●●● 小特集 2次元回転系上の乱流における大規模構造形成

2. プラズマ物理と地球流体力学

2. Plasma Physics and Geophysical Fluid Dynamics

佐藤直木,山田道夫¹⁾ SATO Naoki and YAMADA Michio¹⁾ 東京大学大学院新領域創成科学研究科,¹⁾京都大学数理解析研究所 ^(原稿受付:2023年1月20日)

ローレンツ力とコリオリカの類似性から、プラズマ物理と地球流体力学は深い関係にある.本章ではのこれ らの研究分野をつなぐ支配方程式(プラズマ物理の長谷川-三間方程式と地球流体力学のβ平面上2次元流体方 程式)について解説する.

Keywords:

Hasegawa-Mima equation, drift wave turbulence, Rossby wave, beta plane, zonal flow

2.1 はじめに

本章ではプラズマ物理と地球流体力学をつなぐ支配方 程式(プラズマ物理の長谷川-三間方程式と地球流体力学 のβ平面上2次元流体方程式)について解説する.

本章の構成は次の通りである.まず長谷川-三間方程式 の導出及びドリフト波について説明する.次にβ平面上2 次元流体方程式の導出を行い,地球流体力学と長谷川-三 間方程式の関係について説明する.そして長谷川-三間方 程式のハミルトン構造と保存則について紹介する.最後 に帯状流と乱流を特徴づけるカスケード現象について解 説する.

2.2 長谷川-三間方程式

本章では長谷川-三間方程式[1]の導出を行う.まず. 三次元空間 $\mathbf{x} = (x, y, z)$ におけるイオンと電子によって構成される準中性プラズマを考える.プラズマは一様磁場 $\boldsymbol{B} = B_0 \nabla z, B_0 \in \mathbb{R}, B_0 > 0,$ の中を運動するとし、電子 が局所的熱平衡状態をなしていると仮定する.このとき、 イオン密度nと電子密度 n_e は次の関係式を満たす:

$$n_{\rm e} = Nn = A(\mathbf{x}) \exp\{\lambda \varphi(\mathbf{x}, t)\}, \quad \lambda = \frac{e}{k_{\rm B}T_{\rm e}}$$
(1)

ここでは – eを電子の電荷, Neをイオンの電荷, $A(\mathbf{x})$ を正の関数, $\varphi(\mathbf{x}, t)$ を静電ポテンシャル, tを時間, $k_{\rm B}$ をボルツマン定数, $T_{\rm e}$ を電子温度とする. 流体描像に おいて, イオン密度nは質量保存則によりイオン速度場 $\mathbf{v} = v_x(\mathbf{x}, t) \nabla x + v_y(\mathbf{x}, t) \nabla y + v_z(\mathbf{x}, t) \nabla z$ に対して連続の 式 $n_t = -\nabla \cdot (n\mathbf{v})$ を満たす. すなわち,

$$\lambda \varphi_t = -\nabla \cdot \mathbf{v} - \lambda \mathbf{v} \cdot \nabla \varphi - \nabla \log A \cdot \mathbf{v}. \tag{2}$$

次に温度*T*を持つイオンプラズマが電子プラズマに比べ て冷たい*T*≪*T*_eであることを利用し、イオン圧力*P*~0を 仮定すると、流体描像でのイオン運動方程式は次のよう に表すことができる:

$$\sigma \frac{\mathrm{d}\mathbf{v}}{\mathrm{d}t} = \mathbf{v} \times \mathbf{B} - \nabla \varphi, \quad \sigma = \frac{m}{Ne}. \tag{3}$$

ここでmはイオンの質量である. 方程式(3)から磁場に 対して垂直な速度成分 v_{\perp} は $E \times B$ ドリフト速度 v_E と分極 ドリフト速度 v_p によって定まることがわかる:

$$\mathbf{v}_{\perp} = \mathbf{v}_{\mathrm{E}} + \mathbf{v}_{\mathrm{p}}, \ \mathbf{v}_{\mathrm{E}} = \frac{\mathbf{B} \times \nabla \varphi}{\mathbf{B}^2}, \ \mathbf{v}_{\mathrm{p}} = \sigma \frac{\mathbf{B} \times \frac{d\mathbf{v}}{dt}}{\mathbf{B}^2}.$$
 (4)

次に, 微小パラメータ €>0を導入し, 下記オーダリング を仮定する:

$$\frac{k_{\perp}|\mathbf{v}_{\perp}|}{\omega_{\rm c}} \sim \lambda \varphi \sim \frac{\partial_{\rm t}}{\omega_{\rm c}} \sim \frac{|\nabla A|}{k_{\perp}A} \sim \frac{\partial_z}{k_{\perp}} \sim \frac{v_z}{|\mathbf{v}_{\perp}|} \sim \epsilon. \tag{5}$$

ここで k_{\perp} は磁場に対して垂直な平面において静電ポテ ンシャル乱流を特徴づける波数, $\omega_c = NeB_0/m$ はサイク ロトロン周波数である.方程式(5)は速度 $k_{\perp}\omega_c^{-1}$ と比べ て \mathbf{v}_{\perp} が小さいこと,ポテンシャルエネルギー $-e\varphi$ が電子 の運動エネルギー $k_{\rm B}T_e$ より小さいこと,時間変化 ∂_t がサ イクロトロン運動の周期 $2\pi/\omega_c$ よりゆっくり進むこと,密 度の変化を特徴づける空間スケール $A/|\nabla A|$ が空間スケー k_{\perp}^{-1} より長いこと,z方向の変化 ∂_z が空間スケール k_{\perp} は り長いスケールで発生すること,z方向の速度が垂直速度 \mathbf{v}_{\perp} より小さいことを意味する.オーダリング(5)を二次 まで展開すると長谷川-三間方程式が得られる:

$$\lambda \varphi_{\rm t} = -\nabla \cdot \mathbf{v}_{\rm p} - \nabla \log A \cdot \mathbf{v}_{\rm E}$$

$$\sigma \quad \left[\quad \frac{\sigma}{2} \quad \alpha \quad \log A \right]$$

$$= \frac{\sigma}{B_0^2} \Delta_\perp \varphi_{\rm t} + \left[\varphi, \frac{\sigma}{B_0^3} \Delta_\perp \varphi - \frac{\log A}{B_0} \right], \tag{6}$$

corresponding author's e-mail: sato_naoki@edu.k.u-tokyo.ac.jp

ここでは $\Delta_{\perp} = \partial_x^2 + \partial_y^2$, $[f, g] = f_x g_y - f_y g_x と t a$. イオ ン音速 $c_s = \sqrt{Nk_B T_e/m}$ と空間スケール $\rho_L = c_s \omega_c^{-1} \epsilon 導 入$ し、規格化 $t \rightarrow \omega_c t$, $(x, y) \rightarrow (\rho_L^{-1} x, \rho_L^{-1} y)$, $\varphi \rightarrow \lambda \varphi \epsilon$ 利用 すると、長谷川-三間方程式(6)は次のように整理できる:

$$(1 - \Delta_{\perp})\varphi_{t} = [\varphi, \Delta_{\perp}\varphi - \log A], \qquad (7)$$

トカマク型核融合炉では (x, y) を円柱座標の半径と高さ, 及びzをトロイダル角方向の座標としてとらえる.この 場合,長谷川-三間方程式(6)は断面 $z = z_0$ における静電 ポテンシャル乱流の時間発展を記述する (図1(a)参照). この乱流は磁力線方向の運動の時間スケールより早く, サイクロトロン運動の周期より遅い.また,乱流の空間 スケールは $\rho_L \sim k_{\perp}^{-1}$ である.そして,本モデルの非線形 性が分極ドリフト \mathbf{v}_p の発散によって維持されていること を強調したい.

長谷川-三間方程式(6)の一つの特徴は、長波長極限 $\mathbf{k}_{\perp}^{2} = k_{x}^{2} + k_{y}^{2} \ll 1$ において、密度勾配が存在するときドリフ ト波と呼ばれる線形波 $\varphi_{\mathbf{k}_{\perp}} \exp\{i(\mathbf{k}_{\perp} \cdot \mathbf{x} - \omega_{d}t)\} + c.c. を励$ $起することである、事実、非線形項は<math>[\varphi, \Delta_{\perp}\varphi] \sim \mathbf{k}_{\perp}^{4}\varphi_{\mathbf{k}_{\perp}}^{2}$ であることから無視できて、長波長極限では方程式(6) において分散関係

$$\omega_{\rm d} = \frac{\mathbf{k}_{\perp} \cdot \mathbf{v}_{\rm d}}{1 + \mathbf{k}_{\perp}^2} \sim \mathbf{k}_{\perp} \cdot \mathbf{v}_{\rm d}, \quad \mathbf{v}_{\rm d} = \frac{k_{\rm B} T_{\rm e}}{e B_0} \nabla \log A \times \nabla z, (8)$$

が得られる.ここでは ω_d をドリフト周波数, v_d をドリフ ト速度と呼び, $\log A$ はxとyの線形関数と見なしている.

長谷川-三間方程式(6)は二次元平面における静電ポ テンシャルの時間変化を表すため、プラズマ輸送や磁場 の幾何学による効果を記述することはできない.そこで、 長谷川-三間方程式を一般化するモデルが複数提案されて いる.例えば、長谷川-若谷方程式[2]は静電ポテンシャ ルと密度両方の時間変化を与える方程式系になっており、 静電ポテンシャル乱流に加えて、プラズマ輸送が表現で きる.また、任意のトポロジーを持つ磁場**B**(x)に対して、 方程式(6)を拡張する次の方程式が提案されている[3]:

$$\frac{\partial}{\partial t} \left\{ \lambda A \varphi - \sigma \nabla \cdot \left[\frac{A \mathbf{B} \times (\nabla \varphi \times \mathbf{B})}{\mathbf{B}^4} \right] \right\} = \nabla \cdot \left[A \left(\sigma \frac{\mathbf{B} \cdot \nabla \times \mathbf{v}_{\mathrm{E}}}{\mathbf{B}^2} - 1 \right) \mathbf{v}_{\mathrm{E}} \right].$$
(9)



図1 トカマク型核融合炉における長谷川 - 三間方程式のセッ ティング. (b) 地球流体力学における β 平面上2次元流体 方程式のセッティング.

直線磁場 $\mathbf{B} = B_0 \nabla z$ の場合,方程式(9)は長谷川-三間方 程式になることがわかる.また,長谷川-三間方程式と同 様に質量及びエネルギーが保存する(長谷川-三間方程式 の保存量については2.4で解説する).さらに,磁場 \mathbf{B} と 電子密度Aが $\nabla \times (A\mathbf{B}/\mathbf{B}^2) = \mathbf{0}$ を満たす場合,一般化エン ストロフィーも保存する.

2.3 β平面上2次元流体方程式

本章では地球流体力学におけるβ平面上2次元流体方程 式の導出を行い,地球流体力学と長谷川-三間方程式の関 係について説明する.

地球流体力学では天体の表面における流体の流れを考 える.天体の質量と回転により,流体運動方程式に重力 とコリオリ力が含まれる,

$$\frac{\mathrm{d}\mathbf{v}}{\mathrm{d}t} = -g\nabla H + f\mathbf{v} \times \nabla z. \tag{10}$$

ここで, (x, y)は球面の接平面 (β 平面)座標であり, xを東西方向の距離, yを南北方向の距離, zを半径方向の 距離 (**図**1(b))に選ぶ. また, $\mathbf{v}=v_x(\mathbf{x}, t)\nabla x+v_y(\mathbf{x}, t)$ $\nabla y + v_z(\mathbf{x}, t)\nabla z$ は流体の速度場, gは天体重力による加 速度, $H(x, y, t) = H_0 + h(x, y, t)$ は球面上の流体の厚み, 定数 $H_0 > 0$ は厚みの平均値, hは平均値からのずれ, $f(\mathbf{x})$ はコリオリパラメータである. 今後は球面の曲率を無視 し, \mathbf{x} を直交座標として扱う. 方程式(10)よりz軸に垂直 な速度 $\mathbf{v}_{\perp} = \mathbf{v} - v_z \nabla z$ を次のように表すことができる:

$$\mathbf{v}_{\perp} = \mathbf{v}_{h} + \mathbf{v}_{a}, \quad \mathbf{v}_{h} = \frac{g}{f} \nabla z \times \nabla h,$$
$$\mathbf{v}_{a} = \frac{1}{f} \nabla z \times \frac{\mathrm{d}\mathbf{v}}{\mathrm{d}t}.$$
(11)

次に,長谷川-三間方程式と同様に,微小パラメータ(ロ スビー数) €>0を導入し,下記オーダリングを仮定する:

$$\frac{k_{\perp}|\mathbf{v}_{\perp}|}{f_0} \sim \frac{h}{H_0} \sim \frac{\partial_t}{f_0} \sim \frac{|\nabla f|}{k_{\perp}f_0} \sim \frac{\partial_z}{k_{\perp}} \sim \frac{v_z}{|\mathbf{v}_{\perp}|} \sim \epsilon.$$
(12)

ここでは、定数f₀はコリオリパラメータの平均値であり、 f-f₀~ ϵ f₀であることに注意したい、方程式(12)は長谷川-三間方程式のオーダリング(5)に対応しており、同様に 解釈できる.また、 k_{\perp} ¹~ $\rho_{\rm R} = \sqrt{gH_0/f}$ は乱流の代表的な 波長(ロスビー半径)を表している、一方で、球面上の 面積*S*における定数密度 ρ_0 の流体の質量 $M_S = \rho_0 \int_S H dS o$ 保存から連続の式

$$H_{\rm t} + \nabla \cdot (H_{\mathbf{V}\perp}) = 0, \tag{13}$$

が得られる. 方程式(13)を代入し, オーダリング(11)の 下で二次まで展開するとβ平面上2次元流体方程式[4-6] が得られる:

$$(1 - \Delta_{\perp})h_t = [h, \Delta_{\perp}h + \log f].$$
(14)

ただし、ここでは規格化 $t \rightarrow ft$, $(x, y) \rightarrow (\rho_{\mathbf{R}}^{-1}x, \rho_{\mathbf{R}}^{-1}y)$, $h \rightarrow h/H_0$ を利用した.特に方程式(14)においてコリオリ パラメータの線形近似(β 平面近似) $f = f_0 + \beta y \varepsilon 仮定した場合を<math>\beta$ 平面モデルと呼ぶ.長谷川-三間方程式と同様,長波長極限 $\mathbf{k}_{\perp}^2 \ll 1$ ではロスビー波と呼ばれる線形波が得られる:

$$\omega_{\rm R} = \frac{\mathbf{k}_{\perp} \cdot \mathbf{v}_{\rm R}}{1 + \mathbf{k}_{\perp}^2} \sim \mathbf{k}_{\perp} \cdot \mathbf{v}_{\rm R}, \quad \mathbf{v}_{\rm R} = \frac{gH_0}{f_0} \nabla z \times \nabla \log f. \quad (15)$$

上記方程式では $\omega_{\rm R}$ をロスビー周波数, $\mathbf{v}_{\rm R}$ をロスビー速度 と呼び, $\log f \varepsilon_x \ge y$ の線形関数としている.

規格化した長谷川-三間方程式方程式(7)を比較する と、同じ数学的構造を持っていることがわかる.**表1**で は長谷川-三間方程式とβ平面上2次元流体方程式のパラ メータの対応関係を示している.

表1 長谷川-三間方程式とβ平面上2次元流体方程式のパラメー タの対応関係.

長谷川-三間方程式	β平面上2次元流体方程式
静電ポテンシャル φ	流体の厚み h
サイクロトロン周波数 ω _c	コリオリパラメータ f
イオン音速 $c_{\rm s} = \sqrt{\frac{Nk_{\rm B}T_{\rm e}}{m}}$	重力波速度 $c_{\rm g} = \sqrt{gH_0}$
ラーモア半径 $\rho_{\rm L} = \frac{c_s}{\omega_c}$	ロスビー半径 $\rho_{\rm R} = \frac{c_{\rm g}}{f}$
ドリフト速度 v d	ロスビー速度 v _R
ドリフト周波数 ω _d	ロスビー周波数 ω _R

2.4 ハミルトン構造と保存量

本章では長谷川-三間方程式(7)のハミルトン構造及び 保存量について紹介する[7]. ハミルトン構造は位相空間 の存在を意味し,物理法則における力と運動の関係の根 幹にある数学的構造である.ハミルトン力学においては, 物理量 φ の時間発展をハミルトニアン \mathcal{H} とポアソン括弧 { \cdot,\cdot }によって(ポアソン括弧の定義については[8]を参照 されたい)次のように与える:

$$\varphi_{t} = \{\varphi, \mathcal{H}\}.$$
(16)

ハミルトニアンHは力学系のエネルギーを表すため、長谷川-三間方程式(7)のエネルギーを見分けることができ れば、方程式(16)との対応関係からポアソン括弧の公理 を満たす括弧積が逆算できる.また、長谷川-三間方程式 のエネルギーはもととなるイオン運動方程式の保存量を オーダリング(5)で展開したものと一致する必要がある. まず、流体描像におけるイオンプラズマの質量とエネル ギーは

$$M = m \int_{V} n \mathrm{d}V, \quad E = \int_{V} n \left(\frac{1}{2} m \mathbf{v}^{2} + N e \varphi\right) \mathrm{d}V, \tag{17}$$

である.ここでは、*V*をイオンプラズマの体積とする.*M* と*E*は保存量であるため、次の物理量も保存する:

$$\tilde{\mathcal{H}} = \frac{E}{Ne} - \frac{M}{m\lambda} = \int_{V} n \left(\frac{1}{2} \sigma \mathbf{v}^{2} + \varphi - \frac{1}{\lambda} \right) \mathrm{d}V.$$
(18)

上記 Ĥをオーダリング(5)を用いて展開すると

$$\widetilde{\mathcal{H}} = \frac{1}{2} \int_{V} A \left(\sigma \mathbf{v}_{E}^{2} + \lambda \varphi^{2} - \frac{2}{\lambda} \right) \mathrm{d}V, \tag{19}$$

が得られる.関数Aは時間に依存しないため、 \hat{H} を次のように簡略化できる:

$$\widetilde{\mathcal{H}} = \frac{1}{2} \int_{V} A_0 \left(\lambda \varphi^2 + \frac{\sigma}{B_0^2} |\nabla_{\perp} \varphi|^2 \right) \mathrm{d}V.$$
(20)

ここでは $\nabla_{\perp} = (\partial_{x}, \partial_{y}),$ 定数 A_{0} をAの平均値とする.長谷川-三間方程式の規格化及び運動が(x, y)平面の領域 $S = V \cap \mathbb{R}^{2}$ に束縛されていることを利用すると

$$\mathcal{H} = \frac{1}{2} \int_{S} (\varphi^2 + |\nabla_{\perp} \varphi|^2) \,\mathrm{d}S,\tag{21}$$

が保存量となり、上記汎関数Hがポアソン括弧

$$\{F, G\} = -\int_{S} (\varphi - \Delta_{\perp} \varphi + \log A) \\ \left[(1 - \Delta_{\perp})^{-1} \frac{\delta F}{\delta \varphi}, (1 - \Delta_{\perp})^{-1} \frac{\delta G}{\delta \varphi} \right] \mathrm{d}S, \quad (22)$$

に対して長谷川-三間方程式(7)のハミルトニアンである ことが証明される.ただし、ここでは φ の境界条件及び逆 作用素 $(1-\Delta_{\perp})^{-1}$ の議論を省略した.

長谷川-三間方程式の他の保存量Cはポアソン括弧のカ シミール不変量として得られる.カシミール不変量とは ポアソン括弧のカーネルに属する汎関数であり,下記方 程式の解である:

$$C_{\rm t} = \{C, \mathcal{H}\} = 0 \quad \forall \mathcal{H}. \tag{23}$$

長谷川-三間方程式のカシミール不変量は

$$C = \int_{S} f(q) dS, \quad q = (1 - \Delta_{\perp}) \varphi + \log A, \quad (24)$$

である. ただし、ここでfは $q = (1 - \Delta_{\perp})\varphi + \log A$ の任意 関数である. $f = q^2$ の場合次の保存量が得られる:

$$C_{q^{2}} = \frac{1}{2} \int_{S} \{ [\varphi^{2} + 2|\nabla \varphi|^{2} + (\Delta_{\perp} \varphi)^{2}] \} dS$$

+
$$\int_{S} \log A (1 - \Delta_{\perp}) \varphi dS$$

=
$$\mathcal{H} + \frac{1}{2} \int_{S} [|\nabla \varphi|^{2} + (\Delta_{\perp} \varphi)^{2}] dS$$

+
$$\int_{S} \log A (1 - \Delta_{\perp}) \varphi dS.$$
 (25)

 $\mathbf{v}_{\mathbf{E}}^2 \propto |\nabla_{\perp} \varphi|^2, \nabla \times \mathbf{v}_{\mathbf{E}} \cdot \nabla z \propto \Delta_{\perp} \varphi$ であることから,最後の 関係式の二番目の積分

$$W = \frac{1}{2} \int_{S} \left[|\nabla \varphi|^2 + (\Delta_{\perp} \varphi)^2 \right] \mathrm{d}S, \tag{26}$$

を一般化エンストロフィーと呼ぶ.Wが保存するために は三番目の積分も保存する必要がある.運動方程式より 三番目の積分は $\log A$ がx, y, $x^2 + y^2$ の線形関数で表せる とき保存することがわかる.

2.5 帯状流とカスケード

核融合プラズマや天体表面における流体の流れは自発 的に秩序を持った構造を生み出し,長い時間スケールに 渡って維持される.帯状流 (zonal flow) やジェット[9] はこれらの構造を代表する自己組織化現象であり,その メカニズムはしばしば,長谷川-三間方程式とβ平面上の 2次元流体方程式を用いて議論される.本章ではこの自己 組織化の生成機構について触れる.

核融合プラズマでは閉じ込め性能に関わる半径方向 の密度勾配が重要であり,密度を近似的にxのみの関 数 log $A \sim \log A_0 + Kx$, $K \in \mathbb{R}$, と考えることができ る.同様に,天体表面の流れでは,コリオリパラメータ は南北方向yに変化するため,十分に小さいyに対して log $f \sim \log(f_0 + \beta y) \sim \log f_0 + \beta y/f_0$ と近似することができ る.この近似のもとでは,いずれの場合も流れ場はドリ フト波あるいはロスビー波の集合と考えられる.またこ の近似のもとで,方程式(7)と(14)の定常解は

$$[\varphi, \log A] = [h, \log f] = 0 \rightarrow K \varphi_y = \beta h_x = 0, \qquad (27)$$

すなわち、核融合炉の半径方向の速度について $v_x \sim \mathbf{v}_{\mathbf{E}} \cdot \nabla x = 0$ あるいは天体表面を流れる流体の南北方 向の速度について $v_y \sim \mathbf{v}_{\mathbf{h}} \cdot \nabla y = 0$ となり、 $\varphi = \varphi(x)$ 及び h = h(y)より次の定常帯状流解が得られる。

$$\mathbf{v}_{\mathrm{E}} = \varphi_x(x) \,\nabla y, \quad \mathbf{v}_{\mathrm{h}} = -h_y(y) \,\nabla x. \tag{28}$$

しかし実際の流れ場は乱流状態であるため、このような 定常解との関係は簡単ではない.これらの方程式の乱流 数値計算の結果からは、φやhのエネルギーを長波長側に 集中させるメカニズムが存在し、時間発展とともに流れ 場は時間平均が定常帯状流に近づくことが知られている. このメカニズムは、二次元乱流におけるエネルギーの逆 カスケードに関連づけて語られることが多い.以下では、 エネルギー逆カスケード現象について簡単に説明する. 詳細については次の論文を参照されたい[10-12].

二次元非圧縮性ナビエ-ストークス流体の等方乱流を考 える.この系では、非粘性のとき、エネルギーとエンス トロフィーが共に保存量となる. $k^2 = \mathbf{k}_{\perp}^2$ として、エネル ギースペクトル $\mathcal{E}(k)$ とエンストロフィースペクトル $\Omega(k)$ の間には $\Omega(k) = k^2 \mathcal{E}(k)$ の関係があるため、エネルギーは 高波数側に流れることができない(流れるとエンストロ フィーが増えてしまう).このためエンストロフィーは高 波数方向に、エネルギーは低波数方向にしかそれぞれ流 れることができず、特に後者をエネルギー逆カスケード とよぶ.このとき3次元乱流のエネルギーカスケードの ように、低波数方向へのエネルギーのフラックス ξ が波数 に依存しない一定値であるとして、次元解析よりエネル ギースペクトル が導かれる.ここで*c*>0は無次元の定数である.この低 波数へのエネルギーの流れは,長い波長(大きな構造)を 持つ流れの生成に対応する.長谷川-三間方程式とβ平面 上2次元流体方程式の場合でも,一般化エンストロフィー の存在によって,同様のエネルギー逆カスケード現象が 生じる.しかしこれらの方程式は,二次元ナビエ-ストー クス方程式とは異なり空間異方性を伴うため,逆カスケー ド現象は等方的でなく,最終的に特定の方向に流れる帯 状流を生成すると考えられている.残念ながら,この生 成機構の詳細は十分に理解されているとは言えず,相互 の関連が明らかではないいくつかの考え方がある.これ らの詳細については,本小特集でも議論される.

2.6 まとめ

本章ではプラズマ物理と地球流体力学をつなぐ長谷川-三間方程式とβ平面上2次元流体方程式について解説し た.これらの方程式は核融合プラズマや天体表面の流れ で観測される自己組織化現象をモデル化する基礎方程式 であり、同様の数学的構造を示す.長谷川-三間方程式は 直線磁場に対して垂直な平面における静電ポテンシャル 乱流を記述し、その非線形性の要因は分極ドリフトの発 散となっている. また, 密度勾配が存在するとき長波長 極限ではドリフト波と呼ばれる線形波が存在する. β平面 上2次元流体方程式は回転する天体の表面における二次 元流体の最も簡単なモデル方程式である. コリオリパラ メータは南北方向に変化するため、長波長極限ではロス ビー波が励起される.両方の力学系はハミルトン構造を 持っており、質量、エネルギー、及び一般化エンストロ フィーが保存量として存在する. また, これらの方程式 を用いて帯状流の生成機構を議論することができ、二次 元流体を特徴づける逆エネルギーカスケードは重要な自 己組織化メカニズムとなっている.

参考文献

- [1] H. Hasegawa and K. Mima, Phys. Fluids 21, 1 (1978).
- [2] M. Wakatani and A. Hasegawa, Phys. Fluids 27, 611 (1984).
- [3] N. Sato and M. Yamada, J. Plasma Phys. 88, 3 (2022).
- [4] J.G. Charney, Geof. Publ. 17, 3 (1948).
- [5] G.K. Vallis, Atmospheric and Oceanic Fluid Dynamics (Cambrigde, 2nd ed. 2017).
- [6] W. Horton and A. Hasegawa, CHAOS 4, 2 (1994).
- [7] A. Weinstein, Phys. Fluids 26, 388 (1983).
- [8] P.J. Morrison, Rev. Mod. Phys. 70, 467 (1998).
- [9] B. Galperin and P.L. Read, Zonal Jets: Phenomenology, Genesis, and Physics (Cambridge, 2019).
- [10] G.K. Batchelor, Phys. Fluids 12, 233 (1969).
- [11] R.H. Kraichnan, Phys. Fluids 10, 1417 (1967).
- [12] A. Hasegawa Adv. Physics 34, 1 (2004).

 $\boldsymbol{\mathcal{E}} = c\,\boldsymbol{\xi}^{2/3}k^{\,-\,5/3}.$

(29)