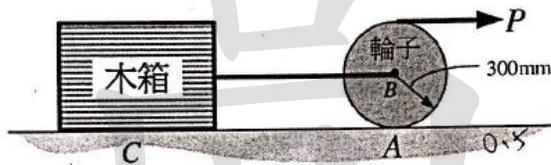


《靜力學與材料力學》

- 一、圖一中，木箱及輪子的質量分別為80 kg及30 kg。設木箱與地面的最大靜摩擦係數為 $\mu_{sc} = 0.25$ ，輪子與地面的最大靜摩擦係數為 $\mu_{sA} = 0.5$ ，求產生臨界運動之最小力 $P = ?$ 又，設木箱與地面的最大靜摩擦係數 μ_{sc} 還是0.25，若臨界運動時，欲使木箱及輪子皆為滑動，則輪子與地面的最大靜摩擦係數為 $\mu_{sA} = ?$ (25分)



圖一

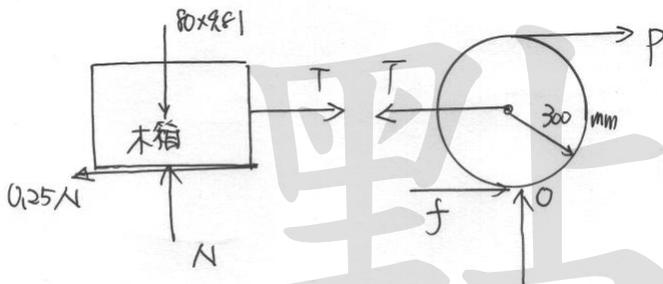
試題評析 屬於摩擦較難的題型→運動狀況未明。計算量較大，同學不易拿分。

考點命中 《高點突破靜力學》講義P3-50題型相同。

解：

(1) 求 假設木箱滑動時所須之 P 力=?

⇒此時輪子純滾動。



①取木箱：

$$\because \sum F_y = 0 \Rightarrow N = 80 \times 9.81 = 784.8 \text{ (N)}$$

$$\because \sum F_x = 0 \Rightarrow T = 0.25 \times 784.8 = 196.2 \text{ (N)}$$

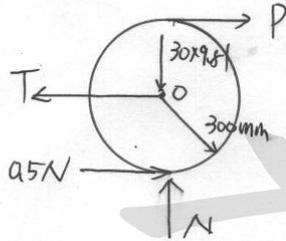
②取輪子：

$$\sum M_O = 0 \quad \text{②}$$

$$P \times 600 - 196.2 \times 300 = 0$$

$$\therefore P = 98.1 \text{ (N)}$$

(2) 求假設輪子先滑動時之 $P = ?$

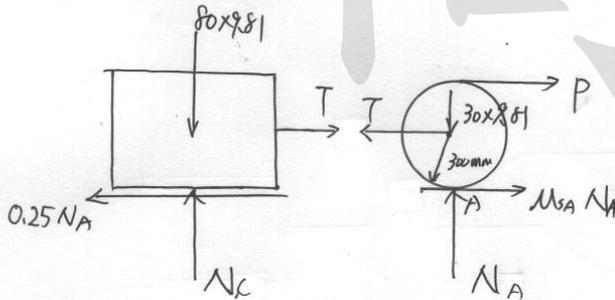


$$\because \sum F_y = 0 \Rightarrow N = 30 \times 9.81 = 294.3 \text{ (N)}$$

$$\because \sum M_O = 0 \Rightarrow P \times 300 - 0.5 \times 294.3 \times 300 = 0 \Rightarrow P = 147.15 \text{ (N)}$$

$\therefore \Rightarrow$ 產生臨界移動之最小 $P = 98.1 \text{ (N)}$

(3) 求木箱與輪子皆為滑動時之 $\mu_{SA} = ?$



① 取木箱:

$$\because \sum F_y = 0 \Rightarrow N_C = 80 \times 9.81 = 784.8 \text{ (N)}$$

$$\because \sum F_x = 0 \Rightarrow T = 0.25 \times 784.8 = 196.2 \text{ (N)}$$

② 取輪子:

$$\because \sum F_y = 0 \Rightarrow N_A = 30 \times 9.81 = 294.3 \text{ (N)}$$

$$\because \sum M_A = 0 \Rightarrow P \times 600 - 196.2 \times 300 = 0 \Rightarrow P = 98.1 \text{ (N)}$$

$$\because \sum F_x = 0 \rightarrow$$

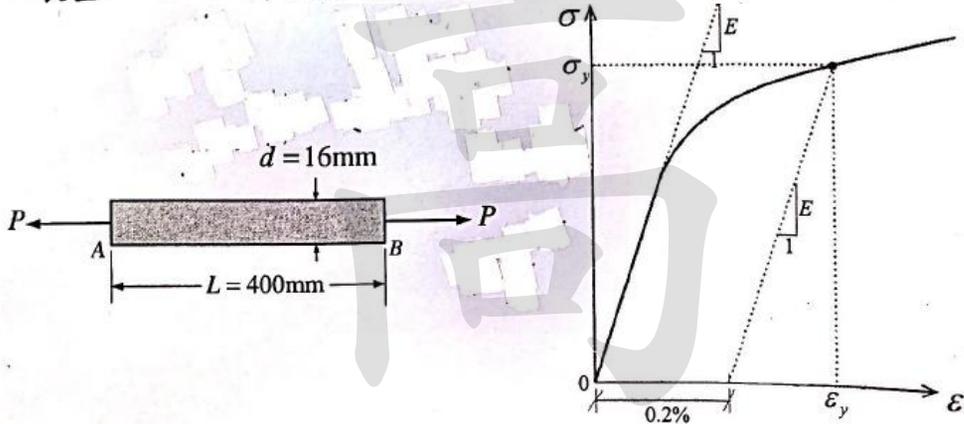
$$98.1 - 196.2 + \mu_{SA} (294.3) = 0$$

$$\therefore \mu_{SA} = 0.333$$

二、圖二(a)所示之實心圓桿 AB，其長 $L=400\text{ mm}$ ，直徑 $d=16\text{ mm}$ 。圓桿 AB 受到拉力 $P=60\text{ kN}$ 作用，若實心圓桿 AB 之應力應變關係為：

$$\sigma = \frac{124000\varepsilon}{1+300\varepsilon} \quad \text{當 } 0 \leq \varepsilon \leq 0.03 \quad (\sigma \text{ 的單位為 MPa})$$

若圓桿 AB 之楊氏模數 $E=124\text{ GPa}$ ，求 0.2% 偏差降伏應力 (offset yield stress) σ_y (參考示意圖二(b))；當拉力 $P=60\text{ kN}$ 作用時，圓桿 AB 之伸長量 $\delta = ?$ 又，卸載後，圓桿 AB 之永久伸長量 $\delta_p = ?$ (25分)



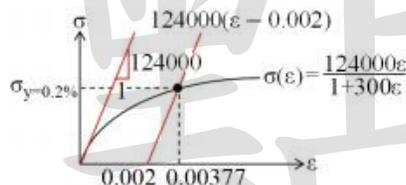
圖二(a)

示意圖二(b)

試題評析	本題超級雷同102年結構技師與105年地特三等考題，程老師有說過地特三等很容易考軸力桿件非彈性分析，果然又命中了！
考點命中	1.《國考材料力學重點暨題型解析》，高點文化出版，程中鼎編著，例題10.1.3、10.1.7。 2.《高點材料力學講義》，程中鼎編著，例題10.1.10。

解：

1. 計算 0.2% 偏差降伏應力 $\sigma_{y=0.2\%}$



題目已告知圓桿 AB 初始斜率值為 $E=124\text{ GPa}=124000\text{ MPa}$ ，位於應變值 $\varepsilon=0.2\%=0.002$ 處且平行於初始斜率之方程式為 $124000(\varepsilon-0.002)$ ，此方程式與題目所給非線性方程式相交之點所對應的應變值 ε 為：

$$(124000)(\varepsilon-0.002) = \frac{124000\varepsilon}{1+300\varepsilon} \Rightarrow \text{可解 } \varepsilon = 0.00377$$

將 $\varepsilon=0.00377$ 再代回題目所給非線性方程式曲線，可得到 0.2% 偏距法所對應之降伏應力值 $\sigma_{y=0.2\%}$ ：

$$\sigma_{y=0.2\%} = \sigma(\varepsilon=0.00377) = \frac{(124000)(0.00377)}{1+(300)(0.00377)} = 219.371\text{ MPa}$$

2. 拉力 $P = 60 \text{ kN}$ 作用下圓桿 AB 伸長量

$$\text{圓桿 AB 承受應力 } \sigma_{AB} = \frac{P}{A_{AB}} = \frac{60 \times 10^3}{\frac{\pi}{4}(16)^2} = 298.416 \text{ MPa}$$

$$\text{由 } (\sigma_{AB})(1+300\varepsilon_{AB}) = 124000\varepsilon_{AB} \Rightarrow (298.416)(1+300\varepsilon_{AB}) = 124000\varepsilon_{AB}$$

$$\Rightarrow \text{可解出圓桿 AB 應變值 } \varepsilon_{AB} = 0.00866$$

$$\text{圓桿 AB 伸縮量 } \delta_{AB} = \varepsilon_{AB} L_{AB} = (0.00866)(400) = \underline{3.464 \text{ mm (伸長)}}$$

3. 卸載後圓桿 AB 永久伸長量 δ_p

卸載即是對圓桿 AB 施加一對大小相等、方向相反之壓力。(圓桿 AD 殘留應變) = (加載時之應變) - (卸載時所生應變)：

$$\Rightarrow \varepsilon_{AB,r} = \varepsilon_{AB} - \frac{S_{AB}}{EA_{AB}} = 0.00866 - \frac{60 \times 10^3}{(124 \times 10^3) \left(\frac{\pi}{4} \times 16^2 \right)} = 0.00625$$

(圓桿 AB 永久變形量 δ_p) = (圓桿 AB 初始長度)(圓桿 AB 殘留應變)：

$$\Rightarrow \delta_p = L_{AB} \varepsilon_{AB,r} = (400)(0.00625) = \underline{2.5 \text{ mm (伸長)}}$$

三、圖三(a)所示之薄壁管 AB 受扭矩 T 作用，薄壁管 AB 的長 $L = 0.5 \text{ m}$ ，其截面為厚度 $t = 5 \text{ mm}$ ，半徑 $r = 50 \text{ mm}$ 之薄壁圓管，如圖三(b)所示。已知薄壁圓管 AB 之剪應力 $\tau = 60 \text{ MPa}$ ，剪力模數 $G = 30 \text{ GPa}$ ，求：扭矩 T 及 B 點之扭轉角 ϕ_B (單位以度表之)。又，若薄壁圓管的底座(截面 A)是用 6 根直徑為 d_b 之錨釘拴緊，錨釘的位置距截面圓心為 $r_0 = 70 \text{ mm}$ 處，如圖三(c)所示，若每根錨釘之允許剪應力 $(\tau_b)_{allow} = 48 \text{ MPa}$ ，求每根錨釘之最小直徑 d_b 。(25分)



圖三(a)

圖三(b)

圖三(c)

試題評析	屬於簡單封閉薄壁管分析，公式有記就能得分。
考點命中	1.《國考材料力學重點暨題型解析》，高點文化出版，程中鼎編著，例題3.3.4。 2.《高點材料力學講義》，程中鼎編著，例題3.3.3。

解：

1. 計算扭矩 T 及 B 點扭轉角 ϕ_B

$$\text{薄壁管中心線圍成的面積 } A_m = \pi r^2 = \pi(50)^2 \text{ mm}^2$$

$$\text{由薄壁管扭轉剪應力 } \tau = \frac{T}{2A_m t} \Rightarrow 60 = \frac{T}{(2)(\pi \times 50^2)(5)}$$

$$\Rightarrow \text{扭矩 } T = 4712.389 \times 10^3 \text{ N-mm}$$

$$\text{圓形薄壁管極慣性矩 } J = \frac{(2A_m)^2}{\oint_0^{L_m} \frac{ds}{t}} = \frac{4(\pi^2 r^4)}{\frac{2\pi r}{t}} = 2\pi r^3 t = (2\pi)(50^3)(5) = 10\pi \times 50^3 \text{ mm}^4$$

$$\text{B點扭轉角 } \phi_B = \frac{TL}{GJ} = \frac{(4712.389 \times 10^3)(0.5 \times 10^3)}{(30 \times 10^3)(10\pi \times 50^3)} = 0.02 \text{ rad} = 1.146^\circ$$

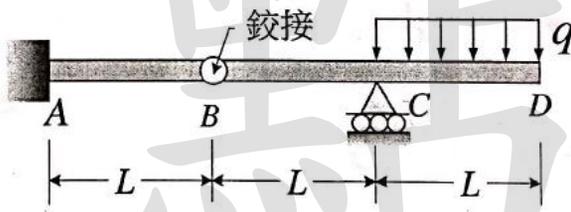
2. 計算錨釘最小直徑 d_b

透過(最大作用應力) \leq (容許應力) 反求錨釘最小直徑 d_b

$$\Rightarrow \tau_{T, \text{錨釘}} = \frac{T \rho_{\text{錨釘}}}{J_{\text{錨釘}}} \leq \tau_{b, \text{allow}}, \text{ 其中 } J_{\text{錨釘}} = A_b \sum r_i^2 = \left(\frac{\pi}{4} d_b^2\right)(6 \times 70^2)$$

$$\Rightarrow \frac{(4712.389 \times 10^3)(70)}{\left(\frac{\pi}{4} d_b^2\right)(6 \times 70^2)} \leq 48 \Rightarrow \text{錨釘最小直徑 } d_b \geq 17.25 \text{ mm}$$

四、圖四之梁 AB 及梁 BCD 於 B 點用鉸接連接，於 CD 段受到均布載重作用，梁 AB 及梁 BCD 之撓曲剛度皆為 EI ，求 B 點的撓度 δ_B 、C 點旋轉角 θ_C 、D 點撓度 δ_D 及 D 點旋轉角 θ_D 。(請標示方向)(25分)



圖四

試題評析	本題屬於靜定梁求解特定点撓度與撓角題型，題目無指定方法故任選一拿手作法即可，本題採共軛梁法亦是個不錯選擇。
考點命中	1. 《國考材料力學重點暨題型解析》，高點文化出版，程中鼎編著，例題8.2.3。 2. 《高點材料力學講義》，程中鼎編著，例題8.3.1。

解：

1. 必要時先修整負載

在 D 點垂直方向施加一個虛擬集中力 P 及順時針虛擬力矩 Q、C 點處施加順時針虛擬力矩 R。

2. 計算 B 點撓度 δ_B

取出桿件 BCD 段計算 C 點垂直反力與 B 點剪力：

$$\sum M_B = 0 \Rightarrow R_C = \frac{R+Q}{L} + \frac{3qL}{2} + 2P$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow V_B = \frac{R+Q}{L} + \frac{qL}{2} + P$$

將 B 點剪力畫至 AB 段並將「AB 段視為懸臂梁在端點有集中載重作用」可求出 B 點撓度 δ_B (計算時 $P=Q=R=0$)：

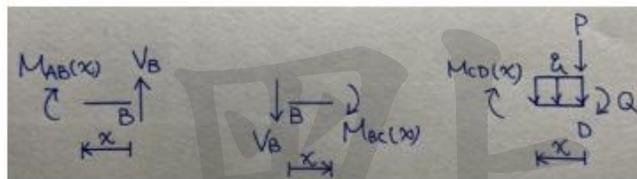
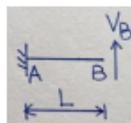
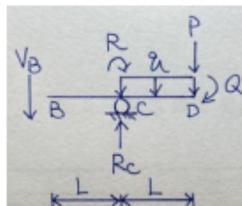
$$\delta_B = \frac{V_B L^3}{3EI} = \frac{\left(\frac{qL}{2}\right)(L^3)}{3EI} = \frac{qL^4}{6EI} \quad (1)$$

3. 分析各桿彎矩函數

此步驟寫出各段彎矩函數並整理如下表第四欄：

$$\text{AB 段彎矩函數 } M_{AB}(x) = V_B x = \left(\frac{R+Q}{L} + \frac{qL}{2} + P\right)x = \text{BC 段彎矩函數 } M_{BC}(x)$$

$$\text{CD 段彎矩函數 } M_{CD}(x) = -Q - Px - \frac{qx^2}{2}$$



桿段	EI	桿長	彎矩函數 $M(x)$ ($P=Q=R=0$)	$\frac{\partial M(x)}{\partial P}$	$\frac{\partial M(x)}{\partial Q}$	$\frac{\partial M(x)}{\partial R}$
AB、BC	EI	L	$(\frac{R+Q}{L} + \frac{qL}{2} + P)x$	x	$\frac{x}{L}$	$\frac{x}{L}$
BC	EI	L	$-Q - Px - \frac{qx^2}{2}$	-x	-1	0

由卡氏第二定理求解 D 點撓度 δ_D 值：

$$\delta_D = \frac{\partial U}{\partial P} = \frac{2}{EI} \int_0^L (\frac{qL}{2}x)(x) dx + \frac{1}{EI} \int_0^L (-\frac{qx^2}{2})(-x) dx = \frac{11qL^4}{24EI} \quad (\downarrow)$$

由卡氏第二定理求解 D 點轉角 θ_D 值：

$$\theta_D = \frac{\partial U}{\partial Q} = \frac{2}{EI} \int_0^L (\frac{qL}{2}x)(\frac{x}{L}) dx + \frac{1}{EI} \int_0^L (-\frac{qx^2}{2})(-1) dx = \frac{qL^3}{2EI} \quad (\circlearrowleft)$$

由卡氏第二定理求解 C 點轉角 θ_C 值：

$$\theta_C = \frac{\partial U}{\partial R} = \frac{2}{EI} \int_0^L (\frac{qL}{2}x)(\frac{x}{L}) dx + 0 = \frac{qL^3}{3EI} \quad (\circlearrowleft)$$

高點

黑點