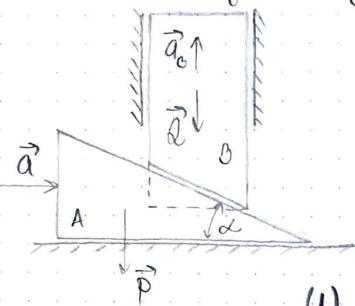


8.1. Клий А шеинте \vec{P} клии по хоризонталној равни удрзан је \vec{a} , при чепу шеинте призму В шеинте \vec{Q} која може да клии дући вертикалних вртица. Оредити удрзате ченгра масе системе.



$$** m \vec{a}_c = \sum m_i \vec{a}_i = m_A \vec{a}_A + m_B \vec{a}_B, \quad m_A = \frac{P}{g}, \quad m_B = \frac{Q}{g}, \quad m = \frac{P+Q}{g}$$

$$\frac{P+Q}{g} \vec{a}_c = \frac{P}{g} \vec{a} + \frac{Q}{g} \vec{a}_B / g$$

$$(P+Q) \vec{a}_c = P \vec{a} + Q \vec{a}_B / g$$

$$(1) \ x: (P+Q) a_{cx} = Pa \Rightarrow \text{МОЖЕ ДА СЕ ОДРЕДИ } a_{cx}$$

$$(2) \ y: (P+Q) a_{cy} = Q a_B \Rightarrow \text{МОЖЕ ДА СЕ ОДРЕДИ } a_{cy} \text{ ПРЕКО } a_B$$

БЕЗ УЗМЕЊУ a_B И a

$$\tan \alpha = \frac{y_B}{x_A} \Rightarrow y_B = x_A \tan \alpha \Rightarrow y_B = x_A \tan \alpha \Rightarrow a_B = a \tan \alpha$$

$$(1) \Rightarrow a_{cx} = \frac{P}{P+Q} a \\ (2) \Rightarrow a_{cy} = \frac{Q}{P+Q} a \tan \alpha \quad \left. \right\} \quad a_c = \frac{a}{P+Q} \sqrt{P^2 + Q^2 \tan^2 \alpha}$$

$$** \text{ СЛЕДИ ИЗ: } \vec{r}_c = \frac{1}{m} \sum_{i=1}^n m_i \vec{r}_i$$

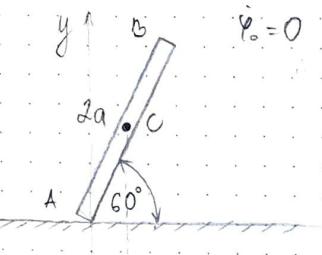
$$m \vec{r}_c = \sum_{i=1}^n m_i \vec{r}_i / \frac{d^2}{dt^2}$$

$$\boxed{m \vec{a}_c = \sum_{i=1}^n m_i \vec{a}_i}$$

8.4. Хоногени штап AB дужине 2a крајем A се ослања на ћелијку хоризонталну раван. У почетном тренутку штап је ниво бав. и са хоризонталном равни традио угао од 60° . Одредити:

- a) покретаје краја штапа A у зависности од угла φ који штап тради са хоризонталом.
- b) путашу тачке B

$$y \uparrow \quad B \quad \varphi = 0$$

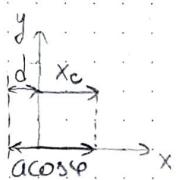
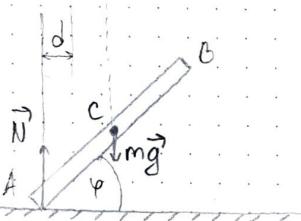


$$m\ddot{x}_c = m\ddot{g} + \vec{N}/\cdot \vec{i} \Rightarrow \text{ТЕОРЕМА О КРЕТАЊУ СРЕДИСТА НАСА}$$

$$m\ddot{x}_c = 0 \Rightarrow \ddot{x}_c = 0 \Rightarrow \dot{x}_c = \text{const.} = \dot{x}_c(0) = 0 \Rightarrow x_c = \text{const.} \quad \left. \begin{array}{l} \\ \end{array} \right\} \text{***}$$

$$\text{** } x_c = \text{const.} = x_c(0) = a \cos 60^\circ = \frac{1}{2}a$$

ЦЕНТАР МАСЕ ШТАПА СЕ НЕ ПОМЕРА
У ХОРИЗОНТАЛНОМ ПРАВЦУ



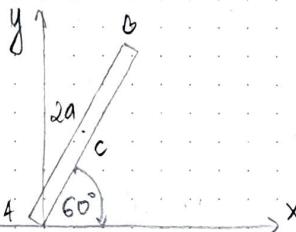
ОДРЕЂИВАЊЕ $x_A \Rightarrow$ I начин

$$d = a \cos \varphi - x_c$$

$$d = a \cos \varphi - \frac{1}{2}a, \quad \vec{x}_A = -(a \cos \varphi - \frac{1}{2}a) \vec{i}$$

ОДРЕЂИВАЊЕ ЛИНИЈЕ ПУТАЊЕ ТАЧКЕ B:

$$\begin{aligned} x_c &= -d + 2a \cos \varphi = \frac{1}{2}a + a \cos \varphi \\ y_c &= 2a \sin \varphi \end{aligned} \quad \left. \begin{array}{l} \frac{x_c - \frac{1}{2}a}{a} = \cos \varphi \\ \frac{y_c}{2a} = \sin \varphi \end{array} \right\} \Rightarrow \frac{(x_c - \frac{1}{2}a)^2}{a^2} + \frac{y_c^2}{(2a)^2} = 1 \Rightarrow \text{елипса}$$



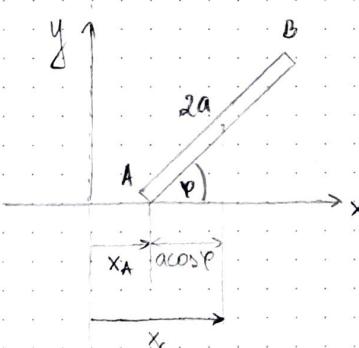
ОДРЕЂИВАЊЕ $x_A \Rightarrow$ II начин \Rightarrow лакши?

* КРАЈ A ПОМЕРАНО НА ДЕСНО КАКО БИ ЦЕО ШТАП БИО НА ПОЗИТИВНОМ ДЕЛУ X-ОСЕ

$$x_c = x_A + a \cos \varphi \Rightarrow x_A = x_c - a \cos \varphi = \frac{1}{2}a - a \cos \varphi$$

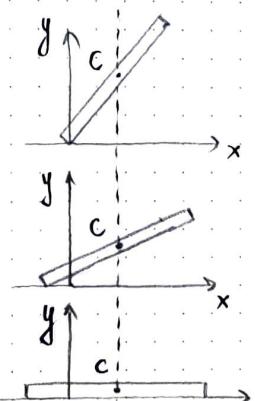
$$\vec{x}_A = \left(\frac{1}{2}a - a \cos \varphi \right) \vec{i} = -\left(a \cos \varphi - \frac{1}{2}a \right) \vec{i} \Rightarrow \text{исти резултат}$$

јер је њогрешак смер покрета

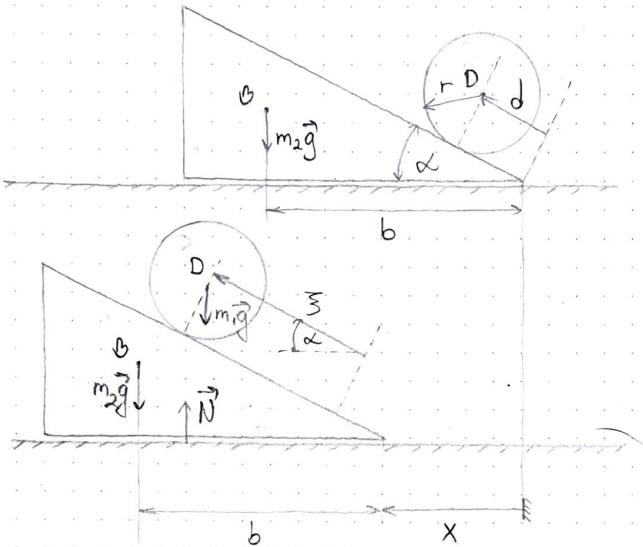


** ПОШТО ЈЕ ТРЕЊЕ ЗАНЕМАРЕНО, ЦЕНТАР МАСЕ СЕ НЕ ПОМЕРА У ХОРИЗОНТАЛНОМ ПРАВЦУ!

*** АКО ЈЕ НЕШТО КОНСТАНТНО,
МОРА БИТИ ЈЕДНАКО СВОЈОЈ
ВРЕДНОСТИ У ПОЧЕТНОМ ТРЕНУТКУ



8.6. Чилиндар D масе m_1 може да се котрља уз најнућу струну призму B масе m_2 . Определији покретање призме B јој (лашко) хоризонталнију равни до шренчика као чилиндар начини α . Чутна обртаја од почетнога кретања. У почетном шренчiku систем је ниробај.



$$z = 2 \cdot 2r\pi = 4r\pi$$

! ПОШТО СЕ ЦИЛИНДАР КОТРЉА С ДЕСНА НА ЈЕВО И ПРИЗМУ ПОНЕРАМО НА ЈЕВО \Rightarrow ТАКО ЈЕ ЈЕДНОСТАВНИЈЕ ЈЕР СЕ ПОНЕРАЊА САБИРАЈУ

САМО СПОЈЉАШЊЕ СИЈЕ

$$** \vec{m_a}_c = m_1 \vec{a}_o + m_2 \vec{a}_o = (\vec{N} + m_1 \vec{g} + m_2 \vec{g}) / \vec{i}$$

$$m_1 \ddot{x}_o + m_2 \ddot{x}_o = 0$$

$$m_1 \dot{x}_o + m_2 \dot{x}_o = \text{const.} = m_1 \dot{x}_o(0) + m_2 \dot{x}_o(0) = 0 \Rightarrow \text{СИСТЕМ МИРУЈЕ У ПОЧ. ТР.}$$

$$m_1 x_o + m_2 x_o = \text{const.} = m_1 x_o(0) + m_2 x_o(0)$$

СЛУКЕ | $x_o(0) = b, x_o = b + x$

СЛУКЕ | $x_o = x + (d + z) \cos \alpha = x + d \cos \alpha + 4r\pi \cos \alpha$

СЛУКЕ | $x_o(0) = d \cos \alpha$

$$m_1(x + d \cos \alpha + 4r\pi \cos \alpha) + m_2(b + x) = m_1 d \cos \alpha + m_2 b$$

$$x = - \frac{4m_1 r \pi \cos \alpha}{m_1 + m_2}$$

\Rightarrow МИНУС ЈЕ ЗБОГ ПОГРЕШНОГ СИЕРА \Rightarrow ПРИЗМА СЕ ПОНЕРА НА ДЕСНО ЗА $|x|$

ПОКУШАЈТЕ ДА УРАДИТЕ ЗАДАТAK ТАКО ШТО КЕТЕ НА ПОЧЕТКУ ПОНЕРИТИ ПРИЗМУ НА ДЕСНО \Rightarrow ТЕНИЕ

$$** \text{СЛЕДИ ИЗ } \vec{m_a}_c = \sum_{i=1}^n m_i \vec{a}_i$$

И ТЕОРЕМЕ О КРЕТАЊУ СРЕДИШТА МАСА

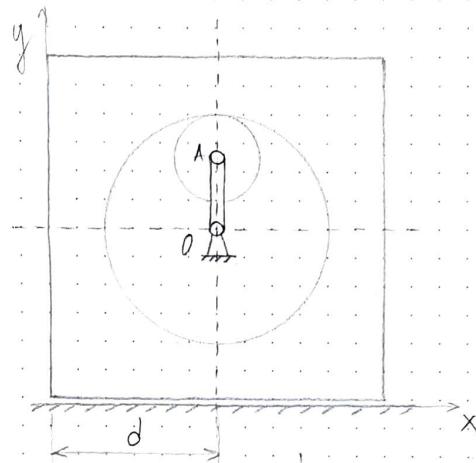
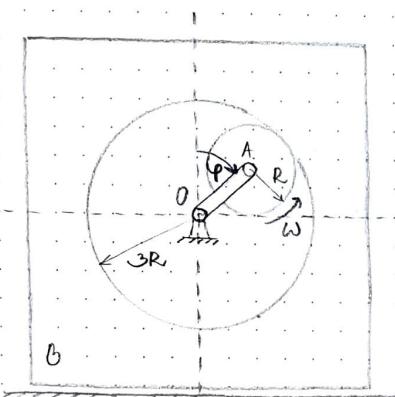
$$\vec{m_a}_c = (\vec{F}_R^s)$$

ГЛАВНИ ВЕКТОР СПОЈЉАШЊИХ СИЈА

! ЗАТО СЕ НЕ УЗИМА У ОБЗИР РЕАКЦИЈА ИЗМЕЂУ ЦИЛИНДРА И ПРИЗМЕ

8.14. Механизам прикаран на спици, постављен је на тачку хоризонталну раван. Хандела тачка A шине G_3 и полулукречника R злобно је везана за крилац OA и котрња се без клизања по унутрашњој крунитој ободнију полулукречнику. Задат константном угасном брзином ω у показаном смjeru. Тешина хондите крилаца OA је G_2 , а кутништа B је G_1 . У покретном преноснику крилаца OA заузима вертикални положај, а тело B мирује. Одредити:

- брештање тела B по хоризонталној равни.
- реакцију хоризонталне подлоге
- ω у услову да не дјелује одбојања кутништа од подлоге.



$$x_1(0) = 0$$

$$x_2(0) = d$$

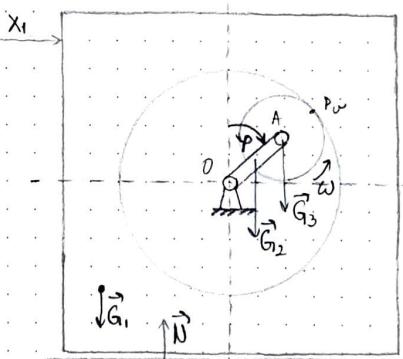
$$x_3(0) = d$$

$$\dot{x}_1(0) = 0$$

$$\left. \begin{array}{l} V_A = \overline{AP} \omega = RW \\ V_A = 2R \dot{\varphi} \end{array} \right\} \dot{\varphi} = \frac{\omega}{2} \Rightarrow \varphi = \frac{\omega t}{2}$$

$$\dot{x}_2(0) = \frac{RW}{2}$$

$$x_3(0) = RW$$



СВЕ ПОМЕРАМО
НА ДЕСНО

$$x_2 = x_1 + d + RS \sin \varphi$$

$$x_3 = x_1 + d + 2RS \sin \varphi$$

$$\dot{x}_2 = \dot{x}_1 + \frac{1}{2} RW \cos \frac{\omega t}{2}$$

$$\dot{x}_3 = \dot{x}_1 + RW \cos \frac{\omega t}{2}$$

$$m \vec{a}_c = \frac{G_1}{g} \vec{a}_1 + \frac{G_2}{g} \vec{a}_2 + \frac{G_3}{g} \vec{a}_3 = \vec{G}_1 + \vec{G}_2 + \vec{G}_3 + \vec{N} / \vec{v} / \vec{j}$$

$$(1) \quad x: \quad \frac{G_1}{g} \ddot{x}_1 + \frac{G_2}{g} \ddot{x}_2 + \frac{G_3}{g} \ddot{x}_3 = 0 / \cdot g$$

$$(2) \quad y: \quad \frac{G_1}{g} \ddot{y}_1 + \frac{G_2}{g} \ddot{y}_2 + \frac{G_3}{g} \ddot{y}_3 = N - G_1 - G_2 - G_3$$

$$(1) \Rightarrow G_1 \ddot{x}_1 + G_2 \ddot{x}_2 + G_3 \ddot{x}_3 = 0$$

$$G_1 \dot{x}_1 + G_2 \dot{x}_2 + G_3 \dot{x}_3 = \text{const.} = G_1 \dot{x}_1(0) + G_2 \dot{x}_2(0) + G_3 \dot{x}_3(0)$$

$$G_1 \dot{x}_1 + G_2 \dot{x}_2 + \frac{1}{2} RW G_2 \cos \frac{\omega t}{2} + G_3 \dot{x}_1 + RW G_2 \cos \frac{\omega t}{2} = \frac{1}{2} RW G_2 + RW G_3$$

$$\dot{x}_1 = \frac{\frac{1}{2} RW G_2 + RW G_3 - RW \left(\frac{1}{2} G_2 + G_3 \right) \cos \frac{\omega t}{2}}{G_1 + G_2 + G_3}$$

$$x_1 = \frac{G_2 + 2G_3}{2(G_1 + G_2 + G_3)} RW t - \frac{G_2 + 2G_3}{2(G_1 + G_2 + G_3)} RW \frac{2}{\omega} \left(\sin \frac{\omega t}{2} - 0 \right)$$

$$x_1 = \frac{G_2 + 2G_3}{G_1 + G_2 + G_3} R \left(\frac{1}{2} \omega t - \sin \frac{\omega t}{2} \right)$$

$$(2) \Rightarrow N = G_1 + G_2 + G_3 + \frac{G_2}{g} \ddot{y}_2 + \frac{G_3}{g} \ddot{y}_3$$

$$y_2 = d + R \cos \varphi = d + R \cos \frac{\omega t}{2} \Rightarrow \ddot{y}_2 = -\frac{1}{2} R \omega \sin \frac{\omega t}{2} \Rightarrow \ddot{y}_2 = -\frac{1}{4} R \omega^2 \cos \frac{\omega t}{2}$$

$$y_3 = d + 2R \cos \varphi = d + 2R \cos \frac{\omega t}{2} \Rightarrow \ddot{y}_3 = -R \omega \sin \frac{\omega t}{2} \Rightarrow \ddot{y}_3 = -\frac{1}{2} R \omega^2 \cos \frac{\omega t}{2}$$

$$N = G_1 + G_2 + G_3 - \frac{1}{4} \frac{R \omega^2 G_2}{g} \cos \frac{\omega t}{2} - \frac{1}{2} \frac{R \omega^2 G_3}{g} \cos \frac{\omega t}{2}$$

$$\underline{N = G_1 + G_2 + G_3 - \frac{1}{4} \frac{R \omega^2}{g} (G_2 + 2G_3) \cos \frac{\omega t}{2}}$$

$N \geq 0 \Rightarrow$ УСЛОВ ДА НЕ ДОБЕДОДАВАЊА КУПИШТА ОД ПОДЛОГЕ

$$G_1 + G_2 + G_3 - \frac{1}{4} \frac{R \omega^2}{g} (G_2 + 2G_3) \cos \frac{\omega t}{2} \geq 0$$

$$\omega^2 \leq \frac{G_1 + G_2 + G_3}{\frac{R}{4g} (G_2 + 2G_3) \cos \frac{\omega t}{2}}$$

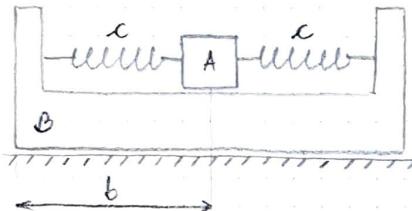
ω ТРЕБА ДА БУДЕ МАЊЕ ОД НАЈМАЊЕ ВРЕДНОСТИ ИЗРАЗА,

Т.Ј. КАДА $\cos \frac{\omega t}{2}$ ИМА МАКСИМАЛНУ ВРЕДНОСТ

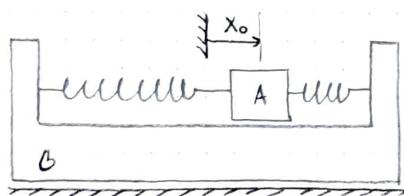
$$\frac{\omega t}{2} = 0 \Rightarrow \cos \frac{\omega t}{2} = 1$$

$$\underline{\omega^2 \leq \frac{G_1 + G_2 + G_3}{\frac{R}{4g} (G_2 + 2G_3)}}$$

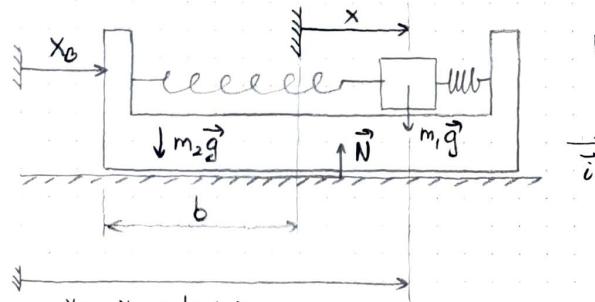
8.5. Тело A масе m_1 везано је за тело B масе m_2 топоту где еластичне опруге једнаких крутиности c . Тело A може да клизи без премда по телу B, а тело B клизи без премда по хоризонталној равни. У почетном положају тело A покренето је за x_0 у десну страну од свој равнотешног положаја и пуштено да се креће без почетне брзине. Одредити јединичну крећања тела B ако је и оно у почетном претпоставку мiroвano.



РАВНОТЕЖНИ ПОЛОЖАЈ



ПОЧЕТНИ ПОЛОЖАЈ



ПРОИЗВОДЊИ ПОЛОЖАЈ

! КООДИНАТА X СЕ МЕРИ РАВНОТЕЖНОГ ПОЛОЖАЈА

! ЗАДАТAK СADRŽI ДИНАМИКУ РЕЛАТИВНОГ КРЕТАЊА ТАЧКЕ КОЈА ОСИЈЛУЈЕ

$$x_A = x_0 + b + x$$

САМО СЛОЈВАЊЕ СИЈЕ ($m\ddot{a}_c = \vec{F}_R^S$)

$$m\ddot{a}_c = m_1\ddot{a}_A + m_2\ddot{a}_B = m_1\vec{g} + m_2\vec{g} + \vec{N} / \cdot \vec{i}$$

$$m_1\ddot{x}_A + m_2\ddot{x}_B = 0$$

$$m_1\ddot{x}_A + m_2\ddot{x}_B = \text{const.} = m_1\ddot{x}_A(0) + m_2\ddot{x}_B(0) = 0 \quad \text{У ПОЧ. ТР. СИСТЕМ} \\ \text{ЈЕ МИРОВАО}$$

$$m_1x_{A0} + m_2x_{B0} = \text{const.} = m_1x_A(0) + m_2x_B(0)$$

СА СИЈЕ

$$x_A(0) = b + x_0, \quad x_A = x_0 + b + x$$

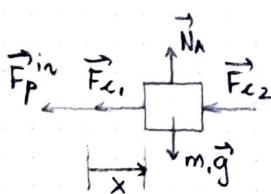
$$x_B(0) = 0$$

$$m_1(x_0 + b + x) + m_2x_B = m_1(b + x_0) + 0$$

$$(m_1 + m_2)x_0 = m_1(x_0 - x)$$

$$(1) \quad x_B = \frac{m_1}{m_1 + m_2}(x_0 - x)$$

РЕЛАТИВНО ОСИЈЛОВАЊЕ ТЕЛЯ A



$$\vec{F}_{cor}^{in} = 0 \quad (\vec{\omega}_P = 0)$$

$$\Rightarrow m_1\ddot{a}_r = m_1\vec{g} + \vec{N}_A + \vec{F}_{c1} + \vec{F}_{c2} + \vec{F}_P^{in} / \cdot \vec{i}$$

$$m_1\ddot{x} = -F_{c1} - F_{c2} - F_P^{in} \leftarrow$$

$$m_1\ddot{x} = -2Cx - \left(-\frac{m_1^2}{m_1 + m_2}\ddot{x}\right)$$

$$\left(m_1 - \frac{m_1^2}{m_1 + m_2}\right)\ddot{x} + 2Cx = 0$$

$$F_{c1} = -Cx$$

$$F_{c2} = Cx$$

$$F_P^{in} = m_1\ddot{x}_c$$

$$\ddot{x}_c = -\frac{m_1}{m_1 + m_2}\ddot{x}$$

$$F_P^{in} = -\frac{m_1^2}{m_1 + m_2}\ddot{x}$$

$$\frac{m_1^2 + m_1 m_2 - m_2^2}{m_1 + m_2} \ddot{x} + 2Cx = 0 \quad | : \frac{m_1 m_2}{m_1 + m_2}$$

$$\ddot{x} + \underbrace{\frac{2C(m_1+m_2)}{m_1 m_2} x}_{\omega^2} = 0$$

$$\ddot{x} + \omega^2 x = 0 \Rightarrow \lambda^2 + \omega^2 = 0 \Rightarrow \lambda_{1,2} = \pm i\omega$$

$$x = C_1 \cos \omega t + C_2 \sin \omega t$$

$$\dot{x} = -C_1 \omega \sin \omega t + C_2 \omega \cos \omega t$$

$$x_0 = C_1 \cos 0 + C_2 \sin 0 \Rightarrow x_0 = C_1$$

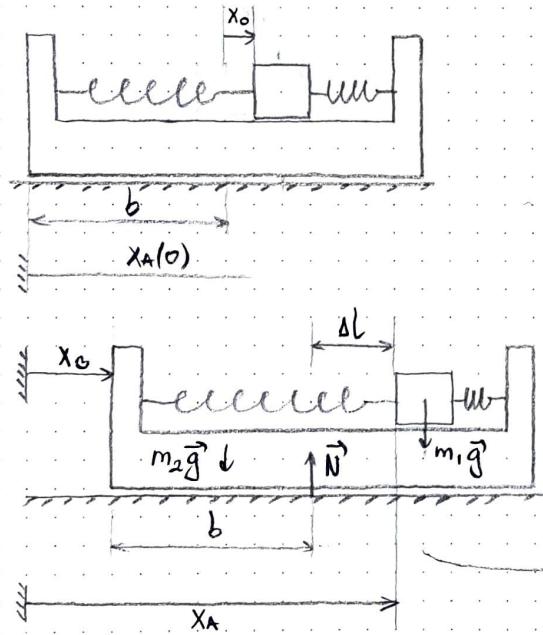
$$0 = -C_1 \omega \sin 0 + C_2 \omega \cos 0 \Rightarrow 0 = C_2 \omega \Rightarrow C_2 = 0$$

$$x_B = \frac{m_1}{m_1 + m_2} (x_0 - x_0 \cos \omega t)$$

$$x_B = \frac{m_1}{m_1 + m_2} x_0 \left[1 - \cos \left(\sqrt{\frac{2C(m_1+m_2)}{m_1 m_2}} t \right) \right]$$

$$\left. \begin{array}{l} x = x_0 \cos \omega t \\ (2) \end{array} \right\} \rightarrow (1)$$

II НАЧИН \Rightarrow БЕЗ РЕЛЯТИВНЕ КООРДИНАТЕ X И ИНЕРЦИЈАЛНЕ СИЈЕ



$$\vec{m}_A \ddot{x}_A = m_1 \vec{a}_A + m_2 \vec{a}_B = m_1 \vec{g} + m_2 \vec{g} + \vec{N} / \vec{c}$$

$$m_1 \ddot{x}_A + m_2 \ddot{x}_B = 0$$

$$m_1 \dot{x}_A + m_2 \dot{x}_B = \text{const.} = m_1 \dot{x}_A(0) + m_2 \dot{x}_B(0)$$

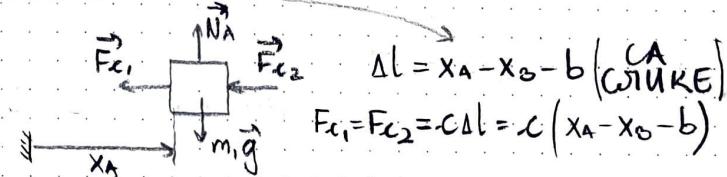
$$m_1 x_A + m_2 x_B = \text{const.} = m_1 x_A(0) + m_2 x_B(0)$$

$$x_A(0) = b + x_0$$

$$x_B(0) = 0$$

$$m_1 x_A + m_2 x_B = m_1(b + x_0) + 0$$

$$(1) \quad x_B = \frac{m_1(b + x_0 - x_A)}{m_2}, \quad x_A \Rightarrow \text{ОСИЈАЈАЦИЈЕ ТЕЈА } A$$



$$m_1 \vec{a}_A = m_1 \vec{g} + \vec{N}_A + \vec{F}_{c1} + \vec{F}_{c2} / \vec{c}$$

$$m_1 \ddot{x}_A = -F_{c1} - F_{c2} = -2C(x_A - x_B - b)$$

$$m_1 \ddot{x}_A + 2C(x_A - \frac{m_1(b + x_0 - x_A)}{m_2} - b) = 0 / : m_1$$

$$\ddot{x}_A + \frac{2C}{m_1} \left(\frac{m_2 x_A + m_1 x_A - m_1 b - m_1 x_0 - m_2 b}{m_2} \right) = 0$$

$$\ddot{x}_A + \underbrace{\frac{2C(m_1+m_2)}{m_1 m_2} x_A}_{\omega^2} = \frac{2C(m_1+m_2)}{m_1 m_2} b + \frac{2C}{m_2} x_0$$

$$\ddot{x}_A + \omega^2 x_A = \frac{2c(m_1+m_2)}{m_1 m_2} b + \frac{2c}{m_2} x_0$$

$$\ddot{x}_A + \omega^2 x_A = 0 \Rightarrow \lambda^2 + \omega^2 = 0 \Rightarrow \lambda_{1,2} = \pm i\omega$$

$$x_{Ah} = C_1 \cos \omega t + C_2 \sin \omega t$$

$$\dot{x}_{Ap} = A \Rightarrow \dot{x}_{Ap} = \ddot{x}_{Ap} = 0$$

$$0 + \omega^2 A = \underbrace{\frac{2c(m_1+m_2)}{m_1 m_2} b}_{\omega^2} + \frac{2c}{m_2} x_0$$

$$\omega^2 A = \omega^2 b + \frac{2c}{m_2} x_0$$

$$A = b + \frac{2c}{m_2 \omega^2} x_0$$

$$x_A = C_1 \cos \omega t + C_2 \sin \omega t + b + \frac{2c}{m_2 \omega^2} x_0$$

$$\dot{x}_A = -C_1 \omega \sin \omega t + C_2 \omega \cos \omega t + 0$$

$$x_0 + b = C_1 + 0 + b + \frac{2c}{m_2 \omega^2} x_0 \Rightarrow C_1 = x_0 \left(1 - \frac{2c}{m_2 \omega^2} \right)$$

$$0 = 0 + C_2 \omega \Rightarrow C_2 = 0$$

$$x_A = x_0 \left(1 - \frac{2c}{m_2 \omega^2} \right) \cos \omega t + b + \frac{2c}{m_2 \omega^2} x_0 \quad (2) \rightarrow (1)$$

$$x_B = \frac{m_1}{m_2} \left[b + x_0 - x_0 \left(1 - \frac{2c}{m_2 \omega^2} \right) \cos \omega t - b - \frac{2c}{m_2 \omega^2} x_0 \right]$$

$$x_B = \frac{m_1}{m_2} \left[x_0 \left(1 - \frac{2c}{m_2 \omega^2} \right) - x_0 \left(1 - \frac{2c}{m_2 \omega^2} \right) \cos \omega t \right]$$

$$= \frac{m_1}{m_2} \left(1 - \frac{2c}{m_2 \omega^2} \right) x_0 \left(1 - \cos \omega t \right)$$

$$= \frac{m_1}{m_2} \left(1 - \frac{2c}{m_2 \omega^2} \frac{2c(m_1+m_2)}{m_1 m_2} \right) x_0 \left(1 - \cos \omega t \right)$$

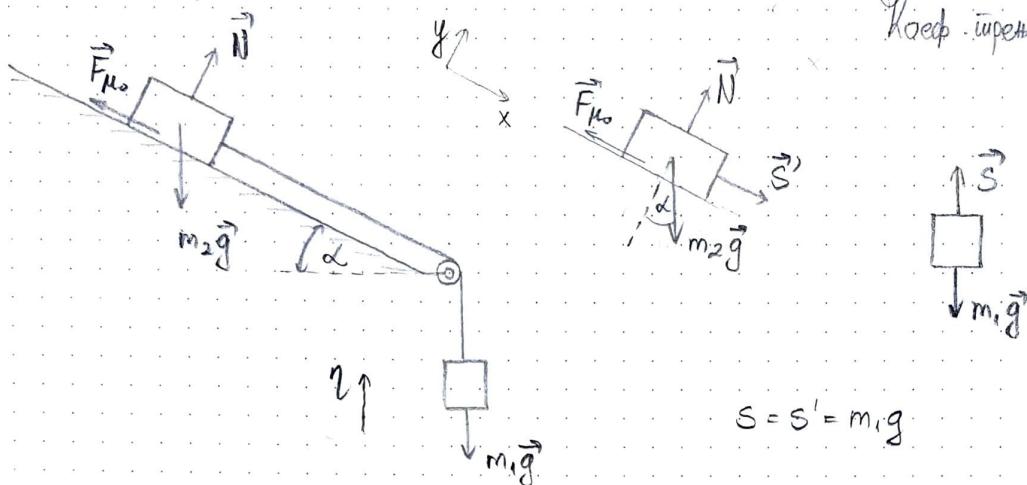
$$x_B = \frac{m_1}{m_1 + m_2} x_0 \left[1 - \cos \left(\sqrt{\frac{2c(m_1+m_2)}{m_1 m_2}} t \right) \right]$$

* МОЖЕ СЕ ПРИМЕТИТИ ДА ЈЕ РАЧУН МНОГО ЈЕДНОСТАВНИЈИ КАДА СЕ КОРИСТИ РЕЛАТИВНА КООДИНАТА X

* ЗАДАТAK:

Оредити однос маса тежести (1) и тела (2) тако да систем нирује, ако је коеф. трема ниробана $\mu_0 = \sqrt{3}$, а угао наклона сливне равни $\alpha = 30^\circ$. Ако је однос маса $m_1 = 2m_2$, колико брзином се креће и колики пут претеж тело 2 након 4s?

Коеф. трема при кретању је $\mu = \frac{\sqrt{3}}{2}$



$$\textcircled{I} \quad m_2\vec{g} + \vec{F}_{\mu_0} + \vec{N} + \vec{S}' = 0 \quad / \cdot \vec{i} / \vec{j}$$

$$x: m_2 g \sin \alpha - F_{\mu_0} + S' = 0$$

$$y: -m_2 g \cos \alpha + N = 0 \quad \Rightarrow N = m_2 g \cos \alpha \Rightarrow F_{\mu_0} = \mu_0 N = m_2 g \mu_0 \cos \alpha$$

$$m_2 g \sin \alpha - m_2 g \mu_0 \cos \alpha + m_1 g = 0 \quad / : g$$

$$m_1 = m_2 (\mu_0 \cos \alpha - \sin \alpha)$$

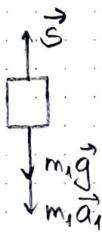
$$\frac{m_1}{m_2} = \mu_0 \cos \alpha - \sin \alpha = \sqrt{3} \cdot \frac{\sqrt{3}}{2} - \frac{1}{2} = 1 \quad m_1 = m_2 \Rightarrow \text{СТАТИЧКА РАВНОТЕНДИЈА}$$

$$\textcircled{II} \quad m_2 \vec{a}_2 = m_2 \vec{g} + \vec{F}_{\mu} + \vec{N} + \vec{S}' \quad / \cdot \vec{i} / \vec{j}$$

$$x: m_2 \ddot{x}_2 = m_2 g \sin \alpha - F_{\mu} + S'$$

$$y: 0 = -m_2 g \cos \alpha + N \quad \Rightarrow N = m_2 g \cos \alpha \Rightarrow F_{\mu} = \mu N = \mu m_2 g \cos \alpha$$

$$m_1 = 2m_2, \mu = \frac{\sqrt{3}}{2} \Rightarrow \text{КОЕФ. ТР. ПРИ КРЕТАЊУ}$$



$$m_1 \vec{a}_1 = m_1 \vec{g} + \vec{S} / \cdot \vec{\mu}$$

$$-m_1 \ddot{\eta}_1 = -m_1 g + S \Rightarrow S = S' = m_1 (g - \ddot{\eta}_1)$$

$$m_2 \ddot{x}_2 = m_2 g \sin \alpha - F_{\mu} + m_1 (g - \ddot{\eta}_1)$$

ПОШТО СУ ТЕДЈА ПОВЕЗАНА УМЕТОМ

$$U_1 = U_2 \Rightarrow \ddot{\eta}_1 = \ddot{x}_2 \Rightarrow \ddot{\eta}_1 = \ddot{x}_2$$

$$(m_1 + m_2) \ddot{x}_2 = \frac{1}{2} m_2 g + m_1 g - \mu m_2 g \cos \alpha$$

$$(2m_2 + m_1) \ddot{x}_2 = \frac{1}{2} m_2 g + 2m_2 g - \frac{3}{4} m_2 g / m_2$$

$$3 \ddot{x}_2 = \frac{7}{4} g \Rightarrow \ddot{x}_2 = \frac{7}{12} g$$

$$\ddot{x}_2 \int dx_2 = \frac{7}{12} g_0 \int dt \Rightarrow \ddot{x}_2 = \frac{7}{12} g t$$

$$\ddot{x}_2 \int dx_2 = \frac{7}{12} g_0 \int t dt \Rightarrow x_2 = \frac{7}{12} g \frac{t^2}{2} = \frac{7}{24} g t^2$$

$$t_1 = 4s \Rightarrow x_2(t_1) = \frac{7}{3} g \left[\frac{m}{3} \right]$$

$$t_2 = 4s \Rightarrow x_2(t_1) = \frac{14}{3} g [m]$$

МЕЊА СЕ
СУСТАН
ЈЕР ТЕРЕТ
ИМА УВРАЗЊЕ