

# MEKANIK 1

Föreläsning (1)  
1/11-13

Idag: 2.1 - 2.2 Intro & krafter

## VAD ÄR MEKANIK?

Mekanik = läran om sambandet mellan materiella kroppars växelverkan med varandra och deras rörelse

## Några kända mekaniker

NAMN	LEVDE:	GJORDE:	SA:
Arkimedes	200-tal f.Kr	badade, vattenkruv, hävstången	Heureka!
Galileo	1564-1642	fallrörelse, pendeln	och likväld rör han sig...
Newton	1642-1727	gravitationen, kraft- begreppet	... Giants!
Einstein	1879-1955	relativitetsteorin	Eud spelar inte färning
Bohr	1885-1962	kvantfysik	... skakat dig i grundet
Hawking	1942 →	svarta hål	... understand the Universe - that's what makes us special

## KRAFTER

I mekaniken representerar vi paverkan på en "material kropp" (från andra kroppar) genom krafter

En kraft är också en matematisk modell för vissa aspekter av yttre paverkan

En kraft specificeras av sin kraftvektor och sin angreppspunkt

Vi skiljer noga mellan fysikaliskt sättet som är

- skalärer: Specificeras av ett enda tal (storlek)

Ex. tid, massa, energi

- vektorer: Specificeras av en storlek (som är en skalär) och en riktning i rummet

Ex. kraft, hastighet, acceleration

Beteckningar:  $F, \bar{F}, \vec{F}$   
för vektorer

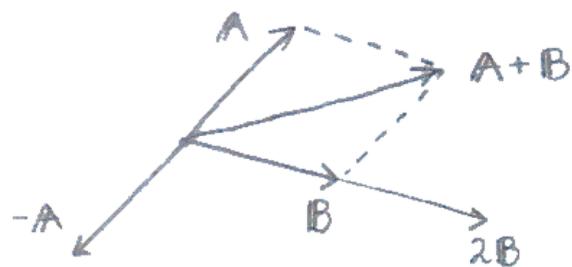
storlek (beloppet) av  $\bar{F}$  är  $|F|$

Vektorer kan multipliceras med skalärer samt adderas med varandra, dvs vi kan bilda linjärkombinationer av vektorer

$$\text{Ex. } \bar{F} = \alpha \bar{P} + \beta \bar{T}$$

↑  
skalära  
koefficienter

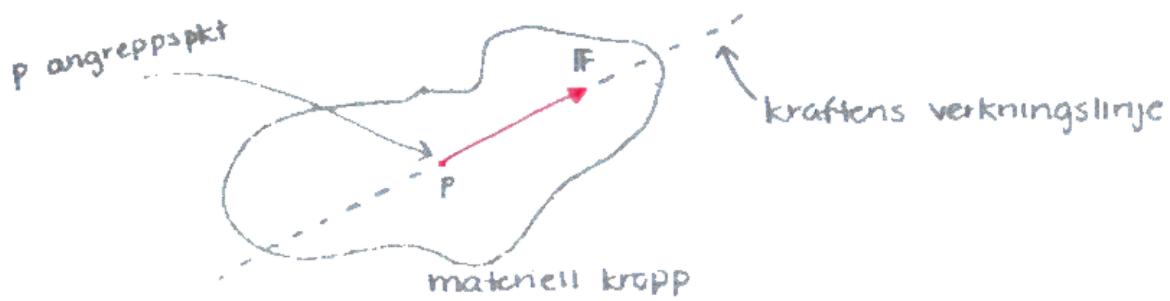
Addition representeras grafiskt  
enl nedan:



Observera att en vektor i sig inte är lokaliseras till en plats i rummet



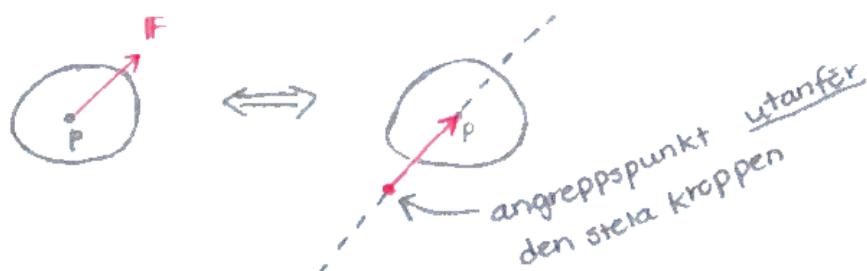
För att specificera en kraft behövs dess angreppspunkt



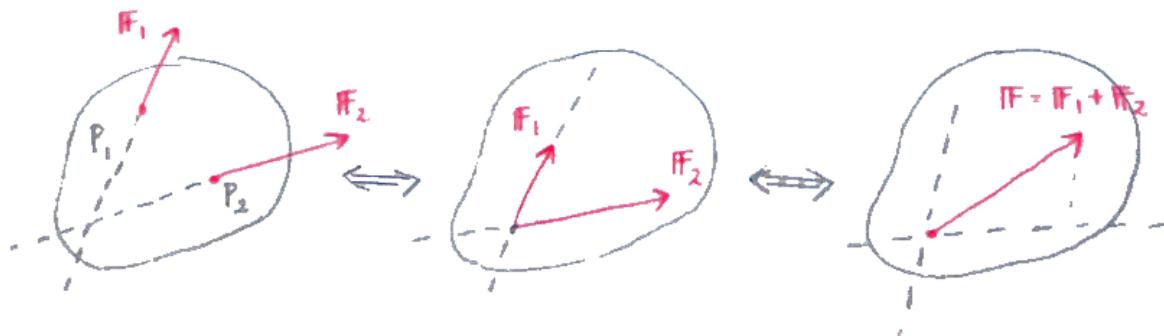
Flera krafter med samma angreppspunkt kan ersättas med en enda kraft (summan) med samma angreppspunkt



Om krafterna angriper en stel kropp så kan dess angreppspunkt förskjutas längs med verkningslinjen och ändå ge samma påverkan ("*sliding vector*" i boken)



Detta kan användas till att förenkla ett givet system av krafter som verkar på en stel kropp



## Klassificering av krafter

- **Kontaktkraft:** Direkt fysisk kraft, t.ex. normalkraften på en kropp från underlaget
- **Kroppskraft:** Ett kraftfält (t.ex. gravitation, eller elektromagnetism) som påverkar varje del av en kropp
- **Koncentrerad kraft:** Kraften angriper i endast en punkt  
Idealisering
- **Distribuerad kraft:** Kraftens angrepp är fördelat över en linje/area eller volym

Viktiga delar från linjär algebra:

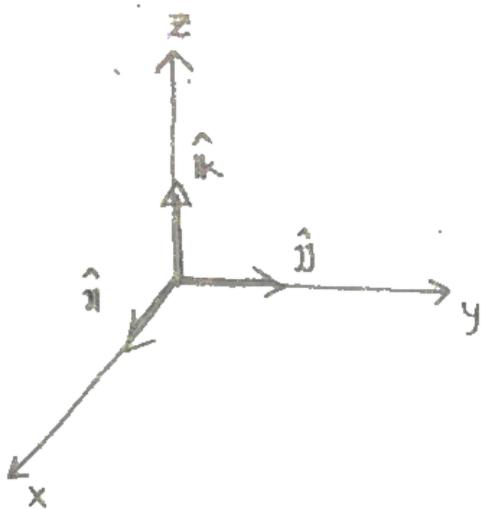
Kan man multiplicera två vektorer  $\mathbf{A}$  och  $\mathbf{B}$ ?

Ja, på två sätt: **skalärprodukt** (dot product)



$$\mathbf{A} \cdot \mathbf{B} = |\mathbf{A}| |\mathbf{B}| \cdot \cos \phi$$

**vektorprodukt** (cross product)  $\mathbf{A} \times \mathbf{B}$  är en vektor med beloppet  $|\mathbf{A} \times \mathbf{B}| = |\mathbf{A}| |\mathbf{B}| \sin \phi$  och  $\mathbf{A} \times \mathbf{B}$  är vinkelrät mot  $\mathbf{A}$  och  $\mathbf{B}$ , samt  $\mathbf{A}, \mathbf{B}, \mathbf{A} \times \mathbf{B}$  bildar ett högersystem



En gätycklig vektor  $\mathbf{A}$  kan nu skrivas som en linjärkombination

$$\mathbf{A} = A_x \hat{i} + A_y \hat{j} + A_z \hat{k}$$

$$\text{där } A_x = \mathbf{A} \cdot \hat{i}, \quad A_y = \mathbf{A} \cdot \hat{j}, \quad A_z = \mathbf{A} \cdot \hat{k}$$

$A_x, A_y, A_z$  kallas för  $\mathbf{A}$ :s komponenter

$A_x \hat{i}, A_y \hat{j}, A_z \hat{k}$  kalla för  $\mathbf{A}$ :s komposanter

Dela upp vektor  $\mathbf{B}$  på samma sätt

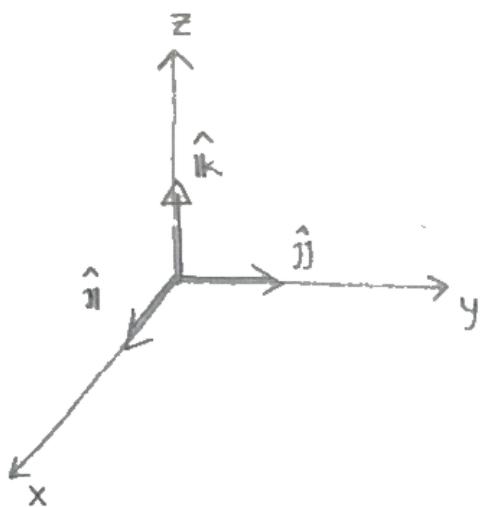
$$\mathbf{B} = B_x \hat{i} + B_y \hat{j} + B_z \hat{k}$$

Skalär- eller vektorprodukt mellan  $\mathbf{A}$  och  $\mathbf{B}$  kan nu enkelt beräknas genom att multiplicera ihop dessa utvecklingar, och använda följande multiplikationstabeller

•	$\hat{i}$	$\hat{j}$	$\hat{k}$
$\hat{i}$	1	0	0
$\hat{j}$	0	1	0
$\hat{k}$	0	0	1

x	$\hat{i}$	$\hat{j}$	$\hat{k}$
$\hat{i}$	0	$+\hat{k}$	$-\hat{j}$
$\hat{j}$	$-\hat{k}$	0	$+\hat{i}$
$\hat{k}$	$+\hat{j}$	$-\hat{i}$	0

första  
argumentet



En godtycklig vektor  $\mathbf{A}$  kan nu skrivas som en linjärkombination

$$\mathbf{A} = A_x \hat{i} + A_y \hat{j} + A_z \hat{k}$$

$$\text{där } A_x = \mathbf{A} \cdot \hat{i}, \quad A_y = \mathbf{A} \cdot \hat{j}, \quad A_z = \mathbf{A} \cdot \hat{k}$$

$A_x, A_y, A_z$  kallas för  $\mathbf{A}$ :s komponenter

$A_x \hat{i}, A_y \hat{j}, A_z \hat{k}$  kalla för  $\mathbf{A}$ :s komposanter

Dela upp vektor  $\mathbf{B}$  på samma sätt

$$\mathbf{B} = B_x \hat{i} + B_y \hat{j} + B_z \hat{k}$$

Skalär- eller vektorprodukt mellan  $\mathbf{A}$  och  $\mathbf{B}$  kan nu enkelt beräknas genom att multiplicera in i dessa utvecklingar, och använda följande multiplikationstabeller

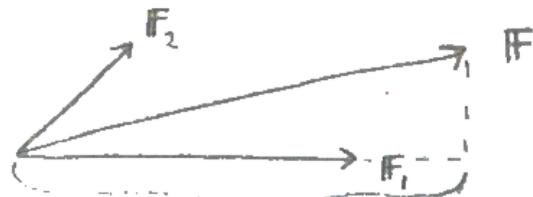
•	$\hat{i}$	$\hat{j}$	$\hat{k}$
$\hat{i}$	1	0	0
$\hat{j}$	0	1	0
$\hat{k}$	0	0	1

x	$\hat{i}$	$\hat{j}$	$\hat{k}$
$\hat{i}$	0	$+\hat{k}$	$-\hat{j}$
$\hat{j}$	$-\hat{k}$	0	$+\hat{i}$
$\hat{k}$	$+\hat{j}$	$-\hat{i}$	0

första  
argumentet

OBS Blanda INTE ihop uppdelning av en kraft längs en HGN-bas, beskrivet på föregående sida ( $A_x = A \cdot \hat{n}$  osv.) med sändeläggning av en vektor längs godtyckliga axlar.

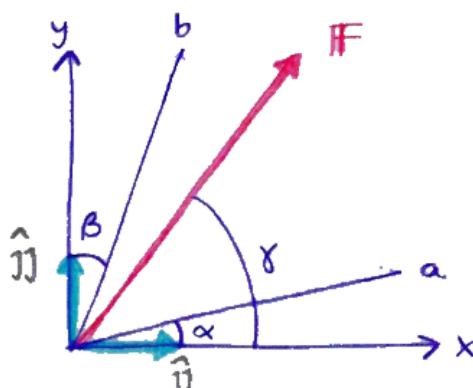
$$\mathbf{F} = \mathbf{F}_1 + \mathbf{F}_2$$



$$|\mathbf{F}_1| \neq \mathbf{F} \cdot \frac{\mathbf{F}_1}{|\mathbf{F}_1|}$$

Här får vi istället lösa ett ekvationssystem

Ex 2/22 Bestäm komponenterna  $F_a$  och  $F_b$  för kraften  $\mathbf{F}$  längs a- och b-axeln



- 1) Dela upp  $\mathbf{F}$  i komponenter längs ON-basvektörerna  $\hat{i}$  och  $\hat{j}$

$$\mathbf{F} = F \cos \gamma \hat{i} + F \sin \gamma \hat{j}$$

$\uparrow$

$$F := |\mathbf{F}|$$

- 2) Gör samma sak för  $\mathbf{F}_a$  och  $\mathbf{F}_b$

$$\begin{cases} \mathbf{F}_a = F_a \cos \alpha \hat{i} + F_a \sin \alpha \hat{j} \\ \mathbf{F}_b = F_b \sin \beta \hat{i} + F_b \cos \beta \hat{j} \end{cases}$$



$\mathbf{F}$  och  $\mathbf{F}_a + \mathbf{F}_b$  ska vara ekvivalenta kraftsystem

$$\Rightarrow \mathbf{F} = \mathbf{F}_a + \mathbf{F}_b$$

I komponentform:

$$\left. \begin{array}{l} \text{i: } F \cos \gamma = F_a \cos \alpha + F_b \sin \beta \\ \text{j: } F \sin \gamma = F_a \sin \alpha + F_b \cos \beta \end{array} \right\}$$

Två ekvationer och  
två obekanta ( $F_a$  och  $F_b$ )  
 $\Rightarrow$  Lös

## 2.4 VRIDMOMENT

Lat  $O$  vara en godtycklig referenspunkt



\* Här är  $\mathbf{r} =$  vektorn från  $O$  till

$P$  = punkten  $P$ 's ortsvektor  
m.a.p.  $O$

En kraft  $\mathbf{F}$  angriper i en annan punkt  $P$ . Vi säger att denna kraft utövar ett **vridmoment**

$$M_O = \mathbf{r} \times \mathbf{F} \quad \text{med avseende på momentpunkten } O$$

Tolkning av  $M_O$ : Kraften  $\mathbf{F}$  tenderar att rotera kroppen kring en axel genom  $O$  som är parallell med  $M_O$

I tvådimensionella problem är bade  $\mathbf{r}$  och  $\mathbf{F}$  linjärkombinationer av  $\hat{\mathbf{i}}$  och  $\hat{\mathbf{j}}$

$$\text{Då är } M_O = \mathbf{r} \times \mathbf{F} = \pm M_O \hat{\mathbf{k}} \quad \text{där } M_O = |M_O|$$

Da gäller att  $M_O = Fd$  där  $F = |\mathbf{F}|$  och  $d$  är det vinkelräta avståndet från kraftens verkningslinje till momentpunkten  $O$

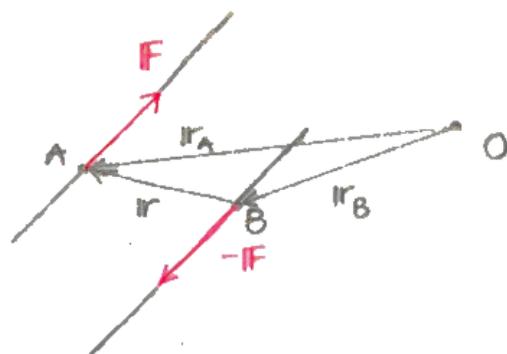
$$( \text{ty } M_O = \mathbf{r} \times \mathbf{F} = \mathbf{r} \cdot \mathbf{F} \cdot \sin[\mathbf{r}, \mathbf{F}] )$$

## 2.5 KRAFTPAR (Couple)

Två motsatta krafter  $\mathbf{F}$  och  $-\mathbf{F}$  utgör ett kraftpar

Kraftsumman är

$$\mathbf{F} + (-\mathbf{F}) = \mathbf{0}$$



Vi beräknar kraftsystemets vridmoment m.a.p en godtycklig momentpunkt O

$$\underline{\underline{M}_0} = r_A \times \mathbf{F} + r_B \times (-\mathbf{F}) = \underbrace{(r_A - r_B)}_{\mathbf{r}} \times \mathbf{F} = M$$

Skriv ut momentpunkten

vektorn från B till A

OBS: Uberoende av momentpunkt

Ofta representerar vi ett kraftpar med en symbol  $\curvearrowright M$   
eller i två dimensioner  $\curvearrowright M$  (vinkelrät mot planet)

Observera att  $M$  INTE är en kraft utan ett vridmoment.

Det har ingen särskild "angreppspunkt"

$\Rightarrow$  beskrivs av en s.k. fri vektor (free vector)

# MEKANIK

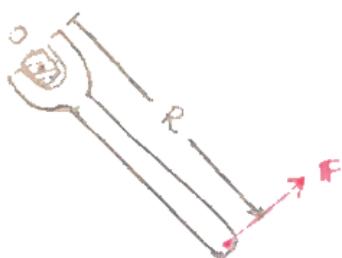
IDAG: Vridmoment, beräkningar

Stelkroppsekvivalenta kraftsystem

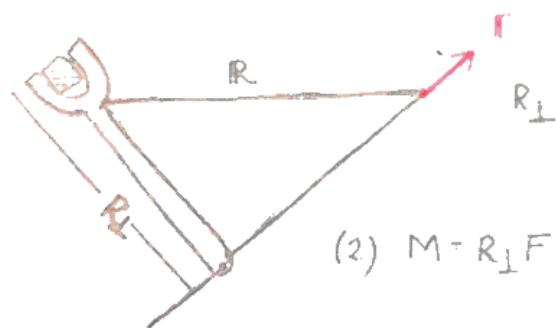
Kraftpar

Skruvkrafter

Ex



$$(1) M = RF$$

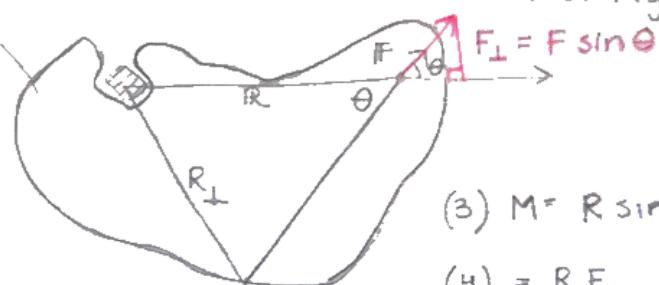


$R_{\perp}$  = l. mot kraftens verkan

$$(2) M = R_{\perp} F$$

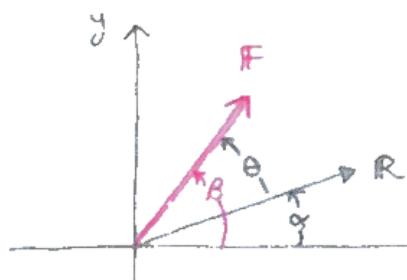
Formen spelar ingen roll

Vi kan flytta angreppspunkten || med  $\text{IF}$



$$(3) M = R \sin \theta F - R(F \sin \theta) =$$

$$(4) = RF_{\perp}$$



$$R = (\cos \alpha \hat{x} + \sin \alpha \hat{y}) R$$

$$\text{IF} = (\cos \beta \hat{x} + \sin \beta \hat{y}) F$$

$$R \times \text{IF} = RF (\cos \alpha \sin \beta (\hat{x} \times \hat{y}) + \cos \beta \sin \alpha (\hat{y} \times \hat{x}))$$

Obs  $\text{IF}$  och  $R$  har olika enheter

$$= (\cos \alpha \sin \beta - \cos \beta \sin \alpha) \hat{z} \cdot RF = \\ - \sin(\beta - \alpha) RF \cdot \hat{z} \\ = \sin \theta RF \cdot \hat{z}$$

$$(5) M = R \times \text{IF} \quad (\text{def})$$

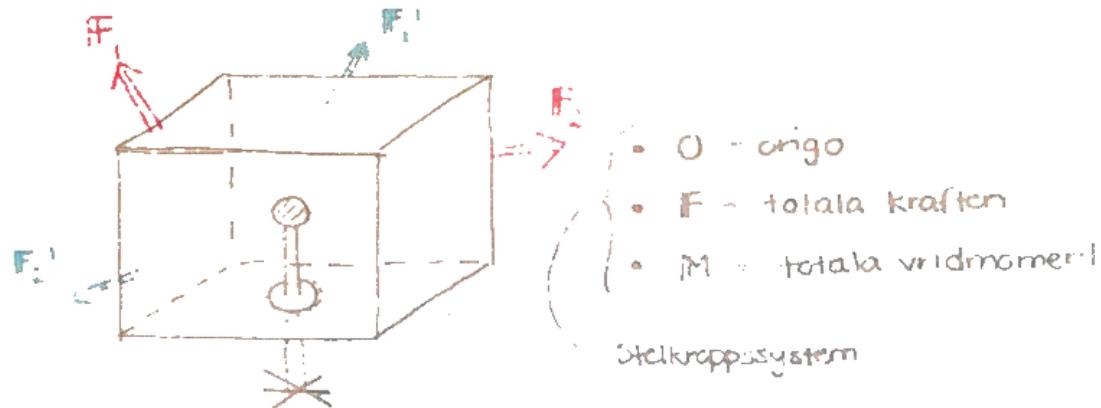


$$\mathbf{R} = (x, y, 0)$$

$$\mathbf{F} = (F_x, F_y, 0)$$

$$(5') \quad \mathbf{M} = (x F_y - y F_x) \hat{z}$$

## STELKROPPSEKVIVALENTA KRAFTSYSTEM



Def. om  $\mathbf{F} = \sum_i \mathbf{F}_i$

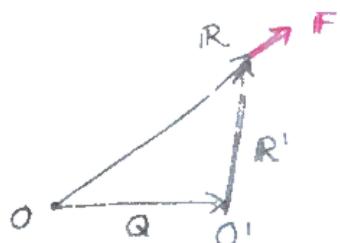
$$\mathbf{M} = \sum_i \mathbf{R}_i \times \mathbf{F}_i$$

om  $\mathbf{F} = \mathbf{F}'$

$$\mathbf{M} = \mathbf{M}'$$

$\Rightarrow$  de två kraftsystemen är  
stelkroppsekvivalenta

Räkna fram  $\mathbf{M}$  och  $\mathbf{F}$  med annat val av origo



$$\mathbf{F}' = \sum_i \mathbf{F}'_i = \sum_i \mathbf{F}_i = \mathbf{F}$$

$$\begin{aligned} \mathbf{M}' &= \sum_i \mathbf{R}'_i \times \mathbf{F}_i = \sum_i (-Q + \mathbf{R}_i) \times \mathbf{F} = \\ &= \sum_i (\mathbf{R}_i \times \mathbf{F}_i) - \sum_i (Q \times \mathbf{F}_i) = \\ &= \mathbf{M} - Q \times \sum_i \mathbf{F}_i = \mathbf{M} - Q \times \mathbf{F} \end{aligned}$$

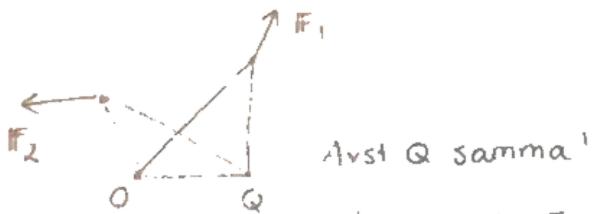
$$\boxed{\mathbf{M}' = \mathbf{M} - Q \times \mathbf{F}}$$

$$\boxed{\mathbf{F}' = \mathbf{F}}$$

$$M' = M - Q \times F$$

$$F' = F$$

- (A) Två stelkroppsekivaenta kraftsystem är ekivaenta runt alla andra punkter



Avst Q samma

$$M'_1 = M_1 - \underbrace{Q \times F}_F$$

$$M'_2 = M_2 - \underbrace{Q \times F}_F$$

- (B) Om  $\sum F = 0$  kan vi fritt välja ongo

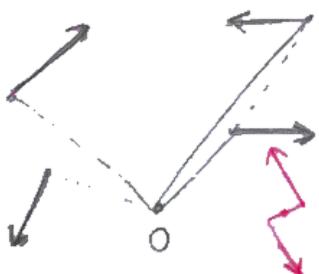
- (C) Om  $F_3 = -F_4$ , dvs kraftpar, kan detta "flyttas"

- (D) Vi kan flytta ongo längs riktningen  $F$  och få samma  $M$  och  $F$

- (E) om  $\sum F = 0$  och  $\sum M = 0$  runt  $O$  är  $\sum F' = 0$  och  $\sum M' = 0$  runt alla andra punkter

- (F) Vi kan omvandla ett stelkroppssystem till en kraftskruv

(C)



## KRAFTSKRUV

Stelkroppssystem där  $\mathbf{M} \parallel \mathbf{F}$

För att formelera ett stelkroppssystem till en kraftskrav

läser vi ekvationen \*

$$* \left\{ \begin{array}{l} \mathbf{M}' = \mathbf{M} - \mathbf{Q} \times \mathbf{F} \\ \mathbf{M}' \parallel \mathbf{F} \end{array} \right\}$$

$$\mathbf{M}' = |\mathbf{M}| \hat{\mathbf{F}}, \text{ där } \hat{\mathbf{F}} = \frac{\mathbf{F}}{|\mathbf{F}|}$$

Kolla Appendix C 7

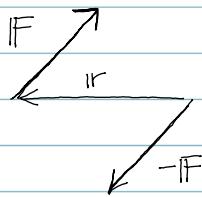
$$\mathbf{A} \times (\mathbf{B} \times \mathbf{C}) = \mathbf{B}(\mathbf{A} \cdot \mathbf{C}) - \mathbf{C}(\mathbf{A} \cdot \mathbf{B})$$

$$\mathbf{A} \cdot (\mathbf{B} \times \mathbf{C}) = \mathbf{B} \cdot (\mathbf{C} \times \mathbf{A}) - \mathbf{C} \cdot (\mathbf{A} \times \mathbf{B})$$

Fransktat	$\mathbf{Q} = \frac{\hat{\mathbf{F}} \times \mathbf{M}}{ \mathbf{F} }$
-----------	--

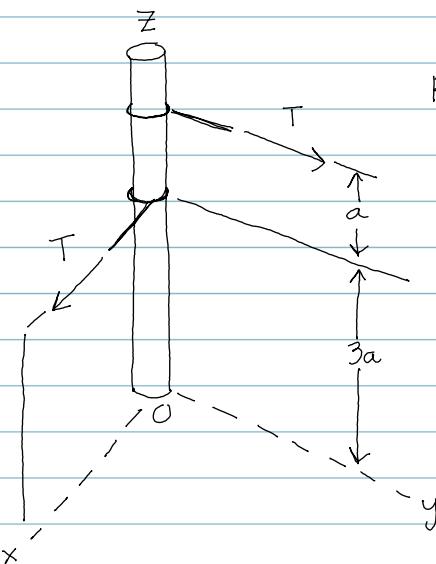
# Föreläsning 15/11-13

## Errata Kraftpar



Man kan parallellförflyta båda vektorerna (krafterna) längs verkninglinjen oberoende av varandra utan att något förändras  
(vektorprodukten blir samma)

2/164



Riktningen hos kraftskruven ges av kraftsumman för de två krafterna i problemet

Ersätt de två krafterna med en kraftskruv.  
Bestäm var momentvektorn  $\vec{M}$  skär  $y$ - $z$  planet

Lösning: Kraftsystemet har kraftsumman

$$\vec{R} = T\hat{i} + T\hat{j}$$



och vridmomentet m.a.p. O är

$$\begin{aligned} M_O &= 3a\hat{k} \times T\hat{i} + 4a\hat{k} \times T\hat{j} \\ &= 3aT\hat{j} - 4aT\hat{i} \end{aligned}$$

Vi vill ersätta detta med en kraftskruv

Vi har autså

$$\left\{ \begin{array}{l} R = T\hat{i} + T\hat{j} \quad R = T\sqrt{2} \\ M = M \frac{R}{R} = M \frac{1}{\sqrt{2}} (\hat{i} + \hat{j}) \end{array} \right.$$

Kraftsumman stämmer. Vridmomentet m.a.p. O  
 är

$$\begin{aligned} M_O &= Ir \times R + IM = (y\hat{j} + z\hat{k}) \times (T\hat{i} + T\hat{j}) + \\ &+ \frac{M}{\sqrt{2}} (\hat{i} + \hat{j}) = -yT\hat{k} + zT\hat{j} - zT\hat{i} + \frac{M}{\sqrt{2}} (\hat{i} + \hat{j}) \\ &= \left(\frac{M}{\sqrt{2}} - zT\right)\hat{i} + \left(\frac{M}{\sqrt{2}} + zT\right)\hat{j} - yT\hat{k} \end{aligned}$$

De två uttrycken för  $M_O$  ska överensstämma

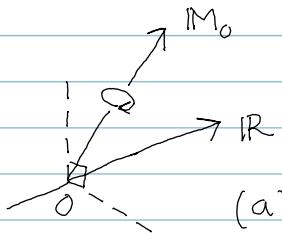
Det ger följande ekvationssystem

$$\left. \begin{array}{l} \hat{i} : -4aT = \frac{M}{\sqrt{2}} - zT \\ \hat{j} : 3aT = \frac{M}{\sqrt{2}} + zT \\ \hat{k} : 0 = -yT \end{array} \right\} \begin{array}{l} 3 \text{ ekvationer och} \\ 3 \text{ okända } (y, z, M) \\ \text{hö!} \end{array} \rightarrow$$

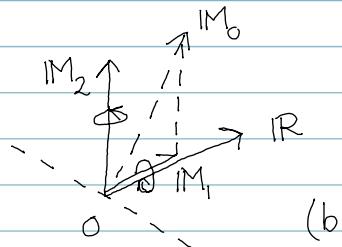
Lösningen till ekv. syst:

$$\begin{cases} y = 0 \\ z = \frac{7a}{2} \\ M = \frac{aT}{\sqrt{2}} \end{cases}$$

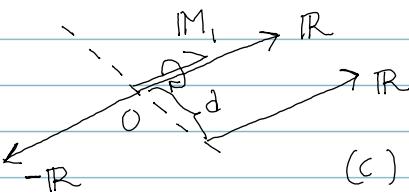
Kraftskruv:



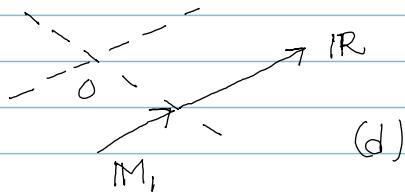
(a)



(b)



(c)



(d)

## JÄMVIKT

Recept för att lösa nästan alla mekanikproblem

1) Dela upp det givna systemet i väldefinierade delkroppar på lämpligt sätt (oberende på frågeställningen)

2) Betrakta en delkropp i taget

Rita en separat figur för varje delkropp

T.ex en "sprängskiss" av det givna systemet

Påverkan på en delkropp från andra delkroppar representeras genom krafter och vridmoment.

Detta kallas för att frilägga delkroppen.

3) Hur påverkan på en kropp A från en kropp B ser ut beror på hur A och B växelverkar, t.ex hur de är sammanfogade

Se Figur 3/1 i boken

Rita alltid in den mest allmänna kraft och vridmoment som denna typ av förbindelse tillater

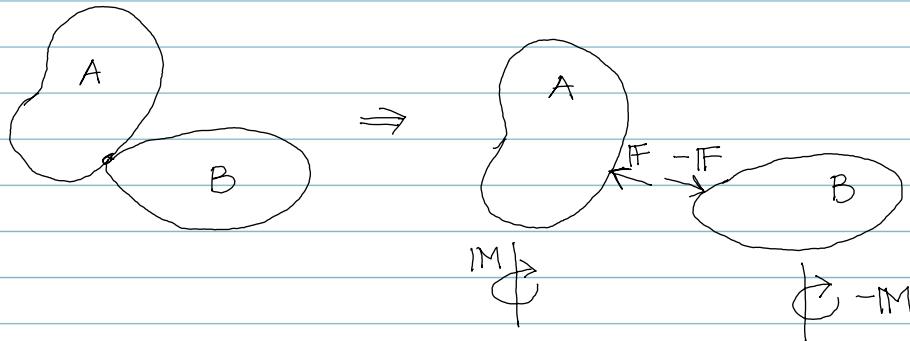
4) I den här kursen växelverkar en kropp med andra kroppar som den är i kontakt med samt med resten av jordklotet genom gravitationskraften



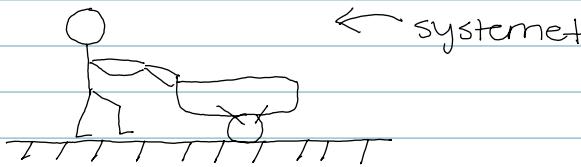
- 5) Om en kropp A påverkar en kropp B med en kraft  $\vec{F}$  och ett vridmoment  $\vec{M}$  så påverkar B A med  $-\vec{F}$  och  $-\vec{M}$ . Detta kallas Newton's tredje lag

Observera att krafter och vridmoment på en kropp autid kommer från någon annan kropp i systemet

Öva på fig 3/A, 3/B och 3/c



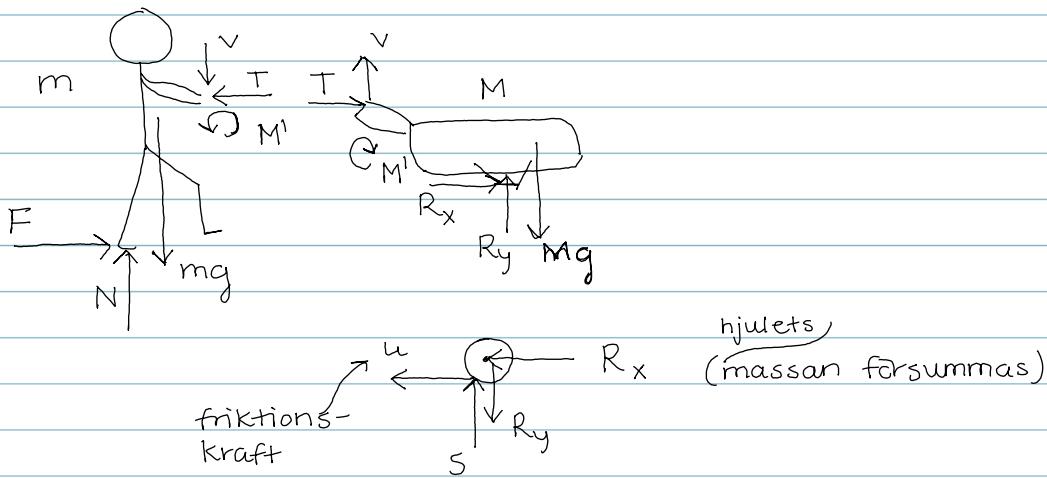
Exempel:



Vi delar upp systemet i tre delkroppar

mannen, skottkärran, hjulet  
(utan hjul)





### Kommentarer:

- $M^1 = 0$  om handleden ses som ett gångjärn
- $F = 0$  och  $u = 0$  om det är väldigt halt (ingen friktion)

Jämvikt = rörelse utan acceleration

(viktigt specialfall: en statisk situation)

En kropp är i jämvikt  $\Leftrightarrow$  kraftsumman  $\mathbf{R} = 0$   
 vridmomentet  $M_0 = 0$

godtycklig ↑  
 referenspunkt

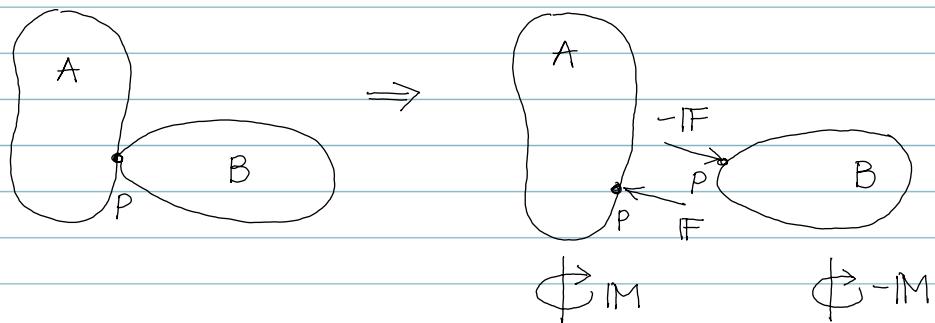
$\Rightarrow M_{01} = 0$

en alternativ ↑  
 momentpunkt

Föreläsning 18/11-13

Förra gången:

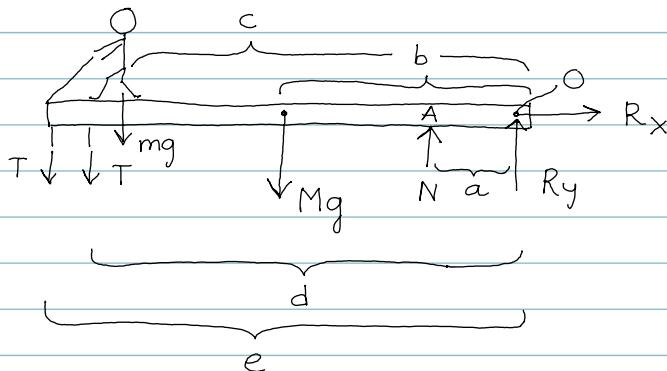
Friläggning



3/54 Plan: Tre obekanta  $\Rightarrow$  behöver 3  
ekvationer

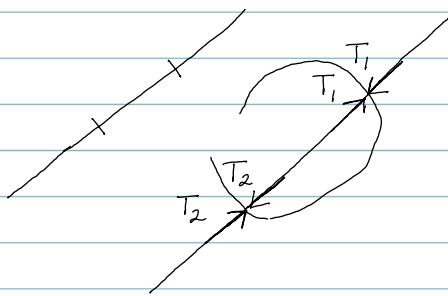
Jämvt:  $x$ -o  $y$ -led  
+ momentjämvt

Frilägg balk med person och två repstumpar



OBS

Spänkraften i en lina är densamma  
i alla punkter. Dela upp i mindre delar

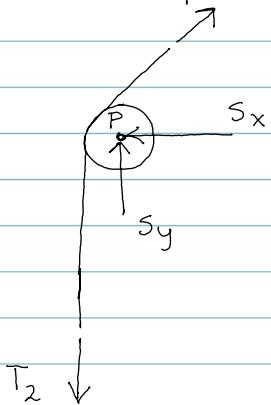


Kraftsumman på  
mittbiten = 0

$$\Rightarrow T_1 - T_2 = 0$$

Vad händer vid en trissa?

$T_1$  (friti vridbar)



Vridmomentet är p  
axeln genom P

$$\text{Q} M_p = rT_1 - rT_2 = 0$$

$$\Rightarrow T_1 = T_2$$

Ställ upp jämviktsekvationerna

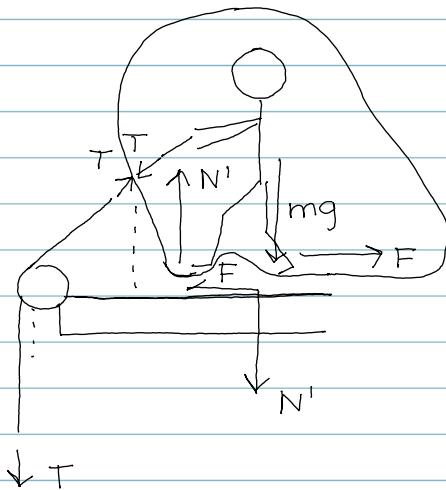
$$\uparrow : -T - T - mg - Mg + N + Ry = 0$$

$$\rightarrow : R_x = 0$$

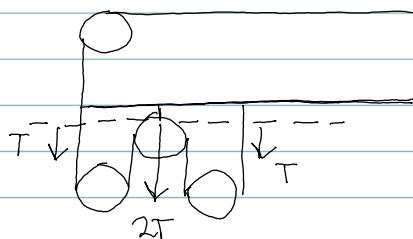
$$\text{Q} : eT + dT + cmg + bMg - aN = 0$$

Tre ekvationer, tre obekanta ( $R_x$ ,  $R_y$ ,  $N$ )

Höts! den sökta kraften är  $R = \sqrt{R_x^2 + R_y^2} = R_y$

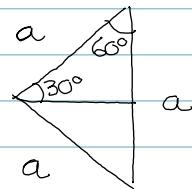
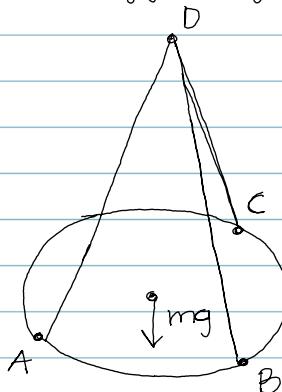


OBS I verkligheten har vi ofta fler obekanta än ekvationer, och autså inte någon entydig lösning. I räkneuppgifterna har vi dock entydiga lösningar.



Ex 7/77

Frilägg ringen



Ställ upp jämviktsekvationen

$$\text{IM}_D = 0$$

$$\sin 30^\circ = \frac{1}{2}$$

$$\cos 30^\circ = \sqrt{3}/2$$

Kraftjämvikt:

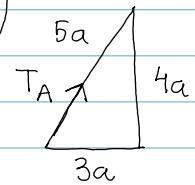
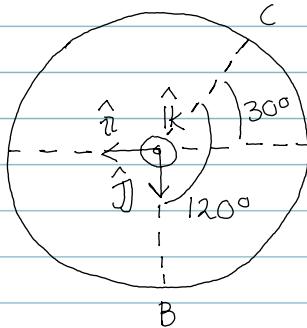
$$\begin{aligned} 0 &= -mg\hat{k} + T_A \left( -\frac{3}{5}\hat{a} + \frac{4}{5}\hat{k} \right) + \\ &+ T_B \left( -\frac{3}{5}\hat{j} + \frac{4}{5}\hat{k} \right) + \\ &+ T_C \left( \frac{4}{5}\hat{k} + \frac{3}{5}(\cos 30^\circ \hat{a} + \sin 30^\circ \hat{j}) \right) \end{aligned}$$

$$= \hat{a} \left( -\frac{3}{5}T_A + \frac{3\sqrt{3}}{10}T_C \right)$$

$$+ \hat{j} \left( -\frac{3}{5}T_B + \frac{3}{10}T_C \right)$$

$$+ \hat{k} \left( -mg + \frac{4}{5}(T_A + T_B + T_C) \right)$$

→



Vi får ekvationssystemet

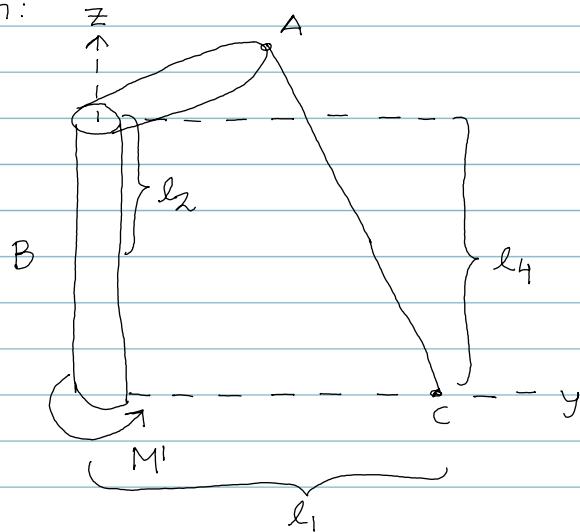
$$\left. \begin{array}{l} -\frac{3}{5}T_A + \frac{3\sqrt{3}}{10}T_C = 0 \\ -\frac{3}{5}T_B + \frac{3}{10}T_C = 0 \\ \frac{4}{5}T_A + \frac{4}{5}T_B + \frac{4}{5}T = mg \end{array} \right\} \begin{array}{l} 3 \text{ ekv.} \\ 3 \text{ obekanta} \\ (T_A, T_B, T_C) \end{array}$$

$\Rightarrow$  lös!

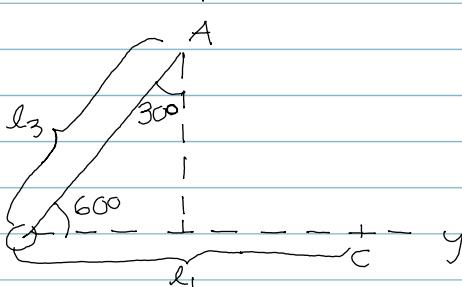
Ex 3/94 Sökt

vridmomentet  $M$   
 tryckkraften  $P$   
 skjukvkraften  $V$

Frilägg metalldelen:



Från sidan:



Ovanifrån

Vi behöver bestämma kraften i kabeln, hur gör vi?

~~Momentjämvikt~~ Momentjämvikt kring z-axeln!

Uttryck kraften  $\mathbf{F}$  och dess

angreppspunkt är i termer av  
vektorer då vi ska räkna ut

momentet kring B

$\sqrt{3}/2$

1/2

en obekant,  
behöver bara en

ekv

$$\left\{ \begin{array}{l} \mathbf{r} = l_2 \hat{\mathbf{k}} - l_3 \underbrace{\cos 30^\circ}_{\sqrt{3}/2} \hat{\mathbf{i}} + l_3 \underbrace{\sin 30^\circ}_{1/2} \hat{\mathbf{j}} \\ \mathbf{F} = \alpha (( (l_2 - l_4) \hat{\mathbf{k}} + l_1 \hat{\mathbf{j}} ) - (l_2 \hat{\mathbf{k}} - l_3 \cos 30^\circ + \\ + l_3 \sin 30^\circ \hat{\mathbf{j}} ) ) \end{array} \right| \begin{array}{c} \hat{\mathbf{i}} \\ \hat{\mathbf{j}} \\ \hat{\mathbf{k}} \end{array} =$$

$$\Rightarrow M_B = \mathbf{r} \times \mathbf{F} = \alpha \begin{vmatrix} \hat{\mathbf{i}} & \hat{\mathbf{j}} & \hat{\mathbf{k}} \\ -\frac{\sqrt{3}}{2} l_3 & \frac{l_3}{2} & l_2 \\ \frac{\sqrt{3}}{2} l_3 & l_1 - \frac{l_3}{2} & -l_4 \end{vmatrix} =$$

$$(*)$$

$$= \alpha \hat{\mathbf{k}} \left( -\frac{\sqrt{3}}{2} l_3 \left( l_1 - \frac{l_3}{2} \right) - \frac{l_3}{2} \frac{\sqrt{3}}{2} l_3 \right) + \dots$$

Momentjämvikt ger

$$M^1 + \cancel{M^2} \cdot \underbrace{M_B}_{\text{komponenten i } z\text{-led}} \cdot \hat{\mathbf{k}} = 0$$

komponenten i  $z$ -led

$$\Rightarrow \alpha = \frac{2}{\sqrt{3}} \frac{1}{l_1 l_3} M^1$$



To hear and view this Pencast PDF on your computer,  
[click here](#) to get the latest version of Adobe® Reader®.

Nu får vi  $P$  som  $\hat{\mathbf{i}}$ -komponenten av  $\mathbf{F}$

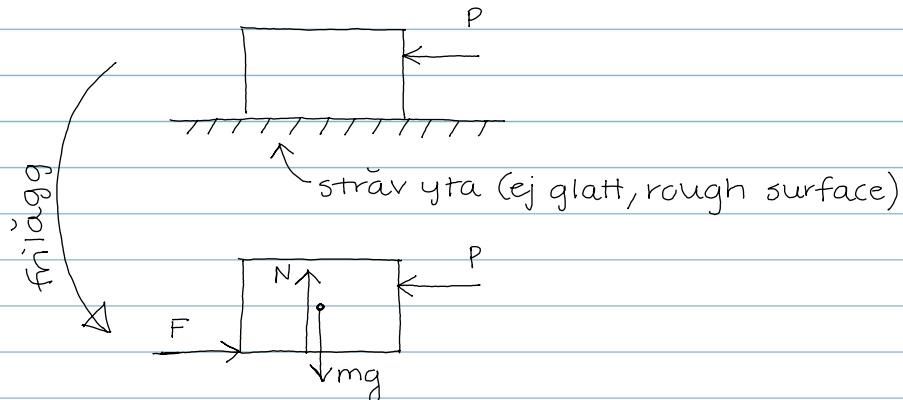
Vi får  $V$  som kraften i  $x$ - $y$  planet

Slutligen, momentet vinkelrät mot axeln i  
punkten  $B$  fås från  $(*)$



# Föreläsning 22/11-13

IDAG: 6.1 - 6.3 Friktion



Vad vet vi om friktionskraften  $F$ ?

Empiriskt finner vi att friktionskraften  $F$  har ett maximalt möjligt värde  $F_{\max}$  då kropparna inte rör sig i färhållande till varandra

Vi inför en enkel modell (torr friktion eller Coulomb friktion)

$$F_{\max} = \mu_s N$$

den statiska friktionskoefficienten

(dimensionslös). Beror på materialet och utförandet av ytorna etc.

Ofta har vi att  $0 < \mu < 1$

↪ inte alltid!

I jämvikt har vi alltså  $F < F_{\max} = \mu_s N$

Om  $P > F_{\max} = \mu_s N$  kan jämvikt inte råda. Kroppar får då en accelererande rörelse. Vi beskriver friktionskraften med en förenklad modell (torr eller Coulomb friktion)

$$F = \mu_k N$$

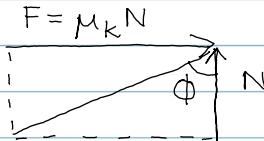


den kinetiska friktionskoefficienten

vanligtvis är  $\mu_k < \mu_s$ , men ibland approximerar vi  $\mu_s = \mu_k = \mu$

## Friktionsvinkel

I rörelse



Den resulterande kraften bildar en vinkel

$\phi = \arctan \mu_k$  med normalen till  
kontaktytan



## Olika typer av friktionsproblem

1. Vi vet att glidning sker i en viss kontaktyta  
Sätt då

$$F = \mu_k N$$

2. Vi söker villkoret för att glidning precis skall inträda

$$F = F_{\max} = \mu_s N$$

3. Vi vet ej om glidning sker i en viss kontaktyta  
Antag att glidning inte sker  
Bestäm  $F$  från jämviksekvationerna

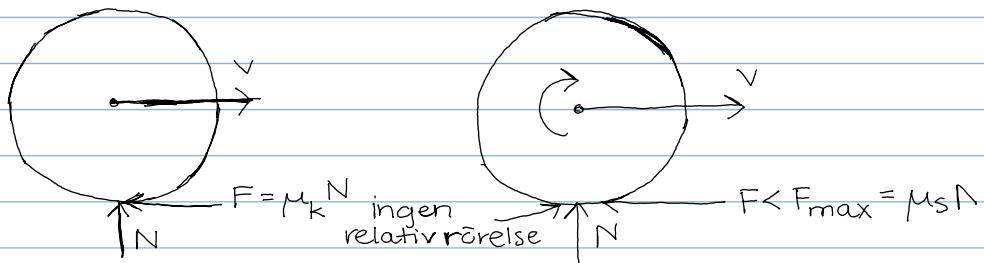
Om  $F < F_{\max} = \mu_s N$  så var antagandet korrekt.

Anmärks var antagandet felaktigt och vi får gå till punkt 1

### OBS I

Skilj på ett hjul som  
glider

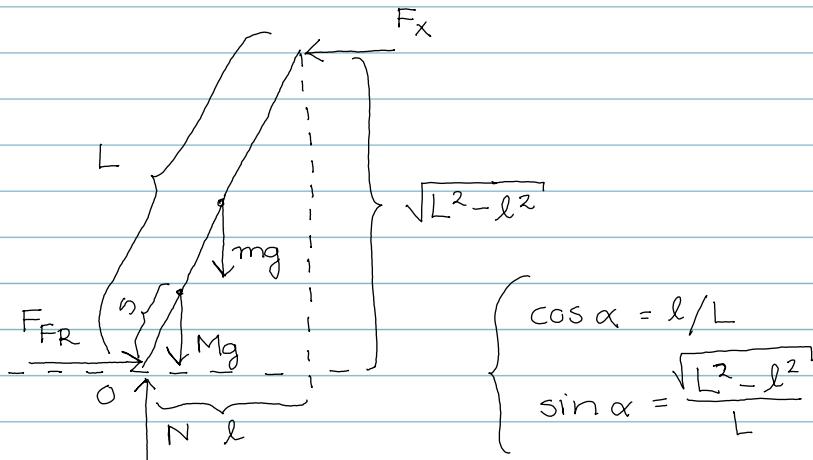
eller rullar



OBS II I ett komplicerat problem med många kontaktytor kan man ha glidning i vissa ytor men inte i andra

Ex 6/27 Sökt: Avståndet s då steget börjar glida

Frilägg systemet



Friktionskraft är  $\mu_s$

Plan: Hur många okända?  $\{F_{FR}, N, F_x\} + s$   
⇒ 3 st

Vi behöver använda alla tre  
jämviktsekvationerna + villkoret  
att  $F_{FR} = F_{max} = \mu_s N$



Ställ upp jämviktsekv.

$$\uparrow : N - mg - Mg = 0 \Rightarrow N = (m+M)g$$

$$\rightarrow : F_{FR} - F_x = 0 \Rightarrow F_x = F_{FR}$$

$$\curvearrowleft \circlearrowup : F_x L \sin\alpha - mg \frac{L}{2} \cos\alpha - Mg s \cos\alpha = 0 \quad (*)$$

Väljer 0 för att  
två okända krafter  
går genom 0

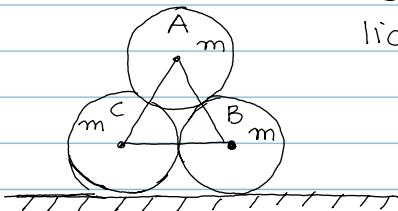
Villkor då stegen börjar glida

$$F_{FR} = \mu_s N = \mu_s g(m+M)$$

$$(*) \Rightarrow s = \frac{L}{M} \left( \mu_s (m+M) \frac{\sqrt{L^2 - l^2}}{l} - \frac{m}{2} \right) \text{ OBS! kolla dimensioner}$$

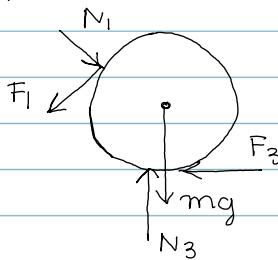
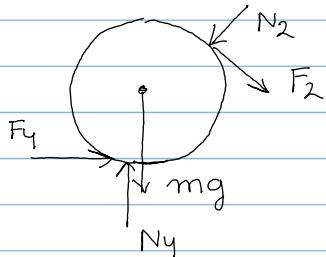
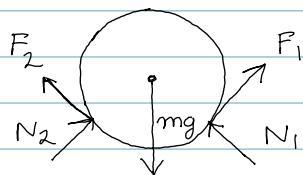
Ex 6/38

Tre likadana cylindrar  
 ligger på varann



Vad är villkoret för att jämvikt ska råda?

Frilägg



Ställ upp jämviktsekv.

$$\uparrow : -mg + \frac{\sqrt{3}}{2} N_1 + \frac{1}{2} F_1 + \frac{\sqrt{3}}{2} N_2 + \frac{1}{2} F_2 = 0$$

$$\rightarrow : -\frac{1}{2} N_1 + \frac{\sqrt{3}}{2} F_1 + \frac{1}{2} N_2 - \frac{\sqrt{3}}{2} F_2 = 0$$

$$\curvearrowleft A : rF_1 - rF_2 = 0$$

$$\uparrow : -mg + N_3 + \frac{\sqrt{3}}{2} N_1 - \frac{1}{2} F_1 = 0$$



To hear and view this Pencast PDF on your computer,  
[click here](#) to get the latest version of Adobe® Reader®.

$$\rightarrow : -F_3 + \frac{1}{2}N_1 - \frac{\sqrt{3}}{2}F_1 = 0$$

$$\curvearrowleft B) : rF_{\frac{x}{3}} - rF_{\frac{y}{2}} = 0$$

↑ :

→ :

↙ C) :

8 obekanta ( $F_1, \dots, F_4, N_1, \dots, N_4$ )

9 ekv., men dessa är inte linjärt oberoende

$$F_1 = F_2 = F_3 = F_4 = F$$

LÖS:

$$\Rightarrow \begin{cases} F = \frac{mg}{2(2+\sqrt{3})} \\ N_3 = N_4 = \frac{3}{2}mg \\ N_1 = N_2 = \frac{mg}{2} \end{cases}$$

Beräkna kvoterna ( $F_{\max} = \mu_s N$ )

$$\frac{F_1}{N_1} = \frac{F_2}{N_2} = \frac{1}{2+\sqrt{3}}$$

$$\frac{F_3}{N_3} = \frac{F_4}{N_4} = \frac{1}{3(2+\sqrt{3})}$$



⇒ Om  $\mu < \frac{1}{2+\sqrt{3}}$  sker autsä

glidning mellan cylindrarna i övre  
kontaktytorna. Rullning mot underlaget



# Mekanik 1 L7

L0

Första gången: Friktron

Idag: 5.1 - 5.5 Kraftfördelningar

- en endimensionell kurva
- Exempel En balk med last  $w(x) dx$  i intervalllet mellan  $x$  och  $x+dx$ . (2)
- Total last =  $\int_{x_0}^{x_1} w(x) dx$  ← (mer om detta nästa förel.)
- 
- $w(x)$  lastfunktion  
(enhet kraft/ $m$ )  
balk  
kordinat längs balken
- en tvådimensionell yta:

Tryck i en fluid (gas eller vätska).

Tryck:  $p = \text{kraft}/\text{ytenhet}$   $1 \text{ N/m}^2 = 1 \text{ Pa}$

- en tredimensionell volym:

Tyngdkraft:  $\text{kraft}/\text{volymenhett}$   $N/m^3$

### Tyngdkraftsfördelning

V: betraktar en knapp med (varabel)

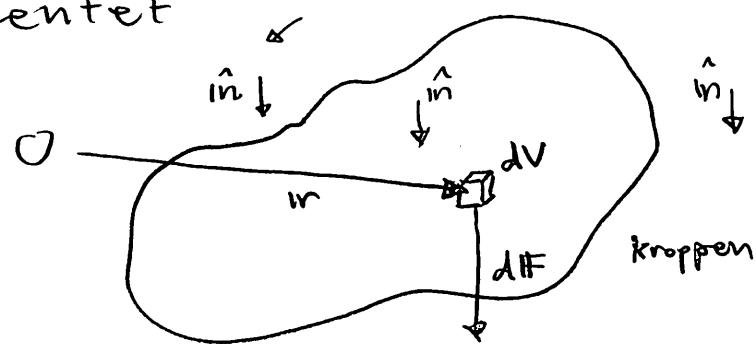
densitet  $\rho = \rho(r)$  → ortsvektor  $r$  från  $O$   
för en punkt i knappen

enhetsvektor "neråt"

Det lilla volymelementet

$$dV = dx dy dz$$

Cartesiska koordinater



har massan

$$dm = g(r) dV$$

3

Kroppens totala massa

$$m = \int_{\text{kroppen}} dm = \int g dV = \int g(x, y, z) dx dy dz$$

om vi vill använda  
Cartesiska koord.

Tyngdkraven på det lilla volymselementet är

$$dF = dm g \hat{i} \leftarrow \text{enhetsvektor "neråt"$$

tyngd-  
accelerationen

Totala tyngdkraven blir

$$F = \int_{\text{kroppen}} dF = \int_{\text{kroppen}} g \hat{i} dm = g \hat{i} \int_{\text{kroppen}} dm = mg \hat{i}$$

totala  
massan

Vi beräknar tyngdkraftfördelningens  
vridermoment  $M_o$  runt  $O$ :

$$\begin{aligned} M_o &= \int_{\text{kroppen}} dM_o = \int_{\text{kroppen}} ir \times dF = \int_{\text{kroppen}} ir \times (dm g \hat{i}) = \\ &= (g \int_{\text{kroppen}} ir dm) \times \hat{i} \end{aligned}$$

Sats Delta är lika med vridmomentet

för en punktkraft  $\mathbf{F}$  som angriper  
i en punkt  $G$  (tyngdpunkten)  
med ortsvektor

$$\mathbf{r}_G = \frac{1}{m} \int_{\text{kroppen}} dm \mathbf{r}$$

Tyngdpunkternas ortsvektor  $\mathbf{r}_G$  är alltså  
ett "viktat medelvärdé" av ortsv  
ektorerna för alla masselement i  
kroppen.

Beweis En sådan punktkraft  $\mathbf{F}$  i  $G$   
har vridmoment  $m_a p = 0$

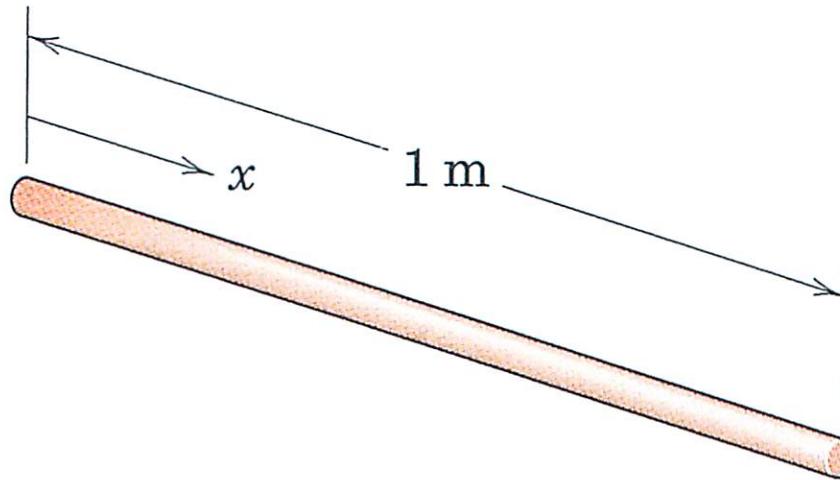
$$(M_0 = \mathbf{r}_G \times \mathbf{F} = \left( \frac{1}{m} \int dm \mathbf{r} \right) \times mg \hat{\mathbf{r}} = \left( g \int dm \right) \times \hat{\mathbf{r}}$$

precis som för tyngdkraftsfördelningen.

Om kroppen är stel kan vi alltså  
ersätta tyngdkraftsfördelningen med en  
punktkraft som angriper i tyngd-  
punkten  $G$ .



**5/19** The mass per unit length of the slender rod varies with position according to  $\rho = \rho_0(1 - x/2)$ , where  $x$  is in meters. Determine the location of the center of mass of the rod.



**Problem 5/19**

Ex 5|19 Enligt texten: Avståndet =  $x$  dvs  $x$  dim los meter 5

Bättre: Låt  $x$  ha dimension längd  
så att avståndet =  $x$ .

Formeln för densiteten blir då

$$g = g_0 \left( 1 - \frac{1}{2} \frac{x}{l} \right) \text{ där } l = 1 \text{ m är} \\ \text{stavens längd.} \\ \text{← (behövs i formeln för } m_0 \text{)}$$

Stavens totala massa är

$$m = \int_{\text{stavens}}^l dm = \int_0^l g dx = \int_0^l g_0 \left( 1 - \frac{1}{2} \frac{x}{l} \right) dx \\ = g_0 \left( l - \frac{1}{4} l \right) = g_0 \frac{3}{4} l$$

Tyngdpunkten läge är

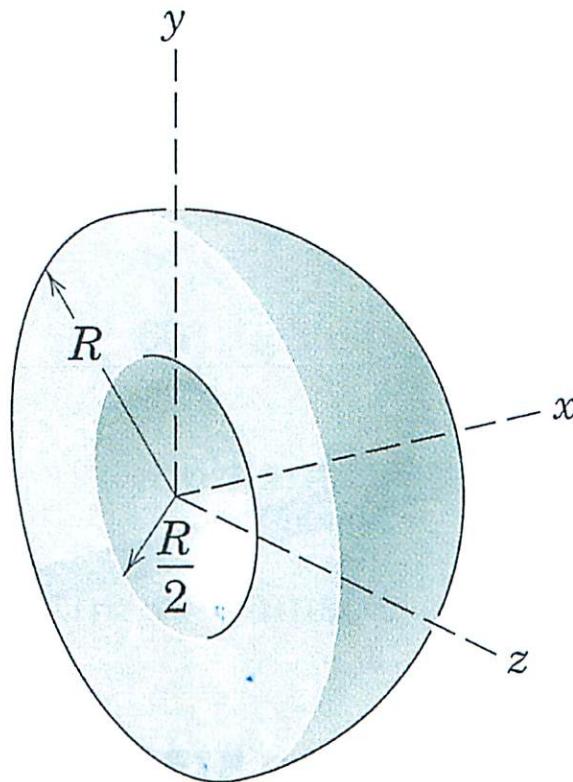
$$\bar{x} = \frac{1}{m} \int_{\text{stavens}}^l x dm = \frac{1}{m} \int_0^l x g_0 \left( 1 - \frac{1}{2} \frac{x}{l} \right) dx$$

↗  
Vänlig  
beträckning  
för tyngdpunkt

$$= \frac{g_0}{m} \left( \frac{1}{2} l^2 - \frac{1}{6} l^2 \right) = \frac{1}{3} \frac{g_0}{m} l^2 = \\ = \frac{1}{3} \frac{\frac{g_0}{m} l^2}{\frac{g_0}{m} \frac{3}{4} l} = \frac{4}{9} l = \frac{4}{9} \text{ meter}$$

=====

**5/62** Determine the  $x$ -coordinate of the mass center of the homogeneous hemisphere with the smaller hemispherical portion removed.



**Problem 5/62**

Ex 5/62

(5/46 8ed)

OBS: Tyngdpunkten har  $\bar{y} = \bar{z} = 0$  och symmetriskt är

6

Enligt allmänt resonemanget är

$$\bar{x} = \frac{1}{M} \int x dm = \frac{1}{M - \mu} \left( \int x dm_{\text{stora halv sfär}} - \int x dm_{\text{lilla halv sfär}} \right)$$

↑ kroppen                      ↑ massa för halv sfär med radie  $R/2$   
 kroppens massa                massa för halv sfär med radie  $R$

Beteckna kroppens densitet med  $\rho = \text{konstant}$   
(homogen kropp)

Då har vi

$$M = \rho \int dV = \rho \frac{1}{2} \frac{4\pi R^3}{3} = \rho \frac{2\pi R^3}{3}$$

↑ stor halv sfär

$$\mu = \rho \frac{2\pi}{3} \left(\frac{R}{2}\right)^3 = \rho \frac{2\pi R^3}{3} \left(\frac{1}{8}\right)$$

↑ genomsnitt!

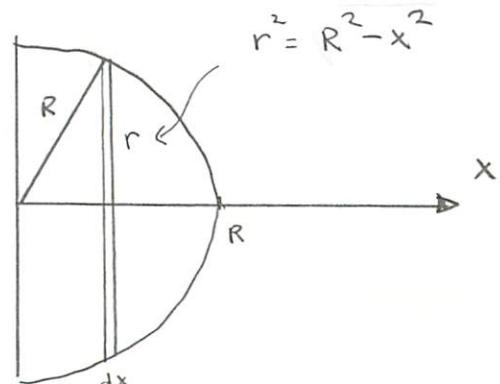
$$\int x dm = \rho \int x dV = \rho \int x \pi (R^2 - x^2) dx$$

0                                  R

↑ stor halv sfär

↑ stor halv sfär

$$= \rho \pi R^4 \left(\frac{1}{2} - \frac{1}{4}\right) = \rho \pi \frac{R^4}{4}$$



På samma sätt får

[7]

$$\int x dm = g \frac{\pi}{4} \left(\frac{R}{2}\right)^4 = g \frac{\pi R^4}{4} \cdot \frac{1}{16}$$

liten  
halvstår

Vi får alltså

$$\bar{x} = \frac{1}{g \frac{2\pi R^3}{3} \left(1 - \frac{1}{8}\right)} \cdot g \frac{\pi R^4}{4} \left(1 - \frac{1}{16}\right) = R \frac{\frac{3}{8} - \frac{1}{7}}{\frac{15}{16}} = R \frac{45}{112}$$

tyngdpunktnas  
x-koordinat

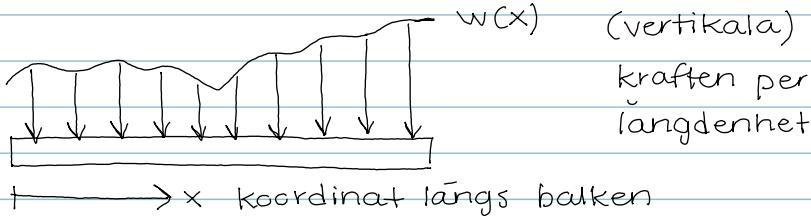
# Föreläsning 2/12-13

Förra gången: Kraftfördelningar

I dag: 5.6 - 5.8 Balkar

## BALKAR

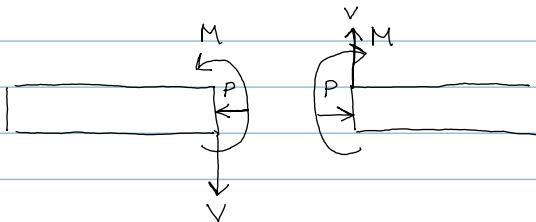
Vi betraktar en belastad balk



Dessutom påverkas balken av krafter och vridmoment från infästningen.

Gör ett tänkt snitt i  $\mathbb{R}$  balken vid koordinaten  $x$

Hur påverkar de olika delarna varandra?



Benämningar: Tryckkraft (dragkraft om  $P < 0$ )

Skjukraft  $V$  (vinkelrät mot balken, men inte nödvändigtvis i tavlan's plan)

Böjmoment  $M$  (vrider kring en axel vinkelrät mot balken, men inte nödvändigtvis vinkelrät mot tavlan)

Torsionsmoment  $T$  (vrider kring en axel längs balken)

Storheterna  $P, V, M$  och  $T$  är i allmänhet funktioner av läget  $x$  längs balken

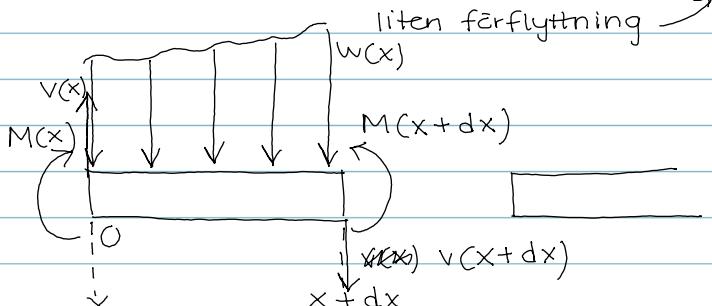
$$V = V(x), \quad M = M(x), \dots$$

Vi vill finna differentialekvationer, som, tillsammans med randvärden, bestämmar dessa

Vi gör två tänkta snitt i balken vid  $x$  och  $x+dx$

(Vi har antagit att  
 $P=0, T=0$ )

Antar att balken  
är masslös



Ställ upp jämviktsekvationerna för den lilla  
biten bakt:

$$\uparrow : \quad v(x) - v(x+dx) - w(x)dx = 0$$

$$\curvearrowleft : \quad -v(x+dx)dx + M(x+dx) - M(x) -$$
$$- \underbrace{\frac{1}{2} dx}_{\text{hövam}} \underbrace{w(x)dx}_{\text{kraft}} = 0$$

Använd Taylors formel

$$\left\{ \begin{array}{l} v(x+dx) = v(x) + v'(x)dx + \frac{1}{2} v''(x)(dx)^2 + \dots \\ M(x+dx) = M(x) + M'(x)dx + \frac{1}{2} M''(x)(dx)^2 + \dots \end{array} \right.$$

Insättning i jämviktsekvationerna:

$$\left\{ \begin{array}{l} v(x) - v(x) - v'(x)dx - w(x)dx = 0 \\ -dx v(x) + M(x) + M'(x)dx - M(x) = 0 \end{array} \right.$$

dividera med  $dx$

$$\left\{ \begin{array}{l} v'(x) = -w(x) \quad (1) \\ M'(x) = v(x) \quad (2) \end{array} \right.$$



Om vi vill kan vi kombinera (1) och (2) till

$$M''(x) = -w(x)$$

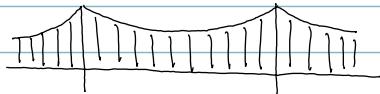
Om  $w(x)$  är en känd funktion så bestämmer (1) funktionen  $V(x)$  om vi även känner t.ex.  $V(x_0)$

en viss punkt

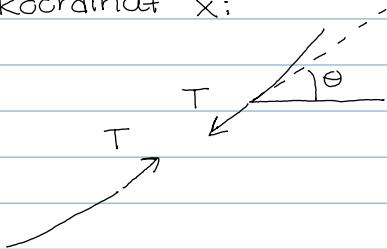
På samma sätt bestämmer (2) tillsammans med  $M(x_0)$  funktionen  $M(x)$

KABLAR (ej på tentan)

Tänk på Älvsborgsbron



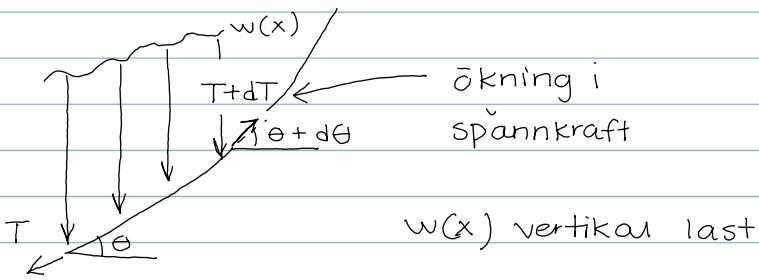
Gör ett snitt i kabeln vid en koordinat  $x$ :



Hur varierar  $T$  och  $\theta$  med läget längs kabeln?



Gör två snitt och frilägg delen i mitten



Ställ upp jämviktsekv:

$$\uparrow : (T + dT) \sin(\theta + d\theta) - T \sin \theta - w(x) dx = 0$$

$$\rightarrow : (T + dT) \cos(\theta + d\theta) - T \cos \theta = 0$$

Taylorutveckling

$$\left\{ \begin{array}{l} \sin(\theta + d\theta) = \sin \theta + \cos \theta d\theta + O(d\theta^2) \\ \cos(\theta + d\theta) = \cos \theta - \sin \theta d\theta + O(d\theta^2) \end{array} \right.$$

Sätt in i ekvationen och försumma högre ordningens termer:

$$\left\{ \begin{array}{l} T \cancel{\sin \theta} + T \cos \theta d\theta + dT \sin \theta - T \cancel{\sin \theta} - w(x) dx = \\ = 0 \\ T \cos \theta - T \sin \theta d\theta - T \cos \theta + dT \cos \theta = 0 \end{array} \right.$$

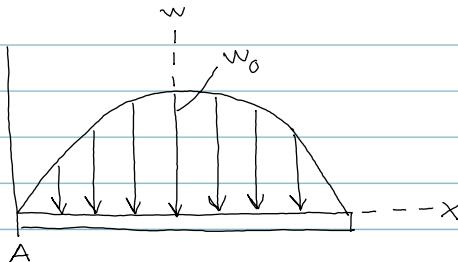
To hear and view this Pencast PDF on your computer,  
[click here](#) to get the latest version of Adobe® Reader®.

$$\begin{cases} T \cos \theta \frac{d\theta}{dx} + \frac{dT}{dx} \sin \theta = w \\ -T \sin \theta \frac{d\theta}{dx} + \frac{dT}{dx} \cos \theta = 0 \end{cases}$$

Se som ett linjärt ekv. system. med okända

$$\begin{matrix} \frac{dT}{dx} & \text{och} & \frac{d\theta}{dx} \\ \downarrow & & \downarrow \\ T'(x) & & \theta'(x) \end{matrix}$$

Ex 5/153



Lasten ges av funktionen

$$w(x) = w_0 \left(1 - \left(\frac{2}{l}\right)^2 x^2\right)$$

avståndet från  $\approx$  mitten av balken

$V(x)$  och  $M(x)$  ska uppfylla diff. ekv.

$$\begin{cases} V'(x) = -w(x) \\ M'(x) = +V(x) \end{cases}$$

Men vi behöver även randvärden

Var ska vi välja att lägga våra  
randvärden?

Svar: vid  $x = l/2$  (längst till höger)



To hear and view this Pencast PDF on your computer,  
[click here](#) to get the latest version of Adobe® Reader®.

$$\begin{cases} V(l/2) = 0 \\ M(l/2) = 0 \end{cases}$$

Frilägg sista delen av balken



Lös

$$v'(x) = -w(x) = w_0 \left( -1 + \frac{4}{\ell^2} x^2 \right)$$

$$\Rightarrow v(x) = w_0 \left( -x + \frac{4}{3\ell^2} x^3 + \text{konstant} \right)$$

$$= w_0 \left( -x + \frac{4x^3}{3\ell^2} + \frac{\ell}{3} \right)$$

$$v\left(\frac{\ell}{2}\right) = 0$$

$$M'(x) = v(x) = w_0 \left( \frac{\ell}{3} - x + \frac{4x^3}{3\ell^2} \right)$$

$$\Rightarrow M(x) = w_0 \left( \frac{\ell}{3}x - \frac{1}{2}x^2 + \frac{x^4}{3\ell^2} + \text{konstant} \right)$$

$$= w_0 \left( \frac{\ell}{3}x - \frac{1}{2}x^2 + \frac{x^4}{3\ell^2} - \frac{\ell^2}{16} \right)$$

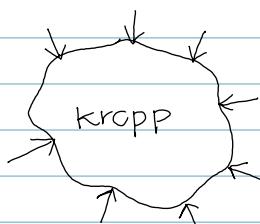
$$M\left(\frac{\ell}{2}\right) = 0$$

# Föreläsning 6/12-13

Idag: 5.9. Fluidstatik

En fluid (vätska eller en gas) i jämvikt  
kan bara utöva en normalkraft (inte någon  
skjukvakt) på en annan kropp i en statisk  
situation

definieras som en inkompressibel fluid



Normalkraft / ytenhet

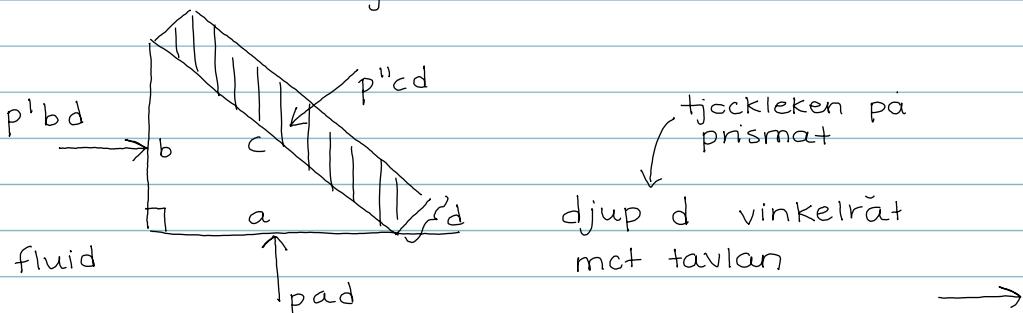
kallas för tryck

Enhets:  $N/m^2 = Pa$  (Pascal)

Tecrem (Pascals lag)

Trycket i en fluid beror på läget, inte på  
kontaktytans orientering

BEVIS Frilägg ett litet prisma nedsänkt i  
den omgivande fluiden



Antag att eventuellt är  $p, p', p''$  olika

Ställ upp jämviktsekvationerna:

$$\uparrow : \rho a d - p'' c d \frac{a}{c} = 0$$

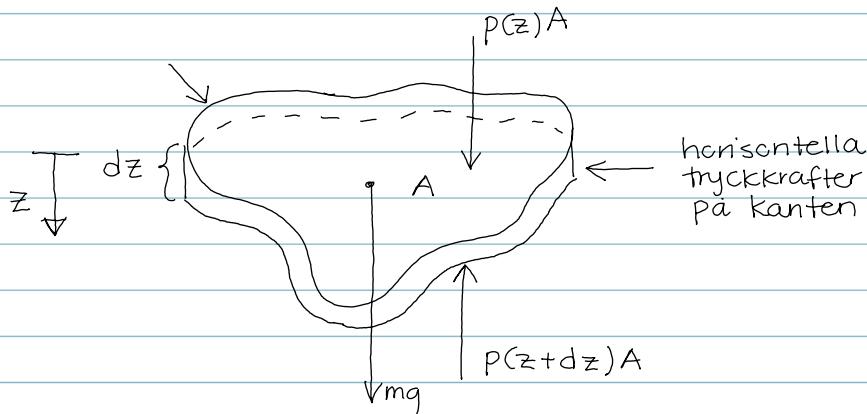
så att  $p = p''$  den vertikala projektionen

På samma sätt inser vi att trycket  $p = p(r)$  bara beror av läget  $r$

QED

Hur beror trycket av läget?

Frilägg en tunn horisontell skiva fluid med area  $A$  och tjocklek  $dz$  i vertikalled mellan koordinaterna  $z$  och  $z + dz$



Skivans massa  $m = p(z) A dz$

fluidens densitet

Ställ upp jämviktsekv. i vertikalled

$$\uparrow : \underbrace{p(z + dz)A - p(z)A}_{= p(z) + p'(z)dz + \dots} - mg = 0$$

så att  $p'(z) dz A = g(z) A dz g$

$$\Rightarrow \boxed{p'(z) = g(z) g}$$

I allmänhet finns det för en fluid ett visst samband mellan tryck och densitet  $\rho$  i en punkt

Ex. Allmänna gaslagen  $p = \frac{nR}{v} T$

$$p \sim \rho$$

Viktigt exempel i denna kurs:

En inkompressibel fluid (en vätska) har  $\rho = \text{konstant} \propto \text{beroende av } p$

Lösningen till  $p'(z) = \rho(z) g$  blir då

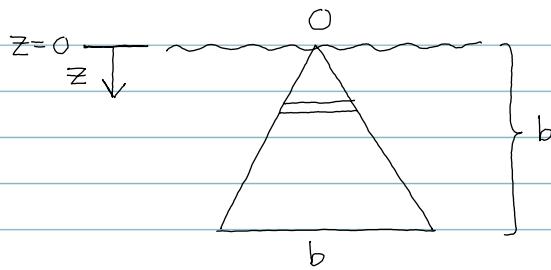
$$p(z) = \rho g z + p_0$$

$\curvearrowleft$  trycket vid  $z = 0$

Ex. 5/205



Vi bestämmer den totala tryckkraften genom att integrera tryckkraftsfördelningen över fönstret



En strimla på djupet  $z$  har bredden

$$b \cdot \frac{z}{b} = z \quad (\text{horisontell})$$



linjär funktion av  $z$ ,

ska vara noll för  $z=0$

och lika med  $b$  för  $z=b$

$$\text{Kraften blir } R = \int_{\text{fönstret}} p dA = \int_0^b (\underbrace{dz}_{{=}dA} z p(z)) =$$



$$= \int_0^b z (\rho g z + p_0) dz$$

det yttre  
lufttrycket

Men om vi är intresserade av tryckskillnaden mellan de två sidorna av glaset så kan vi sätta  $p_0 = 0$

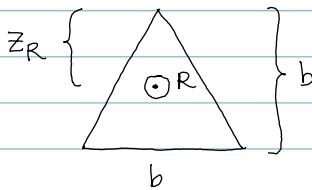
$$\Rightarrow R = \frac{\rho g b^3}{3}$$

Bestäm det djup  $z_R$  där en punktkraft  $R$  ska angripa för att vara stelkroppsekivalent med tryckkraftsfördelningen

Kraftfördelningens vridmoment m.a.p 0 är

$$M_0 = \int_0^b dz z \rho g z \cdot z = \frac{1}{4} \rho g b^4$$

↑  
havarmen

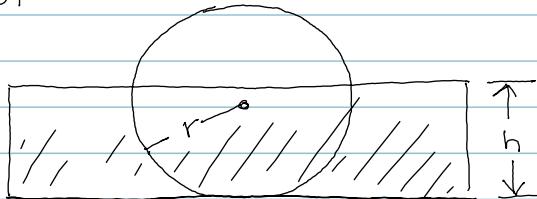


Detta ska vara lika med punktkraftens vridmoment m.a.p. 0 som är

$$M_0 = z_R R = z_R \frac{\rho g b^3}{3}$$

$$\Rightarrow \boxed{z_R = \frac{3}{4} b}$$

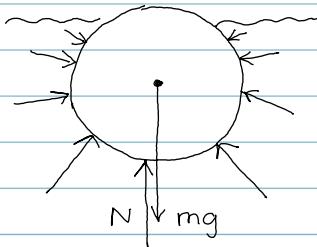
5/201



### Arkimedes princip

Frilägg klotet när det ligger på botten

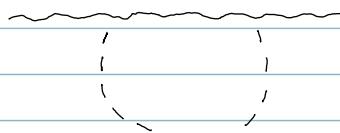
(bortser från lufttrycket)



Det är lite besvärligt att integrera tryckkraften  
över sfären ( olika riktningar i olika punkter )

Fantastiskt knep!

Tänk bort sfären och ersätt delvis med mera  
fluid så att nivån behålls



## Kinematik (= rörelsegeometri)

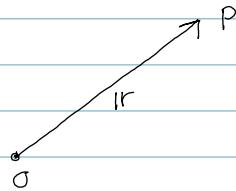
Beskrivning av en kropps rörelse utan att blanda in de krafter som är verksamma

Vi beskriver läget  $P$  för en partikel genom att ge dess ortsvektor  $\mathbf{r}$  m.a.p en fix referenspunkt  $O$

I allmänhet är  $\mathbf{r}$  tids-beroende.

Vi definierar hastighetsvektorn

$$\mathbf{v} = \frac{d}{dt} \mathbf{r} = \dot{\mathbf{r}}$$



och accelerationsvektorn

$$\mathbf{a} = \frac{d}{dt} \mathbf{v} = \ddot{\mathbf{r}} = \frac{d^2}{dt^2} \mathbf{r} = \ddot{\mathbf{r}}$$

OBS:

$$r = |\mathbf{r}| = \text{avståndet till } O$$

$$v = |\mathbf{v}| = \text{farten (hastighetens storlek)}$$

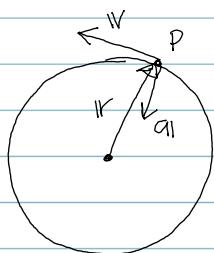
$$a = |\mathbf{a}| \quad (\text{accelerationens storlek})$$

OBS:

$$v = |\mathbf{v}| = |\dot{\mathbf{r}}| = \left| \frac{d\mathbf{r}}{dt} \right| \neq \frac{d}{dt} |\mathbf{r}| = \frac{d}{dt} r = \dot{r}$$

$$a = |\mathbf{a}| = |\ddot{\mathbf{r}}| = \left| \frac{d\mathbf{v}}{dt} \right| \neq \frac{d}{dt} |\mathbf{v}| = \frac{d}{dt} v = \dot{v}$$

exempel



Rörelse på en cirkelbana med konstant fart och radie  $r$ :

$$r = |\mathbf{r}| = \text{konstant s.a. } \ddot{\mathbf{r}} = 0$$

$$\text{men } \mathbf{v} = |\mathbf{v}| = \text{konstant} \neq 0$$

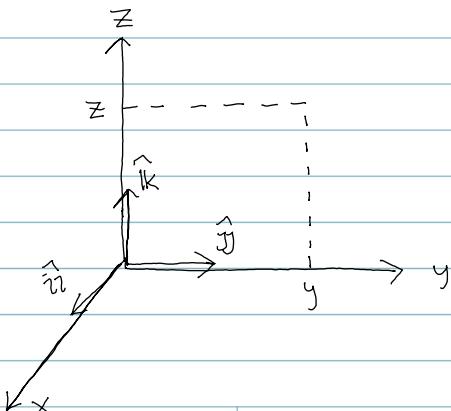
Vidare är  $\dot{\mathbf{v}} = 0$  men  $a_1 \neq 0$   
(riktad mot O) och därmed  
är  $\mathbf{a} = |a_1| \neq 0$ . Alltså  $a \neq \dot{\mathbf{v}}$

Läs självå om rörelse i en dimension

I flera dimensioner inför vi basvektorer

$\hat{i}$ ,  $\hat{j}$  och  $\hat{k}$  längs koordinataxlarna så att

$$\mathbf{r} = x \hat{i} + y \hat{j} + z \hat{k} \quad (\text{skriv ej } \mathbf{r} = (x, y, z))$$

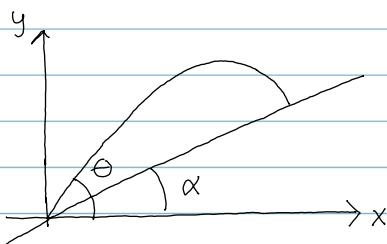


Vi har då att

$$\mathbf{v} = \dot{\mathbf{r}} = \dot{x} \hat{i} + \dot{y} \hat{j} + \dot{z} \hat{k} \quad (\text{ty } \dot{i}, \dot{j}, \dot{k} \text{ konstanta})$$

$$\mathbf{a} = \ddot{\mathbf{r}} = \ddot{x} \hat{i} + \ddot{y} \hat{j} + \ddot{z} \hat{k}$$

Ex 2/95



Givet utgångsfarten  $v_0$ ,  
hur ska  $\theta$  väljas så att  
skottvidden blir maximal

Partikeln har en likformigt accelererad rörelse med

$$a_1 = -g \hat{j} \quad \text{konstant } 9.8 \text{ m/s}^2$$

Hastigheten är

$$v = -gt \hat{j} + v_0 = -gt \hat{j} + v_0 (\underbrace{\cos \theta \hat{i} + \sin \theta \hat{j}}_{\text{enhetsvektor i utgångsriktningen}})$$

Ortsvektorn blir ( $r = ir$ )

$$ir = -g \frac{t^2}{2} \hat{j} + v_0 (\cos \theta \hat{i} + \sin \theta \hat{j}) t + ir_0$$

$$ir = \underbrace{v_0 \cos \theta t}_{x\text{-koordinat}} \hat{i} + \underbrace{(v_0 \sin \theta t - \frac{gt^2}{2})}_{y\text{-koordinat}} \hat{j}$$

$$\text{Vid nedslaget gäller: } \tan \alpha = \frac{y}{x} = \frac{v_0 \sin \theta t - gt^2/2}{v_0 \cos \theta t}$$

$$\text{så att } t = \frac{2v_0}{g} (\sin \theta - \tan \alpha \cos \theta)$$

Då är autsä x-koordinaten

$$x_1 = v_0 \cos \theta \frac{2v_0}{g} (\sin \theta - \tan \alpha \cos \theta)$$

Vi vill välja  $\theta$  så att  $x_1$  blir så stor som möjligt



$$\frac{dx_1}{d\theta} = \frac{2v_0^2}{g} \left[ -\sin\theta(\sin\theta - \tan\alpha \cos\theta) + \cos\theta(\cos\theta + \tan\alpha \sin\theta) \right] = \frac{2v_0^2}{g} [\cos 2\theta + \tan\alpha \sin 2\theta] =$$

$= 0$  vid maximum

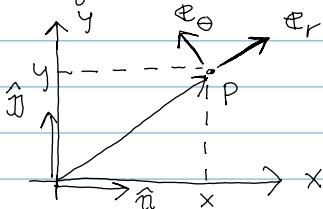
$$\Rightarrow \tan 2\theta = -\cot \alpha \Rightarrow \theta = \frac{\frac{\pi}{2} + \alpha}{2}$$

$$\left[ \tan\left(\frac{\pi}{2} - \beta\right) = \cot\beta \right]$$

$$\text{Kontroll: } \alpha = 0 \Rightarrow \theta = \frac{\pi}{4}$$

## Polära koordinater

I två dimensioner kan vi bestämma läget för en punkt P med Cartesiska koordinater  $(x, y)$  eller polära koordinater  $(r, \theta)$  relaterade enligt figuren



Vi inför även motsvarande basvektorer  $\hat{i}_r, \hat{j}_\theta$   
resp.  $\hat{e}_r, \hat{e}_\theta$

Prärs sig autså i riktningen

- $\hat{e}_r$  om  $r$  ökar medan  $\theta$  hålls fixt
- $\hat{e}_\theta$  om  $\theta$  ökar medan  $r$  hålls fixt



Vi har

$$\mathbf{e}_r \cdot \mathbf{e}_r = \mathbf{e}_\theta \cdot \mathbf{e}_\theta = 1 \quad \text{enhetsvektorer}$$
$$\mathbf{e}_r \cdot \mathbf{e}_\theta = 0 \quad \text{ortogonal}$$

En godtycklig vektor kan skrivas som en linjärkombination av basvektorerna  $\hat{\mathbf{i}} \subseteq \hat{\mathbf{j}}$

Tillämpa detta på  $\mathbf{e}_r \subseteq \mathbf{e}_\theta$

$$\mathbf{e}_r = \cos \theta \hat{\mathbf{i}} + \sin \theta \hat{\mathbf{j}}$$

$$\mathbf{e}_\theta = -\sin \theta \hat{\mathbf{i}} + \cos \theta \hat{\mathbf{j}}$$

eller omvänt

$$\hat{\mathbf{i}} = \cos \theta \mathbf{e}_r - \sin \theta \mathbf{e}_\theta$$

$$\hat{\mathbf{j}} = \sin \theta \mathbf{e}_r + \cos \theta \mathbf{e}_\theta$$

I allmänhet rör sig punkten P, autså är r och  $\theta$  tidsberoende. Detta gäller även basvektorerna  $\mathbf{e}_r$  och  $\mathbf{e}_\theta$

$$\left\{ \begin{array}{l} \dot{\mathbf{e}}_r = \frac{d}{dt} (\cos \theta \hat{\mathbf{i}} + \sin \theta \hat{\mathbf{j}}) = \overset{\text{konstanta}}{\dot{\theta}} (-\sin \theta \hat{\mathbf{i}} + \cos \theta \hat{\mathbf{j}}) = \\ = \overset{\circ}{\dot{\theta}} \mathbf{e}_\theta \\ \dot{\mathbf{e}}_\theta = \frac{d}{dt} (-\sin \theta \hat{\mathbf{i}} + \cos \theta \hat{\mathbf{j}}) = \overset{\circ}{\dot{\theta}} (-\cos \theta \hat{\mathbf{i}} - \sin \theta \hat{\mathbf{j}}) = \\ = -\overset{\circ}{\dot{\theta}} \mathbf{e}_r \end{array} \right.$$

Vi uttrycker nu vektorerna  $\mathbf{lr}$ ,  $\mathbf{v}$  och  $\mathbf{a}$

$$\mathbf{lr} = r \mathbf{e}_r + 0 \mathbf{e}_\theta$$

$$\mathbf{v} = \dot{\mathbf{lr}} = \frac{d}{dt}(r \mathbf{e}_r) = \dot{r} \mathbf{e}_r + r \dot{\mathbf{e}}_r = \dot{r} \mathbf{e}_r + r \dot{\theta} \mathbf{e}_\theta$$

$$\mathbf{a} = \ddot{\mathbf{v}} = \frac{d}{dt}(\dot{r} \mathbf{e}_r + r \dot{\theta} \mathbf{e}_\theta) = \ddot{r} \mathbf{e}_r + \underbrace{\dot{r} \dot{\mathbf{e}}_r}_{\dot{\theta} \mathbf{e}_\theta} + \dot{r} \dot{\theta} \mathbf{e}_\theta + r \ddot{\theta} \mathbf{e}_\theta = \dot{\theta} \mathbf{e}_\theta = -\dot{\theta} \mathbf{e}_r$$

$$= \ddot{r} \mathbf{e}_r + \dot{r} \dot{\theta} \mathbf{e}_\theta + \dot{r} \dot{\theta} \mathbf{e}_\theta + r \ddot{\theta} \mathbf{e}_\theta - r \dot{\theta}^2 \mathbf{e}_r$$

~~$\neq$~~

$$= (\ddot{r} - r \dot{\theta}^2) \mathbf{e}_r + (r \ddot{\theta} + 2\dot{r} \dot{\theta}) \mathbf{e}_\theta$$

Sammanfattning:

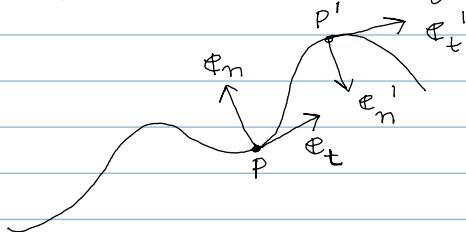
$$\mathbf{lr} = r \mathbf{e}_r$$

$$\mathbf{v} = v_r \mathbf{e}_r + v_\theta \mathbf{e}_\theta : v_r = \dot{r}, v_\theta = r \dot{\theta}$$

$$\mathbf{a} = a_r \mathbf{e}_r + a_\theta \mathbf{e}_\theta : a_r = \ddot{r} - r \dot{\theta}^2, a_\theta = r \ddot{\theta} + 2\dot{r} \dot{\theta}$$

Tangential och normalkoordinater

En partikel som rör sig längs en kurva i planet:



Vi inför koordinater

$\mathbf{e}_t$  i hastighetens riktning

$\mathbf{e}_n$  vinkelrät mot banan riktad mot  
krökningscentrum



Observera att  $\dot{\epsilon}_n$  byter riktning i banans inflektionspunkter

Vi uttrycker  $\omega$  och  $a_1$  i basen  $\epsilon_t$  och  $\dot{\epsilon}_n$ :

$$\omega = v \epsilon_t$$

$$a_1 = \frac{d}{dt} \omega = \frac{d}{dt} (v \epsilon_t) = \ddot{v} \epsilon_t + v \ddot{\epsilon}_t$$

$$= \frac{v^2}{f} \epsilon_n + \ddot{v} \epsilon_t$$

Se boken

banans krökningsradie

Sammanfattnings:

$$\omega = v \epsilon_t$$

$$a_1 = a_n \epsilon_n + a_t \epsilon_t \text{ med } a_n = \frac{v^2}{f}, a_t = \ddot{v}$$

Ex 2/130

$$\begin{cases} x = 2t^2 + 3t - 1 \\ y = 5t - 2 \end{cases}$$

Bestäm koordinaterna för krökningscentrum C  
vid tiden  $t=1$

Plan: hās av  $\vec{g}$  från  $a_n$ , dvs acc. i  
tangential och normalkoord.

Partikelns ortsvektor, hastighet  $\vec{v}$  acceleration är:

$$\begin{cases} \vec{r} = (2t^2 + 3t - 1) \hat{i} + (5t - 2) \hat{j} \\ \vec{v} = (4t + 3) \hat{i} + 5 \hat{j} \\ \vec{a} = 4 \hat{i} \end{cases}$$

Då  $t=1$   $\begin{cases} \vec{v} = 7 \hat{i} + 5 \hat{j} \\ \vec{a} = 4 \hat{i} \end{cases}$

För att bestämma krökningsradien  $r$   
använder vi tang. och normalkoord.

$$\begin{cases} \vec{e}_t = \frac{7}{\sqrt{74}} \hat{i} + \frac{5}{\sqrt{74}} \hat{j} & \leftarrow \text{enhetsvektor i hastighetens riktning} \\ \vec{e}_n = \frac{5}{\sqrt{74}} \hat{i} - \frac{7}{\sqrt{74}} \hat{j} & \leftarrow \text{enhetsvektor } \perp \vec{e}_t \text{ och riktad mot krökningscentrum} \end{cases}$$



Använd  $a_l = \frac{v^2}{s} e_n + \ddot{v} e_t$   
 varav följer:

$$a_l \cdot e_n = \frac{v^2}{s} \text{ så att}$$

$$s = \frac{v^2}{a_l \cdot e_n} = \frac{74}{4 \cdot \frac{5}{\sqrt{74}}} = \frac{74\sqrt{74}}{4 \cdot 5}$$

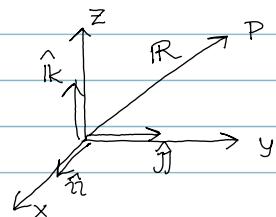

---

Kinematik i 3 dimensioner

Välj koordinatsystem beroende på problemet

Cartesiska koordinater  $(x, y, z)$

$$\left\{ \begin{array}{l} \mathbf{R} = x \hat{i} + y \hat{j} + z \hat{k} \\ \dot{\mathbf{R}} = \dot{x} \hat{i} + \dot{y} \hat{j} + \dot{z} \hat{k} \\ \ddot{\mathbf{R}} = \ddot{x} \hat{i} + \ddot{y} \hat{j} + \ddot{z} \hat{k} \end{array} \right.$$

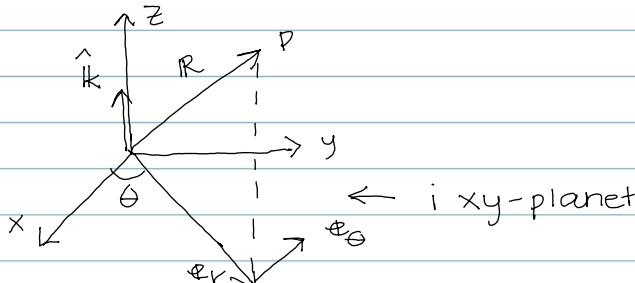


Cylindriska koordinater  $(r, \theta, z)$

$$\mathbf{R} = r \hat{i} + z \hat{k} = r e_r + z \hat{k}$$

$$\mathbf{v} = \dot{r} \hat{e}_r + r \dot{\theta} \hat{e}_\theta + \dot{z} \hat{k}$$

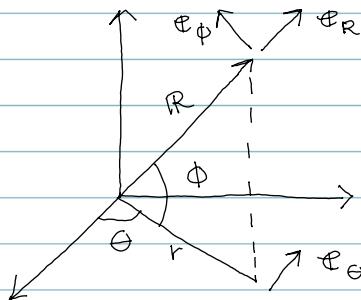
$$a_l = (\ddot{r} - r \dot{\theta}^2) \hat{e}_r + (r \ddot{\theta} + 2\dot{r}\dot{\theta}) \hat{e}_\theta + \ddot{z} \hat{k}$$



Sfäriska Koordinater  $(R, \theta, \phi)$

(enligt M & K)

vanligare  $(r, \theta, \phi)$



Vi uttrycker  $\vec{R}$ ,  $\vec{v} = \vec{R}$  och  $a_i = \vec{R}$  i dessa  
basvektorer

$$\vec{R} = R \vec{e}_R$$

$$\vec{v} = \vec{R} + R \dot{\vec{e}}_R + R \dot{\vec{e}}_\phi + \overbrace{\dot{\theta} R \cos \phi \vec{e}_\theta}^r \quad \left. \right\} \text{utantill!}$$

$$a_i = a_R \vec{e}_R + a_\phi \vec{e}_\phi + a_\theta \vec{e}_\theta$$

↗ Se uttryck i  
boken s. 81

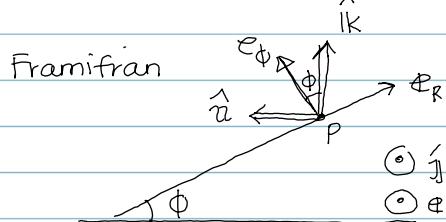
Ex 2/172 Bestäm  $\dot{R}$ ,  $\dot{\theta}$  och  $\dot{\phi}$  i punkten B för flygplanet som har den givna rörelsen.

Strategi: Uttryck flygplanets hastighet i  
Cartesiska basvektorer  $\hat{i}$ ,  $\hat{j}$  och  $\hat{k}$   
Byt sedan bas och uttryck detta  $w$  i  
de sfäriska basvektorerna  $e_r$ ,  $e_\theta$  och  $e_\phi$   
Jämför med uttrycket för  $w$  i  
sfäriska koordinater och bestäm  $\dot{R}$ ,  $\dot{\theta}$ ,  $\dot{\phi}$

$$\text{Vi har } w = v \left( \frac{2}{\sqrt{5}} \hat{j} + \frac{1}{\sqrt{5}} \hat{k} \right)$$

Basbytet är:

$$\left\{ \begin{array}{l} \hat{i} = +\sin \phi e_\phi - \cos \phi e_R \\ \hat{j} = e_\theta \\ \hat{k} = +\cos \phi e_\phi + \sin \phi e_R \end{array} \right.$$



$$\text{så att } w = v \left( \frac{2}{\sqrt{5}} e_\theta + \frac{1}{\sqrt{5}} (\cos \phi e_\phi + \sin \phi e_R) \right)$$

$$\dot{R} = \frac{v}{\sqrt{5}} \sin \phi$$

$$\dot{R} \phi = \frac{1}{\sqrt{5}} \cos \phi v$$

$$\dot{\theta} R \cos \phi = v \frac{2}{\sqrt{5}}$$

$$\Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} \dot{R} = \frac{v}{\sqrt{5}} \sin \phi \\ \dot{\theta} \phi = \frac{v}{\sqrt{5} R} \cos \phi \\ \dot{\theta} = \frac{2v}{\sqrt{5} R \cos \phi} \end{array} \right.$$

# Föreläsning

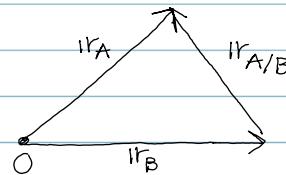
## Relativ rörelse

28/01-14

Vi har två partiklar A och B med ortsvektorer  $\vec{r}_A$  o  
 $\vec{r}_B$  m.a.p en fix punkt O

Deras (absoluta) hastigheter  
är

$$\begin{cases} w_A = \dot{\vec{r}}_A \\ w_B = \dot{\vec{r}}_B \end{cases}$$



Deras accelerationer

$$\begin{cases} a_{lA} = \ddot{\vec{r}}_A \\ a_{lB} = \ddot{\vec{r}}_B \end{cases}$$

Vi inför A's ortsvektor relativt B  $\vec{r}_{A/B} = \vec{r}_A - \vec{r}_B$

" hastighet "

$$w_{A/B} = \dot{\vec{r}}_{A/B} =$$

" acceleration "

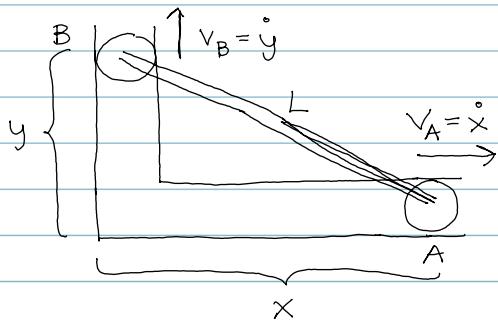
$$a_{lA/B} = \dots$$

## Tvång (constraint)

I bland är rörelserna för två partiklar A och B  
relaterade genom ett tvångsvillkor

Ex. A och B kan röra sig i horisontella resp.  
vertikala spår och är förenade med en  
stäng med fix längd L.





Enligt Pythagoras sats

$$x^2 + y^2 = L^2$$

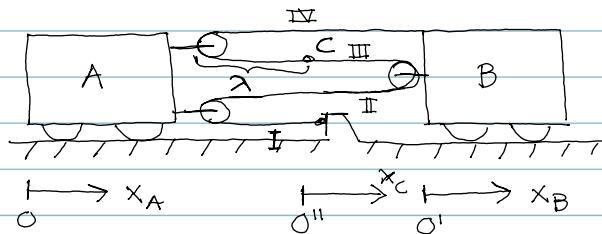
Ta derivatan

$$2x\dot{x} + 2y\dot{y} = 0$$

så att

$$\boxed{v_A = -\frac{y}{x} v_B}$$

Ex



$\dot{x}_A, \dot{x}_B, \dot{x}_C$  fixa

Absoluta hastigheter och accelerationer för  $A, B \in C$

$$v_A = \dot{x}_A$$

$$a_A = \ddot{x}_A$$

$$v_B = \dot{x}_B$$

$$a_B = \ddot{x}_B$$

$$v_C = \dot{x}_C$$

$$a_C = \ddot{x}_C$$

Tvängsvillkor:

Linans konstanta längd = konstant -  $\underbrace{\dot{x}_A}_{I}$  +

$$+ \underbrace{(\dot{x}_B - \dot{x}_A)}_{II} + \underbrace{(\dot{x}_B - \dot{x}_A)}_{III} + \underbrace{(\dot{x}_B - \dot{x}_A)}_{IV} =$$

$$= 3\dot{x}_B - 4\dot{x}_A + \text{konstant}$$

Konstant längd av andra delen av linan:

$$= \underbrace{(\dot{x}_C - \dot{x}_A)}_{\lambda} + \underbrace{(\dot{x}_B - \dot{x}_A)}_{IV} + \text{konstant} =$$

$$= \dot{x}_B - 2\dot{x}_A + \dot{x}_C + \text{konstant}$$

Tag tidsderivator:

$$\left\{ \begin{array}{l} 0 = 3v_B - 4v_A \\ 0 = v_B - 2v_A + v_C \end{array} \right. \quad \longrightarrow$$

$$\Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} v_A = \frac{3}{4} v_B \\ v_C = 2v_A - v_B = \frac{1}{2} v_B \end{array} \right.$$

$$\Rightarrow v_{B/A} = v_B - v_A = \frac{1}{4} v_B$$

$$\left\{ \begin{array}{l} 0 = 3a_B - 4a_A \\ 0 = a_B - 2a_A + a_C \end{array} \right. \Rightarrow a_{B/A} = a_B - a_A = \frac{1}{4} a_B$$

## Kap 3 Kraft och acceleration

En kropp med massan  $m$  växelverkar med andra kroppar och utsätts för en resulterande kraft  $\mathbf{F}$  (tidsberoende). Den rör sig med accelerationen  $a$ .

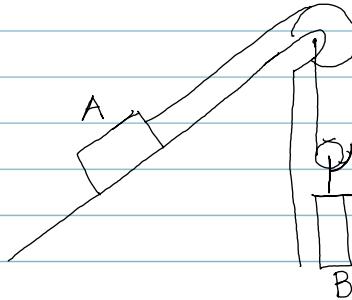
Då gäller Newtons andra lag

$$\mathbf{F} = m \mathbf{a}_1$$

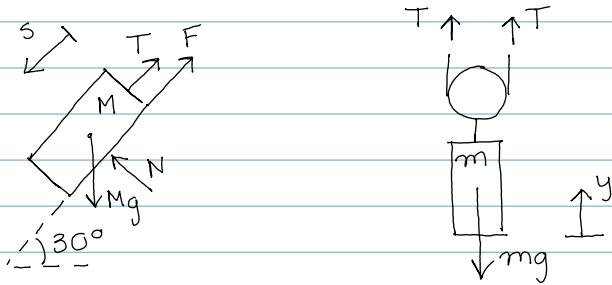
Hur löser man dynamikta?

- 1) Dela upp problemet i lämpliga delkroppar } som i statiken
- 2) Frilägg delkropparna separat
- 3) Ställ upp Newton II för varje delkropp separat
- 4) Ställ upp eventuella tvängsvillkor och friktionsvillkor (kinetisk friktion) } Ger ett antal ekvationer
- 5) Lös ut de efterfrågade storheterna

Ex 3/29



Frilägg A och B separat



Ställ upp Newton II för A:

$$\nearrow : T + F - \frac{1}{2}Mg = M(-\ddot{s})$$

$$\nwarrow : N - \frac{\sqrt{3}}{2}Mg = 0$$

för B:  $\uparrow : 2T - mg = m\ddot{y}$

Tvångsvillkor:  $s - 2y = \text{konstant}$  (Linans längd =  
 $= s - 2y + \text{konst.})$

$$\Rightarrow \boxed{\ddot{s} = 2\ddot{y}}$$



Antag att jämvikt råder  $\Rightarrow \ddot{s} = \ddot{y} = 0$   
3ekv, 3 obekanta ( $T, N, F$ ) Lös!

Kontrollera: om  $\frac{F}{N} < \mu_s$

Med givna data är detta inte fallet

Antagandet var autså felaktigt

Kropparna rör sig

Antag att  $\ddot{s} > 0$

Friktionsvillkor:  $F = \mu_k N$

5 ekvationer, 5 obekanta ( $\ddot{s}, \ddot{y}, T, F, N$ )

Lös!

$$\begin{cases} N = \frac{\sqrt{3}}{2} Mg \\ F = \frac{\sqrt{3}}{2} \mu_k Mg \end{cases} \quad \begin{cases} T + F - \frac{1}{2} Mg = -2 M \ddot{y} \\ 2T - mg = m \ddot{y} \end{cases}$$

eliminera  $\ddot{y}$   $\Rightarrow m(T + F - \frac{1}{2} Mg) + 2M(2T - mg) = 0$

$$\Rightarrow T = \frac{m Mg}{(4M+m)} \left( \frac{5}{2} - \frac{\sqrt{3}}{2} \mu_k \right)$$

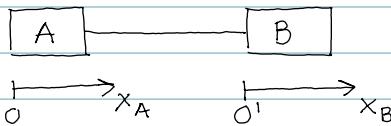
Glöm inte att kontrollera att  $\ddot{s} > 0$ !

I annat fall går rörelsen åt andra hålet

# Föreläsning

29/01-14

## Tvång



$$\text{Linans längd} = x_B - x_A + (\text{konstant})_1$$

$$\text{Tvång Linans längd} = (\text{konstant})_2$$

$$x_B - x_A = (\text{konstant})_2 - (\text{konstant})_1 = (\text{konstant})_3$$

Från förra föreläsningen:

Ex. 3/29 forts.

Antag  $\ddot{s} > 0$

Hur gör vi om  $\ddot{s} < 0$ ?

A) Börja om från början

B)  $F = -\mu_k N$  Rätt svar!

C) Ingen ändring

Glöm inte att kontrollera att  $\ddot{s} > 0$

I annat fall går rörelsen åt andra hålet

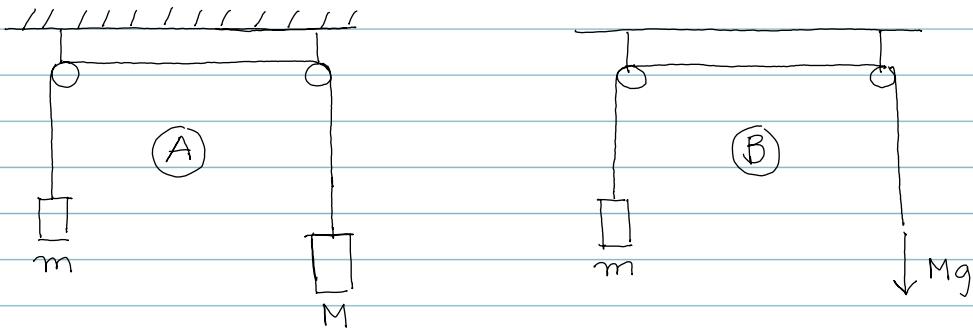
$\Rightarrow$  Använd då friktionsvillkoret

$$F = -\mu_k N$$

Kontrollera också att spänkraften

$$T > 0$$

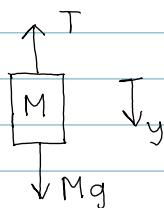
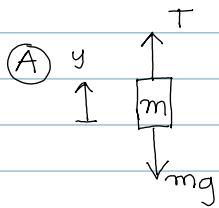
## Ett experiment



Båda systemen startar i vila. Vilket system accelererar snabbast?

- A)  
 A) Snabbast  
 B) B snabbast  
 C) I lika fort

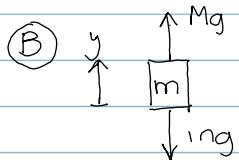
Frilägg



Newton II:

$$\uparrow: T - mg = m\ddot{y}$$

$$\uparrow: T - Mg = M(-\ddot{y})$$



$$\Rightarrow \boxed{\ddot{y} = \frac{M-m}{M+m} g}$$

$$\uparrow: (M-m)g = m\ddot{y}$$

$$\Rightarrow \boxed{\ddot{y} = \frac{(M-m)}{m} g}$$

långsammare

hur

snabbare  
 $\Rightarrow B$  rätt

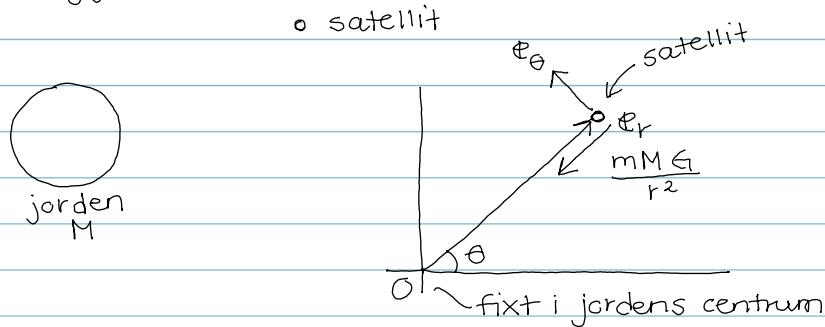
## Kroklinjig rörelse

Repetition:  $\mathbf{F} = m \mathbf{a}_1$

Denna vektorekvation kan analyseras i olika koordinatsystem (Cartesiska, polära, cylindriska, sfäriska, ...)

Ex Bestäm höjden  $h$  (i kilometer) ovanför jordytan där en satellit i en cirkulär bana har samma period, 23 934 h, som jordens absoluta rotation

Frilägg satelliten



Ställ upp Newton II för satelliten

$$-\frac{mMG_1}{r^2} \mathbb{F}_r = m \left( (\ddot{r} - r\dot{\theta}^2) \mathbb{F}_r + (r\ddot{\theta} + 2r\dot{r}\dot{\theta}) \mathbb{F}_\theta \right)$$



Vi får alltså ekvationerna

$$\left\{ \begin{array}{l} -\frac{mMG}{r^2} = m(\ddot{r} - r\dot{\theta}^2) \\ \ddot{\theta} = \frac{r\ddot{\theta} + 2\dot{r}\dot{\theta}}{r} \end{array} \right.$$

Vi inskränker oss till en cirkulär bana

$$\Rightarrow r = r_0 = \text{konstant}$$

Då förenklas ekvationerna till:

$$-\frac{m\gamma MG}{r_0^2} = -\gamma hr_0\dot{\theta}^2 \Rightarrow \dot{\theta} = \omega = \sqrt{\frac{MG}{r_0^3}}$$

$$\ddot{\theta} = mr_0\ddot{\theta} \Rightarrow \ddot{\theta} = \text{konstant} = \omega \quad \begin{matrix} \text{vinkel-} \\ \text{hastighet} \end{matrix}$$

Fart  $v = rw$

$$\text{Omloppstid } T = \frac{2\pi}{\omega} \Rightarrow T = 2\pi \sqrt{\frac{r_0^3}{MG}}$$

$$\Rightarrow r_0 = \sqrt[3]{\left(\frac{T}{2\pi}\right)^2 MG}$$

Sätt in siffror

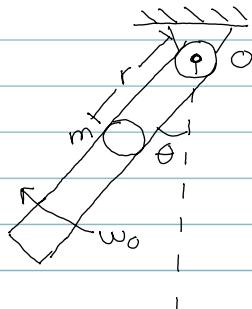
$$M = 5,972 \cdot 10^{24} \text{ kg}$$

$$G = 6,6743 \cdot 10^{-11} \text{ Nm}^2/\text{kg}^2$$

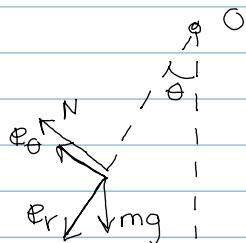
$$T = 23,9344 \text{ h}$$

$$\Rightarrow r_0 = 42164 \text{ km}$$

3/342



Frilägg partikeln i röret



Ställ upp Newton II

$$N\epsilon_\theta + mg(-\sin\theta\epsilon_\theta + \cos\theta\epsilon_r) = m(\ddot{r} - r\dot{\theta}^2)\epsilon_r + \\ + (r\dot{\theta} + 2\dot{r}\dot{\theta})\epsilon_\theta$$

dvs.

$$\begin{cases} N - mg\sin\theta = m(r\dot{\theta} + 2\dot{r}\dot{\theta}) \\ mg\cos\theta = \dot{r} - r\dot{\theta}^2 \end{cases}$$

Vi vet att  $\dot{\theta} = \omega_0 \Rightarrow \dot{\theta} = 0$

$$\Rightarrow \begin{cases} N - mg\sin\theta = 2mr\omega_0 \\ g\cos\theta = \dot{r} - r\omega_0^2 \end{cases} \rightarrow$$

Lös diff. ekv. ( $\theta = \omega_0 t$ )

$$\ddot{r} - r\omega_0^2 = g \cos \omega_0 t \quad (\text{start vid } t=0)$$

Den allmänna lösningen är

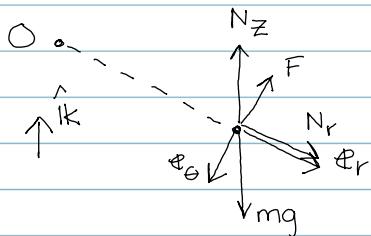
$$r = A e^{\omega_0 t} + B e^{-\omega_0 t} - \frac{g}{2\omega_0^2} \cos \omega_0 t$$

$\swarrow$  godtyckliga  
konstanter

Randvärden  $r=0$  vid  $t=0$   
 $\dot{r}=0$  vid  $t=0$

$$\Rightarrow r(t) = \frac{g}{2\omega_0^2} (\cosh \omega_0 t - \cos \omega_0 t)$$

3/95 Frilägg ringen <sup>lilla</sup>



Ställ upp Newton II: (cylindriska koordinater)

$$N_r \hat{e}_r - F_\theta + (N_z - mg) \hat{k} = \\ = m (\ddot{r} - r \dot{\theta}^2) \hat{e}_r + (r \ddot{\theta} + 2\dot{r} \dot{\theta}) \hat{e}_\theta + \ddot{z} \hat{k}$$

Tvång:  $r = \text{konstant}$

$z = \text{konstant}$

Vi får ekvationerna

$$\left\{ \begin{array}{l} N_r = -mr\dot{\theta}^2 \\ -F = mr\ddot{\theta} \\ \cancel{N_z - mg = 0} \end{array} \right.$$

Vi har kinetisk friktion

$$F = \mu_k N = \mu_k \sqrt{N_r^2 + N_z^2}$$

$$\text{Vi får att sätta } \ddot{\theta} = \dots = -\frac{\mu_k}{r} \sqrt{g^2 + r^2 \dot{\theta}^4}$$



Med  $\dot{\theta} = \omega$  har vi

$$\dot{\omega} = -\frac{\mu_k}{r} \sqrt{g^2 + r^2 \omega^4}$$

Den sökta båglängden är

$$s = \int_{\text{start}}^{\text{slut}} r \, d\theta = r \int_{\text{start}}^{\text{slut}} d\theta = r \int \omega dt$$

$$\begin{aligned} &= r \int \omega \frac{dw}{\dot{\omega}} = -\frac{r^2}{\mu_k} \int \frac{\omega dw}{\sqrt{g^2 + r^2 \omega^4}} = \\ &= \dots = -\frac{r}{2\mu_k} \ln \frac{\sqrt{v_0^2 + \sqrt{g^2 r^2 + v_0^4}}}{gr} \end{aligned}$$

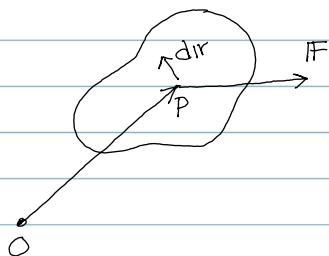


# Föreläsning

4/02-14

Arbete och kinetisk energi

En materiell kropp påverkas av en kraft  $\mathbf{F}$



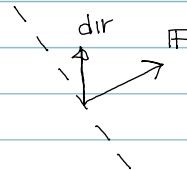
Om angreppspunkten  $P$ 's  
ortsvektor ändras med  $d\mathbf{r}$   
så säger vi att kraften uträttar  
ett infinitesimalt arbete

$$dU = \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r} \text{ på kroppen}$$

OBS :  $dU > 0$  Om  $d\mathbf{r}$  har en komponent i  $\mathbf{F}$ 's  
riktning

$dU < 0$  Om  $d\mathbf{r}$  har en komponent i  $-\mathbf{F}$ 's  
riktning

$dU = 0$  Om  $d\mathbf{r}$  är vinkelrät mot  $\mathbf{F}$



Under ett helt förflyttning säger vi att en  
(tidsberoende och/eller rumtsberoende)  
kraft  $\mathbf{F}$  uträttar ett arbete

cartesiska koord.

$$U = \int dU = \int \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r} \stackrel{\curvearrowleft}{=} \int_{\gamma} (F_x dx + F_y dy + F_z dz) =$$

$\curvearrowleft \gamma$  kurva

$$= \int_{s_0}^{s_1} ds \left( F_x \frac{dx}{ds} + F_y \frac{dy}{ds} + F_z \frac{dz}{ds} \right)$$

$\curvearrowleft \gamma$  ges av funktioner  $x(s), y(s), z(s)$ ,  $s_0 \leq s \leq s_1$



på kroppen då angreppspunkten P flyttas längs en kurva  $\gamma$  i rummet

Vi säger att en materiell kropp med massa m och hastighet  $v$  har den kinetiska energin

$$K = \frac{1}{2} m v \cdot v = \frac{1}{2} m v^2$$

Vi beräknar tidsderivatan av den kinetiska energin

$$\begin{aligned}\frac{d}{dt} K &= \frac{d}{dt} \left( \frac{1}{2} m v \cdot v \right) = \frac{m}{2} \left( \left( \frac{d}{dt} v \right) \cdot v + v \cdot \left( \frac{d}{dt} v \right) \right) \\ &= \underbrace{m a_i}_{= F} \cdot v = F \cdot v\end{aligned}$$

där  $F$  är den totala yttre kraften som verkar på kroppen

Vi multiplicerar med  $dt$

$$\Rightarrow dK = F \cdot \underbrace{\underbrace{v dt}_{= dr}}_{= dr} = F \cdot dr = \underline{\underline{dU}}$$

Kroppens infinitesimala förflyttning

Alltså: Ändring av kroppens kinetiska energi = uträttat arbete på kroppen av yttre krafter

Under ett förflyttning från tillstånd 0 till tillstånd 1 har vi

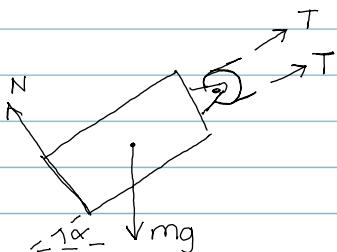
$$\underbrace{K_1 - K_0}_{\begin{array}{l} \text{ändring av} \\ \text{kinetisk} \\ \text{energi} \end{array}} = \Delta K = \int_{\text{förflyttningen}} dK = \int dU = \int \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r}$$

Storleken  $\mathbf{F} \cdot \mathbf{v} = P$  kallas för tillförd effekt (power)  
( $\text{Nm/s} = \text{J/s} = \text{W}$  Watt)

Effekt = Ändring av energi / tidsenhet

Verkningsgrad =  $\frac{\text{"Nyttig" energi}}{\text{Tillförd energi}}$

3/127 Frilägg vagnen



Endast T och mg uträttar ett arbete  
( $N \perp$  mot dir)

Sökt: Hastighet då vagnen når B

Utfört arbete på vagnen =  $2T\Delta x - mg \sin \alpha \Delta x$

Ursprunglig kinetisk energi =  $\frac{1}{2} m v_A^2$

$\Rightarrow$  (Kinetisk energi efter förflyttning)

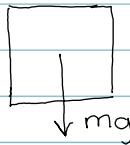
$$\Delta E_k = \frac{1}{2} m v_A^2 + \Delta x (2T - m g \sin \alpha) = \frac{1}{2} m v_{A+\Delta x}^2$$

OBS Endast  $v_A^2$  kommer in, dvs  
riktningen påverkar inte svaret

$$\Rightarrow v_B^2 = v_A^2 + \underbrace{\frac{2}{m} (x_B - x_A)}_{\Delta x} (2T - m g \sin \alpha)$$

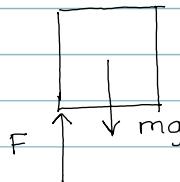
### 3/135 Frilägg cylindern

under fritt fall



$z=0$  då vikten  
träffar plattan

under den senare  
fasen



Av tyngdkraften utfört arbete  
(under hela förloppet)

$$U_{\text{tyngd}} = \int_d^{-\delta} (-mg) dz = mg(d + \delta)$$

$\uparrow$  OBS tecken

$d = 100 \text{ mm}$

$[-mgz]_d^{-\delta}$

Av fjädern uträttat arbete (under den senare fasen)

$$U_{\text{fjäder}} = \int_0^{-\delta} F(z) dz = \int_0^{-\delta} K(-z + a) dz$$

$a = 50 \text{ mm}$   
Krafte = 0  
då  $z = a$   
(öspänd fjäder)

$\uparrow$  Kraften minskar med ökande  $z$

$$= \left[ K \left( -\frac{z^2}{2} + az \right) \right]_0^{-\delta}$$

$$= K \left( -\frac{\delta^2}{2} - a\delta \right) < 0$$

Kinetisk energi är noll vid både start och  
slut

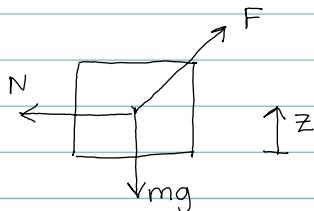


Vi får autså

$$O = U_{\text{tyngd}} + U_{\text{fjäder}} = mg(d + \delta) - k(\frac{1}{2} \delta^2 + a\delta)$$

varur  $\delta$  bestäms (använd den positiva lösningen)

3/132 Frilägg ringen i en godtycklig position längs banan



Endast tyngdkrafen mg och dragkraften F uträttar arbete på systemet  
(N är  $\perp$  mot förflyttningen)

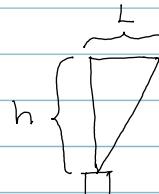
Av tyngdkrafterna uträttat arbete

$$U_{\text{tyngd}} = \int_{\text{slut}}^{\text{start}} (-mg \hat{\mathbf{k}}) \cdot (dz \hat{\mathbf{k}}) = -mg(z_B - z_A) < 0$$

Av dragkrafter uträttat arbete

$$U_{\text{drag}} = F_s = F(\sqrt{h^2 + b^2} - b) > 0$$

↑  
indragna  
snörlängden



Av fjädern uträttat arbete

$$U_{\text{fjäder}} = \int_0^{\delta} (-k z \hat{k}) \cdot (dz \hat{k}) = \dots = -\frac{k \delta^2}{2} < 0$$

$\nwarrow$   
 $z=0$  då fjädern är spänd

$$0 = U_{\text{tyngd}} + U_{\text{fjäder}} + U_{\text{drag}}$$

$\Rightarrow$  Löslös ut  $k$ !

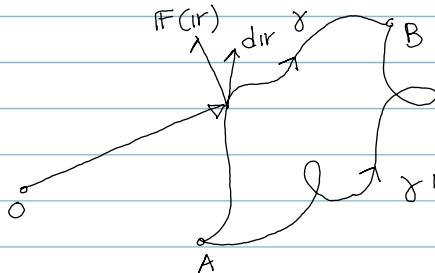
# Föreläshning

11/02-14

## POTENTIELL ENERGI

Ett kraftfält, dvs en lägesberoende kraft  $\mathbf{F}(\mathbf{r})$ , uträttar vid förflyttning av angreppspunkt längs en kurva  $\gamma$  från A till B ett arbete

$$U_\gamma = \int_{\gamma} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r}$$



I allmänhet beror  $U_\gamma$  på kurvan  $\gamma$

Men för vissa speciella kraftfält  $\mathbf{F}(\mathbf{r})$   
beror arbetet bara på start- och slutpunkterna  
A och B

$$U_\gamma = U_A - U_B$$

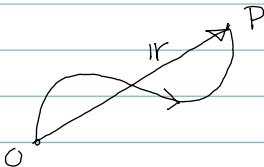
Sådana kraftfält kallas för konservativa eller exekta. De flesta kraftfält är inte konservativa, men lyckligtvis är många intressanta kraftfält det

Om  $\mathbf{F}(\mathbf{r})$  är ett konservativt kraftfält så kan vi införa en skalär funktion  $U(\mathbf{r})$  som kallas för kraftfältets potentiella energi. Det skall gälla att

$$\mathbf{F}(\mathbf{r}) = -\nabla U(\mathbf{r}) = -\text{grad } U(\mathbf{r})$$



Vi tar nämligen  $U(\mathbf{r}) = - \int_0^{\mathbf{r}} \mathbf{F}(\mathbf{r}') d\mathbf{r}'$



Integral längs godtycklig kurva från referenspunkt O till punkt P med ortsvektor  $\mathbf{r}$

Byte av referenspunkt lägger bara till en konstant till  $U(\mathbf{r})$  som autså bara är väldefinierad upp till en additiv konstant

———— exempel ————

Konservativa kraftfält med tillhörande potentialer

1) Det homogena tyngdkraftfältet  $\mathbf{F} = -mg\hat{\mathbf{k}}$

Potential  $U(\mathbf{r}) = - \int_{\gamma} (-mg\hat{\mathbf{k}}) \cdot (dx\hat{\mathbf{i}} + dy\hat{\mathbf{j}} + dz\hat{\mathbf{k}})$

$$= mg \int_{\gamma} dz = mg(z_p - z_o) = mgz + C^o$$

$\gamma$  = Kurva från O till punkten P med ortsvektor  $\mathbf{r}$

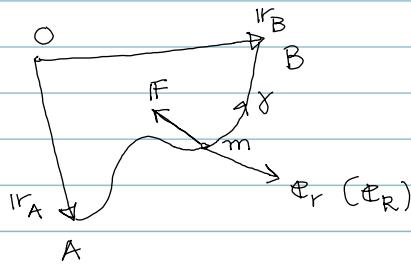
z-koordinaten för  $\mathbf{r}$

2) Det inhomogena tyngdkraftfältet

$$\mathbf{F} = -\frac{mMG}{r^2} \hat{\mathbf{r}}$$

Arbete vid förflyttning från  $\mathbf{r}_A$  till  $\mathbf{r}_B$  längs kurva  $\gamma$





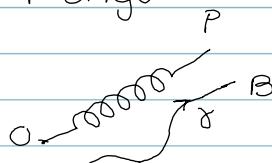
$$\begin{aligned}
 U_\gamma &= \int_{\gamma} \mathbf{F}(r) \cdot dr = -mMG \int_{\gamma} \frac{1}{r^2} e_r \cdot (dr e_r + rd\theta e_\theta) \\
 &= -mMG \int_{\gamma} \frac{1}{r^2} dr = -mMG \left[ -\frac{1}{r} \right]_{r_A}^{r_B} \\
 &= mMG \left( \frac{1}{r_B} - \frac{1}{r_A} \right)
 \end{aligned}$$

Potentiel energi  $U(r) = -\frac{mMG}{r}$  + konstant  
 Växer oftast till noll

- 3) En linjär fjäder med fjäderkonstant  $k$   
 och ospänd längd  $l_0$  fast i origo  
 Kraft på föremål i P

$$\mathbf{F}(r) = -k \underbrace{(r - l_0)}_{\text{fjäders förlängning}} e_r$$

eller förkortning



Beräkna arbetet:

$$U_\gamma = -k \int_{\gamma} (r - l_0) dr = -\frac{k}{2} ((r_B - l_0)^2 - (r_A - l_0)^2)$$

Potentiel energi  $U(r) = +\frac{k}{2} (r - l_0)^2 + konstant$

En partikel med massa  $m$  påverkas enbart av ett konservativt kraftfält  $\mathbf{F}(\mathbf{r})$  med potentiell energi  $U(\mathbf{r})$ . Vid förflyttning längs kurva  $\gamma$  från A till B gäller att:

$$K_B - K_A = \int_{\gamma} \mathbf{F} \cdot d\mathbf{r} = -U_B + U_A$$

$[K = \frac{1}{2}mv^2]$

Ändring i kinetisk energi      sambandet mellan arbete & kinetisk energi      konservativt kraftfält

Autsä gäller att  $K_B + U_B = K_A + U_A$ ,  
dvs

$$E_B = E_A$$

"Energiprincipen"

där  $E = K + U$  = kroppens totala mekaniska energi

### Mer allmänt

En kropp påverkas dels av ett konservativt kraftfält  $U$  och dels av övriga krafter  $\mathbf{F}_{\text{övr}}$  (godtyckliga). Då har vi

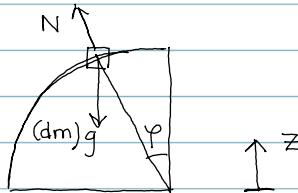
$$\int \mathbf{F}_{\text{övr}} \cdot d\mathbf{r} = E_B - E_A = \text{ändring i kroppens totala mekaniska energi}$$

an  $\mathbf{F}_{\text{övr}}$  uträttat arbete      där  $E = K + U$       potentialen för konservativa krafter  
kinetisk

## exempel

3/172

Frilägg en liten del av kedjan



Utnyttja att tyngdkraftfältet är konservativt

I startetgenblikket har vi  $K_A = 0$

## Beräkna

$$U_A = \int (dm) g z = \left[ \begin{array}{l} z = r \cos \varphi \\ dm = \frac{r d\varphi}{2\pi r/2} m \end{array} \right] =$$

kedja ↗ potentialen noll för  $\varphi = \pi/2$

$$= \int_0^{\pi/2} g r \cos \varphi \frac{r d\varphi}{\pi r/2} m = \frac{2mgr}{\pi} \int_0^{\pi/2} \cos \varphi d\varphi =$$

$$= \frac{2}{\pi} mgr \left[ \sin \varphi \right]_0^{\pi/2} = \frac{2}{\pi} mgr$$

~~Mittanläggem~~ I slutögonblicket har vi at!

$$U_B = \left( \frac{-\pi r/2}{2} \right) mg = -\frac{\pi}{4} r mg$$

↓  
kedjans massa  
↑ halva kedjans  
längd

(\*) ger nu aH

$$K_B = K_A + U_A - U_B = m g r \left( \frac{2}{\pi} + \frac{\pi}{4} \right)$$

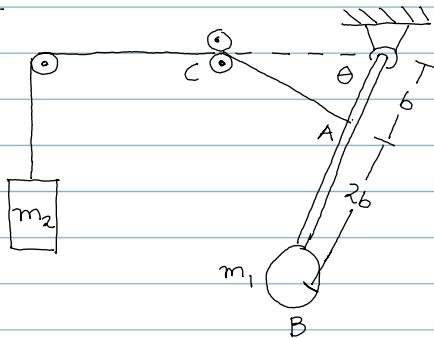
$$K_B = \frac{1}{2} m v^2$$

$$\Rightarrow v = \sqrt{gr\left(\frac{4}{\pi} + \frac{\pi}{2}\right)}$$

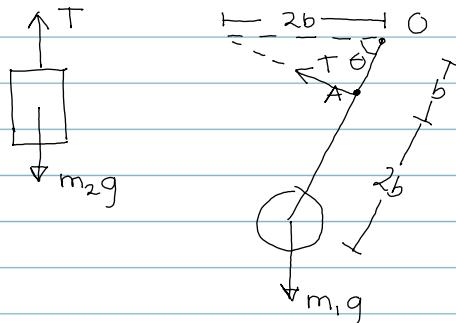
# Föreläsning

12/02-14

3/171



Dela upp i delkroppar och frilägg



Endast konservativa krafter är inblandade  
(tyngdkraftsfället)

$\Rightarrow$  Använd energiprincipen :  $E_{\text{start}} = E_{\text{slut}}$

I startögonblicket har vi ( $\theta = \frac{\pi}{2}$ )

$$E_{\text{start}} = K_{\text{start}_1} + U_{\text{start}_1} + K_{\text{start}_2} + U_{\text{start}_2} = 0$$

startar i vila  $\nwarrow$   $\nearrow$   
 definierade upp till en konstant  $\nwarrow$   $\nearrow$

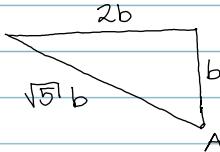


1 Slutēgonblicket, dvs  $\theta = \pi/3$ , har vi

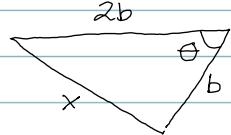
1)  $v_2 = + (v_A \text{ i linans riktning}) \leftarrow \begin{array}{l} \text{Ger en relation mellan} \\ K_{\text{slut}_1} \text{ och } K_{\text{slut}_2} \end{array}$

2) Hur lāng strācka har linan "dragits in"?

Start:



Godtycklig  
 $\theta :$



Sökt sida x blir (enl. cosinussatsen)

$$x^2 = (2b)^2 + b^2 - 2 \cdot 2b \cdot b \cos \theta$$

$$\Rightarrow x = 2b \sqrt{\frac{5}{4} - \cos \theta}$$

Vi kan nu skriva ner de potentiella energierna

$$U_{\text{slut}_1} = (3b - 3b \sin \theta) mg$$

$$U_{\text{slut}_2} = - (\sqrt{5}b - 2b \sqrt{\frac{5}{4} - \cos \theta}) m_2 g$$

Farten för massa 1 ges av

$$v_{\text{slut}_1} = 3b \dot{\theta}$$

$$\Rightarrow K_{\text{slut}_1} = \frac{1}{2} m_1 9b^2 \dot{\theta}^2$$

Farten för massa 2 ges av

$$v_{\text{slut}_2} = |\dot{x}| = b \sin \theta \dot{\theta} / \sqrt{\frac{5}{4} - \cos \theta}$$

$$\Rightarrow K_{\text{slut}_2} = \frac{1}{2} m_2 b^2 \sin^2 \theta \dot{\theta} / (\frac{5}{4} - \cos \theta)$$

→

$$E_{\text{start}} = 0 = E_{\text{slut}} = K_{\text{slut}_1} + U_{\text{slut}_1} + K_{\text{slut}_2} + U_{\text{slut}_2}$$

$$\Rightarrow \ddot{\phi}^2 = \frac{m_2 g (\sqrt{5} - \sqrt{3}) - m_1 g (1 - \sqrt{3}/2)}{b(\frac{g}{2} m_1 + \frac{m_2}{2})}$$

↑

Välj den negativa roten

### Rörelsemängd och stötförlopp

En partikel med massa  $m$  har hastighet  $v$

Den har då rörelsemängden ((linear) momentum)

$$\mathbb{G} = m v \quad (\text{vanligare beteckning } P)$$

Antag att partikeln påverkas av en resulterande kraft  $\mathbb{F}$ . Eftersom massan  $m$  är konstant kan Newton II skrivas

$$\mathbb{F} = \dot{\mathbb{G}} \quad (= \frac{d}{dt} \mathbb{G} = \frac{d}{dt} m v = m \frac{d}{dt} v = m a)$$

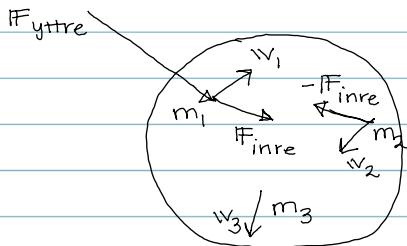
Detta gäller i varje ögonblick

Integrera  $\mathbb{F}$  över tiden  $t$  under ett förlopp från  $t=t_0$  till  $t=t_1$ :

$$\begin{aligned} \curvearrowright I &= \int_{t_0}^{t_1} \mathbb{F} dt = \int_{t_0}^{t_1} \dot{\mathbb{G}} dt = \left[ \mathbb{G} + \text{konstant} \right]_{t_0}^{t_1} = \\ &\text{Av kraften } \mathbb{F} \text{ tillförd} \\ &\text{impuls} = \mathbb{G}(t_1) - \mathbb{G}(t_0) = \Delta \mathbb{G} \end{aligned}$$

↑ Ändring i partikelnas  
rörelsemängd under  
förloppet

Betrakta nu ett system bestående av flera partiklar



Partiklarna påverkas av:

inre krafter  $\left\{ \begin{array}{l} \text{bercende på växel-} \\ \text{verkan med andra} \\ \text{partiklar i systemet} \end{array} \right.$

yttre krafter  $\left\{ \begin{array}{l} \text{bercende på växel-} \\ \text{verkan med kroppar} \\ \text{utanför systemet} \end{array} \right.$

Partiklarnas rörelsemängder  $\mathfrak{G}_1, \mathfrak{G}_2, \mathfrak{G}_3$   
ändras därför med tiden

Betrakta nu systemets totala rörelsemängd

$$\mathfrak{G} = \mathfrak{G}_1 + \mathfrak{G}_2 + \mathfrak{G}_3 + \dots$$

Dess tidsutveckling uppfyller

$$\dot{\mathfrak{G}} = \dot{\mathfrak{G}}_1 + \dot{\mathfrak{G}}_2 + \dot{\mathfrak{G}}_3 = (\mathbb{F}_{1\text{ inre}} + \mathbb{F}_{1\text{ yttre}}) +$$

$$+ (\mathbb{F}_{2\text{ inre}} + \mathbb{F}_{2\text{ yttre}}) + (\mathbb{F}_{3\text{ inre}} + \mathbb{F}_{3\text{ yttre}})$$

Newton III

$$= \mathbb{F}_{1\text{ yttre}} + \mathbb{F}_{2\text{ yttre}} + \mathbb{F}_{3\text{ yttre}} + \dots$$

= totala kraften som verkar på systemet

Viktigt specialfall: För ett isolerat system som inte påverkas av några yttre krafter gäller att den totala rörelsemängden

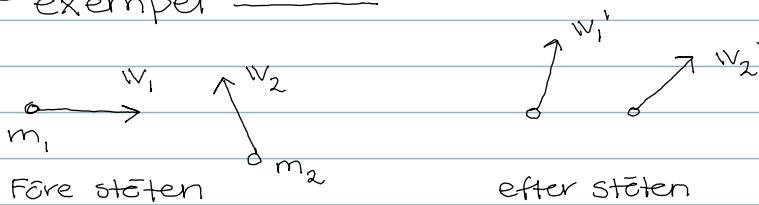
$$\mathfrak{G} = \text{konstant under ett färlopp}$$

## Tillämpning på stötförlopp

Vid en kollision som varar under ett kort tidsintervall kan yttre krafter (t.ex. tyngdkraften, friktion,...) försummas eftersom de tillför en obetydlig impuls. Systemet av kolliderande partiklar kan då approximeras med ett isolerat system och har bevarad rörelsemängd under förloppet

Observera att den mekaniska energin i allmänhet inte är bevarad; en del kommer att förloras till värme

———— exempel ———



Då gäller alltså att

$$\underbrace{m_1 v_1 + m_2 v_2}_{\text{totala rörelse- mängden före stöten}} = \underbrace{m_1 v_1' + m_2 v_2'}_{\text{efter stöten}}$$

men  $\frac{1}{2} m_1 v_1^2 + \frac{1}{2} m_2 v_2^2 \neq \frac{1}{2} m_1 v_1'^2 + \frac{1}{2} m_2 v_2'^2$

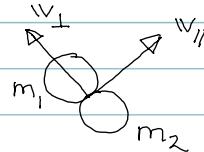
Kinetisk energi behöver INTE  
bevaras

Vi inför relativ hastigheter före och efter stöten

$$\left\{ \begin{array}{l} v_{rel} = v_1 - v_2 \\ v'_{rel} = v'_1 - v'_2 \end{array} \right.$$

Dela upp dessa i komponenter  
 ⊥ och // mot/med  
 kontaktytan i stöt-  
 ögonblicket

$$\left\{ \begin{array}{l} v_{rel} = v_{\perp} + v_{\parallel} \\ v'_{rel} = v'_{\perp} + v'_{\parallel} \end{array} \right.$$



En enkel modell för stötförloppet säger att

$$\left\{ \begin{array}{l} v'_{\parallel} = v_{\parallel} \\ v'_{\perp} = -e v_{\perp} \end{array} \right.$$

Vi har  $0 \leq e \leq 1$

$\nwarrow$  stötkoefficient

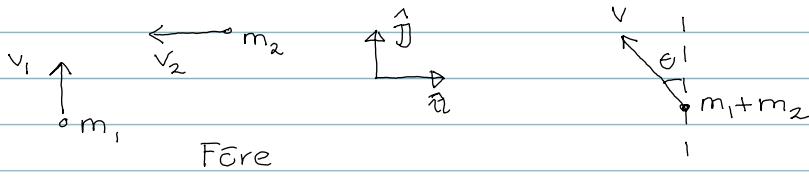
(coefficient of restitution)

(beror t.ex på material och  
 utförande av kropparna)

fulständigt plastisk stöt  
 Maximal minskning av  
 kinetisk energi

fulständigt  
 elastisk stöt  
 Kinetisk energi  
 bevarad

3/203) Under det kortvariga stötförloppet (0,1s) kan systemet bestående av A och B betraktas som isolerat och har autsä bevarad rörelsevärd



Efter

$$\oplus_{\text{före}} = m_1 v_1 \hat{j} + m_2 v_2 (\hat{i}) \quad \oplus_{\text{efter}} = (m_1 + m_2) (-\hat{i} \sin \theta + \hat{j} \cos \theta)$$

$$\Rightarrow \theta = \arctan \frac{m_2 v_2}{m_1 v_1},$$

$$((m_1 + m_2)v)^2 = (m_1 v_1)^2 + (m_2 v_2)^2$$

$$\Rightarrow v = \frac{\sqrt{(m_1 v_1)^2 + (m_2 v_2)^2}}{m_1 + m_2}$$