

樹文院長指正

後學祁開智敬呈

國立西北農學院
農田水利研究部

研究報告之三

粘滯流體之動力

祁開智

民國三十三年八月

粘滯流體之動力

祁開智

目次

標 題

I. 總論

1. 邊界條件之補充
2. 動力微分方程之選擇
3. 微分方程之漸近解
4. 漸近解之條件
5. 漸近解之討論

II. 完全粘附與動力

1. 動力之壓力式
2. 動力之渦度式
3. 圓球之阻力

III. 漸近解與動力

1. 動力之混合積分式
2. 粘滯流體之阻力
3. 粘滯流體之舉力
4. 綜論

附言

I. 總 論

本文係繼前文而作，目的在討論一粘滯流體繞一阻體流動時，在動力方面所引起之問題。所謂粘滯流體係指一均勻、不可壓縮並無限廣袤之實際流體。所謂阻體係指一範圍

有限大小及形狀均不變之物體阻體對於觀察者，假設係固定，與流體間，假設有一相對運動，其大小方向為 $\vec{U}_\infty$ 。流動狀態，假設為安定者。由此說明，可知吾人所欲討論者，為一空間問題，亦即實際上最普通之問題。

研究此問題時，吾人將取穿過阻體沿 $\vec{U}_\infty$ 之直線為笛卡坐標之 x 軸（圖 1）同時亦以之為圓球坐標之極軸，或圓柱坐標之旋轉軸。坐標中其他各軸，可依右手制選擇之。流區之內界，自為阻體之表面

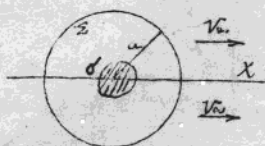


圖 1

σ ；至其外界，當先以阻體中任意一點為原點，作一半徑為 a 之球面 Σ ，稱為控制球面。此控制面為流體之暫時外界，最後令 $a \rightarrow \infty$ ，則球面變為流體之實際外界。

吾人在此文中所取觀點，與前文仍保持一貫，即以渦度為最主要之量，認其在流區內，係作連續分佈。又在 σ 上，完全粘附之特性，在 Σ 上，漸趨於 $\vec{U}_\infty$ 之特性，亦均仍舊。惟動力學與運動學性質不同，討論方法自各異，即以邊界條件而言，前文所述者，因限於當時需要，用於此文時，亦欠完備，故粘滯流體之動力學，仍須從頭討論之。

1. 邊界條件之補充

根據完全粘附條件，前文中曾推得渦度之切線分量有 $\vec{n} \times \vec{q} + \vec{n} \cdot \nabla \vec{u} = 0$ 一關係，並曾利用之以求流速之解。至渦度之法線分量則謂未加限制，非真無限制也，蓋當時尚不需不需此類限制也。至在動力學中，此限制不僅需要，實亦為一

最重要之特性令 $\vec{n} \cdot \vec{q}$ 代表此分量。因

$$\vec{n} \cdot \vec{q} = \vec{n} \cdot \nabla \times \vec{v} = \vec{n} \cdot \nabla v \times \vec{c} + v \vec{n} \cdot \nabla \times \vec{c}$$

故在阻體表面上 $\vec{n} \cdot \vec{q} = \vec{c} \times \vec{n} \cdot \nabla v$

但 $\nabla v = \vec{n} \cdot \frac{\partial v}{\partial n}$

$\vec{n}$ 為與等快面 ($v = \text{常數}$ 之面) 垂直之單位法綫。根據 $v = 0$ 一條件, 吾人知阻體之表面, 亦為一等快面。故 $\vec{n}$ 在阻體上, 係與其表面垂直, 即係與 $\vec{n}$ 取同一方向。由此特性得

$$\vec{n} \cdot \vec{c} \times \vec{n} = 0$$

故 $\vec{c} \times \vec{n} \cdot \nabla v = \vec{c} \times \vec{n} \cdot \vec{n} \cdot \frac{\partial v}{\partial n} = 0$

即在阻體表面上 $\vec{n} \cdot \vec{q} = 0$ (1.1)

因之吾人得下列之重要定理:

“粘滯流體中之渦綫, 不能在阻體表面上開始或終了。”

(定理 1)

此實為初料所未及者, 因通常以阻體表面為一不連續面, 渦綫可在其上開始或終了也。

將此結果與 $\vec{n} \times \vec{q} = \vec{n} \cdot \nabla \vec{v}$ 一結果相併, 得

$$\vec{q} = \vec{n} \vec{n} \cdot \vec{q} - \vec{n} \times \vec{n} \times \vec{q} = \vec{n} \times \vec{n} \cdot \nabla \vec{v} = \vec{n} \times \vec{c} \vec{n} \cdot \nabla v$$

因 $\vec{n}$ 與 $\vec{c}$ 互相垂直, $\vec{n} \times \vec{c}$ 亦為單位向量, 故

$$|\vec{q}| = \left| \frac{\partial v}{\partial n} \right| \quad \text{或} \quad q^2 = \left(\frac{\partial v}{\partial n} \right)^2 \quad (1.2)$$

關於外界上之條件, 前文中所言者至為寬疏, 只須流速趨於一極限足矣。在動力學中, 除承認此條件外, 尚需對流速趨近極限之快慢加以限制, 方可解決吾人之問題。

C. W. Ossen* 在研究各種旋轉體之阻力時, 曾假設在粘滯

* Ossen: Neue Methoden und Ergebnisse in der Hydrodynamik. Leipzig, 1927.

流動中，離阻體較遠處之流速，與在無窮遠處之流速 u_∞ ，無甚區別，意即流速趨近於極限，甚為迅速。此假設之實驗根據，雖不甚完備，但其在數學方面，所生化繁為簡之效至大且鉅。所推得之結果，亦無甚疵瑕，實一極方便之假設也。現吾人對於流體之外界，決計採用 Oseen 之假設，即當粘滯流體繞一阻體流動時，在離阻體較遠處，可令 $\bar{v} = \bar{v}_\infty$ ，因 $\bar{v}_\infty$ 為一不變流速，此假設自亦可釋為在遠處 $\bar{v}$ 之導數甚小，可視為一初級之微量 (Small quantity of first order) 其高次方可以不計也。

2. 動力微分方程之選擇

粘滯流體動力學中之基本方程式，自為 Navier-Stokes 方程式，此方程式在安定狀態下，通常寫為

$$\rho \vec{v} \cdot \nabla \vec{v} = -\nabla p + \mu \nabla^2 \vec{v}$$

式中 ρ 代表流體之密度， μ 代表其粘滯係數。依此寫法，所用之從變數，當認為流速 $\vec{v}$ 及壓力 p 。以此二者為變數，直接求運動方程式之漸近解，並用以討論粘滯流體之動力者。

Oseen 以後，頗不乏人。惟在最普通情形下，運算繁複，諸多不便，今決捨之不用，另作選擇。選擇時，吾人應注意粘滯流動與理想流動之主要區別，為旋渦之存在與否。此區別以運動學而言，為在粘滯流動中，渦度 $\vec{\zeta}$ 不為零，以動力學而言，為在粘滯流動中，Bernoulli 原理不復適用，即總能量 $p + \rho v^2/2$ 隨地而變。吾人可逆料粘滯流動之特徵，將視此二者之特性而定。依此指示，吾人另得二從變數，其一為渦度 $\vec{\zeta}$ ，其二為總能量在某一點與在無窮遠之差 β ，即

$$\beta \equiv (p + \rho v^2/2) - (p_\infty + \rho v_\infty^2/2) \quad (1.3)$$

為方便起見， β 可稱為能差函數。

以此二者為從變數則 Navier-Stokes 方程式變為

$$\mathfrak{S} \vec{v} \times \vec{q} = \nabla \beta + \mu \nabla \times \vec{q} \quad (1.0)$$

式中 $\vec{v}$ 可視作微分方程之係數，即取此觀點用此方程式作計算仍不方便，因其中同時含有兩從變數也。變通之法係將此式化為兩個二次偏微分方程。吾人現須自求者，僅為 β 之微分方程，取 (1.0) 之散量，因 $\nabla \cdot \vec{v} = 0$ ，先得

$$\nabla^2 \beta = \mathfrak{S} \nabla \cdot \vec{v} \times \vec{q}$$

將同式用 $\vec{v}$ 造無向積，並將 $\vec{v} \cdot \nabla \times \vec{q}$ 展開為 $q^2 - \nabla \cdot \vec{v} \times \vec{q}$ ，得能量方程式

$$\vec{v} \cdot \nabla \beta = \mu \nabla \cdot \vec{v} \times \vec{q} - \mu q^2 \quad (1.4)$$

由二式消去 $\nabla \cdot \vec{v} \times \vec{q}$ ，得 β 之微分方程為

$$\nabla^2 \beta - \frac{\mathfrak{S}}{\mu} \vec{v} \cdot \nabla \beta = \mathfrak{S} q^2 \quad (1.5)$$

至 $\vec{q}$ 之微分方程，可由 (1.0) 式之轉量求得之，其結果為

$$\nabla^2 \vec{q} - \frac{\mathfrak{S}}{\mu} \vec{v} \cdot \nabla \vec{q} = -\frac{\mathfrak{S}}{\mu} \vec{q} \cdot \nabla \vec{v} \quad (1.6)$$

多數書中，已有此式，惟未見充分利用耳。

(1.0)(1.5)(1.6) 三式為以後討論之基礎，今總稱之為動力方程式，其形式雖仍不簡單，但為吾人目的計，已足用矣。

在阻體表面上，因 $v^2 = 0$ ，總能量與壓力實際上無區別，各式化為

$$\nabla p + \mu \nabla \times \vec{q} = 0 \quad (1.7)$$

$$\nabla^2 p = 0 \quad (1.8)$$

$$\nabla^2 \vec{q} + \frac{\mathfrak{S}}{\mu} \vec{q} \cdot \nabla \vec{v} = 0 \quad (1.9)$$

式 (1.8) 係將 $\nabla^2 \frac{p^2}{2}$ 展開為 $v \nabla^2 v + (\nabla v)^2$ 後應用

$q^2 = (\nabla v)^2$ 一關係而得者。

在難阻體較速處 $\vec{v} \sim \vec{v}_0$ ， $\beta \sim \beta_0$ ，及三者之各級導數均為初級之微量，其各種相乘之積，自為高級之微量，將式中各項之數量級先決定之，次將同級之項歸併，吾人得以初級微

6.

量為限，各微分方程之形式為

$$\nabla \vec{u}_\infty \times \vec{q} = \nabla \beta + \mu \nabla \times \vec{q} \quad (1.10)$$

$$\nabla^2 \beta - \frac{\rho}{\alpha} \vec{u}_\infty \cdot \nabla \beta = 0 \quad (1.11)$$

$$\nabla^2 \vec{q} - \frac{\rho}{\alpha} \vec{u}_\infty \cdot \nabla \vec{q} = 0 \quad (1.12)$$

最後之二式均係線微分方程，且每式只含有一從數量不難用通常方法解之，化為二次微分方程之方便處，由此亦可見一斑矣。

3. 微分方程之漸近解

吾人次一問題為解 (1.11) (1.12) 兩微分方程式，如同笛卡坐標，令 $\beta = \beta_0 \sqrt{\frac{\rho V_\infty x}{2\mu}}$ ， $\vec{q} = \vec{q}_0 \sqrt{\frac{\rho V_\infty x}{2\mu}}$ ，則兩式可化為所謂標準形式。依法微分，並消去共同因子，得 β_0 及 $\vec{q}_0$ 之微分方程為

$$\nabla^2 \beta_0 - k^2 \beta_0 = 0 \quad (k = \frac{\rho V_\infty}{2\mu}) \quad (1.13)$$

$$\nabla^2 \vec{q}_0 - k^2 \vec{q}_0 = 0 \quad (1.14)$$

二式之適用仍只限於離阻體較遠之區域，吾人所欲求之解，其精確程度，自亦只限於此，故稱之為漸近解。今試先解

$$\nabla^2 \beta_0 - k^2 \beta_0 = 0$$

以阻內任意一點為原點，用圓球坐標 r, θ, φ ，則原微分方程變為

$$\frac{1}{r^2} \left\{ \frac{\partial}{\partial r} r^2 \frac{\partial \beta_0}{\partial r} + \frac{1}{\sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \sin \theta \frac{\partial \beta_0}{\partial \theta} + \frac{1}{\sin^2 \theta} \frac{\partial^2 \beta_0}{\partial \varphi^2} \right\} - k^2 \beta_0 = 0$$

(1.13a)

其解之正常形式 (Normal form) 為

$$\beta_0 = \sum_n \sum_m Y_n^m Z$$

Y_n^m 代表 n 級 m 次之球面函數，即

$$Y_n^m = P_n^m(\cos \theta)(a_n^m \cos m\phi + b_n^m \sin m\phi)$$

如令 $R = R e^{i\theta}$, Z 之微分方程則為

$$\frac{d^2 Z}{dR^2} + \frac{Z}{R} \frac{dZ}{dR} - \left\{1 + \frac{n(n+1)}{R^2}\right\} Z = 0 \quad (1.13b)$$

此微分方程可有若干解，惟在無窮遠處 ($R = R = \infty$) β_0 必須為零，故吾人所應取之解，只能為 $Z_n = \sqrt{\frac{\pi}{2R}} K_{n+\frac{1}{2}}$, $K_{n+\frac{1}{2}}$ 即所謂“第二種貝色變函數” (Modified Bessel's Function of the second kind)*, 其級數展開式為

$$K_{n+\frac{1}{2}} = \sqrt{\frac{\pi}{2R}} e^{-R} \left\{ 1 + \sum_{i=1}^{\infty} \frac{n(n+1)(n(n+1)-2) \cdots \{n(n+1)-i(i-1)\}}{i! 2^i R^i} \right\}$$

因吾人所需者僅為漸近解，不必將每項算入，故今將 $K_{n+\frac{1}{2}}$ 寫為

$$K_{n+\frac{1}{2}} = \sqrt{\frac{\pi}{2R}} e^{-R} \left\{ 1 + o\left(\frac{1}{R}\right) \right\}$$

得
$$Z_n = \frac{e^{-R}}{R} \left\{ 1 + o\left(\frac{1}{R}\right) \right\}$$

$$\beta_0 = \frac{e^{-R}}{R} \sum Y_n^m \left\{ 1 + o\left(\frac{1}{R}\right) \right\}$$

因 $x = R \cos \theta$ 最後得

$$\begin{aligned} \beta &= \frac{e^{R(\cos \theta - 1)}}{R} \left\{ 1 + o\left(\frac{1}{R}\right) \right\} \sum Y_n^m \\ &= \frac{e^{R(\cos \theta - 1)}}{R} \left\{ 1 + o\left(\frac{1}{R}\right) \right\} \sum \sum P_n^m (a_n^m \cos m\phi + b_n^m \sin m\phi) \end{aligned} \quad (1.15)$$

欲解 $\nabla^2 \vec{q} - \frac{\gamma}{c} \vec{v}_\infty \cdot \nabla \vec{q} = 0$ 一式，最簡單之法，自係將 $\vec{q}$ 化為笛卡分量，每一分量所滿足之微分方程，與 β 所滿足者相同，其解可由 β 之解立即推得之。此法簡則簡矣，但為吾人目

* 可參考 Whittaker and Watson:

Modern Analysis pp 373-374

的討並不適宜，蓋吾人不能以獲得一解為止，尚須用之以作進一步之討論。若用此法，共將得六組之係數，其間有若干種關係存在，欲其可資應用，勢必將此種種關係一一決定，其繁雜程度，有不可想像者。作者最後發現如不將 $\vec{q}$ 化為笛卡分量，而化為圓柱分量，則一切較簡單，因此法甚為特別，茲從詳述之：

$$\text{令 } \vec{q} = \vec{i} q_x + \vec{j} q_s + \vec{k} q_\phi$$

$\vec{i}$ 係沿 $\vec{r}_0$ 其方向不變， s, ϕ 為在與此方向垂直平面內之極坐標， $\vec{j}, \vec{k}$ 為其單位向量因

$$\vec{j} = \vec{j} \cos \phi + \vec{k} \sin \phi, \quad \vec{k} = -\vec{j} \sin \phi + \vec{k} \cos \phi$$

得此二向量之導數中不等於零者，為

$$\frac{\partial \vec{j}}{\partial \phi} = \vec{k}, \quad \frac{\partial \vec{k}}{\partial \phi} = -\vec{j}$$

以圓球坐標 r, θ, ϕ 為變數，將 $\nabla^2 \vec{i} q_x, \nabla^2 \vec{j} q_s$ 及 $\nabla^2 \vec{k} q_\phi$

$$\text{用 } \nabla^2 a \vec{A} = a \nabla^2 \vec{A} + 2 \nabla a \cdot \nabla \vec{A} + \vec{A} \nabla^2 a$$

一式展開之，並將單位向量之各種導數代入，得

$$\nabla^2 \vec{i} q_x = \vec{i} \nabla^2 q_x$$

$$\nabla^2 \vec{j} q_s = \vec{j} \nabla^2 q_s + \frac{2 \vec{k}}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial q_s}{\partial \phi} - \vec{j} \frac{q_s}{r^2 \sin^2 \theta}$$

$$\nabla^2 \vec{k} q_\phi = \vec{k} \nabla^2 q_\phi - \frac{2 \vec{j}}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial q_\phi}{\partial \phi} - \vec{k} \frac{q_\phi}{r^2 \sin^2 \theta}$$

將三式加之，代入 $\nabla^2 \vec{q} - k^2 \vec{q} = 0$ 一式中，令每一分量等於零，得

$$\nabla^2 q_x - k^2 q_x = 0$$

$$\nabla^2 q_s - \frac{2}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial q_\phi}{\partial \phi} - \frac{q_s}{r^2 \sin^2 \theta} - k^2 q_s = 0 \quad (1.14a)$$

$$\nabla^2 q_\phi + \frac{2}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial q_s}{\partial \phi} - \frac{q_\phi}{r^2 \sin^2 \theta} - k^2 q_\phi = 0 \quad (1.14b)$$

q_x 之微分方程與 β 之微分方程完全相同，其解自為

$$q_x = \frac{e^{R(\cos \theta - 1)}}{R} \left(1 + o\left(\frac{1}{R}\right) \right) \sum_{n=0}^{\infty} P_n^m (\alpha_n^m \cos m\phi + \beta_n^m \sin m\phi) \quad (1.16)$$

至 q_θ 及 q_ϕ 兩微分方程，因 q_θ 與 q_ϕ 之互相夾雜，似覺棘手；但若改用複變數，則此類微分方程，不難迎刃而解。將 q_ϕ 式以 i ($=\sqrt{-1}$) 相乘後與 q_θ 式相加，令

$$W = q_\theta + i q_\phi$$

則得 W 之微分方程為

$$\nabla^2 W + \frac{2i}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial W}{\partial \phi} - \frac{W}{r^2 \sin^2 \theta} - k^2 W = 0$$

$$\text{或 } \frac{1}{r^2} \left\{ \frac{\partial}{\partial r} r^2 \frac{\partial W}{\partial r} + \frac{1}{\sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \sin \theta \frac{\partial W}{\partial \theta} + \frac{1}{r^2 \sin^2 \theta} \left(\frac{\partial^2 W}{\partial \phi^2} + 2i \frac{\partial W}{\partial \phi} - W \right) \right\} - k^2 W = 0$$

吾人所需之解，其形式自必為

$$W = Z(r) \textcircled{H}(\theta) e^{im\phi}$$

將此式代入微分方程中，並將 Z 及 $\textcircled{H}$ 兩變數用通常方法分離之，以 λ 為分離常數，並令 $x = \cos \theta$ ， $R = kr$ ，得

$$(1-x^2) \frac{d^2 \textcircled{H}}{dx^2} - 2x \frac{d \textcircled{H}}{dx} + \left\{ \lambda - \frac{(m+1)^2}{1-x^2} \right\} \textcircled{H} = 0$$

$$\frac{d^2 Z}{dR^2} + \frac{Z}{R} \frac{dZ}{dR} - \left(\frac{\lambda}{R^2} + 1 \right) Z = 0$$

$\textcircled{H}$ 一式為副 Legendre 多項式 (associated Legendre's polynomials) 之微分方程，以 $n(n+1)$ 為 λ 之特殊值，其解為

$$\textcircled{H} = P_n^{m+1}(x)$$

至 Z 一式，使 $\lambda = n(n+1)$ 後，與前 (1-136) 相同，其解仍為

$$Z_n = \frac{e^{-R}}{R^k} \left\{ 1 + o\left(\frac{1}{R}\right) \right\}$$

將各解併之，得 W 之解為

$$W = \sum_n \sum_m C_n^m P_n^{m+1} e^{im\phi}$$

$$\text{令 } C_n^m = A_n^m - i B_n^m$$

與 $e^{im\phi}$ 相乘後，將虛實兩部分開之，最後復以 $e^{R \cos \theta}$ 乘之，得

$$q_\theta = \frac{e^{R(\cos\theta-1)}}{R} \left\{ 1 + O\left(\frac{1}{R}\right) \right\} \sum \sum P_n^{m+1} (A_n^m \cos m\phi + B_n^m \sin m\phi) \quad (1.17)$$

$$q_\phi = \frac{e^{R(\cos\theta-1)}}{R} \left\{ 1 + O\left(\frac{1}{R}\right) \right\} \sum \sum P_n^{m+1} (-B_n^m \cos m\phi + A_n^m \sin m\phi) \quad (1.18)$$

此 q_θ 及 q_ϕ 之漸近解也可注意者即兩解中只含有兩組係數，又 P 之指數非 m 而為 $m+1$ ，其比較簡單之原因，即在於此，茲將求得之四漸近解綜列於下，以便查閱：

$$\beta = \frac{e^{R(\cos\theta-1)}}{R} \left\{ 1 + O\left(\frac{1}{R}\right) \right\} \sum \sum P_n^m (a_n^m \cos m\phi + b_n^m \sin m\phi) \quad (1.15)$$

$$q_x = \frac{e^{R(\cos\theta-1)}}{R} \left\{ 1 + O\left(\frac{1}{R}\right) \right\} \sum \sum P_n^m (\alpha_n^m \cos m\phi + \beta_n^m \sin m\phi) \quad (1.16)$$

$$q_\theta = \frac{e^{R(\cos\theta-1)}}{R} \left\{ 1 + O\left(\frac{1}{R}\right) \right\} \sum \sum P_n^{m+1} (A_n^m \cos m\phi + B_n^m \sin m\phi) \quad (1.17)$$

$$q_\phi = \frac{e^{R(\cos\theta-1)}}{R} \left\{ 1 + O\left(\frac{1}{R}\right) \right\} \sum \sum P_n^{m+1} (-B_n^m \cos m\phi + A_n^m \sin m\phi) \quad (1.18)$$

4. 漸近解中之條件

上列四解，並非各不相干或毫無限制者，蓋其間尚有若干條件，須經滿足也。此條件計有三種茲分別討論之：

一為式 (1.10) 所含之條件即在解之適用範圍內，

$$\nabla \vec{v} \times \vec{q} = \nabla \beta + \mu \nabla \times \vec{q}$$

用圓球坐標及圓球分量並以 $R (=kr)$ 代替凡此條件相當於三無向條件，

$$-2R q_\phi \sin\theta = \frac{R}{r} \frac{\partial \beta}{\partial R} + \frac{1}{\sin\theta} \left\{ \frac{\partial}{\partial \theta} q_\theta \sin\theta - \frac{\partial q_\phi}{\partial \phi} \right\} \quad (1.10a)$$

$$-2R q_\phi \cos\theta = \frac{1}{r} \frac{\partial \beta}{\partial \theta} + \left\{ \frac{1}{\sin\theta} \frac{\partial q_\theta}{\partial \phi} - \frac{\partial R q_\phi}{\partial R} \right\} \quad (1.10b)$$

$$2R (q_\theta \sin\theta + q_\phi \cos\theta) = \frac{1}{r \sin\theta} \frac{\partial \beta}{\partial \phi} + \left\{ \frac{\partial R q_\theta}{\partial R} - \frac{\partial q_\phi}{\partial \theta} \right\} \quad (1.10c)$$

將圓球分量以圓柱分量表示之得

$$q_r = q_x \cos\theta + q_\theta \sin\theta = \frac{e^{R(\cos\theta-1)}}{R} \left\{ 1 + O\left(\frac{1}{R}\right) \right\} L$$

$$\begin{aligned}
 q_0 &= -q_x \sin \theta + q_y \cos \theta = \frac{e^{R(\cos \theta - 1)}}{R} \left\{ 1 + O\left(\frac{1}{R}\right) \right\} M \\
 q_0 &= q_\phi & &= \frac{e^{R(\cos \theta - 1)}}{R} \left\{ 1 + O\left(\frac{1}{R}\right) \right\} N \\
 \alpha \quad \beta & & &= \frac{e^{R(\cos \theta - 1)}}{R} \left\{ 1 + O\left(\frac{1}{R}\right) \right\} J
 \end{aligned}$$

式中 L, M, N, J 代表含有球面函數之部分，內中不含 R 。

今試以 (1.10a) 式為例將條件所示之結果計算之：

$$\frac{\partial \beta}{\partial R} = e^{\frac{R(\cos \theta - 1)}{R}} J \left[\left\{ \frac{1}{R}(\cos \theta - 1) - \frac{1}{R^2} \right\} \left\{ 1 + O\left(\frac{1}{R}\right) \right\} + \frac{1}{R} O\left(\frac{1}{R^2}\right) \right]$$

$$\frac{\partial q_0 \sin \theta}{\partial \theta} = e^{\frac{R(\cos \theta - 1)}{R}} \left\{ 1 + O\left(\frac{1}{R}\right) \right\} \left\{ -N \sin^2 \theta + \frac{1}{R} \frac{\partial N \sin \theta}{\partial \theta} \right\}$$

$$\frac{\partial q_0}{\partial \phi} = \frac{e^{\frac{R(\cos \theta - 1)}{R}}}{R} \left\{ 1 + O\left(\frac{1}{R}\right) \right\} \frac{\partial M}{\partial \phi}$$

消去共同因子 $e^{\frac{R(\cos \theta - 1)}{R}}$ 得 (1.10a) 式之條件為

$$\begin{aligned}
 -2 \sin \theta N \left\{ 1 + O\left(\frac{1}{R}\right) \right\} &= \frac{J}{R} \left[(\cos \theta - 1) - \frac{1}{R} \right] \left\{ 1 + O\left(\frac{1}{R}\right) \right\} + O\left(\frac{1}{R^2}\right) \\
 &+ \frac{1}{\sin \theta} \left\{ 1 + O\left(\frac{1}{R}\right) \right\} \left\{ (-N \sin^2 \theta + \frac{1}{R} \frac{\partial N \sin \theta}{\partial \theta}) - \frac{1}{R} \frac{\partial M}{\partial \phi} \right\}
 \end{aligned}$$

吾人可想像式中 $O\left(\frac{1}{R}\right)$ 等，均為 $\frac{1}{R}$ 之級數，如是則式中各項可依 $\frac{1}{R}$ 之幂排列之。因式中關係對於任何 R 均適用，故 $\frac{1}{R}$ 每幂之係數，必均為零。依此法得 $\frac{1}{R}$ 之係數所應滿足之條件為

$$-2N \sin \theta = \frac{J}{R} (\cos \theta - 1) - N \sin \theta$$

$$\text{即} \quad -N \sin \theta = \frac{J}{R} (\cos \theta - 1) \quad \text{或} \quad -q_\phi \sin \theta = \frac{\beta}{R} (\cos \theta - 1)$$

以後各幂之係數，自當有類似之條件，但不必一一具算，因吾人原解之精確程度，只盡於此也。

其餘二條件，可用同樣方法計算之，計算後得最低係數所應滿足之條件為

$$q_\phi(1+\cos\theta) = -\beta/\mu \sin\theta$$

及

$$L \sin\theta = -M(1+\cos\theta)$$

因

$$\frac{1-\cos\theta}{\sin\theta} = \frac{\sin\theta}{1+\cos\theta}$$

$-q_\phi \sin\theta = \frac{\beta}{\mu}(\cos\theta - 1)$ 與 $q_\phi(1+\cos\theta) = -\frac{\beta}{\mu} \sin\theta$
並無區別故(1.10)式之三條件實際上只得兩結果即

$$q_\phi \sin\theta = \frac{\beta}{\mu}(1-\cos\theta) \quad \text{或} \quad q_\phi(1+\cos\theta) = -\frac{\beta}{\mu} \sin\theta \quad (1.19)$$

$$q_\theta \sin\theta = -q_\phi(1+\cos\theta) \quad \text{或} \quad q_\theta(1-\cos\theta) = -q_\phi \sin\theta \quad (1.20)$$

二為 $\nabla \cdot \vec{q} = 0$ 所含之條件，用圓球分量及圓球坐標此條件為

$$\frac{1}{R} \frac{\partial}{\partial R} R^2 q_r + \sin\theta \left(\frac{\partial q_\theta}{\partial \theta} \sin\theta + \frac{\partial q_\phi}{\partial \phi} \right) = 0$$

用上節所述方法計算之，得最低係數所應滿足之條件為

$$(\cos\theta - 1)q_r - \sin\theta q_\theta = 0$$

或

$$(1 - \cos\theta)q_r = -q_\theta \sin\theta$$

此即(1.20)式所示者。故 $\nabla \cdot \vec{q} = 0$ 並不產生新關係，將各種結果並論之，吾人得下列之定理：

“在所設之精確範圍內，四解間共有二關係，即(1.19)(1.20)兩式所示者。” (定理2)

由(1.20)一式，吾人可推得在精確範圍內，圓球分量與圓柱分量之關係為

$$\begin{aligned} q_r &= q_x \\ q_\theta &= -q_y \\ q_\phi &= q_z \end{aligned} \quad (1.21)$$

其簡單性有非初料所及者或以為兩種分量間之關係既如

是簡單若在開始時即用圓球分量豈不更較直接，殊不知用圓球分量則(1.12)一微分方程複雜為分，直無法求得其解，欲直接者反將不達矣。

$\beta, q_x, q_\theta, q_\phi$ 四量之間既有二關係，吾人固可以任意二量為主量，將其他各量化為此二量之函數。惟此二主量之選擇，對於以後計算，關係至大，如何選擇最為方便，是應細加考慮者。現吾人決計選擇 q_θ 及 q_ϕ 二者為主量，最大原因，係因此二量共只有兩組之係數，其他任何二量，均無同樣特性，至算法之難易等等，猶其餘事也。

以 q_θ 及 q_ϕ 為準，其他各量可按下法化之

$$\beta = \mu \frac{1+\cos\theta}{\sin\theta} q_\phi = \mu \frac{\sin\theta}{1-\cos\theta} q_\phi \quad (1.22)$$

$$q_x = \frac{1+\cos\theta}{\sin\theta} q_\theta = \frac{\sin\theta}{1-\cos\theta} q_\theta = q_\theta$$

式中以 $\sin\theta$ 為分母，並不引起問題，因 q_θ 及 q_ϕ 之解中所含者為 P_n^{m+1} ，其值為 $\sin^{m+1}\theta \frac{d^{m+1}P_n(\cos\theta)}{(d\cos\theta)^{m+1}}$ ，而 m 之值，最小為零，故 P_n^{m+1} 中均有 $\sin\theta$ 一因子，可與分母中之 $\sin\theta$ 相消也*。

三為在表面上 $\vec{n} \cdot \vec{q} = 0$ 所含之條件。 $\vec{n} \cdot \vec{q} = 0$ 一特性，乍視之似無法利用，蓋吾人之解，並不適用於阻體表面也。實

* 在平面問題中情形則不然，該處僅有 β 及 q_θ 二量，其漸近解為

$$\beta = \frac{e^{R(\cos\theta-1)}}{\sqrt{R}} \sum a_n \cos n\theta + b_n \sin n\theta$$

$$q_\theta = \frac{e^{R(\cos\theta-1)}}{\sqrt{R}} \sum A_n \cos n\theta + B_n \sin n\theta$$

用本節中之方法，得二者之關係為

$$\beta = \mu \frac{1+\cos\theta}{\sin\theta} q_\theta$$

由式知欲避免使 β 在 $\theta=0$ 處變為無窮大，則需有

$$\sum A_n = 0$$

一條件以限制 q_θ 之解。此條件在求動力及力矩時，均需利用，實為平面問題中最主要之一結果。

14.

則不然因 $\nabla \cdot \vec{q} = 0$ 吾人可用散量定理在流區內積分得

$$\int_V \nabla \cdot \vec{q} \, d\tau = \int_\sigma \vec{n} \cdot \vec{q} \, d\sigma + \int_\Sigma \vec{n} \cdot \vec{q} \, d\sigma = 0$$

即
$$\int_\Sigma \vec{n} \cdot \vec{q} \, d\sigma = 0 \quad (1.23)$$

因在 σ 上 $\vec{n} \cdot \vec{q}$ 已為零也。在 Σ 上 $\vec{n}$ 係沿控制球面之半徑，故 $\vec{n} \cdot \vec{q} = q_r$ ，最後令控制球面之半徑 a 趨於無窮大，得第三種條件為

$$\lim_{a \rightarrow \infty} a^2 \int_0^{2\pi} \int_0^\pi q_r \sin \theta \, d\theta \, d\phi = 0$$

或
$$\lim_{R \rightarrow \infty} R^2 \int_0^{2\pi} \int_0^\pi q_r \sin \theta \, d\theta \, d\phi = 0$$

因 $q_r = \frac{1+\cos\theta}{\sin\theta} q_s = \frac{1+\cos\theta}{\sin\theta} \frac{e^{R(\cos\theta-1)}}{R} \sum \sum P_n^{m+1} (A_n^m \cos m\phi + B_n^m \sin m\phi)$

故此條件為

$$\lim_{R \rightarrow \infty} R e^{-R} \int_0^{2\pi} \int_0^\pi e^{R \cos \theta} (1 + \cos \theta) \sum_n \sum_m P_n^{m+1} (A_n^m \cos m\phi + B_n^m \sin m\phi) \, d\theta \, d\phi = 0$$

令所需之積分為 I ，先向 ϕ 積分，得

$$I = 2\pi \int_0^\pi e^{R \cos \theta} (1 + \cos \theta) \sum_n P_n' A_n^0 \, d\theta$$

用 $P_n' = \sin \theta \frac{dP_n}{d \cos \theta}$ ， $\sin \theta \, d\theta = -d \cos \theta$ 令 $\cos = x$ 得

$$I = 2\pi \int_{-1}^1 e^{Rx} (1+x) \sum_n \frac{dP_n}{dx} A_n^0 \, dx$$

$$= 2\pi \sum_n A_n^0 \int_{-1}^1 e^{Rx} (1+x) \frac{dP_n}{dx} \, dx$$

式中之積分，未免生疎，惟因與此類似之積分，以後將屢見不鮮，茲特將此類積分之求法及其所代表函數之特性，在此就便說明之。

吾人已知*

$$\int_{-1}^1 e^{Rx} P_n dx = \sqrt{\frac{2\pi}{R}} I_{n+\frac{1}{2}}(R)$$

$I_{n+\frac{1}{2}}$ 代表虛變數之貝色函數 (Bessel function with purely imaginary argument) 其漸近展開式為⁺

$$I_{n+\frac{1}{2}}(R) = \frac{e^R}{\sqrt{2\pi R}} \left\{ 1 + \sum_{i=1}^{n+1} (-1)^i \frac{n(n+1)\{n(n+1)-2\}\cdots\{n(n+1)-i(i-1)\}}{i! 2^i R!} \right\}$$

今令 $S_n(R) \equiv \int_{-1}^1 e^{Rx} P_n dx$
於是得 $S_n(R)$ 之漸近展開式為

$$S_n(R) = \frac{e^R}{R} \left\{ 1 - \frac{n(n+1)}{2R} + \frac{n(n+1)\{n(n+1)-2\}}{8R^2} - \cdots \right\} \quad (1A)$$

為吾人目的計，級數之首三項即已足用矣。

P_n 之種種特性，比較熟悉，吾人可利用其循環公式 (Recurrence formulae)，以求 S_n 之循環公式。先取

$$P_{n+1}(x) - P_{n-1}(x) = (2n+1)P_n(x)$$

一式得

$$\int_{-1}^1 e^{Rx} (P_{n+1}' - P_{n-1}') dx = (2n+1) \int_{-1}^1 e^{Rx} P_n dx = (2n+1) S_n$$

將左邊之項分部積分之第一循環公式

$$S_{n-1} - S_{n+1} = (2n+1) S_n / R \quad (1B)$$

次取 $(2n+1)xP_n(x) = (n+1)P_{n+1}(x) + nP_{n-1}(x)$

$$\begin{aligned} \text{得 } (2n+1) \int_{-1}^1 e^{Rx} x P_n dx &= (n+1) \int_{-1}^1 e^{Rx} P_{n+1} dx + n \int_{-1}^1 e^{Rx} P_{n-1} dx \\ &= (n+1) S_{n+1} + n S_{n-1} \end{aligned}$$

*參考 whittaker and watson: Modern analysis p. 398

+ 同上 19 373

但 $\int_1^R e^{Rx} x p_n dx = \frac{dS_n}{dR}$ 故得第二循環公式為

$$\frac{dS_n}{dR} = \frac{(n+1)S_{n+1} + nS_{n-1}}{2n+1}$$

利用第一循環公式此式可寫為

$$\frac{dS_n}{dR} = S_{n+1} + \frac{nS_n}{R} = S_{n-1} - (n-1)\frac{S_n}{R} \quad (1C)$$

(1A)(1B)(1C)三公式對於吾人目的已經足夠其他特性不必具述。

欲求 $\int_1^R e^{Rx} (1+x) \frac{dP_n}{dx} dx$, 先作分部積分得

$$\begin{aligned} \int_1^R e^{Rx} (1+x) \frac{dP_n}{dx} dx &= 2e^{Rx} - \left\{ R(S_n + \frac{dS_n}{dR}) + S_n \right\} \\ &= 2e^{Rx} - \left\{ R(S_n + S_{n+1}) + (n+1)S_n \right\} \end{aligned}$$

將 S_n 之漸近展開式代入, 併項後得

$$\int_1^R e^{Rx} (1+x) \frac{dP_n}{dx} dx = \frac{n(n+1)}{R} e^R \left[1 - \frac{n(n+1)}{4R} + \dots \right]$$

故 $\lim_{R \rightarrow \infty} R^2 \iint g_n \sin \theta d\theta d\phi = \lim_{R \rightarrow \infty} R e^{-R} 2\pi \sum_n A_n^0 \frac{n(n+1)}{R} e^R \left[1 - \frac{n(n+1)}{4R} + \dots \right]$

$$= 2\pi \lim_{R \rightarrow \infty} \sum_n n(n+1) A_n^0 \left[1 - \frac{n(n+1)}{4R} + \dots \right]$$

$$= 2\pi \sum_n n(n+1) A_n^0$$

由是得第三種條件為

$$\sum_n n(n+1) A_n^0 = 0 \quad (1.24)$$

以上三種條件, 為在最普通情形下漸近解所應滿足之條件。以後種種結論, 均係直接或間接根據此種條件, 故其重要性實不亞於漸近解本身也。

5. 漸近解之討論

渦度之漸近解求得矣, 吾人自欲尋問其中所含之意義