

# **Tentamen i Mekanik I del 1**

## **Statik och partikeldynamik**

**TMME27**

**2017-01-04, kl 8.00-13.00**

**Tentamenskod: TEN1**

**Tentasal:**

Examinator: Peter Schmidt

Tentajour: Peter Schmidt, Tel. 28 27 43,  
(Besöker salarna ca 9.00)

Kursadministratör: Anna Wahlund, Tel. 28 11 57,  
email [anna.wahlund@liu.se](mailto:anna.wahlund@liu.se)

Antal uppgifter: 6

Hjälpmedel: Inga hjälpmedel; (Formelblad bifogas).

Svar anslås på Mekaniks anslagstavla efter skrivnings-  
tillfället (Ing. A17 C-korr.). Tentan lämnas efter rättning till  
Studerandeexpeditionen i A-huset, ing 19C.

Betygsgränser: 5 = 12-15 p  
4 = 9-11 p  
3 = 6-8 p  
1 = 0-5 p (UK)

Totalt antal sidor inkl. försättsbladet: 7

**Teoridel:**

1)

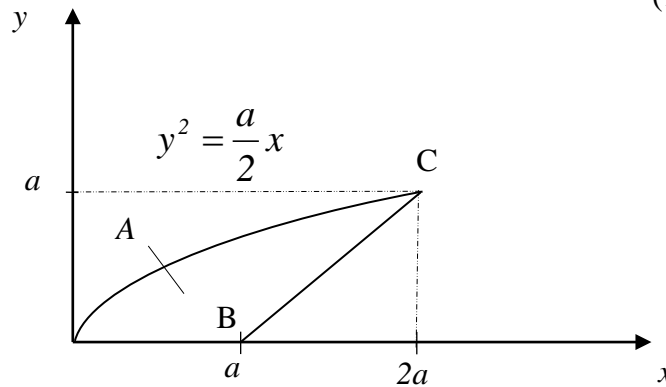
Masscentrum för en kropp definieras som bekant enligt nedan:

$$\mathbf{r}_G = \frac{\int_V \mathbf{r} \rho dV}{\int_V \rho dV}$$

Betrakta en tunn homogen plåt med tjockleken  $t$  och där arean  $A$  begränsas av kurvan  $y^2 = \frac{a}{2}x$  och  $x$ -axeln samt linjen BC, enligt figuren. Visa att plåtens masscentrum i  $x$ -led ges av uttrycket

$$x_G = \frac{23}{25}a$$

(1p)

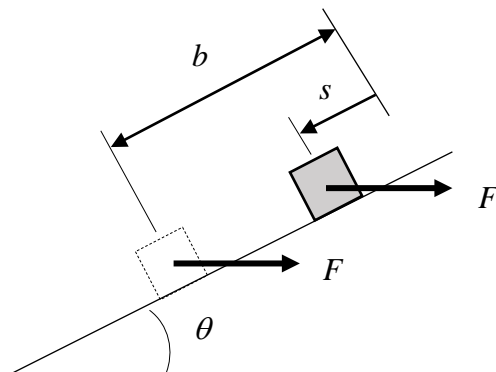


2a)

En partikel rör sig nedför ett lutande plan med lutningsvinkel  $\theta$  enligt figur. Partikeln bromsas upp med hjälp av en horisontell kraft  $F$  vars storlek ökar linjärt med koordinaten  $s$  längs planet enligt formen  $F = cs$  där  $c$  är en given konstant. Om partikeln förflyttat sig en sträcka  $b$  nedför planet, visa att kraften  $F$  då utträtt nedanstående arbete på partikeln

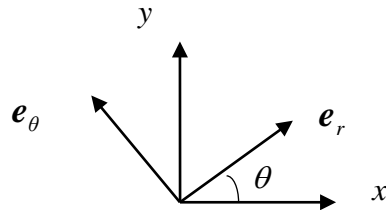
$$U = -\frac{b^2 c}{2} \cos \theta$$

(1p)



2b)

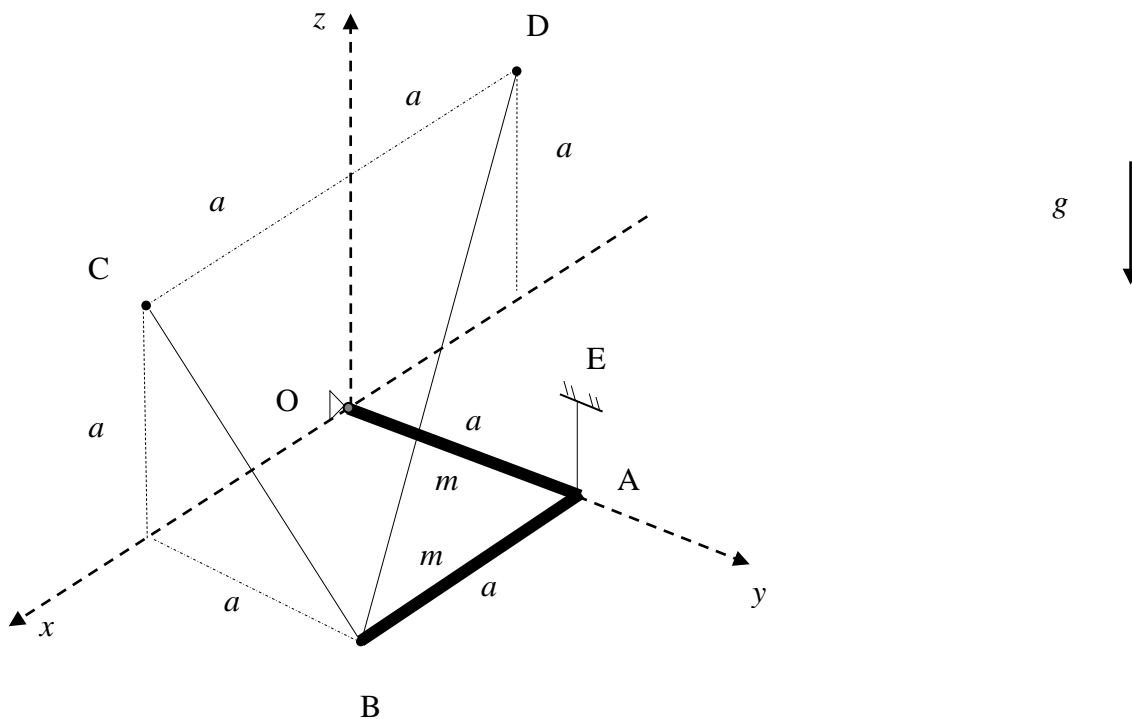
Givet de polära enhetsvektorerna  $e_r$  och  $e_\theta$ . Visa att deras tidsderivator  $\dot{e}_r$  och  $\dot{e}_\theta$  kan skrivas som  $\dot{e}_r = \dot{\theta} e_\theta$  och  $\dot{e}_\theta = -\dot{\theta} e_r$ . Systemet  $xy$  är fixt. (1p)



**Problemdel:**

3)

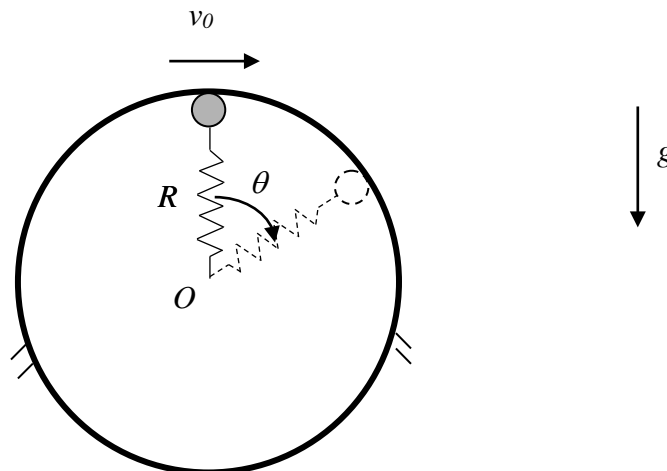
En homogen kropp OAB är sammansatt av två stänger OA och AB som bildar en rät vinkel och befinner sig i jämvikt i  $xy$ -planet enligt figur. Delen OA respektive AB har längden  $a$  och massan  $m$  vardera. Stångens ände O är fäst i en friktionsfri kulle och vid A är ett vertikalt snöre AE fäst där E är fixerat i ett horisontellt tak. Vid änden B är två snören BC och BD fästa och dessa är fixerade vid C respektive D i  $xz$ -planet. Beräkna storleken av dragkraften i snöret AE, BC samt BD. Geometri enligt figuren. (3p)



4)

En partikel med massan  $m$  kan friktionsfritt röra sig på insidan av ett fixt cirkulärt rör med radien  $R$  enligt figur. Partikeln pressas mot rörets insida via en fjäder som är lagrad i rörets medelpunkt  $O$ . Fjäders fjäderkonstanten  $k = 2mg/R$  och den ospända längden  $L_0 = 2R$ . När partikeln är i högsta punkten har den hastigheten  $v_0 = \sqrt{8gR}$  och all rörelse sker i ett och samma vertikalkplan.

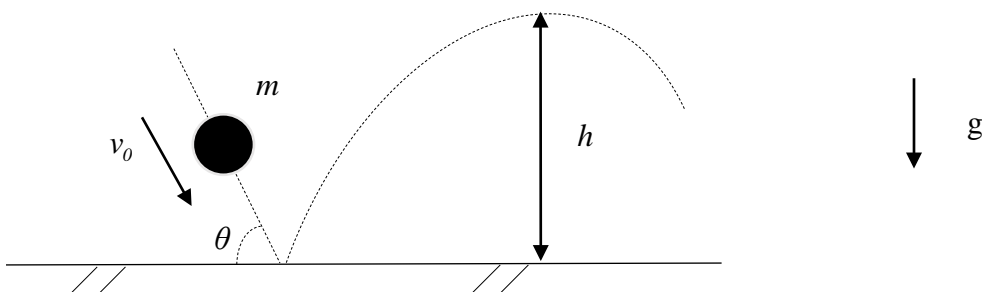
- a) Beräkna normalkraften från röret på partikeln som funktion av vinkeln  $\theta$ .  
(2p)
- b) Beräkna partikelns tangentiella acceleration  $a_t$  som funktion av  $\theta$ .  
(1p)



5)

En liten boll med massan  $m$  har hastigheten  $v_0$  i riktningen  $\theta$  precis innan den träffar ett glatt horisontellt underlag enligt figuren. Beräkna stötimpulsen från underlaget på partikeln samt den maximala höjd  $h$  som partikeln uppnår vid rörelsen efter stöten. Stöttalet är  $e = 1/2$  och luftmotståndet kan försummas vid beräkningen. Låt vinkeln  $\theta = 60$  grader.

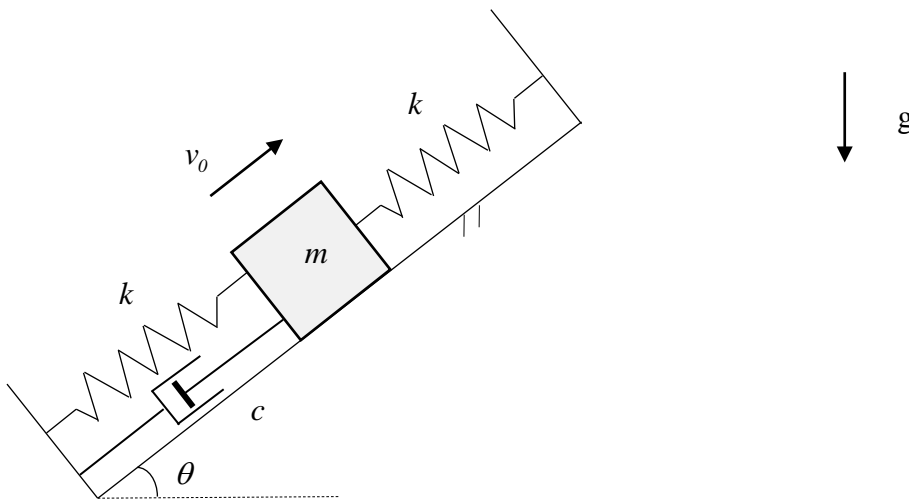
(3p)



6)

En kloss med massan  $m$  kan friktionsfritt röra sig längs ett lutande plan med lutningsvinkeln  $\theta$  enligt figur. I klossen är två likadana fjädrar med fjäderkonstanten  $k$  fästa. Man har även applicerat en dämpare med dämpkonstanten  $c$ . Systemet startas vid tiden  $t = 0$  genom att man ger massan en hastighet  $v_0$  uppför planet i det läge då båda fjädrarna är ospända. Fjädrarna har den ospända längden  $L_0$  och dämpkonstanten har värdet  $c = \sqrt{8km}$ . Beräkna den övre fjäderns längd som funktion av tiden för den efterföljande rörelsen.

(3p)



## Formelblad som bifogas tentamen i Partikeldynamik:

### Kinematik:

Hastighet och acceleration

- Naturliga komponenter  $n - t$

$$\mathbf{v} = \dot{s}\mathbf{e}_t$$
$$\mathbf{a} = \ddot{s}\mathbf{e}_t + \frac{\dot{s}^2}{\rho}\mathbf{e}_n$$

Krökningen  $\kappa$  och krökningsradien  $\rho$  för en kurva  $x = x(u)$ ,  $y = y(u)$  ges av:

$$\kappa = \frac{\left| \frac{d^2y}{du^2} \frac{dx}{du} - \frac{dy}{du} \frac{d^2x}{du^2} \right|}{\left\{ \left( \frac{dx}{du} \right)^2 + \left( \frac{dy}{du} \right)^2 \right\}^{3/2}}, \quad \rho = 1/\kappa$$

- Polära koordinater  $r - \theta$

$$\mathbf{v} = \dot{r}\mathbf{e}_r + r\dot{\theta}\mathbf{e}_\theta$$
$$\mathbf{a} = (\ddot{r} - r\dot{\theta}^2)\mathbf{e}_r + (r\ddot{\theta} + 2\dot{r}\dot{\theta})\mathbf{e}_\theta$$

### Kinetik:

- Kraftlagen

$$\sum \mathbf{F} = m\mathbf{a}$$

- Mekaniska energisatsen

$$U = \Delta T + \Delta V_g + \Delta V_e$$

där

$$U = \int_1^2 \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r}, \quad T = \frac{1}{2}mv^2, \quad V_g = mgh, \quad V_e = \frac{1}{2}kx^2$$

- Impuls och impulsmomentekvationen

$$\int_{t_1}^{t_2} \sum \mathbf{F} dt = \mathbf{G}_2 - \mathbf{G}_1, \quad \mathbf{G} = m\mathbf{v}$$

$$\int_{t_1}^{t_2} \mathbf{M}_o dt = \mathbf{H}_{o2} - \mathbf{H}_{o1}, \quad \mathbf{H}_o = \mathbf{r} \times m\mathbf{v}$$

$$\mathbf{M}_o = \mathbf{r} \times \sum \mathbf{F}$$

- Stöttal

$$e = \frac{(v_2')_n - (v_1')_n}{(v_1)_n - (v_2)_n}$$

- Svängningar

$$\ddot{x} + 2\zeta\omega_n\dot{x} + \omega_n^2x = \omega_n^2x_1 + \frac{F_{01}}{m}\sin\omega t + \frac{F_{02}}{m}\cos\omega t$$

Lösningen till differentialekvationen ovan kan skrivas  $x = x_h + x_p$ .  
Homogena lösningen  $x_h$  ges av:

$$\zeta > 1, \quad x_h = Ae^{\omega_n t(-\zeta + \sqrt{\zeta^2 - 1})} + Be^{\omega_n t(-\zeta - \sqrt{\zeta^2 - 1})}$$

$$\zeta = 1, \quad x_h = (A + Bt)e^{-\omega_n t}$$

$$\zeta < 1, \quad x_h = e^{-\zeta\omega_n t}(A\cos\omega_d t + B\sin\omega_d t) = Ce^{-\zeta\omega_n t}\sin(\omega_d t + \Psi)$$

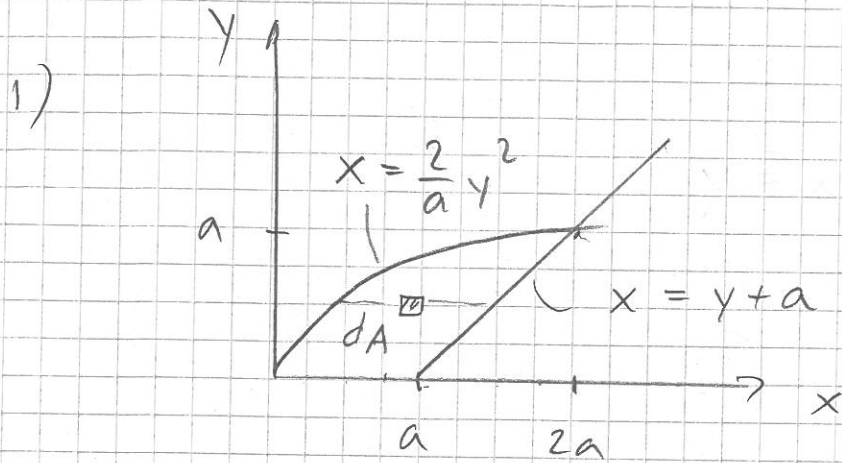
$$\omega_d = \omega_n \sqrt{1 - \zeta^2}$$

Partikulärlösningen  $x_p$  vid en harmonisk störningskraft beräknas med ansatsen:<sup>1</sup>

$$x_p = C_1 + C_2\cos\omega t + C_3\sin\omega t$$

---

<sup>1</sup>om  $\zeta = 0$  förutsättes att  $\omega \neq \omega_n$



$$x_G = \frac{\int_V x \rho dV}{\int_V \rho dV}; \quad dV = t dA, \quad \rho = \text{const.}$$

$$x_G = \frac{\rho t \int_A x dA}{\rho t \int_A dA} = \frac{\int_A x dA}{\int_A dA} \quad ; \quad dA = dy dx$$

$$\int_A x dA = \int_A x dx dy = \int_0^a \left[ \int_{\frac{2}{a}y^2}^{y+a} x dx \right] dy$$

$$= \int_0^a \left[ \frac{x^2}{2} \right]_{\frac{2}{a}y^2}^{y+a} dy = \int_0^a \frac{1}{2} \left( (y+a)^2 - \frac{4}{a^2} y^4 \right) dy$$

$$= \int_0^a \frac{1}{2} \left( y^2 + a^2 + 2ay - \frac{4}{a^2} y^4 \right) dy = \frac{23}{30} a^3 //$$

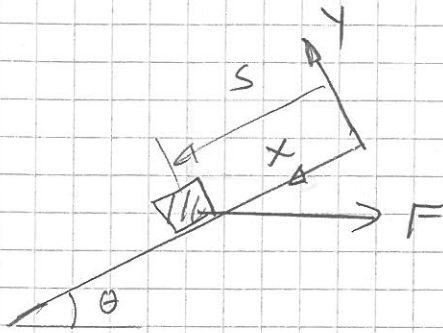
$$\int_A dA = \int_A dx dy = \int_0^a \left[ \int_{\frac{2}{a}y^2}^{y+a} dx \right] dy =$$

$$= \int_0^a \left[ x \right]_{\frac{2}{a}y^2}^{y+a} dy = \int_0^a \left( y+a - \frac{2}{a} y^2 \right) dy = \frac{5}{6} a^2 //$$

$$x_G = \frac{\frac{23}{30} a^3}{\frac{5}{6} a^2} = \frac{23}{25} a \quad \text{V.S.V.}$$



2a)



$$\vec{F} = -F \cos \theta \vec{e}_x - F \sin \theta \vec{e}_y$$

$$\vec{r} = s \vec{e}_x$$

$$d\vec{r} = ds \vec{e}_x$$

$$U = \int_{(1)}^{(2)} \vec{F} \cdot d\vec{r} = \int_0^b -F \cos \theta ds =$$

$$= \int_0^b -c \cdot s \cdot \cos \theta ds = -c \cdot \cos \theta \int_0^b s ds$$

$$= -c \cdot \cos \theta \cdot \left[ \frac{s^2}{2} \right]_0^b = -c \cdot \cos \theta \frac{b^2}{2}$$

$$\text{Drs} \quad U = -\frac{b^2 c}{2} \cos \theta \quad \text{V. S. V.}$$

$$2b) \quad \vec{e}_r = \cos\theta \vec{e}_x + \sin\theta \vec{e}_y$$

$$\vec{e}_\theta = -\sin\theta \vec{e}_x + \cos\theta \vec{e}_y$$

$$\dot{\vec{e}}_r = -\sin\theta \cdot \dot{\theta} \vec{e}_x + \cos\theta \cdot \dot{\theta} \vec{e}_y$$

$$\dot{\vec{e}}_\theta = -\cos\theta \cdot \dot{\theta} \vec{e}_x - \sin\theta \cdot \dot{\theta} \vec{e}_y$$

oder  $\dot{\vec{e}}_r = \dot{\theta} (-\sin\theta \vec{e}_x + \cos\theta \vec{e}_y) = \dot{\theta} \vec{e}_\theta$

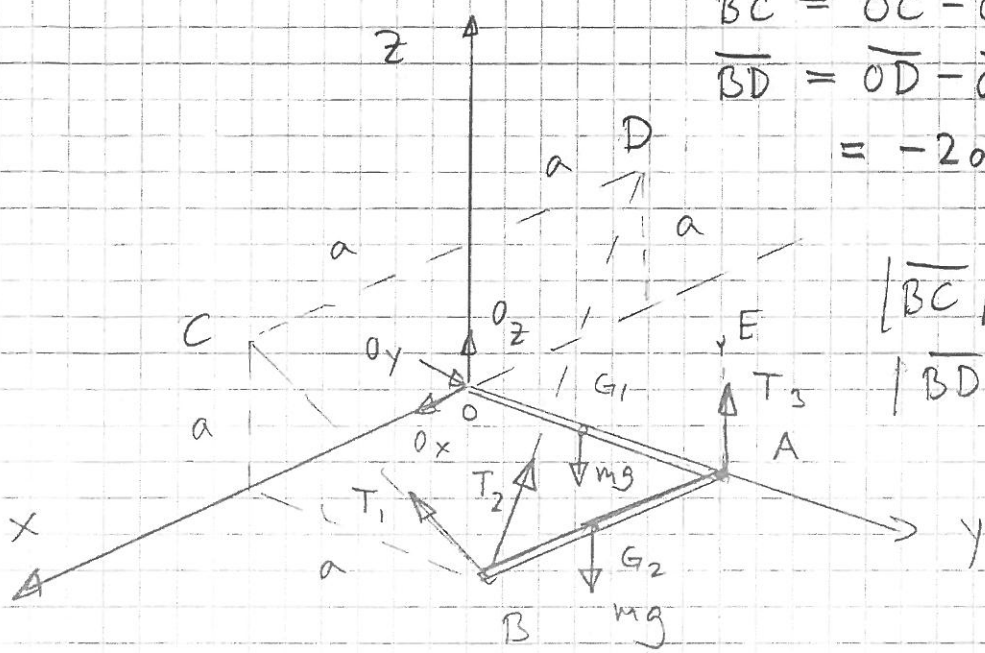
$$\dot{\vec{e}}_\theta = -\dot{\theta} (\cos\theta \vec{e}_x + \sin\theta \vec{e}_y) = -\dot{\theta} \vec{e}_r$$

divs.  $\dot{\vec{e}}_r = \dot{\theta} \vec{e}_\theta$

$$\dot{\vec{e}}_\theta = -\dot{\theta} \vec{e}_r \quad \text{V. s. V.}$$

3)

Freiress OAB



$$\overline{BC} = \overline{OC} - \overline{OB} = -a\overline{e}_y + a\overline{e}_z$$

$$\overline{BD} = \overline{OD} - \overline{OB} = -2a\overline{e}_x - a\overline{e}_y + a\overline{e}_z$$

$$|\overline{BC}| = \sqrt{2} \cdot a$$

$$|\overline{BD}| = \sqrt{6} \cdot a$$

$$\overline{T}_1 = T_1 \overline{e}_{BC} = T_1 \frac{\overline{BC}}{|\overline{BC}|} = T_1 \frac{1}{\sqrt{2}} (-\overline{e}_y + \overline{e}_z)$$

$$\overline{T}_2 = T_2 \overline{e}_{BD} = T_2 \frac{\overline{BD}}{|\overline{BD}|} = T_2 \frac{1}{\sqrt{6}} (-2\overline{e}_x - \overline{e}_y + \overline{e}_z)$$

$$\overline{T}_3 = T_3 \overline{e}_{AE} = T_3 \overline{e}_z ; \quad m\overline{g} = -mg \overline{e}_z$$

$$\overline{M}^O = \overline{0} \quad \text{ger}$$

$$\overline{OG}_1 \times m\overline{g} + \overline{OG}_2 \times m\overline{g} + \overline{OA} \times \overline{T}_3 + \overline{OB} \times \overline{T}_1 + \overline{OB} \times \overline{T}_2 = \overline{0}$$

$$\text{där } \overline{OG}_1 = \frac{a}{2} \overline{e}_y ; \quad \overline{OG}_2 = \frac{a}{2} \overline{e}_x + a \overline{e}_y$$

$$\overline{OA} = a \overline{e}_y ; \quad \overline{OB} = a \overline{e}_x + a \overline{e}_y$$

$$\begin{vmatrix} \vec{e}_x & \vec{e}_y & \vec{e}_z \\ 0 & \frac{a}{2} & 0 \\ 0 & 0 & -mg \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} \vec{e}_x & \vec{e}_y & \vec{e}_z \\ \frac{a}{2} & a & 0 \\ 0 & 0 & -mg \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} \vec{e}_x & \vec{e}_y & \vec{e}_z \\ 0 & a & 0 \\ 0 & 0 & T_3 \end{vmatrix} + \\
 + \begin{vmatrix} \vec{e}_x & \vec{e}_y & \vec{e}_z \\ a & a & 0 \\ 0 & -\frac{T_1}{\sqrt{2}} & \frac{T_1}{\sqrt{2}} \end{vmatrix} + \begin{vmatrix} \vec{e}_x & \vec{e}_y & \vec{e}_z \\ a & a & 0 \\ -\frac{2T_2}{\sqrt{6}} & -\frac{T_2}{\sqrt{6}} & \frac{T_2}{\sqrt{6}} \end{vmatrix} = \vec{0}$$

$$\vec{e}_x \left( -\frac{a}{2}mg - amg + aT_3 + a\frac{T_1}{\sqrt{2}} + a\frac{T_2}{\sqrt{6}} \right) +$$

$$\vec{e}_y \left( \frac{a}{2}mg - a\frac{T_1}{\sqrt{2}} - a\frac{T_2}{\sqrt{6}} \right) +$$

$$+ \vec{e}_z \left( -a\frac{T_1}{\sqrt{2}} + a\frac{T_2}{\sqrt{6}} \right) = \vec{0}$$

$$\text{x: led} \quad -\frac{3}{2}amg + aT_3 + \frac{T_1}{\sqrt{2}} + \frac{T_2}{\sqrt{6}} = 0 \quad (1)$$

$$\text{y: led} \quad \frac{a}{2}mg - a\frac{T_1}{\sqrt{2}} - a\frac{T_2}{\sqrt{6}} = 0 \quad (2)$$

$$\text{z: led} \quad -a\frac{T_1}{\sqrt{2}} + a\frac{T_2}{\sqrt{6}} = 0 \quad (3)$$

$$(1) - (3) \quad \text{ger} \quad T_1 = mg \frac{\sqrt{2}}{4}$$

$$T_2 = mg \frac{\sqrt{6}}{4}$$

$$T_3 = mg$$

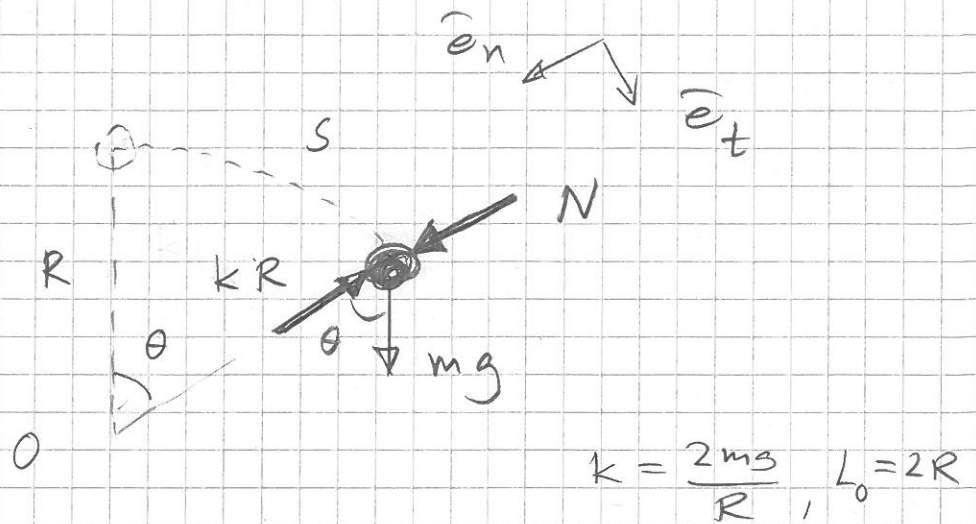
$$(T_1 > 0, T_2 > 0, T_3 > 0 \quad \text{OK})$$

4) Frilägg

Kinematik

$$a_t = \ddot{s}$$

$$a_n = \frac{\dot{s}^2}{R} = \frac{v^2}{R}$$



$$\sum \vec{F} = m\vec{a}$$

$$\vec{e}_n: \quad N - kR + mg \cos \theta = m \frac{v^2}{R}$$

$$\vec{e}_t: \quad mg \sin \theta = m a_t$$

$$\text{ger} \quad N = m \frac{v^2}{R} + kR - mg \cos \theta \quad (1)$$

$$a_t = g \sin \theta \quad (2)$$

Bestäm  $v(\theta)$ ,  $U = \Delta T + \Delta V_g + \Delta V_e$  ger

$$0 = \frac{1}{2} m v^2 - \frac{1}{2} m v_0^2 - mg(R - R \cos \theta) + 0$$

drs  $v^2 = v_0^2 + 2gR(1 - \cos \theta)$ , Ekv. (1) ger

med  $k = 2mg/R$ ,  $v_0 = \sqrt{8gR}$ :

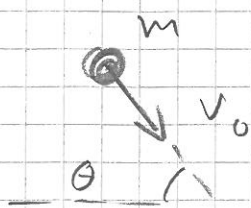
$$N(\theta) = mg(12 - 3 \cos \theta) \quad //$$

Ekv. (2)

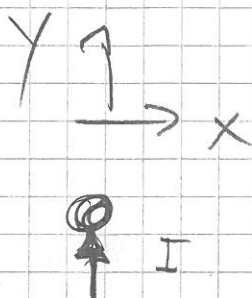
$$a_t = g \sin \theta \quad //$$

5) Stöten

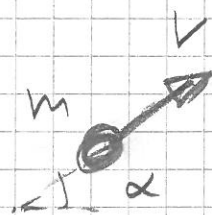
Före



Under



Efter



Impuls:  $\vec{I}^s = \vec{G}_2 - \vec{G}_1$ , ger

→  $0 = m v \cos \alpha - m v_0 \cos \theta$  (1)

↑  $I = m v \sin \alpha - (-m v_0 \sin \theta)$  (2)

stöttalet:  $e = \frac{v \sin \alpha - 0}{0 - (-v_0 \sin \theta)} = \frac{v \sin \alpha}{v_0 \sin \theta} = \frac{1}{2}$  (3)

(1), (3) ger efter stöten

$v \cos \alpha = v_0 \cos \theta$

$v \sin \alpha = \frac{1}{2} v_0 \sin \theta$

Efter stöten en kastbana,  $\ddot{x} = 0$ ,  $\ddot{y} = -g$ ,

$x = v \cos \alpha \cdot t$ ,  $y = v \sin \alpha \cdot t - \frac{1}{2} g t^2$

max höjd då  $\dot{y} = 0$  ger  $t = \frac{v \sin \alpha}{g}$

och  $h = y\left(\frac{v \sin \alpha}{g}\right) = v \sin \alpha \cdot \frac{v \sin \alpha}{g} - \frac{1}{2} g \frac{v^2 \sin^2 \alpha}{g^2}$

ger  $h = \frac{1}{2g} v^2 \sin^2 \alpha$

med  $v \sin \alpha = \frac{1}{2} v_0 \sin \theta$  och  $\theta = 60^\circ$

$$h = \frac{v_0^2 \sin^2 \theta}{8g} = \frac{3 v_0^2}{32g} //$$

(2) ger sedan

$$I = m (v \sin \alpha + v_0 \sin \theta) \quad \text{och}$$

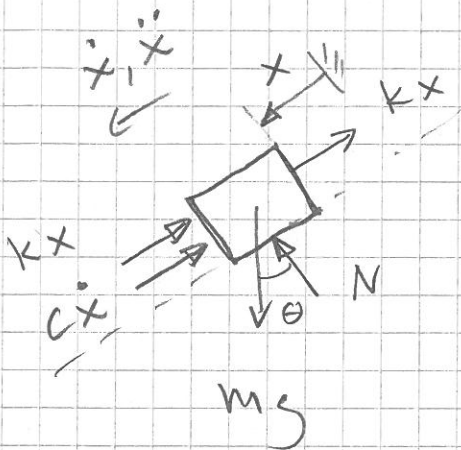
$$I = \frac{3}{2} m v_0 \sin \theta$$

$$I = \frac{3\sqrt{3}}{4} m v_0 //$$

Således:  $h = \frac{3}{32} \cdot \frac{v_0^2}{g}$

$$I = \frac{3\sqrt{3}}{4} m v_0$$

6) Frilägg ( $x=0$  då fjäderna är ospända)



$$\sum \vec{F} = m\vec{a} \quad x: \quad -2kx - c\dot{x} + mg \sin \theta = m\ddot{x}$$

$$\ddot{x} + \frac{c}{m} \dot{x} + \frac{2k}{m} x = g \sin \theta$$

Ident. med  $\ddot{x} + 2\zeta \omega_n \dot{x} + \omega_n^2 x = \omega_n^2 X_1$ ,

ger  $\frac{c}{m} = 2\zeta \omega_n$ ,  $\frac{2k}{m} = \omega_n^2$ ,  $g \sin \theta = \omega_n^2 X_1$ ,

med  $C = \sqrt{8km}$  fås

$$\omega_n = \sqrt{\frac{2k}{m}}, \quad \zeta = 1, \quad X_1 = \frac{mg \sin \theta}{2k}$$

Dvs  $x(t) = (A + B \cdot t) e^{-\omega_n t} + \frac{mg}{2k} \sin \theta$

B.V. då  $t=0$   $x(0) = 0$

$$\dot{x}(0) = -V_0$$

ger  $A \cdot 1 + \frac{mg}{2k} \sin \theta = 0$

$$B \cdot 1 - A \omega_n = -V_0$$



$$\text{dvs } A = -\frac{mg}{2k} \sin\theta$$

$$B = -\frac{mg}{2k} \sin\theta \cdot \omega_n - V_0$$

Fjäders längd  $L(t) = x(t) + L_0$

Således:

$$L(t) = -\left[ \frac{mg}{2k} \sin\theta + \left( \frac{mg}{2k} \omega_n \sin\theta + V_0 \right) t \right] e^{-\omega_n t} + \frac{mg}{2k} \sin\theta + L_0 //$$

$$\text{där } \omega_n = \sqrt{\frac{2k}{m}}$$