

## 積分方程式による板の解析

京都大学工学部 丹羽義次 小林昭一 ○福井卓雄

はじめに 平板の曲げ理論における境界値問題を積分方程式に帰着させて解析する。積分方程式による解法は線形問題に対する一般的な方法であり、すでに弾性学におけるいくつかの解析結果が発表されています。これらによると、積分方程式による解法の特徴として、(i)任意形状の境界を取り扱うことができる。(ii)動的問題をも取り扱うことができる。(iii)差分法、有限要素法などの他の数值解法と比較して、少數の未知数であり高い精度の解を得ることができる。などが挙げられています。ここでは等方性板の曲げ理論における境界値問題を積分方程式に帰着させた方法について述べる。

平板曲げ理論、境界値問題<sup>(2)</sup>

(1) 持方程式	$D \nabla^4 \omega = p$	境界内部において						
(2) 境界条件	<table border="0"> <tr> <td>(i) 固定境界</td> <td><math>\omega = 0, \frac{\partial \omega}{\partial n} = 0</math></td> </tr> <tr> <td>(ii) 単純支持境界</td> <td><math>\omega = 0, G = 0</math></td> </tr> <tr> <td>(iii) 自由境界</td> <td><math>G = 0, V = 0</math></td> </tr> </table>	(i) 固定境界	$\omega = 0, \frac{\partial \omega}{\partial n} = 0$	(ii) 単純支持境界	$\omega = 0, G = 0$	(iii) 自由境界	$G = 0, V = 0$	境界上において
(i) 固定境界	$\omega = 0, \frac{\partial \omega}{\partial n} = 0$							
(ii) 単純支持境界	$\omega = 0, G = 0$							
(iii) 自由境界	$G = 0, V = 0$							

$\Sigma = E$ ,  $\omega$ : 下わみ,  $p$ : 板に垂直な単位面積当りの荷重,  $D$ : 板の曲げ剛性  
 $\frac{\partial \omega}{\partial n}$ : 境界上の外向き法線微分,  $G$ ,  $V$ : 法線方向の曲げモーメント, 等価せん断ひずみ; 微分として  
 $G = -D[(1-\eta)\frac{\partial^2 \omega}{\partial n^2} + \eta \nabla^2 \omega]$ ,  $V = -D[\frac{\partial^2 \omega}{\partial n^2} + (1-\eta)\frac{\partial}{\partial n}(\frac{\partial \omega}{\partial n})]$ ,  $\eta$ : ポアソン比.

相反公式 任意の半階微分まで連続な関数  $u$ ,  $v$  に対して、領域  $D$  とその境界  $\partial D$  において、次のような関係式がある。

$$(3) \int_D (v D \nabla^4 u - u D \nabla^4 v) dS = \int_{\partial D} \left[ -v V(u) + \frac{\partial \omega}{\partial n} G(u) - G(\omega) \frac{\partial u}{\partial n} + V(v) u \right] dS$$

基本特異解<sup>(2)</sup> 無限板上において、点  $x$  に作用する集中垂直荷重による点  $x$  における下わみ  $\omega_0(x; \xi)$  を第一基本特異解とする。

$$(4) \begin{cases} K_1(x; \xi) = \omega_0(x; \xi) = \frac{1}{8\pi D} r^2 \log \frac{r}{a} \\ K_2(x; \xi) = \frac{\partial \omega_0(x; \xi)}{\partial n_x} = \frac{1}{8\pi D} \lambda V \left( 2 \log \frac{r}{a} + 1 \right) \\ K_3(x; \xi) = G_x [\omega_0(x; \xi)] = -\frac{1}{8\pi} [2(1+\eta) \log \frac{r}{a} + 2(1-\eta) \lambda^2 + (1+3\eta)] \\ K_4(x; \xi) = V_x [\omega_0(x; \xi)] = -\frac{1}{4\pi} \{ \lambda [C_3 - \eta] - 2(1-\eta) \mu^2 \} + \lambda (1-\eta) (\mu^2 - \lambda^2) \end{cases}$$

同様に、点  $x$  に作用する集中曲げモーメント荷重による点  $x$  における下わみ  $\omega_1(x; \xi)$  を第二基本特異解とする。

$$(5) \begin{cases} K_1(x; \xi) = \omega_1(x; \xi) = \frac{1}{8\pi D} \tilde{X} V \left( 2 \log \frac{r}{a} + 1 \right) \\ K_2(x; \xi) = \frac{\partial \omega_1(x; \xi)}{\partial n_x} = -\frac{1}{8\pi D} \left[ \alpha \left( 2 \log \frac{r}{a} + 1 \right) - 2 \lambda \tilde{X} \right] \\ K_3(x; \xi) = G_x [\omega_1(x; \xi)] = \frac{1}{4\pi V} \left[ \alpha (1-\eta) \lambda (\alpha - \lambda \tilde{X}) - (1+\eta) \tilde{X} \right] \end{cases}$$

$K_4(x; \xi) = \nabla_x [\omega(x; \xi)] = -\frac{1}{4\pi r^2} \left[ (1-\eta) \{ [\mu(\alpha - 6\lambda\tilde{\lambda}) - \lambda\mu(2\alpha + \beta)] - 2x \cdot r [\tilde{\lambda}(\lambda^2 - \mu^2) - (\alpha\lambda - \beta\mu)] + (3-\eta)(\alpha - 2\lambda\tilde{\lambda}) \} \right]$   
 $\Rightarrow r = \sqrt{|x - \xi|^2}, \quad \alpha: \text{任意の定数}, \quad x: \text{考える点までの距離}, \quad n: \text{法線ベクトル}, \quad \tilde{\lambda} = n_x \cdot \nabla_x r, \quad \mu = t_x \cdot \nabla_x r, \quad \text{添字 } x, \xi \text{ はそれぞれ点 } x, \xi \text{ における値であることを示す。}$

### 積分方程式の構成

相対公式 (3) が U 上 第一基本特異解, 且つ領域 D 上 (1) を満足する関数 W を代入すると、

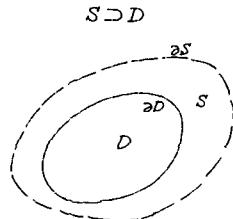
$$(6) \quad Fw(\xi) = \int_D K_1(x; \xi) \psi(x) dS_x + \int_{\partial D} \{ K_1(x; \xi) \nabla_x [w(x)] - K_2(x; \xi) G_x [w(x)] + K_3(x; \xi) \frac{\partial w(x)}{\partial n_x} - K_4(x; \xi) w(x) \} d\sigma_x$$

ここで、F は点  $\xi$  が領域 D の内部、境界上、外部にあるとき、それぞれ  $1, \frac{1}{2}, 0$  の値をとる。  
 上の式において、 $x$  と  $\xi$  とを入れ替えて、 $K_1(\xi; x) = K_1(x; \xi)$ ,  $K_2(\xi; x) = K_3(x; \xi)$  と考慮すれば、

$$(7) \quad Fw(x) = \int_D K_1(x; \xi) \psi(\xi) dS_\xi + \int_{\partial D} \{ K_1(x; \xi) \nabla_\xi [w(\xi)] - K_2(x; \xi) G_\xi [w(\xi)] + K_3(\xi; x) \frac{\partial w(\xi)}{\partial n_\xi} - K_4(\xi; x) w(\xi) \} d\sigma_\xi$$

= a 式は、境界上の密度  $\nabla_\xi [w(\xi)]$ ,  $G_\xi [w(\xi)]$ ,  $\frac{\partial w(\xi)}{\partial n_\xi}$ ,  $w(\xi)$  とする、点  $x$  上にあたる E やみ  $w(x)$  を表す。

いま、与えられた領域 D を含む仮想の領域 S を考え、その境界を  $\partial S$  とする (Fig. 1)。このとき、 $\partial S$  上に分布する密度  $\psi(\xi) = \nabla_\xi [w(\xi)]$ ,  $\psi(\xi) = -G_\xi [w(\xi)]$  による領域 D 内部へ E やみ  $w(x)$  は場所方程式 (1) を満足する。従って、境界  $\partial D$  上で境界条件 (2) を満足するように密度  $\psi(\xi)$ ,  $\psi(\xi)$  を求めこやれば、その密度による領域 D 内部へ E やみ  $w(x)$  は、与えられた境界値問題に対する解となる。結局、境界値問題 (1), (2) は、 $\partial S$  上の密度  $\psi(\xi)$ ,  $\psi(\xi)$  を求める積分方程式に帰着される。

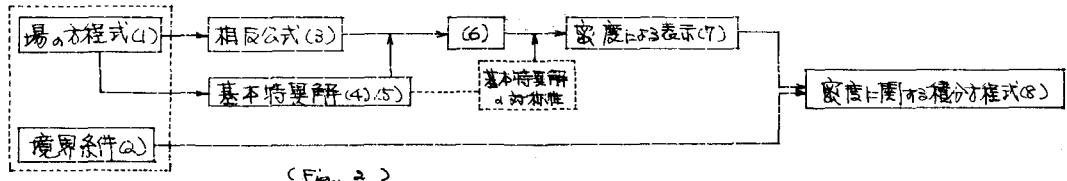


(Fig. 1)

$$(8) \quad q_A(x) = \int_S K_A(x; \xi) \psi(\xi) dS_\xi + \int_{\partial S} [K_A(x; \xi) \psi(\xi) + K_A(x; \xi) \psi(\xi)] d\sigma_\xi, \quad (x \in D, \xi \in D, \xi \in \partial S)$$

ここで、A は境界条件 (2) の番号。それぞれ (i) A=1, 2, (ii) A=1, 3, (iii) A=3, 4 の値をとる。  
 また、境界値 (2) のようく求めたときには、 $q_A(x) = 0$  である。

平板の曲げ理論における境界値問題を積分方程式に帰着できる手順の概略を図示しておく (Fig. 2)。  
 この方法は線形問題に対する一般的なものであり、今後広範囲の問題に応用されることが期待される。なお、数值解析の結果は当日スライドで説明する。



(Fig. 2)

### (参考文献)

- (1) 丹羽義次, 小林昭一, 廣瀬和男; 積分方程式における任意形状, 多数座洞問題の応力解析, 工芸会論文報告集, 195, pp. 27-35 (1971).  
 弾性学における最近の研究についての二章論文を参考文献を参照下さい。
- (2) Timoshenko, S.P. and S.Woinowsky-Krieger; Theory of Plates and Shells, 2nd ed. McGraw-Hill (1959).