

一様引張りを受ける異材接合問題の応力関数

東急建設(株) 奥村 幹也  
名古屋工業大学 長谷部 宜男  
名古屋工業大学 中村 卓次

1. 緒言 異材接合問題の解析は、近年重要性がますます増大している。著者らは、有理写像関数と複素応力関数とを用いて、接合部が有限な直線で、形状が接合線に関して対称な半平面接合問題の解析を行ってきた<sup>1)~4)</sup>。文献1)~3)では荷重として無限遠で面内偶力を与えた。文献4)では無限遠で接合線に平行な一様引張りを与えた応力関数を求め、特別な材料定数の場合の応力関数の意味を考察した。本報告では文献4)の応力関数を用いて、接合端に発生したクラックに着目し、特別な材料定数の応力拡大係数について考察する。

2. 解析手法 物理面(図1a)の材料I, IIを接合線で切断し(図1b)、それらを単位円に写像する(図1c)。図1a, b間で外力、変位、応力の符号が変化するのは、

$$P_{x1} = -p_{x1}, V_1 = -v_1, \tau_{xy1} = -\tau_{xy1} \quad (1)$$

である。図1bの図1cへの写像関数として次式を用いる。

$$z_j = \omega(t_j) = \frac{E_0}{1-t_j} + \sum_{k=1}^{24} \frac{E_k}{\zeta_k - t_j} + E_c \quad (2)$$

ここでj=1, 2 は材料I, IIを表す。また、材料定数には Dundurs 定数 $\alpha_D, \beta_D$ <sup>5)</sup>を用いる。

求める応力関数を次式で表す。

$$\phi_j(t_j) = \phi_j^A(t_j) + \phi_j^B(t_j), \psi_j(t_j) = \psi_j^A(t_j) + \psi_j^B(t_j) \quad (3)$$

$\phi_j^A(t_j), \psi_j^A(t_j)$ は無遠での一様引張りを表す項で、

$$\phi_j^A(t_j) = \frac{p_j \omega(t_j)}{2}, \psi_j^A(t_j) = -\frac{p_j \omega(t_j)}{4} \quad (4)$$

また、 $\phi_j^B(t_j)$ は次式で表される。

$$\begin{aligned} \phi_1^B(t_1) = & H_1(t_1) + \frac{p_1}{2(1+\mu)} \sum_{k=1}^{24} \left[ 1 - \frac{\chi_1(t_1)}{\chi_1(\zeta_k)} \right] \frac{E_k}{\zeta_k - t_1} + \frac{p_2}{2(1+\mu)} \sum_{k=1}^{24} \left[ 1 - \frac{\chi_1(t_1)}{\chi_1(\zeta_k')} \right] \frac{\overline{E_k} \zeta_k'^2}{\zeta_k' - t_1} \\ & - \frac{1}{1+\mu} \sum_{k=1}^{24} \left[ 1 + \mu \frac{\chi_1(t_1)}{\chi_1(\zeta_k)} \right] \frac{\overline{A_{1k}} \overline{B_k}}{\zeta_k - t_1} + \frac{1}{1+\mu} \sum_{k=1}^{24} \left[ 1 - \frac{\chi_1(t_1)}{\chi_1(\zeta_k')} \right] \frac{A_{2k} \overline{B_k} \zeta_k'^2}{\zeta_k' - t_1} \end{aligned} \quad (5)$$

また、 $\psi_1^B(t_1)$ は $\psi_1(t_1)$ に関する解析接続により得られ、次式で表される。

$$\psi_1^B(t_1) = -\overline{\phi_1^B(1/t_1)} - [\overline{\omega(1/t_1)} / \omega'(t_1)] \phi_1^{B'}(t_1) + \frac{p_1}{2} [\omega(t_1) - \overline{\omega(1/t_1)}] \quad (6)$$

ただし、

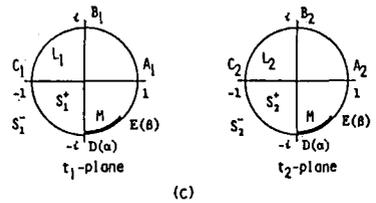
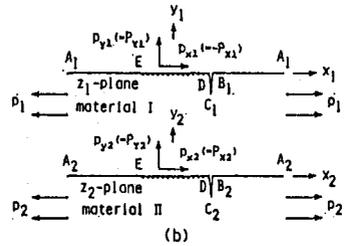
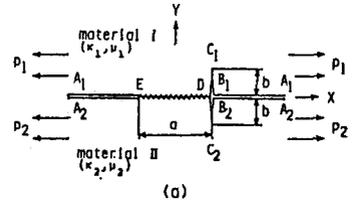


図1 a 物理面 b 解析面 c 写像面

$$H_1(t_1) = -\frac{p_1}{2} \left[ \omega(t_1) - \omega\left(\frac{1}{t_1}\right) - \sum_{\kappa=1}^{24} \frac{\chi_1(t_1) \bar{E}_\kappa \zeta_\kappa'^2}{\chi_1(\zeta_\kappa')(\zeta_\kappa'-t_1)} \right] + \Lambda_1 \left[ \omega(t_1) - \frac{\chi_1(t_1) E_0}{\chi_1(1)(1-t_1)} - \sum_{\kappa=1}^{24} \frac{\chi_1(t_1) E_\kappa}{\chi_1(\zeta_\kappa)(\zeta_\kappa-t_1)} \right] \tag{7}$$

$$\chi_1(t_1) = (t_1 - \alpha)^{m_1} (t_1 - \beta)^{1-m_1}, \quad m_1 = 0.5 - i(\ln \lambda_1) / (2\pi) \tag{8}$$

$$\Lambda_1 = \frac{p_2 - \mu p_1}{4(1+\mu)}, \quad \mu = \Gamma \frac{(\kappa_1+1)(1+\alpha_D)}{(\kappa_2+1)(1-\alpha_D)}, \quad \lambda_1 = \frac{\kappa_2 \Gamma + 1}{\kappa_1 + \Gamma} \frac{1-\beta_D}{1+\beta_D}, \quad \Gamma = \frac{\mu_2}{\mu_1}$$

$$\kappa_j = 3-4\nu_j \quad (\text{for plane strain}) \text{ or } (3-\nu_j)/(1+\nu_j) \quad (\text{for plane stress}) \tag{9}$$

ここで、 $\mu_j$  は剪断弾性係数、 $\nu_j$  はポアソン比である。

$A_{1\kappa}, A_{2\kappa}$  は  $A_{j\kappa} = \phi_j^{(j)}(\zeta_\kappa')$ 、 $B_\kappa = E_\kappa / \bar{\omega}'(\zeta_\kappa')$  である。 $j=2$  の場合には添字1,2を入れ替えて得られる。

### 3. 特別な材料定数の場合の応力拡大係数

荷重 A:  $p_1 = p_2 = p$     荷重 B:  $p_1 = p, p_2 = -p$

荷重 C:  $p_1 = p, p_2 = 0$     荷重 D:  $p_1 = 0, p_2 = p$

と表される4つの荷重状態を考え、次式の無次元化した応力拡大係数を用いる。

$$F^{(j)}_{1m} + i F^{(j)}_{11m} = \frac{K^{(j)}_{11} + i K^{(j)}_{1i}}{p \sqrt{\pi a}} \tag{10}$$

$j=1, 2$  は材料 I, II、 $m=A, B, C, D$  は荷重状態を表す。また  $\alpha_D = 0$  (同一材料) の場合の応力拡大係数を  $S$ 、 $\alpha_D = -1$ 、 $\beta_D = -0.3$  の場合 ( $\Gamma = 0$ ) のそれを  $R$  とし、これらの開口モードのみを図2に示す。これらの材料定数の応力関数の意味についての詳細は文献4)に述べた。 $\beta_D = 0.3$   $\alpha_D$  の関係がある任意の  $\alpha_D$  での  $F^{(j)}_{1m}$  は、 $S_{1A}$  と  $S_{1B}$  間の値をとる。荷重 C で  $\alpha_D = -1$  の  $\phi_1(t_1)$  は、一様引張り下の半平面のそれと一致する (応力拡大係数は  $T_1$  で表す)。荷重 D の  $\alpha_D = -1$  の  $\phi_2(t_2)$  は、接合部の変位を固定

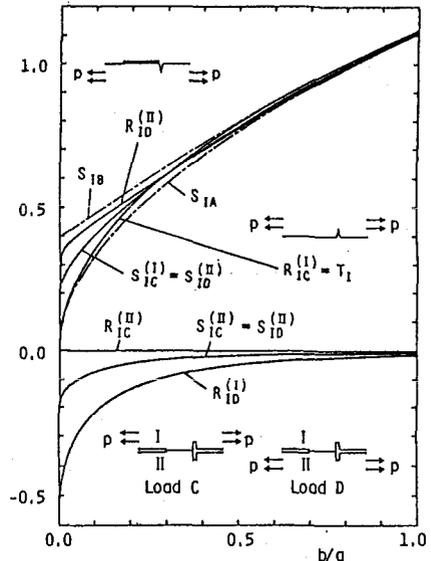


図2 無次元化した応力拡大係数

した一様引張り問題の解<sup>9)</sup>となり、荷重 A の  $\phi_2(t_2)$  または荷重方向を逆にした荷重 B の  $\phi_2(t_2)$  もこれに一致する。 $b/a$  の増加につれ  $S_{1A} \rightarrow R^{(11)}_{1D}$  であるから、 $F^{(11)}_{1A}, F^{(11)}_{11A}$  は固定辺問題のそれに収束し、 $S_{1B} \rightarrow R^{(11)}_{1C}$  であるから  $F^{(11)}_{1B}, -F^{(11)}_{11B}$  は外力境界値問題のそれに収束する。

4. まとめ 異材接合問題の応力関数の意味を、一様引張りを受ける部分接合された半平面の場合を考え、開口モードの応力拡大係数を用いて考察した。

### 5. 参考文献

- 1) 長谷部・奥村・中村 豊田研究報告, 42(1989)
- 2) 奥村・長谷部・中村 土木学会第44回年次学術講演会講演概要集第1部(1989)
- 3) 長谷部・奥村・中村 第5回破壊力学シンポジウム講演概要集(1989)
- 4) 奥村・長谷部・中村 第39回応用力学連合講演会講演予稿集(1989)
- 5) Dundurs, J., Journal of Composite Material, 1(1967)
- 6) Hasebe, N., Ingenieur-Archiv, 49(1880)