

桁に関する4階の微分方程式の剛性マトリックスの荷重項

岩手大学 正員 宮本 裕
久慈高校 正員 ○安彦敏郎

本研究は、要素間に荷重のある場合の種々の4階の微分方程式から導かれる剛性マトリックスの荷重項について整理したものである。

要素間に等分布荷重 q のある場合			要素間に集中荷重 P のある場合		
	桁の状態	微分方程式		桁の状態	微分方程式
A		$EI y^{(4)} + N y^{(2)} + k y = q$			$EI y^{(4)} + N y^{(2)} + k y = P \delta(x-a)$
B		$EI y^{(4)} - N y^{(2)} + k y = q$			$EI y^{(4)} - N y^{(2)} + k y = P \delta(x-a)$
C		$EI y^{(4)} + k y = q$			$EI y^{(4)} + k y = P \delta(x-a)$
D		$EI y^{(4)} + N y^{(2)} = q$			$EI y^{(4)} + N y^{(2)} = P \delta(x-a)$
E		$EI y^{(4)} - N y^{(2)} = q$			$EI y^{(4)} - N y^{(2)} = P \delta(x-a)$
F		$EI y^{(4)} = q$			$EI y^{(4)} = P \delta(x-a)$

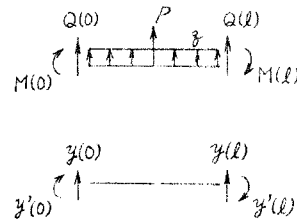
ただし、AとBについては $N \gg k, EI$ の場合について求めたものである。

上の微分方程式をラプラス変換を用いて $y(x) = (\text{余関数}) + (\text{特解})$ の形で解き、 $y(x), y'(x), \frac{M(x)}{EI}, \frac{Q(x)}{EI}$ を4個の未定係数の入った式で表わす。つぎに、 $x=0$ を代入し、4個の未定係数を $y(0), y'(0), \frac{M(0)}{EI}, \frac{Q(0)}{EI}$ とする。これらの未定係数をもとの4つの式に代入し、それらの式に改めて $x=l$ を代入すると次のマトリックスを得る

$$\begin{bmatrix} y(l) \\ y'(l) \\ \frac{M(l)}{EI} \\ \frac{Q(l)}{EI} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a_{11} & a_{12} & a_{13} & a_{14} \\ a_{21} & a_{22} & a_{23} & a_{24} \\ a_{31} & a_{32} & a_{33} & a_{34} \\ a_{41} & a_{42} & a_{43} & a_{44} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y(0) \\ y'(0) \\ \frac{M(0)}{EI} \\ \frac{Q(0)}{EI} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} C_4 \\ C_3 \\ C_2 \\ C_1 \end{bmatrix} \quad \dots (1)$$

式(1)より式(2)が誘導される

$$\begin{bmatrix} \frac{Q(0)}{EI} \\ \frac{M(0)}{EI} \\ \frac{Q(l)}{EI} \\ \frac{M(l)}{EI} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \text{stiffness} \\ \text{matrix} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y(0) \\ y'(0) \\ y(l) \\ y'(l) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} H_1 \\ G_1 \\ H_2 \\ G_2 \end{bmatrix} \quad \dots (2)$$



stiffness matrix についてはすでに求めてあるので、今回は荷重項 H_1, G_1, H_2, G_2 についての整理する。

要素間に等分布荷重 q のある場合		要素間に集中荷重 P のある場合	
A	$H_1 = \frac{2\gamma\alpha\beta(\cos\alpha l - \cos\beta l)}{EI(\alpha^2 - \beta^2)(\alpha\sin\beta l + \beta\sin\alpha l)}$ $G_1 = \frac{\gamma}{EI(\alpha^2 - \beta^2)(\alpha\sin\beta l + \beta\sin\alpha l)}$ $H_2 = \frac{2\gamma\alpha\beta(\cos\alpha l - \cos\beta l)}{EI(\alpha^2 - \beta^2)(\alpha\sin\beta l + \beta\sin\alpha l)}$ $G_2 = \frac{-\gamma}{EI(\alpha^2 - \beta^2)(\alpha\sin\beta l + \beta\sin\alpha l)}$		$H_1 = -\alpha\{l^2\sin\beta l\sin\beta(l-a)\cos\alpha a - \beta\{\sin\alpha l\cos\alpha(l-a)\sin\beta a - \sin\beta l\cos\beta(l-a)\sin\alpha a\} - \beta^2\sin\alpha l\sin\alpha(l-a)\cos\beta a\}$ $G_1 = \alpha\{\alpha\sin\beta l\sin\beta(l-a)\sin\alpha a - \beta\sin\alpha l\sin\alpha(l-a)\sin\beta a\}$ $H_2 = -\alpha\{l^2\sin\beta l\cos\alpha(l-a)\sin\beta a - \beta\{\sin\alpha l\sin\beta(l-a)\cos\alpha a - \sin\beta l\sin\alpha(l-a)\cos\beta a\} - \beta^2\sin\alpha l\cos\beta(l-a)\sin\alpha a\}$ $G_2 = -\alpha\{\alpha\sin\beta l\sin\alpha(l-a)\sin\beta a - \beta\sin\alpha l\sin\beta(l-a)\sin\alpha a\}$

$t \in L \quad \alpha = \sqrt{N/4EI} + \sqrt{k/4EI}, \beta = \sqrt{N/4EI} - \sqrt{k/4EI}, \tau = P/(\alpha^2 \sin^2 \beta l - \beta^2 \sin^2 \alpha l) EI$	
B	$H_1 = \frac{2g\alpha\beta(\cosh \beta l - \cosh \alpha l)}{EI(\alpha^2 - \beta^2)(\beta \sinh \alpha l + \alpha \sinh \beta l)}$ $G_1 = \frac{g(\beta \sinh \alpha l - \alpha \sinh \beta l)}{EI(\alpha^2 - \beta^2)(\beta \sinh \alpha l + \alpha \sinh \beta l)}$ $H_2 = \frac{2g\alpha\beta(\cosh \beta l - \cosh \alpha l)}{EI(\alpha^2 - \beta^2)(\beta \sinh \alpha l + \alpha \sinh \beta l)}$ $G_2 = \frac{-g(\beta \sinh \alpha l - \alpha \sinh \beta l)}{EI(\alpha^2 - \beta^2)(\beta \sinh \alpha l + \alpha \sinh \beta l)}$
$t \in L \quad \alpha = \sqrt{N/4EI} + \sqrt{k/4EI}, \beta = \sqrt{N/4EI} - \sqrt{k/4EI}, \tau = P/(\alpha^2 \sinh^2 \beta l - \beta^2 \sinh^2 \alpha l) EI$	
C	$H_1 = \frac{-g(\cosh \mu l - \cos \mu l)}{EI\mu(\sinh \mu l + \sin \mu l)}$ $G_1 = \frac{g(\sinh \mu l - \sin \mu l)}{2EI\mu^2(\sinh \mu l + \sin \mu l)}$ $H_2 = \frac{-g(\cosh \mu l - \cos \mu l)}{EI\mu(\sinh \mu l + \sin \mu l)}$ $G_2 = \frac{-g(\sinh \mu l - \sin \mu l)}{2EI\mu^2(\sinh \mu l + \sin \mu l)}$
$t \in L \quad \mu = \sqrt{k/4EI}, \tau = P/(\sinh^2 \mu l - \sin^2 \mu l) EI$	
D	$H_1 = \frac{-gl}{2EI} \quad H_2 = \frac{-gl}{2EI}$ $G_1 = \frac{g\{4 - \lambda^2 l^2 - (4 + \lambda^2 l^2) \cos \lambda l\}}{2EI\lambda^2(2 - 2\cos \lambda l + \lambda l \sin \lambda l)}$ $G_2 = \frac{-g\{4 - \lambda^2 l^2 - (4 + \lambda^2 l^2) \cos \lambda l\}}{2EI\lambda^2(2 - 2\cos \lambda l + \lambda l \sin \lambda l)}$
$ただし \quad \lambda = \sqrt{N/EI}, \quad \tau = P/(2 - 2\cos \lambda l - \lambda l \sin \lambda l) EI$	
E	$H_1 = \frac{-gl}{2EI} \quad H_2 = \frac{-gl}{2EI}$ $G_1 = \frac{-g\{4 + \lambda^2 l^2 - (4 - \lambda^2 l^2) \cosh \lambda l\}}{2EI\lambda^2(2 - 2\cosh \lambda l - \lambda l \sinh \lambda l)}$ $G_2 = \frac{g\{4 + \lambda^2 l^2 - (4 - \lambda^2 l^2) \cosh \lambda l\}}{2EI\lambda^2(2 - 2\cosh \lambda l - \lambda l \sinh \lambda l)}$
$ただし \quad \lambda = \sqrt{N/EI}, \quad \tau = P/(2 - 2\cosh \lambda l + \lambda l \sinh \lambda l) EI$	
F	$H_1 = \frac{-gl}{2EI} \quad H_2 = \frac{-gl}{2EI}$ $G_1 = \frac{gl^2}{2EI} \quad G_2 = \frac{-gl^2}{2EI}$

参考文献 1) 宮本, 小嶋: ラプラス変換による弾性床と桁の剛性マトリックス解析, 昭和50年度東北支部講演概要集
 2) 宮本, 島津, 相沢: 桁に関する4階の微分方程式の剛性マトリックスについて, 昭和50年度東北支部講演概要集
 3) 渡辺, 宮本, 安形: 弾性床上の棒の座屈の剛性マトリックス解析法について, 第30回講演概要集