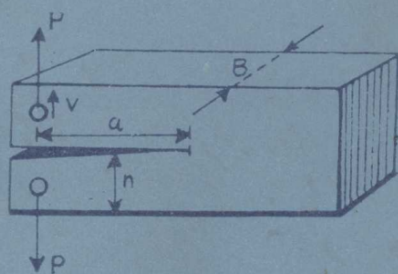


断裂力学习题 及解答

曹梦率编



葛洲坝水电工程学院

前 言

断裂力学是最近二、三十年才迅速发展起来的新兴学科，现有的断裂力学书籍，举例甚少。附有习题的更少，为了适应从事材料力学、断裂力学的师生地教学需要，为了有关中、青年教师、研究生、科技人员，进修学习的需要，我们编写了这本断裂力学学习题与解答，总共选编了184题，其中60%是题解，40%可作为练习，在编写过程中，除参考了正式出版和未正式出版的断裂力学书刊、资料外，还从全国断裂力学学术会议论文汇编中，以及湖北省力学学会1981年年会论文中，选编了部分题目，但由于水平所限，对有的题目在安排顺序上，不一定恰当；有的章节选题还嫌少；有的问题分析还不够，至于错误和欠妥之处，恐怕难免，欢迎读者批评指正。

本书封面设计杨昌祖同志，俞建荣同志参加了校对工作。书中插图陈世华同志，我院印刷厂的同志给予了很大帮助，编者对他们表示衷心的感谢。

力学教研室

曹梦率 编

一九八二年六月

目 录

一、线弹性断裂力学题

(一) 基本概念题

(二) 求应力强度因子题

(三) 用迭加法求应力强度因子题

(四) 测试应力强度因子和断裂韧性题

(五) 线弹性断裂力学应用题

二、疲劳裂纹扩展题

(一) 疲劳裂纹扩展及疲劳寿命估算题

(二) 疲劳裂纹扩展测试题

三、应力腐蚀题

四、动力问题与止裂题

五、复合型裂纹计算题

六、弹塑性断裂力学题

七、用有限单元法分析断裂力学题

一、线弹性断裂力学题

(一) 基本概念题

1. 断裂力学有那三种基本裂纹型式，它们各有什么特点？

2. 应力强度因子 K_I 与断裂韧性 K_{IC} 有何异同？

3. 能量释放率 G_I 与断裂判据 G_{IC} 有何异同？

4. 由 I 型情况下裂纹尖端的应力场公式计算：

(1) $\theta = 0^\circ, 45^\circ, 90^\circ, 180^\circ$ 处的 $\sigma_x, \sigma_y, \tau_{xy}$ 值。

(2) 用莫尔圆确定 $\theta = 45^\circ, 90^\circ$ 处的主应力大小和方向。

(3) 求正应力最大时的方向 (θ 角值)。

(4) 求八面体剪应力最大时的方向。

5. 对于 II 型情况下裂纹尖端的应力场公式，求

(1) $\theta = 0^\circ, 45^\circ, 90^\circ, 180^\circ$ 处的 $\sigma_x, \sigma_y, \tau_{xy}$ 值。

(2) 用莫尔圆确定 $\theta = 45^\circ, 90^\circ$ 处的主应力大小和方向。

(3) 求正应力最大时的方向。

6. 从 I 型裂纹尖端应力场公式导出主应力公式，并绘出裂纹尖端附近主应力轨迹。

7. 由 I、II、III 型裂纹顶端应力场 σ_x, σ_y 和 τ_{xy} 表达式导出主应力表达式和极坐标表达式。

8. 由 I、II 型裂纹顶端应力场的主应力导出主剪应力，并描主剪应力轨迹(在塑性断裂力学中称为滑移线场)。

9. 设无限大平板，受轴向拉应力 σ ，在 I 型裂纹顶端附近的应力为

$$\sigma_y = \sigma \sqrt{\frac{a}{2r}} \cos \frac{\theta}{2} \left(1 + \sin \frac{\theta}{2} \sin \frac{3\theta}{2} \right)$$

问当 $\theta = 0^\circ$ 时，在裂纹顶端和距裂纹顶端很远处， σ_y 为多少？与题设条件有无矛盾？如何解释？

10. 设有两条 I 型裂纹，其中一条为 $4a$ ，另一条裂纹长为 a 。如前者加载到 σ ，后者加载到 2σ 。问它们裂纹尖端附近的应力场是否相同？应力强度因子是否相同？

11. 为什么裂纹尖端塑性区尺寸，平面应变比平面应力小？当 $\theta = 0^\circ$ 时，它们的塑性区尺寸分别等于多少？

答：平面应力 $r_0 = \frac{1}{2\pi} \left(\frac{K_I}{\sigma_s} \right)^2$

平面应变 $r_0 = \frac{1}{4\sqrt{2}\pi} \left(\frac{K_I}{\sigma_s} \right)^2$

12. 应力松弛对裂纹尖端塑性区尺寸有何影响？

13. 当已知应力强度因子 K_I 和材料的屈服极限 σ 时，试绘出裂纹顶端平面应力与平面应变塑性区的轨迹。

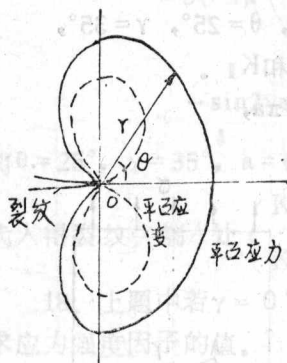
提示：平面应力塑性区的边界方程为：

$$r = \frac{K_I^2}{2\pi\sigma_s^2} \cos^2 \frac{\theta}{2} \left(1 + 3\sin^2 \frac{\theta}{2} \right)$$

平面应变塑性区的边界方程：

$$r = \frac{K_I^2}{2\pi\sigma_s^2} \left[\frac{3}{4} \sin^2 \theta + (1 - 2\mu)^2 \cos^2 \frac{\theta}{2} \right]$$

用极坐标 (r, θ) 描绘, 如题图13所示。



题图13 裂纹顶端附近塑性区形状

14. 当 K_{II} , K_{III} 和 σ_s 已知时, 试用Mises屈服准则

$$(\sigma_1 - \sigma_2)^2 + (\sigma_2 - \sigma_3)^2 +$$

$$(\sigma_3 - \sigma_1)^2 = 2\sigma_s^2, \text{ 导出平}$$

面应力和平面应变塑性区边界方程, 并描绘出 II 型和 III 型塑性区形状图。

15. 试根据Mises判据和Tresca判据, 确定平面应力和平面应变下裂纹尖端塑性区的边界方程。并指出两种屈服判据所得的结果是否相同。

(二) 求应力强度因子题

16. 计算以下各“无限大”平板中裂纹尖端处的应力强度因子值。

(1) 题图16所示, 裂纹长 $2a = 17.5\text{mm}$, $\theta = 35^\circ$, $\sigma = 640\text{MPa}$, $\tau_1 = 360\text{MPa}$ 。

解 $K_I = \alpha\sigma\sqrt{\pi a} = \sigma\sqrt{\pi a}\sin^2\theta$

$$= 640\sqrt{3.14 \times 0.00875} \times \sin^2 35^\circ$$

$$= 640 \times 0.166 \times (0.58)^2 = 34.9\text{MPa}\sqrt{\text{m}}$$

$$K_{II} = \beta\sigma\sqrt{\pi a} = \sigma\sqrt{\pi a}\sin 35^\circ \cos 35^\circ$$

$$= 640\sqrt{3.14 \times 0.00875} \times 0.58 \times 0.82$$

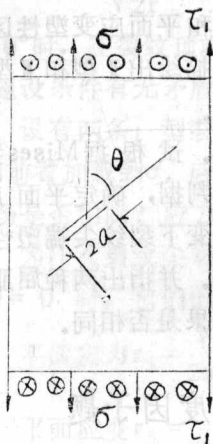
$$= 49.9\text{MPa}\sqrt{\text{m}}$$

$$K_{II} = r\tau_1\sqrt{\pi a} = \tau_1\sqrt{\pi a}\sin 35^\circ$$

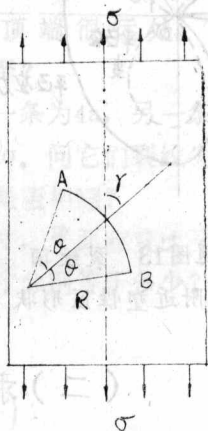
$$= 360\sqrt{3.14 \times 0.00875 \times 0.58} = 34.2 \text{ MPa}\sqrt{\text{m}}$$

17. 如题图17所示: $R = 15\text{mm}$, $\theta = 25^\circ$, $\gamma = 35^\circ$, $\sigma = 320\text{MPa}$, 求裂纹尖端A处的 K_I 和 K_{II} 。

解: $K_I = \alpha\sigma\sqrt{\pi a}$, $K_{II} = \beta\sigma\sqrt{\pi a}$,



题图 16



题图 17

式中 $a = R\sin\theta = 15 \times \sin 25^\circ = 15 \times 0.423 = 6.35\text{mm}$

$$K_I = \alpha\sigma\sqrt{\pi a}$$

$$= \sigma\sqrt{\pi a} \left\{ \frac{1}{2} \left[\frac{(1 - \cos 2\gamma \sin^2 \frac{\theta}{2} \cos^2 \frac{\theta}{2}) \cos \frac{\theta}{2}}{1 + \sin^2 \frac{\theta}{2}} + \sin 2\gamma \sin^3 \frac{\theta}{2} + \cos (2\gamma - \frac{3\theta}{2}) \right] \right\}$$

$$K_{II} = \beta\sigma\sqrt{\pi a}$$

$$= \sigma \sqrt{\pi a} \left\{ \frac{1}{2} \left[\frac{(1 - \cos 2\gamma \sin^2 \frac{\theta}{2} \cos^2 \frac{\theta}{2}) \cos \frac{\theta}{2}}{1 + \sin^2 \frac{\theta}{2}} - \sin 2\gamma \sin^2 \frac{\theta}{2} \cos \frac{\theta}{2} - \sin(2\gamma - \frac{3\theta}{2}) \right] \right\}$$

将 $\theta = 25^\circ$, $\gamma = 35^\circ$, $a = 6.35\text{m}$

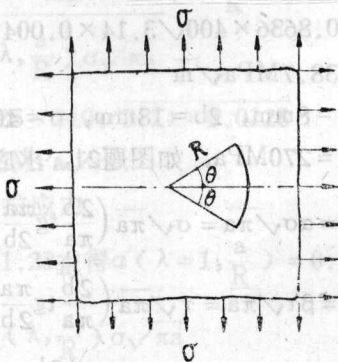
代入得裂纹尖端A处 $\begin{cases} K_{\text{I}} = 40\text{MPa}\sqrt{\text{m}} \\ K_{\text{II}} = -8.5\text{MPa}\sqrt{\text{m}} \end{cases}$

18. 上题中若 $\gamma = 0^\circ$ 受双向均匀拉应力如题图18所示, 求应力强度因子的值.

提示:

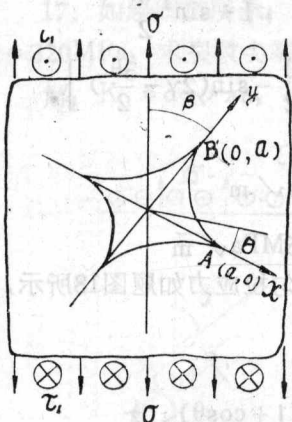
$$K_{\text{I}} = \frac{\sigma \sqrt{\pi R}}{1 + \sin^2 \frac{\theta}{2}} \left[\frac{\sin \theta (1 + \cos \theta)}{2} \right]^{\frac{1}{2}}$$

$$K_{\text{II}} = \frac{\sigma \sqrt{\pi R}}{1 + \sin^2 \frac{\theta}{2}} \left[\frac{\sin \theta (1 - \cos \theta)}{2} \right]^{\frac{1}{2}}$$

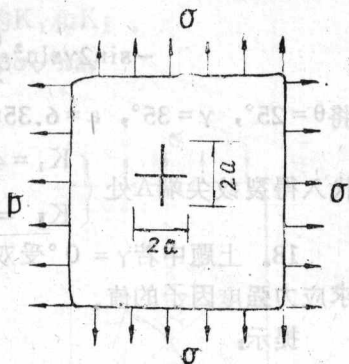


题图 18

19. 已知 $a = 6.5\text{mm}$ $\beta = 30^\circ$ $\sigma = 320\text{MPa}$ $\tau_1 = 180\text{MPa}$
 计算题图19所示裂纹尖端处的 K_I 、 K_{II} 及 K_{III} 。



题图 19



题图 20

20. 已知 $2a = 8\text{mm}$ $\sigma = 400\text{MPa}$ 如题图20所示, 求应力强度因子?

解: $K_I = \alpha \sigma \sqrt{\pi a}$

$$= 0.8636 \times 400 \sqrt{3.14 \times 0.004}$$

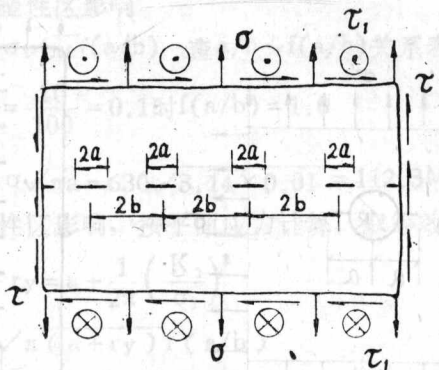
$$= 38.7\text{MPa}\sqrt{\text{m}}$$

21. 已知 $2a = 8\text{mm}$, $2b = 18\text{mm}$, $\sigma = 400\text{MPa}$, $\tau = 250\text{MPa}$, $\tau_1 = 270\text{MPa}$, 如图题21, 求应力强度因子。

提示: $K_I = \alpha \sigma \sqrt{\pi a} = \sigma \sqrt{\pi a} \left(\frac{2b}{\pi a} \tan \frac{\pi a}{2b} \right)^{\frac{1}{2}}$

$$K_{II} = \beta \tau \sqrt{\pi a} = \tau \sqrt{\pi a} \left(\frac{2b}{\pi a} \tan \frac{\pi a}{2b} \right)^{\frac{1}{2}}$$

$$K_{III} = \gamma \tau_1 \sqrt{\pi a} = \tau_1 \sqrt{\pi a} \left(\frac{2b}{\pi a} \tan \frac{\pi a}{2b} \right)^{\frac{1}{2}}$$



题图 21

22. 已知圆孔直径为20mm裂纹(包括圆孔)全长 $2a = 25.6$ mm, 求在单向均匀拉伸应力和双向等值均匀拉伸应力下 裂纹尖处的 K_I , 设 $\sigma = 240\text{MPa}$

解: 由于 $\frac{a}{R} = \frac{1.28}{10} = 1.28$

① 对于单向均匀拉应力

当 $\frac{a}{R} = 1.28$ 时查得 $\alpha(\lambda = 0, \frac{a}{R}) = 1.025$

$$K_I = \alpha(\lambda, \frac{a}{R}) \sigma \sqrt{\pi a}$$

$$= 1.025 \times 240 \sqrt{3.14 \times 0.0128}$$

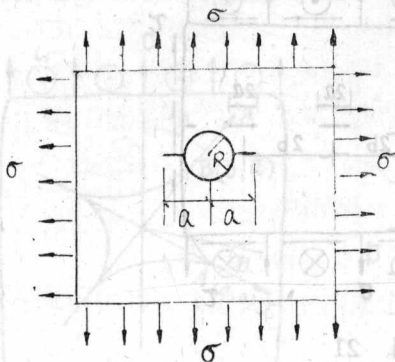
$$= 49.5 \text{MPa} \sqrt{\text{m}}$$

② 对双向拉应力

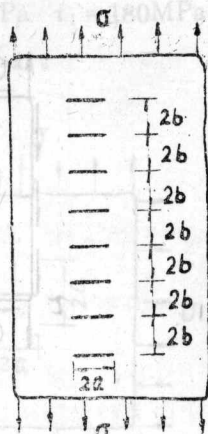
由 $\frac{a}{R} = 1.28$ 查得 $\alpha(\lambda = 1, \frac{a}{R}) = 0.81$

$$K_I = \alpha(\lambda, \frac{a}{R}) \sigma \sqrt{\pi a}$$

$$= 0.81 \times 240 \sqrt{3.14 \times 0.0128} = 39.1 \text{MPa} \sqrt{\text{m}}$$



题图 22



题图 23

23. 已知 $\sigma = 450\text{MPa}$, $2a = 16\text{mm}$; $2b = 24\text{mm}$, 求裂纹数分别为 $N = 3$ 、 $N = 5$ 、 $N = 7$ 时中间裂纹尖端处的 K_1 值, 如题图23所示。

解: $K_1 = a(N, \frac{a}{R})\sigma\sqrt{\pi a}$

式中 $\alpha(N, a/b)$ 的值查 $\alpha \sim a/b$ 关系曲线得

$N = 3$ 时 $\alpha = 0.78$ $N = 5$ 时 $\alpha = 0.76$ $N = 7$ 时 $\alpha = 0.72$

当 $N = 3$ 时, $K_1 = 0.78 \times 450\sqrt{3.14 \times 0.008} = 56.7\text{MPa}\sqrt{\text{m}}$

$N = 5$ 时, $K_1 = 0.76 \times 450\sqrt{3.14 \times 0.008} = 54.1\text{MPa}\sqrt{\text{m}}$

$N = 7$ 时, $K_1 = 0.72 \times 450\sqrt{3.14 \times 0.008} = 52.9\text{MPa}\sqrt{\text{m}}$

24. 题图24所示板宽 $2b = 200\text{mm}$, 厚度 $t = 10\text{mm}$, 具有中心贯穿裂纹, 裂纹长 $2a = 20\text{mm}$, 板端总拉力 $P = 1.26\text{MN}$, 求应力强度因子 K_1 , 若考虑塑性区影响, K_1 增为多大? 已知材料的 $\sigma_s = 1120\text{MPa}$

解: 如题图24, $\sigma = \frac{P}{F} = \frac{1.26}{0.2 \times 0.01} = 630\text{MPa}$

不考虑塑性区影响

$K_1 = \sigma \sqrt{\pi a f(a/b)}$ 查 $a/b \sim f(a/b)$ 关系表

当 $\frac{a}{b} = \frac{10}{100} = 0.1$ 时 $f(a/b) = 1.0$

$$\therefore K_1 = \sigma \sqrt{\pi a} = 630 \sqrt{3.14 \times 0.01} = 112.3 \text{ MPa} \sqrt{\text{m}}$$

考虑塑性区影响, 按平面应力计算, 取等效裂纹长为:

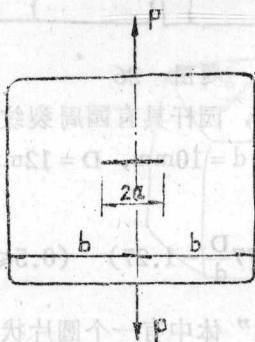
$$a + r_y = a + \frac{1}{2\pi} \left(\frac{K_1}{\sigma_s} \right)^2$$

则 $K_1 = \sigma \sqrt{\pi (a + r_y) f(a/b)}$

$$= \sigma \sqrt{\pi \left[a + \frac{1}{2\pi} \left(\frac{K_1}{\sigma_s} \right)^2 \right] f(a/b)}$$

$\therefore f(a/b) = 1.0$ 解得:

$$\begin{aligned} K_1 &= \frac{\sigma \sqrt{\pi a}}{\sqrt{1 - \frac{1}{2} \left(\frac{\sigma}{\sigma_s} \right)^2}} = \frac{630 \times \sqrt{\pi \times 0.01}}{\sqrt{1 - \frac{1}{2} \left(\frac{630}{1120} \right)^2}} \\ &= \frac{630 \times 0.177}{0.92} = 122.6 \text{ MPa} \end{aligned}$$



题图 24

25. 计算资料同上题, 若用应力强度因子

公式 $K_I = f(\xi) \sigma \sqrt{\pi a}$, $\xi = 2a/W$

$$f(\xi) = (1 - 0.5\xi + 0.37\xi^2 - 0.044\xi^3) / \sqrt{1 - \xi}$$

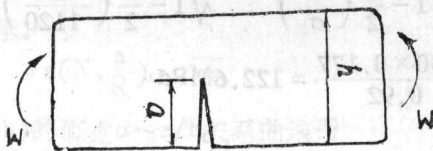
计算裂纹顶端 K_I 值, 当考虑裂纹尖端小范围屈服条件下, 作塑性区修正时, K_I 将增大多少?

26. 题图26所示矩形截面梁高度 $h = 90\text{mm}$, $M = 300\text{KN}\cdot\text{m/m}$, 裂纹深度 $a = 50\text{mm}$, 求 K_I 值.

$$\text{解: } K_I = \frac{6M}{(h-a)^{3/2}} g\left(\frac{a}{h}\right)$$

式中: 当 $\frac{a}{h} = \frac{50}{90} = 0.556$ 时, 查得 $g\left(\frac{a}{h}\right) = 0.726$

$$\begin{aligned} K_I &= \frac{6 \times 300}{(0.09 - 0.05)^{3/2}} \times 0.726 = \frac{1800}{0.008} \times 0.726 \\ &= 163000 \text{KPa}\sqrt{\text{m}} = 163 \text{MPa}\sqrt{\text{m}} \end{aligned}$$



题图 26

27. 题图27所示, 园杆具有园周裂纹, 受轴向拉力作用, 已知 $P = 10\text{KN}$, $d = 10\text{mm}$, $D = 12\text{mm}$, 求应力强度因子。

$$\text{答: } K_I = \frac{P}{D^{3/2}} (1.77 \frac{D}{d} - 1.27) \quad (0.5 \leq \frac{D}{d} \leq 0.9)$$

28. 在“无限大”体中有一个圆片状裂纹, 直径为 25mm , $\sigma = 236\text{MPa}$, $\tau = 185\text{MPa}$, 取 $\mu = 0.3$, 求裂纹边缘处最大的 K_I , K_{II} 及 K_{III} 的值, 并注明它们的位置.

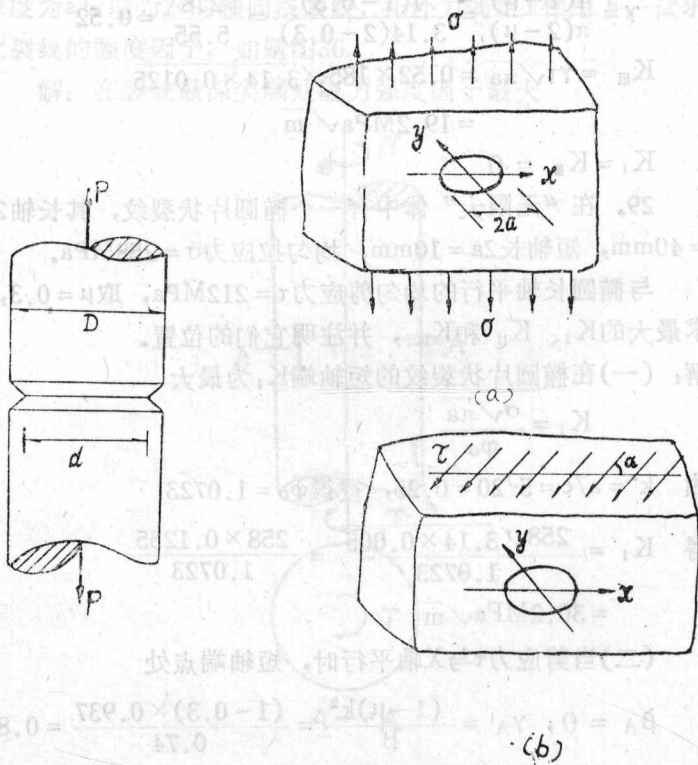
解: (1) 在均匀拉应力 σ 作用下题图28(a)

$$K_I = \alpha \sigma \sqrt{\pi a} = \frac{2}{\pi} \sigma \sqrt{\pi a} = \frac{2}{3.14} \times 236 \sqrt{3.14 \times 0.0125}$$

$$= \frac{472}{3.14} \times 0.198 = 29.8 \text{ MPa}\sqrt{\text{m}}$$

$$K_{II} = K_{III} = 0$$

(2) 在均匀剪应力 τ 作用下题图28(b)与 τ 方向平行的直径两端处



题图 27

题图 28

$$\beta = \frac{4}{\pi(2-\mu)} = \frac{4}{3.14(2-0.3)} = 0.746$$

$$\gamma = 0$$

$$K_{II} = \beta \tau \sqrt{\pi a} = 0.745 \times 185 \sqrt{3.14 \times 0.0125} \\ = 27.5 \text{MPa} \sqrt{\text{m}}$$

$$K_I = K_{III} = 0$$

与 τ 方向垂直的直径两端点处

$$\gamma = \frac{4(1-\mu)}{\pi(2-\mu)} = \frac{4(1-0.3)}{3.14(2-0.3)} = \frac{2.8}{5.55} = 0.52$$

$$K_{III} = \gamma \tau \sqrt{\pi a} = 0.52 \times 185 \sqrt{3.14 \times 0.0125} \\ = 19.2 \text{MPa} \sqrt{\text{m}}$$

$$K_I = K_{II} = 0$$

29. 在“无限大”体中有一个椭圆片状裂纹，其长轴 $2c = 40\text{mm}$ ，短轴长 $2a = 10\text{mm}$ ，均匀拉应力 $\sigma = 258\text{MPa}$ 。

与椭圆长轴平行的均匀剪应力 $\tau = 212\text{MPa}$ ，取 $\mu = 0.3$ ，求最大的 K_I 、 K_{II} 和 K_{III} ，并注明它们的位置。

解：（一）在椭圆片状裂纹的短轴端 K_I 为最大

$$K_I = \frac{\sigma \sqrt{\pi a}}{\varphi_0}$$

由 $k' = a/c = 5/20 = 0.25$ ，查得 $\varphi_0 = 1.0723$

$$\text{得 } K_I = \frac{258 \sqrt{3.14 \times 0.005}}{1.0723} = \frac{258 \times 0.1255}{1.0723} \\ = 30.2 \text{MPa} \sqrt{\text{m}}$$

（二）当剪应力 τ 与 X 轴平行时，短轴端点处

$$\beta_A = 0, \gamma_A = \frac{(1-\mu)k^2}{B} = \frac{(1-0.3) \times 0.937}{0.74} = 0.89$$

$$K_{III} = \gamma_A \tau \sqrt{\pi a} = 0.89 \times 212 \sqrt{3.14 \times 0.005}$$

$$= 0.89 \times 212 \times 0.1255 = 23.7 \text{ MPa} \sqrt{\text{m}}$$

长轴端点处

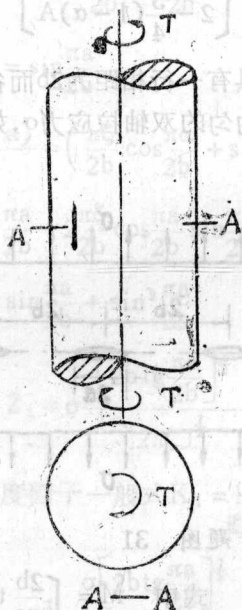
$$\beta_B = \frac{k^2 \sqrt{k'}}{B} = \frac{0.937 \sqrt{0.25}}{0.733} = 0.635$$

$$K_{II} = \beta_B \tau \sqrt{\pi a}$$

$$= 0.635 \times 212 \sqrt{3.14 \times 0.005} \approx 16 \text{ MPa} \sqrt{\text{m}}$$

30. 有一个直径为 $d = 2r$ 的扭转圆轴，在其表面有一个深度为 a 长度为 $2c$ 的轴向浅裂纹，在外力偶矩 T 作用下，试求此裂纹的强度因子，如题图30。

解：在裂纹最深尖端处应力强度因子最大



题图 30

$$K_{III} = \gamma \frac{T}{a^{\frac{3}{2}}} \sqrt{\pi a}$$

$$\text{式中 } \gamma = \frac{(1-\alpha)^3 (1+\alpha)^{3/2} \{ 2(1-\alpha) + \sqrt{\alpha(mJ_0 + J_1)} \}}{\alpha^3 \{ 2\pi^2 - [2(1-\alpha)^2 A^2 + \alpha(A+B)^2] \}}$$

$$\text{式中 } \alpha = (1 - \frac{a}{r}), m = \frac{1}{2}(\alpha + \frac{1}{\alpha})$$

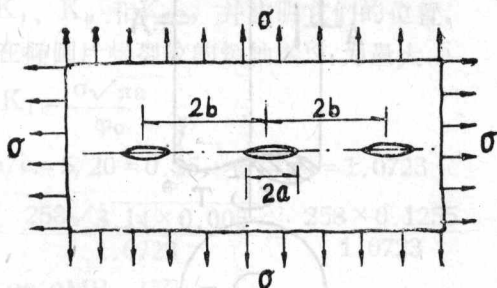
$$J_0 = 4\text{tg}^{-1}\sqrt{\alpha},$$

$$J_1 = \left[\frac{-(1-\alpha)}{4\alpha} \right] \left[4\sqrt{\alpha} - (1-\alpha)J_0 \right]$$

$$A = 1/\alpha [(1+\alpha)^2 (\text{tg}^{-1}\sqrt{a})/\sqrt{\alpha} - (1-\alpha)]$$

$$B = \left[\frac{1-\alpha}{\alpha} \right] \left[2 - \frac{3}{4}(1-\alpha)A \right]$$

31. 无限大板具有一行相距为 $2b$ 而各长为 $2a$ 的共线裂纹, 在无限远处受均匀的双轴拉应力 σ , 如题图31所示, 试证应力强度因子为:



题图 31

$$K_I = M\sigma\sqrt{\pi a} \quad \text{式中 } M = \left[\frac{2b}{\pi a} \text{tg} \frac{\pi a}{2b} \right]^{\frac{1}{2}}$$

解: 取任意一裂纹中点为坐标原点, 则应力函数为: