

Trenje klizanja i kotrljanja

Zakoni trenja klizanja

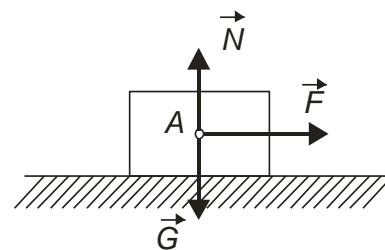
Reakcija hrapave veze

Konus trenja – trougao trenja

Trenje užeta o hrapavu cilindričnu površ

Trenje kotrljanja

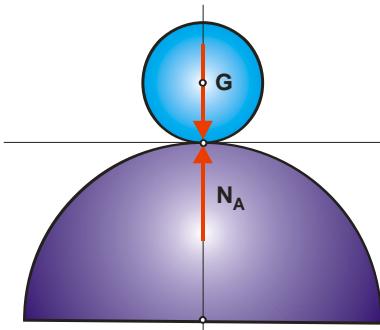
Zakoni trenja klizanja



- Reakcija veze dodirnih površi - glatke površi normalna na ravan idealno glatke ravne površi
- Ako na telo deluje beskrajno mala sila F ona će ga pomeriti

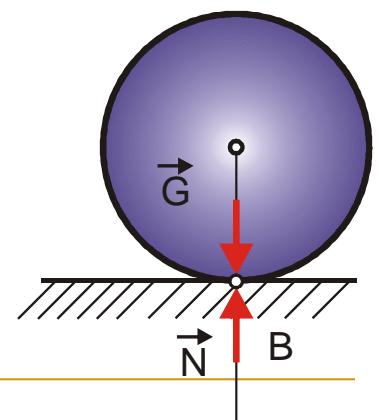
Veze i reakcije veza
GLATKA POVRŠ I GLATKI OSLONAC

- Glatka površ u statici je površina bez trenja koja se ne protivi silom ukoliko telo kliza po njoj
- Reakcija veze je **USMERENA PO ZAJEDNIČKOJ NORMALI NA DODIRNU POVRS**



Veze i reakcije veza
GLATKA POVRŠ I GLATKI OSLONAC

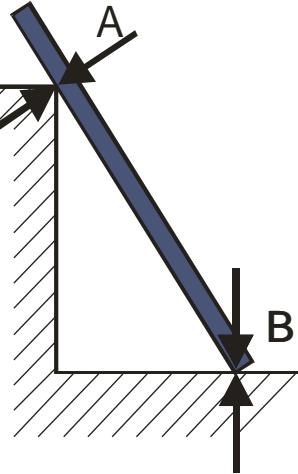
- Glatka površ u statici je površina bez trenja koja se ne protivi silom ukoliko telo kliza po njoj
- Reakcija veze je **USMERENA PO ZAJEDNIČKOJ NORMALI NA DODIRNU POVRS**



Veze i reakcije veza

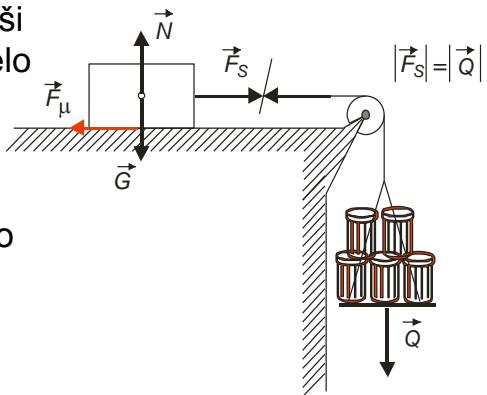
GLATKA POVRŠ I GLATKI OSLONAC

- Glatka površ u statici je površina bez trenja koja se ne protivi silom ukoliko telo kliza po njoj
- Reakcija veze je **USMERENA PO ZAJEDNIČKOJ NORMALI NA DODIRNU POVRŠ**

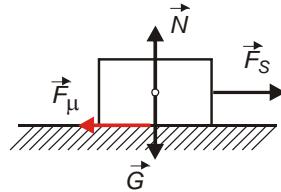


Trenje klizanja pri mirovanju

- Kod realnih hrapavih površi sila potrebna da pomeri telo nije neznačajna
- Eksperiment pokazuje da dok se ne dostigne neka vrednost sile, neće doći do pomeranja



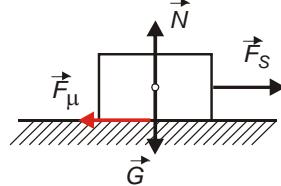
Sila trenja klizanja



- Pri pomeranju jednog tela po drugom u dodirnoj površi nastaje sila trenja \vec{F}_μ
- Sila trenja može imati vrednosti od 0 do F_{gr} – granične sile trenja
- Granična sila trenja klizanja ima intenzitet jednak proizvodu normalne sile i statičkog koeficijenta trenja

$$F_{\mu_{\max}} = F_{gr} = \mu_0 \cdot N$$

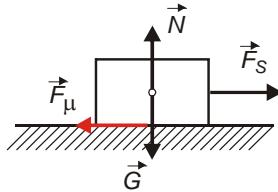
Sila trenja klizanja



- Sila trenja klizanja \vec{F}_μ ima pravac tangente u tački dodira dva tela
- Sila trenja klizanja usmerena je u suprotnom smeru od smera u kome aktivne sile teže da pomere telo

$$F_{\mu_{\max}} = F_{gr} = \mu_0 \cdot N$$

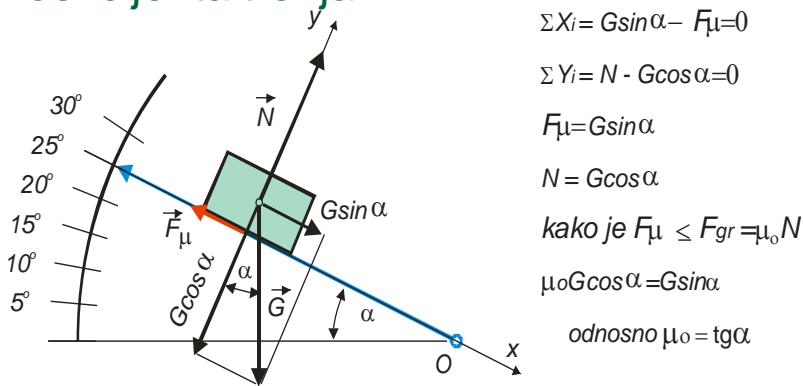
Sila trenja klizanja



- Sila trenja klizanja \vec{F}_μ u mirovanju uvek je jednaka smičućoj sili koja teži da pomeri telo
- Sila trenja klizanja definiše se Kulonovim zakonima i određuje se iz uslova ravnoteže
- Njen intenzitet u graničnom slučaju **ne može** biti veći od

$$F_\mu \leq F_{\mu_{\max}} = F_{gr} = \mu_0 \cdot N$$

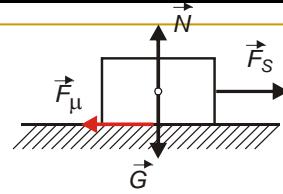
Eksperimentalno određivanje statičkog koeficijenta trenja



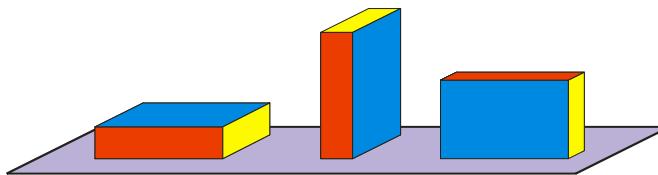
Moguća ravnoteža na strmoj ravni je dok je ugao α strme ravni manji od granične vrednosti φ_0

$$\tan \alpha \leq \tan \varphi_0$$

Sila trenja klizanja



- U dovoljno širokoj oblasti intenzitet sile trenja klizanja ne zavisi od veličine dodirnih površi

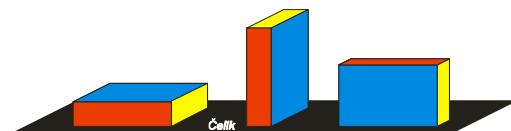


$$F_{\mu_{\max}} = F_{gr} = \mu_0 \cdot N$$

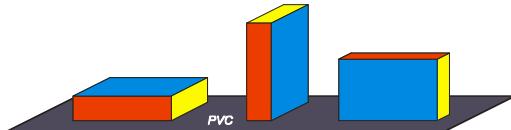
μ_0 – statički koeficijent trenja klizanja

Statički koeficijent trenja klizanja zavisi od materijala tela koja se dodiruju kao i stanja dodirnih površina

Vrednosti statičkog koeficijenta trenja klizanja za neke materijale



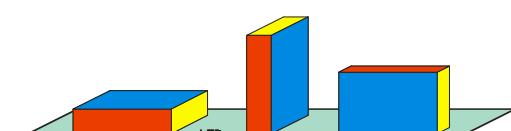
Čelik po Ledu $\mu=0,027$



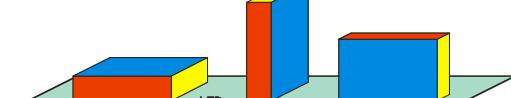
Čelik po čeliku $\mu=0,15$



Bronza po LG $\mu=0,19$



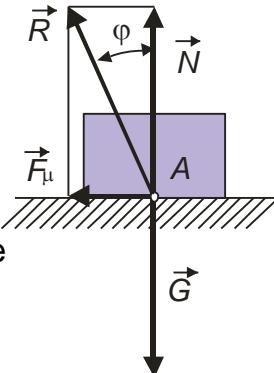
Drvo po drvetu $\mu=0,5-0,6$



Metal po drvetu $\mu=0,02$

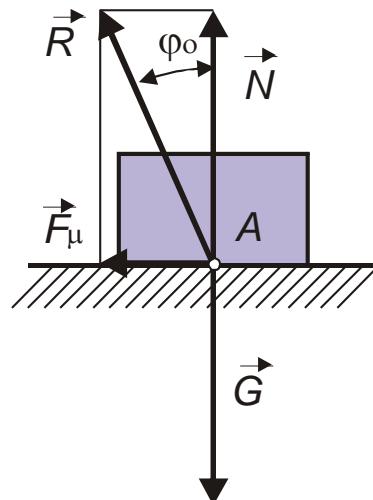
Reakcije hrapave veze

- Reakcija glatke veze ravne površi je normalna sila N
- Reakcija hrapave veze se sastoji iz dve komponente:
 - Normalne reakcije \vec{N}
 - Tangentne reakcije u ravni dodira dva tela, sile trenja klizanja \vec{F}_μ
- Ukupna reakcija $\vec{R} = \vec{N} + \vec{F}_\mu$ sa normalom na površ gradi ugao φ



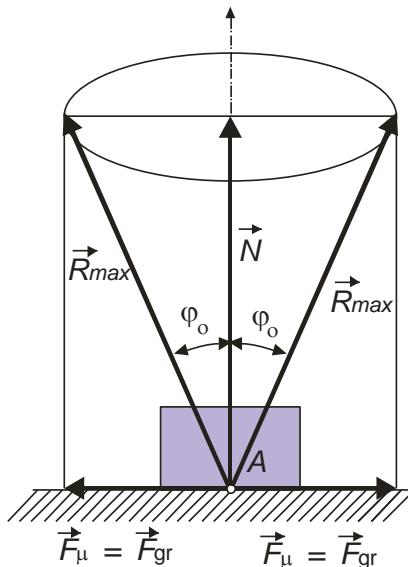
Ugao trenja

- Najveći ugao φ_0 za koji se usled trenja otkloni ukupna reakcija veze R hrapave površi, naziva se ugao trenja



Konus trenja

- Ako je koeficijent trenja klizanja za dati materijal jednak u svim pravcima
- I ako se ugao trenja φ_o prenese u svim pravcima
- Dobijeni kružni konus, sa uglom pri vrhu $2\varphi_o$ zove se **konus trenja**



Konus trenja

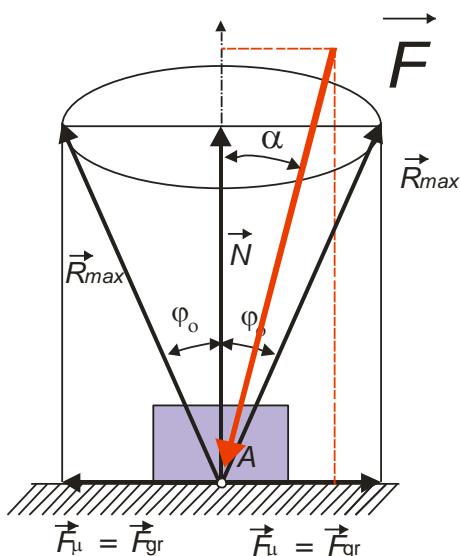
- Ako na neko telo A zanemarljive težine na hrapavoj površi deluje sila F , napadne linije pod uglom α prema normali na površ
- Da bi se telo pokrenulo mora biti ispunjen uslov:

$$F \sin \alpha > F_\mu \text{ odnosno}$$

$$F \sin \alpha > \mu_o N = \mu_o F \cos \alpha$$

$$\tan \alpha > \mu_o = \tan \varphi_o$$

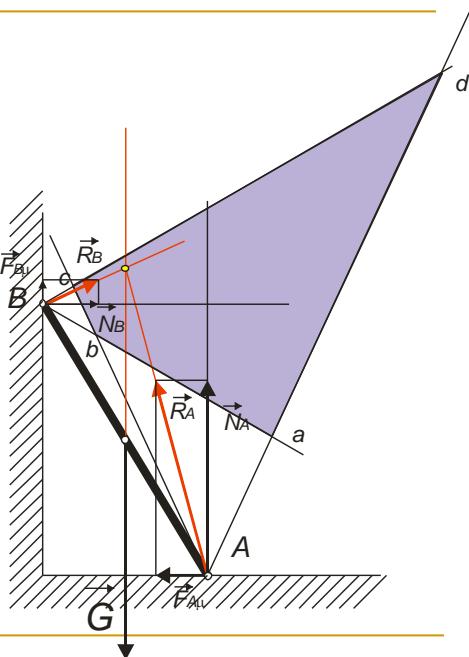
$$\alpha > \varphi_o$$



Ako je aktivna sila unutar konusa trenja telo će mirovati

Trougao trenja

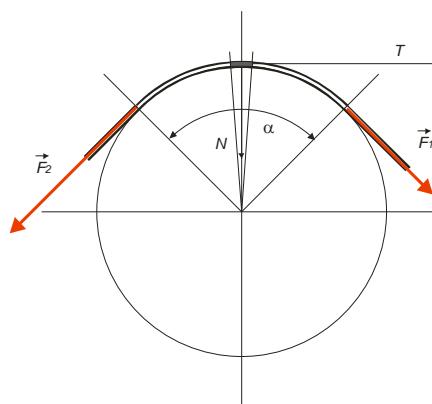
- Ako se ugao φ_0 prenese na dve ravni na koje se oslanja homogena greda težine G simetrično na normalu na ravan
- U preseku graničnih linija dobija se trougao trenja
- Ako je presek napadnih linija reakcija R_A , R_B i G u trouglu trenja, postoji ravnoteža



Trenje užeta o hrapavu cilindričnu površ

- Pri klizanju užeta po hrapavoj površi nepokretnog cilindra nastaje sila trenja klizanja
- Ojlerova formula

$$F_1 = F_2 e^{\mu \alpha}$$

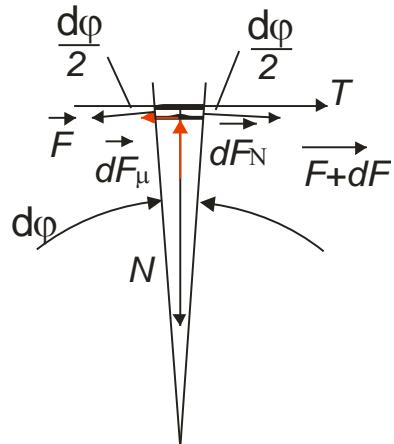


Trenje užeta o hrapavu cilindričnu površ

Analizom elementa užeta zapažamo postojanje:

- Elementarne sile trenja dF_μ
- Elementarne normalne sile dF_N
- Sile u užetu F_1 i F_2

Izabrati koordinatni sistem u pravcu tangente i pravcu normale



Trenje užeta o hrapavu cilindričnu površ

Uslovi ravnoteže za koordinatni sistem OTN:

$$\sum T_i = (F + dF) \cos \frac{d\varphi}{2} - F \cos \frac{d\varphi}{2} - dF_\mu = 0$$

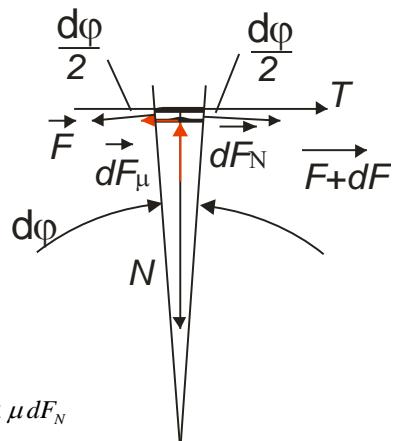
$$\sum N_i = (F + dF) \sin \frac{d\varphi}{2} - F \sin \frac{d\varphi}{2} - dF_N = 0$$

Kako je elementarna veličina $d\varphi$ veoma mala može se smatrati:

$$\sin \frac{d\varphi}{2} \approx \frac{d\varphi}{2}; \cos \frac{d\varphi}{2} = 1; dF \frac{d\varphi}{2} \approx 0$$

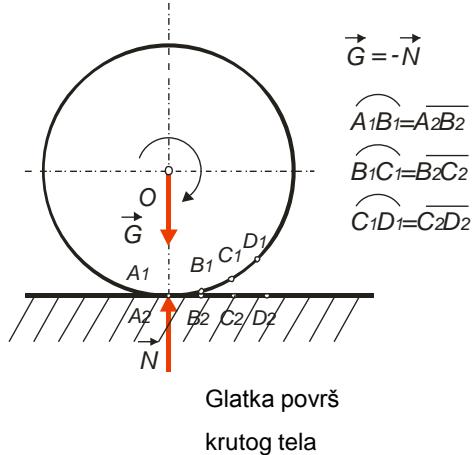
Ranije definisano trenje klizanja $0 < dF_\mu < \mu dF_N$

$$\frac{dF}{F} = \mu d\varphi \rightarrow \int_{F_1}^{F_2} \frac{dF}{F} = \int_0^\alpha \mu d\varphi \rightarrow F_1 = F_2 e^{\mu \alpha}$$



Kotrljanje točka po horizontalnom putu

- Ako se za vreme kretanja točka po horizontalnom putu dužina kružnih lukova nastalih rotacijom točka poklapa sa dužinom duži prenetih po tangenti **točak vrši čisto kotrljanje**
- Otpor idealne ravne glatke površi je normalan na površ i brojno jednak težini točka



Trenje kotrljanja

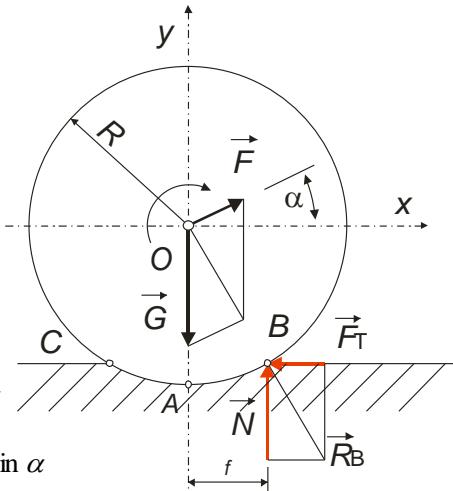
- Otpor koji nastaje pri kotrljanju jednog tela po površini drugog tela naziva se **trenje kotrljanja**

$$\sum X_i = F \cos \alpha - F_T = 0 \Rightarrow F_T = F \cos \alpha$$

$$\sum Y_i = N + F \sin \alpha - G = 0 \Rightarrow N = G - F \sin \alpha$$

$$\sum M_A^{\bar{F}} = N \cdot f - R \cdot F \cos \alpha = 0 \Rightarrow N \cdot f = R \cdot F \cos \alpha$$

f – rastojanje napadne linije normalne reakcije N od centra



Trenje kotrljanja

- Tangentna komponenta F_T uvek je manja reakcija veze $F_T \leq \mu \cdot N$
- R_B – sila trenja pri kotrljanju
- M_{TR} – moment sprega trenja kotrljanja
- $M_{TR} = N f = F R \cos\alpha \leq M_{TRmax} = N f_{GR}$
- f – koeficijent trenja kotrljanja ili krak otpora protiv kotrljanja

Vrednosti koeficijenta kotrljanja

Meki čelik po mekom čeliku $f=0,05$ mm

Kaljeni čelik po kalj. čeliku $f=0,01$ mm

Drvo po čeliku $f=0,3-0,4$ mm

Rezime

Reakcija realne veze uvek ima dve komponente:

- normalnu i
- silu trenja

Sila trenja je u ravni dodira dva tela:

- ima pravac kojim bi se telo pomeralo
- smer sile trenja je suprotan od smera pomeranja tela

Zavisno od karaktera pomeranja jednog tela po površini drugog razlikuju se dve vrste trenja:

- Trenje klizanja
- Trenje kotrljanja

Rezime

Sila trenja klizanja je proporcionalna intenzitetu normalne reakcije veze i u uslovima ravnoteže zadovoljava nejednačinu (Kulonov zakon)

$$0 < F_\mu \leq \mu \cdot F_N$$

Ukupna reakcija veze sa normalom te veze zaklapa neki ugao koji zadovoljava uslov:

$$\varphi < \alpha \text{ gde je } \operatorname{tg} \alpha = \mu$$

Geometrijsko mesto ukupne reakcije veze za sve moguće pravce sila trenja u jednoj ravni dodira, a za najveću силу trenja, zove se konus trenja.

Rezime

Kad uže, ili neko drugo savitljivo telo, klizi po površi nepomičnog hrapavog cilindra, nastaje trenje užeta pri čemu je:

$$0 < F_1 \leq F_2 \cdot e^{\mu \alpha}$$

Pri kotrljanju jednog tela po drugom nastaje otpor koji se naziva trenje pri kotrljanju

Uslov da ne dođe do kotrljanja:

$$0 \leq f \leq f_{\max}$$

$$0 < F_\mu \leq \mu \cdot N$$