

完全保持能量守恒的可压缩流体时-空差分格式和协调的分解算法

曾庆存 张学洪

(中国科学院大气物理研究所)

摘 要

本文通过坐标变换法或变量变换法对原始方程进行了变换,最终设计出一些完全保持总能量守恒和总质量守恒等整体性质的时-空差分格式,从而完全解决了计算稳定性问题。

文中还提出了一种协调的分解算法,其中只需逐个求解一维空间非定常问题,就可以构造出完全保证计算稳定性且使用非常经济的追赶公式求解,使计算量大大减少,便于在日常工作中应用。

用差分法或者谱展开法来求各种数学物理方程的近似解时,计算稳定性和计算准确性是两大基本问题。但只有当具有计算稳定性时才能谈得上计算的准确度问题,所以,计算稳定性问题显得非常突出。

一般说来,如果原来适定的数学物理方程的整体性质,在计算格式中仍然成立,则才有计算稳定性。在理想流体动力学方程中,有能量守恒等这些整体性质,已被广泛地用来设计计算格式。可以证明:能量守恒(严格地说是平方守恒)是保证计算稳定性的充分性条件。但对可压缩流体(例如正压和斜压大气原始方程)来说,目前国内外已发表的格式都只能保证瞬时能量守恒,一当再沿时间作差分时,都不能保证具有完全的能量守恒。因而计算稳定性问题没有完全解决。曾庆存和季仲贞等^[1-3]指出,对于一维平流方程(或称激波方程)和二维不可压流体的涡度方程的格式,只要不具有完全能量守恒或能量衰减的性质,都可以找到一些计算不稳定的特解,即使具有瞬时能量守恒性质的 Lilly 格式和 Arakawa 格式也不例外(如果时间方向用中央差分的话)。由此看来,设计完全保持能量守恒的时-空差分格式是非常重要和很值得研究的问题。事实上,只要充分分析原物理问题的能量守恒方程的推导过程,我们是可以找到设计这种格式的途径的^[4]。在这基础上,我们得到了对任何初始场都能严格保持能量守恒的时-空差分格式,从而完全解决了计算稳定性问题。

一、坐标变换法

先从正压大气原始方程说起:

$$\frac{\partial u}{\partial t} + u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} = -\frac{\partial \phi}{\partial x} + f v, \quad (1)$$

$$\frac{\partial v}{\partial t} + u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} = -\frac{\partial \phi}{\partial y} - f u, \quad (2)$$

$$\frac{\partial \phi}{\partial t} + \frac{\partial \phi u}{\partial x} + \frac{\partial \phi v}{\partial y} = 0, \quad (3)$$

其中符号均为一般常用的。为简单起见, 设边界为 $x = 0, L_1$ 和 $y = 0, L_2$, 并设在边界上有刚壁条件。这时 (1)–(3) 式具有能量守恒和质量守恒:

$$\frac{\partial}{\partial t} \int_0^{L_1} \int_0^{L_2} \phi \left(\frac{u^2 + v^2}{2} + \frac{\phi}{2} \right) dx dy = 0, \quad (4)$$

$$\frac{\partial}{\partial t} \int_0^{L_1} \int_0^{L_2} \phi dx dy = 0. \quad (5)$$

在 (4) 式中, 被积函数有一个因子 $\phi(x, y, t)$, 它使按常法来设计差分格式时, 不能保证有完全的能量守恒。曾庆存¹⁾在 1964 年曾提出坐标变换法来克服这个困难, 并由此设计了一种保证完全能量守恒的格式。今先对该法作一介绍, 设新坐标为:

$$\xi = \xi(x, y, t), \quad \eta = \eta(x, y, t), \quad \tau = t. \quad (6)$$

满足 $\partial(x, y)/\partial(\xi, \eta) = M\phi^{-1}$, 或即

$$\frac{\partial(\xi, \eta)}{\partial(x, y)} = \phi/M, \quad (7)$$

并设

$$\begin{cases} \xi(0, y, t) = 0, & \xi(L_1, y, t) = 1, \\ \eta(x, 0, t) = 0, & \eta(x, L_2, t) = 1, \end{cases} \quad (8)$$

则 (4) 式变为:

$$\frac{\partial}{\partial \tau} \int_0^1 \int_0^1 \left(\frac{u^2 + v^2}{2} + \frac{\phi}{2} \right) d\xi d\eta = 0. \quad (9)$$

(注意: 因 ϕ 为正, 故由 (7) 式可知, $|\partial(x, y)/\partial(\xi, \eta)| = \partial(x, y)/\partial(\xi, \eta)$.)

今取

$$\xi(x, y, t) = \int_0^x \frac{\phi}{\Phi} dx, \quad \eta = \int_0^y \frac{\Phi}{M} dy, \quad \tau = t, \quad (10)$$

$$\Phi(y, t) = \int_0^{L_1} \phi(x, y, t) dx, \quad M = \int_0^{L_2} \Phi(y, t) dy = \text{常数}. \quad (11)$$

不难验证它们满足 (7) 和 (8) 式。

在新坐标系中, (1)–(3) 式变为:

$$\frac{\partial u}{\partial \tau} + U \frac{\partial u}{\partial \xi} + V \frac{\partial u}{\partial \eta} - f v = -\left(\frac{1}{2\Phi} \right) \frac{\partial \phi^2}{\partial \xi} \equiv G_x, \quad (1')$$

$$\frac{\partial v}{\partial \tau} + U \frac{\partial v}{\partial \xi} + V \frac{\partial v}{\partial \eta} + f u = \left(\frac{\partial x}{2M \partial \eta} \right) \left(\frac{\partial \phi^2}{\partial \xi} \right) - \left(\frac{\partial x}{2M \partial \xi} \right) \left(\frac{\partial \phi^2}{\partial \eta} \right) \equiv G_y, \quad (2')$$

1) 曾庆存: 计算稳定性问题, 1964 (中国科学院地球物理研究所的学术报告)。

$$\begin{aligned} \frac{\partial \phi}{\partial \tau} + U \frac{\partial \phi}{\partial \xi} + V \frac{\partial \phi}{\partial \eta} = & - \frac{\partial}{\partial \xi} \left(\frac{\phi^2}{\Phi} u \right) + \left[\frac{\partial}{\partial \xi} \left(\frac{\partial x}{M \partial \eta} v \phi^2 \right) \right. \\ & \left. + \frac{\partial}{\partial \eta} \left(- \frac{\partial x}{M \partial \xi} v \phi^2 \right) \right] - 2(uG_x + vG_y), \end{aligned} \quad (3)'$$

当取刚壁条件时, 则

$$U(\xi, \eta, \tau) \equiv \frac{d\xi}{dt} = \frac{\partial \Psi}{\partial \eta}, \quad V(\xi, \eta, \tau) \equiv \frac{d\eta}{dt} = - \frac{\partial \Psi}{\partial \xi}, \quad (12)$$

$$\frac{\partial}{\partial \tau} \left(\frac{M}{\Phi} \right) = \frac{\partial}{\partial \eta} \int_0^1 v(\xi, \eta, \tau) d\xi, \quad (13)$$

$$\Psi(\xi, \eta, \tau) \equiv \frac{1}{M} \left\{ \xi \int_0^1 v \Phi d\xi - \int_0^\xi v \Phi d\xi \right\}, \quad (14)$$

$$x(\xi, \eta, \tau) = \int_0^\xi \frac{\Phi}{\phi} d\xi, \quad y(\eta, \tau) = \int_0^\eta \frac{M}{\Phi} d\eta. \quad (15)$$

不难验证: $\frac{\partial U}{\partial \xi} + \frac{\partial V}{\partial \eta} = 0$, 且有 $x(0, \eta, \tau) = 0, x(1, \eta, \tau) = L_1, y(\xi, 0, \tau) = 0, y(\xi, 1, \tau) = L_2$, 以及 $U(0, \eta, \tau) = U(1, \eta, \tau) = V(\xi, 0, \tau) = V(\xi, 1, \tau) = 0$.

今用有限差分法. 设空间步长为 $(\delta\xi, \delta\eta)$, 时间步长为 $\delta\tau$; $\xi_i = i\delta\xi, \eta_j = j\delta\eta, \tau_n = n\delta\tau; i = 0, 1, \dots, I, j = 0, 1, \dots, J, n = 0, 1, \dots$ 以及 $F_i^n \equiv F(\xi_i, \eta_j, \tau_n)$. 记

$$\frac{\delta_\tau^+ F}{\delta\tau} \equiv \frac{F^{n+1} - F^n}{\delta\tau}, \quad \bar{F} \equiv \frac{1}{2} [F^{n+1} + F^n], \quad (16)$$

$$\frac{\delta_\xi F}{\delta\xi} \equiv \begin{cases} \frac{F_{i+1} - F_{i-1}}{2\delta\xi} & (1 \leq i \leq I-1), \\ \frac{F_1 - F_0}{\delta\xi} & (i = 0), \\ \frac{F_I - F_{I-1}}{\delta\xi} & (i = I), \end{cases} \quad (17)$$

$$\frac{\partial_\xi U F}{\delta\xi} = \begin{cases} \frac{1}{4\delta\xi} [(U_{i+1} + U_i)(F_{i+1} + F_i) - (U_i + U_{i-1})(F_i + F_{i-1})] & (1 \leq i \leq I-1), \\ \frac{1}{2\delta\xi} [U_1(F_1 + F_0)] & (i = 0), \\ \frac{-1}{2\delta\xi} [U_{I-1}(F_I + F_{I-1})] & (i = I). \end{cases} \quad (18)$$

关于 η 方向的差分和 (17), (18) 式有相同的形式. 于是差分格式可取作

$$\begin{cases} \frac{\delta_\tau^+ u}{\delta\tau} + \alpha_1 \left(\frac{\partial_\xi U^* \bar{u}}{\delta\xi} + \frac{\partial_\eta V^* \bar{u}}{\delta\eta} \right) = \beta_1 G_x + \gamma \bar{v}, \\ \frac{\delta_\tau^+ v}{\delta\tau} + \alpha_2 \left(\frac{\partial_\xi U^* \bar{v}}{\delta\xi} + \frac{\partial_\eta V^* \bar{v}}{\delta\eta} \right) = \beta_2 G_y - \gamma \bar{u}, \\ \frac{\delta_\tau^+ \phi}{\delta\tau} + \alpha_3 \left(\frac{\partial_\xi U^* \bar{\phi}}{\delta\xi} + \frac{\partial_\eta V^* \bar{\phi}}{\delta\eta} \right) = -2(\beta_1 \bar{u} G_x + \beta_2 \bar{v} G_y) + \beta_3 E_3 + \beta_4 E_4. \end{cases} \quad (19)$$

仿照文献 [4, 5] 亦可将此格式称为灵活性差分格式, 其中 $\alpha_k, \beta_k, \gamma$ 等为灵活性常数, 可交替

取某一个不为零,而其余为零.由此可得到分解算法.又

$$\begin{aligned} G_x &= -\frac{1}{2\Phi^*} \frac{\delta_\xi(\phi^{**}\phi^*)}{\delta\xi}, \\ G_y &= \left(\frac{1}{2M} \frac{\delta_\eta x^*}{\delta\eta}\right) \frac{\delta_\xi(\phi^{**}\phi^*)}{\delta\xi} - \left(\frac{1}{2M} \frac{\delta_\xi x^*}{\delta\xi}\right) \frac{\delta_\eta(\phi^{**}\phi^*)}{\delta\eta}, \\ E_3 &= -\frac{\delta_\xi}{\delta\xi} \left(\frac{\phi^{**}\phi^*}{\Phi^*} u^*\right), \\ E_4 &= \frac{\delta_\xi}{\delta\xi} \left(\frac{\delta_\eta x^*}{\delta\eta} v^* \phi^{**}\phi^*\right) + \frac{\delta_\eta}{\delta\eta} \left(-\frac{\delta_\xi x^*}{\delta\xi} u^* \phi^{**}\phi^*\right), \end{aligned}$$

其中带星号的量为该量沿时间和空间的某种线性组合或平均值,而 U^* , V^* , Φ^* , x^* , y^* 则可由(12)–(15)式,按相应的数值求积公式和差分法求得,其中被积函数取为相应的带星号的值.不管 U^* , V^* , G_x , G_y , E_3 , E_4 取任何时刻的值,皆可由(19)式和刚壁条件导出总能量守恒:

$$\frac{1}{2} \sum_{i=0}^I \sum_{j=0}^J [(u_{ij}^n)^2 + (v_{ij}^n)^2 + \phi_{ij}^n] \varepsilon_i \varepsilon_j \delta_\xi \delta_\eta = \text{常数}; \quad (20)$$

其中 $\varepsilon_i = 1$, 当 $i \neq 0$, I ; $\varepsilon_i = 1/2$, 当 $i = 0$, I ; ε_j 与此相似.

顺便指出:在计算中 U^* , V^* , ϕ^* , u^* , v^* 等以取为前一时刻的值(或前些时刻的平均值)更方便;但考虑到动能和位能的相互转换过程,在 G_x , G_y , E_3 和 E_4 中, ϕ^{**} 以取 $\bar{\phi}$ 再加上空间平均为宜.

这种格式要计算 E_3 , E_4 以及 U^* , V^* , x^* 等,增加了计算量.但平流项保持原来的简单形式,而且当用分解算法时,和地转适应过程相对应的方程可用显式差分求解,这些却带来不少方便之处.

二、变量变换法

如果仍取原来的自变量 (x, y, t) , 但因变量用

$$U \equiv \sqrt{\phi} u, \quad V \equiv \sqrt{\phi} v, \quad \phi, \quad (21)$$

则(5)式不变,而(4)式变为:

$$\frac{\partial}{\partial t} \int_0^{L_1} \int_0^{L_2} \left(\frac{U^2 + V^2 + \phi^2}{2} \right) dx dy = 0. \quad (22)$$

从而亦可以消去因子 ϕ , 且(22)式中被积函数为三函数的平方和,这点尤为方便.

当使用(21)式时,我们有

$$\begin{cases} \frac{\partial U}{\partial t} + \frac{1}{2} \left[\frac{\partial u U}{\partial x} + u \frac{\partial U}{\partial x} \right] + \frac{1}{2} \left[\frac{\partial v U}{\partial y} + v \frac{\partial U}{\partial y} \right] - fV = -\Phi \frac{\partial \phi}{\partial x}, \\ \frac{\partial V}{\partial t} + \frac{1}{2} \left[\frac{\partial u V}{\partial x} + u \frac{\partial V}{\partial x} \right] + \frac{1}{2} \left[\frac{\partial v V}{\partial y} + v \frac{\partial V}{\partial y} \right] + fU = -\Phi \frac{\partial \phi}{\partial y}, \\ \frac{\partial \phi}{\partial t} + \left[\frac{\partial U \Phi}{\partial x} + \frac{\partial V \Phi}{\partial y} \right] = 0, \end{cases} \quad (23)$$

其中 $\Phi \equiv \sqrt{\phi}$. 相应的差分格式是

$$\begin{cases}
 \frac{\delta_t^+ U}{\delta t} + \alpha_1 \frac{1}{2} \left[\frac{\delta_x u^* \bar{U}}{\delta x} + u^* \frac{\delta_x \bar{U}}{\delta x} \right] + \alpha_1' \frac{1}{2} \left[\frac{\delta_y v^* \bar{U}}{\delta y} + v^* \frac{\delta_y \bar{U}}{\delta y} \right] \\
 = -\beta_1 \Phi^* \frac{\delta_x \bar{\phi}}{\delta x} + \gamma f \bar{V}, \\
 \frac{\delta_t^+ V}{\delta t} + \alpha_2 \frac{1}{2} \left[\frac{\delta_x u^* \bar{V}}{\delta x} + u^* \frac{\delta_x \bar{V}}{\delta x} \right] + \alpha_2' \frac{1}{2} \left[\frac{\delta_y v^* \bar{V}}{\delta y} + v^* \frac{\delta_y \bar{V}}{\delta y} \right] \\
 = -\beta_2 \Phi^* \frac{\delta_y \bar{\phi}}{\delta y} - \gamma f \bar{U}, \\
 \frac{\delta_t \phi}{\delta t} + \beta_1 \frac{\delta_x \bar{U} \Phi^*}{\delta x} + \beta_2 \frac{\delta_y \bar{V} \Phi^*}{\delta y} = 0,
 \end{cases} \quad (24)$$

其中带星号的量可以取任意时刻的值,而有

$$\sum_{i=0}^I \sum_{j=0}^J [(U_{ij}^n)^2 + (V_{ij}^n)^2 + (\phi_{ij}^n)^2] \frac{\varepsilon_i \varepsilon_j}{2} \delta x \delta y = \text{常数}, \quad (25)$$

$$\sum_{i=0}^I \sum_{j=0}^J \phi_{ij}^n \varepsilon_i \varepsilon_j \delta x \delta y = \text{常数}. \quad (26)$$

格式(24)式不仅保持质量守恒和能量守恒,而且计算量可能不增加。虽然左端与 u^*, v^* 有关的量虽然看起来比较复杂,但以下两节我们将说明,这时可以方便地使用沿 x, y 交替分解的算法,反而有可能减小计算量。另外,虽然 α_1, α_1' 和 α_2, α_2' 诸项中包含有非平流过程,但由于是隐式格式,只要解法得当,仍可取得优于单纯平流过程的时间步长。

三、协调的分解算法

以下以求解(24)式为例,提出一些协调的分解算法。

1. 取 $\alpha_1 = \alpha_1' = \alpha_2 = \alpha_2' = 0, \delta t' = \delta t/M$, 按下列差分方程计算适应过程经过 M 个 $\delta t'$ 所引起的变化

$$\begin{cases}
 \frac{\delta_t^+ U}{\delta t'} = -\beta_1 \Phi^* \frac{\delta_x \bar{\phi}}{\delta x} + \gamma f \bar{V}, \\
 \frac{\delta_t^+ V}{\delta t'} = -\beta_2 \Phi^* \frac{\delta_y \bar{\phi}}{\delta y} - \gamma f \bar{U}, \\
 \frac{\delta_t \phi}{\delta t'} = -\beta_1 \frac{\delta_x \bar{U} \Phi^*}{\delta x} - \beta_2 \frac{\delta_y \bar{V} \Phi^*}{\delta y},
 \end{cases} \quad (27)$$

其中 Φ^* 由初值或每一小时间步的初值给出。

2. 其次取 $\beta_1 = \beta_2 = \gamma = 0$, 用由(27)式算得的 $M \delta t'$ 时刻的 U, V 作初值,并由这 M 个小时间步的 u, v, ϕ 计算 u^*, v^* , 按下列公式计算一步主要由平流过程引起的变化

$$\begin{cases}
 \frac{\delta_t^+ U}{\delta t} = -\alpha_1 \frac{1}{2} \left[\frac{\delta_x u^* \bar{U}}{\delta x} + u^* \frac{\delta_x \bar{U}}{\delta x} \right] - \alpha_1' \frac{1}{2} \left[\frac{\delta_y v^* \bar{U}}{\delta y} + v^* \frac{\delta_y \bar{U}}{\delta y} \right], \\
 \frac{\delta_t^+ V}{\delta t} = -\alpha_2 \frac{1}{2} \left[\frac{\delta_x u^* \bar{V}}{\delta x} + u^* \frac{\delta_x \bar{V}}{\delta x} \right] - \alpha_2' \frac{1}{2} \left[\frac{\delta_y v^* \bar{V}}{\delta y} + v^* \frac{\delta_y \bar{V}}{\delta y} \right].
 \end{cases} \quad (28)$$

如此循环下去,由于(27)和(28)式都完全保持能量守恒,故总的结果仍然完全保持能量守恒。类似的分解算法我们已经大规模的试验过^[6],即使作长时间的计算,按分解算法算得的

结果和按原格式计算的结果也相差非常小,而计算量可以减为原来的 1/5.

还可将 (27) 和 (28) 式分别再分解为一维空间的问题,并用追赶法求解隐式差分格式. 这样可以更省时间,而且由此所得的分解法每一步仍保持能量守恒,因而也是计算稳定的. 这种做法还可以进一步完善化. 因为在一般情况下,风场和气压场处于准地转平衡,故 (27) 式每个方程的右端每一项都是大量,但两项之和却是小量. 因此若不作适当处理,直接将二维问题分解为一维问题来求解,将会出现预报场在时间上的大起大落现象,这是很不方便的,有时也会引起很大的麻烦. 如果经过适当处理使右端每一项均为小量,则将二维问题分解为一维问题来求解就不会引起任何麻烦了.

先处理 (27) 式,令

$$U = \hat{U} + U', \quad V = \hat{V} + V', \quad \phi = \hat{\phi} + \phi', \tag{29}$$

$$\hat{U}^{(n)} = -f_0^{-1}\Phi^* \frac{\delta_y \hat{\phi}^{(n)}}{\delta y}, \quad \hat{V}^{(n)} = f_0^{-1}\Phi^* \frac{\delta_x \hat{\phi}^{(n)}}{\delta x}, \tag{30}$$

$$U'^{(n)} = U^{(n)} - \hat{U}^{(n)}, \quad V'^{(n)} = V^{(n)} - \hat{V}^{(n)}, \quad \phi'^{(n)} = \phi^{(n)} - \hat{\phi}^{(n)}. \tag{31}$$

由于在 (27) 式中 Φ^* 为已知函数,故 (27) 式的解可以化为两个线性问题的解之和,其中 U' , V' , ϕ' 满足

$$\begin{cases} \frac{\delta_t^+ U'}{\delta t'} = -\beta_1 \Phi^* \frac{\delta_x \bar{\phi}'}{\delta x} + \gamma f \bar{V}', \\ \frac{\delta_t^+ V'}{\delta t'} = -\beta_2 \Phi^* \frac{\delta_y \bar{\phi}'}{\delta y} - \gamma f \bar{U}', \\ \frac{\delta_t^+ \phi'}{\delta t'} = -\beta_1 \frac{\delta_x \bar{U}' \Phi^*}{\delta x} - \beta_2 \frac{\delta_y \bar{V}' \Phi^*}{\delta y}. \end{cases} \tag{32}$$

若“初始场” $U'^{(n)}$, $V'^{(n)}$, $\phi'^{(n)}$ 为小量,则 (32) 式右端各项均为小量,从而 (32) 式左右两端每一项在量级上是协调的. 于是我们可作进一步的分解,将二维问题化为两个一维问题,且将科氏力项分出,取作

$$U''^{(n+\frac{m'}{m})} = U'^{(n+\frac{m'}{m})}, \quad V''^{(n+\frac{m'}{m})} = V'^{(n+\frac{m'}{m})}, \tag{33}$$

$$\begin{cases} U''^{(n+\frac{1}{m}[m'+\frac{k+1}{m'']})} - U''^{(n+\frac{1}{m}[m'+\frac{k}{m'']})} \\ = -\beta_1 \frac{\delta t}{2m'm''} \Phi^* \frac{\delta_x}{\delta x} [\phi''' + \phi'^{(n+\frac{1}{m}[m'+\frac{k+1}{m'']})}], \\ \phi''' - \phi'^{(n+\frac{1}{m}[m'+\frac{k}{m'']})} = -\beta_1 \frac{\delta t}{2m'm''}, \\ \frac{\delta_x}{\delta x} [\Phi^* U''^{(n+\frac{1}{m}[m'+\frac{k+1}{m'']})} + \Phi^* U''^{(n+\frac{1}{m}[m'+\frac{k}{m'']})}], \end{cases} \tag{34}$$

$$\begin{cases} V''^{(n+\frac{1}{m}[m'+\frac{k+1}{m'']})} - V''^{(n+\frac{1}{m}[m'+\frac{k}{m'']})} \\ = -\beta_2 \frac{\delta t}{2m'm''} \Phi^* \frac{\delta_y}{\delta y} [\phi''' + \phi'^{(n+\frac{1}{m}[m'+\frac{k+1}{m'']})}], \\ \phi'^{(n+\frac{1}{m}[m'+\frac{k+1}{m'']})} - \phi''' = -\beta_2 \frac{\delta t}{2m'm''} \frac{\delta_y}{\delta y} [\Phi^* V''^{(n+\frac{1}{m}[m'+\frac{k+1}{m'']})} \\ + \Phi^* V''^{(n+\frac{1}{m}[m'+\frac{k}{m'']})}], \end{cases} \tag{35}$$

($k = 0, 1, \dots, m'' - 1$)

$$\begin{cases} U'^{(n+\frac{m'+1}{m})} - U''^{(n+\frac{m'+1}{m})} = \gamma f \frac{\delta t}{2m} [V'^{(n+\frac{m'+1}{m})} + V''^{(n+\frac{m'+1}{m})}], \\ V'^{(n+\frac{m'+1}{m})} - V''^{(n+\frac{m'+1}{m})} = -\gamma f \frac{\delta t}{2m} [U'^{(n+\frac{m'+1}{m})} + U''^{(n+\frac{m'+1}{m})}] \end{cases} \quad (36)$$

$$(m' = 0, 1, 2, \dots, m).$$

若 $U'^{(n)}$, $V'^{(n)}$ 不为小量, 则 (27) 式右端就不是小量, 从而作不作上面的进一步分解都会有较大的变化, 所以上述进一步分解是可取的.

(34)–(36) 式每一小步都保持能量守恒, 并且易于推得

$$\sum_{i=0}^I \sum_{j=0}^J \varepsilon_i \varepsilon_j \delta x \delta y \{ [U_{ij}^2 + V_{ij}^2 + \phi_{ij}^2]^{(n+1)} - [U_{ij}^2 + V_{ij}^2 + \phi_{ij}^2]^{(0)} \} = 0. \quad (37)$$

其次, \hat{U} 等则满足下列方程

$$\begin{cases} \frac{\delta_t^+ \hat{U}}{\delta t} = -\beta_1 \Phi^* \frac{\delta_x \bar{\Phi}}{\delta x} + \gamma f_0 \bar{V} + \gamma'(f - f_0) \bar{V}, \\ \frac{\delta_t^+ \hat{V}}{\delta t} = -\beta_2 \Phi^* \frac{\delta_y \bar{\Phi}}{\delta y} - \gamma f_0 \bar{U} - \gamma'(f - f_0) \bar{U}, \\ \frac{\delta_t^+ \hat{\phi}}{\delta t} = -\beta_1 \frac{\delta_x \bar{U} \Phi^*}{\delta x} - \beta_2 \frac{\delta_y \bar{V} \Phi^*}{\delta y}. \end{cases} \quad (38)$$

它又可再分解为两步: 第一步取 $\gamma' = 0$, 第二步取 $\beta_1 = \beta_2 = \gamma = 0$, $\gamma' \neq 0$. 当取 $\gamma' = 0$ 时, \hat{U} , \hat{V} , $\hat{\phi}$ 不随时间改变, 而取 $\gamma' \neq 0$ 时, 则有和 (36) 式相类似的公式, 从而有

$$\begin{cases} \hat{U}^{(n+1)} - \hat{U}^{(n)} = \gamma'(f - f_0) \frac{\delta t}{2} [\hat{V}^{(n+1)} + \hat{V}^{(n)}], \\ \hat{V}^{(n+1)} - \hat{V}^{(n)} = -\gamma'(f - f_0) \frac{\delta t}{2} [\hat{U}^{(n+1)} + \hat{U}^{(n)}], \\ \hat{\phi}^{(n+1)} - \hat{\phi}^{(n)} = 0. \end{cases} \quad (39)$$

或者

$$\begin{cases} \hat{U}^{(n+\frac{m'+1}{m})} - \hat{U}^{(n+\frac{m'}{m})} = \gamma'(f - f_0) [\hat{V}^{(n+\frac{m'+1}{m})} + \hat{V}^{(n+\frac{m'}{m})}] \frac{\delta t'}{2}, \\ \hat{V}^{(n+\frac{m'+1}{m})} - \hat{V}^{(n+\frac{m'}{m})} = \gamma'(f - f_0) [\hat{U}^{(n+\frac{m'+1}{m})} + \hat{U}^{(n+\frac{m'}{m})}] \frac{\delta t'}{2}, \\ \hat{\phi}^{(n+1)} = \hat{\phi}^{(n)} \quad (m' = 0, 1, 2, \dots, m). \end{cases} \quad (39)$$

\hat{U} , \hat{V} , $\hat{\phi}$ 满足

$$\sum_{i=0}^I \sum_{j=0}^J \varepsilon_i \varepsilon_j \delta x \delta y \{ [\hat{U}_{ij}^2 + \hat{V}_{ij}^2 + \hat{\phi}_{ij}^2]^{(n+1)} - [\hat{U}_{ij}^2 + \hat{V}_{ij}^2 + \hat{\phi}_{ij}^2]^{(n)} \} = 0. \quad (40)$$

最后, 在经过一个时间步长 δt 之后, 就得到 (27) 式的解为:

$$U^{(n+1)} = \hat{U}^{(n+1)} + U'^{(n+1)}, \quad V^{(n+1)} = \hat{V}^{(n+1)} + V'^{(n+1)}, \quad \phi^{(n+1)} = \hat{\phi}^{(n+1)} + \phi'^{(n+1)}. \quad (41)$$

由此得到的解虽不能严格地保持能量守恒, 但由于 (37) 和 (41) 式, 即使令 $n \rightarrow \infty$, 仍可得到由 $U_{ij}^{(n+1)}$, $V_{ij}^{(n+1)}$, $\phi_{ij}^{(n+1)}$ 组成的场其能量是有限值.

下面来分析 (28) 式. 实际上 (28) 式右端每一项以及其总和都有同一的量级, 因而可以直接再沿坐标作分解. 用 (41) 式中的 $U^{(n+1)}$, $V^{(n+1)}$ 作为 (28) 式的初值, 改记作 $\hat{U}'^{(n)}$ 和

$\hat{F}'^{(n)}$, 取分解过程如下:

$$\frac{\hat{F} - \hat{F}'^{(n)}}{\delta t} = -\alpha \frac{1}{4} \left[\frac{\delta_x u^* (\hat{F} + \hat{F}'^{(n)})}{\delta x} + u^* \frac{\delta_x (\hat{F} + \hat{F}'^{(n)})}{\delta x} \right], \quad (42)$$

$$\frac{F^{(n+1)} - \hat{F}}{\delta t} = -\alpha' \frac{1}{4} \left[\frac{\delta_y v^* (\hat{F} + F^{(n+1)})}{\delta y} + v^* \frac{\delta_y (\hat{F} + F^{(n+1)})}{\delta y} \right], \quad (43)$$

则有

$$\sum_{i=0}^I \sum_{j=0}^J \varepsilon_i \varepsilon_j \delta_x \delta_y [F_{ij}^{2(n+1)} - F_{ij}^{2(n)}] = 0, \quad (44)$$

其中 F 分别为 U 或 V .

为了取得更好的结果, 下一步可将 (33)–(35) 式以及 (42)–(43) 式的过程颠倒过来, 如此交替下去.

上述分解算法 ((33)–(44) 式) 可称为协调的分解算法. 它保证计算稳定性, 而且克服不协调的困难. 应该指出, Марчук 的方法^[7] 应用到可压缩流体中去是不能保证能量守恒的, 而且当沿空间坐标再分解时, 显然又有可能出现不协调的困难.

四、追 赶 法

先叙述求解 (42)–(43) 式的追赶法. 以 (42) 式为例, 并将 F 改记为 F^{n+1} , 这时有

$$\begin{cases} 4F_i^{n+1} + \frac{\delta t}{\delta x} \frac{u_{i+1}^* + u_i^*}{2} F_{i+1}^{n+1} - \frac{\delta t}{\delta x} \frac{u_i^* + u_{i-1}^*}{2} F_{i-1}^{n+1} = 4F_i^n - \delta t \left(\frac{\delta_x u^* F^n}{\delta x} + u^* \frac{\delta_x F^n}{\delta x} \right), \\ 4F_0^{n+1} + \frac{\delta t}{\delta x} u_1^* F_1^{n+1} = 4F_0^n - \frac{\delta t}{\delta x} u_1^* F_1^n \quad (i = 1, 2, \dots, I-1), \\ 4F_I^{n+1} - \frac{\delta t}{\delta x} u_{I-1}^* F_{I-1}^{n+1} = 4F_I^n + \frac{\delta t}{\delta x} u_{I-1}^* F_{I-1}^n. \end{cases} \quad (45)$$

记

$$\begin{cases} a_i = -\frac{\delta t}{\delta x} \frac{u_i^* + u_{i-1}^*}{2}, & a_I = -\frac{\delta t}{\delta x} u_{I-1}^*, \\ c_i = \frac{\delta t}{\delta x} \frac{u_{i+1}^* + u_i^*}{2}, & c_0 = \frac{\delta t}{\delta x} u_1^*, \\ g_i = 4F_i^n - \delta t \left(\frac{\delta_x u^* F^n}{\delta x} + u^* \frac{\delta_x F^n}{\delta x} \right) \quad (i = 1, 2, \dots, I-1) \\ g_0 = 4F_0^n - \frac{\delta t}{\delta x} u_1^*, \\ g_I = 4F_I^n + \frac{\delta t}{\delta x} u_{I-1}^*. \end{cases} \quad (46)$$

于是 F_i^{n+1} 可按如下追赶公式求解:

$$\begin{cases} F_i^{n+1} = s_i^{-1}(z_i - c_i F_{i+1}^{n+1}), & F_I^{n+1} = z_I \quad (i = I-1, I-2, \dots, 1, 0), \\ z_i = g_i - l_i z_{i-1}, & z_0 = g_0 \\ (i = 1, 2, \dots, I). \end{cases} \quad (47)$$

而 s_i, l_i 是按另一组追赶公式计算的:

$$\begin{cases} s_0 = 4, \\ l_i = s_{i-1}^{-1} a_i, \quad s_i = 4 - l_i c_{i-1}. \end{cases} \quad (48)$$

追赶公式 (47), (48) 稳定的条件是

$$\begin{cases} |l_i| \leq 1, \\ |s_{i-1}^{-1} c_i| \leq 1 \quad (i = 1, 2, \dots, I-1). \end{cases} \quad (49)$$

这可以归结为:

$$\begin{cases} |a_i| + |c_i| \leq 4, \\ |c_{i-1}| + |a_{i+1}| \leq 4 \quad (i = 1, 2, \dots, I-1). \end{cases} \quad (50)$$

记

$$\mathcal{U}^* = \max_{1 \leq i \leq I-1} |u_i^*|, \quad (51)$$

利用 (46) 式可得到 (50) 式成立的一个充分条件

$$\mathcal{U}^* \frac{\delta t}{\delta x} \leq 2. \quad (52)$$

这表明, 包含非平流过程的 (42) 式, 其时间步长 δt 可以达到单纯平流过程显式格式时间步长的两倍.

若直接求解 (28) 式, 则可以用矩阵追赶法. 为确定起见, 取 $F = U$, 此时由刚壁条件有

$$U_{0j} = U_{Ij} = 0 \quad (j = 0, 1, \dots, J),$$

记

$$\begin{cases} \sigma_{ij} \equiv \frac{\delta t}{\delta x} \frac{u_{i+1j}^* + u_{ij}^*}{2} \quad \begin{matrix} (i = 0, 1, \dots, J) \\ (i = 1, 2, \dots, I-1) \end{matrix}, \\ \rho_{ij} \equiv \frac{\delta t}{\delta y} \frac{v_{i+1j}^* + v_{ij}^*}{2} \quad \begin{matrix} (i = 1, 2, \dots, J-1) \\ (i = 1, 2, \dots, I-1), \end{matrix} \\ \rho_{i0} \equiv \frac{\delta t}{\delta y} v_{i1}^*, \quad \rho_{iJ-1} \equiv \frac{\delta t}{\delta y} v_{iJ-1}^* \quad (i = 1, 2, \dots, I-1), \\ g_{ij} \equiv 4U_{ij}^n - \delta t \left(\frac{\delta_x u^* U^n}{\delta x} + u^* \frac{\delta_x U^n}{\delta x} + \frac{\delta_y v^* U^n}{\delta y} + v^* \frac{\delta_y U^n}{\delta y} \right) \\ (j = 0, 1, \dots, J; \quad i = 1, 2, \dots, I-1); \end{cases} \quad (53)$$

$$\left. \begin{cases} \{g_j \equiv (g_{1j}, g_{2j}, \dots, g_{I-1j})^T, \\ \{U_j \equiv (U_{1j}^{n+1}, U_{2j}^{n+1}, \dots, U_{I-1j}^{n+1})^T, \end{cases} \right\} \quad j = 0, 1, \dots, J; \quad (54)$$

则 (28) 式可表示成如下的向量方程组:

$$\begin{cases} B_0 U_0 + c_0 U_1 = g_0, \\ A_j U_{j-1} + B_j U_j + c_j U_{j+1} = g_j, \\ A_J U_{J-1} + B_J U_J = g_J. \end{cases} \quad (55)$$

其中

于是(63)式可分块求解:

$$\begin{cases} W\phi = h - \frac{1}{4} Cg, \\ U = \frac{1}{4} (g - D\phi). \end{cases} \quad (67)$$

由于 W 是准三对角矩阵,故 ϕ 仍可用追赶法求解。注意到 W 具有列和行的对角线优势,容易证明追赶过程是无条件稳定的,这使得我们可以较为自由地选取适应过程的时间步长。

不难估计,用追赶法求解(42)—(43)式和(34)—(35)式的计算量,都只同最简单的迭代方法相当(用矩阵追赶法解(28)式的计算量可能要大些),但时间步长可以不同程度地放大,因而在实用上是经济的。

所有上面各节的方法,都可直接推广到斜压大气中去。我们用本文的方法作过许多数值试验,结果表明:计算精度和计算速度都是很满意的,我们将另文发表。

参 考 文 献

- [1] 曾庆存等,力学学报, 1981, 3: 209.
- [2] 季仲贞,科学通报, 25(1980), 19: 890.
- [3] ——,气象学报, 39(1981), 2: 237.
- [4] 曾庆存,数值天气预报的数学物理基础,第一卷,科学出版社, 1979.
- [5] 曾庆存等,第二次全国数值天气预报会议文集,科学出版社, 1980.
- [6] ——,科学通报, 25(1980), 18: 842.
- [7] Марчук, Г. И., Численное решение задач динамики атмосферы и океана, Гидрометеониздат, Ленинград, 1974.