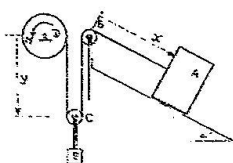
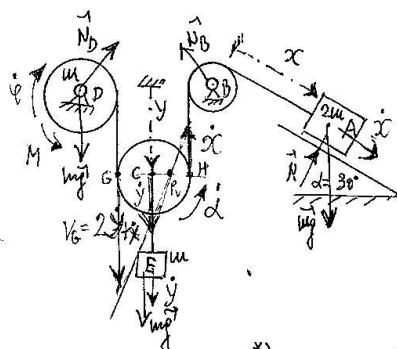


PRIMENA TEOREME $T - T_0 = A^S + A^U$ KADA SISTEM IMA VIŠE STEPENI SLOBODE KRETANJA



Teret E mase m vezan je za centar pokretnog diska C poluprečnika r (disk C je zanemarljive mase). Uže je namotano na disk D poluprečnika R i mase m , zatim obuhvata disk C, disk B (zanemarljivog: poluprečnika i mase) i ide paralelno strmoj ravni (nagiba $\alpha=30^\circ$) i povlači teret A, mase $2m$ (veza je idealna). Za date koordinate x, y odrediti: 1) kinetičku energiju sistema, 2) rad sila sistema, 3) ubrzanje tereta E i tereta A.

Na disk D dejstvuje moment sprega sila $M = \frac{mgr}{2}$. $x(0)=y(0)=0$, $\dot{x}(0)=\dot{y}(0)=0$.



SISTEM IMA DVA STEPENA SLOBODE KRETANJA, NEKA SU KOORDINATE x, y ; GENERALISANE BRZINE SU IM \dot{x}, \dot{y} ONI SU MEĐUSOBNO NEZAVISNE! KINEMATSKA VEZE: $V_E = \dot{y}$

$$\vec{V}_h = \vec{V}_c + \vec{V}_h^c \Rightarrow \dot{\alpha} = \frac{\dot{x} + \dot{y}}{R} \quad \vec{V}_G = \vec{V}_c + \vec{V}_G^c \Rightarrow V_G = 2\dot{y} + \dot{x}$$

(Slično se može dobiti i pomoću pola brzina, proveriti).

$$\dot{\varphi} = \frac{2\dot{y} + \dot{x}}{R}$$

KINETIČKA ENER. SIS: $T = T_A + T_E + T_{Dis(D)}$

* KRETANJE TERETA A **TRANSLACIJA** $\Rightarrow T_A = \frac{1}{2} m_A V_A^2 = \frac{1}{2} (2m) \dot{x}^2 = m \dot{x}^2$

* TERET E SE KACIJE **TRANSLACIJA** $\Rightarrow T_E = \frac{1}{2} m_E V_E^2 = \frac{1}{2} m \dot{y}^2$

* Disk D **ROTIRA OKO KINEMATSKOG OSLE** $\Rightarrow T_D = \frac{1}{2} J_D \dot{\varphi}^2 = \frac{1}{2} \left(\frac{1}{2} m R^2 \right) \left(\frac{2\dot{y} + \dot{x}}{R} \right)^2$

UKUPNA kin. ener. sis: $T = \frac{5}{4} m \dot{x}^2 + \frac{3}{2} m \dot{y}^2 + m \dot{x} \dot{y}$

RAD SILA NA PROIZVOLJNOM POKRETANJU " x ", " y " JE:
(SISTEM JE "KONSERVATIVAN" PA JE RAD KONSERVATIVNIH SILA MULA)

$A(m_A \vec{g}) = 2mg \sin(\alpha) x$ $A(m_E \vec{g}) = mg y$ $A(M) = -\int M d\varphi = -\frac{mgr}{2} \left(\frac{2y + x}{R} \right)$

$A(\vec{N}) = 0$, $A(m_D \vec{g}) = 0$, $A(\vec{N}_D) = 0$ UKUPNI RAD $A = \sum A_i = \frac{mg}{2} x$

TEOREMA O PROMENI kin. ener. u INTEGRALNOM obliku: $T - T_0 = A^S + A^U$

$$\frac{5}{4} m \dot{x}^2 + \frac{3}{2} m \dot{y}^2 + m \dot{x} \dot{y} = \frac{mg}{2} x \quad \left| \frac{d}{dt} \right| \Rightarrow \left[\frac{5}{2} m \ddot{x} \dot{x} + 3m \dot{y} \ddot{y} + m \ddot{x} \dot{y} + m \dot{x} \ddot{y} = \frac{mg}{2} \dot{x} \right] (**)$$

Grupišimo formu pomoću GENERALISANIH BRZINA " \dot{x} " " \dot{y} "

(**) $\left(\frac{5}{2} m \ddot{x} + m \ddot{y} - \frac{mg}{2} \right) \dot{x} + (3m \ddot{y} + m \ddot{x}) \dot{y} = 0$ (pošto su brzine međusobno nezavisne) \Rightarrow

(*) $\begin{cases} \frac{5}{2} m \ddot{x} + m \ddot{y} - \frac{mg}{2} = 0 \\ 3m \ddot{y} + m \ddot{x} = 0 \end{cases} \Rightarrow \ddot{x} = \frac{3}{13} g \quad \ddot{y} = -\frac{g}{13}$

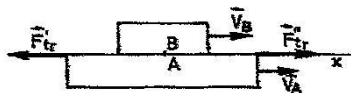
NAPOMLNA: KADA SISTEM IMA VIŠE STEPENI SLOBODE, NAJBOLJE JE KVESTI GENERALISANE KOORDINATE i njihove GENERALISANE BRZINE, jer se onda iz TEOREME O PROMENI kin. ener. u DIFERENCIJALNOM obliku T.J. DIFERENCIJALNIM FORMI NAJLAKŠE (**) KVEK MOGU DOBITI DIFERENCIJALNE JEDNAČINE KRETANJA OBUKA (*). KASNIJE ČIMO JEDNAČINE OBUKA (*) DOBIJATI NA "OPTIMALNI" NAČIN IZ LAGRANŽEVIH DIF. JEDNAČINA DRUGE VRSTE.

13.2.5. Rad unutrašnjih sila trenja, pri dejstvu na sistem krutih tela

Neka se kruta tela A i B kreću apsolutnim brzinama \vec{V}_A i \vec{V}_B i neka za to vreme između njih u dodirnim tačkama dejstvuju sile trenja klizanja \vec{F}_{tr}^A i \vec{F}_{tr}^B (sl. 75), koje su međusobno suprotne sile

$$\vec{F}_{tr}^A = -\vec{F}_{tr}^B \quad \left\{ \begin{array}{l} \text{(ovu smo silu na predviđanju) / VEŠTANA OBELEŽA-} \\ \text{VALI SA } \vec{F}_{tr}^A \end{array} \right\} \quad \left\{ \begin{array}{l} \text{(SA } \vec{F}_{tr}^B \text{ SMO OBELEŽALI SILU} \\ \text{KREĆENJA KOTRČANJA).} \end{array} \right.$$

Izračunajmo snagu ovih sila. Prema definiciji snage imamo



$$P^u = \vec{F}_{tr}^A \cdot \vec{V}_A + \vec{F}_{tr}^B \cdot \vec{V}_B,$$

pri čemu pretpostavljamo da je $V_A > V_B$. Kako je tada relativna brzina dodirujućih tačaka

$$\vec{V}_{rel} = \vec{V}_A - \vec{V}_B$$

usmerena udesno, to je

$$P^u = \vec{F}_{tr}^A \cdot \vec{V}_A + \vec{F}_{tr}^B \cdot \vec{V}_B = \vec{F}_{tr}^A \cdot (\vec{V}_A - \vec{V}_B) = \vec{F}_{tr}^A \cdot \vec{V}_{rel} = -F_{tr}^A \cdot V_{rel}$$

i zaključujemo da je snaga unutrašnjih sila trenja klizanja tarućih tela sistema jednaka negativnom proizvodu sile trenja i relativne brzine pomeranja dodirujućih tačaka tela.

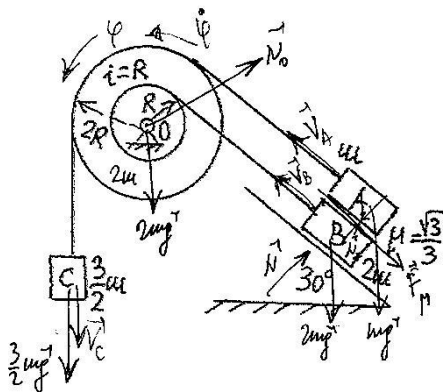
Kako je

$$V_{rel} = \frac{dx_{rel}}{dt},$$

gde je dx_{rel} elementarno relativno pomeranje dodirujućih tačaka tela, to je elementaran rad unutrašnjih sila trenja

$$d^u A_{tr} = P^u dt = -F_{tr} dx_{rel}.$$

Primer:



Sistem koji je u vertikalnoj ravni čine: koaksijalni disk 0 (poluprečnika R, 2R, mase 2m i kraka inercije $I=R^2$) i tegovi: A mase m, B mase 2m, C mase $(3/2)m$. Strma ravan je nagiba $\alpha=30^\circ$. U tački 0 je cilindrični zglob. Strma ravan je glatka a površ između tereta A i B je hrapava sa koeficijentom trenja $\mu=\sqrt{3}/3$. Užad su bez mase. Odrediti: 1) kinetičku energiju sistema, 2) ugaono ubrzanje koaksijalnog diska, 3) silu u užetu iznad tega C.

$$q_1 = \varphi \quad V_C = 2R\dot{\varphi}, \quad V_A = 2R\dot{\varphi}, \quad V_B = R\dot{\varphi}, \quad \dot{x}_{rel} = 2R\dot{\varphi} - R\dot{\varphi}$$

$$T = T_C + T_{k,dis} + T_B + T_A$$

$$T = 7\mu R^2 \dot{\varphi}^2$$

$$\left[\begin{array}{l} T_C = \frac{1}{2} m_C V_C^2 = \frac{1}{2} \left(\frac{3}{2}m\right) (2R\dot{\varphi})^2 = 3\mu R^2 \dot{\varphi}^2 \\ T_{k,dis} = \frac{1}{2} I \dot{\varphi}^2 = \frac{1}{2} (2\mu R^2) \dot{\varphi}^2 = \mu R^2 \dot{\varphi}^2 \\ T_B = \frac{1}{2} m_B V_B^2 = \frac{1}{2} (2m) (R\dot{\varphi})^2 = \mu R^2 \dot{\varphi}^2 \\ T_A = \frac{1}{2} m_A V_A^2 = \frac{1}{2} (m) (2R\dot{\varphi})^2 = 2\mu R^2 \dot{\varphi}^2 \end{array} \right]$$

RAD SILA NA POMERANJE "φ": $A^S = \sum A_i^S$; $A^u = A(F_{tr})$

$$A(m_C \vec{g}) = \frac{3}{2} mg (2R\varphi) = 3\mu g R \varphi$$

$$A(m_B \vec{g}) = -2mg (R\varphi) \frac{1}{2} \quad A(m_A \vec{g}) = -mg (2R\varphi) \frac{1}{2}$$

$$A(\vec{N}_0) = 0, \quad A(m_B \vec{N}) = 0, \quad A(\vec{N}) = 0$$

$$A = A^S + A^u = \frac{\mu g}{2} R \varphi$$

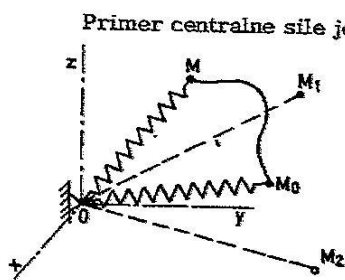
$$A(F_{tr}) = - \int \mu N_x (R d\varphi) = - \frac{\mu g}{2} R \varphi$$

TEOREMA: $T - T_0 = A^S + A^u$

$$7\mu R^2 \dot{\varphi}^2 = \frac{\mu g}{2} R \varphi$$

$$\dot{\varphi}^2 = \left(\frac{1}{14}\right) \left(\frac{g}{R}\right) \varphi \quad \frac{d}{dt} \Rightarrow \ddot{\varphi} = \left(\frac{1}{28}\right) \frac{g}{R}$$

NAPOMENA: Naći silu u užetu. Iako je SVAKO KRUTO TELO "NEIZMENLJIV" SISTEM PA JE U NJEMU RAD UNUTRAŠNJIH SILA NULA, u nekim slučajevima * u SISTEMU KRUTIH TELA * MOŽE DA POSTOJI RAD UNUTRAŠNJIH SILA.



Sl. 19

Primer centralne sile je sila u opruzi, koja je jednim krajem vezana za nepokretnu tačku 0 (sl. 19). Neka je opruga krutosti c a njena nedeformisana dužina r_0 , kada je drugi kraj opruge u položajima M_0 ($OM_0 = r_0$). Položaj M_0 uzimamo za tačku nultog potencijala. U položaju M_1 , određenom vektorom $\vec{r} = OM_1$ u opruzi je izazvana sila $\vec{F} = -c(r - r_0)$ i ima smer ka tački 0. Zato je

$$E_p(M) = A_{MM_0} = \int_r^{r_0} \vec{F} \cdot d\vec{r} = -c \int_r^{r_0} (r - r_0) dr =$$

$$= \frac{c(r - r_0)^2}{2} = \frac{c(\Delta l)^2}{2},$$

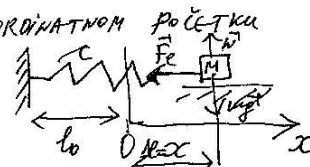
gde je $\Delta l = r - r_0$.

Pri prelazu tačke iz položaja M_1 u položaj M_2 rad restitutione sile opruge je jednak razlici potencijala prvog i drugog položaja

$$A_{M_1 M_2} = \frac{c(\Delta l_1)^2}{2} - \frac{c(\Delta l_2)^2}{2}$$

gde su Δl_1 i Δl_2 odgovarajuća izduženja u početnoj i krajnjoj tački putanje.

NAPOMENA: u slučaju da je inercijalan sistem "OX" tako postavljen da mu je u koordinatnom početku opruga nenapregnuta promena dužine u opruzi " Δl " ima najjednostavniji oblik.



Da se podsetimo: najpoznatija realizacija "HARMONIČKOG JEDNODIMENZIONOG OSCILATORA" jeste ELASTIČNA OPUGA (na slici). POREKLO ELASTIČNE SILE JE U "ELEKTRIČNIM" SILAMA koje DEJSTVUJU IZMEĐU MOLEKULA (i ATOMA) UNUTAR STRUKTURE SAME OPUGE. MAKROSKOPSKI IZRAZ ZA ELASTIČNU SILU U OPRUZI DAT JE HUKOVIM ZAKONOM $|\vec{F}_e| = c\Delta l$ (c (KOEFIČIJENT KRUTOSTI OPUGE), Δl (PROMENA DUŽINE)). Ako se tačka (masa) pomeri (levo, desno) iz RAVNOTEŽNOG POLOŽAJA (tu smo stavili koordinatni početak) OPUGA SE "SABIJE" / "IZDUŽI" ZA IZNOS " x "; " x " JE MALO U ODNOSU NA DUŽINU CELE OPUGE. INTENZITET SILE RASTE LINEARNO U ODNOSU NA UDALENOST OD RAVNOTEŽNOG POLOŽAJA. SMER SILE JE PREMA POLOŽAJU RAVNOTEŽE. Ako prihvatimo drugi aksiom dinamike (to smo ranije pokazali) ZA DATI OSCILATOR SLEDI:

$$m\vec{F}_n = m\vec{g} + \vec{N} + \vec{F}_e \quad (\vec{e} = \vec{r}/r) \quad m\ddot{x} = -cx \quad \text{T.j.} \quad m\ddot{x} + cx = 0^{**})$$

SADA PREKO TEOREME O PROMENI KIN. ENER. $T - T_0 = A \quad T = \frac{1}{2}m\dot{x}^2; \quad A = -c \int x dx = -\frac{c}{2}x^2;$
 $\frac{1}{2}m\dot{x}^2 - T_0 = -\frac{c}{2}x^2 \quad \left| \frac{d}{dt} \right|$ ili u dif. obliku $\Rightarrow \frac{1}{2}m2\dot{x}\ddot{x} = -cx \quad m\ddot{x} = -cx \quad \text{T.j.} \quad m\ddot{x} + cx = 0^{**})$

NAPOMENA: KAO ŠTO SMO POKAZALI U VEKTORSKOJ DINAMICI ZA VEKTORE " \vec{K} " i " \vec{L}_0 " T.j. ZA ODGOVAJUĆE

TEOREME $\frac{d\vec{K}}{dt} = \vec{F}_R^S$, $\frac{d\vec{L}_0}{dt} = \vec{M}_0^S$ DA POSTOJE I SLUČAJEVI "ODRŽANJA" \vec{K} i \vec{L}_0 Ako bi $\vec{F}_R^S = 0$; $\vec{M}_0^S = 0$

Slično ZA NEMU OSU "OX" $\sum X_i^S = 0 \Rightarrow \frac{dK_x}{dt} = 0 \Rightarrow K_x(t) = K_x(t_0) = \text{const}$; $\sum M_{Oz}^S(i) = 0 \Rightarrow \frac{dL_{Oz}}{dt} = 0 \Rightarrow L_{Oz}(t) = \text{const}$

ISTO TAKO POSTOJI I "ODRŽANJE" ENERGIJE, NA PRIMER, U SLUČAJU NAŠEG OSCILATORA (SA SLICE)

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{1}{2}m\dot{x}^2 + \frac{1}{2}cx^2 + c \right) = m\dot{x}\ddot{x} + cx\dot{x} = (\underbrace{m\ddot{x} + c}_{(**) "0"} \underbrace{x}_{\dot{x}}) \dot{x} = ("0") \dot{x} = 0 \Rightarrow \frac{d(T+A)}{dt} = 0 \Rightarrow$$

(*) SISTEM ZA KOJI VAŽI "ODRŽANJE" ENERGIJE T.j. "INTEGRAL ENERGIJE" ZNAČIMO KONZERVATIVNI: $T+A = \text{const}$

OPŠTIJE: KAKAV SILE TREBA DA BUDU (T.j. NJIHOVO POH) DA BI SE ODRŽAVALA ENERGIJA?

TREBA $\text{rot}(\vec{F}) = 0$ $\begin{vmatrix} \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ F_x & F_y & F_z \end{vmatrix} = 0$ SILE KOJE IMAJU $\text{rot}(\vec{F}) = 0$ ZNAČIMO "KONZERVATIVNE" SILE. SVAKO NEKA SAM PROVERI DA SU SILE "ŽENJINE TEŽE" KAO I "ELASTIČNA SILA" KONZERVATIVNE SILE (POMOĆU $\nabla \times \vec{F} = 0$).

*) $c \left[\frac{N}{m} \right]$ ili $\left[\frac{kg}{s^2} \right]$ KRUTOST OPUGE c BROJNO JE JEDNAKA SILI KOJA OPUGU IZDUŽI ZA JEDINIČNU DUŽINU.

**) OPŠTI INTEGRAL $x = c_1 \cos \omega t + c_2 \sin \omega t \quad \omega = \frac{c}{m}$; PARTIKULARNI OBLIK $x = x_0 \cos \omega t + \frac{\dot{x}_0}{\omega} \sin \omega t$.
 IZA DOPTINE "SLOV" $x \sim t$