

Sammanfattning TMME27

Fö1: Kinematik

Def Stelkropp: Föremål där avstånd mellan kroppsfasta punkter är konstant $\forall t$

Modell: Kontinuum beskrivs stelkroppar, \Leftrightarrow kontinuerlig, homogen massfördelning

$$\text{massan}_{\text{stelkropp}} = \int_{\text{stelkropp}} \rho dV$$

Villkor Stelkropp $\Rightarrow \bar{v}_B = \bar{v}_A + \bar{\omega} \times \bar{AB}$ ($A \& B$ godt väljda & ω = stelkropp)

Fö2: Kinematik

Def Momentancentrum (M.C.) är en punkt (C) där hastigheten momentant är $\bar{0}$. M.C.:s läge kan härledas, om hastigheten är känd i två punkter i kroppen, samt skärningspunkten mellan punkthastigheternas normaler.

Innebörd: M.C. $\Rightarrow \dot{v}_C = 0$, ($C \neq C$ i allmänhet) $\Rightarrow \bar{v}_A = \bar{\omega} \times \bar{CA}$

Teoriuppgift 1: Visa att $\bar{a}_B = \bar{a}_A + \bar{\omega} \times (\bar{\omega} \times \bar{AB}) + \ddot{\alpha} \times \bar{AB}$ givet $\bar{v}_B = \bar{v}_A + \bar{\omega} \times \bar{AB}$

$$\bar{a}_B = \dot{\bar{v}}_B = \dot{\bar{v}}_A + \dot{\bar{\omega}} \times \bar{AB} + \bar{\omega} \times \dot{\bar{AB}}$$

Fig. $\Rightarrow \bar{OB} = \bar{OA} + \bar{AB} \Rightarrow \{\text{derivera}\} \Rightarrow \dot{\bar{OB}} = \dot{\bar{OA}} + \dot{\bar{AB}} \Leftrightarrow$

$$\Leftrightarrow \dot{\bar{v}}_B = \dot{\bar{v}}_A + \dot{\bar{AB}} \Rightarrow \{\text{Givet } \bar{v}_B = \bar{v}_A + \bar{\omega} \times \bar{AB}\} \Rightarrow \dot{\bar{AB}} = \bar{\omega} \times \bar{AB}$$

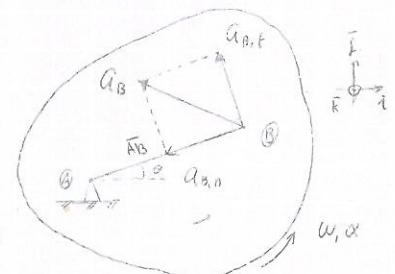
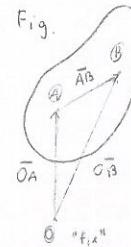
$$\bar{\omega} = \bar{\omega}(t) \Rightarrow \dot{\bar{\omega}}(t) = \ddot{\alpha}(t) = \ddot{\alpha}$$

$$\therefore \bar{a}_B = \dot{\bar{v}}_A + \bar{\omega} \times (\bar{\omega} \times \bar{AB}) + \ddot{\alpha} \times \bar{AB}$$

Specialfall: "plan rörelse & rotation kring fix axel (punkt fix i kropp & rum)"

(i) fix i rum och kropp $\Leftrightarrow A = \text{M.C.} \& \bar{a}_A = 0$

$$\begin{cases} \bar{\omega} = \omega \bar{k} \\ \ddot{\alpha} = \alpha \bar{k} \end{cases}, \quad \bar{AB} \in xy\text{-planet} \Rightarrow \bar{AB} \perp \bar{\omega}, \bar{\alpha}, \quad \bar{a}_B = \bar{a}_A + \bar{\omega} \times (\bar{\omega} \times \bar{AB}) + \ddot{\alpha} \times \bar{AB}$$



$$|\bar{\omega} \times (\bar{\omega} \times \bar{AB})| = |\bar{\omega}| |\bar{\omega} \times \bar{AB}| \sin 90^\circ = |\bar{\omega}| |\bar{\omega}| |\bar{AB}| \sin^2 90^\circ = |\bar{\omega}| |\bar{AB}|$$

$$|\ddot{\alpha} \times \bar{AB}| = |\ddot{\alpha}| |\bar{AB}| \sin 90^\circ = |\ddot{\alpha}| |\bar{AB}|$$

$$a_{B,t} \perp \bar{AB} \perp \bar{\alpha} \text{ så } a_{B,t} = \bar{\alpha} \times \bar{AB} \quad \& \quad a_{B,n} \perp (\bar{\omega} \times \bar{AB}) \perp \bar{\omega} \text{ så } a_{B,n} = \bar{\omega} \times (\bar{\omega} \times \bar{AB})$$

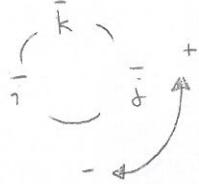
Elementarfall: Karusellrörhunden: En punkt i cirkelförteelse kring fix axel har $a_n = \omega^2 l$ & $a_t = \alpha l$ där l är längd på axel

$$\begin{array}{c} \uparrow \\ \text{riktaad motsatt} \\ \text{axel} \end{array} \quad \begin{array}{c} \uparrow \\ \text{riktaad} \\ \text{tangetellt} \end{array}$$

Fö 3 Räkneföreläsning 1 ; Momentancentrum , 5*, 6*, 5/41, 5,109, 5/40

Metoder för kryssprodukt

$$\begin{aligned}\bar{i} \times \bar{j} &= \bar{k}, \quad \bar{j} \times \bar{k} = \bar{i}, \quad \bar{k} \times \bar{i} = \bar{j} \\ \bar{j} \times \bar{i} &= -\bar{k}, \quad \bar{k} \times \bar{j} = -\bar{i}, \quad \bar{i} \times \bar{k} = -\bar{j}\end{aligned}$$



Fö 4 Plan kinematik

Def: rörelsemängd, \bar{G} , är ett mätt på hur svårt det är att ändra ett objekts translationsrörelse.

$$\bar{G} = \int \ddot{v} dm = m \cdot \ddot{v}_G$$

Def: rörelsemängdmoment, \bar{H}_G , är ett mätt på hur svårt det är att ändra ett objekts rotationsrörelse. Den beror på val av referenspunkt.

$$\bar{H}_G = \int \bar{s} \times (\bar{\omega} \times \bar{s}) dm$$

Rörelselagarna Euler I (E1) beskriver translation & Euler II (E2) beskriver rotation

$$E1: \sum \bar{F} = \dot{\bar{G}} = m \cdot \ddot{a}_G$$

$$E2: \sum \bar{M}_G = \dot{\bar{H}}_G = \bar{I}_G \ddot{\omega}, \quad \bar{I}_G$$

Def: Tröghetsmoment, \bar{I} , är ett mätt på rotationströgheten för en legerenträknapp runt en given axel:

Det krävda vridmomentet för en förändring av rörelsemängdmomentet \bar{H} är proportionellt med tröghetsmomentet \bar{I} . Den spelar alltså samma roll som massan för translationaler.

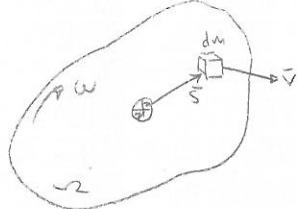
Specialfall • En punktmassas rörelsemängdmoment definieras

$$H_c = \bar{r} \times \bar{G} = \bar{r} \times m \bar{v}$$

Specialfall • Om plant problem föreligger får att $\bar{H}_G = \bar{I}_G \omega \bar{k}$

Tekniuppgift 5: Bevis av $\bar{H}_G = \int_{\Omega} \bar{s} \times (\bar{\omega} \times \bar{s}) dm$ utgående från $\bar{H}_G = \int_{\Omega} \bar{s} \times \bar{v} dm$

$$dm = \rho dV$$



$$\begin{aligned} \int_{\Omega} \bar{s} \times \bar{v} &= \left\{ \bar{v} = \bar{v}_G + (\bar{\omega} \times \bar{s}) \right\} = \int_{\Omega} \bar{s} \times (\bar{v}_G + (\bar{\omega} \times \bar{s})) dm = \\ &= \int_{\Omega} \bar{s} \times \bar{v}_G dm + \int_{\Omega} \bar{s} \times (\bar{\omega} \times \bar{s}) dm = \\ &= \underbrace{\int_{\Omega} \bar{s} dm \times \bar{v}_G}_{=0} + \int_{\Omega} \bar{s} \times (\bar{\omega} \times \bar{s}) dm = \int_{\Omega} \bar{s} \times (\bar{\omega} \times \bar{s}) dm \quad \text{V.S.V.} \end{aligned}$$

Tekniuppgift 6: Visa att $\bar{H}_G = \int_{\Omega} \bar{s} \times (\bar{\omega} \times \bar{s}) dm$ kan skrivas på formen $\bar{H}_G = I_G \bar{\omega}$ i 2D

Vi sätter $\bar{s} = \begin{pmatrix} x \\ y \\ z \end{pmatrix}$ $\bar{\omega} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ w \end{pmatrix}$ i ett högerhöjderat CN-system vi får

$$\int_{\Omega} \begin{pmatrix} x \\ y \\ z \end{pmatrix} \times \left[\begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ w \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} x \\ y \\ z \end{pmatrix} \right] dm = \int_{\Omega} \begin{pmatrix} x \\ y \\ z \end{pmatrix} \times \begin{pmatrix} -wy \\ wx \\ 0 \end{pmatrix} dm = \int_{\Omega} \begin{pmatrix} -wxz \\ -wyz \\ w(x^2+y^2) \end{pmatrix} dm$$

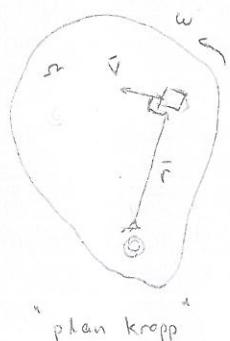
Komponentvis: $i: \int_{\Omega} -wxz dm = \{ \text{symmetri kring } z \} = \iint -wz dx dy \cdot \underbrace{\int z dz}_{=0} = 0$

$j: \int_{\Omega} -wyz dm = \{ \text{symmetri kring } x \} = \iint -wz dx dy \cdot \underbrace{\int y dy}_{=0} = 0$

$k: \int_{\Omega} w(x^2+y^2) dm = w \cdot \underbrace{\int_{\Omega} (x^2+y^2) dm}_{I_G}$

∴ $\bar{H}_G = I_G \bar{\omega}$ V.S.V.

Tekniuppgift 7: Visa motsvarande i 3D att $\bar{H}_G = I_G \bar{\omega}$ i 2D där \bar{o} är runt- & kroppslin.



$$\begin{aligned} \bar{H}_G &= \int_{\Omega} \bar{r} \times \bar{v} dm = \left\{ \begin{array}{l} \text{stel kropp} \Rightarrow \\ \bar{v} = \bar{\omega} \times \bar{r} \end{array} \right\} = \int_{\Omega} \bar{r} \times (\bar{\omega} \times \bar{r}) dm = \\ &= \{ \bar{a} \times (\bar{b} \times \bar{c}) = \bar{b}(\bar{a} \cdot \bar{c}) - \bar{c}(\bar{a} \cdot \bar{b}) \} = \int_{\Omega} (\bar{\omega}(\bar{r} \cdot \bar{r}) - \bar{r}(\bar{r} \cdot \bar{\omega})) dm \\ &= \int_{\Omega} \bar{\omega} |\bar{r}|^2 dm = \bar{\omega} \underbrace{\int_{\Omega} |\bar{r}|^2 dm}_{= I_G} = I_G \bar{\omega} \quad \text{V.S.V.} \end{aligned}$$

Alternativt som i oppg. 6

Teoriuppgift 2: Skillnad mellan kraftmoment, kraftparetmoment & momentsumma.

I Kraftmoment (Moment of force) $\underline{\text{Def}} \quad M_0 = \bar{r} \times \bar{F} = dL |\bar{F}|$

II Kraftparetmoment (couple) $\underline{\text{Def}} \quad C = \bar{AB} \times \bar{F}$

III Momentsumma (Torque) $\underline{\text{Def}} \quad \sum \bar{M} = \sum_k \bar{r}_k \times \bar{F}_k + \sum_i C_i$

Kraftmoment är den vridande verkan en kraft har med avseende på en punkt.
Kraftparetmoment är ett kraftparets vridande verkan, oberoende av angrepps punkt. Momentsumman är det vridmoment som uppstår om ett system reduceras m.a.p. en punkt. Kraftparetmoment har ingen translaterande verkan!

Ej



C_i vid fräggning rikt för stellkroppsproblem, pågå att vi behöver behandla rotation!

P:s kraftmoment: $M_A = Ph$, $M_0 = P \frac{l}{2}$, $M_B = 0$

Momentsumma m.a.p. G: $\sum M_G = R \frac{l}{2} + P \frac{l}{2} - C$

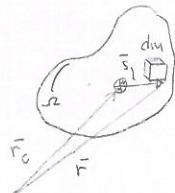
Teoriuppgift 3: Bevis av $\int_S \bar{s} dm = 0$

$$\left\{ \begin{array}{l} \text{(G): s läge ges av } \bar{r}_G = \underline{\text{def}} \frac{\int \bar{r} dm}{M} \\ \bar{r} = \bar{r}_G + \bar{s} \end{array} \right.$$

$$m \bar{r}_G = \int_S (\bar{r}_G + \bar{s}) dm = \int_S \bar{r}_G dm + \int_S \bar{s} dm = \int_S r_G p dv + \int_S \bar{s} dm = 0$$

$$= r_G p V + \int_S \bar{s} dm = r_G M + \int_S \bar{s} dm \Leftrightarrow \int_S \bar{s} dm = 0 \quad \text{VSV!}$$

Figur



Teoriuppgift 4: Bevis av $\bar{G} = M \cdot \bar{v}_G$ utgående från $\bar{G} = \int_S \bar{v} dm$

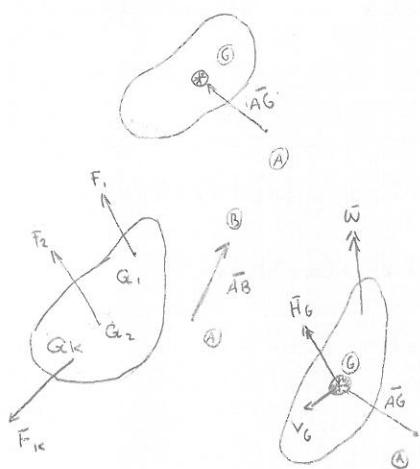
Utväpn kinematiskt samband gäller $\bar{v} = \bar{v}_G + \bar{\omega} \times \bar{s}$

$$\therefore \int_S \bar{v} dm = \int_S (\bar{v}_G + \bar{\omega} \times \bar{s}) dm = \{ \bar{\omega} \text{ är samma för alla punkter i stellkropp} \} =$$

$$= \int_S \bar{v}_G dm + \bar{\omega} \times \int_S \bar{s} dm = \{ \int_S \bar{s} dm = 0 \} = \int_S \bar{v}_G dm + \bar{\omega} \times \bar{0} = \int_S \bar{v}_G dm = V_G \cdot M$$

VSV!

För 5: Plan kinetik:



Def Trägheitsmomentet I_A definieras

$$I_A = \int_A r^2 dm = \int_A (x^2 + y^2) dm$$

Förflyttningsregler

• För trägheitsmomentet I gäller $I_A = I_G + m \cdot |\bar{AG}|^2$

• För momentsumman gäller: $\sum \bar{M}_A = \sum M_B + \bar{AB} \times \sum \bar{F}$

• För rörelsemängdsmoment gäller: $\bar{H}_A = \bar{H}_G + \bar{AG} \times m \bar{V}_G$

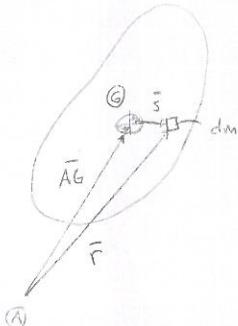
Momentlagen i 3D $\sum \bar{M}_A = \bar{H}_G + \bar{AG} \times m \cdot \bar{Q}_G$, A godt. pkt

Specialfall i 2D kan momentlagen skrivas enligt:

$\sum \bar{M}_A = I_G \alpha \pm m \cdot \bar{AG} \cdot d\perp$ där $d\perp$ är ortogonal avstånd från \bar{AG} :s verkningslinje till punkten A & tecken administreras k.h.a hh-regeln.

Tekniuppgift 9: Bevisa Steiners sats utgående från definitionen av massträghetssmoment

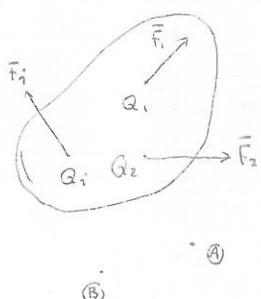
$$I_A = I_G + m |\bar{AG}|^2 \text{ (påstående)}$$



$$\begin{aligned} \text{Bevis: } I_A &= \int_A \bar{r}^2 dm = \left\{ \bar{r} \circ \bar{r} = |\bar{r}|^2 \cos 0 \right\} = \\ &= \int_A \bar{r} \circ \bar{r} dm = \left\{ \bar{r} = \bar{AG} + \bar{s} \right\} = \int_A (\bar{AG} + \bar{s}) \circ (\bar{AG} + \bar{s}) dm = \\ &= \int_A (|\bar{AG}|^2 + 2 \bar{AG} \circ \bar{s} + |\bar{s}|^2) dm = \underbrace{\int_A |\bar{AG}|^2 dm}_{I_G} + \underbrace{2 \bar{AG} \circ \int_A \bar{s} dm}_{=0} + \underbrace{\int_A |\bar{s}|^2 dm}_{I_G} = \\ &= I_G + m |\bar{AG}|^2 \end{aligned}$$

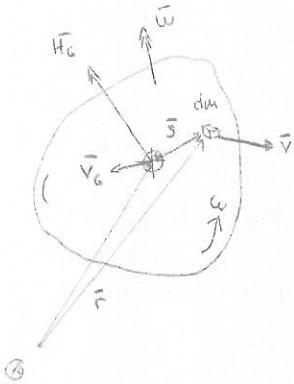
Tekniuppgift 10: Bevisa förflyttningssatsen för momentsumma

$$\text{Påstående: } \sum \bar{M}_B = \sum \bar{M}_A + \bar{BA} \times \sum \bar{F}$$



$$\begin{aligned} \sum \bar{M}_B &= \sum_i \bar{BQ}_i \times \bar{F}_i = \left\{ \bar{BQ}_i = \bar{BA} + \bar{AQ}_i \right\} = \sum_i (\bar{BA} + \bar{AQ}_i) \times \bar{F}_i = \\ &= \sum_i \bar{BA} \times \bar{F}_i + \sum_i \bar{AQ}_i \times \bar{F}_i = \left\{ \sum \bar{M}_A = \sum \bar{AQ}_i \times \bar{F}_i \text{ & } \bar{BA} \text{ konstant} \right\} = \\ &= \sum \bar{M}_A + \bar{BA} \times \sum \bar{F}. \end{aligned}$$

Teoriuppgift 11: Visa förtlyttningssatsen för förelsemängdmoment utgående från definition av \bar{H}



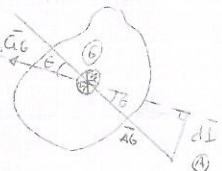
$$\text{Påstående: } \bar{H}_A = \bar{H}_G + \bar{AG} \times m \bar{v}_G$$

$$\begin{aligned} \text{Bevis: } \bar{H}_A &= \int_2 \bar{r} \times \bar{v} dm = \{ \bar{r} = \bar{AG} + \bar{s} \} = \int_2 (\bar{AG} + \bar{s}) \times \bar{v} dm = \\ &= \{ \bar{v} = \bar{v}_G + (\bar{\omega} \times \bar{s}) \} = \int_2 (\bar{AG} + \bar{s}) \times (\bar{v}_G + (\bar{\omega} \times \bar{s})) dm = \\ &= \bar{AG} \times \bar{v}_G \underbrace{\int_2 dm}_{=m} + \bar{AG} \times (\bar{\omega} \times \underbrace{\int_2 \bar{s} dm}_{=0}) + \underbrace{\int_2 \bar{s} dm \times \bar{v}_G}_{=0} + \underbrace{\int_2 \bar{s} \times (\bar{\omega} \times \bar{s}) dm}_{\text{det av } \bar{H}_G} = \\ &= \bar{H}_G + \bar{AG} \times m \bar{v}_G \quad \text{VSV!} \end{aligned}$$

Teoriuppgift 12: Visa den "plana momentlagen" för godt punkt utgående från E2

$$\text{Påstående: } \sum \bar{M}_A = I_G \ddot{\alpha} \pm m \bar{AG} d \ddot{\perp}$$

$$\begin{aligned} \text{Bevis: } \sum \bar{M}_G &= \dot{\bar{H}}_G = \{ \text{Förtlyttningssats} \} \Rightarrow \sum \bar{M}_A = \sum \bar{M}_G + \bar{AG} \times \sum \bar{F} = \{ \sum \bar{F} = m \cdot \ddot{\alpha} \} \\ &\times \sum \bar{M}_G = \dot{\bar{H}}_G = \dot{\bar{H}}_G + \bar{AG} \times m \bar{AG} = \{ |\bar{AG} \times \bar{AG}| = |\bar{AG}| |\bar{AG}| \sin 0 = |\bar{AG}| d \ddot{\perp} \} = \\ &= \dot{\bar{H}}_G + \pm m \bar{AG} d \ddot{\perp} = \{ \dot{\bar{H}}_G = I_G \ddot{\alpha} \} = I_G \ddot{\alpha} \pm m \bar{AG} d \ddot{\perp} \quad \text{VSV} \end{aligned}$$



Fö 6: Räkneföreläsnings 2; 6/83, 6/84, 6/104, B.40

Vid förföll därför $t=0^+$ kan $\theta \approx \dot{\theta} = \omega$ antas vara lika med 0

Fö 7: Plan kinetik, strande

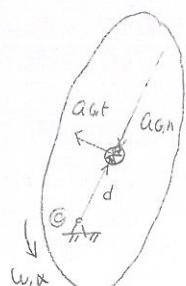
$$\text{Def: } \sum \bar{M}_o = I_o \ddot{\alpha}$$

Strande diffekrater

$\sum \bar{M}_o = \dot{\bar{H}}_o$ ger diffekration & kinematiska samband/tväng leser obekanta

Teoriuppgift 13: Visa utgående från momentlagen med avseende på godtrycklig punkt att $\sum \bar{M}_o = I_o \ddot{\alpha}$ där O är fix i kropp & rum

$$\begin{aligned} \text{"}\sum \bar{M}_A = I_G \ddot{\alpha} \pm m \bar{AG} d \ddot{\perp}\text{" ger här } \sum \bar{M}_o &= I_G \ddot{\alpha} + m \cdot \bar{AG} d \ddot{\perp} + m \bar{AG} \cdot 0 = \{ \text{karuselickretion} \} \\ \text{gör } \bar{AG} \ddot{\perp} = \ddot{\alpha} d \} &= I_G \ddot{\alpha} + m d^2 \ddot{\alpha} = (I_G + m d^2) \ddot{\alpha} = \{ \text{Steiners sats ger } I_o = I_G + m d^2 \} \\ &= I_o \ddot{\alpha} \Leftrightarrow \sum \bar{M}_o = I_o \ddot{\alpha} \quad \text{VSV!} \end{aligned}$$



Fö 8: Arbete, energi & effekt

Lagen om kinetiska energin

$$U_{tot} = \int_{\text{C}}^{\text{B}} \vec{F} \cdot d\vec{r} + \int_{\text{C}}^{\text{B}} \vec{G} \cdot d\vec{\theta} = \int_{\text{C}}^{\text{B}} m \vec{v}_G + d\vec{v}_G + \int_{\text{C}}^{\text{B}} I_G \omega d\omega$$

eller ekvivalent $U_{tot} = \Delta T$ där T ges av

$$T = \frac{1}{2} M V_G^2 + \frac{1}{2} I_G \omega^2$$

Det Effekten av arbete sätts vara $P = \frac{dU}{dt}$

• En kraffts effekt ges $P_F = \vec{F} \cdot \vec{v}$

• Ett kraftparets effekt ges $P_G = \vec{G} \cdot \vec{\omega} = \vec{G} \cdot \vec{\omega}$

Energibalans En stelkropp som rör sig under konservativa kraffters verkan (fjäder- & tändkraft) påverkas av ett "arbete" som ges

$$U_{tot} = U_g + U_e + U' \quad \text{där} \quad U_{tot} = \Delta T, \quad U_g = -\Delta V_g \\ U_e = -\Delta V_e \quad \& \quad U' \text{ är} \\ \text{"övriga kraffters påverkan!"}$$

$$\therefore U_{tot} = U_g + U_e + U' \Leftrightarrow U' = \Delta T + \Delta V_g + \Delta V_e$$

Teoriuppgift 14: Visa att $\dot{U}_{tot} = \Delta T$ utgående från rörelselagar (Euler I & II)

Rörelselagarna ger respektive

$$\sum \vec{F} = M \cdot \vec{a}_G \Leftrightarrow \vec{F} = m \ddot{\vec{r}}_G \Leftrightarrow (\vec{F} - m \ddot{\vec{r}}_G) \cdot d\vec{r}_G = 0 \quad (1)$$

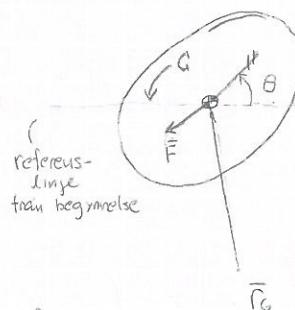
$$\sum \vec{M} = I_G \cdot \vec{\alpha} \Leftrightarrow \vec{G} = I_G \ddot{\vec{\theta}} \Leftrightarrow (\vec{G} - I_G \ddot{\vec{\theta}}) dG = 0 \quad (2)$$

$$(1) + (2) \text{ ger } (\vec{F} - m \ddot{\vec{r}}_G) \cdot d\vec{r}_G + (\vec{G} - I_G \ddot{\vec{\theta}}) dG = 0 \Leftrightarrow$$

$$\Rightarrow \left\{ \ddot{\vec{r}}_G \cdot d\vec{r}_G = \vec{a}_G \cdot d\vec{r}_G = \frac{d\vec{v}_G}{dt} \cdot d\vec{r}_G = d\vec{v}_G \cdot \vec{v}_G \quad \& \quad \ddot{\vec{\theta}} dG = \vec{\omega} d\omega \right\}$$

$$\Rightarrow \vec{F} \cdot d\vec{r}_G - m d\vec{v}_G \cdot \vec{v}_G + \vec{G} \cdot d\vec{\theta} - I_G \omega d\omega = 0 \Leftrightarrow$$

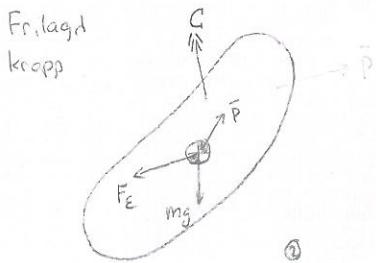
$$\Rightarrow \int_{\text{C}}^{\text{B}} \vec{F} \cdot d\vec{r}_G + \int_{\text{C}}^{\text{B}} \vec{G} \cdot d\vec{\theta} = \int_{\text{C}}^{\text{B}} m \vec{v}_G \cdot d\vec{v}_G + \int_{\text{C}}^{\text{B}} I_G \omega d\omega =$$



Vh är totalt uträktat arbete av krafter & kraftparenmoment

$$H_L = \left[m \frac{1}{2} \vec{v}_G \cdot \vec{v}_G \right]_{\text{C}}^{\text{B}} + \left[\frac{1}{2} I_G \omega^2 \right]_{\text{C}}^{\text{B}} = \frac{m V_G^2}{2} + \frac{I_G \omega^2}{2} - \left(\frac{m V_{G1}^2}{2} + \frac{I_G \omega_1^2}{2} \right) = T_2 - T_1 = \Delta T \text{ VSV!}$$

Teoriuppgift 15: För in potentialerna V_g & V_E för konservativa krafter i lagen om kinetiska energin & visa att man då får Energitekvationen
 $V = \Delta T + \Delta V_g + \Delta V_E$



Lagen om kinetiska energin ger $V_{tot} = T_2 - T_1$,
 $V_{tot} = \int_C \bar{F} \cdot d\bar{r}_C + \int_C \bar{C} d\theta$

$$\text{Med } \bar{F} \cdot d\bar{r}_C = (\bar{F}_E + \bar{m}\bar{g} + \bar{P}) \cdot d\bar{r}_C$$

$$\int_C \bar{F} \cdot d\bar{r}_C = \int_C \bar{F}_E \cdot d\bar{r}_C + \int_C \bar{m}\bar{g} \cdot d\bar{r}_C + \int_C \bar{P} \cdot d\bar{r}_C$$

$\therefore V_{tot} = V_g + V_E + V'$ där $V' = \int_C \bar{P} \cdot d\bar{r}_C + \int_C \bar{C} d\theta$ är "övriga kraffters påverkan"

$$\begin{aligned} V_g &= \int_C \bar{m}\bar{g} \cdot d\bar{r}_C = \{ \text{konservativ så ej vägberoende, inför } \ddot{x}x_2 \} = \int_C m \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -g \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} dx \\ dy \\ dz \end{pmatrix} = \{ \text{② = "h₂", ① = "h₁"} \} = \\ &= \int_{h_1}^{h_2} -mg dx = -mg(h_2 - h_1) = \{ V_g = mgh \} = -(\bar{V}_{g_2} - \bar{V}_{g_1}) = -\Delta V_g \\ V_E &= \int_C \bar{F}_E \cdot d\bar{r}_C = \{ \text{konservativ, så ej vägberoende, } \bar{F}_E = k\bar{r}_F, \bar{r}_F = \text{elongation av fjäder} \} = \\ &= \int_C k\bar{r}_F \cdot d\bar{r}_C = \{ \text{② = "δ₂", ① = "δ₁"; } \delta_1, \delta_2 \in \bar{r}_F \} = - \left[\frac{k\delta^2}{2} \right]_{\delta_1}^{\delta_2} = - \left(\frac{k\delta_2^2}{2} - \frac{k\delta_1^2}{2} \right) = \\ &- (\bar{V}_{E_2} - \bar{V}_{E_1}) = -\Delta V_E \end{aligned}$$

krattekrafter verkar
Motstående \bar{r} :s riktning

Sammanfattningsvis :

$$\begin{aligned} V_{tot} &= \int_C \bar{F} \cdot d\bar{r}_C + \int_C \bar{C} d\theta = \{ \text{inför tyngdkrafts- & fjäderkraftsverkan} \} = \\ &= \underbrace{\int_C \bar{P} \cdot d\bar{r}_C + \int_C \bar{C} d\theta}_{= V'} + \underbrace{\int_C \bar{F}_E \cdot d\bar{r}_C + \int_C \bar{m}\bar{g} \cdot d\bar{r}_C}_{= V_g} = V' - \Delta V_E - \Delta V_g \end{aligned}$$

$$\therefore V_{tot} = V' + V_E + V_g \Leftrightarrow V' = \Delta T + \Delta V_E + \Delta V_g \quad \text{V.S.V!}$$

Teoriuppgift 16: En stor kropp rör sig med $\bar{\omega}$ under verkan av \bar{G} . Visa att $\bar{P} = \bar{G} \times \bar{\omega}$

$$\begin{aligned} P_M &= \{ M_i = \bar{r}_{dc} \times \bar{F}_i \} = \bar{F} \cdot \bar{v}_d + (-\bar{F} \cdot \bar{v}_c) = \bar{F} \cdot (\bar{v}_d - \bar{v}_c) = \{ \bar{v}_d = \bar{v}_c + \bar{\omega} \times \bar{r}_{dc} \} = \\ &= \bar{F} \cdot (\bar{v}_c + \bar{\omega} \times \bar{r}_{dc} - \bar{v}_c) = \bar{F} \cdot (\bar{\omega} \times \bar{r}_{dc}) = \bar{\omega} \cdot (\bar{r}_{dc} \times \bar{F}) = \{ M_i = \bar{r}_{dc} \times \bar{F} \} = \bar{\omega} \cdot \bar{M}_i \quad \text{V.S.V!} \end{aligned}$$

i första steget bryts momenteret M_i ut mot trå motriktade lika stora krafter med angreppspunkterna c & d.

Teknuppgift 17: Visa i 2D att följande definitioner av T är ekvivalenta för en stelkropp

$$\text{Rörelseenergin} \quad T = \underset{\text{def}}{\frac{1}{2}} \int_{\Omega} |\dot{\vec{r}}|^2 \rho dV = \frac{1}{2} \int_{\Omega} \vec{v}^2 \rho dV =$$

$$= \frac{1}{2} \int_{\Omega} (\dot{\vec{r}} \cdot \dot{\vec{r}}) \rho dV = \frac{1}{2} \int_{\Omega} (\vec{r}_G + \vec{s}) \cdot (\vec{r}_G + \vec{s}) \rho dV =$$

$$= \frac{1}{2} \int_{\Omega} (|\vec{r}_G|^2 + |\vec{s}|^2 + 2 \vec{r}_G \cdot \vec{s}) \rho dV = \{ \vec{s} \text{ fix vektor i}$$

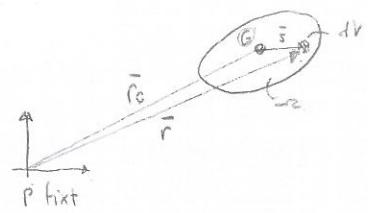
$$\text{kroppen} \Rightarrow \vec{s} = \vec{\omega} \times \vec{s} \} = \frac{1}{2} \int_{\Omega} (v_G^2 + |\vec{\omega} \times \vec{s}|^2 + 2 \vec{v}_G \cdot \vec{s}) \rho dV =$$

$$= \frac{1}{2} \int_{\Omega} v_G^2 \rho dV + \frac{1}{2} \int_{\Omega} \vec{\omega} \cdot (\vec{s} \times (\vec{\omega} \times \vec{s})) \rho dV + \vec{v}_G \cdot \int_{\Omega} \vec{s} \rho dV =$$

$$= \frac{1}{2} M v_G^2 + \frac{1}{2} \vec{\omega} \cdot \int_{\Omega} \vec{s} \times (\vec{\omega} \times \vec{s}) \rho dV + \vec{v}_G \cdot \underbrace{\left(\int_{\Omega} \vec{s} \rho dV \right)}_{=0} =$$

$$= \frac{1}{2} M v_G^2 + \frac{1}{2} \vec{\omega} \cdot \vec{H}_G = \{ \vec{H}_G = I_G \vec{\omega} \} =$$

$$= \frac{1}{2} M v^2 + \frac{1}{2} I_G \omega^2 \quad \text{i 2D V.S.V.}$$



Föreläsning 9: Impulslagarna

Impulslagarna i 2D: Utgår från rörelseekvationerna

$$\text{Impuls} := h = \int_{t_1}^{t_2} \vec{F} dt = \vec{G}(t_2) - \vec{G}(t_1) \quad (\text{Från E1})$$

$$\text{Impulsmoment} := A = \int_{t_1}^{t_2} \vec{M}_* dt = H_*(t_2) - H_*(t_1) \quad (\text{Från E2})$$

där $*$ = fix punkt, kroppstix punkt eller masscentrum.

6 egenskaper hos stötar

- 1: "stötiden $\rightarrow 0$ " \Rightarrow Alla hastighetsförändringar är momentana
- 2: Om rörelsestillsänd vid t_1 givet \Rightarrow Impulslagrar ger tillstånd vid t_2
- 3: Bara "impulsvisa" kräcker ger en impuls i integral
- 4: Momentum stöt \Rightarrow kroppens läge oförändrat precis före/etter stöt
- 5: Fullständigt plastisk stöt, då kropparna fäster i varandra, ger $e=0$ \Rightarrow Energiförlust
- Elastisk stöt \Rightarrow $e=1 \Rightarrow$ Ingen energiförlust
- Om flera kroppar på sig, titta närmare i teknikekvationen för systemet

Teknuppgift 8: Visa, utgående från förflyttningssatsen för rörelsehängsmomentet i plana faller
 $H_A = I_G \omega + M v_G d \perp$, att rörelsehängsmomentet kan faktoriseras $H_A = I_C \omega$
 om \perp är kroppsstix & rumstix.

$$H_A = I_G \omega + M v_G d \perp = \{ C \text{ är kroppsstix så } V_G = \omega r_{G/C}, d \perp = r_{G/C} \} = I_G \omega + M r_{G/C} \omega r_{G/C} = \\ = (I_G + M r_{G/C}^2) \omega, \text{ vi hittar } I_C = I_G + M r_{G/C}^2 \text{ så } H_A = I_C \omega \text{ v.s.v}$$

Teknuppgift 18: Visa utgående från momentlagen $\sum \bar{M}_G = \dot{\bar{H}}_G$ att $E2$ kan skrivas $\sum \bar{M}_p = \dot{\bar{H}}_p$
 där p är en fix punkt i rummet.

Pastäende: $\sum \bar{M}_p = \dot{\bar{H}}_p$: bevis:

$$\sum \bar{M}_G = \dot{\bar{H}}_G \text{ ger i VL: } \sum \bar{M}_G = \{ \sum \bar{M}_p = \sum \bar{M}_G + \bar{P}G \times \sum \bar{F} \} = \sum \bar{M}_p - \bar{P}G \times \sum \bar{F}$$

faktoregel

$$\text{Här } \sum \bar{M}_p = \dot{\bar{H}}_p = \{ \dot{\bar{H}}_p = \dot{\bar{H}}_G + \bar{P}G \times M \bar{V}_G \Leftrightarrow \dot{\bar{H}}_G = \dot{\bar{H}}_p - \bar{P}G \times M \bar{V}_G \Rightarrow \dot{\bar{H}}_G = \dot{\bar{H}}_p - \bar{P}G \times M \bar{V}_G - \bar{P}G \times M \bar{a}_G = \\ = \dot{\bar{H}}_p - \bar{V}_G \times M \bar{V}_G - \bar{P}G \times \sum \bar{F} = \dot{\bar{H}}_p - \bar{P}G \times \sum \bar{F} \quad \therefore \sum \bar{M}_p = \dot{\bar{H}}_p \Leftrightarrow \sum \bar{M}_p - \bar{P}G \times \sum \bar{F} = \dot{\bar{H}}_p - \bar{P}G \times \sum \bar{F} \\ \Rightarrow \sum \bar{M}_p = \dot{\bar{H}}_p \text{ v.s.v!}$$

Teknuppgift 19: Förklara varför impulsen av en konstant ändlig kraft blir noll vid en momentan stöt.
 Se exempel på ett fall där impulsen inte blir noll vid momentan stöt!

Kraft definieras i kraftlagen som förändring i rörelsemängd $\sum \bar{F} = \frac{d \bar{m} \bar{v}_C}{dt}$

Impuls är integralen av kraftlagen & då vi antar att alla stötar är momentana, dvs integreringsintervallet $t_2 - t_1 \rightarrow 0$ kommer "konstanta ändliga kräfter" inte ge någon impuls. En kraft som verkar under mycket kort tid ger dock en impuls. Exempel på det är stötkræften E2:



Föreläsning 10: 3D-kinematik

En kropps absoluuta vinkelhastighet.

Ett system av delkroppar 1, 2, 3 sitter fast i marken O. Då gäller att

$$\bar{\omega}_{3/0} = \bar{\omega}_{3/2} + \bar{\omega}_{2/1} + \bar{\omega}_{1/0}$$

Inlös metod: "Den absoluta vinkelhastigheten (mätt relativt "bäcken") representerad i ett roterande koordinatsystem

Coriolis etration

$$\dot{\vec{v}} = \left(\frac{d\vec{v}}{dt} \right)_{\text{fixt}} = \left(\frac{d\vec{v}}{dt} \right)_{XYZ} + \bar{\omega}_{XYZ} \times \vec{v}$$

Teknuppgift 20: Ett koordinatsystem med $\hat{i}, \hat{j}, \hat{k}$ roterar med hastigheten $\bar{\omega}$. Härled Coriolis etration i 3D ur sambanden $\dot{\vec{i}} = \bar{\omega} \times \vec{i}$ etc.

XYZ roterar med $\bar{\omega}_{XYZ}$ givet XYZ-system. $\vec{V} = (V_x, V_y, V_z)$ är en godtycklig vektor.

$$\begin{aligned} \dot{\vec{v}} &= \dot{V}_x \hat{i} + \dot{V}_y \hat{j} + \dot{V}_z \hat{k} + V_x \dot{\hat{i}} + V_y \dot{\hat{j}} + V_z \dot{\hat{k}} = \\ &= \{ \dot{\hat{i}} = \bar{\omega}_{XYZ} \times \hat{i}, \dot{\hat{j}} = \bar{\omega}_{XYZ} \times \hat{j}, \dot{\hat{k}} = \bar{\omega}_{XYZ} \times \hat{k} \} = \\ &= (\dot{V}_x, \dot{V}_y, \dot{V}_z) \begin{pmatrix} \hat{i} \\ \hat{j} \\ \hat{k} \end{pmatrix} + \bar{\omega}_{XYZ} \times \vec{V} = \left(\frac{d\vec{v}}{dt} \right)_{XYZ} + \bar{\omega}_{XYZ} \times \vec{V} \quad \text{VSV!} \\ &\qquad \underbrace{\left(\frac{d\vec{v}}{dt} \right)_{XYZ}}_{\left(\frac{d\vec{v}}{dt} \right)_{XYZ}} \end{aligned}$$

Teknuppgift 24: Visa hastighetssambandet för två kroppstata punkter A & B hos en stel kropp $\vec{v}_B = \vec{v}_A + \bar{\omega} \times \vec{AB}$ via Coriolis etration

$$\begin{aligned} \vec{r}_B &= \vec{r}_A + \vec{r}_{A/B} \Rightarrow \{ \text{derivering} \} \quad \dot{\vec{r}}_B = \dot{\vec{r}}_A + \dot{\vec{r}}_{A/B} = \\ &\Rightarrow \{ \dot{\vec{r}}_B = \vec{v}_B, \dot{\vec{r}}_A = \vec{v}_A \} \Rightarrow \vec{v}_B = \vec{v}_A + \dot{\vec{r}}_{A/B} \Rightarrow \\ &\Rightarrow \{ \dot{\vec{r}}_{A/B} = \left(\frac{d\vec{r}_{A/B}}{dt} \right)_{XYZ} = \underbrace{\left(\frac{d\vec{r}_{A/B}}{dt} \right)_{XYZ}}_{\left(\frac{d\vec{r}_{A/B}}{dt} \right)_{XYZ}} + \bar{\omega}_{XYZ} \times \vec{r}_{A/B} \} \\ &\Rightarrow \vec{v}_B = \vec{v}_A + \bar{\omega}_{XYZ} \times \vec{r}_{A/B} \quad \text{VSV!} \end{aligned}$$

Vi byter beteckningar $\bar{\omega}_{XYZ} := \bar{\omega}$, $\vec{r}_{A/B} = \vec{AB}$

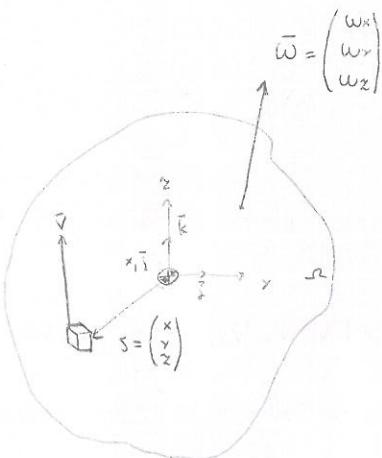
$$\therefore \vec{v}_B = \vec{v}_A + \bar{\omega} \times \vec{AB} \quad \text{VSV!}$$

Föreläsning 11: Räkneträföreläsning 3

Val av koordinatsystem görs med mätsättning att

- Någon kropps $\bar{\omega}$ blir konstant eller om det inte går
- Se att man kan hitta ett samband mellan vinkelhastigheter

Föreläsning 12: 3D-kinematik



M.a.p G , en stelkropp i plan rörelse, dvs. $\vec{s}, \vec{v} \in \mathbb{R}^2$ är \vec{H}_G alltid $\perp \mathbb{R}^2$

Def: Rörelsemängdmoment m.a.p godtycklig punkt är

$$\bar{H}_A = \int \vec{r} \times \vec{v} dm, \text{ med avseende på } \textcircled{6} \text{ fas}$$

$$\bar{H}_G = \int \vec{s} \times \vec{v} dm \text{ ger komponentvis}$$

$$H_{G,x} = \omega_x \cdot \int (r^2 + z^2) dm - \omega_y \cdot \int xz dm - \omega_z \cdot \int yz dm$$

$$H_{G,y} = -\omega_x \cdot \int rz dm + \omega_z \cdot \int (x^2 + z^2) dm - \omega_z \cdot \int xy dm$$

$$H_{G,z} = -\omega_x \cdot \int yz dm - \omega_y \cdot \int xz dm + \omega_x \cdot \int (x^2 + y^2) dm$$

$$\bar{H}_G = \begin{bmatrix} I_{xx} - I_{xy} - I_{xz} \\ -I_{yx} & I_{yy} - I_{yz} \\ -I_{zx} & -I_{zy} & I_{zz} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \omega_x \\ \omega_y \\ \omega_z \end{bmatrix}$$

Def: Vi kallar I_{xy}, I_{yz} & I_{zx} för tröghetsprodukter.

Vid symmetrisk kring axlar blir tröghetsprodukter = 0 enligt:

$$\begin{array}{lll} \text{Vid} & \begin{cases} x \Rightarrow I_{xy} = I_{zx} = 0 \\ y \Rightarrow I_{yz} = I_{xy} = 0 \\ z \Rightarrow I_{zx} = I_{yz} = 0 \end{cases} \\ \text{symmetrisk kring:} & \end{array}$$

Steiners sats: För flättningsatsen gäller att $\bar{H}_G = \bar{H}_G + M \bar{r}$

$$\bar{I}_A = \bar{I}_G + M \begin{pmatrix} dx^2 + dy^2 & -dxdy & -dxdz \\ -dxdy & dy^2 + dz^2 & -dydz \\ -dxdz & -dydz & dx^2 + dz^2 \end{pmatrix}$$

Momentlagen i rörligt koordinatsystem:

$$\sum \bar{M} = \dot{\bar{H}} = \left(\frac{d \bar{I} \bar{\omega}}{dt} \right)_{xyz} + \bar{\omega}_{xyz} \times \bar{H}$$

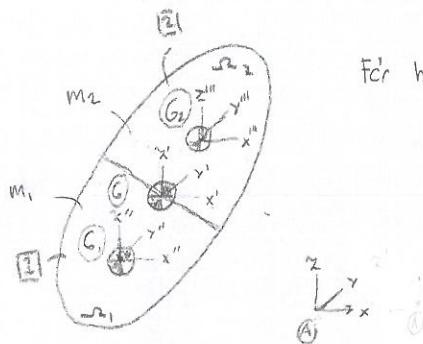
Välj xyz sådant att \bar{I} är konstant så att $\frac{d \bar{I}}{dt} = \bar{0}$

Viktigt i 3D-kinematik

[allmänhet gäller $\sum \bar{M} \neq \bar{I} \bar{\omega} \Rightarrow$ Derivera \bar{H}]

Tekniuppgift 23

Bevisa att Massmittagelsprodukter & Massmittagelstmoment kan adderas om de är beräknade på samma punkt & riktning.



Homogen sammansatt
kropp

$$\text{För hel kropp: } I_{A,xx} = \int ((x' - dx)^2 + (y' - dy)^2) dm =$$

$$= \underbrace{\int (x'^2 + y'^2) dm}_{I_{G,xx}} - 2 \underbrace{dx \int x' dm}_{\int x' dm} - 2 \underbrace{dy \int y' dm}_{\int y' dm} + \underbrace{(dx^2 + dy^2) \int I \cdot dm}_{m}$$

$$\text{Delkropp 1: } I_{A,xx_1} = \int ((x'' - dx)^2 + (y'' - dy)^2) dm =$$

$$= \int (x''^2 + y''^2) dm - 2 \underbrace{dx \int x'' dm}_{\int x'' dm} - 2 \underbrace{dy \int y'' dm}_{\int y'' dm} + \underbrace{(dx^2 + dy^2) \int I \cdot dm}_{m}$$

$$\text{Delkropp 2: } I_{A,xx_2} = \int ((x''' - dx)^2 + (y''' - dy)^2) dm =$$

$$= \int (x'''^2 + y'''^2) dm - 2 \underbrace{dx \int x''' dm}_{\int x''' dm} - 2 \underbrace{dy \int y''' dm}_{\int y''' dm} + \underbrace{(dx^2 + dy^2) \int I \cdot dm}_{m}$$

$$\therefore I_{A,yy} + I_{A,zz} = \int (x''^2 + y''^2) dm + \int (x'''^2 + y'''^2) dm + (dx^2 + dy^2) \left(\underbrace{\int 1 \cdot dm}_{m_1} + \underbrace{\int 1 \cdot dm}_{m_2} \right) =$$

$$m = m_1 + m_2$$

$$\begin{cases} r^2 = x'^2 + y'^2 \\ r_1^2 = x''^2 + y''^2 \\ r_2^2 = x'''^2 + y'''^2 \end{cases}$$

$$\text{det gäller att } r^2 = \frac{1}{M} \left(\int_{m_1} r_1^2 dm + \int_{m_2} r_2^2 dm \right) \quad (\text{masscentrum för sammansatt kropp})$$

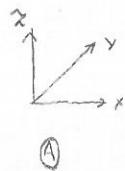
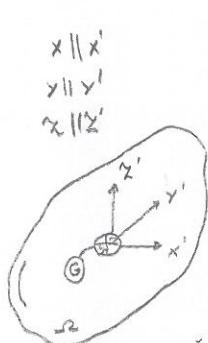
$$\therefore M r^2 = \int_{m_1} r_1^2 dm + \int_{m_2} r_2^2 dm \quad \Rightarrow \quad \underbrace{\int r^2 dm}_{I_{G,zz}} = \underbrace{\int r_1^2 dm}_{I_{G,yy}} + \underbrace{\int r_2^2 dm}_{I_{G,zz}}$$

$$\therefore I_{A,yy} + I_{A,zz} = I_{G,yy} + I_{G,zz} + (dx^2 + dy^2)(m_1 + m_2) =$$

$$= \{ I_{G,yy} = I_{G,yy} + I_{G,zz}, m = m_1 + m_2 \} = I_{G,yy} + m(dx^2 + dy^2)$$

Tekniuppgift 21

Visa Steiners sats för ett element I_{xx} i massstreghtsmatrisen.
Dvs $I_{A,xx} = I_{G,xx} + M(dx^2 + dy^2)$



$$\bar{GA} = (dx \ dy \ dz)$$

$$x = x' - dx$$

$$y = y' - dy$$

$$z = z' - dz$$

$$\text{def} \Rightarrow I_{A,xx} = \int_A (x^2 + y^2) dm = \int_A [(x' - dx)^2 + (y' - dy)^2] dm =$$

$$= \{ \text{utvecklar produkter \& skriver som summa av integraler} \} =$$

$$= \int_A (y'^2 + x'^2) dm - 2dx \int_A x' dm - 2dy \int_A y' dm + (dx^2 + dy^2) \int_A 1 \cdot dm =$$

$$= \{ \int_A x' dm = 0 \ \& \ \int_A y' dm = 0 \text{ enligt } \int_A S dm = 0 \ \& \ \int_A (y'^2 + x'^2) dm = I_{G,xx} + M(dx^2 + dy^2) \}$$

VSV!

Tekniuppgift 22

Visa Steiners sats för I_{xy} , dvs $I_{A,xy} = I_{G,xy} + Mdx dy$
 $\bar{GA} = (dx, dy, dz)$. Varför går det lika bra med \bar{AG} ?

Med samma referenssystem & figur som ovan fås:

$$\text{def} \Rightarrow I_{A,xy} = \int_A xy dm = \int_A (x' - dx)(y' - dy) dm = \int_A (x'y' - x'dy - y'dx + dx dy) dm =$$

$$= \int_A x'y' dm - \underbrace{dx \int_A x' dm}_{=0} - \underbrace{dy \int_A y' dm}_{=0} + dx dy \int_A 1 dm = \{ \int_A x'y' dm = I_{G,xy} \} =$$

$$= I_{G,xy} + Mdx dy \quad \text{VSV!}$$

$\bar{AG} = (-dx, -dy, -dz)$. Pga blåvärden = 0 ($\int_A S dm = 0$) kommer bara termen $(-dx)(-dy) = dx dy$ ge en term. Då båda termerna antingen är negativa eller positiva spelar det ingen roll vilken riktning vektorn har

Tekniuppgift 23 / Ta fram ett matematiskt sätt att beräkna den totala momentinnehavet för lastarmarna längs den aktuella lastens position. Här är en punkt.

$$M = M_1 + M_2$$

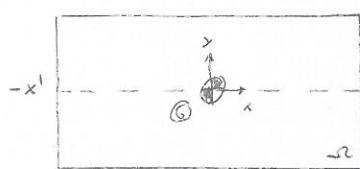
$$M_1 = \int_{\Gamma_1} \sigma(x) \cdot n(x) \cdot d\Gamma$$

$$M_2 = "hög klappt" \cdot (I_{xx} - I_{G,xx} + M(dx^2 + dy^2))$$

$$\text{Från klappt sätter } I_{xx} = I_G$$

Teoriuppgift 28

För platt, tunn, symmetrisk kropp gäller att $I_{G,xy} = 0$. Förlära varför utgående från $I_{G,xy} = \int_A xy dm$



$$\text{def} \Rightarrow I_{G,xy} = \int_A xy dm = \{ dm = dx dy \cdot p \} = p \int_{-x'}^{x'} \int_{-y'}^{y'} x dx \cdot y dy$$

$$= p \left[\frac{x^2}{2} \right]_{x=-x'}^{x'} \left[\frac{y^2}{2} \right]_{y=-y'}^{y'} =$$

$$= p \left(\frac{x'^2 - (-x')^2}{2} \right) \left(\frac{y'^2 - (-y')^2}{2} \right) = 0$$

På grund av symmetri fås integrationsintervall som ger att produkten blir 0

Föreläsning 13: Räkneföreläsning 4 ; 3D-kinematik: 16*, 17*

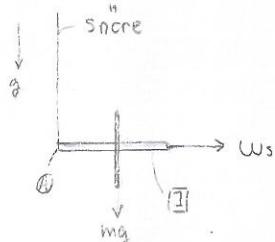
- Momentlagen ger differentialekvation
- Beräkning av tröghetsprodukter

Föreläsning 14: Gyro

Def: En kropp säges vara rotationssymmetrisk om det på något sätt går att dra en axel genom föremålet så det förblir oförändrat om den roteras runt denna axel

Gyrodynamik studerar mekanismer med en snabbt spinnande kropp som är fri att rotera kring minst en axel vinkelrät mot spinnaxeln. De studeras med kraftlagarna

Precession En skiva som hålls i ett snöre sätts i spinn med $\bar{\omega}_s$ (spinnvinkelhastighet). Det som då händer är att kroppen [II] kommer att börja rotera kring snöret. Denna rörelse kallas precession.



Här färs:
mgl E
momentvektorn
ut ur pappret

Precessionsriktningen är alltid riktad så att momentvektorn från kroppen, $\bar{\omega}_s$ & $\bar{\omega}_p$ utgör ett högersystem enligt

$$\bar{M}_A = \bar{\omega}_p \times I_A \bar{\omega}_s$$

OBS! Om kroppen är rotationssymmetrisk växlar xyz sa att $\omega_{xyz} = \bar{\omega}_p$

