2

Statisk likevekt

```
K. Bell: «Konstruksjonsmekanikk – Likevektslære»:
```

Kapittel 3
 Avsnitt 3.1 – 3.2

 Avsnitt 3.4 – 3.6

Likevektsligningene i 2D

Newtons 1. lov på komponentform: $\Sigma F_{r} = 0$ $\Sigma F_{z} = 0$

$$\Sigma F_{r} = 0$$

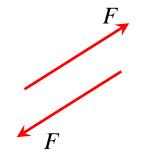
$$\Sigma F_z = 0$$

Newtons 1. lov gjelder for en massepartikkel. Når loven er oppfylt, vil massepartikkelen være i ro (eller ha konstant hastighet).

<u>Problem</u>: Newtons 1. lov tar ikke høyde for kraftpar. Hvis et

legeme er påkjent av et kraftpar, er summen av kreftene lik null, men legemet vil ikke være i ro.

Det vil rotere.



Må i tillegg kreve at summen av momenter på Løsning: legemet er lik null \Rightarrow Ingen rotasjonsbevegelse.

$$\Sigma F_x = 0$$
 $\Sigma F_z = 0$ $\Sigma M_A = 0$

om et vilkårlig punkt

De tre likevektsligningene gjelder for legemet/konstruksjonen som helhet og for ethvert utsnitt/konstruksjonsdel

Likevektsligningene i 2D

Alternative sett med likevektsligninger:

$$\Sigma F_x = 0 \qquad \qquad \Sigma F_z = 0 \qquad \qquad \Sigma M_A = 0$$

$$\Sigma F_{x} = 0 \qquad \Sigma M_{A} = 0 \qquad \Sigma M_{B} = 0$$

$$\Sigma F_z = 0$$
 $\Sigma M_A = 0$ $\Sigma M_C = 0$

$$\Sigma M_A = 0$$
 $\Sigma M_B = 0$ $\Sigma M_C = 0$

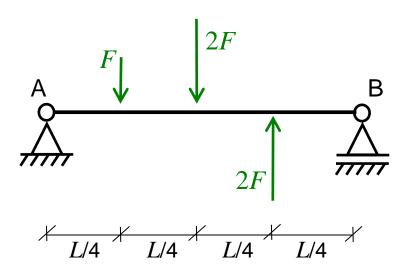
(Punktene A og B må ha ulik x-koordinat, dvs. linjen AB må ikke være parallell med z-aksen)

(Punktene A og C må ha ulik z-koordinat, dvs. linjen AC må ikke være parallell med x-aksen)

(Punktene A, B og C må ikke ligge på samme rette linje)

Man kan alltid kontrollere likevekten av en konstruksjon eller konstruksjonsdel ved hjelp av en hittil ubenyttet ligning, f.eks ved å benytte en ekstra momentlikevekt

Eksempel: Likevektsligninger



En fritt opplagt bjelke er påkjent av tre punktlaster som vist på figuren til venstre.

Bestem opplagerkreftene i A og B.

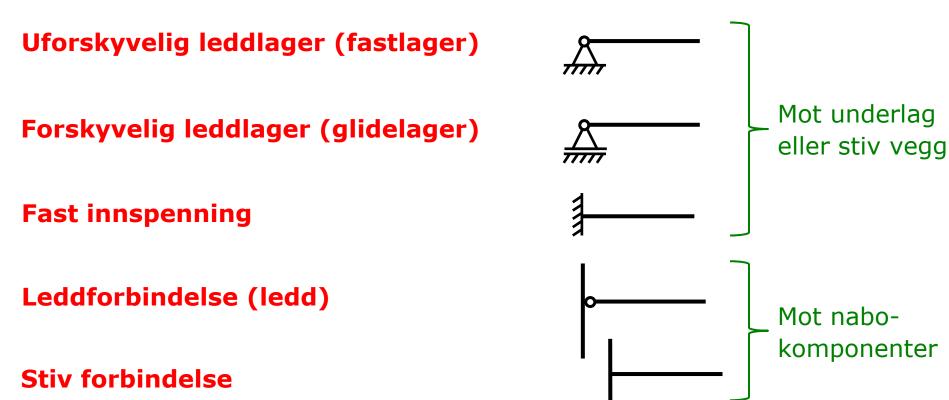
Kontroller svaret.

Reaksjonskrefter

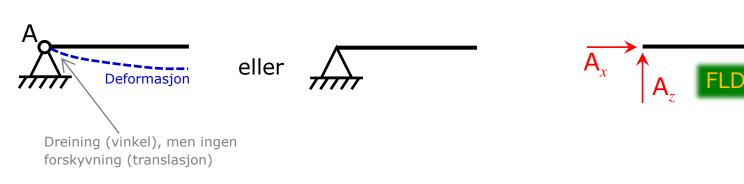
Alle legemer, konstruksjoner og komponenter (konstruksjonsdeler) må være tilstrekkelig <u>fastholdt</u>. Dette ivaretas av **reaksjonskrefter**:

- Fastholdning mot underlag (lagerreaksjoner)
- Forbindelser mellom nabokomponenter

Vi har fem hovedtyper av opplagere eller forbindelser:



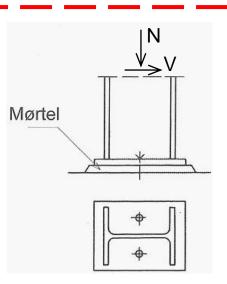
Uforskyvelig leddlager (fastlager)





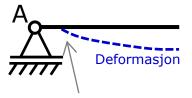


≈ Perfekt fastlager Komponenten kan gjerne stå på skrå!



Leddlagret søyle (fastlager) i en stålkonstruksjon. Kan ikke overføre momenter av betydning

Forskyvelig leddlager (glidelager)



eller



Ingen translasjon i z-retning, men dreining (vinkel) og translasjon i x-retning (fordi ingen kraft A_x holder fast)



Ukjent:

 \mathbf{A}_{z}



Ovalt hull

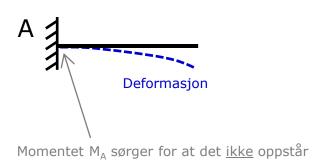


Neoprenlager

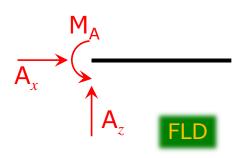


Betongbjelke på konsoll

(Fast) innspenning



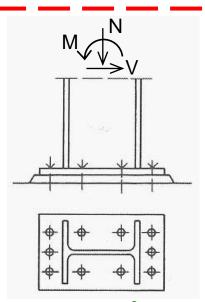
rotasjon (dreining) i innspenningen



Ukjente: A_x , A_z og M_A

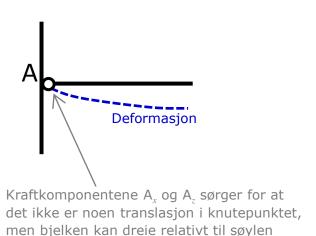


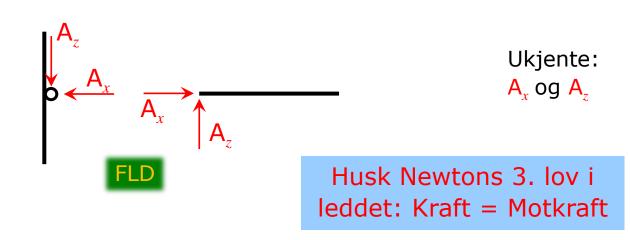
Innstøpt søyle ⇒ Innspenning Her står komponenten vertikalt

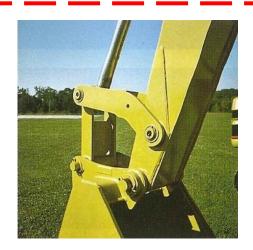


Innspent søyle i en stålkonstruksjon. Kan overføre momenter takket være alle skruene (mange kraftpar!)

Leddforbindelse (ledd)







≈ Perfekt ledd Komponentene kan gjerne være skråstilt!

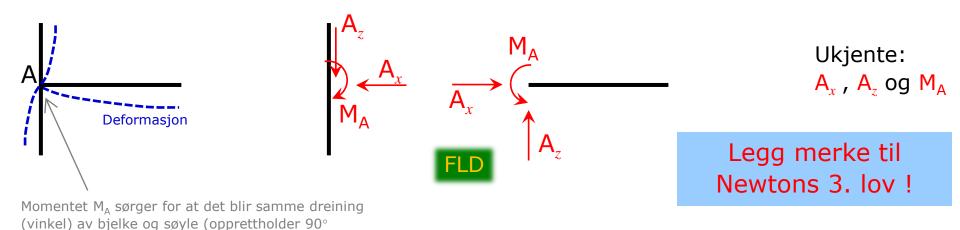


Leddet forbindelse mellom søyle og bjelke i en stålkonstruksjon. Kan ikke overføre momenter av betydning



≈ Perfekt ledd

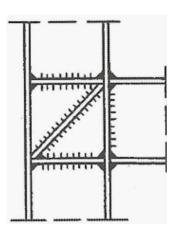
Stiv forbindelse





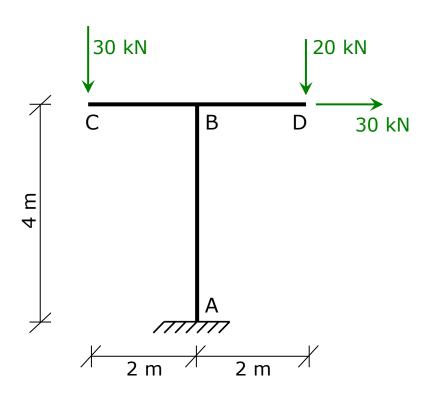
vinkel mellom komponentene)

Sveiste knutepunkt er svært stive



Stiv forbindelse mellom søyle og bjelke i en stålkonstruksjon. Kan overføre store momenter

Eksempel: Fast innspent mast

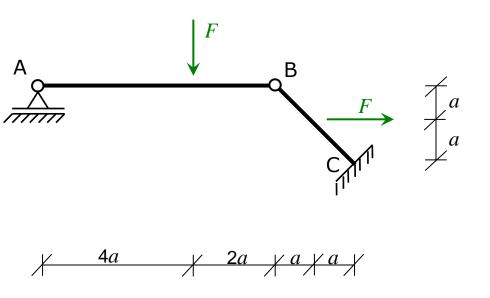


Figuren viser en T-formet kraftledningsmast ABCD. Masten er påkjent av tre punktlaster.

Bestem opplagerreaksjonene i innspenningen A.

Hvordan kan man kontrollere svaret?

Eksempel: Ramme med skrå søyle



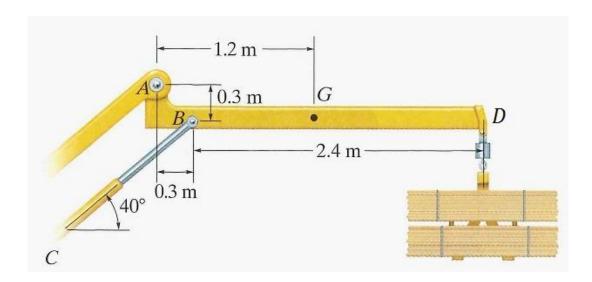
En ramme ABC består av en horisontal bjelke AB og en skrå søyle BC. Rammen er fast innspent i C, mens det er et glidelager i A. Bjelken og søylen er forbundet med et ledd i B. Rammen er påkjent av to punktlaster som vist i figuren.

Tegn fritt-legeme – diagram for hele rammen og for hver komponent (bjelken og søylen).

Bestem reaksjonskreftene i A og C samt leddkraften i B.

Kontroller resultatet.

Eksempel: Kranbom



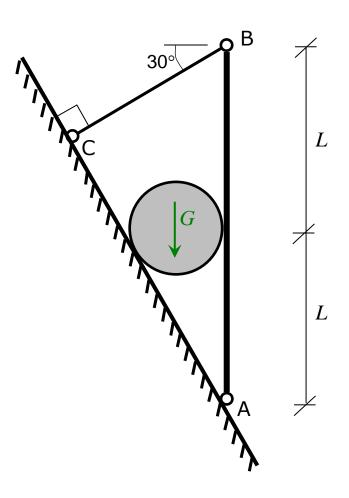
Figuren viser en kranbom ABD. Bommen holdes i horisontal posisjon takket være kraften fra den servohydrauliske sylinderen BC. Lasten i punkt D har tyngde 6000 N. Selve bommen har masse 120 kg. Massesenteret til bommen ligger i punkt G.

Tegn fritt-legeme – diagram for:

- Kranbommen ABD
- Den servohydrauliske sylinderen BC

Beregn kraften i sylinderen BC. Sett $g = 9.82 \text{ m/s}^2$.

Eksempel: FLD og likevektsligninger



En sylinder med tyngde *G* ligger mellom en vertikal stolpe AB og en stiv, skråstilt vegg. Komponenten AB har ledd i begge ender. Stolpens øvre ende er festet til veggen med en kabel BC. Vinkelen mellom kabelen og horisontalplanet er 30°.

Det er ingen friksjon i kontaktflatene mellom sylinderen og veggen/stolpen.

Bestem kraften i kabelen BC.

Statisk bestemthet

Statisk likevekt av et system/legeme krever

1 Likevektsligningene er oppfylt. For plane (2D) konstruksjoner og komponenter står 3 uavhengige likevektsligninger (LVL) til disposisjon. F.eks:

$$\Sigma F_x = 0$$
 $\Sigma F_z = 0$ $\Sigma M_A = 0$

2 Konstruksjonen må være tilstrekkelig fastholdt/forankret. Disse fastholdningskreftene (og -momentene) er ukjente størrelser (UKJ).

Tre tilfeller:

- Statisk bestemt LVL = UKJ
 Antallet ukjente er lik antall uavhengige ligninger
- Statisk ubestemt LVL < UKJ
 Antallet ukjente er større enn antall uavhengige ligninger
- Statisk underbestemt LVL > UKJ
 Antallet ukjente er mindre enn antall uavhengige ligninger

Mekanikk 1 (kurant!)

Mekanikk 2

Ustabilt system !!

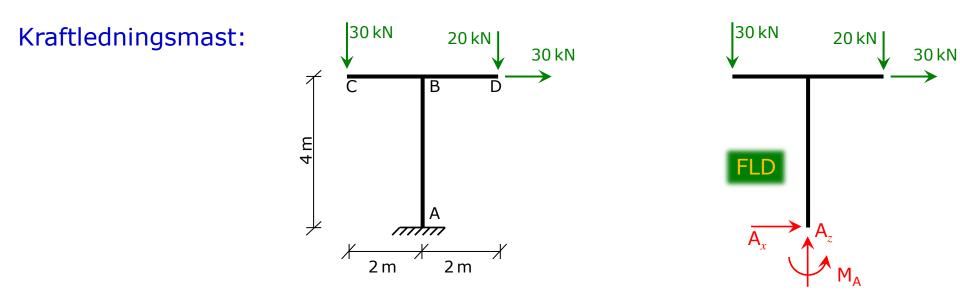
Superposisjonsprinsippet

I et sammensatt belastningstilfelle kan responsen (lagerreaksjoner, indre krefter, spenninger, deformasjoner, ...) bestemmes ved å summere bidragene fra hver enkelt last

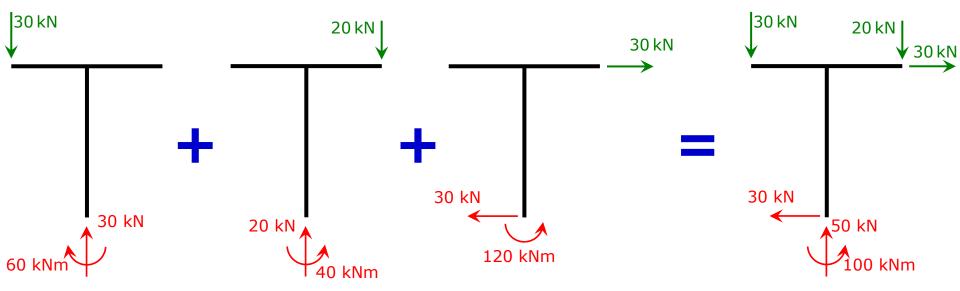
Superposisjonsprinsippet forutsetter lineær (1. ordens) teori. To krav:

- Alle likevekstligninger refererer til opprinnelig (udeformert) geometri (Deformasjonene må mao. være så små at kreftenes retninger og momentarmer ikke endres i nevneverdig grad)
- Lineært elastisk materialoppførsel
 (Lineær og reversibel sammenheng mellom belastning og deformasjon)

Superposisjonsprinsippet

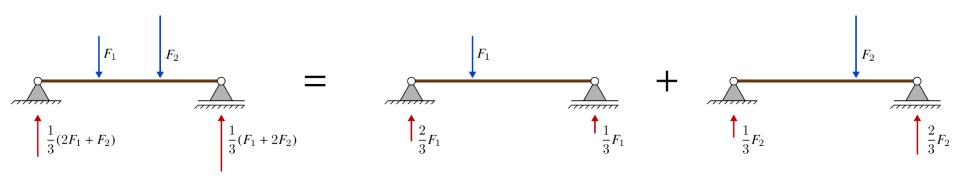


Superposisjon:

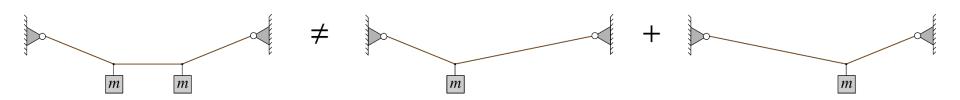


Superposisjonsprinsippet

Eksempel: Superposisjonsprinsippet gjelder



Eksempel: Superposisjonsprinsippet gjelder ikke



<u>Problem</u>: De to massene m henger i en fleksibel kabel hvor deformasjonene endres betydelig med massenes plassering. Forutsetningen om at alle likevektsligninger refererer til udeformert geometri er ikke gyldig.

Kraftresultant

Kraftresultant $R = \text{Summen av et sett med krefter } F_1, F_2, ..., F_n$

Kraftresultanten R må være **statisk ekvivalent** med F'ene. To krav:

①
$$\mathbf{R} = \sum_{i=1}^{n} \mathbf{F}_{i}$$
 (Vektorligning)

Alternativt:
$$R_x = \sum_{i=1}^n F_{ix}$$
 og $R_z = \sum_{i=1}^n F_{iz}$

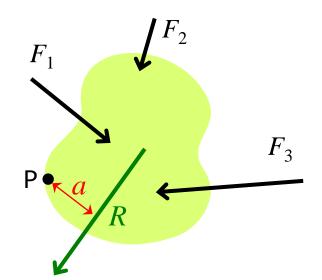
(Komponentvis)

Krav ① gir <u>størrelsen</u> og <u>retningen</u> til *R*

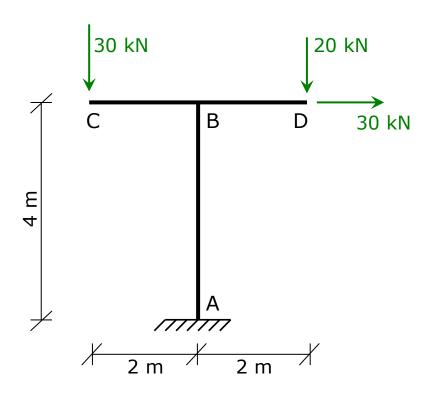
$$\mathbf{2} \qquad R \cdot a = \sum_{i=1}^{n} F_i \cdot a_i$$

Resultanten R og alle F'ene gir samme moment om et vilkårlig momentpunkt P

Krav ② gir <u>angrepslinjen</u> til *R*



Eksempel: Kraftresultant



Figuren viser den samme kraftledningsmasten ABCD som er behandlet i et tidligere eksempel.

Oppgaven denne gangen er å bestemme størrelsen og angrepslinjen til resultanten av de tre punktlastene

Hvordan kan man kontrollere svaret?