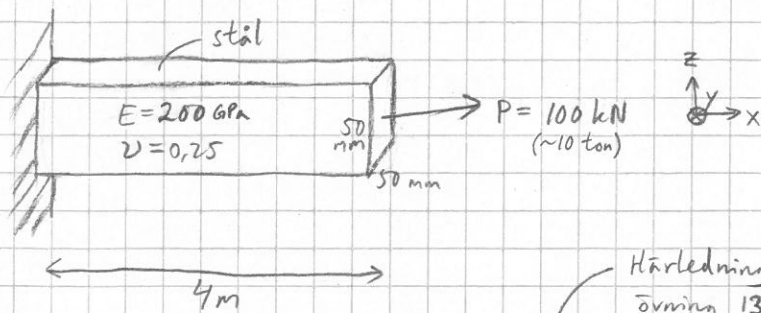


1.3.4



Härledning finns i anteckningarna från övning 13:s rekommenderade hemtal, 1.2.6.

Sökt: Volymändring $\Delta V = (\epsilon_x + \epsilon_y + \epsilon_z) V_0$

Lösning: F.S. 3.1, sid 22 \Rightarrow

$$\Rightarrow \epsilon_x = \frac{1}{E} [\sigma_x - \nu(0+0)] + \alpha \Delta T = \frac{\sigma_x}{E} \leftarrow \text{bekant form från början av kursen.}$$

\uparrow \uparrow \uparrow
 σ_y σ_z $= 0$

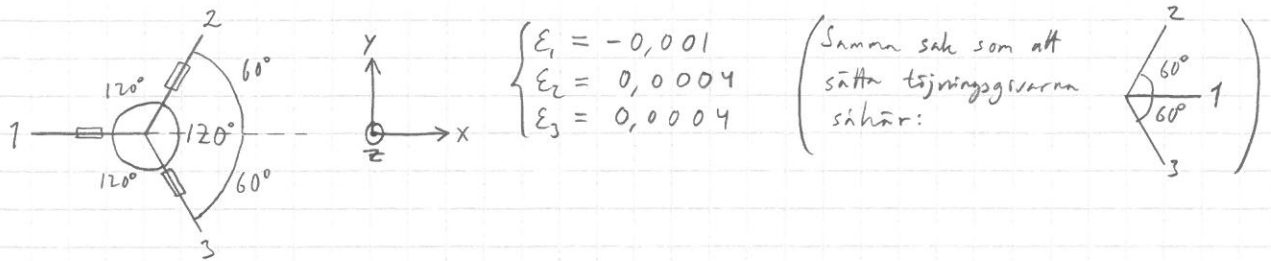
$$\epsilon_y = \epsilon_z = -\frac{\nu \sigma_x}{E}$$

$$\Rightarrow \epsilon_x + \epsilon_y + \epsilon_z = \frac{\sigma_x}{E} - \frac{2\nu \sigma_x}{E} = \frac{\sigma_x(1-2\nu)}{E} = \frac{P(1-2\nu)}{EA} = 10^{-4} = (0,01\% \text{ volymökning})$$

$$V_0 = 4 \cdot (50 \cdot 10^{-3})^2 \text{ m}^3 = 10^{-2} \text{ m}^3 \text{ (10 liter)}$$

$$\Rightarrow \Delta V = 10^{-4} \cdot 10^{-2} \text{ m}^3 = \underline{\underline{10^{-6} \text{ m}^3}} \text{ (1 ml)}$$

1.3.17.



Sökt: Tjockleksändring i plåten

Övrigt givet: Obelastad tjocklek = h
 E -modul = E
 Poissons tal = ν
 Fri obelastad yta \Rightarrow plan spänning

Hur? $\Delta h = \epsilon_z h$ ③

F.S. 5.22, 3.4 $\Rightarrow \epsilon_z = -\frac{\nu}{E} (\sigma_x + \sigma_y)$
 (Alt. 3.1 $\sigma_z = 0$)

$\frac{E}{1-\nu^2} (\epsilon_y + \nu \epsilon_x)$
 $\frac{E}{1-\nu^2} (\epsilon_x + \nu \epsilon_y)$

? ? \leftarrow börja här! ①

Lösning:

① Mätare 1 sitter redan längs $x \Rightarrow \epsilon_x = \epsilon_1$

Mätare 2 och 3 \Rightarrow elevationsystem $\Rightarrow \epsilon_y$ och γ_{xy} , använd F.S. 5.18, 2.21 flytta över ϵ_x -termen

$$\epsilon_2 = \epsilon(60^\circ) = \underbrace{\epsilon_x \cos^2(60^\circ)}_{-0,001 \cdot 1/4} + \underbrace{\epsilon_y \sin^2(60^\circ)}_{3/4} + \underbrace{\gamma_{xy} \cos(60^\circ) \sin(60^\circ)}_{\sqrt{3}/4} = 0,0004 \Leftrightarrow \dots \Leftrightarrow$$

$$\Leftrightarrow \frac{3}{4} \epsilon_y + \frac{\sqrt{3}}{4} \gamma_{xy} = 0,00065 \quad (1)$$

$$\epsilon_3 = \epsilon(-60^\circ) = \underbrace{\epsilon_x \cos^2(-60^\circ)}_{-0,001 \cdot 1/4} + \underbrace{\epsilon_y \sin^2(-60^\circ)}_{3/4} + \underbrace{\gamma_{xy} \cos(-60^\circ) \sin(-60^\circ)}_{-\sqrt{3}/4} = 0,0004 \Leftrightarrow \dots \Leftrightarrow$$

$$\Leftrightarrow \frac{3}{4} \epsilon_y - \frac{\sqrt{3}}{4} \gamma_{xy} = 0,00065 \quad (2)$$

Bara intresserade av $\epsilon_y \Rightarrow (1) + (2) \Rightarrow \frac{6}{4} \epsilon_y + 0 = 0,0013 \Rightarrow \epsilon_y = \frac{0,0026}{3} = 8,666 \dots$

② $\sigma_x + \sigma_y = \frac{E}{1-\nu^2} (\epsilon_x + \nu \epsilon_y) + \frac{E}{1-\nu^2} (\epsilon_y + \nu \epsilon_x) = \frac{E}{(1-\nu)(1+\nu)} (\epsilon_x + \epsilon_y) = \frac{E}{1-\nu} (\epsilon_x + \epsilon_y)$

$$\epsilon_x + \epsilon_y = \left(-10 + \frac{26}{3}\right) \cdot 10^{-4} = -\frac{4}{3} \cdot 10^{-4} \Rightarrow \epsilon_z = -\frac{\nu}{E} (\sigma_x + \sigma_y) = \frac{4\nu}{3(1-\nu)} \cdot 10^{-4}$$

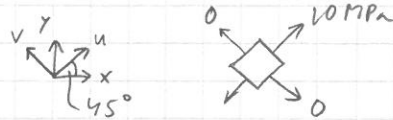
$$\Rightarrow \Delta h = \epsilon_z h = \frac{4\nu h}{3(1-\nu)} \cdot 10^{-4} \approx 1,3 \cdot 10^{-4} \frac{\nu h}{1-\nu}$$

1.3.18. Plåt med obelastad yta $\Rightarrow \sigma_z = \tau_{yz} = \tau_{zx} = 0$ (dvs. plan spänning)

$$\begin{cases} \sigma_x = 20 \text{ MPa} \\ \sigma_y = -25 \text{ MPa} \\ \tau_{xy} = 10 \text{ MPa} \end{cases} + \begin{cases} \sigma_u = 10 \text{ MPa} \\ \sigma_v = 0 \text{ MPa} \\ \tau_{uv} = 0 \text{ MPa} \end{cases}$$

Lastfall 1

Lastfall 2



Totalt: $\underline{s} = \underline{s}_1 + \underline{s}_2$

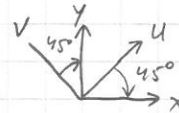
Material: Beryllium $\begin{cases} E = 290 \text{ GPa} \\ \nu = 0,03 \leftarrow \text{obs! Otroligt lågt!} \\ \rho = 1850 \text{ kg/m}^3 \end{cases}$

Sökt: Huvudspänningar + riktningar

- Hur? ① Översätt Lastfall 2 till x-y-koordinater, lägg ihop med lastfall 1.
 ② Översätt $\sigma \rightarrow \epsilon$ med Hookes lag
 ③ Leta huvudspänningar med egenvärden/egenvektorer eller Mohrs cirkel.

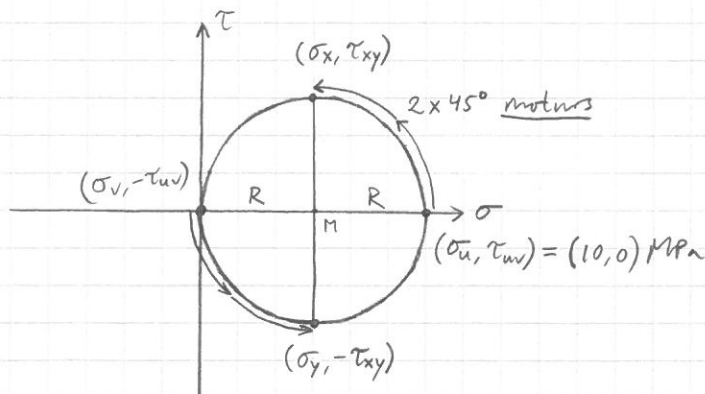
Lösning:

- ① Vill vrida uv \rightarrow xy, så 45° medurs i verkligheten



\Rightarrow Vrid 2x45° moturs i Mohrs cirkel för att gå från uv \rightarrow xy.

- Rita in kända punkter: (σ_u, τ_{uv}) och $(\sigma_v, -\tau_{uv})$
- Rita cirkeln, räkna ut mittpunkt, M, och radie, R.
- Gör den vridning du vill från din kända punkt, dvs. $(\sigma_u, \tau_{uv}) \rightarrow (\sigma_x, \tau_{xy})$ eller $(\sigma_v, -\tau_{uv}) \rightarrow (\sigma_y, -\tau_{xy})$
- Läs av de spänningar du får.



$$\Rightarrow \begin{cases} R = 5 \text{ MPa} \\ M = 5 \text{ MPa} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} \sigma_x = 5 \text{ MPa} \\ \sigma_y = 5 \text{ MPa} \\ \tau_{xy} = 5 \text{ MPa} \end{cases}$$

$$\Rightarrow \text{Total spänning} = \text{Lastfall 1} + \text{Lastfall 2} \Rightarrow \begin{cases} \sigma_x = 25 \text{ MPa} \\ \sigma_y = -20 \text{ MPa} \\ \tau_{xy} = 15 \text{ MPa} \end{cases}$$

Behöver ϵ spänningar \Rightarrow F.S. s.22, 3.4 \Rightarrow

② $\epsilon_x = \frac{1}{E} (\sigma_x - \nu \sigma_y) \approx 8,828 \cdot 10^{-5}$

$\epsilon_y = \frac{1}{E} (\sigma_y - \nu \sigma_x) \approx -7,155 \cdot 10^{-5}$

$\epsilon_z = -\frac{\nu}{E} (\sigma_x + \sigma_y) \approx -0,052 \cdot 10^{-5}$

$\gamma_{xy} = \frac{\tau_{xy}}{G} = \left\{ \text{F.S. s.22, 3.2} \right\} = \frac{2(1+\nu)}{E} \tau_{xy} \approx$

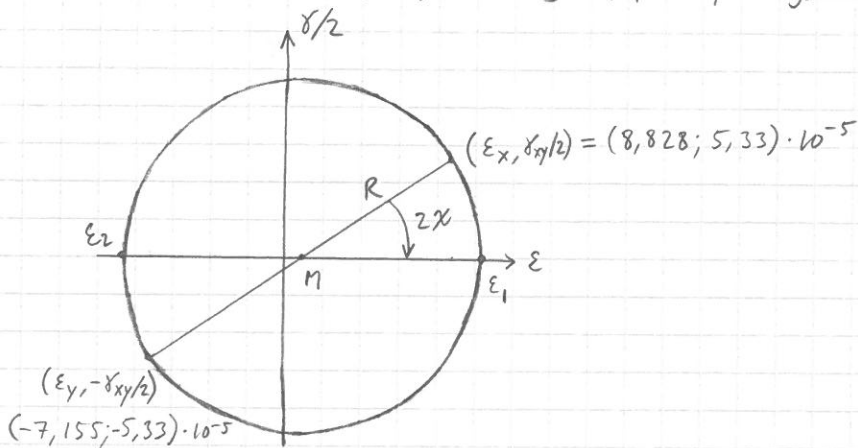
$\approx 10,655 \cdot 10^{-5}$

$\gamma_{yz} = \gamma_{zx} = 0$

1.3.18. Fortsättning.

③ Om Hookes lag gäller så sammanfaller huvudspänningsriktningarna med huvudtöjningsriktningarna. // F.s. text under 3.2. på sida 22.

⇒ z en huvudtöjningsriktning (ty plan spänning) ⇒ ϵ_z en huvudtöjning.



$$M = \frac{\epsilon_x + \epsilon_y}{2} = 0,8365 \cdot 10^{-5}$$

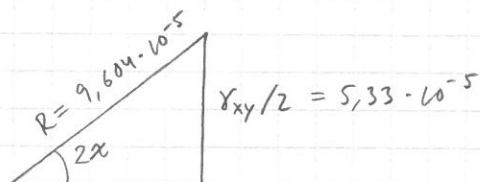
$$R = \sqrt{\left(\frac{\epsilon_x - \epsilon_y}{2}\right)^2 + \left(\frac{\gamma_{xy}}{2}\right)^2} \approx 9,604 \cdot 10^{-5}$$

$$\epsilon_1 = M + R \approx 10,4 \cdot 10^{-5}$$

$$\epsilon_2 = M - R \approx -8,8 \cdot 10^{-5}$$

Men kom ihåg ϵ_z ! $\epsilon_z = -0,052 \cdot 10^{-5} \Rightarrow$ döp om $\Rightarrow \begin{cases} \epsilon_1 = 10,4 \cdot 10^{-5} \\ \epsilon_2 = -0,052 \cdot 10^{-5} \\ \epsilon_3 = -8,8 \cdot 10^{-5} \end{cases} (\epsilon_z)$

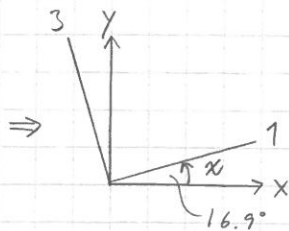
För riktningar:



$$\Rightarrow \sin(2\alpha) = \frac{5,33}{9,604} \Rightarrow \alpha = \frac{1}{2} \arcsin\left(\frac{5,33}{9,604}\right) \approx \underline{\underline{16,9^\circ}}$$

Det var alltså $2 \times 16,9^\circ$ medurs i Mohrs cirkel för att rotera $\sigma_x \rightarrow \sigma_1$.

Det blir alltså $16,9^\circ$ moturs i verkligheten för att rotera $x \rightarrow 1$.



← Obs! Riktningar 1 och 3 eftersom ϵ_z visade sig vara ϵ_2 .

1. 3. 18.

Plåt med obelastad yta $\Rightarrow \sigma_z = \tau_{yz} = \tau_{zx} = 0$

Alternativ lösning med F.S. s. 6 1.17 och 1.18

$$\begin{cases} \sigma_x = 20 \text{ MPa} \\ \sigma_y = -25 \text{ MPa} \\ \tau_{xy} = 10 \text{ MPa} \end{cases}$$

$$\begin{cases} \sigma(45^\circ) = 10 \text{ MPa} \\ \sigma(45^\circ + 90^\circ) = 0 \text{ MPa} \\ \tau(45^\circ) = 0 \text{ MPa} \end{cases}$$

Lastfall 1

Lastfall 2



Totalt: $\underline{S} = \underline{S}_1 + \underline{S}_2$

Sök: Huvudtöjningar + Riktningar

Lösning: Material: Beryllium $\begin{cases} E = 290 \text{ GPa} \\ \nu = 0,03 \end{cases}$ ← Obs! Otroligt lågt!

Behöver spänningsarna från lastfall 2 \Rightarrow F.S. 1.17 och 1.18, std 6. \Rightarrow

$$\begin{aligned} \sigma(45^\circ) &= \sigma_x \cos^2(45^\circ) + \sigma_y \sin^2(45^\circ) + 2\tau_{xy} \sin(45^\circ)\cos(45^\circ) = 10 \text{ MPa} \quad (1) \\ &= \frac{1}{2}\sigma_x + \frac{1}{2}\sigma_y + 1\tau_{xy} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \sigma(135^\circ) &= \sigma_x \cos^2(135^\circ) + \sigma_y \sin^2(135^\circ) + 2\tau_{xy} \sin(135^\circ)\cos(135^\circ) = 0 \text{ MPa} \quad (2) \\ &= \frac{1}{2}\sigma_x + \frac{1}{2}\sigma_y - 1\tau_{xy} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \tau(45^\circ) &= -\frac{1}{2}\sigma_x \sin(2 \cdot 45^\circ) + \frac{1}{2}\sigma_y \sin(2 \cdot 45^\circ) + \tau_{xy} \cos(2 \cdot 45^\circ) = 0 \text{ MPa} \quad (3) \\ &= -\frac{1}{2}\sigma_x + \frac{1}{2}\sigma_y + 0\tau_{xy} \end{aligned}$$

$$(1)-(3) \text{ i matrisform blir: } \begin{pmatrix} 1/2 & 1/2 & 1 \\ 1/2 & 1/2 & -1 \\ -1/2 & 1/2 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \tau_{xy} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 10 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \text{ MPa} \quad (4)$$

$$(4) \Rightarrow \begin{pmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \tau_{xy} \end{pmatrix} = \underbrace{\begin{pmatrix} 1/2 & 1/2 & -1 \\ 1/2 & 1/2 & 1 \\ 1/2 & -1/2 & 0 \end{pmatrix}}_{A^{-1}} \begin{pmatrix} 10 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 5 \\ 5 \\ 5 \end{pmatrix} \text{ MPa} \quad (5)$$

Alt. $\begin{cases} (1)+(2) \Rightarrow \sigma_x + \sigma_y = 10 \text{ MPa} \\ (3) \Rightarrow \sigma_x = \sigma_y \\ (1)-(2) \Rightarrow 2\tau_{xy} = 10 \text{ MPa} \Rightarrow 5 \text{ MPa} \end{cases} \Rightarrow \sigma_x = \sigma_y = 5 \text{ MPa}$

\Rightarrow total spänning: $\begin{cases} \sigma_x = 25 \text{ MPa} \\ \sigma_y = -20 \text{ MPa} \\ \tau_{xy} = 15 \text{ MPa} \end{cases}$

Behöver töjningar \Rightarrow F.S. 3.4. std 22 $\Rightarrow \{\Delta T = 0\} \Rightarrow$

$$\epsilon_x = \frac{1}{E} (\sigma_x - \nu\sigma_y) \approx 8,828 \cdot 10^{-5}$$

$$\gamma_{xy} = \frac{\tau_{xy}}{G} = \{F.S. 3.2\} = \frac{2(1+\nu)\tau_{xy}}{E} \approx 10,655 \cdot 10^{-5}$$

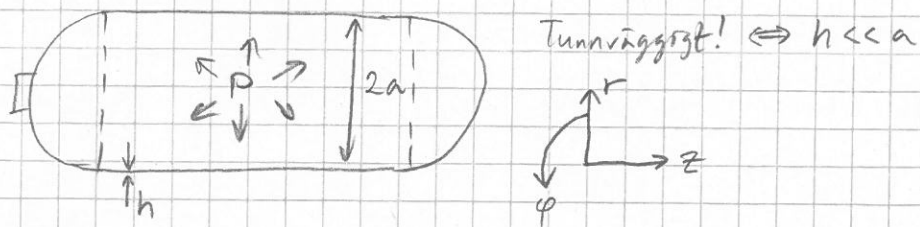
$$\epsilon_y = \frac{1}{E} (-\nu\sigma_x + \sigma_y) \approx -7,155 \cdot 10^{-5}$$

$$\approx 10,655 \cdot 10^{-5}$$

$$\epsilon_z = -\frac{\nu}{E} (\sigma_x + \sigma_y) \approx -0,052 \cdot 10^{-5}$$

$$\gamma_{yz} = \gamma_{zx} = 0$$

2.8.1.

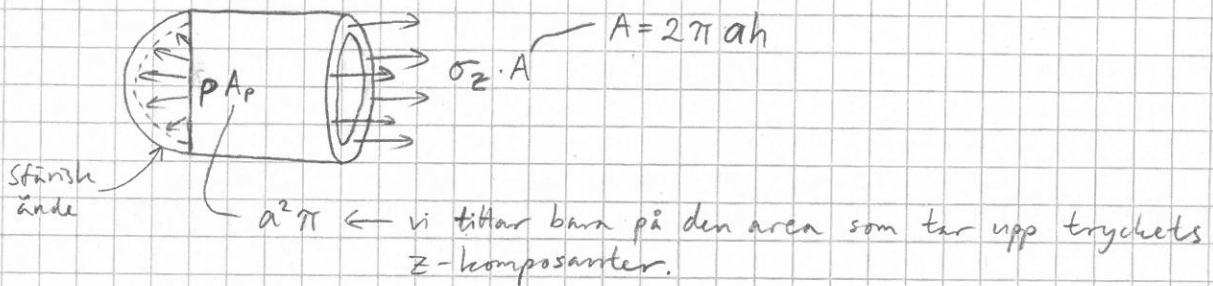


a) Sölet: Huvudspänningar i den cylindriska delen + Riktningar

Lösning: Cylindriska koordinater! r, φ, z

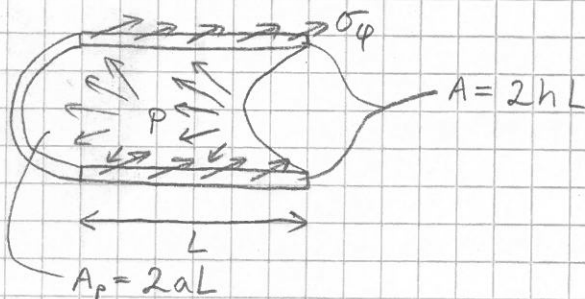
① Tunnväggigt $\Rightarrow \sigma_r \approx 0$

② Snitta för z-led:



$$\text{Jmv } z: \sigma_z 2\pi ah = p a^2 \pi \Leftrightarrow \sigma_z = \frac{pa}{2h}$$

③ Snitta för φ-led:



$$\text{Jmv ut/in i snittplanet: } \sigma_\varphi 2hL = p 2aL \Leftrightarrow \sigma_\varphi = \frac{pa}{h}$$

$$\text{Rangordna } \Rightarrow \sigma_1 = \sigma_\varphi = \frac{pa}{h}, \varphi\text{-led}$$

$$\sigma_2 = \sigma_z = \frac{1}{2} \frac{pa}{h}, z\text{-led}$$

$$\sigma_3 = \sigma_r \approx 0, r\text{-led}$$

⇔ Ångspannformlerna

(Dessa finns i F.S. sid 94, 7.31 om man glömmar.)
(7.30a i gamla blå, saknas helt i äldre versioner av blå F.S.)

(Dessa är huvudspänningar för att $\tau_{r\varphi} = \tau_{\varphi z} = \tau_{zr} = 0$)

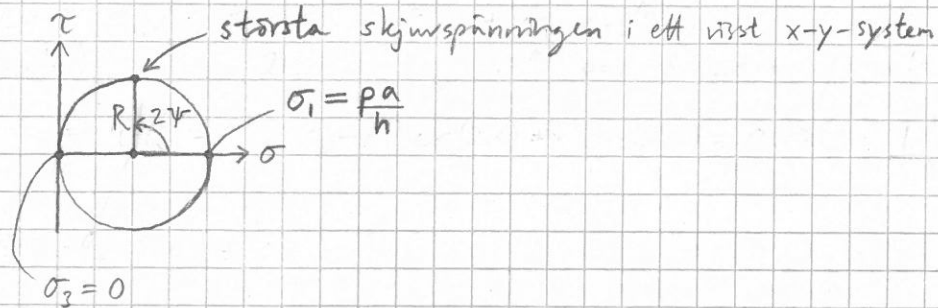
2.8.1.

Forts.

b) Sökt: Storlek + Riktning för största skjuvspänning?

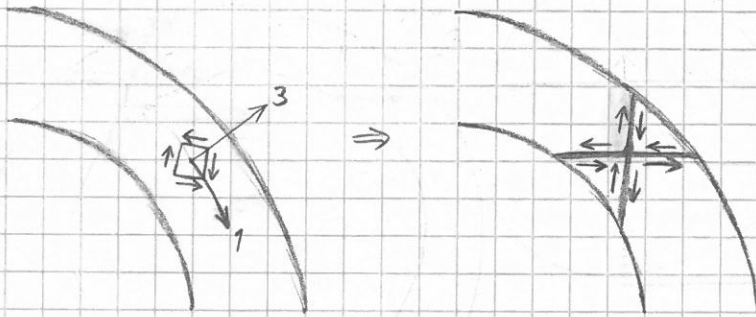
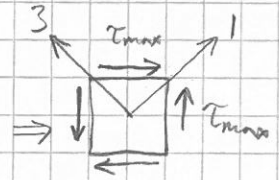
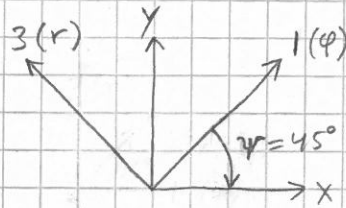
Lösning: Största skjuvspänningen finns alltid i 1-3-planet, planet med σ_1 och σ_3 alltså.

⇒ Finns i φ - r -planet. ⇒ Mohrs cirkel för 1-3-planet/ φ - r -planet

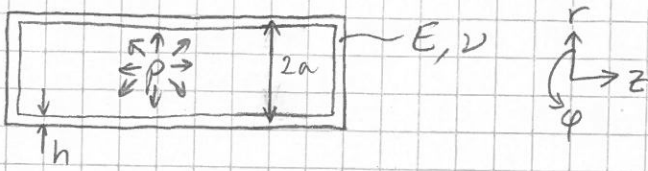


$$\tau_{max} = R = \frac{\sigma_1 - \sigma_3}{2} = \frac{pa}{2h}$$

$$2\psi = 90^\circ \Rightarrow \psi = 45^\circ \Rightarrow$$



2.8.3



a) Sökt: axiell och radiell töjning, dvs. ϵ_z och ϵ_r

Från uppg 2.8.1 (alt. Ängpanneformlerna) ← Kan sälas om du har en gammal F.S.
Annars sid 94, 7.31
(7.30a i halvgråa blå)

$$\Rightarrow \begin{cases} \sigma_r = 0 \\ \sigma_\phi = \frac{pa}{h} \\ \sigma_z = \frac{pa}{2h} \end{cases}$$

Samband $\epsilon \leftrightarrow \sigma$ via Hookes lag \Rightarrow F.S. 3.1 \Rightarrow

$$\epsilon_r = \frac{1}{E} \left[\underbrace{\sigma_r}_{=0} - \nu (\underbrace{\sigma_\phi + \sigma_z}_{\frac{3pa}{2h}}) \right] = -\frac{3\nu pa}{2Eh}$$

$$\epsilon_z = \frac{1}{E} \left[\sigma_z - \nu (\underbrace{\sigma_r}_0 + \underbrace{\sigma_\phi}_{2\sigma_z}) \right] = \frac{\sigma_z (1-2\nu)}{E} = \frac{(1-2\nu) pa}{2Eh}$$

b) Sökt: Diameteröeningen av röret, Δd

Lösning: Obelastat: $d_0 = \frac{2\pi a}{\pi}$ ← omkrets
← dividera med π för omkrets → diameter

Lastat: $d_1 = \frac{2\pi a \cdot (1 + \epsilon_\phi)}{\pi}$ ← omkretsökning

$$\Delta d = d_1 - d_0 = 2a\epsilon_\phi$$

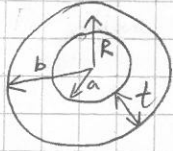
Hookes lag \Rightarrow {F.S. 3.1} \Rightarrow

$$\epsilon_\phi = \frac{1}{E} \left[\underbrace{\sigma_\phi}_{2\sigma_z} - \nu (\underbrace{\sigma_r}_0 + \sigma_z) \right] = \frac{\sigma_z [2-\nu]}{E} = \frac{(2-\nu) pa}{2Eh}$$

$$\Delta d = \frac{2a(2-\nu) pa}{2Eh} = \frac{(2-\nu) pa^2}{Eh}$$

2.8.11.

Jämför Ängpanneformlerna för tunnväggigt rör med exakt lösning (tjockväggigt)

L för σ_φ 

Jämför för olika kvoter $\frac{R}{t} = x$, $x \in \{2, 5, 10 \text{ och godtyckligt } x\}$
 Jämför vid innerkanten

Ängpanneformeln $\Rightarrow \sigma_\varphi^A = \frac{pR}{t} = pX$ (för att jämföra senare)
 (F.S. sid 94, 7.30a)

Allmän/exakt lösning: F.S. 7.27 sid 93

Ingen temperaturlast $\Rightarrow T(r) = I(r) = 0 \Rightarrow$

$$\Rightarrow \begin{cases} \sigma_\varphi = A + \frac{B}{r^2} \\ \sigma_r = A - \frac{B}{r^2} \end{cases} \leftarrow \text{radiell koordinat, har inget med radien att göra.}$$

Randvillkor: $\begin{cases} \sigma_r(R - t/2) = -p \text{ (tryck på insidan)} \\ \sigma_r(R + t/2) = 0 \end{cases}$

färdig lösning för just dessa randvillkor

 $\Rightarrow \dots \Rightarrow$ Lames formler för tjockväggiga rör, F.S. 7.30, sid 94 \Rightarrow

$$\Rightarrow \sigma_\varphi(r) = p \frac{a^2}{b^2 - a^2} \left(1 + \frac{b^2}{r^2} \right) = p \left(\frac{b^2 + 1}{r^2} \right) / \left(\frac{b^2}{a^2} - 1 \right)$$

Sätt in $r = a$, inför $c = \frac{b}{a} = \frac{R + t/2}{R - t/2} = \frac{R/t + 1/2}{R/t - 1/2} = \frac{x + 1/2}{x - 1/2}$

$$\Rightarrow \sigma_\varphi(a) = p \frac{c^2 + 1}{c^2 - 1}, \quad c = \frac{x + 1/2}{x - 1/2}, \quad x = \frac{R}{t}$$

$$\text{Jämförelse: } \frac{\sigma_\varphi - \sigma_\varphi^A}{\sigma_\varphi} = \dots = \frac{1}{4x^2 + 1}$$

x	relativ skillnad:	ok?
2	$1/17 \approx 6\%$	Forväntningsvärt bra, kan vara ok
5	$1/101 \approx 1\%$	Helt ok!
10	$1/401 \approx 0,25\%$	Rent av fantastiskt!