

複雑な荷異核を有する積分方程式の数値解法について

福井大学工学部 正員 福井卓雄

Microplar 弾性体, 棒による弾性体の補剛問題などに現われる, 複雑な荷異核を有する積分方程式の数値解法について考察する。

未知関数を f , 既知関数を g とする。荷異核 Γ を有する積分方程式

$$\mu f(x) + \int_a^b \Gamma(x, y) f(y) dy = g(x) \quad (1)$$

を数値的に解析する場合を考える。通常 Γ は与えられるように, 未知関数を $f(x) \approx \sum f_i \phi_i(x)$ と近似すると, 式(1)の左辺の積分は,

$$\int_a^b \Gamma(x, y) f(y) dy \approx \sum f_i \int \Gamma(x, y) \phi_i(y) dy = \sum f_i \cdot \bar{\Gamma}_i(x) \quad (2)$$

と近似される。積分方程式の数値解法では, 積分重 μ の精度と ϕ_i の精度とが関係する。核が初等関数で表されたり, ϕ_i が多項式で, 積分区間が単純である場合には, 積分重 μ は比較的容易に解析的に評価できるが, 核が複雑な場合には, $\bar{\Gamma}_i$ を精度良く求めるためには, 何らかの工夫が必要である。ここでは, (1) 平面 Microplar 弾性問題, (2) 棒による半無限弾性体の補剛問題, (3) 曲線境界を取り扱いにおける問題, において試みた $\bar{\Gamma}_i$ の評価法について報告する。

方法の概要 ここ扱う問題では, 積分核の荷異性は, いずれも対数ポテンシャルと同等の性質を持つ。そこで, 積分核 Γ を荷異部分 Γ_0 と regular な部分 $\tilde{\Gamma}$ とに分解すれば,

$$\bar{\Gamma}_i(x) = \int \Gamma_0(x, y) \phi_i(y) dy + \int \tilde{\Gamma}(x, y) \phi_i(y) dy \quad (3)$$

となる。 Γ_0 として解析的に積分可能なものを選んでは, 第一項の積分について問題は無い。第二項については, 適当な関数で近似すると, 数値積分を行なうとすればあまり精度は低下しないと考えられる。以下, 上に挙げた各問題に試みた方法を述べる。

(1) Microplar 弾性体 平面問題において積分方程式は3元連立となる。変位境界値問題をいれゆる一重層ポテンシャルによる取り扱い場合には, 積分核は,

$$\Gamma_{\alpha\beta}(x, y) = \frac{1}{2\pi G} \left[\Delta_{\alpha\beta} \log \frac{1}{r} + \frac{1}{8(1-\nu)} \frac{\partial^2}{\partial x_1 \partial x_2} \{ r^2 \log r - 1 \} \right] + \frac{G^2}{2\pi G} \epsilon_{\alpha\mu} \epsilon_{\beta\mu} \frac{\partial^2}{\partial x_2 \partial x_1} \left\{ \log \frac{1}{r} - K_0 \left(\frac{r}{\ell_1} \right) \right\}$$

$$\Gamma_{\alpha 3}(x, y) = -\frac{G \partial \lambda}{4\pi G} \frac{\partial}{\partial x_1} \left\{ \log \frac{1}{r} - K_0 \left(\frac{r}{\ell_1} \right) \right\}, \Gamma_{3\alpha}(x, y) = -\Gamma_{\alpha 3}(x, y), \Gamma_{33}(x, y) = \frac{1}{8\pi G \ell_1^2} K_0 \left(\frac{r}{\ell_1} \right)$$

となる。ここで, $r^2 = (x_0 - y_0)(x_0 - y_0)$, G, ν, ℓ_1, ℓ_2 は材料定数であり, 添字は 1, 2 の値をとる。 K_0 は第一種 0 次の変形 Bessel 関数である。変形 Bessel 関数に関する項は, その微

Takuo FUKUI

係数も含め、 $\sigma < 0$ 次と 1 次、階数で表わされる。こゝらに特異部分と regular 部分とに分ける。

$$K_0(z) = \log \frac{1}{z} + \tilde{K}_0(z), \quad K_1(z) = \frac{1}{z} + \tilde{K}_1(z)$$

こゝでは、 $\tilde{K}_0(z), \tilde{K}_1(z)$ を 3 次 B-spline で近似し、その区間多項式と解釈して、以後の積分の評価は解析的に行なふ。積分重みの評価は、その区間ごととあらわし求めておいた係数を用いて加え合はせればよい。

(2) 半無限弾性体中の補剛棒の問題 E とは、軸力問題の場合には、積分核は、

$$\Gamma(x, y) = \frac{1}{(1-\nu)a^3} \{ (1-2\nu)a^2 [R_2(|x-y|) - R_2(x+y)] + a|x-y| R_3(|x-y|) - a[y + (1-4\nu)x] R_3(x+y) - 2xy R_4(x+y) \} \quad (x, y > 0)$$

となる。こゝに、 a, ν は定数であり、 $R_2 \sim R_4$ は完全楕円積分 K, E を用いて

$$R_2(t) = \frac{1}{\pi k} [(2-k^2)K(k) - 2E(k)], \quad R_3(t) = -\frac{tk}{2\pi a} K(k) + \frac{a(2-k^2)}{\pi tk} E(k)$$

$$R_4(t) = \frac{k^3}{4\pi} K(k) + \frac{k}{2\pi} [2(\frac{a}{t})^2 - k^2] E(k), \quad k = \frac{2a}{\sqrt{t^2 + 4a^2}}$$

と表わせる。 $t \rightarrow 0$ のとき、完全楕円積分は $K(k(t)) = -\log \frac{t}{8a} + O(t^2 \log t)$, $E(k(t)) = 1 + O(t^2 \log t)$ の性質を有するので、式(3)の Γ_0 に対応するものと見て、

$$\Gamma_0(x, y) = -\frac{1-2\nu}{\pi(1-\nu)a} \log \frac{|x-y|}{x+y}$$

を導ぶことが出来る。この場合には、regular 部分の積分の評価は Gauss 積分とよ、 E 。

(3) 曲線境界を有する弾性体問題 一重層ポテンシャルによる場合、核は対数であるが、一般の曲線上では積分重みは、

解析的に求まらない。境界曲線を図のようにパラメータ表示し、境界上の値は点 A, B で評価するにとした。

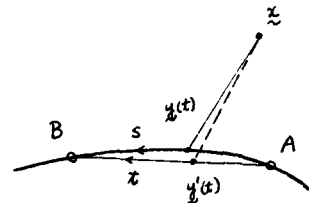
このとき、

$$\Gamma(z, \xi) = \log \frac{1}{|z - \xi(t)|} = \log \frac{1}{|z - \xi'(t)|} + L(z, \xi(t))$$

と表わすことができ、式(3)は

$$\Phi_i(z) = \int \log \frac{1}{|z - \xi'(t)|} \phi_i(\xi(t)) \frac{ds}{dt} dt + \int L(z, \xi(t)) \phi_i(\xi(t)) \frac{ds}{dt} dt$$

と書ける。 $\phi_i \frac{ds}{dt}$ を適当な n の多項式で表わせば、 ϕ - 項は解析的に評価できる。 ϕ - 2 項の積分は Gauss 積分とより評価した。



以上の方法で、種々の問題において比較的良い結果を得ることができた。具体的な数値結果ならびにこの方法の問題点の検討については、当日発表する。