

非線形バネ承上板の有限要素法の収束について

中央大学理工学部 川原睦人
中央大学理工学部 ○大坂一

§1. 諸言

有限要素法による構造解析は近年ますますその重要さを増してきている。しかし、有限要素法は多くの仮定の上に成立している近似解法である。とすると、基本的な仮定を忘れて、適用範囲を大きくはげて計算を行う心配がある。線形で比較的形の整った構造を扱う場合、正解に非常に近い解を得るが、形が不規則な場合、非線形の場合などでは正解と大間に異なった解を得ることがあることを経験する。また非線形問題では、何らかの形でくり返し計算をする必要がある。この時、くり返し計算の方法によっては収束しない場合があることを経験する。有限要素法の近似解の正解への収束性および誤差の評価は形状関数、要素分割の方法に大きく影響される。またくり返し計算の収束性は、初期値のとり方と連立方程式の性質に影響される。

ここでは、非線形バネ承上板について、近似解の正解への収束性、ならびにニュートンラブソン法によるくり返し計算の収束性について検討し、実際の計算を行なう場合の指針を得ることを目的とする。なお数式はすべて添字記法を用い、統和規約にしたがって表わしている。

§2. 非線形バネ承上板の変分

一般にドッグ等のバネ承上板はバネ反力として $-k\omega$ (k : バネ定数, ω : 変位) を使用して解析されているが、実験[1]によると実際のバネ反力は $-k\omega$ より $-k\sqrt{\omega}$ に近いことが確かめられている。ここでは $-k\sqrt{\omega}$ を $f(\omega)$ と一般化し、この非線形バネを用いた非線形バネ承上板の変分問題について述べる。
(一次元問題については[2] 参照)

非線形バネ承上板の基礎方程式は次の形で表現される。

$$EI\omega_{,iijj} = P - f(\omega) \quad (1-1)$$

ここで ω は領域面上の変位で各記号の意味は次のとおりである。

E : ヤング率, I : 断面二次モーメント, P : 荷重

$\omega_{,1}$ は x_1 軸方向偏微分, $\omega_{,2}$ は x_2 軸方向偏微分

又、簡単のため領域内の境界は折線であり、境界条件は拘束境界条件とする。さらにバネ反力 $f(\omega)$ は連続関数で、その特性として次の条件を満たすものとする。

$$\begin{aligned} f(0) &= 0 \\ Y \leq f'(y) \leq P &\quad ; \quad y > 0, f' \text{ は } f \text{ の微分} \end{aligned} \quad (1-2)$$

基礎方程式 (1-1) の変分式 $F(\omega)$ は (1-3) 式に従う。

$$F(\omega) = \int_{\Omega} \left(\frac{1}{2} EI \omega_{ii} \omega_{jj} - P \omega + \int_0^{\omega} f(\eta) d\eta \right) dA \quad (1-3)$$

(1-3) 式に ω の微小変分 $\delta\omega$ を加え整理すると (1-4) 式が得られる。

$$F(\omega + \delta\omega) = F(\omega) + \int_{\Omega} \left(EI \omega_{ii} \delta\omega_{jj} - P \delta\omega + \int_0^{\omega + \delta\omega} f(\eta) d\eta + \frac{1}{2} EI \delta\omega_{ii} \delta\omega_{jj} \right) dA \quad (1-4)$$

(1-4) 式の右辺第 2 項を 2 回部分積分すると同次境界条件より、

$$\int_{\Omega} EI \omega_{ii} \delta\omega_{jj} dA = \int_{\Omega} EI \omega_{ii} \delta\omega_{jj} \delta\omega dA \quad (1-5)$$

が得られ、又第 4 項は次のようになり変形できる。

$$\int_0^{\omega + \delta\omega} f(\eta) d\eta = \int_0^{\omega + \delta\omega} (f(\eta) - f(\omega)) d\eta + f(\omega) \delta\omega \quad (1-6)$$

(1-5), (1-6) 式を (1-4) 式に代入するとことによって次式を得る。

$$\begin{aligned} F(\omega + \delta\omega) &= F(\omega) + \delta F(\omega) + \delta^2 F(\omega) \\ \delta F(\omega) &= \int_{\Omega} (EI \omega_{ii} \delta\omega_{jj} - P + f(\omega)) \delta\omega dA \\ \delta^2 F(\omega) &= \int_{\Omega} \left(\frac{1}{2} EI (\delta\omega_{ii})^2 + \int_0^{\omega + \delta\omega} (f(\eta) - f(\omega)) d\eta \right) dA \end{aligned} \quad (1-7)$$

第 2 变分の 2 項目は $f(\eta)$ に平均値の定理を適用すると、バネ反力の条件 (1-2) より

$$\begin{aligned} \int_0^{\omega + \delta\omega} (f(\eta) - f(\omega)) d\eta &= \int_0^{\omega + \delta\omega} f'(\xi) (\eta - \omega) d\eta \leq \frac{1}{2} \int_0^{\omega + \delta\omega} (f'(\xi))^2 d\xi \quad \eta < \xi < \\ &\leq \frac{1}{2} Y (\delta\omega)^2 \end{aligned}$$

を得る。これより第 2 变分の評価式が得られる。

$$0 \leq \int_{\Omega} \left(\frac{1}{2} EI (\delta\omega_{ii})^2 + \frac{1}{2} Y (\delta\omega)^2 \right) dA \leq \delta^2 F(\omega) \leq \int_{\Omega} \left(\frac{1}{2} EI (\delta\omega_{ii})^2 + \frac{1}{2} P (\delta\omega)^2 \right) dA \quad (1-8)$$

$\delta^2 F(\omega) = 0$ は $\delta\omega = 0$ の時のみに成立

以上より、(1-7) 式は $\delta^2 F(\omega) \geq 0$ であり、 $\delta F(\omega) = 0$ より (1-1) 式を得る。すなわち (1-3) 式は (1-1) 式に対する变分式となるといふ。(1-1) 式の正解 ω_0 を (1-7) 式に代入し、(1-8) 式を使用すると (1-9) (1-10) 式が成立する。 $\tilde{\omega}$ は同次境界条件を満足する任意の関数で $\delta\omega = \tilde{\omega} - \omega_0$ とする。

$$F(\tilde{\omega}) - F(\omega_0) \leq \int_{\Omega} \left(\frac{1}{2} EI (\tilde{\omega}_{ii} - \omega_{0,ii})^2 + \frac{1}{2} P (\tilde{\omega} - \omega_0)^2 \right) dA \quad (1-9)$$

$$F(\tilde{\omega}) - F(\omega_0) \geq \int_{\Omega} \left(\frac{1}{2} EI (\tilde{\omega}_{ii} - \omega_{0,ii})^2 + \frac{1}{2} P (\tilde{\omega} - \omega_0)^2 \right) dA \quad (1-10)$$

(1-9) 式は収束性及び誤差の評価に対する基本式である。一方 (1-10) 式はエネルギー誤差 $F(\tilde{\omega}) - F(\omega_0)$ から $\tilde{\omega} - \omega_0$ を評価する式を与える。(1-9) 式についても似たもので、ここで (1-10) 式から $\tilde{\omega} - \omega_0$ の評価式を導く。同次境界条件に対する重調和方程式の最小固有値を入力とすると、

$$\lambda = \inf_{\tilde{\omega}} \frac{\int_{\Omega} (\tilde{\omega}_{ii})^2 dA}{\int_{\Omega} \tilde{\omega}^2 dA}, \quad \int_{\Omega} \frac{1}{2} EI (\tilde{\omega}_{ii})^2 dA \geq \frac{1}{2} EI \lambda \int_{\Omega} \tilde{\omega}^2 dA$$

が得られ、これは (1-10) に代入することにより次式を得る。

$$F(\tilde{w}) - F(w_0) \geq \left(\frac{1}{2} EI \lambda + \frac{1}{2} Y \right) \int_{\Omega} (\tilde{w} - w_0)^2 dA \quad (1-11)$$

試にエネルギー誤差を用いれば (1-11) 式より $\int_{\Omega} (\tilde{w} - w_0)^2 dA$ が評価できる。これは L_2 ノルムによる誤差の評価である。

3. 関数の誤差と近似解の収束

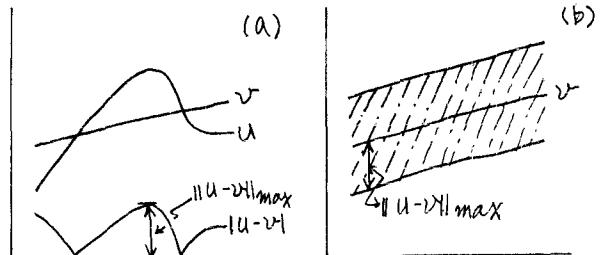
一般に誤差とは真の値と近似値との差の距離を示している。ここでは関数間の距離の定義及び L_2 空間、ソボレフ空間の説明を行ない、さらに非線形バーン上級の有限要素法による近似解の五種への収束条件を求める。

関数間の距離は種々の定義があるが、ここでは関数の間で、加算、スカラーリングができるところからノルム ($\| \cdot \|$) によって距離を定義 ($\alpha(u, v) = \| u - v \|$) する。以下に 3 つのノルムと定義し、一次元の場合について図で説明する。

1) 最大ノルム 最大ノルムによる誤差は正解と近似解の差の最大値を示す、次のように定義される。(図-1, a)

$$\| u \|_{\max} = \max_{P \in \Omega} |u(P)|$$

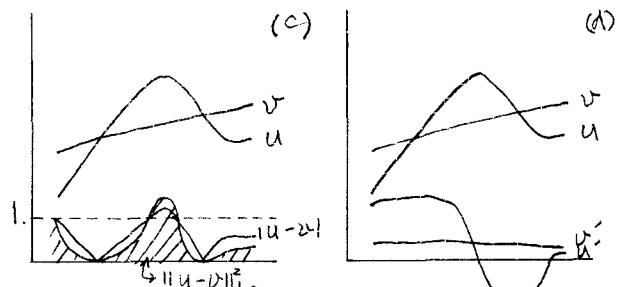
Ω は u の定義域



この誤差は関数の差の局所的性質を示しており、最も理解しやすい。又最大ノルムによると誤差と正解から近似解の存在領域を知ることができるので、しかし、この誤差を求めるのは困難である。(図-1, b)

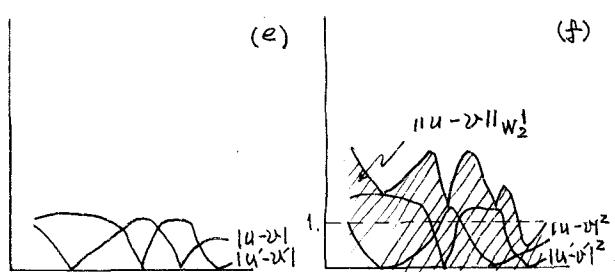
2) L_2 ノルム L_2 ノルムは次式で与えられ、これによる誤差は関数の差の大局部的性質を示している。

$$\| u \|_{L_2(\Omega)} = \left(\int_{\Omega} |u|^2 dA \right)^{1/2}$$



この量は関数の差の体積に近い量であるが、差を自乗することにより体積より局所的性質を示している。(図-1, c)

3) ソボレフノルム ソボレフノルムによる誤差は L_2 ノルムの概念をさらに正解と近似解の微分にまで拡張したものである。



u ; 正解 v ; 近似解

図-1

W_2^k で k 階までの微分を考えることを示し、次のように定義される。(図-1, d, e, f)

$$\|u\|_{W_2^k(\Omega)} = \left(\sum_{m=0}^k \left(\sum_{|\alpha|=m} \int_{\Omega} |\partial^\alpha u|^2 dA \right) \right)^{1/2}$$

ここで α は整数の対 (i_1, i_2) を表わし、 $\partial^\alpha u = \frac{\partial^{i_1+i_2} u}{\partial x^{i_1} \partial y^{i_2}}$, $|\alpha|=i_1+i_2$ を意味する。

$L_2(\Omega)$ 空間は L_2 ルムが有界な ($\int_{\Omega} u^2 dA$ が定義できて有限の値とされる) 開集合全体のことといい、ソボレフ空間 $W_2^k(\Omega)$ とは k 階までのすべての微分 $\partial^\alpha u$ に対し $\int_{\Omega} |\partial^\alpha u|^2 dA$ が有界な開集合全体という。この時階段関数は $L_2(\Omega)$ に含まれるが、滑らかな関数は $L_2(\Omega)$ 空間に含まれない[†]。また、このより階段関数は $W_2^1(\Omega)$ に含まれないことがわかる。

非線形バネ承上板の変分(1-3)式に戻ってみると、変分が存在するためにはまず u が $L_2(\Omega)$ に含まれていなければならぬことわかる。又バネ反力の項の $f(y)$ の条件(1-2)より $\int_{\Omega} f(y) dA$ があれば $f(y)$ が $L_2(\Omega)$ に含まれておらず、又 w が $L_2(\Omega)$ に含まれていれば $\int_{\Omega} (\int_0^y f(t) dt) dA$ は存在する。これより、 $F(w)$ が定義できることは関数は $w \in L_2(\Omega)$, $w_{,ii} \in L_2(\Omega)$ であることがわかる。以上より有限要素法によりて $\bar{w} = w_{,ii}$ (重み一般化変位、重み形状関数) とし、これを真の解に収束するためには $\bar{w} \in L_2(\Omega)$, $\bar{w}_{,ii} \in L_2(\Omega)$ が必要となる。重みとして 3 次の完全多項式を使用すると、法線方向微分 $\frac{\partial \bar{w}}{\partial n}$ は要素と要素間の接合上で不連続となる、すなわち階段関数となるため重み $\bar{w}_{,ii}$ は滑らかな関数を含む $\bar{w}_{,ii} \in L_2(\Omega)$ の条件を満足しない。故に形状関数として 3 次の多項式は不適当である。そこで $\bar{w}_{,ii} \in L_2(\Omega)$ となるために必要な形状関数重み(完全多項式)の条件を求めよ。Zienieck [3] の定理 1 を修正することにより次の定理 1 を得る。領域凡て三角形 T_λ ($\lambda=1, \dots, S$) に分割し、各三角形に沿って頂点を P_j ($j=1, 2, 3$), 辺を e_j ($j=1, 2, 3$), e_j 上に沿う法線ベクトルを v_j とする。四角形 $Q_j^{(x,y)}$ 等がする点を $Q_j^{(x,y)}$ ($x=1, \dots, r$) とする。

定理 1. 整数 $m \geq 0$, $k \geq 0$ に対し、領域凡て全領域において $(m+k)$ 階までの微分が連続であり、各三角形 T_λ 上で $n=2(m+k)+1$ 次の完全多項式 P_λ が存在し、次の 2 つの条件が満足されるとする。

この時関数 $g(x, y) = P_\lambda(x, y)$ ($x, y \in T_\lambda$) は面上で m 階までの微分が連続となる。

$$(1) \quad D^\alpha P_\lambda(P_j) = D^\alpha u(P_j) \quad | \alpha | \leq m+k \quad j=1, 2, 3$$

$$(2) \quad \frac{\partial^\alpha P_\lambda(Q_j^{(x,y)})}{\partial v_j^\alpha} = \frac{\partial^\alpha u(Q_j^{(x,y)})}{\partial v_j^\alpha} \quad \alpha=1, 2, \dots, r \quad r=1, 2, \dots, m \quad j=1, 2, 3$$

条件(1), (2)の個数を計算すると、(1)より合計 $\frac{1}{2}(m+k+1)(m+k+2)$, (2)より合計 $\frac{1}{2}m(m+1)$ となるから、総数は

$$3m^2 + 3mk + 6m + 3 + \frac{3}{2}k(k+3) \quad (3-1)$$

となる。一方 n 次の完全多項式の係数の個数は $\frac{1}{2}(n+1)(n+2)$ であるから P_λ の係数は次式である。

$$2m^2 + 4mk + 2k^2 + 5m + 5k + 3 \quad (3-2)$$

ここで $m=1$, $k=0$ とすると $n=3$ であろう(3-1)は 12, (3-2) は 9 となり、条件(1)(2)を満足しな

† $\int_{\Omega} u^2 dA$ 定義できることは u^2 がルベーグ積分可能であることを意味し、積分領域と開集合に分割して、個々の開集合上の積分値の和が全領域の積分値と等しいことを要求する。このことよりデルタ函数 $\delta(Y)$ は $\int_0^1 \delta(C_x) dx = 1$, $\int_{0+\epsilon}^{1-\epsilon} \delta(C_x) dx = 0$, $\int_{Y_1+\epsilon}^{Y_2+\epsilon} \delta(Y) dy = \int_{Y_1}^{Y_2} \delta(Y) dy \neq \lim_{\epsilon \rightarrow 0} \int_{Y_1+\epsilon}^{Y_2+\epsilon} \delta(Y) dy$ となること、 $\delta(Y) \in L_2([0, 1])$ がわかる。

い。しかし $m=1$, $k=1$ とすると, $m=5$ で (3-1) は 21 , (3-2) は 21 , となり, 条件 (1), (2) を満足する 5 次の多項式が存在する。さらにこの時 P_λ ((1), (2) を満足する) は唯一つである。以上より, 一般化変位 \tilde{w}_α として定理 1 の (1), (2) ととて, 形状関数は完全に 5 次多項式となり, もへ重み $w_{\alpha,\lambda}$ は全領域で連続となる。さらに 2 階の偏微分 $\partial^\alpha \tilde{w}_{\alpha,\lambda} = 0$ は階級関数となる。すなわち $\tilde{w}_{\alpha,\lambda} \in L_2(\Omega)$, $\partial^\alpha \tilde{w}_{\alpha,\lambda} \in L_2(\Omega)$ となるので $\tilde{w} = \tilde{w}_\alpha \text{ 重み } \alpha$ に対しても $\tilde{w} \in L_2(\Omega)$, $\tilde{w}_{\alpha,\lambda} \in L_2(\Omega)$ となる。さらに $\tilde{w} \in W_2^k(\Omega)$ も明らか。

次に上で与えた 5 次の形状関数を使用した時, 近似解が正解へ収束することを証明する。このために次の定理 2 (Bramble-Zlamal [4]) を使用する。

定理 2. $u \in W_2^k(\Omega)$ $2m+2 \leq k \leq 4m+2$ に対して条件 (3), (4), (5) を満足する $4m+1$ 次の多項式 P_λ が各三角形 T_λ 上で存在し, 任意の u , $0 \leq \alpha \leq k$ に対して次の式が成立する。

$$\|u - P_\lambda\|_{H_k(T_\lambda)} \leq C \frac{c_{\lambda}}{(\sin \alpha_\lambda)^{m+k}} \|u\|_{k,T_\lambda}$$

ここで K は三角形 T_λ の外接円半径, c_λ は T_λ の最大辺の長さ, α_λ は最小角。

$$\text{又 } \|u - P_\lambda\|_{H_k(T_\lambda)} = \left(\sum_{i=0}^k \left(\int_{T_\lambda} (\partial^i u)^2 dA \right) \right)^{\frac{1}{2}} \quad \|u\|_{k,T_\lambda} = \left(\sum_{i,j=k}^k \left(\int_{T_\lambda} (\partial^i u)(\partial^j u) dA \right) \right)^{\frac{1}{2}}$$

$$(3) \quad \partial^i P_\lambda(P_j) = \partial^i u(P_j) \quad |i| \leq 2m, \quad j=1, 2, 3$$

$$(4) \quad \frac{\partial^r P_\lambda(Q_j^{(\alpha, r)})}{\partial \nu^r} = \frac{\partial^r u(Q_j^{(\alpha, r)})}{\partial \nu^r} \quad \alpha=1, 2, \dots, r, \quad r=1, 2, \dots, m, \quad j=1, 2, 3$$

$$(5) \quad \partial^i P_\lambda(P_0) = \partial^i u(P_0) \quad |i| \leq m-2 \quad P_0 \text{ は三角形の重心}.$$

ここで $m=1$, $k=2m+2=4$, $n=2$ の場合に適用すると条件 (5) は不要となり, (3), (4) は定理 1 の (1), (2) と等しくなることから, $W_0 \in W_2^4(\Omega)$ であれば一般化変位 \tilde{w}_α を正解と一致するよううに \tilde{w}_α を決定することができる。このことからとの解を w_0^* , $w^* = w_0^* \text{ 重み } \alpha$ とすると (3-4) が成立する。

$$\|w_0 \tilde{w}\|_{L_2(T_\lambda)}^2 \leq K^2 \frac{c_\lambda^4}{(\sin \alpha_\lambda)^6} \|w_0\|_{4,T_\lambda}^2 \quad (3-3)$$

有限要素法によって近似解を求めることと, 条件 (1-3) を $w=w_0 \text{ 重み } \alpha$ を代入して変分を最小とするように w_0 を決定することである。このことからとの解を w_0^* , $w^* = w_0^* \text{ 重み } \alpha$ とすると (3-4) が成立する。

$$F(w^*) - F(w_0) \leq F(\tilde{w}) - F(w_0) \leq \int_{\Omega} \left(\frac{1}{2} EI (\tilde{w}_{,11} - w_{0,11})^2 + \frac{1}{2} P (\tilde{w} - w_0)^2 \right) dA \quad (3-4)$$

(3-4) 式の右辺第一項に Schwarz の不等式を使用すると

$$\begin{aligned} \int_{\Omega} \frac{1}{2} EI (\tilde{w}_{,11} - w_{0,11})^2 dA &\leq \frac{1}{2} EI \left\{ \left(\int_{\Omega} (\tilde{w}_{,11} - w_{0,11})^2 dA \right)^{\frac{1}{2}} + \left(\int_{\Omega} (\tilde{w}_{,22} - w_{0,22})^2 dA \right)^{\frac{1}{2}} \right\} \\ &\leq EI \left\{ \int_{\Omega} (\tilde{w}_{,11} - w_{0,11})^2 dA + \int_{\Omega} (\tilde{w}_{,22} - w_{0,22})^2 dA \right\} \leq EI \|\tilde{w} - w_0\|_{2,\Omega}^2 \end{aligned}$$

となるので (3-4) 式の右辺は

$$F(w^*) - F(w_0) \leq EI \|\tilde{w} - w_0\|_{2,\Omega}^2 + \frac{1}{2} P \|\tilde{w} - w_0\|_{2,\Omega}^2 \leq C \|\tilde{w} - w_0\|_{W_2^2(\Omega)}^2 \quad (3-5)$$

となる。ここで $C = \max(EI, \frac{1}{2} P)$

この時 $\tilde{w}, w_0 \in W_2^2(\Omega)$ であるから (3-5) 式は積分領域を各三角形 T_λ ($\lambda=1, \dots, s$) に分割する上で

きることから(3-3)式を使用すると(3-5)の右辺は

$$C\|\tilde{w} - w_0\|_{L^2(\Omega)}^2 = C \sum_{k=1}^8 \| \tilde{w} - w_k \|_{L^2(\Omega)}^2 \leq C \sum_{k=1}^8 K^2 \frac{C_0^4}{(\sin \alpha)^6} \| \tilde{w} \|_{L^2(\Omega)}^2 \leq C K^2 \frac{C_0^4}{(\sin \alpha)^6} \| u \|_{L^2(\Omega)}^2$$

$$L = \max C_\alpha \quad \alpha = \min \alpha \lambda$$

が得られる。故に $\alpha > 0$ にならぬよう三角形分割を細分して $L \rightarrow 0$ となるようにすれど、(3-4)式より $F(w^*) - F(w_0)$ は 0 へ収束する。

よって(1-1)式より、 $w_0 \in W_2^1(\Omega)$ で重みとして 5 次の形状関数を使用すれば、 $\|w^* - w_0\|_{L^2(\Omega)}$ の意味で有限要素法による近似解は正解へ収束する。 $w_0 \in W_2^1(\Omega)$ という条件は、 $w_0|_{\text{edge}} \in L_2(\Omega)$ を必要とする。ところが集中荷重に対する、集中荷重が $P \delta(x_i) \delta(y_j)$ とデルタ関数で表わされることと、基礎式(1-1)より、 $w_0|_{\text{edge}}$ は $L_2(\Omega)$ に含まれないことがわかる。このことより節点荷重に対する有限要素法の収束性は保証されず、なほべくなら分布荷重で計算しなければよい。これと同様にして節点バネによるバネ承工板問題の解析は正解への収束を保証されない。

4. 有限要素法による定式化とニュートンラボソン法の収束性

$w = w_\alpha$ 重みを(1-3)式に代入し、 $\frac{\partial F(w)}{\partial w_\alpha} = 0$ とすることにより、基礎方程式(1-1)に対する有限要素法の定式化(4-1)式を得る。

$$\begin{aligned} Y_\alpha(w) &= M_{\alpha\beta} w_\beta - P_\alpha + F_\alpha(w) = 0 \\ M_{\alpha\beta} &= EI \int_{\Omega} \text{重み}_\alpha \text{重み}_\beta dA \quad P_\alpha = \int_{\Omega} P \text{重み} dA \quad F_\alpha(w) = \frac{\partial}{\partial w_\alpha} \left(\int_{\Omega} f w \text{重み} dA \right) \end{aligned} \quad (4-1)$$

ここで $F_\alpha(w)$ の具体的な形を求める。 $f(w)$ の不定積分を $g(w)$ とすると、

$$\begin{aligned} F_\alpha(w) &= \frac{\partial}{\partial w_\alpha} \left(\int_{\Omega} f w \text{重み} dA \right) = \int_{\Omega} \frac{\partial}{\partial w_\alpha} (g(w_\beta \text{重み}_\beta) - g(w)) dA \\ &= \int_{\Omega} \frac{\partial w_\beta \text{重み}_\beta}{\partial w_\alpha} \frac{dg(w)}{dw} dA = \int_{\Omega} f(w) \text{重み} dA \end{aligned} \quad (4-2)$$

となる。(4-1)式はニュートンラボソン法を適用する。 n 回目の答を $w^{(n)}$ $w^{(n)} = C w^{(n)}$ 重みとすると、

$$Y_\alpha(w^{(n)}) = \frac{\partial Y_\alpha(w^{(n)})}{\partial w_\beta} (w_\beta^{(n+1)} - w_\beta^{(n)})$$

より、ニュートンラボソン法による収束計算の定式化は(4-3)式となる。

$$G_{\alpha\beta}(w^{(n)}) (w_\beta^{(n+1)} - w_\beta^{(n)}) = -M_{\alpha\beta} w_\beta^{(n)} + P_\alpha - F_\alpha(w^{(n)}), \quad G_{\alpha\beta}(w) = \frac{\partial Y_\alpha(w)}{\partial w_\beta} \quad (4-3)$$

$G_{\alpha\beta}(w^{(n)})$ を求めると(4-2)式より、

$$G_{\alpha\beta}(w^{(n)}) = M_{\alpha\beta} + \hat{F}_{\alpha\beta}(w^{(n)}) \quad \hat{F}_{\alpha\beta}(w^{(n)}) = \int_{\Omega} f(w^{(n)}) \text{重み}_\beta dA \quad (4-4)$$

ここで添字記法をマトリックス、ベクトルの形に変換すると(4-3)式は(4-5)式となる。 $(M = M_{\alpha\beta}, b = b_\alpha)$

$$G(w^{(n)}) (w^{(n+1)} - w^{(n)}) = -M w^{(n)} + P - \hat{F}(w^{(n)}), \quad \hat{F}(w^{(n)}) = P + \hat{F}(w^{(n)}) \quad (4-5)$$

ニュートンラグラン法による収束性を調べるために $\bar{x}^{(n)} = w^{(n+1)} - \alpha^{(n)}$ として、(4-5) の n 回目から k-1 回目を引くと、

$$G(w^{(n)}) \bar{x}^{(n)} = G(w^{(n+1)}) \bar{x}^{(n+1)} - F(w^{(n)}) + F(w^{(n+1)})$$

となる。この式に (4-4) 式を代入して整理すると (4-6) 式となる。

$$\bar{x}^{(n)} = G^{-1}(w^{(n)}) (\hat{F}(w^{(n+1)}) \bar{x}^{(n+1)} - F(w^{(n)}) + F(w^{(n+1)})) \quad (4-6)$$

$\|\bar{x}^{(n)}\| = ((\omega_s^{(n+1)} \omega_s^{(n)}) (\omega_s^{(n+1)} - \omega_s^{(n)}))^{\frac{1}{2}}$ でベクトルのユーリッドノルム、 $\|A\|^2$ はマトリックス A の最大固有値とすると $\|A\| \leq \|A\| \|A\|$ となることより、(4-6) 式のノルムによる評価は (4-7) 式となる。

$$\|\bar{x}^{(n)}\| \leq \|G^{-1}(w^{(n)})\| \|\hat{F}(w^{(n+1)}) \bar{x}^{(n+1)} - F(w^{(n)}) + F(w^{(n+1)})\| \quad (4-7)$$

(4-7) 式は $\|\hat{F}(w) M^{-1}\| < 1$ なら有限な定数 C_1 が存在して (4-8) が成立する。ただし w^0 は初期値。

$$\|\bar{x}^{(n)}\| \leq C_1 \|\bar{x}^{(n+1)}\|^2 \leq \dots \leq (C_1 \|G^{-1}(w^0)\|)^{2^n} / C_1 = (C_1 \|G^{-1}(w^0)\|)^{2^n} / C_1 \quad (4-8)$$

よって $w^{(n+1)} = \sum_{k=0}^n \bar{x}^{(k)}$ となり、 $\|\hat{F}(w) M^{-1}\| < 1$ であり、 $|C_1 \|G^{-1}(w^0)\| | < 1$ であれば (4-1) は収束する。
C₁ を求めたために次の補題を使用する。

補題：形状関数の絶対値の和は有界である。 $\sum_{\alpha} |\alpha| < K$

(4-7) 式の右辺第二項を表わすと、

$$\begin{aligned} \|\hat{F}(w^{(n+1)}) \bar{x}^{(n+1)} - F(w^{(n)}) + F(w^{(n+1)})\| &\leq \left(\sum_{\alpha} \left(\hat{F}_{\alpha \beta} (w^{(n+1)}) \bar{x}_{\beta}^{(n+1)} - F_{\alpha} (w^{(n)}) + F_{\alpha} (w^{(n+1)}) \right)^2 \right)^{\frac{1}{2}} \\ &= \left(\sum_{\alpha} \left(\int_{\Omega} (f'(w^{(n+1)}) (\omega_{\beta}^{(n)} \omega_{\beta}^{(n+1)}) \bar{x}_{\beta}^{(n+1)} - f(w^{(n)}) + f(w^{(n+1)}) \bar{x}_{\alpha} dA) \right)^2 \right)^{\frac{1}{2}} \\ &\leq \left(\sum_{\alpha} \left(\int_{\Omega} |f'(w^{(n)})| (w^{(n)} - w^{(n+1)}) - f(w^{(n)}) + f(w^{(n+1)}) \left(\int_{\Omega} \bar{x}_{\alpha} dA \right)^2 \right) \right)^{\frac{1}{2}} \end{aligned} \quad (4-9)$$

となる。ところが「ヤコビ反応」に $|f''(\eta)| < P_2$ という条件を附加すると、 $w^{(n+1)}$ におけるテラー展開 (4-10) を得るので (4-11) 式が成立する。

$$|f'(w^{(n)}) - f'(w^{(n+1)})| \leq P_2 |w^{(n)} - w^{(n+1)}| \quad (4-10)$$

$$|f'(w^{(n)}) (w^{(n)} - w^{(n+1)}) - f(w^{(n)}) + f(w^{(n+1)})| \leq P_2 |x_{\beta}^{(n+1)}| \bar{x}_{\beta}^{(n+1)} \|\bar{x}_{\beta}\| \|\bar{x}_{\beta}\| \quad (4-11)$$

よって (4-9) 式は次の形で表わされる。

$$\|\hat{F}(w^{(n+1)}) \bar{x}^{(n+1)} - F(w^{(n)}) + F(w^{(n+1)})\| \leq P_2 \left(\sum_{\alpha} (|x_{\beta}^{(n)}| \bar{x}_{\beta}^{(n)} \left(\int_{\Omega} |\bar{x}_{\beta}| |\bar{x}_{\beta}| dA \right)^2) \right)^{\frac{1}{2}} \quad (4-12)$$

ここで補題より次の式が成立することから、(4-13), (4-14) が成立する。

$$\sup_{\substack{X \in X \\ X \neq X}} \frac{|x_{\beta}| \bar{x}_{\beta} \left(\int_{\Omega} |\bar{x}_{\beta}| |\bar{x}_{\beta}| dA \right)^2}{x_{\beta}^2} \leq \sup_{\substack{X \in X \\ X \neq X}} \frac{x_{\beta} \max(x_{\beta}) \left(\int_{\Omega} |\bar{x}_{\beta}| |\bar{x}_{\beta}| dA \right)^2}{x_{\beta}^2} \leq \frac{(\max(x_{\beta}))^2 \left(\int_{\Omega} |\bar{x}_{\beta}| |\bar{x}_{\beta}| dA \right)^2}{(\max x_{\beta})^2} \leq K^2 \int_{\Omega} |\bar{x}_{\beta}| |\bar{x}_{\beta}| dA$$

$$|x_{\beta}^{(n+1)}| \bar{x}_{\beta}^{(n+1)} \left(\int_{\Omega} |\bar{x}_{\beta}| |\bar{x}_{\beta}| dA \right)^2 \leq K^2 \|\bar{x}^{(n+1)}\|^2 \int_{\Omega} |\bar{x}_{\beta}| |\bar{x}_{\beta}| dA \quad (4-13)$$

$$\|\hat{F}(w^{(n+1)}) \bar{x}^{(n+1)} - F(w^{(n)}) + F(w^{(n+1)})\| \leq P_2 K^2 \|\bar{x}^{(n+1)}\|^2 \left(\sum_{\alpha} \left(\int_{\Omega} |\bar{x}_{\beta}| |\bar{x}_{\beta}| dA \right)^2 \right)^{\frac{1}{2}} \leq P_2 K^2 \|\bar{x}^{(n+1)}\|^2 \quad (4-14)$$

1/2 は Ω の面積

一方 $\|G^*(\omega^{(n)})\|$ は次のように変形され、

$$\|G^*(\omega^{(n)})\| = \|(M + \hat{F}(\omega^{(n)}))^{-1}\| = \|\hat{F}(I + \hat{F}(\omega^{(n)})M^{-1})^{-1}\| \leq \|M^{-1}\| \|\hat{F}(I + \hat{F}(\omega^{(n)})M^{-1})^{-1}\| \quad (I \text{ は単位行列})$$

さらに $(I+A)^{-1}$ を展開すると $I+A+(-A^2)+\cdots+(-A)^n \cdots$ となることから $\|A\| < 1$ なら $\|I+A\|^n \leq 1/(1+\|A\|)$ を得る。既に $\|\hat{F}(\omega^{(n)})M^{-1}\| < 1$ なら $\|G^*(\omega^{(n)})\| \leq \|M^{-1}\|/(1+\|\hat{F}(\omega^{(n)})M^{-1}\|)$ となる。 M^{-1} と $\hat{F}(\omega)$ の最大値を求める。 M^{-1} の最大値は直角 M の最小固有値の 1 であるから、

$$\inf_{\omega \in W_d} \frac{\max_{\omega_p} \omega_p w_r}{\omega_p w_d} \geq \inf_{\omega \in W_d} \frac{\int_{\Omega} w_p w_r \text{重り} dA}{\omega_p w_d} \cdot \inf_{\omega \in W_d} \frac{EI \int_{\Omega} \omega^2 dA}{\int_{\Omega} \omega^2 dA} = EI t \lambda \quad t = \inf_{\omega \in W_d} \frac{\int_{\Omega} \omega^2 dA}{\omega_p w_d} > 0, \lambda = \inf_{\omega \in W_d} \frac{\int_{\Omega} \omega^2 dA}{\int_{\Omega} \omega^2 dA} > 0$$

より $\|M^{-1}\|^2 \leq 1/EIt\lambda$ を得る。又補題及びバネ反力の条件 (1-2) より

$$\|\hat{F}(\omega^{(n)})\| = \sup_{\omega \in W_d} \frac{\hat{F}(\omega) w_p w_r}{\omega_p w_d} \leq \sup_{\omega \in W_d} \frac{\int_{\Omega} \hat{F}(\omega) w_r \text{重り} dA}{\omega_p w_d} \cdot \sup_{\omega \in W_d} \frac{\int_{\Omega} \hat{F}(\omega) \omega^2 dA}{\int_{\Omega} \omega^2 dA} \leq K^2 P |\Omega|$$

を得る。以上より (4-7) の右辺は (4-15) 式が成立するとき (4-16) となる。

$$\|\hat{F}(\omega^{(n)})M^{-1}\| \leq \|\hat{F}(\omega^{(n)})M^{-1}\| \leq \sqrt{\frac{K^2 P |\Omega|}{t \lambda E I}} \leq 1 \quad (4-15)$$

$$\|\chi^{(n)}\| \leq \sqrt{t \lambda E I} / \left(1 + \frac{K^2 P |\Omega|}{t \lambda E I} \right) \cdot P_2 K^3 |\Omega| \|\chi^{(n-1)}\|^2 \quad (4-16)$$

すなわち

$$\frac{P}{EI} \leq \frac{t \lambda}{K^2 |\Omega|} \quad (4-17)$$

であれば、 C_1 が存在し、初期値 ω_0 が (4-18) 式を満足すればニュートンラブソン法は収束する。

$$\|\chi(\omega_0)\| \leq \left(\sqrt{t \lambda E I} + \sqrt{K^2 P |\Omega|} \right)^2 / P_2 K^3 \quad (4-18)$$

5. 総合

以上のことから次のことがわかる。

図 3 における議論は非線形バネ上板の問題に限らず、一般的の板の曲げ問題に対しても成立する。曲げ問題に対する形状関数として 5 次の多項式を使用し、節点バネ、節点荷重より、分布バネ、分布荷重で計算すればよろしい。図 4 より非線形バネ上板の板問題について、板の曲げ剛性がバネ反力の剛性よりある程度大きくなる (4-17) 式'、又初期値による残差が小さくなる (4-18) 式' はずニュートンラブソン法は収束する。

参考文献

- [1] Carlitz-Schultz-Varga; "Numerical Methods of High-Order Accuracy for Nonlinear Boundary Value Problems I"
Numerische Mathematik 9, 394-430 (1967)
- [2] 久保浩一;"杭の構造強度に関する実験的研究(その1~3)"運輸技術研究所報告 No.6 1961, No.12 1962, No.2 1962
- [3] Ženíšek;"Interpolation Polynomials on the Triangle" Numer. Math. 15, 283-296 (1970)
- [4] Blanck-Zlámal;"Triangular Elements in the Finite Element Methods" Mathematics of Computation Vol.24 No.112 (1970)