

II-8 横力をうける任意高層ラーメンの分割解法

大阪工業大学 正員 工博 重松 憲

本文は多間高層ラーメン或は多間のラーメン橋など多次不静定のラーメンの解法を示すものであるが、特にこの層数(構橋では格間数)を無限に多数とするとともに、これらに対する横力即ち部材変位方向の剪断力をさえ仮定し、これは解式を分割計算して任意の不静定力を各自單獨に解きうることを示すものである。

格点変位の生じべき多次不静定のラーメンの解法には一般法として先づ 1) 各点変角を固定して材端変位によるモーメントの値を仮定し、次に 2) 格点変角による材端モーメントの値を加える。これにはモーメント分配法による結果を公式として表わした次のモーメント展開式(1),(2)及び(3)を適用する。しかし構橋のような単層形に対してはモーメント M に関する直接解法の形式(4)を適用することが簡単であろう。

1) 部材 ab の変位に対しては固定端モーメントの有無とは別に変角を固定して次の形式で表わされるモーメントを各材端に与える。

$$M_{ab} = M_{ba} = 2EK(0-3R) = k_{ab}\theta_{ab} \quad \text{但} \quad k: K \text{ に関する比例数}$$

2) 材端 a に $k\theta$ を与えて変角を開放する結果式は 図-1 の上層部記号を参照して任意の連続格点 a, b, c の周辺部材端についてそれぞれ次の各式で表わされるモーメントが加えられる。

$M_{ab}, M_{ba}, M_{aa'}, M_{aa''}$: a に関するモーメント配分率

$$\lambda_{ab} = \lambda_{ba} = \frac{1}{4\frac{1}{m_{ab}}\frac{1}{m_{ba}} - 1} \quad \mu_{ba} = \lambda_{ab} \cdot 2\frac{1}{m_{ba}} = \mu_{ab} \frac{m_{ab}}{m_{ba}}$$

a) a 点の展開モーメント

$$\left. \begin{aligned} M_{ab} &= -(1+\Sigma \nu_a) m_{ab} + w_{ab} \\ M_{aa'} &= -(\quad) m_{aa'} + w_{aa'} \\ M_{aa''} &= -(\quad) m_{aa''} + w_{aa''} \\ M_{ab} &= -(\quad) m_{ab} + w_{ab} \end{aligned} \right\} \quad (1)$$

$$\text{但} \quad \Sigma w_a = w_{ab} + w_{aa'} + w_{aa''} + w_{ab}$$

$$= \lambda_{ab}(1+\nu_{ab}+\nu_{ba}) + \lambda_{aa'}(1+\nu_{aa'}+\nu_{aa'}) + \lambda_{aa''}(1+\nu_{aa''}+\nu_{aa''}) + \lambda_{ab}(1+\nu_{ab}+\nu_{ba})$$

$$\nu_{ab} = \lambda_{aa'} + \lambda_{aa''} + \lambda_{ab}, \quad \nu_{aa'} = \lambda_{ab} + \lambda_{aa''} + \lambda_{ab}$$

$$\nu_{aa''} = \lambda_{ab} + \lambda_{aa'} + \lambda_{ab}, \quad \nu_{ab} = \lambda_{ab} + \lambda_{aa'} + \lambda_{aa''}$$

b) b 点の展開モーメント

$$\left. \begin{aligned} M_{ba} &= (1+\nu_{ab}) \mu_{ba} \{ (1+\nu_{ba}) m_{ba} - 1 \} \\ M_{bb'} &= \quad \quad \{ (\quad) m_{bb'} - \lambda_{bb'} \} \\ M_{bb''} &= \quad \quad \{ (\quad) m_{bb''} - \lambda_{bb''} \} \\ M_{bc} &= \quad \quad \{ (\quad) m_{bc} - \lambda_{bc} \} \end{aligned} \right\} \quad (2)$$

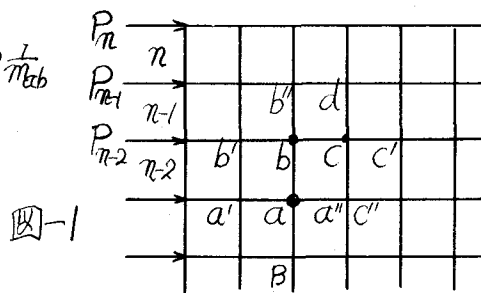
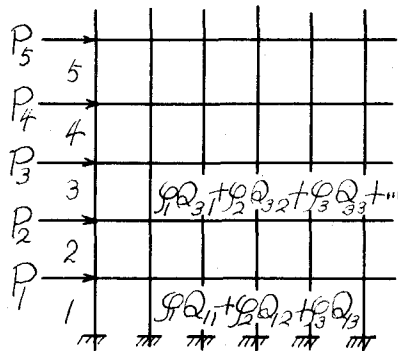


図-1



但 $\lambda_{ba} = 0 + \lambda_{bb'} + \lambda_{bb''} + \lambda_{bc}$

c) C点の展開モーメント

$$\left. \begin{aligned} M_{cb} &= -(1+\lambda_{cb})M_{ba}M_{cb} \{ (1+\lambda_{cb})m_{cb} - 1 + (\lambda_{bb'} + \lambda_{bb''}) (m_{cb} - 1) \} \\ M_{cc'} &= \quad \quad \quad \{ (\quad) m_{cc'} - \lambda_{cc'} + (\quad) (m_{cc'} - 1) \} \\ M_{cc''} &= \quad \quad \quad \{ (\quad) m_{cc''} - \lambda_{cc''} + (\quad) (m_{cc''} - 1) \} \\ M_{cd} &= \quad \quad \quad \{ (\quad) m_{cd} - \lambda_{cd} + (\quad) (m_{cd} - 1) \} \end{aligned} \right\} \quad (3)$$

但 $\lambda_{cb} = 0 + \lambda_{cc'} + \lambda_{cc''} + \lambda_{cd}$

(本式誘導については第13回年次学術演講会：筆者；格点変位の生じる剛節架構のmoment展開式による解法の参照を乞う)

図-1, 水平力をうけるラーメンに上式を適用することにより P を未知量とする層数だけの数の次の形の連立平衡式を成立せしめる。

$$\begin{aligned} 1) \quad & P_1 Q_{11} + P_2 Q_{12} + P_3 Q_{13} & = \Sigma P \\ 2) \quad & \text{" } Q_{21} + \text{" } Q_{22} + \text{" } Q_{23} + P_4 Q_{24} & = \Sigma P_2 \\ 3) \quad & \text{" } Q_{31} + \text{" } Q_{32} + \text{" } Q_{33} + \text{" } Q_{34} + P_5 Q_{35} & = \Sigma P_3 \\ 4) \quad & \text{" } Q_{42} + \text{" } Q_{43} + \text{" } Q_{44} + \text{" } Q_{45} + P_6 Q_{46} & = \Sigma P_4 \\ 5) \quad & \text{" } Q_{53} + \text{" } Q_{54} + \text{" } Q_{55} + \text{" } Q_{56} + P_7 Q_{57} & = \Sigma P_5 \end{aligned}$$

n) $P_{n-1} Q_{n-2} + P_n Q_{n-1} + P_n Q_{nn} = P_n$

但 $P_n Q_{nn}$: n 層の変位による n 層に關する剪断力

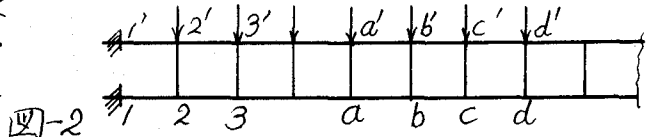
本式は内力 M に關する条件式であるので内力に關する次の原理,

原理: 内力に關する strain energy の相互干渉の急減衰

により, 例えは任意層の strain energy は, 上, 下 2 つの層に關する strain energy と相關係するもので速く減衰し, 相互影響を及ぼすことにある。この原理の眞実性は実験推理によるべきし, 便宜上実際の計算結果より推理されるであらう。従つて上式の P の算定には次のように 3 行, 3 項までをとつて十分であらう。

$$\left. \begin{aligned} P_1 Q_{11} + P_2 Q_{12} + P_3 Q_{13} &= \Sigma P \\ \text{" } Q_{21} + \text{" } Q_{22} + \text{" } Q_{23} &= 0 \\ \text{" } Q_{31} + \text{" } Q_{32} + \text{" } Q_{33} &= 0 \end{aligned} \right\} \quad \begin{aligned} &\text{同様に } P_3 \text{ の算定には } P_3 Q_{33} \text{ を中心として} \\ &5 \text{ 行, } 5 \text{ 項 だけについて } \Sigma P_3 \text{ をとり, 他を零} \\ &\text{としてよいことにある。} \end{aligned}$$

図-2 は単間高層のラーメンであるが, 図のように横置した状態では構端固定のラーメン橋にもとれる。上下弦材の K を總て等しいものとするとき, 任意の連続格点 a, b, c について次の連立条件式を導くことが出来る。



$$k_{bb'} M_{cb} - (6 + k_{bb'} + k_{cc'}) M_{bc} + k_{cc'} M_{cd} = \frac{1}{2} k_{bb'} M_a^0 - \frac{1}{2} (3 + k_{bb'} + k_{cc'}) M_b^0 + \frac{1}{2} (3 + k_{cc'}) M_c^0 \quad (4)$$

但 $k_{bb'} = K_{bb'}/K$ M_b^0 : bb' 断面とするその右部分の b に關する静モーメント

この場合例えは M_{12} は 格点 1, 2, 3 に關する 3 つの連立平衡式から分割計算される。