

106 年地方政府公務人員三等考試靜力學與材料力學參考解答

一、大部分的金屬材料其波松比 (Poisson's ratio) ν 介於 0.25~0.35 之間，且受壓力作用，體積會減小。反之，受拉力作用則體積會變大。今有一線彈性材料，在雙軸應力 (biaxial stress) σ_x 及 σ_y (同為拉應力或壓應力) 作用下，亦滿足上述體積變化行為。若其彈性模數為 E ，波松比為 ν ，試以材料體積變化率，推導證明此材料波松比 ν 的上限值是 0.5 (即 $\nu < 0.5$)。(25 分)

• 106 年三等特考試題 •

問題剖析

(1) 已知

- 材料性質： E, ν
- 應力： σ_x, σ_y (同為拉或壓)

(2) 待求

- 體積變化率 (或稱體積應變)
- 波松比： $\nu < 0.5$

(3) 思路

- (應力) \rightarrow (應變) \rightarrow (體積應變)

參考解答

(1) (應力) \rightarrow (應變)

- 依據廣義虎克定律

$$\begin{bmatrix} \varepsilon_x \\ \varepsilon_y \\ \varepsilon_z \end{bmatrix} = \frac{1}{E} \begin{bmatrix} 1 & -\nu & -\nu \\ -\nu & 1 & -\nu \\ -\nu & -\nu & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ 0 \end{bmatrix}$$

(2) (應變) \rightarrow (體積應變)

- 依據體積應變的定義

$$\begin{aligned} \varepsilon_V &= \frac{\Delta V}{V} = \frac{(1+\varepsilon_x)(1+\varepsilon_y)(1+\varepsilon_z)-1}{1 \times 1 \times 1} \\ &= \varepsilon_x + \varepsilon_y + \varepsilon_z + \varepsilon_x \varepsilon_y + \varepsilon_y \varepsilon_z + \varepsilon_x \varepsilon_z + \varepsilon_x \varepsilon_y \varepsilon_z \end{aligned}$$

若為小變形，則

$$\varepsilon_V \doteq \varepsilon_x + \varepsilon_y + \varepsilon_z = \frac{1-2\nu}{E}(\sigma_x + \sigma_y)$$

- 依據題意

受拉應力 ($\sigma_x > 0, \sigma_y > 0$) 時體積會增大 ($\varepsilon_V > 0$)，

受壓應力 ($\sigma_x < 0, \sigma_y < 0$) 時體積會縮小 ($\varepsilon_V < 0$)，

表示應力與體積應變同號。

所以 $1-2\nu > 0$

$$\Leftrightarrow \nu < 0.5$$

Key

體積變化率就是體積應變，其代表單位體積的變化量，若為正代表體積增大，若為負代表體積縮小。

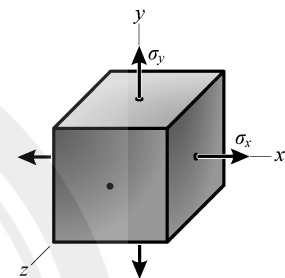


圖 a 雙軸應力

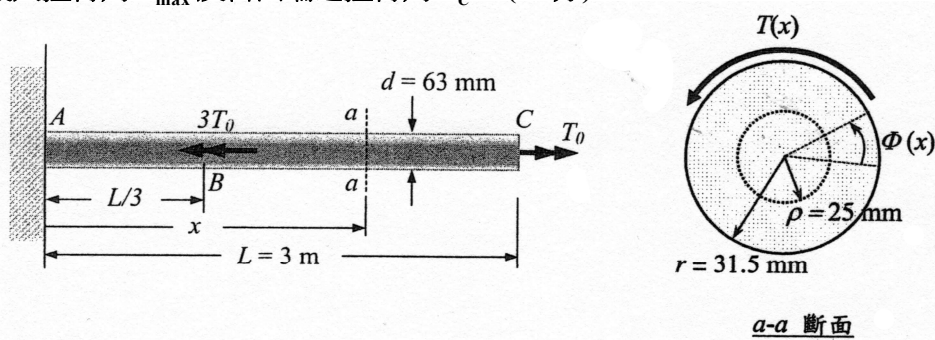
Ans：由體積變化率可得証

波松比 ν 的上限值為 0.5

※【資料來源】：本題請參考“實力材料力學《系統剖析》下冊〔P6-67〕”

二、圖示 AC 為一等截面圓形實心桿件，其長度為 $L = 3\text{ m}$ ，直徑 $d = 63\text{ mm}$ ，彈性模數 $E = 208\text{ GPa}$ ，波松比 $\nu = 0.3$ 。A 為固定端點，距 A 點 $L/3$ 處 (B 點) 及自由端 (C 點) 分別受 $3T_0$ 及 T_0 的扭矩作用。若在 BC 段 a-a 斷面上內徑 $\rho = 25\text{ mm}$ 的剪應變 $\gamma_\rho = 250\mu$ 。試求：

- (a) AC 桿件內最大的剪應力 τ_{\max} 、最大的正向應力 σ_{\max} 及最大的正向應變 ϵ_{\max} 。(15 分)
 (b) 該桿件最大扭轉角 Φ_{\max} 及自由端之扭轉角 Φ_C 。(10 分)



• 106 年三等特考試題 •

問題剖析

(1) 已知

- 材料性質： $E = 208\text{ GPa}$ ， $\nu = 0.3$
- 幾何性質： $L = 3\text{ m}$ ， $d = 63\text{ mm}$
- 應變： $\gamma_\rho = 250\mu$ ($\rho = 25\text{ mm}$)

(2) 待求

- 應力： τ_{\max} ， σ_{\max}
- 應變： ϵ_{\max}
- 變位： ϕ_{\max} ， ϕ_C

(3) 思路

- (應變) \rightarrow (應力) \rightarrow (內力) \rightarrow (外力)
- (最大內力) \rightarrow (最大應力) \rightarrow (最大應變)
- (內力) \rightarrow (變形) \rightarrow (變位)

Key

這是一個基本的扭力構件問題，其中比較特別的是已知某一點的剪應變，此時必須先反推外力大小，當外力大小得到後，就變成一般的題目了。

參考解答

(1) 準備工作

- 計算材料參數

$$G = \frac{E}{2(1+\nu)} = \frac{208}{2(1+0.3)} = 80\text{ GPa}$$

- 計算剖面參數

$$J = \frac{\pi d^4}{32} = \frac{\pi(63)^4}{32} = 1.547 \times 10^6\text{ mm}^4$$

(2) (應變) \rightarrow (應力)

- 依據廣義虎克定律

$$\tau_\rho = G\gamma_\rho = (80 \times 10^3)(250\mu) = 20\text{ MPa}$$

(3) (應力) \rightarrow (內力)

- 依據扭轉剪應力公式

$$\tau_\rho = \frac{T_0 \rho}{J}$$

或

$$T_0 = \frac{\tau_\rho J}{\rho} = \frac{(20)(1.547 \times 10^6)}{(25)} = 1.238 \times 10^6 \text{ N-mm}$$

(4) (內力) → (外力)

- 依據力的平衡

$$T_{BC} = T_0 = 1.238 \times 10^6 \text{ N-mm}$$

$$T_{AB} = -2T_0 = -2(1.238 \times 10^6) = -2.476 \times 10^6 \text{ N-mm} = T_{\max}$$

(5) (最大內力) → (最大應力)

- 依據扭轉最大剪應力公式

$$\tau_{\max} = \frac{16|T_{\max}|}{\pi d^3} = \frac{16(2.476 \times 10^6)}{\pi(63)^3} = 50.4 \text{ MPa}$$

- 依據平面的應力轉換 (圖 a)

純剪應力元素旋轉 45° 即為主應力元素，可得

$$\sigma_{\max} = \tau_{\max} = 50.4 \text{ MPa}$$

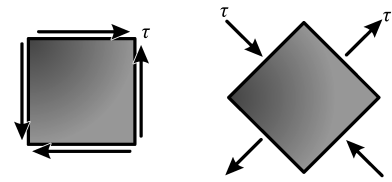


圖 a

Note

扭力構件的垂直面上為純剪應力狀態，但考量應力轉換，在斜面上將會出現正交應力。

(6) (最大應力) → (最大應變)

- 依據廣義虎克定律

$$\epsilon_{\max} = \frac{(50.4)}{E} - \frac{0.3(-50.4)}{E} = 3.15 \times 10^{-4}$$

(7) (內力) → (變形)

- 依據扭轉角公式

$$\phi_{AB} = \frac{T_{AB}L_{AB}}{GJ} = \frac{(-2T_0)(L/3)}{GJ} = -\frac{2T_0L}{3GJ}$$

$$\phi_{BC} = \frac{T_{BC}L_{BC}}{GJ} = \frac{(T_0)(2L/3)}{GJ} = \frac{2T_0L}{3GJ}$$

(8) (變形) → (變位)

- 依據變位的諧合

$$\begin{aligned} \phi_B &= \phi_A + \phi_{AB} = -\frac{2(1.238 \times 10^6)(3 \times 10^3)}{3(80 \times 10^3)(1.547 \times 10^6)} \\ &= -2.00 \times 10^{-2} \text{ rad} = \phi_{\max} \end{aligned}$$

$$\phi_C = \phi_{AB} + \phi_{BC} = -\frac{2T_0L}{3GJ} + \frac{2T_0L}{3GJ} = 0$$

Note

由應變莫爾圓，可得

$$\epsilon_{\max} = \frac{\gamma_{\max}}{2} = \frac{\tau_{\max}}{2G}$$

Check

$$\begin{aligned} \phi_B &= \frac{\gamma L}{\rho} = \frac{(500 \times 10^{-6})(1000)}{(25)} \\ &= 0.02 \text{ rad} \quad (\text{OK.}) \end{aligned}$$

Ans : (a) $\tau_{\max} = \sigma_{\max} = 50.4 \text{ MPa}$

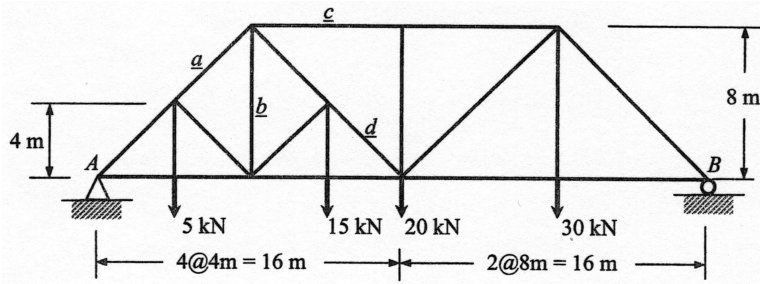
$$\epsilon_{\max} = 3.15 \times 10^{-4}$$

(b) $\phi_{\max} = -2.00 \times 10^{-2} \text{ rad}$ (←←)

$$\phi_C = 0$$

※【資料來源】：本題請參考“實力材料力學《系統剖析》上冊〔P3-21〕”

三、請以斷面法求出下桁架 a 、 b 、 c 及 d 桿件之內力。(25分)



• 106 年三等特考試題 •

問題剖析

1. 本桁架屬於簡單桁架，一次切開三根桿件的剖面法可算出 a 、 d 、 c 桿的軸力。
2. 在 a 、 d 、 c 桿的軸力求出後，再取出 J 點分離體以水平、垂直力平衡解 b 桿軸力

參考解答

1. 計算支承反力

桁架上無水平力， A 鉸支承無水平反力。參考圖(a)整體分離體，對 B 點取力矩。

$$[\circlearrowleft \Sigma M_B = 0]: (R_A)(32) - (5)(28) - (15)(20) - (20)(16) - (30)(8) = 0 \Rightarrow R_A = 31.25 \text{ kN } (\uparrow)$$

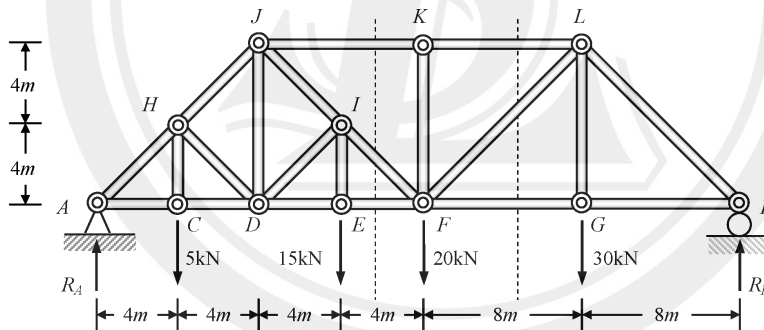
$$[\uparrow \Sigma F_y = 0]: R_A + R_B - 5 - 15 - 20 - 30 = 0 \Rightarrow R_B = 38.75 \text{ kN } (\uparrow)$$

2. 計算桿件 c 軸力

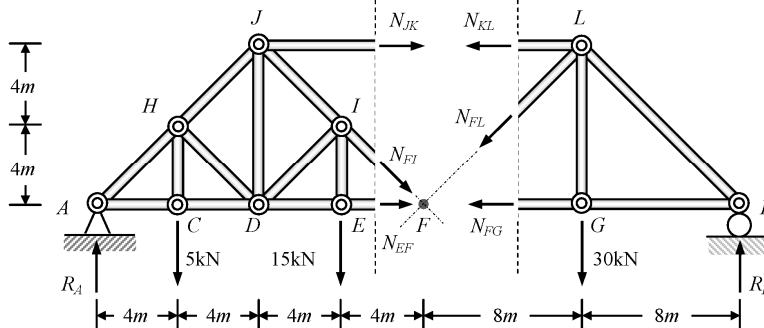
切開 KL 、 FL 、 FG 三根桿件得到圖(b)右側分離體，設軸力以拉力為正，對 F 點取力矩

$$[\circlearrowleft \Sigma M_F = 0]: (R_B)(16) + (N_{KL})(8) - (30)(8) = 0 \Rightarrow N_{KL} = -47.5 \text{ kN } (\text{壓力})$$

JK 桿軸力與 KL 桿相同，桿件 c 就是 JK 桿， $N_c = N_{JK} = N_{KL} = -47.5 \text{ kN}(\text{壓力})$ 。



圖(a)



圖(b)

3. 計算桿件 d 軸力

切開 JK 、 FI 、 EF 三根桿件得到圖(b)左側分離體，設軸力以拉力為正，由垂直力平衡

$$[\uparrow \Sigma F_y = 0]: R_A - 5 - 15 - (N_{FI})(1/\sqrt{2}) = 0 \Rightarrow N_{FI} = 15.91 \text{ kN } (\text{拉力})$$

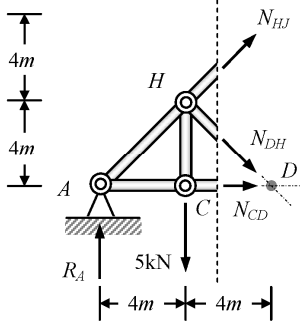
桿件 d 就是 FI 桿， $N_d = N_{FI} = 15.91 \text{ kN} (\text{拉力})$ 。

4. 計算桿件 a 軸力

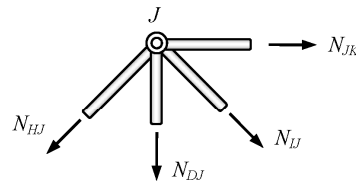
切開 HJ、DH、CD 三根桿件得到圖(c)分離體，設軸力以拉力為正，對 D 點取力矩

$$[+\circlearrowleft \Sigma M_D = 0]: (R_A)(8) - (5)(4) + (N_{HJ}/\sqrt{2})(8) = 0 \Rightarrow N_{HJ} = -40.659 \text{ kN (壓力)}。$$

桿件 a 就是 HJ 桿， $N_a = N_{HJ} = -40.659 \text{ kN (壓力)}$ 。



圖(c)



圖(d)

5. 計算桿件 b 軸力

取出 J 結點分離體， $[+\rightarrow \Sigma F_x = 0]: N_{JK} + N_{DJ}/\sqrt{2} - N_{HJ}/\sqrt{2} = 0。$

$\Rightarrow N_{DJ} = 26.516 \text{ kN (拉力)}。$

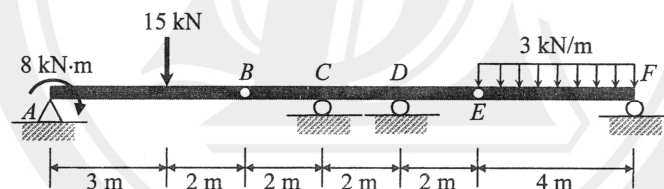
$[+\downarrow \Sigma F_y = 0]: N_{DJ} + N_{DJ}/\sqrt{2} + N_{HJ}/\sqrt{2} = 0 \Rightarrow N_{DJ} = 10 \text{ kN (拉力)}。$

桿件 b 就是 DJ 桿， $N_b = N_{DJ} = 10 \text{ kN (拉力)}$ 。

※【資料來源】：本題請參考“實力靜力學《試題精選》〔P3-76、P3-85〕”

“實力靜力學《必做 50 題型》〔P3-54〕”

四、下示 AF 梁，B 及 E 點為鉸接 (Hinge)。請求出 A、C、D 及 F 點之反力，並繪出 AF 梁之剪力圖及彎矩圖 (標示相關值或函數)。(25 分)



• 106 年三等特考試題 •

問題剖析

1. 具有內鉸接梁，有鉸接切鉸接。
2. 剪力為零處有局部彎矩極值不要漏掉。

參考解答

1. 切開鉸接點計算反力與內力

梁上無水平力，A 鉸支承無水平反力。有鉸接切鉸接，參考圖(a)切開鉸接點 B 取出 AB 段分離體。

$$[+\circlearrowleft \Sigma M_B = 0]: (R_A)(5) + 8 - (15)(2) = 0 \Rightarrow R_A = 4.4 \text{ kN (}\uparrow\text{)}。$$

$$[+\uparrow \Sigma F_y = 0]: R_A + B_y - 15 = 0 \Rightarrow B_y = 10.6 \text{ kN (同假設方向)}。$$

參考圖(a)切開鉸接點 E 取出 EF 段分離體，均佈荷重合力 12kN 恰位於 EF 段中點，左右各分擔一半，故 $R_F = 6 \text{ kN (}\uparrow\text{)}$ ； $E_y = 6 \text{ kN (同假設方向)}$ 。

參考圖(a)取出 BE 段分離體，先對 D 點取力矩。

$$[+\circlearrowleft \Sigma M_D = 0]: (R_C)(2) - (B_y)(4) + (E_y)(2) = 0 \Rightarrow R_C = 15.2 \text{ kN (}\uparrow\text{)}。$$

$$[+\uparrow \Sigma F_y = 0]: R_C + R_D - B_y - E_y = 0 \Rightarrow R_D = 1.4 \text{ kN (}\uparrow\text{)}。$$

2. 繪製剪力圖與彎矩圖

(1) 先針對關鍵點 A、G、C、D、H 點計算剪力與彎矩值。

① A 點

有集中力偶作用， $M_A = 8\text{kN}\cdot\text{m}$ (上壓正彎矩)。

② G 點

$M_G = 8 + (4.4)(3) = 21.2\text{kN}\cdot\text{m}$ (上壓正彎矩)。

③ C 點

$M_C = 8 + (4.4)(7) - (15)(4) = -21.2\text{kN}\cdot\text{m}$ (下壓負彎矩)。

④ D 點

$M_D = 8 + (4.4)(9) - (15)(6) + (15.2)(2) = -12\text{kN}\cdot\text{m}$ (下壓負彎矩)。

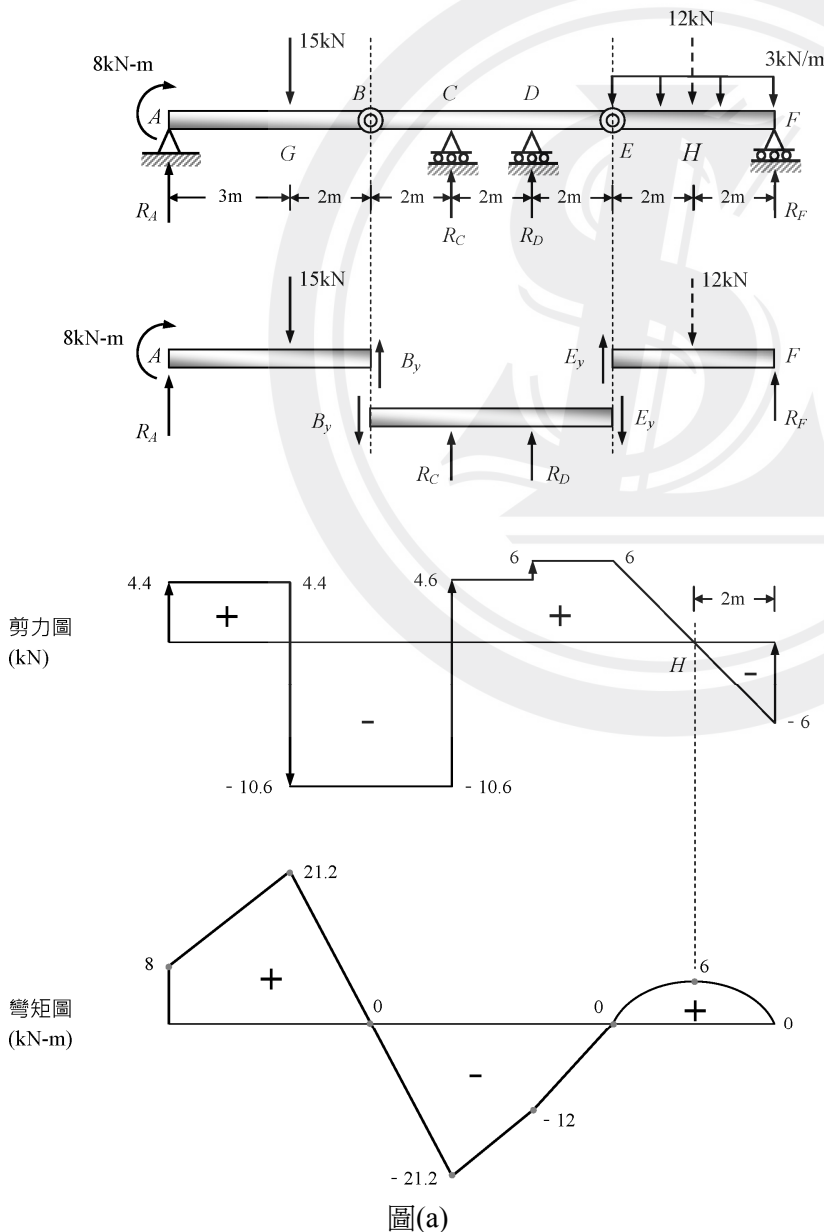
⑤ H 點

EF 段有剪力為零點 H，有局部彎矩極值。

$M_H = (6)(2) - (3 \times 2)(1) = 6\text{kN}\cdot\text{m}$ (上壓正彎矩)。

(2) 依剪力圖與彎矩圖繪製要點繪製圖形

繪製剪力圖與彎矩圖如圖(a)所示。



※【資料來源】：本題請參考“實力靜力學《試題精選》〔P3-38〕”

“實力靜力學《必做 50 題型》〔P3-31〕”