

積分方程式法による特異性を有する境界値問題の解析

京都大学工学部 正員 小林昭一
京都大学工学部 学生員 川上 隆

1. はじめに

本論文は、積分方程式法を用いて特異性を有する境界値問題を解析する場合の数値解の精度向上を図るものである。本解析では、波動方程式の定常問題(Helmholtz 方程式)を対象として、混合境界及び角のある境界について、前者は、グリーン公式、後者は、ポテンシャル理論を用いて積分方程式を定式化したものである。

2. 混合境界値問題

対象とする問題の境界条件は、 S_e で変位、 S_f で表面力が与えられて いる (fig.1)。 S_e と S_f の境界 A_m ($m=1, 2$) では、解は一般に特異挙動を示す。Helmholtz 方程式の特異解は、次のように与えられる。

$$U_s^m(\vec{y}) = a_m J_{\frac{1}{2}}(k r_m) \sin \frac{\theta_m}{2}, \quad t_s^m(\vec{y}) = a_m \mu \frac{\partial U_s^m(\vec{y})}{\partial n_y}$$

ここで、 \vec{y} ：原点 O からの位置ベクトル、 $r_m = |\vec{y} - \vec{a}_m|$ 、 θ_1 ： A_1 の $A_1 H_1$ の方向から時計回りに測る、 θ_2 ： A_2 の $A_2 H_2$ の方向から反時計回りに測る、 k ：波数、 μ ：弾性定数、 $J_{\frac{1}{2}}$ ： n 次バッセル関数、 $\frac{\partial}{\partial n_y}$ ： \vec{y} の法線微分、 u ：変位、 t ：表面力、 a_m ：未定定数

つまり、 t_s^m は、 A_m において S_e 上で $r_m^{-\frac{1}{2}}$ のオーダーで特異性を持ち、一方、 S_f 上では 0 となり、不連続となつてゐる。今、積分方程式は、境界上で

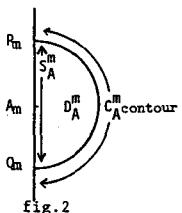
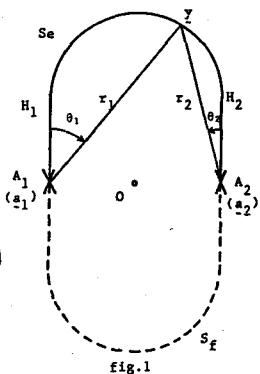
$$\frac{1}{2} u(\vec{y}) = \int_S \left\{ \Gamma(\vec{y}, \vec{s}) \frac{1}{\mu} t(\vec{s}) - u(\vec{s}) \Gamma_I(\vec{y}, \vec{s}) \right\} dS_s$$

となる。 Γ, Γ_I は、1重層及び2重層ポテンシャルの核であつて、Helmholtz 方程式の基本解となつてゐる。ところが、 S_A^m (A_m 点近傍) では、 t_s^m に特異性が生じるために積分ができない。そこで、 S_A^m 上に限つては、 $u = U_s^m + U_R$ 、 $t = t_s^m + t_R$ として、特異性の生じる部分とそぞろな正則な部分とに分けて考える。問題となるのは、

$$I_m = \int_{S_A^m} \left\{ \Gamma(\vec{y}, \vec{s}) \frac{1}{\mu} t_s^m(\vec{s}) - U_s^m(\vec{s}) \Gamma_I(\vec{y}, \vec{s}) \right\} dS_s$$

の積分であるが、これにつけては、fig.2 に示すように、 C_A^m contour⁽¹⁾ の積分に置き換える (P_m, Q_m は、 A_m の面囲りの要素点。 C_A^m は中心 A_m 、半径 $A_m P_m$ の半円。 S_A^m は $P_m - A_m - Q_m$ 区間の境界。 D_A^m は境界 $S_A^m + C_A^m$ の内部)。さて、境界 $S_A^m + C_A^m$ で次式の積分方程式を組む。

$$F(\vec{y}) U_s^m(\vec{y}) = \int_{S_A^m + C_A^m} \left\{ \Gamma(\vec{y}, \vec{s}) \frac{1}{\mu} t_s^m(\vec{s}) - U_s^m(\vec{s}) \Gamma_I(\vec{y}, \vec{s}) \right\} dS_s \quad \begin{cases} F(\vec{y}) = 0 & \vec{y} \notin D_A^m + C_A^m + S_A^m \\ F(\vec{y}) = \frac{1}{4} & \text{at } P_m, Q_m \end{cases}$$



C_A contour 上においては、 t_s^m , u_s^m は正則なので、

$$I_m = - \int_{C_A^m} \left\{ \frac{1}{\mu} \Gamma(x, y) t_s^m(y) - u_s^m(y) \Gamma(x, y) \right\} dS_y$$

となって求めることが可能となる。ただし、 u_R , t_R に関しては、 S_A^m 上で積分する。

次に t の補間は、 S_A^m 上以外の t 及び S_A^m 上の u_R , t_R に関して 2 次式を用いた B スプライン補間を行なうが、 A_m で表面力の不連續性体、 S_A^m 上の u_R , t_R に u_s^m , t_s^m を足し合わせて表される (fig.3)。重複している斜線部は、エルミートの補間をして差し引くことにする。具体例として、解を次式で与え、これに対応する数値解を検討する。

$$u(y) = J_0(kr) + \sum_{m=1}^2 J_{\frac{1}{2}}(kr) k_m \sin \frac{\theta_m}{2} \quad r=1/2$$

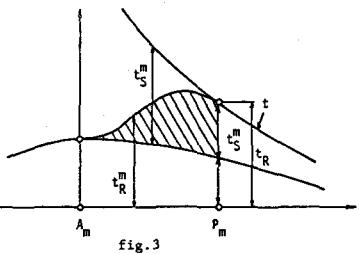


fig.3

境界を離散化し、代数方程式を解く。上式により、 S_e で変位、 S_f で表面力を与える。すると、未知数は、 S_e 上各要素点の表面力、 S_f 上の変位及び u_s^m の係数 a_m となる。

table 1
elements 80

NO.	A (%)	B (%)
1	-0.19	-0.38
2	-0.11	-0.28
3	0.16	0.14
4	1.79	2.26
5	-1.01	50.6
6	-0.80	-4.37
7	-0.23	2.58
8	-0.13	4.77
9	-0.16	6.70
10	-0.07	7.70

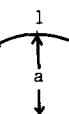


fig.4

3. 角のある境界値問題

一般に応力境界値問題に対して 1 重層ポテンシャルを用いた積分方程式は、次のようになる。²⁾

$$\frac{\partial u(x)}{\partial n_x} = \frac{1}{2} \varphi(x) + \int_S \frac{\partial \Gamma(x, y)}{\partial n_x} \varphi(y) dS_y \quad \varphi: \text{密度関数}$$

しかし、 x , y が角にくることでポテンシャル密度 φ に特異性が生じる。この場合にも混合境界値問題と同様、特異点近傍に contour を用いることによって数値解析が可能となる。解析例としては、fig.5 の正方形領域を考慮、応力境界値問題を解く。解としては、 $u(y) = J_0(kr)$ ($r=1/2$) を考えた ($ka=2$)。詳細は、当該発表することとし、ここでは、解析結果のみを table 2 に示しておき (A は、数値解と解析解との誤差を示す)。

table 2
elements 16

NO.	A (%)
1	0.34
2	0.25
3	0.24
4	0.25
5	0.34

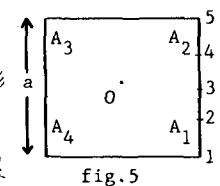


fig.5

1) J.O.WATSON: "HERMITIAN CUBIC BOUNDARY ELEMENTS FOR PLANE PROBLEMS OF FRACTURE MECHANICS"

Res Mechanica 4, (1982) 23-42

2) 福井卓雄, 徳村秀二; "積分方程式法の解析精度 (特異境界点付近での精度の向上について)" 土木学会 関西支部講演概要集, 1982