科学研究費助成事業

研究成果報告書



平成 26 年 5月 30 日現在

機関番号: 3 2 4 0 7
研究種目:挑戦的萌芽研究
研究期間: 2011 ~ 2013
課題番号: 2 3 6 5 4 2 0 5
研究課題名(和文)プラズマ支援燃焼を用いたエアロスパイクによる流体制御
研究課題名(英文)Flow control using air-spike with plasma-assisted combustion
研究代表者
服部 邦彦(Hattori, Kunihiko)
日本工業大学・工学部・准教授
研究者番号:9 0 2 6 1 5 7 8
交付決定額(研究期間全体):(直接経費) 2,800,000 円 、(間接経費) 840,000 円

研究成果の概要(和文):本研究の目的は、飛行体(移動体)の熱負荷や空気抵抗を抑制するためにプラズマ源を用いたエアロスパイクの効果を調べることである。この研究の中でこのプラズマ領域はマイクロ波によって追加熱され、さらにプラズマ領域を拡大させる。そしてこのプラズマと中性粒子流の相互作用領域の違いが空気抵抗にどう影響するかを調べる。これらの目的を達成するために、プラズマ生成・維持、風洞、マイクロ波重畳などいくつかのテーマにわけ、実験装置の整備と実験を行った。

研究成果の概要(英文): The purpose of this study is to examine the effect by using the plasma source for the air-spike to control the heat load and the air resistance of the flight body or movable body. In addit ion, this plasma area is expanded to the plasma source by irradiating the micro wave. The influence of the interaction of plasma and the neutral-particle-flow to the effect of aerodynamic is examined. In this stu dy, we developed an experimental system, and carried out the experiment separately for some themes. There is a need for further research to better understand an aerodynamics effect using a plasma air-spike.

研究分野: 数物系科学

科研費の分科・細目: プラズマ科学・プラズマ科学

キーワード: 大気圧プラズマ 流体制御 プラズマ支援燃焼 エアロスパイク

1.研究開始当初の背景

近年開発が進んでいる宇宙帰還機や超音 速飛行体などの設計において過酷な熱環境 下での正常な動作や材料の耐久性などの問 題が挙げられる。その対策として飛行体の先 端を鈍頭形状にすることで空力加熱を減少 させている。しかし、飛行体先端を大きなノ ーズ半径にすると空気抵抗が増大し、エンジ ンの推力の増強化、燃料消費の増加が起こり 輸送できる物資量が制限される。そこで鈍頭 形状の空力抵抗を減少させるために大きな ノーズ半径を用いるのではなく、鈍頭先端に 鋭い突起物(スパイク)をつけることによっ て空気抵抗が著しく減少するとの報告があ る[S.Bogdonoff et al., J. of Aerospace Sciences, Vol.26, No.2, pp.65-74(1959).]. そして、このスパイクを金属固体に置きかえ たプラズマなどの熱源を用いることが提案 されている。

一方、J.R.Rothらは、飛行翼表面に誘電体 バリア放電で大気圧グロープラズマを生成 し電気流体効果によって飛行翼表面の境界 層を制御し空力抵抗を減少させる実験を行 っている[J.R.Roth, Phys. of Plasmas, Vol.10, No.5, 2117-2126(2003).]。このよ うにプラズマの新しい応用の一つとして空 力制御という研究が始まっている。

2.研究の目的

本研究では、飛行体(移動体)の熱負荷や 空気抵抗を抑制するためのエアロスパイク や飛行翼表面の境界層を制御するなどのプ ラズマを用いた気流制御を行い、高速気流中 における空気力学効果を実験的に検証する ことである。ここで提案する方法は、移動体 の前方にエアロスパイクのような局所的な 熱源プラズマを生成した上にさらにマイク ロ波による追加熱を行い放電領域を拡大す るプラズマ支援燃焼を付加する。これにより、 プラズマと中性粒子流の相互作用領域を拡 大し高速気流中でのプラズマ生成・制御およ び空気力学効果について調べる。

3.研究の方法

前記の目的を達成するために、以下のよう な研究方法で進めた。

- (1) プラズマ源の開発と気流中での放電特性
- (2) 静電プローブ法による大気圧プラズマ 測定
- (3) マイクロ波を重畳した大気圧プラズマ の生成と挙動
- (4) 気流中に生成した大気圧プラズマにマ イクロ波を重畳した場合の特性

最終的には(4)項がこの研究の目標成果であ るが、まずは各個別要素を確立し、それらを 総合的に組み合わせた実験を行うことにし た。

各項目に対して具体的内容を記す。 (1) プラズマ源としては、様々な形状や放電 様式があるが、ここでは、高周波パルス 電源を用いたバリア放電、ネオントラン スを用いた火花放電、低電圧大電流電源 によるアーク放電を試みた。電極の形状 として直線状、円筒状、市販の点火プラ グなどを用いた。

また、この放電部に気流を流すための 小型の風洞を製作した。

そして、気流による放電部周辺の気流 がどのように変化するかを調べるために、 スモークワイヤー法を実施し、可視化し た。さらに、放電部の気流中での空気抵 抗を測定するための測定器を製作した。

- (2) 大気圧プラズマを測定する方法の一つとして静電プローブ法による測定を試みた。 上記の電極放電ではなく、火炎中の弱電離プラズマ測定を試み、大気圧下でプローブ法の測定を確認した。
- (3) 金属容器内にプラズマ源を設置し大気圧 プラズマを点火し、それにマイクロ波を 照射する。このプラズマを追加熱し、プ ラズマ領域を拡大するための装置を整備 した。
- (4) に関しては、今回は実験装置が整備できなかったため実験には至らなかった。
- 4.研究成果
- (1) プラズマ源の開発と気流中での放電特性

電極の形状

放電電極の形状は3種類を製作し、それぞれの電極に電源を取り付け放電方法を変えた。



図1(a)は、タングステン線(外径0.8mm)を 対向電極とし、両端に各種電源をつないだ。 ネオントランス(50Hz,~6kV,20MA)による 火花放電、高周波パルス放電(10kHz,~20kV)、 DC アーク放電(60V-2A,40V-20A)を行った。 火花放電、高周波パルス放電、DC アーク放電 のいづれも大気圧中で放電したが、DC アーク 放電は安定に維持することができなかった。 そこで DC アーク放電を維持するために電流 を増加させたが、本実験で用いた市販の溶接 機用電源は、電流値が大きすぎるため電極が 溶融し長時間の放電ができなかった。

さらに、市販されている自動車用点火プラ グをそのまま用いた。

これらの放電部に流速 2m/s~20m/sの気流 を流した結果では、放電部の発光が流速の増 加に伴って下流に流される様子が観測でき たものの、これらの流速に対して放電電圧に 大きな変化は現れなかった。

図 1(b)は、セラミック管(外径 6mm×内径 4mm)に中心導体として銅(直径 3mm)を挿入 し、セラミック外周に W線(外径 0.8mm)を 巻き付けた電極である。この電極形状の場合、 高周波パルス放電のみプラズマ生成が確認 できた。電圧の増加に従って発光部分が増加 していった。W線と中心導体の位置関係の依 存性はほとんどなかったが、中心導体上に W 線がある場合のほうがプラズマは発生しや すかった。また、この放電部に流速 2m/s~ 20m/s で気流を流した実験を行ったが放電部 のプラズマ形状や放電電圧に特に大きな変 化は見られなかった。

小型風洞の開発

放電部に気流を重畳する実験を行うため 新たに小型風洞を製作した。小型風洞は、市 販の同軸送風機に整流板を取り付けた形状 となっており、吹き出し口に放電部を設置す る。この製作した小型風洞を熱線式風速計で 吹き出し口付近の空間速度分布を測定した 結果を図2に示す。

その結果、最大風速 18m/s 以下で風洞中心の 10cm 程度でほぼ均一の流速分布を持つ小型風洞を実現することができた。



図2 小型風洞の径方向流速分布

スモークワイヤー法による放電部まわりの気流変化観測

小型風洞の吹き出し口にニクロム線を設

置し、その線に流動パラフィンを塗布しニク ロム線を加熱するとパラフィンが気化し流 線に沿って流れる。これにより流れを可視化 することができる。このスモークワイヤー法 により、放電部周りの気流の変化を観測した。 ただし、この方法は煙を用いているため低速 気流でしか煙の軌跡が明確に現れない。その 実験の一例を図3に示す。電極として図1 (b)を用いて、流速2m/s下で放電電圧16kV で実験を行った。この結果、プラズマがある、 なしで大きな変化は見られなかったがプラ ズマがある場合は、煙が放電側に若干引きつ けられている挙動も見えたが明確なことま ではわからなかった。



図3 放電時の流線の様子

空力抵抗測定器の開発

空気抵抗を測定するために、図4のような 微少変位計を使用し、放電部が気流によって 受ける抵抗力を測定する装置を製作した。放 電部固定部に先に製作したプラズマ源の電 極を設置する。空気抵抗を受けたプラズマ源 は、支点を中心に回転し、その変位量を拡大 し微少変位計で測定する。この測定器の性能 を評価するために放電固定部に荷重をかけ 較正実験を行った。その測定結果が図5であ る。



図4 微少変位計の概要図(上から見た図)

荷重と表示電圧はほぼ比例関係にある。この 装置の場合、放電部の空気抵抗は、最小で 25mN 程度は測定できるが、支点からの腕の長 さを調整することにより、より微少な力の測 定は可能となると考えられる。しかし、この 製作した装置では取付け部などの問題によ り再現性が良くないので改良の必要がある。 とりあえず、この装置に図1(b)のプラズマ 源を固定し、実験を試みたがプラズマがある、 なしの変位量の明確な違いはわからなかっ た。



(2)静電プローブ法による大気圧プラズマ測 定

大気圧プラズマ中のプラズマ特性を調べる計測法として分光法や静電プローブ法などが挙げられる。静電プローブ法は大気圧下での使用・評価が十分になされている訳ではないので使用には問題があるが、相対的なプラズマ特性を比較することは可能であると考えられる。そこでここでは、高電圧を印加した電極を用いた実験ではなく、比較的実験が容易にできる火炎中の弱電離プラズマを用いることでプローブ法の測定を試みた。市販のプロパンガスバーナーを用い、このガス噴出ノズル金属を基準電極とし、ステンレス線(外径 0.5mm)を火炎中に挿入しバイアス電源により電流-電圧特性を測定した。その結果を図6にしめす。



低気圧プラズマ放電と同様なプローブ特 性が得られており、火炎中に弱電離プラズマ の存在を示唆していることが分かった。また、 火炎の位置によりイオン飽和電流の違いが 見られることから火炎中のプラズマ密度の 空間分布があることも分かった。

(3) プラズマ源にマイクロ波を重畳する実 験装置の整備

マイクロ波重畳実験を行うために、金属円 筒容器(内径0.7m、長さ0.6m)内にマイク 口波発振器(2.45GHz,~1.5kW)から円形導 波管を通して入射する。これを図7に示す。 金属容器は、マイクロ波を外部に漏らさない 遮蔽と金属容器内へマイクロ波を閉じ込め プラズマにマイクロ波を照射し、プラズマ領 域を拡大する役割をもつ。プラズマ源は、市 販の点火プラグを金属プローブの先端に取 付け、マイクロ波入射の軸方向に掃引できる ようにした。



図7 マイクロ波重畳実験装置

図8は、市販の点火プラグにネオントラン スで火花放電を起こしマイクロ波を重畳し た様子である。



図8 マイクロ波重畳時の放電部

マイクロ波の重畳によりプラズマ領域の多 少の拡大は見られたもののマイクロ波出力 を大きくすると金属容器内部に導入した給 電線などで放電を起こしてしまい低出力の みでの観測しかできなかった。また、マイク ロ波発振器はトランス方式を使用している ため時間的変動がある。このため DC アーク 放電でさらにプラズマ密度を増加し、定常プ ラズマを用いようとしたが、本実験で用いた 電源は最小電流が20A にしか制御できないた め電極が溶融してしまい実験することがで きなかった。これらの問題から期待したプラ ズマ領域の拡大には至らなかった。

以上が、本研究期間に実施した内容である。 得られた成果は、まだ装置の未完成、実験内 容の未解明が多くみられ国内外の学会発表 等までには至らなかった。しかし、研究を進 めていく中でいろいろな問題点や課題が明 らかになり、それらを今後、修正改善し実験 を進めていくことになった。

5.主な発表論文等 なし

6 . 研究組織

- (1)研究代表者
 服部 邦彦(Hattori Kunihiko)
 日本工業大学・工学部・准教授
 研究者番号:90261578
- (2)研究分担者
 佐藤 杉弥 (Sato Sugiya)
 日本工業大学・工学部・教授
 研究者番号: 00286022

(3)研究分担者

塚林 功(Tsukabayashi Isao) 日本工業大学・工学部・非常勤講師 研究者番号:30049720