# パルス渦流探傷試験 (PEC 法) を用いた 減肉検査の基礎検討

前角 貴弘 *1	北園 夏未 *1	大森 真実*1
Maezumi Takahiro	Kitazono Natsumi	Omori Mami
	水上 孝一*2	佐々木孝明*3
	Mizukami Koichi	Sasaki Takaaki

パルス渦流探傷試験 (Pulsed Eddy Current Testing、以降 PEC 法と呼ぶ) は、パルス波形状の大電流をコイル に流して試験体中に渦電流を発生させ、この渦電流により発生する磁束の変化から、試験体の厚さを測定する 試験方法である。従来の渦電流探傷試験は、試験体表面のきずに対して、コイルを試験体表面に近づけて走 査し、きずを検出するものであったが、本手法では厚みのある保温材などの上から、試験体の減肉を検査する ことができる。

本稿では、本手法を用いた減肉検出技術の実用化に向けた基礎検討として、試験条件・解析条件を検討し、 厚さ測定試験を実施した。検出した信号を解析した結果、鋼材だけでなくアルミニウム材においても、板厚に 応じた信号の変化が見られた。また、鋼材では検出信号の長時間側、アルミニウム材では短時間側において、厚 さに応じた信号の変化が明瞭に表れ、減肉部の有無だけでなく、減肉判定の可能性を示唆する結果が得られた。

キーワード: PEC 法、コイル、減肉検査、板厚測定、鋼、アルミニウム

#### 1. はじめに

渦電流探傷試験(ET)は、電磁誘導現象により金 属試験体に渦電流を励起し、渦電流の変化を観測 することにより、きずの有無などを検査する技術 である。超音波探傷試験などの検査方法と比較し て、原理的に非接触で検査できるため、塗膜などの コーティング上からの検査が可能であり、塗膜の 除去作業を必要としない効率的な検査手法である。 ただし、保温材など厚い介在物上からの検査や、 試験体内部の減肉検査への適用は困難である<sup>(1)</sup>。

PEC 法は、従来の ET と異なり、励磁電流にパ

ルス電流を用いる。パルス励磁電流を印加するこ とは複数の、異なる周波数の正弦波を同時に加え たのと同等とみなせるため、得られる情報量が多 いと言われている<sup>(2)</sup>。さらに、パルス信号を用い ることで印加時にかかる平均電力を低くすること ができるため、励磁コイルに大電流を流すことが でき、試験体に強い磁界を発生させることができ る。これら二つの理由から、PEC 法は、保温材な ど厚みがある介在物上から配管の減肉などの検査 に適しており、稼働中のプラントにおける保温材 を剥がさない減肉検査への適用事例がいくつか報 告されている。

<sup>\*1:</sup>検査事業部 技術部

<sup>\*2:</sup>国立大学法人愛媛大学 理工学研究科 生産環境工学専攻 機械工学講座 講師

<sup>\*3:</sup>検查事業部 副事業部長 兼 技術部長

次に、PEC法による減肉の測定原理について説 明する。パルス電流を励磁コイルに流すことで、 試験体表層に励起される渦電流が時間の経過とと もに試験体深部に向けて浸透していく。その後、 渦電流が試験体裏面まで到達すると、渦電流から の磁界が急速に減少するため、試験体厚さに応じ て検出器で検出される電圧に差異が生じる。そこ で、PEC法では、あらかじめ、板厚の異なる対比 試験片を用いて検出電圧の減衰曲線を作成し、減 衰曲線と試験時の検出電圧を照合することで測定 対象の減肉の程度を推測できる(図1)。なお、PEC 法で測定可能な板厚は、測定範囲(フットプリン ト)内にある材料の板厚の平均値であり、孔食やサ イズの小さい単一の腐食ピットなどの局所的な減 肉は測定困難であることが知られている(図2)<sup>(3)</sup>。

PEC 法は、従来の ET と比べまだ実用例が少な く、適用方法や解析方法など多くの検討がなされ ている。また、従来の ET で問題となっていた検 査範囲が表層近傍に限定される制限を克服しうる 技術であるため、検査手法を確立することで電磁 気探傷の適用が拡がる可能性がある。

本稿では、PEC 法の基礎検討として、減肉を模 擬した階段状試験片(鋼およびアルミニウム合金 製)を用いて、それぞれの板厚差に対し測定の可 否を確認した。

#### 2. 試験

#### 2.1 試験装置

PEC 法の試験装置を図3に示す。波形発生器で 、 矩形パルス波を生成し、電圧増幅器で増幅したの ちプローブ内の励磁コイルへ出力する。電磁誘導 現象により試験片に生じた磁場の変化を、プロー ブ内の検出コイルで検出し、プリアンプで信号を 増幅したのち、AD 変換器を通してパーソナルコ ンピューター (PC)に出力する。





図3 試験装置

- 9 -

#### 2.2 試験体

試験体は、板厚が異なる部位をもつよう階段状 に設計し、鋼材(SS400)とアルミニウム材(A5052) の二体を製作した。SS400 試験体は、それぞれの 部位の厚みが2、3、4、5、6mm、A5052 試験体は 板厚が3、5、6mmの平道部をもつ形状とした。以 降、それぞれの試験体の、板厚が最も大きい6mm の部分を $t_0$ とし、板厚が2~5mmの部分に関して は、板厚の小さいほうから $t_1$ 、 $t_2$ 、…とした(**図**4)。  $t_1 \sim t_4$ の横と縦の長さは150×150mmである。試験 体は、**図5**に示すように段差部分が下向きとなる ように配置し、それぞれの板厚の中央部分を測定 に使用した。

### 2.3 SS400 試験体を用いた試験

試験では、2.1、2.2節に示す試験装置および

SS400 試験体を用いて板厚を識別できるか確認す るため、波形発生器で発生させたパルス波形の電 圧の立下りをトリガ信号として、検出コイルの電 圧の経時変化を測定した。図6は試験結果を示 し、縦軸に検出コイルの電圧、横軸にトリガ信号 からの経過時間を示す。縦軸横軸ともに、変化量 に応じ明確にわかるように対数表示としている。 板厚ごとのグラフの比較では、0.01s前後で検出電 圧の減衰速度に差がみられており、t<sub>1</sub> (2mm)、t<sub>2</sub> (3mm)など板厚の薄いものに関しては、ほかの試 験結果と比べて明らかに電圧の減衰速度が速く、 差異がみられた。しかしながら、板厚の大きいt<sub>3</sub> (4mm)、t<sub>4</sub> (5mm)などでは、同様の傾向がわずか に見られるものの、長時間側 (グラフの右側)のノ イズが大きいため、解析は困難であった。



図 4 試験体(左:SS400 試験体、右:A5052 試験体)



図5 試験時のプローブ設置状況(左:写真、右:断面イメージ図)



図 6 SS400 試験体での試験結果(ノイズ処理前)

この結果をうけ、本試験では磁気ノイズ低減の ための信号処理を試み、検出コイルの時系列信号 に対する移動平均処理に加え、同一の測定点に対 して複数回測定を実施し、それらの測定結果の加 算平均をとることにより、ノイズが大幅に低減す ることを確認した(図7)。 $t_0$ 、 $t_1 \sim t_4$ いずれも検出 電圧波形に十分な差が出ており、本試験条件で は、1mmの板厚差も十分識別できる。

## 2.4 A5052 試験体を用いた試験

A5052 試験体を用いた試験でも 2.3 節と同様の 測定方法で試験を実施した。図8は測定結果を示 し、縦軸に検出電圧、横軸にトリガ信号からの経 過時間を示している。図8では、SS400試験体よ りも、板厚ごとの検出電圧の波形に明瞭な差がみ







— 11 —

られることがわかる。また、SS400 試験体と比較 して、検出電圧のピーク付近で差が顕著である。 これは、両者の物性の違いにより、A5052 試験体 のほうが短時間で渦電流が浸透していくためと推 測する。

#### 3. まとめ

本試験では、PEC 法にて、SS400 試験体および A5052 試験体を探傷し、いずれにおいても、1mm もしくは 2mm の板厚差を明確に識別することを 確認した。SS400 試験体では減衰後半部分、A5052 試験体では減衰直後に、板厚による特徴的な電圧 差を検出することができた。

そのため、PEC法で板厚を測定する場合、SS400 では減衰の後半部分、A5052では減衰直後の変化 に着目して解析することで効果的な測定が可能で あると思われる。 今後は、引き続き効果的な解析方法などを検討 し、実用化を進めていく。

#### 参考文献

- Burno Lebrun, Yves Jayet and Jen-Claue Baboux : Pulsed eddy current signal analysis: application to the experimental detection and characterization of deep flaws in highly conductive materials, NDT&E International, Vol.30, No.3, 1997, pp.163-170
- (2) 一般社団法人日本非破壊検査協会:渦電流探 傷試験Ⅱ、2016、pp.192-193
- (3)安藤聡一郎、北根安雄、西島悠太、伊藤義人、 中野裕二郎:種々の断面欠損鋼板に対するパ ルス渦電流板厚測定法で得られる検出信号の 特徴に関する研究、構造工学論文集 Vol.62A (2016年3月)、p.604



検査事業部 技術部 前角 貴弘 TEL. 045-791-3523 FAX. 045-791-3547



検査事業部 技術部 大森 真実 TEL. 045-791-3523

FAX. 045-791-3547

検査事業部 副事業部長 兼 技術部長 佐々木孝明 TEL. 045-791-3523 FAX. 045-791-3547



検査事業部 技術部 北園夏未 TEL.045-791-3523 FAX.045-791-3547

国立大学法人愛媛大学 理工学研究科 生産環境工学専攻 機械工学講座 講師

水上 孝一

TEL. 089-927-9729 FAX. 089-927-9729