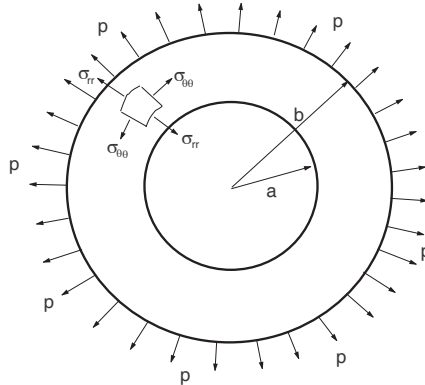


## ĆWICZENIE PROJEKTOWE NR 2 Z TEORII SPRĘŻYSTOŚCI I PLASTYCZNOŚCI

Przedmiotem ćwiczenia jest analiza płaskiego stanu naprężenia, uplastycznienia materiału we wszystkich punktach tarczy (Rys.1). Materiał jest jednorodny i izotropowy. Jako kryterium uplastycznienia przyjmujemy hipotezę prof. M.T. Hubera przy wartości granicznej naprężenia zredukowanego wynoszącej  $\sigma_0$ .



Rysunek 1

Dane:

- $\sigma_0 =$  (MPa) (wymagane tylko, kiedy musimy obliczyć naprężenia)
- $a =$  (m)
- $b =$  (m)

### 1 Stan sprężysty ( $0 < p_e < p_{pl}$ )

$$\sigma_{rr} = \frac{b^2 p}{b^2 - a^2} \left( 1 - \frac{a^2}{r^2} \right) \quad (1)$$

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

Widzimy, że  $0 \leq \sigma_{rr} < \sigma_{\vartheta\vartheta}$  dla  $a \leq r \leq b$ .

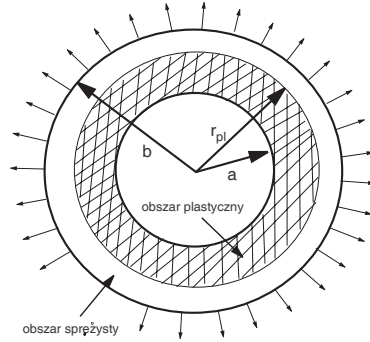
### 2 Stan sprężysto-plastyczny ( $p_{pl} \leq p < p_{max}$ )

W tym stanie, musimy spełniać równanie równowagi:

$$\frac{d\sigma_{rr}}{dr} + \frac{\sigma_{rr} - \sigma_{\vartheta\vartheta}}{r} = 0 \quad (3)$$

oraz warunek plastyczności Hubera:

$$\sigma_{rr}^2 - \sigma_{rr} \sigma_{\vartheta\vartheta} + \sigma_{\vartheta\vartheta}^2 = \sigma_0^2 \quad (4)$$



Rysunek 2

Plastyczne płynięcie pojawia się najpierw na brzegu  $r = a$ , kiedy naprężenia (1) i (2) spełniają warunek (4), zatem:

$$\frac{p_{pl}}{\sigma_0} = \frac{1}{2} \left( 1 - \frac{a^2}{b^2} \right) \quad (5)$$

czyli tarcza jest w stanie sprężystym kiedy:

$$0 < p_e < p_{pl} \quad (6)$$

Kiedy  $p_{pl} \leq p$ , istnieją jednocześnie obszary sprężysty i plastyczny (rys.2). Z (4) mamy:

$$\sigma_{\vartheta\vartheta} = \frac{1}{2} \left( \sigma_{rr} + \sqrt{4\sigma_0^2 - 3\sigma_{rr}^2} \right) \quad (7)$$

Tu zakładamy, że  $4\sigma_0^2 - 3\sigma_{rr}^2 \geq 0$ , stąd:

$$\frac{\sigma_{rr}}{\sigma_0} \leq \frac{2}{\sqrt{3}} = 1,155 \quad (*)$$

Podstawiając (7) do (3), po całkowaniu otrzymamy:

$$r = C \sqrt{\frac{2}{\sqrt{3} \left( -\sigma_{rr} + \sqrt{4\sigma_0^2 - 3\sigma_{rr}^2} \right)}} \exp \left\{ -\sqrt{3} \operatorname{arctg} \sqrt{\frac{2\sigma_0 - \sqrt{3}\sigma_{rr}}{2\sigma_0 + \sqrt{3}\sigma_{rr}}} \right\} \quad (8)$$

z warunkiem

$$\frac{\sigma_{rr}}{\sigma_0} < 1 \quad (**)$$

oraz stałą całkowania  $C$  znajdziemy z warunku  $\sigma_{rr} = 0$  przy  $r = a$  :

$$a = C \sqrt{\frac{1}{\sqrt{3}\sigma_0}} \exp \left( -\sqrt{3} \operatorname{arctg} 1 \right) \rightarrow C = a \sqrt[4]{3} \sqrt{\sigma_0} \exp \left( \frac{\sqrt{3}\pi}{4} \right) \quad (9)$$

stąd mamy rozkład naprężenia  $\sigma_{rr}$  w obszarze plastycznym:

$$\frac{r}{a} = \sqrt{\frac{2\sigma_0}{-\sigma_{rr} + \sqrt{4\sigma_0^2 - 3\sigma_{rr}^2}}} \exp \left\{ \frac{\sqrt{3}\pi}{4} - \sqrt{3} \operatorname{arctg} \sqrt{\frac{2\sigma_0 - \sqrt{3}\sigma_{rr}}{2\sigma_0 + \sqrt{3}\sigma_{rr}}} \right\} \quad (10)$$

Znając  $\sigma_{rr}$ , możemy obliczyć naprężenie  $\sigma_{\vartheta\vartheta}$  w obszarze plastycznym według wzoru (7). Niech na granicy obszarów sprężystego i plastycznego  $r = r_{pl}$ , naprężenie  $\sigma_{rr}$  wynosi  $q$ . Z warunków ciągłości naprężeń  $\sigma_{rr}$  i  $\sigma_{\vartheta\vartheta}$  przy przejściu z jednego do drugiego obszaru, otrzymamy układ dwóch równań dla dwóch niewiadomych  $q$  i  $r_{pl}$ :

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{r_{pl}}{a} = \sqrt{\frac{2\sigma_0}{-q + \sqrt{4\sigma_0^2 - 3q^2}}} \cdot \exp \left\{ \frac{\sqrt{3}\pi}{4} - \sqrt{3} \operatorname{arctg} \sqrt{\frac{2\sigma_0 - \sqrt{3}q}{2\sigma_0 + \sqrt{3}q}} \right\} \\ \frac{1}{2} (q + \sqrt{4\sigma_0^2 - 3q^2}) = \frac{pb^2 - qr_{pl}^2}{b^2 - r_{pl}^2} - \frac{b^2(q-p)}{b^2 - r_{pl}^2} \end{array} \right. \quad (11)$$

### 3 Całkowite płynięcie plastyczne całej tarczy

$$p = p_{max}$$

Maksymalne ciśnienie  $p_{max}$  przy którym cała tarcza jest w stanie płynięcia plastycznego spełnia warunek  $\sigma_{rr} = p_{max}$  przy  $r_{pl} = b$ :

$$\frac{b}{a} = \sqrt{\frac{2\sigma_0}{-p_{max} + \sqrt{4\sigma_0^2 - 3p_{max}^2}}} \exp \left\{ \frac{\sqrt{3}\pi}{4} - \sqrt{3} \operatorname{arctg} \sqrt{\frac{2\sigma_0 - \sqrt{3}p_{max}}{2\sigma_0 + \sqrt{3}p_{max}}} \right\} \quad (12)$$

### 4 Podstawowe wzory w postaci bezwymiarowej i nasze zadania

Wprowadzamy bezwymiarowe wielkości:

$$\begin{aligned} \frac{\sigma_{rr}}{\sigma_0} = f; \quad \frac{\sigma_{\vartheta\vartheta}}{\sigma_0} = g; \quad \frac{p}{\sigma_0} = P; \quad \frac{q}{\sigma_0} = Q \\ \frac{p_e}{\sigma_0} = P_e; \quad \frac{p_{pl}}{\sigma_0} = P_{pl}; \quad \frac{p_{max}}{\sigma_0} = P_{max} \end{aligned} \quad (13)$$

W tym ćwiczeniu z zadanymi wartościami  $a$  i  $b$  trzeba:

1. Wyznaczyć  $P_{pl}$ , przy którym pojawia się uplastycznienie materiału na powierzchni  $r = a$

$$P_{pl} = \frac{1}{2} \left( 1 - \frac{a^2}{b^2} \right) \quad (14)$$

2. Podać wartości ciśnień  $P_e$ , przy których tarcza jest w stanie sprężystym i sporządzić wykresy naprężeń  $f$  i  $g$  dla pewnej wybranej wartości  $P_e$  ( $0 < P_e < P_{pl}$ )

$$f = \frac{P \left( 1 - \frac{a^2}{r^2} \right)}{\left( 1 - \frac{a^2}{b^2} \right)} \quad g = \frac{P \left( 1 + \frac{a^2}{r^2} \right)}{\left( 1 - \frac{a^2}{b^2} \right)} \quad (15)$$

3. Obliczyć wartość  $P_{max}$  ( $P_{pl} < P_{max}$  i  $P_{max} < 1$  ze względu na (\*) i (\*\*)), kiedy cała tarcza jest w stanie plastycznym

$$\frac{b}{a} = \sqrt{\frac{2}{-P_{max} + \sqrt{4 - 3P_{max}^2}}} \exp \left\{ \frac{\sqrt{3}\pi}{4} - \sqrt{3} \operatorname{arctg} \sqrt{\frac{2 - \sqrt{3}P_{max}}{2 + \sqrt{3}P_{max}}} \right\} \quad (16)$$

4. Dla pewnej wybranej wartości  $P$  w zakresie  $P_{pl} < P < P_{max}$  obliczyć  $Q$  ( $Q < 1$ ) i promień  $r_{pl}$  ( $a < r_{pl} < b$ ), który dzieli tarczę na obszar sprężysty i plastyczny

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{r_{pl}}{a} = \sqrt{\frac{2}{-Q + \sqrt{4 - 3Q^2}}} \cdot \exp \left\{ \frac{\sqrt{3}\pi}{4} - \sqrt{3} \operatorname{arctg} \sqrt{\frac{2 - \sqrt{3}Q}{2 + \sqrt{3}Q}} \right\} \\ \frac{1}{2} (Q + \sqrt{4 - 3Q^2}) = \frac{P b^2 - Q r_{pl}^2}{b^2 - r_{pl}^2} - \frac{b^2 (Q - P)}{b^2 - r_{pl}^2} \end{array} \right. \quad (17)$$