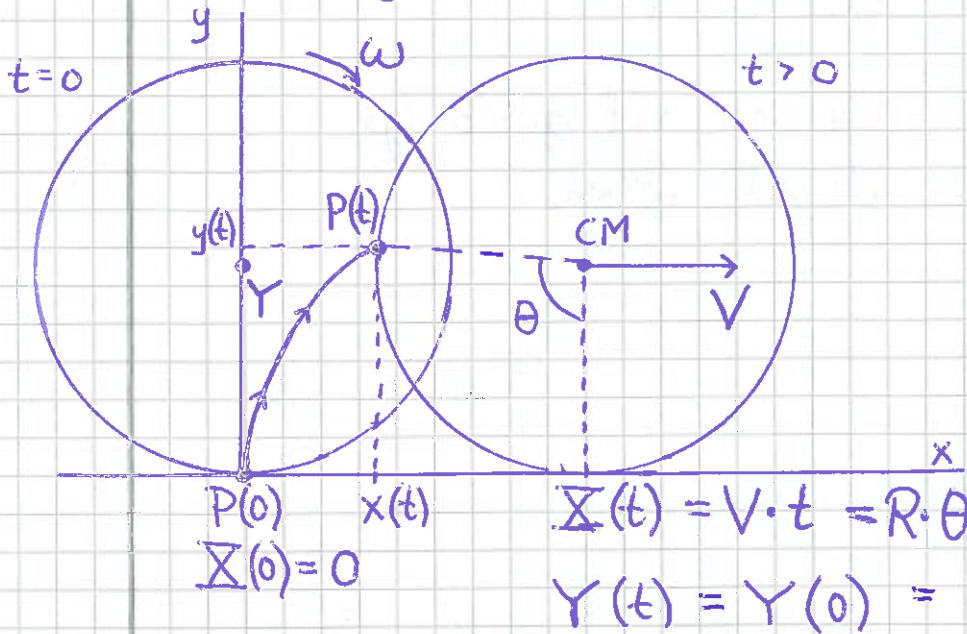


Ren rulling [YF 10.3 ; LL 6.7]



$P(t) = (x(t), y(t))$
 = banen til punkt på periferien
 $P(0) = (0, 0)$

Fra figuren: $x = X - R \sin \theta, y = R - R \cos \theta$
 $= R\theta - R \sin \theta$

Bevægelsen til CM:

$$\vec{R}_{CM} = X \hat{x} + Y \hat{y} = R\theta \hat{x} + R \hat{y}$$

$$\vec{V} = \dot{\vec{R}}_{CM} = R\dot{\theta} \hat{x} = R\omega \hat{x} = V \hat{x}$$

$$\vec{A} = \dot{\vec{V}} = R\ddot{\theta} \hat{x} = R\dot{\omega} \hat{x} = R\alpha \hat{x} = A \hat{x}$$

Rullebetingelserne: $V = R\omega, A = R\alpha$

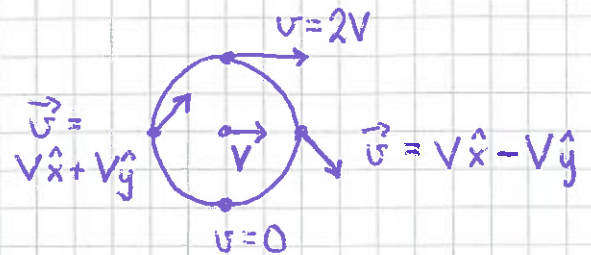
Bevægelsen til P:

$$\vec{v} = \dot{x} \hat{x} + \dot{y} \hat{y}$$

med

$$\dot{x} = \cancel{R\dot{\theta}} R\dot{\theta} - R\dot{\theta} \cos \theta = V(1 - \cos \theta)$$

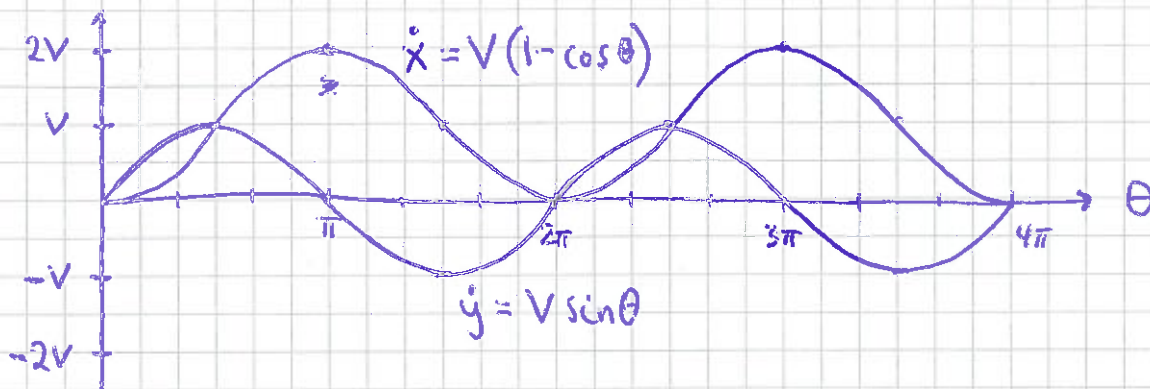
$$\dot{y} = R\dot{\theta} \sin \theta = V \sin \theta$$



Sykeleide : $x = R(\theta - \sin\theta)$ $y = R(1 - \cos\theta)$ (35)



Fartskomponentene til P (antar konstant V) :



Merk : $v_p = 0$ når $\theta = 0, 2\pi, 4\pi, \dots$, dvs når P er i kontakt med underlaget

$$\Rightarrow P_f = dW_f/dt = \vec{f} \cdot \vec{v} = 0$$

\Rightarrow Null effekttap ved ren rulling, selv om $\vec{f} \neq 0$
(Statisk friksjon ; $f \leq \mu_s \cdot N$)

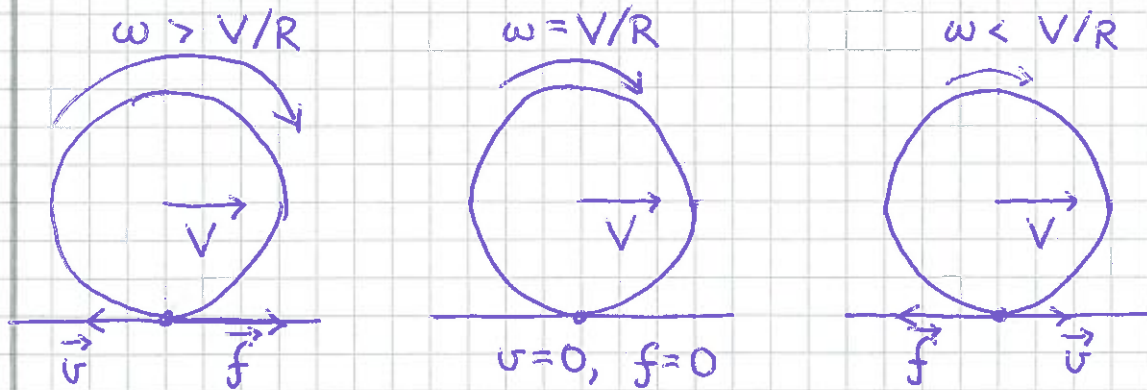
Retning på \vec{f} : Motsatt rettet den relativhastighet \vec{v} som ville oppstå dersom $\mu_s \rightarrow 0$.

["Rullefriksjon" \Rightarrow Nei tap av mekanisk energi, også ved ren rulling.
Vi ser bort fra dette.]

Sluring [LL 6.7]

(36)

$\omega \neq V/R \Rightarrow$ relativ hastighet $v = V - \omega R$
mellom legeme og underlag i kontaktpunktet



Kinetisk friksjon, $f = \mu_k \cdot N$.

Tappt mek. energi pr tidsenhet : $P_f = \vec{f} \cdot \vec{v} < 0$

Kinetisk energi ved ren rulling

$$K = \frac{1}{2} MV^2 + \frac{1}{2} I_0 \omega^2$$

$$I_0 = c \cdot MR^2 \quad (c=1 \text{ for ring, } \frac{2}{5} \text{ for kule osv})$$

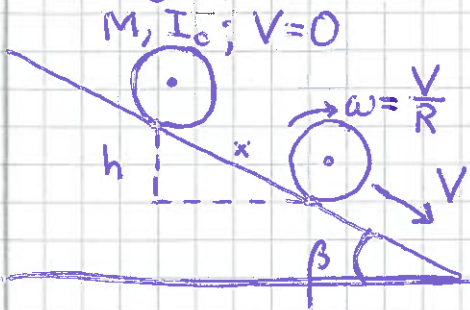
$$\omega = V/R$$

$$\Rightarrow K = \frac{1}{2} MV^2 + \frac{1}{2} c MR^2 \frac{V^2}{R^2} = \underline{\underline{\frac{(1+c)}{2} MV^2}}$$

EKS: Rulling på skråplanet

[YF 10.3; LL 6.8]

(37)



Finn V , \dot{V} , f (friksjon) samt minste μ_s som gir ren rulling.

$$I_o = c \cdot MR^2 = \text{tregh.mom. mhp CM}$$

Exp gir: $V(\text{kule}) > V(\text{skive}) > V(\text{kuleskall}) > V(\text{hul sylinder})$

Løsning: Ren rulling \Rightarrow mek. energi bevart ($f \leq \mu_s \cdot N$)

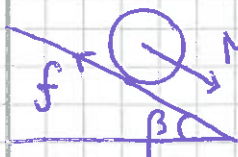
$$\Rightarrow Mgh = (1+c) \frac{1}{2} MV^2 ; \quad h = x \sin \beta$$

$$\Rightarrow V(x) = \sqrt{\frac{2gx \sin \beta}{1+c}} ; \quad \text{OK, siden } c(\text{kule}) = \frac{2}{5},$$

$$c(\text{skive}) = \frac{1}{2}, \quad c(\text{kuleskall}) = \frac{2}{3}, \quad c(\text{hul sylinder}) = 1$$

$$\dot{V} = \frac{dV}{dt} = \frac{dx}{dt} \frac{dV}{dx} = V \cdot \sqrt{\frac{2g \sin \beta}{1+c}} \cdot \frac{1}{2} x^{-1/2} = \underline{\underline{\frac{g \sin \beta}{1+c}}}$$

Dvs: Friksjon f , rettet oppover skråplanet, reduserer \dot{V} med en faktor $(1+c)^{-1}$. [$f=0 \Rightarrow \dot{V} = g \sin \beta$]



$$N2: Mg \sin \beta - f = M\dot{V} = Mg \sin \beta / (1+c)$$

$$\Rightarrow f = \underline{\underline{\frac{c}{1+c} Mg \sin \beta}}$$

Men: Ren rulling mulig bare hvis $f \leq f_{\max} = \mu_s N$

$$\Rightarrow \frac{c}{1+c} Mg \sin \beta \leq \mu_s Mg \cos \beta$$

$$\Rightarrow \underline{\underline{\mu_s \geq \frac{c}{1+c} \tan \beta}}$$

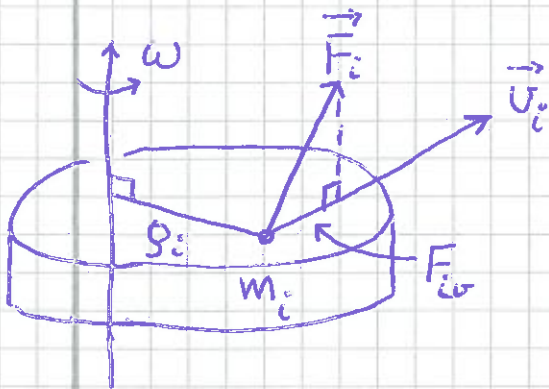
Eks: Kompakt kule, $c = \frac{2}{5}$, og $\mu_s = 0.3$ gir ren rulling opp til $\beta = \arctan[\mu_s (1+c)/c] = \arctan[0.3 \cdot 7/2] = \arctan[21/20] \approx \underline{\underline{45^\circ}}$

Rotasjonsdynamikk

38

Akse med fast orientering

- Essensielt endimensjonalt problem
- Dekker det meste vi skal ta for oss
- Beskriver rotasjonsdelen av legemets totale bevegelse



$$v_i = r_i \omega$$

$F_{i\omega}$ = komponent av \vec{F}_i
langs \vec{v}_i

Vi regner ut tilført effekt, $P = \sum_i \vec{F}_i \cdot \vec{v}_i$, på to måter:

(a) Med N2:
$$P = \sum_i m_i \frac{d\vec{v}_i}{dt} \cdot \vec{v}_i = \frac{d}{dt} \sum_i \frac{1}{2} m_i v_i^2 \quad (\text{som s.17})$$
$$= \frac{d}{dt} \frac{1}{2} \left\{ \sum_i m_i r_i^2 \right\} \omega^2 = \frac{1}{2} I \frac{d\omega^2}{dt} = \frac{1}{2} I \cdot 2\omega \frac{d\omega}{dt} = \underline{I\omega \frac{d\omega}{dt}}$$

(b)
$$P = \sum_i F_{i\omega} v_i = \left\{ \sum_i F_{i\omega} r_i \right\} \omega = \underline{\tau \omega}$$

$\Rightarrow \boxed{\tau = I \dot{\omega}}$ N2 for rotasjon om akse med fast orientering

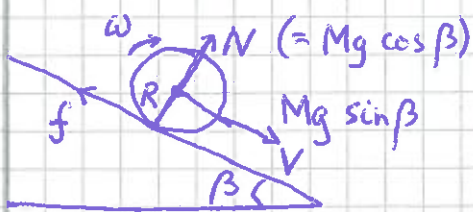
med $\tau = \sum_i F_{i\omega} r_i =$ ytre dreiemoment på legemet,
mhp rotasjonsaksen

$I = \sum_i m_i r_i^2 =$ legemets treghetsmoment
mhp rot. aksen

Fra $P = \tau \omega = \tau d\phi/dt$ og $P = dW/dt$ følger det at tilført arbeid ved rotasjon er

$$\boxed{dW = \tau d\phi} \quad [YF 10.4; LL 6.4]$$

Eks 1: Rulling på skrånplan



$$\omega = v/R; \quad \dot{\omega} = \dot{v}/R$$

$$I_o = c \cdot MR^2$$

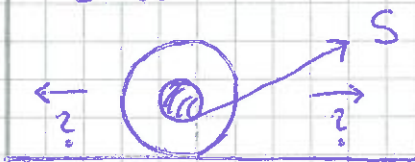
N2, rot. om akse gjennom (M: $\tau = I_o \dot{\omega}$; $\tau = f \cdot R$

$$\Rightarrow f \cdot R = c MR^2 \cdot \dot{v}/R \Rightarrow f = c M \dot{v}$$

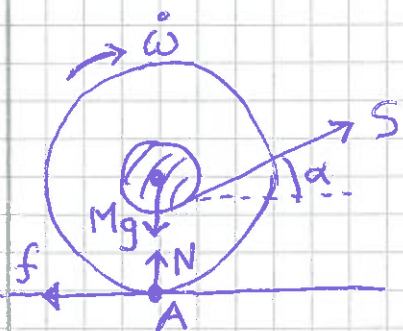
N2, transkisjon: $Mg \sin \beta - f = M \dot{v}$

$$\Rightarrow Mg \sin \beta = M \dot{v} + f = (1+c) M \dot{v} \Rightarrow \underline{\underline{\dot{v} = \frac{g \sin \beta}{1+c}}} \quad (\text{som s. 37})$$

Eks 2: Snelle

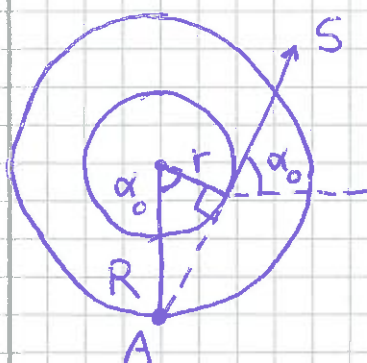


Velger akse gjennom kontakt-punktet (-linja) A; bare snordraget S kan ha dreiemoment mhp akse A:



Liten $\alpha \Rightarrow$ ruller mot høyre
 Stor $\alpha \Rightarrow$ — " — venstre

Statisk likevekt når \vec{S} går gjennom A; da er $\tau_A = 0$:



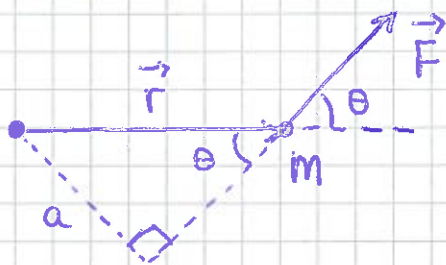
[Vis at snella nå blir liggende i ro så lenge

$$S \leq \frac{\mu_s Mg}{\cos \alpha_0 + \mu_s \sin \alpha_0}]$$

$$\Rightarrow \cos \alpha_0 = \frac{r}{R}$$

Dreiemoment [YF 10.1; LL 5.5, 6.4]

NB: Dreiemoment $\vec{\tau}$ og dreieimpuls \vec{L} må alltid beregnes relativt et (fritt valgt!) referansepunkt \vec{r}_0 . La oss her, for enkelhets skyld, velge origo som referansepunkt. Posisjonen til en punktmasse eller et masselement, relativt referansepunktet, blir da ganske enkelt \vec{r} . Med vilkårlig ref. punkt \vec{r}_0 må \vec{r} erstattes av $\vec{r} - \vec{r}_0$.

Dreiemoment [YF 10.1; LL 5.5, 6.4]

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

= \vec{F} 's dreiemoment på m

Retning: $\vec{\tau} \perp \vec{F}$ og $\vec{\tau} \perp \vec{r}$

Abs.verdi: $\tau = r \cdot F \cdot \sin\theta = a \cdot F$ ("arm x kraft")

For partikkelsystem, f.eks. stivt legeme:



$$\vec{\tau} = \int d\vec{\tau} = \int \vec{r} \times d\vec{F} = \text{totalt dreiemoment på systemet}$$

Dreieimpuls [YF 10.5; LL 6.6]

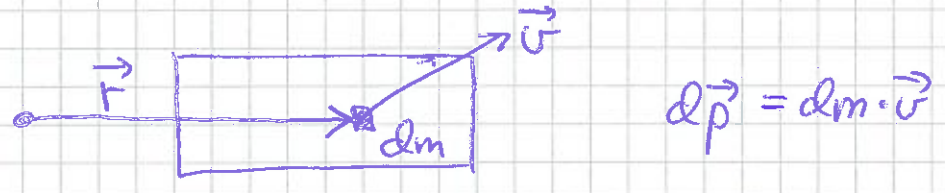


$\vec{L} = \vec{r} \times \vec{p}$ = m's dreieimpuls

Retning: $\vec{L} \perp \vec{p}$, $\vec{L} \perp \vec{F}$

Abs.verdi: $L = r \cdot p \cdot \sin\theta = a \cdot p$ ("arm x impuls")

For partikkelsystem, f.eks. stivt legeme:



$\vec{L} = \int d\vec{L} = \int \vec{r} \times \vec{v} dm$ = systemets totale dreieimpuls

N2 for rotasjon [YF 10.5; LL 6.6]

Skal vise at: $\vec{\tau} = d\vec{L}/dt$ [kalles også spinnsatsen]

Punktmasse m:

$d\vec{L}/dt = \frac{d}{dt} (\vec{r} \times m\vec{v}) = m \underbrace{\frac{d\vec{r}}{dt} \times \vec{v}}_{=\vec{v} \times \vec{v} = 0} + m\vec{r} \times \frac{d\vec{v}}{dt}$

$\stackrel{N2}{=} \vec{r} \times \vec{F} = \vec{\tau}$

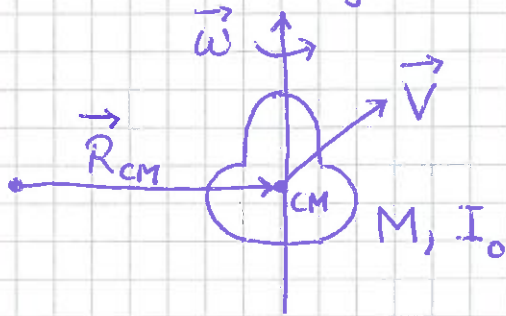
Tilsvarende bevis for partikkelsystem.

$\vec{\tau}$ = netto ydre dreiemoment på systemet; \vec{L} = systemets totale dreieimpuls

\vec{L} for stivt legeme [YF 10.5 ; LL 6.6]

(42)

Vi antar stivt legeme med refleksjonssymmetri om rotasjonsaksen:



Resultat:
$$\vec{L} = \vec{L}_b + \vec{L}_s = \vec{R}_{CM} \times M\vec{V} + I_0 \vec{\omega}$$

[Se eget notat for bevis!]

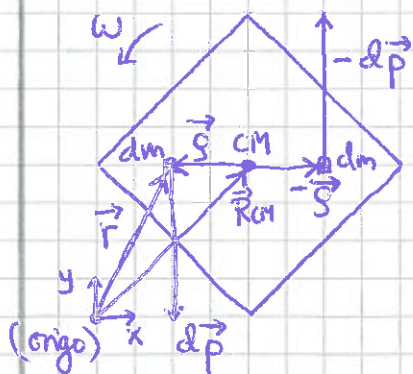
Banetreieimpuls:

$\vec{L}_b = \vec{R}_{CM} \times M\vec{V}$; dvs direkte fra definisjonen av \vec{L} , som ~~er~~ punktmasse M i posisjon \vec{R}_{CM} med hastighet $\vec{V} = \vec{R}_{CM} \cdot \vec{\omega}$.

Indre dreieimpuls ("spinn"):

$\vec{L}_s = I_0 \vec{\omega}$; uavhengig av valg av referansepunkt.

"Antydningensbevis" for $\vec{L}_s = I_0 \vec{\omega}$:



$$\vec{r} = \vec{R}_{CM} + z\hat{z} + \rho\hat{s}$$

$$d\vec{p} = dm \cdot \vec{v} = dm \cdot \omega \rho \hat{\phi}$$

$$\Rightarrow d\vec{L}_s = (\vec{R}_{CM} + z\hat{z} + \rho\hat{s}) \times (dm \cdot \omega \rho \hat{\phi})$$

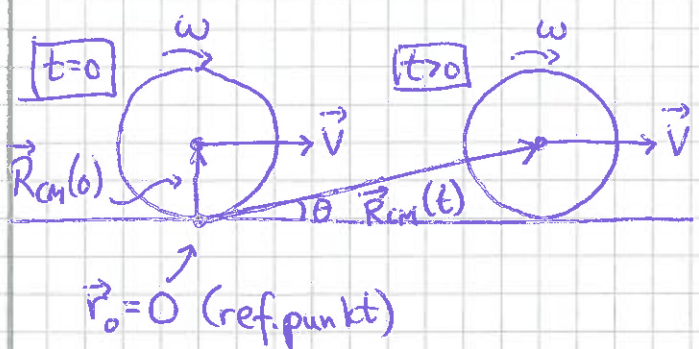
kanselleres pga refl. symmetri!

$$\rightarrow \rho^2 dm \omega \hat{s} \times \hat{\phi} = dI_0 \cdot \underbrace{\omega \hat{z}}_{=\vec{\omega}}$$

$$\Rightarrow \vec{L}_s = \int d\vec{L}_s = \left\{ \int dI_0 \right\} \vec{\omega} = \underline{\underline{I_0 \vec{\omega}}}$$

Eks: Bestem \vec{L} for rent rullende kule

(43)



$\vec{\omega} = \omega \hat{z}$; $I_o = \frac{2}{5} MR^2$

$\vec{L}_b(0) = \vec{R}_{cm}(0) \times M\vec{V} = -MRV \hat{z}$

$\vec{L}_b(t) = \vec{R}_{cm}(t) \times M\vec{V} = -R_{cm}(t) MV \sin \theta \hat{z} = -MRV \hat{z}$

$\vec{L}_s(0) = \vec{L}_s(t) = I_o \vec{\omega} = -\frac{2}{5} MR^2 \frac{V}{R} \hat{z} = -\frac{2}{5} MRV \hat{z}$

$\Rightarrow \underline{\underline{\vec{L} = -\frac{7}{5} MRV \hat{z}}}$, uavhengig av t hvis $V = \text{konstant}$

Vi har $\vec{\tau} = d\vec{L}/dt$, så her må $\vec{\tau} = 0$:



Mg (ned) og N (opp) har like stor arm x ; $N = Mg$

$\Rightarrow \vec{\tau} = x \hat{x} \times N \hat{y} + x \hat{x} \times Mg (-\hat{y}) = \underline{\underline{0}}$ OK!