科学研究費助成事業

平成 29年 6月 5日現在

研究成果報告書

- 201		0 / 1	<u>, п</u> ,	50 IL
機関番号: 14401				
研究種目: 基盤研究(A)(一般)				
研究期間: 2014 ~ 2016				
課題番号: 26249101				
研究課題名(和文)プラズマジェットによる金属蒸気輸送ダイナミクスと溶接アーク	熱輸送現	象の可視化	,	
			-	
「研究課題名(央文)DINAMIC TRANSPORTATION OF METAL VAPOR BY PLASMA JET AND VIS TRANSPORTATION IN WELDING ARCS	SUALIZAI	TUN OF HEA	VI	
研究代表者				
田中 学(TANAKA, MANABU)				
大阪大学・接合科学研究所・教授				
研究者番号:20243272				
交付決定額(研究期間全休)·(直接経費) 29 300 000円				

研究成果の概要(和文): ものづくりに必須の基盤技術でありながら、未だ「巧みの世界」と言われるアーク 溶接技術を科学に立脚した技術に発展させるため、アーク溶接プロセス中の動的なプラズマ温度分布ならびに金 属蒸気密度分布を実験的に把握すると伴に、アーク溶接プロセスの数値シミュレーションを通じて実験結果と比 較検討することにより、プラズマジェットによる金属蒸気輸送に起因したアーク溶接の熱輸送現象を定量的に可 視化し、それらが溶接技術にとって重要な溶融プール形成に及ぼす影響について明らかにした。

研究成果の概要(英文): In order to evolve arc welding process from a skilled technique into a technology based on the science, this study aims at experimental understandings of dynamic plasma temperature and metal vapor density during arc welding process. Furthermore, this study focuses on visualizations of quantitative heat transportation phenomena together with metal vapor transportation by the plasma jet, through numerical simulations. The above experimental and numerical analyses have revealed the effect of arc plasma dynamics on the weld pool formation which is important for welding technology.

研究分野:溶接工学

キーワード: 可視化 計算工学 シミュレーション工学 溶接 アーク

1.研究開始当初の背景

アーク溶接プロセスでは、アークプラズマ による局所的な加熱・溶融・凝固・冷却とい う一連の過程をたどり材料の接合部が形成 される。しかし、その過程には、電極加熱と 電子放出、高温プラズマと溶融金属との相互 作用、溶融金属の流動による熱輸送と溶融プ ール形成など、高々1 cm³の世界で、数秒の 時間に、固体、液体、気体、プラズマの4つ の状態が混相する複雑なシステムが成り立 っている。また、溶融電極や溶融プールとな っている溶鋼からは鉄などの金属蒸気が発 生し、アークプラズマの状態をいっそう複雑 なものとしている。未だ「巧みの世界」と言 われるように、アーク溶接プロセスで生じる 現象は科学的に未踏領域のままである。すな わち、溶接技術は、ものづくりのプロセスに 必須の基盤技術でありながら、ノウハウや生 産現場の知恵に支えられた技術であり、熟練 を必要とする技術である。これが溶接技術に おける最大の課題である。グローバルな国際 競争の中で、いま日本のものづくりにとって 必要なのは、ものづくりの一つ一つのプロセ スを科学的に十分に理解し、高度な信頼性を 維持しながら、科学に基づく徹底した高能率 化、省エネルギー化、高機能化をはかり、も のづくりプロセス技術の高度化を絶え間な く推し進めることである。したがって、新興 工業国の労働力を退け、他の先進工業国の技 術を打破するには、科学に立脚した高度な溶 接技術として溶接技能を伝承することが必 要である。

-方、近年の目覚ましい数値シミュレーシ ョン技術や観察・計測技術の進歩により、ア ーク溶接プロセスで生じる現象が定量的に 把握できるようになってきた。世界的には、 アーク溶接の非定常数値シミュレーション の計算例が報告され、非常に複雑で高度な計 算に成功している。しかし、雰囲気ガスが純 アルゴンのままであり、金属蒸気の影響を考 慮していない。また、プラズマ分光の従来手 法により、ある特定の位置と時間におけるア ーク溶接中のプラズマ温度が測定されてい る。しかし、100Hz 程度の溶滴移行現象を伴 う動的なアーク溶接の全体像をまったく捉 えていない。「溶融電極-アークプラズマ-溶融 プール」が複雑に相互干渉する中で金属蒸気 輸送ダイナミクスを考慮することがアーク 溶接プロセスの正確な理解にとって重要な のである。

2.研究の目的

そこで本研究では、(1)アーク溶接プロセス 中の動的なプラズマ温度分布ならびに金属 蒸気密度分布を実験的に把握すると伴に、(2) 高速プラズマジェットの流速および流れ場 を可視化することにより金属蒸気の導入ダ イナミクスを実験的に把握する。さらに、(3) アーク溶接プロセスの数値シミュレーショ ンを通じて、(4)実験結果と比較検討すること により、プラズマジェットによる金属蒸気輸送に起因したアーク溶接の熱輸送現象を定量的に可視化し、それらが溶接技術にとって 重要な溶融プール形成に及ぼす影響について明らかにすることを目的とする。

3.研究の方法

高感度・高速度イメージ分光可視化システ ムを構築し、4つの線スペクトルイメージを 高速度で同時に計測できることを可能にし た。具体的には、実験装置および当該可視化 システムは、溶接電源、溶接ワイヤ送給装置、 ガスメタルアーク溶接トーチ、可動式ステー ジ、対物レンズ、ビームスプリッタ、直角プ リズム、回折格子分光器4台、高速度ビデオ カメラ4台、制御用パソコンから構成されて いる。実験では、溶接トーチを固定し、母材 を可動式ステージに載せることにより、対物 レンズとアークプラズマ間の距離を一定に 保つように工夫した。アークプラズマからの 光は対物レンズによって集光され、ビームス プリッタによって二つの光に分けられる。ビ ームスプリッタに用いたダイクロイックシ ョートパスフィルターは 600 nm 以上の波長 は上段へ、600 nm 未満の波長は下段へほぼ減 衰なく分けることができる。その後、アーク プラズマからの光は直角プリズムによって さらに二つの光に分けられ、それぞれの光が 回折格子分光器によって特定の波長に分光 される。分光器は 1200 本/mm のブレーズタ イプの回折格子を用いており、その波長分解 能は 0.4 nm である。分光により得られた線 スペクトルイメージの輝度分布を4台の高 速度ビデオカメラで同期撮影し、得られたデ ータはパソコンに取り込まれる。

本研究では、プラズマ分光分析法を用いて、 まず、アークプラズマの温度計測を行った。 アルゴンあるいは炭酸ガスのプラズマ領域 には分光分析法の一つである Fowler-Milne 法を、鉄蒸気の存在するプラズマ領域には二 線強度比法を用いた。Fowler-Milne 法にはア ルゴン原子あるいは酸素原子の線スペクト ルを選定した。他方、二線強度比法には鉄原 子の二つの線スペクトルを選定した。なお、 アークプラズマの温度分布が決まれば、鉄原 子の線スペクトル強度から局所熱平衡(LTE: Local Thermodynamic Equilibrium)を仮定 することにより鉄蒸気密度分布が計算によ り見積もることが可能となる。ここで、溶接 ワイヤ(溶融電極)と母材からは、それぞれ の圧倒的な主成分である鉄のみがアークプ ラズマ中に蒸発するものと仮定した。これに より、鉄蒸気を金属蒸気として表現する。

以上により、適切な撮影速度と露光時間を 選択することにより、プラズマ温度と金属蒸 気密度の動的変化を実験的に捉えることが 可能である。加えて、我々の研究グループの オリジナルで実績があるガスタングステン アーク溶接の数値解析モデルを動的なガス メタルアーク溶接の数値解析モデルに拡張 する。本モデルは「溶融電極-アークプラズ マ-溶融プール」を同時に一体化して計算す る軸対称2次元の電磁熱流体モデルであり、 アークプラズマ中の金属蒸気は、対流項と拡 散項からなる物質保存式を連立して解くこ とにより、任意の空間における金属蒸気密度 と組成が計算されるように工夫している。こ れにより、金属蒸気密度の動的な空間分布変 化、プラズマ温度分布の動的変化、溶融プー ルの動的変化などを時間ごとの数値シミュ レーションとして出力する。

4.研究成果

(1) 純アルゴン雰囲気でのアーク現象

図1は、高感度・高速度イメージ分光可視 化システムを用いて、ガスメタルアーク溶接 における動的なアークを可視化したもので ある。(a)は溶接ワイヤ端で溶滴形成が始ま ったタイミングを 0 ms としたものであり、 その後、(b)は20 ms後、(c)は40 ms後の状 態を示している。各図の左側からプラズマ温 度分布、金属蒸気密度分布、アルゴン(Arl) の線スペクトルイメージ、鉄 (Fe I)の線ス ペクトルイメージを示している。なお、実験 条件は、溶接電流が 220 A、アーク電圧が 33 ∨、シールドガスが純アルゴンである。この 実験では、アルゴンの線スペクトル 696.5 nm と、鉄原子の線スペクトル 537.1 nm ならび に 538.3 nm を選定した。イメージ分光の撮 影速度は毎秒 2,000 コマである。



の可視化

ここで着目すべきポイントは、アーク中心 のプラズマ温度が周囲のプラズマ温度に比 べて 5,000 K ほど低下している点である。す なわち、視覚的には最も輝度の高い中心部で 温度が低く、輝度が明らかに低い周囲で温度 が高くなっていることを意味している。

人類がアーク放電を発見して約200年にな るが、当然ながらアークの中心が最も温度の 高い部分であると考えられてきた。実際、従 来の静的なアーク放電、すなわちガスタング ステンアークに対するプラズマ診断の結果 は、中心部にピークを有する正規分布状の温 度分布になっている。



図 2 アルゴン雰囲気のガスメタルアークの 数値計算シミュレーション

ガスタングステンアーク溶接の数値解析 モデルを動的なガスメタルアーク溶接の数 値解析モデルに拡張して数値計算シミュレ ーションした結果を図2に示す。この図はア ーク中心部の温度が低下する理由を明快に 示している。すなわち、電極ワイヤ端に形成 される溶滴から蒸発する鉄蒸気が高速のプ ラズマ気流によってアーク中心部に輸送さ れる結果、鉄原子やイオンからの光の放射損 失が多大になり、プラズマ温度が低下するの である。図2にみるように、アークの電力 9,072 W に対してアークプラズマからの放射 損失は実に3,096 ₩に達している。アークが 眩しく光を放つということは、その分だけ投 入した電力が光のエネルギーとして散逸し ているということを意味しているのである。

(2) 炭酸ガス雰囲気でのアーク現象

さて、前節は純アルゴンシールドガスのガ スメタルアーク溶接の場合である。純アルゴ ンでは、高電流域においてスプレー移行とな リ、スパッタの少ないスムーズな溶滴移行が 達成される。一方、純 CO₂シールドガスを使 用する炭酸ガスアーク溶接の場合では、熱的 ピンチ効果によってアークが緊縮し、アーク ルートが溶滴下面に形成されるため溶滴移 行が妨げられる。この結果、高電流域におい てもスプレー移行形態に遷移せずにグロビ ュール移行(反発移行)形態のままになる。 スパッタが多くなる要因の一つである。この 炭酸ガスアークの状態は純アルゴンアーク に比べて違うのであろうか。



図 3 炭酸ガス雰囲気のガスメタルアー クの可視化

図3は、純アルゴンの場合と同様に、炭酸 ガスアークにおける動的なアークを可視化 したものである。図の左側からプラズマ温度 分布、金属蒸気密度分布、酸素(0 I,777.3 nm)の線スペクトルイメージ、鉄(Fe I,537.1 nm)の線スペクトルイメージである。実験条 件は、溶接電流が300 A、アーク電圧が38 V、 シールドガスが100% CO₂である。

ここで着目すべきポイントは、酸素の線ス ペクトルイメージと鉄の線スペクトルイメ ージがほとんど同じで差違のないことであ る。純アルゴン(図1)では、アルゴンと鉄 のそれぞれの線スペクトルイメージに明ら かな差違があり、金属蒸気とアルゴンガスと の分離がなされていることが一目瞭然であ った。逆に、炭酸ガスアーク(図3)では、 酸素と鉄のそれぞれの線スペクトルイメー ジに差違が見られないということは、炭酸ガ スと金属蒸気が分離されることなく十分に 混ざり合っている明らかな証拠と言える。プ ラズマ温度は 7,000 K~8,000 K でほぼ均一 した緩やかな温度分布であり、同様に金属蒸 気密度も局所的に高密度化することなく緩 やかな密度分布を示している。この主因は、 炭酸ガスの熱的ピンチ効果によって緊縮し たアークからワイヤ先端へのエネルギー輸 送の増加に伴い溶滴表面温度が上昇し、金属 蒸気が多量に発生するため、かえってアーク ルートが拡がることになる。その結果、緊縮 したアーク柱と相まってプラズマ気流の流 速が抑制され、金属蒸気がアーク中心部に局 所的に運ばれるメカニズムが弱まるため、と 推察される。



図4 アルゴン雰囲気(ミグ)と炭酸ガス 雰囲気のアーク現象と電流経路の違い

以上の実験結果より、図4に示すような溶 接電流の分布が推測された。これは、プラズ マ温度と金属蒸気密度からプラズマ物理学 的にアーク柱の電気伝導率分布を見積もっ た結果に基づくものである。純アルゴアーク (ミグアーク)では、低温化したアーク中心 部よりも高温の周辺部に電流が流れやすく なる。その結果、高電流域において、ワイヤ 先端での電磁ピンチカが働くとともに溶滴 下部での電磁ピンチカが動まるためスプレ ー移行となる。逆に、炭酸ガスアーク溶接で は、アーク中心部にも電流経路が存在するた め溶滴下部での電磁ピンチカが大きくなり、 スムーズな溶滴移行が妨げられる。その結果、 スプレー移行形態に遷移せずにグロビュー ル移行形態のままになるものと考えられた。 スプレー移行のようなスムーズな溶滴移行 形態の発生には、アーク中心部における電流 経路の出現を抑制することが必要であるこ とを意味している。従来の知見では考えたこ ともないような結論である。

(3) 混合ガス雰囲気でのアーク現象

上述のとおり、純アルゴン雰囲気と純 CO2 雰囲気でのガスメタルアーク現象の相違と、 それに伴う溶滴移行現象の違いが明らかに された。そこで、最終ステップとして、それ ぞれの混合ガス雰囲気の場合に生じるアー ク現象について検討を行った。なお、アルゴ ンと炭酸ガスの混合ガスはシールドガスと して工業的にも幅広く利用されており、その アーク現象の解明は工学的意義も高い。そこ で、次のような混合ガスを選定した。 80%CO2+20%Ar,60%CO2+40%Ar,40%CO2+60%Ar, 20%CO2+80%Arである。これらに加えて、比較 のために、100%CO2と100%Arも実験に加えた。

溶接電流は 300 A とした。この理由は、 100%Ar と 20%C0₂+80%Ar の雰囲気ではスプレ ー移行形態を示すものの、それより炭酸ガス の 混合比率 が高くなる 40%C0₂+60%Ar , 60%C0₂+40%Ar , 80%C0₂+20%Ar , 100%C0₂の雰囲 気ではグロビュール移行形態を示す、溶接電 流域となるためである。



図 5 分光イメージとシールドガス組成 の関係

図5に高感度・高速度イメージ分光可視化 システムによる線スペクトルイメージをシ ールドガス組成ごとに示す。シールドガス組 成が 100%CO₂, 80%CO₂+20%Ar, 60%CO₂+40%Ar のときは酸素原子の線スペクトル(0 1: 777.3 nm) , 40%CO₂+60%Ar , 20%CO₂+80%Ar 100%Ar のときはアルゴン原子の線スペクト ル(Ar I: 696.5 nm)を対象とした。グロビュ ール移行が出現するシールドガス組成では、 酸素原子あるいはアルゴン原子の線スペク トルイメージと鉄原子の線スペクトルイメ ージがほとんど同じで差異がないことがわ かる。しかしながら、スプレー移行が出現す る 100%Ar と 20%CO2+80%Ar のときはアルゴン 原子の線スペクトルイメージの中心部は輝 度が明らかに低く、逆に鉄原子の線スペクト ルイメージの輝度が高くなっている。このよ うに、スプレー移行となる条件ではアルゴン 原子と鉄原子の線スペクトルイメージに明 らかに差異があり、アルゴンガスと鉄蒸気との分離がなされていることが必要条件であることがわかる。

図6に線スペクトルイメージから求められたプラズマ温度分布を示す。スプレー移行 形態となる100%Arと20%CO₂+80%Arの場合に おいてプラズマ温度分布はアークプラズマ 外縁部において高温となることがわかる。な お、20%CO₂+80%Arの場合は、スプレー移行形 態といってもグロビュール移行形態との遷 移領域的な状態であり、溶滴径が100%Arに 比べると大粒である。そのような観点でみる と、100%Arの場合には明瞭に外縁部において 高温となり、アーク中心部では低温となって いることがわかる。



TK: 2000 3000 4000 5000 6000 7000 8000 9000 10000 11000 12000 13000 図6 プラズマ温度に及ぼすシールドガス 組成の影響

他方、グロビュール移行が出現するシール ドガス組成では、100%CO₂の雰囲気の場合と同 様に、プラズマ温度は 7,000 K~8,000 K で ほぼ均一した緩やかな温度分布であること が明らかになった。

(4) 総括

以上、本研究において得られた実験と計算 の双方による成果を総合的に比較検討し、プ ラズマジェットによる金属蒸気輸送ダイナ ミクスに起因したアーク溶接の熱輸送現象 を定量的に可視化した。その結果、以下の世 界初の新しい知見が得られた。

> 熱的ピンチ効果の弱いシールドガス(ア ルゴン主流系)を使用するガスメタルア ークでは、高速のプラズマジェットが誘 起され、溶融電極から蒸発した金属蒸気 がアーク中心部に輸送される。その結果、 シールドガスと金属蒸気が分離され、金 属蒸気プラズマからの強い光の放射損 失によってアーク中心部の温度が低下 する。低温化したアーク中心部よりも高 温の周辺部に溶接電流が流れる。 熱的ピンチ効果の強いシールドガス(炭 酸ガス主流系)を使用するガスメタルア ークでは、プラズマジェットが弱まり、 溶融電極から蒸発した金属蒸気が拡散 によってシールドガスと十分に混合す る。その結果、溶接電流はアーク中心部 を流れる。

スプレー移行のようなスムーズな溶滴 移行形態の発生には、アーク中心部にお ける電流経路の出現を抑制することが 必要である。 ワインカップ状の深溶込みの溶融プー ル形成には、高速のプラズマジェットが

ル形成には、高速のプラズマジェットが 誘起されることが必要である。

5.主な発表論文等

[学会発表](計 2 件)

1) Titinan Methong, Masaya Shigeta, Manabu Tanaka, Rinsei Ikeda, Muneo Matsushita and Tokihiko Kataoka: Diagnostic of Heat Source Properties in Gas Metal Arc Welding using CO₂ Shielding Gas, The Int. Symp. Visualization in Joining & Welding Science Advanced Measurements through and Simulation (Visual-JW2016), 2016.10.17, ホテル阪急エキスポパーク(大阪府). 2)Titinan Methong, Tasuku Yamaguchi, Masaya Shigeta, Manabu Tanaka, Rinsei Ikeda, Muneo Matsushita and Tokihiko Kataoka: Effects of rare earth metal on plasma properties in GMAW using CO₂ shielding gas, 69th Annual Assembly of Int. Inst. Welding, 2016.7.13, メルボルン(オ ーストラリア).

6.研究組織

(1)研究代表者
田中 学(TANAKA, Manabu)
大阪大学・接合科学研究所・教授
研究者番号:20243272

(2)研究分担者

茂田 正哉 (SHIGETA, Masaya)大阪大学・接合科学研究所・准教授研究者番号: 30431521

田代 真一(TASHIRO, Shinichi) 大阪大学・接合科学研究所・助教 研究者番号: 70432424