

ラーメンの自由振動に関する一考察

ハル工業大学 正会員 長谷川 明

ハル工業大学 正会員 徳山 和男

ラーメンの固有振動数を求める方法として、静的たわみより運動エネルギーの平均値と位置のエネルギーの平均値が等しいと仮定することによって求める Rayleigh の方法、あるいは、動力学的なモーメント定理を使う方法等があるが、ここでは、すでにトラスの固有振動数を求める際に利用した normal function を各部材に設け、境界条件式より求める方法をラーメンに適用した。

i) normal function の設定

ラーメンを構成する各部材の normal function を各部材の軸方向、軸と直角方向にそれぞれ次のように設定する。 x 座標は各部材の軸方向に各々とする。

$$X_i = E_i \sin \gamma_0 x + F_i \cos \gamma_0 x \quad (1)$$

$$Y_i = A_i \sin \gamma_i x + B_i \cos \gamma_i x + C_i \sinh \gamma_i x + D_i \cosh \gamma_i x \quad (2)$$

ここで、 γ_i , γ_0 は構造物の振動数 P と次の関係をもっている。

$$P = \sqrt{\frac{E_i}{\rho S_i}} \gamma_i^2, \quad P = \sqrt{\frac{E}{\rho}} \gamma_0 \quad (3)$$

E : 構造物のヤング率, ρ : 構造物の密度, E_i : i 部材の断面二次モーメント, S_i : i 部材の断面積

ii) 境界条件式

(1), (2) を使うと各部材の軸力, せん断力, 曲げモーメントは次のように表わされる。

$$\text{軸力 } N_i = E S_i \frac{dX_i}{dx}, \quad \text{せん断力 } Q_i = -E I_i \frac{d^2 Y_i}{dx^2}, \quad \text{曲げモーメント } M_i = -E I_i \frac{d^3 Y_i}{dx^3} \quad (4)$$

今, Fig. 1 のように x 座標をそれぞれとる i, j, k 部材が交わっている点に関して, 次のような条件式が得られる。ここで, l_i は i 部材の長さ。

1. たわみについて

i) 水平方向

$$X_k(x=0) = Y_i(x=0) = X_j(x=l_j) = Y_k(x=l_k) \quad (5)$$

ii) 鉛直方向

$$Y_k(x=0) = -X_i(x=0) = Y_j(x=l_j) = -X_k(x=l_k) \quad (6)$$

2. たわみ角について

$$\frac{dY_k}{dx}(x=0) = \frac{dY_i}{dx}(x=0) = \frac{dY_j}{dx}(x=l_j) = \frac{dY_k}{dx}(x=l_k) \quad (7)$$

3. 力のつりあい

$$\text{i). 水平方向 } N_k(x=0) + Q_i(x=0) - N_j(x=l_j) - Q_k(x=l_k) = 0 \quad (8)$$

$$\text{ii). 鉛直方向 } -Q_k(x=0) + N_i(x=0) + Q_j(x=l_j) - N_k(x=l_k) = 0 \quad (9)$$

$$\text{iii). モーメント } M_k(x=0) + M_i(x=0) - M_j(x=l_j) - M_k(x=l_k) = 0 \quad (10)$$

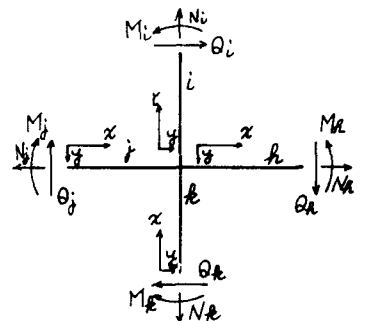


Fig. 1

iii) δ_0 , δ_0 , $A_i \sim F_i$ の計算

Fig. 2 のような n 径間 m 層ラーメンについて δ_0 , δ_0 , $A_i \sim F_i$ の計算方法を示す。

1). 未知係数 $A_i \sim F_i$ の数

未知係数 $A_i \sim F_i$ は、各部材について m 個ある。部材数は、柱材が $m(n+1)$ で、梁材が $m \cdot n$ で合わせて、 $m(2n+1)$ である。よって、未知係数は $6m(2n+1)$ 個である。

2). 境界条件式の数

(5)~(10) で示した境界条件式は、下表のように合計 $6m(2n+1)$ 個である。

	節点数	1節点当りの条件式の数
十型節点	$(m-1) \cdot (n-1)$	12
丁型節点	$2(m-1) + (n-1)$	9
厂型節点	2	6
カ型支点	$n+1$	3

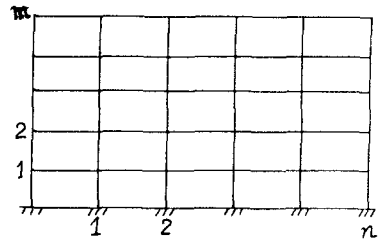


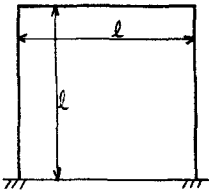
Fig. 2

よって (5)~(10) の境界条件式は、(11) 式のように δ_0 , δ_0 で表わされる A_{ij} と未知係数 $A_i \sim F_i$ のヤマトル B_i の積となる。

$$\begin{bmatrix} A_{ij} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} B_i \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \end{Bmatrix} \quad (11)$$

δ_0 , δ_0 は、(12) 式により 1 つの未知数にまとめられるので $|A_{ij}| = 0$ より、 δ_0 が求まり、又、 $A_i \sim F_i$ の比が求まる。

[例]. 等断面で正方形を構成する下端固定の門形ラーメンの場合



(11) 式における A_{ij} は、部材の細長比

$$\lambda = \frac{l}{\sqrt{\frac{EI}{S}}}$$

と、(12) 式における $X = Pl$ によって表わされ、この時、(12) 式は次のようになる。

$$P = \sqrt{\frac{EI}{\rho S}} \frac{X^2}{l^2}$$

λ と X の関係を Fig. 3 に示す。

参考文献

- (1). 岡本繁三: 地震力を考えた構造物設計法
- (2). 長谷川・徳山: 第32回土木学会構造概要集

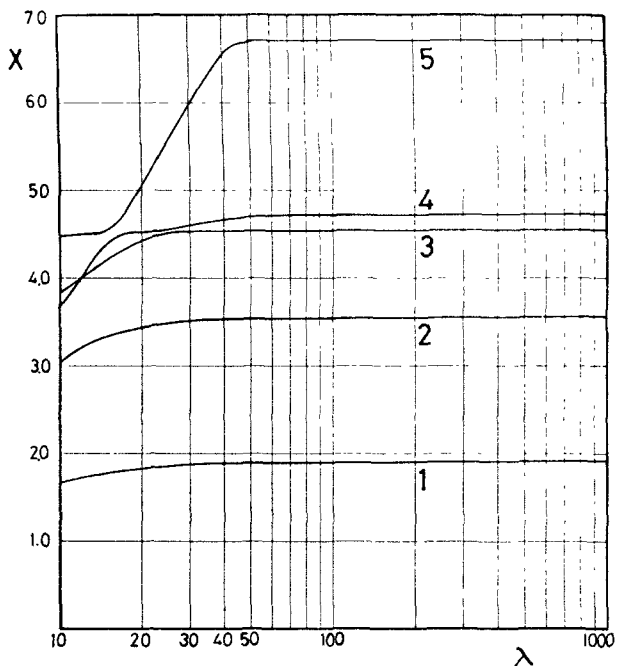


Fig. 3