

Afsluiting

1) a) $m\ddot{z} = -kz - c\dot{z}$
 $\ddot{z} + 2\gamma\dot{z} + \omega_0^2 z = 0$

$\ddot{z} + \frac{c}{m}\dot{z} + \frac{k}{m}z = 0$
 $\ddot{z} + 2\gamma\dot{z} + \omega_0^2 z = 0$
 $\ddot{z} = -2\gamma\dot{z} - \omega_0^2 z$

b) $z(t) = Ae^{-\gamma t} \sin(\omega t + \phi_0)$
 $\dot{z}(t) = -\gamma Ae^{-\gamma t} \sin(\omega t + \phi_0) + Ae^{-\gamma t} \omega \cos(\omega t + \phi_0)$
 $\ddot{z}(t) = \gamma^2 Ae^{-\gamma t} \sin(\omega t + \phi_0) - \omega^2 Ae^{-\gamma t} \sin(\omega t + \phi_0) - 2\gamma \omega Ae^{-\gamma t} \cos(\omega t + \phi_0)$

$-2\gamma\dot{z} - \omega_0^2 z = \gamma^2 Ae^{-\gamma t} \sin(\omega t + \phi_0) - \omega^2 Ae^{-\gamma t} \sin(\omega t + \phi_0) - 2\gamma \omega Ae^{-\gamma t} \cos(\omega t + \phi_0) - \omega_0^2 Ae^{-\gamma t} \sin(\omega t + \phi_0)$

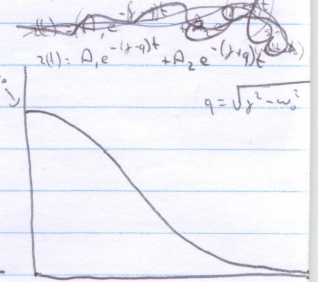
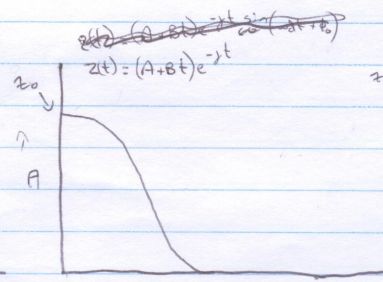
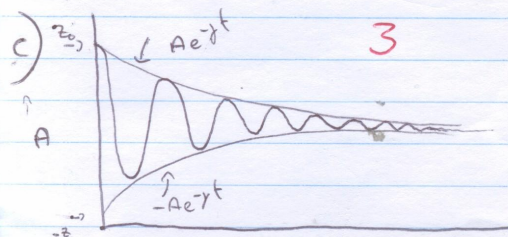
$\ddot{z}(t) = -Ae^{-\gamma t} \gamma \sin(\omega t + \phi_0) + Ae^{-\gamma t} \omega \cos(\omega t + \phi_0)$
 $\ddot{z}(t) = \gamma Ae^{-\gamma t} \gamma \sin(\omega t + \phi_0) - \gamma Ae^{-\gamma t} \omega \cos(\omega t + \phi_0) - \gamma Ae^{-\gamma t} \omega \cos(\omega t + \phi_0) - \omega^2 Ae^{-\gamma t} \sin(\omega t + \phi_0)$
 $= \gamma^2 Ae^{-\gamma t} \sin(\omega t + \phi_0) - 2\gamma \omega Ae^{-\gamma t} \cos(\omega t + \phi_0) - \omega^2 Ae^{-\gamma t} \sin(\omega t + \phi_0)$
 $= 2\gamma Ae^{-\gamma t} (\gamma \sin(\omega t + \phi_0) - \omega \cos(\omega t + \phi_0)) - \omega^2 Ae^{-\gamma t} \sin(\omega t + \phi_0)$

Dus het is een oplossing.

$\omega_d = \sqrt{\omega_0^2 - \gamma^2}$, $\omega_d^2 = \omega_0^2 - \gamma^2$, $\omega_0^2 = \omega_d^2 + \gamma^2$

De oplossing is geldig als er zwaarte demping is. Dus γ mag "niet te groot" zijn, dan want dan kan het zwaarte demping zijn. (Er moet gelden $\gamma < \omega_0$.)

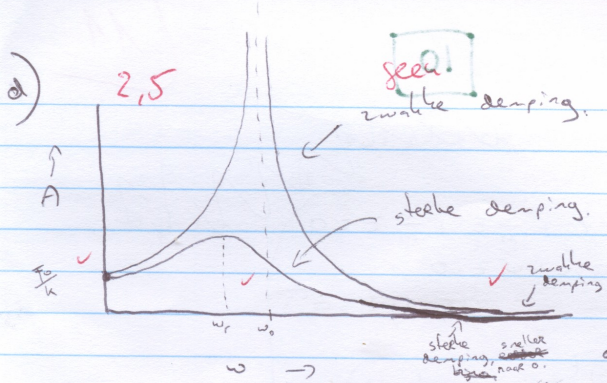
~~De begincondities~~ A en ϕ_0 hangen af van de begincondities. A is nog maar de amplitude waarmee je begint, en die neemt dan steeds af. en ϕ_0 !



Als $\gamma < \omega_0$
 zwaarte demping

als $\gamma = \omega_0$
 kritische demping

Als $\gamma > \omega_0$
 zwaarte demping



Bij zwakke demping is de Amplitude oneindig als $\omega \approx \omega_0$.
 Bij sterke demping is de Amplitude dan niet meer oneindig en de piek is veel naar links, als $\omega \rightarrow 0$ is $A \rightarrow \frac{F_0}{h}$ met heel veel

Als $\omega \rightarrow \infty$ dan $A \rightarrow 0$.
 Bij sterke demping is A sneller 0 dan bij zwakke demping.

$$m\ddot{z} = -kx - c\dot{z} + F_0 \cos \omega t$$

$$kx + c\dot{z} = F_0 \cos \omega t$$

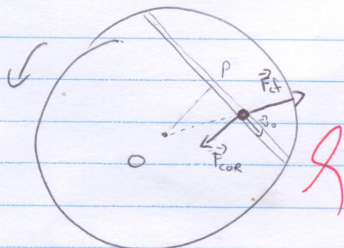
$$x = \frac{F_0 \cos \omega t - c\dot{z}}{k}$$

A is dan dus $\frac{F_0}{h}$

Bij zwakke demping zal A trouwens nooit helemaal 0 zijn want $t \rightarrow \infty$ dan $e^{-\gamma t} \rightarrow 0$ maar $e^{\gamma t}$ zal nooit helemaal 0 zijn. Bij sterke demping gaat A veel sneller richting 0 dan bij zwakke demping.

9

2 a)



$$\vec{F}_{cf} = -m\vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}') \\ \vec{F}_{cor} = -2m\vec{\omega} \times \vec{v}'$$

b) bewegingsvgl in het algemeen

$$\vec{F}' = m\vec{a}' = \vec{F} - m\vec{\omega} \times \vec{r}' - 2m\vec{\omega} \times \vec{v}' - m\vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}') - m\vec{A}_0$$

Nu is $\vec{\omega} = 0$
 $\vec{A}_0 = 0$

$$m\ddot{\vec{r}}' = -2m\vec{\omega} \times \vec{v}' - m\vec{\omega} \times (\vec{\omega} \times \vec{r}') \\ = -2m\omega v (\omega \hat{k} \times \hat{i}') - m\omega^2 \hat{k} \times (\hat{k} \times \hat{i}') \\ = -2m\omega v \hat{j}' - m\omega^2 \hat{j}' \\ = -2m\omega v \hat{j}' - m\omega^2 (-\hat{i}') \\ = -2m\omega v \hat{j}' + m\omega^2 \hat{i}'$$

$$\vec{\omega} = \omega \hat{k}' \\ \vec{v}' = v \hat{j}' \\ \vec{r}' = x \hat{i}'$$

Dus $m\ddot{x} + 2m\omega v \hat{j}' - m\omega^2 \hat{i}' = 0$
 dus $m\ddot{x} - m\omega^2 x = 0$

c) $x(t) = A e^{\omega t} + B e^{-\omega t}$ $x(0) = A + B = x_0$ $A = v_0 - B$
 $\dot{x}(t) = A\omega e^{\omega t} - B\omega e^{-\omega t}$ $\dot{x}(0) = A\omega - B\omega = v_0$

3 $x(t) = (\frac{1}{2}x_0 + \frac{v_0}{2\omega})e^{\omega t} + (\frac{1}{2}x_0 - \frac{v_0}{2\omega})e^{-\omega t}$
 Als $t \rightarrow \infty$ dan $x(t) = A e^{\omega t} + B$

De beweging zal dus in het begin in het begin zal de knikker met veel bewegen maar uiteindelijk zal hij van de tafel afrollen. want

d) Deze kracht is de coriolis kracht

$$\vec{F}_{cor} = -2m\omega v \hat{j}'$$

1 $\vec{F}_{cor} = -2m\omega \left((\frac{1}{2}x_0 + \frac{v_0}{2\omega})e^{\omega t} - (\frac{1}{2}x_0 - \frac{v_0}{2\omega})e^{-\omega t} \right)$

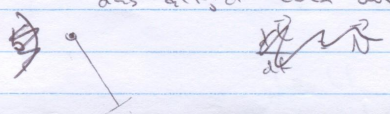
~~$x(t) = A e^{\omega t} + B e^{-\omega t}$~~
 $x(t) = A e^{\omega t} - B e^{-\omega t}$

wordt de beweging gegeven door $x(t) = A e^{\omega t} + B$

3) a) (i) is niet van toepassing omdat het punt O vastzit. Er is dus een externe kracht aanwezig. Het is niet zo dat de slinger ur_j in de raaike zweeft en ur_j hier beweegt. (Den zou er wel behoud van impuls zijn). Maar nu dus niet omdat de slinger vast zit in O.

(ii) is niet van toepassing want de botsing is volkomen niet-elastisch (alleen bij een elastische botsing is er behoud van kinetische energie)

(iii) is wel van toepassing omdat het gaat om het impulsmoment t.o.v. O. Als het t.o.v. een ander punt zou zijn zou het impulsmoment niet behouden zijn, maar nu wel want O is de draaiingsas. De plek waar de kracht werkt zit dus altijd even ver van O af.



$$\vec{N} = \vec{r} \times \vec{F}$$

b) $\vec{L} = \sum_i \vec{r}_i \times m_i \vec{v}_i$

~~voor de botsing~~ $L = r_i \times m v_i$

~~na de botsing~~

$$\frac{d\vec{L}}{dt} = \vec{N}$$

$$I \dot{\omega} = \vec{N} = \frac{d\vec{L}}{dt} = 0$$

$$I \dot{\omega} = 0$$

voor de botsing $I = \frac{1}{3} ML^2$

na de botsing $I = \frac{1}{3} (M+m) L^2 + mL^2$

$$I \dot{\omega} = 0$$

$$\frac{1}{3} (M+m) L^2 \dot{\omega} = 0$$

$$\vec{L} = L (M+m) \dot{\omega}$$

$$\dot{\omega} = 0$$

$$\omega = \omega_0 = \dot{\omega}$$

0/5

~~$$\frac{d}{dt} (M+m) L^2 \dot{\omega}$$~~

$$v_0 = \sqrt{\frac{I}{mLg}}$$

$$\omega = \frac{v_0}{L} = \frac{\sqrt{\frac{I}{mLg}}}{L} = \frac{\sqrt{\frac{1}{3} ML^2}}{mLg} = \frac{1}{\sqrt{3}} \sqrt{\frac{M}{m}} \sqrt{\frac{g}{L}}$$

ni?

4

a) $I_z = \int r^2 dm$ $dm = \rho d\tau$
 $= \rho z r dr dz$

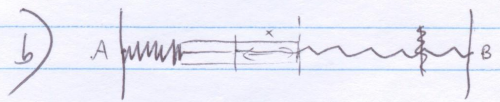


3

$$I_z = \int_0^R r^2 \rho z r dr$$

$$= \left[\frac{1}{4} r^4 \rho z \right]_0^R = \frac{1}{4} R^4 \rho z$$

$$= \frac{1}{2} MR^2 \quad \text{dus } \alpha = \frac{1}{2}$$



~~kracht van linker veer~~ stel alleen de linker veer was er, dan
 $m\ddot{x} = -kx$ Dus de kracht van de linker veer op het
 wiel is $-kx$.

2

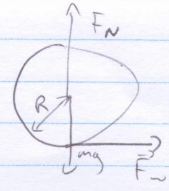
kracht van de rechter veer is ook $-kx$
 Dus de totale kracht bij uitwijking x is $-2kx$

2

c) $m\ddot{x} = -2kx$
 $m\ddot{x} + 2kx = 0$
 $\ddot{x} + \frac{2k}{m}x = 0 \quad \omega_0 = \sqrt{\frac{2k}{m}}$

d)

$I\dot{\omega} = \vec{N}$



4

$= F_w R$
 $\dot{\omega} = \frac{F_w R}{I} = \frac{F_w R}{\frac{1}{2}MR^2} = \frac{2F_w}{MR}$

$F_w = \frac{\dot{\omega} MR}{2}$

$m\ddot{x} = -2kx - F_w$
 $= -2kx - \frac{\dot{\omega} MR}{2}$

$\ddot{x} = -\frac{2k}{m}x - \frac{\dot{\omega} R}{2} = -\omega_0^2 x - \frac{\dot{\omega} R}{2}$

e)

slipless; dus $\dot{x} = \omega R$

$\ddot{x} = \dot{\omega} R$ $\ddot{x} = -\omega_0^2 x - \frac{\ddot{x} R}{2} = -\omega_0^2 x - \frac{1}{2}\ddot{x}$
 $\dot{\omega} = \frac{\ddot{x}}{R}$

4

$\frac{1}{2}\ddot{x} = -\omega_0^2 x$
 $\ddot{x} = -\frac{2}{3}\omega_0^2 x$
 $\ddot{x} + \frac{2}{3}\omega_0^2 x = 0 \quad \omega_1 = \sqrt{\frac{2 \cdot 2k}{3M}} = \sqrt{\frac{4k}{3M}}$