

اصول مهندسی تونل

Principles of Tunnel Engineering

جلسه هشتم:

تنش برجا، تنش القایی و معیار شکست

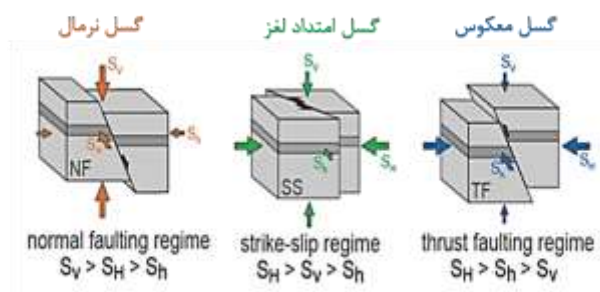


تنش برجا (*in situ stress*)

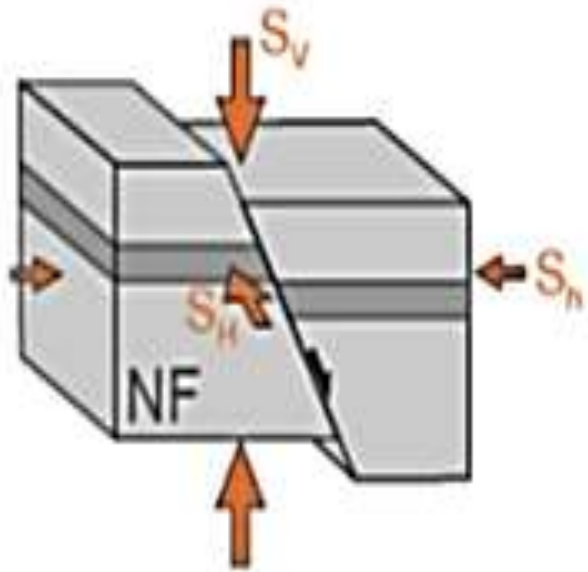
تنشی است که قبل از رخ دادن هرگونه آشفتگی مصنوعی (فعالیت‌های انسانی) در سنگ وجود داشته و نتیجه‌ی رویدادهای مختلف وقوع یافته در تاریخ زمین‌شناسی توده سنگ است. واژه‌های مترادف آن شامل تنش‌های بکر (*virgin stress*)، تنش‌های فعال (*active stress*) و تنش‌های اولیه (*initial stress*) است.

- فرض شده است تنش‌های موجود در زمین در سه راستای عمود برهم قرار دارند که یک مولفه‌ی تنش در راستای قائم و دو مولفه‌ی دیگر تنش در راستای افقی اثر می‌کنند.

- نحوی جهت‌گیری تنش حداکثر (σ_1) و تنش متوسط (σ_2) و تنش حداقل (σ_3)، با استفاده از رویداد انواع گسل‌های موجود قابل تخمین است.

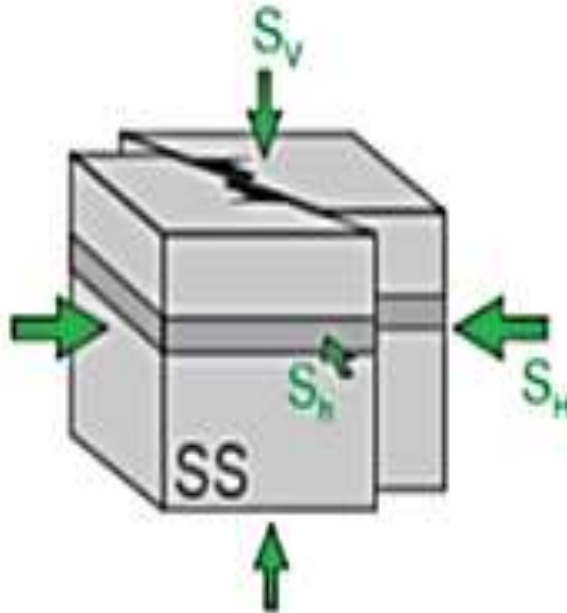


گسل نرمال



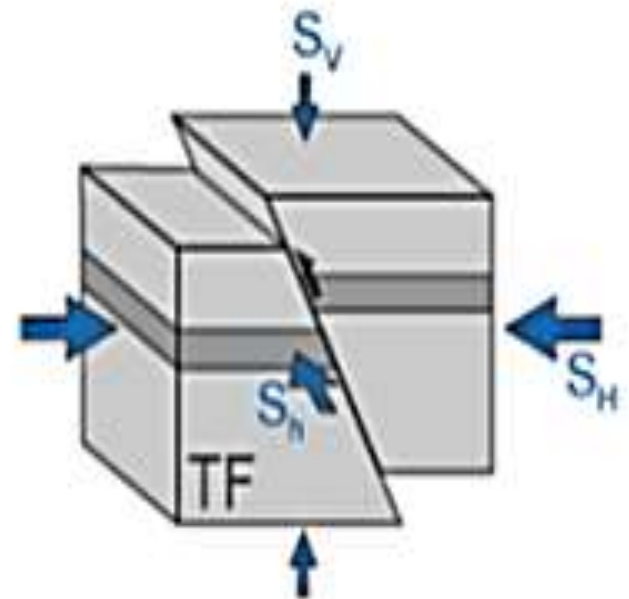
normal faulting regime
 $S_v > S_H > S_h$

گسل امتداد لغز



strike-slip regime
 $S_H > S_v > S_h$

گسل معکوس



thrust faulting regime
 $S_H > S_h > S_v$

تنش های برجا (*in situ stress*)

تنش قائم (σ_v):

با افزایش عمق، به علت افزایش وزن لایه های زمین، مولفه قائم تنش افزایش می یابد، پس فرض می شود تنش عمودی یا قائم، برابر با وزن سنگ های روباره بوده و به صورت زیر بیان می شود.

$$\sigma_v = \gamma \cdot h$$

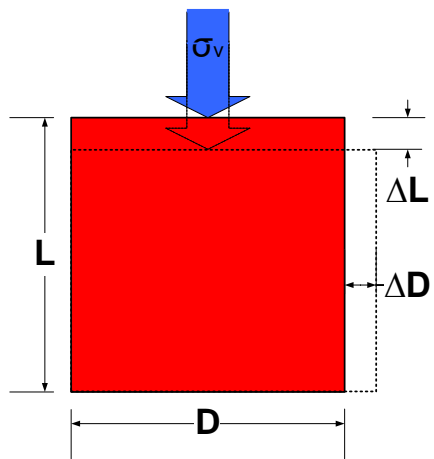
که در آن γ وزن مخصوص سنگ های روباره بوده و بر حسب مگانیوتن بر مترمکعب بیان می شود (مثلاً برای بعضی انواع زغال سنگ، $\gamma = 0.01 \text{ MN/m}^3$ ، برای بعضی شیل ها $\gamma = 0.023 \text{ MN/m}^3$ و برای گابرو $\gamma = 0.03 \text{ MN/m}^3$ و به طور متوسط برای انواع سنگ ها $\gamma = 0.027 \text{ MN/m}^3$).

h نیز عمق مورد نظر و یا ارتفاع سنگ های روباره است که بر حسب متر بیان می شود. بدین ترتیب تنش قائم بر حسب MPa از رابطه بالا بدست می آید.

تنش های برجا (*in situ stress*)

تنش افقی (σ_h):

تنش افقی یا ناشی از تنش قائم بوده و یا ناشی از نیروهای تکتونیکی است. تنها راه برآورد مقدار تنشهای افقی ناشی از فعالیت های تکتونیکی، اندازه گیری آن به کمک آزمایش های برجا است. اما مقدار تنش افقی ناشی از وزن روباره را می توان با کمک برخی روابط تئوری برآورد کرد. برای این منظور نیاز است مقدمه ای از روابط الاستیسیته بیان شود.



- تنش برابر است با $\sigma = P/A$ و کرنش ها نیز در اجسام الاستیک برابراند با:

$$\varepsilon_l = \Delta L / L \text{ (کرنش محوری)} \quad \text{و} \quad \varepsilon_d = \Delta D / D \text{ (کرنش عرضی).}$$

- مدول الاستیسیته یا مدول یانگ نیز با نسبت، کرنش محوری / تنش محوری $E =$ بیان می شود.

$$E = \frac{\sigma_v}{\varepsilon_l}$$

- ثابت الاستیک دیگری که باید تعریف شود ضریب پواسون نام دارد و برابر است با نسبت کرنش محوری / کرنش عرضی $\nu =$

$$\nu = \frac{\varepsilon_d}{\varepsilon_l}$$

تنش های برجا (*in situ stress*)

تنش افقی (σ_h):

بنابر رابطه‌ی هوک در الاستیسیته برای محاسبه‌ی کرنش‌های قائم و کرنش افقی در دستگاه سه بعدی داریم:

حال برای داشتن حدس و تخمین اولیه از مقدار تنش‌های افقی، این فرض در نظر گرفته می‌شود که دو تنش افقی برابر هستند. بنابراین فرض، کرنش افقی‌ای وجود ندارد یعنی عبارات ε_{h2} و ε_{h1} صفر هستند. پس داریم:

$$\varepsilon_v = \frac{1}{E} [\sigma_v - \nu(\sigma_{h1} + \sigma_{h2})]$$

$$\varepsilon_{h1} = \frac{1}{E} [\sigma_{h1} - \nu(\sigma_v + \sigma_{h2})]$$

$$\varepsilon_{h2} = \frac{1}{E} [\sigma_{h2} - \nu(\sigma_v + \sigma_{h1})]$$

$$\varepsilon_{h1} = \frac{1}{E} [\sigma_{h1} - \nu(\sigma_v + \sigma_{h2})]$$

$$\rightarrow \varepsilon_{h1} = 0 \rightarrow \sigma_{h1} - \nu(\sigma_v + \sigma_{h2}) = 0$$

$$\sigma_{h1} = \sigma_{h2} = \sigma_h \rightarrow -\nu\sigma_v + \sigma_h(1 - \nu) = 0 \rightarrow \frac{\sigma_h}{\sigma_v} = \frac{\nu}{(1 - \nu)}$$

بدین ترتیب مشاهده شد که تنش افقی می‌تواند با تنش قائم رابطه داشته باشد.

$$K = \frac{\sigma_h}{\sigma_v}$$

نسبت مقدار تنش افقی بر مقدار تنش قائم را با K نشان داده و به آن نسبت تنش می‌گویند. ←

تنش های برجا (*in situ stress*)

مثال: تنش موثر افقی و قائم طبق تئوری الاستیسیته در نقطه A که طبقات فوقانی آن از لایه های مختلف سنگی تشکیل شده، چقدر است؟

$$\sigma_v = \gamma h \quad \rightarrow \quad \sigma_v = \gamma_1 h_1 + \gamma_2 h_2 + \gamma_3 h_3$$

$$\sigma_v = 0.026 \times 100 + 0.028 \times 65 + 0.03 \times 220$$

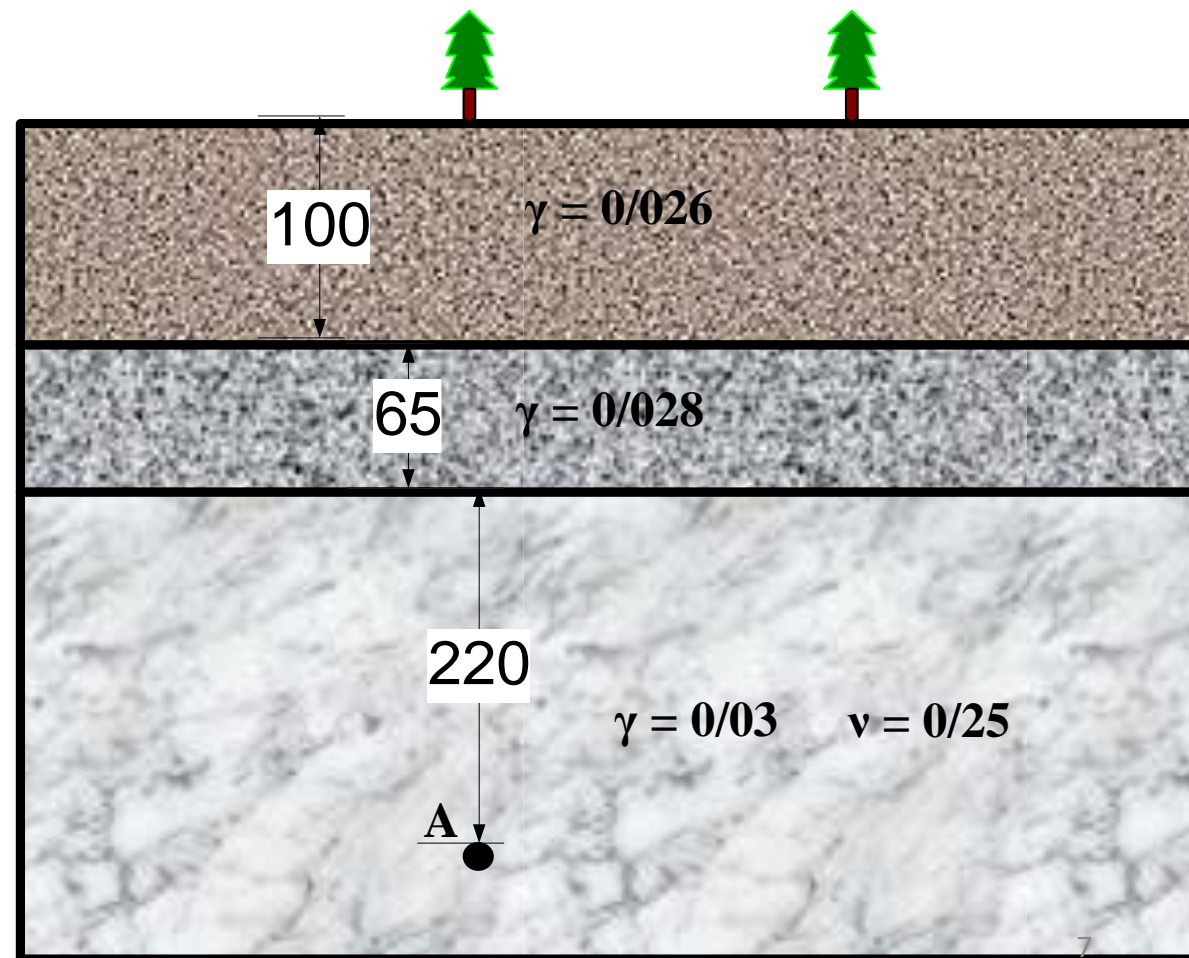
$$\sigma_v = 2.6 + 1.82 + 6.6$$

$$\sigma_v = 11.02 \text{ (MPa)}$$

$$K = \frac{\sigma_h}{\sigma_v} \ \& \ K = \frac{\nu}{1-\nu} \quad \rightarrow \quad \frac{\sigma_h}{\sigma_v} = \frac{\nu}{1-\nu} \quad \rightarrow \quad \sigma_h = \sigma_v \left(\frac{\nu}{1-\nu} \right)$$

$$\sigma_h = 11.02 \times \left(\frac{0.25}{1-0.25} \right) = 3.67 \text{ (MPa)}$$

$$\sigma_h = 3.64 \text{ (MPa)}$$



تنش القایی (*induced stress*)

تعیین تنش های القایی:

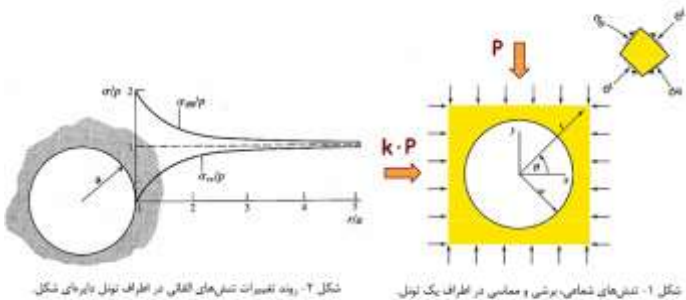
تنش های القایی به تنش هایی گفته می شود که پس از حفر فضای زیر زمینی در اطراف حفریه القا می شوند. بهترین راه ارزیابی تنش های القایی، اندازه گیری مستقیم آنها توسط آزمایش های برجا است.

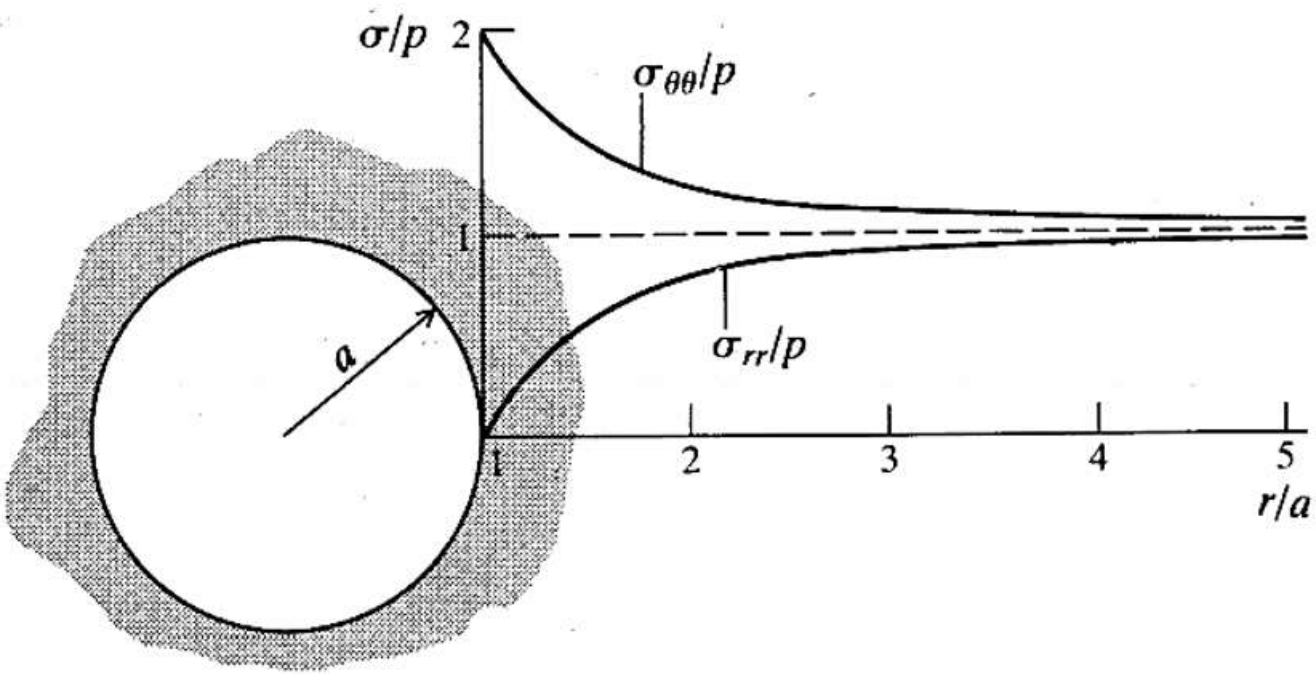
چنانچه از خصوصیات فیزیکی و مکانیکی توده سنگ در بر گیرنده حفریه اطلاعات کافی در دست باشد، می توان به کمک برخی روش های تئوری، تجربی و عددی میزان تمرکز تنش های القایی را برآورد کرد.

- اولین معادله تئوری ارائه شده برای تعیین تنش های القاء شده در اطراف یک فضای دایره ای شکل با فرض الاستیک و همسانگرد بودن محیط توسط آقای کرش (*1898 Kirsch*) ارائه شده است.

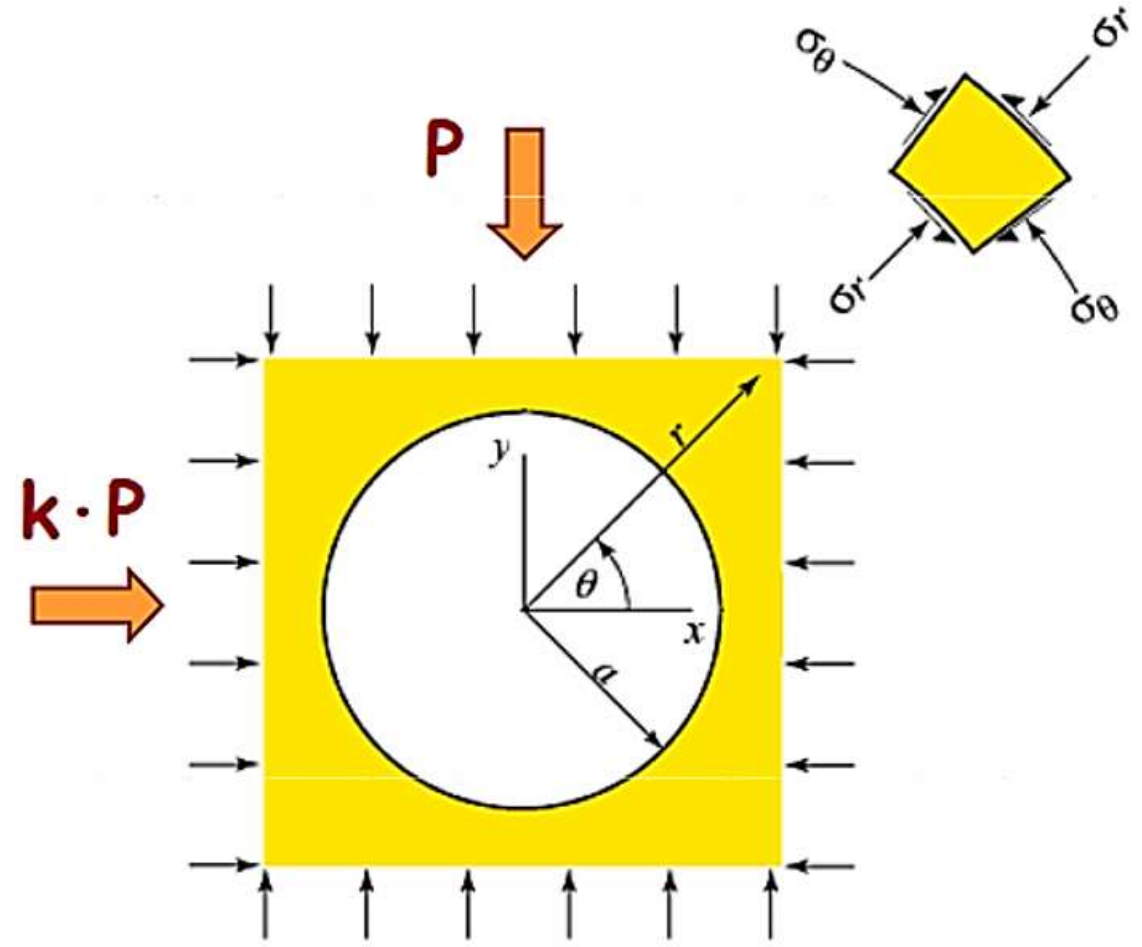
تنش القایی (*induced stress*)

معادلات کرش: در این معادله‌ها این‌گونه فرض شده که محور تونل، موازی یکی از تنش‌های اصلی است. به طور کلی معادلات کرش برای به دست آوردن تنش‌های اصلی در مختصات (r, θ) ، با توجه به شکل ۱ صفحه بعد، در اطراف دیواره تونل به صورت زیر است که در آن σ_r ، σ_θ و $\tau_{r\theta}$ به ترتیب تنش‌های شعاعی، مماسی و برشی می‌باشند. a شعاع تونل، r فاصله نقطه از مرکز تونل، K نسبت تنش قائم به تنش افقی و θ زاویه بین تنش افقی و راستای خط r است. تغییرات تنش‌های القایی نسبت به فاصله از دیواره تونل در شکل ۲ صفحه بعد نشان داده شده است.





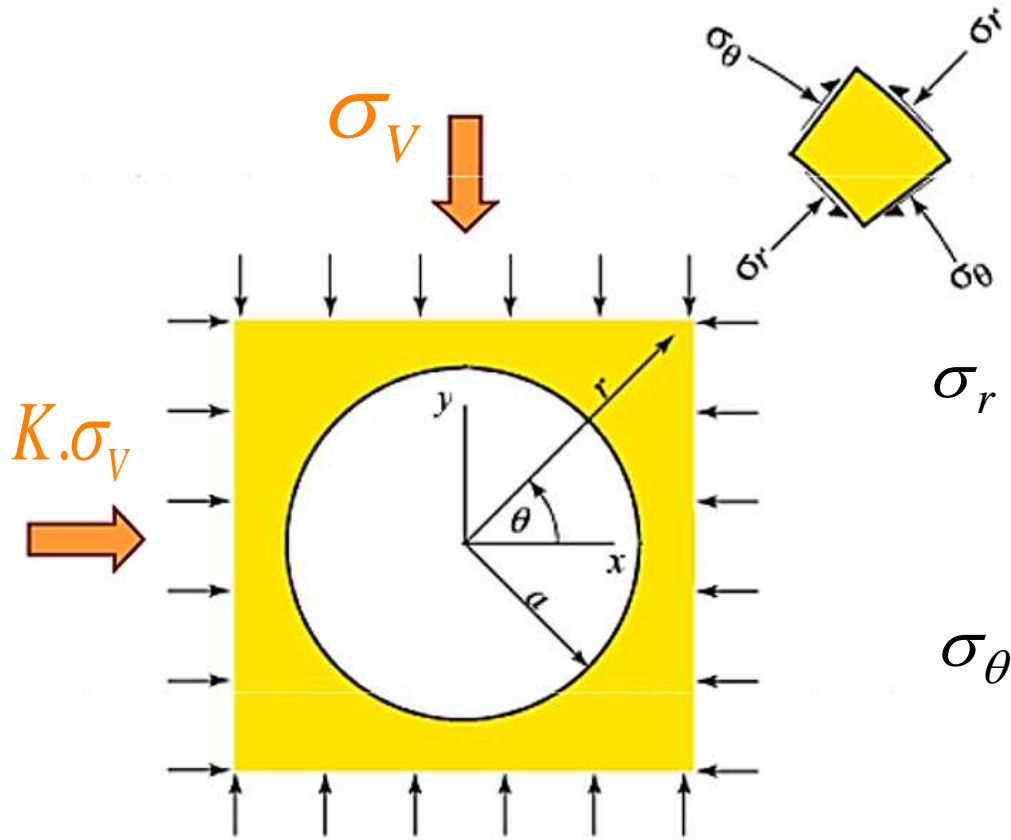
شکل ۲- روند تغییرات تنش‌های القائی در اطراف تونل دایره‌ای شکل.



شکل ۱- تنش‌های شعاعی، برشی و مماسی در اطراف یک تونل.

تنش القايي (induced stress)

معادلات كرش:



$$\sigma_r = \frac{1}{2} \sigma_V \left[(1+K) \left(1 - \frac{a^2}{r^2} \right) - (1-k) \left(1 - \frac{4a^2}{r^2} + \frac{3a^4}{r^4} \right) \cos 2\theta \right]$$

$$\sigma_\theta = \frac{1}{2} \sigma_V \left[(1+K) \left(1 + \frac{a^2}{r^2} \right) + (1-k) \left(1 + \frac{3a^4}{r^4} \right) \cos 2\theta \right]$$

$$\tau_{r\theta} = \frac{1}{2} \sigma_V \left[(1-K) \left(1 + \frac{2a^2}{r^2} - \frac{3a^4}{r^4} \right) \sin 2\theta \right]$$

تنش القایی (induced stress)

معادلات کرش:

لازم به توضیح است که توزیع تنش‌ها مستقل از مدول کشسانی (E) و ضریب پواسون (ν) است. با قرار دادن در روابط صفحه قبل، تنش‌های موجود در مرزهای حفاری به دست می‌آید که به صورت زیر هستند.

$$\sigma_r = 0$$

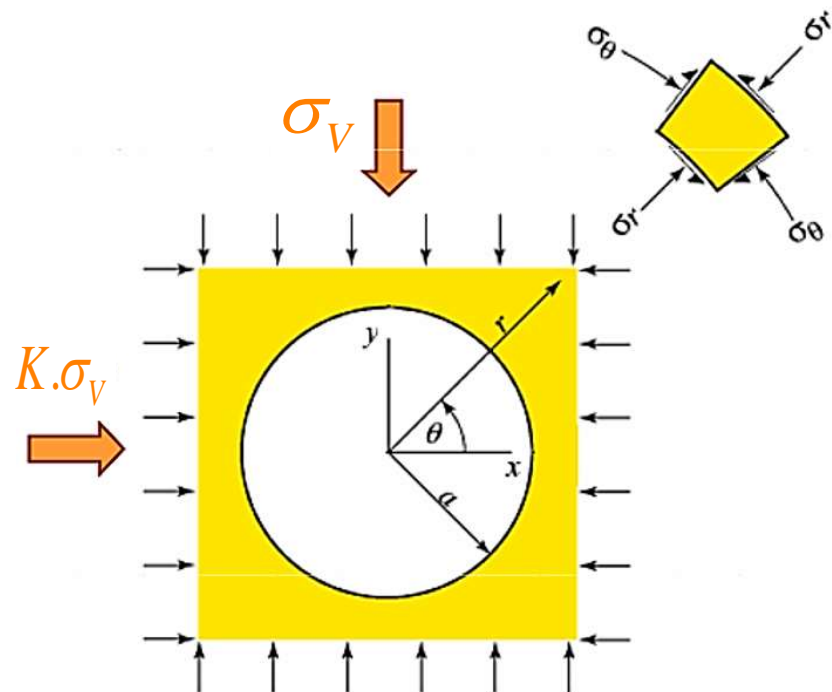
$$\sigma_\theta = \sigma_V [(1 + K) + 2(1 - k) \cos 2\theta]$$

$$\tau_{r\theta} = 0$$

در شرایط وجود میدان هیدرواستاتیک ($k=1$) روابط به این صورت در خواهند آمد:

$$\sigma_\theta = 2\sigma_V$$

این حالت معرف توزیع بهینه‌ی تنش القایی است زیرا نواحی مرزی در تمام جوانب حفاری به صورت یکنواخت تحت فشار هستند.



معیار شکست (*failure criteria*)

معیار شکست یعنی بیان جبری شرایطی که در آن شکست رخ می‌دهد. مثلاً می‌گوییم اگر جسمی تحت تنش بیشتر از مقاومت فشاری یک محوره خود قرار گیرد می‌شکند (**رانکین**) یا مثلاً می‌گوییم اگر در داخل جسمی، تنش برشی، بیشتر از مقاومت برشی آن ایجاد شود، جسم گسسته می‌شود (**ترسکا**). بیان دیگر این است که مثلاً می‌گوییم اگر در جسمی در اثر تنش‌های انحرافی فلان مقدار انرژی اعوجاجی ذخیره شود، می‌شکند (**فون میسرز**) یا مثلاً می‌شود گفت که اگر جسمی فلان مقدار کرنش پیدا کند، شکسته می‌شود (**سینت ونانت**).

انواع معیارهای شکست :

- معیارهای تئوری (یا نظری)
- معیارهای تجربی

معیار شکست (*failure criteria*)

معیارهای پر کاربرد تئوری:

۱- معیار رانکاین (Rankine): این معیار بیان می‌کند که شکست زمانی رخ می‌دهد که تنش فشاری وارده بر نمونه از مقاومت فشاری تک محوره‌ی آن تجاوز کند. $\sigma_1 > \sigma_c$

۲- معیار ترسکا (Tresca): این معیار می‌گوید شکست زمانی رخ می‌دهد که تنش برشی حداکثر ایجاد شده در جسم به تنش برشی حداکثر ایجاد شده در جسم در موقع شکست در بارگذاری تک محوره برسد. تنش

برشی حداکثر در کل از این رابطه بدست می‌آید: $\tau_{max} = \frac{\sigma_1 - \sigma_3}{2}$

در آزمایش تک محوره تنش برشی حداکثر بوجود آمده در جسم برابر است با: $\tau_{max} = \frac{\sigma_1 - 0}{2} = \frac{\sigma_c - 0}{2}$

بنابراین اگر در هر حالت تنشی از σ_1 و σ_3 رابطه‌ی زیر برقرار باشد، جسم شکسته می‌شود:

$$\frac{\sigma_1 - \sigma_3}{2} \geq \frac{\sigma_c}{2} \rightarrow \sigma_1 - \sigma_3 \geq \sigma_c$$

۳- معیار خطی کولومب

معیار شکست (*failure criteria*)

معیارهای پر کاربرد تئوری:

۳- معیار خطی کولومب (Coulomb): این معیار پیشتر برای محاسبه‌ی مقاومت برشی معرفی شده است. رابطه‌ی شکست به صورت زیر است:

$$\tau = C + \sigma_n \cdot \tan(\phi)$$

صورت دیگری از رابطه‌ی کولمب:

$$\sigma_1 = \sigma_c + \sigma_3 \cdot \tan(\psi)$$

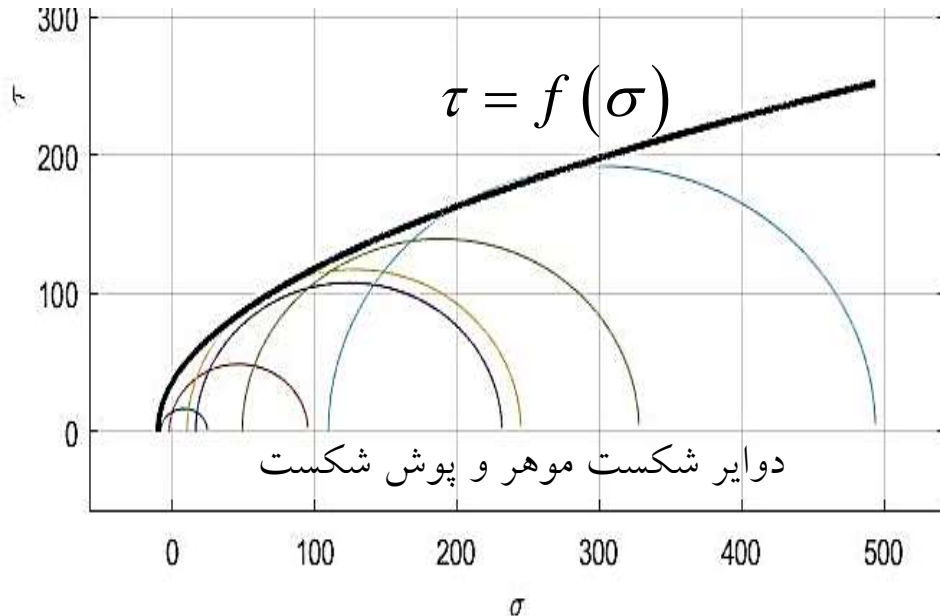
همچنین معادله‌ی معیار شکست کولمب براساس τ_m (تنش برشی ماکزیمم) و σ_m (تنش عمودی متوسط)، بدین صورت نیز می‌باشد:

$$\sigma_m = \frac{\sigma_1 + \sigma_3}{2}, \quad \tau_m = \frac{\sigma_1 - \sigma_3}{2}, \quad \sigma_1 = \sigma_c + \sigma_3 \cdot \tan(\psi)$$
$$\rightarrow \sigma_1 = \frac{2C \cos \phi}{1 - \sin \phi} + \sigma_3 \cdot \frac{1 + \sin \phi}{1 - \sin \phi} \rightarrow \tau_m = c \cos \phi + \sigma_m \sin \phi$$

معیار شکست (*failure criteria*)

معیارهای پر کاربرد تجربی:

۱- معیار موهر-کولومب (Mohr-Coulomb): این معیار تابعی غیرخطی از تنش اصلی حداکثر σ_1 و تنش اصلی حداقل σ_3 و یا تابعی غیر خطی از تنش عمودی σ_n و تنش برشی τ_n وارده بر صفحه‌ی شکست است.



۲- معیار هوک-براون (Hoek-Brown): این معیار شکست پرکاربردترین رابطه‌ی تجربی در برآورد شرایط شکست سنگ است که ایده‌ی اصلی آن از تغییر معیار شکست تئوری گریفیث به منظور کاربرد در ارزیابی شکست سنگ‌ها برگرفته شده است.



معیار شکست (*failure criteria*)

معیارهای پر کاربرد تجربی:

... معیار هوک-براون (Hoek-Brown) ... رابطه این ضابطه به صورت زیر است که در آن ارتباط بین تنش-های اصلی در لحظه‌ی شکست در سنگ بکر با استفاده از عوامل مقاومت فشاری تک محوره‌ی σ_c و ثابت‌های a ، S و m تعیین می‌شود.

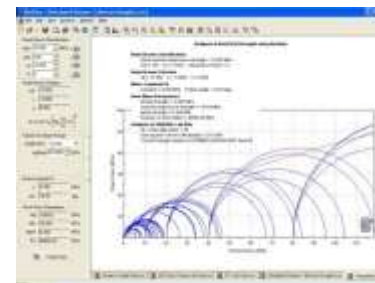
توده سنگ

$$\sigma_1 = \sigma_3 + \sigma_c \left(m_b \frac{\sigma_3}{\sigma_c} + S \right)^a$$

سنگ بکر

$$\sigma_1 = \sigma_3 + \sigma_c \left(m_i \frac{\sigma_3}{\sigma_c} + 1 \right)^{0.5}$$

برای تعیین مقادیر ثابت‌های مورد نیاز در این معیار از نتایج آزمایش‌های برجا و آزمایشگاهی و همچنین از روش‌های رده‌بندی توده سنگ استفاده می‌شود.



معرفی نرم‌افزار RockData

معیار شکست (*failure criteria*)

مثال: با استفاده از ملاک شکست هوک براون تعیین کنید که آیا توده سنگی همگن ایزوتروپ و بدون درزه و شکاف، تحت شرایط تنش‌های اصلی $\sigma_1 = 60 MPa$ ، $\sigma_3 = 35 MPa$ خواهد شکست یا نه؟ مقاومت فشاری تک محوری سنگ $\sigma_c = 30 MPa$ و $m=0.8$ ، $S=1$ مقاومت کششی این سنگ با استفاده از معیار هوک براون چقدر برآورد می‌شود؟

جواب:

$$\sigma_1 = \sigma_3 + \sqrt{(0.8 * 30 * \sigma_3 + 1 * 30^2)} = \sigma_3 + \sqrt{(24\sigma_3 + 900)}$$

$$\sigma_1 = 35 + \sqrt{(24 * 35 + 900)} = 76.71 MPa \rightarrow 76.71 > 60$$

با توجه به معیار شکست هوک براون مشاهده می‌شود نمونه تحت این بارگذاری نمی‌شکند.

اگر داشته باشیم $\sigma_1=0$ معیار هوک به صورت زیر در می‌آید که از این رابطه می‌توان مقاومت کششی سنگ را بدست آورد:

$$\sigma_t = \frac{1}{2} \sigma_c \left[m - \sqrt{m^2 + 4S} \right] = \sigma_t = 0.5 * 30 \left[0.8 - \sqrt{0.8^2 + 4} \right] = -20.31 MPa$$



That is me

تونل معدن مس مزرعه، اهر
پاییز ۱۳۸۴