

漸化有限要素法による平板の曲げ解析

信州大学 ○學生夏 熊川仁金

正員 夏目正太郎 谷本勤之助

1. まえがき

漸化有限要素法は従来の有限要素法に用いられてゐる仮想仕事の原理、変分原理などを用いることのないまったく斬新な解析手法である。これは板の基本微分方程式を解くことから出発するものである。各節点において力釣り合い式を立てば自動的に漸化式が得られる。このことは電子計算機の能率をよくするばかりでなく多元の連立方程式を解く必要がない(平板の曲げ解析においては1節点の自由度が3であるので3行3列の逆マトリクスをつくることである。別の手法としてオービューリーの節点数をりこすると3行3列の逆マトリクスをつくることでも可能である)。

2. 基本式の誘導

板の基本微分方程式を解くことによって得られる変位状態ベクトルと応力状態ベクトルは次式で示す。

$$\bar{U}(\xi, \eta) = P(\xi, \eta) \mathbf{x} + U(\xi, \eta) \mathbf{y}, \quad (1a)$$

$$\bar{V}(\xi, \eta) = Q(\xi, \eta) \mathbf{x} + V(\xi, \eta) \mathbf{y}, \quad (1b)$$

ここに

$$\begin{aligned} \bar{U}(\xi, \eta) &= \begin{bmatrix} W \\ \theta_1 \\ \theta_2 \\ \theta_3 \end{bmatrix}, & \bar{V}(\xi, \eta) &= \begin{bmatrix} M_{11} \\ M_{12} \\ M_{21} \\ Q_1 \end{bmatrix}. \quad (2) \end{aligned}$$

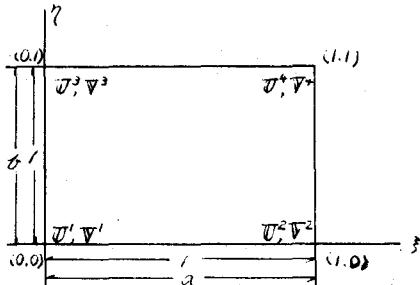


図-1. 要素の座標

式(1)において \mathbf{x}, \mathbf{y} は無次元化した後の座標値である(図-1)、 $P(\xi, \eta)$ 、 $Q(\xi, \eta)$ は荷重項であり節点に作用する荷重ばかりでなく要素に一様に分布する荷重も含む、 \mathbf{x} は基本微分方程式を解くことによって得られる未定係数群であり固有マトリクスといい1行1列の柱マトリクスである。

次に要素の半隅における変位状態ベクトルを用いて固有マトリクス \mathbf{x} を取りだす。得られた式を式(1b)に代入することにより式(3)が得られる。さらに式(3)に変換マトリクスを前掛けして力釣り合いで必要な3成分の力ベクトルを得る。

$$\bar{V}^i = [a \ b \ c \ d] \begin{bmatrix} \bar{U}^1 \\ \bar{U}^2 \\ \bar{U}^3 \\ \bar{U}^4 \end{bmatrix} + \epsilon^i \mathbf{y}, \quad (3) \quad \bar{W}^i = [a \ b \ c \ d] \begin{bmatrix} \bar{U}^1 \\ \bar{U}^2 \\ \bar{U}^3 \\ \bar{U}^4 \end{bmatrix} + \phi^i \mathbf{y}, \quad (4)$$

ここで

$$\mathbf{W} = \{ F_x \ F_y \ M_{xy} \}, \quad (5)$$

式(4)は平板の曲げ問題をとりあつかうに必要な最終式である。

3. 潤化式

図-2に示す一般的な節点(Y.S)における力釣り合い式は

$$W_{rs}^1 + W_{hs}^2 + W_{rs}^3 + W_{hs}^4 = 0, \quad (6)$$

となり式(6)を式(5)を用いて表わすと次式が得られる.

$$L\alpha' \alpha \alpha'' \begin{bmatrix} U_{r-1} \\ U_r \\ U_{r+1} \end{bmatrix}_{S-1} + L\theta' \theta \theta'' \begin{bmatrix} U_{r-1} \\ U_r \\ U_{r+1} \end{bmatrix}_S + Lc' c c'' \begin{bmatrix} U_{r-1} \\ U_r \\ U_{r+1} \end{bmatrix}_{S+1}$$

$$= [e' \ e] \begin{bmatrix} q_H \\ q_r \end{bmatrix} - [f' \ f] \begin{bmatrix} q_H \\ q_r \end{bmatrix}_s, \quad (7)$$

$\overline{U}_{T+1,S+1}$		$\overline{U}_{T,S+1}$		$\overline{U}_{T+1,S+1}$	
3		4		4	
(T-1, S)				(T, S)	
$\overline{U}_{T,S}$	1	2	1	2	$\overline{U}_{T+1,S}$
3		4	3	4	4
(T-1, S-1)				(T, S-1)	
$\overline{U}_{T,S-1}$	1	2	1	2	$\overline{U}_{T+1,S-1}$

図-2. 部点(r,s)の力釣り合い

節点に4個の要素が重ならない節点においては式(7)の不要な成分をとりのぞくだけでよい。節点S上の釣り合い式を簡約すると

$$\begin{bmatrix} \alpha_1 \\ \alpha_2 \\ \alpha_3 \\ \vdots \\ \alpha_m \\ \alpha_{m+1} \\ \alpha_{m+2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} U_1 \\ U_2 \\ U_3 \\ \vdots \\ U_n \\ U_{n+1} \\ U_{n+2} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} V_1 \\ V_2 \\ V_3 \\ \vdots \\ V_n \\ V_{n+1} \\ V_{n+2} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} W_1 \\ W_2 \\ W_3 \\ \vdots \\ W_n \\ W_{n+1} \\ W_{n+2} \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} E_1 \\ E_2 E_2 \\ E_3 E_3 \\ \dots \\ E_n E_{n-1} \\ E_m \end{bmatrix} \begin{bmatrix} z_1 \\ z_2 \\ z_3 \\ \dots \\ z_{n-1} \\ z_n \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} f_1 \\ f_2 f_2 \\ f_3 f_3 \\ \dots \\ f_{n-1} f_{n-1} \\ f_n \end{bmatrix} \begin{bmatrix} t_1 \\ t_2 \\ t_3 \\ \dots \\ t_{n-1} \\ t_n \end{bmatrix}. \quad (8)$$

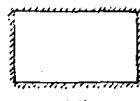
最終式にして式(8)を $s = 1$ から $n+1$ まで累約して次式を得る,

$$\begin{array}{c|c|c|c} B_1 & C_1 & U_1 & F_1 \\ \hline A_2 & B_2 & C_2 & U_2 \\ \hline \cdots & \cdots & \cdots & = \cdots \\ \hline A_n & B_n & C_n & U_n \\ \hline A_{n+1} & B_{n+1} & C_{n+1} & U_{n+1} \end{array} = \begin{array}{c|c|c|c} E_1 & F_1 & U_1 & G_1 \\ \hline E_2 & F_2 & U_2 & G_2 \\ \hline \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ \hline E_n & F_n & U_n & G_n \\ \hline E_{n+1} & F_{n+1} & U_{n+1} & G_{n+1} \end{array}, \quad (9)$$

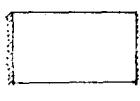
$(\mu, M(t))$	$(\gamma, M(t))$	$(L_t, M(t))$
$\langle J, T \rangle$		$\langle J, S \rangle$
$\langle J, Z \rangle$	$\langle Z, Z \rangle$	
$\langle C, U \rangle$	$\langle Z, U \rangle$	$\langle Y, U \rangle$

図-3. 萃素の分離

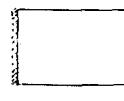
計算例として、この式を用いて、(1)の数値演算は別途行なった。



10



८५



10

5. あこがき

漸化有限要素法の特色として多元の連立方程式を解く必要がない(漸化式になるため), 解析として複雑にならず格子又ラーメンの解析と同類なものとなる. 空荷値を変えるだけで不規則な四辺形に分割できる. ここのうちの課題としてピルソン構造物に漸化有限要素法を適用してみたいと考えています.

1969年12月17日記