

Statikk og likevekt

Elastisitetsteori

11.05.2015

	uke 20	21	22	23
man	11 forelesning: elastisitetsteori gruppe: gravitasjon+likevekt innlev. oblig 10	18 forelesning: spes. relativitet gruppe: spes. relativitet	25 <div style="border: 1px solid red; padding: 2px; display: inline-block;">Pinse</div>	1 ingen forelesning orakel 14-16 FØ394
tir	12 gruppe: gravitasjon+likevekt	19 gruppe: spes. relativitet	26 gruppe: repetisjon	2
ons	13 forelesning: spes. relativitet gruppe: gravitasjon+likevekt	20 forelesning: repetisjon gruppe: spes. relativitet	27 ingen forelesning gruppe: repetisjon	3 EKSAMEN
tor	14 <div style="border: 1px solid red; padding: 2px; display: inline-block;">Himmelfart</div>	21 gruppe: spes. relativitet	28 gruppe: repetisjon	4
fre	15 ingen datalab	22 datalab 11 – 14 FV329	29 datalab 11 – 14 FV329	5

Eksamen: Onsdag, 3. Juni, 14:30 – 18:30

Tillatte hjelpemidler:

- Øgrim og Lian: Størrelser og enheter i fysikk og teknikk eller*
- Angell, Lian, Øgrim: Fysiske størrelser og enheter: Navn og symboler*
- Rottmann: Matematisk formelsamling*
- Elektronisk kalkulator av godkjent type.

* ikke nødvendig

Formelark er del av oppgaveteksten.

Tidligere eksamensoppgaver:

<http://www.uio.no/studier/emner/matnat/fys/FYS-MEK1110/v15/eks/eks.html>

Eksempel: stige

krefter:

gravitasjon G

normalkreftene N_1, N_2

friksjonskreftene F_1, F_2

$$x \text{ retning: } N_2 - F_1 = 0$$

$$y \text{ retning: } N_1 + F_2 - G = 0$$

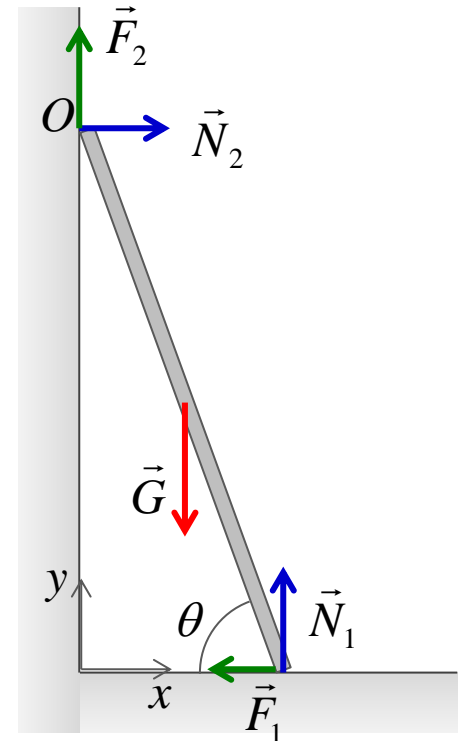
$$\text{kraftmoment: } \tau_o = N_1 L \cos \theta - F_1 L \sin \theta - G \frac{L}{2} \cos \theta = 0$$

3 ligninger men 4 ukjente: N_1, N_2, F_1, F_2

\Rightarrow problemet er ubestemt

Når begynner stigen å skli?

begge sider må begynne å skli samtidig



Eksempel: stige

stigen sklir når $F_1 = \mu_1 N_1$ og $F_2 = \mu_2 N_2$

x retning: $N_2 = F_1 = \mu_1 N_1$

y retning: $N_1 + F_2 - G = 0$

$$G = N_1 + \mu_2 N_2 = N_1 + \mu_2 \mu_1 N_1$$

$$N_1 = \frac{G}{1 + \mu_1 \mu_2}$$

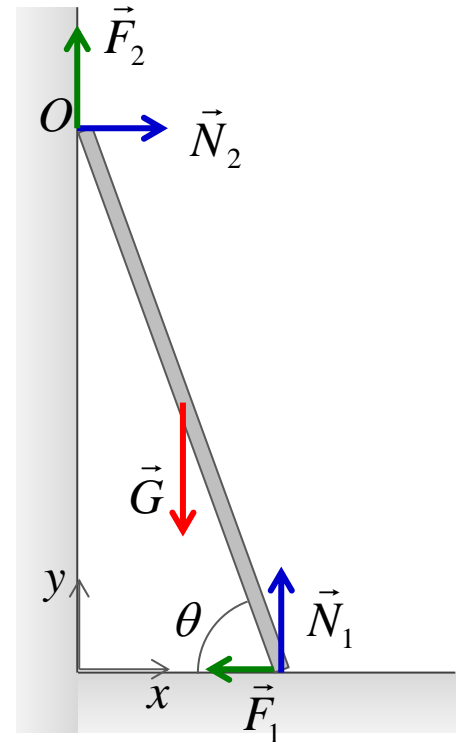
kraftmoment: $N_1 L \cos \theta - F_1 L \sin \theta - G \frac{L}{2} \cos \theta = 0$

$$N_1 - F_1 \tan \theta - \frac{G}{2} = 0$$

$$N_1 - \frac{G}{2} = F_1 \tan \theta = \mu_1 N_1 \tan \theta$$

$$\tan \theta = \frac{1}{\mu_1} - \frac{G}{2\mu_1} \frac{1 + \mu_1 \mu_2}{G} = \frac{1 - \mu_1 \mu_2}{2\mu_1}$$

hvis vinkelen er mindre begynner stigen å skli
(uavhengig av vekten til stigen)



glatt vegg: $\mu_2 = 0$ $\tan \theta = \frac{1}{2\mu_1}$

glatt gulv: $\mu_1 = 0$ $\theta = 90^\circ$

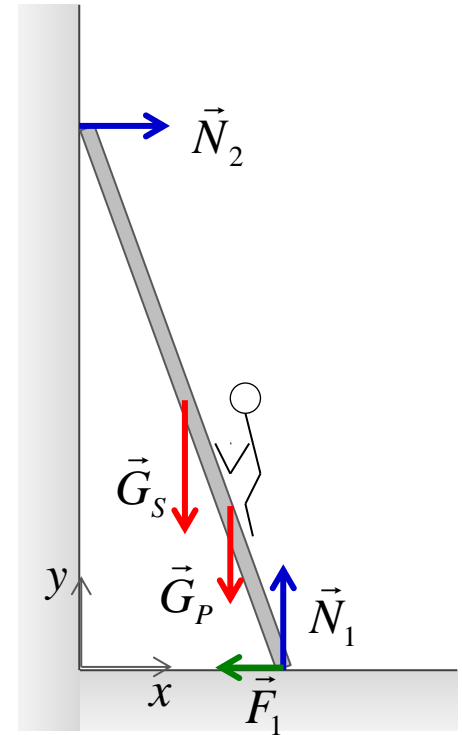
En stige (S) med masse M står mot veggen. Friksjon mellom veggen og stigen er neglisjerbar. En person (P) med masse m klatrer opp stigen. Faren for at stigen sklir blir

1. større
2. mindre
3. er det samme

kraftmoment om kontaktpunkt på gulvet:

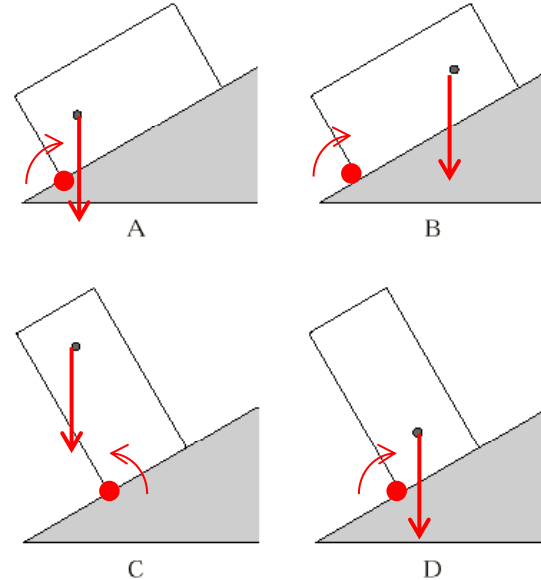
person klatrer opp

- ⇒ større kraftmoment fra gravitasjon (positiv)
- ⇒ trenger større kraftmoment fra \vec{N}_2 for at $\sum \tau = 0$
- ⇒ normalkraften \vec{N}_2 fra veggen øker
- ⇒ friksjonskraften \vec{F}_1 øker slik at $\sum F_x = 0$
- ⇒ faren for at stigen sklir øker



En kiste står på et skråplan. Massesenteret er markert med et punkt. I hvilken av de fire tilfeller velter kisten (hvis i det hele tatt)?

1. A
2. B
3. C
4. D
5. A og C
6. C og D
7. alle er stabilt



Eksempel: kiste på skråplan

En homogen kiste med masse m , bredde b og høyde h står på et skråplan med vinkel α .
Hva er betingelser for likevekt?

krefter på kisten: gravitasjon G normalkraft N friksjon f

$$x \text{ retning: } f - mg \sin \alpha = 0$$

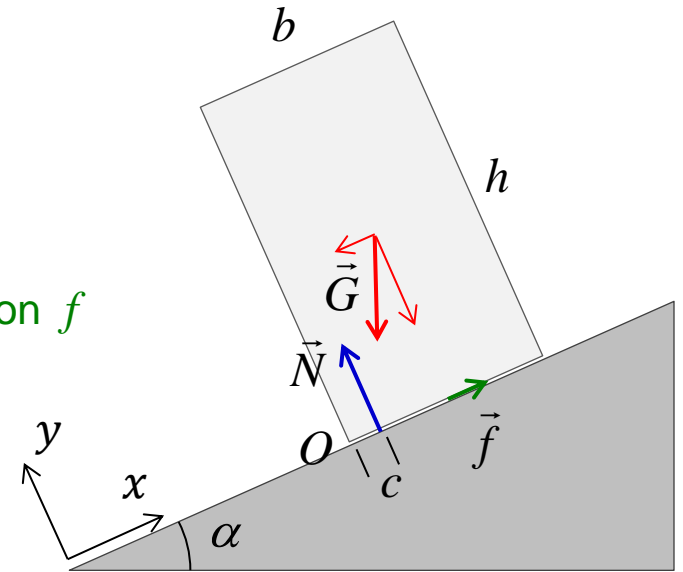
$$y \text{ retning: } N - mg \cos \alpha = 0$$

kraftmoment om O :

$$Nc + \frac{h}{2} mg \sin \alpha - \frac{b}{2} mg \cos \alpha = 0$$

$$c + \frac{h}{2} \tan \alpha - \frac{b}{2} = 0$$

$$c = \frac{1}{2} (b - h \tan \alpha)$$



kisten kan enten skli eller velte

hvis den velter er O den eneste kontaktpunkt og $c = 0$

betingelse for at kisten velter:

$$\tan \alpha = \frac{b}{h}$$

Eksempel: kiste på skråplan

$$f = mg \sin \alpha \quad N = mg \cos \alpha \quad c = \frac{1}{2}(b - h \tan \alpha)$$

kisten begynner å skli hvis: $f = \mu N$

$$mg \sin \alpha = \mu mg \cos \alpha$$

\Rightarrow kritisk vinkel: $\tan \alpha = \mu$

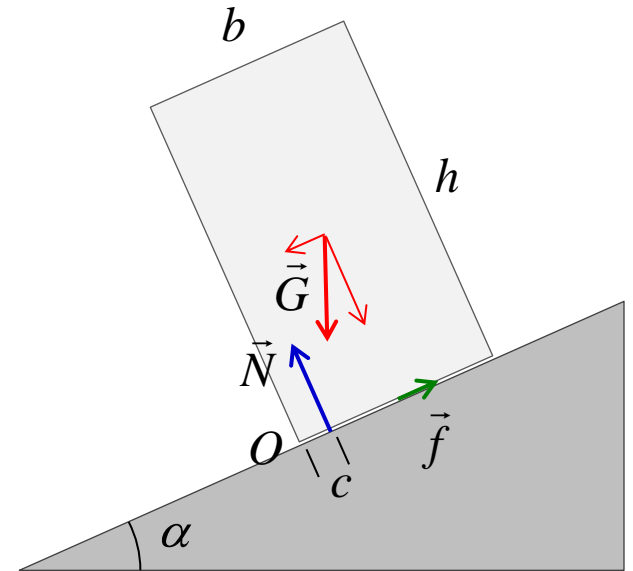
samtidlig må være: $c > 0 \quad \Rightarrow \quad \frac{b}{h} > \tan \alpha$

ellers har kisten allerede veltet

kisten begynner å velte hvis: $c = 0 \quad \Rightarrow$ kritisk vinkel: $\frac{b}{h} = \tan \alpha$

samtidlig må være: $f < \mu N \quad \Rightarrow \quad \tan \alpha < \mu$ ellers har kisten allerede sklidd

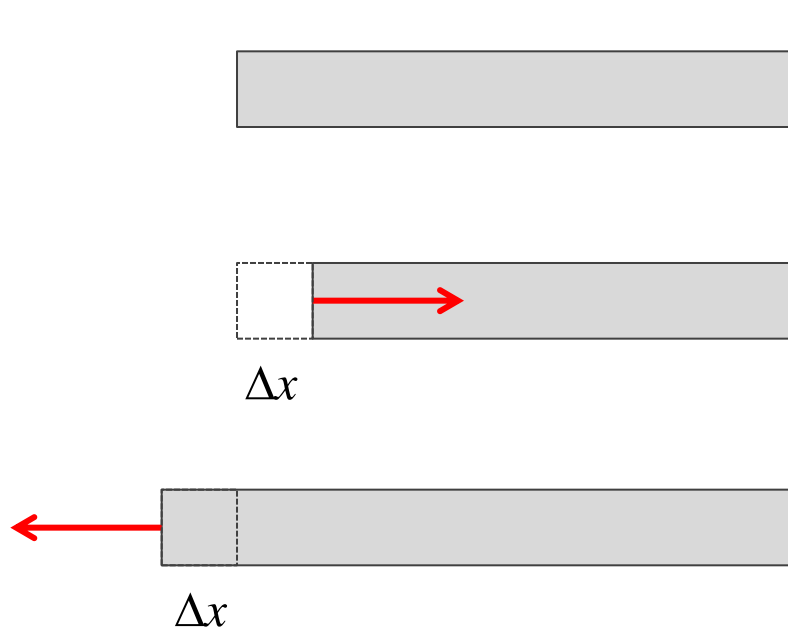
eksempel: $\frac{b}{h} = 0.5$ $\mu = 0.4$ kisten sklir ved $\alpha_{\text{crit}} = \arctan(\mu) = 21.8^\circ$
 $\mu = 0.6$ kisten velter ved $\alpha_{\text{crit}} = \arctan\left(\frac{b}{h}\right) = 26.6^\circ$



Elastisitetsteori

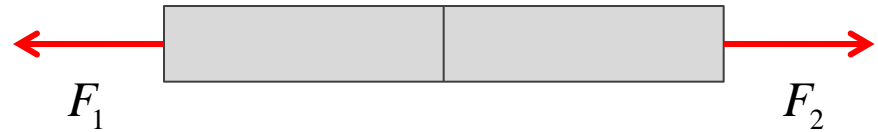
Hvordan blir faste stoffer deformert når de påvirkes av krefter?

Vi har så langt modellert deformasjoner med fjærkrefter:

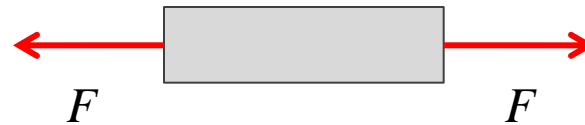


$$F = -k \Delta x$$

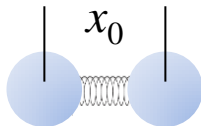
bjelke i likevekt: $F_1 = F_2$



vi tenker oss en
imaginær snittflate



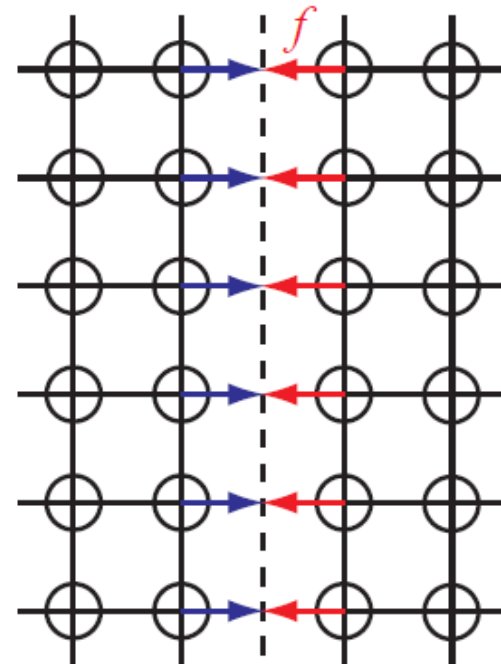
vi tenker oss en snittflate
på en atomær skala



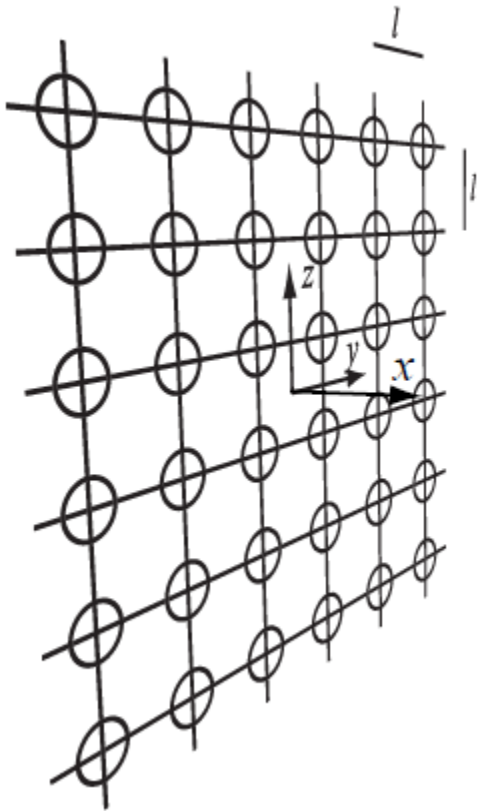
kraft mellom to atomer i x retning:

fjærkraft $F = k(x - x_0)$

bra tilnærming for små Δx



kubisk krystall



kraft på en snittflate med areal $A = N_y l N_z l$

$$F = k(x - x_0) N_y N_z$$

$$\sigma = \frac{F}{A} \quad \text{spenning}$$

$$\varepsilon = \frac{\Delta x}{l} \quad \text{tøyning}$$

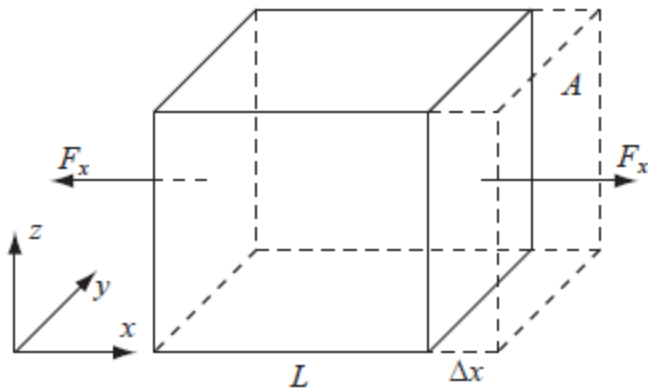
$$\sigma = \frac{F}{A} = \frac{k}{l} \frac{\Delta x}{l} = \frac{k}{l} \varepsilon$$

$$E = \frac{k}{l}$$

Elastisitetsmodul
Youngs modul

materialegenskap

$$\text{enhet: } \frac{\text{N}}{\text{m}^2} = \text{Pa}$$



$$\sigma = E \varepsilon$$

Hookes lov

Elastisitetsmodul

eksempler:

stål $2 \cdot 10^{11} \text{ Pa} = 200 \text{ GPa} = 200 \text{ kN/mm}^2$

bly 19 GPa

silikon 0.05 GPa

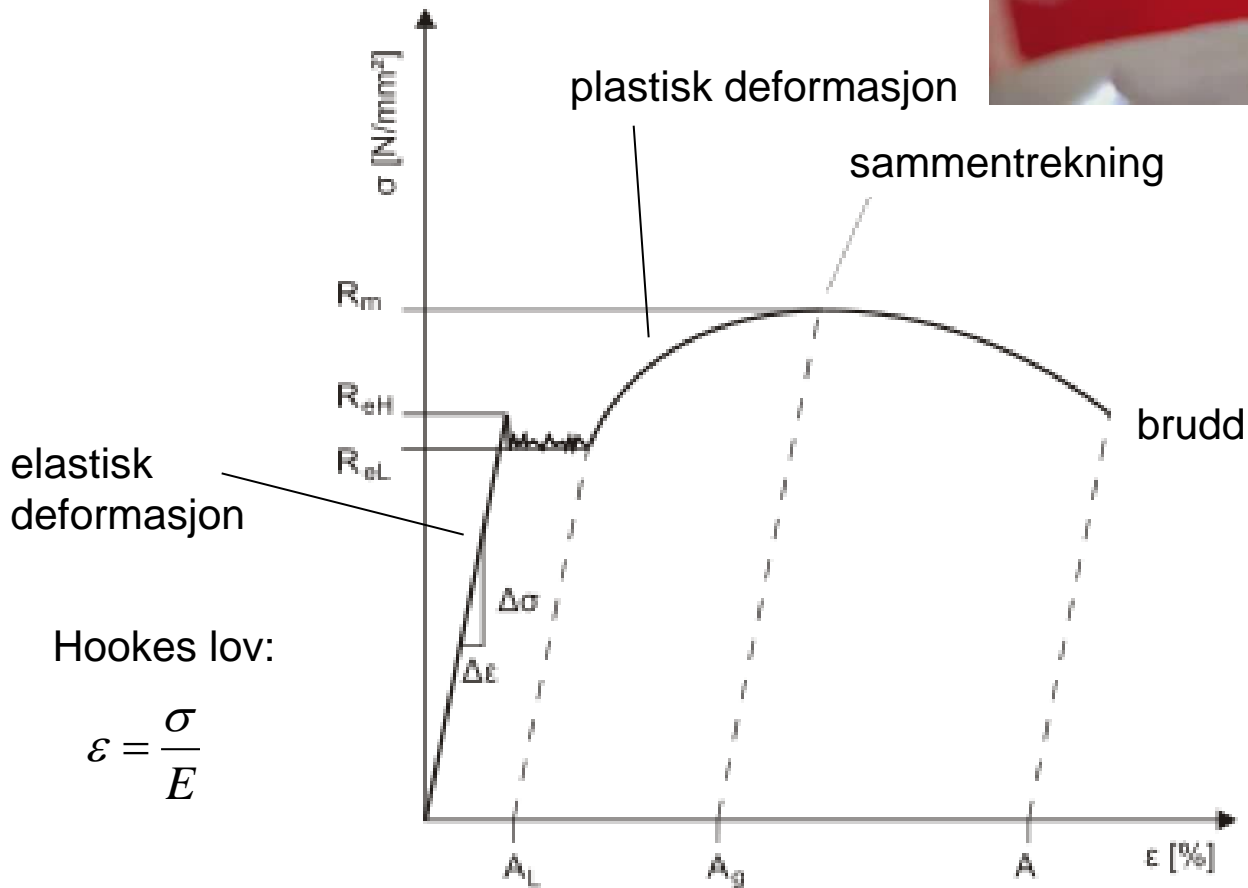
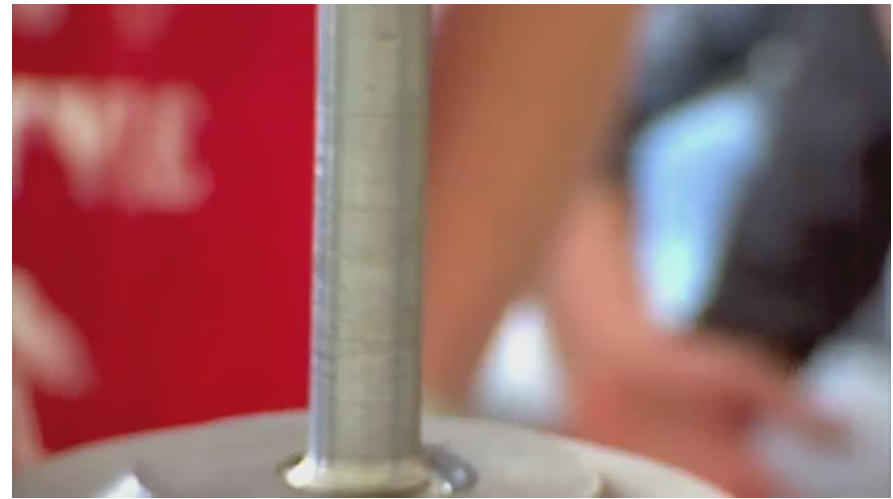
Eksempel Et lodd på 1 kg henger i en ståltråd med 1 mm diameter og lengden 1 m. Hva er forlengelsen av tråden?

spenning:
$$\sigma = \frac{F}{A} = \frac{mg}{\pi r^2} = \frac{1 \text{ kg} \cdot 9.81 \text{ m/s}^2}{\pi \cdot (5 \cdot 10^{-4})^2 \text{ m}^2} = 1.25 \cdot 10^7 \text{ Pa}$$

$$\sigma = E \frac{\Delta x}{L}$$

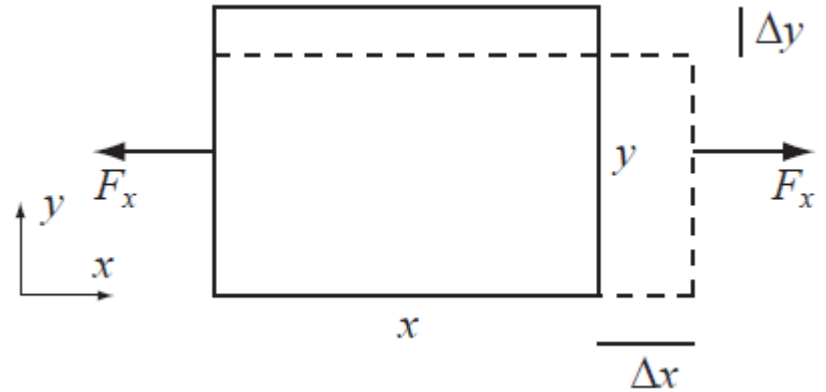
$$\Delta x = \frac{\sigma}{E} L = \frac{1.25 \cdot 10^7 \text{ Pa}}{2 \cdot 10^{11} \text{ Pa}} \cdot 1 \text{ m} = 6.25 \cdot 10^{-5} \text{ m} = 62.5 \mu\text{m}$$

Spennings-tøyningskurve

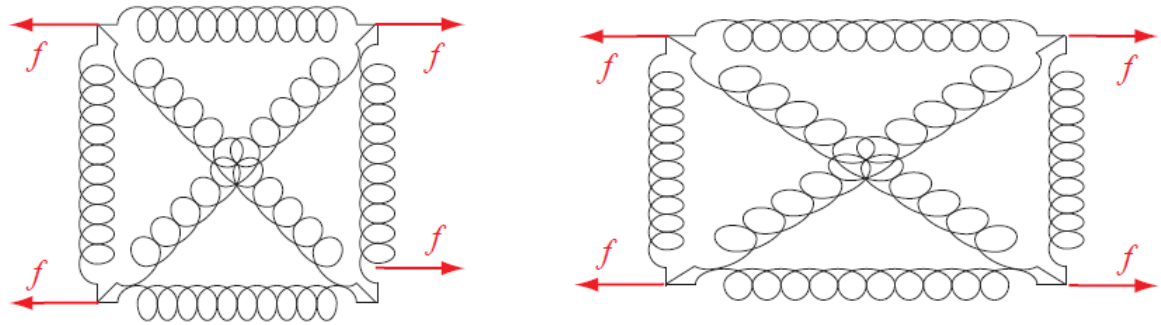


tøyning i x retning: $\varepsilon_x = \frac{\Delta x}{x} = \frac{\sigma_x}{E}$

tøyning i y retning: $\varepsilon_y = \frac{\Delta y}{y} = -\nu \frac{\sigma_x}{E} = -\nu \frac{\Delta x}{x}$



ν tverrkontraksjonstall
Poissons tall



volumendring:

$$\Delta V = (x + \Delta x)(y + \Delta y)(z + \Delta z) - xyz$$

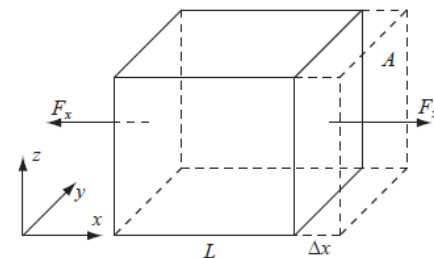
$$\approx xy(\Delta z) + x(\Delta y)z + (\Delta x)yz$$

$$\frac{\Delta V}{V} = \frac{\Delta x}{x} + \frac{\Delta y}{y} + \frac{\Delta z}{z} = \frac{\Delta x}{x}(1 - 2\nu)$$

$\nu = 0.5$ volum er konstant

$\nu = 0.2 \dots 0.3$ for de fleste materialer

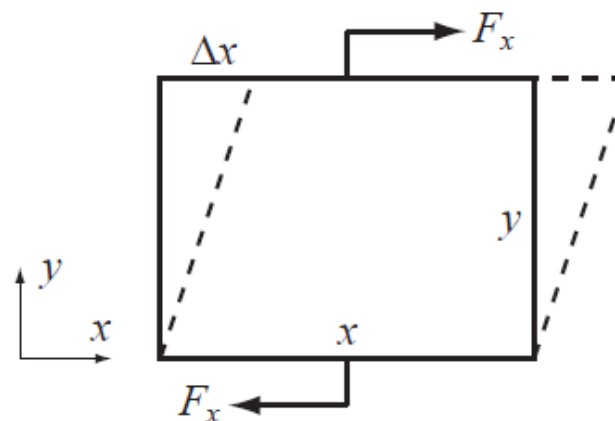
Skjærdeformasjon



normalspenning: $\sigma_{xx} = \frac{F_x}{A_x} = E \frac{\Delta x}{x}$

skjærspenning: $\sigma_{xy} = \frac{F_x}{A_y} = G \frac{\Delta x}{y}$

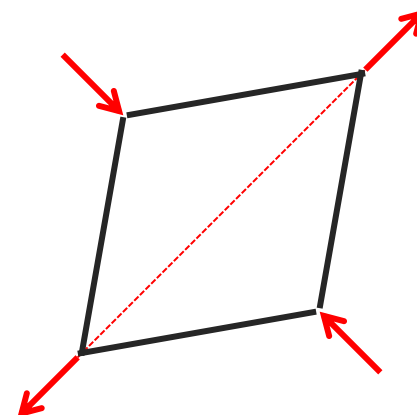
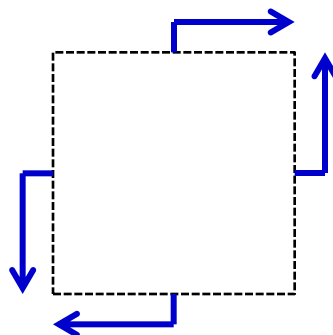
G: skjærmodul



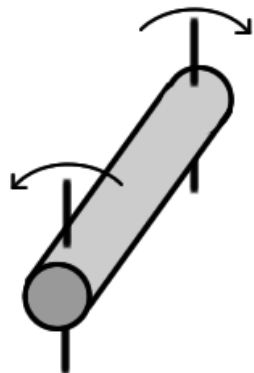
skjærmodulen G er relatert til elastisitetsmodulen E og tverrkontraksjonstallet ν

for isotrope materialer:

$$G = \frac{E}{2(1+\nu)}$$



Vridning



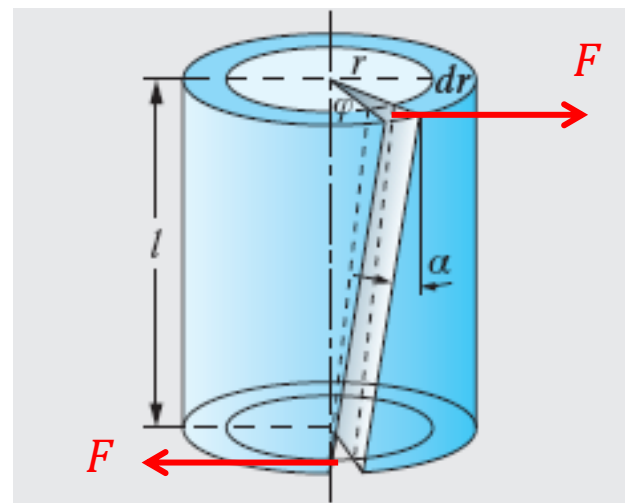
to motsatte kraftmomenter τ
vri en tråd om en vinkel φ

torsjonsmodul: $D_r = \frac{\tau}{\varphi}$

relatert til skjærdeformasjon

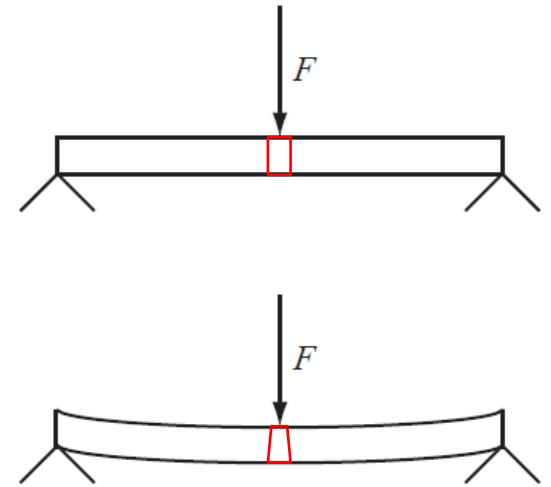
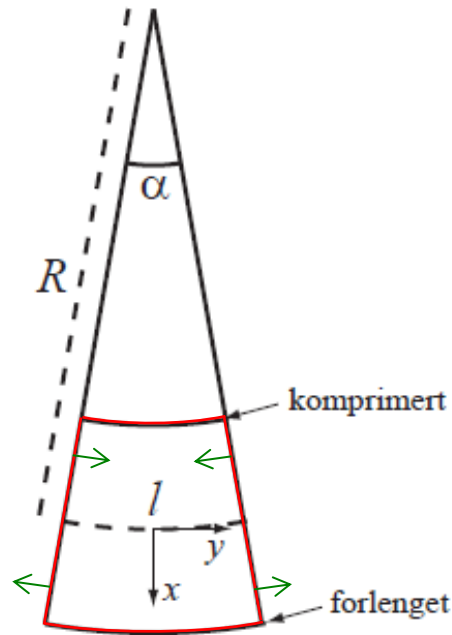
$$D_r = \frac{\pi GR^4}{2l}$$

G: skjærmodul



Bøying av en bjelke

midtlinjen: den nøytrale linjen
ovenfor komprimeres bjelken
nedenfor forlenges bjelken



forlengelsen Δl i avstand x
fra den nøytrale linjen:

$$\Delta l = (R + x)\alpha - R\alpha = x\alpha = x \frac{l}{R}$$

$$\frac{\Delta l}{l} = \frac{x}{R}$$

Hookes lov: $\sigma(x) = E \frac{\Delta l}{l} = E \frac{x}{R}$

spenning i bjelken

en bjelke med høyde h og bredde b :

nettokraft er null, men
det virker et kraftmoment om O

$$\tau = \sum_i \vec{r}_i \times \vec{F}_i = \int \vec{r} \times d\vec{F}$$

$$= \int_A x \sigma(x) dA = \frac{E}{R} \int_A x^2 dA = \frac{E}{R} I_A$$

$$I_A = \int_A x^2 dA \quad \text{flatetregghetsmoment}$$

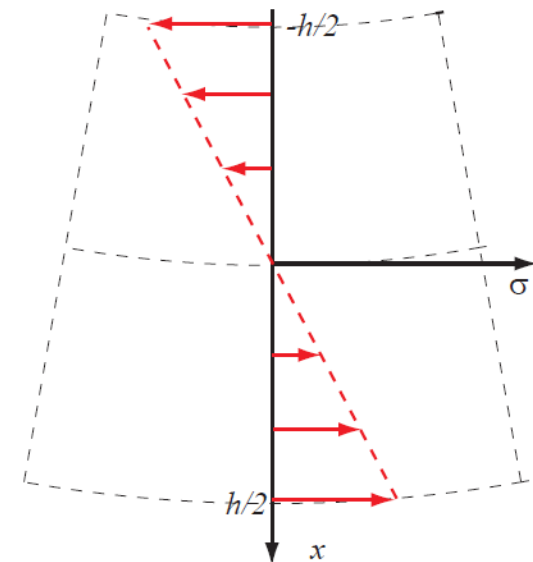
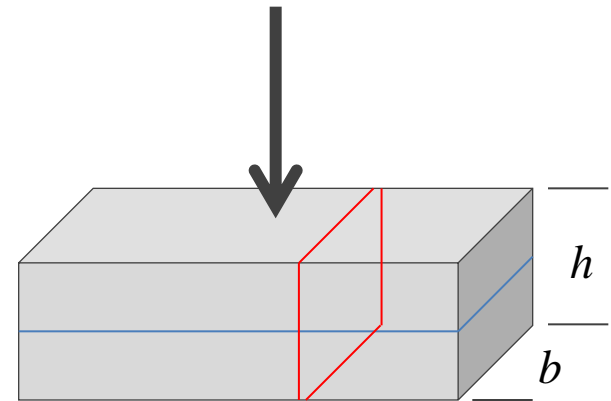
bøyningen er gitt ved: $\frac{1}{R} = \frac{\tau}{I_A E}$

τ : kraftmoment fra ytre krefter

E : materialegenskap

I_A : geometrisk

jo større flatetregghetsmoment,
jo større motstand mot bøyning

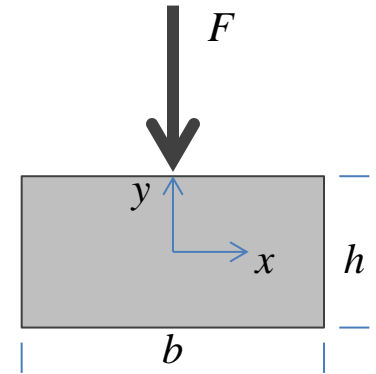


$$\sigma(x) = E \frac{\Delta l}{l} = E \frac{x}{R}$$

x : avstand fra nøytral linje

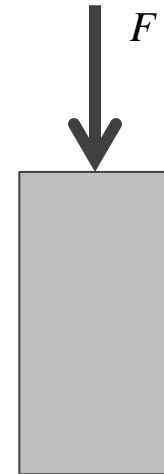
Eksempel: flatetregghetsmoment for en 2×4 cm trevirke:

$$I_A = \int_A y^2 dA = b \int_{-h/2}^{h/2} y^2 dy = b \left(\frac{1}{3} \frac{h^3}{8} + \frac{1}{3} \frac{h^3}{8} \right) = \frac{bh^3}{12}$$



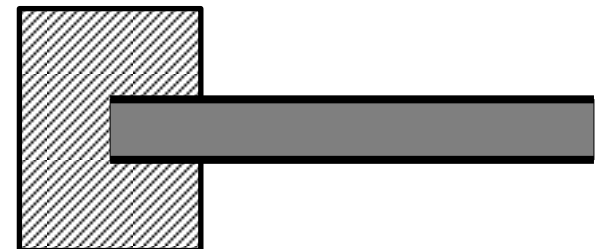
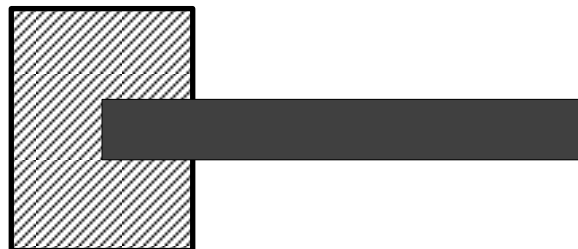
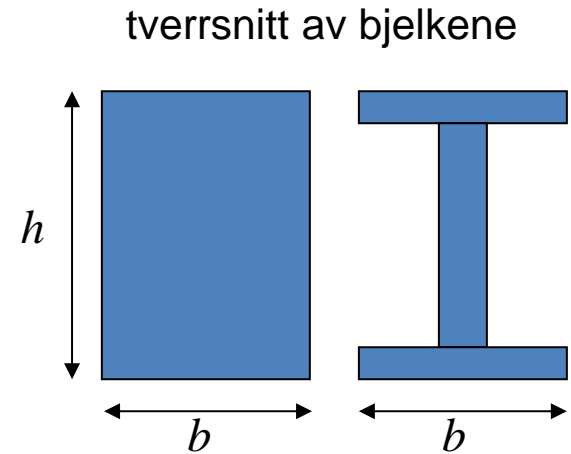
to orienteringer: $I_1 = \frac{4 \cdot 2^3}{12} \text{ cm}^4 = \frac{8}{3} \text{ cm}^4$

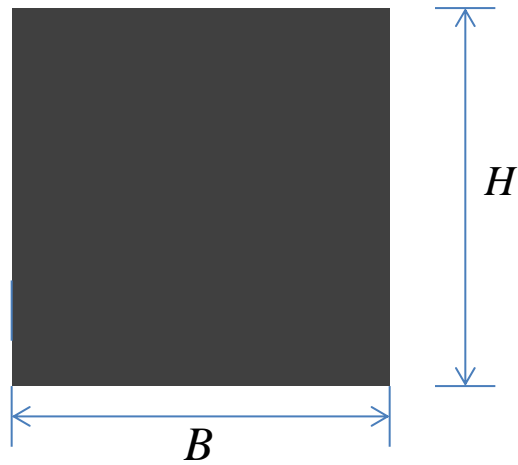
$$I_2 = \frac{2 \cdot 4^3}{12} \text{ cm}^4 = \frac{32}{3} \text{ cm}^4 = 4I_1$$



En massiv bjelke og en I-bjelke av samme material og dimensjon er innspent i den ene enden og den andre enden er fri. Hvilken bjelke bøyes mest?

1. massiv bjelke
2. I-bjelke
3. det samme for begge





$$I_A = \frac{1}{12} BH^3$$

$$B = H = 10 \text{ cm}$$

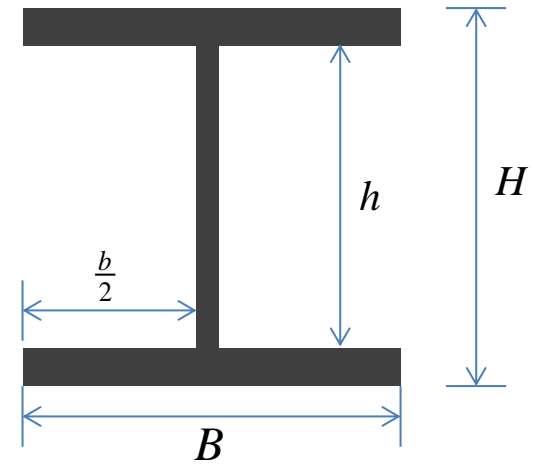
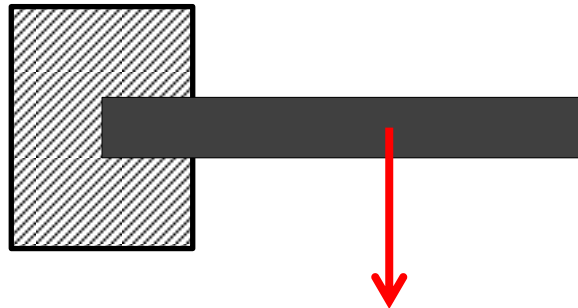
$$b = 9.4 \text{ cm}$$

$$h = 8 \text{ cm}$$

$$I_A = 833 \text{ cm}^4$$

$$A = 100 \text{ cm}^2$$

$$\frac{1}{R} = \frac{\tau}{I_A E}$$



$$I_A = \frac{1}{12} (BH^3 - bh^3)$$

$$I_A = 432 \text{ cm}^4$$

$$A = 24.8 \text{ cm}^2$$

