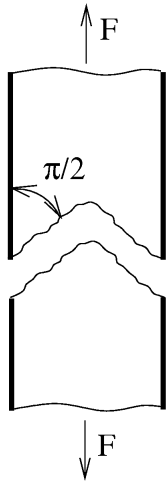


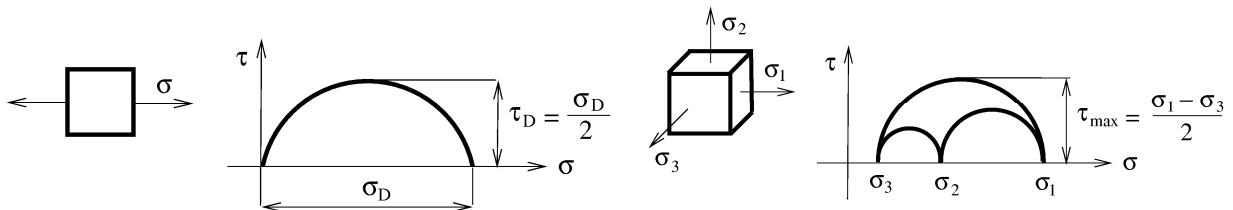
Mezní stavy napjatosti a podmínky pevnosti

Základní informace o materiálu (mez kluzu R_e , mez pevnosti R_m) jsou získávány z tahové zkoušky, čili při jednoosé napjatosti. Dovolené namáhání σ_D určené z meze kluzu či meze pevnosti se vztahuje tedy rovněž k jednoosé napjatosti. Pro posuzování pevnosti při víceosé napjatosti je proto nutné mít kritérium pro srovnávání jednoosé a víceosé napjatosti. Tato kritéria poskytují teorie pevnosti – hypotézy.

Hypotéza maximálních smykových napětí – Guestova



U tvárných materiálů dojde při namáhání tahem k porušení v rovině maximálního smykového napětí. Na tomto základě byla vyslovena hypotéza, že o stavu napjatosti rozhoduje maximální smykové napětí. Pevnostní podmínku lze tedy napsat ke tvaru $\tau_{max} \leq \tau_D$, kde τ_D je smykové napětí při jednoosé napjatosti odpovídající dovolenému namáhání a τ_{max} je maximální smykové napětí zkoumané napjatosti.



Maximální smykové napětí prostorové napjatosti dané hlavními napětími $\sigma_1, \sigma_2, \sigma_3$ ($\sigma_1 \geq \sigma_2 \geq \sigma_3$) je $\tau_{max} = \frac{\sigma_1 - \sigma_3}{2}$. Pevnostní podmínky tedy lze psát

$$\tau_{max} \leq \tau_D, \quad \frac{\sigma_1 - \sigma_3}{2} \leq \frac{\sigma_D}{2}, \quad \sigma_1 - \sigma_3 \leq \sigma_D.$$

Výraz $\sigma_1 - \sigma_3$ lze označit symbolem σ_{red} - redukované (též srovnávací) napětí a pevnostní podmínka má pak formálně stejný tvar jako pro jednoosou napjatost

$$\sigma_{red} \leq \sigma_D, \quad \sigma_{red} = \sigma_1 - \sigma_3.$$

Můžeme si představit, že pomocí redukovaného napětí převedeme víceosou napjatost na pevnostně ekvivalentní napjatost jednoosou s napětím σ_{red} . Hypotéza je vhodná pro houževnaté materiály se stejnou pevností v tahu a tlaku.

Hypotéza HMM (Huber, von Mises, Hencky), energetická

Dle této hypotézy rozhoduje o stavu napjatosti měrná energie napjatosti (hustota deformační energie) λ_n na změnu tvaru. Pevnostní podmínku lze sepsat

$$\lambda_n = \lambda_{nD} ,$$

po dosazení za příslušné energie a úpravě (zájemci najdou v literatuře) ji lze vyjádřit např. ve tvaru

$$\sqrt{\sigma_1^2 + \sigma_2^2 + \sigma_3^2 - (\sigma_1\sigma_2 + \sigma_2\sigma_3 + \sigma_3\sigma_1)} \leq \sigma_D .$$

Zavedeme-li opět redukované napětí, bude podmínka mít tvar

$$\sigma_{red} \leq \sigma_D ,$$

kde

$$\sigma_{red} = \sqrt{\sigma_1^2 + \sigma_2^2 + \sigma_3^2 - (\sigma_1\sigma_2 + \sigma_2\sigma_3 + \sigma_3\sigma_1)}$$

nebo též

$$\sigma_{red} = \frac{\sqrt{2}}{2} \sqrt{(\sigma_1 - \sigma_2)^2 + (\sigma_2 - \sigma_3)^2 + (\sigma_3 - \sigma_1)^2} ,$$

$$\sigma_{red} = \frac{\sqrt{2}}{2} \sqrt{(\sigma_x - \sigma_y)^2 + (\sigma_y - \sigma_z)^2 + (\sigma_z - \sigma_x)^2 + 6(\tau_x^2 + \tau_y^2 + \tau_z^2)} .$$

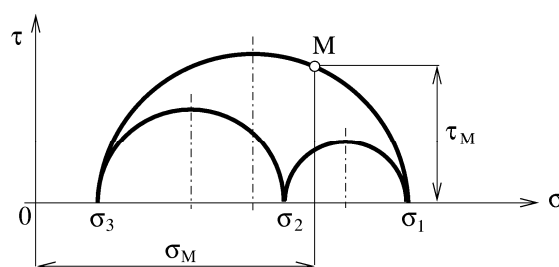
Pro rovinnou napjatost pro např. $\sigma_3 = 0$

$$\sigma_{red} = \sqrt{\sigma_1^2 + \sigma_2^2 - \sigma_1\sigma_2} .$$

Hypotéza je vhodná pro houževnaté materiály podobně jako hypotéza Guestova. Výsledky podle obou hypotéz velmi dobře souhlasí s experimenty, rozdíly mezi hypotézami jsou malé (do 15 %), Guestova hypotéza je konzervativnější (při dimenzování rozměry vycházejí o něco větší než dle HMM).

Hypotéza Mohrova

U křehkých materiálů bylo pozorováno, že o stavu napjatosti rozhoduje jak normálové, tak smykové napětí. K porušení dojde v rovině, která je na Mohrově kružnici zobrazena bodem M (viz obr.). Pro různé napjatosti vytvoří tyto body meznou čáru m , kterou lze v oblasti mezi tahem a tlakem velmi dobře aproximovat přímkou. Mezní stav porušení nastane, bude-li se největší Mohrova kružnice zkoumané napjatosti dotýkat mezní čáry m . Výraz pro mezní stav dostaneme z podobnosti vyšrafovaných trojúhelníků na obrázku :



Hypotéza se používá pro křehké materiály s rozdílnou pevností v tahu a tlaku. Pro houževnatý materiál je pevnost u tahu a tlaku přibližně stejná, $\kappa=1$ a Mohrova hypotéza přijde formálně v hypotézu Guestrovu (τ_{max}).