

II-7 格子桁の一解法に就て

会負, 大阪大學, 安宅 勝

直角の格子桁の場合は Leonhardt, 或は Homberg の所謂 Affinlasten の觀念を導入すれば、横桁が数個ある場合も結局は横桁 1 本の場合の解に歸することが出来て好都合であるが、斜角格子桁の様に主桁と横桁の配置が不規則の場合には到底解析的又簡便法がありやうにも思えない。又たとへあつたとしても斜角と主桁の配置によつて千差万別である斜角格子桁の場合には、それだけの場合の解を與えることは不可能に近い。結局未知量の数をあまり気にしないで逆マトリックスの算法は computer によることにすれば、所要の聯立方程式を如何にすれば努力少く作ることが出来るか、とへる問題にある。これについては Castigliano の定理を用ゐるのが一番簡便である様に思はれるので、これによつて機械的に作表する方法について述べる。

fig. 1 に示す主桁 4 本、横桁 2 本の格子桁に於て 4 個の不静定量 $X_{b1}, X_{c1}, X_{b2}, X_{c2}$ を fig. 2, fig. 3 の様に作用させる。床版による主構への荷重分配を成る可く明確にするために fig. 4 に示す様に横桁には直接荷重が作用せぬものとする。今 fig. 1 に於て

l ---- 支間

b ---- 耳桁の間隔

$J_a = J_b J$ ---- 主桁の断面二次

$J_b = J_b J$ モーメント

J ---- 横桁の断面二次モーメント

M ---- 主桁, 或は横桁の曲げモーメント

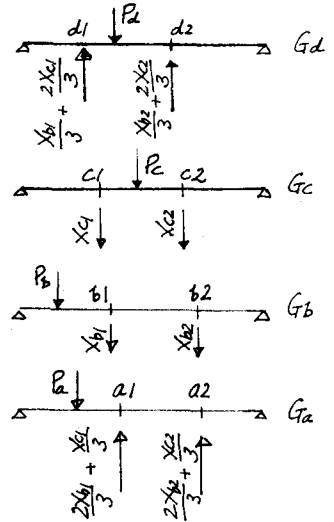
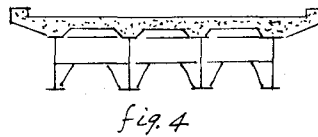
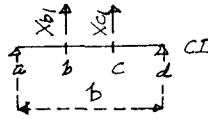
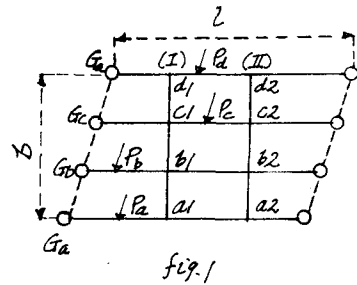
M_0 ---- 静定曲げモーメント

とする。(横桁では $M_0 = 0$)

$$M = M_0 - X_{b1} m_{b1} - X_{c1} m_{c1} - X_{b2} m_{b2} - X_{c2} m_{c2} \text{ ---- 1)}$$

m_{b1}, m_{b2} 等はそれぞれ $X_{b1} = 1, X_{b2} = 1$ のときの主桁又は横桁の曲げモーメントであつて fig. 5 に示す様式値を取る。

m_{b1}, m_{b2} 等は X_{b1}, X_{b2} 等の正の値にたいし、耳桁及び横桁では正、中間主桁では負とある。fig. 5 の m_{b1} について説明すれば G_a は pt. a1 に $\frac{2}{3}$, G_b は pt. b1 に -1 , G_d は pt. d1 に $\frac{1}{3}$, 横桁 CI は pt. b1 に 1 が作用する。 m_{c1}, m_{b2} 等についても同様である。



格子桁に於る変形の仕事 W は

$$W = \frac{1}{2} \int \frac{M^2}{EI} ds$$

不静定量に於て

$$\frac{\partial W}{\partial x_{b1}} = 0, \quad \frac{\partial W}{\partial x_{c1}} = 0, \quad \frac{\partial W}{\partial x_{b2}} = 0, \quad \frac{\partial W}{\partial x_{c2}} = 0 \quad \text{と置いて 2) 式}$$

を得る。

$$\left. \begin{aligned} x_{b1} \int \frac{m_{b1}^2 ds}{EI} + x_{c1} \int \frac{m_{b1} m_{c1} ds}{EI} + x_{b2} \int \frac{m_{b1} m_{b2} ds}{EI} + x_{c2} \int \frac{m_{b1} m_{c2} ds}{EI} &= \int \frac{M_0 m_{b1} ds}{EI} \\ x_{b1} \int \frac{m_{c1} m_{b1} ds}{EI} + x_{c1} \int \frac{m_{c1}^2 ds}{EI} + x_{b2} \int \frac{m_{c1} m_{b2} ds}{EI} + x_{c2} \int \frac{m_{c1} m_{c2} ds}{EI} &= \int \frac{M_0 m_{c1} ds}{EI} \\ x_{b1} \int \frac{m_{b2} m_{b1} ds}{EI} + x_{c1} \int \frac{m_{b2} m_{c1} ds}{EI} + x_{b2} \int \frac{m_{b2}^2 ds}{EI} + x_{c2} \int \frac{m_{b2} m_{c2} ds}{EI} &= \int \frac{M_0 m_{b2} ds}{EI} \\ x_{b1} \int \frac{m_{c2} m_{b1} ds}{EI} + x_{c1} \int \frac{m_{c2} m_{c1} ds}{EI} + x_{b2} \int \frac{m_{c2} m_{b2} ds}{EI} + x_{c2} \int \frac{m_{c2}^2 ds}{EI} &= \int \frac{M_0 m_{c2} ds}{EI} \end{aligned} \right\} 2)$$

積分は主桁及び横桁に沿うて行ひ主桁に於ては $I = \int x$
横桁に於ては $I = \int y$ とする。2) に於て

$$b_1 b_1 = \int \frac{m_{b1}^2 ds}{EI}, \quad b_1 c_1 = \int \frac{m_{b1} m_{c1} ds}{EI} \quad \text{の様に記すと}$$

次の様な方程式の行列を得る。 A_1, A_2, A_3, A_4 は荷重項である。

	1)	2)	3)	4)	
	x_{b1}	x_{c1}	x_{b2}	x_{c2}	
1	$b_1 b_1$	$b_1 c_1$	$b_1 b_2$	$b_1 c_2$	A_1
2	$c_1 b_1$	$c_1 c_1$	$c_1 b_2$	$c_1 c_2$	A_2
3	$b_2 b_1$	$b_2 c_1$	$b_2 b_2$	$b_2 c_2$	A_3
4	$c_2 b_1$	$c_2 c_1$	$c_2 b_2$	$c_2 c_2$	A_4

x の係数が作る行列は対角行列である。この半分の項を計算すればよい。此等の値は virtual work の原理によつてたとへば

$$b_1 b_1 = \int \frac{m_{b1}^2 ds}{EI} \quad \text{は } G_a \text{ に沿うて } \frac{2}{3} \times \frac{2}{3} \times \delta_{11a} = \frac{4}{9} \delta_{11a}$$

$$G_b \quad " \quad " \quad \quad \quad \delta_{11b}$$

$$G_d \quad " \quad " \quad \quad \quad \frac{1}{3} \times \frac{1}{3} \times \delta_{11d} = \frac{1}{9} \delta_{11d}$$

$$C_1 \quad " \quad " \quad \quad \quad \delta_{11c}$$

$$c_1 b_1 = \int \frac{m_{c1} m_{b1} ds}{EI}$$

$$G_a \rightarrow \frac{2}{9} \delta_{11a}$$

$$G_d \rightarrow \frac{2}{9} \delta_{11d}$$

$$C_1 \rightarrow \delta_{11c}$$

とあり、結局次に示す値を取る。(fig. 6, 7 参照)

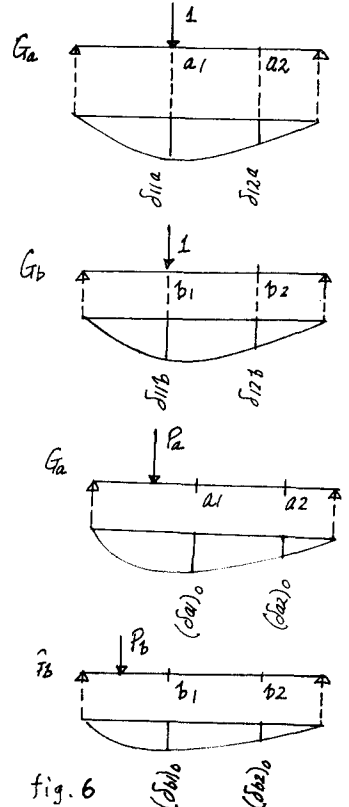
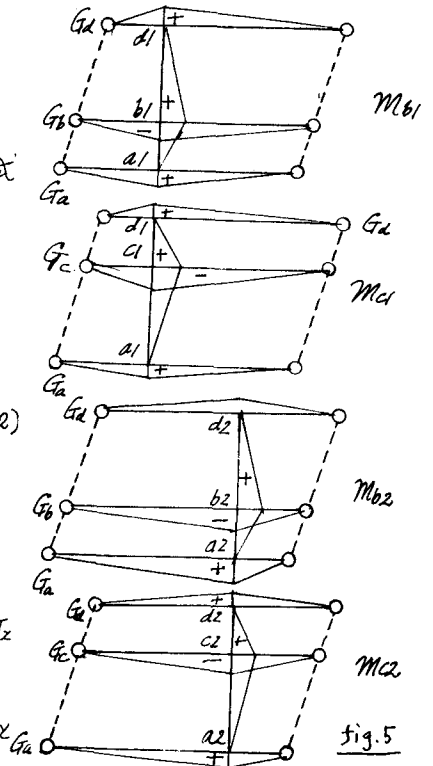


fig. 6

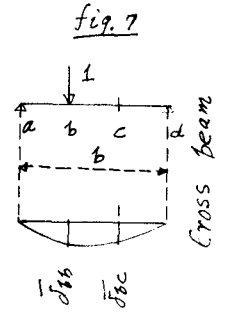
結局次の様に「め」の2つを書き下すことが出来る。

$$\text{第1行 } b_1 b_1 = \int \frac{m b_1^2 ds}{EI} = \frac{4}{9} \delta_{11a} + \delta_{11b} + \frac{1}{9} \delta_{11d} + \bar{\delta}_{bb}$$

$$\text{第2行 } \begin{cases} C_1 b_1 = \int \frac{m C_1 m b_1 ds}{EI} = \frac{2}{9} \delta_{11a} + \frac{2}{9} \delta_{11d} + \bar{\delta}_{bc} \\ C_1 C_1 = \int \frac{m C_1^2 ds}{EI} = \frac{1}{9} \delta_{11a} + \delta_{11c} + \frac{4}{9} \delta_{11d} + \bar{\delta}_{cc} \end{cases}$$

$$\text{第3行 } \begin{cases} b_2 b_1 = \delta_{12b} + \frac{4}{9} \delta_{12a} + \frac{1}{9} \delta_{12d} \\ b_2 C_1 = \frac{2}{9} \delta_{12a} + \frac{2}{9} \delta_{12d} \\ b_2 b_2 = \frac{4}{9} \delta_{22a} + \frac{1}{9} \delta_{22d} + \delta_{22b} + \bar{\delta}_{bb} \end{cases}$$

$$\text{第4行 } \begin{cases} C_2 b_1 = \frac{2}{9} \delta_{12a} + \frac{2}{9} \delta_{12d} \\ C_2 C_1 = \delta_{12c} + \frac{1}{9} \delta_{12a} + \frac{4}{9} \delta_{12d} \\ C_2 b_2 = \frac{2}{9} \delta_{22a} + \frac{2}{9} \delta_{22d} + \bar{\delta}_{bc} \\ C_2 C_2 = \frac{1}{9} \delta_{22a} + \frac{4}{9} \delta_{22d} + \delta_{22c} + \bar{\delta}_{cc} \end{cases}$$



荷重項

$$A_1 = \int \frac{M_0 m b_1 ds}{EI} = \frac{2}{3} (\delta_{a1})_0 - (\delta_{b1})_0 + \frac{1}{3} (\delta_{d1})_0$$

$$A_2 = \int \frac{M_0 m c_1 ds}{EI} = \frac{1}{3} (\delta_{a1})_0 - (\delta_{c1})_0 + \frac{2}{3} (\delta_{d1})_0$$

$$A_3 = \int \frac{M_0 m b_2 ds}{EI} = \frac{2}{3} (\delta_{a2})_0 - (\delta_{b2})_0 + \frac{1}{3} (\delta_{d2})_0$$

$$A_4 = \int \frac{M_0 m c_2 ds}{EI} = \frac{1}{3} (\delta_{a2})_0 - (\delta_{c2})_0 + \frac{2}{3} (\delta_{d2})_0$$

聯立方程式の係数を dimensionless にするためは式の両辺を $\frac{l^3}{EJ}$ で除す。但し J は主軸の基準値、 $J_a = j_a J$, $J_b = j_b J$, 模折は j とする。

$$\text{又 } u = \left(\frac{b}{l}\right)^3 \frac{J}{J} \text{ とする。}$$

$$\text{たとへば } \delta_{11a} = 0.01031 \frac{l^3}{E J_a} \rightarrow \frac{0.01031}{j_a}$$

$$(\delta_{a1})_0 = 0.02083 \frac{l^3}{E J_a} \rightarrow \frac{0.02083}{j_a}$$

$$\bar{\delta}_{bb} = 0.01440 \frac{b^3}{E J} \rightarrow 0.01440 u \text{ の如く記す}$$