

Lösningförslag till tentamen i Mekanik 2 för F, FFM521  
 Fredagen 7 oktober 2016  
 Examinator: Martin Cederwall

Lösningförslagen innehåller inte alltid den dimensionsanalys, som i förekommande fall krävs för full poäng, och ofta inte heller figurer som bör ritas. De skall inte betraktas som modellösningar utan som en ledning om möjliga metoder.

1. Låt  $\phi$  beteckna vinkeln från jämviktsläget. Pinnens tröghetsmoment m.a.p. upphängningspunkten är  $\frac{1}{3}m\ell^2$ . Tyngdkraften utövar ett moment  $-mg\frac{\ell}{2}\sin\phi$ . Den viskösa kraften ger kraften  $c dx x \dot{\phi}$  på en liten del av pinnen, så dess moment blir  $-c\dot{\phi}\int_0^\ell x^2 dx = -\frac{1}{3}c\ell^3\dot{\phi}$ . Rörelseekvationen blir

$$\frac{1}{3}m\ell^2\ddot{\phi} = -\frac{1}{2}mg\ell\sin\phi - \frac{1}{3}c\ell^3\dot{\phi},$$

vilket för små vinklar ger

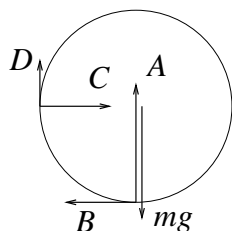
$$\ddot{\phi} + \frac{c\ell}{m}\dot{\phi} + \frac{3g}{2\ell}\phi = 0.$$

Kritisk dämpning fås då  $\frac{c\ell}{2m} = \sqrt{\frac{3g}{2\ell}}$ , dvs. då

$$c = \sqrt{\frac{6m^2g}{\ell^3}}.$$

Här bör en dimensionskontroll göras.

2. a.



Friläggning enligt figuren, där  $B = \mu A$ ,  $D = \mu C$ . Kraftjämvikt ger  $C = B = \mu A$  och  $mg - A = D = \mu C = \mu^2 A$ . Krafterna är alltså

$$\begin{aligned} A &= \frac{1}{1 + \mu^2}mg, \\ B &= \frac{\mu}{1 + \mu^2}mg, \\ C &= \frac{\mu}{1 + \mu^2}mg, \\ D &= \frac{\mu^2}{1 + \mu^2}mg. \end{aligned}$$

Cylinderns rörelseekvation är

$$\frac{1}{2}mR^2\ddot{\phi} = -\frac{\mu + \mu^2}{1 + \mu^2}mgR.$$

så länge  $\dot{\phi} > 0$ . Med begynnelsevillkoren  $\phi(0) = 0$ ,  $\dot{\phi}(0) = \omega_0$  är lösningen

$$\dot{\phi}(t) = \omega_0 - \frac{2\mu(1+\mu)}{1+\mu^2} \frac{g}{R} t,$$

$$\phi(t) = \omega_0 t - \frac{\mu(1+\mu)}{1+\mu^2} \frac{g}{R} t^2.$$

Cylindern stannar vid  $t = \frac{1+\mu^2}{2\mu(1+\mu)} \frac{R\omega_0}{g}$ ; antalet varv den då har roterat är

$$N = \frac{1+\mu^2}{8\pi\mu(1+\mu)} \frac{R\omega_0^2}{g}.$$

b. Nu är normalkraften  $mg$  och friktionskraften  $\mu mg$ . Ekvationerna för translation och rotation är

$$m\ddot{x} = -\mu mg,$$

$$\frac{1}{2}mR^2\ddot{\phi} = -\mu mgR.$$

Lösningen, med de givna begynnelsevillkoren (samt  $x(0) = 0$ ,  $\phi(0) = 0$ ), är

$$\dot{x}(t) = v_0 - \mu gt,$$

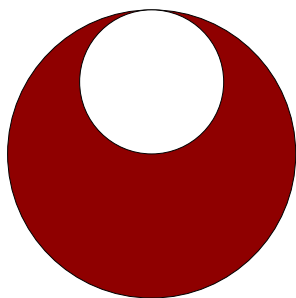
$$x(t) = v_0 t - \frac{1}{2}\mu gt^2,$$

$$\dot{\phi}(t) = \omega_0 - \frac{2\mu g}{R} t,$$

$$\phi(t) = \omega_0 t - \frac{\mu g}{R} t^2.$$

Detta gäller så länge cylindern glider, dvs. så länge  $\dot{\phi} > -\frac{\dot{x}}{R}$ . Om cylindern skall vända måste det gälla åtminstone tills  $\dot{x} = 0$ , dvs. till tiden  $t = \frac{v_0}{\mu g}$ , då cylindern isåfall har färdats sträckan  $\frac{v_0^2}{2\mu g}$ . Villkoret att  $\dot{\phi} > 0$  vid denna tidpunkt ger  $\omega_0 > \frac{2v_0}{R}$ .

3. Kroppen utgörs av området innanför en sfär med radien  $a$ , centrerad i origo, med en sfärisk hålighet med hälften så stor radie, se fig.



Enklast är nog att se detta som en stor homogen boll med densitet  $\rho$  och en liten boll med densitet  $-\rho$ . Av symmetriskäl är koordinataxlarna huvudtröghetsaxlar. Den stora bollen har alla tre tröghetsmoment lika med  $\frac{2}{5} \frac{4\pi a^3}{3} \rho a^2 = \frac{8\pi}{15} \rho a^5$ . Den lilla bollen har tre lika tröghetsmoment  $-\frac{2}{5} \frac{4\pi (a/2)^3}{3} \rho (a/2)^2 = -\frac{\pi}{60} \rho a^5$  m.a.p. sitt masscentrum. M.a.p. origo tillkommer  $m(a/2)^2 = -\frac{4\pi (a/2)^3}{3} \rho (a/2)^2 = -\frac{\pi}{24} \rho a^5$  för momenten m.a.p.  $x$ - och  $y$ -axlarna. Totalt blir

$$I_x = I_y = \pi \rho a^5 \left( \frac{8}{15} - \frac{1}{60} - \frac{1}{24} \right) = \frac{19\pi}{40} \rho a^5,$$

$$I_z = \pi \rho a^5 \left( \frac{8}{15} - \frac{1}{60} \right) = \frac{31\pi}{60} \rho a^5.$$

4. En kropp som faller vertikalt nedåt utsätts för en Corioliskraft av storleken  $2m\Omega(-\dot{z}) \cos \theta$  österut, där  $\Omega$  är jordens vinkelhastighet och  $\theta$  latituden. Kalla riktningen österut för  $\hat{x}$ . Till lägsta ordning kan man strunta i att rörelsen i  $z$ -led påverkas, så  $\dot{z} = -gt$  och  $z = h - \frac{1}{2}gt^2$  om kroppen släpps från höjden  $h$ . Rörelseekvationen i  $x$ -led blir

$$m\ddot{x} = 2m\Omega g \cos \theta t,$$

så rörelsen blir  $x(t) = \frac{1}{3}\Omega g \cos \theta t^3$ . Kroppen når marken då  $t = \sqrt{2h/g}$ , och då är

$$x = \frac{2\sqrt{2}}{3} \frac{\Omega h^{3/2}}{\sqrt{g}} \cos \theta.$$

En dimensionskontroll bör göras.

5. Vardera halvan av fjädern har längd  $a$  och fjäderkonstant  $k$ . Langrangianen blir

$$\mathcal{L} = 2 \left( \frac{1}{2} m (\dot{\xi}^2 + (a + \xi)^2 \dot{\theta}^2) - \frac{1}{2} k \xi^2 \right).$$

Lagranges ekvationer är

$$0 = m\ddot{\xi} + k\xi - m(a + \xi)\dot{\theta}^2,$$

$$0 = \frac{d}{dt} \left[ m(a + \xi)^2 \dot{\theta} \right].$$

Uttrycket i hakparenteser är rörelsekonstanten  $L$ . Man kan alltså sätta in  $\dot{\theta} = \frac{L}{m(a + \xi)^2}$  i  $x$ -ekvationen,

$$0 = \ddot{\xi} + \frac{k}{m} \xi - \frac{L^2}{m^2(a + \xi)^3}.$$

Om  $L$  är litet, så att  $\xi \ll a$  kan man skriva detta som

$$\ddot{\xi} = -\frac{k}{m} \xi + \frac{L^2}{m^2 a^3} \left( 1 - \frac{3\xi}{a} \right).$$

Den effektiva fjäderkonstanten blir  $k' = k + \frac{3L^2}{ma^4}$ , och vinkelfrekvensen för små svängingar ges av

$$\omega^2 = \frac{k}{m} \left( 1 + \frac{3L^2}{kma^4} \right)$$

(förrutsatt att den andra termen är mycket mindre än den första). Dimensionskontroll.

6. I ett koordinatsystem som är anpassat efter kroppen, med origo i dess masscentrum och  $\zeta$ -axeln längs den långa pinnen, fås tröghetsmatrisen  $\text{diag}(\frac{3}{4}\rho\ell^3, \frac{3}{4}\rho\ell^3, \frac{1}{6}\rho\ell^3)$ . Masscentrum är i vila. Standardmetod med utnyttjande av  $\vec{L} = \vec{M}$  ger

$$\frac{7}{12}\Omega^2 \cos \theta - \frac{1}{6}\Omega\nu = -4\frac{g}{\ell}.$$