高次要素を用いる圧力安定化有限要素法の解析と 高レイノルズ数流れ問題への応用

Analysis of a pressure-stabilized finite element method with higher-order elements and application to high-Reynolds-number flow problems

内海 晋弥

早稲田大学基幹理工学部, uchiumi@aoni.waseda.jp

Shinya Uchiumi

School of Fundamental Science and Engineering, Waseda University

1 はじめに

本稿では、Navier–Stokes 問題と Oseen のための高次要素を用いる圧力安定化・局所線形化流 速 Lagrange–Galerkin スキームを導入する. Oseen 問題に対するスキームでは、粘性係数依存性 に注目した理論的な誤差評価を示す. 加えて、ある Navier–Stokes 流れの数値計算結果を紹介し、 導入したスキームの現実的な問題における有効性を示す.

非圧縮粘性流体の運動を記述する Navier-Stokes 方程式と,その移流項を線形化した Oseen 方程 式に対する数値計算スキームを考える.特に粘性係数が小さい場合,すなわち,レイノルズ数が高い 場合を考察する.このような状況で安定な計算を行うためには,物質微分項の近似方法の選択が重 要な論点の一つであることが知られている.特性曲線の方法と有限要素法を結合させた Lagrange-Galerkin 法 (LG 法) はそのような状況に対処する有効な手法の一つである [11, 12, 13, 14].解 くべき連立一次方程式に現れる係数行列は対称であり,ゆえに,共役勾配 (CG) 法や最小残差 (MINRES) 法 [1] といった,効率が良い線形ソルバーを用いることができる.LG 法はスキームの 定式化と実装との間に乖離があることが問題であったが,最近,局所線形化流速を用いて,数値 積分を使うことなく厳密に計算できかつ収束性を証明できるスキームが作成され,この問題が解 消された [13, 14].

これらの流体問題の有限要素解析において,流速と圧力を近似する空間の組の選択も重要な論点 である.この考察は,より簡単な定常 Stokes 問題においても必要である.純粋な Galerkin スキー ムでは,その組は inf-sup 条件を満たすことが要求され,Taylor-Hood 要素とも呼ばれる P_k/P_{k-1} 要素 ($k \ge 2$)がそれを満たす代表的なものの一つである [2].ここで, P_k は三角形 k 次要素を表す. 一方で,流速と圧力に同じ次数の有限要素空間を用いる P_k/P_k 要素 ($k \ge 1$)を使う際には適切な 安定化項が必要となる.定常 Stokes 問題を考えるとき, P_1/P_1 要素に対しては Brezzi-Pitkäranta [3] によって安定化項が導入され,Burman [4] によって高次要素へ拡張された.非定常 Stokes 問 題に対しては,Burman-Fernández [5] で [4] と同種の安定化項も研究されてきた [9, 10].しかし,ス キームの実装や解析が前者のタイプの安定化項よりも,特に非定常問題に対して,複雑である.

Navier-Stokes 問題や Oseen 問題における移流項の制御の問題とは別に,粘性係数依存性はよ り単純な定常 Stokes 問題にも現れる.その依存性の改善方法の一つは grad-div 安定化項の付加 である.非定常 Oseen 問題に対して de Frutos ら [7] により,時間方向に差分近似,空間方向に Galerkin 近似を用い,grad-div 項を付加したスキームが考察され,その粘性係数依存性に対する 効果が解析された.また,非圧縮性を厳密に満たす Scott-Vogelius 要素が Navier-Stokes 問題に 対して用いられ,有効性が報告されている [6].

本稿では、Oseen 問題に対する P_k/P_k 圧力安定化・Lagrange–Galerkin スキームを導入し、 Navier–Stokes 問題と合わせて数値結果を示す。ここでは Burman [4] の安定化項を加えたスキー ムを考察する。このスキームは非定常 Stokes 問題に対して考察されていた [5] のスキームと同種 のものであるが、彼らのスキームとは安定化項のパラメータの取り方が異なる。また、本スキー ムは Lagrange–Galerkin 法の利点である対称性が引き継がれている。さらに [14] と同じく局所線 形化流速が用いられており、スキームに忠実な実装が可能である。第2節では、Oseen 問題のた めのスキームに対して、[15] に基づき、粘性係数依存性に注目した誤差評価を示す。第3節では、 円板回りの Navier–Stokes 流れの数値計算結果を報告する。そこでは、 P_k/P_{k-1} 要素を用いるス キームと比較して、 P_k/P_k 圧力安定化法が良好な結果を示すことが観察できる。

2 Oseen 問題のための Lagrange–Galerkin スキームとその誤差評価

 $(u, p): \Omega \times (0, T) \rightarrow \mathbb{R}^d \times \mathbb{R}$ を未知関数とする Oseen 問題:

$$\frac{\partial u}{\partial t} + (w \cdot \nabla)u - \nu \Delta u + \nabla p = f, \quad (x, t) \in \Omega \times (0, T),$$

$$\nabla \cdot u = 0, \quad (x, t) \in \Omega \times (0, T),$$

$$u = 0, \quad (x, t) \in \partial\Omega \times (0, T),$$

$$u(\cdot, 0) = u^{0}, \quad x \in \Omega$$
(Os)

を考える. ここに, $\Omega \subset \mathbb{R}^d$, d = 2,3 は多角形または多面体領域, $T > 0, 0 < \nu \leq 1$ はそれぞれ時刻, 粘性係数を表す定数, $w, f : \Omega \times (0,T) \to \mathbb{R}^d$, $u^0 : \Omega \to \mathbb{R}^d$ は与えられた関数である. $\partial \Omega$ は Ω の境界を表す.

Oseen 問題に対する数値計算法を考える.まず,特性曲線に沿った物質微分の離散化を導入する. w を滑らかとする.特性曲線 X(t; x, s) は常微分方程式系

$$\begin{aligned} &\frac{dX}{dt}(t;x,s) = w(X(t;x,s),t), \quad t < s, \\ &X(s;x,s) = x \end{aligned}$$

の解として定義される.これを用いると、物質微分項 $(\frac{\partial}{\partial t} + (w \cdot \nabla))u$ を

$$\left(\frac{\partial u}{\partial t}+(w\cdot\nabla)u\right)(X(t),t)=\frac{d}{dt}u(X(t),t)$$

と書ける. $\Delta t > 0$ を時間刻みとする. $t^n \equiv n\Delta t, u^n(x) \equiv u(x, n\Delta t)$ とし, f^n なども同様に定める. 流速場 $w^*: \Omega \to \mathbb{R}^d$ に対して写像 $X_1(w^*)$ を

$$X_1(w^*)(x) \equiv x - w^*(x)\Delta t$$

で定める. $X_1(w(x,t))$ は $X(t - \Delta t; x, t)$ の Euler 近似である. このとき

$$\frac{\partial u^n}{\partial t} + (w^n \cdot \nabla)u^n = \frac{u^n - u^{n-1} \circ X_1(w^{n-1})}{\Delta t} + O(\Delta t)$$

が成り立つ.ここで。は関数の合成を表す.また、以下では $N_T \equiv \lfloor T/\Delta t \rfloor$ を総時間ステップ数とする.

次に、有限要素空間を導入する. $\{\mathcal{T}_h\}_{h\downarrow 0} \in \overline{\Omega}$ の正則な三角形(四面体)分割列とし、各要素 $K \in \mathcal{T}_h$ は少なくとも1つ境界上に無い頂点を持つとする. hを要素の最大直径とする. 整数 $m \ge 1$ に対して、 $W_h^{(m)} \subset H^1(\Omega) \in \mathcal{T}_h$ 上の P_m 有限要素空間とし、 $\Pi_h^{(m)} \in P_m$ 有限要素空間への補間 作用素とする. $k \ge 2$ に対して、

$$V_h \times \overline{Q}_h := ((W_h^{(k)})^d \cap H^1_0(\Omega)^d) \times (W_h^{(k-1)} \cap L^2_0(\Omega))$$

を流速, 圧力に対応する P_k/P_{k-1} 有限要素空間とする.これは(一般化された) Taylor–Hood 要素とも呼ばれ,離散化された Stokes 問題の適切性を保証する inf-sup 条件を満たす [2].双一次形式 a, bを

$$a(u,v) := \nu(\nabla u, \nabla v), \quad b(v,q) := -(\nabla \cdot v, q)$$

で定める. ここで (\cdot, \cdot) は $L^2(\Omega), L^2(\Omega)^d$ または $L^2(\Omega)^{d \times d}$ の内積である.

スキーム **OsTH.** $u_h^0 \in V_h$ を u^0 の近似とする. 次を満たす $\{(u_h^n, p_h^n)\}_{n=1}^{N_T} \subset V_h \times \overline{Q}_h$ を求めよ.

$$\left(\frac{u_h^n - u_h^{n-1} \circ X_1(\Pi_h^{(1)} w^{n-1})}{\Delta t}, v_h\right) + a(u_h^n, v_h) + b(v_h, p_h^n) = (f^n, v_h), \quad \forall v_h \in V_h,$$
$$b(u_h^n, q_h) = 0, \qquad \forall q_h \in \overline{Q}_h.$$

 P_k/P_k 有限要素空間と安定化項を導入する. $k \ge 1$ に対して,

$$V_h \times Q_h := ((W_h^{(k)})^d \cap H_0^1(\Omega)^d) \times (W_h^{(k)} \cap L_0^2(\Omega))$$

を P_k/P_k 有限要素空間とする. この要素は inf-sup 条件を満たさないので圧力安定化項を必要と する. 圧力安定化項 C_h を

$$\mathcal{C}_h(p,q) := \sum_{K \in \mathcal{T}_h} h_K^{2k} \sum_{|\alpha|=k} (D^{\alpha}p, D^{\alpha}q)_K$$

で定める.ここに、 h_K は要素 Kの直径であり、 $(\cdot, \cdot)_K$ は $L^2(K)$ の内積である.この項は Burman [4] によって導入されている. P_1/P_1 要素に対する Brezzi–Pitkäranta [3] の安定化項の高次要素への拡張である.

スキーム **OsPstab**. $u_h^0 \in V_h$ を u^0 の近似とする.次を満たす $\{(u_h^n, p_h^n)\}_{n=1}^{N_T} \subset V_h \times Q_h$ を求めよ.

$$\begin{pmatrix} u_h^n - u_h^{n-1} \circ X_1(\Pi_h^{(1)} w^{n-1}) \\ \Delta t \end{pmatrix} + a(u_h^n, v_h) + b(v_h, p_h^n) = (f^n, v_h), \quad \forall v_h \in V_h, \\ b(u_h^n, q_h) - \delta_0 \mathcal{C}_h(p_h^n, q_h) = 0, \qquad \forall q_h \in Q_h.$$

ここで、 $\delta_0 > 0$ は安定化パラメータである.

注意 1. 1. スキームから生じる連立一次方程式の係数行列は対称である.

- 2. 非定常 Stokes 問題に対して Burman–Fernández [5] では [4] と同種の安定化項を用いた対称なスキームが解析されていた. 彼らは安定化項のパラメータ $\delta_0 \epsilon_{\nu}$ に依存して取っていたが,その選択では以下で示す ν に依存しない誤差評価を得ることは困難と思われる.
- 3. k = 1のとき,スキーム OsPstab は Notsu-Tabata [11] により作成と解析が行われている. 下では、粘性係数に注目した新しい誤差評価を示す.

4. 写像 $X_1(\cdot)$ では,元の流速場 w^{n-1} の代わりに局所線形化流速場 $\Pi_h^{(1)}w^{n-1}$ が使われている.これの導入により $(u_h^{n-1} \circ X_1(\Pi_h^{(1)}w^{n-1}), v_h)$ は厳密に積分することができる [13, 14]. 元の流速場を使った時,厳密な積分値を求めることは困難である.

本スキームの粘性係数依存性に注目した誤差評価を述べる.

定理. u_h をスキーム OsPstab の解とし, (Os) の解 (u, p)は十分滑らかとする. 流速場 wは十分 滑らかで $\partial\Omega$ で 0 とする. 時間刻み Δt は 0 < $\Delta t \leq \Delta t_0$, $\Delta t_0 := (4\alpha_*|w|_{C([0,T];W^{1,\infty}(\Omega)^d)})^{-1}$ を満たすとする. ここで α_* はメッシュの最小角のみに依存する正定数である. u_h^0 は u^0 の P_k 有限要素空間における Lagrange 補間とする. このとき, $\nu, h, \Delta t$ に依存しない正定数 c が存在して

$$\|u - u_h\|_{\ell^{\infty}(L^2)}, \sqrt{\nu} \, \|\nabla(u - u_h)\|_{\ell^2(L^2)} \le c(\Delta t + h^k + h^2) \tag{*}$$

が成立する.ここに、 $\psi = \{\psi^n\}_{n=0}^{N_T}$ に対して、

$$\|\psi\|_{\ell^{\infty}(L^{2})} \equiv \max\{\|\psi^{n}\|_{L^{2}(\Omega)}; n = 0, \dots, N_{T}\}, \\ \|\psi\|_{\ell^{2}(L^{2})} \equiv \left(\Delta t \sum_{n=1}^{N_{T}} \|\psi^{n}\|_{L^{2}(\Omega)}^{2}\right)^{1/2}$$

である.

注意 2. 1. 定数 c は厳密解 u, p に依存する.

2. スキーム OsTH に対しても (*) と同じ収束次数の評価を得ているが, 定数 c が v に依存する.

3. (*) 右辺の h² の項は,局所線形化流速と元の流速との差の評価から現れる.

定理の証明は [15] を参照されたい.

3 数值結果

本節では Navier–Stokes 問題の数値例を示す. Navier–Stokes 問題は (Os) において w を未知 流速場 u に置き換えることにより得られる. 対応するスキーム NSTH とスキーム NSPstab は, それぞれ, スキーム OsTH とスキーム OsPstab において, w^{n-1} を u_h^{n-1} で置き換えることによ り得られる.

スキーム NSTH. 次を満たす $\{(u_h^n, p_h^n)\}_{n=1}^{N_T} \subset V_h \times \overline{Q}_h$ を求めよ.

$$\left(\frac{u_h^n - u_h^{n-1} \circ X_1(\Pi_h^{(1)} u_h^{n-1})}{\Delta t}, v_h\right) + a(u_h^n, v_h) + b(v_h, p_h^n) = (f^n, v_h), \ \forall v_h \in V_h,$$
$$b(u_h^n, q_h) = 0, \qquad \forall q_h \in \overline{Q}_h.$$

スキーム NSPstab. 次を満たす $\{(u_h^n, p_h^n)\}_{n=1}^{N_T} \subset V_h \times Q_h$ を求めよ.

$$\left(\frac{u_{h}^{n}-u_{h}^{n-1}\circ X_{1}(\Pi_{h}^{(1)}u_{h}^{n-1})}{\Delta t},v_{h}\right)+a(u_{h}^{n},v_{h})+b(v_{h},p_{h}^{n})=(f^{n},v_{h}),\;\forall v_{h}\in V_{h},\\b(u_{h}^{n},q_{h})-\delta_{0}\mathcal{C}_{h}(p_{h}^{n},q_{h})=0,\qquad\forall q_{h}\in Q_{h}.$$

ここで、 $\delta_0 > 0$ は安定化パラメータである.



図 1: 領域と境界条件.



図 2: メッシュ 1

これまでところ、スキーム NSPstab に対する粘性係数依存性を排する理論的な誤差評価は得ら れていない. [15] では、創生解から生成される Navier-Stokes 問題に対してこれらのスキームの 誤差が数値的に比較され、スキーム NSPstab の誤差がより小さいことが報告されている. 特に粘 性係数が小さい時にこの差は顕著である. 以下では、円板回りにおける Navier-Stokes 流れの数 値実験を行い、両者のスキームの精度を比較する.

領域 Ω と Dirichlet 境界条件を図 1 のように与える. Navier–Stokes 問題において $\nu = 10^{-3}$, f = 0 とする.

2つのスキームにおいて,時間刻みを $\Delta t = 0.01$ とする. FreeFem++ [8] を使って2つのメッシュを作成した. 円板周辺のみを細かく分割したメッシュ 1 と,全体的に細かく分割したメッシュ 2 を用いる (図 2,表 1). 両スキームにおいて k = 2 とする. すなわち,スキーム NSTH では P₂/P₁ 要素を,スキーム NSPstab では P₂/P₂ 要素を用いる. スキーム NSPstab では安定化パラメータ を $\delta_0 = 10^{-3}$ とした.スキームの初期値 u_h^0 は,図 1 と同じ境界条件を課した Stokes 問題の解 (図 3) とした.なお,この Stokes 問題では粘性係数を $\nu = 1$ と設定している.

図 4 は $t^n = 20$ における u_h^n の流線と、 $u_{h1}^n(1, \cdot)$ のプロファイルを示している. メッシュ 1 で P₂/P₂ 要素を用いて得られた解は、メッシュ 2 で P₂/P₁ 要素を用いて得られた解とほぼ一致して いる. 一方、メッシュ 1 で P₂/P₁ 要素を用いて得られた解は、これらとは異なる値をとっている. 全体的に細かいメッシュ 2 によって得られた解はより厳密解に近いと考えられるので、P₂/P₂ 要 素を用いて得られた解がより精度が良いと考えられる.

4 おわりに

第2節では、非定常 Oseen 問題に対して P_k/P_k 要素を用い、安定化項を加えるスキームを導入 し、その粘性係数依存性に注目した誤差評価を述べた。Navier–Stokes 問題に対するスキームでは 理論的な結果を得られていないが、第3節で見た円板回りの流れの数値結果では、 P_2/P_2 要素を









図 4: $u_h^n(t^n = 20)$ の流線(上, 左下)と $u_{h1}^n(1, \cdot)$ のプロファイル(右下).

用い安定化項を加えるスキームが、P₂/P₁要素を用いるスキームよりも良好な結果が得られることが観察された.

参考文献

- M. Benzi, G.H. Golub, and J. Liesen. Numerical solution of saddle point problems. Acta Numerica, 14:1–137, 2005.
- [2] D. Boffi, F. Brezzi, and M. Fortin. Mixed Finite Element Methods and Applications. Springer, Berlin Heidelberg, 2013.
- [3] F. Brezzi and J. Pitkäranta. On the stabilization of finite element approximations of the Stokes equations. In W. Hackbusch, editor, *Efficient Solutions of Elliptic Systems*, pages 11–19. Vieweg, 1984.
- [4] E. Burman. Pressure projection stabilizations for Galerkin approximations of Stokes' and Darcy's problem. Numerical Methods for Partial Differential Equations, 24(1):127–143, 2008.
- [5] E. Burman and M. A. Fernández. Galerkin finite element methods with symmetric pressure stabilization for the transient Stokes equations: Stability and convergence analysis. *SIAM Journal on Numerical Analysis*, 47(1):409–439, 2009.
- [6] M. A. Case, V. J. Ervin, A. Linke, and L. G. Rebholz. A connection between Scott–Vogelius and grad-div stabilized Taylor–Hood FE approximations of the Navier–Stokes equations. *SIAM Journal on Numerical Analysis*, 49(4):1461–1481, 2011.

- [7] J. de Frutos, B. García-Archilla, V. John, and J. Novo. Grad-div stabilization for the evolutionary Oseen problem with inf-sup stable finite elements. *Journal of Scientific Computing*, 66(3):991–1024, 2016.
- [8] F. Hecht. New development in FreeFem++. Journal of Numerical Mathematics, 20(3-4):251-265, 2012.
- [9] T.J.R. Hughes, L.P. Franca, and M. Balestra. A new finite element formulation for computational fluid dynamics: V. circumventing the Babuška-Brezzi condition: a stable Petrov-Galerkin formulation of the Stokes problem accommodating equal-order interpolations. *Computer Methods in Applied Mechanics and Engineering*, 59(1):85-99, 1986.
- [10] V. John and J. Novo. Analysis of the pressure stabilized Petrov–Galerkin method for the evolutionary Stokes equations avoiding time step restrictions. SIAM Journal on Numerical Analysis, 53(2):1005–1031, 2015.
- [11] H. Notsu and M. Tabata. Error estimates of a pressure-stabilized characteristics finite element scheme for the Oseen equations. *Journal of Scientific Computing*, 65(3):940–955, 2015.
- [12] H. Notsu and M. Tabata. Error estimates of a stabilized Lagrange–Galerkin scheme for the Navier–Stokes equations. ESAIM: Mathematical Modelling and Numerical Analysis, 50(2):361–380, 2016.
- [13] M. Tabata and S. Uchiumi. A genuinely stable Lagrange–Galerkin scheme for convectiondiffusion problems. Japan Journal of Industrial and Applied Mathematics, 33(1):121–143, 2016.
- [14] M. Tabata and S. Uchiumi. An exactly computable Lagrange–Galerkin scheme for the Navier–Stokes equations and its error estimates. *Mathematics of Computation*, 87:39–67, 2018.
- [15] S. Uchiumi. A viscosity-independent error estimate of a pressure-stabilized Lagrange– Galerkin scheme for the Oseen problem. arXiv:1712.04150 [math.NA].