



基礎 9 2 話 No.4 山形ラーメンの 節点モーメントの釣合式

これまで、たわみ角法によって異形ラーメンの釣合式全体を誘導した。今回から、演習を通して異形ラーメンの応力解析法を学ぶことにする。

まず、図 6 に示す切妻屋根を有する骨組を用いて、骨組全体の釣合式を求めてみよう。まず、独立部材角を R_1, R_4 とすると、部材角の関係は、式 (7) に見られるように次式で与えられる。

$$\begin{Bmatrix} R_1 \\ R_2 \\ R_3 \\ R_4 \end{Bmatrix} = \sum_{j=1}^2 H_{ij} R'_j = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\frac{h_1}{2h_2} & \frac{h_1}{2h_2} \\ \frac{h_1}{2h_2} & -\frac{h_1}{2h_2} \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} R'_1 \\ R'_4 \end{Bmatrix} \rightarrow [H] = \begin{bmatrix} H_{1,1} & H_{1,2} \\ H_{2,1} & H_{2,2} \\ H_{3,1} & H_{3,2} \\ H_{4,1} & H_{4,2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\frac{h_1}{2h_2} & \frac{h_1}{2h_2} \\ \frac{h_1}{2h_2} & -\frac{h_1}{2h_2} \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \quad \dots\dots(30)$$

ここでは、独立部材角として両柱の部材角を選択している。

次に、仮想仕事の原理を用いたモーメントの釣合を求める。釣合式は、式 (29) より求められ、具体的に境界条件を考慮して節点でのモーメントの釣合を求めてみよう。各節点でのモーメントの釣合を以下に再記する。

$$\sum_{k=1}^m \{k_k (2\varphi_i + \varphi_j + \sum_l^n H_{kl} \psi'_l) - C_{ij}\} - m_i = 0 \quad (i=1 \sim n') \quad \dots\dots(29)$$

以下に各節点で、モーメントの釣合を具体的に求める。

第 2 節点: $M_{21} + M_{23} = 0 \rightarrow$

$$\begin{aligned} k_1(2\varphi_2 + \psi_1) + k_2(2\varphi_2 + \varphi_3 + \psi_2) &= 0 \rightarrow \\ k_1(2\varphi_2 + \sum_{l=1}^2 H_{1l} \psi'_l) + k_2(2\varphi_2 + \varphi_3 + \sum_{l=1}^2 H_{2l} \psi'_l) &= 0 \rightarrow \\ k_1(2\varphi_2 + \psi'_1) + k_2(2\varphi_2 + \varphi_3 - \frac{h_1}{2h_2} \psi'_1 + \frac{h_1}{2h_2} \psi'_4) &= 0 \quad \dots\dots(31) \end{aligned}$$

第 3 節点: $M_{32} + M_{34} = 0 \rightarrow$

$$\begin{aligned} k_2(2\varphi_3 + \varphi_2 + \psi_2) + k_2(2\varphi_3 + \varphi_4 + \psi_3) &= 0 \rightarrow \\ k_2(2\varphi_3 + \varphi_2 + \sum_{l=1}^2 H_{2l} \psi'_l) + k_2(2\varphi_3 + \varphi_4 + \sum_{l=1}^2 H_{3l} \psi'_l) &= 0 \rightarrow \\ k_2(2\varphi_3 + \varphi_2 - \frac{h_1}{2h_2} \psi'_1 + \frac{h_1}{2h_2} \psi'_4) + k_2(2\varphi_3 + \varphi_4 + \frac{h_1}{2h_2} \psi'_1 - \frac{h_1}{2h_2} \psi'_4) &= 0 \rightarrow \\ k_2(\varphi_2 + 4\varphi_3 + \varphi_4) &= 0 \quad \dots\dots(32) \end{aligned}$$

第 4 節点: $M_{43} + M_{45} = 0 \rightarrow$

$$\begin{aligned} k_2(2\varphi_4 + \varphi_3 + \psi_3) + k_1(2\varphi_4 + \psi_4) &= 0 \rightarrow \\ k_2(2\varphi_4 + \varphi_3 + \sum_{l=1}^2 H_{3l} \psi'_l) + k_1(2\varphi_4 + \sum_{l=1}^2 H_{4l} \psi'_l) &= 0 \rightarrow \\ k_2(2\varphi_4 + \varphi_3 + \frac{h_1}{2h_2} \psi'_1 - \frac{h_1}{2h_2} \psi'_4) + k_1(2\varphi_4 + \psi'_4) &= 0 \quad \dots\dots(33) \end{aligned}$$

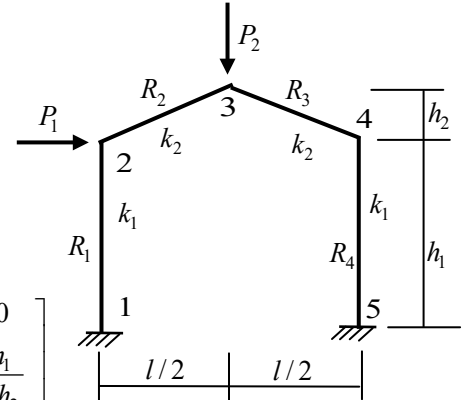


図 6 異形ラーメンの解析モデル

このモデルでは、自由節点 n' は、支持点 1,5 を除いた 2,3,4 の 3 節点である。また、独立部材角数 n は、 R_1, R_4 の 2 つである。

このモデルでは、部材荷重並びに節点モーメント荷重がないため、 C_{ij}, m_i はゼロとなり、従って、モーメント釣合式には定数項である右辺ベクトルはゼロとなる。

以上をまとめ、行列表示すると、次の節点方程式が得られる。

$$\begin{bmatrix} 2(k_1+k_2) & k_2 & 0 & k_1-\frac{h_1}{2h_2}k_2 & \frac{h_1}{2h_2}k_2 \\ k_2 & 4k_2 & k_2 & 0 & 0 \\ 0 & k_2 & 2(k_1+k_2) & \frac{h_1}{2h_2}k_2 & k_1-\frac{h_1}{2h_2}k_2 \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \varphi_2 \\ \varphi_3 \\ \varphi_4 \\ \psi'_1 \\ \psi'_4 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \dots(34)$$

次に、式(27)を用いて層モーメントの釣合に対応する釣合式を求める。

$$\sum_{k=1}^{all} k_k (\varphi_i + \varphi_j + \frac{2}{3} \sum_{o=1}^n H_{ko} \psi'_o) H_{kl} = -\frac{1}{3} \sum_{k=1}^b P_k \sum_{j=1}^{all} \frac{\partial \tilde{u}_k}{\partial \tilde{R}_j} H_{jl} \quad (l=1 \sim n) \dots(27)$$

このモデルでは、上式の独立部材角は両柱の部材角 R_1, R_4 であり、独立部材角と従属部材角の関係 H_{ij} は式(30)で与えられている。

以下に、式(27)の各部材の左辺項を求める。

$$\begin{aligned} 1) \text{ 第1部材: } & \frac{\partial U_1}{\partial R'_1} = k_1(\varphi_2 + \frac{2}{3} \sum_{j=1}^2 H_{1j} \psi'_j) H_{11} = k_1(\varphi_2 + \frac{2}{3} \psi'_1)(1) = k_1(\varphi_2 + \frac{2}{3} \psi'_1) \\ & \frac{\partial U_1}{\partial R'_4} = k_1(\varphi_2 + \frac{2}{3} \sum_{j=1}^2 H_{1j} \psi'_j) H_{12} = 0 \end{aligned} \quad \left. \dots\dots(35) \right\}$$

$$\begin{aligned} 2) \text{ 第2部材: } & \frac{\partial U_2}{\partial R'_1} = k_2 \{ \varphi_2 + \varphi_3 + \frac{2}{3} \sum_{j=1}^2 H_{2j} \psi'_j \} H_{21} = k_2 \{ \varphi_2 + \varphi_3 + \frac{2}{3} (-\frac{h_1}{2h_2} \psi'_1 + \frac{h_1}{2h_2} \psi'_4) \} (-\frac{h_1}{2h_2}) \\ & = k_2 \{ (-\frac{h_1}{2h_2}) \varphi_2 + (-\frac{h_1}{2h_2}) \varphi_3 + \frac{1}{6} ((\frac{h_1}{h_2})^2 \psi'_1 - (\frac{h_1}{h_2})^2 \psi'_4) \} \\ & \frac{\partial U_2}{\partial R'_4} = k_2 \{ \varphi_2 + \varphi_3 + \frac{2}{3} \sum_{j=1}^2 H_{2j} \psi'_j \} H_{22} = k_2 \{ \varphi_2 + \varphi_3 + \frac{2}{3} (-\frac{h_1}{2h_2} \psi'_1 + \frac{h_1}{2h_2} \psi'_4) \} (\frac{h_1}{2h_2}) \\ & = k_2 \{ (\frac{h_1}{2h_2}) \varphi_2 + (\frac{h_1}{2h_2}) \varphi_3 + \frac{1}{6} (-(\frac{h_1}{h_2})^2 \psi'_1 + (\frac{h_1}{h_2})^2 \psi'_4) \} \end{aligned} \quad \left. \dots\dots(36) \right\}$$

$$\begin{aligned} 3) \text{ 第3部材: } & \frac{\partial U_3}{\partial R'_1} = k_2 \{ \varphi_3 + \varphi_4 + \frac{2}{3} \sum_{j=1}^2 H_{3j} \psi'_j \} H_{31} = k_2 \{ \frac{h_1}{2h_2} \varphi_3 + \frac{h_1}{2h_2} \varphi_4 + \frac{1}{6} ((\frac{h_1}{h_2})^2 \psi'_1 - (\frac{h_1}{h_2})^2 \psi'_4) \} \leftarrow H_{31} = \frac{h_1}{2h_2} \\ & \frac{\partial U_3}{\partial R'_4} = k_2 \{ \varphi_3 + \varphi_4 + \frac{2}{3} \sum_{j=1}^2 H_{3j} \psi'_j \} H_{32} = k_2 \{ -\frac{h_1}{2h_2} \varphi_3 - \frac{h_1}{2h_2} \varphi_4 + \frac{1}{6} (-(\frac{h_1}{h_2})^2 \psi'_1 + (\frac{h_1}{h_2})^2 \psi'_4) \} \leftarrow H_{32} = -\frac{h_1}{2h_2} \end{aligned} \quad \left. \dots\dots(37) \right\}$$

$$4) \text{ 第4部材: } \quad \frac{dU_4}{dR'_1} = 0; \quad \frac{dU_4}{dR'_4} = k_1(\varphi_4 + \frac{2}{3} \psi'_4) H_{42} = k_1(\varphi_4 + \frac{2}{3} \psi'_4) \leftarrow H_{41} = 0; H_{42} = 1 \quad \dots\dots(38)$$

次に、外力仕事を求める。外力に対応する2節点及び3節点の仮想変位 $(\tilde{u}_2, \tilde{v}_3)$ は、部材角によって、 $\tilde{u}_2 = h_1 \tilde{R}_1$; $\tilde{v}_3 = l \tilde{R}_2 / 2$ として表される。

次に、式(27)右辺の節点仮想変位と独立部材角の関係を求めておく。

$$\sum_{j=1}^{all} \frac{\partial \tilde{u}_k}{\partial \tilde{R}_j} H_{jl} = \begin{bmatrix} \frac{\partial \tilde{u}_2}{\partial \tilde{R}_1} & \frac{\partial \tilde{u}_2}{\partial \tilde{R}_2} & \frac{\partial \tilde{u}_2}{\partial \tilde{R}_3} & \frac{\partial \tilde{u}_2}{\partial \tilde{R}_4} \\ \frac{\partial \tilde{v}_3}{\partial \tilde{R}_1} & \frac{\partial \tilde{v}_3}{\partial \tilde{R}_2} & \frac{\partial \tilde{v}_3}{\partial \tilde{R}_3} & \frac{\partial \tilde{v}_3}{\partial \tilde{R}_4} \end{bmatrix} [H] = \begin{bmatrix} h_1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & l/2 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -\frac{h_1}{2h_2} & \frac{h_1}{2h_2} \\ \frac{h_1}{2h_2} & -\frac{h_1}{2h_2} \\ 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} h_1 & 0 \\ -\frac{l}{2} \frac{h_1}{2h_2} & \frac{l}{2} \frac{h_1}{2h_2} \end{bmatrix} \dots\dots(39)$$