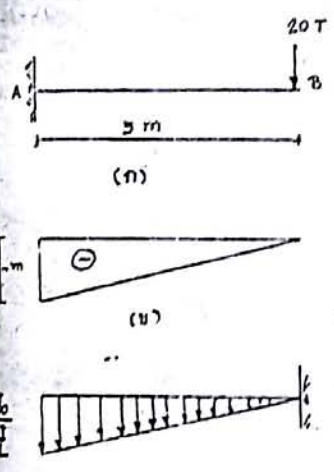


၇၀၄၅၇၄  
၀၅၁.၇၈

# STRUCTURAL ANALYSIS

- STRUCTURAL ANALYSIS  
( မြေခိုင်ဆောက်လုပ်ရေး )

1. Find  $\Delta_B$  and  $\theta_B$  using AB of EI and (CONJUGATE BEAM METHOD)



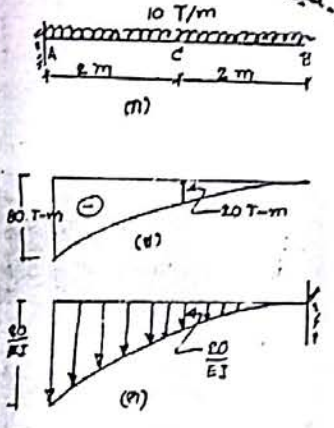
Solution

1. Find BMD of original beam
2. Moment diagram of conjugate beam
3. Find  $\Delta_B$  and  $\theta_B$

$$\Delta_B = m_b = -\frac{1}{2} \left( \frac{100}{EI} \right) (5) \left( \frac{5}{3} \right) = -\frac{833.33}{EI} \text{ m } (\downarrow)$$

$$\theta_B = V_b = -\frac{1}{2} \left( \frac{100}{EI} \right) (5) = -\frac{250}{EI} \text{ } (\curvearrowright)$$

2. Find  $\Delta_C$  and  $\theta_C$  using AB of EI and



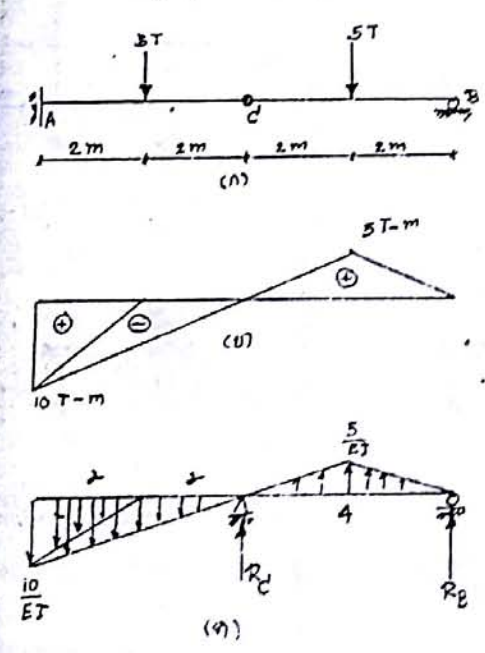
Solution

1. Find BMD of original beam
2. Moment diagram of conjugate beam
3. Find  $\Delta_C$  and  $\theta_C$

$$\theta_C = V_c = -\frac{80}{EI} (2) - \frac{1}{3} \left( \frac{60}{EI} \right) (2) = -\frac{80}{EI} \text{ } (\curvearrowright)$$

$$\Delta_C = m_c = -\frac{80}{EI} (2)(1) - \frac{1}{3} \left( \frac{60}{EI} \right) (2) \left( \frac{3}{4} \times 2 \right) = -\frac{100}{EI} \text{ m } (\downarrow)$$

3. Find  $\theta_C$  and  $\theta_B$  using AB of EI and



Solution

1. Find BMD of original beam Superposition
2. Moment diagram of conjugate beam
3. Find Reaction of conjugate beam.

$$\sum M_B = 0$$

$$4R_c = \frac{1}{2} \left( \frac{10}{EI} \right) (4) \left( \frac{2}{3} \times 4 + 4 \right) + \frac{1}{2} \left( \frac{10}{EI} \right) (2) \left( \frac{2}{3} \times 2 + 4 \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{5}{EI} \right) (4) (2)$$

$$R_c = \frac{46.66}{EI}$$

$$\sum F_y = 0$$

$$R_B = -R_c - \frac{1}{2} \left( \frac{5}{EI} \right) (4) + \frac{1}{2} \left( \frac{10}{EI} \right) (4) + \frac{1}{2} \left( \frac{10}{EI} \right) (2)$$

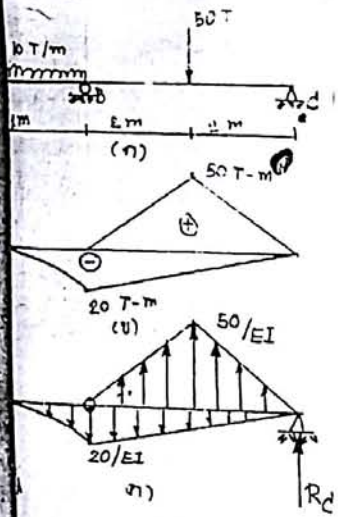
$$= -\frac{26.66}{EI}$$

4. Find  $\theta_C$  and  $\theta_B$

$$\theta_C = V_c = -\frac{1}{2} \left( \frac{10}{EI} \right) (2) - \frac{1}{2} \left( \frac{10}{EI} \right) (4) = -\frac{30}{EI} \text{ } (\curvearrowright)$$

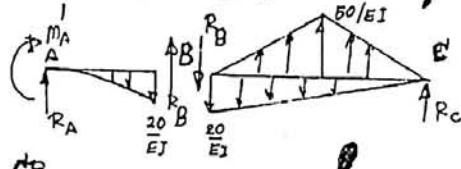
$$\theta_B = V_B = -R_B = +\frac{26.66}{EI} \text{ } (\curvearrowright)$$

1. រក  $\Delta_A$  និង  $\theta_A$  ចំពោះ  $ABC$  ដោយប្រើវិធីសាស្ត្រ  $\langle$  CONJUGATE BEAM  $\rangle$



Solution

- រក BMD ដោយប្រើ Superposition
- រកប្រភេទប្រសិទ្ធភាព (ក)
- រក Reaction ចំពោះប្រព័ន្ធគ្រប់គ្រង



CB

$$\sum M_B = 0 ; \quad 4R_C - \frac{1}{2} \left( \frac{20}{EI} \right) (4) \left( \frac{1}{3} \times 4 \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{50}{EI} \right) (4) (2)$$

$$R_C = -36.67/EI$$

$$\sum F_y = 0 ; \quad R_B = R_C + \frac{1}{2} \left( \frac{50}{EI} \right) (4) - \frac{1}{2} \left( \frac{20}{EI} \right) (4)$$

$$= 23.33/EI$$

AB

$$\sum F_y = 0 ; \quad R_A = -R_B + \frac{1}{3} \left( \frac{20}{EI} \right) (2) = -10/EI$$

$$\sum M_A = 0 ; \quad M_A = R_B(2) - \frac{1}{3} \left( \frac{20}{EI} \right) (2) \left( \frac{3}{4} \times 2 \right)$$

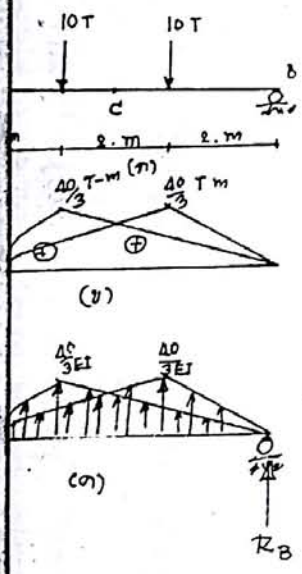
$$= 26.66/EI$$

4. រក  $\Delta_A$  និង  $\theta_A$

$$\theta_A = \theta_A = \theta_A = -\frac{10}{EI} \quad (\downarrow)$$

$$\Delta_A = \Delta_A = \Delta_A = \frac{26.66}{EI} \text{ m} \quad (\uparrow)$$

Example 2.4 រក  $\Delta_c$  ចំពោះប្រព័ន្ធគ្រប់គ្រង  $ABC$  ដោយប្រើវិធីសាស្ត្រ  $\langle$  CONJUGATE BEAM  $\rangle$



Solution

- រក BMD ដោយប្រើ Superposition
- រកប្រភេទប្រសិទ្ធភាព (ក)
- រក Reaction

$$\sum M_A = 0 ;$$

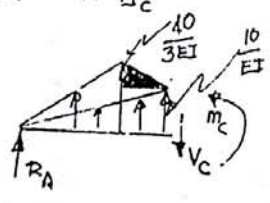
$$4R_B = -\frac{1}{2} \left( \frac{40}{3EI} \right) (2) \left( \frac{2}{3} \times 2 \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{40}{3EI} \right) (4) \left( \frac{1}{3} \times 4 + \frac{2}{3} \right)$$

$$- \frac{1}{2} \left( \frac{40}{3EI} \right) (4) \left( \frac{2}{3} \times 4 \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{40}{3EI} \right) (2) \left( \frac{1}{3} \times 2 + \frac{4}{3} \right)$$

$$R_B = -40/EI$$

$$\sum F_y = 0 ; \quad R_A = -80 - R_B = -40/EI$$

4. រក  $\Delta_c$



$$\Delta_c = \Delta_c = \Delta_c = R_A(3) + \frac{1}{2} \left( \frac{40}{3EI} \right) (2) \left( 1 + \frac{2}{3} \right)$$

$$+ \frac{10}{EI} (1) \left( \frac{1}{2} \right) + \frac{1}{2} \left( \frac{10}{3EI} \right) (1) \left( \frac{4}{3} \right)$$

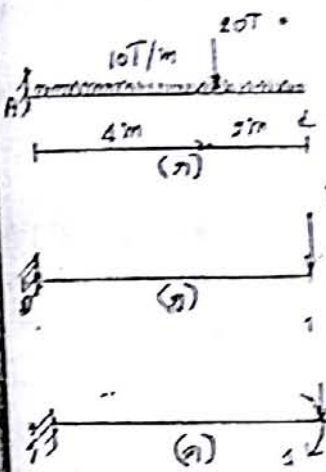
$$+ \frac{1}{2} \left( \frac{10}{EI} \right) (3) \left( \frac{1}{3} \times 3 \right)$$

$$\Delta_c = -\frac{76.67}{EI} \text{ m} \quad (\downarrow)$$

3.1.1.1 Unit Load method: การหาค่าการกระจัดและมุมการบิด

1. Unit Load method:  $EI$  constant

Solution



1) Unit Load method: หา  $M$  ที่จุดใดจุดหนึ่ง

$$M = -10x \cdot \frac{x}{2} = -5x^2; 0 \leq x \leq 2$$

$$M = -10 \cdot \frac{x}{2} - 20(x-2) = -5x^2 - 20x + 40; 2 \leq x \leq 6$$

2) Unit Load method: หา  $m$  ที่จุดใดจุดหนึ่ง

$$m = -1(x) = -x; 0 \leq x \leq 2$$

$$m = -x; 2 \leq x \leq 6$$

3) Unit Load method: หา  $\theta$  ที่จุดใดจุดหนึ่ง

$$\theta = -1; 0 \leq x \leq 2$$

$$\theta = -1; 2 \leq x \leq 6$$

Find  $\Delta$  and  $\theta$

Find  $\Delta$  ใช้  $M$  และ  $m$  มาหาค่า  $\Delta = \int \frac{Mm}{EI} dx$

$$\Delta = \int_0^2 \frac{(-5x^2)(-x)}{EI} dx + \int_2^6 \frac{(-5x^2 - 20x + 40)(-x)}{EI} dx = \int_0^2 \frac{5x^3}{EI} dx + \int_2^6 \frac{(5x^3 + 20x^2 - 40x)}{EI} dx$$

$$= \frac{5x^4}{4EI} \Big|_0^2 + \frac{1}{EI} \left[ \frac{5x^4}{4} + \frac{20x^3}{3} - \frac{40x^2}{2} \right] \Big|_2^6 = \frac{336.67}{EI} \text{ (down)}$$

Find  $\theta$  ใช้  $M$  และ  $\theta$  มาหาค่า  $\theta = \int \frac{M\theta}{EI} dx$

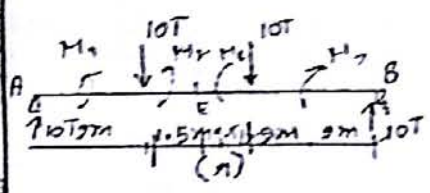
$$\theta = \int_0^2 \frac{(-5x^2)(-1)}{EI} dx + \int_2^6 \frac{(-5x^2 - 20x - 40)(-1)}{EI} dx = \int_0^2 \frac{5x^2}{EI} dx + \int_2^6 \frac{(5x^2 + 20x + 40)}{EI} dx$$

$$= \frac{5x^3}{3EI} \Big|_0^2 + \frac{1}{EI} \left[ \frac{5x^3}{3} + 20x^2 + 40x \right] \Big|_2^6 = \frac{520}{EI}$$

Find  $\Delta$   $EI$  constant

Solution

1) Unit Load method: หา  $M$  ที่จุดใดจุดหนึ่ง



$$M = 10x; 0 \leq x \leq 2$$

$$M = 10x - 10(x-2) = 20; 2 \leq x \leq 3.5$$

$$M = 10x; 0 \leq x \leq 2$$

$$M = 10x - 10(x-2) = 20; 2 \leq x \leq 3.5$$

2) Unit Load method: หา  $m$  ที่จุดใดจุดหนึ่ง

$$m = \frac{1}{2}x; 0 \leq x \leq 2$$

$$m = \frac{1}{2}x; 2 \leq x \leq 3.5$$

$$m = \frac{1}{2}x; 0 \leq x \leq 2$$

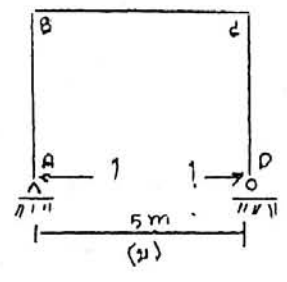
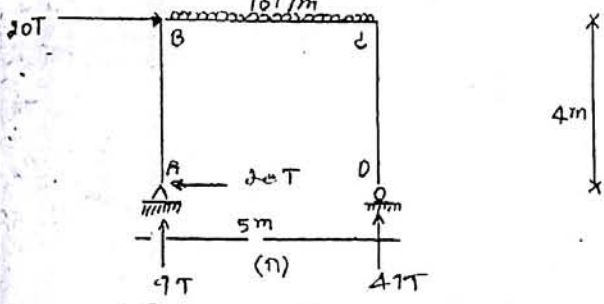
$$m = \frac{1}{2}x; 2 \leq x \leq 3.5$$

3) Find  $\Delta$  ใช้  $M$  และ  $m$  มาหาค่า  $\Delta = \int \frac{Mm}{EI} dx$

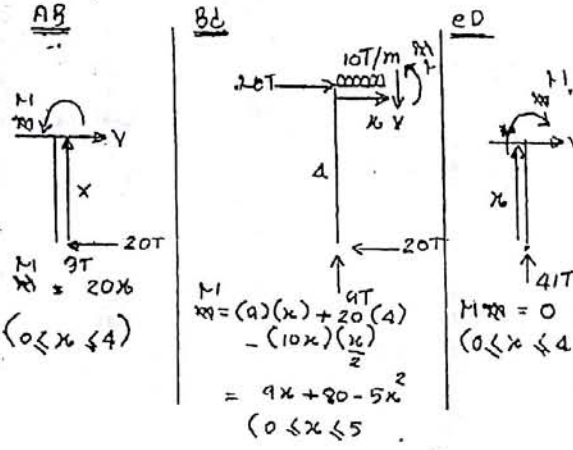
$$\Delta = \int_0^2 \frac{(10x)(\frac{1}{2}x)}{EI} dx + \int_2^{3.5} \frac{(20)(\frac{1}{2}x)}{EI} dx = \int_0^2 \frac{5x^2}{EI} dx + \int_2^{3.5} \frac{10x}{EI} dx$$

$$= \frac{5x^3}{3EI} \Big|_0^2 + \frac{10x^2}{2EI} \Big|_2^{3.5} = \frac{5 \cdot 8}{3EI} + \frac{10 \cdot 12.25}{2EI} - \frac{10 \cdot 4}{2EI} = \frac{109.17}{EI}$$

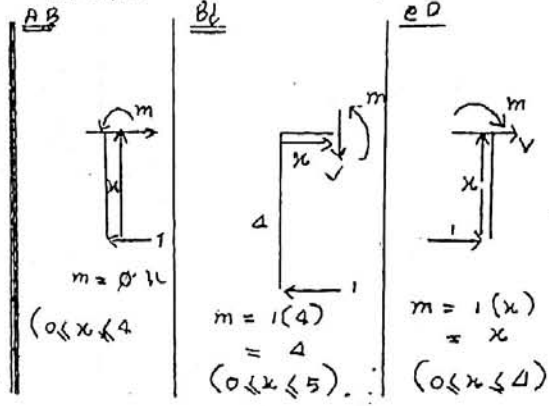
1. in Deflection  $\rho$   $\rho = \frac{1}{EI} \int M dx$



1. in  $\Delta_{01}$   $\rho$   $\rho = \frac{1}{EI} \int M dx$

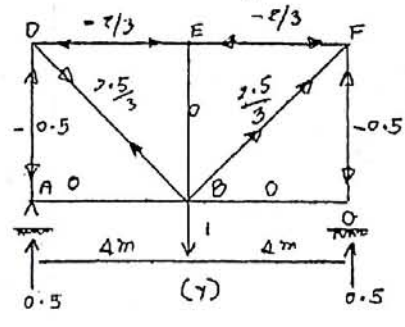
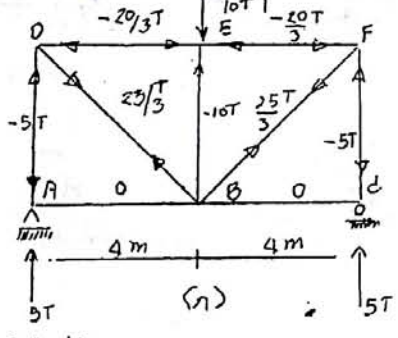


2. in  $\Delta_{02}$   $\rho$   $\rho = \frac{1}{EI} \int M dx$



$$\Delta_{01} = \int_0^4 (20x)(x) \frac{dx}{EI} + \int_0^5 (9x + 90 - 5x^2)(4) \frac{dx}{EI} + \int_0^4 (0)(x) \frac{dx}{EI} = \frac{20x^3}{3EI} \Big|_0^4 + \frac{1}{EI} \left[ \frac{36x^2}{2} + 320x - \frac{20x^3}{3} \right] \Big|_0^5 = \frac{1643.33}{EI} \text{ m.}$$

2. in Deflection  $\rho$   $\rho = \frac{1}{EI} \int M dx$   $A = 10 \text{ cm}^2$   $E = 2.04 \times 10^3 \text{ T/cm}^2$



Solution

1. Analysis Truss  $\rho$   $\rho = \frac{1}{EI} \int M dx$

2. Unit Load  $\rho$   $\rho = \frac{1}{EI} \int M dx$

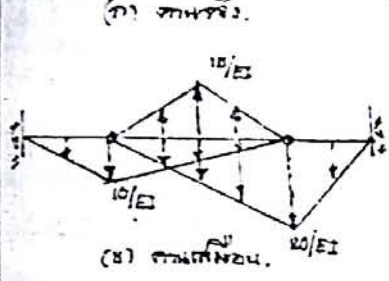
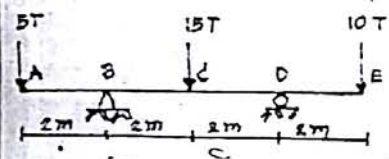
3. in  $\Delta_B$

$$\Delta_B = \sum \frac{SUL}{AE} = \frac{1200}{E} = \frac{1200}{2.04 \times 10^3} = 0.588 \text{ cm}$$

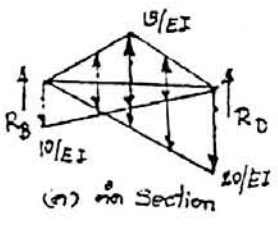
Number	L (cm)	A (cm <sup>2</sup> )	S (T)	U	SUL/A (T/cm)
AB	400	10	0	0	0
BE	400	10	0	0	0
DE	400	10	-20/3	-2/3	177.78
EF	400	10	-20/3	-2/3	177.78
AD	300	10	-5	-0.5	75.00
DB	500	10	25/3	2.5/3	347.22
EB	300	10	10	0	0
BF	500	10	25/3	2.5/3	347.22
FE	300	10	-5	-0.5	75.00

$\sum SUL/A = 1200$

ปัญหาที่ 1 (Conjugate Beam) ให้นำ  $L_c$  หรือ  $\theta_c$  มาใช้  
 $I = 200 \times 10^{-6} m^4$ ,  $E = 2.0 \times 10^7 Ton/m^2$



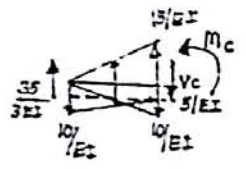
Solution ให้นำสมมติฐานของ beam conjugate (u) มาใช้  
 B หรือ D มาใช้แทน



or  $R_B$  or  $R_D$   
 $\sum M_B = 0$ ;  
 $4R_D = \frac{1}{2} \left( \frac{10}{EI} \right) (4) \left( \frac{4}{3} \right) + \frac{1}{2} \left( \frac{20}{EI} \right) (4) \left( \frac{4}{3} \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{15}{EI} \right) (4) (2)$   
 $= \frac{280}{3EI}$   
 $R_D = \frac{56}{3EI} = \frac{18.67}{EI}$

$\sum F_y = 0$ ;  $R_B = \frac{1}{2} \left( \frac{10}{EI} \right) (4) + \frac{1}{2} \left( \frac{20}{EI} \right) (4) - \frac{1}{2} \left( \frac{15}{EI} \right) (4) - R_D$   
 $= \frac{35}{3EI} = \frac{11.67}{EI}$

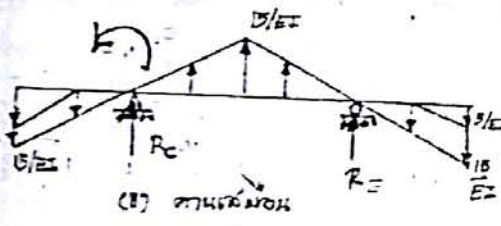
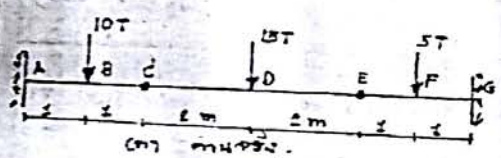
or  $\Delta_c$  or  $\theta_c$  at joint C



$\theta_c = v_c = \frac{35}{3EI} + \frac{1}{2} \left( \frac{15}{EI} \right) (2) - \frac{5}{EI} (2) - \frac{1}{2} \left( \frac{5}{EI} \right) (2) - \frac{1}{2} \left( \frac{10}{EI} \right) (2)$   
 $= \frac{5}{3EI} = \frac{5}{3 \times 2.0 \times 10^7 \times 200 \times 10^{-6}} = 0.00042$  (Ans)

$\Delta_c = M_c = \frac{35}{3EI} (2) + \frac{1}{2} \left( \frac{15}{EI} \right) (2) \left( \frac{2}{3} \right) - 2 \left( \frac{5}{EI} \right) (1) - \frac{1}{2} \left( \frac{5}{EI} \right) (2) \left( \frac{4}{3} \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{10}{EI} \right) (2) \left( \frac{2}{3} \right)$   
 $= \frac{10}{EI} = \frac{10}{2.0 \times 10^7 \times 200 \times 10^{-6}} \times 100 = 0.25 \text{ cm}$  (Ans)

ปัญหาที่ 2 (Conjugate Beam) ให้นำ  $\Delta_D$  หรือ  $\theta_D$  มาใช้  
 $I = 200 \times 10^{-6} m^4$ ,  $E = 2.0 \times 10^7 Ton/m^2$



Solution. ให้นำสมมติฐานของ beam conjugate (u) มาใช้  
 Reaction ที่ C หรือ E (or  $R_C$  or  $R_E$ )

$\sum M_C = 0$ ;  
 $4R_E = \frac{1}{2} \left( \frac{20}{EI} \right) (1) \left( 5 + \frac{1}{3} \right) + \frac{1}{2} \left( \frac{15}{EI} \right) (2) \left( 4 + \frac{1}{3} \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{15}{EI} \right) (4) (2)$   
 $- \frac{1}{2} \left( \frac{10}{EI} \right) (1) \left( 1 + \frac{2}{3} \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{15}{EI} \right) (2) \left( \frac{1}{3} \right) = \frac{35}{6EI}$   
 $\therefore R_E = \frac{35}{24EI}$

$\sum F_y = 0$ ;  
 $R_C = \frac{1}{2} \left( \frac{5}{EI} \right) (1) + \frac{1}{2} \left( \frac{15}{EI} \right) (2) - \frac{1}{2} \left( \frac{15}{EI} \right) (4) + \frac{1}{2} \left( \frac{10}{EI} \right) (1)$   
 $+ \frac{1}{2} \left( \frac{15}{EI} \right) (2) - R_E$   
 $= \frac{145}{24EI}$

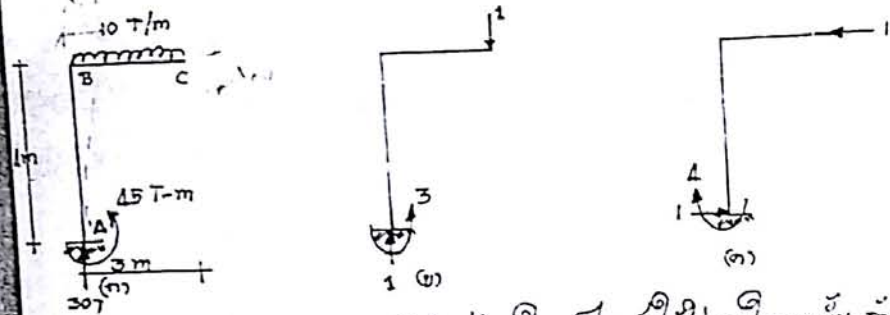
or  $\Delta_D$  or  $\theta_D$  at Section D

$\theta_D = v_D = \frac{145}{24EI} + \frac{1}{2} \left( \frac{15}{EI} \right) (2) - \frac{1}{2} \left( \frac{15}{EI} \right) (2) - \frac{1}{2} \left( \frac{10}{EI} \right) (1)$   
 $= \frac{24}{24 \times 2.0 \times 10^7 \times 200 \times 10^{-6}} = 0.00026$  (Ans)

$\Delta_D = M_D = \frac{145}{24EI} (2) + \frac{1}{2} \left( \frac{15}{EI} \right) (2) \left( \frac{2}{3} \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{15}{EI} \right) (2) \left( 2 + \frac{1}{3} \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{10}{EI} \right) (1) \left( 2 + \frac{1}{3} \right)$   
 $= -\frac{555}{12EI} = -\frac{555}{12 \times 2.0 \times 10^7 \times 200 \times 10^{-6}} \times 100 = 1.156 \text{ cm}$  (Ans)

Deflection (Unit Load)  $I = 200 \times 10^6 \text{ m}^4$ ,  $E = 200 \times 10^7 \text{ Ton/m}^2$   $\Delta_{CV}$   $\Delta_{CH}$

6/22



Solution  $\Delta_{CV}$  Unit Load  $\Delta_{CH}$  Deflection

Deflection  $\Delta = \int \frac{m \cdot \bar{m} dx}{EI}$

Column AB  $0 \leq x \leq 4$

Beam BC  $0 \leq x \leq 3$

$M = -45$   
 $m = -3$   
 $M = -10x$   
 $m = -5x^2$   
 $M = -10x$   
 $m = -x$

$$\Delta_{CV} = \int_0^4 (-45)(-3) \frac{dx}{EI} + \int_0^3 (-10x)(-x) \frac{dx}{EI}$$

$$= \frac{135}{EI} (4) + \frac{5}{EI} (x^2) \Big|_0^3 = \frac{64.25}{EI}$$

$$= \frac{64.25}{2.0 \times 10^7 \times 200 \times 10^6} \times 100 = 16.0 \text{ cm } (\downarrow)$$

Column AB  $0 \leq x \leq 4$

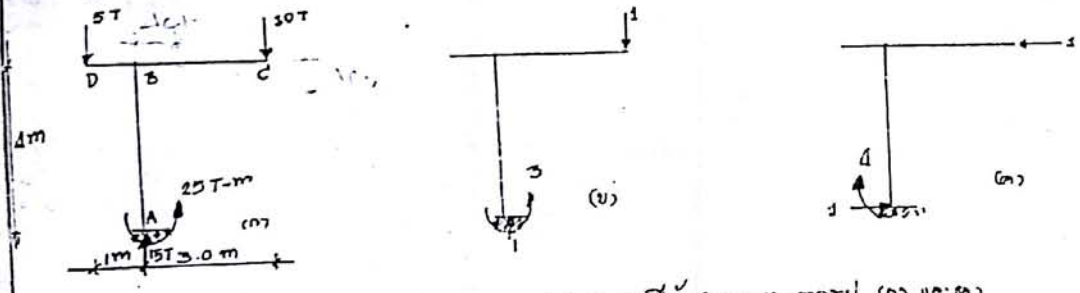
Beam BC  $0 \leq x \leq 3$

$M = -45$   
 $m = 4-x$   
 $M = -10x$   
 $m = 0$

$$\Delta_{CH} = \int_0^4 (-45)(4-x) \frac{dx}{EI} = \frac{1}{EI} [45x^2 - 180x] \Big|_0^4$$

$$= \frac{-360}{EI} = \frac{-360}{2.0 \times 10^7 \times 200 \times 10^6} \times 100 = -9 \text{ cm } (\rightarrow)$$

Unit Load Deflection  $E = 2.0 \times 10^7 \text{ Ton/m}^2$ ,  $I = 200 \times 10^6 \text{ m}^4$



Column AB  $0 \leq x \leq 4$

Beam BC  $0 \leq x \leq 3$

$M = -25$   
 $m = -3$   
 $M = -10x$   
 $m = -x$

$$\Delta_{CV} = \int_0^4 (-25)(-3) \frac{dx}{EI} + \int_0^3 (-10x)(-x) \frac{dx}{EI}$$

$$= \frac{75}{EI} (4) + \frac{5}{EI} (x^2) \Big|_0^3 = \frac{390}{EI}$$

$$= \frac{390}{2.0 \times 10^7 \times 200 \times 10^6} \times 100 = 9.75 \text{ cm } (\downarrow)$$

Column AB  $0 \leq x \leq 4$

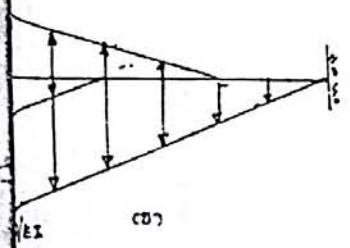
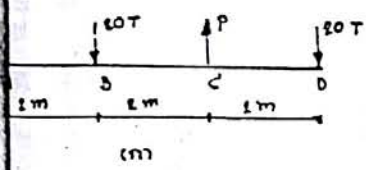
Beam BC  $0 \leq x \leq 3$

$M = -25$   
 $m = 4-x$   
 $M = -10x$   
 $m = 0$

$$\Delta_{CH} = \int_0^4 (-25)(4-x) \frac{dx}{EI} = \frac{1}{EI} [25x^2 - 100x] \Big|_0^4$$

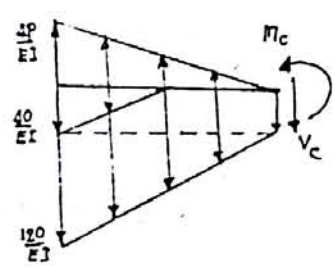
$$= \frac{-200}{EI} = \frac{-200}{2.0 \times 10^7 \times 200 \times 10^6} \times 100 = -5 \text{ cm } (\rightarrow)$$

หาค่า  $\Delta_c$  ของคานา ABCD ดังรูป มี  $I = 200 \times 10^{-6} \text{ m}^4$  และ  $E = 2.0 \times 10^7 \text{ T/m}^2$   
 ให้  $\Delta_c = 0$  หาค่า  $P$  ที่ทำให้คานาสมดุล  
 เขียน SFD และ BMD ในคานาหาจุด  $P$  ที่ต้องการ



Solution

ก. หาค่า  $\Delta_c$  โดยใช้วิธี Conjugate beam โดยสมมติคานาเสมือน  
 คานาเสมือนดังรูป (ก) และหาค่า Section ที่จุด C ดังต้องการ



$$\Delta_c = \Delta_c = -\frac{1}{2} \left( \frac{40}{EI} \right) (2) \left( 2 + \frac{2}{3} \right) + \frac{1}{2} \left( \frac{4P}{EI} \right) (1) \left( \frac{2}{3} \right)$$

$$- \left( \frac{40}{EI} \right) (2) (2) - \frac{1}{2} \left( \frac{80}{EI} \right) (4) \left( \frac{2}{3} \right)$$

$$= -\frac{880}{EI} + \frac{64P}{3EI}$$

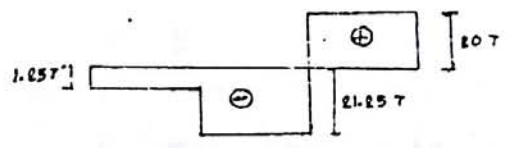
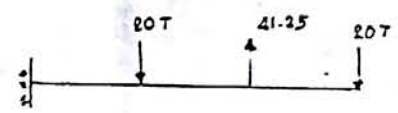
$$= -0.22 + 0.0053P \quad \underline{\text{Ans.}}$$

ข.  $\Delta_c = 0$

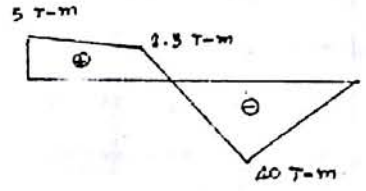
$$-\frac{880}{EI} + \frac{64P}{3EI} = 0$$

$$P = 41.25 \text{ Ton} \quad \underline{\text{Ans.}}$$

ค. SFD และ BMD



SFD



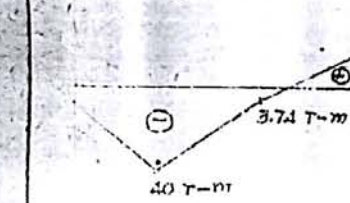
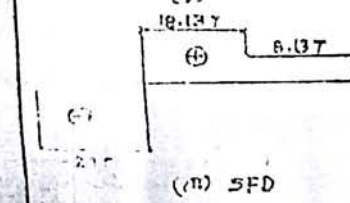
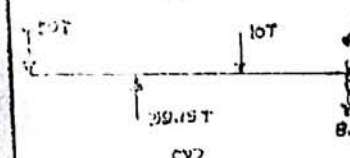
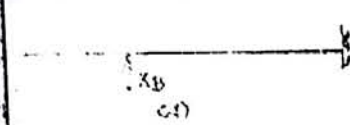
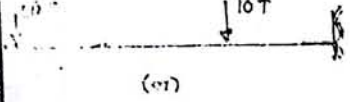
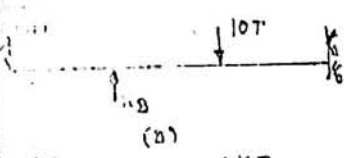
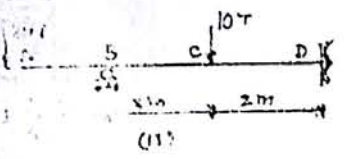
B.M.D



หาค่าแรงปฏิกิริยาที่ข้อต่อ A

หาค่าแรงปฏิกิริยาที่ข้อต่อ A โดยใช้วิธี Castigliano's Theorem

Solution

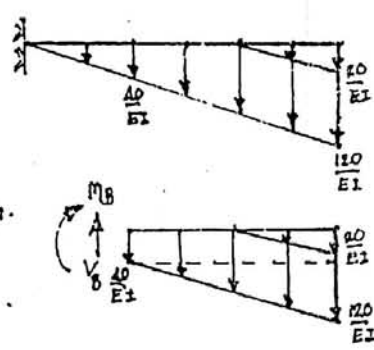


1. จำนวนแรงปฏิกิริยาที่ข้อต่อ A = 4 - 3 = 1

2. ใช้ Castigliano's Theorem ที่ข้อต่อ B หรือใช้ Castigliano's Theorem ที่ข้อต่อ B โดยใช้สมมติฐาน  $X_B$  โดยที่  $\Delta_B = 0$  หรือ  $\Delta_{B0} + \Delta_{BB} = 0$  ดังรูป.

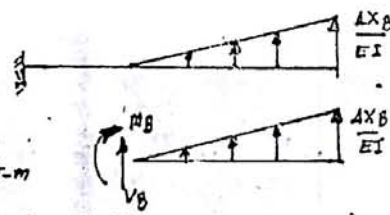
3. หา  $\Delta_{B0}$  หรือ  $\Delta_{BB}$  (ใช้วิธี Conjugate beam)

หา  $\Delta_{B0}$  (หน่วย (ก))



$$\begin{aligned} \Delta_{B0} &= M_B \\ &= -\frac{1}{2} \left( \frac{10}{EI} \right) (2) (2+4) \\ &\quad - \left( \frac{10}{EI} \right) (4) (2) - \frac{1}{2} \left( \frac{10}{EI} \right) (4) \left( \frac{8}{3} \right) \\ &= -\frac{813.33}{EI} \text{ m.} \end{aligned}$$

หา  $\Delta_{BB}$  (หน่วย (ข))



$$\begin{aligned} \Delta_{BB} &= M_B \\ &= \frac{1}{2} \left( \frac{4X_B}{EI} \right) (4) \left( \frac{8}{3} \right) \\ &= \frac{21.33 X_B}{EI} \text{ m.} \end{aligned}$$

4. หา  $X_B$  จาก  $-\frac{813.33}{EI} + \frac{21.33 X_B}{EI} = 0$   
 $X_B = 38.13 \text{ Ton}$  (ใช้วิธี Castigliano's Theorem ที่ข้อต่อ B)

5. เขียน SFD และ BMD ดังรูป (ก) และ (ข)

Solution

1. จำนวนแรงปฏิกิริยาที่ข้อต่อ A = 5 - 3 = 2.

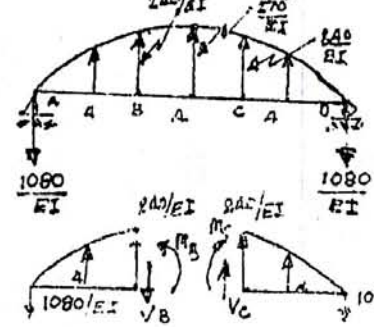
2. ใช้ Castigliano's Theorem ที่ข้อต่อ B หรือใช้ Castigliano's Theorem ที่ข้อต่อ B โดยใช้สมมติฐาน  $X_B$  หรือใช้ Castigliano's Theorem ที่ข้อต่อ C โดยใช้สมมติฐาน  $X_C$  ดังรูป.

$$\Delta_B = 0 = \Delta_{B0} + \Delta_{BB} + \Delta_{BC} \dots \dots \dots$$

$$\Delta_C = 0 = \Delta_{C0} + \Delta_{CB} + \Delta_{CC} \dots \dots \dots$$

3. หา  $\Delta_{B0}, \Delta_{BB}, \Delta_{BC}, \Delta_{C0}, \Delta_{CB}, \Delta_{CC}$  โดยใช้วิธี Conjugate beam

หา  $\Delta_{B0}$  หรือ  $\Delta_{C0}$  (หน่วย (ก))

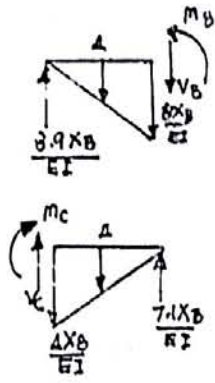
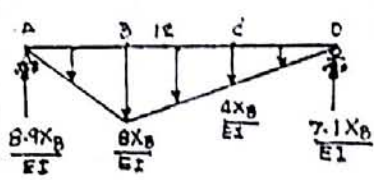


$$\begin{aligned} \Delta_{B0} &= M_B \text{ (ใช้วิธี Castigliano's Theorem)} \\ &= -\frac{1080}{EI} (4) + \frac{8}{5} \left( \frac{240}{EI} \right) (4) \left( \frac{2}{3} \times 4 \right) \\ &= -\frac{3260}{EI} \text{ m} \end{aligned}$$

$\Delta_{C0} = M_C$  (ใช้วิธี Castigliano's Theorem)

$$= -\frac{1080}{EI} (4) + \frac{8}{5} \left( \frac{240}{EI} \right) (4) \left( \frac{2}{3} \times 4 \right) = -\frac{3260}{EI}$$

17  $\Delta_{BB}$  18:  $\Delta_{CB}$  19:  $\Delta_{CC}$



$$\Delta_{BB} = \left( \frac{8.9XB}{EI} \right) (4) - \frac{1}{2} \left( \frac{8XB}{EI} \right) (4) \left( \frac{4}{3} \right)$$

$$= \frac{28.5XB}{EI} \text{ m}$$

$$\Delta_{CB} = \left( \frac{7.1XB}{EI} \right) (4) - \frac{1}{2} \left( \frac{4XB}{EI} \right) (4) \left( \frac{4}{3} \right)$$

$$= \frac{24.8XB}{EI} \text{ m}$$

20  $\Delta_{CC}$  21:  $\Delta_{BC}$

$$\Delta_{CC} = \frac{28.5XC}{EI} \text{ m}$$

$$\Delta_{BC} = \frac{24.8XC}{EI} \text{ m}$$

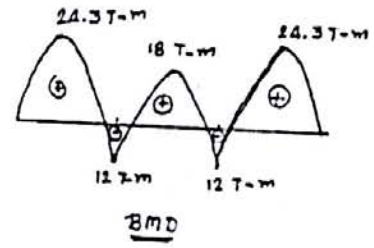
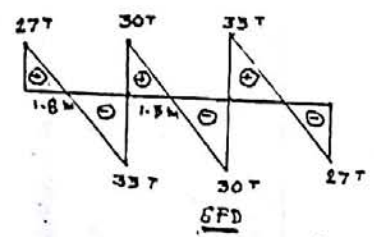
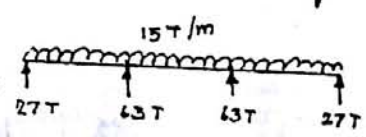
22  $X_B$  18:  $X_C$

at  $\Delta_B = 0$  ;  $-\frac{3360}{EI} + \frac{28.5XB}{EI} + \frac{24.8XC}{EI} = 0$   
 $-3360 + 28.5XB + 24.8XC = 0 \dots (1)$

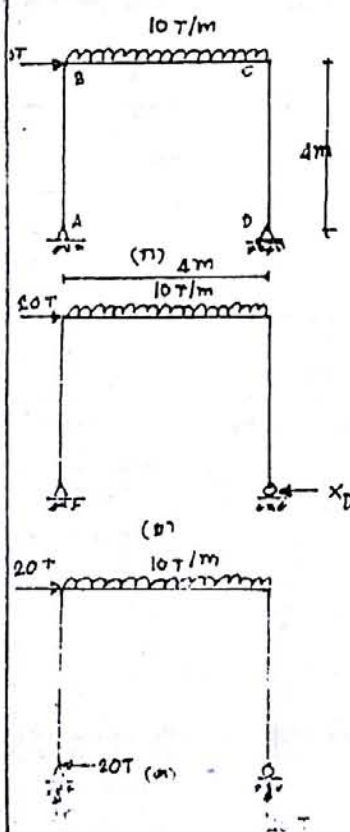
at  $\Delta_C = 0$  ;  $-\frac{3360}{EI} + \frac{24.8XB}{EI} + \frac{28.5XC}{EI} = 0$   
 $-3360 + 24.8XB + 28.5XC = 0 \dots (2)$

$X_B = X_C = 63 \text{ Ton}$

5  $\Delta_{BB}$  SFD 18: BMD 19:  $\Delta_{CC}$

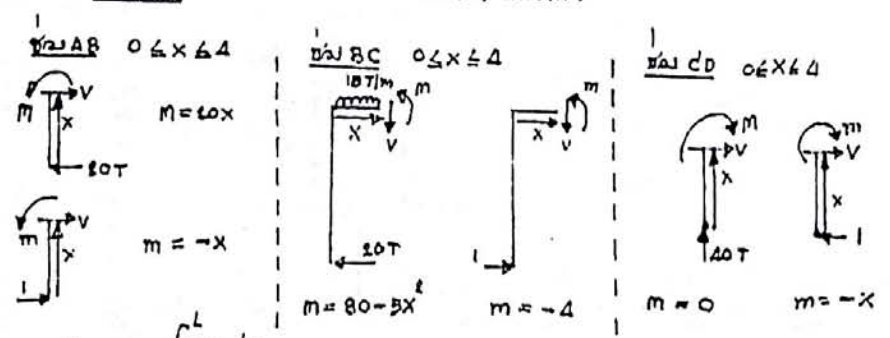


(2)



Solution

1. กำหนดให้จุดตัดหน้าตัดที่  $x=4$  เป็นจุดตัดที่ 1
2. เพื่อหาค่า  $\Delta_{D0}$  ใช้วิธีหาค่าตัดหน้าตัดที่จุดตัด D โดยให้สมมติว่ามี  $X_D$  ตามแนวแกน  $x$  โดยให้  $\Delta_{D0} = 0$  หรือ  $\Delta_{D0} + \Delta_{DD} = 0$  ดังรูป (a)
3.  $\Delta_{D0}$  18:  $\Delta_{DD}$  โดย  $\Delta_{DD}$  Unit Load.



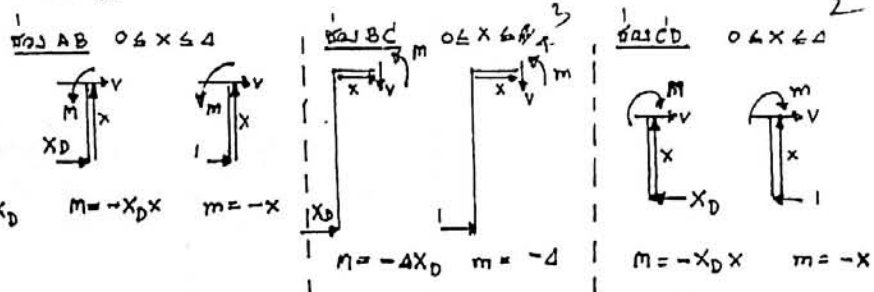
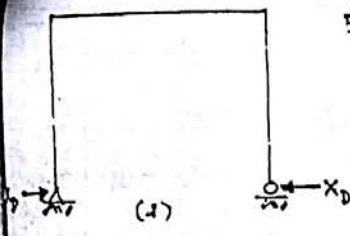
$$\Delta_{D0} = \int_0^L \frac{m \cdot dx}{EI}$$

$$= \int_0^4 \frac{(40x)(-x)}{EI} dx + \int_0^4 \frac{(80-5x^2)(-4)}{EI} dx$$

$$= -\frac{20x^3}{3EI} \Big|_0^4 + \frac{1}{EI} \left[ 20x^3 - 320x \right] \Big|_0^4 = -\frac{1280}{EI} \text{ m}$$

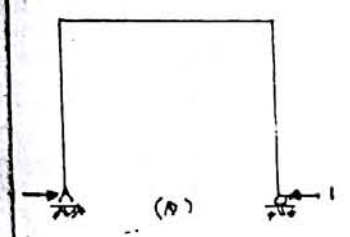
หา  $\Delta_{DD}$  ใช้วิธี: m ตามข้อ 4) หรือ (ง)

10  
24

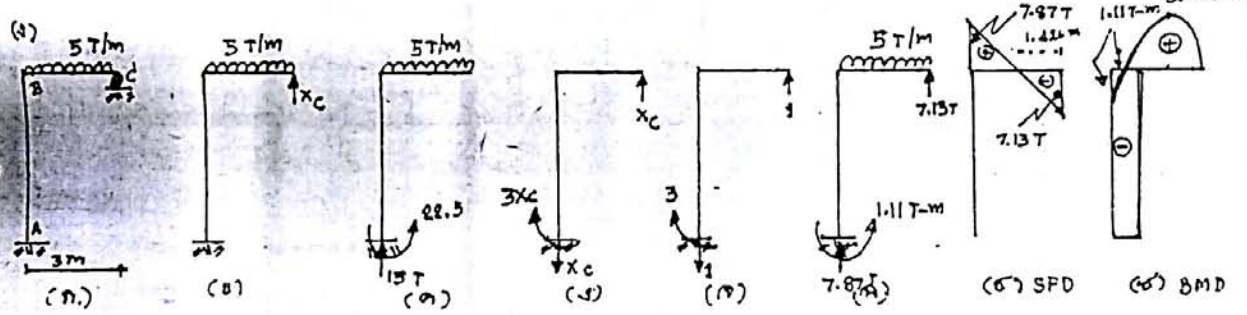
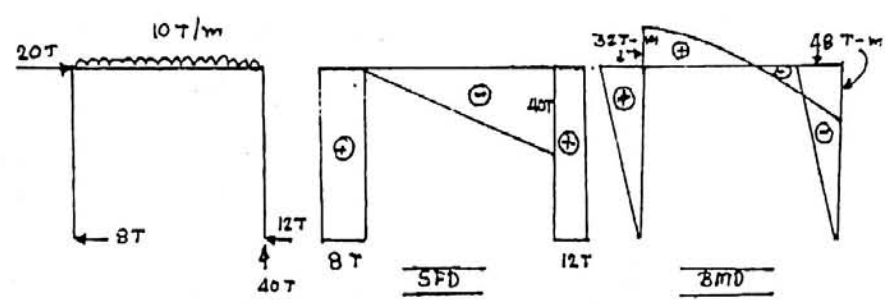


$$\Delta_{DD} = \int_0^4 (-X_D x)(-x) \frac{dx}{EI} + \int_0^4 (-4X_D)(-4) \frac{dx}{EI} + \int_0^4 (-X_D x)(-x) \frac{dx}{EI}$$

$$= X_D \left( \frac{x^3}{3EI} \right) \Big|_0^4 + 16X_D \left( \frac{x}{EI} \right) \Big|_0^4 + X_D \left( \frac{x^3}{3EI} \right) \Big|_0^4 = \frac{106.67 X_D}{EI} \dots \dots$$



4. หา  $X_D$   
 $\Delta_D = 0 = \frac{-1200}{EI} + \frac{106.67 X_D}{EI} = 0 \rightarrow X_D = 12 \text{ Ton} (\leftarrow) \dots \dots$   
 5. เขียน SFD และ BMD.



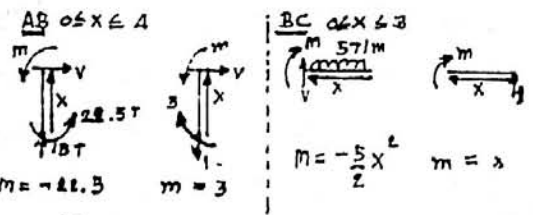
Solution.

1. จำนวนแรงที่กระทำจำนวน 14 ตัว = 4 - 3 = 1
2. เลือกจุดที่ใช้เป็นแรงที่กระทำ คือ ที่จุด C ใช้เป็นแรงที่กระทำเป็น  $X_C$  ตามแนวตั้ง โดยไม่มีข้อใด

$\Delta_C = 0$  หรือ  $\Delta_{C0} + \Delta_{CC} = 0$  ตามรูป (ง)

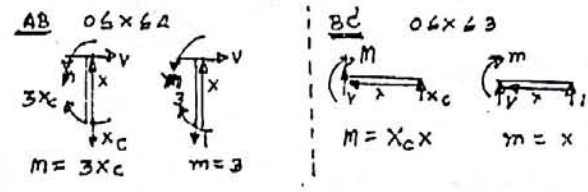
3. หา  $\Delta_{C0}$  หรือ  $\Delta_{CC}$

$\Delta_{C0}$  ใช้ วิธี: m ตามรูป (ค) หรือ (ง)



$$\Delta_{C0} = \int_0^4 (-22.5)(3) \frac{dx}{EI} + \int_0^3 (-1.5x^2)(x) \frac{dx}{EI} = -\frac{320.625}{EI} \text{ m}$$

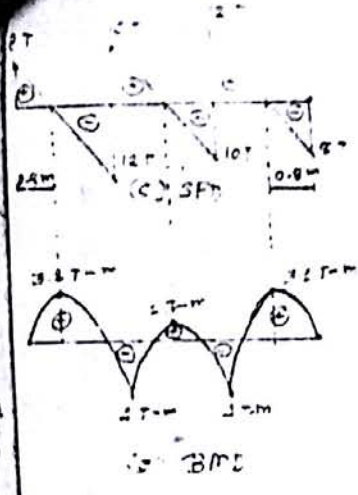
$\Delta_{CC}$  ใช้ วิธี: m ตามรูป (จ) หรือ (ง)



$$\Delta_{CC} = \int_0^4 (3X_C)(3) \frac{dx}{EI} + \int_0^3 (X_C x)(x) \frac{dx}{EI} = \frac{45 X_C}{EI} \text{ m}$$

4. หา  $X_C$  จาก  $\Delta_C = 0 = \frac{-320.625}{EI} + \frac{45 X_C}{EI} \rightarrow X_C = 7.13 \text{ Ton} (\uparrow) \dots \dots$   
 5. เขียน SFD และ BMD ตามรูป (f) หรือ (g).





$$M_{cb} = \frac{2EI}{L} (\theta_c + \theta_b - c) = \frac{2}{3}$$

$$M_{cd} = \frac{EI}{L} (\theta_c + \theta_d - 0) = \frac{2}{3}$$

$$M_{dc} = \frac{EI}{L} (\theta_d + \theta_c - 0) = \frac{2}{3}$$

2.  $\sum M_a = 0$ ;  $2\theta_a EI + \theta_b EI - \frac{c}{2} = 0$  ..... (1)

$\sum M_b = 0$ ;  $M_{ba} + M_{bc} = 0$ ;  $4\theta_b EI + \theta_a EI + \theta_c EI = 0$  ..... (2)

$\sum M_c = 0$ ;  $M_{cb} + M_{cd} = 0$ ;  $4\theta_c EI + \theta_b EI - \theta_d EI = 0$  ..... (3)

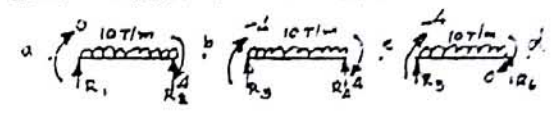
$\sum M_d = 0$ ;  $M_{dc} = 0$ ;  $2\theta_d EI + \theta_c EI + \frac{c}{2} = 0$  ..... (4)

3.  $\theta_a = \frac{1}{EI}$ ;  $\theta_b = -\frac{2}{3EI}$ ;  $\theta_c = \frac{2}{3EI}$ ;  $\theta_d = -\frac{1}{EI}$

3.  $\sum M_a = 0$   $\sum M_b = 0$   $\sum M_c = 0$   $\sum M_d = 0$

$M_{ab} = 0$ ;  $M_{ba} = 4 T-m$ ;  $M_{bc} = -4 T-m$ ;  $M_{cb} = 4 T-m$ ;  $M_{cd} = -4 T-m$ ;  $M_{dc} = 0$

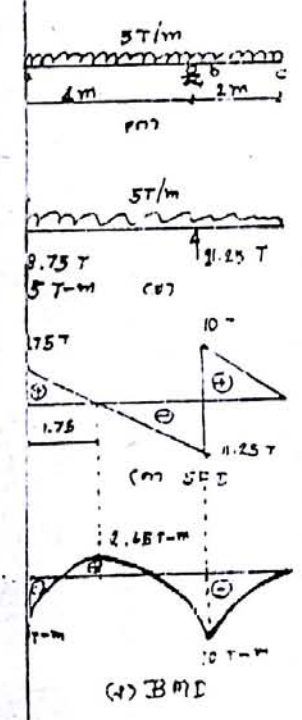
4. Reaction Reaction Moment in the Free Body in the Reaction in the fixed.



Free Body	Equations
ab	$\sum M_a = 0$ ; $2R_2 = 4 + 10 \times 2 \times 1$ $R_2 = 12 T$ $\sum F_y = 0$ ; $R_1 = 8 T$ $R_a = R_1 = 8 T$
bc	$\sum M_b = 0$ ; $2R_4 = -4 + 4 + 10 \times 2 \times 1$ $R_4 = 10 T$ $\sum F_y = 0$ ; $R_3 = 10 T$ $R_b = R_2 + R_3 = 22 T$
cd	$\sum M_c = 0$ ; $2R_6 = -4 + 10 \times 2 \times 1$ $R_6 = 12 T$ $\sum F_y = 0$ ; $R_5 = 12 T$ $R_c = R_4 + R_5 = 22 T$ $R_d = R_6 = 12 T$

Free body, SFD and BMD in the fixed (b), (c) and (d) in the fixed.

Example 3.7 Slope-Deflection method (a)  $\theta_a = 0$   $\theta_b \neq 0$  in the Moment in the fixed.



Solution 1.  $\sum M_a = 0$  in the Moment in the fixed.

$M_{ab} = -\frac{1}{12} w l^3 = -\frac{1}{12} (5)(4)^3 = -6.67 T-m$ ;  $M_{ba} = \frac{1}{12} w l^3 = \frac{1}{12} (5)(4)^3 = 6.67 T-m$

$M_{bc} = -\frac{w l^2}{2} = -\frac{5(2)^2}{2} = -10 T-m$

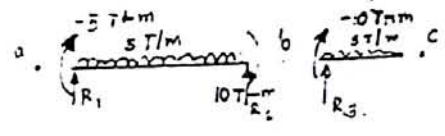
2.  $\sum M_b = 0$ ;  $M_{ba} + M_{bc} = 0$ ;  $4\theta_b EI - 3.33 = 0$  ..... (1)

$\theta_b = \frac{3.33}{EI}$

3.  $M_{ab} = -5 T-m$ ;  $M_{ba} = 10 T-m$ ;  $M_{bc} = -10 T-m$

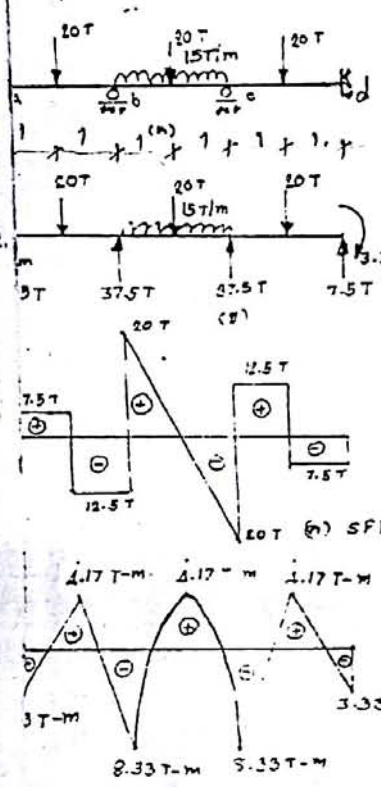
13  
 24

Reaction Tauin Moment in Free body diagram Reaction tauin tauin



$\sum M_a = 0; \quad 2R_2 = 10 - 5 + 5 \times 2 \times \frac{2}{2}$   
 $R_2 = 11.25 \text{ T}$   
 $\sum F_y = 0; \quad R_1 = 8.75 \text{ T}$   
 $R_a = R_1 = 8.75, \quad R_b = R_2 + R_3 = 11.25 \text{ T}$

Example 3.8



Section 1 in Moment diagram...  
 Section 2 in Moment diagram...

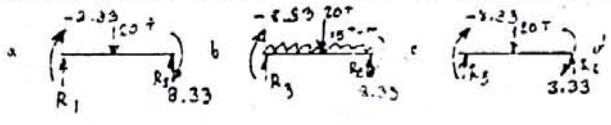
$M_{ab}^F = -\frac{Pab^2}{2L} = -\frac{20(1)(1)^2}{2(2)} = -5 \text{ T-m}$   
 $M_{ca}^F = \frac{Pba^2}{2L} = \frac{20(1)(1)^2}{2(2)} = 5 \text{ T-m}$   
 $M_{bc}^F = -\frac{Pab^2}{2L} - \frac{1}{12}WL^2 = -\frac{20(1)(1)^2}{2(2)} - \frac{1}{12}(15)(2)^2 = -10 \text{ T-m}$   
 $M_{cb}^F = \frac{Pba^2}{2L} + \frac{1}{12}WL^2 = \frac{20(1)(1)^2}{2(2)} + \frac{1}{12}(15)(2)^2 = 10 \text{ T-m}$   
 $M_{cd}^F = -\frac{Pao^2}{2L} = -\frac{20(1)(1)^2}{2(2)} = -5 \text{ T-m}$   
 $M_{dc}^F = \frac{Poa^2}{2L} = \frac{20(1)(1)^2}{2(2)} = 5 \text{ T-m}$

$M_{10} = \frac{2EI}{L}(0 + \theta_b - 0) - 5$   
 $M_{ca} = \frac{2EI}{L}(2\theta_b + 0 - 0) + 5$   
 $M_{oc} = \frac{2EI}{L}(2\theta_b + \theta_c - 0) - 10$   
 $M_{cb} = \frac{2EI}{L}(1\theta_c + \theta_b - 0) + 10$   
 $M_{cd} = \frac{2EI}{L}(1\theta_c + 0 - 0) - 5$   
 $M_{dc} = \frac{2EI}{L}(0 + \theta_c - 0) + 5$

$\sum M_b = 0; \quad M_{ba} + M_{bc} = 0; \quad 2\theta_b EI + \theta_c EI - 5 = 0 \dots (1)$   
 $\sum M_c = 0; \quad M_{cb} + M_{cd} = 0; \quad 4\theta_c EI + \theta_b EI + 5 = 0 \dots (2)$   
 $\theta_b = \frac{5}{3EI}, \quad \theta_c = -\frac{5}{3EI}$

$M_{ob} = -3.33 \text{ T-m}, \quad M_{ba} = 3.33 \text{ T-m}, \quad M_{bc} = -8.33 \text{ T-m}, \quad M_{cb} = 8.33 \text{ T-m}, \quad M_{cd} = -8.33 \text{ T-m}$   
 $M_{dc} = 3.33 \text{ T-m}$

Reaction Tauin Moment in Free body diagram Reaction tauin tauin



$\sum F_x = 0; \quad 2R_2 = -3.33 + 3.33 + 20(1) \quad \sum M_b = 0; \quad 2R_4 = -8.33 + 8.33 + 20(1) + (15)(1)(1) \quad \sum M_c = 0; \quad 2R_6 = -8.33 + 3.33 + 20(1)$   
 $R_2 = 15.5 \text{ T} \quad R_4 = 25 \text{ T} \quad R_6 = 7.5 \text{ T}$   
 $\sum F_y = 0; \quad R_1 = 7.5 \text{ T} \quad \sum F_y = 0; \quad R_3 = 25 \text{ T} \quad \sum F_y = 0; \quad R_5 = 12.5 \text{ T}$

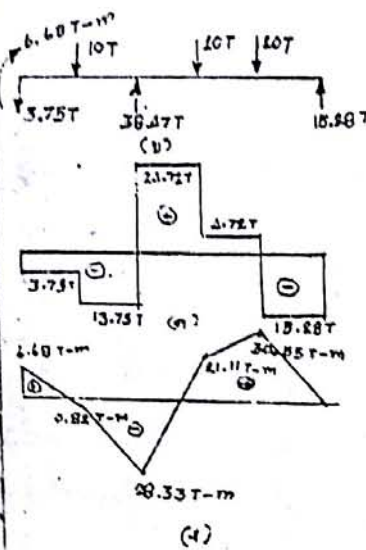
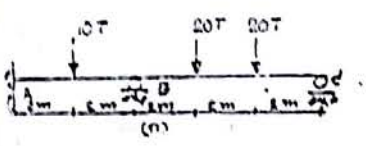
$R_a = R_1 = 7.5, \quad R_b = R_2 + R_3 = 37.5, \quad R_c = R_4 + R_5 = 37.5, \quad R_d = R_6 = 7.5$

14  
24

Slope-Deflection: โจทย์ที่ B

0.01 m (Δ<sub>b</sub> = 0.01 m) มีข้อผิดพลาด SFD หรือ BMD

Solution



1. Moment ที่ข้อต่อ:  $\theta_a = 0, \theta_b$  หรือ  $\theta_c$  ที่ข้อต่อ  
 หรือ  $\Delta_b = 0.01$  มม. ข้อต่อที่ข้อต่อ AB หรือ  $\Delta_{bc} = 0.01$  m ที่ข้อต่อ  
 ข้อต่อ BC หรือ  $\Delta_{bc} = -0.01$  m หรือ Moment ที่ข้อต่อ

$$M_{ab}^F = \frac{-10(2)(2)}{(2)^2} = -5 \text{ T-m}; M_{ba}^F = \frac{10(2)(2)}{(2)^2} = 5 \text{ T-m}$$

$$M_{bc}^F = \frac{-20(2)(4) - 20(4)(2)}{(6)^2} = -26.67 \text{ T-m}$$

$$M_{cb}^F = \frac{+20(2)(4) + 20(4)(2)}{(6)^2} = 26.67 \text{ T-m}$$

$$M_{ab} = \frac{EI}{4} (0 + \theta_b - 0.01 \frac{3}{4}) - 5$$

$$M_{ba} = \frac{EI}{4} (2\theta_b + 0 - 0.01 \frac{3}{4}) + 5$$

$$M_{bc} = \frac{EI}{6} (2\theta_b + \theta_c - \frac{3}{4}(-0.01)) - 26.67$$

$$M_{cb} = \frac{EI}{6} (2\theta_c + \theta_b - \frac{3}{4}(-0.01)) + 26.67$$

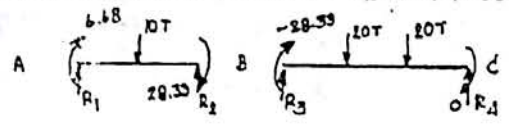
2. สมการที่ข้อต่อ & สมการที่ 2 สมการอื่น

$$\sum M_b = 0; 1.67EI\theta_b + 0.335EI\theta_c - 0.0025 - 21.67 = 0 \dots (1)$$

$$\sum M_c = 0; 0.67EI\theta_c + 0.335EI\theta_b + 0.0025 + 26.67 = 0 \dots (2)$$

แก้สมการได้:  $\theta_b = \frac{23.34}{EI}, \theta_c = -\frac{51.69}{EI}$

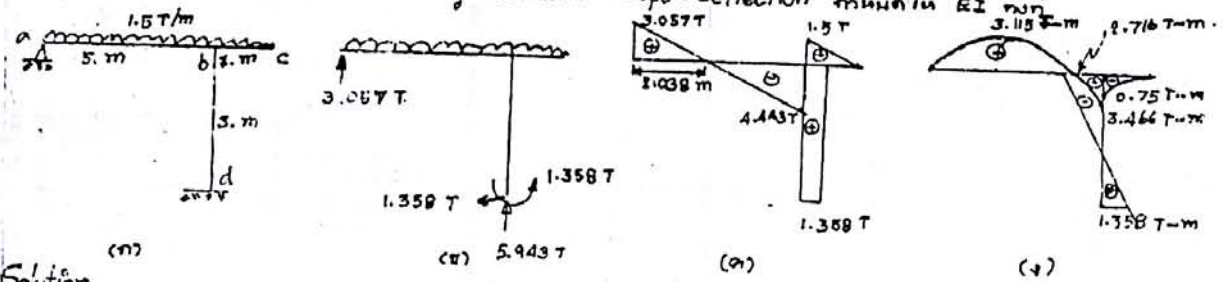
1. Moment ที่ข้อต่อ:  $M_{ab} = 6.68 \text{ T-m}; M_{ba} = 28.33 \text{ T-m}; M_{bc} = -28.33 \text{ T-m}; M_{cb} = 0$   
 หรือ Reaction ที่ข้อต่อ:  $R_1 = -3.75 \text{ T}; R_2 = 15.28 \text{ T}; R_3 = 24.72 \text{ T}; R_4 = 15.28 \text{ T}$



ที่ A:  $\sum M_a = 0$   
 $\sum R_x = 0; R_1 = -3.75 \text{ T}$   
 $R_a = R_1 = -3.75 \text{ T}, R_b = R_2 + R_3 = 38.47, R_c = R_4 = 15.28 \text{ T}$

ที่ B:  $\sum M_b = 0$   
 $\sum F_y = 0; R_3 = 24.72 \text{ T}$

Example 3.10 Slope-Deflection: โจทย์ที่ B



Solution

1. Moment ที่ข้อต่อ:  $\theta_a, \theta_b$  ที่ข้อต่อ  $\theta_d = 0$  หรือ  $\Delta$  ที่ข้อต่อ  
 หรือ Moment ที่ข้อต่อ Load:  $M_{ab}^F = -\frac{1}{12} (1.5)(5)^2 = -3.125 \text{ T-m}; M_{ba}^F = \frac{1}{12} (1.5)(5)^2 = 3.125 \text{ T-m}$   
 $M_{bc}^F = -\frac{1.5(1)}{2} = -0.75 \text{ T-m}; M_{cd}^F = M_{dc}^F = 0$

75  
 24

$$M_{ac} = \frac{2EI}{5} (2\theta_a + \theta_b - c) - 3.125$$

$$M_{ba} = \frac{2EI}{5} (2\theta_b + \theta_a - c) + 3.125$$

$$M_{bc} = -0.75$$

$$M_{bd} = \frac{2EI}{3} (2\theta_b + 0 - c) + 0$$

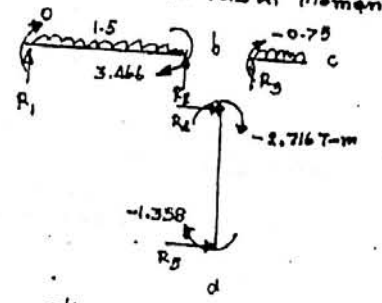
$$M_{db} = \frac{2EI}{3} (0 + \theta_b - c) + 0$$

1.  $\sum M_a = 0$ ;  $M_{ab} = 0 \Rightarrow 0.8EI\theta_a + 0.4EI\theta_b - 3.125 = 0$  ..... (1)

2.  $\sum M_b = 0$ ;  $M_{ba} + M_{bc} + M_{bd} = 0 \Rightarrow 0.4EI\theta_a + 2.13EI\theta_b - 0.75 = 0$  ..... (2)

3.  $M_{ab} = 0$ ;  $M_{ba} = 3.466 \text{ T-m}$ ,  $M_{bc} = -0.75 \text{ T-m}$ ,  $M_{bd} = -2.716 \text{ T-m}$   
 $M_{db} = -1.358 \text{ T-m}$ .

4. Free body diagrams



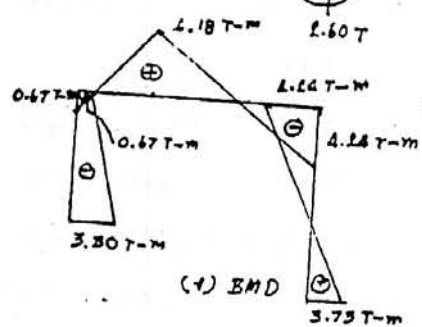
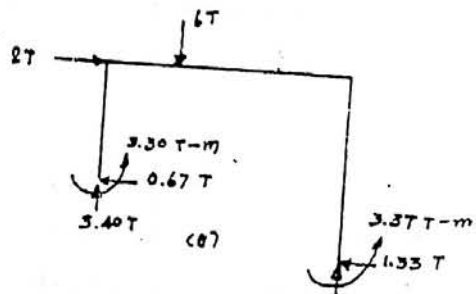
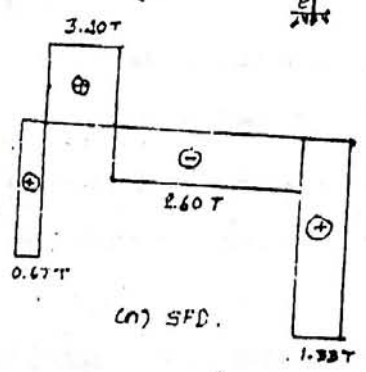
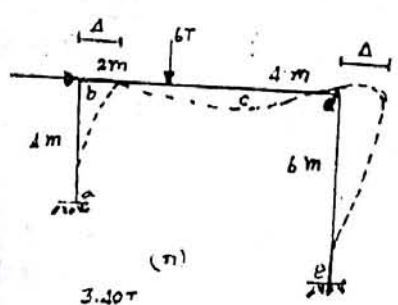
Free body ab:  $\sum M_a = 0$ ;  $5R_2 = 3.466 + 1.5(5)(\frac{5}{2})$   
 $R_2 = 4.443 \text{ T}$   
 $\sum F_y = 0$ ;  $R_1 = 3.057 \text{ T}$

Free body bc:  $\sum F_y = 0$ ;  $R_3 = 1.5 \text{ T}$

Free body bd:  $\sum M_b = 0$ ;  $5R_5 = -1.358 - 2.716$   
 $R_5 = -1.358 \text{ T}$   
 $\sum F_y = 0$ ;  $R_4 = 1.358 \text{ T}$

Reaction:  $R_a = R_1 = 3.057 \text{ T}$ ,  $R_d = R_2 + R_5 = 5.949 \text{ T}$ ,  $M_d = 1.358 \text{ T-m}$

Example 3.11 Slope-Deflection method



Solution: 1. In Moment distribution method...  $M_{bd}^F = -6(2)(4)^2/6^2 = -5.33 \text{ T-m}$ ;  $M_{db}^F = 6(2)(4)/(6) = 2.67 \text{ T-m}$



76  
2A

สมการที่ 10 ต่อ.

$$M_{bc} = \frac{2EI}{4} (\theta_b + \theta_c - \frac{3}{4} \Delta) + 0$$

$$M_{cb} = \frac{2EI}{4} (2\theta_b + \theta_c - \frac{3}{4} \Delta) + 0$$

$$M_{bd} = \frac{2EI}{6} (2\theta_b + \theta_d - 0) + (-5.33)$$

$$M_{db} = \frac{2EI}{6} (2\theta_d + \theta_b - 0) + 1.67$$

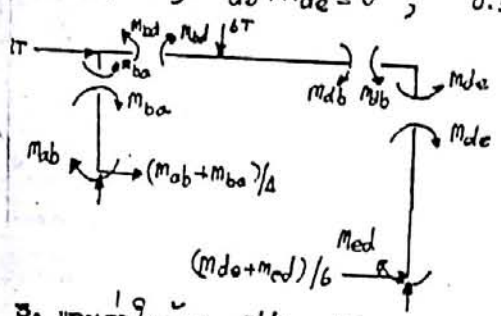
$$M_{de} = \frac{2EI}{6} (2\theta_d + \theta_e - \frac{3}{6} \Delta) + 0$$

$$M_{ed} = \frac{2EI}{6} (\theta_e + \theta_d - \frac{3}{6} \Delta) + 0$$

2. สมการที่สมดุลที่ข้อต่อ B และ D

$$\sum M_B = 0; \quad M_{ba} + M_{bd} = 0; \quad 1.67\theta_b EI + 0.33\theta_d EI - 0.375\Delta EI - 5.33 = 0 \dots (1)$$

$$\sum M_D = 0; \quad M_{db} + M_{de} = 0; \quad 0.33\theta_b EI + 1.33\theta_d EI - 0.167\Delta EI + 1.67 = 0 \dots (2)$$



สมการที่สมดุลที่ข้อต่อ E และ D

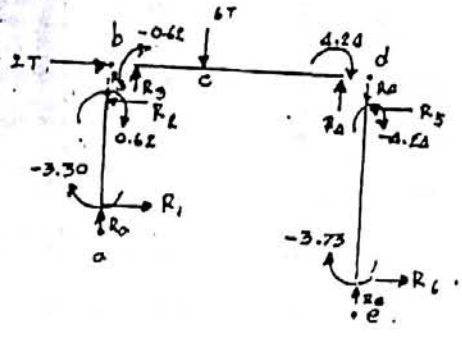
$$\sum F_x = 0; \quad 2 + (M_{ab} + M_{ba})/4 + (M_{de} + M_{ed})/6 = 0$$

$$0.375\theta_b EI + 0.167\theta_d EI - 0.243\Delta EI + 2 = 0 \dots (3)$$

แก้สมการที่ 1, 2, 3 ได้  $\theta_b = \frac{7.84}{EI}$ ,  $\theta_d = \frac{-1.34}{EI}$ ,  $\Delta = \frac{19.26}{EI}$

3. แทนค่าในข้อ 1. ได้  $M_{ab} = -3.30 \text{ T-m}$ ,  $M_{ba} = 0.82 \text{ T-m}$ ,  $M_{bd} = -0.62 \text{ T-m}$   
 $M_{db} = 1.24 \text{ T-m}$ ,  $M_{de} = -1.24 \text{ T-m}$ ,  $M_{ed} = -3.73 \text{ T-m}$ .

4. หา Reaction. โดยนำ Moment ที่ข้อต่อ B และ D มาทำ Free body diagram.



ส่วน ab

$$\sum M_b = 0$$

$$4R_1 = 0.62 - 3.30 \Rightarrow R_1 = -0.67 \text{ T}$$

$$\sum F_x = 0; \quad R_2 = -0.67 \text{ T}$$

ส่วน bd

$$\sum M_b = 0; \quad 6R_4 = 4.24 - 0.62 + 6(2)$$

$$R_4 = 2.60 \text{ T}$$

$$\sum F_y = 0; \quad R_3 = 3.40 \text{ T}$$

ดังนั้น  $R_{av} = R_3 = 3.40 \text{ T}$ ,  $R_{ah} = -R_1 = 0.67 \text{ T}$ ,  $R_{ev} = R_4 = 2.60 \text{ T}$

$$R_{eh} = -R_6 = 1.33 \text{ T}, \quad M_a = -M_{ab} = 3.30, \quad M_e = -M_{ed} = 3.73$$

ทำ Free body, SFD, BMD ต่อไป (๗), (๘)

17/24

วิธีของการกระจายโมเมนต์ (Moment Distribution Method) เป็นวิธีการที่ใช้ในการหาแรงปฏิกิริยาและโมเมนต์ที่กระทำต่อโครงสร้างที่ประกอบด้วยสมาชิกที่ต่อกันกัน โดยที่โครงสร้างนั้นอาจเป็นแบบต่อเนื่องหรือแบบแยกส่วนก็ได้

ในการหาแรงปฏิกิริยาและโมเมนต์ที่กระทำต่อโครงสร้างที่ประกอบด้วยสมาชิกที่ต่อกันกันนั้น เราสามารถใช้วิธีของการกระจายโมเมนต์ได้ โดยที่วิธีนี้ใช้หลักการที่ว่า โมเมนต์ที่กระทำต่อสมาชิกหนึ่งๆ จะถูกกระจายไปยังสมาชิกที่อยู่ติดกันตามอัตราส่วนของความแข็งของสมาชิกนั้น

ในการหาแรงปฏิกิริยาและโมเมนต์ที่กระทำต่อโครงสร้างที่ประกอบด้วยสมาชิกที่ต่อกันกันนั้น เราสามารถใช้วิธีของการกระจายโมเมนต์ได้ โดยที่วิธีนี้ใช้หลักการที่ว่า โมเมนต์ที่กระทำต่อสมาชิกหนึ่งๆ จะถูกกระจายไปยังสมาชิกที่อยู่ติดกันตามอัตราส่วนของความแข็งของสมาชิกนั้น

ในการหาแรงปฏิกิริยาและโมเมนต์ที่กระทำต่อโครงสร้างที่ประกอบด้วยสมาชิกที่ต่อกันกันนั้น เราสามารถใช้วิธีของการกระจายโมเมนต์ได้ โดยที่วิธีนี้ใช้หลักการที่ว่า โมเมนต์ที่กระทำต่อสมาชิกหนึ่งๆ จะถูกกระจายไปยังสมาชิกที่อยู่ติดกันตามอัตราส่วนของความแข็งของสมาชิกนั้น

วิธีของการกระจายโมเมนต์ (Moment Distribution Method)

1. โมเมนต์ปลายที่ (Fixed-end moment) หมายถึง Moment ที่เกิดขึ้นที่ปลายของโครงสร้างหนึ่งๆ จากอิทธิพลของแรงกระทำที่กระทำต่อโครงสร้างนั้น โดยที่โมเมนต์ปลายที่ (Fixed-end moment) นี้สามารถหาได้จากสูตร FEM หรือ MF โดยมีค่าสำหรับกรณีโมเมนต์ของคานาเดี่ยว (EI) มีค่าคงที่ตลอดความยาว ดังที่แสดงในรูปที่ 3.5

2. สติฟเนสสัมพัทธ์ หรือความสัมพันธ์การหมุน (Relative Stiffness) หมายถึง โมเมนต์ปลายที่ที่เกิดขึ้นที่ปลายของโครงสร้างหนึ่งๆ จากอิทธิพลของแรงกระทำที่กระทำต่อโครงสร้างนั้น โดยที่สติฟเนสสัมพัทธ์ (Relative Stiffness) นี้สามารถหาได้จากสูตร  $M_{ab}$  ในกรณีที่ปลาย a ถูกยึดตายไว้

จากสมการความสัมพันธ์ได้

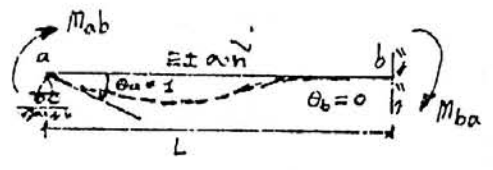
$$M_{ab} = \frac{4EI}{L} \theta_a = 4EK\theta_a \dots \dots \dots 3.10$$

โดย K คือ สติฟเนสสัมพัทธ์ (Stiffness factor) คือ

$$K = I/L \dots \dots \dots 3.11$$

ดังนั้น  $k_{ab} = M_{ab}/\theta_a = 4EI/L = 4EK \dots \dots \dots 3.12$

โดยที่  $k_{ab}$  คือ สติฟเนสสัมพัทธ์



รูปที่ 3.7

3. การถ่ายโอนโมเมนต์ (carry-over moment) ซึ่งได้อธิบายโดย COM. ในบทก่อน

บท 3.7 คือ การถ่ายโอนโมเมนต์ ซึ่งได้กล่าวไว้ว่า โมเมนต์ที่กระทำที่ปลาย a ของสมาชิก ab จะทำให้เกิดโมเมนต์ที่ปลาย b คือ  $M_{ba} = C_{ab} M_{ab}$  (carry-over factor) ซึ่งได้อธิบายโดย COM. ซึ่งได้อธิบายโดย COM. ในบทก่อน

$$C_{ab} = M_{ba} / M_{ab} \quad \text{--- 3.13}$$

การถ่ายโอนโมเมนต์ของ  $M_{ba} = C_{ab} M_{ab}$  --- 3.14

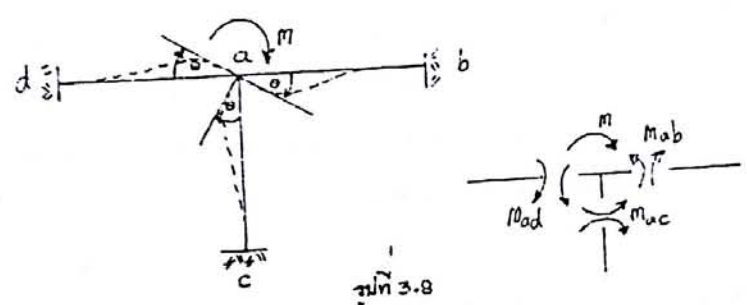
การถ่ายโอนโมเมนต์ของ  $M_{ba} = (2EI/L) \theta_a = 2EK\theta_a$  --- 3.15

การถ่ายโอนโมเมนต์ของ  $C_{ab} = \frac{M_{ba}}{M_{ab}} = \frac{2EK\theta_a}{2EK\theta_a} = \frac{1}{2}$  --- 3.16

การถ่ายโอนโมเมนต์ของ  $C_{ba} = \frac{1}{2} = C_{ab}$  --- 3.16

1. ตัวประกอบกระจาย (Distribution factor) ซึ่งได้อธิบายโดย COM. ในบทก่อน

ตัวประกอบกระจาย (Distribution factor) ของสมาชิก ab ของข้อต่อ a คือ  $\frac{K_{ab}}{K_{ab} + K_{ac} + K_{ad}}$  หรือ  $\frac{K_{ab}}{K}$  โดยที่  $K = K_{ab} + K_{ac} + K_{ad}$  คือผลรวมของ stiffness ของสมาชิกที่ข้อต่อ a



รูป 3.8 แสดงข้อต่อ a ซึ่งได้รับโมเมนต์ M จากที่ข้อต่อ a โมเมนต์ที่ข้อต่อ a นี้ จะถูกถ่ายโอนไปยังปลาย b, c และ d ของสมาชิก ab, ac และ ad ตามลำดับ

$$\left. \begin{aligned} M_{ab} &= (2EI/L)_{ab} \theta = 2EK_{ab} \theta = k_{ab} \theta \\ M_{ac} &= (2EI/L)_{ac} \theta = 2EK_{ac} \theta = k_{ac} \theta \\ M_{ad} &= (2EI/L)_{ad} \theta = 2EK_{ad} \theta = k_{ad} \theta \end{aligned} \right\} \text{--- 3.17}$$

การถ่ายโอนโมเมนต์ที่ข้อต่อ a นี้ จะถูกถ่ายโอนไปยังปลาย b, c และ d ของสมาชิก ab, ac และ ad ตามลำดับ

$$\left. \begin{aligned} M &= M_{ab} + M_{ac} + M_{ad} \\ &= (k_{ab} + k_{ac} + k_{ad}) \theta \\ &= 2E(k_{ab} + k_{ac} + k_{ad}) \theta \end{aligned} \right\} \text{--- 3.18}$$

$$\theta = \frac{M}{2EK} = \frac{M}{4EK} \quad \text{--- 3.19}$$

$$\left. \begin{aligned} \text{โดยที่ } k &= k_{ab} + k_{ac} + k_{ad} \\ K &= K_{ab} + K_{ac} + K_{ad} \end{aligned} \right\} \text{--- 3.20}$$

ดังนั้น 
$$\begin{aligned} M_{ab} &= \frac{i_{ab}}{\sum k} M = \frac{k_{ab} l}{\sum k} M = r_{ab} M \\ M_{ac} &= \frac{k_{ac}}{\sum k} M = \frac{K_{ac}}{\sum k} M = r_{ac} M \\ M_{ad} &= \frac{k_{ad}}{\sum k} M = \frac{K_{ad}}{\sum k} M = r_{ad} M \end{aligned} \quad \dots \dots \dots 3.21$$

19  
24

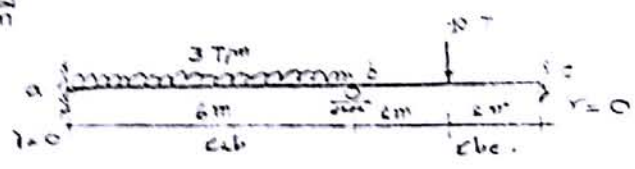
สมมติให้แต่ละโมเมนต์  $M$  ถูกกำหนดโดยข้อต่อทุกฝั่งของ. แถบยาวปลายของประกอบที่เชื่อมกันกับข้อต่อ  
เป็นสัดส่วนกับตัวคูณการกระจายของชิ้นส่วน.

ดังนั้น. ให้พิจารณาโมเมนต์  $M$  กระจายที่จุดต่อ  $a$  ระหว่างข้อต่อประกอบ  $ab$  ซึ่งมีปลายอีกฝั่งยึดติดอยู่กับ  
ข้อต่อรูป 3.8 เราคำนวณหาโมเมนต์ที่ปลาย  $a$  ของแต่ละชิ้นส่วนได้โดยใช้สมการ 3.21 แทนค่าโมเมนต์  
ที่ปลายอีกฝั่งหนึ่งได้โดยใช้สมการที่ได้อีกด้วยกับสมการ 3.14.

ลำดับการวิเคราะห์โครงสร้างแบบวิธีกระจายโมเมนต์

1. เปรียบเทียบ. stiffness factor,  $K$  ของชิ้นส่วนต่างๆ ในโครงสร้างเพื่อหา Distribution factor,  $r$   
ของข้อต่อต่างๆ ในโครงสร้าง
2. หา FEM ของแต่ละชิ้นส่วนซึ่งเกิดจากน้ำหนักบรรทุก แทนด้วย F.E.M ของแต่ละปลายของชิ้นส่วน.
3. หาค่าโมเมนต์ยึดไม่สมดุลในข้อต่อข้อต่อ แล้วกระจายโมเมนต์ที่ข้อต่อไปตามชิ้นส่วนต่างๆ ตามค่า  
ของ distribution factor. โมเมนต์ที่กระจายออกนี้เรียกว่า distributed moment (DM)
4. หาค่า distribution Moment ไปยังปลายอีกด้านหนึ่งของชิ้นส่วน โดยใช้ค่า carry over factor  
ซึ่งโมเมนต์ที่ด้านนี้เรียกว่า carry-over moment (COM)
5. เริ่มทำซ้ำข้อ 1-4 ตามข้อ (3) และ (4) ใหม่ เพื่อในจุดต่อต่างๆ ในโครงสร้างมีค่าโมเมนต์ยึดไม่สมดุลน้อย  
จนสามารถมองว่า ค่าโมเมนต์ยึดไม่สมดุลเป็น 0. ในที่สุดแล้วจะได้ค่าโดยตรงของโมเมนต์ในสภาพสมบูรณ์.
6. รวมโมเมนต์ยึดไม่สมดุลปลาย ผลลัพธ์จะเป็นโมเมนต์ที่กระจายไปแต่ละปลายของชิ้นส่วน.

20/24



Solution

	0	0.4	0.6	0
$M^F$ , FEM	-9	+9	-5	-5
DM	0	+1.6	-2.4	0
COM	-0.9	0	0	-1.2
DM	0	0	0	0
$M$	-9.9	-7.4	-7.4	-3.8

Fixed DM,

$9 + (-5) = 4 \rightarrow (-1 \times 0.4)$   
 $DM_{ba} = -1.6$   
 $x \rightarrow (-1 \times 0.6)$   
 $(DM)_{bc} = -2.4$

FEM = Fixed End Moment  
 DM = Distribution Moment  
 COM = Carry over Moment  
 $K = \frac{EI}{L}$  Rotation stiffness  
 $\gamma =$  Distribution factor

1. Determine stiffness factor (K) and Distribution Factor

$K_{ab} = \frac{3EI}{L}$        $K_{bc} = \frac{3EI}{L}$

$\gamma_{ab} = \frac{K_{ab}}{K_{ab} + \infty} = \frac{2/6}{2/6 + \infty} = 0$   
 $\gamma_{ba} = \frac{K_{ab}}{K_{ab} + K_{bc}} = \frac{2/6}{2/6 + 2/4} = 0.2$   
 $\gamma_{bc} = \frac{K_{bc}}{K_{ab} + K_{bc}} = \frac{2/4}{2/6 + 2/4} = 0.6$   
 $\gamma_{cb} = \frac{K_{bc}}{K_{bc} + \infty} = \frac{2/4}{2/4 + \infty} = 0$

Note: When one end is fixed and the other is a roller,  $K = \infty$   
 If  $\gamma = 0$ , then DM = 0

2. m Fix End Moment (FEM or  $M^F$ )

$M_{ab}^F = -\frac{1}{12} w L^2 = -\frac{1}{12} (3)(6)^2 = -9 \text{ T-m}$        $M_{ba}^F = \frac{1}{12} w L^2 = \frac{1}{12} (3)(6)^2 = 9 \text{ T-m}$   
 $M_{bc}^F = -\frac{P a b^2}{L^2} = -\frac{10(2)(2)^2}{4^2} = -5 \text{ T-m}$        $M_{cb}^F = \frac{P b a^2}{L^2} = \frac{10(2)(2)^2}{4^2} = 5 \text{ T-m}$

3. m DM (Distribution Moment)  $DM = \gamma M^F$

$DM_{ab} = 9(0) = 0$        $DM_{ba} = (-9)(0.2) = -1.6$   
 $DM_{bc} = (-5)(0.6) = -2.4$        $DM_{cb} = (-5)(0) = 0$

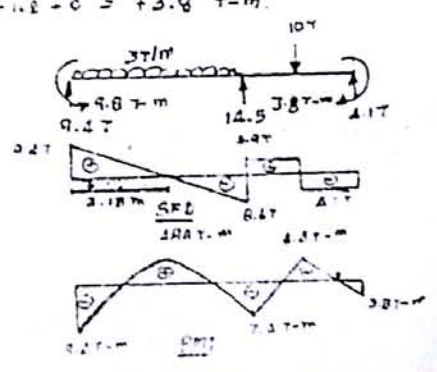
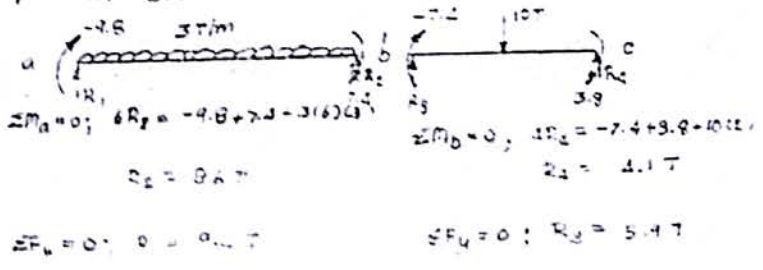
4. m Carry-over Moment (COM)  $COM = \frac{1}{2} DM$

$COM_{ab} = \frac{1}{2} DM_{ba} = \frac{1}{2} (-1.6) = -0.8$        $COM_{ba} = \frac{1}{2} DM_{ab} = 0$   
 $COM_{bc} = \frac{1}{2} DM_{cb} = 0$        $COM_{cb} = \frac{1}{2} DM_{bc} = \frac{1}{2} (-2.4) = -1.2$

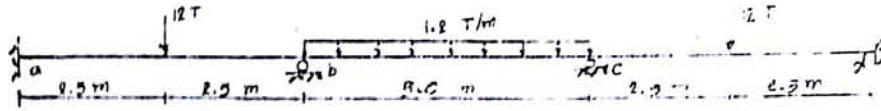
5. m  $M$  (Total Moment)  $M = FEM + DM + COM$

$M_{ab} = -9 + 0 - 0.8 = -9.8 \text{ T-m}$        $M_{bc} = -5 - 2.4 + 0 = -7.4 \text{ T-m}$   
 $M_{ba} = +9 - 1.6 + 0 = 7.4 \text{ T-m}$        $M_{cb} = +5 + 0 - 1.2 = 3.8 \text{ T-m}$

7. m Reaction Through Moment in Free body



SI UNIT



21  
24

$(7.5) + (2.5) = 10$

$\times (0.5)$

$10 \times (-0.5) = -2.5$

$\times + 1.25$

$= -0.625$

Solution

	K a	I/5	b	I/5	c	I/5	d	0
PFM	0	7.5	7.5	2.5	2.5	7.5	0	7.5
DM	0	-2.5	-2.5	2.5	2.5	0	0	0
COM	-1.25	0	1.25	-1.25	0	1.25	0	1.25
DM	0	-0.625	-0.625	0.625	0.625	0	0	0
COM	-0.31	0	0.31	-0.31	0	0.31	0	0.31
DM	0	-0.16	-0.16	0.16	0.16	0	0	0
COM	-0.08	0	0.08	-0.08	0	0.08	0	0.08
DM	0	-0.04	-0.04	0.04	0.04	0	0	0
COM	-0.02	0	0.02	-0.02	0	0.02	0	0.02
DM	0	-0.01	-0.01	0.01	0.01	0	0	0
M	-9.16	4.17	-4.17	4.17	-4.17	9.16	0	0

1) Determine stiffness factor (K) and Distribution factor (r)

$K_{ab} = \frac{I}{5}, K_{bc} = \frac{I}{5}, K_{cd} = \frac{I}{5}$

$r_{ab} = \frac{K_{ab}}{K_{ab} + \alpha} = \frac{I/5}{I/5 + \alpha} = 0, r_{ba} = \frac{I/5 - \alpha}{I/5 + I/5} = 0.6$

$r_{bc} = \frac{K_{bc}}{K_{bc} + K_{ab}} = \frac{I/5}{I/5 + I/5} = 0.5, r_{cb} = \frac{K_{cb}}{K_{cb} + K_{cd}} = \frac{I/5}{I/5 + I/5} = 0.5$

$r_{cd} = \frac{K_{cd}}{K_{cb} + K_{cd}} = \frac{I/5}{I/5 + I/5} = 0.5, r_{dc} = \frac{K_{dc}}{K_{dc} + \alpha} = \frac{I/5}{I/5 + \alpha} = 0$

2) Fix End Moment (FEM)

$M_{ab}^F = -12(2.5)(2.5) = -7.5 T-m, M_{ba}^F = 12(2.5)(2.5) = 7.5 T-m$

$M_{bc}^F = -\frac{1}{12}(1.2)(5)^2 = -2.5 T-m, M_{cb}^F = \frac{1}{12}(1.2)(5)^2 = 2.5 T-m$

$M_{cd}^F = -12(2.5)(2.5) = -7.5 T-m, M_{dc}^F = 12(2.5)(2.5) = 7.5 T-m$

3, 4, 5. Moment Distribution Method Example 3.12

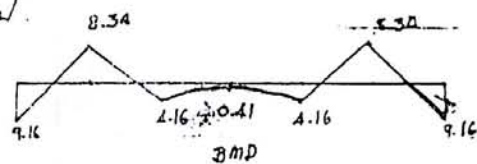
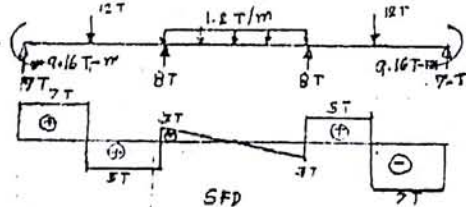
6. Moment Distribution Column.

$M_{ab} = -7.5 + 0 - 1.25 + 0 - 0.31 + 0 - 0.08 + 0 - 0.02 + 0 = -9.16 T-m$

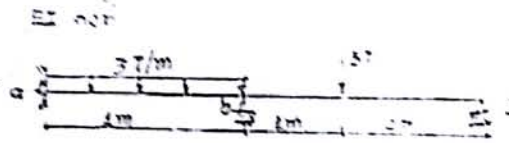
$M_{ba} = 4.17 T-m, M_{bc} = -4.17 T-m, M_{cb} = 4.17 T-m, M_{cd} = -4.17 T-m$

$M_{dc} = 9.16 T-m$

7. Reaction and SFD BMD



Statically Indeterminate Beams Moment Distribution Method



22/24

$\rightarrow (1) + (-3.1) = 0.2$

$\rightarrow (-0.10)$   
 $DM \rightarrow (-0.40 \times \frac{5}{9}) = -0.22$

$\Rightarrow (0.40 \times \frac{4}{9}) = -0.18$

$(0.40 \times 1.20) = -1.20$

$DM \rightarrow (1.20 \times \frac{5}{9}) = 0.67$

$\Rightarrow (1.20 \times \frac{4}{9}) = 0.53$

Joint	0	1/2	1	5/5
MEM	0	5/4	4/4	0
DM	-1.00	+1.00	-3.00	0
DM	0	-0.22	-0.18	0
DM	-0.11	0	-1.20	0
DM	0	0.67	0.53	0
DM	0.33	0	0.04	0
DM	0	-0.02	-0.02	0
DM	-0.01	0	-0.13	0
DM	0	0.07	0.26	0
M	-3.74	4.50	-4.50	0

1. Determine stiffness factor (K) and Distribution Factor (DF)

$K_{ab} = I/4$  ;  $K_{bc} = I/5$

$r_{ab} = \frac{K_{ab}}{K_{ab} + K_{bc}} = \frac{I/4}{I/4 + I/5} = 0$  ;  $r_{ba} = \frac{I/4}{I/4 + I/5} = 5/9$

$r_{bc} = \frac{I/5}{I/4 + I/5} = 4/9$  ;  $r_{cb} = \frac{I/5}{I/5 + 0} = 1$  *Note: unbalanced hinge at roller support in continuous beam is 0*

2. Find Fix End Moment (FEM or MF)

$M_{ab}^F = -\frac{1}{12}(3)(4)^2 = -4 \text{ T-m}$  ;  $M_{ba}^F = \frac{1}{12}(3)(4)^2 = 4 \text{ T-m}$

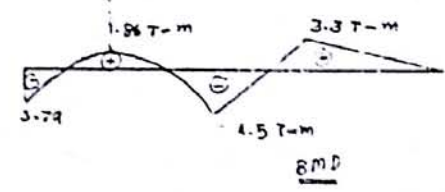
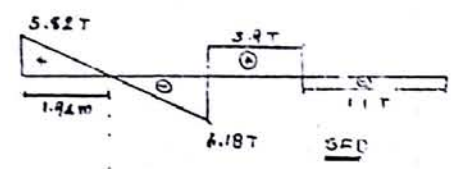
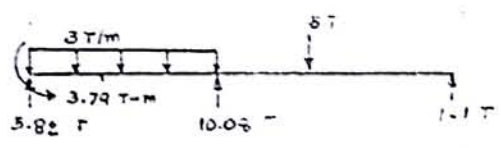
$M_{bc}^F = -\frac{5(8)^2(2)}{(5)^2} = -3.6 \text{ T-m}$  ;  $M_{cb}^F = \frac{5(2)(8)}{(5)^2} = 1.2 \text{ T-m}$

3, 4, 5. Determine Moment and Reaction Example 3.12

6. Moment Transmission: Column Top

$M_{ab} = -3.74 \text{ T-m}$  ;  $M_{ba} = 4.50 \text{ T-m}$  ;  $M_{bc} = -4.50 \text{ T-m}$  ;  $M_{cb} = 0$

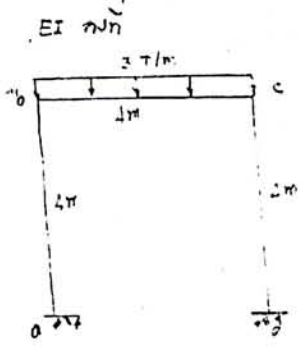
7. Reaction and SFD, BMD







24  
24



Solution

	k	a	b	I/L			
FEM	0	0	-4.00		2.00	0	0
DM	0	2.00	2.00		-2.00	-2.00	0
COM	1.00	0	-1.00		1.00	0	-1.00
DM	0	0.5	0.5		-0.5	-0.5	0
COM	0.25	0	-0.25		0.25	0	-0.25
DM	0	0.125	0.125		-0.125	-0.125	0
COM	0.06	0	-0.06		0.06	0	-0.06
DM	0	0.03	0.03		-0.03	-0.03	0
M	1.31	2.65	-2.66		-2.65	-2.65	-1.31

*Handwritten note:* Distribute

1. คำนวณค่า K ของแต่ละขั้ว

$K_{ab} = I/L$ ,  $K_{bc} = I/L$ ,  $K_{cd} = I/L$

$r_{ab} = \frac{I/L}{I/L + \alpha} = 0$ ,  $r_{ba} = \frac{I/L}{I/L + I/L} = 1/2$ ,  $r_{bc} = \frac{I/L}{I/L + I/L} = 1/2$

$r_{cb} = \frac{I/L}{I/L + I/L} = 1/2$ ,  $m_{cd} = \frac{I/L}{I/L + I/L} = 1/2$ ,  $r_{dc} = \frac{I/L}{I/L + \alpha} = 0$

2. คำนวณค่า M<sup>F</sup>

$M_{ab}^F = 0$ ,  $M_{ba}^F = 0$ ,  $M_{bc}^F = -\frac{1}{12}(3)(4)^2 = -4 \text{ T-m}$ ,  $M_{cb}^F = \frac{1}{12}(3)(4)^2 = 4 \text{ T-m}$ ,  $M_{cd}^F = 0$ ,  $M_{dc}^F = 0$

3, 4, 5. คำนวณค่า Moment ทั่วๆ ไป ตาม Example 3.12

6. คำนวณ Moment ของสมาชิก Column.

$M_{ab} = 1.31 \text{ T-m}$ ,  $M_{ba} = 2.65 \text{ T-m}$ ,  $M_{bc} = -2.66 \text{ T-m}$ ,  $M_{cb} = 2.66 \text{ T-m}$ ,  $M_{cd} = -2.65 \text{ T-m}$ ,  $M_{dc} = -1.31 \text{ T-m}$

7. คำนวณ Reaction และเขียน SFD, 8mD

