NTNU NORGES TEKNISK-NATURVITENSKAPELIGE UNIVERSITET INSTITUTT FOR KONSTRUKSJONSTEKNIKK

Faglig kontakt under eksamen: Jan B. Aarseth

Tlf.: (735)93568

EKSAMEN I FAG TKT4126 MEKANIKK

Fredag 7. desember 2007 Tid: kl. 9.00 - 13.00

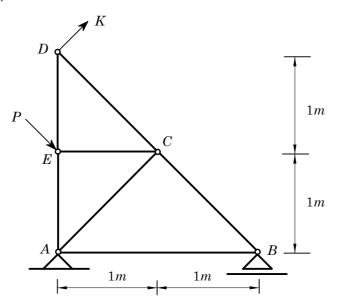
Tillatte hjelpemidler: C - Godkjent kalkulator

Rottmann: Matematisk formelsamling. Irgens: Formelsamling Mekanikk

Språkform: Bokmål

Sensurdato: 7. januar 2008

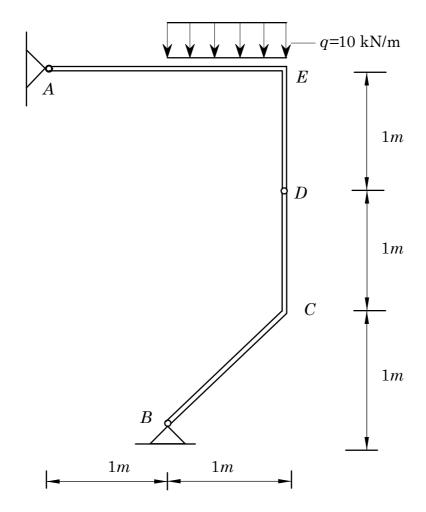
Oppgave 1 (25%)



Figuren viser et fagverk opplagret med et fast boltelager i A og et glidelager i B. Fagverket er belastet med en kraft $P=20\sqrt{2}$ kN i E og en kraft $K=4\sqrt{2}$ kN i D. Begge kreftene danner 45° med horisontalen.

- a) Vis at fagverket er statisk bestemt og bestem opplagerreaksjonene i A og B.
- **b**) Bestem alle stavkreftene og angi strekk- og trykkstaver på figur.

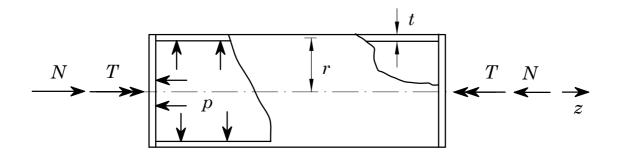
Oppgave 2 (25%)



Figuren viser en ramme som er opplagret med faste boltelagre i A og B og som har et indre ledd i D. Ramma består av den horisontale bjelken AE med lengde 2m, de vertikale bjelkene ED og CD, begge med lengde 1m, samt skråbjelken BC som danner 45° med horisontalen. Det er stive hjørner i E og C. Ramma er belastet med en jevnt fordelt belastning $q = 10 \, \mathrm{kN/m}$ langs halve AE.

- a) Vis at ramma er statisk bestemt og bestem lagerreaksjonene i A og B samt leddkrefter i D. Tegn kraftbilde.
- b) Beregn og tegn moment-, skjær- og aksialkraftdiagram for ramma.
 Påfør størrelser og virkningsymboler på diagrammene.
 (For momentdiagrammet kan virkningsymboler utelates dersom diagrammet tegnes på strekksiden).

Oppgave 3 (25%)



Figuren viser en beholder laget av et sirkulært rør med midlere radius $r=150\,\mathrm{mm}$ og veggtykkelse $t=5\,\mathrm{mm}$. Beholderen kan belastes med et indre trykk p, et torsjonsmoment T og en aksialkraft N. Flytespenning $f_y=340\,\mathrm{MPa}$.

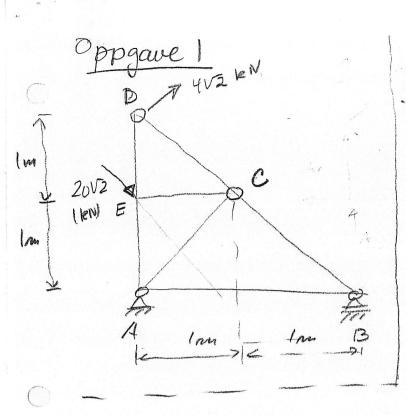
- a) Belaster med $p=6\,\mathrm{MPa}$, $N=235\,\mathrm{kN}$ (trykk) og $T=45\,\mathrm{kNm}$ (med dreieretning som vist på figuren). Beregn spenningene som virker på et element i rørveggen.
- **b**) Beregn hovedspenningene og hovedretningene samt maksimal skjærspenning for elementet i spørsmål a)
- c) Tegn Mohrs sirkel for den funne spenningstilstanden.
- d) Holder p og N konstante med verdier som gitt i spørsmål a). Øker torsjonsmomentet til flytning inntreffer i følge Mises-kriteriet. Beregn det tilhørende flyte-torsjonsmomentet T_{γ} .

Oppgave 4 (25%)

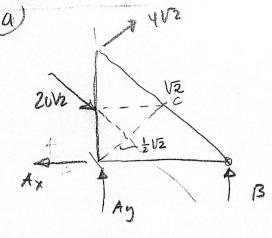
Vi fortsetter med beholderen i oppgave 3. I tillegg til dimensjonene som er gitt, har beholderen en lengde $L=500\,\mathrm{mm}$. Her antar vi at de gitte dimensjonene refererer til tilstanden før beholderen belastes.

Material data : $E = 2.0 \cdot 10^5 \text{MPa}$, v = 0.3

- a) Bestem lengdeforandringen ΔL samt forandringen av tykkelsen Δt forårsaket av belastningen i oppgave 3, spørsmål a)
- b) Vis at forbindelsen mellom for andring av radius Δr og tøyningen ε_{θ} i ringretningen er gitt ved : $\varepsilon_{\theta} = \frac{\Delta r}{r}$ Bestem Δr for belastningen i oppgave 3, spørsmål a)
- vi belaster nå beholderen bare med et trykk p og en aksialkraft N. Med en strekklapp som danner 45° med z-aksen, måles tøyningen ε . Idet flytning inntreffer, viser strekklappen $\varepsilon=0$. Vis at vi da har følgende tilstand : $\sigma_z+\sigma_\theta=0$. Bruk dette til å bestemme trykket p_y ved flytning etter Tresca-kriteriet.
- **d**) Bestem også aksialkrafta $N_{_{\gamma}}$ ved flytning for tilstanden i spørsmål c)



Global likevekt



$$2M_A = 0$$
:
 $8.2 - 4.\sqrt{2}.\sqrt{2} - 20\sqrt{2}.\frac{1}{2}\sqrt{2} = 0$
 $\Rightarrow B = \frac{1}{2}[8+20] = 14kN$

$$ZF_{x} = 0$$
: $A_{x} - \frac{1}{\sqrt{2}} \cdot 4\sqrt{2} - 20\sqrt{2} \cdot \frac{1}{\sqrt{2}} = 0$ $\Rightarrow A_{x} = \frac{24RN}{4\sqrt{2}}$
 $ZF_{y} = 0$: $A_{y} + B_{y} + 4\sqrt{2} \cdot \frac{1}{\sqrt{2}} - 26\sqrt{2} \cdot \frac{1}{\sqrt{2}} = 0$
 $\Rightarrow A_{y} = 20 - 4 - 14 = \frac{2kN}{2}$

6) Likevett Kntp. B:

$$ZF_{X} = 0 : N_{BA} + \frac{N_{BC}}{V_{2}} = 0$$

$$ZF_{Y} = 0 : N_{BC} + 14 = 0$$

$$\Rightarrow N_{BC} = -14V_{2} : N_{BA} = \frac{14}{2} \text{ at}$$

Kninteplet. A NAE NAC 24

$$\sum F_{X}=0: \frac{AC}{V_{2}} + N_{BA} - 2Y = 0$$

$$\Rightarrow \frac{N_{AC}}{V_{2}} = 2Y - N_{BA} = \frac{10}{V_{2}}$$

$$\Rightarrow \frac{N_{AC}}{V_{2}} = \frac{10.\sqrt{2}}{V_{2}}$$

$$ZF_{y} = 0$$
: $2 + N_{A} = + N_{Y_{2}} = 0$

$$N_{AF} = -2 - N_{Y_{2}} = -12$$

Oppgave 1 forts

Kniteplet. E

$$ZF_{\chi}=0: \frac{20V_2}{V_2} + N_{EC} = 0$$

$$2V_2 + N_{EC} = -20$$

$$20V_2 + N_{EC} = -20$$

$$N_{EC} = -20$$

-12+20 = 8

Knute pht. D

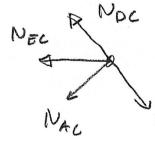
$$\frac{2F_{X}=0: \frac{N_{DC}}{V_{2}} + \frac{4V_{2}^{2}}{V_{2}^{2}} = 0}{\Rightarrow N_{DC} = -4V_{2}}$$

$$\frac{N_{DC}}{4-N_{DC}} = 0:$$

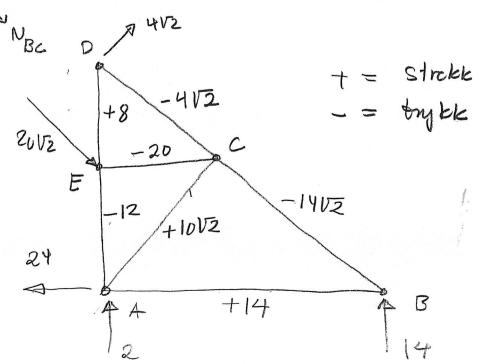
$$4-N_{DC}-N_{ED}=0$$

4-NPC-NED=0 4+4-8=0 OK

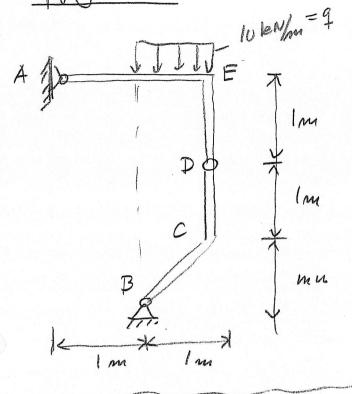
Brüker knütepkt. C for lemtrall



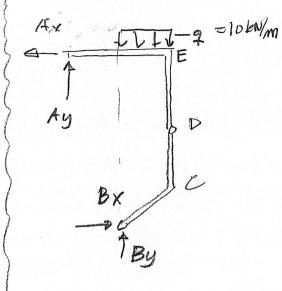
$$N_{EC}$$
 P_{C} $P_{$











$$\sum F_X = 0 \implies A_X = B_X$$

$$ZF_y = 0$$
: $By + Ay - |0| = 0 \Rightarrow By + Ay = |0|$
 $ZH_B = 0$: $-A_x \cdot 3 + Ay \cdot 1 + |0| = 0 \Rightarrow A_x = \frac{1}{3} (Ay + 5)$ (1)

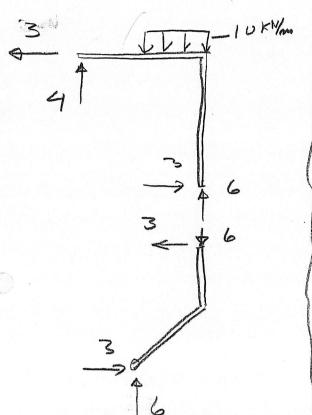
$$\geq M_{p} = 0: -A_{x'} + A_{y'} = -10: = 0$$

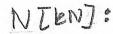
 $\Rightarrow A_{x} = 2A_{y} - 5$ (2)

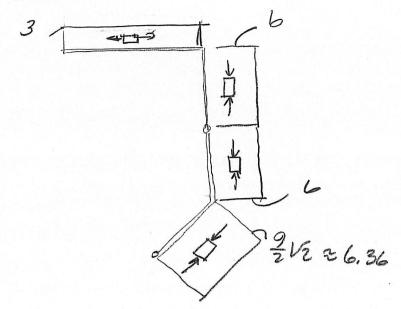
(1) og (2):
$$\frac{1}{3}(A_y+5) = 2A_y-5 \Rightarrow A_y = 4|e|V$$

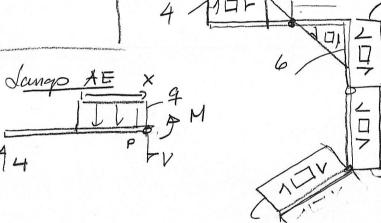
$$ZF_X = 0$$
 \Rightarrow $D_X = B_X = SEN$
 $ZF_Y = 0$ \Rightarrow $D_Y = B_Y = 6EN$

Frattbilde [EN]









VIEWJ:

V = 0 for x = 0.4V(1) = -6

4 - qx - V = 0

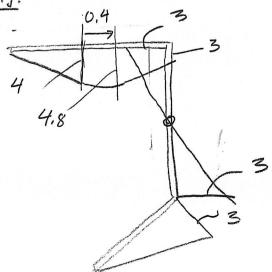
2 Fu = 0:

V= 4-10.X 94

$$M(0) = 4$$
, M_{max} for $x = 0.4$
= $4.8 \, \text{PNm}$

$$M(1) = 3$$

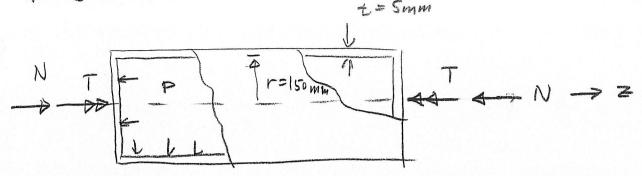




3 V2 & 2.12

Oppgave 3

Side (1)



$$\nabla z = \nabla z^{p} + \nabla z^{N}$$

$$V_b = P_{\pm}^c = 6.150 = 180 MPa$$

$$\nabla_{Z}^{N} = \frac{1}{2} = \frac{30 \text{ M/g}}{2 \text{ Trt}} = \frac{235.10^{3}}{2 \text{ Tr.} 150.5} = -49.9 \text{ } 2 - 50 \text{ M/g}.$$

$$\Rightarrow$$
 $V_7 = 90 - 50 = 40 MPc$

$$T = \frac{T_{r}}{2\pi r^{3}t} = \frac{T}{2\pi r^{2}t} = \frac{45.10^{6}}{2\pi (37)^{2.5}} = 63.66 \approx 64MR_{c}$$

b) Hovedspenninger og hovedretninger.

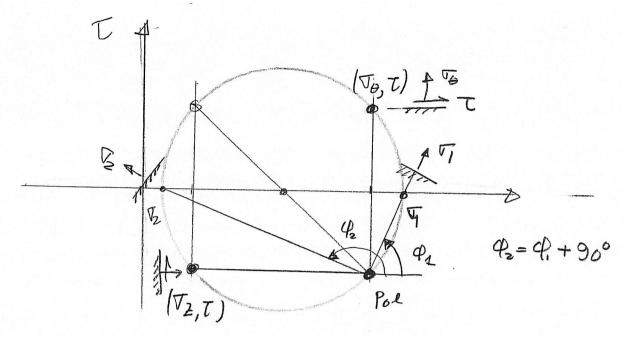
$$\frac{\sqrt{1_{12}}}{2} = \frac{\sqrt{2} + \sqrt{6}}{2} + \sqrt{\frac{(\sqrt{2} - \sqrt{6})^2 + \tau^2}{2}} + \frac{40 + 180}{2} + \sqrt{\frac{440 - 180}{2}} + \frac{2}{10 \pm 95}$$

$$= 1/0 \pm 94.8 \approx 1/0 \pm 95$$

$$= \sigma_1 = \frac{205}{5}, \ \sigma_2 = \frac{15}{5} (MPa)$$

$$Q = \operatorname{arctan}\left(\frac{\overline{C_1} - \overline{C_2}}{\overline{C}}\right) = \operatorname{arctan}\left(\frac{205 - 40}{64}\right) = \operatorname{antar}(2.576) = 68.8^{\circ}$$

C) Mohrs sirkel



9) Flythning etter Mises-leviteviet,
$$f_y = 340MRa$$

$$1 \Rightarrow 7 \Rightarrow 40$$

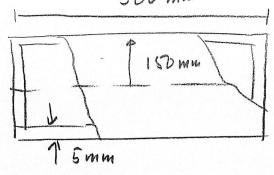
$$1 \Rightarrow 7 \Rightarrow 40$$

Mises:
$$\nabla_{3}^{2} = \sqrt{02^{2} + 06^{2}} - \sqrt{206 + 30^{2}} = f_{4}$$

$$\nabla_{3}^{2} = 40^{2} + 180^{2} - 40 \cdot 180 + 3 = 26800 + 3 = f_{3}^{2}$$

$$\Rightarrow T_{2}^{2} = \frac{f_{9}^{2} - 26800}{3} = 172 \text{ MP}_{9}$$

500 mm



a)
$$\uparrow C_{\theta} = 180$$

$$\mathcal{E}_{Z} = \stackrel{\perp}{\leftarrow} \left[= \frac{1}{E} \left(\sigma_{Z} - \nu \sigma_{\phi} \right) = \frac{1}{E} \left(\frac{4\nu - 0.3.18\nu}{E} \right) = -\frac{14}{E}$$

$$\Rightarrow \Delta L = -\frac{14 \cdot L}{E} = -\frac{14 \cdot 570}{2.10^{5}} = -0.035 \, \text{mm} \text{ or}$$

$$\mathcal{E}_{r} = \mathcal{E}_{t} = \frac{\triangle t}{\pm} = \frac{1}{E} \left[\sigma_{r} - \nu (\sigma_{b} + \sigma_{z}) \right] = -\frac{\nu (\sigma_{z} + \sigma_{b})}{E} = -0.3.220$$

$$\Rightarrow \triangle t = -\frac{66.5}{E} = -0.00165 \text{ inim}$$

$$\frac{\Delta r}{r} = \frac{1}{E} (\sigma_{0} - \nu \sigma_{z}) = \frac{1}{E} (180 - 0.3.40) = \frac{168}{E}$$

$$\Rightarrow \Delta r = \frac{168}{E} \cdot r = \frac{168.150}{2.165} = 0.126 \text{ mm}$$

$$\mathcal{E}_{b} = (\underline{r+\Delta r})\underline{\theta} - \underline{r}\underline{\theta} = \underline{\Delta r}$$

Oppgave 4 forts

$$\xi = \xi_{45} \circ = \frac{\xi_2 + \xi_6}{2} + (\frac{\xi_2 - \xi_6}{2}) \omega_2 \circ \circ = 0$$
 $\xi = \xi_{45} \circ = \frac{\xi_2 + \xi_6}{2} + (\frac{\xi_2 - \xi_6}{2}) \omega_2 \circ \circ = 0$
 $\xi = \xi_{45} \circ = \frac{\xi_2 + \xi_6}{2} + (\frac{\xi_2 - \xi_6}{2}) \omega_2 \circ \circ = 0$
 $\xi = \xi_{45} \circ = \frac{\xi_2 + \xi_6}{2} + (\frac{\xi_2 - \xi_6}{2}) \omega_2 \circ \circ = 0$
 $\xi = \xi_{45} \circ = \frac{\xi_2 + \xi_6}{2} + (\frac{\xi_2 - \xi_6}{2}) \omega_2 \circ \circ = 0$
 $\xi = \xi_4 \cdot \xi_6 = 0$
 $\xi = \xi_4 \cdot \xi_6 = 0$
 $\xi = \xi_6 \cdot \xi_6 \cdot \xi_6 \cdot \xi_6 \cdot \xi_6$
 $\xi = \xi_6 \cdot \xi_6 \cdot \xi_6 \cdot \xi_6$
 $\xi = \xi_6 \cdot \xi_6 \cdot \xi_6$
 $\xi = \xi_6 \cdot \xi_6 \cdot \xi_6$
 $\xi = \xi_6 \cdot \xi_6$
 ξ

-255.217.150,5 =-1.202 MN

= -1202 EN