アルミ合金自動車部品耐久性向上のための 高密度プラズマ窒化技術開発

河野 裕・木島 一広・阿部 治・杉田 良雄^{*1}・長谷川 均^{*1}
関谷 英治^{*1}・中込 章公^{*1}・相澤 龍彦^{*2}・Foo Jin Hoe^{*2}

Development of the High-Density Plasma Nitrization Process for Durability Improvement of Aluminum Alloy Automotive Parts

Hiroshi KONO, Kazuhiro KIJIMA, Osamu ABE, Yoshio SUGITA^{*1}, Hitoshi HASEGAWA^{*1}, Eiji SEKIYA^{*1}, Akimasa NAKAGOMI^{*1}, Tatsuhiko AIZAWA^{*2} and Foo Jin Hoe^{*2}

要 約

短時間でアルミ合金の高強度化,耐久性向上を実現するための高密度プラズマ窒化技術の確立を目指し,ガス種や 圧力など様々な条件下においても瞬時にプラズマの発生を可能とする,自己整合特性を有したプラズマ装置の開発, および,DC(直流)バイアスによりプラズマを集中させることにより,効率的なプラズマ制御を可能とするプラズ マ窒化処理方法についての検討を行った.その結果,低い漏洩電磁界強度と,所望の特性を両立したプラズマ発生装 置が試作でき,併せて,独立したDCバイアス印加機構によるDCバイアス印加,およびチェンバ内圧力の制御による プラズマ制御方法が明らかとなった.

1. 緒 言

二酸化炭素による温暖化の影響が懸念されている昨 今,自動車の軽量化は省エネルギーおよびエミッション 低減対策の一つとして,解決すべき重要な課題となって いる.

具体的な解決策の一つとして、使用部材の軽量化が挙 げられ, 各種のアルミニウム合金は, これらの有力な候 補として注目されている.しかし、従来から用いられて いる鉄鋼材料部品と比較して、アルミニウム合金部品は 強度不足,耐久性不足が問題となってしまう.耐久性に 関しては、ケイ素を添加することにより高硬度化を図る ことで、耐久性を向上させることが一般的に行われてい るが、強度や靱性との兼ね合いが問題となるため、それ に変わる手法が求められている. その一つとして, 表面 処理や熱処理などの手法により、表面硬度を向上させる 手法の確立が注目されている. 中でも, 窒化による耐久 性の向上は,鉄鋼材料には多く利用され,ガス窒化,塩 浴窒化等の手法が用いられている.しかし、アルミニウ ムおよびその合金については、表面に生じる酸化被膜に より不動態が形成されるため、それらの処理の適用が困 難となる. このような場合, プラズマ窒化が用いられる. プラズマ窒化は、イオン化された原子・分子によるス

*2 芝浦工業大学

パッタリング効果,および試料表面に対する加速効果な どにより,不動態を形成するステンレスやアルミニウム 合金などに対しても適用することが可能とされている.

既存のプラズマ窒化では、DCプラズマを使用したも のが主に用いられているが、これらによる処理において は、生成したプラズマによりプレスパッタを行った後で も、アルミニウム合金表面には、酸化膜が残留しており、 実際に窒化相の形成が開始されるまでには10時間程度 の時間を要することが報告¹⁾されている.また、表面に 形成した窒化相中の窒素拡散係数の低さから、窒化相形 成が律速され、結果として窒化相形成に70時間程度の 長時間処理が必要となることも問題となる.

本研究では、上記の問題を解決し、短時間でアルミ合 金の高強度化、耐久性向上を実現するための高密度プラ ズマ窒化技術の確立を目指し開発を行った.これらの技 術開発では、ガス種や圧力など様々な条件下において も、瞬時にプラズマの発生を可能とする自己整合特性を 有する、小型高出力自励発振電源を活用したプラズマ装 置の開発、および、DCバイアスによりプラズマを集中 させることにより、効率的なプラズマ制御を可能とする プラズマ窒化処理方法についての検討を行った.

これらの課題解決のため、ワイエス電子工業㈱ととも に、自己整合特性を有するプラズマ装置と独立制御可能 なDCバイアス印加機構を併用した、プラズマ窒化に適 する高密度プラズマの発生および高速制御方法の開発を

^{*1} ワイエス電子工業株式会社

行ったので、以下に報告する.

2. 自己整合特性を有する高周波プラズマ 発生装置

高周波放電によるプラズマ発生では、電源側からプラ ズマ負荷を見たときのインピーダンスに含まれるリアク タンス成分により、高周波電源-プラズマ負荷間に反射 波が生じ効率の低下や電源の損傷を引き起こすことが問 題となる.これらを防ぐにはインピーダンス整合を行う 必要がある.高周波プラズマ装置の大半は、インピーダ ンス整合をとるために、可変コンデンサとコイルによっ て負荷リアクタンスを相殺することのできるインピーダ ンス整合器を用いる.この方法では、可変コンデンサの 同調に機械的動作を伴うため、整合をとるためには数秒 オーダの時間を要する.また、電源出力が高出力になる につれて、整合器に用いるコイルやコンデンサは、耐圧 をとるために大型のものが必要となり、その結果、装置 の大型化や高コスト化が問題となる.

そこで本研究では、ワイエス電子工業㈱で開発した小型自励発振電源を用いたプラズマ発生装置を開発することとした。自励発振器はプラズマ負荷を含めた全体の系の状態で発振条件が決定し、インピーダンス整合器を必要としないことから、誘導結合高周波熱プラズマの発生には以前から用いられている。しかし、従来の電源は真空管を用いており、発振器の寸法は大型であった。今回使用している自励発振電源は、MOS形電界効果トランジスタを用いて2MHz帯の発振を可能としており、小型化されているのが特徴である。発振器が小型化することによって、電源と真空チェンバとの一体化が可能となり、省スペース化が図られている。また、チェンバと一体となることで、電磁遮蔽がしやすくなることも特徴となっている。装置の外観を図1に、チェンバ内部の概略図を図2に示す。

本研究で開発したプラズマ発生装置は容量結合を採用



図1 高周波プラズマ発生装置の外観



している.一般的に,容量結合プラズマでは電極の片側 はチェンバと同電位であり,非平衡給電となっている. 本研究で開発したものは,平衡電極を採用しており,給 電に関しても平衡給電を採用している.この構成によ り,チェンバ自体に流れるコモンモード電流の低減を図 っている.このような電極の構成では,電極間に自己バ イアスが印加されないため,独立したDCバイアス機構 を付加してある.このことにより,RF給電とは独立し た直流バイアス制御を可能としている.

開発した装置の特徴である、低漏洩電磁界特性を検証 するため、開発装置の漏洩電磁界を設置現場にて測定し た. 測定時の配置を図3に、1MHz~30MHzの周波数範 囲における測定結果を図4~図5に示す.マーカ部分 がプラズマ発生器から発生している漏洩電磁界である. 国内において、プラズマ発生に用いる高周波設備の発射 およびスプリアス発射による電界強度の許容値は無線設 備規則(昭和二十五年十一月三十日電波監理委員会規則 第十八号)第六十五条の三によって、30mの距離におい て100 µ V/m (40dB µ V/m) 以下と定められている. 今 回の3mにおける測定結果から、直接規定を満たすかど うかの判断は困難であるが,発生電磁界が完全な遠方界 である場合、3mでの許容値は30mでの許容値に20dBを 加えたもので近似できる. 今回の場合は60dB µ V/mと なる. 10MHz以上の周波数においては、おおよそ規定 値以下の値が得られている.また,5MHz以下の周波数 に関しては、30m地点においても近傍界であるため、さ らに距離減衰は大きなものになると考えることができる ことから、規定値を下回る可能性を十分に持っている結 果を得ることができたといえる.





図 4 測定場所①における漏洩電磁界測定結果 (導入ガス:大気100Pa 200W印加)



図 5 測定場所②における漏洩電磁界測定結果 (導入ガス:大気100Pa 200W印加)

3. プラズマ窒化に適した高密度プラズマ 制御法の開発

本研究で開発したプラズマ発生装置について,分光計 測を用いて,DCバイアス印加およびチェンバ内圧力制 御によるプラズマ制御法についての検討を行った.分光 計測には,浜松ホトニクス㈱製マルチチャンネル分光器 PMA-12を用いた.測定時の各種パラメータを表1に, 測定位置の概略図を図6に示す. 表1 各種パラメータ

導入ガス	N ₂
直流バイアス電圧	-400V
入力直流電圧	100V, 200V



3-1 DCバイアス印加による状態の変化

開発したプラズマ発生した装置の特徴のひとつである 独立制御可能なDCバイアス電圧印加機構の動作の検証 を行った.測定条件の一覧を表2に,また,測定スペク トルを図7~図8にそれぞれ示す.

これらの結果よりDC印加によりプラズマによる発光 強度の増加が確認された.これは、ワーク台付近のプラ ズマ密度の増加を示唆した結果であるといえる.DCバ イアスを印加後にRF周波数が安定するまでに要した時 間はおおよそ40msであった.このことから、DCバイア ス印加によるプラズマの高速制御が可能である事が確認 できた.

	容器内圧力	入力電圧	DCバイアス
1	56Pa	200V	OFF
2	56Pa	200V	ON
3	58Pa	100V	OFF
(4)	63Pa	100V	ON

表 2 測定条件一覧 (DCバイアスによる変化)







図8 測定スペクトル (600nm~800nm)

3-2 チェンバ内圧力による状態変化

チェンバ内の圧力の変化によるプラズマ状態の変化に ついての検証を行った.この測定中DCバイアスは常に 印加した状態で行っている.

窒素ガスを導入して容器内圧力を300Paとし、入力電 E200Vを印加したところ、プラズマは発生しなかった. 減圧し、200Paにしたところ、僅かに発光する状態とな ったため、容器内圧力を200Pa、150Paおよび100Paと した後、入力電圧を印加して窒素プラズマを発生させ、 測定を行った、測定条件の一覧を表3に示す.

これらの測定結果のうち,波長域300~400nmの結果 を図9に,波長域600~800nmの結果を図10に示す. ⑤, ⑥および⑦の条件においては,僅かに発光する状態であ り,発光強度も弱いことがわかる.

	容器内圧力	入力電圧	DCバイアス	
5	200Pa	100V	ON	
6	200Pa	200V	ON	
(7)	150Pa	100V	ON	
8	150Pa	200V	ON	
9	100Pa	100V	ON	
(10)	100Pa	200V	ON	

表3 測定条件一覧(チェンバ内圧力変化)



図 9 測定スペクトル (300nm~400nm)



図10 測定スペクトル (600nm~800nm)

次に、容器内圧力100Paの状態でRF電圧200Vを印加 しプラズマを発生させた後、RF電圧を印加し続けたま ま窒素ガスを導入して容器内圧力を上げていった場合に ついて測定を行った.測定を行ったプラズマ発生条件 を表4に示す.これらの測定結果のうち、波長域300~ 400nmおよび600~800nmの結果を図11~図12に示す.

これらの測定によって、本装置の放電開始圧力の限界 が200Pa前後にあることが明らかとなった.あわせて、 放電が開始した後は、700Pa程度の圧力までプラズマ発 生が可能であることが確認できた.

	容器内圧力	入力電圧	DCバイアス
(11)	200Pa	200V	ON
12	300Pa	200V	ON
13	300Pa	100V	ON
14	500Pa	200V	ON
15	500Pa	100V	ON
16	620Pa	200V	ON
17	620Pa	100V	ON
18	700Pa	200V	ON
19	700Pa	100V	ON

表4 測定条件一覧 (チェンバ内圧力変化-2)







図12 測定スペクトル (600nm~800nm)

4. 結 言

短時間でアルミ合金の高強度化,耐久性向上を実現す るための高密度プラズマ窒化技術の確立を目指し,ガス 種や圧力など様々な条件下においても瞬時にプラズマの 発生を可能とする,自己整合特性を有したプラズマ装置 の開発,および,DCバイアスによりプラズマを集中さ せることにより,効率的なプラズマ制御を可能とするプ ラズマ窒化処理方法についての検討を行った.

その結果,

- 自己整合特性により、さまざまな条件下で安定した プラズマを発生でき、かつ低い漏洩電磁界強度であるプ ラズマ発生装置を開発した。
- (2) 独立したDCバイアス印加機構によるDCバイアス印加,およびチェンバ内圧力の制御によるプラズマ制御方法が明らかとなった.

今回開発した技術は、アルミ合金素材に対しての短時 間、ローコストで高強度化、高耐久化付与を目指した熱 処理技術であり、自動車の軽量化、情報家電製品の冷却 部品など適用される分野・部品の範囲が広く、省エネ、 CO₂削減に大きく貢献することが期待される。今後はさ らに、

- ・装置を使用したプラズマ窒化能の調査
- ・ラディカル核種の検討(N2+・NHなど)
- ・アルミ合金部品への適用検討
- を行う予定である.

参考文献

 P. Visuttipitukul, T. Aizawa : Mater. Trans, Vol.44, No.7, p.1412-1418 (2003)