

Mechanica deeltentamen 2 - 20 december 2002

1. raket

- a.  $d\mathbf{p} = \mathbf{p}_r(t+dt) + \mathbf{p}_f(t+dt) - \mathbf{p}_r(t) = (m+dm)(\mathbf{v}+d\mathbf{v}) + (-dm)(\mathbf{v}+\mathbf{u})$   
 $d\mathbf{p} = m d\mathbf{v} - \mathbf{u} dm$  dus  $0 = \frac{d\mathbf{p}}{dt} = m \frac{d\mathbf{v}}{dt} - \mathbf{u} \frac{dm}{dt}$  en  $\mathbf{u} \frac{dm}{dt} = m \frac{d\mathbf{v}}{dt}$  of  $\mathbf{u}\mu = m \frac{d\mathbf{v}}{dt}$  dit is de bewegingsvergelijking
- b. Het stuwvermogen is  $\frac{dp_f}{dt} = -\mathbf{u} \frac{dm}{dt} = -\mathbf{u}\mu$
- c.  $\mathbf{u} \frac{dm}{dt} = m \frac{d\mathbf{v}}{dt}$  dus  $\mathbf{u} \frac{dm}{m} = d\mathbf{v}$  en  $\mathbf{u} \int_{M_s}^{M_s-\mu t} \frac{dm}{m} = \int_0^v d\mathbf{v}$  en dus  $\mathbf{u} \ln \frac{M_s-\mu t}{M_s} = \mathbf{v}$  ofwel, rekeninghoudend met de richting van de vectoren:  $v(t) = +u \ln \frac{M_s}{M_s-\mu t}$
- d.  $v(\infty) = +u \ln \frac{M_s}{M_0}$

2. Schijf met touw. Noem de spankracht in het touw links  $S_L$  en in het touw rechts  $S_R$ . Noem de richting van  $F$  positief.

- a. Denk de schijf opgebouwd uit concentrische ringen  $dI_{ring} = r^2 dm$  en  $dm_{ring} = \sigma dA = \frac{M}{\pi R^2} 2\pi r dr = \frac{2M}{R^2} r dr$ . Dus  $I_{schijf} = \int_0^R r^2 \frac{2M}{R^2} r dr = \frac{1}{2} MR^2$
- b. Uit  $f = ma$  voor de massa en  $\tau = I\alpha = I\dot{\omega}$  voor het wiel, en uit  $x = R\theta$  volgt:  

$$m_1 a = S_L - m_1 g$$

$$I\dot{\omega} = R(S_R - S_L) = R(F - S_L)$$

$$a = R\dot{\omega}$$
- c. De versnelling  $a$  van  $m_1$  omhoog volgt uit de in b. gegeven vergelijkingen; men vindt zo:  $a = \frac{F - m_1 g}{m_1 + \frac{M}{2}}$ .
- d. De kracht blijft weliswaar hetzelfde, maar de versnellende massa wordt groter.
- e. De bewegingsvergelijkingen worden:  

$$m_1 a = S_L - m_1 g$$

$$I\dot{\omega} = R(S_R - S_L)$$

$$a = R\dot{\omega}$$
 waaruit volgt:  $a = g \frac{m_2 - m_1}{m_1 + m_2 + \frac{M}{2}}$   

$$m_2 a = m_2 g - S_R$$

3. soldaat

- a. De zwaartekracht  $F_z = mg$ , de Coriolis schijnkracht  $F_C = -2m \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{v} = -2m\omega v \sin \lambda$  en de middelpuntvliedendeschijskracht  $F_{mv} = -m\boldsymbol{\omega} \times \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{R} = -m\omega^2 R \cos \lambda$  met  $\boldsymbol{\omega}$  de rotatie snelheid en  $\mathbf{R}$  de straal van de aarde.
- b. De tijd die de kogel onderweg is is  $T = \frac{x}{v}$ . De horizontale versnelling overdwars is  $a_C = -2\omega v \sin \lambda$  de horizontale snelheid overdwars is  $v_C = \int (-2\omega v \sin \lambda) dt = -2\omega v t \sin \lambda$  de horizontale afwijking is  $\int v_C dt = \int (-2\omega v t \sin \lambda) dt = -\omega v t^2 \sin \lambda = -\frac{\omega x^2}{v} \sin \lambda$  d.i. naar het Oosten.
- c. De centrifugale schijnkracht is  $-\omega^2 R \cos \lambda$  en de component daarvan in verticale richting is  $-\omega^2 R \cos^2 \lambda$  dus de totale verticale versnelling naar beneden is  $a_v = g - \omega^2 R \cos^2 \lambda$  de verticale snelheid is  $v_v(t) = \int (g - \omega^2 R \cos^2 \lambda) dt = t(g - \omega^2 R \cos^2 \lambda)$  en de verticale afwijking is  $\int t(g - \omega^2 R \cos^2 \lambda) dt = \frac{1}{2} t^2 (g - \omega^2 R \cos^2 \lambda) = \frac{1}{2} \left(\frac{x}{v}\right)^2 (g - \omega^2 R \cos^2 \lambda)$  deze is naar beneden.

4. staaf

- a.  $E = \frac{\text{stress}}{\text{strain}} = \frac{F/A}{\frac{\Delta \ell}{\ell}} = \frac{2mg/\frac{1}{4}\pi d^2}{\frac{\Delta \ell}{\ell}}$  dus  $\Delta \ell = \frac{8\ell mg}{\pi E d^2}$
- b.  $W = \int_0^{\Delta \ell} F(s) ds$  met  $F(s)$  uit  $E = \frac{\text{stress}}{\text{strain}} = \frac{F/A}{\frac{s}{\ell}}$  dus  $F(s) = \frac{EAs}{\ell}$  volgt  $W = \int_0^{\Delta \ell} \frac{EAs}{\ell} ds = \frac{EA(\Delta \ell)^2}{2\ell} = \frac{E(\frac{1}{4}\pi d^2)(\frac{8\ell mg}{\pi E d^2})^2}{2\ell} = \frac{8A\ell m^2 g^2}{\pi E d^2}$
- c. Voor een buisje met straal  $r$  en wanddikte  $\Delta r$  geldt:  $G\phi = \frac{\Delta F}{\Delta A} = \frac{\Delta F}{2\pi r \Delta r}$  terwijl  $\phi = \frac{r\theta}{\ell}$  dus  $\Delta F = 2\pi r \Delta r G \frac{r\theta}{\ell}$  dus  $\Delta T = r \Delta F = 2\pi G \frac{\theta}{\ell} r^3 \Delta r$ . Voor de staaf wordt dat  $T = \int_0^{d/2} 2\pi G \frac{\theta}{\ell} r^3 dr = \frac{1}{32} \pi G \frac{\theta}{\ell} d^4$
- d.  $T = I\alpha$  geeft  $\frac{1}{32} \pi G \frac{\theta}{\ell} d^4 = \left(2 \cdot m \cdot \left(\frac{1}{2}b\right)^2\right) \ddot{\theta}$  dus  $\ddot{\theta} + \frac{\pi G d^4}{16\ell m} \theta = 0$  (of  $\ddot{\theta} + \frac{2c}{b^2 m} \theta = 0$ )
- e.  $\omega = \sqrt{\frac{\pi G d^4}{16b^2 m \ell}}$  (of  $\omega = \sqrt{\frac{2c}{b^2 m}}$ )

## 5. (satelliet)

- a.  $M = V\rho = \frac{4}{3}\pi R^3 \rho$
- b.  $T^2 = \frac{4\pi^2}{GM} a^3$
- c.  $T^2 = \frac{4\pi^2}{GM} a^3 = \frac{4\pi^2}{G\frac{4}{3}\pi R^3 \rho} a^3 = \frac{3\pi}{G\rho} \frac{a^3}{R^3} \simeq \frac{3\pi}{G\rho}$  de laatste gelijkheid geldt omdat  $a = R + d \simeq R$ .  $T$  hangt dus alleen van  $\rho$  af en niet van  $R$ .

## 6. Cylindrisch vat

- a. Zij  $x$  de verticale afstand van het scharnier tot een punt op de klep. Het water stroomt nog niet dus  $p = \rho g(d+x)$ . Het moment om het scharnier t.g.v. een horizontaal strookje water is  $\Delta M = Fx = p\Delta A x = \rho g(d+x) b \Delta x x$  en het totale moment is dus  $M = \int dM = \int_0^h \rho g(d+x) x b dx = \rho g b \left(\frac{1}{3}h^3 + \frac{1}{2}dh^2\right)$
- b. Pas Bernouilli:  $\frac{p}{\rho} + \frac{1}{2}v^2 + gy = \text{const}$  toe op een stroomlijn van het oppervlak naar het uitstromende water. Aan beide kanten is atmosferische druk in dit onderdeel nemen we het wateroppervlak stationair. Dus  $\frac{1}{2}v_{opp}^2 + gy_{opp} = \frac{1}{2}v_{uit}^2 + gy_{uit}$  en met  $v_{opp}^2 = 0$   $\frac{1}{2}v_{uit}^2 = g(y_{opp} - y_{uit}) = gd$  dus  $v_{uit} = \sqrt{2gd}$
- c. Het volumen dat per seconde uitstroomt is  $hbv_{uit}$ . Het oppervlak van het water zakt dus met snelheid  $v_{opp} = \frac{hbv_{uit}}{A}$  nu weer met Bernouilli:  $\frac{1}{2}v_{opp}^2 + gy_{opp} = \frac{1}{2}v_{uit}^2 + gy_{uit}$  ofwel  $g(y_{opp} - y_{uit}) = \frac{1}{2}v_{uit}^2 - \frac{1}{2}v_{opp}^2$  en dus  $2gd = v_{uit}^2 - v_{opp}^2 = v_{uit}^2 - \left(\frac{hbv_{uit}}{A}\right)^2 = v_{uit}^2 \left(1 - \left(\frac{hb}{A}\right)^2\right)$  dus  $v_{uit} = \sqrt{\frac{2gd}{1 - \left(\frac{hb}{A}\right)^2}}$
- d. Het volumen dat per seconde uitstroomt is  $hbv_{uit} = hb \sqrt{\frac{2gs}{1 - \left(\frac{hb}{A}\right)^2}}$  waarbij  $s$  de tijdsafhankelijke hoogte is van het water boven de klep. Het oppervlak van het water zakt dus met snelheid  $v_{opp} = \frac{hbv_{uit}}{A} = \frac{hb \sqrt{\frac{2gs}{1 - \left(\frac{hb}{A}\right)^2}}}{A}$  die snelheid is ook  $-\frac{ds}{dt}$  dus

$$\frac{ds}{dt} = -v_{opp} = -\frac{hb\sqrt{\frac{2gs}{1-(\frac{hb}{A})^2}}}{A}$$

en dat kunnen we integreren met scheiding van variabelen:  $\frac{ds}{\sqrt{s}} = -\frac{hb\sqrt{\frac{2g}{1-(\frac{hb}{A})^2}}}{A} dt$  en de tijd waarin  $d \rightarrow d/2$  volgt uit  $\int_d^{d/2} \frac{ds}{\sqrt{s}} = -\int_0^t \frac{hb\sqrt{\frac{2g}{1-(\frac{hb}{A})^2}}}{A} dt$  ofwel  $\sqrt{d}(2-\sqrt{2}) = \frac{hb\sqrt{\frac{2g}{1-(\frac{hb}{A})^2}}}{A} t$  en dus

$$t = A(2\sqrt{2}-2)\sqrt{\frac{d((\frac{1}{hb})^2 - (\frac{1}{A})^2)}{g}}$$