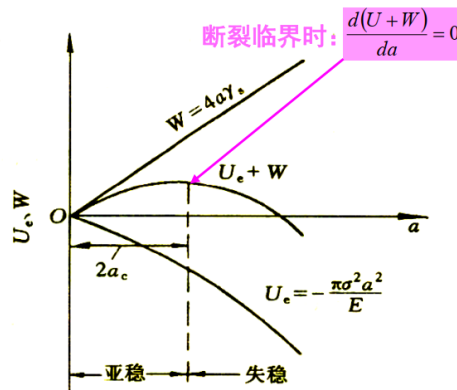


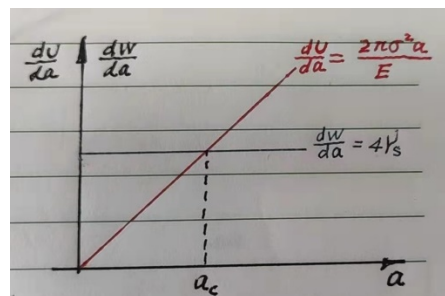
## 断裂力学 第一次作业答案

1. 答：作  $U \sim a$  及  $W \sim a$  关系曲线如图所示，在裂纹扩展中，裂纹表面能  $W = 4a\gamma_s$ ，弹性应变能释放  $U = -\frac{\pi a^2 \sigma^2}{E}$ ，总能量  $W + U = 4a\gamma_s - \frac{\pi a^2 \sigma^2}{E}$ 。因此可见总能量随着裂纹长度增加而先升高后降低，令  $\frac{d(W+U)}{da} = 0$ ，可以求得临界裂纹长度  $a_c = \frac{2E\gamma_s}{\pi\sigma^2}$ 。当  $a < a_c$  时，裂纹扩展为亚稳扩展（又称稳态扩展或亚临界扩展）；当  $a > a_c$  时，裂纹扩展为失稳扩展即发生快速断裂。则  $a_c$  为断裂临界点，对应的载荷为 Griffith 断裂应力： $\sigma_{Griffith} = \sqrt{\frac{2E\gamma_s}{\pi a}} \approx \sqrt{\frac{E\gamma_s}{a}}$



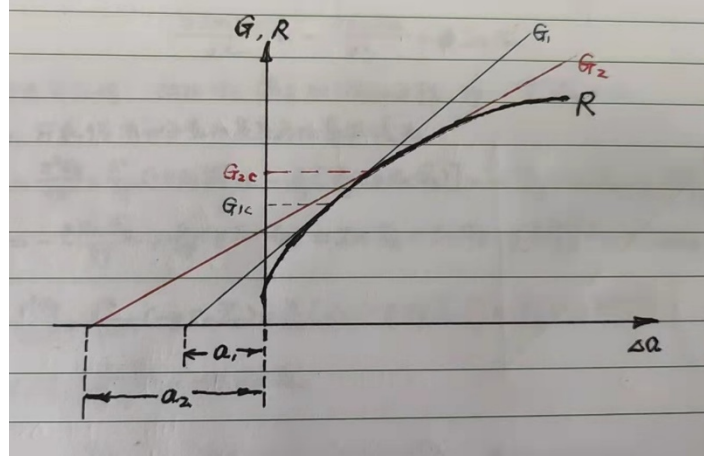
裂纹尺寸与能量的关系

作  $\frac{dU}{da} \sim a$  以及  $\frac{dW}{da} \sim a$  关系曲线如图所示，裂纹表面能变化率为水平线，应变能释放率与  $a$  成正比。两条线相交点为断裂临界点。当  $a < a_c$  时， $\frac{dU}{da} < \frac{dW}{da}$  裂纹扩展为亚稳扩展；当  $a > a_c$  时， $\frac{dU}{da} > \frac{dW}{da}$  裂纹扩展为失稳扩展。



2. 答：由于裂纹扩展能量释放率  $G$  与裂纹长度  $a$  为线性关系，而裂纹扩展阻力  $R$  与裂纹长度为非线性关系。作裂纹扩展的动力曲线和阻力曲线如下图所示，动力曲线与阻力曲线相切的点为失稳扩展临界点，此时有  $\frac{\partial G}{\partial a} = \frac{\partial R}{\partial a}$  对应的  $G$  为

断裂韧性。当薄板（平面应力）中初始裂纹长度不同时，有 $(\frac{\partial G}{\partial a})_{a_1} \neq (\frac{\partial G}{\partial a})_{a_2}$ 但是裂纹扩展的阻力曲线是不变的，即两种初始裂纹长度试样的切点位置不相同，当 $a_2 > a_1$ ， $G_{2c} > G_{1c}$



3. 答：对于复变应力函数： $Z = \frac{\tau z}{\sqrt{z^2 - a^2}}$ ，其一阶导数为 $Z' = -\frac{\tau a^2}{\sqrt{(z^2 - a^2)^3}}$ 。

由此可以求得应力分量的复变函数表达式为：

$$\begin{aligned}\sigma_x &= \frac{\partial^2 \varphi}{\partial y^2} = 2\text{Im}Z + y\text{Re}Z' \\ \sigma_y &= \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x^2} = -y\text{Re}Z' \\ \tau_{xy} &= -\frac{\partial^2 \varphi}{\partial x \partial y} = \text{Re}Z - \text{Im}Z'\end{aligned}$$

考察边界条件：

当 $z \rightarrow \infty$ 时， $Z = \tau$ ， $Z' = 0$ ，因此 $\tau_{xy} = \tau$ ， $\sigma_x = \sigma_y = 0$

当 $y = 0$ 时，在 $|x| < a$ 时， $\tau_{xy} = \sigma_x = \sigma_y = 0$ ；在 $|x| = \pm a$ 时， $z \rightarrow \infty$ ， $\tau_{xy} \rightarrow \infty$

有奇异性。即该复变应力函数满足边界条件，是本问题的函数解。

以裂纹尖端为新坐标系原点且采用极坐标，即 $z = a + re^{i\theta}$ ，则有

$$Z(r, \theta) = \frac{\tau(a + re^{i\theta})}{\sqrt{(2a + re^{i\theta})re^{i\theta}}}$$

当 $\frac{r}{a} \ll 1$ 时，进行化简可得 $Z(r, \theta) = \frac{\tau\sqrt{a}}{\sqrt{2r}}e^{-i\theta/2}$

代入应力分量表达式并令 $K_{II} = \tau\sqrt{\pi a}$ ，则得到

$$\begin{aligned}\sigma_x &= -\frac{K_{II}}{\sqrt{2\pi r}} \sin \frac{\theta}{2} (2 + \cos \frac{\theta}{2} \cos \frac{3\theta}{2}) \\ \sigma_y &= \frac{K_{II}}{\sqrt{2\pi r}} \sin \frac{\theta}{2} \cos \frac{\theta}{2} \cos \frac{3\theta}{2} \\ \tau_{xy} &= \frac{K_{II}}{\sqrt{2\pi r}} \cos \frac{\theta}{2} (1 - \sin \frac{\theta}{2} \sin \frac{3\theta}{2})\end{aligned}$$

4. 答：将 Von Mises 准则写为应力分量的形式：

$$(\sigma_x - \sigma_y)^2 + (\sigma_y - \sigma_z)^2 + (\sigma_z - \sigma_x)^2 + 6(\tau_{xy}^2 + \tau_{yz}^2 + \tau_{zx}^2) = 6\tau_s^2$$

在Ⅲ型裂纹中，应力场的特点为：

$$\begin{aligned}\sigma_x &= \sigma_y = \sigma_z = 0 \\ \tau_{xy} &= 0 \\ \tau_{yz} &= \frac{K_{III}}{\sqrt{2\pi r}} \cos \frac{\theta}{2} \\ \tau_{xz} &= -\frac{K_{III}}{\sqrt{2\pi r}} \sin \frac{\theta}{2}\end{aligned}$$

代入可得

$$\frac{K_{III}^2}{2\pi r} = \tau_s^2$$

因此

$$r = \frac{K_{III}^2}{2\pi\tau_s^2}$$

即半径为 $\frac{K_{III}^2}{2\pi\tau_s^2}$ 的一个圆，其圆心在裂纹尖端。

5. 答：应变能密度因子 S 的表达式为 $S = a_{11}K_I^2 + 2a_{12}K_I K_{II} + a_{22}K_{II}^2$

其中

$$\begin{aligned}a_{11} &= \frac{1}{16\mu} [(1 + \cos\theta)(k - \cos\theta)] \\ a_{12} &= \frac{1}{16\mu} [\sin\theta(2\cos\theta - k + 1)] \\ a_{22} &= \frac{1}{16\mu} [(1 - \cos\theta)(k + 1) + (1 + \cos\theta)(3\cos\theta - 1)] \\ k &= 3 - 4\nu\end{aligned}$$

对于Ⅰ型纯裂纹情况， $K_I = \sigma\sqrt{\pi a}$   $K_{II} = 0$

因此 $S = a_{11}K_I^2 = \frac{K_I^2}{16\mu} [(1 + \cos\theta)(3 - 4\nu - \cos\theta)]$

分别对 $\theta$ 求一次导和两次导可得

$$\frac{\partial S}{\partial \theta} = \frac{K_I^2}{8\mu} [\sin\theta(\cos\theta - 1 + 2\nu)]$$

$$\frac{\partial^2 S}{\partial \theta^2} = \frac{K_I^2}{8\mu} [\cos 2\theta - (1 - 2\nu)\cos\theta]$$

令 $\frac{\partial S}{\partial \theta} = 0$ 可得在 $\theta_1 = 0$ 和 $\theta_2 = \arccos(1 - 2\nu)$ 两个方向上  $S$  有极值：

在 $\theta_1 = 0$ 方向上 $\frac{\partial^2 S}{\partial \theta^2} > 0$ ， $S$  为极小值

在 $\theta_2 = \arccos(1 - 2\nu)$ 方向上 $\frac{\partial^2 S}{\partial \theta^2} < 0$ ， $S$  为极大值

因此裂纹沿着 $\theta_1$ 方向扩展，对应的最小应变能密度因子 $S_{min} = \frac{(1-2\nu)K_I^2}{4\mu}$ 。当裂

纹开始扩展时，应变能密度因子达到临界值 $S_c = \frac{(1-2\nu)K_{Ic}^2}{4\mu}$

使用同样的方法对纯 II 型裂纹求解可以得到临界值为 $S_c = \frac{(2-2\nu-\nu^2)K_{IIc}^2}{12\mu}$

因此可知 $\frac{K_{IIc}^2}{K_{Ic}^2} = \frac{3(1-2\nu)}{2(1-\nu)-\nu^2}$ ，当 $\nu$ 取 0.3 时，已知 $K_{Ic}$ 为  $80\text{MPa}\cdot\text{m}^{1/2}$ ，故可求得

$$K_{IIc} = 76.8 \text{ MPa}\cdot\text{m}^{1/2}$$