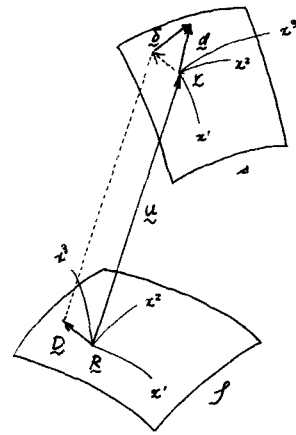


積分方程式法によるシェル問題の解析

京大工 正 丹羽義次 小林昭一 ○ 福井卓雄

この十年間に Cosserat surface の概念にもとづいたシェル理論の包括的理論として、A.E. Green, P.M. Naghdi 等によってまとめられた。(1) 最近の研究は示しているように、Sandwich shell, (2)(3) 厚肉シェル(4) なども Cosserat surface として表現することができ、また、従来の概念によるシェル構造ばかりでなく、曲面格子構造、曲面立体トラス、補剛シェルなどの、より一般的の曲面構造に対しても、Cosserat surface の概念が有効になると思われる。本報では Naghdi により与えられた線形シェル理論に対し、その境界値問題の解の積分表示式を導く。このような積分表示式は、これより直接に導かれる積分方程式において数値解析へ応用できるばかりでなく、各種の特異点近傍の解の挙動を把握するためにも重要な手助けを与えるものである。

Cosserat surface 三次元 Euclid 空間 α 中の曲面 $\mathcal{S}$ を考える。曲面 $\mathcal{S}$ が変形して別の曲面 $\mathcal{S}'$ に移ったとすると、 $\mathcal{S}$ 上の点 R は $\mathcal{S}'$ 上の点 R' に移る。通常、シェル理論では、物体は曲面のまわりの三次元的な広がりを持つ、という考え、 $\mathcal{S}$ に近づく点 R は $\mathcal{S}$ の近づく点 R' に移るとする。この際に Kirchhoff-Love の仮定をくはそれと若干拡張した仮定を用いて、 R' と R に移る関係を拘束する。すなわち、三次元体を幾何学的性質を考慮したある拘束のもとに別の三次元体に移し、結果を二次元的に与えたい方法を取る。一方、Cosserat surface においては、曲面 $\mathcal{S}$ は二次元多様体として、そのまわりの三次元空間内の別の二次元多様体(曲面 $\mathcal{S}'$)に移す。(変位 $u = R' - R$) さらには $\mathcal{S}$ 上の各点にそれぞれ director と呼ばれる面ベクトル場 D を考え、変形に対して、変位 u とは関係なく独立に $\mathcal{S}$ 上の面ベクトル場 D に移ると考える。(変位 $d = D' - D$) つまり、Cosserat surface は厚み h がある三次元体を最初から厚み h がない曲面として二次元的に取り扱うかわりに、厚み h の効果を表現するものとして director を導入したものである。この結果、三次元体を幾何学的拘束を考慮しただけで取り扱うという解析上の煩雑さを避け得るのみならず、director の変形の独立性を考慮することによって Kirchhoff-Love の仮定よりもはるかに大きな自由度を有する二次元連続体になっている。



線形弾性シェルの基礎式 Naghdi (1) に従って、Cosserat surface から導かれた、厚さ一定、等向弾性の場合の線形弾性シェルの基礎式を示す。以下ではローマ字添字は 1, 2, 3 の値を、ギリシヤ添字は 1, 2 の値を取るものとする。 $A_{\alpha\beta}$, $B_{\alpha\beta}$ は、曲面 $\mathcal{S}$ 上の曲線座標系 (x^1, x^2) に対する metric tensor と曲率 tensor である。また式を簡潔にするために、次の微分記号 $\|_{\alpha}$ を用いる、即ち、空間ベクトル $u = u^{\alpha} A_{\alpha} + u^3 A_3$ ($\|A_3\| = 1$), $A_{\alpha\beta}$ に対する変微分 $\|_{\alpha}$ について

$$u^{\alpha} \|_{\alpha} = u^{\alpha}{}_{,3} - B^{\alpha}{}_{\beta} u^{\beta}, \quad u^3 \|_{\alpha} = u^3{}_{,\alpha} + B^{\alpha}{}_{\beta} u^{\beta}, \quad u^{\alpha} \|_{\alpha} = 0.$$

運動方程式 $N^{\alpha i} // u + p F^i = p \ddot{u}^i$, $M^{\alpha i} // u + p L^i - m^i = \alpha p \delta^i$, $\text{Exp}(N^{\alpha\beta} - B^{\beta\gamma} M^{\alpha\gamma}) = 0$.

変位-変位関係式 $\text{Exp} = \frac{1}{2} (u_{\alpha} // \beta + u_{\beta} // \alpha)$, $\delta_i = \delta_i + u_{\beta} // i$, $p_{\alpha} = \delta_i // \alpha - B^{\beta\gamma} u_{\beta} // i$

構成関係式 $N^{\alpha\beta} = N^{\beta\alpha} = p (\partial \bar{\psi} / \partial \text{Exp})$, $M^{\alpha i} = p (\partial \bar{\psi} / \partial p_{\alpha i})$, $V^i = p (\partial \bar{\psi} / \partial \delta_i)$

$$\begin{aligned} \text{即ち } \partial \bar{\psi} = & [\alpha_1 A^{\alpha\beta} A^{\beta\gamma} + \alpha_2 (A^{\alpha\gamma} A^{\beta\delta} + A^{\alpha\delta} A^{\beta\gamma})] \text{Exp} \text{Exp} + \alpha_3 A^{\alpha\gamma} \delta_{\beta\gamma} \delta^{\beta\gamma} + \alpha_4 (\delta^{\beta\gamma})^2 \\ & + (\alpha_5 A^{\alpha\beta} A^{\beta\gamma} + \alpha_6 A^{\alpha\gamma} A^{\beta\delta} + \alpha_7 A^{\alpha\delta} A^{\beta\gamma}) p_{\alpha\beta} p_{\beta\gamma} + \alpha_8 A^{\alpha\gamma} p_{\beta\gamma} p_{\beta\gamma} + 2\alpha_9 A^{\alpha\beta} \text{Exp} \delta_{\beta\gamma} \end{aligned}$$

$N^{\alpha\beta}$, V^i と運動方程式に表われる量の関係は

$$N^{\alpha\beta} = N^{\beta\alpha} - B^{\beta\gamma} M^{\alpha\gamma}, \quad N^{\alpha\beta} = V^{\alpha}, \quad M^{\alpha} = V^{\alpha} - B^{\beta\gamma} M^{\alpha\gamma}, \quad m^{\alpha} = V^{\alpha} + B_{\beta\gamma} M^{\alpha\gamma}$$

境界値問題に対する積分表示式

運動方程式を変位 u_i , δ_i で表わすと、運動方程式の形式は自然に満足される。動的な場合には Laplace 変換を取って考えることにすれば、⁽⁵⁾ 曲面 $\mathcal{S}$ 上の領域 $\mathcal{D} + 2\mathcal{D}$ に与える境界値問題は次のように書ける。ただし、 $M^{\alpha i}$ 等は微分作用素である。

$$\begin{aligned} \text{領域 } \mathcal{D} \text{ 上 } & \begin{vmatrix} A^{\alpha\beta} & B^{\beta\gamma} \\ C^{\beta\gamma} & D^{\beta\gamma} \end{vmatrix} \begin{vmatrix} u_i \\ \delta_i \end{vmatrix} = -p \begin{vmatrix} F^i \\ L^i \end{vmatrix} \end{vmatrix} \quad \text{即ち} \quad \begin{vmatrix} N^{\alpha} \\ M^{\alpha i} \end{vmatrix} = v_{\alpha} \begin{vmatrix} N^{\alpha i} \\ M^{\alpha i} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} N^{\alpha i} & H^{\alpha i} \\ K^{\alpha i} & L^{\alpha i} \end{vmatrix} \begin{vmatrix} u_i \\ \delta_i \end{vmatrix} \\ \text{境界 } \mathcal{D}_1 \text{ 上 } & u_i, \delta_i \text{ が与えられる。} \\ \text{境界 } \mathcal{D}_2 \text{ 上 } & N^{\alpha}, M^{\alpha i} \text{ が与えられる。} \end{aligned}$$

v_{α} は境界 $\mathcal{D}$ 上での単位法線ベクトル。

線形弾性論の場合と同様、領域 $\mathcal{D} + 2\mathcal{D}$ に与える二つの系 (u_i, δ_i) , $(\bar{u}_i, \bar{\delta}_i)$ につづ、次の相反関係が成立する。

$$\int_{\mathcal{D}} (N^{\alpha i} \bar{u}_i + M^{\alpha i} \bar{\delta}_i) d\mathcal{S} + \int_{\mathcal{D}} p (F^i \bar{u}_i + L^i \bar{\delta}_i) d\mathcal{S} = \int_{\mathcal{D}} (\bar{N}^{\alpha i} u_i + \bar{M}^{\alpha i} \delta_i) d\mathcal{S} + \int_{\mathcal{D}} p (\bar{F}^i u_i + \bar{L}^i \delta_i) d\mathcal{S}$$

与えられた曲面 $\mathcal{S}$ を含む曲面 $\mathcal{S}'$ 上では、基本特異解を次のように定義する。

$$\begin{vmatrix} A^{\alpha\beta} & B^{\beta\gamma} \\ C^{\beta\gamma} & D^{\beta\gamma} \end{vmatrix} \begin{vmatrix} \Gamma_{jk}(x;y) & \Delta_{jk}(x;y) \\ \bar{\Gamma}_{jk}(x;y) & \bar{\Delta}_{jk}(x;y) \end{vmatrix} = - \begin{vmatrix} \delta_{jk} \delta(x-y) & 0 \\ 0 & \delta_{jk} \delta(x-y) \end{vmatrix} \quad x, y \in \mathcal{S}', \quad u_i = \delta_i = 0 \text{ on } \mathcal{D}'$$

すなわち、領域 $\mathcal{D} + 2\mathcal{D} \subset \mathcal{S}'$ に与える境界値問題の解の積分表示式は次のように与えられる。

$$\begin{aligned} \begin{vmatrix} u_i(y) \\ \delta_i(y) \end{vmatrix} = & \int_{\mathcal{D}} \begin{vmatrix} \Gamma_{jk}(x;y) & \Delta_{jk}(x;y) \\ \bar{\Gamma}_{jk}(x;y) & \bar{\Delta}_{jk}(x;y) \end{vmatrix} \begin{vmatrix} p F^j(x) \\ p L^j(x) \end{vmatrix} d\mathcal{S}_x \\ & + \int_{\mathcal{D}} \left[\begin{vmatrix} \Gamma_{jk}(x;y) & \Delta_{jk}(x;y) \\ \bar{\Gamma}_{jk}(x;y) & \bar{\Delta}_{jk}(x;y) \end{vmatrix} \begin{vmatrix} N^j(x) \\ M^j(x) \end{vmatrix} - \left\{ \begin{vmatrix} N^j & H^j \\ M^j & K^j \end{vmatrix} \begin{vmatrix} \Gamma_{jk}(x;y) & \Delta_{jk}(x;y) \\ \bar{\Gamma}_{jk}(x;y) & \bar{\Delta}_{jk}(x;y) \end{vmatrix}^T \right\}^T \begin{vmatrix} u_k(x) \\ \delta_k(x) \end{vmatrix} \right] d\mathcal{S}_x \end{aligned}$$

積分表示式を用いて、与えられた境界値問題に対する積分方程式は容易に得られる。問題は基本特異解を求めることであるが、一般のシェルを解析的に取り扱うことは非常に困難である事実。よって与えられた特殊な形状のシェルを除いては、閉じた形での基本特異解は知られていない。^{(6),(7),(8)} 基本解の特異点近傍での挙動を十分に利用可能な基本特異解の計算法について考察は当日発表する。

- (1) Naghdi, P.H., The Theory of Shells and Plates, "Handbuch der Physik" 12a/2, 1972. (5) 小森昭一, S4P 関西支部年次学術講演会, I-7, 1974.
(2) Malcolm, D.J. & P.G. Gluckner, J. Eng. Mech. Div. ASCE, 98, p.1078, 1972. (6) Sanders, J.L., Jr., J. Appl. Mech., 37, pp. 361-368, 1970.
(3) Malcolm, D.J. & P.G. Gluckner, J. Eng. Mech. Div. ASCE, 98, p.1182, 1972. (7) Sanders, J.L., Jr. & Simmonds, J.G., J. Appl. Mech., 37, pp. 367-373, 1970.
(4) Bertha, F.B. & P.G. Gluckner, J. Eng. Mech. Div. ASCE, 98, p. 203, 1972. (8) Sanders, J.L., Jr., J. Appl. Mech., 37, pp. 374-383, 1970.
(5) シェルの特異解に関する文献を参考にする。