

流動方向總是平行於紙面(參看機翼側視圖)。(3 分)

- (b) 考慮另外一個由於空氣流經機翼表面所引起的水平摩擦阻力  $D_2$ 。此時空氣會稍微慢下來，其速率的改變量  $\Delta v (<< 1\% v)$  滿足以下關係

$$\frac{\Delta v}{v} = \frac{f}{A}$$

$f$  的值與  $\varepsilon$  無關。

試求要維持飛機於一定高度，以恆定速度飛行的最小功率情況下，飛機的飛行速率  $v_0$  的表示式(以  $M, f, A, S, \rho$  及重力加速度量值  $g$  表示之)。忽略( $\varepsilon^2 f$ )項和更高次項。(3 分)

你或許會發現以下的近似式很有幫助

$$1 - \cos \varepsilon \approx \frac{\sin^2 \varepsilon}{2}$$

- (c) 在答案卷上畫出功率  $P$  與飛行速率之間的關係曲線。試求最小功率  $P_{min}$  的表示式。(以  $M, f, A, S, \rho$  及  $g$  表示之)並分別繪出兩種不同來源的阻力的個別貢獻。(2 分)

- (d) 假設太陽電池能提供足夠的能量，驅動馬達及螺旋槳使得機翼表面產生每平方公尺 10 瓦特的功率。試在此功率下，計算最大的機翼負載  $Mg/s(N/m^2)$  和飛行速率  $v_0$  (m/s)。

假設  $\rho = 1.25 kg/m^3$ ,  $f = 0.004$ ,  $A = 10$ 。(2 分)

## 第 28 屆(1997)國際物理奧林匹亞競賽 理論試題參考答案

林明瑞  
國立臺灣師範大學  
物理系

### 理論第一題

- (a) 設原先彈簧的力常數為  $k$ ，則其振盪頻率為  $f = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{k}{m}}$ 。若將彈簧分成兩半，則原彈

簧相當於由這兩個半彈簧串聯而成。設每一個半彈簧的力常數為  $k'$ ，則

$$\frac{1}{k} = \frac{1}{k'} + \frac{1}{k'} \Rightarrow k' = 2k$$

半彈簧的振動頻率爲  $f' = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{k'}{m}} = \sqrt{2}f$  。

(b)氫原子在基態時的半徑  $r_0$  可由下兩式聯立解出：

$$\begin{cases} r_0 mv = \hbar \\ \frac{mv^2}{r_0} = \frac{1}{4\pi\varepsilon_0} \cdot \frac{e^2}{r_0^2} \end{cases} \Rightarrow r_0 = \frac{4\pi\varepsilon_0 \hbar^2}{me^2} \propto \frac{1}{m}$$

式中  $m$  為電子的質量。若氫原子中的電子爲缈子所取代，則

$$r_\mu = \left( \frac{m}{m_\mu} \right) r_0 = \frac{1}{207} r_0 = \frac{0.0529 \times 10^{-9}}{207} = 2.56 \times 10^{-13} m = 0.256 pm$$

(c)設太陽的熱輻射功率爲  $P$ ，太陽和地球之間的距離爲  $R$ ，地球的半徑爲  $R_E$ ，地球對太陽輻射的反射比爲  $r$ ，則地球表面每秒內所吸收的太陽能爲  $(1-r) \frac{P}{4\pi R^2} \cdot \pi R_E^2$ 。若地

球表面的平均溫度爲  $T$ ，其熱輻射的發射強度爲  $\varepsilon$ ，史特凡常數爲  $\sigma$ ，則地球表面每秒內輻射出去的能量爲  $4\pi r_E^2 \varepsilon \sigma T^4$ 。當地球表面的溫度達成熱平衡時，則上述兩量相等，即

$$(1-r) \frac{P}{4\pi R^2} \cdot \pi R_E^2 = 4\pi r_E^2 \varepsilon \sigma T^4 \Rightarrow T \propto \sqrt{\frac{1}{R}}$$

如果地球和太陽之間的距離縮小 1%，則新的地球平均溫度將爲

$$T' = \sqrt{\frac{R}{(1-0.01)R}} T = \frac{287}{\sqrt{0.99}} = 288.4 K \approx 288 K$$

(d)設氣體的質量爲  $M$ ，分子量爲  $m$ ，由理想氣體方程式  $PV=NkT$ ，可得氣體的密度爲以  $\rho_1$ 、 $m_1$  和  $\rho_2$ 、 $m_2$  分別代表乾燥空氣和潮濕空氣的密度和平均分子量，則因題設空氣的壓力和溫度不變，所以

$$\frac{\rho_2}{\rho_1} = \frac{m_2}{m_1} \Rightarrow \frac{\rho_2}{1.2500} = \frac{m_2}{28.8}$$

設潮濕空氣的質量爲  $M_2$ ，其內所含的分子數爲  $N_2$ ，則

$$\begin{aligned} N_2 &= \frac{0.98M_2}{28.8} + \frac{0.02M_2}{18} \Rightarrow m_2 = \frac{M_2}{N_2} = \frac{1}{\frac{0.98}{28.8} + \frac{0.02}{18}} \\ &\Rightarrow \rho_2 = \frac{1}{28.8 \left( \frac{0.98}{28.8} + \frac{0.02}{18} \right)} = 1.2352 kg/m^3 \end{aligned}$$

(e)直升機可以飛上空中，是因爲其螺旋槳轉動時向下推壓空氣，而獲得來自空氣的向上反作用力。設直升機所生向下的推力爲  $T$ ，被推壓向下的空氣流速爲  $v$ ，則直升機引擎的機械輸出功率爲

$$P = T v$$

式中  $T$  等於直升機的重量  $W$ 。設每秒內被推壓向下的空氣質量為  $dm/dt$ ，螺旋槳葉片掃過的面積為  $A$ ，則

$$T = v \frac{dm}{dt} ; \quad \frac{dm}{dt} = \rho A v ; \quad \therefore T = W = \rho A v^2$$

以  $L$  代表直升機的線性量度，則

$$W \propto L^3, \quad A \propto L^2 \quad \Rightarrow \quad v \propto \sqrt{\frac{W}{A}} \propto \sqrt{L} \quad \Rightarrow \quad P = Wv \propto L^{3.5}$$

若直升機的尺寸縮為原機的二分之一，則所需的引擎輸出功率為

$$P' = P \left( \frac{0.5L}{L} \right)^{3.5} = 0.0884 P$$

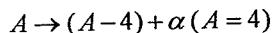
### 評分標準

(a)	1.5 分	寫出 $f$ 和 $k$ 的關係。	0.5 分	(d)	2.0 分	寫出理想氣體定律。	0.5 分
		半彈簧的力常數。	0.5 分			標出分子數。	0.5 分
		正確的答案。	0.5 分			正確的答案。	1.0 分
(b)	2.0 分	量子化條件。	0.5 分	(e)	2.5 分	$W$ 、 $X$ 的比例式。	0.5 分
		角動量的數學式。	0.5 分			寫出 $T = v \frac{dm}{dt}$ 。	0.5 分
		正確的答案	1.0 分			寫出 $T = \rho A v^2$ 。	0.5 分
(c)	2.0 分	正確的比例式。	1.0 分			能消去 $v$ 。	0.5 分
		正確的答案。	1.0 分			正確的答案。	

合計 10.0 分

## 理論第二題

(a)  $\alpha$  衰變的反應式如下：



使此衰變得以發生的能量條件如下：

$$\begin{aligned} m_A c^2 - m_{A-4} c^2 m_4 c^2 &> 0 \\ (Zm_p c^2 + Nm_b c^2 - B_A) - ((Z-2)m_p c^2 + (N-2)m_n c^2 - B_{A-4}) - (2m_p c^2 + 2m_n c^2 - B_A) &> 0 \\ \Rightarrow -B_A + B_{A-4} + B_4 &> 0 \end{aligned} \quad (1)$$

由題設在  $B/A$  對  $A$  的曲線圖中，超過  $A=100$  的曲線部分近似為一直線，可寫成下列直線方程式：

$$\frac{B}{A} = a + bA \quad (2)$$

利用圖中的數據，可求得  $a = 9.6 MeV$ ,  $b = -0.0080 MeV$ 。

由(2)式可求得不同的質量數 A 所對應的束縛能 B 值。(1)可改寫為

將  $a$  和  $b$  的數值帶入(3)式可得

$$0.064A - 38.4 - 0.128 + 25.0 > 0 \quad \Rightarrow \quad A > 211$$

(b)

(i) 由於 A 固定，所以束縛能 B 為最大值的條件為當  $Z = Z_{\max}$  時，

$$\Rightarrow Z_{\max} = \frac{4a_a}{2a_c A^{-\frac{1}{2}} + 8a_z / A} = \frac{A}{2} \left[ 1 + \frac{a_c A^{\frac{2}{3}}}{4a_0} \right]^{-1} \quad \dots\dots\dots(4)$$

(ii) 以  $A=200$  代入(4)式, 可得

$$Z_{\max} = \frac{200}{2} \left[ 1 + \frac{0.72 \times 200^{\frac{2}{3}}}{4 \times 23.5} \right] = 79.24$$

上式未考慮  $\delta$  項的效應。如果加計  $\delta$  項的效應，則因 A 為偶數，所以原子核必為奇數 N/奇數 Z 或是偶數 N/偶數 Z。因此  $\frac{dB}{dZ}$  的數學式應寫為

$$\frac{dB}{dZ} = -2Za_c A^{-\frac{1}{3}} - \frac{a_a}{A} (-4A + 8Z) \pm 2a_p A^{-\frac{3}{4}}$$

如果  $Z$  增加 1，若原子核由偶數  $N$ /偶數  $Z$  變為奇數  $N$ /奇數  $Z$ ，則上式中最後一項的符號取負號；反之，若原子核由奇數  $N$ /奇數  $Z$  變為偶數  $N$ /偶數  $Z$ ，則上式中最後一項的符號取正號。由於該項的修正值甚小，所以  $Z_{\max}$  的數值仍略大於 79。但  $Z_{\max}$  必須為整數，且由束縛能的數值較有利於偶數  $N$ /偶數  $Z$ ，所以取  $Z_{\max}=80$ 。為了驗證起見，我們可直接計算質子數在 80 附近(質量數固定為 200)的原子核的束縛能。

$$B = 15.8 \times 200 - 16.8 \times 200^{\frac{2}{3}} - 0.72 \times Z^2 \times 200^{-\frac{1}{3}} - 23.5 \times \frac{(200-Z)^2}{200} \pm 33.5 \times 200^{-\frac{3}{4}}$$

$$= 2585.448 - 0.123 \times Z^2 - 0.47 \times (100-Z)^2 \pm 0.630 MeV$$

上式中最後一項的符號為當  $Z$  為偶數時，取正號；奇數時取負號。

Z	B(MeV)	Z	B(MeV)	Z	B(MeV)
77	1606.921	80	1610.878	82	1606.746
78	1610.266	81	1608.145	83	1601.641
79	1609.905				

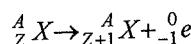
由上表可確證當  $Z=80$  時，原子核的束縛能最大。

(iii) 在  $A=128$  的原子核中，最穩定原子核的質子數可從(4)式解出：

$$Z_{\max} = \frac{128}{2} \left[ 1 + \frac{0.72 \times 128^{\frac{2}{3}}}{4 \times 23.5} \right]^{-1} = 53.58$$

因  $Z_{\max}$  必須為偶數，且束縛能的數值較有利於偶數  $N$ /偶數  $Z$ ，所以取  $Z_{\max}=54$ 。

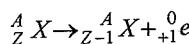
(1)  $\beta^-$  衰變： $n \rightarrow p + e^-$ ，其對應的核反應式為



使此衰變得以發生的能量條件如下：

$$\begin{aligned} & \left( Zm_p c^2 + Nm_n c^2 - B_Z \right) - \left( (Z+1)m_p c^2 + (N-1)m_n c^2 - B_{Z+1} \right) - m_e c^2 > 0 \\ \Rightarrow & B_{Z+1} - B_Z > -(m_n c^2 - m_p c^2 - m_e c^2) \\ \Rightarrow & B_{Z+1} - B_Z > -(939.57 - 938.27 - 0.51) MeV = -0.79 MeV \end{aligned}$$

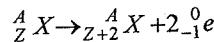
(2)  $\beta^+$  衰變： $n \rightarrow p + e^+$ ，其對應的核反應式為



使此衰變得以發生的能量條件如下：

$$\begin{aligned} & \left( Zm_p c^2 + Nm_n c^2 - B_Z \right) - \left( (Z-1)m_p c^2 + (N+1)m_n c^2 - B_{Z-1} \right) - m_e c^2 > 0 \\ \Rightarrow & B_{Z-1} - B_Z > -(m_p c^2 - m_n c^2 - m_e c^2) \\ \Rightarrow & B_{Z-1} - B_Z > 1.81 MeV \end{aligned}$$

(3)  $\beta^- \beta^-$  衰變： $2n \rightarrow 2p + 2e^-$ ，其對應的核反應式為



使此衰變得以發生的能量條件如下：

$$\begin{aligned} & \left( Zm_p c^2 + Nm_n c^2 - B_Z \right) - \left( (Z+2)m_p c^2 + (N-2)m_n c^2 - B_{Z+2} \right) - m_e c^2 > 0 \\ \Rightarrow & B_{Z+2} - B_Z > -2(m_n c^2 - m_p c^2 - m_e c^2) \\ \Rightarrow & B_{Z+2} - B_Z > -1.58 MeV \end{aligned}$$

(4) 電子捕獲： $e^- + p \rightarrow n$        ${}_{Z}^{A}X + {}_{-1}^0e \rightarrow {}_{Z-1}^{A}X$

使此衰變得以發生的能量條件如下：

$$\begin{aligned} & \left( Zm_p c^2 + Nm_n c^2 - B_Z \right) + m_e c^2 - \left( (Z-1)m_p c^2 + (N+1)m_n c^2 - B_{Z-1} \right) > 0 \\ \Rightarrow & B_{Z-1} - B_Z > -(m_p c^2 - m_e c^2 - m_n c^2) \\ \Rightarrow & B_{Z-1} - B_Z > 0.79 MeV \end{aligned}$$

質量數為 128 的原子核，其束縛能可由下式求出：

$$B = 15.8 \times 128 - 16.8 \times 128^{\frac{2}{3}} - 0.72 \times Z^2 \times 128^{\frac{1}{3}} - 23.5 \times \frac{(128-2Z)^2}{128} \pm 33.5 \times 128^{-\frac{3}{4}}$$

$$= 1595.707 - 0.143 \times Z^2 - 0.734 \times (64 - Z)^2 \pm 0.880 MeV$$

上式中最後一項的符號為當  $Z$  為偶數時，取正號；奇數時取負號。

原子核	束縛能 $B(MeV)$
$^{128}_{53}I$	1104.326
$^{128}_{54}Xe$	1106.199
$^{128}_{55}Cs$	1102.798

按照以上所述各種衰變的能量條件，可得下表(可發生的打  $\checkmark$ ，不可發生的打  $\circlearrowleft$ )：

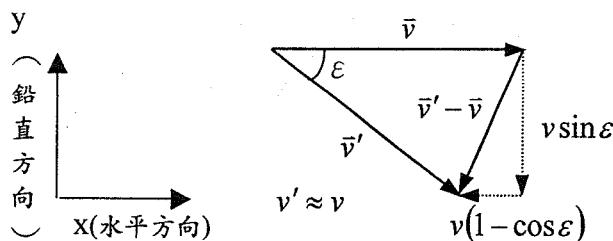
原子核	$\beta^-$ 衰變	$\beta^+$ 衰變	$\beta^- \beta^-$ 衰變	電子捕獲
$^{128}_{53}I$	$\checkmark$	$\circlearrowleft$	$\checkmark$	$\circlearrowleft$
$^{128}_{54}Xe$	$\circlearrowleft$	$\checkmark$	$\circlearrowleft$	$\circlearrowleft$
$^{128}_{55}Cs$	$\circlearrowleft$	$\checkmark$	$\circlearrowleft$	$\checkmark$

### 評分標準

- (a) 3.0 分 推導過程。 1.5 分  
 正確的答案。 1.5 分
- (b)
- |             |                    |            |              |
|-------------|--------------------|------------|--------------|
| (i) 2.0 分   | 推導過程。 1.0 分        | (ii) 2.0 分 | 推導過程。 1.0 分  |
|             | 正確的答案。 1.0 分       |            | 正確的答案。 1.0 分 |
| (iii) 3.0 分 | 每一格(共 12 格) 0.25 分 | 合計 10.0 分  |              |

### 理論第三題

- (a) 按題意，空氣流經機翼表面後，被偏折向下一個角度  $\varepsilon$ 。設機翼施於空氣的力為  $\vec{F}$ ，在  $dt$  時間內，有  $dm$  質量的空氣流過機翼表面，被偏折向下，其速度由  $\vec{v}$  變為  $\vec{v}'$ ，如下圖所示。



由牛頓第二定律知，空氣所受的衝量等於其動量的變化，所以

$$\vec{F} dt = dm (\vec{v}' - \vec{v})$$

$$\Rightarrow \vec{F} = \frac{dm}{dt} (\vec{v}' - \vec{v}) \quad \text{式中 } \frac{dm}{dt} = \rho x \ell v = \frac{\pi}{4} \rho \ell^2 v$$

飛機所受的力即為  $\vec{F}$  的反作用力，因此空氣作用於飛機的垂直上昇力  $L$  及水平阻力  $D_1$ ，可由上圖中得出如下：

(b) 加計飛機所受的水平摩擦阻力  $D_2$ ，則使飛機在同一高度以等速平飛，所需的引擎輸出功率為

$D_2$ 是由於空氣流經機翼時，和機翼表面摩擦所致。設單位時間內從機翼前沿以速度  $\bar{v}_1$  流入的空氣質量為  $\frac{dm_1}{dt}$ ，而以速度  $\bar{v}_2$  從其後沿流出者為  $\frac{dm_2}{dt}$ ，則

因為機翼表面不會吸附氣體，也不會放出氣體，所以流入和流出的空氣質量應相等，即

$$\frac{dm_1}{dt} = \frac{dm_2}{dt} = \frac{dm}{dt} = x\ell\rho v$$

以  $v_1 = v$  和  $v_2 = v - \Delta v$  代入(4), 得

【註】摩擦阻力必定是沿著機翼表面的方向，但機翼表面和水平面夾成一個小角度 $\varepsilon$ ，所以此摩擦力的水平分量應為

$$D_2 \cos \varepsilon \approx \frac{\pi f}{4A} \rho v^2 \ell^2 \left(1 - \frac{\varepsilon^2}{2} + \dots\right) \approx \frac{\pi f}{4A} \rho v^2 \ell^2 + O(\varepsilon^2 f)$$

如果忽略或更高次項，則上式之值和(5)式相同。

飛機在水平方向上所受的總阻力爲

$$D = D_1 + D_2 = \frac{\pi}{4} \rho v^2 \ell^2 \left( (1 - \cos \varepsilon) + \frac{f}{A} \right) \approx \frac{\pi}{4} \rho v^2 \ell^2 \left( \frac{1}{2} \sin^2 \varepsilon + \frac{f}{A} \right) \dots \dots (6)$$

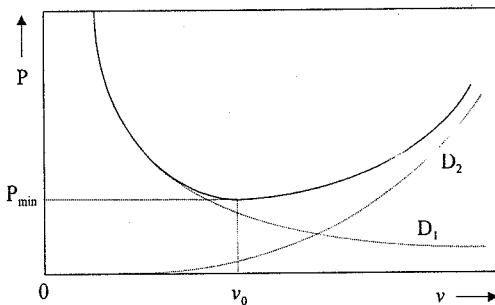
飛機可以平飛，即表示其重量應等於所受的垂直上昇力  $L$ ，由(1)式得

由上式可知飛機的速度  $v$  和機翼面的角度  $\varepsilon$  有關。將(6)和(7)代入(3)，可得

上式為功率  $P$  和飛行速率  $v$  之間的函數關係。設當  $v = v_0$  時，功率最小，則

$$\frac{dp}{dv} \Big|_{v_0} = \frac{3\pi}{4} \rho v_0^2 \ell^2 \frac{f}{A} - \frac{2(Mg)^2}{\pi v_0^2 \rho^2} = 0$$

(c) 功率  $P$  和飛行速率  $v$  之間的函數關係曲線如下所示：



$$P_{\min} = \frac{\pi}{4} \rho v_0^3 \ell^2 \left[ \frac{f}{A} + \frac{1}{2} \cdot \frac{(4Mg)^2}{(\pi \rho v_0^2)^2} \right] = \frac{\pi}{4} \rho v_0^3 \ell^2 \left[ \frac{f}{A} + \frac{1}{2} \cdot \frac{(4Mg)^2}{(\pi \rho \ell^2)^2} \cdot \frac{3\pi^2 \rho^2 \ell^4 f}{8(Mg)^2 A} \right] = \pi \rho v_0^3 \ell^2 \frac{f}{A} = \pi \rho v_0^3 S f$$

以(9)式之  $v_0$  代入上式，得

$$P_{\min} = \pi \rho S f \left[ \frac{8}{3Af} \left( \frac{Mg}{\pi \rho S} \right)^2 \right]^{\frac{3}{4}} = \left( \frac{8}{3A} \right)^{\frac{3}{4}} f^{\frac{1}{4}} \frac{(Mg)^{\frac{3}{2}}}{(\pi \rho S)^{\frac{1}{2}}}$$

(d) 太陽電池所提供的能量 =  $10\text{W/m}^2 \times S$ ，則

將已知數值代入(9)和(10)式，可得  $\frac{Mg}{S} = 35.6 \text{ N/m}^2$ ,  $v_0 = 8.60 \text{ m/s}$

評分標準：(最小給分單位：0.25分)

- |     |       |                    |       |                     |       |
|-----|-------|--------------------|-------|---------------------|-------|
| (a) | 3.0 分 | 牛頓定律列式。            | 1.0 分 | 上升力的推導過程。           | 0.5 分 |
|     |       | 阻力的推導過程。           | 0.5 分 | 正確的 L 公式。           | 0.5 分 |
|     |       | 正確的 $D_1$ 公式。      | 0.5 分 |                     |       |
| (b) | 3.0 分 | $D_2$ 的推導過程。       | 0.5 分 | $P_{\min}$ 的推導過程。   | 1.0 分 |
|     |       | 正確的 $D_2$ 公式。      | 0.5 分 | 正確的 $v_0$ 公式。       | 1.0 分 |
| (c) | 2.0 分 | 正確的 $P_{\min}$ 公式。 | 1.0 分 | (d) 2.0 分 正確的機翼負載值。 | 1.0 分 |
|     |       | 正確的 P-v 曲線。        | 1.0 分 | 正確的 $v_0$ 值。        | 1.0 分 |

合計 10.0 分