

# 負イオンを含む多成分プラズマ中のイオン波伝播特性

河 合 良 信, 吉 村 信 次<sup>1)</sup>, 眞 銅 雅 子, 市 來 龍 大 (九州大学大学院総合理工学府,核融合科学研究所<sup>1)</sup>)

Propagation Characteristics of Ion Waves in Multi-Component Plasmas with Negative Ions

KAWAI Yoshinobu, YOSHIMURA Shinji<sup>1</sup>, SHINDO Masako and ICHIKI Ryuta Interdisciplinary Graduate School of Engineering Sciences, Kyushu University, Kasuga 816-8580, Japan <sup>1</sup>)National Institute for Fusion Science, Toki 509-5292, Japan (Received 26 January 2001 / Accepted 16 May 2001)

## Abstract

We reviewed the experiments on ion waves in negative ion plasmas, which waves are produced by introducing  $SF_6$  gas into an Ar gas double plasma. In these experiments, negative ion species are directly measured with a mass spectrometer. It is found that dominant negative ion species depend on the gas flow rate. Further, it is shown that the ion bursts technique is a simple and powerful method by which to identify negative ion species as well as positive ion species. The propagation of an ion wave in a multi-component plasma is attempted.

### Keywords:

ion wave, ion burst, ion sheath instability, negative ion plasma, double plasma, mass spectrometer

## 1. はじめに

近年,プラズマ科学の新しい領域の開拓についてプラ ズマ・核融合学会年会や核融合科学研究所主催の研究会 などで議論されてきた.その中の一つに負イオンプラズ マの振る舞いがあげられている.プラズマ基礎分野にお いては,負イオンプラズマ中のイオン音波[1-7],および イオン音波ソリトンの研究が古くから行われている[8-10].これらの多くの実験では,プラズマ中に負イオンを 生成するためにSF<sub>6</sub>ガスがよく用いられている[2-10]. この場合,負イオン種が著者により異なり,負イオン種 がSF<sub>6</sub>またはF<sup>-</sup>と仮定されている.この根拠として電 子付着断面積が電子温度に依存することが考えられてき た.しかしながら,ダブルプラズマの電子温度領域(0.4 -1.5 eV)で電子付着反応係数を計算してみると, SF<sub>6</sub>の 電子付着反応係数がF<sup>-</sup>と比べて圧倒的に大きい. にも かかわらず,実験ではF<sup>-</sup>と仮定されている.一方,プラ ズマ CVD やエッチング等のプラズマ応用分野において も負イオンの役割が現在注目されている. すなわち,反 応性ガスプラズマ中に存在する負イオンを積極的に利用 しようとする試みがある. しかしながら,負イオン量の 測定法がまだ確立していないため,負イオンは十分に活 かされているとは言いがたい.

我々は、プラズマ中のイオンシース不安定性やイオン バーストの研究をこれまで行い、多くの成果を得てきた [11-17].これらの研究の発展として、負イオンプラズマ 中のイオンシース不安定性やイオンバーストの励起を行

author's e-mail: kawai@aees.kyushu-u.ac.jp

この論文は第17回年会(2000,札幌)で招待講演として発表された内容を論文化したものです.

レビュー論文



Fig. 1 Schematic diagram of the experimental device used for the ion sheath instability experiments.

い,興味ある結果を得た.さらに,質量分析器を用いて 実際に負イオンの質量スペクトルを測定し,負イオン種 の同定に成功した.また,ラングミュアプローブのイオ ン飽和電流がイオン密度(プラズマ密度)に比例するこ とに着目し,ラングミュアプローブを用いて反応性ガス プラズマ中の負イオン密度を求める新しい負イオン密度 測定法を開発した[18,19].現在,我々はこれらの成果を 基に負イオンを含む多成分プラズマ中のイオン波伝播を 調べ,いくつかの成果を得ている[20,21].

## 2. 実験結果

# 2.1 イオンシース不安定性

ダブルプラズマ(DP)装置のセパレーショングリッドの 両側に密度差をつけると f<sub>pi</sub>/2近傍の振動数を持つイオン シース不安定性が励起されることは古くから知られてい るが,不安定性の励起機構は必ずしも明らかではなかっ た.我々はセパレーショングリッドの両側周辺に形成さ れるシースの構造を詳しく調べるとともに,PIC コード によるシミュレーションを行い,イオンシース不安定性 の励起機構を明らかにした.さらに負イオンプラズマ中 のイオンシース不安定性の振る舞いを調べるために, SF<sub>6</sub>/Ar ダブルプラズマ中でイオンシース不安定性の励 起を試みた[11-13].実験に用いた DP 装置の模式図を Fig.1 に示す.DP 装置の直径および長さはそれぞれ 500 mm および 1,000 mm である.ガスは Ar と SF<sub>6</sub>の混合ガ



Fig. 2 The dependence of the phase velocity of observed waves on the negative ion density ratio, *a*. Here, the negative ion density was estimated from the reduction rate of the electron saturation current of the Langmuir probe. The solid and dashed curves are the theoretical ones for the plasma containing SF<sub>6</sub> and F<sup>-</sup> as a negative ion species, respectively.

スで,流量計を用いてガスを真空容器に導入した. 圧力 は 1.4×10<sup>-4</sup> Torr で実験した. セパレーショングリッド は透過率81%のステンレススチール製のメッシュを使用 した. プラズマパラメータは平板ラングミュアープロー ブにより測定した. 電子密度は(1-10)×10<sup>8</sup> cm<sup>-3</sup>, 電子 温度は 0.5-1.0 eV であった.

まず初めに,負イオンプラズマ中でイオン音波を励起 し,干渉法により伝播波形を測定して位相速度を求め た.流体方程式から得られる負イオンプラズマ中のイオ ン音波の分散関係は次式で与えられる[1].

$$1 - \alpha = \frac{1}{V_{\rm ph}^2 - T} + \frac{\alpha}{\mu V_{\rm ph}^2 - T}$$

ここで、*a* は負イオン密度比  $n_{-}/n_{+}$ ,  $V_{ph}$  はイオン音波速 度で規格化された位相速度、 $T = T_i/T_e$ ,  $\mu = m_{-}/m_{+}$  であ る.上式からわかるように、負イオンプラズマ中ではイ オン音波は Fast モードと Slow モードの 2 つの波が存在 する.しかし、Slow モードはランダウ減衰が強い[13]の で、通常 Fast モードが主に観測される。Fig.2 に観測さ れた波動の位相速度の負イオン密度比依存性を示す.こ の場合、負イオン密度比はプローブの電子飽和電流の減 少率から求めた.また、 $T_e = 1 \text{ eV}$  であった. Fig.2 から、 実験値が負イオン種として SF<sub>6</sub>を仮定した場合の Fast モードの理論値 (実線) に良く合っていることがわかる.

次に、セパレーショングリッドに負バイアス電圧 Vg を印加して負イオンプラズマ中のイオンシース不安定性 を励起した.観測された不安定性の振動数および振幅の バイアス電圧 Vg 依存性を Fig.3 に示す.Fig.3 からわか るように、負イオン密度比が増加すると振動数が減少す る.これは負イオンが存在すると電子の遮蔽効果が弱ま りイオンシースが厚くなるためであると考えられる.ま た、不安定性の振幅が減少し不安定領域が狭くなる.こ れらのことはまだ理解されていない.

2.2 イオンバーストを用いたイオン種測定の試み

イオンバーストは古くから研究されているが,負イオ ンプラズマ中ではあまり研究されていない.我々はバー ストの速度がイオン種の質量の関数であることに着目 し,SF<sub>6</sub>/Arダブルプラズマ中のイオン種を求めた[14]. また,負イオンのバーストを励起することにより負イオ ン種を求めた[15-16].

実験装置はFig.1とまったく同じであるが、イオン バーストを励起するために、Fig.4に示すように、直径 80mmのメッシュグリッドを挿入して、これにパルス電 圧 (パルス幅 1.64 µs) を加えた. イオンバースト信号は 直径80mmのメッシュグリッドによりイオン飽和電流 の揺動として受信し、速度は time-of-flight 法を用いて求 めた.この場合の電子密度および電子温度は 10<sup>8</sup> cm<sup>-3</sup> および 0.4 eV である. SF6 ガス流量が異なる場合のイオ ンバーストの受信信号を Fig.5 に示す. ここでイオン バーストを励起するために負の矩形パルス電圧 ( $V_0 =$ -10 V)を用いた. SF<sub>6</sub>ガスを混合しない場合は Ar イオ ンに相当するイオンバーストのみが観測される(Fig.5 (a)). 一方, SF<sub>6</sub> ガス流量 0.04 sccm の場合は複数のバー ストが励起される. イオンバーストの速度が  $(2e|V_0|/m_i)^{1/2}$ で与えられると仮定してイオン種を求め ると, Fig.5(b)のピークはそれぞれ Ar<sup>+</sup>, SF<sup>+</sup><sub>3</sub>, SF<sup>+</sup><sub>5</sub>に対 応している.4番目のピークについてはまだ明らかでは ない.

次に、メッシュグリッドに正の矩形パルス電圧を印加 することで負イオンバーストの励起を試みた. 観測した 負イオンバースト信号を Fig.6 に示す. ここで、パルス 幅および電圧はそれぞれ 100  $\mu$ s、+60 V である. Fig.6 より、2つの異なる速度をもった信号が同時に励起され ていることがわかる. この場合のイオン種を求めると、 速い信号が F<sup>-</sup>、遅い信号が SF<sub>6</sub> イオンに対応している. 結果として、SF<sub>6</sub>/Ar ダブルプラズマ中に2種の負イオ



Fig. 3 Dependence of (a) frequency and (b) amplitude of the coherent oscillation of the separation grid current on the bias voltage  $V_{g}$  for various  $\alpha$ .



Fig. 4 Schematic diagram of the experimental set up used for the ion burst experiments.

ンが同時に存在していることが明らかになった.今回 は、非常に大きな幅のパルスを用いて負イオンバースト を励起することができたが、その理由は負イオンバース トの励起機構とともに現在研究中である.



Fig. 5 Typical examples of the observed ion-bursts signals when the gas flow late of  $SF_6$  was (a) 0 sccm and (b) 0.04 sccm. Peak 1, 2 and 3 in (b) indicate the bursts of  $Ar^+$ ,  $SF_3^+$  and  $SF_5^+$ , respectively.



Fig. 6 Observed signals of negative ion-bursts at different distances from the excitation grid. Trough 1 and 2 correspond to the bursts of F<sup>-</sup> and SF<sub>6</sub>, respectively. Here the gas flow rate of Ar and SF<sub>6</sub> are 4.0 sccm and 0.001 sccm, respectively ( $\alpha$  =0.5).

## 2.3 質量分析器によるイオン種測定

我々は実際に SF<sub>6</sub>/Ar ダブルプラズマ中のイオン種を 四重極質量分析器 (Hiden EQP 500) を DP 装置の一端に 取り付けて測定した[13]. Fig.7 に測定された負イオン の質量スペクトルの一例を示す.次に,F<sup>-</sup>および SF<sub>6</sub>イ オンに対するスペクトル強度比のガス流量依存性を Fig. 8に示す.この結果,上で述べたように,ガス流量とと もに主な負イオン種が F<sup>-</sup>から SF<sub>6</sub>に変わることがわ かった.2種の負イオンが SF<sub>6</sub>/Ar ダブルプラズマ中に



Fig. 7 Typical negative ion mass spectrum for SF<sub>6</sub>/Ar plasma produced in the DP device, where the gas flow rate of Ar and SF<sub>6</sub> are, respectively, 8.0 and 0.02 sccm ( $\alpha$ =0.67).



Fig. 8 The dependence of the mass spectrum intensity rate of  $F^-$  and  $SF_6^-$  on the gas flow rates of  $SF_6$ .

同時に存在するというこの結果は、イオンバーストによ るイオン種測定と定性的に一致する.

以上の結果から、SF<sub>6</sub>ガスの流量により負イオン種が F<sup>-</sup>からSF<sub>6</sub>に変わることが見出された.この場合、電子 温度はわずかに増加する傾向にあったが、ほぼ変化しな いと考えてよい.すなわち、この実験における電子温度 領域での電子付着反応係数はほとんど変わらない.負イ オン種がガス流量に依存することは、流量が少ない場合 はガスの滞在時間が長いために解離が進み、主な負イオ ン種がF<sup>-</sup>となる、流量が多い場合はSF<sub>6</sub>に電子が付着す るためSF<sub>6</sub>になると理解される. プラズマ・核融合学会誌 第77巻第7号 2001年7月



Fig. 9 The dependence of the phase velocity of the ion acoustic wave on the negative ion density ratio, *α*. The solid and dashed curves are, respectively, the theoretical ones for the plasma containing SF<sub>6</sub> and F<sup>-</sup> as a negative ion species.

#### 2.4 負イオンを含む多成分プラズマ中のイオン音波伝播

上述した結果から、SF<sub>6</sub>/Ar ダブルプラズマ中でイオ ン音波を伝播させれば、F<sup>-</sup>とSF<sub>6</sub>がともに伝播特性に 効く負イオン密度比領域があると予想される.そこで 我々は、2.3節で用いたプラズマ中にメッシュグリッド を挿入し、正弦波電圧 ( $\omega < 0.1\omega_{pi} [\omega_{pi}: イオンプラズマ$ 振動数]) を印加することによりイオン音波を励起し、様々な負イオン密度比に対して観測を行った[20].

Fig.9にイオン音波速度の負イオン密度比依存性を示 す.ここで実線および破線はそれぞれ、負イオン種に SF<sub>6</sub>およびF<sup>-</sup>を仮定した時の、負イオンプラズマ中の Fast モードの理論値である.負イオン密度比の小さな領 域において実験値は破線に良く一致しているが、負イオ ン密度比の増加とともに徐々に破線を離れ、実線の方に シフトしている.2.3節の質量分析器の結果と併せて考 えると、SF<sub>6</sub>の密度比の増加に伴い、イオン音波の分散 関係には F<sup>-</sup>のみならず SF<sub>6</sub>の効果が強くなっているこ とがわかる.

2.1節において負イオンプラズマ(2成分イオンプラズ マ)中には2つのイオン音波モードが存在することを示 したが,同様に3成分イオンプラズマ中では3つのイオ ン音波モードが存在する.そして理論との比較により, ここで観測されたイオン音波は,それら3つのモードの うち,最も減衰率の小さなモードであることが新たにわ かった[21].この実験は,過去に行われた多種イオンプ ラズマ中のイオン音波の研究をさらに発展させたものと して価値があると言える.

## 3. 終わりに

負イオンを含んだ SF<sub>6</sub>/Ar ダブルプラズマ中のイオン 波伝播を調べた結果,SF6/Ar プラズマは多成分プラズ マの一例として研究する価値があると判断される. 今後 はプラズマ応用で重要なガスである SiH4 や C4F8 などの 反応性ガスプラズマについても調べていく必要がある. これらの反応性ガスプラズマ中には負イオンが大量に生 成され, プロセスを左右する. プラズマ CVD において は、負イオンの生成によって電子密度が減少し、いわゆ る「ガス枯れ」現象が生じて成膜速度が減少する懸念が ある. さらにプラズマエッチングでは, 基板のチャージ アップを低減させるために負イオン照射が試みられてい る. にもかかわらず負イオン種や密度についての測定例 は少ない[18,19]. プロセスプラズマを多成分負イオン プラズマとして捉えるならば、本論文で述べたイオン波 伝播に関する研究が、プラズマ応用の分野でも威力を十 二分に発揮すると考えられる. 筆者らはまず, プロセス 用高密度 ECR プラズマ中の負イオン密度比をイオン音 波の位相速度から評価することに成功している[22].

また、イオンバーストの形状はシース構造を反映して いると考えられるので、シース構造の研究に利用できる ものと期待される.広く知られているように、負イオン プラズマ中ではシース構造が大きく変化するため、プ ローブのI-V曲線の解析に困難が伴う.一方、プラズマ 応用分野においては、シース内でのイオン加速をコント ロールすることが重要であり、シースポテンシャル構造 の解明が最重要課題となっている.さらに、反応性ガス の多くはプローブ電極表面に膜を堆積させるため、反応 性ガスプラズマ中での新たなパラメータ測定法の確立も 望まれている.

最後に,質量分析器による負イオン種の測定に貢献した古閑一憲氏および内野 聡氏に感謝する.

## 参考文献

- [1] N.D'Angelo, S.v. Goeler and T. Ohe, Phys. Fluids 3, 1605 (1966).
- [2] A.Y. Wong, D.L. Mamas and D. Arnush, Phys. Fluids 18, 1489 (1975).
- [3] T. Intrator and N. Hershkowitz, Phys. Fluids **26**, 1942 (1983).
- [4] B. Song, N. D'Angelo and R.L. Merlino, Phys. Fluids B 3, 284 (1991).
- [5] N. Sato, Plasma Sources Sci. Technol. 3, 395 (1994).
- [6] Y. Nakamura, T. Odagiri and I. Tsukabayashi, Plasma Phys. Control. Fusion **39**, 105 (1997).

レビュー論文

- [7] B. Handique, H. Bailung, G.C. Das and J. Chutia, Phys. Plasmas 6, 1636 (1999).
- [8] G.O.Ludwig, J.L. Ferreira and Y. Nakamura, Phys. Rev. Lett. 23, 275 (1984).
- [9] K.E. Lonngren, Opt. Quantum Electron. 30, 615 (1998).
- [10] Y. Nakamura, H. Bailung and K.E. Lonngren, Phys. Plasmas 6, 3466 (1999).
- [11] K. Koga and Y. Kawai, J. Phys. Soc. Jpn. 68, 1578 (1999).
- [12] K. Koga, H. Naitou and Y. Kawai, Jpn. J. Appl. Phys. 38, 1553 (1999).
- [13] K. Koga, H. Naitou and Y. Kawai, *Frontiers in Dusty Plas-mas*, ed. Y. Nakamura, T. Yokota and P.K. Shukla (Elsevier Science, Amsterdam, 2000) p. 413.
- [14] S. Yoshimura, Y. Nakamura, T. Watanabe and Y. Kawai, J. Phys. Soc. Jpn. 66, 3842 (1997).
- [15] S. Yoshimura and Y. Kawai, Jpn. J. Appl. Phys. 37, L248 (1998).

- [16] S. Yoshimura, M. Yohen and Y. Kawai, *Frontiers in Dusty Plasmas*, ed. Y. Nakamura, T. Yokota and P.K. Shukla (Elsevier Science, Amsterdam, 2000) p. 381.
- [17] S. Yoshimura, R. Ichiki, M. Shindo and Y. Kawai, Thin Solid Films 390, 212 (2001).
- [18] M. Shindo, S. Hiejima, Y. Ueda, S. Kawakami, N. Ishii and Y. Kawai, Thin Solid Films 345, 130 (1999).
- [19] M. Shindo, S. Hiejima, Y. Ueda, S. Kawakami, N. Ishii and Y. Kawai, Surface and Coatings Technology 116-119, 1065 (1999).
- [20] R. Ichiki, M. Shindo, S. Yoshimura, K. Koga and Y. Kawai, J. Phys. Soc. Jpn. 69, 1925 (2000).
- [21] R. Ichiki, M. Shindo, S. Yoshimura, T. Watanabe and Y. Kawai, Proc. 2000 Int. Conf. Plasma Phys. (Quebec, Oct. 2000) p.144.
- [22] M. Shindo and Y. Kawai, J. Phys. Soc. Jpn. 70, 621 (2001).