高気圧ガスターゲットレーザプラズマの 研究,Ⅱ(電子密度)

名和 靖彦・鈴木 潮・山田 諄

Investigation of High Pressure Gas Target Laser Plasma, II (Electron Density) Yasuhiko NAWA, Ushio SUZUKI & Jun YAMADA

高気圧アルゴンガスにルビーレーザ光をレンズで集光照射して,発生したプラズマの全電荷数が捕 集電極によって求められた。このとき,全電荷数は電極間距離が増すにつれて減少することが示され た。そこで,全電荷数の減少を確かめるために,再結合による損失を含む膨張の式が数値的に解かれ た。この結果,実測値と計算値がほぼ一致し,高気圧では再結合による損失が重要で,電子密度に大 きく影響することがわかった。

1. まえがき

近年レーザ技術の進歩により、固体、液体、気体レー ザの大出力化が進み,現在ではピコ秒オーダーの大出力 パルスレーザが開発されている。これに伴いレーザ光 を光学レンズで集光することによってコヒーレントな光 周波数の高電界が容易に得られるようになり、多光子吸 収、光高調波発生などの非線形光学現象や絶縁破壊の研 究が精力的に行われている。特にレーザによる核融合を 目ざした高温高密度プラズマ発生の研究は注目に値する ものである。レーザ光による絶縁破壊の研究は固体、液 体、気体のターゲットに関して行われており、特に高温 高密度プラズマの研究は固体ターゲットが中心になって いる。気体ターゲットに対する絶縁破壊の研究は Haught, Mererand 等により最初に行われており、今までに幾つ かの絶縁破壊の研究報告がなされているが、それらの多 くは破壊のしきい値を中心とした電離確率などの研究で あり、特に高圧気体ターゲットに対するプラズマの生成, 膨張,消滅などの動的ふるまいの側面から研究があまり 行われていない。

前回の高気圧ガスターゲットレーザプラズマの研究, ⁽¹⁾ Iでは、高気圧(1~70atm)でのルビーレーザ光による 破壊機構と呼収機構について述べた。今回の研究目的は、 高気圧(15utm)におけるプラズマの膨張過程での再結 合の効果を解明するにある。気体容器に密閉された高気 圧アルゴンガスにルビーレーザ光をレンズで集光照射し, レンズの集点をはさんで光軸と直角に置かれた捕集電極 により発生した全電荷数を求めた。焦点で発生したプラ ズマが捕集電極に到着するまでに再結合等により消滅し なければ,電極間距離によらず一定の電荷が捕集される はずであるが,全電荷数が焦点からはなれるにしたがっ て減少することが示された。そこで,この全電荷数の減 少を確かめるために、プラズマが球対称に速度一定で膨 張し,しかも任意の時刻において密度分布が一様である と仮定したモデルを使用して再結合の項を含んだ膨張の 式を数値的に解いた。この結果,実測値と計算値はほぼ 一致し,本実験条件では再結合の効果が無視出来ず,電 荷数に大きな影響を与えることがわかった。

2. 実験方法及び実験結果

実験装置の配置図を第1図に示す。レーザ装置はポッ ケルセルQスイッチ型ルビーレーザで出力パルスの半値 幅は約30ns,ビームは単一モード,ビームの直径は約10



mm[®]で最大出力は約30MWである。レーザの出力光は光学 フイルターにより調整され、光学レンズにより気体容器 の中心に直径10mm, 厚さ10mmの石英ガラス製の窓を通し て集光され再び同じ焦点距離の光学レンズより平行ビー ムに直される。ここで光学レンズの焦点距離は60mmで焦 点半径は厚さ20μの金箔に穴をあけることにより測定し た給果, 0.068mmであった。気体容器はステンレススチ ール製で大きさは直径80mm,長さ 100mmである。レーザ 光と直接接触しないように光軸と直角に插入された捕集 電極は,材質がニッケルであり,直径10mmの円板である。 捕集電極間距離は、石英ガラスに固定された捕集電極を 石英ガラスと共に交換することによって変化させた。レ ンズの焦点にできたプラズマは,捕集電極間にバイアス 電圧約20Vを加えて,流れる電流をシンクロスコープ上 に信号として取り出した。気体容器前方のスプリッター は入射レーザ光をモニターするためのものである。実験 はアルゴンガスを用い気体圧力15atmにおいてレーザ出 力を光学フイルターの枚数を変化させて行った。ここで, 気体の封入は真空回転ポンプで気体容器内を10⁻³ torr程 度の真空に排気した後,数気圧の新鮮なアルゴンガスを 入れて再び回転ポンプで10⁻³torr程度に排気することを 数回繰り返した後、レーザ光を照射して、シンクロスコ - プ上に電流波形が現われないのを確認してから測定を 行った。

第2図はレーザ光強度1.38×10¹¹W/cm²によって生成 されたプラズマの捕集電極によって捕集された電荷の電 流波形である。横軸は200ns/目盛である。このような電 流波形の積分値を半値幅と波高値との積によって近似し て,捕集された電荷量を求めた。

電界Eによるアルゴンイオンの移動速度 v=µE は移 動度µの実測値を用いて計算すると最大で10cm/s とな り,圧力が高いため移動速度はたいへん小さな値となる。 一方,捕集電極の電流波形のピーク時間から求めた横方 向膨張速度は約5×10 cm/sで,移動速度より十分大きく, 捕集電極により電界を加えても膨張速度にほとんど影響



第2図 捕集電極によるプラズマの電流波形 (横軸:200ns/目盛)

を与えず、プラズマはほぼ球対称に膨張すると考えられ る。また捕集電極の大きさ直径10mmが捕集電極間の距離 2~9mmに比らべて十分大きくないため、全電荷を捕集す ることができない。そこで、全電荷数の実測値はプラズ マが球対称に膨張するとして、電流波形の積分値を焦点 から捕集電極をみた立体角で補正して求めた。第3図は 立体角で補正した全電荷数を捕集電極の焦点からの距離 を変化させて得られたグラフである。この図は気体圧力



第3図 電荷数の焦点と電極間の距離依存性

15atmにおいてレーザ光強度1.38×10¹¹w/cm², 1.03× 10¹¹w/cm², 0.69×10¹¹w/cm²の三つの強度に対して全電 荷数を示したものであり,各レーザ光強度すべてに対し て,焦点から離れるに従って全電荷数が減少しているこ とがわかる。もしプラズマが捕集電極に到着するまでに 再結合により消滅しなければ,測定した電極の位置によ らず一定の電荷を捕集することが出来るはずである。従 って,これらの電荷数の減少は再結合による損失のため であろうと予想される。そこで,第3図の実線で示した ように実測値を焦点まで外挿することにより発生した初 期電荷数N₀を求めると,レーザ光強度1.38×10¹¹w/cm² において初期電荷数N₀= 8.6×10¹³個となり,これを焦 点の体積で割って初期電子密度n₀=6.5×10¹³cm で電 離度16%が得られる。

再結合の効果を確かめるために, プラズマが球対称に 速度一定で膨張し,しかも任意の時刻において密度分値 が一様であると仮定したモデルを使用して再結合の項を 含んだ膨張の式をたて数値的に解いて,実測値との比較 検討を行う。

3. 電荷数の計算

プラズマの拡散による平均変位x は拡散係数Dを用い て球座標で次の式で与えられる。 (1)

$$x = (6 D t)^{\frac{1}{2}}$$

拡散が両極性拡散であると考え, アインシュタインの関 (2) 係より移動度の実測値を用いて拡散係数を求めれば, D ~13cm²/s となる。従ってプラズマの拡散速度は約3× 10²cm/s となり, 捕集電極の電流波形のピーク時間から 求めた膨張速度と比らべて十分小さい。このためプラズ マは拡散的に膨張するよりもむしろ波動的に膨張すると 考えられる。また第2章述べたように電界による移動速 度は十分小さいため, プラズマはほぼ球対称に膨張し, しかも膨張速度の測定からほぼ一定速度で膨張すると考 えられる。

プラズマの膨張過程における全電荷数を計算するに当 たって,次のようなモデルを仮定した。プラズマは球対 称に膨張速度一定で膨張するとし、しかも任意の時刻に おいてプラズマ内では密度分布が一様であると仮定した。

これの仮定から密度n と全電荷数Nの間には次の関係がある。

$$\mathbf{n} = \frac{\mathbf{N}}{\frac{4}{3}\pi \mathbf{R}^3} \tag{2}$$

ここでRはプラズマの半径である。再結合として二電子 三体再結合を考えると,再結合により単位時間,単位体 積当たり消滅する電荷数は

$$\frac{\mathrm{d}n}{\mathrm{d}t} = -\alpha n^3 \tag{3}$$

となる。ここで α は二電子三体再結合係数であり、次式のように電子温度Teの関数となる。

$$\alpha = 5.6 \times 10^{-9} \text{ Te}^{-\frac{9}{2}}$$
 (cm⁶/s) (4)

第2式の両辺を時間で徴分し,策3式を用いてnを消去 すれば次の徴分方程式が得られる。

$$\frac{\mathrm{dN}}{\mathrm{dt}} = -\alpha \frac{N^3}{\left(\frac{4}{3}\pi R^3\right)^2} \tag{5}$$

ここでプラズマの半径Rはプラズマの初期半径Roとプラズマの膨張速度 vを用いて次式で与えられる。

$$R = R_0 + vt \tag{6}$$

再結合係数 α は第4)式に示すように電子温度の関数で あり、また電子温度は時間の関数であるため、第55式を 解くには電子温度の時間依存性を知る必要がある。しか し、現在電子温度の時間依存性は明確でないため、電子 温度の時間依存性をいろいろ仮定して、第55式を解いて みる。最初に再結合係数 α が一定である場合について解 いてみる。 1) 再結合係数 a が一定の場合

再結合係数 α が一定というのは、電子温度 Te が時間に関して我々が現在考慮している時間内では一定であると仮定したものである。再結合係数 α が時間に関して一定であるから第(5)式は線形徴分方程式となり、その解は次のようになる。

$$N = \left(N_0^{-2} + \frac{2}{5} \alpha \left(\frac{4}{3} \pi \right)^{-2} \cdot \frac{1}{v} \left\{ R_0^{-5} - (R_0 + vt)^{-5} \right\} \right)^{-\frac{1}{2}}$$
(7)

ここで再結合の損失を明らかにするために,第7日を 使用して再結合が無視出来る場合と,無視出来ない場合 とで比較してみる。第4図は初期電荷数No=8.6×10¹³個,



: $R_{o} = 0.068 \text{mm}$, $v = 5.0 \times 10^{5} \text{cm/s}$

No=5.9×10¹³個, No=2.8×10¹³個についてそれぞれ*a* = 0と α = constant について示してものである。ここで 初期半径Roは焦点半径に等しい 0,068mmを, プラズマの 膨張速度vは 5×10⁵ cm/sを使用した。またレーザ光強 度が増加すると初期電荷数は増加し,それに伴なって電 子温度も増加するので,電子温度 Te はそれぞれの初期 電荷数に合った値を選んだ。再結合係数はそれぞれ α = 1.76×10⁻³⁰ cm/s (Te=6.0×10⁴ K), α =4.6×10⁻⁵⁰ cm/s (Te=4.0×10⁴ K), α =2.3×10⁻²⁹ cm/s (Te=3.4×10⁴ K) である。この図が示しているように,再結合の効果 がすべての初期電荷数に対して初期半径付近で非常に大 きな影響を及ぼしており,再結合による損失が無視出来 ないことがわかる。

次に実測値と計算値を比較してみる。第5図に示した 電荷数の距離依存性のグラスは、初期電荷数No.= 8.6× 10¹³個において実線の計算値と破線の実測値を示したもの である。ここで計算値の各係数は第4図に使用したもの を使用した。第5図が示すように、実測値と計算値はオ ーダー的には良く一致するが、計算値は焦点付近で急激



に減少して以後一定となってしまい実測値を完全に説明 出来ない。これは電子温度,初期半径等計算に用いたパ ラメーターの測定値が必ずしも十分な精度を持っていな いためではないかを考えて,再結合係数,初期半径,膨 張速度をそれぞれ変化させて同様に計算してみた。第6 図,第7図,第8図はそれぞれ再結合係数,初期半径, 膨張速度をパラメーターとして電荷数の距離依存性を示 している。再結合係数や膨張速度の値を変化させても焦







R=0.068mm 点付近における電荷の減少割合が変化し,電荷数の最終 値が変化するのみで半径 0.1mm以上では距離依存性はほ とんど示さかった。初期半径の値を変化させると,電荷 数が一定になる距離が変化するものの初期半径の2倍近 くになると距離依存性がほとんどなくなる。

そこで,再結合係数が時間の関数として,すなわち電 子温度が時間の関数として第(5)式を計算してみた。

2) 再結合係数α が一定でない場合

再結合係数は電子温度の関数であるから,電子温度の 時間依存性を求める必要がある。プラズマが存在する半 径R以内では電子,アルゴンイオン,アルゴン中性原子 が同じ温度で膨張し,半径R以上の空間では温度を0と 考えると,エネルギー保存則から次式が成り立つ。

$$\frac{-3}{2} k T_{0} V_{0} n_{g} = \frac{-3}{2} k T e V n_{g}$$
(8)

k はボルツマン定数, n_g はガス密度, ToとVo は初期の 電子温度とプラズマの体積である。TeとV は任意の時刻 における電子温度とプラズマの体積である。第(8)式から 任意の時刻における電子温度Teは

$$Te = T_0 \left(\frac{R_0}{R}\right)^3 \tag{9}$$

(10)

となる。第(9)式を第(5)式に代入して解くと次式のように なる。

$$N = \left(K \left\{ (vt + R_0)^{\frac{17}{2}} - R_0^{\frac{17}{2}} \right\} + N_0^{-2} \right)^{-\frac{1}{2}}$$

$$K = 1.31 \times 10^{-9} \frac{(T_0 R_0^3)^{-\frac{9}{2}}}{v(\frac{4}{3} \pi)^2}$$

第110式に再結合係数 α が一定の場合に使用した係数の 値No.=8.6×10¹³個, Ro=0.068mm, v=5×10⁵ cm/sを代入 し,初期電子温度To=6.0×10⁴ kを使用すると,第9 図の一点鎖線のように焦点付近で急激に電荷数が減少し



第9図 電荷数の焦点と電極間の距離依存性: N_o=8.6×10¹³個, v=5.0×10⁵cm/s, レーザ光強度=1.38×10¹¹w/cm²

てしまう。第9図の実線はRo=0.5mm, To=1.0×10⁴K を使用して同様に計算した結果である。焦点付近では電 荷数がほとんど減少しないが,焦点からの距離が数mm以 上で急激に減少してしまう。これは電子温度を求めると きプラズマが存在する領域内では電子,イオン,中性原 子の温度が同一であると仮定したが,nsオーダーの短か い時間内では温度が十分緩和されず電子温度を低く評価 しすぎたために電荷数が著しく減少してしまうものと思 われる。

次に電子温度を評価するとき、イオンや中性原子の温 度が電子温度に比らべて十分低いと考え、電子とアルゴ ン気体との弾性衝突により電子温度が減少していくと考 える。よって次式が成り立つ。

$$\frac{\mathrm{d}W}{\mathrm{d}t} = -\frac{3}{2} \mathrm{kn} \frac{\mathrm{d}Te}{\mathrm{d}t} = 2 \frac{\mathrm{m}_e}{\mathrm{m}_g} \nu_{eg} \mathrm{n} \frac{3}{2} \mathrm{k} \mathrm{Te} \quad (1)$$

ここでWは電子のエネルギー, $m_e \ge m_g$ は電子とアルゴ ン原子の質量, ν_{eg} は運動量輸送弾性衝突周波数である。 衝突周波数 ν_{eg} は衝突断面積 $\sigma_{eg} \ge$ 電子の速度 ν_e から $\nu_{eg} = n_g \sigma_e \nu_e \ge c t g$, ν_e は電子温度の関数で時間に依存 するがここでは $\nu_{eg} \varepsilon$ 一定であると仮定して, 第(11)式を 解くと次式のようになる。

$$Te = T_0 exp(-2 \frac{m_e}{m_g} \nu_{eg} t) = T_0 exp(-1.96 \times 10^{10} t)$$
(2)

第(12)式を第(5)式に代入し再結合係数 α が一定の場合に 使用た係数の値No.=8.6×10¹³個, Ro= 0.068mm v=5× 10cm⁵/s を使用し, To=6.0×10⁴K を用いて計算した結



果,第10図の一点鎖線が示すように前の給果と同様に電荷数の減少が焦点付近で非常に急激でほとんど垂直になっている。これは第111式でイオンや中性原子の温度を無視したが,圧力が高いので衝突がしばしば起こるためイオンや中性原子の温度は電子温度ほど高くないにしてもかなり上昇しており,1回の衝突によるエネルギー損失が $3m_e/m_g$ ·kTeよりもずっと少ないためではないかと思われる。即ち,この垂直に近い電荷数の焦点付近における減少は,電子温度Teが焦点半径付近で急激に減少するからである。

従って、電子温度を決定するには電子温度の空間分布 や熱伝導を考慮した詳細なエネルギーバランスの検討が 必要となるが、簡単のため第(12)式 exp の指数部が現在考 慮している付近 ($1 \sim 5$ mm) -1になるように指数部の 係数を変化させてみたTe=Toexp(-4.5×10^6 t)とおい て前と同様に計算すると、第10図の実線が示すようにオ ーダー的には実測値と一致するようになった。電子温度 Teが 5mm付近まではほとんど変化しないので、焦点から の距離が数mm以内では再結合係数 α が一定の場合と同様 のグラフとなる。

4,討論

捕集電極によって捕集された電荷数は、第3図に示さ れるように電極の位置が焦点から離れるにしたがって減 少していくので、実測値を焦点まで外挿することにより 焦点体積内で発生したプラズマの初期電子密度を求めた。 その結果レーザ光強度 1.38×10^{11} w/cm²において初期電子 密度 $n_0 = 6.5 \times 10^{19}$ cm³となり、実測値を焦点まで外挿せ ずに実測値が焦点体積内の全電荷として、つまり再結合 などによる電荷数の減少がないとして求めた値n=1.0× 10¹⁹ cm³より 6.5倍ほど補正値は高くなる。AI cockと Ramsden は大気中にルビーレーザ光を集光照射して, 初期電子密度 n_o = 2.0×10¹⁹ cm³をレーザ千渉計で測定す ることによって求めた。従って彼らの求めた値と比較す れば, 焦点まで外挿して求めた補正値は,高すぎる値で はないと思われる。

そこでこれを確かめるために、再結合による損失を考 慮した膨張の式を解いたところ第4図,第5図,第9図, 第10図に示されるように、膨張過程においては再結合に よる損失が重要な役割をはたしている。即ち,本実験に 使用した15気圧の高気圧で比較的電子密度の高いときは、 再結合による損失が無視出来ず、特にプラズマ半径が数 mm以内では再結合が非常に大きな影響を与えており、捕 集電極により電荷数を求めるときは、再結合による減少 を補正しなければならないことがわかった。

再結合の効果がどの程度の初期電子数にまで影響する かの目安の値を求めてみる。ここで数値計算の所で仮定 した再結合係数 α が一定の場合 (α =1.76×10⁻³⁰m/s, v=5 ×10 cm/s, Ro=0.068mm)を使用する。第11図は初期電



荷数をパラメーターとして求めた電荷数の距離依存性の グラフである。この図から明らかなように、初期電荷数 $N_o=2 \times 10^{12}$ 個以下では、電荷数が距離によらずほとんど 一定であり再結合による損失を無視してもよい。しかし、 初期電荷数 $N_o=4 \times 10^{12}$ 個以上では、特に焦点半径付近で 電荷数が減少しており再結合の損失が無視出来ず、再結 合による減少を補正する必要がある。

数値計算の所で示したグラフ特に第5図,第9図,第 10図を比較すると,時間の関数である電子温度 Teが電荷 数に大きな影響を与える再結合の効果に大きく作用して いることがわかる。しかし,ここで用いた電子温度の時 間変化は,それらを用いて計算された電荷数のグラフが 示すように,正しく評価していないと思われる。実測値 をより完全に説明するには,電子温度の時間変化を正し く評価する必要があると思われる。このため,イオン, 中性原子の温度や熱伝導まで含めた詳細なエネルギーバ ランスの検討を行い,再結合の問題を解明する必要があ る。

5, あとがき

気体容器に密閉された高気圧アルゴンガスにルビーレ ーザ光をレンズで集光照射し,捕集電極により電荷数を 求め,またプラズマが球対称に速度一定で膨張し,任意 の時劾において密度分布が一様であると仮定したモデル を使用して再結合の項を含んだ膨張の式をたて数値的に 解いた。そしてこれらの実測値と計算値を評価すること によって,高気圧(15atmにおけるプラズマの膨張過程 での再結合の効果の解明を行った。この結果,気体圧力 15atmにおいて初期電荷数N_o=4.0×10¹²個以上では,電子 温度の関数である再結合の効果が電荷数に大きな影響を 与えることが示された。

謝 辞

日頃より有益な御指導と御援助を戴いている名古屋大 学工学部奥田孝美教授に感謝致します。また数値計算に 用いた電子計算機(FACOM 230 - 25)の利用に協力い ただいた愛知工業大学計算センターに感謝します。

参考文献

- 山田諄, 鈴木潮, 名和靖彦:愛知工業大学研究報告 No. 12 (1977) p.21
- M.A.Biondi, L.M.Chanin : Phys. Rev. 94(1954)
 p. 910
- (3) A.Funahashi, S.Takeda : J.Phys. Soc. Japan 29 (1970) p. 441
- (4) A.J.Alcock, S.A.Ramsden : Appl. Phys. Letters 8 (1966) p. 187