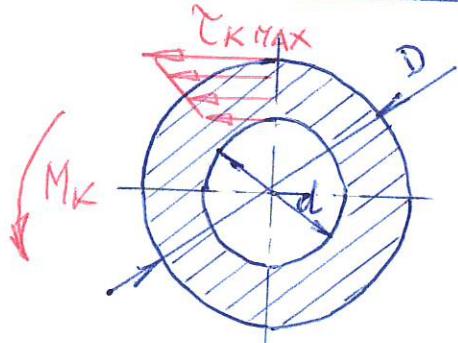
J_P - POLÁRNY MOMENT [mm^4]

$$J_P = \frac{\pi \cdot d^4}{32} = \underline{\underline{0,1 \cdot d^4}}$$

MAXIMÁLNE NAPÄTIE V KRÚTEHĽI $\tau_{K \text{ MAX}}$:

$$\tau_{K \text{ MAX}} = \frac{M_K}{W_K} = \frac{M_K}{0,2 \cdot d^3} \quad [MPa]$$

b) MEDZIKRUHOVÝ PRIEREZ :



POLÁRNY MOMENT J_P :

$$J_{P\odot} = J_{P_O} - J_{P_o} = 0,1 \cdot D^4 - 0,1 \cdot d^4 = \underline{\underline{0,1(D^4 - d^4)}}$$

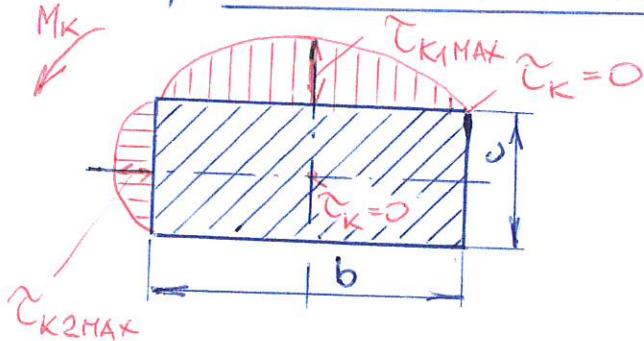
MODUL PRIEREZU V KRÚTEHĽI W_K :

$$W_K = \frac{J_{P\odot}}{D} = \frac{0,2 \cdot (D^4 - d^4)}{D} = \underline{\underline{0,2 \cdot (D^3 - d^3)}}$$

MAXIMÁLNE NAPÄTIE V KRÚTEHĽI :

$$\tau_{K \text{ MAX}} = \frac{M_K}{W_K} = \frac{M_K}{0,2 \cdot (D^3 - d^3)} \quad [MPa]$$

e) OBDLŽNIKOVÝ PRIEREZ $b \times c$:



MODUL PRIEREZU:

$$W_{K\Delta} = \alpha \cdot b \cdot c^2 \quad [\text{mm}^3]$$

koeficient α závisí od pomere $\frac{b}{c}$
(zb. úloh z TEM str. 200)

MAXIMÁLNE NAPÄTIE V KRÚTENÍ $\sigma_{K1\text{MAX}}$ JE NA OBVODE PRIEREZU V STREDE Dlhšej strany b :

$$\sigma_{K1\text{MAX}} = \frac{M_K}{W_K} = \frac{M_K}{\alpha \cdot b \cdot c^2} \quad [\text{MPa}]$$

DVOLEHÉ NAPÄTIE V KRÚTENÍ σ_{DK} :

- závisí od materiálovej súčiastky namákanej krúteniu,
volí sa 60 až 65 % z dovoľeného napäťia v tåhu:

$$\sigma_{DK} = (0,6 \div 0,65) \cdot \sigma_{Dt}$$

- pri výpočte σ_{DK} platí časový príbeh zataženia,
t.j. ak krútiaci moment je striedavý náťazový $M_{K\text{III}n}$,
potom dovoľené napätie k krútení pri striedavom
náťazovom zatažení je:

$$\underline{\sigma_{DK\text{III}n} = 0,625 \cdot \sigma_{Dt\text{III}n} = 0,625 \cdot \frac{2}{3} \cdot k_{\underline{\underline{\underline{I}}}} \cdot \frac{0,6 \cdot \sigma_{Pt}}{k}};$$

σ_{Pt} - MEDZA PEVNOSTI V TÅHU

k - MIERA BEZPEČNOSTI

$k_{\underline{\underline{\underline{I}}}}$ - KOEF. STRIEDAVÉHO ZATAŽENIA

PEVHOSTNÁ PODMIEENKA PRE KRÚTEHIE:

MAXIMÁLNE NAPÄTIE V KRÚTEHÍ $\tau_{K\text{MAX}}$ SPÔSOBENE KRÚTIACIM MOMENTOM M_K , MUSÍ BYŤ MENŠIE NEŽ DOVOLENÉ NAPÄTIE V KRÚTEHÍ MATERIÁLU ZAĽAŽENEJ SÚČIASKY:

$$\boxed{\tau_{K\text{MAX}} \leq \tau_{D,K}} \quad [\text{MPa}]$$

a) PRE KRUHOVÝ PRIEREZ SÚČIASKY:

$$\tau_{K\text{MAX}} = \tau_{D,K}$$

$$\frac{M_K}{0,2 \cdot d^3} \leq \tau_{D,K}$$

b) PRE MEDZIKRUHOVÝ PRIEREZ SÚČIASKY:

$$\tau_{K\text{MAX}} = \tau_{D,K}$$

$$\frac{M_K}{0,2 \cdot (D^4 - d^4)} \leq \tau_{D,K}$$

c) PRE OBDĽŽNIKOVÝ PRIEREZ SÚČIASKY:

$$\tau_{K1\text{MAX}} = \tau_{D,K}$$

$$\frac{M_K}{2 \cdot b \cdot c^2} \leq \tau_{D,K}$$

PORIETIE PEVHOSTNEJ PODMIENKY V KRÚTEHÍ:

1. NA KONTROLU DIMENZOVAHIA SÚČIASKY:

Vypočítame skutočné maximálne napätie v krútehí $\tau_{K\text{MAX}}$, spôsobené krútiacim momentom M_K a porovnáme s dovoleným napäťom v krútehí materiálu súčiasky, ak platí: $\tau_{K\text{MAX}} < \tau_{D,K}$, súčiaska vyhovuje, ak

platí: $\tau_{k,\max} > \tau_{d,k}$, súčiastka je poddimensionovaná, nevyhovuje. musíme:

- zmeniť M_K
- zväčsiť priestor súčiastky
- zmeniť materiál súčiastky.

2. NA VÝPOČET MAXIMÁLNEHO ZATÁŽENIA $M_{K,\max}$:

$$\tau_{k,\max} = \tau_{d,k}$$

$$\frac{M_K}{W_K} = \tau_{d,k}$$

$$M_K = \underline{\tau_{d,k} \cdot W_K} \quad [\text{Nm}]$$

3. NA VÝPOČET MINIMÁLNEHO PRIEMERU (hradieľa):

$$\tau_{k,\max} = \tau_{d,k}$$

$$\frac{M_K}{W_K} = \tau_{d,k}$$

$$\frac{M_K}{0,2 \cdot d^3} = \tau_{d,k}$$

∴

$$d \geq \sqrt{\frac{M_K}{0,2 \cdot \tau_{d,k}}} \quad [\text{mm}]$$

UHOL SKRÚTENIA SÚČIASKY φ :

PRI SKRÚCANÍ VÁLEA (úvodný obrazok) SA MYBLEHÉ VLAKNO CD SKRÚTI DO SKRUTKOVICE CD' A PRIEREZ A SA VOČI UPEVNENÉM PRIEREZU B POTOČTOM UHOL φ - UHOL SKRÚTENIA V RADIÁHOCH:

$$\varphi_{RAD} = \frac{M_K \cdot l}{G \cdot J_P} \quad [\text{RADIAN}]$$

M_K - krútiaci moment [$N \cdot mm$]

l - dĺžka súčiasky [mm]

G - modul pružnosti v šmyku [MPa]

$G_{ocel} = 0,81 \cdot 10^5 MPa$

J_P - polárny moment [mm^4]

UHOL SKRÚTENIA V STUPŇOCH:

$$\varphi^\circ = \frac{180}{\pi} \cdot \varphi_{RAD} \quad [^\circ]$$

ϑ (theta) - POMERNE SKRÚTENIE:

$$\vartheta = \frac{\varphi^\circ}{l} \quad [\% / m]$$

l - dĺžka súčiasky [m]

UHOL SKRÚTENIA PRI OBDĽŽNIKOVÝCH PRIEREZOCH:

POMERNE SKRÚTENIE ϑ :

$$\vartheta = \frac{M_K}{G \cdot b \cdot c^3} \quad [\text{RAD/mm}]$$

M_K - krútiaci moment [$N \cdot mm$]

b - dlhšia strana priezoru

c - kratšia strana priezoru

G - modul pružnosti v šmyku

G - koeficient polomeru $\frac{b}{c}$
(zb. úloh TEM str. 200)

UHOL SKRÚTENIA V RADIÁHOCH:

$$\varphi_{RAD} = \vartheta \cdot l$$

UHOL SKRÚTENIA V STUPŇOCH:

$$\varphi^\circ = \frac{180}{\pi} \cdot \varphi_{RAD}$$