科学研究費助成事業(科学研究費補助金)研究成果報告書

平成24年5月6日現在

機関番号:63902 研究種目:基盤研究(C) 研究期間:2009年度~2011年度 課題番号:21560863				
研究課題名(和文) 高温プラズマ中における高密度プラズモイドの非拡散的輸送機構				
研究課題名(英文) Dynamic behavior of non diffusive transport of high density plasmoid in high temperature plasmas				
研究代表者				
版本 隆一 (SAKAMOTO Bynighi)				
效本 隆(GARAMOTO Ryutelli)				
核融合科学研究所・ヘリカル研究部・准教授				
研究有备亏:10290917				

研究成果の概要(和文):ステレオ視高速カメラとバンドルファイバアレイを相補的に用いた高時間・空間分解能観測を用いて,高温プラズマ中へ入射された固体水素ペレットが溶発して形成される溶発プラズモイドの詳細観測を行った.その結果,溶発プラズモイドは最大 100 kHz 程度の周波数で分離し,10 数 µs の寿命の間に~15 cm 程度低磁場側に輸送されることを明らかにした.この結果は,実験的に観測されているペレット溶発位置と実効的な粒子デポジション分布の差異を説明することができる.

研究成果の概要 (英文): A complementary observation of solid hydrogen ablation has been performed by using a stereo fast camera and bundled fiber optics in order to investigate the pellet ablation dynamics. The pellet plasmoid which is formed around the pellet substance by ablating hydrogen pellet, intermittently breaks away from the pellet ablating position and the breakaway plasmoid is transported across a confinement field. The breakaway plasmoid recurrently develops at 100 kHz and it is non-diffusively transported approximately 15 cm during its 10 several μ s lifetime in the opposite direction to the pellet motion, namely, toward the low magnetic field side. This observation gives a reasonable explanation for the difference between the pellet ablation position and the effective particle deposition profile.

交付決定額

(金額単位:円)

			(亚顶十匹,11)
	直接経費	間接経費	合 計
2009 年度	1,600,000	480,000	2,080,000
2010 年度	1,300,000	390,000	1,690,000
2011 年度	700,000	210,000	910,000
年度			
年度			
総計	3,600,000	1,080,000	4,680,000

研究分野:工学 科研費の分科・細目:総合工学・核融合学 キーワード:磁場核融合

1. 研究開始当初の背景

磁場閉じ込め方式の核融合炉における自 己燃焼プラズマでは、核融合反応によって生 成されたアルファ粒子がプラズマを自律的 に加熱する様になるため、核融合反応条件を 満たす高密度プラズマを維持するための燃 料供給が最も重要な燃焼制御要素となり,核 融合炉心プラズマへの高効率な燃料供給手 段の確立が必要である.高温プラズマへの高 効率な燃料供給手段として,固体水素の高速 入射(ペレット入射法)があり,高温プラズ マ中における固体水素の溶発特性について 実験的,理論的側面から多くの研究がなされ てきている.これらの研究によって,固体水 素ペレット入射法の有効性が示されている 一方で,将来の核融合炉における大容量・高 温プラズマでは固体水素ペレットがプラズ マ中心部へ到達する前に溶発してしまうこ とが予測され,高温プラズマへの燃料供給手 段としての検証は未だ不十分である.

固体水素ペレット入射による高温プラズ マへの粒子供給特性を理解する上で,2 つの 重要な素過程がある. 先ず, 高温プラズマ中 に入射された固体水素はプラズマからの入 熱に曝されて溶発する.次に、溶発した粒子 はさらに加熱されることによって、電離して 高密度の溶発プラズモイドを形成する.この 溶発プラズモイドは閉じ込め磁場や背景プ ラズマとの相互作用によって力を受け、非拡 散的に輸送される.したがって,前者の固体 水素の溶発位置からだけでは、必ずしも実効 的な粒子デポジション分布を説明できる訳 ではなく、溶発後形成される高密度プラズモ イドの背景プラズマへの均質化過程も考慮 する必要がある.特に、背景プラズマ温度が 高くなると、後者の溶発プラズモイドの非拡 散的輸送の影響が無視できなくなることが 実験的[1], 理論的[2,3]に示されている. すな わち、溶発プラズモイドの非拡散的輸送機構 を理解することによって、核融合炉心プラズ マへの燃料供給特性を改善するような固体 水素ペレット入射法の最適化の指針が得ら れる可能性がある.

私がこれまで行ってきた固体水素ペレッ ト溶発観測においても、溶発位置と実効的な プラズマ密度増加位置の差異が観測されて おり[4],非拡散的な粒子輸送の存在を示唆し ている.また、高速カメラを用いた2次元イ メージング計測では溶発プラズモイドの分 離加速を示唆する観測結果も得られており, 非拡散的粒子輸送の存在を傍証している.さ らに、科研費(基盤研究(C)19560831,平成 19-20 年度)にて遂行したバンドル光ファイ バと高速フォトダイオードを用いた高時間 分解能計測によって、サブμsのタイムスケー ルでの溶発プラズモイドの輸送の存在を明 らかにした.

今後の研究の展開としては、溶発プラズモ イドの非拡散的輸送特性を実験的に示すと ともに、その輸送機構を明らかにし、固体水 素ペレット入射を用いた粒子供給法の最適 化につなげることである.

研究の目的

本科研費研究では、ステレオ視高速カメラ による3次元観測と、バンドルファイバアレ イを用いた高時間分解能計測を相補的に用 いて、高温プラズマ中へ入射された固体水素 ペレットが溶発して形成される溶発プラズ モイドの非拡散的輸送の詳細観測を行い,固 体水素ペレットによって供給された粒子が プラズマ中へ均質化してゆく素過程を明ら かにすることを目的としている.

3. 研究の方法

本研究は核融合科学研究所で稼働中の大 型ヘリカル装置(LHD)と付属設備であるペ レット入射装置を用いた研究である. 当初の 予定では、これまでの科研費研究で整備した バンドルファイバアレイと同じものを追加 し、2地点からの観測による高速3次元計測 を行う予定であったが,本研究費内で達成可 能な空間分解能を考慮すると,むしろ1地点 のバンドルファイバアレイを増強し、2次元 イメージングの分解能を上げた方が有用な 情報が得られると判断した.従って、3次元 計測は従来通り高速カメラによって行い、バ ンドルファイバアレイによる高時間分解能 計測の空間分解能を改善し、これらの2つ観 測装置を用いた相補的観測によって、 ペレッ ト溶発動態の高時間・高空間分解能計測を可 能とした.実験観測によって得られたペレッ ト溶発位置とその後の溶発プラズモイド挙 動といった局所的な現象と、背景プラズマの 密度計測による大域的な粒子供給分布を比 較することによって、ペレット溶発素過程が 実効的な粒子供給特性に及ぼす影響を調べ る.

さらに、ペレットの溶発とその後の背景プ ラズマへの均質化過程を記述した理論モデ ルによるシミュレーションと観測結果を比 べることによって、ペレット溶発動態の機構 を推定するとともに、理論モデルの外挿性を 検証する.

4. 研究成果

(1) 溶発プラズモイド観測装置

溶発プラズモイドの高空間分解能3次元計 測には、ステレオ視高速カメラ[5]を用いた. 高時間分解能2次元計測には、10×10マトリ ックスのバンドルファイバアレイ(図1)を 用い、高速カメラと同じ視野を観測できる様 な対物レンズを選択した(図2).各ファイバ への入射光は高速Si-PINフォトダイードを 用いて電気信号に変換し、高速A/D変換器に よってデジタイズ処理してデータを収集し た.典型的な観測周波数は1~2.5 MHzとした.

(2) ペレット溶発位置

高温プラズマに入射したペレットの溶発 過程の模式図を図3に示す.ペレットは背景 プラズマ(主に電子)による熱流束によって 溶発し,音速で等方的に広がる中性ガス雲を 形成する.中性ガス雲はさらに加熱されて電 離し,高密度の溶発プラズモイドになる.溶 発プラズモイドは強く発光するため,高速イ



図1 バンドルファイバーアレイ



図2 高速カメラの視野(破線)とバンドルフ ァイバーアレイの視野(実線)

メージング観測の対象となる.一方、ペレッ ト自体は観測することができないが、溶発プ ラズモイドの内部に位置して粒子源となっ ているので, 溶発プラズモイドの最輝度部に 位置すると推定できる.図4は典型的な溶発 プラズモイドの高速カメライメージング観 測例を示す. 溶発プラズモイドの中心位置 (すなわち、ペレットの溶発している位置) をステレオ観測した結果を再構築して任意 の断面に射影したプロットを図5に示す.(a) はペレット入射軌道を真後ろから見た断面 であり,赤線はペレットが溶発している磁気 面上における磁力線を示している.(b)はペレ ット入射軸を含むポロイダル断面であり、赤 線は磁気面を示している. 青点は3次元再構 築されたペレット溶発位置であり、ペレット は入射軸から磁力線方向に逸れつつ, プラズ マ内部に侵入していることが分かる.この現 象は、高速イオンによる熱流束の非対称性に 起因するもので,本研究の範疇から外れるも のであるが、この観測結果はペレット溶発挙 動を観測する上で、3次元計測が重要である ことを示している.



図3 ペレット溶発の模式図



図4 溶発プラズモイド



図5 ペレット溶発位置の3次元再構築と任意 断面への射影

(3) 分離プラズモイド動態

図4を見ると、強く発光する溶発プラズモ イドに加えて、いくつかの筋状の発光が観測 できる.この発光は溶発プラズモイドから分 離・加速されたプラズモイドを示している. 分離プラズモイドの速度は高速カメラの時 間分解能よりも十分速いために、高速カメラ 画像からは追跡することができないが、観測 される3次元位置を調べることによって、溶 発位置に対する相対的な存在位置が分かる ために、加速方向を示すことが可能である. 図6はプラズモイドが観測される大半径方向 位置の時間変化を示したものである.青丸は 溶発プラズモイド位置であり、ペレット入射



図 6 ペレット溶発位置(大半径方向)の時間 変化と分離プラズモイドの観測位置

速度から予測される位置(青破線)で溶発し ていることを示している.一方,分離プラズ モイド(赤点)が観測されるのは常に大半径 方向外側であり、その変位は10 cm 程度であ る. すなわち, 溶発したペレット粒子がプラ ズマ外側方向へ吐き出されていることを示 唆している. このような分離プラズモイドの 挙動を明確にするために、より高速計測が可 能なバンドルファイバアレイを用いて観測 を行った. 図7は高速カメライメージとバン ドルファイバイメージを示す. 高速カメラで 観測された分離プラズモイドの加速方向に 対応するチャンネル列(37-40 ch)の発光強 度の時間変化を図8に示した.発光強度変化 には振動が見られるが, 各発光のピークは分 離プラズモイドが横切ったタイミングを示 していると考えられ,振動の周期から分離プ ラズモイドの分離周波数、チャンネル間のピ ーク位置の時間遅れから、 プラズモイドの速 度が推定できる. 典型的な分離周波数は 60 kHz 程度であり, 最大で 100 kHz にも達する ことが明らかになった.また,速度に関して は 10 - 20 km/s, 寿命は十数 us と推定され, ペレットの入射速度の 10 倍以上の速度で, 低磁場側に移動されていることが示された. また, 溶発位置から2 チャンネル以上離れた ファイバでは、ほとんど発光に振動が見られ ないことから, 分離プラズモイドの移動距離 は 10 - 20 cm 程度と推定される. 高速カメラ 観測による移動距離よりも大きく見積もら



図7 高速カメライメージとバンドルファイバ アレイイメージ.両者は同じ視野を有している



図8 バンドルファイバ信号の時間変化



図 9 ペレット溶発位置と実効的粒子デポジション分布

れたが,このことは高速カメラの撮像素子の ダイナミックレンジが 10 bit であるのに対し て,フォトダイオード計測のそれは 14 bit あ るため,移動に伴い密度が薄くなった溶発プ ラズモイドでも観測できることに起因して おり,これらの結果には矛盾が無いと考えて いる.

大域的な実効粒子供給特性と溶発位置の 関係を図9に示した. トムソン散乱計測によ る背景プラズマの密度変化から求めた実効 的な粒子供給分布は青丸,ペレット溶発発光 分布は桃色実線で示した. 溶発発光のピーク 位置は4.30m付近,実効粒子供給ピーク位置 は 4.45 m にあり, おおよそ 15 cm の差異があ る.この差異は分離プラズモイドの変位量と 一致し,実効粒子供給位置が溶発位置と異な ることを定性的に説明できる.一方,分離プ ラズモイドにどの程度の粒子が含まれてい るかを分光的に求めることを試みたが、分離 プラズモイドの寿命が短いために,分光後の 光量が確保できず、プラズモイドの密度の評 価はできていない. 分離プラズモイドの密度 評価は、次のステップの研究課題として残っ た.

溶発プラズモイドの非拡散的輸送は, 閉じ込 め磁場構造の非一様性に誘起されてプラズ モイド内に生じる荷電分離に起因する E×B ドリフト輸送が原因と考えられており,閉じ 込め磁場構造が単純なトカマク装置では理 論モデリングがすすんでいる. ヘリカル装置 においては、閉じ込め磁場構造の3次元性に 起因した局所的な差異は予測されるが、トー ラス平均した傾向はトカマク装置と同様で あると考えられる. ここでは、トカマク装置 における E×B ドリフト輸送をモデル化した 理論コードを用いて LHD 実験をシミュレー ションした.その結果,典型的な溶発プラズ モイドの分離周波数は 40-60 kHz であり,ド リフト輸送距離は 10 - 15 cm と推定され,実 験で観測されたプラズモイドの動態をよく 再現することができた. ヘリカル装置特有の 磁場構造の3次元性がプラズモイド輸送に与 える影響に曖昧さが残るものの,実験で観測 された非拡散的輸送は磁場構造の非一様性 に起因したプラズモイドの E×B ドリフト輸 送で説明できると考えられる.更に詳細な検 証を行い,将来の核融合炉への精度の高い外 挿性を確保するためには,理論モデルに磁場 構造の3次元性を取り込むことと,幅広い実 験条件で理論モデルとの比較を行うことが 必要である.

[1] P.T. Lang et al., Physical Review Letters, 79 (1997) 1487-1490.

[2] V. Rozhansky et al., Plasma Phys. Control. Fusion 46 (2004) 575-591.

[3] P.B. Parks et al., Physical Review Letters 94 (2005) 125002.

[4] R. Sakamoto et al., Nuclear Fusion 44 (2004) 624-630.

[5] R. Sakamoto et al., Review of Scientific Instruments 76 (2005) 103502.

(研究代表者、研究分担者及び連携研究者に は下線)

〔雑誌論文〕(計3件)

<u>R. Sakamoto</u> et al., "Observation of Intermittent Breakaway of Pellet Plasmoid in LHD", Europhysics Conference Abstracts 34A (2010) P5.183. (ISBN 2-914771-62-2)

<u>R. Sakamoto</u> and H. Yamada, "Observation of Cross-Field Transport of Pellet Plasmoid in Large Helical Device", Plasma and Fusion Research 6 (2011) 1402085.

J.S. Mishra, <u>R. Sakamoto</u> et al., "Observation of three-dimensional motion of the pellet ablatant in the Large Helical Device", Nuclear Fusion 51 (2011) 083039.

〔学会発表〕(計3件)
<u>坂本隆一</u>,「高温プラズマ中における固体水素ペレットの溶発動態」プラズマ・核融合学
会第26回年会講演会(京都市),2009年12月4日.

<u>R. Sakamoto</u> et al., "Observation of Intermittent Breakaway of Pellet Plasmoid in LHD", European Physical Society Conferences on Plasma Physics, (Dublin, Ireland), June 25, 2010.

<u>坂本隆一</u>,「固体水素ペレット溶発動態の相 補的観測」プラズマ・核融合学会第 27 回年 会講演会(北海道大学,札幌), 2010 年 12 月 2 日. 〔その他〕 http://hdp.nifs.ac.jp/soken/Sakamoto/home.html

研究組織
研究代表者
坂本 隆一(SAKAMOTO Ryuichi)
核融合科学研究所・ヘリカル研究部・准教授
研究者番号:10290917

^{5.} 主な発表論文等