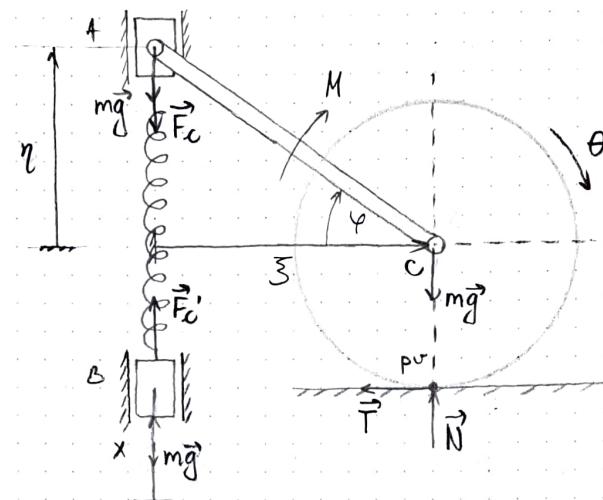
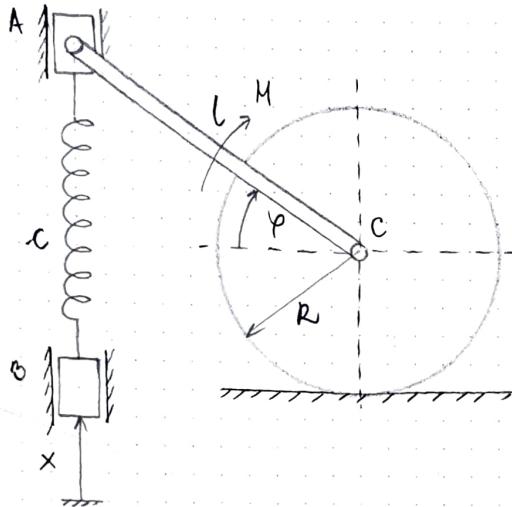


Хомогени диск масе  $m$  који се крета без клизања по хоризонталној подлози. За центар диска везан је штап  $AC$  за неподвиже масе  $A$  и  $B$ . Дужина  $l$  који је сајам другим крајем везан за клизач  $A$  масе  $m$ . Клизац  $A$  креће се дуж стапа  $AC$  по вертикалним бочницама. Опругом крућосим  $C = \frac{mg}{l}$  клизац  $A$  везан је за клизац  $B$  масе  $m$ . За  $\varphi = 0$  и  $x = 0$  опруга је недеформисана. На штап  $AC$  дејствује снага номенклатуре  $H$ . Поставивши диференцијалне једначине кретања система.



ДСКЛ  $\Rightarrow$  РАВНО КРЕТАЊЕ, КОТРОВАЊЕ БЕЗ КЛИЗАЊА  $\Rightarrow$  1 СТ. СЛ., ЗБОГ ВЕЗЕ  $\bar{z} = R\theta$

КЛИЗАЧ  $A \Rightarrow$  ТРАНСЛАЦИЈА  $\Rightarrow$  1 СТ. СЛ.,  $\eta$

КЛИЗАЧ  $B \Rightarrow$  ТРАНС., 1 СТ. СЛ.,  $x \Rightarrow$  НЕЗАВИСНО КРЕТАЊЕ  $\Rightarrow \dot{x}_1 = x$

ШТАП  $AC \Rightarrow$  РАВНО КР., ЗБОГ ВЕЗА У ТАЧКАМА  $A$  И  $C$  ИМА 1 СТ. СЛ. И ЊЕГОВО

КРЕТАЊЕ МОЖЕ СЕ ОПИСАТИ ПРОМЕНОМ УГЛА  $\varphi$  И ВАНИ:  $\bar{z} = l \cos \varphi, \eta = l \sin \varphi$

КРЕТАЊЕ ДИСКА И КЛИЗАЧА

ОДРЕЂЕНО јЕ У ФУНКЦИЈИ УГЛА  $\varphi$

$$\dot{\varphi} = \dot{\varphi}$$

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial E_k}{\partial \dot{x}} \right) - \frac{\partial E_k}{\partial x} = Q_x \\ \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial E_k}{\partial \dot{\varphi}} \right) - \frac{\partial E_k}{\partial \varphi} = Q_\varphi$$

$$E_k = f(x, \varphi, \dot{x}, \dot{\varphi})$$

$$E_k = E_k^D + E_k^A + E_k^B$$

**РАВНО**  $E_k^D = \frac{1}{2} m V_c^2 + \frac{1}{2} J_{CZ} \dot{\theta}^2$  ,  $J_{CZ} = \frac{1}{2} m R^2$   
 $\dot{\theta} = \frac{\dot{z}}{R} = \frac{-l \sin \varphi \cdot \dot{\varphi}}{R} = -\frac{l}{R} \dot{\varphi} \sin \varphi$   
 $U_c = \dot{z} = -l \sin \varphi \cdot \dot{\varphi}$

$$E_k^D = \frac{1}{2} m l^2 \dot{\varphi}^2 \sin^2 \varphi + \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{2} m R^2 \cdot \frac{l^2}{R^2} \dot{\varphi}^2 \sin^2 \varphi$$

$$E_k^A = \frac{3}{4} m l^2 \dot{\varphi}^2 \sin^2 \varphi$$

**TRANSC.**  $E_k^A = \frac{1}{2} m V_A^2 = \frac{1}{2} m \eta^2 = \frac{1}{2} m l^2 \dot{\varphi}^2 \cos^2 \varphi$

**TRANSC.**  $E_k^B = \frac{1}{2} m V_B^2 = \frac{1}{2} m \dot{x}^2$

$$E_k = \frac{1}{2} m \dot{x}^2 + \frac{3}{4} m l^2 \dot{\varphi}^2 \sin^2 \varphi + \frac{1}{2} m l^2 \dot{\varphi}^2 \cos^2 \varphi$$

$$\delta A^0(m\vec{g}) = m\vec{g} \cdot d\vec{r}_0 = -mgdx \Rightarrow Q_x^g = -mg$$

$$\delta A^1(m\vec{g}) = m\vec{g} \cdot d\vec{r}_1 = -mgd\eta \quad d\eta = l\cos\varphi d\varphi$$

$$= -mgl\cos\varphi d\varphi \Rightarrow Q_\varphi^g = -mgl\cos\varphi$$

$$\delta A(\vec{M}) = \vec{M} \cdot d\vec{\varphi} = +Md\varphi \Rightarrow Q_\varphi^M = M$$

$$\delta A^c(m\vec{g}) = m\vec{g} \cdot d\vec{r}_c = 0, \quad d\vec{r}_c \perp m\vec{g}$$

$$Q_x^{F_c, F_c'} = -\frac{\partial E_p}{\partial x}$$

$$Q_\varphi^{F_c, F_c'} = -\frac{\partial E_p}{\partial \varphi}$$

$$E_p = \frac{1}{2}C(\Delta l)^2 = \frac{1}{2}C(l-x)^2 = \frac{1}{2}C(l\sin\varphi - x)^2$$

ОПРУГА СЕ СКРАТИ ЗА X  
ОПРУГА СЕ ИЗДУНИ ЗА η

$$Q_x^{F_c, F_c'} = -\frac{1}{2}C \cdot 2(l\sin\varphi - x) \cdot (-1) = C(l\sin\varphi - x)$$

$$Q_\varphi^{F_c, F_c'} = -\frac{1}{2}C \cdot 2(l\sin\varphi - x) \cdot l\cos\varphi = -Cl^2\sin\varphi\cos\varphi + Clx\cos\varphi$$

\* ЕЛЕМЕНТАРНИ РАД СИЈА  $\vec{N}, \vec{T}, (\vec{R}_c, \vec{R}_c'), (\vec{R}_A, \vec{R}_A')$ ,  $\vec{N}_A, \vec{N}_B$  ЈЕДНАК ЈЕ НУЖНО  
ЈЕР СЕ РАДИ О ИДЕАЛНИМ ВЕЗАМА

$$Q_x = -mg + C(l\sin\varphi - x)$$

$$Q_\varphi = -mgl\cos\varphi + M - Cl^2\sin\varphi\cos\varphi + Clx\cos\varphi$$

$$\frac{\partial E_k}{\partial x} = 0$$

$$\frac{\partial E_k}{\partial \dot{x}} = m\ddot{x} \Rightarrow \frac{d}{dt}\left(\frac{\partial E_k}{\partial \dot{x}}\right) = m\ddot{x}$$

$$\frac{\partial E_k}{\partial \varphi} = \frac{3}{2}ml^2\dot{\varphi}^2\sin\varphi\cos\varphi - ml^2\dot{\varphi}^2\cos\varphi\sin\varphi = \frac{1}{2}ml^2\dot{\varphi}^2\sin\varphi\cos\varphi$$

$$\frac{\partial E_k}{\partial \dot{\varphi}} = \frac{3}{2}ml^2\dot{\varphi}\sin^2\varphi + ml^2\dot{\varphi}\cos^2\varphi$$

$$\frac{d}{dt}\left(\frac{\partial E_k}{\partial \dot{\varphi}}\right) = \frac{3}{2}ml^2(\dot{\varphi}\sin^2\varphi + 2\dot{\varphi}^2\sin\varphi\cos\varphi) + ml^2(\dot{\varphi}\cos^2\varphi - 2\dot{\varphi}^2\cos\varphi\sin\varphi)$$

$$* C = \frac{mg}{l}$$

$$m\ddot{x} + \frac{mg}{l}x - mg\sin\varphi + mg = 0 / :m$$

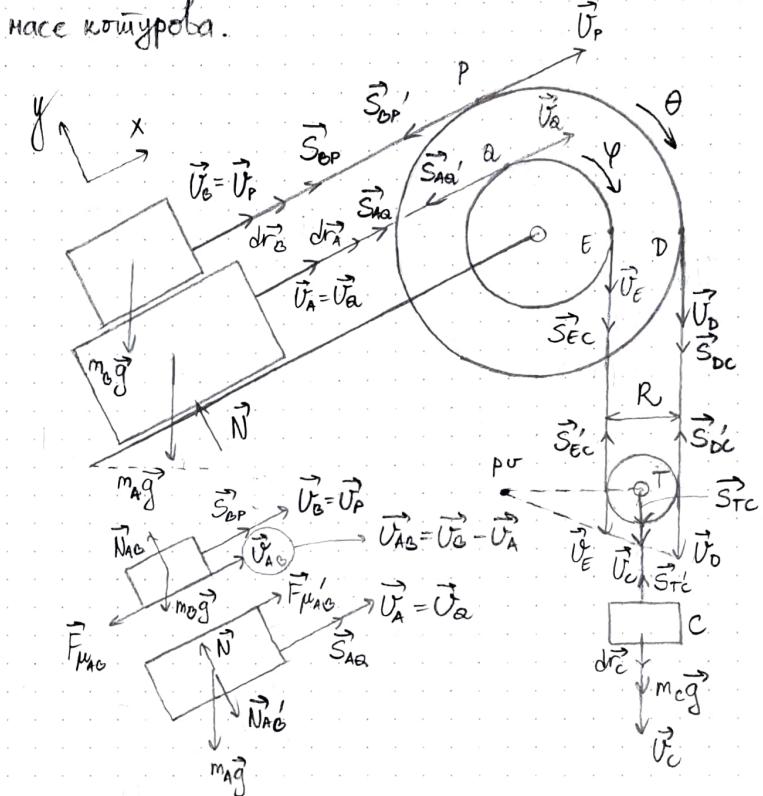
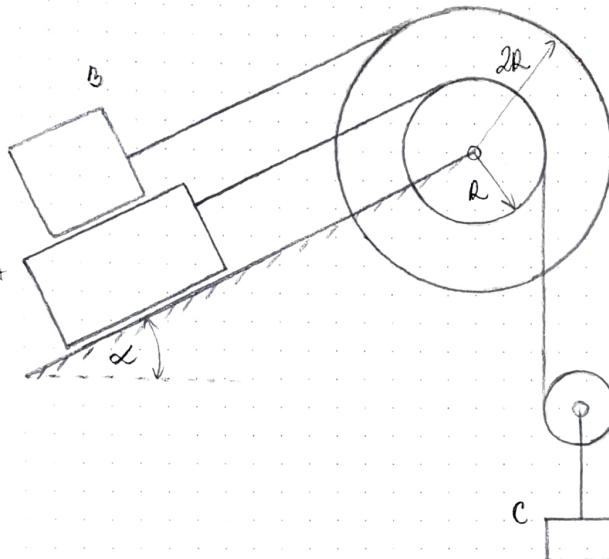
$$\frac{3}{2}ml^2\dot{\varphi}\sin^2\varphi + 3ml^2\dot{\varphi}^2\sin\varphi\cos\varphi + ml^2\dot{\varphi}\cos^2\varphi - 2ml^2\dot{\varphi}^2\sin\varphi\cos\varphi$$

$$+ \frac{1}{2}ml^2\dot{\varphi}^2\sin\varphi\cos\varphi = -mgl\cos\varphi + M - mgl\sin\varphi\cos\varphi + mgx\cos\varphi$$

$$\ddot{x} + \frac{g}{l}x - g\sin\varphi + g = 0$$

$$ml^2\dot{\varphi} + \frac{1}{2}ml^2\dot{\varphi}\sin^2\varphi + \frac{1}{4}ml^2\dot{\varphi}^2\sin 2\varphi = M - mgl\cos\varphi - \frac{1}{2}mgl\sin 2\varphi + mgx\cos\varphi \quad \left. \right\} \text{D.J.}$$

14.20. На једној симетрији равни налази се тачка A масе  $m_A$ , а на тачки A штеде B масе  $m_B$ . Кофигурацијен према између штеда A и штеда B која нејусудно проклизавају је  $\mu$ . Наспештво унте занемарљиве масе везано је за штеда A и B паралелно симетрији равни и предајено преко два котура полулоптичника R и  $2R$  који се независно један од другог обрту око нејокретне хоризонталне осе. На унешу се налази покретни котур за чије је средиште везано штеде C масе  $m_C$ . Постављени диференцијалне једначине кретања системе занемарјују масе котурова.



ТЕЈУ А  $\Rightarrow$  ТРАНСЛАЦИЈА  $\Rightarrow$  1 СТ. СЛ.

ТЕЈУ Б  $\Rightarrow$  ТРАНСЛАЦИЈА  $\Rightarrow$  1 СТ. СЛ.

ТЕЈУ С  $\Rightarrow$  ТРАНСЛАЦИЈА  $\Rightarrow$  1 СТ. СЛ.

КОТУРОВИ СА ЦЕНТРОМ У Е РОТИРАЈУ (ПО 1 СТ. СЛ.), А КОТУР Т ВРОДИ РАВНО КР. (2 СТ. СЛ.)

ЗБОГ УНУТРАШЊИХ ВЕЗА СДЕ КИНЕМАТСКЕ ВЕЛJЧИНЕ МОГУ СЕ ИЗРАЗИТИ У ФУНКЦИЈИ УГЛОВА ОБРТАЊА КОЛКИЈАЈНИХ КОТУРОВА

$$\dot{\varphi}_1 = \dot{\varphi}, \quad \dot{\varphi}_2 = \dot{\theta}$$

$$U_A = U_B = R\dot{\varphi}$$

$$U_B = U_P = 2R\dot{\theta}$$

ПРЕПОСТАВЉАНО ДА ЈЕ  $U_B > U_A$

$$\vec{U}_{AC} = \vec{U}_B - \vec{U}_A / \cdot \vec{i}$$

$$U_{AB} = U_B - U_A = 2R\dot{\theta} - R\dot{\varphi} \Rightarrow \text{БРЗИНА ПРОКЛИЗАВАЊА ТЕЈУ Б ПО ТЕЈУ А}$$

¶

НА ОСНОВУ СНЕРА ТЕЈУ БРЗИНЕ ОДРЕЂУЈЕНО СНЕР  $\vec{F}_{MAC}$  ДОК ЈЕ  $\vec{F}_{MAC}' = -\vec{F}_{MAC}$

$$\left. \begin{array}{l} U_D = U_P = 2R\dot{\theta} \\ U_E = U_Q = R\dot{\varphi} \end{array} \right\} U_C = \frac{U_D + U_E}{2} = \frac{2R\dot{\theta} + R\dot{\varphi}}{2}$$

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial E_k}{\partial \dot{\varphi}} \right) - \frac{\partial E_k}{\partial \varphi} = Q_\varphi$$

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial E_k}{\partial \dot{\theta}} \right) - \frac{\partial E_k}{\partial \theta} = Q_\theta$$

$$E_k = f(\varphi, \theta, \dot{\varphi}, \dot{\theta})$$

$$E_k = E_k^A + E_k^B + E_k^C$$

TPAH C.  $E_k^A = \frac{1}{2} m_A v_A^2 = \frac{1}{2} m_A R^2 \dot{\varphi}^2$

TPAH C.  $E_k^B = \frac{1}{2} m_B v_B^2 = 2m_B R^2 \dot{\theta}^2$

TPAH C.  $E_k^C = \frac{1}{2} m_C v_C^2 = \frac{1}{2} m_C \cdot \frac{1}{4} (4R^2 \dot{\theta}^2 + 4R^2 \dot{\varphi} \dot{\theta} + R^2 \dot{\varphi}^2)$   
 $= \frac{1}{2} m_C R^2 \dot{\theta}^2 + \frac{1}{2} m_C R^2 \dot{\varphi} \dot{\theta} + \frac{1}{8} m_C R^2 \dot{\varphi}^2$

$$E_k = \left( 2m_B + \frac{1}{2} m_C \right) R^2 \dot{\theta}^2 + \frac{1}{2} m_C R^2 \dot{\varphi} \dot{\theta} + \left( \frac{1}{2} m_A + \frac{1}{8} m_C \right) R^2 \dot{\varphi}^2$$

$$Q_\varphi^{mag} = -m_A g R \sin \alpha$$

$$SA(m_A \vec{g}) = m_A \vec{g} \cdot d\vec{r}_A = m_A \vec{g} \cdot \vec{v}_A dt = -m_A g \cdot R \dot{\varphi} \sin \alpha dt = -m_A g R \sin \alpha d\varphi$$

$$SA(m_B \vec{g}) = m_B \vec{g} \cdot d\vec{r}_B = m_B \vec{g} \cdot \vec{v}_B dt = -m_B g \cdot 2R \dot{\theta} \sin \alpha dt = -2m_B g R \sin \alpha d\theta$$

$$SA(\vec{N}) = \vec{N} \cdot \vec{v}_A dt = 0, \quad \vec{N} \perp \vec{v}_A$$

$$Q_\theta^{mag} = -2m_B g R \sin \alpha$$

$$SA(\vec{N}_{AB}, \vec{N}'_{AB}) = 0, \quad \vec{N}_{AB} \perp \vec{v}_B, \quad \vec{N}'_{AB} \perp \vec{v}_A$$

РАД ПАРОВА СУСИЈА У УНДАЦИМА ЈЕДНАК ЈЕ НУЖНО ЈЕР СЕ РАДИ О ИДЕАЛНИМ ВЕЗАМА

$$SA(\vec{F}_{\mu AB}, \vec{F}'_{\mu AB}) = \vec{F}_{\mu AB} \cdot \vec{v}_B dt + \vec{F}'_{\mu AB} \cdot \vec{v}_A dt = \vec{F}'_{\mu AB} = -\vec{F}_{\mu AB}$$

$$= \vec{F}_{\mu AB} \cdot \vec{v}_B dt - \vec{F}_{\mu AB} \cdot \vec{v}_A dt =$$

$$= -\vec{F}_{\mu AB} \cdot v_B dt - (-\vec{F}_{\mu AB} \cdot v_A dt) \quad * \vec{F}_{\mu AB} \text{ JE СУПРОТНОГ СМЕРА}$$

$$= \vec{F}_{\mu AB} (v_A - v_B) dt \quad \text{У ОДНОСУ НА БРЗИНЕ } \vec{v}_A \text{ И } \vec{v}_B$$

$$= \vec{F}_{\mu AB} (R d\theta - 2R d\varphi) dt$$

$$= \vec{F}_{\mu AB} (R d\varphi - 2R d\theta)$$

$\vec{F}_{\mu AB} \dots ?$

$$m_A \vec{a}_A = m_A \vec{g} + \vec{N}_{AB} + \vec{F}_{\mu AB} + \vec{S}_{GP} / j$$

$$0 = -m_A g \cos \alpha + N_{AB} \Rightarrow N_{AB} = m_A g \cos \alpha \Rightarrow \vec{F}_{\mu AB} = \mu m_A g \cos \alpha$$

$$SA(\vec{F}_{\mu AB}, \vec{F}'_{\mu AB}) = \mu m_A g \cos \alpha (R d\varphi - 2R d\theta)$$

$$Q_\theta^{F_{\mu AB}, F'_{\mu AB}} = -2\mu m_A g R \cos \alpha$$

$$Q_\varphi^{F_{\mu AB}, F'_{\mu AB}} = \mu m_A g R \cos \alpha$$

$$SA(m_C \vec{g}) = m_C \vec{g} \cdot \vec{v}_C dt = m_C g \cdot \left( \frac{2R \dot{\theta} + R \dot{\varphi}}{2} \right) dt = \frac{1}{2} m_C g (2R d\theta + R d\varphi)$$

$$Q_\theta^{mag} = m_C g R$$

$$Q_\varphi^{mag} = \frac{1}{2} m_C g R$$

$$Q_\varphi = -m_A g R \sin \alpha - \mu m_A g R \cos \alpha + \frac{1}{2} m_C g R$$

$$Q_\theta = -2m_B g R \sin \alpha - 2\mu m_B g R \cos \alpha + m_B g R$$

$$\frac{\partial E_k}{\partial \dot{\varphi}} = 0$$

$$\frac{\partial E_k}{\partial \dot{\theta}} = \frac{1}{2} m_c R^2 \dot{\theta} + \left( m_A + \frac{1}{4} m_c \right) R^2 \dot{\varphi}$$

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial E_k}{\partial \dot{\theta}} \right) = \frac{1}{2} m_c R^2 \ddot{\theta} + \left( m_A + \frac{1}{4} m_c \right) R^2 \ddot{\varphi}$$

$$\frac{\partial E_k}{\partial \theta} = 0$$

$$\frac{\partial E_k}{\partial \theta} = (4m_0 + m_c) R^2 \dot{\theta} + \frac{1}{2} m_c R^2 \dot{\varphi}$$

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial E_k}{\partial \theta} \right) = (4m_0 + m_c) R^2 \ddot{\theta} + \frac{1}{2} m_c R^2 \ddot{\varphi}$$

$$\frac{1}{2} m_c R^2 \ddot{\theta} + \left( m_A + \frac{1}{4} m_c \right) R^2 \ddot{\varphi} = -m_A g R \sin \alpha - \mu m_0 g R \cos \alpha + \frac{1}{2} m_c g R \quad / : R$$

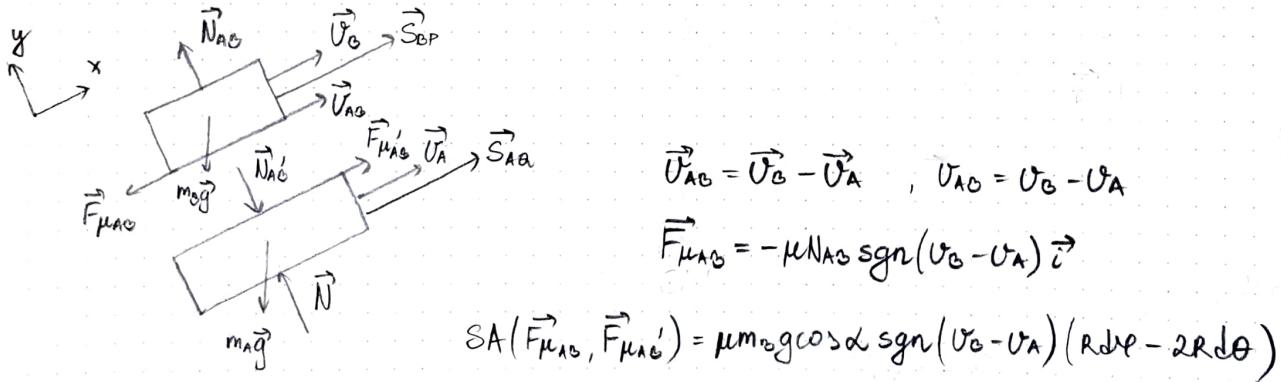
$$(4m_0 + m_c) R^2 \ddot{\theta} + \frac{1}{2} m_c R^2 \ddot{\varphi} = -2m_0 g R \sin \alpha - 2\mu m_0 g R \cos \alpha + m_c g \quad / : R$$

$$\left. \begin{aligned} \left( m_A + \frac{1}{4} m_c \right) R \dot{\varphi} + \frac{1}{2} m_c R \ddot{\theta} &= -m_A g \sin \alpha - \mu m_0 g \cos \alpha + \frac{1}{2} m_c g \\ \frac{1}{2} m_c R \dot{\varphi} + (4m_0 + m_c) R \ddot{\theta} &= -2m_0 g \sin \alpha - 2\mu m_0 g \cos \alpha + m_c g \end{aligned} \right\} \text{D.J.}$$

→ \* ВАНИ УЗ ПРЕТПОСТАВКУ ДА ЈЕ  $v_B > v_A$

ЧИНЕ ЈЕ ОДРЕЂЕН СМЕР БРЗИНЕ ПРОКЛJИЗАВАЊА  
А САМИХ ТИХ И СИЈЕ ТРЕЋА ИЗНЕДУ ТЕГИ

## ★★ ПРЕЦИЗНИЈЕ

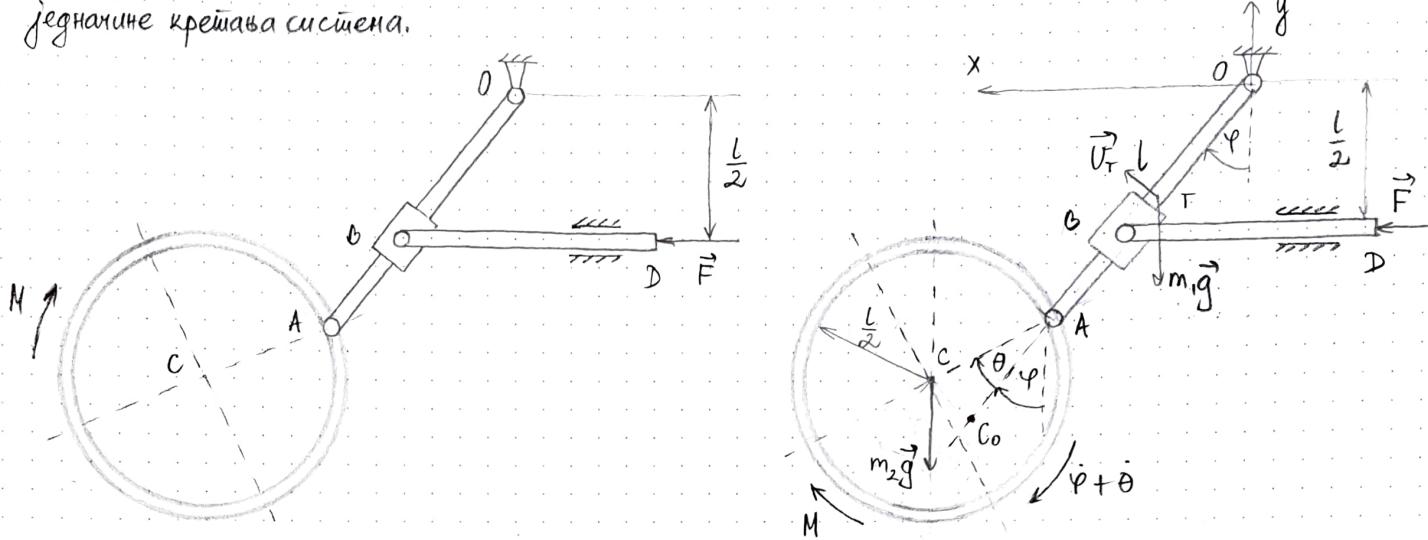


$$Q_\varphi \vec{F}_{\mu AB}, \vec{F}_{\mu AB}' = \mu m_0 g R \cos \alpha \operatorname{sgn}(v_B - v_A)$$

$$Q_\theta \vec{F}_{\mu AB}, \vec{F}_{\mu AB}' = -2\mu m_0 g R \cos \alpha \operatorname{sgn}(v_B - v_A)$$

$$\left. \begin{aligned} \left( m_A + \frac{1}{4} m_c \right) R \dot{\varphi} + \frac{1}{2} m_c R \ddot{\theta} &= -m_A g \sin \alpha - \mu m_0 g \cos \alpha \operatorname{sgn}(v_B - v_A) + \frac{1}{2} m_c g \\ \frac{1}{2} m_c R \dot{\varphi} + (4m_0 + m_c) R \ddot{\theta} &= -2m_0 g \sin \alpha - 2\mu m_0 g \cos \alpha \operatorname{sgn}(v_B - v_A) + m_c g \end{aligned} \right\} \text{D.J.}$$

14.12. Систем који се креће у вертикалној равни састоји се од хондениог штапа OA дужине  $l$  и масе  $M_1$ , и хондениог штанког прстена радијуса  $R = \frac{l}{2}$  и масе  $m_2$ . Прстен је збодно везан за штап у тачки A. На прстен делује снага момента  $M$  а на штап OA, преко клизача B и хоризонталног штапа занепарљивих маса, делује снага F. Написати диференцијалне једначине кретања система.



УТАП BD  $\Rightarrow$  ТРАНСЛАЦИЈА  $\Rightarrow$  1 СТ. СЛ.

УТАП OA  $\Rightarrow$  РОТАЦИЈА  $\Rightarrow$  1 СТ. СЛ.

ПРСТЕН  $\Rightarrow$  РАВНО КР.  $\Rightarrow$  3 СТ. СЛ.

$\dot{\theta} \Rightarrow$  РЕЛАТИВНА УГ. ЕРЗ. ПРСТЕНА

$\dot{\varphi} \Rightarrow$  ПРЕНОСНА УГ. ЕРЗ. ПРСТ.

$\dot{\psi} = \dot{\theta} + \dot{\varphi} \Rightarrow$  АПСОЛУТНА УГ. ЕРЗ. ПРСТ.

$$\omega_p = \dot{\varphi} + \dot{\theta}$$

$$v_c^2 = \dot{x}_c^2 + \dot{y}_c^2$$

$$x_c = l \sin \varphi + \frac{1}{2} l \sin (\varphi + \theta) \Rightarrow \dot{x}_c = l \dot{\varphi} \cos \varphi + \frac{1}{2} l (\dot{\varphi} + \dot{\theta}) \cos (\varphi + \theta)$$

$$y_c = -l \cos \varphi - \frac{1}{2} l \cos (\varphi + \theta) \Rightarrow \dot{y}_c = l \dot{\varphi} \sin \varphi + \frac{1}{2} l (\dot{\varphi} + \dot{\theta}) \sin (\varphi + \theta)$$

ЗБОГ ВЕЗЕ ИЗМЕЂУ УТАПА И ПРСТЕНА КРЕТАЊЕ ПРСТЕНА МОЖЕ СЕ ИЗРАЗИТИ У ФУНКЦИЈИ КООДИНАТА  $\varphi$  И  $\theta$ ; ТАКОДЕ, ЗБОГ ВЕЗЕ ИЗМЕЂУ УТАПОВА, КРЕТАЊЕ

УТАПА BD МОЖЕ СЕ ИЗРАЗИТИ У ФУНКЦИЈИ УГЛА  $\varphi \Rightarrow$  ЕР. СТ. СЛ. СИСТЕМА СНАЊУЈЕ СЕ ЗА 3

$$Q_1 = \dot{\varphi} \quad \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial E_k}{\partial \dot{\varphi}} \right) - \frac{\partial E_k}{\partial \varphi} = Q_\varphi$$

$$Q_2 = \dot{\theta} \quad \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial E_k}{\partial \dot{\theta}} \right) - \frac{\partial E_k}{\partial \theta} = Q_\theta$$

$$E_k = E_k^{\ddot{s}} + E_k^p$$

**ПОТ**  $E_k^{\ddot{s}} = \frac{1}{2} y_{0z} \dot{\varphi}^2 = \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{3} m_1 l^2 \dot{\varphi}^2 = \frac{1}{6} m_1 l^2 \dot{\varphi}^2$

**РАСНО**  $E_k^p = \frac{1}{2} m_2 v_c^2 + \frac{1}{2} y_{cz} (\dot{\varphi} + \dot{\theta})^2 \quad y_{cz} = m_2 \left( \frac{l}{2} \right)^2 = \frac{1}{4} m_2 l^2$

$$= \frac{1}{2} m_2 \left[ l^2 \dot{\varphi}^2 \cos^2 \varphi + l^2 \dot{\varphi} (\dot{\varphi} + \dot{\theta}) \cos \varphi \cos (\varphi + \theta) + \frac{1}{4} l^2 (\dot{\varphi} + \dot{\theta})^2 \cos^2 (\varphi + \theta) \right. \\ \left. + l^2 \dot{\varphi}^2 \sin^2 \varphi + l^2 \dot{\varphi} (\dot{\varphi} + \dot{\theta}) \sin \varphi \sin (\varphi + \theta) + \frac{1}{4} l^2 (\dot{\varphi} + \dot{\theta})^2 \sin^2 (\varphi + \theta) \right]$$

$$+ \frac{1}{8} m_2 l^2 (\dot{\varphi} + \dot{\theta})^2 = \frac{1}{2} m_2 \left[ l^2 \dot{\varphi}^2 + l^2 \dot{\varphi} (\dot{\varphi} + \dot{\theta}) \cos (\varphi - \varphi - \theta) + \frac{1}{4} l^2 (\dot{\varphi} + \dot{\theta})^2 \right] + \frac{1}{8} m_2 l^2 (\dot{\varphi} + \dot{\theta})^2$$

$$E_k^p = \frac{1}{2} m_2 l^2 \dot{\varphi}^2 + \frac{1}{2} m_2 l^2 \dot{\varphi} (\dot{\varphi} + \dot{\theta}) \cos \theta + \frac{1}{4} m_2 l^2 (\dot{\varphi} + \dot{\theta})^2$$

$$E_k = \left(\frac{1}{6}m_1 + \frac{1}{2}m_2\right)l^2\dot{\varphi}^2 + \frac{1}{2}m_2l^2\dot{\varphi}(\dot{\varphi}+\dot{\theta})\cos\theta + \frac{1}{4}m_2l^2(\dot{\varphi}+\dot{\theta})^2$$

$$\delta A(m_1\vec{g}) = m_1\vec{g} \cdot d\vec{r}_T = (-m_1g\vec{j}) \cdot (dx_T\vec{i} + dy_T\vec{j}) = -m_1gd y_T$$

$$y_T = -\frac{1}{2}l\cos\varphi \Rightarrow dy_T = \frac{1}{2}l\sin\varphi d\varphi$$

$$\delta A(m_1\vec{g}) = -\frac{1}{2}m_1gl\sin\varphi d\varphi \Rightarrow Q_{\varphi}^{m_1g} = -\frac{1}{2}m_1gl\sin\varphi$$

$$\delta A(\vec{F}) = \vec{F} \cdot d\vec{r}_D = (\vec{F}\vec{i}) \cdot (dx_D\vec{i}) \quad * dx_D = d\lambda$$

$$\overline{OB}\cos\varphi = \frac{1}{2}l \Rightarrow \overline{OB} = \frac{l}{2\cos\varphi}, \quad x_D = \overline{OB}\sin\varphi = \frac{1}{2}l\sin\varphi \Rightarrow dx_D = \frac{l}{2\cos^2\varphi}d\varphi$$

$$\delta A(\vec{F}) = \frac{Fl}{2\cos^2\varphi}d\varphi \Rightarrow Q_{\varphi}^F = \frac{Fl}{2\cos^2\varphi}$$

$$\delta A(m_2\vec{g}) = m_2\vec{g} \cdot d\vec{r}_C = (-m_2g\vec{j}) \cdot (dx_C\vec{i} + dy_C\vec{j}) = -m_2gd y_C$$

$$y_C = -l\cos\varphi - \frac{1}{2}l\cos(\varphi+\theta) \Rightarrow dy_C = l\sin\varphi d\varphi + \frac{1}{2}l\sin(\varphi+\theta)(d\varphi+d\theta)$$

$$\delta A(m_2\vec{g}) = -m_2gl \left[ \sin\varphi + \frac{1}{2}\sin(\varphi+\theta) \right] d\varphi - \frac{1}{2}m_2gl\sin(\varphi+\theta)d\theta$$

$$Q_{\varphi}^{m_2g} = -m_2gl \left[ \sin\varphi + \frac{1}{2}\sin(\varphi+\theta) \right], \quad Q_{\theta}^{m_2g} = -\frac{1}{2}m_2gl\sin(\varphi+\theta)$$

$$\delta A(\vec{M}) = \vec{M} \cdot \vec{\omega}_p dt = +M \cdot \dot{\psi} dt = +Md\psi = M(d\varphi + d\theta) \Rightarrow Q_{\varphi}^M = M, \quad Q_{\theta}^M = M$$

$$Q_{\varphi} = -\frac{1}{2}m_1gl\sin\varphi + \frac{Fl}{2\cos^2\varphi} - m_2gl \left[ \sin\varphi + \frac{1}{2}\sin(\varphi+\theta) \right] + M, \quad Q_{\theta} = M$$

$$\frac{\partial E_k}{\partial \varphi} = 0$$

$$\frac{\partial E_k}{\partial \dot{\varphi}} = \left( \frac{1}{3}m_1 + \frac{3}{2}m_2 \right)l^2\dot{\varphi} + m_2l^2\dot{\varphi}\cos\theta + \frac{1}{2}m_2l^2\dot{\theta}\cos\theta + \frac{1}{2}m_2l^2\dot{\theta}$$

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial E_k}{\partial \dot{\varphi}} \right) &= \left( \frac{1}{3}m_1 + \frac{3}{2}m_2 \right)l^2\ddot{\varphi} + m_2l^2\ddot{\varphi}\cos\theta - m_2l^2\dot{\varphi}\dot{\theta}\sin\theta + \frac{1}{2}m_2l^2\dot{\theta}\dot{\cos\theta} \\ &\quad - \frac{1}{2}m_2l^2\dot{\theta}^2\sin\theta + \frac{1}{2}m_2l^2\ddot{\theta} \end{aligned}$$

$$\frac{\partial E_k}{\partial \theta} = -\frac{1}{2}m_2l^2\dot{\varphi}(\dot{\varphi}+\dot{\theta})\sin\theta$$

$$\frac{\partial E_k}{\partial \dot{\theta}} = \frac{1}{2}m_2l^2\dot{\varphi}\cos\theta + \frac{1}{2}m_2l^2\dot{\varphi} + \frac{1}{2}m_2l^2\dot{\theta}$$

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial E_k}{\partial \dot{\theta}} \right) &= \frac{1}{2}m_2l^2\ddot{\varphi}\cos\theta - \frac{1}{2}m_2l^2\dot{\varphi}\dot{\theta}\sin\theta + \frac{1}{2}m_2l^2\ddot{\varphi} + \frac{1}{2}m_2l^2\dot{\theta} + \frac{1}{2}m_2l^2\dot{\varphi}(\dot{\varphi}+\dot{\theta})\sin\theta \\ &\quad + \frac{1}{2}m_2gl\sin(\varphi+\theta) - M = 0 \end{aligned}$$

$$\left. \begin{aligned} \left( \frac{1}{3}m_1 + \frac{3}{2}m_2 \right)l^2\ddot{\varphi} + m_2l^2\ddot{\varphi}\cos\theta - m_2l^2\dot{\varphi}\dot{\theta}\sin\theta + \frac{1}{2}m_2l^2\dot{\theta}\dot{\cos\theta} - \frac{1}{2}m_2l^2\dot{\theta}^2\sin\theta + \frac{1}{2}m_2l^2\ddot{\theta} \\ + \frac{1}{2}m_2gl\sin\varphi - \frac{Fl}{2\cos^2\varphi} + m_2gl \left[ \sin\varphi + \frac{1}{2}\sin(\varphi+\theta) \right] - M = 0 \end{aligned} \right\} \text{Д.Д.}$$

\* Ако се за генералисане коорд.  $\varphi_1 = \varphi$  и  $\varphi_2 = \psi = \varphi + \theta \Rightarrow$  АПСОЈУТНИ УГАО  
ДЕРТАЊА ПРСТЕНА

$$\theta = \psi - \varphi, \dot{\theta} = \dot{\psi} - \dot{\varphi}, \ddot{\theta} = \ddot{\psi} - \ddot{\varphi}, \quad Q_{\varphi} = -\frac{1}{2}m_1gl\sin\varphi + \frac{Fl}{2\cos^2\varphi} - m_2gl\sin\varphi$$

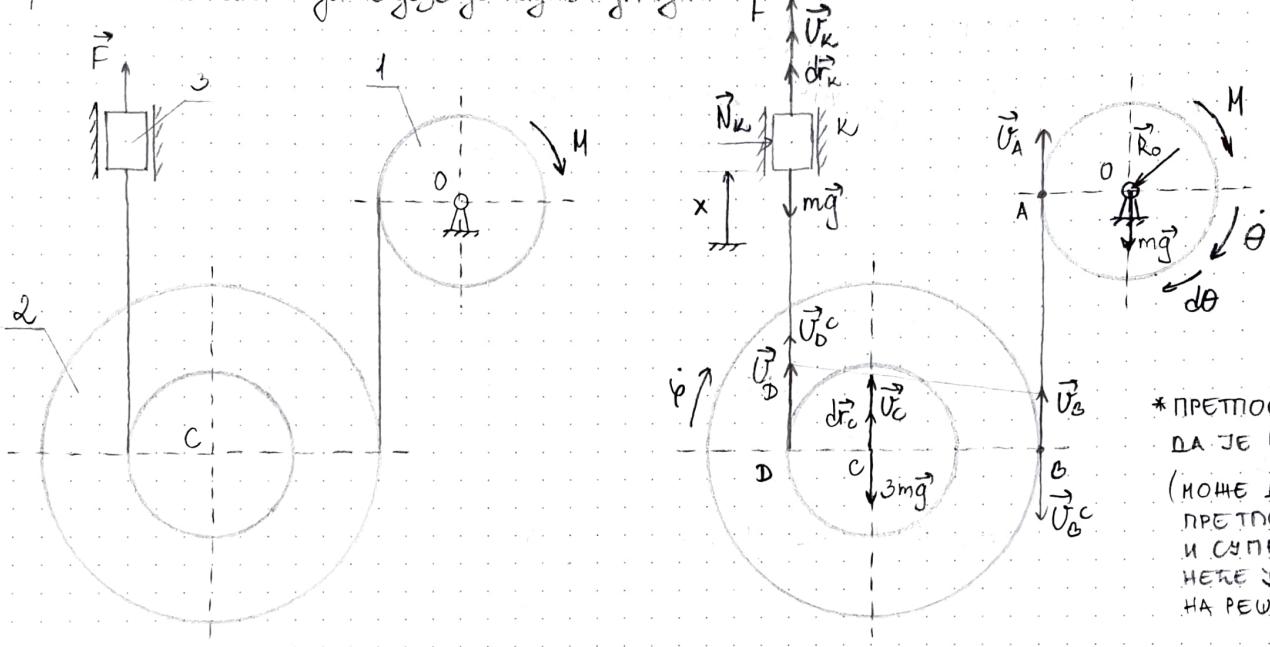
$$Q_{\psi} = -\frac{1}{2}m_2gl\sin\psi + M$$

$$E_k = \left( \frac{1}{6}m_1 + \frac{1}{2}m_2 \right)l^2\dot{\varphi}^2 + \frac{1}{2}m_2l^2\dot{\varphi}\dot{\psi}\cos(\varphi-\psi) + \frac{1}{4}m_2l^2\dot{\psi}^2$$

$$\left. \begin{aligned} \left( \frac{1}{3}m_1 + \frac{3}{2}m_2 \right)l^2\ddot{\varphi} + \frac{1}{2}m_2l^2\ddot{\varphi}\cos(\varphi-\psi) - \frac{1}{2}m_2l^2\dot{\varphi}^2\sin(\varphi-\psi) \\ = \frac{Fl}{2\cos^2\varphi} - \frac{1}{2}m_1gl\sin\varphi - m_2gl\sin\varphi \end{aligned} \right\} \text{Д.Д.}$$

$$\frac{1}{2}m_2l^2\cos(\varphi-\psi)\ddot{\varphi} + \frac{1}{2}m_2l^2\ddot{\psi} + \frac{1}{2}m_2l^2\sin(\varphi-\psi)\dot{\varphi}^2 = M - \frac{1}{2}m_2gl\sin\psi$$

14.10. Хонгени диск 1 масе  $m$  и полуциречника  $R$  може да се обре око средишње хоризонталне осе  $Oz$ . Ненапошано је једним крајем на диск 1 а другим крајем на вети додати калена 2. На начин додати калена наношано је друго ненапошано је у жење везано за шело 3 масе  $m$  које може да се креће вертикално. Кален има масу  $3m$ , полуциречнике  $2R$  и  $R$ , и полуциречник инерције у односу на средишњу уздушну осу  $i = R\sqrt{2}$ . Ненаношани делови ужења су вертикалног правца. Сила кидања унади износи  $5mg$ . Одредити временост чинjenja сајета  $M$  који дејствује на диск 1 и силе  $F$  која дејствује вертикално на шело 3 да не дође до кидања унади.



\*ПРЕПОСТАВЉАНО  
ДА ЈЕ  $v_D > v_B$   
(МОЖЕ ДА СЕ  
ПРЕПОСТАВИ  
И СУПРОТНО И  
НЕЋЕ УТИЧАТИ  
НА РЕШЕЊЕ)

ТЕОЈ 1  $\Rightarrow$  РОТАЦИЈА  $\Rightarrow$  1 СТ. СЛ.

ТЕОЈ 2  $\Rightarrow$  РАВНО КРЕТАЊЕ  $\Rightarrow$  2 СТ. СЛ. (ТАКВА СЕ НЕ ПОМЕРА У ХОРИЗОНТАЛНОМ ПРАВЦУ)

ТЕОЈ 3  $\Rightarrow$  ТРАНСЛАЦИЈА  $\Rightarrow$  1 СТ. СЛ.

ЗБОГ ВЕЗА (УЖАДИ KD И AB) ЕРОЈ СТ. СЛ. СИСТЕМА СЕ СМАЊУЈЕ ЗА 2

↓  
СИСТЕМ ИМА 2 СТЕПЕНА СЛОБОДЕ

$$v_D = v_K = \dot{x}$$

$$v_B = v_A = R\dot{\theta}$$

$$\vec{v}_D = \vec{v}_C + \vec{v}_D^c / \cdot \vec{i} \quad \vec{v}_C = \vec{v}_C + \vec{v}_C^c / \vec{i}$$

$$v_D = v_C + v_D^c \quad v_C = v_C - v_C^c$$

$$\dot{x} = v_C + R\dot{\psi} \quad R\dot{\theta} = v_C - 2R\dot{\psi}$$

$$v_C = \dot{x} - R\dot{\psi} \quad v_C = R\dot{\theta} + 2R\dot{\psi}$$

$$\dot{x} - R\dot{\psi} = R\dot{\theta} + 2R\dot{\psi}$$

$$3R\dot{\psi} = \dot{x} - R\dot{\theta} \Rightarrow \dot{\psi} = \frac{\dot{x} - R\dot{\theta}}{3R}, \quad v_C = \frac{2}{3}\dot{x} + \frac{1}{3}R\dot{\theta}$$

$$\dot{\psi} = \frac{\dot{x} - R\dot{\theta}}{3R} \Rightarrow \text{КРЕТАЊЕ ТЕОЈА 2 МОЖЕ ДА СЕ ИЗРАЗИ ПРЕКО}$$

КООДИНАТА  $x$  И  $\theta$   $\Rightarrow$  БИРАМО ИХ ЗА ГЕНЕРАЦИЈСКЕ КООД.

$$q_1 = x, \quad q_2 = \theta$$

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial E_k}{\partial \dot{x}} \right) - \frac{\partial E_k}{\partial x} = Q_x$$

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial E_k}{\partial \dot{\theta}} \right) - \frac{\partial E_k}{\partial \theta} = Q_\theta$$

$$E_k = E_k^I + E_k^{II} + E_k^{III}$$

POT.

$$E_k^I = \frac{1}{2} J_{oz} \dot{\theta}^2 = \frac{1}{2} \frac{1}{2} m R^2 \dot{\theta}^2 = \frac{1}{4} m R^2 \dot{\theta}^2$$

PAGHO

$$E_k^{II} = \frac{1}{2} \cdot 3m v_c^2 + \frac{1}{2} J_{cz} \dot{\varphi}^2 \quad J_{cz} = 3m r^2 = 3m \cdot 2R^2 = 6mR^2 \\ = \frac{3}{2} m \left( \frac{2}{3} \dot{x} + \frac{1}{3} R \dot{\theta} \right)^2 + \frac{1}{2} \cdot 6mR^2 \left( \frac{\dot{x} - R \dot{\theta}}{3R} \right)^2 \\ = \frac{2}{3} m \dot{x}^2 + \frac{2}{3} m R \dot{x} \dot{\theta} + \frac{1}{6} m R^2 \dot{\theta}^2 + \frac{1}{3} m \dot{x}^2 - \frac{2}{3} m R \dot{x} \dot{\theta} + \frac{1}{3} m R^2 \dot{\theta}^2$$

$$E_k^{II} = m \dot{x}^2 + \frac{1}{2} m R^2 \dot{\theta}^2$$

TRAHC

$$E_k^{III} = \frac{1}{2} m \dot{x}^2$$

$$E_k = \frac{3}{2} m \dot{x}^2 + \frac{3}{4} m R^2 \dot{\theta}^2$$

$$\delta A(\vec{M}) = \vec{M} \cdot d\vec{\theta} = M d\theta \Rightarrow Q_\theta^H = M H$$

$$\delta A(3mg) = 3mg \cdot d\vec{r}_c \quad , \quad dr_c = v_c dt = \left( \frac{2}{3} \dot{x} + \frac{1}{3} R \dot{\theta} \right) dt = \frac{2}{3} dx + \frac{1}{3} R d\theta$$

$$= -3mg dr_c$$

$$= -2mg dx - mg R d\theta \Rightarrow Q_x^{3mg} = -2mg, Q_\theta^{3mg} = -mg R$$

$$\delta A(\vec{F}) = \vec{F} \cdot d\vec{r}_k = F \cdot dx \Rightarrow Q_x^F = F$$

$$\delta A(mg) = mg \cdot d\vec{r}_k = -mg dx \Rightarrow Q_x^{mg} = -mg$$

$$\left. \begin{aligned} Q_x &= F - 3mg \\ Q_\theta &= M - mg R \end{aligned} \right\}$$

\* ЕЛЕМЕНТАРНИ БИРГУАЈИНУ РАД СУЈА  $\vec{R}_o$  и  $\vec{N}_k$  ЈЕ = 0 ЈЕР СЕ РАДИ О ИДЕАЛНОЈ ВЕЗИ

\* ЕЛ. БИРГ. РАД ПАРОСА СВЕТЛОСТИ У УЧИДИ ЈЕ = 0 ЈЕР ЈЕ УЧИЕ ИДЕАЛНА ВЕЗА

$$\frac{\partial E_k}{\partial x} = 0$$

$$\frac{\partial E_k}{\partial \theta} = 0$$

$$\frac{\partial E_k}{\partial \dot{x}} = 3m \dot{x}$$

$$\frac{\partial E_k}{\partial \dot{\theta}} = \frac{3}{2} m R^2 \dot{\theta}$$

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial E_k}{\partial \dot{x}} \right) = 3m \ddot{x}$$

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial E_k}{\partial \dot{\theta}} \right) = \frac{3}{2} m R^2 \ddot{\theta}$$

$$3m \ddot{x} = -2mg + F - mg \Rightarrow \ddot{x} = -g + \frac{F}{3m}$$

$$\frac{3}{2} m R^2 \ddot{\theta} = M - mg R \Rightarrow \ddot{\theta} = \frac{2}{3} \frac{M}{m R^2} - \frac{2}{3} \frac{g}{R}$$

$$m \vec{a}_k = \vec{F} + \vec{mg} + \vec{N}_k + \vec{S}_{KD} \Rightarrow m \ddot{x} = F - mg - S_{KD}$$

(ТЕОРЕМА О КРЕТАЊУ ЦЕНТРА МАСЕ)

ТЕОРЕМА О ПРОЧЕНИИ МОМЕНТА КОЈИ КР.

$$(f) \frac{d\delta\theta}{dt} = M_{Oz}^S = M - S_{AB} \cdot R$$

$$\delta\theta = J_{oz} \dot{\theta} = \frac{1}{2} m R^2 \dot{\theta} \Rightarrow \frac{d\delta\theta}{dt} = \frac{1}{2} m R^2 \ddot{\theta}$$

$$\frac{1}{2} m R^2 \ddot{\theta} = M - S_{AB} \cdot R$$

$$\frac{1}{3} M - \frac{1}{3} mg R = M - S_{AB} \cdot R$$

$$S_{AB} = \frac{2}{3} \frac{M}{R} + \frac{1}{3} mg < 5mg, S_{AB} > 0$$

$$M < 7mgR, M > -\frac{1}{2} mgR$$

