

2次元直交異方性静弾性問題の高速多重極境界要素法による解析

福井大学大学院 学生会員 ○ 小林 孝彰
福井大学大学院 学生会員 王 徳法
福井大学大学院 正会員 福井 卓雄

1 はじめに

本研究は、2次元直交異方性体の静弾性問題において、高速多重極法を境界要素法に適用することを目的とする。境界要素法を用いて解析を行う場合、密行列を解くことによる計算負荷の問題がある。これを回避する方法として高速多重極法を用いる。

以下では、2次元直交異方性静弾性問題の解を複素ポテンシャルで表現し、その表現をもとに境界要素法と対応する高速多重極法を導く。最後に、簡単な例題の数値解析によって本解法の計算効率を確認する。

2 直交異方性弾性体の2次元理論

(1) 基礎式

直交異方性弾性体の2次元静的問題において、ひずみ-変位関係、つり合い方程式、ひずみ-応力関係は

$$\epsilon_{ij} = \frac{1}{2}(u_{i,j} + u_{j,i}), \quad \sigma_{ij,j} + X_i = 0$$

$$\sigma_{ij} = c_{ij}^{kl} \epsilon_{kl} \quad \text{または} \quad \epsilon_{ij} = s_{ij}^{kl} \sigma_{kl} \quad (1)$$

である。ここに、 u_i は変位、 ϵ_{ij} はひずみ、 σ_{ij} は応力、 X_i は物体力、 c_{ij}^{kl} は弾性テンソル、 s_{ij}^{kl} はコンプライアンステンソルである。

(2) 変位および応力の表現

基礎式(1)を満足する変位および応力場は、任意の解析関数 ϕ, χ を用いて

$$D = u_1 + iu_2$$

$$= \delta_1 \phi'(z_1) + \rho_1 \bar{\phi}'(\bar{z}_1) + \delta_2 \chi'(z_2) + \rho_2 \bar{\chi}'(\bar{z}_2)$$

$$\Phi = \sigma_{11} - \sigma_{22} + 2i\sigma_{12}$$

$$= -4\gamma_1^2 \phi''(z_1) - 4\bar{\gamma}_1 \bar{\phi}''(\bar{z}_1) - 4\gamma_2^2 \chi''(z_2) - 4\bar{\gamma}_2 \bar{\chi}''(\bar{z}_2) \quad (2)$$

$$\Theta = \sigma_{11} + \sigma_{22}$$

$$= 4\gamma_1 \phi'''(z_1) + 4\bar{\gamma}_1 \bar{\phi}'''(\bar{z}_1) + 4\gamma_2 \chi'''(z_2) + 4\bar{\gamma}_2 \bar{\chi}'''(\bar{z}_2)$$

で与えられる[1]。ここに z_1, z_2 は点 $z = x_1 + ix_2$ に対して、 $z_\alpha = z + \gamma_\alpha \bar{z}$ で与えられる。 γ_1, γ_2 は α^2 に関する2次方程式

$$s_{22}^2 \alpha^4 - 2(s_{22}^{11} + 2s_{12}^{12})\alpha^2 + s_{11}^{11} = 0 \quad (3)$$

の2根 α_1^2, α_2^2 を用いて、 $\gamma_\lambda = (\alpha_\lambda - 1)/(\alpha_\lambda + 1)$ ($\lambda = 1, 2$) で与えられる。また $\delta_\lambda, \rho_\lambda$ は変位場を決定するためのパラメーターで、 $\beta_\lambda = s_{22}^{11} - s_{22}^{22} \alpha_\lambda^2$ ($\lambda = 1, 2$) とおくと以下のように定義される。

$$\begin{aligned} \delta_1 &= (1 + \gamma_1)\beta_2 - (1 - \gamma_1)\beta_1 \\ \delta_2 &= (1 + \gamma_2)\beta_1 - (1 - \gamma_2)\beta_2 \\ \bar{\rho}_1 &= (1 + \gamma_1)\beta_2 + (1 - \gamma_1)\beta_1 \\ \bar{\rho}_2 &= (1 + \gamma_2)\beta_1 + (1 - \gamma_2)\beta_2 \end{aligned} \quad (4)$$

3 境界要素法

(1) 境界積分方程式

式(1)に対する境界値問題の解は、Somiglianaの公式

$$C_{ij}u_j(x) = \dot{u}_i(x) + \int_{\partial B} G_{ij}(x, y) T_{jk}^y u_k(y) ds_y - \int_{\partial B} S_{ij}(x, y) u_i(y) ds_y \quad (5)$$

により得られる。ここに、 $\dot{u}_i$ は物体力による特解、 $T_{ij}^n u_j = \sigma_{ij}[u_k]n_j$ は境界応力である。 C_{ij} は自由項で、点 x が領域内部にあるとき δ_{ij} 、滑らかな境界上にあるとき $\delta_{ij}/2$ 、領域および境界の外部にあるとき 0 の値をとる。また、 G_{ij}, S_{ij} はそれぞれ基本解および二重層核であり、 $S_{ij}(x, y) = T_{jk}^y G_{ki}(y, x)$ である。

(2) 基本解および二重層核

基本解および二重層核は、それぞれ、単位集中力 P および単位くい違い U による変位により与えられる。(2)によって変位・応力は複素ポテンシャル ϕ, χ から決定できるので、基本解に対する ϕ^G, χ^G および二重層核に対する ϕ^S, χ^S を与えれば、式(5)の諸量を計算することが可能である。これらの関数は

$$\phi^G(z_1) = \frac{Q}{2\pi} z_1 \log z_1, \quad \chi^G(z_2) = \frac{R}{2\pi} z_2 \log z_2 \quad (6)$$

$$\phi^S(z_1) = \frac{V}{2\pi} \log z_1, \quad \chi^S(z_2) = \frac{W}{2\pi} \log z_2 \quad (7)$$

によって与えられる。ここに、係数 Q, R および V, W は

$$Q = \frac{(1 + \alpha_1)}{8(1 + \gamma_1)(\alpha_1^2 - \alpha_2^2)s_{22}^{22}} (\bar{\rho}_1 P + \delta_1 \bar{P})$$

$$R = \frac{-(1 + \alpha_2)}{8(1 + \gamma_2)(\alpha_1^2 - \alpha_2^2)s_{22}^{22}} (\bar{\rho}_2 P + \delta_2 \bar{P})$$

$$V = \frac{(1 + \alpha_1)}{4(1 + \gamma_1)(\alpha_1^2 - \alpha_2^2)s_{22}^{22}} \hat{\nu}_1 \hat{U}_1$$

$$W = \frac{-(1 + \alpha_2)}{4(1 + \gamma_2)(\alpha_1^2 - \alpha_2^2)s_{22}^{22}} \hat{\nu}_2 \hat{U}_2$$

となる。 $P = P_1 + iP_2$ である。また、 $\hat{\nu}, \hat{U}$ は $U = U_1 + iU_2$ および単位方向ベクトル $\nu = n_1 + in_2$ について、 $\hat{\nu}_\lambda = \nu - \gamma_\lambda \bar{\nu}$ 、 $\hat{U}_\lambda = U - \gamma_\lambda \bar{U}$ ($\lambda = 1, 2$) で定義する。

4 高速多重極法

等方性弾性体問題[2]と同様に複素ポテンシャル ϕ, χ について高速多重極法を構成する。

(1) 多重極展開と局所展開

図-1のように、源点 y 、観測点 x および y の近傍の点 O を考える。 ϕ, χ は解析関数であるから、 x が遠方にあるときには、原点からの影響を O 点まわりの多重極展開

$$\phi(z_1) = \frac{1}{2\pi} \left[M_{-1} z_1 \log z_1 - M_0 \log z_1 + \sum_{n=1}^{\infty} \frac{M_n}{z_1^n} \right] \quad (8)$$

$$\chi(z_2) = \frac{1}{2\pi} \left[N_{-1} z_2 \log z_2 - N_0 \log z_2 + \sum_{n=1}^{\infty} \frac{N_n}{z_2^n} \right] \quad (9)$$

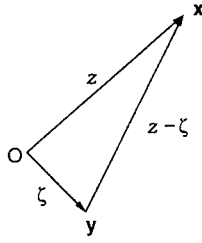


図-1 多重極展開の座標系

で表すことができる。また, x の近傍ではこれらを局所展開

$$\phi(z_1) = \sum_{n=1}^{\infty} K_n z_1^n, \quad \chi(z_2) = \sum_{n=1}^{\infty} L_n z_2^n \quad (10)$$

により表すことができる。

(2) 移動公式

O 点における多重極展開を O' 点における多重極展開に変換する。 O' 点から見た O 点を ζ , 観測点 z に対して $|z_1| > |\zeta_1|$ とする。新しい多重極モーメント M'_n は

$$\begin{aligned} M'_{-1} &= M_{-1}, \quad M'_0 = \zeta_1 M_{-1} + M_0 \\ M'_n &= \frac{\zeta_1^{n+1}}{n(n+1)} M_{-1} + \frac{\zeta_1^n}{n} M_0 + \sum_{m=1}^n \binom{n-1}{m-1} \zeta_1^{n-m} M_m \end{aligned} \quad (11)$$

となる。

次に, O 点における多重極展開を O' 点における局所展開に変換する。 $\overrightarrow{OO'}$ を ζ とし $|z_1| < |\zeta_1|$ とする。多重極モーメント M_n からえられる局所展開係数 K_n は

$$\begin{aligned} K_1 &= (\log \zeta_1 + 1) M_{-1} - \frac{M_0}{\zeta_1} - \sum_{m=1}^{\infty} \frac{m M_m}{\zeta_1^{m+1}} \\ K_n &= \frac{(-1)^n}{\zeta_1^n} \left[\frac{a_1 M_{-1}}{n(n-1)} + \frac{M_0}{n} + \sum_{m=1}^{\infty} \binom{n+m-1}{m-1} \frac{M_m}{\zeta_1^m} \right] \end{aligned} \quad (12)$$

となる。

最後に O 点における局所展開を O' 点における局所展開に変換する。 $\overrightarrow{OO'}$ を ζ とし $|z_1| < |\zeta_1|$ とする。新しい局所展開係数 K'_n は

$$K'_n = \sum_{m=n}^{\infty} \binom{m}{n} \zeta_1^{m-n} K_m \quad (13)$$

となる。 N_n, L_n についても同様な関係式が得られる。

5 計算時間と記憶容量の検証

高速多重極法の効果を確認するために, 2×2 個の円形空洞問題, 3×3 個の円形空洞問題, 径の比が $2:1$ で長径が水平から 30° 傾いた楕円の空洞問題を解析し, 反復 1 回あたりの計算時間と必要記憶容量を計測した。弾性係数は以下のようにとっている。

$$E_1 = E, \quad E_2/E_1 = 2, \quad \nu_{12} = 0.25, \quad G_{12}/E_1 = 0.4$$

得られた計算時間を図-2 に, 記憶容量を図-3 に示す。ここでは, 多重極展開は M_{25}, N_{25} までをとり, 2 近傍を近傍としている。また, 最小セルに含まれる要素数の最大値は 8 である。

反復 1 回あたりの計算時間は, 図-2 に示されるように, 取り扱う問題によって多少異なるものの, 要素数が 1000 以上の場合にはほぼ要素数に比例していることがわかる。また使用記憶容量においても図-3 から要素数が 1000 以上の場合には, 要素数にほぼ比例している。

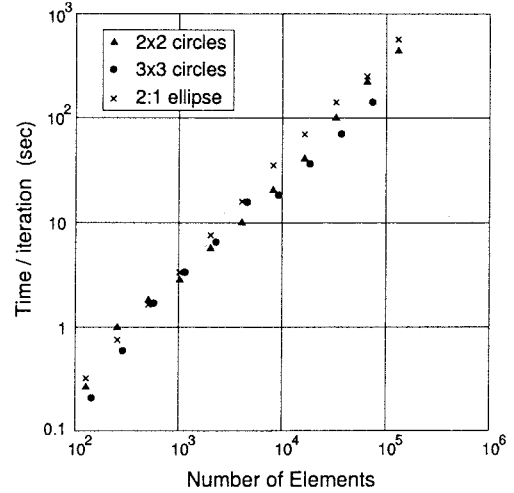


図-2 反復 1 回あたりの計算時間

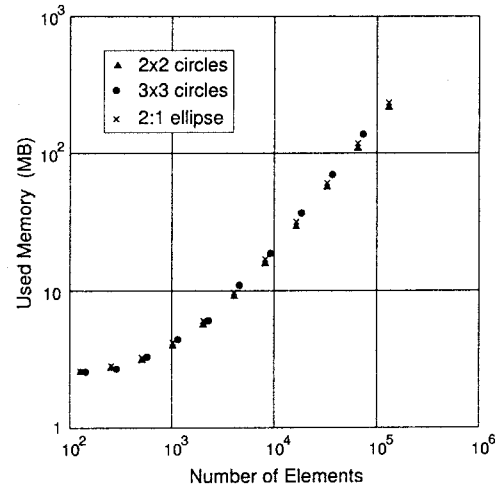


図-3 計算に必要とした総記憶容量

6 おわりに

2 次元直交異方性体の静弾性問題において, 高速多重極法の定式化を行い, その数値解析手法を述べた。多重極展開, 局所展開において複素関数の表現を用いることで, 高速多重極アルゴリズムの導入を容易にしている。高速多重極法を用いることで, 計算時間・記憶容量が要素数 N に対してともに $O(N)$ であることを検証し, 本解析の有効性を確認した。

参考文献

- [1] Green, A.E. and W. Zerna : *Theoretical Elasticity*, 2nd ed. Oxford, (1968).
- [2] 福井卓雄, 持田哲郎 : 高速多重極境界要素法の 2 次元静弾性問題への応用, 境界要素法論文集, 13, pp. 131-136, (1996).