

基本熱傳遞問題詳解

M. N. 齊奧賽克 原著
辜 僑 屏 譯著

曉 園 出 版 社
世 界 圖 書 出 版 公 司

基本熱傳遞問題詳解

M. N. 齊奧賽克 原著
辜 僑 屏 譯著

曉 園 出 版 社
世 界 圖 書 出 版 公 司

基本热传递问题详解

M.N. 奥齐塞克 原著

辜侨屏 译著

*

晓园出版社出版

世界图书出版公司北京公司重印

北京朝阳门内大街 137 号

北京中西印刷厂印刷

新华书店北京发行所发行 各地新华书店经售

*

1994 年 10 月第 一 版 开本: 850×1168 1/32

1994 年 10 月第一次印刷 印张: 9

印数: 0001—350 字数: 17 万字

ISBN: 7-5062-1973-5/O·141

定价: 11.20 元 (WB9405/2)

世界图书出版公司已向台湾晓园出版社购得重印权
限国内发行

前 言

研習理工的同學，都有一種認識，那就是：一本書的習題往往是該書的精華所在，藉着習題的印證，才能對書中的原理原則澈底的吸收與瞭解。

有鑒於此，曉園出版社特地聘請了許多在本科上具有相當研究與成就的人士，精心出版了一系列的題解叢書，為各該科目的研習，作一番介紹與鋪路的工作。

一個問題的解答方法，常因思惟的角度而異。曉園題解叢書，毫無疑問的都是經過一番精微的思考與分析而得。其目的在提供對各該科目研讀時的參考與比較；而對於一般的自修者，則有啓發與提示的作用。希望讀者能藉着這一系列題解叢書的幫助，而在本身的學問進程上有更上層樓的成就。

Özisik基本熱傳遞問題詳解

(目 錄)

第一章	觀念介紹	1
第二章	傳導—基本方程式	5
第三章	傳導—一維穩定狀態	15
第四章	傳導—二維穩定態及一維不穩定態	41
第五章	傳導—數值方法的解	65
第六章	對流—基本方程式	81
第七章	對流—強迫管內層流	91
第八章	對流—管外強迫層流	105
第九章	對流—管內和管外紊流	125
第十章	自由對流	147
第十一章	幅射—基本關係	163

第十二章	幅射—不參與反應介質中的幅射能量 交換.....	173
第十三章	幅射—在吸收放射介質中的幅射能量 轉換.....	189
第十四章	熱傳遞中相變化.....	195
第十五章	熱交換器.....	205
第十六章	質量傳遞.....	215

第一章 觀念介紹

- 1-1 一大垂直表面保持一固定溫度 100°F ，以自由對流的方式散熱至溫度為 40°F 的周圍大氣中，熱傳遞係數為 $h = 0.8 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft}^2 \cdot ^{\circ}\text{F}$ 求單位面積的熱傳遞速率。

$$\begin{aligned}\text{解 } q &= h (T_f - T_w) \\ &= 0.8 \times (100 - 40) \\ &= 48 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft}^2\end{aligned}$$

- 1-2 在 1-1 題中，求輻射熱傳遞係數 h_r ，並重新計算熱傳遞速率。

$$\begin{aligned}\text{解 } h_r &= 4 F \sigma T_1^3 \\ T_1 &= 100^{\circ}\text{F} = 560^{\circ}\text{R} \\ \sigma &= 0.1714 \times 10^{-8} \text{ Btu/h} \cdot \text{ft}^2 \cdot ^{\circ}\text{R}^4 \\ \text{設 } F &= 1 \\ h_r &= 1.204 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft}^2 \cdot ^{\circ}\text{R} \\ q_r &= h_r (T_1 - T_2) \\ &= 1.204 \times (100 - 40) \\ &= 72.24 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft}^2 \\ \therefore q &= 48 + 72.24 \\ &= 120.24 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft}^2\end{aligned}$$

- 1-3 在內徑為 1 in 的管中有一強迫流動的水流，管與水流的平均溫差為 50°F ，強迫對流熱傳遞係數為 $h = 150 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft}^2 \cdot ^{\circ}\text{F}$ ，求管與水之間每呎的熱傳遞速率。

$$\begin{aligned}\text{解 } q &= h (T_f - T_w) \\ &= 150 \times 50^{\circ} \\ &= 7500 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft}^2 \\ q \times 2\pi r &= 7500 \times 2\pi \times \frac{1}{2} \times \frac{1}{12} \\ &= 1963.5 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft}\end{aligned}$$

- 1-4 一牆厚 $L = 1/2 \text{ ft}$ ，熱導度 $k = 0.5 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft} \cdot ^{\circ}\text{F}$ ，一面保持

2 基本熱傳遞問題詳解

660°F，另一面保持 60°F，求每平方呎通過此牆的熱傳遞速率。

$$\begin{aligned}\text{解 } q &= k \frac{T_1 - T_2}{L} \\ &= 0.5 \times \frac{660 - 60}{\frac{1}{2}} \\ &= 600 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft}^2\end{aligned}$$

1-5 一石棉薄板 1/4 in 厚，一溫度差 600°F 通過，此物熱導度 $k = 0.09 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft} \cdot ^\circ\text{F}$ 求通過此薄板，每平方呎的熱傳遞速率。

$$\begin{aligned}\text{解 } q &= k \frac{T_1 - T_2}{L} \\ &= 0.09 \times \frac{600}{\frac{1}{4} \times \frac{1}{12}} \\ &= 2592 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft}^2\end{aligned}$$

1-6 一流體與一平板（1 ft 寬，2 ft 長）發生強迫對流，流體與平板表面平均溫差為 400°F，平均熱傳遞係數 $30 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft}^2 \cdot ^\circ\text{F}$ 求流體與平板間的熱傳遞速率。

$$\begin{aligned}\text{解 } q &= h (T_f - T_w) \\ &= 30 \times 400 \\ &= 12000 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft}^2 \\ Q &= q \cdot A \\ &= 12000 \times 1 \times 2 \\ &= 24000 \text{ Btu/h}\end{aligned}$$

1-7 一熱導度 $k = 0.2 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft} \cdot ^\circ\text{F}$ 的絕緣體，用來限制通過此溫差為 1000°F 的絕緣層，熱量損失低於 $800 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft}^2$ ，求此絕緣層的厚度所需若干？

$$\begin{aligned}\text{解 } q &= k \frac{T_1 - T_2}{L} \\ \therefore L &= \frac{T_1 - T_2}{q}\end{aligned}$$

$$L = 0.2 \times \frac{1000}{800}$$

$$= \frac{1}{4} \text{ ft}$$

$$= 3 \text{ in}$$

- 1-8 二平行板，一保持固定溫度 1000°R 而另一為 2000°R 被一無關的氣體分開，假設平板為完全放射體，計算此二平板間每平方呎表面的淨幅射熱交換。

$$\begin{aligned} \text{解 } q &= \sigma (T_1^4 - T_2^4) \\ &= 0.1714 \times 10^{-8} (2000^4 - 1000^4) \\ &= 2.571 \times 10^4 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft}^2 \end{aligned}$$

- 1-9 一平板 2500°R 暴露於 500°R 的空氣中，設此平板為完全放射體，求此平板表面每平方呎由幅射產生的熱量損失速率。

$$\begin{aligned} \text{解 } q &= \sigma (T_1^4 - T_2^4) \\ &= 0.1714 \times 10^{-8} (2500^4 - 500^4) \\ &= 6.6846 \times 10^4 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft}^2 \end{aligned}$$

- 1-10 一熱導度 $k = 0.03 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft}$ 的一捆玻璃棉用來做冰箱的絕緣裝置，若由此盒內的最大熱損失不超過 $15 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft}^2$ ，此時盒內外溫差 80°F ，求此絕緣裝置厚度。

$$\begin{aligned} \text{解 } q &= k \frac{T_1 - T_2}{L} \\ \therefore L &= k \frac{T_1 - T_2}{q} \\ L &= 0.03 \times \frac{80}{15} \\ &= 0.16 \text{ ft} \\ &= 1.92 \text{ in} \end{aligned}$$

- 1-11 一平板一面絕緣，而另一面暴露於太陽下，若暴露於太陽下的這一面，得到 $300 \text{ Btu/h} \cdot \text{ft}^2$ 的太陽能（假設全由平板接收）且由對流方式，散熱到溫度為 70°F 的大氣中，熱傳遞係數 $h = 3$

4 基本熱傳遞問題詳解

Btu/h·ft²·°F，求平板表面的平衡溫度。

解 $q = h(T_f - T_w)$

$$\begin{aligned}\therefore T_f &= T_w + \frac{q}{h} \\ &= 70^\circ + \frac{300}{3} \\ &= 170^\circ\text{F}\end{aligned}$$

1-12 將熱導度用轉換因子，由 Btu/h·ft² (°F/in) 單位轉換至 W/m°C 單位。

解 $1 \frac{\text{Btu}}{\text{h}\cdot\text{ft}^2\cdot\frac{^\circ\text{F}}{\text{in}}} = \frac{1055.04 \text{ W}\cdot\text{s}}{3600 \text{ s} \cdot 0.0929 \text{ m}^2 \times \frac{1}{1.8} ^\circ\text{C} \times \frac{1}{2.54 \times 10^{-2} \text{ m}}}$
 $= 0.144 \text{ W/m}^\circ\text{C}$

1-13 由熱傳遞係數 $h = 50 \text{ W/m}^2\cdot^\circ\text{C}$ 轉換成 Btu/h·ft²·°F 單位。

解 $50 \frac{\text{W}}{\text{m}^2\cdot^\circ\text{C}} = \frac{50 \times 3.42 \times \text{Btu/h}}{10.764 \text{ ft}^2 \times 1.8^\circ\text{F}}$
 $= 8.826 \text{ Btu/h}\cdot\text{ft}^2\cdot^\circ\text{F}$

1-14 運算下列轉換因子 $\frac{\text{Btu/h}\cdot\text{ft}^2\cdot^\circ\text{F}}{4.882 \text{ Kcal/m}^2\cdot\text{h}^\circ\text{C}} \quad \frac{\text{Btu/h}\cdot\text{ft}^\circ\text{F}}{0.0173 \text{ W/cm}^\circ\text{C}}$

解 (1) $\frac{\text{Btu/h}\cdot\text{ft}^2\cdot^\circ\text{F}}{4.882 \text{ Kcal/m}^2\cdot\text{h}^\circ\text{C}} = \frac{5.677 \text{ W/m}^2\cdot^\circ\text{C}}{4.882 \times 3.968 \text{ Btu/m}^2\cdot\text{h}^\circ\text{C}}$
 $= \frac{5.677 \text{ W/m}^2\cdot^\circ\text{C}}{4.882 \times 3.968 \times 0.2931 \text{ W/m}^2\cdot^\circ\text{C}}$
 $= 1$

(2) $\frac{\text{Btu/h}\cdot\text{ft}^\circ\text{F}}{0.0173 \text{ W/cm}^\circ\text{C}} = \frac{1.7303 \text{ W/m}^\circ\text{C}}{0.0173 \text{ W/cm}^\circ\text{C}}$
 $= 1$

第二章 傳導—基本方程式

2-1 寫出一微小體積的能量平衡，以導出直角座標中一維穩定態的熱傳方程式，包括能量產生和可變熱導度。

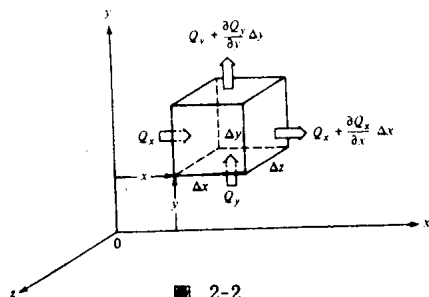


圖 2-2

解 能量平衡：

$$\begin{pmatrix} \text{由傳導進入體積} \\ \text{的靜熱流量} \\ \Delta x \cdot \Delta y \cdot \Delta z \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \text{體積中產生能} \\ \text{量的速率} \\ \Delta x \cdot \Delta y \cdot \Delta z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \text{體積中內能增} \\ \text{加的速率} \\ \Delta x \cdot \Delta y \cdot \Delta z \end{pmatrix}$$

I II III

$$\therefore q_x \cdot \Delta y \Delta z = Q_x$$

$$-\frac{\partial Q_x}{\partial x} \Delta x = -\frac{\partial q_x}{\partial x} \Delta x \Delta y \Delta z$$

$$I = -\left(\frac{\partial q_x}{\partial x} + \frac{\partial q_y}{\partial y} + \frac{\partial q_z}{\partial z}\right) \Delta x \Delta y \Delta z$$

$$II = g \Delta x \Delta y \Delta z$$

$$III = \rho c_p \frac{\partial T}{\partial t} \Delta x \Delta y \Delta z \quad \rho, c_p \text{ 爲常數}$$

$$\therefore -\left(\frac{\partial q_x}{\partial x} + \frac{\partial q_y}{\partial y} + \frac{\partial q_z}{\partial z}\right) + g = \rho c_p \frac{\partial T}{\partial t}$$

又一維穩定態

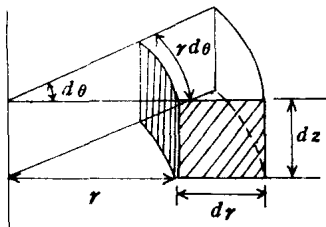
6 基本熱傳導問題詳解

$$\therefore -\frac{\partial q_x}{\partial x} + g = 0$$

$$\frac{\partial}{\partial x} \left[k(T) \frac{\partial T}{\partial x} \right] + g = 0$$

2-2 在柱面座標和球面座標重做問題2-1。

解



(A) 柱面座標

$$dV = r d\theta dr dz$$

I 由傳導進入體積的靜熱流量：

$$\left(-\frac{\partial Q_r}{\partial r} dr \right) + \left(-\frac{\partial Q_\theta}{r \partial \theta} r d\theta \right) + \left(-\frac{\partial Q_z}{\partial z} dz \right)$$

$$Q_r = -k \frac{\partial T}{\partial r} (r d\theta dz)$$

$$Q_\theta = -k \frac{\partial T}{r \partial \theta} (dr dz)$$

$$Q_z = -k \frac{\partial T}{\partial z} (r d\theta dr)$$

$$\begin{aligned} \text{上式} \Rightarrow & \left[\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r k \frac{\partial T}{\partial r} \right) + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(k \frac{1}{r} \frac{\partial T}{\partial \theta} \right) \right. \\ & \left. + \frac{\partial}{\partial z} \left(k \frac{\partial T}{\partial z} \right) \right] dr (r d\theta) dz \end{aligned}$$

II 體積中產生能量的速率

$$g dr (r d\theta) dz$$

III 體積中內能增加的速率

$$\rho c_p \frac{\partial T}{\partial t} dr (r d\theta) dz$$

$$\text{I} + \text{II} = \text{III}$$

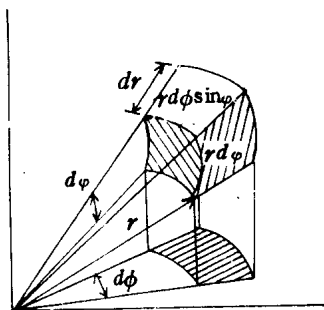
$$\begin{aligned} \therefore \left[\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(kr \frac{\partial T}{\partial r} \right) + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\frac{k}{r} \frac{\partial T}{\partial \theta} \right) \right. \\ \left. + \frac{\partial}{\partial z} \left(k \frac{\partial T}{\partial z} \right) \right] + g \\ = \rho c_P \frac{\partial T}{\partial t} \end{aligned}$$

一維穩定態

$$\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(kr \frac{\partial T}{\partial r} \right) + g = 0$$

(B) 球面座標

$$\begin{aligned} dV &= dr (rd\phi \sin\varphi) (rd\varphi) \\ &= r^2 \sin\varphi dr d\phi d\varphi \end{aligned}$$



I 由傳導進入體積的靜熱流量

$$\left(-\frac{\partial Q_r}{\partial r} dr \right) + \left(-\frac{\partial Q_\varphi}{r \partial \varphi} r d\varphi \right)$$

$$+ \left(-\frac{1}{r \sin\varphi} \frac{\partial Q_\phi}{\partial \phi} r \sin\varphi d\phi \right)$$

$$Q_r = -k \frac{\partial T}{\partial r} (r^2 \sin\varphi d\varphi d\phi)$$

$$Q_\varphi = -k \frac{\partial T}{r \partial \varphi} (r \sin\varphi dr d\phi)$$

$$Q_\phi = -k \frac{1}{r \sin\varphi} \frac{\partial T}{\partial \phi} (r dr d\varphi)$$

$$\Rightarrow \left[\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(kr^2 \frac{\partial T}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2 \sin\varphi} \frac{\partial}{\partial \varphi} \left(k \sin\varphi \frac{\partial T}{\partial \varphi} \right) \right]$$

$$+ \frac{1}{r \sin \varphi} \frac{\partial}{\partial \phi} \left(\frac{k}{r \sin \phi} \frac{\partial T}{\partial \phi} \right)] \cdot r^2 \sin \varphi dr d\varphi d\phi$$

II 體積中產生能量的速率

$$g r^2 \sin \varphi dr d\varphi d\theta$$

III 體積中內能增加的速率

$$\rho c_P \frac{\partial T}{\partial t} r^2 \sin \varphi dr d\varphi d\phi$$

I + II = III

$$\left[\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(k r^2 \frac{\partial T}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2 \sin \varphi} \frac{\partial}{\partial \varphi} \left(k \sin \varphi \frac{\partial T}{\partial \varphi} \right) \right.$$

$$\left. + \frac{1}{r^2 \sin^2 \varphi} \frac{\partial}{\partial \phi} \left(k \frac{\partial T}{\partial \phi} \right) \right]$$

$$\cdot r^2 \sin \varphi dr d\varphi d\phi + g r^2 \sin \varphi dr d\varphi d\phi$$

$$= \rho c_P \frac{\partial T}{\partial t} r^2 \sin \varphi dr d\varphi d\phi$$

$$\left[\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(k r^2 \frac{\partial T}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2 \sin \varphi} \frac{\partial}{\partial \varphi} \left(k \sin \varphi \frac{\partial T}{\partial \varphi} \right) \right.$$

$$\left. + \frac{1}{r^2 \sin^2 \varphi} \frac{\partial}{\partial \phi} \left(k \frac{\partial T}{\partial \phi} \right) \right] + g$$

$$= \rho c_P \frac{\partial T}{\partial t}$$

一維穩定態

$$\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(k r^2 \frac{\partial T}{\partial r} \right) + g = 0$$

- 2-3 一穩定態熱傳導問題， $0 \leq x \leq a$ ， $0 \leq y \leq b$ 有內能產生以及熱導度為常數，有下列邊界值，在 $x=0$ 表面絕熱， $x=a$ 表面以對流方式散熱到溫度為 T_∞ 的大氣中， $y=0$ 表面保持固定溫度 T_0 ， $y=b$ 表面以對流方式散熱到溫度為零度，寫出此數學方程式。

圖 設熱導度 k ，內能產生率 g_0 ，熱傳遞係數為 h

$$\frac{\partial^2 T(x, y)}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T(x, y)}{\partial y^2} + \frac{g_0}{k} = 0$$

$$0 \leq x \leq a$$

$$0 \leq y \leq b$$

$$\frac{\partial T(x, y)}{\partial x} = 0 \quad x = 0$$

$$-k \frac{\partial T(x, y)}{\partial x} = h [T(x, y) - T_{\infty}] \quad x = a$$

$$T(x, y) = T_0 \quad y = 0$$

$$-k \frac{\partial T(x, y)}{\partial x} = h T(x, y) \quad y = b$$

- 2-4 一實心圓柱半徑 $r = b$ ，在 $r = b$ 表面，以對流方式散熱到溫度為 T_{∞} 的介質中，熱傳遞係數為 h ，試導出此表面邊界條件的數學式。

解 設此題為一維穩定態， k 為常數

$$\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial T}{\partial r} \right) = 0 \quad 0 \leq r \leq b$$

且

$$-k \frac{\partial T}{\partial r} = h [T(r) - T_{\infty}] \quad r = b$$

- 2-5 考慮一圓柱的熱傳導問題：

$$\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial T}{\partial r} \right) + \frac{g}{k} = \frac{1}{\alpha} \frac{\partial T}{\partial t} \quad 0 \leq r \leq b \quad t > 0 \quad \dots\dots\dots(1)$$

$$k \frac{\partial T}{\partial r} + h T = h T_{\infty} \quad r = b \quad t > 0 \quad \dots\dots\dots(2)$$

$$T = T_0 \quad t = 0 \quad 0 \leq r \leq b \quad \dots\dots\dots(3)$$

將此問題表為一無因次的形式，以 $\eta = r/b$ 以及 $\theta = (T - T_{\infty}) / (T_0 - T_{\infty})$

解 $\eta = \frac{r}{b} \quad r = \eta b$

$$\frac{\partial}{\partial r} = \frac{1}{b} \frac{\partial}{\partial \eta}$$

$$T = T_{\infty} + (T_0 - T_{\infty}) \theta$$

$$dT = (T_0 - T_{\infty}) d\theta$$

由(1)式

$$\begin{aligned}
& \therefore \frac{1}{b\eta} \cdot \frac{1}{b} \frac{\partial}{\partial \eta} \left(\eta b \cdot \frac{1}{b} \frac{\partial T}{\partial \eta} \right) + \frac{g}{k} \\
& = \frac{1}{\alpha} (T_0 - T_\infty) \frac{\partial \theta}{\partial t}, \\
& (T_0 - T_\infty) \frac{1}{\eta b^2} \frac{\partial}{\partial \eta} \left(\eta \frac{\partial \theta}{\partial \eta} \right) + \frac{g}{k} \\
& = \frac{(T_0 - T_\infty)}{\alpha} \frac{\partial \theta}{\partial t} \\
& \Rightarrow \frac{1}{\eta} \frac{\partial}{\partial \eta} \left(\eta \frac{\partial \theta}{\partial \eta} \right) + \frac{gb^2}{k(T_0 - T_\infty)} = \frac{\partial \theta}{\partial (\alpha t / b^2)} \\
& \quad (0 \leq \eta \leq 1 \quad t > 0) \quad \dots\dots\dots(4)
\end{aligned}$$

由(2)式

$$\begin{aligned}
& k \frac{\partial T}{\partial r} + hT = hT_\infty \\
& k \cdot \frac{1}{b} (T_0 - T_\infty) \frac{\partial \theta}{\partial \eta} + h[\theta(T_0 - T_\infty) + T_\infty] = hT_\infty \\
& \frac{\partial \theta}{\partial \eta} + \frac{hb}{k} \theta = 0 \quad (\eta = 1 \quad t > 0) \quad \dots\dots\dots(5)
\end{aligned}$$

由(3)式

$$\begin{aligned}
& T = T_0 \\
& \theta = 1 \quad (t = 0 \quad 0 \leq \eta \leq 1) \quad \dots\dots\dots(6)
\end{aligned}$$

(4)(5)(6)即為所求

2-6 一實心球 $r = b$ 重做習題 2-5。

$$\blacksquare \quad \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial T}{\partial r} \right) + \frac{g}{k} = \frac{1}{\alpha} \frac{\partial T}{\partial t} \quad 0 \leq r \leq b \quad t > 0 \quad \dots\dots\dots(1)$$

$$k \frac{\partial T}{\partial r} + hT = hT_\infty \quad r = b \quad t > 0 \quad \dots\dots\dots(2)$$

$$T = T_0 \quad t = 0 \quad 0 \leq r \leq b \quad \dots\dots\dots(3)$$

由 $\eta = r/b$

$$\theta = (T - T_\infty) / (T_0 - T_\infty)$$

∴ 由(1)式

$$\begin{aligned} & \frac{1}{\eta^2 b^2} \frac{1}{b} \frac{\partial}{\partial \eta} \left[\eta^2 b^2 \frac{1}{b} \frac{\partial \theta}{\partial \eta} (T_0 - T_\infty) \right] + \frac{g}{k} \\ &= \frac{T_0 - T_\infty}{\alpha} \frac{\partial \theta}{\partial t} \\ & \frac{1}{\eta^2} \frac{\partial}{\partial \eta} \left[\eta^2 \frac{\partial \theta}{\partial \eta} \right] + \frac{gb^2}{k(T_0 - T_\infty)} = \frac{\partial \theta}{\partial (\alpha t / b^2)} \\ & (0 \leq \eta \leq 1 \quad t > 0) \quad \dots\dots\dots(4) \end{aligned}$$

由(2)式

$$\begin{aligned} & k \cdot \frac{1}{b} (T_0 - T_\infty) \frac{\partial \theta}{\partial \eta} + h [\theta (T_0 - T_\infty) + T_\infty] \\ &= h T_\infty \\ & \frac{\partial \theta}{\partial \eta} + \frac{hb}{k} \theta = 0 \\ & (\eta = 1 \quad t > 0) \quad \dots\dots\dots(5) \end{aligned}$$

由(3)式

$$\begin{aligned} & T = T_0 \Rightarrow \theta = 1 \\ & (t = 0, 0 \leq \eta \leq 1) \quad \dots\dots\dots(6) \end{aligned}$$

(4)(5)(6)即爲所求

2-7 考慮一實心圓柱， $0 \leq r \leq b$ ， $0 \leq z \leq H$ ，熱源以一定速率 g Btu/h·ft³ 產生，且熱導度爲常數，寫出下列邊界條件穩定態熱傳導的數學式：在 $z = 0$ 表面爲絕熱，在 $z = H$ 表面以對流方式散熱到溫度爲 T_∞ 的介質中，熱傳遞係數爲 h ，在 $r = b$ 表面，熱以等速率 q Btu/h·ft² 供給到圓柱中。

圖 設溫度分佈 $T(r, \theta, z)$ 與 θ 對稱

$$\begin{aligned} \therefore \quad & \frac{\partial T}{\partial \theta} = 0 \\ & \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left[r \frac{\partial T(r, z)}{\partial r} \right] + \frac{\partial^2 T(r, z)}{\partial z^2} + \frac{g}{k} = 0 \\ & 0 \leq r \leq b \quad 0 \leq z \leq H \\ & \frac{\partial T(r, z)}{\partial z} = 0 \quad z = 0 \end{aligned}$$