流体解析ソフトウェア Advance/FrontFlow/redを用いた動的モード分解

大野 修平*

DMD Analysis Based on AFFr Simulation Results

Shuhei Oono*

複雑な流体現象の中に潜む支配的な構造や動力学を抽出する手法として、モード分解は近年広く注目 を集めている。本稿では、汎用流体解析ソフトウェア Advance/FrontFlow/red (AFFr)に搭載されたモー ド分解解析機能について紹介する。特にインクリメンタル POD に基づいた次元削減処理と、Dynamic Mode Decomposition (DMD) による時系列データからの支配的構造抽出手法に焦点を当てる。応用例と して、チャンネル乱流に対して DMD を適用し、並進対称性の影響を削減することで、抽出されるモー ドの性質や解釈への影響について考察を行った。

https://doi.org/10.69290/j.001168-vol32

Keywords: Advance/FrontFlow/red、流体解析、チャンネル乱流、連続対称性、動的モード分解

1. はじめに

流体現象は、空間的にも時間的にも高い自由度 を持つ非定常な構造を示し、直接的にその全体像 を把握・記述することは困難である。こうした複 雑な現象を少数の支配的な構造によって簡潔に 表現するための手法として、モード分解に基づく 解析が注目されている。

モード分解手法の一つである Proper Orthogonal Decomposition (POD) は、データに含まれるエネ ルギーの大きな構造から順に直交基底を構成す る手法であり、支配的な構造を抽出する手法とし て広く用いられている[1,2]。一方で、Dynamic Mode Decomposition (DMD) は、時系列データか ら時間発展を含む空間構造を抽出することが可 能であり、物理現象の周波数・減衰率・伝播方向 などを明示的に捉えられるという点で、流れの可 視化やモデリングに有効な手法である[3,4]。

DMD はその背景に Koopman 作用素の存在が あり、非線形力学系に対しても、状態空間上の観

*アドバンスソフト株式会社 第3事業部

3rd Computational Science and Engineering Group, AdvanceSoft Corporation 測量の時間発展を線形な枠組みで記述できる可 能性を示している[5]。

本稿では、これらのモード分解手法を汎用 CFD ソフトウェア Advance/FrontFlow/red (AFFr) に搭 載した実装について紹介し、特にチャンネル乱流 を対象とした DMD 解析の適用事例と、連続対称 性の影響およびその対処について議論する。

2. Incremental POD による DMD 解析

弊社の汎用流体解析ソフト Advance/FrontFlow/ red (AFFr)には、流体の時系列データに対する POD やDMD といったモード分解解析機能が搭載 されている。本章では、その機能について簡単に 説明する。

Incremental POD による次元削減

本節では、AFFr に搭載されたモード分解手法の 基礎として、POD、スナップショット POD、イン クリメンタル POD、および POD 空間上での DMD について数式を交えて説明する。

まず、Proper Orthogonal Decomposition (POD) は、時系列データの直交モード分解により支配 的構造を抽出する手法であり、空間的なエネル ギーを最も効率よく保持する基底を得ることが できる。

流体計算の計算結果は格子点上の物理量として 与えられるが、格子点ごとに流速や圧力などの物 理量をとって並べた列ベクトル $\vec{x_k} \in R^m$ を時系 列として並べたデータ行列

$$X = [x_0, x_1, \cdots, x_N] \tag{1}$$

を考える。流体計算では格子点の数は数百万~数 億程度まで取られることがあり、通常データ行列 は縦(格子点×物理量の方向)に長い形となる。

POD は以下の固有値問題を解くことで定義される:

 $C\Phi = \Phi\Lambda$ (C=XⁱX:スナップショ ット相関行列) (2)

ここで Φ は右特異ベクトル (モード)、Λ は固有 値である。エネルギーの高い順にモードを並べる ことで、次元削減された基底空間が得られる。

次に、スナップショット POD (Snapshot POD) [2]は、全時刻のスナップショットを保存し、それ らの集合に対して特異値分解 (SVD) を適用する 手法である。

 $\mathbf{X} = \mathbf{U} \boldsymbol{\Sigma} \mathbf{V}^{\mathsf{t}} \tag{3}$

このとき、U∈R^{nxr} は空間モード、Σ∈R^{nxr} は特異 値 (エネルギーの寄与)、V∈R^{mxr} は時間係数を表 す。ただし、スナップショット POD では全データ を同時に扱う必要があるため、大規模データに対 しては計算メモリの制約が生じる。

この問題を解決するために、AFFr では Incremental POD (逐次 POD)を実装している。 Incremental POD は、新たなスナップショット x_k を逐次的に POD 空間に追加しながら、空間基底 を更新する手法である。これにより、過去のデー タを全て保持する必要がなくなり、メモリ消費を 大幅に削減できる。逐次的特異値分解 (Incremental SVD) に基づいた手法が一般的である[6,7]。

Sparcity-promoting DMD

次に AFFr の DMD ツールが使用しているアルゴ リズムの紹介をしつつ、DMD について簡単に説 明する。2つのスナップショットデータ行列を

 $X_0 = [x_0, x_1, \cdots, x_{N-1}]$ $X_1 = [x_1, x_2, \cdots, x_N]$ ととると、厳密に $X_1 = A X_0$ を満たすことはでき ないが数値的に最も確からしいものとして、Aは 以下のように与えられる。

$$A \approx X_0^{\dagger} X_1 \tag{4}$$

ここで†は Moore-Penrose の擬逆行列を表す。

Aを対角化することで、この時系列に対する、固 有値(固有振動数)と固有モードが得られる。しか しAは対称行列ではないため、データベクトルズ が実数で表されていても、固有値・固有ベクトル は一般に複素数で、固有ベクトルは互いに非直交 である。

先述の通り、*X*は格子点数のオーダーの大きな行 列なので式(6)を直接扱うことは非現実できある。 *A*の代わりに、*A*を POD 基底*U*に射影した

$$A' = U^t A U \tag{5}$$

を扱う。POD 基底は Incremental POD で得られた POD モードを使用する。データ行列Xを直接扱う 代わりに、 $U^{t}X$ (POD モード数×時系列数の行 列)を扱うことで、データ量が大きく削減される。 PODでは、固有値の大きさは運動エネルギー(流 速をとった場合)のような物理量と対応付けるこ とができ、固有値の大きさがその固有モードが元 のデータに対し占める比重を直接表すが、DMD の場合の固有値はそのモードの(複素)振動数と対 応し、物理的な比重とは対応しない。更に DMD モードは互いに非直交であるため、モードごとに 内積をとって係数を定めることもできないうえ、 時間変化もあるため、時系列全体で残差を最小化 するように各固有モードの係数を定めなければ ならない。AFFr の DMD ツールでは、Sparcity-Promoting DMD のアルゴリズム[8]を採用し、DMD モードの係数決定の際は、入力の時系列データを 再現するための DMD のモード数を指定し、その モード数で残差を最小化するような DMD モード の組み合わせとその時の各モードの係数が結果 として得られ、DMD モードの物理的な重要性を 見出すのに便利である。

3. 適用例:チャンネル乱流

次に、AFFr で行った LES による $Re_{\tau} = 180$ のチャンネル乱流解析の結果に対する DMD 解析の適

用例について紹介する。

チャンネル乱流(2つの平行平板間の流れ)では、 壁面における強い速度勾配により大きな剪断応 力が生じ、その結果として乱流のエネルギー生成 が主に壁付近で起こる。壁面で生成された乱流渦 はチャンネル内へと輸送・拡散されながら多様な スケールの構造を形成する。とくに壁面近傍に存 在するストリークやコヒーレント構造が、時間的 に変化しつつも再帰的に現れることが知られて おり、全体としては不規則性と構造性が共存する 非定常な場となる。

チャンネル内部でのパワースペクトルは図 1 のようになり、自励振動や共鳴振動のような特定 の周波数での明瞭なピークは見られない。チャン ネル乱流では、スペクトルは広帯域かつ連続的で あり、顕著な周波数に支配された単純な構造とは 異なる複雑さを持つ。



図 1 $Re_{\tau} = 180$ チャンネル流れにおけるパワー スペクトル。

チャンネル流れは連続的対称性(流れ方向およ びスパン方向の並進対称性)を持つため、スペクト ルは対称性を反映して縮退する。このような系へ モード分解を直接適用すると、実質的に違いのな い多くのモードが結果に含まれてしまい[2]、解釈 が困難になることがある。本節では、前処理で入 カデータから対称性の影響を除去した上で[9]、 DMD を行い、得られる結果について考察する。

まず時系列データに含まれる定常成分(平均流 れ)を除去する。本解析では、チャンネル乱流の 持つ統計的な対称性に基づき、時間方向 t、流れ 方 x およびスパン方向 z に関して平均をとり、 壁面方向 y のみに依存した平均速度場を以下の ように定義し、

$$\bar{u}(y) = \frac{1}{TL_xL_z} \iiint dx \, dz \, dt \, u(x, y, z, t) \tag{6}$$

これを時系列データから差し引いた変動成分 $u'(i \cdot \Delta t) = u(i \cdot \Delta t)$ を入力データとした。

並進対称性の存在により、同一の物理構造が異 なる位置に出現し得るため、状態空間上ではこれ らが対称性軌道を形成し、モード分解などを通じ て得られる動的モードの解釈を困難にすること がある。

Bundanur らはこのような冗長性を排除するた めに第1フーリエモードスライス [10]を用いた。 これは、速度場のフーリエ展開における第1モー ド(最長波長成分)を用いて、その位相が一定と なるように各スナップショットに空間的並進を 施す手法である。第1フーリエモードは、並進対 称性の規約表現において表も低次(長波長)であ り、多くの流れにおいて支配的な寄与を持つため、 対称性軌道の中から代表状態を選び出す基準と して適している。

初めに第1フーリエモードへのスライスのた めのテンプレート場を以下のように導入する。

$$\vec{u'_x} := \vec{f_x}(y) \, \cos(2\pi x/L_x) \tag{7}$$

$$\overline{u_x''} := \operatorname{T}(L_x/4, 0, 0) \ \overline{u_x'} = \overline{f_x}(y)$$

$$\sin(2\pi x/L_x)$$
(8)

これらを用いて縮退空間における位相を φ_x :=

 $\arg\left(\langle \overrightarrow{u_x}, \overrightarrow{u_x} \rangle + i \langle \overrightarrow{u_x}, \overrightarrow{u_x'} \rangle\right)$ を求めれば、この位相を 用いた対称変換

$$S_{\chi}(\vec{u}) := T\left(-\frac{\varphi_{\chi}L_{\chi}}{2\pi}, 0, 0\right) \vec{u}$$
(9)

は並進によりのみ異なる軌道を同一軌道へ変換 する。同様の議論でz方向についても

$$S_z(\vec{u}) := T\left(0, 0, -\frac{\varphi_z L_z}{2\pi}\right) \vec{u}$$
⁽¹⁰⁾

を与えることができる。またx方向とz方向への並 進は可換であるため、(11)と(12)を以下のように同 時に作用させられる。

$$\vec{\tilde{u}} = S(\vec{u}) = S_z(S_x(\vec{u})) \tag{11}$$

 \vec{u} は流れ方向とスパン方向の2つの自由度落と されているが、代わりにこれらの情報は位相 φ_x と φ_x に反映され、位相の時間変化は概ね流れ場のド リフト速度と対応する。

テンプレート場の壁方向依存性*f_x(y)*はチェビシ ェフ多項式を用いて以下のように展開される。

$$\vec{f}_x(y) = \sum_{n=1}^{n_f} T_n(y) [c_{x,x}^n \, \vec{e_x} + c_{x,y}^n \, \vec{e_y} + c_{x,z}^n \, \vec{e_z}]$$
(12)

係数の決定は、 $\vec{f_x}(y)$ の全ステップの流れ場への射影

$$J_x = \sum_{i=0}^{N} \left[\langle \vec{u}(i \,\Delta t), \vec{u'_x} \rangle^2 + \langle \vec{u}(i \,\Delta t), \vec{u''_x} \rangle^2 \right] \quad (13)$$

を制約条件 $|\vec{u_x}| = 1$ の下、最大化するという最適 化問題を解くことで決定される。またこの時、系 の壁面方向に関する鏡面対称性を考慮し、チェビ シェフ多項式の偶奇性より、xおよびz成分に関し ては偶数次の項のみ残し、y成分に関しては奇数 次の項のみ残す。

チャンネル乱流の時系列データに対し J_x (式 (13))を最大化するように係数を決定し、求まった $f_x(y)$ および $\overline{f_z}(y)$ を図 2に示す。



図 2 テンプレート関数のy依存性 $f_x(y)$ 、 $f_z(y)$ 。

また、各タイムステップごとに求まった位相 φ_x 、 φ_z に対し、差分近似で求めた位相速度を図 3 に示す。





前処理として、平均流れの除去と並進対称性の 削減を行った後に DMD を適用し、得られた固有 値スペクトルを図 4 に示す。DMD を行う際、16 個の POD 基底を取った。図 4 の左側には対称性 の削減を行わなかった場合、右側には削減を行っ た場合の結果をそれぞれ示している。

対称性の削減を行わなかった場合は、固有値が 単位円上に比較的一様に分布しており、顕著な構 造的特徴が見えにくい。一方、対称性を削減した 場合は、固有値が単位円の内側にも分布しており、 偏った分布やまとまりが見られる。これは、空間 的な位置ずれにより分散していた類似構造が整 理され、より少数のモードに集約された結果と考 えられる。

また、得られたモードを用いて時系列データを 再構成した結果、対称性を削減した場合の方が、 同数のモードで再構成誤差(残差)がやや小さく なる傾向が見られた。これは、対称性に起因する 冗長な表現が抑制されたことで、表現効率が向上 したことを示している。



図 4 DMD 固有値スペクトルの比較。左:対称性 の削減を行わない場合、右:並進対称性を 削減した場合。

図 5には、DMD により得られたモードのうち、

最も振幅が大きいものを取り上げ、主流方向(x方向)に関する渦度成分のコンター図を示す。左図は対称性の削減を行わなかった場合、右図は削減を行った場合の結果である。

対称性を削減しなかった場合には、x 方向およ び z 方向に対して規則的で周期的な縞状パター ンが全体に広がっており、空間的に一様な構造が 抽出されているように見える。これは、空間的に 位置が異なる類似構造が重ね合わされた結果と して生じる人工的な周期性と解釈される可能性 がある。

一方、対称性を削減した場合には、そのような 単純で均一なパターンは見られず、壁面近傍を中 心に構造が局在化している様子が確認できる。渦 度の分布にも方向性や非対称性が現れており、空 間的に非一様で物理的な特徴を強く反映した構 造が抽出されていると考えられる。この違いは、 対称性削減により空間的な平均化が排除され、特 定の構造に対応するモードが分離・強調されたこ とを示唆している。これは、空間的なドリフト成 分を取り除くことにより、内部のダイナミクスに 純粋に対応する構造が顕在化したことを意味し ている。



 図 5 最も振幅の大きい DMD モードに対応する x 方向渦度のコンター図の比較。(a):対称 性の削減を行わなかった場合、(b):並進対 称性を削減した場合。

対称性をもつ系では、観測される時系列データ には、本質的な状態変化に加え、対称操作によっ て生成される冗長な変化が重畳して現れる。今回 の解析では、第1フーリエモードに基づく整列操 作を通じて、このうち空間的並進に対応する自由 度を明示的に除去することにより、構造そのもの の変形や再編成といった内部の動的変化に焦点 を当てたモード分解が可能となった。これにより、 従来は対称性の効果により平均化されたり、他の モードに分散して埋もれていた情報が明確に抽 出されるようになった。

4. まとめ

本稿では、Advance/FrontFlow/red (AFFr) に付属 するモード分解解析機能について紹介した。特に、 本機能においては、大規模な流体 解析に対応す るために、スナップショット法およびインクリメ ンタル POD を基盤とした構成を採用し、大規模 な時系列データに対しても低メモリでの次元削 減を可能にしている。さらに、DMD (Dynamic Mode Decomposition) についても、同様にインクリ メンタル POD を前処理とした効率的な実装とな っており、時系列データから支配的な空間構造と その時間スケールを抽出できる。

DMD の適用事例として、チャンネル乱流に対 する大規模解析結果を用いた検討を行った。チャ ンネル乱流は、壁面に沿って生成・拡散される乱 流構造に加え、流れ方向およびスパン方向に連続 的な並進対称性をもつ。このような系では、対称 性の影響により同一の物理構造が異なる位置に 現れ、モードの解釈が困難になる。そこで、第1 フーリエモードスライスに基づいた前処理を施 し、空間的な冗長性を取り除いたうえで DMD を適 用することで、内部の動的構造により直接的に対 応したモードを抽出することが可能となった。

一方で、流体における自励振動や共鳴振動など の例としては、円柱や翼まわりの渦放出、開放キ ャビティなどにおいて見られる共鳴振動などが 挙げられる。これらは、しばしば固有の支配周波 数をもつ離散スペクトルとして観測され、DMD が 得意とする応用対象となる。

しかし、チャンネル乱流のような壁乱流では、 流れの構造は多様な空間スケールにわたって階 層的に形成され、対応するスペクトルもコルモゴ ロフ理論に示唆されるような連続的な周波数分 布を示す。とくに慣性領域では、非線形相互作用 を通じてエネルギーが大規模構造から小規模構 造へと伝播し、粘性の影響を受けない幅広いスケ ールでエネルギーが分配される。この領域では、 典型的なスペクトルに顕著なピークは現れず、非 周期的な軌道が支配的となる。このような軌道は、 初期値に鋭敏であり、周期点が稠密に存在するこ とから、カオス的な性質を有するとされる。

一方、本解析で DMD により抽出されたモード は、第1フーリエモード による整列操作を基に 構成されており、空間的に最長波長成分に対応す る。これは、スペクトルにおけるエネルギー注入 領域に相当し、乱流エネルギーが主に生成される スケールである。この領域は慣性領域よりも自由 度が小さく、カオス的な複雑さが表面化しにくい ため、DMD のような線形近似手法にとって比較 的扱いやすい。

DMD は、連続スペクトルを支配とする高自由 度なカオス的領域に対しては、その全貌を再現す るには限界があるが、今回のように空間的冗長性 を除去した上で、低次の長波長構造を抽出する目 的においては有効である。特に、従来の平均化処 理では見えにくかった準周期的な挙動や再帰的 な変動を顕在化させる手段として有用である。

DMD は非線形・高自由度な乱流全体を網羅的 に記述する手法ではないものの、対象とするスケ ールや前処理の工夫次第で、その内部に潜む再帰 性や構造性を抽出する強力な手段となり得る。今 後は、DMD の適用範囲や精度をさらに高めるた めに、力学的知見を反映した前処理やモード選択 の工夫、他手法との統合的な活用が期待される。 また、本稿で取り上げたようなアプローチは、複 雑な乱流場の理解と、より簡潔な表現への橋渡し として、今後の CFD 解析においても有用な基盤 となるだろう。

参考文献

- P. Holmes, J. Lumley, G. Berkooz, (1996),
 "Turbulence, Coherent Structures,
 Dynamical Systems and Symmetry",
 Cambridge University Press
- [2] L. Sirovich, Q. Appl. Math 45 (1987), 573
- [3] P. Schmid, J. Fluid Mech 656 (2010), 5
- [4] N. Kutz, S. Brunton, B. Brunton, and J. Proctor (2016), "Dynamic mode decomposition", SIAM

- [5] I. Mezić, Nonlinear Dynamics 41 (2005), 309
- [6] M. Brand (2002), "Incremental Singular Value Decomposition of Uncertain Data with Missing Values", Springer
- [7] Y. Ohmichi, T. Ishida, A. Hashimoto, AIAA 56 (2018), 3938
- [8] M. Jovanović, P. Schmid, J. Nichols, Phys of Fluids 26 (2014), 24103
- [9] E. Marensi, G. Yalniz, B. Hof, N. Budanur, J. Fluid Mech 954 (2022), A10
- [10] N. Bundanur, P. Cvitanović, Phys. Rev. Lett. 114(2015), 084102
- ※ 技術情報誌アドバンスシミュレーションは、 それぞれの文献タイトルの下に記載した DOI から、PDF ファイル (カラー版) がダウンロー ドできます。また、本雑誌に記載された文献は、 発行後に、JDREAMIII(日本最大級の科学技術 文献情報データベース)に登録されます。