低圧空気極小プラズマジェットの膨張流領域における放射特性 の後藤輝一(群馬大工・院), 舩津賢人(群馬大工), 白井 紘行(群馬大), 久保田聖(群馬県立前橋工業高校), 高草木文雄(群馬大工)

Radiative Characteristics of Expansion Flow Region in a Low-pressure Air Micro-plasmajet

by

GOTOH Kiichi (Graduate School of Engineering, Gunma University), FUNATSU Masato (School of Engineering, Gunma University), SHIRAI Hiroyuki (Gunma University), KUBOTA Kiyoshi (Gunma Prefectural Maebashi Technical High School), and TAKAKUSAGI Fumio (School of Engineering, Gunma University)

ABSTRACT

At our laboratory, radiation characteristics of air micro-plasmajets have been studied systematically. Up to the present, we measured radiation of the plasmajets mainly on a flow axis at atmospheric and low pressures. Temperatures were estimated with the aid of spectral matching method and Boltzmann-plot method. Rotational temperatures were estimated 5,000 to 8,000 K, and vibrational temperatures 34,000 to 70,000 K, both with some axial variations. Electronic excitation temperatures of oxygen atomic lines were estimated 5,000 to 9,300 K. It was found that the rotational temperatures had large difference from the gas temperature based on an empirical formula for a supersonic free-jet, but decreased downstream in the expansion flow region, and also the vibrational temperatures were much higher than those expected. The present paper showed the preliminary results of radiation characteristics at an off-axis position in the expansion flow region, too.

1. はじめに

高温プラズマは航空宇宙分野の研究や工学的応用 に多く用いられ,その性質を知ることは非常に重要 である.プラズマは原子,分子,イオンや電子を含 み,各粒子は独自のエネルギー分布を構成すること が多い.プラズマの測定方法には光学系またはプロ ーブを用いる方法がある.プローブを用いた測定法 は,プラズマ内部の流れに影響を与えてしまうため, 光学的手法が有利である.

本研究室では操作性に優れた極小空気プラズマジ ェットの放射に関する研究を系統的に行っている. 測定方法には分光測定や狭帯域フィルターによって 特定の分子バンドの光だけを CCD カメラで測定する 方法を用い,測定結果から振動温度や回転温度,電 子的励起温度などを推定した^{1),2)}.これまでの研 究では大気圧環境下,低圧環境下での分光測定の結 果から,振動温度,回転温度ともに高く推定され, 特に振動温度が高いこと,振動温度,回転温度とも 中心軸上で一様な分布となることがわかった.

この結果に対して物理化学的な理由は不明であり, より詳細に解析,研究する必要がある.また,中心 軸上で各温度が一様に分布するという結果に対して, 光強度や圧力変化の大きい膨張流領域では,温度低 下することが予想され,その膨張流領域でより詳細 な測定が必要となった.そこで本研究では,膨張流 領域に着目し,プラズマジェットを10倍に拡大し て,今までより空間分解能を高め,0.5 mm 間隔で分 光測定を行い,解析した.これまでと同様に得られ たスペクトル分布に対して,スペクトルマッチング 法により回転温度と振動温度を推定し,またボルツ マンプロット法を用いて電子的励起温度を推定し, その結果を久保田らの結果¹¹と比較検討した.さら に中心軸上ノズル出口 2.0mm 位置を半径方向に



Fig. 1 Schematic view of experimental setup

0.2mm 間隔で同様の測定を行い,スペクトルマッチ ング法により温度推定した.

2. 実験装置概略

図1に実験装置概略を示す.実験装置は大きく分けて、プラズマジェット発生装置部、分光測定部、 データ記録部から構成される.プラズマジェット発 生装置はトーチ内部に陰極、プラズマジェットの下 流域側に陽極を持つアーク放電式である. 陰極およ び陽極は銅製であり、陰極先端にはハフニウムを用 いた.両電極は水冷することにより熱からの損傷を 抑え、長時間の放電にも耐えられるように設計され ている.プラズマジェットの流れ方向はトーチ陰極 側から陽極側であり,作動ガスには体積比率が窒素 79%,酸素21%の乾燥空気を使用した.トーチのノ ズル直径は0.7mmである.電極間の電圧は135V,電 流は10Aであり,真空容器は内径196mm,長さ 200mmの円筒型アクリル製である.陰極と陽極の極 間距離は陽極を移動することにより調節可能で,本 研究では10mmに設定した.また,真空容器にはプラ ズマジェットを観測するためにノズルから70mmの位 置に直径16mmの観測窓を設置し,紫外領域も観測で きるように石英製光学窓を用いた.本研究では真空 容器内の圧力は11.3kPaに設定した.

分光測定には1,200grooves/mmの回折格子, 焦点距離500mmの分光器(浜松ホトニクス製C5095)を使用 した.光学系は石英レンズを用いて, プラズマジェ ットを10倍に拡大した.測定点の光は分光器スリ ットを通り,光電子増倍管で検出し,チョッパー信 号と同期する成分をロックインアンプにより増幅し た.データ記録はパーソナルコンピューターとX-Yレ コーダーで同時に行った.

図2に11.3kPaにおける自発光写真を示す.プラズ マジェットは左側のノズル出口から右側の陽極にむ かって噴出している.プラズマジェットの発光強度 はノズル出口直後から1.5mmまでの位置と3.0mmから 下流側にかけて強くなっている.また、ノズル出口 から3.0mm付近まで急激に発光強度が変化しているこ の部分が膨張流領域であり、再び発光強度が強くな っている3.0mm位置に衝撃波が発生している.実験で はノズル出口から衝撃波位置までの膨張流領域につ いて分光測定を行った.膨張流領域は圧力や発光強 度の変化が大きく熱的性質の推測が困難である.

3. 実験結果

3-1 分光測定結果 分光測定はプラズマジェットのノ ズル出口 0.5mm 位置から 5.0mm 位置まで, 0.5mm 間 隔の 10 点で行った. その一例として, 波長領域 250nmから 900nm の分光測定結果を図3(a), (b)に示 す. 図3(a)は膨張流領域の2.0mm 位置,(b)は衝撃波 下流における 5.0mm 位置である. 250nm から 500nm の波長領域では、N2分子の N2 2+バンド、N2+イオン 分子の N⁺ 1- バンドが支配的である. 700nm から 900nm の近赤外領域では酸素, 窒素原子線が観測さ れた. 図3(a), (b)の酸素, 窒素原子線は, ほぼ同様 の強度を示している. 図示していないが酸素, 窒素 原子線は、発光が強い 0.5mm 位置と衝撃波の 3.0mm 位置で強く現れており, 膨張流領域と衝撃波下流域 では徐々に弱くなる傾向がある. 分子バンドの強度 は近赤外領域のスペクトルと同様に 0.5mm 位置と衝 撃波の位置で強い値を示している. 分子バンドも膨 張流領域では徐々に強度が弱くなるが、衝撃波下流 域では強度が強くなる傾向がある.

3-2 紫外領域のスペクトル 図4に 250nm から 480nm の紫外領域のスペクトル分布を示す.図4(a) はノズル出口から 2.0mm 位置,図4(b)は 5.0mm 位置 である.スペクトルは主に N₂ 2+と N₂⁺ 1-バンドから なる.これらの分子バンドの N₂ 2+ (1,0), N₂ 2+ (0,0),



Fig. 2 Photograph of air micro-plasmajet at 11.3kPa



Fig. 3 Experimental spectra at 11.3kPa

 N_2^+ 1-(5,4), N_2^+ 1-(0,0), N_2^+ 1-(0,1)などがバンド ヘッドを構成している. 390nm 付近では CN V が観測 された. これは空気中の CO₂ が原因と考えられる. 400nm から 450nm の波長領域では窒素原子線が確認 された. 両図の分布形状は比較的類似しているが,



Fig. 4 Detailed spectra of molecular bands at 11.3kPa

全体的な強度は図4(b)の方が(a)に比べ約6倍強くなっている.発光強度が低い部分では熱的非平衡性が 強まることが予想され,膨張流領域では強い熱的非 平衡性があると考えられる.

図5に分子バンドのピーク強度をプロットした分 布を示す.図5(a)は分子バンドのピーク強度を示し, 図5(b)は原子線のピーク強度を示している.横軸は ノズル出口からの距離,縦軸は相対強度を示し,図 5(a)の黒菱形は N_2 2+ (2,0), 白菱形は N_2 2+ (1,0), 黒 丸は N_2^+ 1- (5,4), 白丸は N_2^+ 1- (0,0)を示している. 上述したように膨張流領域において各バンドの放射 強度は徐々に低下している.振動温度は N_2^+ 1- (5,4) バンドと N_2^+ 1- (0,0)バンドの強度比から推定するこ とができ, N_2^+ 1- (5,4)バンドと N_2^+ 1- (0,0)バンドの 強度が近いほど低温度になる.図5(a)よりノズル出 口から 0.5mm 位置と 2.5mm 位置では,他の測定点よ り明らかに低く推定されると考えられ,これらのこ



Fig. 5 Peak intensities on flow axis at 11.3kPa

とから振動温度は膨張流領域の中心軸上で変動する と予想できる.

図5(b)の黒丸は波長 777.369nm の酸素原子線であ り,白丸は波長 844.617nm の酸素原子線,黒菱形は 波長 746.860nm の窒素原子線であり,白菱形は波長 867.933nm の窒素原子線を示している.分子バンドと 同様にノズル出口から膨張流領域で放射強度が低下 している.また,衝撃波下流域でも徐々に強度が低 下している.

図 6 は,波長領域 340nm から 500nm における 2.0mm と 5.0mm 位置のスペクトル分布を重ね合わせ たものである.縦軸は相対強度であるが, N_2^+ 1-(5,4)のピーク強度で規格化してある.両者はスペク トル全体で定性的に一致しているが,波長領域 340nm から 350nm において N_2^+ 1-(5,4)のピークから 短波長側への強度減衰にかなり違いが見られる. 2.0mm の位置における強度減衰の方がきつく,勾配 が急になっている.回転温度の推定はこの強度減衰 に敏感である.急減衰ほど低い温度に対応し,また 逆に緩やかなほど高い温度が推定される.よって図 6より膨張流領域の回転温度は,衝撃波背後の温度 より,かなり低温度であることが予想される.

4. 温度推定

分光測定によって低圧空気極小プラズマジェットの膨張流領域におけるスペクトル分布を取得した. スペクトル分布は化学種や内部エネルギー状態を示 している.本研究では,理論スペクトルを数値計算 によって構築し,実験スペクトルと比較することで 温度推定するスペクトルマッチング法を用いて解析 を行った.スペクトルマッチングは,N22+バンドと N2⁺1-バンドで可能であるが,本研究では,久保田ら が行ったスペクトルマッチング¹⁾と比較検討するた めにも,強度が十分に強いN2⁺1-バンドを用いた.

本研究では N_2^+ 1-, N_2 2+, CN Vの各バンドを考慮 した理論スペクトルを計算するプログラム³⁾を使用 した.このプログラムは,バンド毎に重粒子並進温 度,分子振動温度,分子回転温度,および電子的励 起温度を個別に設定することができ,広い波長範囲 において,任意の装置関数や使用した分光系の感度 を考慮した様々な空気成分が混在するスペクトルを 理論的に構築することができる.

図7に分子バンドを対象とした波長範囲 280~ 420nmの実験スペクトルと理論スペクトルの比較を 示す.実線は実験スペクトル,破線は理論スペクト ルである.この波長領域は主に $N_2^+ 1$ -バンド, N_2 2+ バンドなどが支配的である.また,波長範囲 380~ 390nmの間でCNVが観測された.ここでは,放射強 度の強い $N_2^+ 1$ -(5,4)バンドと $N_2^+ 1$ -(0,0)バンドを用 いてスペクトルマッチング法による温度推定を行っ た.温度推定には N_2 2+, CNVバンドも考慮した. スペクトルマッチングの結果から,回転温度は 5,000 ±1,000K,振動温度は 34,000±5,000K と推定された. 久保田らの解析結果と同様に振動温度,回転温度は ともに高温度となった.

図8にノズル出口から5.0mm位置におけるスペクト ルマッチング結果を示す.図7と同様に実験と理論 スペクトルはほぼ良好に一致している.温度推定の 結果は回転温度が8,000±1,000K,振動温度が34,000 ±5,000Kと推定された.5.0mm位置と2.0mm位置では 振動温度に大きな差異はみられなかった.しかし, 回転温度は5.0mm位置よりも2.0mm位置で約3,000K低 く,図6から推定した結果を支持している.

さらに、ボルツマンプロット法を用いて電子的励 起温度の推定を行い、振動温度と比較した.ボルツ マンプロット法には次式を用いた.

$$\ln \frac{I\lambda}{Ag} = -\frac{E}{kT_{ex}} + \text{Const.}$$
(1)

ここで, *I*は発光強度, λは波長, Aは放射遷移確率, gは統計的重率, Eは上部準位エネルギー, kはボルツ マン定数, *T*_{ex}は電子的励起温度である.式(1)か



ら、左辺対数項を上部準位エネルギーEに対してプロ ットすると、その傾きからT_{ex}を算出できる.図9に 一例として圧力11.3kPa、ノズル出口から2.0mm位置 で測定した酸素原子線と窒素原子線に対するボルツ マンプロットの結果を示す.本研究では酸素、窒素 原子線を用いて電子的励起温度を推定した.図9で は酸素原子線から求めたT_{ex}は約9,300Kと推定された. 山田らの研究⁴⁾によれば電子的励起温度は、酸素原 子線から約10,000K、窒素原子線から12,000Kと推定 されており、図8はこの結果に比較的一致している. また、窒素原子線を用いて推定された電子的励起温 度は6,900Kと酸素原子線から推定された電子的励起 温度よりも低い値に推定された.

図10にプラズマジェト中心軸上の温度推定結果 を示す. 横軸にはノズル出口からの距離, 縦軸は温 度を示す.黒菱形のプロット点は振動温度(T_v), 白菱形プロット点は回転温度(T,),円形は電子的励 起温度(T_{ex})であり,黒は窒素原子線,白は酸素原 子線を示している. 振動温度と回転温度には代表的 な4点にエラーバーを示した. 破線は11.3 kPaにおけ るAshkenas-Shermanの経験式⁵⁾と一次元断熱膨張流 による計算から得られた気体温度分布である. Ashkenas-Shermanの経験式は、既に本研究室で使用し ているアークプラズマジェットにも適用できること が確認されている¹⁾.温度推定の結果から回転温度 と振動温度を比較すると振動温度の方が高い値を示 しており、以前の研究と同様の結果となった.また、 振動温度,回転温度はほぼ一定の値を示すことも報 告されているが,本研究では振動温度,回転温度と も空間的に変動する傾向が得られた.振動温度は推 定誤差が大きいが、衝撃波位置とその下流側で特に 高い温度を示している.回転温度は、ノズル出口直 後から緩やかに低下するが、電子的励起温度はほと んど一定であり、膨張流領域の下流で非平衡性が強 まる.しかし衝撃波位置でプラズマ流が圧縮される ことにより、回転温度が約3,000K回復する. 衝撃波 背後では電子的励起温度と回転温度がほぼ平衡のよ うに見える. 振動温度の誤差は2.0mm, 4.5mm位置で 5,000Kから10,000K, また0.5mm, 3.0mm位置では 10,000Kから20,000Kであり、比較的温度推定が困難 である.一方,回転温度の誤差は500Kから1,000Kを 示し、誤差による影響は少ないと考えられる.

5. プラズマジェット半径位置の放射測定

発光強度が小さくなり,非平衡性が強まると考え られる中心軸上から離れた半径位置において,中心 軸上と同様の分光測定を行い,スペクトルマッチン グ法により温度推定した.測定点は中心軸上でノズ ル出口から2.0mm位置を半径方向に0.2mm間隔で計7 点である.

図11にノズル出口から流れ方向にz = 2.0mm, 半 径方向にr = 0.4mm 位置で測定した実験分光スペクト ルの一例を示す.280~480nm の紫外領域では N₂ 2+, N₂⁺1-バンドが支配的であり,700~900nm の近赤外 領域では窒素と酸素の原子線が観測された.分子バ



Fig. 9 Example of Boltzmann plot for O lines and N lines at 2.0mm from nozzle exit



Fig. 10 Temperature distributions on flow axis at 11.3kPa



Fig. 11 Example of experimental spectra at 11.3kPa

ンドは原子線に比べ,非常に弱くなっている.

図12は中心軸上ノズル出口から2.0mm,半径位置0.4mmにおけるスペクトルマッチングの一例である.横軸は波長,縦軸は相対強度を,実線は実験スペクトル,破線は理論スペクトルを示している.実験スペクトルと理論スペクトルはよく一致している. 温度推定の結果,振動温度*Tv*は42,000K,回転温度*T*,は6,000Kと推定され,半径位置で振動温度は中心軸上と同様に高温となった.回転温度は中心軸上の温度とほぼ同じ値に推定された.

図13にノズル出口から2.0mm 位置,半径位置に 0.2mm 間隔で測定したスペクトル分布から温度推定 した結果を示す.黒菱形は振動温度,白菱形は回転 温度を示している.振動温度は中心軸上と同様に高 い温度に推定され,半径方向に0.4mmから0.6mm 位 置にかけて急激に温度が低下し,その後はほぼ一定 の値であった.回転温度は約6,000K に推定されほぼ 一定の値となった.半径位置において,強度の低い 中心軸から離れた位置よりも,中心軸に近い0.2mm から0.4mm 位置において熱的非平衡状態が強いこと がわかった.

6. 結論

低圧空気極小プラズマジェットの膨張流領域で中 心軸上流れ方向に 0.5mm 間隔,中心軸上のノズル出 口から 2.0mm 位置において半径方向に 0.2mm 間隔に 分光測定を行い,放射特性を検討した.主な結果を 以下に示す.

- (1)中心軸上において、回転温度は気体温度分布より高い値を示したが、膨張流領域では緩やかに低下することがわかった.その温度は、 衝撃波位置で回復、衝撃波下流側においてほぼ一定で、電子的励起温度と平衡になった.
- (2) 中心軸上において,振動温度は回転温度より ずっと高い値を示し,測定位置によってかな り大きく変動した.
- (3) 中心軸上で酸素原子線から推定した電子的励 起温度は振動温度に比べ低い値を示している が、軸方向に少し変動した.
- (4) 半径位置の放射強度分布は波長範囲 280~
 900nm で中心軸上と同様に酸素と窒素の原子 線が強く測定された.
- (5) スペクトルマッチング法による温度推定から 中心軸上のノズル出口から2.0mm位置の半径 方向位置で振動温度,回転温度はともに高温 度に推定された.
- (6)中心軸上2.0mm位置の半径方向に0.4mmから 0.6mm位置で振動温度は急激に低下した.回 転温度は半径位置で一定の値を示した.

参考文献

1) 久保田聖, 舩津賢人, 白井紘行, 高草木文雄,

「N₂⁺ 1-バンドを用いた空気マイクロプラズマジェットの温度計測」,日本機械学会論文集,72巻,715号,B編,(2005),pp.628-633.



Fig. 13 Radial temperature distributions at 11.3kPa

 2) 久保田聖,後藤輝一,舩津賢人,白井紘行,高 草木文雄,「CCDカメラを用いた低圧極小空気プラ ズマジェットの放射測定-N₂⁺および N₂バンドのス ペクトル強度分布-」,平成17年度衝撃波シンポ ジウム講演論文集,(2006), pp.255-256.

 3) 澁澤健二, 舩津賢人, 白井紘行, 久保田聖, 「高温度プラズマにおける N₂ 2+バンドの放射特性 (前期解離と非ボルツマン回転粒子数分布を用いた 解析)」, 日本機械学会論文集, 71 巻, 704 号, B編, (2005), pp. 1107-1112.

4)山田尚寛, 久保田聖, 舩津賢人, 白井紘行, 「CCD を用いた空気マイクロプラズマジェットの放 射測定」, 第36回流体力学講演会講演集, (2004), pp. 1-4.

5) Ashkenas, H. and Sherman, F. S., "The Structure and Utilization of Supersonic Free Jets in Low Density Wind Tunnels," Proc. 4th Int'l Sympo. Rarefied Gas Dynamics, Vol. 2, (1965), Academic Press, pp. 84-105.