

## 评“湿斜压大气的天气动力学问题”的研究\*

朱抱真

(中国科学院大气物理研究所)

谢义炳教授在1978年大连“暴雨会议”上,发表了“湿斜压大气的天气动力学问题”一文(以下简称H.)<sup>[1]</sup>。这篇论文提出了开展湿斜压大气动力学研究的一些具体意见。以后在国内的气象界有着不同的意见和争论。《气象学报》1983年第2期发表了对读者来信的“编者按”<sup>[2]</sup>;第3期又发表了谢义炳教授的长信<sup>[3]</sup>。信中说,湿斜压大气的研究,“虽然在实际工作人员间受到欢迎,却在理论工作者间引起了不少误会…。这些误会似牵涉到一些根本问题”。我阅读后,认为有必要对H.加以评论。

### 1. 关于模式大气

动力学问题的研究,首先要明确给出模式大气的特征及其控制方程组。H.给出下列的单位质量湿空气的运动方程和绝热方程:

$$\frac{du}{dt} - fv = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x}, \quad (1.1)$$

$$\frac{dv}{dt} + fu = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y}, \quad (1.2)$$

$$\frac{dw}{dt} + g = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z}, \quad (1.3)$$

$$c_p \frac{dT}{dt} - \frac{1}{\rho} \frac{dp}{dt} = -L \frac{dq_s}{dt}. \quad (1.4)$$

以上是H.所给出的湿空气模式的基本方程组。其中 $q_s$ 为饱和比湿。

还需要补写上连续方程和状态方程

$$\frac{1}{\rho} \frac{d\rho}{dt} + \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} + \frac{\partial w}{\partial z} = 0 \quad (1.5)$$

$$p = \rho R T \quad (1.6)$$

才能构成初步的动力方程组。

由于热力学方程写成(1.4)的形式,又未给出水汽变化方程和凝结方程。我认为H.的湿斜压大气模式必然具有下列特征:

- 1) 这个湿大气整个是饱和湿大气,凝结过程是饱和湿绝热的;
- 2) 饱和水汽随时凝结释热于大气,同时又有水汽补充维持着大气的饱和;

\*本文于1984年3月7日收到,1984年8月29日收到修改稿。

3) 凝结过程的发生没有其它动力条件的约束,而实际上凝结只发生于上升运动区。我们必须从模式的这些物理特征出发,考虑它的性能和功用。

## 2. 关于“湿热成风”

关于湿热成风的问题,是在“编者按”和“复信”中谈论最多的问题之一。问题源自对华南降水天气的分析。王两铭等<sup>[4,6]</sup>发现经典的热成风关系,不足以说明观测事实。因此从理论上作了探讨,提出利用相当干燥大气模式来近似饱和湿空气,对上述问题进行了研究。

我认为,在王两铭等的研究中,一个关键的问题是在提出模式大气动力方程组时,没有必要地引进了“广义位势”概念。造成一些问题不清,引起了争论。我建议取消广义位势的定义,则得到下列的“相当干燥”的饱和湿空气方程组( $p$  坐标)<sup>[6]</sup>

$$\frac{du}{dt} = fv - \left( \frac{\partial \phi}{\partial x} \right)_p, \quad (2.1)$$

$$\frac{dv}{dt} = -fu - \left( \frac{\partial \phi}{\partial y} \right)_p, \quad (2.2)$$

$$\frac{\partial \phi}{\partial p} = -\frac{RT^*}{p}, \quad (2.3)$$

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} + \frac{\partial \omega}{\partial p} = 0, \quad (2.4)$$

$$\left( \frac{\partial}{\partial t} + u \frac{\partial}{\partial x} + v \frac{\partial}{\partial y} \right) T^* + \sigma^* \omega = 0 \quad (2.5)$$

其中

$$\sigma^* \equiv \left( \frac{RT^*}{c_p p} - \frac{\partial T^*}{\partial p} \right) = -\frac{T}{\theta_{1e}} \frac{\partial \theta_{1e}}{\partial p} \quad (2.6)$$

为饱和湿空气静力稳定度;

$$T^* = T + \frac{Lq_s}{c_p} \quad (2.7)$$

为饱和湿空气的相当温度或相当干燥大气温度;

$$\theta_{1e} = T p_0^{\frac{1}{\gamma}} p^{-\frac{1}{\gamma}} e^{\frac{Lq_s}{c_p T}} \quad (2.8)$$

为相当位温。

上列相当干燥大气的湿斜压模式和 H<sub>1</sub> 的模式特征,基本上相同,但只凝结过程是等压、绝热的。由(2.1)、(2.2)和(2.3),可以求出这种相当干燥的饱和湿斜压大气的热成风关系如下:

$$f \frac{\partial v}{\partial p} = -\frac{R}{p} \left( \frac{\partial T^*}{\partial x} \right)_p, \quad f \frac{\partial u}{\partial p} = \frac{R}{p} \left( \frac{\partial T^*}{\partial y} \right)_p, \quad (2.9)$$

根据(2.7)可得

$$f \frac{\partial v}{\partial p} = -\frac{R}{p} \frac{\partial}{\partial x} \left\{ T \left( 1 + \frac{Lq_s}{c_p T} \right) \right\}, \quad f \frac{\partial u}{\partial p} = \frac{R}{p} \frac{\partial}{\partial y} \left\{ T \left( 1 + \frac{Lq_s}{c_p T} \right) \right\} \quad (2.10)$$

如果我们利用(2.8)式的相当位温关系式,并将  $\exp$  函数展开为

$$e^{\frac{Lq_s}{c_s T}} = \left(1 + \frac{Lq_s}{c_s T}\right) \quad (2.11)$$

则可求得

$$\frac{\partial v}{\partial p} = -\frac{R p^{n-1}}{p_s^n} \frac{\partial \theta_{s,s}}{\partial x}, \quad f \frac{\partial u}{\partial p} = \frac{R p^{n-1}}{p_s^n} \frac{\partial \theta_{s,s}}{\partial y} \quad (2.12)$$

由上式可知,饱和湿热成风可以和相当温度  $T^*$  或相当位温  $\theta_{s,s}$  的梯度成正比。但这种饱和湿大气模式假定大气总是饱和的,而饱和水汽又随时凝结。因此,按照(2.10)或(2.12)式计算的湿热成风,可能夸大了水汽的作用。因为实际上,饱和湿空气的水汽凝结并不如此。

(2.12)式与  $H_1$  的简化湿热成风关系相同。但必须指出(2.12)式不是人为的“放大”,而是在(2.11)式的展开中取了足够的精度。 $H_1$  的推导是有问题的,论证如下:

$H_1$  把热成风关系写作

$$\frac{\partial v}{\partial p} = -\frac{R}{p} \left(\frac{\partial T}{\partial x}\right), \quad f \frac{\partial u}{\partial p} = \frac{R}{p} \left(\frac{\partial T}{\partial y}\right), \quad (2.13)$$

然后引用相当位温关系(2.8)式,代入上式,得到所谓“湿热成风方程”

$$f \frac{\partial v}{\partial p} = -\frac{R p^{n-1}}{p_s^n} \left(\frac{\partial}{\partial x}\right) \theta_{s,s} e^{-\frac{Lq_s}{c_s T}}$$

$$f \frac{\partial u}{\partial p} = \frac{R p^{n-1}}{p_s^n} \left(\frac{\partial}{\partial y}\right) \theta_{s,s} e^{-\frac{Lq_s}{c_s T}} \quad H_1(13)$$

上式虽然在形式上包含了  $\theta_{s,s}$  和  $q_s$ ,但实际上  $\theta_{s,s}$  是根据(2.8)式算出的,再乘以  $e^{-\frac{Lq_s}{c_s T}}$  和  $\left(\frac{p}{p_s}\right)^n$ ,正是回到(2.13)式的温度梯度。由于(2.13)式是古典的热成风关系,在这里意味着干空气或未饱和的湿空气,不可能由于(2.8)式的简单替换,改变为湿热成风。因此  $H_1(13)$  式,并没有包含任何湿绝热过程。实质上仍是传统的热成风关系。

接着在展开  $\exp$  函数:

$$e^{-\frac{Lq_s}{c_s T}} = \left(1 - \frac{Lq_s}{c_s T}\right)$$

时,  $H_1$  在右端略去  $\frac{Lq_s}{c_s T}$ , 然后由上列  $H_1(13)$  得到所谓“简化的湿热成风方程”  $H_1(14)$  式,与本文(2.12)式一致。但这只是一个“凑巧”。在展开  $\exp$  函数时,若只取头一项则由(2.8)式可知:

$$\theta_{s,s} = T \left(\frac{p}{p_s}\right)^n e^{\frac{Lq_s}{c_s T}} = T \left(\frac{p}{p_s}\right)^n = \theta_s$$

则相当位温等于干空气位温了,这当然是不对的。同样  $H_1$  讨论湿斜压大气的重力波时,采用

$$\alpha \approx R \theta_{s,s} p^{n-1} / p_s^n \quad H_1(51)$$

也是不妥的。

### 3. 关于“干、湿空气的能量守恒律”

单位干空气柱的内能  $I$  与位能  $P$  的和,在传统上称为总位能。即

$$I + P = \int_0^{\infty} (c_v T + gz) \rho dz = \frac{c_p}{g} \int_0^{p_0} T dp \quad (3.1)$$

在绝热无摩擦作用的条件下,对整个大气积分得到干空气的总能量守恒律,即

$$c_v T + gz + \frac{V^2}{2} = \text{const} \quad (3.2)$$

其中  $V^2 = u^2 + v^2 + w^2$ 。这些本是有其物理意义,并经过严格论证的。但 H<sub>4</sub> 认为(3.1)与(3.2)式“似是不正确的”;认为单位干空气柱的总位能应当是

$$\int_0^{\infty} (c_p T + gz) \rho dz = \frac{c_p + R}{g} \int_0^{p_0} T dp \quad H_4(6)$$

其总能量守恒律应当是

$$c_p T + RT + gz + \frac{V^2}{2} = \text{const} \quad H_4(7)$$

H<sub>4</sub>的理由有两条:

- 1) “从运动方程和绝热方程的统一考虑”,总能量守恒律应该是 H<sub>4</sub>(7)式。
- 2) 把(4.2)式和水力学的能量守恒律

$$\frac{p}{\rho} + gz + \frac{V^2}{2} = \text{const} \quad H_4(8)$$

相比较,省略了  $\frac{p}{\rho} (=RT)$  项“似是不正确的”。因此需要作出“改正”。

我认为这种“改正”不妥,论证如下:

按  $z$  坐标的大气动力学方程组,在绝热无摩擦情况下,我们有前述的(1.1)–(1.6)式。众所周知,由(1.1)–(1.5),对于大气,  $q_s = 0$ , 可得

$$\frac{d}{dt} \left( c_p T + gz + \frac{V^2}{2} \right) = \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial t} \quad (3.3)$$

将上式的全微分展开,然后对整个大气积分,则得

$$\frac{\partial}{\partial t} \iiint \left( c_p T + gz + \frac{V^2}{2} \right) \rho dx dy dz = \frac{\partial}{\partial t} \iiint p dx dy dz \quad (3.4)$$

由于  $c_p = c_v + R$ , 我们有

$$\frac{\partial}{\partial t} \iiint \left( c_v T + gz + \frac{V^2}{2} \right) \rho dx dy dz = 0 \quad (3.5)$$

因此,按照(3.5)式,在绝热无摩擦的情况下,整个大气的总能量守恒律(3.2)式,正是没有任何近似,严格“从运动方程和绝热方程统一考虑”的结果。假如用(3.4)式,以  $c_p T + gz (=I + 2P)$  作为总位能,则总能量守恒律是在  $\frac{\partial p}{\partial t} = 0$  近似假定下的结果。在这里,没有任何理由用一个近似方程去“改正”一个严格的没有近似的方程。

另外,由(3.3)式可知,若  $\frac{\partial p}{\partial t} = 0$ , 再对时间积分,则得

$$c_p T + \frac{p}{\rho} + gz + \frac{V^2}{2} = \text{const} \quad (3.6)$$

因此,上列普遍的 Bernoulli 定理,是在气流为定常运动,并指个别的流体质点而言的。显然和对整个大气而言的能量守恒律不同。

同理, H<sub>1</sub>所求的湿大气能量守恒律

$$c_p T + gz + Lq_s + \frac{V^2}{2} = \text{const} \quad H_1(1)$$

也应当是在气流为定常运动,并指个别的流体质点而言的。

因此,我认为 H<sub>1</sub>对传统著作的这种“改正”的两条理由是缺乏科学根据的,混淆了两个基本概念。H<sub>1</sub>又说由其所求的湿有效位能,可以看到,在这种“改正”下,才能一致。实际上,这一点也是不妥的。详见下节。

#### 4. 关于“湿有效位能”

众所周知,平均动能比平均总位能要小 3 个量级,即

$$\frac{\bar{K}}{\bar{I} + \bar{P}} \approx \frac{1}{2000}$$

因此,无论是对整个大气总能量守恒律(3.2),还是对个别流体质点,定常运动的能量守恒律(3.6)式,都难以用于研究总位能向动能的转换。

因此 Lorenz 引进干空气的有效位能

$$A_d = \frac{c_p}{(1+\kappa)gp_0^*} \int_0^\infty (\bar{p}^{1+\kappa} - \bar{p}^{1+\kappa}) d\theta \quad (4.1)$$

但 H<sub>1</sub> 根据上节所说的“改正”,认为干空气的有效位能应当是

$$A_d = \frac{c_p}{gp_0^*} \int_0^\infty (\bar{p}^{1+\kappa} - \bar{p}^{1+\kappa}) d\theta \quad H_1(23)$$

同时 H<sub>1</sub> 对个别流体质点的湿能量守恒律,即前节给出的 H<sub>1</sub>(1)式,再对本文(2.11)式右端略去第二项  $Lq_s/c_p T$ ,得到湿空气的有效位能

$$A_m \approx \frac{c_p}{gp_0^*} \int_0^\infty (\bar{p}^{1+\kappa} - \bar{p}^{1+\kappa}) d\theta_{**} \quad H_1(24)$$

我认为,一如前述,这样的“改正”也是不合理的。等同了整个湿大气的能量守恒律和湿空气个别质点的能量守恒律。实际上上式对于整个大气是湿饱和情况,可以用前述的相当干燥大气模式处理。

由(2.7)、(2.8)和(2.11),可得

$$T^* = \theta_{**} p^* p_0^{*-1} \quad (4.2)$$

因此相当干燥的饱和湿大气总位能可以用下式表示:

$$(I+P)_m = \frac{c_p}{g} \int_0^{p^*} T^* dp = \frac{c_p}{gp_0^* (1+\kappa)} \int_0^\infty p^{1+\kappa} d\theta_{**} \quad (4.3)$$

相应地,可得有效位能是

$$A_m = \frac{c_p}{gp_0^* (1+\kappa)} \int_0^\infty (\bar{p}^{1+\kappa} - \bar{p}^{1+\kappa}) d\theta_{**} \quad (4.4)$$

应该指出,在上式的推导中,利用了(2.11)式。但并没有象  $H_4$  (24)那样,在  $\exp$  展开时,略去了(2.11)式右端的第二项,而是保留了  $Lq_1/c_p T$  项,具有足够的精度。

必须指出,由于相当干燥大气模式的局限性,(4.4)式只能表示一种极端理想的湿大气情况。因为即使在有限区域中,凝结现象也不是在整个气柱中发生的,必须计算凝结温度等。实际上,要象干大气有效位能(4.1)式那样,求出湿有效位能的简洁的数学表达式是极为困难的。(4.4)式也许只能对某些理想情况,作理论上的探讨。而不可能“在一般天气分析预报中应用”。因此 Lorenz<sup>[7-9]</sup>所提出的湿大气有效位能,是利用图解法和数值积分法计算的。

## 5. 关于“湿急流”

众所周知,大气一般都是包括一定的水汽的,但是一当水汽发生凝结,就反过来对大气运动形成动力反馈,因此凝结会对大气系统的发生和发展起重要的作用。

人们注意到暴雨和低空急流形成的关系。我们在 1978 年大连会议上,曾利用数值模拟研究<sup>[10]</sup>指出,大尺度凝结释热和大尺度环流之间在局部地区形成了正的反馈作用。在这种“凝结反馈不稳定”的发展过程中,导致地面气压下降,气旋生成,同时雨量加大,低空急流加强。

$H_4$ 从能量守恒律提出一种观点说:湿空气质点在湿不稳定大气中按湿绝热上升,总湿位能减小,将得到加速,增加了动能;在较晚时刻到达某地后,将在该地带形成低空急流,而不是低空急流输送了水汽。并利用上节所列的个别流体质点总能量守恒律  $H_4$  (1)式,给出下列关系式

$$c_p T_1 + g z_1 + L q_{s1} + \frac{V_1^2}{2} = c_p T_2 + g z_2 + L q_{s2} + \frac{V_2^2}{2} \quad H_4 (25)$$

其中角码 1 表示起始时刻的特征,2 表示后一时刻的特征。根据上式论证上述观点。

我认为这种论证值得讨论。因为在上一节已经指出,干空气平均动能  $\bar{K}$  比平均总位能  $(\bar{I} + \bar{P})$  要小 3 个量级。而饱和湿空气个别质点的平均总静力位能为  $\tilde{I} + 2\tilde{P} + \tilde{Q}$ , 其中  $\tilde{Q}$  为平均潜热能,而低空急流的平均动能  $\tilde{K}$  将会更小,所以利用  $H_4$  (25) 式计算动能的增加,是许多的大量小差,必然偏大,很难得到合理的结果。

$H_4$ 说,这种观点是根据 Green<sup>[11]</sup>对高空急流的解释。但 Green 的根据是“广义的气块理论”,分析等熵面上的相对流动。根据个别质点能量守恒律  $H_4$  (1),将普通的气块理论扩展为 3 维理论,得到

$$V_2^2 - V_1^2 = 2g(\Delta z' - \Delta z)$$

其中  $V_1$  为绝热上升高度  $\Delta z$  的风速,而  $\Delta z'$  为相应的近绝热环境大气的高度变化。这显然和  $H_4$  的理论根据不同。

## 6. 关于“干、湿斜压大气中的行星波”

$H_4$ 利用 2 层斜压模式,讨论了干、湿斜压大气中的行星波。其特点是对扰动解的振幅,写成  $y$  的函数,即

$$\begin{aligned} \psi_1 &= A_1(y) e^{i k_1(x - ct)} \\ \psi_2 &= B_1(y) e^{i k_2(x - ct)} \end{aligned} \quad H_4 (54)$$

然后得到扰动振幅的常微分方程组

$$\begin{aligned} \frac{d^2 A_1}{dy^2} + (m_1^2 - k_1^2) A_1 &= -\lambda^2 B_1 \\ \frac{d^2 B_1}{dy^2} + (s_1^2 - k_1^2) B_1 &= -\lambda^2 A_1 \end{aligned} \quad H_4 (57)$$

其中

$$m_1^2 = \frac{\beta}{U_1 - c} - \frac{U_2 - c}{U_1 - c} \lambda^2, \quad s_1^2 = \frac{\beta}{U_3 - c} - \frac{U_1 - c}{U_3 - c} \lambda^2.$$

最后 H<sub>4</sub> 认为上列方程组是标准的两个自由度振动方程,可以得到各种转子的流场,包括闭合气旋和反气旋流场。

H<sub>4</sub> 没有给出具体的计算。谢义炳教授后来按照这一途径发表了具体的研究<sup>[12]</sup>。由于 H<sub>4</sub> (57) 中的  $m_1^2$  和  $s_1^2$  都包括未知的复数  $c$ , 并不能得到各种转子的流场。因此存在很多的问题。我已另文评论<sup>[13]</sup>。

## 7. 结 语

以上给出了谢义炳教授的“湿斜压大气的天气动力学问题”一篇论文的主要问题。是否确切,请谢教授和读者批评指正。

我认为搞清这些问题以后,对于《气象学报》1983年第2期的《编者按》和第3期谢义炳教授给李德成同志的长篇复信中所涉及的问题,可能会有助于问题讨论的深入。

## 参 考 文 献

- [1] 谢义炳, 湿斜压大气的天气动力学问题, 暴雨文集, 吉林人民出版社, 1—15, 1978。
- [2] 编者按, 气象学报, 41, 249, 1983。
- [3] 谢义炳, 读者来信, 气象学报, 41, 382—384, 1983。
- [4] 王两铭等, 暴雨天气动力学一些问题的探讨, 中山大学学报, 1978, 第一期。
- [5] 王两铭等, 饱和湿空气动力学的基本方程和主要特征, 气象学报, 38, 44—50, 1980。
- [6] 朱抱真, 关于“饱和湿空气动力学基本方程”的问题。(气象学报待发表)
- [7] Lorenz, E. N., Available potential energy in a moist atmosphere, *Dynamics of large-scale atmosphere processes, Moscow*, 190—191, 1965.
- [8] Lorenz, E. N., Available energy and the maintenance of a moist circulation, *Tellus*, 30, 15—31, 1978.
- [9] Lorenz, E. N., Numerical evaluation of moist available energy, *Tellus*, 31, 230—235, 1979.
- [10] 陈加宾, 季仲贞, 朱抱真, 一次降水气旋生成的数值模拟, 《暴雨文集》, 94—102, 吉林人民出版社, 1978。
- [11] Green, J. S. A. et al, Isentropic relative flow analysis and the parcel theory, *Q. J. R. M. S.*, 92, 210—219, 1966.
- [12] 谢义炳, 稳定的和不稳定的斜压行星波, 气象学报, 39, 44—57, 1981。
- [13] 朱抱真, 评“稳定的和不稳定的斜压行星波”的研究, 气象学报, 43, No. 4, 495—499, 1985。