

琉球大学 正員 大城 武
 琉球大学 正員 ○渡嘉敷 直彦

序論: 連続桁の解法は、種々の方法により確立されているが、ここに提案する解法は、体系的に解法として不十分である差分方程式の応用を述べている。全スパンが等剛比をもつ様な連続桁については、定数係数をもつ連立差分方程式として取り扱い、その解を有限フーリエ級数により求め、又その他の場合には、変数係数をもつ連立差分方程式とし、“Walk-through Method”により数値解を求めている。

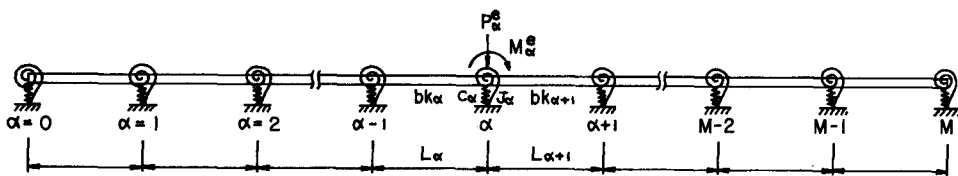


Fig. 1 Continuous Beam with Spring Constraints

Equations of Equilibrium: 一般的な連続桁として、Fig-1に示している場合について基礎式を求める。支点における拘束として、垂直変位に対して C_α (kg/cm) 及び、回転に対して J_α (kg-cm/rad.) のバネ係数を仮定している。支点 (α) の釣合いは、Fig-2 (b) に示してある。ここに、 $M_\alpha^L, M_\alpha^R, V_\alpha^L, V_\alpha^R$ は、たわみ角公式により求まる。支点 (α) におけるモーメント、及び、せん断力の釣合ひ式は、図よりわかり、それらにたわみ角公式を代入し、無次元化したその式を書くと次のようになる。

$$\bar{\beta}_{\alpha+1} \theta_{\alpha+1} + (2\bar{\beta}_{\alpha+1} + 2 + J_\alpha') \theta_\alpha + \theta_{\alpha-1} - \frac{3\bar{\beta}_{\alpha+1}}{\beta_{\alpha+1}} \bar{\gamma}_{\alpha+1} + \frac{3\bar{\beta}_{\alpha+1}}{\beta_{\alpha+1}} \bar{\gamma}_\alpha - 3(\bar{\gamma}_\alpha - \bar{\gamma}_{\alpha-1}) = \bar{M}_\alpha^0 \quad (1a, b)$$

$$-\frac{\bar{\beta}_{\alpha+1}}{\beta_{\alpha+1}} \theta_{\alpha+1} - (\frac{\bar{\beta}_{\alpha+1}}{\beta_{\alpha+1}} - 1) \theta_\alpha + \theta_{\alpha-1} + \frac{2\bar{\beta}_{\alpha+1}}{\beta_{\alpha+1}} \bar{\gamma}_{\alpha+1} - (\frac{2\bar{\beta}_{\alpha+1}}{\beta_{\alpha+1}} + 2) \bar{\gamma}_\alpha - C_\alpha \bar{\gamma}_\alpha + 2\bar{\gamma}_{\alpha-1} = -\bar{P}_\alpha^0$$

同様な関係式は、両端 ($\alpha=0, M$) においても書けるが、支点 $\alpha=0$ における結果を書くと次のようになる。

$$\bar{\beta}_1 [2\theta_0 + \theta_1 - \frac{3}{\beta_1} (\bar{\gamma}_1 - \bar{\gamma}_0)] + J_0' \theta_0 = \bar{M}_0^0 \quad (2a, b)$$

$$\frac{2\bar{\beta}_1}{\beta_1} (\bar{\gamma}_1 - \bar{\gamma}_0) + C_0 \bar{\gamma}_0 - \frac{\bar{\beta}_1}{\beta_1} \theta_1 - \frac{\bar{\beta}_1}{\beta_1} \theta_0 = -\bar{P}_0^0$$

Closed Form Solution: 各スパンの剛比、長さ、及び、スプリング係数をも一定と仮定すれば、有限フーリエ級数解を得る。ここで、両支点上のスプリング係数 (C_0, C_M, J_0, J_M) は、内側支点のそれらと等しくなる必要はない。上記の仮定 ($\beta_\alpha=1, \bar{\beta}_\alpha=1$) を式 (2a, b) に代入すると ($1 \leq \alpha \leq M$)

$$(\Delta + 6 + J') \theta_\alpha - 3B \bar{\gamma}_\alpha = \bar{M}_\alpha^0, \quad -B \theta_\alpha + (2\Delta - C') \bar{\gamma}_\alpha = -\bar{P}_\alpha^0 \quad (3a, b)$$

ここに、 Δ 階の差分記号 Δ 及び B を次のように定義する。

$$\Delta \theta_\alpha = \theta_{\alpha+1} - 2\theta_\alpha + \theta_{\alpha-1}, \quad B \bar{\gamma}_\alpha = \bar{\gamma}_{\alpha+1} - \bar{\gamma}_{\alpha-1}, \quad \text{境界条件式 (2a, b) は、次のように書ける。}$$

$$(\Delta + 3 + J_0') \theta_0 - 3\Delta \bar{\gamma}_0 = \bar{M}_0^0, \quad (2\Delta - C_0') \bar{\gamma}_0 - 2N \theta_0 = -\bar{P}_0^0 \quad (4a, b)$$

ここに、 N 階の差分記号 Δ, N を次のように定義する。 $\Delta \bar{\gamma}_0 = \bar{\gamma}_1 - \bar{\gamma}_0, \quad 2N \theta_0 = \theta_1 + \theta_0$

有限フーリエ級数により、外力を展開し、又同様な級数を、 θ_α 及び $\bar{\gamma}_\alpha$ に仮定する。

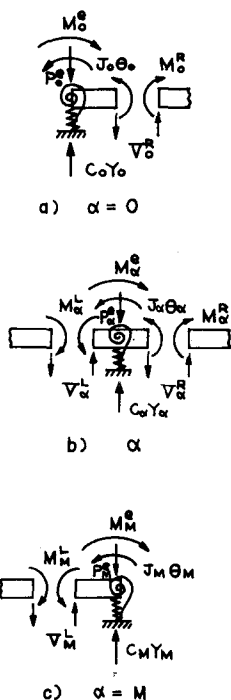


Fig. 2 Equilibrium at $\alpha=0, \alpha, M$

$$\begin{pmatrix} \Theta_\alpha \\ \bar{M}_\alpha^e \end{pmatrix} = \sum_{m=0}^{M+1} \begin{pmatrix} \Theta_m \\ \bar{M}_m \end{pmatrix} \cos \lambda_m (\alpha + \frac{1}{2}) \quad \begin{pmatrix} \bar{Y}_\alpha \\ \bar{P}_\alpha^e \end{pmatrix} = \sum_{m=0}^{M+1} \begin{pmatrix} \bar{Y}_m \\ \bar{P}_m \end{pmatrix} \sin \lambda_m (\alpha + \frac{1}{2}), \quad \lambda_m = \frac{m\pi}{M+1}, \quad (5a, b, c, d)$$

上記の級数に orthogonality relation を適用するのであるが、この条件は端部 ($\alpha=0, M$) を含めた範囲で満足される。従って、式(3a, b)の適用を両端まで拡大しなくてはならない。それに伴い、式(4a, b)の境界条件も改められる。上記の級数解は、その境界条件を満足しないので、修正を加えることにより解を得る。そのために、修正係数 (λ', λ^2) を導入している。式の簡素化のために、 $M/2$ に対して対称のときのみを示す。

Modified Governing and Boundary Equations :

$$0 \leq \alpha \leq M \quad (\Delta + 6 + J') \Theta_\alpha - 3E \bar{Y}_\alpha - \bar{M}_\alpha^e - 2\lambda' = 0, \quad -E \Theta_\alpha + (2\Delta - C') \bar{Y}_\alpha + \bar{P}_\alpha^e - 2\lambda^2 = 0 \quad (6a, b)$$

$$\alpha = 0 \quad [\nabla + (J_0' - J') - 3] \Theta_0 + 3 \nabla \bar{Y}_0 + \lambda' = 0, \quad [2 \nabla - (C_0' - C') \bar{Y}_0 - 2E \Theta_0 + \lambda^2 = 0 \quad (7a, b)$$

式(5a, b, c, d)を式(6a, b)及び(7a, b)に代入すると、

$$\begin{pmatrix} 2(\cos \lambda_m - 1) + 6 + J' & -6 \sin \lambda_m \\ 2 \sin \lambda_m & 4(\cos \lambda_m - 1) - C' \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \Theta_m \\ \bar{Y}_m \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \bar{M}_m \\ -\bar{P}_m \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \frac{4 \Phi_m}{M+1} \cos \frac{\lambda_m}{2} & 0 \\ 0 & \frac{4 \Phi_m}{M+1} \sin \frac{\lambda_m}{2} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \lambda' \\ \lambda^2 \end{pmatrix} \quad (8a, b)$$

$$\sum_{m=0}^{M+1} \begin{pmatrix} (-3 + J_0' - J') \cos \frac{\lambda_m}{2} & 6 \sin \frac{\lambda_m}{2} \\ -2 \cos \frac{\lambda_m}{2} & (4 - C_0' + C') \sin \frac{\lambda_m}{2} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \Theta_m \\ \bar{Y}_m \end{pmatrix} = - \begin{pmatrix} \lambda' \\ \lambda^2 \end{pmatrix} \quad (9a, b)$$

上記の式(8a, b)を $[\Theta_m, \bar{Y}_m]^T$ について解き、その値を式(9a, b)に代入し、index m について和を求めると、 $[\lambda', \lambda^2]^T$ が求まる。これを、式(8a, b)に入れることにより、境界条件を満足するオイラー係数 Θ_m, \bar{Y}_m が求まる。

Walk-through Method による数値解 : この方法による数値解は、変数係数をもつ差分方程式の数値解法として、最も有効なものであるが、その適用が発表されてない。式(1a, b)から、 $\Theta_{\alpha+1}$ 及び $\bar{Y}_{\alpha+1}$ について解くと、

$$\Theta_{\alpha+1} = \frac{1}{\bar{K}_{\alpha+1}} \left\{ -(2\bar{M}_{\alpha+1}^e - 3\beta_{\alpha+1} \bar{P}_{\alpha+1}^e) + (\bar{K}_{\alpha+1} + 4 + 3\beta_{\alpha+1} + 2J'_\alpha) \Theta_\alpha + (2 + 3\beta_{\alpha+1}) \Theta_{\alpha-1} - 3(2 + 2\beta_{\alpha+1} + \beta_{\alpha+1} C_\alpha) \bar{Y}_\alpha + 6(1 + \beta_{\alpha+1}) \bar{Y}_{\alpha-1} \right\} \quad (10a, b)$$

$$\bar{Y}_{\alpha+1} = \frac{1}{\bar{K}_{\alpha+1}} \left\{ -(\beta_{\alpha+1} \bar{M}_{\alpha+1}^e - \beta_{\alpha+1}^2 \bar{P}_{\alpha+1}^e) + (\beta_{\alpha+1} \bar{K}_{\alpha+1} + 2\beta_{\alpha+1} + \beta_{\alpha+1}^2 + \beta_{\alpha+1} J'_\alpha) \Theta_\alpha + (\beta_{\alpha+1} + \beta_{\alpha+1}^2) \Theta_{\alpha-1} + (\bar{K}_{\alpha+1} - 2\beta_{\alpha+1}^2 - 3\beta_{\alpha+1} - \beta_{\alpha+1} C_\alpha) \bar{Y}_\alpha + (3\beta_{\alpha+1} + 2\beta_{\alpha+1}^2) \bar{Y}_{\alpha-1} \right\}$$

端部 ($\alpha=0$) における境界条件は、式(2a, b)を適用し、他端 ($\alpha=M$) における条件式は、次のようになる。

$$\bar{K}_M [2\Theta_M - \Theta_{M-1} - \frac{3}{\beta_{M+1}} (\bar{Y}_M - \bar{Y}_{M-1}) + J'_M \Theta_M] = \bar{M}_M^e \quad (11a, b)$$

$$-2 \frac{\bar{K}_M}{\beta_M^2} (\bar{Y}_M - \bar{Y}_{M-1}) - C'_M \bar{Y}_M + \bar{K}_M \Theta_M + \bar{K}_M \Theta_{M-1} = -\bar{P}_M^e$$

特殊解として、 Θ^p 及び \bar{Y}^p を仮定し、その値を式(2a, b)に代入すると、 Θ^p 及び \bar{Y}^p を得る。式(10a, b)において、 $\alpha=1$ とおき、 $\Theta^p, \Theta^p, \bar{Y}^p$, 及び \bar{Y}^p を代入することにより、 Θ^2 及び \bar{Y}^2 を得る。同様な計算を繰り返すことにより、 Θ^m 及び \bar{Y}^m を得る。同次解を求めるには、式(2a, b)及び式(10a, b)の荷重項を0とおく。

上記と同様に同次解として、 Θ^h 及び \bar{Y}^h を仮定し、式(2a, b)及び式(10a, b)より、 $\Theta^h, \Theta^h, \sim \Theta^h, \bar{Y}^h, \bar{Y}^h, \sim \bar{Y}^h$ を得る。次に Θ^h 及び \bar{Y}^h と異なる Θ^{h2} 及び \bar{Y}^{h2} を仮定し、同様に $\Theta^{h2}, \Theta^{h2}, \sim \Theta^{h2}, \bar{Y}^{h2}, \bar{Y}^{h2}, \sim \bar{Y}^{h2}$ を得る。ここで求める解を次のように書く。

$$\Theta_\alpha = \Theta_\alpha^p + C_1 \Theta_\alpha^{h1} + C_2 \Theta_\alpha^{h2}, \quad \bar{Y}_\alpha = \bar{Y}_\alpha^p + C_1 \bar{Y}_\alpha^{h1} + C_2 \bar{Y}_\alpha^{h2} \quad (12a, b)$$

上記の式より、 $\Theta_M, \Theta_{M-1}, \bar{Y}_M, \bar{Y}_{M-1}$ を求め、境界条件式(11a, b)に、これらの値を代入することにより求まる。

参考文献 : D.L. Dean & C.P. Ugarte, "Field Solutions for Two-Dimensional Frameworks"

Int. J. Mech. Sci. Pergamon Press 1968, Vol. 10

T. Wah & L.R. Calcote, "Structural Analysis by Finite Difference Calculus"

Van Nostrand Reinhold Co.