

矩形板の曲げ波動伝播について

北海道大学工学部 正員 能町 純雄

北海道大学工学部 学生員 岸 徳光

北海道大学工学部 学生員 橋本 哲

1 まえがき

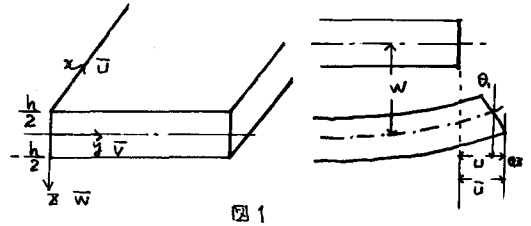
棒状体で伝播する曲げたわみ波動は古典曲げ理論に回転慣性とせん断変形を考慮するTimoshenkoのばりによって平面保持を仮定しながら高周波領域まで適用範囲を拡張することができた。また弾性板の曲げ波動についてはMindlinは同様の考えによる拡張を試みている。

古典理論によれば、板幅が板厚の10倍以上の場合はいいが、板幅の狭い断面の場合はよい結果が得られていないし、波長が無限小になると分散速度が無限大になるといふ不合理な面がある。本論文では、板の厚さ方向のせん断変形を考慮したMindlin Plate Theoryを用いて対称自由無限板の対称波動、反対称波動の固有方程式を誘導する。

2 理論解析

3次元弾性論による応力を $\sigma_x, \sigma_y, \sigma_z$ 、せん断力を $\tau_{xy}, \tau_{yz}, \tau_{zx}$ 、変位を u, v, w とすると、つり合い式は慣性力を考慮すると

$$\left. \begin{aligned} \frac{\partial \sigma_x}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{xz}}{\partial z} + \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial y} &= \rho \frac{\partial^2 u}{\partial t^2} \\ \frac{\partial \sigma_y}{\partial y} + \frac{\partial \tau_{yz}}{\partial z} + \frac{\partial \tau_{xy}}{\partial x} &= \rho \frac{\partial^2 v}{\partial t^2} \\ \frac{\partial \sigma_z}{\partial z} + \frac{\partial \tau_{zx}}{\partial x} + \frac{\partial \tau_{zy}}{\partial y} &= \rho \frac{\partial^2 w}{\partial t^2} \end{aligned} \right\} (1)$$



ρ : 単位体積質量

ここで応力は次のように表わすことができる。

$$\sigma_x = (2G + \lambda) \frac{\partial u}{\partial x} + \lambda \frac{\partial v}{\partial y} + \lambda \frac{\partial w}{\partial z}, \quad \tau_{xy} = G \left(\frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \right)$$

$$\sigma_y = (2G + \lambda) \frac{\partial v}{\partial y} + \lambda \frac{\partial u}{\partial x} + \lambda \frac{\partial w}{\partial z}, \quad \tau_{yz} = G \left(\frac{\partial v}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial y} \right)$$

$$\sigma_z = (2G + \lambda) \frac{\partial w}{\partial z} + \lambda \frac{\partial u}{\partial x} + \lambda \frac{\partial v}{\partial y}, \quad \tau_{zx} = G \left(\frac{\partial w}{\partial x} + \frac{\partial u}{\partial z} \right)$$

$$\text{ここで } \lambda: \text{Lameの定数}, G = \frac{E}{2(1+\nu)}, \lambda = \frac{\nu E}{(\nu+1)(1-2\nu)}$$

面内変位は線形変化と仮定し、次のようになる。

$$u = u + \theta_x z, \quad v = v + \theta_y z, \quad w = w = \text{const.}$$

θ_x, θ_y は変化率とする。(図1)

板のx-y軸のまわりの曲げモーメントを M_x, M_y 、ねじりモーメント M_{xy} 、せん断力を Q_x, Q_y とすると曲げ波動であるから

$$\begin{aligned} M_x &= \int_{-h/2}^{h/2} \sigma_x \cdot z \, dz = (2G + \lambda) \frac{h^3}{12} \frac{\partial \theta_x}{\partial x} + \lambda \frac{h^3}{12} \frac{\partial \theta_y}{\partial y} \\ &= D \left(\frac{\partial \theta_x}{\partial x} + \nu^* \frac{\partial \theta_y}{\partial y} \right) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} M_y &= \int_{-h/2}^{h/2} \sigma_y \cdot z \, dz = (2G + \lambda) \frac{h^3}{12} \frac{\partial \theta_y}{\partial y} + \lambda \frac{h^3}{12} \frac{\partial \theta_x}{\partial x} \\ &= D \left(\frac{\partial \theta_y}{\partial y} + \nu^* \frac{\partial \theta_x}{\partial x} \right) \end{aligned}$$

$$M_{xy} = \int_{-h/2}^{h/2} \tau_{xy} \cdot z \, dz = GI \left(\frac{\partial \theta_x}{\partial y} + \frac{\partial \theta_y}{\partial x} \right)$$

$$Q_x = \int_{-h/2}^{h/2} \tau_{xz} \, dz = GI \left(\theta_x + \frac{\partial w}{\partial x} \right)$$

$$Q_y = \int_{-h/2}^{h/2} \tau_{yz} \, dz = GI \left(\theta_y + \frac{\partial w}{\partial y} \right)$$

$$D = \frac{h^3}{12} (2G + \lambda), \quad \nu^* = \frac{\lambda}{D}$$

一方 $M_x, M_y, M_{xy}, Q_x, Q_y$ の曲げつり合い式は次のように

なる。

$$\left. \begin{aligned} \frac{\partial M_x}{\partial x} + \frac{\partial M_{xz}}{\partial y} - Q_x &= \frac{\rho h^3}{12} \frac{\partial^2 \theta}{\partial t^2} \\ \frac{\partial M_y}{\partial y} + \frac{\partial M_{zy}}{\partial x} - Q_y &= \frac{\rho h^3}{12} \frac{\partial^2 \theta_z}{\partial t^2} \\ \frac{\partial Q_x}{\partial x} + \frac{\partial Q_y}{\partial y} &= \frac{\rho h^3}{12} \frac{\partial^2 \bar{w}}{\partial t^2} \end{aligned} \right\} (2)$$

$M_x, M_y, M_{xz}, Q_x, Q_y, \bar{w}$ (2) 代入すると

$$\frac{EI}{2} [(1-\nu^*) \nabla^2 \theta_x + (1+\nu^*) \frac{\partial}{\partial x} \bar{\Phi}] - G h (\theta_x + \frac{\partial \bar{w}}{\partial x}) = \rho I \frac{\partial^2 \theta_x}{\partial t^2} \quad (3)$$

$$\frac{EI}{2} [(1-\nu^*) \nabla^2 \theta_z + (1+\nu^*) \frac{\partial}{\partial z} \bar{\Phi}] - G h (\theta_z + \frac{\partial \bar{w}}{\partial z}) = \rho I \frac{\partial^2 \theta_z}{\partial t^2} \quad (4)$$

$$G [\nabla^2 \bar{w} + \bar{\Phi}] = \rho \frac{\partial^2 \bar{w}}{\partial t^2} \quad (5)$$

$$\begin{aligned} \therefore \nabla^2 &= \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2}, \quad \bar{\Phi} = \frac{\partial \theta_x}{\partial x} + \frac{\partial \theta_z}{\partial z} \\ \bar{v} &= \frac{\nu}{1-\nu}, \quad \bar{E} = \frac{E(1-\nu)}{(1+\nu)(1-2\nu)} \end{aligned}$$

(3)(4) より

$$\frac{\partial(x)}{\partial x} + \frac{\partial(y)}{\partial y}$$

$$(EI \nabla^2 - G h - \rho I \frac{\partial^2}{\partial t^2}) \bar{\Phi} = G h \nabla^2 \bar{w} \quad (6)$$

(5) より

$$\bar{\Phi} = \frac{\rho}{G} \frac{\partial^2 \bar{w}}{\partial t^2} - \nabla^2 \bar{w} \quad (7)$$

(6)(7) より

$$(EI \nabla^2 - \rho I \frac{\partial^2}{\partial t^2}) (\nabla^2 - \frac{\rho}{G}) \bar{w} + \rho h \frac{\partial^2}{\partial t^2} \bar{w} = 0 \quad (8)$$

(8) において $EI \nabla^2$ を割ると

$$(\nabla^2 - \frac{1}{c_1^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2}) (\nabla^2 - \frac{1}{c_2^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2}) \bar{w} + \frac{1}{r_f^2} \frac{\partial^2}{\partial t^2} \bar{w} = 0 \quad (9)$$

$$c_1: \text{E 波速}, \quad c_2: \text{せん断波速}, \quad \nabla_f = \frac{c_f}{c_s}, \quad \nabla = \frac{c}{c_s}$$

特別解を求めると

$$w = W e^{i\lambda y} \sin \frac{2\pi}{\ell} (x - ct) \quad \text{とおいて (9) 式を解くと}$$

$$\left\{ \lambda^2 - \left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 + \frac{c_s^2}{c_f^2} \left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 \right\} \left\{ \lambda^2 - \left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 + \frac{c_s^2}{c_f^2} \left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 \right\} - \frac{c_s^2}{r_f^2} \left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 = 0$$

$$\alpha = \frac{\lambda}{\frac{2\pi}{\ell}} \quad \text{とおくと}$$

$$\left\{ \alpha^2 - 1 + \frac{\nabla^2}{r_f^2} \right\} \left\{ \alpha^2 - 1 + \nabla^2 \right\} - \frac{\nabla^2}{r_f^2} \left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 = 0$$

$$\alpha_{1,2}^2 = \frac{\nabla^2}{2} \left(1 + \frac{1}{r_f^2} \right) + 1 \pm \sqrt{\frac{\nabla^4}{4} \left(1 - \frac{1}{r_f^2} \right)^2 + \frac{\nabla^2}{r_f^2} \left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2} \quad (10)$$

よって

$$\begin{aligned} \bar{w} &= [W_1 \cosh \lambda_1 y + W_2 \sinh \lambda_1 y + W_3 \cosh \lambda_2 y + W_4 \sinh \lambda_2 y] \\ &\quad \times \sin \frac{2\pi}{\ell} (x - ct) \quad (11) \end{aligned}$$

となる。

$$\bar{w} = W_1 \cosh \lambda_1 y \sin \frac{2\pi}{\ell} (x - ct) \quad \text{と仮定すると} \quad \bar{\Phi} = \bar{\Phi}_1 \cosh \lambda_1 y$$

$\times \sin \frac{2\pi}{\ell} (x - ct)$ とおけるから (7) より

$$\left\{ \alpha_1^2 - 1 - \frac{1}{r_f^2} \frac{\nabla^2}{\nabla_f^2} \left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 + \frac{\nabla^2}{\nabla_f^2} \right\} \bar{\Phi} = \frac{1}{r_f^2} \nabla_f^2 (\alpha_1^2 - 1) W_1$$

$\bar{\Phi} = \bar{\Phi}' W$ とすると

$$\bar{\Phi}' = \frac{\frac{1}{r_f^2} \nabla_f^2 (\alpha_1^2 - 1)}{\left\{ \alpha_1^2 - 1 - \frac{1}{r_f^2} \frac{\nabla^2}{\nabla_f^2} \left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 + \frac{\nabla^2}{\nabla_f^2} \right\}}$$

λ_2 も同様に

$$\bar{\Phi}'' = \frac{\frac{1}{r_f^2} \nabla_f^2 (\alpha_2^2 - 1)}{\left\{ \alpha_2^2 - 1 - \frac{1}{r_f^2} \frac{\nabla^2}{\nabla_f^2} \left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 + \frac{\nabla^2}{\nabla_f^2} \right\}}$$

$$\bar{\Phi} = [\bar{\Phi}' (W_1 \cosh \lambda_1 y + W_2 \sinh \lambda_1 y) + \bar{\Phi}'' (W_3 \cosh \lambda_2 y + W_4 \sinh \lambda_2 y)] \times \sin \frac{2\pi}{\ell} (x - ct) \quad (12)$$

(3) より

$$\bar{w} = W_1 \cosh \lambda_1 y \sin \frac{2\pi}{\ell} (x - ct), \quad \bar{\Phi} = \bar{\Phi}' W_1 \cosh \lambda_1 y \sin \frac{2\pi}{\ell} (x - ct)$$

と仮定すれば

$$\theta_x = \Theta_1 \cosh \lambda_1 y \cos \frac{2\pi}{\ell} (x - ct) \quad \text{とおくことができるから}$$

$$\begin{aligned} \left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 \left\{ (1-\nu^*) (\alpha_1^2 - 1) - \frac{2}{r_f^2} \frac{\nabla^2}{\nabla_f^2} \left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 + 2 \frac{\nabla^2}{\nabla_f^2} \right\} \Theta_1 &= \left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 \left\{ - (1+\nu^*) \bar{\Phi}' + \frac{2}{r_f^2} \nabla_f^2 \right\} W_1 \end{aligned}$$

$\Theta_1 = \Theta_1' W_1$ とすると

$$\Theta_1' = \frac{-(1+\nu^*) \bar{\Phi}' + \frac{2}{r_f^2} \nabla_f^2}{\left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 \left\{ (1-\nu^*) (\alpha_1^2 - 1) - \frac{2}{r_f^2} \frac{\nabla^2}{\nabla_f^2} \left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 + 2 \frac{\nabla^2}{\nabla_f^2} \right\}} \quad (13)$$

同様に λ_2 についても

$$\Theta_2' = \frac{-(1+\nu^*) \bar{\Phi}'' + \frac{2}{r_f^2} \nabla_f^2}{\left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 \left\{ (1-\nu^*) (\alpha_2^2 - 1) - \frac{2}{r_f^2} \frac{\nabla^2}{\nabla_f^2} \left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 + 2 \frac{\nabla^2}{\nabla_f^2} \right\}} \quad (14)$$

θ_z についても θ_x と同様に

$$\bar{w} = W_1 \cosh \lambda_1 y \sin \frac{2\pi}{\ell} (x - ct), \quad \bar{\Phi} = \bar{\Phi}' W_1 \cosh \lambda_1 y \sin \frac{2\pi}{\ell} (x - ct)$$

と仮定すれば

$$\theta_z = \Theta_2 \sinh \lambda_1 y \sin \frac{2\pi}{\ell} (x - ct) \quad \text{とおくことができるから}$$

$$\begin{aligned} \left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 \left\{ (1-\nu^*) (\alpha_1^2 - 1) - \frac{2}{r_f^2} \frac{\nabla^2}{\nabla_f^2} \left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 + 2 \frac{\nabla^2}{\nabla_f^2} \right\} \Theta_2 &= \left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 \alpha_1 \left\{ - (1+\nu^*) \bar{\Phi}' + \frac{2}{r_f^2} \nabla_f^2 \right\} W_1 \end{aligned}$$

$\Theta_2 = \Theta_2' W$ とすると

$$\Theta_2' = \frac{\alpha_1 \left\{ - (1+\nu^*) \bar{\Phi}' + \frac{2}{r_f^2} \nabla_f^2 \right\}}{\left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 \left\{ (1-\nu^*) (\alpha_1^2 - 1) - \frac{2}{r_f^2} \frac{\nabla^2}{\nabla_f^2} \left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 + 2 \frac{\nabla^2}{\nabla_f^2} \right\}} \quad (15)$$

同様に λ_2 についても

$$\Theta_2' = \frac{\alpha_2 \left\{ - (1+\nu^*) \bar{\Phi}'' + \frac{2}{r_f^2} \nabla_f^2 \right\}}{\left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 \left\{ (1-\nu^*) (\alpha_2^2 - 1) - \frac{2}{r_f^2} \frac{\nabla^2}{\nabla_f^2} \left(\frac{2\pi}{\ell} \right)^2 + 2 \frac{\nabla^2}{\nabla_f^2} \right\}} \quad (16)$$

次に一般解を求めよう

(3)(4)を(1)で割って

$$(1-\nu^*)\nabla^2\theta_1 + 2\frac{C_2}{G_1r_1^2}\theta_1 - \frac{2}{C_1}\frac{\partial\theta_1}{\partial t} = 0 \quad (17)$$

$$(1-\nu^*)\nabla^2\theta_2 + 2\frac{C_3}{G_2r_2^2}\theta_2 - \frac{C}{C_2}\frac{\partial\theta_2}{\partial t} = 0 \quad (18)$$

$$\theta_1 = \Theta_1'' e^{\lambda_1 y} \cos \frac{2\pi}{\ell}(x-ct) \quad \text{として (17) に代入すれば}$$

$$(1-\nu^*)(\lambda_1^2 - 1) - \frac{2}{\nabla_1^2 r_1^2 (\frac{2\pi}{\ell})^2} + 2\frac{\nabla_1^2}{C_1} = 0$$

$$\lambda_1^2 = 2\left(\frac{1}{\nabla_1^2 r_1^2 (\frac{2\pi}{\ell})^2} - \frac{\nabla_1^2}{C_1}\right) \frac{1}{1-\nu^*} + 1 \quad (19)$$

同様に $\theta_2 = \Theta_2'' e^{\lambda_2 y} \sin \frac{2\pi}{\ell}(x-ct)$ として (18) に代入すれば

$$\lambda_2^2 = 2\left(\frac{1}{\nabla_2^2 r_2^2 (\frac{2\pi}{\ell})^2} - \frac{\nabla_2^2}{C_2}\right) \frac{1}{1-\nu^*} + 1$$

となり (19) に一致する。

そこで λ_1 について θ_1, θ_2 は $\frac{\partial\theta_1}{\partial x} + \frac{\partial\theta_2}{\partial y} = 0$ となる

要するに満足するから

$$\left(-\frac{2\pi}{\ell}\Theta_1'' + \lambda_2\Theta_2''\right)e^{\lambda_2 y} \sin \frac{2\pi}{\ell}(x-ct) = 0$$

$$\Theta_2'' = \frac{\frac{2\pi}{\ell}}{\lambda_2}\Theta_1'' = \frac{1}{\theta_2}\Theta_1'' \quad (20)$$

以上より w, θ_1, θ_2 は次の形で表わせる。

$$w = \{W_1 \cosh \lambda_1 y + W_2 \sinh \lambda_1 y + W_3 \cosh \lambda_2 y + W_4 \sinh \lambda_2 y\} \times \sin \frac{2\pi}{\ell}(x-ct) \quad (21)$$

$$\theta_1 = \{\Theta_1(W_1 \cosh \lambda_1 y + W_2 \sinh \lambda_1 y) + \Theta_1'(W_3 \cosh \lambda_2 y + W_4 \sinh \lambda_2 y) + \Theta_1''(\cosh \lambda_2 y + \sinh \lambda_2 y)\} \cos \frac{2\pi}{\ell}(x-ct) \quad (22)$$

$$\theta_2 = \{\Theta_2(W_1 \sinh \lambda_1 y + W_2 \cosh \lambda_1 y) + \Theta_2'(W_3 \sinh \lambda_2 y + W_4 \cosh \lambda_2 y) + \Theta_2''(\Theta_2' \sinh \lambda_2 y + \Theta_2' \cosh \lambda_2 y)\} \sin \frac{2\pi}{\ell}(x-ct) \quad (23)$$

これに各変位成分が求まった。これらに断面力の式を代入して境界における変位断面力の関係式を求めよう。

なお Mindlin Plate は古典理論と異なり 3 つの境界断面力が求まることが出来る。

せん断力について

$$Q_y = Gh(\theta_2 + \frac{\partial w}{\partial y}) \quad \text{に代入して}$$

$$Q_y = \left(\frac{2\pi}{\ell}\right) Gh \left[Q_y'(W_1 \sinh \lambda_1 y + W_2 \cosh \lambda_1 y) + Q_y''(W_3 \sinh \lambda_2 y + W_4 \cosh \lambda_2 y) + Q_y'''(\Theta_2' \sinh \lambda_2 y + \Theta_2' \cosh \lambda_2 y) \right]$$

$$\times \sin \frac{2\pi}{\ell}(x-ct) \quad (24)$$

曲げモーメントについて

$$M_y = EI \left(\frac{\partial\theta_1}{\partial y} + \nu^* \frac{\partial\theta_2}{\partial x} \right) \quad \text{に代入して}$$

$$M_y = \left(\frac{2\pi}{\ell}\right) EI \left[M_y'(W_1 \cosh \lambda_1 y + W_2 \sinh \lambda_1 y) + M_y''(W_3 \cosh \lambda_2 y + W_4 \sinh \lambda_2 y) + M_y'''(\Theta_2' \cosh \lambda_2 y + \Theta_2' \sinh \lambda_2 y) \right] \times \sin \frac{2\pi}{\ell}(x-ct) \quad (25)$$

曲げねじりモーメントについて

$$M_{yx} = GI \left(\frac{\partial\theta_1}{\partial y} + \frac{\partial\theta_2}{\partial x} \right) \quad \text{に代入して}$$

$$M_{yx} = \left(\frac{2\pi}{\ell}\right) GI \left[M_{yx}'(W_1 \sinh \lambda_1 y + W_2 \cosh \lambda_1 y) + M_{yx}''(W_3 \sinh \lambda_2 y + W_4 \cosh \lambda_2 y) + M_{yx}'''(\Theta_2' \sinh \lambda_2 y + \Theta_2' \cosh \lambda_2 y) \right] \times \cos \frac{2\pi}{\ell}(x-ct) \quad (26)$$

マトリックス形式に整理すると $|K[\theta]| = \{F\}$ 対称自由であるから $[\theta] \neq 0, \{F\} = 0$ として $|K| = 0$ より固有方程式を求めるとこれが出来る。

対称形

$$\det \begin{vmatrix} Q_y' \sinh \lambda_1 y & Q_y' \sinh \lambda_2 y & Q_y' \sinh \lambda_3 y \\ M_y' \cosh \lambda_1 y & M_y' \cosh \lambda_2 y & M_y' \cosh \lambda_3 y \\ M_{yx}' \sinh \lambda_1 y & M_{yx}' \sinh \lambda_2 y & M_{yx}' \sinh \lambda_3 y \end{vmatrix} = 0$$

逆対称

$$\det \begin{vmatrix} Q_y' \cosh \lambda_1 y & Q_y' \cosh \lambda_2 y & Q_y' \cosh \lambda_3 y \\ M_y' \sinh \lambda_1 y & M_y' \sinh \lambda_2 y & M_y' \sinh \lambda_3 y \\ M_{yx}' \cosh \lambda_1 y & M_{yx}' \cosh \lambda_2 y & M_{yx}' \cosh \lambda_3 y \end{vmatrix} = 0$$

以上で固有方程式を誘導することができた。なお、数値計算例は、当日発表の予定である。

参考文献 Mindlin, R. D. Influence of Rotatory Inertia and shear on flexural Motions of Isotropic Elastic Plates : JAM March 1951