

บทที่ 3 วิธีการคำนวณ

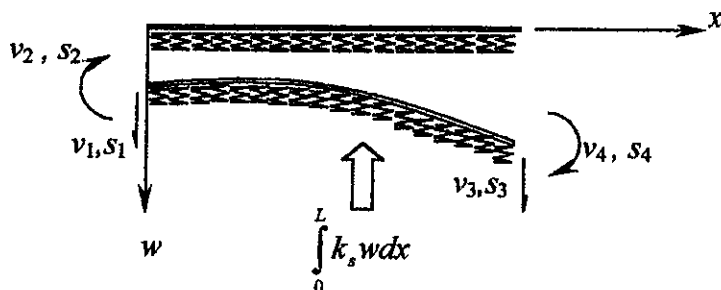
ในบทนี้จะได้อธิบายถึงขั้นตอนการคำนวณ ค่า สติฟเนสเมตริกซ์ของคานบนฐานรากยึดหยุ่นอีลาสติก ซึ่งก่อนอื่นควรที่จะทำความเข้าใจถึง ความหมายของ สติฟเนสเมตริกซ์ ในปริภูมินิพจน์ฉบับนี้เสียก่อน

สำหรับชิ้นส่วนคานบนฐานรากยึดหยุ่นอีลาสติกที่ไม่มีแรงกระทำภายในคาน ($q = 0$) เมื่อเกิดการเคลื่อนที่ขึ้นในลักษณะใดลักษณะหนึ่งก็จะเกิดแรงภายในชิ้นที่ปลายของชิ้นส่วนด้วยเสมอ ดังแสดงในรูปที่ 3 ซึ่งแรงภายในเหล่านั้นจะมีความสัมพันธ์กับการเคลื่อนที่ที่ปลายของชิ้นส่วนเป็นดังสมการ

$$\begin{Bmatrix} s_1 \\ s_2 \\ s_3 \\ s_4 \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} k_{11} & k_{12} & k_{13} & k_{14} \\ k_{21} & k_{22} & k_{23} & k_{24} \\ k_{31} & k_{32} & k_{33} & k_{34} \\ k_{41} & k_{42} & k_{43} & k_{44} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} v_1 \\ v_2 \\ v_3 \\ v_4 \end{Bmatrix} \quad \dots\dots\dots(3.1a)$$

หรือเขียนย่อได้เป็น

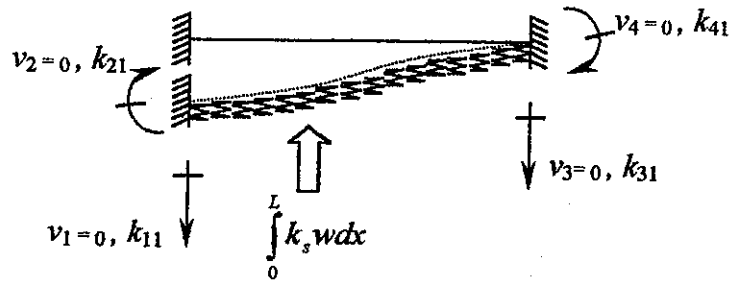
$$\{s\} = [k]\{v\} \quad \dots\dots\dots(3.1b)$$



รูปที่ 3 แสดงการเคลื่อนที่ของชิ้นส่วนคานบนฐานราก
อีลาสติกยึดหยุ่นและแรงกระทำที่ปลาย

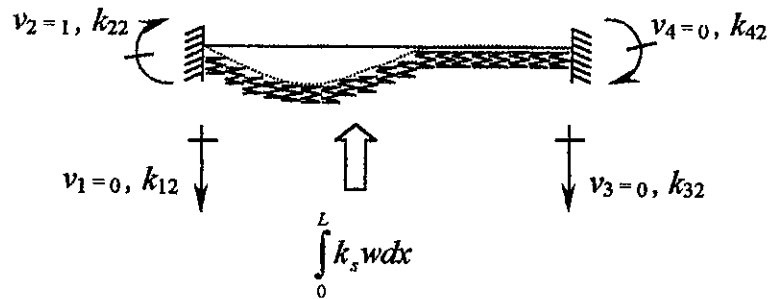
เมื่อ $\{s\}$ หมายถึง ชุดของแรงภายในที่ปลายของชิ้นส่วน ได้แก่ s_1, s_2, s_3 และ s_4
 $\{v\}$ หมายถึง ชุดของการเคลื่อนที่ที่ปลายของชิ้นส่วน ได้แก่ v_1, v_2, v_3 และ v_4
 $[k]$ หมายถึง สติฟเนสเมตริกซ์ของชิ้นส่วนคานบนฐานรากอีลาสติคยึดหยุ่น
 $k_{11}, k_{12}, k_{ij} \dots k_{44}$ หมายถึง สมาชิกภายในสติฟเนสเมตริกซ์นั้น

ซึ่งจากสมการ (3.1a) เราจะสังเกตได้ว่า k_{11}, k_{21}, k_{31} และ k_{41} จะหมายถึงชุดของแรงภายในที่ปลายของคานเมื่อเกิดการเคลื่อนที่ที่ปลายขนาด 1 หน่วย ในทิศทางเดียวกับ v_1 ในขณะที่การเคลื่อนที่ที่ปลายอื่นๆ (v_2, v_3 และ v_4) ถูกตรึงแน่น (Fixed) ดังแสดงในรูปที่ 4



รูปที่ 4 แสดงการโก่งตัวในรูปแบบที่ 1 k_{11}, k_{21}, k_{31}
 และ k_{41} เมื่อ $v_1 = 1$ และ $v_2 = v_3 = v_4 = 0$

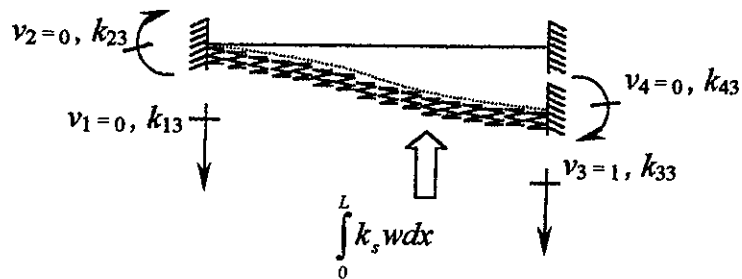
และสำหรับ ค่าของสมาชิกในสติฟเนสเมตริกซ์ k_{12}, k_{22}, k_{32} และ k_{42} จะได้จากแรงภายในที่ปลายของคานเมื่อเกิดการเคลื่อนที่ที่ปลาย ขนาด 1 หน่วย ในทิศทางเดียวกับ v_2 ในขณะที่การเคลื่อนที่ที่ปลายอื่นๆ (v_1, v_3 และ v_4) ถูกตรึงแน่นดังแสดงในรูปที่ 5



รูปที่ 5 แสดงการโก่งตัวในรูปแบบที่ 2 k_{12}, k_{22}, k_{32}

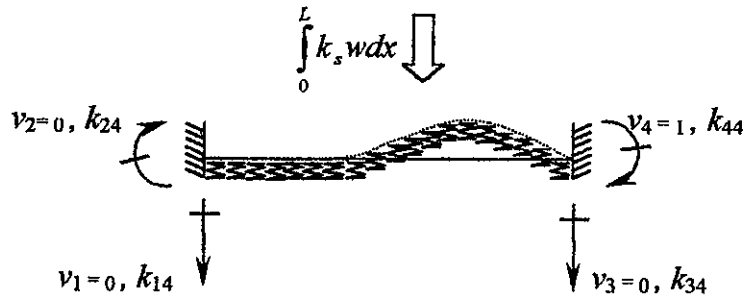
และ k_{42} เมื่อ $v_2 = 1$ และ $v_1 = v_3 = v_4 = 0$

ในทำนองเดียวกันค่าของสมาชิกในสตีเฟนสมเมตริกซ์ $k_{13}, k_{23}, k_{33}, k_{43}$ แทน k_{14}, k_{24}, k_{34} และ k_{44} สามารถคำนวณได้จากรูปแบบของการเคลื่อนที่ที่ปลายของชิ้นส่วนคานบนฐานรากยึดหยุ่นอีลาสติก ดังแสดงในรูปที่ 6 และ 7 ตามลำดับ



รูปที่ 6 แสดงการโก่งตัวในรูปแบบที่ 3 k_{13}, k_{23}, k_{33}

และ k_{43} เมื่อ $v_3 = 1$ และ $v_1 = v_2 = v_4 = 0$



รูปที่ 7 แสดงการโก่งตัวในรูปแบบที่ 4 k_{14}, k_{24}, k_{34} และ k_{44} เมื่อ $v_4 = 1$ และ $v_1 = v_2 = v_3 = 0$

3.1 ขั้นตอนการคำนวณ

จากรูปที่ 4 ถึงรูปที่ 7 จะสังเกตได้ว่า k_{1i} และ k_{3i} จะหมายถึง แรงเฉือนที่ปลายทั้ง 2 ของคาน ในขณะที่ k_{2i} และ k_{4i} จะหมายถึง โมเมนต์คัตที่ปลายคาน หรืออาจเขียนเป็นสมการได้ว่า

$$\left. \begin{aligned} k_{1i} &= -V_i(0) \\ k_{2i} &= M_i(0) \\ k_{3i} &= V_i(L) \\ k_{4i} &= -M_i(L) \end{aligned} \right\} ; i = 1, 2, 3, 4 \quad \dots\dots\dots(3.2)$$

เมื่อ V_i และ M_i หมายถึง ฟังก์ชันของแรงเฉือนและโมเมนต์คัตของคานเมื่อเกิดการโก่งตัวตามรูปแบบที่ i

จากฟังก์ชันการโก่งของคานบนฐานรากยืดหยุ่นอีลาสติกในกรณีที่ไม่มีน้ำหนักกระทำภายในคาน ($q = 0$) ในสมการที่ (2.11) ดังนี้

$$w = e^{\beta x} [A \cos(\beta x) + B \sin(\beta x)] + e^{-\beta x} [C \cos(\beta x) + D \sin(\beta x)]$$

ดิฟเฟอเรนเชียล สมการข้างบนได้เป็นฟังก์ชันของมุมหมุน (Slope) ดังนี้

$$w' = \beta e^{\beta x} [A \cos(\beta x) - A \sin(\beta x) + B \cos(\beta x) + B \sin(\beta x)] - \beta e^{-\beta x} [C \cos(\beta x) + C \sin(\beta x) - D \cos(\beta x) + D \sin(\beta x)] \quad \dots(3.3)$$

จากสมการ (2.3) และ (2.4) เราสามารถคำนวณฟังก์ชันของโมเมนต์คัตและแรงเฉือน ได้ดังนี้

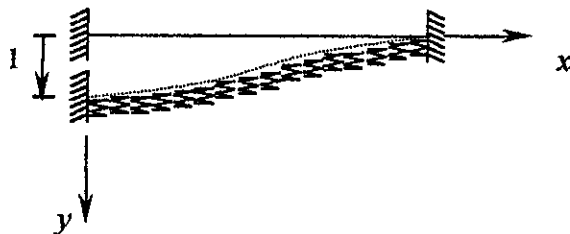
$$M(x) = 2\beta^2 e^{\beta x} [-A \sin(\beta x) + B \cos(\beta x)] + 2\beta^2 e^{-\beta x} [C \sin(\beta x) + D \cos(\beta x)] \dots\dots(3.4)$$

$$V(x) = 2\beta^3 e^{\beta x} [-A \cos(\beta x) - A \sin(\beta x) + B \cos(\beta x) - B \sin(\beta x)] + 2\beta^3 e^{-\beta x} [C \cos(\beta x) - C \sin(\beta x) + D \cos(\beta x) + D \sin(\beta x)] \dots\dots\dots(3.5)$$

ซึ่งจะสังเกตได้ว่า ค่าของฟังก์ชันต่างๆ จะขึ้นกับค่าคงที่ A, B, C และ D ดังนั้นถ้าเราสามารถคำนวณค่า A, B, C และ D ในแต่ละกรณีได้เมื่อแทนลงในสมการข้างต้น ก็จะได้ฟังก์ชันการโก่งตัว มุมหมุน แรงเฉือน และ โมเมนต์คัตในที่สุด

3.2 สติฟเนสเมตริกซ์ของคานบนฐานรากยืดหยุ่นอีลาสติก

สำหรับการโก่งตัวในรูปแบบที่ 1



รูปที่ 8 แสดงการโก่งตัวในรูปแบบที่ 1

จากรูปมีเงื่อนไขสภาพขอบ (Boundary Conditions) เป็นดังนี้

$$w(0) = 1, w'(0) = 0, w(L) = 0, w'(L) = 0 \dots\dots\dots(3.6)$$

$$A + 0 + C + 0 = w(0) = 1 \dots\dots\dots(3.7a)$$

$$\beta A + \beta B - \beta C + \beta D = w'(0) = 0 \dots\dots\dots(3.7b)$$

$$Ae^{\beta L} \cos(\beta L) + Be^{\beta L} \sin(\beta L) + Ce^{-\beta L} \cos(\beta L) + De^{-\beta L} \sin(\beta L) = w(L) = 0 \dots\dots\dots(3.7c)$$

$$A\beta e^{\beta L} (\cos \beta L - \sin \beta L) + B\beta e^{\beta L} (\cos \beta L + \sin \beta L)$$

$$- C\beta e^{-\beta L} (\cos \beta L + \sin \beta L) + D\beta e^{-\beta L} (\cos \beta L - \sin \beta L) = w'(L) = 0 \dots\dots\dots(3.7d)$$

เมื่อ A, B, C และ D เป็นค่าคงที่ใด ๆ ดังนั้นเราอาจเขียนแทนด้วย A_1, B_1, C_1 และ D_1 เพื่อแสดงว่าเป็นค่าคงที่สำหรับการโค้งตัวในรูปแบบที่ 1 หรือเขียนในรูปเมทริกซ์ได้เป็น

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & 1 & 0 \\ \beta & \beta & -\beta & \beta \\ e^{\beta L} \cos \beta L & e^{\beta L} \sin \beta L & e^{-\beta L} \cos \beta L & e^{-\beta L} \sin \beta L \\ \beta e^{\beta L} (\cos \beta L - \sin \beta L) & \beta e^{\beta L} (\cos \beta L + \sin \beta L) & -\beta e^{-\beta L} (\cos \beta L + \sin \beta L) & \beta e^{-\beta L} (\cos \beta L - \sin \beta L) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} A_1 \\ B_1 \\ C_1 \\ D_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \dots\dots\dots(3.8)$$

เมื่อแก้สมการแล้วจะได้ A_1, B_1, C_1 และ D_1 เป็นดังนี้

$$\left. \begin{aligned}
 A_1 &= \left[\frac{1 - 2e^{2\beta L} + e^{2\beta L} \cos(2\beta L) - e^{2\beta L} \sin(2\beta L)}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right] \\
 B_1 &= \left[\frac{-1 + e^{2\beta L} \cos(2\beta L) + e^{2\beta L} \sin(2\beta L)}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right] \\
 C_1 &= \left[\frac{e^{2\beta L} (-2 + e^{2\beta L} + \cos(2\beta L) + \sin(2\beta L))}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right] \\
 D_1 &= \left[\frac{e^{2\beta L} (e^{2\beta L} - \cos(2\beta L) + \sin(2\beta L))}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right]
 \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots(3.9)$$

จากนั้นแทนสมการข้างต้นลงในสมการที่ (3.4) และ (3.5) แล้วแทนฟังก์ชันที่ได้ ลงในสมการที่ (3.2) จะได้ค่า สมาชิกในสติเฟนสมเมตริกซ์ k_{11} , k_{21} , k_{31} และ k_{41} เป็นดังนี้

$$\left. \begin{aligned}
 k_{11} &= \left[\frac{4\beta^3 EI (-1 + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \sin(2\beta L))}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right] \\
 k_{21} &= \left[\frac{2\beta^2 EI (1 + e^{4\beta L} - 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L))}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right] \\
 k_{31} &= \left[\frac{8\beta^3 e^{\beta L} EI (\cos(\beta L) - e^{2\beta L} \cos(\beta L) - \sin(\beta L) - e^{2\beta L} \sin(\beta L))}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right] \\
 k_{41} &= \left[\frac{8\beta^2 e^{\beta L} EI (-1 + e^{2\beta L}) \sin(\beta L)}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right]
 \end{aligned} \right\} \dots\dots(3.10)$$

สำหรับการโค้งตัวในรูปแบบที่ 2 (รูปที่ 5)

มีเงื่อนไขของสภาพขอบเป็นดังนี้

$$w(0) = 0, w'(0) = 1, w(L) = 0, w'(L) = 0 \quad \dots\dots\dots(3.11)$$

เมื่อแทนสมการที่ (2.11) และ (3.3) ลงในเงื่อนไขสภาพขอบแล้วใช้สัญลักษณ์ A_2, B_2, C_2 และ D_2 แทน A, B, C และ D จะได้สมการในรูปแบบเมทริกซ์เป็นดังนี้

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & 1 & 0 \\ \beta & \beta & -\beta & \beta \\ e^{\beta L} \cos \beta L & e^{\beta L} \sin \beta L & e^{-\beta L} \cos \beta L & e^{-\beta L} \sin \beta L \\ \beta e^{\beta L} (\cos \beta L - \sin \beta L) & \beta e^{\beta L} (\cos \beta L + \sin \beta L) & -\beta e^{-\beta L} (\cos \beta L + \sin \beta L) & \beta e^{-\beta L} (\cos \beta L - \sin \beta L) \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} A_2 \\ B_2 \\ C_2 \\ D_2 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \\ 0 \end{Bmatrix} \quad \dots\dots\dots(3.12)$$

เมื่อแก้สมการแล้วจะได้

$$\left. \begin{aligned} A_2 &= \left[\frac{-2e^{2\beta L} \sin^2(\beta L)}{\beta(1-4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L))} \right] \\ B_2 &= \left[\frac{1-e^{2\beta L} + e^{2\beta L} \sin(2\beta L)}{\beta(1-4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L))} \right] \\ C_2 &= \left[\frac{2e^{2\beta L} \sin^2(\beta L)}{\beta(1-4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L))} \right] \\ D_2 &= \left[\frac{e^{2\beta L} [-1 + e^{2\beta L} - \sin(2\beta L)]}{\beta(1-4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L))} \right] \end{aligned} \right\} \quad \dots\dots\dots(3.13)$$

แทน A_2, B_2, C_2, D_2 ลงในสมการที่ (3.4), (3.5) และ (3.2) จะได้

$$\left. \begin{aligned}
 k_{12} &= \left[\frac{2\beta^2 EI(1 + e^{4\beta L} - 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L))}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right] \\
 k_{22} &= \left[\frac{2\beta EI(-1 + e^{4\beta L} - 2e^{2\beta L} \sin(2\beta L))}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right] \\
 k_{32} &= \left[\frac{8\beta^2 e^{\beta L} EI(1 - e^{2\beta L}) \sin(\beta L)}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right] \\
 k_{42} &= \left[\frac{4\beta e^{\beta L} EI(\cos(\beta L) - e^{2\beta L} \cos(\beta L) + \sin(\beta L) + e^{2\beta L} \sin(\beta L))}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right]
 \end{aligned} \right\} \dots (3.14)$$

สำหรับการโค้งตัวในรูปแบบที่ 3 และ 4 ด้วยวิธีการในทำนองเดียวกันเราจะได้ว่า

$$\left. \begin{aligned}
 A_3 &= \left[\frac{e^{\beta L}(-\cos(\beta L) + e^{2\beta L} \cos(\beta L) + \sin(\beta L) + e^{2\beta L} \sin(\beta L))}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right] \\
 B_3 &= \left[\frac{e^{\beta L}(\cos(\beta L) - e^{2\beta L} \cos(\beta L) - 3\sin(\beta L) + e^{2\beta L} \sin(\beta L))}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right] \\
 C_3 &= \left[\frac{e^{\beta L}(\cos(\beta L) - e^{2\beta L} \cos(\beta L) - \sin(\beta L) - e^{2\beta L} \sin(\beta L))}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right] \\
 D_3 &= \left[\frac{e^{\beta L}(\cos(\beta L) - e^{2\beta L} \cos(\beta L) + \sin(\beta L) - 3e^{2\beta L} \sin(\beta L))}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right]
 \end{aligned} \right\} \dots (3.15)$$

$$\left. \begin{aligned}
 k_{13} &= \left[\frac{8\beta^3 e^{\beta L} EI (\cos(\beta L) - e^{2\beta L} \cos(\beta L) - \sin(\beta L) - e^{2\beta L} \sin(\beta L))}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right] \\
 k_{23} &= \left[\frac{8\beta^2 e^{\beta L} EI (1 - e^{2\beta L}) \sin(\beta L)}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right] \\
 k_{33} &= \left[\frac{4\beta^3 EI (-1 + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \sin(2\beta L))}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right] \\
 k_{43} &= \left[\frac{2\beta^2 EI (-1 - e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L))}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right]
 \end{aligned} \right\} \dots (3.16)$$

และ

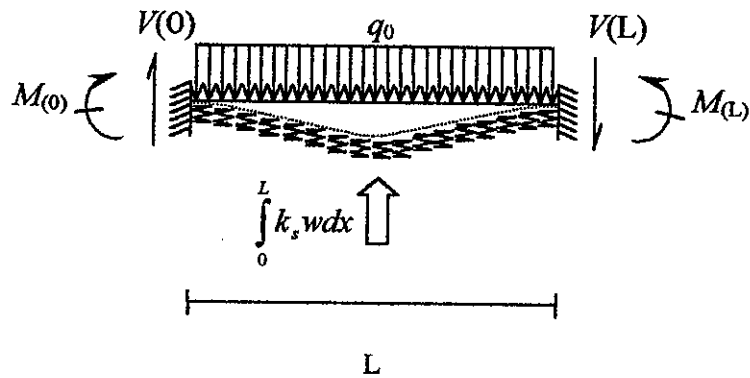
$$\left. \begin{aligned}
 A_4 &= \left[\frac{e^{\beta L} (1 - e^{2\beta L}) \sin(\beta L)}{\beta (1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L))} \right] \\
 B_4 &= \left[\frac{e^{\beta L} (-\cos(\beta L) + e^{2\beta L} \cos(\beta L) - 2\sin(\beta L))}{\beta (1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L))} \right] \\
 C_4 &= \left[\frac{e^{\beta L} (-1 + e^{2\beta L}) \sin(\beta L)}{\beta (1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L))} \right] \\
 D_4 &= \left[\frac{e^{\beta L} (\cos(\beta L) - e^{2\beta L} \cos(\beta L) + 2e^{2\beta L} \sin(\beta L))}{\beta (1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L))} \right]
 \end{aligned} \right\} \dots (3.17)$$

$$\left. \begin{aligned}
 k_{14} &= \left[\frac{8\beta^2 e^{\beta L} EI (-1 + e^{2\beta L}) \sin(\beta L)}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right] \\
 k_{24} &= \left[\frac{4\beta e^{\beta L} EI (\cos(\beta L) - e^{2\beta L} \cos(\beta L) + \sin(\beta L) + e^{2\beta L} \sin(\beta L))}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right] \\
 k_{34} &= \left[\frac{2\beta^2 EI (-1 - e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L))}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right] \\
 k_{44} &= \left[\frac{2\beta EI (-1 + e^{4\beta L} - 2e^{2\beta L} \sin(2\beta L))}{1 - 4e^{2\beta L} + e^{4\beta L} + 2e^{2\beta L} \cos(2\beta L)} \right]
 \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots(3.18)$$

จะสังเกตได้ว่า ถ้าเรานำค่า $[k]$ มาเขียนเรียงตั้งแต่ $k_{11}, k_{12}, k_{ij}, \dots, k_{44}$ ในรูปแบบเมตริกซ์ขนาด 4×4 พบว่าสตีเฟนสมตริกซ์ที่ได้มีคุณสมบัติเป็นเมตริกซ์สมมาตร ($k_{ij} = k_{ji}$)

3.4 กานยึดปลายบนฐานรากยึดหยุ่นอีลาสติก

ในบางลักษณะของปัญหาที่เราพบบ่อยได้แก่ กำแพง ผนัง และ กำแพงกันดิน เราสามารถใช้ Beam on Elastic เพื่อช่วยประหยัดต้นทุนตั้งเช่นกล่าวมาในบทนำ



รูปที่ 9 แสดงการเคลื่อนที่ของชิ้นส่วนคานยึดปลายสองข้าง ซึ่งถูกแรงกระจายขนาดสม่ำเสมอกระทำบนฐานรากอีลาสติกยึดหยุ่น

ฟังก์ชันการโก่งของคานบนฐานรากยึดหยุ่นอีลาสติก ในกรณีที่มีน้ำหนักกระจายขนาดสม่ำเสมอกระทำตลอดคาน ($q = q_0$) สามารถเขียนในรูปของคำตอบทั่วไปได้ดังนี้

$$w = \frac{q_0}{4\beta^4} + e^{\beta x} [A \cos(\beta x) + B \sin(\beta x)] + e^{-\beta x} [C \cos(\beta x) + D \sin(\beta x)]$$

.....(3.19)

ดิฟเฟอเรนเชียล สมการข้างบนได้เป็นฟังก์ชันของมุมหมุน (Slope) ดังนี้

$$w' = \left. \begin{aligned} & \beta e^{\beta x} [A \cos(\beta x) - A \sin(\beta x) + B \cos(\beta x) + B \sin(\beta x)] \\ & - \beta e^{-\beta x} [C \cos(\beta x) + C \sin(\beta x) - D \cos(\beta x) + D \sin(\beta x)] \end{aligned} \right\}$$

.....(3.20)

และจากสมการ (2.3) และ (2.4) เราสามารถคำนวณฟังก์ชันของโมเมนต์คัตและแรงเฉือน ได้ดังนี้

$$M(x) = 2\beta^2 e^{\beta x} [-A \sin(\beta x) + B \cos(\beta x)] + 2\beta^2 e^{-\beta x} [C \sin(\beta x) + D \cos(\beta x)] \dots (3.21)$$

$$V(x) = 2\beta^3 e^{\beta x} [-A \cos(\beta x) - A \sin(\beta x) + B \cos(\beta x) - B \sin(\beta x)] + 2\beta^3 e^{-\beta x} [C \cos(\beta x) - C \sin(\beta x) + D \cos(\beta x) + D \sin(\beta x)] \dots (3.22)$$

ซึ่งจะสังเกตได้ว่า ค่าของฟังก์ชันต่างๆ จะขึ้นกับค่าคงที่ A, B, C และ D ดังนั้นถ้าเราสามารถคำนวณค่า A, B, C และ D ในแต่ละกรณีได้เมื่อแทนลงในสมการข้างต้น ก็จะได้ฟังก์ชันการโก่งตัว มุมหมุน แรงเฉือน และ โมเมนต์คัตในที่สุด

จากรูปมีเงื่อนไขสภาพขอบ (Boundary Conditions) เป็นดังนี้

$$w(0) = 0, w'(0) = 0, w(L) = 0, w'(L) = 0 \dots (3.23)$$

$$\frac{q_0}{4\beta^4} + A + 0 + C + 0 = w(0) = 0 \dots (3.24a)$$

$$\beta A + \beta B - \beta C + \beta D = w'(0) = 0 \dots (3.24b)$$

$$\frac{q_0}{4\beta^4} + Ae^{\beta L} \cos(\beta L) + Be^{\beta L} \sin(\beta L) + Ce^{-\beta L} \cos(\beta L) + De^{-\beta L} \sin(\beta L) = w(L) = 0 \dots (3.24c)$$

$$A\beta e^{\beta L} (\cos \beta L - \sin \beta L) + B\beta e^{\beta L} (\cos \beta L + \sin \beta L)$$

$$- C\beta e^{-\beta L} (\cos \beta L + \sin \beta L) + D\beta e^{-\beta L} (\cos \beta L - \sin \beta L) = w'(L) = 0 \dots (3.24d)$$

เขียนให้อยู่ในรูปเมทริกซ์ได้เป็น

$$\begin{bmatrix} 1 & 0 & 1 & 0 \\ \beta & \beta & -\beta & \beta \\ e^{\beta L} \cos \beta L & e^{\beta L} \sin \beta L & e^{-\beta L} \cos \beta L & e^{-\beta L} \sin \beta L \\ \beta e^{\beta L} (\cos \beta L - \sin \beta L) & \beta e^{\beta L} (\cos \beta L + \sin \beta L) & -\beta e^{-\beta L} (\cos \beta L + \sin \beta L) & \beta e^{-\beta L} (\cos \beta L - \sin \beta L) \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} A \\ B \\ C \\ D \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} -\frac{q_0}{4\beta^4} \\ 0 \\ \frac{q_0}{4\beta^4} \\ 0 \end{Bmatrix} \quad \dots\dots\dots(3.25)$$

เมื่อแก้สมการแล้วจะได้ A, B, C และ D เป็นดังนี้

$$\left. \begin{aligned} A &= \left[\frac{4q(-1 + e^{\beta L} \cos(\beta L) + e^{\beta L} \sin(\beta L))}{\beta^{4EI} (1 - e^{2\beta L} - 2e^{\beta L} \sin(\beta L))} \right] \\ B &= \left[\frac{4q(-1 + e^{\beta L} \cos(\beta L) - e^{\beta L} \sin(\beta L))}{\beta^{4EI} (-1 + e^{2\beta L} + 2e^{\beta L} \sin(\beta L))} \right] \\ C &= \left[\frac{4qe^{\beta L} (-e^{\beta L} + \cos(\beta L) - \sin(\beta L))}{\beta^{4EI} (-1 + e^{2\beta L} + 2e^{\beta L} \sin(\beta L))} \right] \\ D &= \left[\frac{4qe^{\beta L} (-e^{\beta L} + \cos(\beta L) + \sin(\beta L))}{\beta^{4EI} (-1 + e^{2\beta L} + 2e^{\beta L} \sin(\beta L))} \right] \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots(3.26)$$

จากนั้นแทนสมการข้างต้นลงในสมการที่ (3.21) และ (3.22) จะได้ค่า $V(0), V(L), M(0)$ และ $M(L)$ เป็นดังนี้

ป
TA
642
๓:๒๕๓
๒๕๓๓
C.1

5 ป.ศ. 2542

4240145



สำนักหอสมุด

-25-

$$\left. \begin{aligned} V(0) &= \left[\frac{16q(1+e^{2\beta L} - 2e^{\beta L} \cos(\beta L))}{\beta(-1+e^{2\beta L} + 2e^{\beta L} \sin(\beta L))} \right] \\ M(0) &= \left[\frac{-8q(-1+e^{2\beta L} - 2e^{\beta L} \sin(\beta L))}{\beta^2(-1+e^{2\beta L} + 2e^{\beta L} \sin(\beta L))} \right] \\ V(L) &= \left[\frac{16q(-1-e^{2\beta L} + 2e^{\beta L} \cos(\beta L))}{\beta(-1+e^{2\beta L} + 2e^{\beta L} \sin(\beta L))} \right] \\ M(L) &= \left[\frac{-8q(-1+e^{2\beta L} - 2e^{\beta L} \sin(\beta L))}{\beta^2(-1+e^{2\beta L} + 2e^{\beta L} \sin(\beta L))} \right] \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots(3.27)$$

จากค่า $V(0)$, $V(L)$, $M(0)$ และ $M(L)$ ที่ได้ จะสังเกตได้ว่า $V(0) = -V(L)$ และ $M(0) = M(L)$
ซึ่งเป็นตามคุณสมบัติการสมมาตร