Ref.

Roark, 7th Edition Table 8.1 - Shear, moment, slope, and deflection formula for elastic beams Case 2e - Simply supported beam, partial distributed load

Settings ... $E := 200 \cdot GPa$ $I := 10^{11} \cdot mm^4$... and ... $L := 10 \cdot m$

Unit load ... $w := 10 \cdot \frac{kN}{m}$

Loading 1 - Distributed loading from $\rm R_b$ to $\rm R_d$

 $R_{a1} := \frac{4}{9} \cdot w \cdot L$

$$\theta_{a1} \coloneqq \frac{-26}{45} \cdot \frac{\mathbf{w} \cdot \mathbf{L}^3}{\mathbf{E} \cdot \mathbf{I}}$$

$$y_1(x) := \theta_{a1} \cdot x + \frac{R_{a1} \cdot x^3}{6 \cdot E \cdot I} - \frac{2 \cdot w}{120 \cdot E \cdot I \cdot 2 \cdot L} \cdot (x - L)^5 \cdot (x > L)$$

Loading 2 - Distributed loading from $\rm R_{c}$ to $\rm R_{d}$

$$R_{a2} \coloneqq \frac{2}{9} \cdot w \cdot L$$
$$\theta_{a2} \coloneqq \frac{-19}{60} \cdot \frac{w}{E \cdot I} \cdot L^{3}$$

$$y_2(x) \coloneqq \theta_{a2} \cdot x + \frac{R_{a2} \cdot x^3}{6 \cdot E \cdot I} - \frac{w}{24 \cdot E \cdot I} \cdot (x - 2 \cdot L)^4 \cdot (x > 2L) - \frac{w}{120 \cdot E \cdot I \cdot L} \cdot (x - 2 \cdot L)^5 \cdot (x > 2 \cdot L)$$

Displacement ...
$$y(x) := y_1(x) - y_2(x)$$

 $y_{Rb} := y(L)$ $y_{Rb} = -1.1204 \text{ mm}$... displacement at R_b
 $y_{Rc} := y(2L)$ $y_{Rc} = -1.1713 \text{ mm}$... displacement at R_c

Ref. Roark, 7th Edition

Table 8.1 - Shear, moment, slope, and deflection formula for elastic beams Case 1c - Simply supported beam, point load

$$\begin{split} & \mathsf{R}_{Ab} = \frac{\mathsf{R}_{b}}{\mathsf{3L}} \cdot (\mathsf{3L} - \mathsf{L}) & \quad \text{... reaction due to load at } \mathsf{R}_{b} \\ & \theta_{Ab} = \frac{-\mathsf{R}_{b} \cdot \mathsf{L}}{\mathsf{6} \cdot \mathsf{E} \cdot \mathsf{I} \cdot (\mathsf{3L})} \cdot [2 \cdot (\mathsf{3L}) - \mathsf{L}] \cdot [(\mathsf{3L}) - \mathsf{L}] \\ & \mathsf{y}_{Rb}(\mathsf{x}) = \theta_{Ab} \cdot \mathsf{x} + \frac{\mathsf{R}_{Ab} \cdot \mathsf{x}^{3}}{\mathsf{6} \cdot \mathsf{E} \cdot \mathsf{I}} - \frac{\mathsf{R}_{b}}{\mathsf{6} \cdot \mathsf{E} \cdot \mathsf{I}} \cdot (\mathsf{x} - \mathsf{L})^{3} \cdot (\mathsf{x} > \mathsf{L}) \\ & \mathsf{y}_{Rb}(\mathsf{x}) = \frac{\mathsf{s}}{\mathsf{9}} \cdot \frac{\mathsf{R}_{b} \cdot \mathsf{L}^{2} \cdot \mathsf{x}}{\mathsf{E} \cdot \mathsf{I}} + \frac{1}{\mathsf{9}} \cdot \frac{\mathsf{R}_{b} \cdot \mathsf{x}^{3}}{\mathsf{E} \cdot \mathsf{I}} - \frac{\mathsf{R}_{b}}{\mathsf{6} \cdot \mathsf{E} \cdot \mathsf{I}} \cdot (\mathsf{x} - \mathsf{L})^{3} \cdot (\mathsf{x} > \mathsf{L}) \\ & \mathsf{y}_{Rb}(\mathsf{x}) = -\frac{\mathsf{s}}{\mathsf{9}} \cdot \frac{\mathsf{R}_{b} \cdot \mathsf{L}^{2} \cdot \mathsf{x}}{\mathsf{E} \cdot \mathsf{I}} + \frac{1}{\mathsf{9}} \cdot \frac{\mathsf{R}_{b} \cdot \mathsf{x}^{3}}{\mathsf{E} \cdot \mathsf{I}} - \frac{\mathsf{R}_{b}}{\mathsf{6} \cdot \mathsf{E} \cdot \mathsf{I}} \cdot (\mathsf{x} - \mathsf{L})^{3} \cdot (\mathsf{x} > \mathsf{L}) \\ & \mathsf{x}_{Rbb} := -\frac{\mathsf{s}}{\mathsf{9}} \cdot \frac{\mathsf{L}_{3}^{3}}{\mathsf{E} \cdot \mathsf{I}} \qquad \mathsf{k}_{Rbb} = -2.222 \times 10^{-\mathsf{5}} \frac{\mathsf{mm}}{\mathsf{N}} \qquad \dots \text{ deflection at } \mathsf{R}_{b} \text{ due to } \mathsf{R}_{b} \\ & \mathsf{k}_{Rbc} := -\frac{\mathsf{7}}{\mathsf{18}} \cdot \frac{\mathsf{L}^{3}}{\mathsf{E} \cdot \mathsf{I}} \qquad \mathsf{k}_{Rbc} = -\mathsf{1}.944 \times 10^{-\mathsf{5}} \frac{\mathsf{mm}}{\mathsf{N}} \qquad \dots \text{ deflection at } \mathsf{R}_{b} \text{ due to } \mathsf{R}_{c} \\ & \mathsf{k}_{Rcc} := -\frac{\mathsf{7}}{\mathsf{18}} \cdot \frac{\mathsf{L}^{3}}{\mathsf{E} \cdot \mathsf{I}} \qquad \mathsf{k}_{Rcc} = -2.222 \times 10^{-\mathsf{5}} \frac{\mathsf{mm}}{\mathsf{N}} \qquad \dots \text{ deflection at } \mathsf{R}_{b} \text{ due to } \mathsf{R}_{c} \\ & \mathsf{k}_{Rcc} := -\frac{\mathsf{7}}{\mathsf{18}} \cdot \frac{\mathsf{L}^{3}}{\mathsf{E} \cdot \mathsf{I}} \qquad \mathsf{k}_{Rcc} = -2.222 \times 10^{-\mathsf{5}} \frac{\mathsf{mm}}{\mathsf{N}} \qquad \dots \text{ deflection at } \mathsf{R}_{c} \text{ due to } \mathsf{R}_{c} \\ & \mathsf{k}_{Rcc} := -\frac{\mathsf{4}}{\mathsf{9}} \cdot \frac{\mathsf{L}^{3}}{\mathsf{E} \cdot \mathsf{I}} \qquad \mathsf{k}_{Rcc} = -2.222 \times 10^{-\mathsf{5}} \frac{\mathsf{mm}}{\mathsf{N}} \qquad \dots \text{ deflection at } \mathsf{R}_{c} \text{ due to } \mathsf{R}_{c} \\ & \mathsf{k}_{Rcb} \cdot \mathsf{k}_{Rcc} \right) \cdot \left(\mathsf{R}_{b} \, \mathsf{k}_{Rcc} \, \mathsf{R}_{c} \, \mathsf{R}_{c} \right) \cdot \left(\mathsf{R}_{b} \, \mathsf{k}_{Rcc} \, \mathsf{R}_{c} \right) \cdot \left(\mathsf{R}_{b} \, \mathsf{k}_{Rcc} \, \mathsf{R}_{c} \right) \cdot \left(\mathsf{R$$

Page 2 of 3

$$\begin{split} R_b \cdot L + R_c \cdot (2 \cdot L) + R_d \cdot (3 \cdot L) &= \frac{1}{2} \cdot w \cdot L \left(L + \frac{2}{3} \cdot L \right) = 0 \qquad \mbox{... taking moments about } R_a \\ Giving \dots R_d &:= \frac{5}{18} \cdot w \cdot L - \frac{1}{3} \cdot R_b - \frac{2}{3} \cdot R_c \\ R_a + R_b + R_c + R_d - \frac{1}{2} \cdot w \cdot L = 0 \qquad \mbox{... force equilibrium} \\ Giving \dots R_a &:= \frac{1}{2} \cdot w \cdot L - \left(R_b + R_c + R_d \right) \\ Reaction results \dots R_a &= -2222 \, N \\ R_b &= 18333 \, N \\ R_c &= 36667 \, N \\ R_d &= -2778 \, N \\ \end{split}$$