

大氣能量問題之探討

嚴夢輝

A Discussion of Energy Equations
for the Atmosphere

引 言

大氣能量問題的研究，論歷史，已逾半個世紀，論文獻，可說汗牛充棟。但由於某些物理變數無法直接測量，同時氣象學者也沒有奠立統一的哲學基礎，使這個古老的問題懸而不決，直到今天（以及相當時間以後）還是一個新的問題。因為大氣能量問題一日得不到進展，則整個氣象科學也很難向前邁步，例如大氣環流問題，天氣預報問題等等的最重要關鍵實在只有一個——那就是大氣能量的變換問題。本文所介紹的方程式離應用階段雖遠，但不妨視為氣象科學家努力實現的一幅理想藍圖。

基本能量方程式

在氣象分析上最常用的能量定律，就是「熱力學第一定律」。設所研究的流體系統處於三維歐氏空間之中，並採取卡氏坐標 Z^i ，可使問題易於明瞭，因此時逆變及協變張量 (Contravariant or covariant tensor) 可以彼此互換而不必經過任何變換程序，則熱力學第一定律可寫成下列形式：

$$(1) \quad \frac{d}{dt} (C_v T + L) = Q^i + Q^L + \alpha P^{Ki} V_{,K}^i$$

上列形式的熱力學第一定律，可應用於容積極小的流體系統，其中包含水汽，但假設其熱能函數與完全氣體相同；此系統對周圍空氣相對的靜止（運動速度和空氣速度相同），惟受有空氣粘力 (Viscous force) 的影響。上式中 C_v 為混合氣體的定容比熱， T 為絕對溫度， $d(C_v T)/dt$ 為單位質量的熱能變率， dL/dt 為水汽單位質量的潛能（潛熱能量）變率， Q^i 為經過系統邊界，藉輻射或分子傳導加入系統中單位質量的熱能， Q^L 為經過邊界加入系統中的水汽，由其淨通量所產生的單位質量的潛能。(1)式右端最後一項為對系統單位質量所作的功（對抗分子應力）， α 為混合氣體的比容， $V_{,K}^i = \partial V^i / \partial Z^K$ ， V^i 為粘性流體的逆變分速， P^{Ki} 為分子應力張量，其分量為：

$$(2) \quad P^{Ki} = P^{iK} = -\delta_{iK} (P + \frac{2}{3} \mu V_{,j}^j)$$

$$+ \mu (V_{,K}^i + V_{,i}^K)$$

式中 P 為氣壓， δ_{iK} 為基本協變張量，當 $i=k$ 時， $\delta_{iK}=1$ ；當 $i \neq k$ 時， $\delta_{iK}=0$ 。 μ 為分子粘性係數，如速度梯度小至可以忽略，或流體無粘性 ($\mu=0$)，則 P^{Ki} 為：

$$P^{12} = P^{21} = P^{13} = P^{31} = P^{23} = P^{32} = 0$$

$$P^{11} = P^{22} = P^{33} = -p$$

在轉動地球上，一可壓縮的粘性流體，可以 Newton 第二運動定律表示如下：

$$(3) \quad \begin{cases} \dot{V}^1 + (2\omega \cos \phi) V^3 - (2\omega \sin \phi) V^2 = \alpha P_{,K}^{K1} \\ \dot{V}^2 + (2\omega \sin \phi) V^3 = \alpha P_{,K}^{K2} \\ \dot{V}^3 - (2\omega \cos \phi) V^1 = \alpha P_{,K}^{K3} - g \end{cases}$$

式中 ω 為地轉角速度， ϕ 為緯度， g 為重力加速度， Z^1 軸指東， Z^2 軸指北， Z^3 軸指天頂。如 (3) 式中各式依次乘以 V^1 、 V^2 、 V^3 並相加，則地轉偏向即行消去而成為：

$$(4) \quad \frac{d}{dt} \left(\frac{(V^i)^2}{2} \right) = \alpha V^i P_{,K}^{Ki} - V^3 g$$

式中 $(V^i)^2 = (V^1)^2 + (V^2)^2 + (V^3)^2$ 。上式右端第一項係流體系統運動時，因對抗運動方向「淨分子應力」所作的比功，而

$$\alpha V^i P_{,K}^{Ki} = -\alpha P^{Ki} V_{,K}^i + \alpha (V^i P^{Ki})_{,K}$$

如重力加速度的變化略去不計，則 $(-V^3 g)$ 可寫為 $-d(gZ^3)/dt$ ，故 (4) 式成為：

$$(5) \quad \frac{d}{dt} \left(\frac{1}{2} (V^i)^2 + gZ^3 \right) = -\alpha P^{Ki} V_{,K}^i + \alpha (V^i P^{Ki})_{,K}$$

上式 $i, k=1, 2, 3$ ，(5) 式雖然由運動方程式藉數學變換而來，但可視為方程式 (1) 普遍能量定律的特例，因兩者所適用的系統完全相同。為了簡單明晰起見，以下各方程式都使用下列各項符號：

$$(6) \quad \begin{cases} E = C_v T, \text{ 單位質量的熱能} \\ K = \frac{1}{2} (V^i)^2, \text{ 單位質量的動能} \\ P = gZ^3, \text{ 單位質量的位能} \\ M = \alpha P^{Ki} V_{,K}^i \end{cases}$$

使用上列符號，方程式 (1) 及 (5) 成為：

$$(7) \quad \frac{d}{dt}(I+L) = [Q^I + Q^L]_A - [-M]_W$$

$$(8) \quad \frac{d}{dt}(K+P) = -[M - \alpha(V^I P^{kl})_{,k}]_W$$

註脚 A 表示對系統加入能量，W 表示系統本身作功。M 所代表的功，係由動能與位能總和中所取出的能量，使熱能與潛能的總和對應的增加，也就是由分子應力的力學作用變換而來的能量，故稱 M 為分子變換函數。對氣象問題可以適用的能量方程式，藉某些簡化的假設，及溼空氣的物理性質，可自(7)、(8)二基本能量方程式用純數學的方法推演出來。

能量方程式的普遍化

基本能量方程式對一龐大的非均質系統，不論邊界面 (Boundary Surface) 的運動及形態如何變化，都可對其容積予以積分，由連續方程式

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + (\rho V^k)_{,k} = 0$$

式中之 ρ 為容積極小混合氣體之密度，乘以 $(K+P)$ ，與(8)式乘以 ρ 後相加，則

$$(9) \quad \frac{\partial}{\partial t}(K^*+P^*) = - \left[\int_V V^n \rho (K+P) d\sigma \right]_A - \left[M^* - \int_V V^I P^{nl} d\sigma \right]_W$$

附有星號的各項，表示乘以 ρ 後並對容積予以積分，例如 $K^* = \int_V \rho K dV$ 。上式右端的體積分已由 Green 定理變換為面積分， $d\sigma$ 為構成邊界面的元素， V^n 為由系統向外垂直於邊界面的空氣分速， P^{nl} 為作用於邊界面切面方向的應力分量。經過邊界面進入系統的能量 $(K+P)$ ，應為局部變率加上因邊界面運動而起的淨通量（邊面向外運動的法線速度為 V^n ）：

$$(10) \quad \frac{D}{Dt}(K^*+P^*) = \frac{\partial}{\partial t}(K^*+P^*) + \int_V V^n \rho (K+P) d\sigma$$

因此，(9)式成為

$$(11) \quad \frac{D}{Dt}(K^*+P^*) = \left[\int_V u \rho (K+P) d\sigma \right]_A - \left[M^* - \int_V V^I P^{nl} d\sigma \right]_W$$

式中 $u = V^n - v^n$ ，即邊界面對空氣的相對速度。同理，(7)式成為：

$$(12) \quad \frac{D}{Dt}(I^*+L^*) = \left[\int_V u \rho (I+L) d\sigma - q_n^I \right]_A - [-M^*]_W$$

式中 q_n^I 及 q_n^L 各為熱能通量 q_k^I 及潛能通量 q_k^L 垂直於邊界面的分量，其方向自系統向外。通量 q_k^I 及 q_k^L 與 Q^I 及 Q^L 的關係如下：

$$(13) \quad \rho Q^I = -q_{k,k}^I, \quad \rho Q^L = -q_{k,k}^L$$

將(11)式與(12)式相加，即得「總能」方程式：

$$(14) \quad \frac{D}{Dt}(I^*+L^*+K^*+P^*) = \left[\int_V u \rho (I+L+K+P) d\sigma - q_n^I - q_n^L \right]_A - \left[- \int_V V^I P^{nl} d\sigma \right]_W$$

因(14)式中的 M^* 項已經消去，所以縱然系統內部的程序絲毫不知，只須由邊界的測量即可計算「總能」的變化。

能量方程式的平均化

通常氣象觀測值，必須經過一種平均程序 (Averaging Processes)，才能代入基本能量方程式中，獲得正確的計算，否則誤差很大。一組觀測 S，可分為平均值 $\bar{S}$ 及對平均值的偏差 S' 兩部分，即：

$$(15) \quad S = \bar{S} + S'$$

所謂平均值，就是對「時空」的積分：

$$(16) \quad \bar{S} = \frac{\int_V \int_t S dt dV}{V t}$$

式中 V 為觀測儀器所佔空間的容積，t 為由於儀器的惰性，自動調整讀數（平均）所需的時間。應用分析程序，熱力學第一定律的平均性，可聯合連續方程式使(7)式變換為下列形式：

$$(17) \quad \frac{\partial}{\partial t}(\rho I + \rho L) + (v^k \rho I + v_k \rho L)_{,k} = \rho Q^I + \rho Q^L + \rho M$$

如以 $\bar{V}^k + V'^k$ 代替 V^k ，並用(16)式將各項以 $\bar{V}^k$ 所屬的時空予以平均，則

$$(18) \quad \frac{\partial}{\partial t}(\rho \bar{I} + \rho \bar{L}) + (\bar{V}^k \rho \bar{I} + \bar{V}^k \rho \bar{L} + \rho \bar{V}^k \bar{I} + \rho \bar{V}^k \bar{L})_{,k} = \rho \bar{Q}^I + \rho \bar{Q}^L + \rho \bar{M}$$

式中之

$$\bar{M} = \alpha \bar{p}^{kl} \bar{V}_{,k}^I + \alpha \bar{p}'^{kl} \bar{V}_{,k}^I + \alpha \bar{p}^{kl} \bar{V}_{,k}^I + \alpha \bar{p}'^{kl} \bar{V}_{,k}^I$$

如上式最後二項略去不計，前二項分別以 M_m 及 M_e 表示之，並將能量方程式對任意系統的總容積求其積分，則：

$$\frac{D}{Dt}(\bar{I}^* + \bar{L}^*)$$

$$(20) \quad = \left[\int_V \bar{u} \rho (\bar{I} + \bar{L}) - \bar{\rho} \bar{v}'^n (\bar{I} + \bar{L}) - \bar{q}_n^I - \bar{q}_n^L \right]_A - [-M_m^* - M_e^*]_W$$

此處之 $\bar{u}$ 為邊界面相對於 $\bar{v}^n$ 的法線方向分速，即 $\bar{v}^n - \bar{v}'^n$ 。 $\bar{u} \rho (\bar{I} + \bar{L})$ 為平均熱能與平均潛能的通量，與邊界的速度相同； $\bar{\rho} \bar{v}'^n (\bar{I} + \bar{L})$ 是在「面積分」以前所作的局部平均，因其速度 $\bar{v}'^n$ 係垂直於邊界面的空氣「渦速」(eddy velocity)，故可稱為熱能與潛能的「渦流通量」(eddy flux)。 $\bar{q}_n^I$ 及 $\bar{q}_n^L$ 為通量的平均值，其意義與(12)中所出現的相同， M_m^* 及 M_e^* 為分子變換函數的體積分，前者係對平均應力與速度而言，後者對平均應力和速度的偏差而言。

由運動方程式使能量方程式平均化的推導方法有二種：先將方程式經過平均程序，再換算為僅包含平均運動動能的方程式；或先換算成能量方程式再行平均，成為一個包含平均運動與渦流運動二種動能的方程式。

第一法，用連續方程式將(3)式換算為動量的形式，再以(10)式將各項予以平均化。(3)式中各式依次乘以 $\bar{v}^1, \bar{v}^2, \bar{v}^3$ ，並將平均化的連續方程式乘以 $(-\frac{1}{2}(\bar{v}^1)^2)$ ，然後四式相加，其結果為：

$$(21) \quad \frac{\partial}{\partial t}(\sigma(\bar{v}^1) \frac{2}{2} + \rho g Z^3) + (\bar{v}^k \rho) \frac{(\bar{v}^1)^2}{2} + \bar{v}^k \rho g Z^3_{,k} = \bar{v}^1 T_{,k}^{kl} + \bar{v}^1 \bar{p}_{,k}^{kl}$$

式中 T^{kl} 代表「渦流應力」張量，即：

$$(22) \quad T^{kl} = T^{lk} = -\rho \bar{v}'^I \bar{v}'^k$$

這一項由加速度項的平均而來，但仍可視為對抗平均運動的應力。(21)式的普遍化方程式如下：

$$(23) \quad \frac{D}{Dt}(K_m^* + \bar{p}^*) = \left[\int_V \bar{u} \rho (K_m + P) d\sigma \right]_A - \left[M_m^* + E^* - \int_V \bar{v}^I (\bar{p}^{nl} + T^{nl}) d\sigma \right]_W$$

式中 $K_m = \frac{1}{2}(\bar{v}^1)^2$ ，為平均運動中單位質量的動能， $\bar{p} = g Z^3$ ，相當於未平均的 $g Z^3$ ，或 P、E 為渦流變換函數，即

$$(24) \quad E = \alpha T^{kl} \bar{V}_{,k}^I$$

其他各項與前述意義完全相同。

第二法，先將基本動能方程式(8)變換為單位容積，再以 $\bar{v}^1 + \bar{v}'^1$ 及 $\bar{p}^{kl} + \bar{p}'^{kl}$ 分別代替 v^1 及 p^{kl} ，則各項即被平均化，而方程式中已包含渦流運動與平

均運動二種動能，再由此方程式減去(21)式，並變換普遍系統，得：

$$(25) \quad \frac{D K_e^*}{Dt} = \left[\int_V (\bar{u} \rho \bar{K}_e - \bar{\rho} \bar{v}'^n \bar{K}_e) d\sigma \right]_A - \left[M_e^* - E^* + \int_V \bar{v}'^I \bar{p}'^{nl} d\sigma \right]_W$$

式中 $K_e = \frac{1}{2}(\bar{v}'^1)^2$ ， $\bar{K}_e = \frac{1}{2}(\bar{v}'^1)^2$ ，函數 E^* 在(23)式與(25)式中符號相反，此即稱 E 為渦流變換函數的原因， E^* 為正時，將減少平均運動的能量而增加渦流運動的能量。

討 論

方程式(20)、(23)、(25)等三式構成大氣普通能量方程式的一個系列，各種不同的特殊方程式都可由此三式導出。例如在均質而無擾動的膜流(Laminar flow)系統中，若系統的邊界隨空氣而運動，則(25)式即行消失，而(20)式及(23)式就變成方程式(7)及(8)。

設(25)式應用於均質系統，各項消失後而成為下列形式：

$$(26) \quad \frac{D K_e^*}{Dt} = -M_e^* + E^*$$

右端第一項為渦流能量轉變成熱能時的耗失量；第二項 E^* ，對摩擦層而言，主要為下式的體積分：

$$(27) \quad E^* = \rho E = -\rho \bar{v}'^1 \bar{v}'^3 \bar{v}'^3_{,3} - \rho \bar{v}'^2 \bar{v}'^3 \bar{v}'^3_{,3}$$

普遍能量方程式有四種不同的結合：三式全部相加，或其中任何二式相加。如三式同時結合，可得一「總能」方程式如下：

$$(28) \quad \frac{D}{Dt}(\bar{I}^* + \bar{L}^* + \bar{K}_m^* + \bar{p}^* + \bar{K}_e^*) = \left[\int_V \bar{u} \rho (\bar{I} + \bar{L} + \bar{K}_m + \bar{p} + \bar{K}_e) - \bar{\rho} \bar{v}'^n (\bar{I} + \bar{L} + \bar{K}_e) \right]_A - \left[- \int_V \bar{v}^I (\bar{p}^{nl} + T^{nl}) + \bar{v}'^I \bar{p}'^{nl} \right]_W$$

若在邊界面上沒有「能通量」或「功」發生，則系統內的總能保持不變，此即能量不滅定律。

如方程式(28)中略去擾動及邊界運動，即得 Margules 氏的大氣能量變換模式：

$$(29) \quad \frac{D}{Dt}(I^* + L^* + K^* + P^*) = 0$$

此模式對氣象思想雖有很大影響，但與實際情況比較，仍有一段遙遠的距離。如略去擾動，粘性應力，潛(下接第16頁)