業 解説

直線磁化プラズマを用いたプラズマ乱流研究の新展開

New Developments on Plasma Turbulence Research with Linear Magnetized Plasma

九州大学の PANTA 装置では、プラズマの乱流輸送機構を解明するための研究が進められており、長年にわ たり乱流揺動の振る舞いや非線形相互作用の理解をめざした基礎研究が活発に行われてきた。最近、新しい計測 法としてボールペンプローブ法が導入され、プラズマ空間電位のより詳細な測定が可能となった。さらに、イオ ンスケールの揺動が関わる熱・粒子輸送を研究するために、大口径プラズマソースの増設も行われた。既存のプ ラズマソースと反対の位置に設置された新プラズマソースはアパーチャー(aperture)によりプラズマ径を制御 することが可能で、最大でプラズマ径を2倍程度拡大する事ができる.これらの PANTA 装置のアップグレード により、磁場閉じ込め核融合プラズマにおける乱流輸送の機構解明および新しい乱流制御手法の開拓が期待でき る.計測や制御の観点から、プラズマ乱流研究の新しい展開に繋がるものと考えられる.

Keywords:

ball-pen probe, plasma space potential, plasma instability, linear magnetized plasma, aperture source

1. はじめに

磁化プラズマにおける熱及び粒子の乱流輸送機構の解 明とその制御は,経済的な核融合発電実現の観点から, 磁場閉じ込め核融合研究における重要課題として盛んに 研究が行われている[1-12].多くのプラズマ閉じ込め装 置では、クーロン衝突に基づく古典及び新古典輸送理論 の予測をはるかに上回る"異常乱流輸送"による閉じ込 め性能の劣化が観測されており、その原因の解明が求め られている.

これまでに、異常乱流輸送の説明として、ドリフト波 (Drift-wave) モード駆動[13,14]の乱流が提案されてい るが、このイオン輸送は乱流によって自己組織化される 帯状流(メゾスケール)によって抑制されることも明ら かになっている[15-18]. 一方, プラズマ乱流輸送の理論 では、ドリフト波モードとマクロスケール揺動との非線 形相互作用によってもプラズマ輸送が増大されることが 明らかになった[19]. 即ち、プラズマ乱流輸送に対する ドリフト波モードと帯状流の寄与は独立ではなく、最終 的にはマイクロスケール及びメゾ・マクロスケールの揺 動間の非線形相互作用[20-27]によって輸送が決定される と予測されている.しかしながら,通常の磁化プラズマ 実験では、シミュレーション結果のような乱流場全域を 局所的かつ精密に調査することは困難であり、マルチス ケール揺動間の非線形相互作用と熱・粒子輸送の発現機 構を詳細に調査することができなかった. このような背 景のもと、これまでPANTA直線装置で得られた実験結果 [28-56]に基づき、我々はマルチスケール揺動間の非線形 相互作用による乱流輸送の発現機構を総合的に解明する ことをめざした装置開発を進めている.

本解説記事では、ボールペンプローブによるプラズマ 空間電位の直接計測ならびにプラズマ径を制御可能なプ ラズマソースの増設について、開発の動機を含めて初期 結果を紹介する.

2. プラズマの空間電位の直接測定法

プラズマ乱流研究を行う上で空間電位は非常に重要な パラメーターである.特に、プラズマ乱流揺動の抑制機 構などを調べる際に、正確なプラズマ空間電位を通じて 電場を求めることができれば、プラズマ乱流揺動の挙動 を詳細に解析することが可能となる.プラズマ空間電位 の測定方法としては、HIBP(重イオンビームプローブ) [57]やエミッシブプローブ[58]などが一般的に使用され ているが、HIBPは適用可能なプラズマ条件が限られてお り、エミッシブプローブは電圧を印加して空間電位を測 定するため、低擾乱な乱流計測が困難といった課題があ る.そのため、プラズマ乱流揺動の非線形的挙動を研究 するために、欧州で主に使用されているボールペン(Ball-Pen)プローブ[59-65]を九州大学のPANTA装置に初めて 設置して初期実験を行った.

Research Institute for Applied Mechanics, Kyushu University, Kasuga, 816-8580, Japan

author's e-mail: moon@riam.kyushu-u.ac.jp

2.1 Ball-pen プローブ法の原理

図1にボールペン(BP)プローブの概略図を示す.BP プローブは、イオンのラーモア半径が電子に比べて格段 に大きいことを巧みに利用して、イオンのみを分離捕集 することによって、プラズマ中の空間電位 φ_sを直接計測 する.高温プラズマではタングステンをコレクターに用 いる事が多いが、低温プラズマではステンレス網を用い ることができる.絶縁体にはセラミック系の材料を用い る.コレクターの深さhは、イオンラーマー半径程度とす るのが一般的である.PANTAでのBPプローブ実験結果 については後述する.

図2にBPプローブのI-V特性を示す. 典型的な静電プ ローブにおける空間電位 φ_sと浮遊電位 φ_fの関係は, 次の 式で与えられる.

$$\phi_{\rm s} = \phi_{\rm f} + \alpha T_{\rm e} \quad \text{with} \quad \alpha = \ln(R) = \ln(I_{\rm sat}^-/I_{\rm sat}^+) \tag{1}$$

ここで $R = I_{sat}^{-}/I_{sat}^{+}$ は、電子とイオン飽和電流の比を表す (アルゴンArの場合 $\alpha \approx 4 \sim 5[66]$). BPプローブは、ラー モア半径が電子に比べて格段に大きいことを利用して、 イオンのみを分離捕集することによって $I_{sat}^{-}/I_{sat}^{+} \approx 1$ とする ことができる.このとき(1)式において $\alpha = 0$ となるため、 BPプローブの浮遊電位が空間電位を示すことになる.

近年,欧州の様々な核融合実験装置でBPプローブが導入され熱流束に関する研究に利用されている.トカマク・



図 2 BP プローブ特性 (プラズマイオンのみを分離捕集できた 場合, 黒線が赤線に変わる).

ステラレーター・直線装置でのBPプローブの適用例を **表1**にまとめた.主に比較的強磁場かつ低密度プラズマ の条件下で使用されることがわかる.

2.2 Ball-pen プローブの活用

図 3 (a) に PANTA で開発された BP プローブを示す. BP プローブは直径 3.2 mm のステンレス電極と内径4 mm のセラミックチューブで構成されており、電極はセラミッ クチューブ内を移動して、約0.01 mm の分解能(電極深さ) で調整可能である.また BP プローブの両脇には静電プ ローブ(LP)が設置されており、 $\phi_f \varepsilon$ 測定することが可 能である.図3(b)にイオン飽和電流 I_{sat}^{st} で規格化した BP プローブのI-V特性の電極深さ(h)依存性を示す.BPプ

表1 BP プローブの動作条件と設計仕様の概要[67]. [* Device has not official name, the city / author is used as name.]

Device (Type)	B range [mT]	Density range [m ⁻³]	Electron Temperature [eV]	Collector diameter [mm]	Tube width [mm]
Asdex-U (Tokamak)	Toroidal field 2500	edge 10 ¹⁹ – 10 ²⁰	Edge (H-mode) 100-1000	4	Inner diameter 6
Compass (Tokamak)	Toroidal field 1150	$2-9 \times 10^{19}$	10-100	2	Inner diameter 5
Castor (tokamak)	Toroidal field 1300	~10 ¹⁸	10	4	-
ISSTOK (Tokamak)	Toroidal field 500	$\sim 10^{19}$	10-30	3	-
MAST (s.tokamak)	500	$3 - 8 \times 10^{18}$	-	1.5, 4	-
Torsatron TJ-K (Stellarator)	72	$\sim 10^{17}$	10	1	0.5
Mirabelle (Linear)	5 - 80	$10^{16} - 10^{17}$	1-7	0.3, 0.6, 1	0.3, 0.4, 1
Harris* (chamber)	Up to 500	$0.7 - 7 \times 10^{16}$	~2.7	2, 3.9	1
Ljubiana* (linear)	7 - 20	$10^{14} - 10^{15}$	2	1.5, 0.4, 0.2	Inner diameters 2, 0.55, 0.3
Praga* (magnetron)	40	$10^{16} - 10^{17}$	-	1.2, 0.8	2, 1.5



図3 PANTA 装置における (a) BP プローブと (b) BP プローブの I-V 特性のコレクター深さ h の依存性.

ローブのI-V特性の電子飽和電流 I_{sat} は, h = -1 mmの場 合がh = 3 mmと比較して約7分の1に著しく減少するこ とが明らかになった. さらに、電極の深さが-1.0 mmの 場合、 $\ln(R)$ は最小値(約1)になり、BPプローブの ϕ_{f} 値が ϕ_{s} を表すと考えられる.

図4にBPプローブの電極深さhの依存性を調査した 結果を示す。BPプローブのh値が約-0.5 mmの場合に $|R| = |I_{sat}/I_{sat}|$ が1に近い最小値を示す。上で述べたよ うに、この時の浮遊電位がプラズマ空間電位と等しくな る.また、BPプローブの電極深さの依存性については、 h値の変化によって|R|が単調に変化せず、|R|が最小と なった後に再び大きくなる傾向が観測された。この結果 は、他の実験装置のBPプローブでも確認されており、プラ ズマ粒子の $E \times B$ ドリフトの影響によるものと考えられる [68].

図 5 (a) および 5 (b) は, PANTA プラズマの周辺部 (r = 2.5 cm が半径に対応) において BP プローブで計測し た空間電位と電子温度を示す. 静電プローブ LP の I-V 曲 線から得られたプラズマ空間電位と電子温度の値を BP プ ローブから直接得られた結果と比較した. BP プローブか ら電子温度を求める際には式(2)を用いている.

$$T_{\rm e} = (V_{\rm Bs} - V_{\rm Lf} / \alpha_{\rm LP} - \alpha_{\rm BPP}) \tag{2}$$

ここで V_{Bs} および V_{Lf} は, BPプローブの空間電位および LPの浮遊電位を示し, α_{LP} および α_{BPP} は $\alpha = \ln(R)$ を示 す.

r>3 cmでは空間電位と電子温度どちらも実験誤差の 範囲で概ね一致していることが確認できた.LPと異なり BPプローブは電圧掃引を必要としない手法であり,プラ ズマの空間電位と電子温度を低擾乱で計測可能な方法の 確立に成功した.しかし,磁化プラズマのホールパラメー タ(β)が1未満の領域(プラズマ半径位置r<3 cm)では,



図4 BP プローブにおける (a) イオンと電子飽和電流比と (b) 浮 遊電位のコレクター深さ hの依存性.



図 5 BP プローブと LP の I-V 曲線から求めた (a) プラズマの空 間電位 (b) 電子温度の比較.

BPプローブと静電プローブで得られたプラズマ空間電位 の差が拡大しており, BPによるプラズマ電位の測定が困 難になることが明らかとなった.ここでのホールパラメー タβは,電子のジャイロ周波数と電子と重粒子(イオンや 中性粒子)の衝突周波数の比率として定義される.今後は, これまでPANTAで蓄積された実験結果に基づいて多チャ ンネル BPプローブの設計・製作を行い,電場および電場 揺動を得る計画である.また,揺動乱流が駆動する熱流束・ 粒子束の定量的な評価も予定している.

PANTA直線装置のアップグレードと最近の 成果

近年、直線装置PANTAでは、異常な乱流輸送を引き起 こす物理機構の解明をめざして磁化プラズマ中のマルチ スケール乱流揺動とそれらの非線形相互作用に焦点を当 てた研究を開始した. このような取り組みを進めるに当 たっては磁化プラズマ中における乱流の空間構造を3次 元で詳細に解析し、また熱流束と粒子束の時間発展を2 次元で追跡(合計4次元の情報)することが必要である. そのような研究を可能とするための装置改良を進めてい る. PANTA装置は均一な磁場中に半径5 cmの円筒状へ リコン波プラズマを生成(中心電子温度2-3eV,中心電 子密度0.5-1×10¹⁹ m⁻³)可能だが、プラズマサイズの小 ささから磁化プラズマ中で支配的なイオンスケール(約 1 cm)の揺動やドリフト波モードとの非線形相互作用な どを大域的に評価することは困難であった. そこで, これ までよりも2倍の大きさ(半径10 cm)の大きさを持つプ ラズマソースを新しく設置した(図6の大口径ソース). 図6下部に示すように、大口径ソースはアパーチャーを 有しておりプラズマの半径を大気側から制御することが 可能である.アパーチャーにより,プラズマの直径を最大 180 mmから77 mmまで調節することができる。新しく 整備した大口径プラズマソースの外観を図7(左)に示す.



図6 PANTA 装置のアップグレードの概略(上)と新プラズマソースの開口部(アパーチャー式)の写真(下).

PANTAでは高周波によりプラズマを生成するため、放電 部である石英管をメッシュ付きのシールドで覆っている. 図7(右)から、アパーチャーを調節することによってプラ ズマの径が制御されている様子がわかる.

アパーチャーの径を変更することでプラズマ空間分布 がどのように変化するかを調べるため、10 MHzのヘリ コン波プラズマを使って実験を行った.実験の条件は、 磁場が1000 G, Ar ガス圧が0.13 Pa, 入射 RFパワーが 3 kWである.また、5 チャネルプローブを用いてプラズ マ密度と浮遊電位の径方向分布を測定した.図8に示す のは、アパーチャー開口部を113 mm、153 mm、および 180 mmとした際のプラズマ密度の空間分布である.図 の点線はアパーチャーの半径に対応している.プラズマ 直径が180 mmの場合と153 mmの場合を比較すると、プ ラズマ密度の値や分布が維持されたままプラズマのサイ ズが30 mm 程度制御されていることがわかる.しかし、



図7 新しいプラズマ源(右)と開口部サイズの変化による実際 のプラズマ放電(左).

113 mmの場合には径方向分布に違いが見られる結果となった.

図9には、プラズマの浮遊電位の径方向分布を示す. アパーチャーによるプラズマ直径の変更によって、プラ ズマ密度と異なり、浮遊電位の空間分布も変化する様子 が観測された.浮遊電位は乱流による粒子の径方向輸送 と関わると考えられ、プラズマ径の変化に対応してプラ



図8 開口部の変化によるプラズマ密度の径方向分布.



謝 辞

PANTA プラズマの実験に際し、多くのご支援を賜りま した九州大学の藤澤彰英教授、京都大学の稲垣滋教授に心 より感謝申し上げます. また, 九州大学の技術職員である 新谷一朗氏と牟田口嵩史氏、ならびに研究室の大学院生の 皆様にも多大なるご協力をいただき、深く感謝いたしま す. 特に、本原稿の作成にあたり、準備と日本語の添削 をしてくださった東北大学の高橋宏幸講師に、心より感 謝申し上げます.研究の一部は,JSPS科研費(19K23426, 21K13898) およびNIFS 共同研究 (NIFS22KUTR168, NIFS22KIIH001)、ならびに九州大学応用力学研究所の 共同利用研究の助成を受けたものです.

参考文献

- [1] W. Horton, Turbulent Transport in Magnetized Plasmas (World Scientific Publishing, Singapore, 2012).
- [2] K. Itoh et al., Transport and Structural Formation in Plasmas (IOP, Bristol, 1999).
- [3] K. Ida *et al.*, Phys. Rev. Lett. **91**, 085003 (2003).
- [4] F. Ryter et al., Phys. Rev. Lett. 86, 5498 (2001).
- [5] M. Erba et al., Nucl. Fusion 38, 1013 (1998).
- [6] W. Dorland et al., Phys. Rev. Lett. 85, 5579 (2000).
- [7] P.H. Diamond et al., Phys. Rev. Lett. 84, 4842 (2000).
- [8] R.A. Moyer *et al.*, Phys. Rev. Lett. 87, 135001 (2001).
- [9] A. Jacchia et al., Nucl. Fusion 42, 1116 (2002).
- [10] E. Asp et al., Phys. Plasmas 15, 082317 (2008).
- [11] S.K. Mattoo et al., Phys. Rev. Lett. 108, 255007 (2012).
- [12] X. Wei et al., Phys. Plasmas 17, 042108 (2010).
- [13] W. Horton, Rev. Mod. Phys. 71, 735 (1999).
- [14] T. Kaneko et al., Phys. Rev. Lett. 90, 125001 (2003).
- [15] Z. Lin et al., Science 281, 1835 (1998).
- [16] A. Fujisawa et al., Phys. Rev. Lett. 93, 165002 (2004).
- [17] P.H. Diamond et al., Plasma Phys. Controlled Fusion 47, R35 (2005).
- [18] A. Fujisawa, Nucl. Fusion 49, 013001 (2009).
- [19] S.-I. Itoh and K. Itoh, Nucl. Fusion 53, 073035 (2013).
- [20] S.-I. Itoh and K. Itoh, Plasma Phys. Controlled Fusion 43, 1055 (2001).
- [21] F. Jenko, J. Plasma Fusion Res. Ser. 6, 11 (2004).
- [22] Y. Nagashima et al., Phys. Rev. Lett. 95, 095002 (2005).
- [23] S. Inagaki et al., Phys. Rev. Lett. 107, 115001 (2011).
- [24] K. Itoh et al., Plasma Phys. Controlled Fusion 54, 095016 (2012).
- [25] C. Moon et al., Phys. Rev. Lett. 111, 115001 (2013).
- [26] C. Moon et al., Phys. Plasmas 22, 052301 (2015).
- [27] C. Moon et al., Plasma Phys. Control. Fusion 58, 105007 (2016).
- [28] 永島芳彦, 荒川弘之: プラズマ・核融合学会誌 88, 315 (2012).
- [29] 藤澤彰英他:プラズマ・核融合学会誌 95,391 (2019).
- [30] 伊藤早苗 他: プラズマ・核融合学会誌 96, 225 (2020).
- [31] 稲垣 滋:プラズマ・核融合学会誌 99,456 (2023).



図 9

ズマの粒子輸送にも変化が生じているものと考えられる. 初期的な結果ではあるものの、アパーチャーを調整する ことよってプラズマ径が制御可能であることを確認した. プラズマの大口径化はイオンスケール(約1 cm)の揺動 を研究する上で重要な成果であり、非線形プラズマ乱流 の実験研究における新しい展開に繋がるものと期待され る.

4. まとめ

単純な磁場構造を持つ直線プラズマは乱流揺動に関す る物理研究を進める上で多くの利点がある. プラズマ空 間電位は乱流による粒子輸送を理解するためのキーパラ メータの一つであり、多くの診断法が提案され使用され ている. その中でも, 電圧掃引を必要とせず, プラズマ 乱流揺動を研究するのに適した診断法としてボールペン プローブが注目されている. PANTAにおいてもボールペ ンプローブを用いた計測を開始した. ボールペンプローブ の初期実験結果に基づき、プラズマ乱流揺動による熱流 束などを測定するための多チャンネルボールペンプロー ブの開発を計画している. また, 従来の2倍の直径を持 つプラズマを生成可能な大口径プラズマソースを増設し た.大口径プラズマソースはアパーチャーを有しており. アパーチャーを調節することでプラズマ径を大気側から 制御することができる.新たに設置したプラズマソース を用いた初期実験を行い、アパーチャーの開口部を調節 することでプラズマのサイズとともに密度と浮遊電位の 径方向分布を制御できることを確認した. ボールペンプ ローブとアパーチャー式大口径プラズマソースを組み合 わせることにより、イオンスケールの揺動が駆動する熱・ 粒子輸送の研究、またイオンスケール揺動を含むマルチ スケール揺動の非線形相互作用に関する研究のさらなる

- [32] Y. Nagashima *et al.*, J. Phys. Soc. Jpn. 84, 063501 (2015).
- [33] T. Kobayashi et al., Phys. Plasmas 22, 112301 (2015).
- [34] A. Fujisawa et al., Plasma Fusion Res. 10, 1201080 (2015).
- [35] A. Fujisawa *et al.*, Plasma Phys. Control. Fusion 58, 25005 (2016).
- [36] S. Inagaki et al., Sci. Rep. 6, 22189 (2016).
- [37] T. Kanzaki *et al.*, Plasma Fusion Res. **11**, 1201091 (2016).
- [38] T. Kobayashi et al., Phys. Plasmas 23, 102311 (2016).
- [39] S. Ohdachi *et al.*, J. Phys.: Conf. Ser. 823, 012009 (2017).
- [40] T. Kobayashi *et al.*, Plasma Fusion Res. **12**, 1401019 (2017).
- [41] K. Hasamada *et al.*, Plasma Fusion Res. **12**, 1201034 (2017).
- [42] K. Yamasaki *et al.*, Rev. Sci. Instrum. **88**, 093507 (2017).
- [43] K. Tomita *et al.*, Plasma Fusion Res. **12**, 1401018 (2017).
- [44] A. Fujisawa et al., Phys. Plasmas 26, 012305 (2019).
- [45] F. Kin et al., Phys. Plasmas 26, 042306 (2019).
- [46] B. Zhang et al., Plasma Fusion Res. 14, 1201121 (2019).
- [47] H. Arakawa *et al.*, IEEJ Trans. Electr. Electron. Eng. 14, 1450 (2019).
- [48] B. Zhang et al., Plasma Phys. Control. Fusion 61, 115010 (2019).
- [49] K. Yamasaki *et al.*, Rev. Sci. Instrum. **91**, 33502 (2020).
- [50] I. Marui *et al.*, Plasma Fusion Res. **15**, 1201018 (2020).



九州大学応用力学研究所准教授.2014年 東北大学大学院工学研究科,博士(工学) 修了.学生時代から主にプローブを用いた プラズマ揺動の研究に取り組んできました

が,現在も研究室の学生たちと共に楽しくプラズマ揺動の研 究を続けています.最近,長期間にわたる研究を続けるため には健康が重要であることに気づき,少しずつランニングを 始めました.

- [51] T. Kobayashi et al., Phys. Plasmas 27, 62309 (2020).
- [52] C. Moon et al., Sci. Rep. 11, 3720 (2021).
- [53] T.-K. Kobayashi *et al.*, Plasma Phys. Control. Fusion 63, 32001 (2021).
- [54] D. Nishimura *et al.*, J. Appl. Phys. **129**, 093301 (2021).
- [55] Y. Kawachi et al., Sci. Rep. 12, 19799 (2022).
- [56] T.-K. Kobayashi et al., Sci. Rep. 14, 12175 (2024).
- [57] T. Ido et al., Plasma Fusion Res. 2, S1100 (2007).
- [58] J.P. Sheehan and N. Hershkowitz, Plasma Sources Sci. Technol. 20, 063001 (2011).
- [59] J. Adámek et al., Czech. J. Phys. 54, C95 (2004).
- [60] J. Adámek et al., J. Nucl. Mater. 390-391, 1114 (2009).
- [61] G. Bousselin *et al.*, Rev. Sci. Instrum. 84, 013505 (2013).
- [62] J. Adámek *et al.*, Contrib. Plasma Phys. **53**, 39 (2013).
- [63] J. Adámek *et al.*, Rev. Sci. Instrum. 87, 043510 (2016).
- [64] B.J. Harris *et al.*, Plasma Sources Sci. Technol. 28, 055018 (2019)
- [65] G. Grenfell *et al.*, Rev. Sci. Instrum. **93**, 023507 (2022).
- [66] F.F. Chen, Lecture notes on IEEE-ICOPS meeting (2003).
- [67] D. DiMatteo (2024). "Direct measurement of space potential and fluctuations by using a ball-pen probe in a linear helicon plasma", イタリアミラノ工科大学修 士論文.
- [68] S. Murphy-Sugrue *et al.*, Plasma Phys. Control. Fusion **59**, 055007 (2017).