

信州大学 正員 谷本勉之助

正員 夏目正太郎

○学生員 清水博

1. 序文

本解析は $\nabla^4 w = \frac{q}{D}$ に支配される、平板の曲げたわみの、有限要素法について、漸化変形法を適用したもので、特に精密有限要素法と置いたのは、たわみ形状関数に、さらに任意数の高次項を取り込み、それらの係数を、ひずみエネルギー最小の方法で決定しようとした試みのためである。分割要素は便宜、矩形とした。荷重は、基礎方程式の分布荷重 q を取り込んで、要素に一律に q が分布する荷重としてある。また、力釣合は、各節点に集まっている要素の頂点の力量を集計したものである。その結果、剛性マトリックスは三軸マトリックスとなる。

2. 解析

四辺形の要素は、頂点の自由度の合計が、変形量に関して、12自由度になるので、曲げたわみ w は、部材座標系の座標、 x, y に関する多項式として、12項必要であり、12個の未定定数からなるたわみ形状関数に有する。従って必要なだけ、高次の項を取り込み、 $\nabla^4 w = \frac{q}{D}$ の式及びひずみエネルギー最小の方法を用いて、多項式の自由度を減少し、最終的な、たわみ形状関数と決定する。ここで、

$$w = [1 \ x \ y \ x^2 \ xy \ y^2 \ x^3 \ x^2y \ xy^2 \ y^3 \ x^4 \ x^3y]X \\ + [x^4y \ x^3y^2 \ x^2y^3 \ xy^4 \ y^5]Y'$$

$\nabla^4 w = \frac{q}{D}$ の式を用いて、

$$w = [1 \ x \ y \ x^2 \ xy \ y^2 \ x^3 \ x^2y \ xy^2 \ y^3 \ x^4 \ x^3y]X \\ + [x^4 - 3x^2y^2, -3x^2y^2 + y^4, x^5 - 5x^3y^2, x^4y - x^2y^3, \\ -x^3y^2 + xy^4, -5x^2y^3 + y^5]Y + \frac{q}{8D}x^2y^2$$

以上のことから 部材座標系の状態ベクトルとして、一般変形量と、一般力量が次のようにとられる。

$$U\{w, \theta_x, \theta_y\} = P_0(x, y)X + P_1(x, y)Y + A_0(x, y)\theta$$

$$V\{M_x, M_y, M_{xy}, Q_x, Q_y\} = Q_0(x, y)X + Q_1(x, y)Y + B_0(x, y)\theta$$

ここで $P_0(x, y)$ は (3×12) 、 $Q_0(x, y)$ は (5×12) の一般形状関数によるマトリックスであり、 X は12個の未定定数からなる固有マトリックスである。 $P_1(x, y)$ は $P_0(x, y)$ に、 $Q_1(x, y)$ は $Q_0(x, y)$ に、それぞれ、ひずみエネルギー最小の方法によって取り込まれる補正マトリックスであり、 Y はその未定定数からなるマトリックスである。また、 $A_0(x, y)$ は (1×3) 、 $B_0(x, y)$ は (1×5) の荷重項マトリックスである。次にひずみエネルギー最小の方法を用いる。

$$\int_{-a/2}^{a/2} \int_{-b/2}^{b/2} \left[\frac{\partial}{\partial x} \frac{\partial w}{\partial x}, \frac{\partial}{\partial x} \frac{\partial w}{\partial y}, \frac{\partial}{\partial x} 2 \frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y} \right] D \nabla dx dy = 0$$

ここで、 $2Q$ 、 $2B$ は矩形要素の幅を表わし、 C_i は γ_i に相当する未定定数であり、 β は (3×5) の調整マトリックスである。この結果、一般変形量と一般力量が次のように得られる。

$$U\{w, \theta_x, \theta_y\} = P(x, y)X + A(x, y)q$$

$$V\{M_x, M_y, M_{xy}, Q_x, Q_y\} = Q(x, y)X + B(x, y)q$$

よって、固有マトリックスを消去して、力量と変形量の関係を求めることができる。

$$\begin{bmatrix} V^1 \\ V^2 \\ V^3 \\ V^4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Q^1 \\ Q^2 \\ Q^3 \\ Q^4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} P^1 \\ P^2 \\ P^3 \\ P^4 \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} U^1 \\ U^2 \\ U^3 \\ U^4 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} Q^1 \\ Q^2 \\ Q^3 \\ Q^4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} P^1 \\ P^2 \\ P^3 \\ P^4 \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} A^1 \\ A^2 \\ A^3 \\ A^4 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} B^1 \\ B^2 \\ B^3 \\ B^4 \end{bmatrix} q$$

ここに、漸化変形法で最も重要な基本方程式が得られたが、この式をもとに、各節点での力釣合を考慮して、変形量のみを未知量とする連立方程式を導き出す。ここで、上式は部材座標系での方程式であるから、力釣合を考慮するためには、絶対座標系への射影が必要となる。そのために、部材座標系を絶対座標系に射影する射影子を R^i 、また、その射影から得られた絶対座標系の力量を W^i とすると、基本方程式は、次のようになる。

$$W^i = R^i V^i$$

$$= \begin{bmatrix} \lambda^1 & \mu^1 & \nu^1 & 0^1 \\ \lambda^2 & \mu^2 & \nu^2 & 0^2 \\ \lambda^3 & \mu^3 & \nu^3 & 0^3 \\ \lambda^4 & \mu^4 & \nu^4 & 0^4 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} U^1 \\ U^2 \\ U^3 \\ U^4 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \rho^1 \\ \rho^2 \\ \rho^3 \\ \rho^4 \end{bmatrix} q$$

従ってある節点での力釣合を取ると、

$$\sum W^i + P = 0$$

これらを最終的に集約すると、完全変位三軸マトリックスが得られる。

$$\begin{bmatrix} B_1 C_1 & & & \\ A_1 B_1 C_1 & & & \\ A_2 B_2 C_2 & & & \\ \dots & \dots & \dots & \\ A_n B_n & & & \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \{U\}_1 \\ \{U\}_2 \\ \{U\}_3 \\ \dots \\ \{U\}_n \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \{K\}_1 \\ \{K\}_2 \\ \{K\}_3 \\ \dots \\ \{K\}_n \end{bmatrix} = 0$$

3. あとがき

有限要素法の第一の障害は、電子計算機の大きな容量を要する点であるが、今回の試みは高次の形状関数を取るにより、要素分割を少なくし、容量を小さく押さえるというものである。

参考文献： 植原二郎 「平板の曲げ理論」