

# 非圧縮性流体に対する圧力時間2次精度の解法について

On the methods with  $O(\delta t^2)$  pressure for incompressible flows

- 岩津 玲磨, 電機大, 〒 120-8551 東京都足立区千住旭町 5 番, E-mail : iwatsu@cck.dendai.ac.jp  
Reima IWATSU, Tokyo Denki University, 5 Senju-Asahi-cho, Adachi-ku, Tokyo 120-8551

A projection method which assures  $O(\delta t^2)$  accuracy for the pressure is proposed. Proposed method is compared with several other projection methods.

## 1. はじめに

縮まない流れで圧力が不要な場合には射影法<sup>(1)</sup>が効率よい解法を与える。しかし、圧力を必要とする場合に、Gresho<sup>(2,3)</sup>の分類による P1 法をもちいると圧力の時間誤差が 1 次精度となる。圧力の時間誤差を 2 次精度とするためには P2 法<sup>(3,4)</sup>をもちいる必要がある。ここでは、陽的ルンゲ・クッタ法を時間積分法として採用する場合の P2 法について、いくつかの方法を比較検討し、低容量ルンゲ・クッタ法に対する P2 法を提案する。

## 2. 計算方法

### 2.1 支配方程式と初期・境界条件

縮まない粘性流体をあつかう。領域を  $\Omega$ , 境界を  $\partial\Omega$  とする。簡単のために、ここでは境界を通しての流入、流出のない場合を考える。初期条件として

$$\nabla \cdot \mathbf{v}_0 = 0 \quad \text{in } \Omega \quad (1)$$

$$\mathbf{v}_0 \cdot \mathbf{n} = 0 \quad \text{on } \partial\Omega \quad (2)$$

を与える。式 (2) を条件に入れてあるために大局的適合条件

$$\int_{\partial\Omega} \mathbf{v}_0 \cdot \mathbf{n} dS = 0 \quad (3)$$

はみたされている。  
時刻  $t > 0$  において

$$\nabla \cdot \mathbf{v} = 0 \quad \text{in } \Omega \quad (4)$$

$$\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} = -(\mathbf{v} \cdot \nabla) \mathbf{v} - \nabla p + \frac{1}{Re} \Delta \mathbf{v} \quad \text{in } \Omega \quad (5)$$

$$\mathbf{v} \cdot \mathbf{n} = 0 \quad \text{on } \partial\Omega \quad (6)$$

$$\mathbf{v} \cdot \mathbf{t} = \mathbf{b} \quad \text{on } \partial\Omega \quad (7)$$

とする。初期時刻  $t = 0$  において、境界に沿った方向の速度成分に対する境界条件 (7) がみたされることは必要ない<sup>(2,3,7)</sup>。しかし、物体表面に垂直な方向の速度成分がゼロになる (式 2) ことは、ナビエ・ストークス方程式の解が存在するために必要である<sup>(3,7,17)</sup>。

### 2.2 時間積分法

初期値問題

$$f_i = F(f) \quad (8)$$

に対して、 $f_0 = f(t)$ ,  $F_0 = F(t)$ ,  $Q_0 = F_0$ ,  $F_i = F(f_i)$  とすると、低容量ルンゲ・クッタ法は

$$Q_i = A_i Q_{i-1} + F_{i-1} \quad (9)$$

$$f_i = f_{i-1} + B_i \Delta t Q_i \quad (10)$$

$i = 1, \dots, s$ , と書かれる。 $f_s = f(t + \Delta t)$  である。Williamson<sup>(10)</sup>が推薦する 3 段 3 位の係数は  $B_1 = 1/3$ ,  $B_2 = 15/16$ ,  $B_3 = 8/15$ ,  $A_1 = 0$ ,  $A_2 = -5/9$ ,  $A_3 = -153/128$  である。各段の時刻を表わす係数は  $c_1 = 1/3$ ,  $c_2 = 3/4$ ,

$c_3 = 1$  である。これは以下の関係式による。これらの式は式 (9,10) をテイラー展開することによって得られる。

$$c_1 = B_1 \quad (11)$$

$$c_2 = B_1 + B_2(A_2 + 1) \quad (12)$$

$$c_3 = B_1 + B_2(A_2 + 1) + B_3(A_3(A_2 + 1) + 1) \quad (13)$$

また文献<sup>(12)</sup>には Jameson<sup>(11)</sup>の 3 段 3 位ルンゲ・クッタ法

$$f_i = f_0 + c_i \Delta t F_{i-1} \quad (14)$$

$i = 1, \dots, 3$ ,  $c_1 = 1/3$ ,  $c_2 = 1/2$ ,  $c_3 = 1$ , が射影法にもちいられているので、比較検討する。Jameson の方法は特に簡単であるが、各段で  $f_0$  から出発するので、 $f_0$  を保存しておく必要がある。

### 2.3 射影法 (P2)

簡単のために  $\mathbf{N} = (\mathbf{v} \cdot \nabla) \mathbf{v}$ ,  $\mathbf{L} = \frac{1}{Re} \Delta \mathbf{v}$ ,  $D = \nabla \cdot \mathbf{v}$  とおくことにする。 $\mathbf{v}_0 = \mathbf{v}(t^n)$ ,  $p_0 = p(t^n)$ ,  $c_i$  は上述のルンゲ・クッタ法の係数を表わす。また  $i (= 1, \dots, s)$  は段数を表わす。ここで提案する方法では、ルンゲ・クッタ法の 1 段目を PPE によって計算する。2,3 段目には増分形射影法を適用して、圧力は  $\phi$  の値をもちいて更新する。境界条件は各段の実時刻を考慮して splitting 誤差が  $O(\Delta t^2)$  の範囲におさまるように指定する<sup>(13)</sup>。

以下の P2-RK3-1 は 2,3 段目での圧力の更新を 1 段目からの圧力増分によっておこなう。

#### P2-RK3-1

$$\mathbf{v}_0 = \mathbf{v}^n, \quad p_0 = p^n, \quad \phi_0 = 0$$

$i = 1$

$$\left\{ \begin{array}{l} \Delta p_0 = \frac{\tilde{D}_0}{c_1 \Delta t} - \nabla \cdot \mathbf{N}_0 \\ \nabla p_0 \cdot \mathbf{n}|_{\partial\Omega} = (-\tilde{\mathbf{b}}(t^n) - \mathbf{N}_0 + \mathbf{L}_0) \cdot \mathbf{n}|_{\partial\Omega} \end{array} \right.$$

$$\mathbf{F}_0 = -\mathbf{N}_0 + \mathbf{L}_0 - \nabla p_0$$

$$\mathbf{Q}_1 = A_1 \mathbf{Q}_0 + \mathbf{F}_0$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \mathbf{v}_1 = \mathbf{v}_0 + B_1 \Delta t \mathbf{Q}_1 \\ \mathbf{v}_1 \cdot \mathbf{n}|_{\partial\Omega} = 0 \\ \mathbf{v}_1 \cdot \boldsymbol{\tau}|_{\partial\Omega} = \mathbf{b}(t^n + c_1 \Delta t) \cdot \boldsymbol{\tau}|_{\partial\Omega} \end{array} \right.$$

$i = 2, 3$

$$\mathbf{F}_{i-1} = -\mathbf{N}_{i-1} + \mathbf{L}_{i-1} - \nabla p_{i-1}$$

$$\mathbf{Q}_i = A_i \mathbf{Q}_{i-1} + \mathbf{F}_{i-1}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} \tilde{\mathbf{v}}_i = \mathbf{v}_{i-1} + B_i \Delta t \mathbf{Q}_i \\ \tilde{\mathbf{v}}_i \cdot \mathbf{n}|_{\partial\Omega} = 0 \\ \tilde{\mathbf{v}}_i \cdot \boldsymbol{\tau}|_{\partial\Omega} = [\mathbf{b}(t^n + c_i \Delta t) + c_i \Delta t \nabla \phi_{i-1}] \cdot \boldsymbol{\tau}|_{\partial\Omega} \end{array} \right.$$

$$\begin{cases} \Delta \phi_i = \frac{\tilde{D}_i}{c_i \Delta t} \\ \nabla \phi_i \cdot \mathbf{n} |_{\partial \Omega} = 0 \end{cases}$$

$$\mathbf{v}_i = \tilde{\mathbf{v}}_i - c_i \Delta t \nabla \phi_i \quad (15)$$

$$p_i = p_0 + \phi_i \quad (16)$$

P2-RK3-2 は圧力の更新を 1 段目からではなく、前段からの圧力増分によっておこなう。誤差を小さくする効果を期待して、より短い時間間隔  $(c_i - c_{i-1})\Delta t$  における圧力増分を利用するものである。

### P2-RK3-2

$$\mathbf{v}_0 = \mathbf{v}^n, \quad p_0 = p^n, \quad \phi_0 = 0$$

$i = 1$

$$\begin{cases} \Delta p_0 = \frac{\tilde{D}_0}{c_1 \Delta t} - \nabla \cdot \mathbf{N}_0 \\ \nabla p_0 \cdot \mathbf{n} |_{\partial \Omega} = (-\mathbf{b}(t^n) - \mathbf{N}_0 + \mathbf{L}_0) \cdot \mathbf{n} |_{\partial \Omega} \end{cases}$$

$$\mathbf{F}_0 = -\mathbf{N}_0 + \mathbf{L}_0 - \nabla p_0$$

$$\mathbf{Q}_1 = A_1 \mathbf{Q}_0 + \mathbf{F}_0$$

$$\begin{cases} \mathbf{v}_1 = \mathbf{v}_0 + B_1 \Delta t \mathbf{Q}_1 \\ \mathbf{v}_1 \cdot \mathbf{n} |_{\partial \Omega} = 0 \\ \mathbf{v}_1 \cdot \boldsymbol{\tau} |_{\partial \Omega} = \mathbf{b}(t^n + c_1 \Delta t) \cdot \boldsymbol{\tau} |_{\partial \Omega} \end{cases}$$

$i = 2, 3$

$$\mathbf{F}_{i-1} = -\mathbf{N}_{i-1} + \mathbf{L}_{i-1} - \nabla p_{i-1}$$

$$\mathbf{Q}_i = A_i \mathbf{Q}_{i-1} + \mathbf{F}_{i-1}$$

$$\begin{cases} \tilde{\mathbf{v}}_i = \mathbf{v}_{i-1} + B_i \Delta t \mathbf{Q}_i \\ \tilde{\mathbf{v}}_i \cdot \mathbf{n} |_{\partial \Omega} = 0 \\ \tilde{\mathbf{v}}_i \cdot \boldsymbol{\tau} |_{\partial \Omega} = [\mathbf{b}(t^n + c_i \Delta t) + (c_i - c_{i-1})\Delta t \nabla \phi_{i-1}] \cdot \boldsymbol{\tau} |_{\partial \Omega} \end{cases}$$

$$\begin{cases} \Delta \phi_i = \frac{\tilde{D}_i}{(c_i - c_{i-1}) \Delta t} \\ \nabla \phi_i \cdot \mathbf{n} |_{\partial \Omega} = 0 \end{cases}$$

$$\mathbf{v}_i = \tilde{\mathbf{v}}_i - (c_i - c_{i-1})\Delta t \nabla \phi_i \quad (17)$$

$$p_i = p_{i-1} + \phi_i \quad (18)$$

### 3. おわりに

計算結果は当日発表予定である。

### 参考文献

- (1) Chorin, A. J., Numerical solution of the Navier-Stokes equations, *Math. Comput.* **22** (1968) 745.
- (2) Gresho, P.M., Incompressible Fluid Dynamics: Some Fundamental Formulation Issues, *Annu. Rev. Fluid Mech.*, **23** (1991) 413-53.
- (3) Gresho, P.M. and Sani, R.L., On pressure boundary conditions for the incompressible Navier-Stokes equations, *Int. J. Num. Methods Fluids*, **7** (1987) 1111-1145.
- (4) Gresho, P.M., On The Theory of Semi-Implicit Projection Methods for Viscous Incompressible Flow and Its Implementation via A Finite Element Method That Also Introduces A Nearly Consistent Mass Matrix. Part 1: Theory, *Int. J. Num. Methods Fluids*, **11** (1990) 587-620.
- (5) Shen, J., A Remark on The Projection-3 Method, *Int. J. Num. Methods Fluids*, **16** (1993) 249-253.
- (6) LeVeque, R. J. and Olinger, J., Numerical Methods Based on Additive Splittings for Hyperbolic Partial Differential Equations, *Math. Comput.*, **40** (1983) 469-497.
- (7) Temam, R., Remark on the Pressure Boundary Condition for the Projection Method, *Theoret. Comput. Fluid Dyn.*, **3** (1991) 181-184.
- (8) Van Kan, J., A Second-order Accurate Pressure-Correction Scheme for Viscous Incompressible Flow, *SIAM J. Sci. Stat. Comput.*, **7** (1986) 870-891.
- (9) Kim, J. and Moin, P., Application of a Fractional-Step Method to Incompressible Navier-Stokes Equations, *J. Comput. Phys.*, **59** (1985) 308-323.
- (10) Williamson, J. H., Low-Storage Runge-Kutta Schemes, *J. Comput. Phys.*, **35** (1980) 48-56.
- (11) Jameson, A., Success and challenges in computational aerodynamics, *AIAA-paper* 87-1184 (1987).
- (12) Vreman, A. W., The projection method for the incompressible Navier-Stokes equations: The pressure near a no-slip wall, *J. Comput. Phys.*, **263** (2014) 353-374.
- (13) Iannelli, P. and Denaro, F. M., Analysis of the local truncation error in the pressure-free projection method for incompressible flows: a new accurate expression of the intermediate boundary conditions, *Int. J. Numer. Meth. Fluids*, **42** (2003) 399-437.
- (14) Denaro, F. M., On the application of the Helmholtz-Hodge decomposition in projection methods for incompressible flows with general boundary conditions, *Int. J. Numer. Meth. Fluids*, **43** (2003) 43-69.
- (15) Guermond, J. -L. and Quartapelle, L., On stability and convergence of projection methods based on pressure Poisson equation, *Int. J. Numer. Meth. Fluids*, **26** (1998) 1039-1053.
- (16) Liu, M., Ren, Y.-X. and Zhan, H., A class of fully second order accurate projection methods for solving the incompressible Navier-Stokes equations, *J. Comput. Phys.*, **200** (2004) 325-346.
- (17) Marra, A., Mola, A., Quartapelle, L. and Riviello, L., Calculation of impulsively started incompressible viscous flows, *Int. J. Numer. Meth. Fluids*, **46** (2004) 877-902.
- (18) Liu, J.-G., Liu, J. and Pego, R., L., Stable and accurate pressure approximation for unsteady incompressible viscous flow, *J. Comput. Phys.*, **229** (2010) 3428-3453.
- (19) Zheng, Z. and Petzold, L., Runge-Kutta-Chebyshev projection method, *J. Comput. Phys.*, **219** (2006) 976-991.
- (20) Yang, B. and Prosperetti, A., A second-order boundary-fitted projection method for free-surface flow computations, *J. Comput. Phys.*, **213** (2006) 574-590.
- (21) Owen, H. and Codina, R., A third-order velocity correction scheme obtained at the discrete level, *Int. J. Numer. Meth. Fluids*, **69** (2012) 57-72.
- (22) Steinmoeller, D. T., Stastna, M. and Lamb, K. G., A short note on the discontinuous Galerkin discretization of the pressure projection operator in incompressible flow, *J. Comput. Phys.*, **251** (2013) 480-486.