TIGアーク溶接の熱流体解析

構造物の接合や近年では3D造形の熱源*1)として、アーク溶接が使われている。アーク溶接は工業的に使用されるほとんどの金属を溶接することができる一方、急速加熱の接合法で材質が変化し、変形、膨張収縮、残留応力によるき裂発生等の溶接欠陥が問題となっている。

それらの問題に対するために、適切な溶接施工法や溶接条件を検討 する必要があるが、この検討には高度な技術的判断が要求されるとと もに施工法に関する広範な知識が必要とされる。それらは、数多くの 施工の中での試行錯誤によって培われるため、近年の若手技術者への 技術継承、育成の観点からも、経験からだけでなく理論的なアプローチ でアーク溶接現象から施工時の問題の解決ができるような手法の開発 が望まれている。

中でも有効な手段となるのが、数値解析によるアーク溶接現象の可 視化手法の確立である。近年では、コンピュータの高速化にともない、 溶接時のアークプラズマ現象や溶融金属の挙動に関する溶接物理の研 究^{*2)}が進められるようになってきた。しかし、アーク溶接では、溶接 棒ープラズマー母材間で複雑に影響し合っているため、実際に起きて いる現象をいかにモデル化するかということが課題となっている。

そこで当社では、アーク溶接現象の数値解析モデルの研究・構築を進め、学会発表を行ってきた*^{3)*4)*5)}。本稿では、アーク溶接現象の熱流体解析、中でもTIG溶接に適用した例を紹介する。また、解析結果の 妥当性を検討するために実施した二色放射測温法を用いた溶融池表面の温度測定についてもあわせて紹介する。



技術本部 エンジニアリングメカニクス事業部 CAE・実験評価部 解析技術室 野口 曉



技術本部 エンジニアリングメカニクス事業部 CAE・実験評価部 試験技術室 延谷 義晴



技術本部 エンジニアリングメカニクス事業部 CAE・実験評価部 福元 裕彦

E−1 アーク溶接現象の熱流体解析

アーク溶接では、プラズマアークによる母材へ の入熱とプラズマジェットの発生、それにともな う母材の溶融と溶融金属の流れが発生する。こ れらの現象を数値解析しようとすると、熱流体解 析が欠かせないが、溶接棒 - プラズマ - 母材間で 複雑に影響し合っているため、モデル化や計算手 法に工夫が必要となる。ここでは、プラズマアー ク解析と溶融池 - 溶融池流れ解析を分け、二つの

解析の間の架け橋となるUDF (User Defined Function)を作成すること によって統合アーク溶接解析モデル を構築した。そのアルゴリズムを第 1図に示す。

ここでは、溶融池形成にアークか らの入熱とアーク圧力のみが作用し ていると仮定している。アークプラ ズマ解析は定常解析で行い、解析結 果から入熱分布とアーク圧力分布を 抽出し、得られた分布を溶融池流れ 解析の境界条件として与えるように 橋渡しできるUDFを組み込むことで 溶融池流れ解析を行った。溶融池表

E-2 アークプラズマ解析^{*6)*7)}

面の形状変化によってアーク形状が影響を受け ないという仮定をすることで、溶融池流れ解析を 非定常で解き進めた。 ここで、プラズマアーク 解析については二次元軸対称定常解析とし電極 の溶融は考慮していない。

次節より、アルゴリズムの各要素であるアーク プラズマ解析、溶融池流れ解析についてそれぞれ 示す。





笹原弘之ほか:2012年 度精密工学会秋季大会 学術講演会講演論文集 pp.775-776 *2) 平田好則ほか:溶接学会誌、 vol.84 (2015) ,pp.19-24 *3) 野口曉ほか:溶接学会全 国大会講演概要,vol.2012f (2012).331 *4) 野口曉ほか:溶接学会全 国大会講演概要.vol.2013f (2013).132 *5) 野口曉ほか、溶接学会全 国大会講演概要,vol.2014f (2014),302 *6) 山本健太郎ほか:溶 接学会論文集、vol.25

(2007),pp.443-449 *7) 田中学ほか:J. Plasma Fusion Res.,vol.87 (2011),pp.522-527

TIG溶接で発生するアークプラズマは最高温度が | 数万度に達し、ガス種にもよるが流速が数百m/sに

達する。また、気体分子は原子、イオン、電子に電離 している。そのため、アークプラズマの挙動を精緻に 解析するには乱流の電磁熱流体を解析する必要が あり、計算時間がかかる。そこで、以下の仮定を置き モデルを簡素化することで、モデルの精度を損なうこ となく、計算時間の短縮を図った。

層流および非圧縮性の電磁流体を仮定し、定常 状態におけるアークプラズマ特性を解析する

- ・プラズマは光学的に薄く、準中性条件を満たすも のと仮定する
- ・プラズマは化学(電離)非平衡状態にあるものとし、その組成は電離反応と拡散を考慮する
- ・プラズマ組成としては原子、1価イオン、電子の3 成分を仮定する
- ・プラズマの熱非平衡性を考慮するために、プラズ マ温度は重粒子(原子およびイオン)と電子の2温 度に分けて解析する

モデルは第2図に示すように軸対称とし、用いた支 配方程式は、質量保存式、運動量保存式、エネル ギー保存式、電流保存式、マクスウェル方程式であ る。使用したソフトウェアはCOMSOL Multiphysics である。

第3図にガス種をAr、He、CO2にした場合のプラ ズマアークの流速ベクトルと温度分布の解析結果を 示す。ガス種によってアーク形状や温度分布が異な ることがわかる。Heガスの場合、Arの場合に比べて アーク軸近傍の温度上昇が見られる。これは、Heの 持つ高い電離電圧の影響が顕著となり、特に低温域 において電気伝導度が大幅に低下し、アークプラズ マ中の電流経路はアーク軸近傍に緊縮するためであ る。また、ガスがCO2の場合については比較的幅の 狭いアークになる。これは、アーク中でシールドガスと して炭酸ガスなどの2原子分子(活性ガス)があると、 それらが解離するときに熱を奪い、アークの表面積を 小さくしようとするためである。



E-3 溶融池流れ解析

アークプラズマによって生じた熱は母材へと輸送さ れ、母材を溶かして溶融池を形成する。溶融池内部 では、アークのプラズマジェットの引きずり力などによっ て流れが生じる。そこで、前述のアークプラズマ解析 より得られた母材表面上の熱流束分布とアーク圧力 分布を用いて、溶融池の流れ解析を行った。母材の



溶融・凝固を考慮し、溶融金 属については、非圧縮性ニュー トン流体として取り扱った。使 用したソフトウェアはANSYS Fluentである。

ここでは1例として、シールド ガスAr、100AのTIGアーク溶 接で10秒加熱したときの二次 元軸対称モデルの解析結果を 第4図に示す。この解析では 溶融池表面の形状変化は考 慮していない。この結果から、 溶融池内部ではプラズマジェッ トによるせん断流による溶融 池外側へ向かう流れが発生し ていることがわかる。

E-4

二色放射測温法を用いた溶融池表面温度測定**

解析結果の妥当性を検討するためにも、溶融池温 度の実測というのが重要になる。しかし、アークプラ ズマが発生しているのに加え、溶融池は融点を越え る高温であるため、溶融池を直接測定する手法とし て熱電対を使用することは難しい。

そこで溶融池の温度測定は、異なる2波長の光を 選択し、それぞれの放射強度比から温度を求める二 色放射測温法を使用する。この方法は、第5図に示 す光学系を使用し、対象物から放射される任意の2 波長、λ₁、λ₂を選択して、その相対輝度比から温度 を算出する方法である。温度計算式は次式に示す とおりである。

$$T = \frac{C_b(\lambda_1 - \lambda_2)}{\lambda_1 - \lambda_2} \frac{1}{\ln(I_1 \lambda_1^5 / I_2 \lambda_2^5)}$$

ここに、 T: 温 度 [K] $I: 光の強度 [W/(m^{\circ}sr)]$ $\lambda: 光の波長 [m]$ $C_b: 定 数 [mK]$ 第6図に静止TIGアークの溶融池表面の温度を計 測した例を示す。波長は950nmと890nmを選択した。 第5図に示すように、高速度カメラで撮影した画像は 実物の上下反転した像となっている。溶融池中央部 の表面温度は平均約2100℃であることがわかる。



*8) 山崎圭ほか:溶接学会論文集, Vol.27 (2009), pp.34-40





本稿では、TIGアークの温度分布やプラズマジェット の流れの様子、溶接時の母材温度分布や溶融池内部 の流れの様子が数値解析によって可視化できるように なったことを示した。これらの手法を駆使することで溶 接プロセス中の見えなかったものが見えるようになる可 能性があり、変形、膨張収縮、残留応力による亀裂発 生等の溶接欠陥の問題を溶接現象の面から検討でき

る可能性が広がった。

今後は、TIGアーク溶接だけでなく、MIG溶接等に 対象を広げて技術開発、検証を続けていく。

本技術に関して大阪大学 接合科学研究所 田中 学教授にご指導いただいた。この場を借りてお礼申し 上げる。