内面の粗さと曲率を考慮した電磁超音波共鳴法による配管減肉評価

Evaluation of pipe wall thinning with electromagnetic acoustic resonance method considering effects of roughness and curvature of inner surface.

東北大学	木村	周平	Shuhei KIMURA	Student Member
東北大学	武田	翔	Sho TAKEDA	Member
東北大学	内一	哲哉	Tetsuya UCHIMOTO	Member
東北大学	遊佐	訓孝	Noritaka YUSA	Member
東北大学			Gildas DIGUET	Non-member

Abstract

Electromagnetic acoustic resonance (EMAR) method is useful for measuring thickness of pipe. But in the case of thickness changing complicatedly in part of pipe wall thinning for various factor, accurate thickness measurement is difficult. In this study, thickness of specimens of pipe corroded under various conditions is evaluated by EMAR. The error of thickness evaluation is investigated in view of maximum value of spectrum and roughness and curvature of pipe. As a result, it is suggested that signal strength is important factor in EMAR measurement accurately.

Keywords: Electromagnetic acoustic resonance method, Electromagnetic acoustic transducer, thickness measurement, Flow Accelerated Corrosion, pipe wall thinning

1. 緒言

2004 年 8 月の美浜原子力発電所での配管の破断事故は 流れ加速度型腐食が原因によるものであり[1], このよう な事故を未然に防ぐため,配管の減肉を適切に評価する ことで設備の安全性と信頼性を保つことが重要である.

一般的な配管減肉検査手法の一つとして圧電探触子を 用いた超音波試験がある.しかしながら、この試験法は接 触媒質を必要とするため高温等の極限環境下にある配管 に対して適用するのは困難であり、非接触で配管肉厚を 評価可能な方法が求められている.そこで超音波試験に 代わる試験手法として、電磁超音波探触子

(Electromagnetic acoustic transducer, EMAT)の配管肉厚の 評価への適用が試みられている[2]. EMAT は非接触で試 験が可能なため、検査面に影響されずに肉厚を測定でき るという利点がある.また、圧電探触子に比べ信号強度が 弱く SN 比が小さいという点を改善するため、EMAT を 用いた電磁超音波共鳴法(Electromagnetic acoustic resonance method, EMAR)も提案されている.この手法で は、共鳴周波数の間隔から試験片の肉厚を精度よく測定 することができる. 腐食によって表面形状が複雑に変化している場合には EMAR を適用しても超音波が散乱し共鳴周波数から肉厚 を評価することが困難となるが、このような時の信号処 理法として N 周期加算法(Superposition of nth Compression, SNC)が提案されている. SNC は共鳴周波数が基本周波数 の整数倍に現れることを利用した信号解析手法であり、 スペクトルが複雑でも基本周波数を評価し、肉厚を推定 することができる[3].一方で、SNC による EMAR 信号処 理に関する研究は板材に対する検討にとどまっており、 実際の配管に近い曲率を持った試験片に関しては未だ調 査が進んでいない[4].

本研究では、曲率を持った試験片に対し、内側の粗さ とうねりが EMAR の共鳴スペクトルに及ぼす影響を調 べることを目的とする.内側を腐食させることで種々の 粗さを有する曲率を持つ試験片を作製し、EMAR による 減肉評価を行う.

2. 実験方法

本研究では、圧力配管用炭素鋼鋼管 STPG90ASch40 を 試験片として用いた.外径 101.6 mm,肉厚 5.7 mmの鋼管

を軸方向長さ50mmに切断し,更に周方向に6等分した. 試験片の曲率は19.7 m⁻¹である. これらを塩化鉄(III)溶液 (サンハヤト社, H-1000A)に 50℃にて種々の時間浸漬し, 腐食減肉度合いの異なる60種類の腐食試験片を作製した. キャリパーゲージで試験片の中央部分 20mm × 10mm の領域に対して9点計測した平均値を厚さと定義する. 試験片の表面の粗さはワンショット3D形状測定機 (VR-3000, KEYENCE) にて測定し、算術平均高さ Sa を取得し た. EMAR 試験では、パルサーレシーバー (RPR-4000、 RITEC)により、送受信コイルにバースト波を1 MHzか ら 4 MHz まで 0.01 MHz 刻みで掃引しながら印加する. 図1,図2に使用した EMAT プローブとレーストラック 型送受信コイルの概念図をそれぞれ示す. コイルは単層 で導線の直径は0.1 mm である.送受信コイルの上には長 さ10mm, 奥行き20mm, 高さ20mm 直方体型のネオジ ウム磁石を二つ組み合わせ,腐食試験片の曲率に合わせ て表面を研磨加工したものを設置する. コイルによる誘 導電流と永久磁石による静磁場の相互作用によって板厚 方向に超音波を腐食試験片表面近傍で発生させ、底面か ら反射してきた超音波信号を送信コイルと同じコイルで 受信する. 受信した信号は再びパルサーレシーバーによ り取得する.また0.5 kHzごとに同期検波を行い、共鳴周 波数を取得する.

SNC 法は共鳴周波数が整数倍に現れることを利用し EMAR により取得した信号に対し周波数軸を 1/n に圧縮 し、複数のピークを基本共鳴周波数に重ねることで肉厚 を測定する方法である. SNC 法の原理を以下に示す.

$$f_1 = \operatorname{argmax}\left\{\sum_n x(nf)\right\}$$
 (1)

(1)式において, f_i は基本共鳴周波数, x(f)はスペクトル強度, n はスペクトルを取得した周波数範囲での共鳴次数, argmax は最大値における引数である. 求めた基本共鳴周 波数 f_i および材料の横波速度 V を用いることで, 減肉部 の厚さ d を $d = V/2 \times f_i$ より計算することができる. 本 研究では, 非減肉試験片に対して行った EMAR 試験とキ ャ リ パー ゲー ジ で 測 定 し た 肉 厚 の 結 果 か ら 得られた横波速度 V = 3270 m/s を材料の横波速度とす る. また,最大ピークである周波数を基本共鳴周波数と して肉厚を計算する.



3. 実験結果および考察

代表的な試験片として、腐食があまり進まなかった試 験片をA、腐食がより進んだものをBとし、図3に光学 顕微鏡により観察した試験片表面像を示す.試験片Bは Aと比較して表面により大きな凹凸形状が見られる.ま た、これらの試験片について形状測定機を用いてカット オフ周波数 *2.*を5 mm として算術平均高さ *S*aを算出した 結果,それぞれ 16 µm,42 µm であり、光学顕微鏡での観 察結果と同様に試験片 B の方がより表面が粗いことが確 認された.

代表的な EMAR 測定結果として, 試験片 A, Bの測定 結果を図 4, 図 5 にそれぞれ示す. 試験片 A に対して B のスペクトルは複雑かつそのピーク強度が全体的に低い ことがわかる. これらの測定結果に SNC 法を適用した結 果を図 6, 図 7 にそれぞれ示す. 試験片 A の基本共鳴周 波数は(1)式より 0.279 MHz で推定肉厚は 5.86 mm であっ た. このとき,キャリパーゲージによる実測値は 5.81 mm であり SNC による推定肉厚とほぼ一致した. 一方, 試験 片 B の推定肉厚は 6.24 mm であり,実測値の 5.37 mm と









は10%以上の誤差があった.また,60個すべての腐食試 験片におけるキャリパーゲージによる実測値とSNCによ る推定値との関係を図8に示す.二乗平均誤差は0.62mm であり実測値と平均値は高い精度で一致したが,一部の 試験片には誤差の大きいものも存在することがわかった.

誤差の生じる要因を明らかにするために、SNCによる 推定値とキャリパーゲージによる実測値との絶対誤差を 実測値で割った相対誤差を算出し、粗さのパラメータで ある算術平均高さ S_aとスペクトル強度の最大値との関係 をそれぞれ調べた.図9に算術平均高さ S_aと誤差との関 係を、図10にスペクトル強度の最大値と誤差との関係 を示す.誤差が大きい試験片は、いずれも算術平均高さ S_aが 30 μm 以上であった.一方, 誤差が 10%以上の試験 片では, スペクトル強度の最大値がいずれも 0.14 未満と なることがわかった.続いて,算術平均高さ Sa スペク トル強度との関係を評価した.図11 に粗さとスペクト ル強度との関係を示す.粗さが大きくなると信号強度が 弱くなる傾向が見られた.この結果は,腐食が進行し, 材料表面の粗さが大きくなると,表面での超音波の散乱 が大きくなり信号強度が弱くなることを示している.



Fig. 8 Comparison of samples thickness measured by EMAR and caliper gauge.







Fig. 10 Correlation between maximum value of spectrum and relative error of samples.



Fig. 11 Correlation between maximum value of spectrum and S_{a} .

4. 結言

本研究では,曲率を持った腐食減肉試験片に対し,内側 の粗さがEMARによる共鳴スペクトルに及ぼす影響を調 べることを目的とした. 内側を腐食させることで種々の 粗さを有する曲率を持つ試験片を作製し, EMAR を用い て減肉評価を行った. その結果, 曲率を持った腐食減肉試 験片でも SNC 法を適用することで二乗平均誤差 0.62 mm の高い精度で肉厚を推定可能であることが明らかになっ た. また, 試験片の粗さが測定精度とスペクトル強度の最 大値に影響を与えているため、信号強度を調べることに よって測定結果の信頼性を評価し、信頼性の低い測定結 果を除外することでより高い精度で肉厚を評価できるこ とが示唆された.本研究においては、EMAR 信号の最大 信号強度が 0.14 以上の測定結果のみを抽出した場合,二 乗平均誤差 0.10 mm の高精度な肉厚測定結果を得られる ことが明らかになった. 今後は、Sa以外の粗さのパラメー タや異なるカットオフ波長に関して検討を行うことで, 表面形状や曲率が EMAR 試験に及ぼす影響について更な る検討を進める.

参考文献

[1] 原子力安全・保安院「関西電力株式会社美浜発電所 3 号機二次系配管破損事故について (最終報告書) 平成17 年3月30日(2005).

[2] R. Urayama, et al., Online Monitoring of Pipe Wall Thinning by Electromagnetic Acoustic Method, E-Journal of Advanced Maintenance, Vol. 5, (2013), 155-164.

[3] H. Sun, et al., Effect of Scaly Structure on the Measurement of Pipe Wall Thickness using EMAT, E-Journal of Advanced Maintenance, Vol.9, (2017), 15-25.

[4] D. Iwata, et al., Investigation of the Factors Determining Spectrum of Electromagnetic Acoustic Resonance on Thickness Measurement of Corroded Carbon Steel Specimen, Seventeenth International Conference on Flow Dynamics, Sendai, Japan, October 28-30, 2020.