

アクティブマター乱流のメゾスケール連続体モデル

荒木 亮

2020年9月9日

目次

1	連続体モデル方程式の導出	1
1.1	仮定とその正当化	1
1.2	場の方程式	2
2	2次元安定性解析	3
2.1	乱れた等方状態 \mathcal{S}_i の安定性	3
2.2	極性秩序状態 \mathcal{S}_p の安定性	4
2.3	安定性解析のまとめ	6
3	支配方程式の無次元化	6
4	渦度方程式の導出	7
5	Fourier スペクトル法を用いた数値計算に向けて	8
5.1	Fourier スペクトル法のアルゴリズム	8
5.2	Dealiasing について	8

1 連続体モデル方程式の導出

本節では、先行研究 [1]（とその supplemental material [2]）および同じ著者らによる論文 [3] に基づいて、高密度なバクテリア懸濁液などのアクティブマターをよく記述する連続体モデルを導出する。

1.1 仮定とその正当化

連続体モデルを導出するために次を仮定する。

仮定 1. 十分に高密度なバクテリア懸濁液（や自己推進ロッド（*SPR, Self Propelled Rods*）の集合）は、非圧縮アクティブ流体としてよく近似できる。

仮定 2. バクテリア流体の本質的なダイナミクスは平均流速 $\mathbf{v}(t, \mathbf{x})$ で捉えられる¹.

仮定 1 はバクテリア乱流の実験や SPR の数値計算において密度ゆらぎが小さいことから正当化できる. 仮定 2 には議論の余地がある. アクティブマターはしばしば長距離相互作用をもち, このとき平均流速と平均の向きは decouple されているためである. しかし, 十分に高密度な環境下ではこれらはよく couple する. そのため, 仮定 2 は十分に高密度な環境で妥当としてよい.

1.2 場の方程式

仮定 1 の非圧縮性は

$$\nabla \cdot \mathbf{v} = \frac{\partial v_i}{\partial x_i} = 0 \quad i = 1, \dots, d \quad (1)$$

で定義できる. ただし d は空間次元である.

平均流速 \mathbf{v} は一般化された d 次元 Navier–Stokes 方程式

$$\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} + \mathbf{v} \cdot \nabla \mathbf{v} = -\nabla p - (\alpha + \beta |\mathbf{v}|^2) \mathbf{v} + \nabla \cdot \mathbf{E} \quad (2)$$

で記述される. p は圧力, α と β はパラメータで, \mathbf{v} に依存するひずみ率テンソル (rate-of-strain tensor) \mathbf{E} は以降で定義する.

$(\alpha + \beta |\mathbf{v}|^2) \mathbf{v}$ は Toner–Tu モデルでの局所駆動項である. 安定性より $\beta \geq 0$ が要求されるが, α は正負どちらでも良い. $\alpha > 0$ のときこの項は系を $\mathbf{v} = 0$ の等方平衡状態へ駆動する. $\alpha < 0$ かつ $\beta > 0$ のとき, 速度ポテンシャルは双安定となり

$$v_0 = \sqrt{\frac{|\alpha|}{\beta}} \quad (3)$$

なる特徴速さで決まる大域極秩序状態となる.

最後に対称かつトレースなしテンソル \mathbf{E} について議論する. これを, active nematics の理論を元にして

$$E_{ij} = \Gamma_0 \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right) - \Gamma_2 \nabla^2 \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right) + S q_{ij} \quad (4)$$

と表現する.

$$q_{ij} = v_i v_j - \frac{\delta_{ij}}{d} |\mathbf{v}|^2 \quad (5)$$

は \mathbf{Q} テンソルの平均場近似であり, アクティブ応力 (active stress) の寄与を表す. $\gamma_0 > 0$ のとき $S = \Gamma_2 = 0$ ととれば, 式 5 は通常の粘度 Γ_0 の rate-of-strain テンソルとなる.

安定性解析から, $\Gamma_0 < 0$ を許すとき $\Gamma_2 > 0$ である必要がある. また, $S > 0$ は puller で $S < 0$ は pusher なアクティブマターを表現する.

直感的には, Γ の項は応力テンソルの (\mathbf{v} に対し線形な) 機械的な展開から生じ, Γ_2 は長距離多粒子相関に対応すると理解できる.

¹ここでの「平均」は粗視化して連続場として捉えるという意味か?

式 4 を式 2 に代入して閉じた方程式が得られる.

$$\begin{aligned}
(\nabla \cdot \mathbf{E})_j &= \frac{\partial E_{ij}}{\partial x_i} = \Gamma_0 \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_i x_j} + \frac{\partial v_j}{\partial x_i x_i} \right) - \Gamma_2 \nabla^2 \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_i x_j} + \frac{\partial v_j}{\partial x_i x_i} \right) + S \left(\frac{\partial v_i v_j}{\partial x_i} - \frac{\partial}{\partial x_i} \frac{\delta_{ij}}{d} |\mathbf{v}|^2 \right) \\
&= \Gamma_0 \frac{\partial v_j}{\partial x_i x_i} - \Gamma_2 \nabla^2 \frac{\partial v_j}{\partial x_i x_i} + S \left(\frac{\partial v_i v_j}{\partial x_i} - \frac{\partial}{\partial x_j} \frac{1}{d} |\mathbf{v}|^2 \right) \\
\nabla \cdot \mathbf{E} &= \Gamma_0 \nabla^2 \mathbf{v} - \Gamma_2 (\nabla^2)^2 \mathbf{v} + S(\mathbf{v} \cdot \nabla) \mathbf{v} - \frac{S}{d} \nabla |\mathbf{v}|^2
\end{aligned}$$

ここで

$$\lambda_0 = 1 - S, \quad \lambda_1 = -\frac{S}{d} \quad (6)$$

とおけば,

$$\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} + \lambda_0 \mathbf{v} \cdot \nabla \mathbf{v} = -\nabla p + \lambda_1 \nabla^2 \mathbf{v} - (\alpha + \beta |\mathbf{v}|^2) \mathbf{v} + \Gamma_0 \nabla^2 \mathbf{v} - \Gamma_2 (\nabla^2)^2 \mathbf{v} \quad (7)$$

をえる.

Γ の項は Swift–Hohenberg 理論における高次微分項と似ており, このモデルにおいて準カオス的な流れパターンを作り出すために不可欠な項である.

2 2次元安定性解析

本節では, 先行研究 [2, 3] で議論されている連続体モデルの安定性解析についてまとめる. とくに, 松本 [4] で議論されているようなモデルのパラメータ域と乱流を破壊するような不安定性 (モデルの ill-posedness) について理解したい.

$\Gamma_0 < 0$ と $\beta > 0$, $\Gamma_2 > 0$ を仮定する.

任意の α に対し, 支配方程式 1, 7 は乱れた等方状態に対応する不動点

$$\mathcal{S}_i: (\mathbf{v}, p) = (\mathbf{0}, p_0) \quad (8)$$

をもつ. p_0 は圧力パラメータ.

$\alpha < 0$ のとき大域極性秩序状態の多様体に対応する (corresponding to a manifold of globally ordered polar states) 新しい不動点のクラス

$$\mathcal{S}_p: (\mathbf{v}, p) = (\mathbf{v}_0, p_0) \quad (9)$$

が生じる. ここで \mathbf{v}_0 は任意の配向と一定の流速 $\mathbf{v}_0 = \sqrt{|\alpha|/\beta} \mathbf{e} =: v_0$ をもつ定数ベクトルである.

2.1 乱れた等方状態 \mathcal{S}_i の安定性

支配方程式 1, 7 を等方状態のまわりで微小な速度と圧力への摂動に対し線形化することを考える.

$$\begin{cases} \mathbf{v} = \boldsymbol{\varepsilon} \\ p = p_0 + \eta \end{cases}$$

ただし $\eta \ll |p_0|$. 摂動のリーディングオーダーをとると,

$$\begin{cases} 0 = \nabla \cdot \boldsymbol{\varepsilon} \\ \frac{\partial \boldsymbol{\varepsilon}}{\partial t} = -\nabla \eta - \alpha \boldsymbol{\varepsilon} + \Gamma_0 \nabla^2 \boldsymbol{\varepsilon} - \Gamma_2 (\nabla^2)^2 \boldsymbol{\varepsilon}. \end{cases} \quad (10)$$

摂動を

$$(\eta, \boldsymbol{\varepsilon}) = (\hat{\eta}, \hat{\boldsymbol{\varepsilon}}) \exp(i\mathbf{k} \cdot \mathbf{x} + \sigma t) \quad (12)$$

と書き $k = |\mathbf{k}|$ と定義すると, 摂動の式は

$$\begin{cases} 0 = \hat{\boldsymbol{\varepsilon}} \cdot \mathbf{k} \\ \sigma \hat{\boldsymbol{\varepsilon}} = -i\hat{\eta} \mathbf{k} - (\alpha + \Gamma_0 k^2 + \Gamma_2 k^4) \hat{\boldsymbol{\varepsilon}} \end{cases} \quad (13)$$

$$(14)$$

となる. 式 11 を \mathbf{k} と内積して

$$\begin{aligned} \sigma \hat{\boldsymbol{\varepsilon}} \cdot \mathbf{k} &= -i\hat{\eta} k^2 - (\alpha + \Gamma_0 k^2 + \Gamma_2 k^4) \hat{\boldsymbol{\varepsilon}} \cdot \mathbf{k} = 0 & \because \text{Eq. 13} \\ \{\sigma + (\alpha + \Gamma_0 k^2 + \Gamma_2 k^4)\} \hat{\boldsymbol{\varepsilon}} \cdot \mathbf{k} &= 0 & \because \hat{\eta} = 0 \end{aligned}$$

ここで $\hat{\eta} = 0$ は式の実部と虚部の比較から従う. 最後の式のカッコ内が 0 になるので (?)

$$\sigma(\mathbf{k}) = -(\alpha + \Gamma_0 k^2 + \Gamma_2 k^4). \quad (15)$$

初めに仮定した $\Gamma_0 < 0$ と $\Gamma_2 > 0$ より $\sigma > 0$ となるのは $k_-^2 < k^2 < k_+^2$ のとき (k^2 に対する上に凸な二次方程式). 二次方程式の解の公式より

$$k_{\pm}^2 = \frac{|\Gamma_0|}{\Gamma_2} \left(\frac{1}{2} \pm \sqrt{\frac{1}{4} - \frac{\alpha \Gamma_2}{|\Gamma_0|^2}} \right) \quad (16)$$

平方根の内部 > 0 から

$$4\alpha < \frac{|\Gamma_0|^2}{\Gamma_2}. \quad (17)$$

$\alpha < 0$ に対して等方状態は一般に長波長 (小さな k) 摂動に対し不安定となる.

2.2 極性秩序状態 \mathcal{S}_p の安定性

$\alpha < 0$ で実現されうる極性状態 (\mathbf{v}_0, p_0) に注目する. 摂動

$$\begin{cases} \mathbf{v} = \mathbf{v}_0 + \boldsymbol{\varepsilon} \\ p = p_0 + \eta \end{cases}$$

について, \mathbf{v}_0 と平行・直交する成分に分解することを考え,

$$\boldsymbol{\varepsilon} = \boldsymbol{\varepsilon}_{\parallel} + \boldsymbol{\varepsilon}_{\perp}, \quad \mathbf{v}_0 \cdot \boldsymbol{\varepsilon}_{\parallel} = v_0 \varepsilon_{\parallel}, \quad \mathbf{v}_0 \cdot \boldsymbol{\varepsilon}_{\perp} = 0$$

である. このとき, 一般性を失わずに $\mathbf{v}_0 = v_0 \mathbf{e}_x$ とおくことができる. よって,

$$\boldsymbol{\varepsilon}_{\parallel} = (\varepsilon_{\parallel}, 0), \quad \boldsymbol{\varepsilon}_{\perp} = (0, \varepsilon_{\perp})$$

である。また,

$$|\mathbf{v}| \approx v_0^2 + 2v_0\varepsilon_{\parallel} \quad (18)$$

に注意しておく。

前節と同じように摂動を指数で表示し,

$$(\eta, \varepsilon_{\parallel}, \varepsilon_{\perp}) = (\hat{\eta}, \hat{\varepsilon}_{\parallel}, \hat{\varepsilon}_{\perp}) \exp(\mathbf{i}\mathbf{k} \cdot \mathbf{x} + \sigma t) \quad (19)$$

を用いて支配方程式 1, 7 の摂動に対するリーディングオーダーをとると,

$$\begin{cases} 0 = \hat{\varepsilon} \cdot \mathbf{k} \\ \sigma \hat{\varepsilon} = -\mathbf{i}(\hat{\eta} - 2v_0\lambda_1\hat{\varepsilon}_{\parallel})\mathbf{k} + \mathbf{A}\hat{\varepsilon} \end{cases} \quad (20)$$

$$(21)$$

ここで

$$\mathbf{A} = \begin{pmatrix} 2\alpha & 0 \\ 0 & 0 \end{pmatrix} - (\Gamma_0 k^2 + \Gamma_2 k^4 + \mathbf{i}\lambda_0 k_x v_0) \mathbf{I} \quad (22)$$

である (導出できてない)。ただし \mathbf{I} は単位行列である。式 21 を $\mathbf{i}\mathbf{k}$ と内積して非圧縮性 20 を用いることで,

$$\begin{aligned} \sigma \hat{\varepsilon} \cdot \mathbf{i}\mathbf{k} &= (\hat{\eta} - 2v_0\lambda_1\hat{\varepsilon}_{\parallel})k^2 + (\mathbf{A}\hat{\varepsilon}) \cdot \mathbf{i}\mathbf{k} = 0 \quad \because \text{Eq. 20} \\ \therefore \hat{\eta} &= 2v_0\lambda_1\hat{\varepsilon}_{\parallel} - \mathbf{i} \frac{(\mathbf{A}\hat{\varepsilon}) \cdot \mathbf{k}}{k^2}. \end{aligned} \quad (23)$$

こうして得られた $\hat{\eta}$ をもう一度式 21 に代入することで,

$$\begin{aligned} \sigma \hat{\varepsilon} &= -\mathbf{i} \left(2v_0\lambda_1\hat{\varepsilon}_{\parallel} - \mathbf{i} \frac{(\mathbf{A}\hat{\varepsilon}) \cdot \mathbf{k}}{k^2} - 2v_0\lambda_1\hat{\varepsilon}_{\parallel} \right) \mathbf{k} + \mathbf{A}\hat{\varepsilon} \\ &= -\frac{(\mathbf{A}\hat{\varepsilon}) \cdot \mathbf{k}}{k^2} \mathbf{k} + \mathbf{A}\hat{\varepsilon} \\ &= \mathbf{\Pi}(\mathbf{k})\mathbf{A}\hat{\varepsilon} \\ &= \mathbf{A}_{\perp}\hat{\varepsilon}. \end{aligned} \quad (24)$$

ただし, $\mathbf{\Pi}$ はベクトル \mathbf{k} の直交写像,

$$\Pi_{ij}(\mathbf{k}) := \delta_{ij} - \frac{k_i k_j}{k^2}. \quad (25)$$

以上より, \mathbf{A}_{\perp} の固有値スペクトルは

$$\sigma(\mathbf{k}) \in \left\{ 0, -\left(\Gamma_0 k^2 + \Gamma_2 k^4 - 2\alpha \frac{k_x^2}{k^2} \right) - \mathbf{i}\lambda_0 v_0 k_x \right\} \quad (26)$$

となり, 0 固有値モードは Goldstone モードに対応する。非 0 固有値は固有ベクトル $(-k_y, k_x)$ をもち, これは $\Gamma_0 < 0$ において \mathbf{k} に直交する方向に指数的に増大する k モードの領域が存在することを示唆する。

2.3 安定性解析のまとめ

式 15 と 26 は, $\alpha < 0$ および $\Gamma_0 < 0$ に対し二つの不動点は同時に不安定となり, 準定常で空間非一様なダイナミックアトラクタが存在することを示唆する. 反対に式 26 から明らかのように, $\Gamma_0 > 0$ では極性状態が安定となる.

k の奇数や非整数乗の項を加えることで似たような不安定性を生成できるが, このようなモデルに対応する位置空間の動的方程式は非整数階偏微分方程式となる. このような非整数モデルは長距離などより複雑な相互作用をもつ系のモデリングに有用かもしれない.

3 支配方程式の無次元化

本節では, このモデルを二次元で解いて乱流パターン形成について調べた先行研究² [5, 脚注 28] を参考に, 連続モデル方程式 7 の無次元化をおこなう.

まず, λ_1 の項を圧力項にくりこむ. つまり, $p - \lambda_1 \mathbf{v}^2 \rightarrow p$ とすれば $-\nabla p + \lambda_1 \nabla \mathbf{v}^2 \rightarrow \nabla p$ となる. これにより, 式 7 は

$$\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} + \lambda_0 \mathbf{v} \cdot \nabla \mathbf{v} = -\nabla p - (\alpha + \beta |\mathbf{v}|^2) \mathbf{v} + \Gamma_0 \nabla^2 \mathbf{v} - \Gamma_2 (\nabla^2)^2 \mathbf{v} \quad (27)$$

となる.

続いて, 時間スケール $T = 4\Gamma_2/\Gamma_0^2$ と長さスケール $L = \sqrt{-2\Gamma_2/\Gamma_0}$ を導入し, 方程式を無次元化する³.

$$\frac{\partial}{\partial t} \rightarrow \frac{1}{T} \frac{\partial}{\partial t}, \quad \mathbf{v} \rightarrow \frac{L}{T} \mathbf{v}, \quad \nabla \rightarrow \frac{1}{L} \nabla, \quad p \rightarrow \frac{L^2}{T^2} p \quad (28)$$

これによって式 27 を無次元化していく.

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} \rightarrow \frac{L}{T^2} \frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} \\ \lambda_0 \mathbf{v} \cdot \nabla \mathbf{v} \rightarrow \lambda_0 \frac{L}{T^2} \mathbf{v} \cdot \nabla \mathbf{v} \\ \nabla p \rightarrow \frac{L}{T^2} \nabla p \\ (\alpha + \beta |\mathbf{v}|^2) \mathbf{v} \rightarrow \left(\alpha \frac{L}{T} + \beta \frac{L^3}{T^3} |\mathbf{v}|^2 \right) \mathbf{v} \\ \Gamma_0 \nabla^2 \mathbf{v} \rightarrow \Gamma_0 \frac{1}{LT} \nabla^2 \mathbf{v} \\ \Gamma_2 (\nabla^2)^2 \mathbf{v} \rightarrow \Gamma_2 \frac{1}{L^3 T} (\nabla^2)^2 \mathbf{v} \end{array} \right.$$

全ての項に (時間微分項の係数の逆数である) T^2/L を乗じて,

$$\begin{aligned} \frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} + \lambda_0 \mathbf{v} \cdot \nabla \mathbf{v} = & -\nabla p - \left(\alpha T + \beta \frac{L^2}{T} |\mathbf{v}|^2 \right) \mathbf{v} \\ & + \Gamma_0 \frac{T}{L^2} \nabla^2 \mathbf{v} - \Gamma_2 \frac{T}{L^4} (\nabla^2)^2 \mathbf{v} \end{aligned} \quad (29)$$

²第二著者に W. Bos が入っている

³この量はどこから出てくる? 安定性解析?

となる．よって，先行研究の脚注 [5, 脚注 28] にあるように

$$\lambda_0 \rightarrow \lambda, \quad \alpha T \rightarrow \alpha + 1, \quad \beta \frac{L^2}{T} \rightarrow \beta, \quad \Gamma_0 \frac{T}{L^2} \rightarrow -2, \quad \Gamma_2 \frac{T}{L^4} \rightarrow 1 \quad (30)$$

と書き直して

$$\begin{aligned} \frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} + \lambda \mathbf{v} \cdot \nabla \mathbf{v} &= -\nabla p - (\alpha + 1) \mathbf{v} - \beta |\mathbf{v}|^2 \mathbf{v} - 2 \nabla^2 \mathbf{v} - (\nabla^2)^2 \mathbf{v} \\ &= -\nabla p - (1 + \nabla^2)^2 \mathbf{v} - \alpha \mathbf{v} - \beta |\mathbf{v}|^2 \mathbf{v} \end{aligned} \quad (31)$$

となる．式 7 にあったパラメータのうち， λ_1 と (Γ_0, Γ_2) がそれぞれ圧力 p へのくりこみと勝手な変数変換によって消えていることに注意する⁴．

4 渦度方程式の導出

一般に，数値流体力学において圧力を解くのはきわめて大変である．これは，圧力勾配の評価が非圧縮性と関係しており，圧力の Poisson 方程式を解くためには全空間の情報が必要なためである．しかし，圧力 p はスカラー場であることから，圧力勾配の rot をとると 0 になることが分かる．

$$\nabla \times [\nabla p] = \varepsilon_{ijk} \frac{\partial^2 p}{\partial x_j \partial x_k} = 0 \quad (32)$$

ここで ε_{ijk} は Levi-Civita 記号 (Eddington のイプシロン) である．

これを利用して，無次元化された支配方程式 31 の渦度方程式を考える [6, S1]．各項の rot を考えると，

$$\left\{ \begin{array}{l} \nabla \times \left[\frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} \right] = \frac{\partial \boldsymbol{\omega}}{\partial t} \\ \nabla \times [\lambda \mathbf{v} \cdot \nabla \mathbf{v}] = \lambda \mathbf{v} \cdot \nabla \boldsymbol{\omega} - \lambda \boldsymbol{\omega} \cdot \nabla \mathbf{v} \\ \nabla \times [\nabla p] = 0 \\ \nabla \times \left[(1 + \nabla^2)^2 \mathbf{v} \right] = (1 + \nabla^2)^2 \boldsymbol{\omega} \\ \nabla \times [\alpha \mathbf{v}] = \alpha \boldsymbol{\omega} \\ \nabla \times [\beta |\mathbf{v}|^2 \mathbf{v}] = \beta \nabla \times (|\mathbf{v}|^2 \mathbf{v}) \end{array} \right.$$

よって，渦度方程式は

$$\frac{\partial \boldsymbol{\omega}}{\partial t} + \lambda \mathbf{v} \cdot \nabla \boldsymbol{\omega} = \lambda \boldsymbol{\omega} \cdot \nabla \mathbf{v} - (1 + \nabla^2)^2 \boldsymbol{\omega} - \alpha \boldsymbol{\omega} - \beta \nabla \times (|\mathbf{v}|^2 \mathbf{v}) \quad (33)$$

となる⁵．

⁴これらの操作の妥当性？ とくに Γ の項を定数としているのはよいのか？

⁵文献 [6, S1] で $\lambda \boldsymbol{\omega} \cdot \nabla \mathbf{v}$ の項が無いのは二次元で考えているから？ ($\because \boldsymbol{\omega}_z$ と ∇ が直交するので $\lambda \boldsymbol{\omega} \cdot \nabla \mathbf{v} = 0$)

5 Fourier スペクトル法を用いた数値計算に向けて

5.1 Fourier スペクトル法のアルゴリズム

Fourier スペクトル法では、式 33 の渦度 ω を Fourier 展開して波数空間で時間発展をおこなう。ただし、非線形項の評価を波数空間でおこなうと総波数モードを N として N^2 の演算が必要となり、非効率的である。この問題は、FFT（高速 Fourier 変換, **F**ast **F**ourier **T**ransform）を用いて物理量を実空間に写して非線形項を評価することで $N \log N$ の演算量となり解決できる。

5.2 Dealiasing について

また、非線形項の評価にともなって生じる alias 誤差を除去するために 2/3 則⁶や 3/2 則⁷をもちいて dealiasing をおこなう。

※ N-S 方程式は 2 次の非線形性なので 2/3 則あるいは 3/2 則で良い。今回のモデルは 3 次の非線形性をもつため、dealiasing 手法についてよく考える必要がある⁸。

参考文献

- [1] Henricus H Wensink et al. Meso-scale turbulence in living fluids. *Proc. Natl. Acad. Sci. USA* 109.36 (2012).
- [2] Henricus H Wensink, Julia M Yeomans, and Raymond E Goldstein. Supporting Information Appendix : Meso-scale turbulence in living fluids. *Proc. Natl. Acad. Sci. USA* (2012), pp. 1–9.
- [3] Jörn Dunkel et al. Minimal continuum theories of structure formation in dense active fluids. *New J. Phys.* 15.22pp (2013), p. 45016.
- [4] 松本剛. メゾスケール生物流体乱流の特性. 数理解析研究所講究録 1900 (2014), pp. 118–119.
- [5] Martin James, Wouter J.T. Bos, and Michael Wilczek. Turbulence and turbulent pattern formation in a minimal model for active fluids. *Phys. Rev. Fluids* 3.6 (2017).
- [6] Martin James, Wouter J.T. Bos, and Michael Wilczek. Supplemental Material: Turbulence and turbulent pattern formation in a minimal model for active fluids. *Phys. Rev. Fluids* 3.6 (2017).

⁶波数モードのうち低波数の 2/3 側のみを用いて非線形項を評価することで、本来定義しているよりも高次モードが発生することを防ぐ

⁷非線形項の評価の際、本来の定義の 3/2 倍のモードを用意して計算することで「折り返し」によって低波数側に誤差が伝播することを防ぐ

⁸文献 [6] では“1/2 dealiasing”を実装している？