

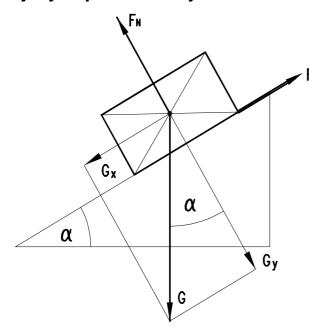






Název a adresa školy:	Střední škola průmyslová a umělecká, Opava, příspěvková organizace, Praskova 399/8, Opava, 746 01
Název operačního programu:	OP Vzdělávání pro konkurenceschopnost, oblast podpory 1.5
Registrační číslo projektu:	CZ.1.07/1.5.00/34.0129
Název projektu	SŠPU Opava – učebna IT
Typ šablony klíčové aktivity:	III/2 Inovace a zkvalitnění výuky směřující k rozvoji odborných kompetencí žáků středních škol (20 vzdělávacích materiálů)
Název sady vzdělávacích materiálů:	MEC I
Popis sady vzdělávacích materiálů:	Mechanika I, 1. ročník
Sada číslo:	G-19
Pořadové číslo vzdělávacího materiálu:	19
Označení vzdělávacího materiálu: (pro záznam v třídní knize)	VY_32_INOVACE_G-19-16
Název vzdělávacího materiálu:	Čepové tření
Zhotoveno ve školním roce:	2011/2012
Jméno zhotovitele:	Ing. Iva Procházková

# Za jakých podmínek sjede těleso samovolně



$$\sum F_{ix} = 0$$

$$F_t - G_x = 0 \Rightarrow F_t = G \cdot sin\alpha$$

$$\sum F_{iy} = 0$$

$$F_N - G_y = 0 \Rightarrow F_N = G \cdot cos\alpha$$

$$F_t = F_N \cdot f$$

Těleso se snaží uvést do pohybu síla  $G_x$ , pohybu brání síla  $F_t$ .

Aby se těleso nepohybovalo, musí být:

$$F_t > G \cdot sin\alpha$$

$$F_N \cdot f > G \cdot sin\alpha$$

$$G \cdot \cos \alpha \cdot f > G \cdot \sin \alpha$$

$$f > \frac{\sin \alpha}{\cos \alpha}$$









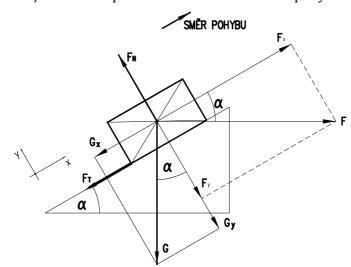
 $f > tg\alpha$ 

 $tg\phi > tg\alpha$ 

 $\phi > \alpha$  Tedy třecí úhel  $\phi$  musí být větší, než úhel nakloněné roviny.

Poznámka: Pokud se soustava s třením neuvede sama do pohybu, říkáme, že je samosvorná. Například klíny.

Př.: Zjistěte sílu F potřebnou k rovnoměrnému pohybu tělesa po nakloněné rovině.



$$f = 0.2$$
;  $\alpha = 15^{\circ}$ ;  $G = 1.000 \text{ N}$ 

$$\sum F_{ix} = 0$$

$$F_x - G_x - F_t = 0$$

$$F \cdot \cos \alpha = F_t + G \cdot \sin \alpha$$

$$\sum F_{\rm iy}=0$$

$$F_N - G_v - F_v = 0$$

$$F_N = G \cdot \cos\alpha + F \cdot \sin\alpha$$

$$F_t = F_N \cdot f$$

$$F \cdot \cos \alpha = F_N \cdot f + G \cdot \sin \alpha = f \cdot (G \cdot \cos \alpha + F \cdot \sin \alpha) + G \cdot \sin \alpha$$

$$F \cdot \cos \alpha = f \cdot G \cdot \cos \alpha + f \cdot F \cdot \sin \alpha + G \cdot \sin \alpha$$

$$F \cdot \cos \alpha - f \cdot F \cdot \sin \alpha = f \cdot G \cdot \cos \alpha + G \cdot \sin \alpha$$

$$F \cdot (\cos \alpha - f \cdot \sin \alpha) = G \cdot (f \cdot \cos \alpha + \sin \alpha)$$

$$F = G \cdot \frac{f \cdot \cos\alpha + \sin\alpha}{\cos\alpha - f \cdot \sin\alpha} = 1.000 \cdot \frac{0.2 \cdot \cos15^{\circ} + \sin15^{\circ}}{\cos15^{\circ} - 0.2 \cdot \sin15^{\circ}} = 495 \text{ N}$$

## Čepové tření

Kloubové (otočné) spojení se provádí pomocí čepů.

Čepy jsou radiální – síla je kolmá na osu čepu.

Čepy jsou axiální – síla v ose.





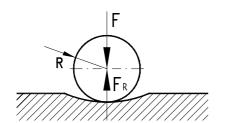


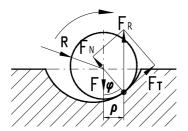


## Radiální čep

V klidu.

Za otáčení – čep povyjede nahoru.







Dvojice sil F, F<sub>R</sub> způsobí tzv. moment čepového tření, t.j. odpor proti otáčení čepu.

 $M_{\check{c}} = F \cdot \rho$ 

 $\rho = R \cdot \sin \varphi$ 

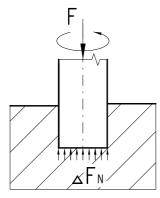
 $M_{\check{c}} = F \cdot R \cdot \sin \varphi$ 

 $f_{\check{c}} = \sin \varphi$ 

 $M_{\check{c}} = F \cdot R \cdot f_{\check{c}}$ 

f<sub>č</sub> = součinitel čepového tření (najdeme jej ve strojnických tabulkách).

## Axiální čep





Třecí síla  $F_t$  je rovnoměrně rozdělena po celé ploše čepu. Uvažujeme, že výslednice působí na rameni 2/3 R pro nezaběhnutý čep a  $1/2 \cdot R$  pro zaběhaný čep.

Moment čepového tření:

 $M_{\check{c}} = F \cdot f \cdot \frac{2}{3} R$ 

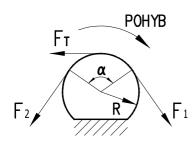








### Vláknové tření



Vzniká při smýkání lan a pásů po nehybné válcové ploše. Větší síla bude vždy tam, kde lano opouští válcovou plochu, tedy  ${\rm F_1>F_2}$ 

Podmínka momentové rovnováhy:

$$F_1 \cdot R - F_t \cdot R - F_2 \cdot R = 0$$

$$F_1 = F_2 + F_t$$

Pro tento případ byla odvozena tzv. podmínka vláknového tření:

$$F_1 = F_2 \cdot e^{\alpha \cdot f}$$

α – úhel opásání [rad];

f – koeficient vláknového tření;

e = 2,718 -> základ přirozených logaritmů.

### Zvedání břemene:

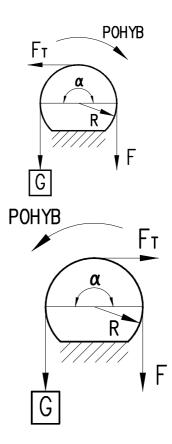
F > G

 $F = G \cdot e^{\alpha f}$ 

### Spouštění břemene:

F < G

 $G = F \cdot e^{\alpha f}$ 





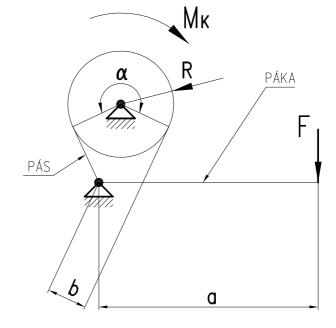






 $\label{eq:problem} \begin{array}{lll} \textbf{P\'r.:} & \text{Jak velkou silou musime působit na} \\ & \text{pásovou brzdu, abychom ubrzdili kroutící} \\ & \text{moment } M_K. \end{array}$ 

Uvolníme buben a páku.



Uvolnění bubnu:

$$F_1 > F_2$$

$$F_1 = F_2 \cdot e^{\alpha f}$$

Momentová rovnice:

$$M_K + F_2 \cdot R - F_1 \cdot R = 0$$

$$M_K + F_2 \cdot R - F_2 \cdot R \cdot e^{\alpha \cdot f} = 0$$

$$F_2 = \frac{M}{R \cdot (e^{\alpha \cdot f} - 1)}$$

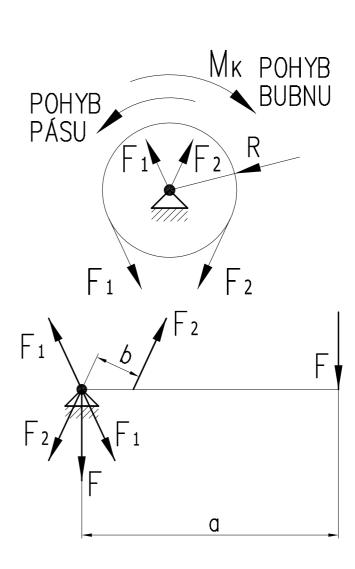
Uvolnění páky:

Momentová rovnováha:

$$F \cdot a - F_2 \cdot b = 0$$

$$F = F_2 \cdot \frac{b}{a}$$

$$F = \frac{b}{a} \cdot \frac{M}{R} \cdot \frac{1}{e^{\alpha \cdot f} - 1}$$





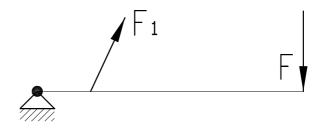






### Poznámka:

Pro opačný smysl otáčení bychom potřebovali větší sílu F, protože na páku by namísto síly  $F_2$  působila větší síla  $F_1$ . Tato brzda se tedy hodí pro jeden smysl otáčení.



# Seznam použité literatury

- SALABA S. MATĚNA A.: MECHANIKA I STATIKA pro SPŠ strojnické. Praha: SNTL, 1977.
- MRŇÁK L. DRDLA A.: MECHANIKA Pružnost a pevnost pro střední průmyslové školy strojnické.
  Praha: SNTL, 1977.
- TUREK, I., SKALA, O., HALUŠKA J.: *MECHANIKA Sbírka úloh*. Praha: SNTL, 1982.
- LEINVEBER, J. VÁVRA, P.: Strojnické tabulky. 5. doplněné vydání. Praha: Albra, 2011. ISBN 80-7361-033-7.