

まえがき

切欠きを有する弾性体に縦せん断荷重の作用する問題は、破壊力学におけるき裂のModeのI (Tearing) であり、その弾性応力分布に関する知見は、基礎的な問題として必要と思われる。<sup>1)</sup>

その解析は、数学的にはねじりの問題の特別な場合として得られる。ここでは文献-2)を用いた写像関数を使って、2, 3の荷重の場合の切欠き付近のせん断応力分布を求めたものである。

解法

零でない唯一の変位成分および応力成分は

$$w = w(x, y), \quad \tau_{xz} = G \frac{\partial w}{\partial x}, \quad \tau_{yz} = G \frac{\partial w}{\partial y} \quad (1)$$

で、 $G$  はせん断弾性係数である。

今応力関数  $\phi(z)$  ( $z = x + iy$ ) と単位円への写像関数  $\xi = \omega(\zeta)$  を導入し、 $\phi(z) = \phi(\omega(\zeta)) = \Phi(\zeta)$  とおくと、応力成分、変位成分および境界条件式は、次のように表わされる。

$$\cdot \tau_{xz} - i \tau_{yz} = G \phi'(z) = G \Phi'(\zeta) / \omega'(\zeta) \quad (2)$$

$$\cdot w = [\phi(z) + \overline{\phi(\bar{z})}] / 2 = [\Phi(\zeta) + \overline{\Phi(\bar{\zeta})}] / 2$$

$$\cdot G \int \{\phi(z) - \overline{\phi(\bar{z})}\} dz = G \int \{\Phi(\zeta) - \overline{\Phi(\bar{\zeta})}\} d\omega(\zeta) = 2i \int \{\tau_{xz} \omega(n, x) + \tau_{yz} \omega(n, y)\} d\zeta + \text{定数} \quad (3)$$

ここに  $\zeta$  は単位円周上の  $\zeta$ , ( $n, m$ ) は  $x$  軸と境界の法線のなす角である。

また曲線座標の応力成分に変換するには

$$\tau_{rz} - i \tau_{\theta z} = S \omega'(\zeta) / \zeta \omega'(\zeta) \cdot [\tau_{xz} - i \tau_{yz}] \quad (4)$$

を用いればよい。

計算例

文献-2)に用いた  $\xi = \omega(\zeta) = E / (1 - \zeta) + \sum E_k / (s_k - \zeta)$  の形の写像関数を用いて、一枚せん断荷重と集中荷重の作用した場合の応力分布を求めた。

(2) 一枚せん断荷重

この場合の求めたい応力関数を、 $\Phi(\zeta) = \phi_1(\zeta) + \phi_2(\zeta)$  とする。ここで  $\phi_2(\zeta)$  は、無限遠での一枚せん断応力状態を決める応力関数で  $\phi_2(\zeta) = \tau \omega(\zeta) / G$  である。 $\tau$  は一枚せん断荷重の大きさである

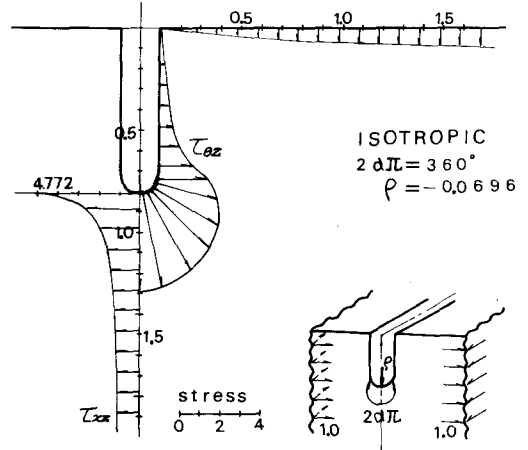


図 - 1

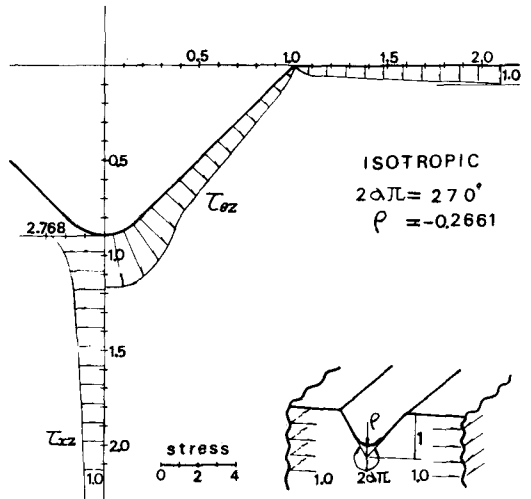


図 - 2

。  $\phi_1(s)$  は、無限遠での応力が 0 になる応力関数で、次のようにして決められる。

今境界上に外力は作用していないから、境界条件式 (3) と  $\phi_1(s)$  とから

$$\int \{ \phi_1(\sigma) - \overline{\phi_1(\sigma)} \} = -\tau \{ \omega(\sigma) - \overline{\omega(\sigma)} \} + \text{定数}$$

上式両辺に  $\frac{1}{2\pi i} \cdot d\zeta_{\sigma-s}$  を乗じ、単位円周上で積分すると

$$\int \phi_1(s) = -\tau \{ \omega(s) + (E-E')/2(1-s) \}$$

を得る。ここで定数項は省略した。

応力成分は、式 (2) より

$$\tau_{xz} - i\tau_{yz} = -\tau(E-E')/2(1-s)^2 \cdot \omega'(s)$$

となる。

図-1には、開き角  $2\alpha\pi = 360^\circ$ 、隅角部の最小曲率半径  $\rho = -0.0696$ 、切欠き深さ  $0.8117$  の場合、図-2には  $2\alpha\pi = 270^\circ$ 、 $\rho = -0.2661$ 、切欠き深さ  $0.8917$  の場合の応力分布を示す。

### (b) 集中荷重

図-3、4には、向き反対の一对の集中荷重  $P = 1.0$  のときの応力分布を3通りの荷重の位置に対して示す。この場合の応力関数は、境界条件式

$$\int \{ \overline{\phi_1(\sigma)} - \phi_1(\sigma) \} = 0 \quad (\sigma_2 \sim \sigma_0 \sim \sigma_1) \\ = -P \quad (\sigma_1 \sim \sigma_3 \sim \sigma_2)$$

より、 $\frac{1}{2\pi i} \cdot d\zeta_{\sigma-s}$  を乗じ単位円周上で積分すると

$$\int \overline{\phi_1(s)} = P/\pi \cdot \log\{(\sigma_2 - s)/(\sigma_1 - s)\}$$

と求められる。ここに  $\sigma_0 = 1$ 、 $\sigma_3 = -1$ 、 $\sigma_1$ 、 $\sigma_2$  は転荷点を表わす単位円周上の点である。

図-5には、単一の集中荷重  $P = 1.0$  の応力分布を示す。この場合の応力関数は、

$$\int \overline{\phi_1(s)} = P/\pi \log\{(\sigma_1 - s)/(\sigma_0 - s)\}$$

となる。この場合の切欠きの形状は、深さ  $1.0$  を基準にしていうが、寸法を  $0.8117$  倍、応力の大きさを  $1/0.8117$  倍すれば、図-3と同じ形状の弾性体および荷重の位置のものになる。

### 文献

- 1) Horold Liebowitz: "Fracture" Vol. 2. Chap. 2. Academic Press 1968
- 2) 長谷部: 土木学会論文報告集 第194号 1971

