

107 年專技高考土木技師考試試題

類科：土木技師

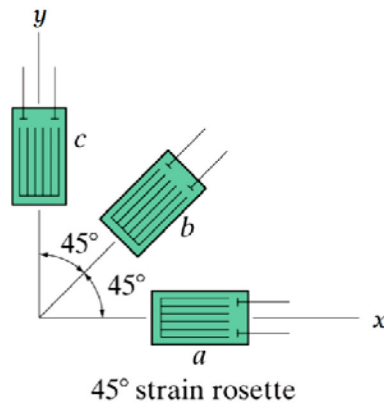
科目：結構分析(包括材料力學與結構學)

甲、申論題部分

一、如下圖為量測三方向應變之應變座(45° strain rosette)，已知量測之三個應變讀數為 $\varepsilon_a = 218\mu$ 、 $\varepsilon_b = 36\mu$ 與 $\varepsilon_c = 62\mu$ ，受測體材質為鋼製彈性模數 $E = 200GPa$ 、波松比 $\nu = 0.3$

(一) 求出該量測位置平面上的主軸應變(ε_1 與 ε_2) 與主軸的方向角度 θ_p 。(10 分)

(二) 計算此位置上對應的平面內主軸應力(σ_1 與 σ_2) 及絕對最大剪應力($\tau_{abs,max}$)。(10 分)



考題難易：★★

【擬答】

(一) 主軸應變與主軸的方向角度：

$$\varepsilon_x = \varepsilon_a = 218\mu, \quad \varepsilon_y = \varepsilon_c = 62\mu$$

$$\gamma_{xy} = 2\varepsilon_b - \varepsilon_a - \varepsilon_c = 2 \times 36\mu - 218\mu - 62\mu = -208\mu$$

$$A = \frac{\varepsilon_x + \varepsilon_y}{2} = \frac{218 + 62}{2} = 140\mu, \quad B = \frac{\varepsilon_x - \varepsilon_y}{2} = \frac{218 - 62}{2} = 78\mu, \quad C = \frac{\gamma_{xy}}{2} = -104\mu,$$

$$R = \frac{\gamma_{max}}{2} = \sqrt{B^2 + C^2} = 130\mu$$

該點之主應變與最大剪應變

$$\varepsilon_1 = A + R = 140\mu + 130\mu = 270\mu$$

$$\varepsilon_2 = A - R = 140\mu - 130\mu = 10\mu$$

$$\tan 2\theta_p = \frac{C}{B} = \frac{-140\mu}{78\mu} \Rightarrow \theta_p = -26.57^\circ$$

▶▶GO FIGHT WIN

(二)主軸應力與絕對最大剪應力：

$$\begin{bmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \end{bmatrix} = \frac{E}{1-\nu^2} \begin{bmatrix} 1 & \nu \\ \nu & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \epsilon_x \\ \epsilon_y \end{bmatrix} = \frac{200 \times 10^3}{1-(0.3)^2} \begin{bmatrix} 1 & 0.3 \\ 0.3 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 218\mu \\ 62\mu \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 52 \\ 28 \end{bmatrix} MPa$$

$$\tau_{xy} = G\gamma_{xy} = \frac{E}{2(1+\nu)} \gamma_{xy} = \frac{200 \times 10^3}{2(1+0.3)} (-208\mu) = -16MPa$$

主應力及絕對剪應力

$$A = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} = \frac{52 + 28}{2} = 40MPa \quad B = \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} = 12MPa \quad C = \tau_{xy} = -16MPa$$

$$R = \sqrt{B^2 + C^2} = 20MPa$$

$$\sigma_1 = \sigma_{\max} = A + R = 40 + 20 = 60MPa$$

$$\sigma_2 = \sigma_{\min} = A - R = 40 - 20 = 20MPa$$

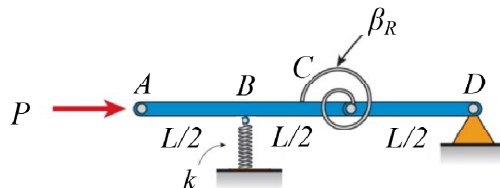
$$\sigma_3 = \sigma_z = 0$$

$$\text{絕對 } \tau_{\max} = \frac{\sigma_1 - \sigma_3}{2} = \frac{60 - 0}{2} = 30MPa$$

二考慮一受壓的理想化柱系統，由兩根剛性桿(桿 ABC 和桿 CD)以一旋轉彈簧(β_R)鉸接合於 C 點，並由一線性彈簧(k)及銷支承簡單支撐如下圖所示，桿的長度尺寸如圖示，外力 P 施加於 A 點。

(一)當線性彈簧勁度無窮大($k = \infty$)，計算此系統的臨界挫屈載重 P_{cr} (以 β_R 表示)。(10 分)

(二)當彈簧係數間的關係為 $\beta_R = \frac{7}{18} kL^2$ ，計算臨界挫屈載重 P_{cr} (以 β_R 表示)。(10 分)



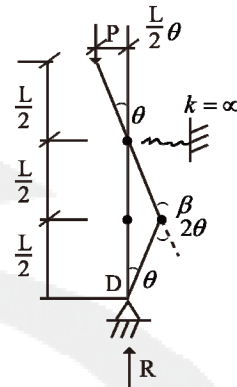
考題難易：★★★

【擬答】

(一) 線性彈簧勁度無窮大

$$\sum M_D = 0 \rightarrow P - \frac{L}{2}(\theta) = \beta_R(2\theta)$$

$$\Rightarrow P_{cr} = \frac{4\beta_R}{L} \text{---ANS}$$



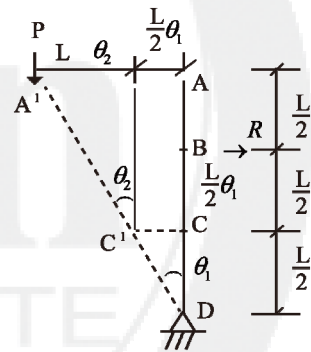
(二) $\beta_R = \frac{7}{18}kL^2$ 時, $k = \frac{18}{7} \cdot \frac{\beta_R}{L^2}$

取整體自由體

$$\sum M_D = 0 \rightarrow P(L\theta_2 + \frac{L}{2}\theta_1) = RL$$

$$\Rightarrow PL(\theta_2 + \frac{\theta_1}{2}) = \frac{kL}{2}(\theta_2 + \theta_1)L = \frac{9}{7} \cdot \frac{\beta_R}{L}(\theta_2 + \theta_1)$$

$$\Rightarrow (\frac{P}{2} - \frac{kL}{2})\theta_1 + (P - \frac{kL}{2})\theta_2 = 0 \dots\dots(1)$$



取 CD 自由體

$$\sum M_D = 0 \rightarrow P(L\theta_2) = \beta_R(\theta_2 - \theta_1) + \frac{kL}{2}(\theta_2 + \theta_1)\frac{L}{2}$$

$$\Rightarrow (\frac{kL^2}{4} - \beta_R)\theta_1 + (\beta_R + \frac{kL^2}{4} - PL)\theta_2 = 0 \dots\dots(2)$$

解 θ_1 及 θ_2 為非零解

$$\begin{vmatrix} \frac{P}{2} - \frac{kL}{2} & P - \frac{kL}{2} \\ \frac{kL^2}{4} - \beta_R & \beta_R + \frac{kL^2}{4} - PL \end{vmatrix} = 0 \Rightarrow PL = 2.685\beta_R \text{ or } 0.958\beta_R$$

$$\therefore P_{cr} = \frac{0.958\beta_R}{L} \dots\dots\text{ANS}$$

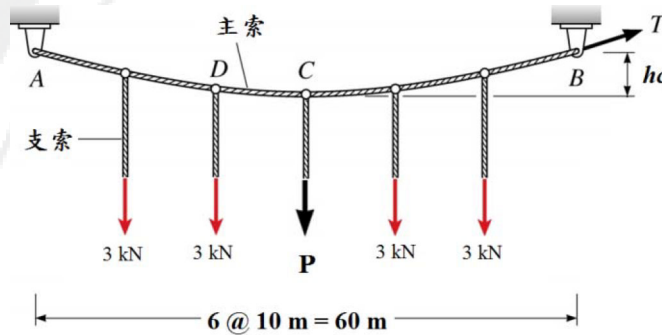
▶▶GO FIGHT WIN

三、考慮細長的鋼纜具有低撓曲勁度、可忽略自重及軸向不會伸張的特性時，受拉力的鋼纜可視為理想之橫向完全柔軟而軸向為剛性的張力構件。分析下列兩個包括鋼纜所組成之靜定結構系統：

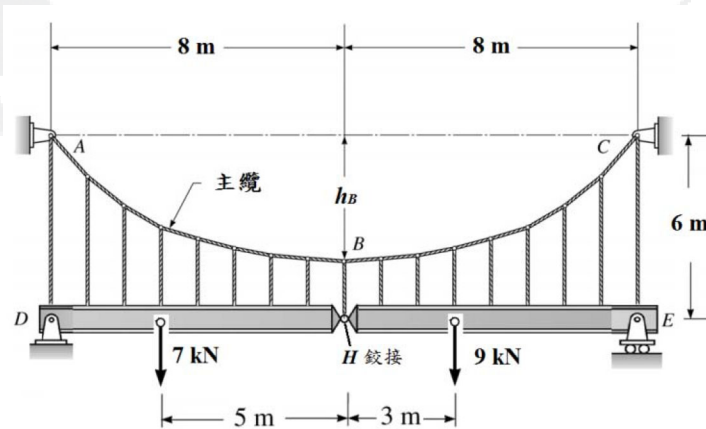
(一)如圖(a)之鋼纜系統的主索由五根垂直支索控制其平衡位置的幾何輪廓。施工過程先由四根支索皆維持固定之 3kN 之拉力後，再由中跨 C 索調整索力 P 使獲得下垂量 h_c 。已知 $P = 4\text{kN}$ 時， $h_c = 7.5\text{m}$ ；試求 A 端錨定反力之水平分量，以及 B 端繩張力 T 的理論值。(10 分)

(二)如圖(b)所示之吊橋系統中，假設間距 1m 之均勻分布吊索使主纜呈現的下垂輪廓可以拋物線函數近似，中跨 $h_B = 4\text{m}$ ；試求主纜錨定反力的水平分量、H 鉸接點剪力，並大略繪製梁 DHE 之彎矩圖(可看出變化趨勢即可)。(15 分)

(三)若於圖(b)所示橋梁 DHE 全跨 16m 上，除 7kN 與 9kN 的集中載重外，再額外增加 1kN/m 之分布載重；試述主纜錨定反力與梁 DHE 上最大彎矩如何改變？(例如：研判變化的倍數)。(5 分)



圖(a)



圖(b)

【擬答】

(一) A端錨定反力之水平分量，以及B 端繩張力T的理論值對稱結構，取ADC自由體圖(a)

$$\sum F_y = 0 \rightarrow A_y = 3 + 3 + \frac{4}{2} = 8kN$$

$$\sum M_c = 0$$

$$\Rightarrow A_x \times 7.5 + 3 \times 20 + 3 \times 10 - 8 \times 30 = 0$$

----Ans

$$\therefore A_x = 20kN(\leftarrow)$$

$$T = \sqrt{A_x^2 + A_y^2} = \sqrt{20^2 + 8^2} = 21.54kN \text{ ----Ans}$$

(二) 主纜錨定反力之水平分量、H 鉸接點剪力，並大略繪製梁DHE 之彎矩圖

吊橋系統中，假設間距 1m 之均勻分布吊索使主纜呈現的下垂輪廓可以拋物線函數近似，所以在作用於梁 DHE 為均佈載重 w

取 DHE 自由體圖(b)

$$\sum M_D = 0 \rightarrow E_y \times 16 + 16w \times 8 - 9 \times 11 - 7 \times 3 = 0$$

$$\Rightarrow 16E_y + 128w = 120 \text{ ----(1)}$$

取 HE 自由體圖(c)

$$\sum M_H = 0 \rightarrow E_y \times 8 + 8w \times 4 - 9 \times 3 = 0$$

$$\Rightarrow 8E_y + 32w = 27 \text{ ----(2)}$$

解(1)(2)式

$$E_y = -0.75kN(\downarrow) \quad w = 1.03125kN/m(\uparrow)$$

$$\sum F_y = 0 \rightarrow V_H + E_y - 9 + w \times 8 = 0$$

$$\Rightarrow V_H = 1.5kN \text{ ----Ans}$$

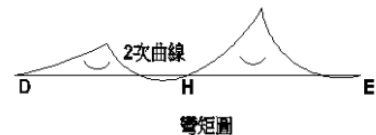
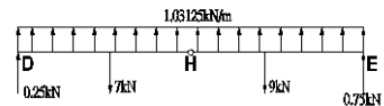
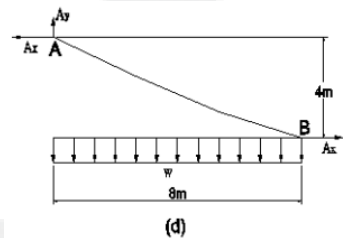
取 DHE 自由體

$$\sum F_y = 0 \rightarrow D_y = 0.25kN(\uparrow)$$

$$\sum F_x = 0 \rightarrow D_x = 0kN$$

取 AB 自由體圖(d)

$$\sum M_A = 0 \rightarrow A_x \times 4 - 8w \times 4 = 0 \Rightarrow A_x = 8.25kN(\leftarrow) \text{ ----Ans}$$



▶▶GO FIGHT WIN

(三)額外增加 $1kN/m$ 之分布載重主纜錨定反力與梁DHE 上最大彎矩如何改變

$$\bar{w} = w + 1 = 2.03125kN/m$$

$$\frac{\bar{w}}{w} = \frac{2.03125}{1.03125} = 1.97$$

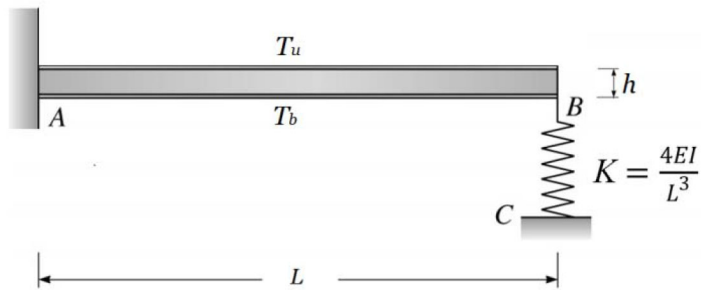
額外增加 $1kN/m$ 之分布載重由主纜承受，所以梁DHE上最大彎矩無任何改變，主纜錨定反力放大1.97倍。

四鋼梁具均勻斷面性質，撓曲剛度 EI ，梁深 h ，左端為固接，右端彈簧支撐條件如各圖所示。

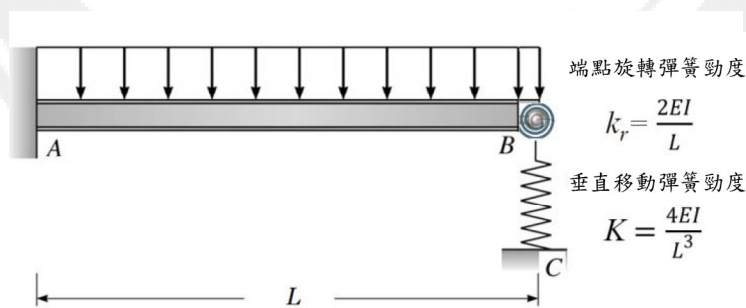
(一)如圖(a)所示，梁上下表面溫度不同($T_u > T_b$)，假設溫度梯度線性變化，膨脹係數 α ；試以贅

力法(柔度法)求解B點的位移。(10分)

(二)如圖(b)所示，梁受均布載重 w 作用；試以傾角變位法求解B點的位移與傾角。



圖(a)



圖(b)

考題難易：★★★★

【擬答】

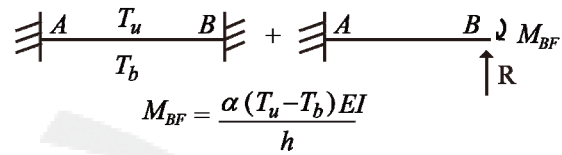
(一)圖(a)之 B 點位移

設 C 點反力 R 為贅力

$$\delta_B = \frac{M_{BF}L^2}{2EI} - \frac{RL^2}{3EI}$$

$$\rightarrow \frac{R}{K} = \frac{\alpha(T_u - T_b)EI}{h} \cdot \frac{L^2}{2EI} - \frac{RL^2}{3EI} \Rightarrow R = \frac{6}{7} \cdot \frac{\alpha EI(T_u - T_b)}{Lh}$$

$$\therefore \delta_B = \frac{R}{K} = \frac{3}{14} \cdot \frac{\alpha L^2(T_u - T_b)}{h} \dots\dots\text{ANS}$$



(二)圖(b)之 B 點位移

設 C 點反力為 S

$$K = \frac{2EI}{L} \quad R = \frac{\Delta_B}{L}$$

$$M_{AB} = k(\theta_B - 3R) - \frac{1}{12}wL^2$$

$$M_{BA} = k(2\theta_B - 3R) + \frac{1}{12}wL^2$$

$$M_{BA} = -K_r\theta_B \Rightarrow \theta_B - R = -\frac{wL^3}{72EI} \dots\dots(1)$$

在 B 點， $\sum F_y = 0$

$$\frac{M_{AB} + M_{BA}}{L} + \frac{1}{2}wL = S = KRL \Rightarrow \theta_B - \frac{8}{3}R = -\frac{wL^3}{12EI} \dots\dots(2)$$

解(1)(2)得

$$R = \frac{wL^3}{24EI} \rightarrow \frac{\Delta_B}{L} = \frac{wL^3}{24EI} \Rightarrow \Delta_B = \frac{wL^4}{24EI} (\downarrow) \dots\dots\text{ANS.}$$

$$\theta_B - \frac{8}{3}R = -\frac{wL^3}{12EI} \Rightarrow \theta_B = \frac{wL^3}{36EI} (\curvearrowright)$$

祝金榜題名