SUS 配管溶接部における柱状晶組織からの UT 信号シミュレーション

Simulation of UT signal for columnar structure of weld metal of stainless steel piping

発電技検	直本	保	Tamotsu JIKIMOTO	
発電技検	上山	芳教	Yoshinori KAMIYAMA	
発電技検	古川	敬	Takashi FURUKAWA	Member

Abstract

In the ultrasonic testing (UT) for weld part of austenitic stainless, it is generally recognized that the UT inspection has difficulty due to dispersion, attenuation, and so on. And, in UT results even for defect-free area of austenitic weld metal, echoes originated from root, columnar structure and interface between weld metal and base metal are observed with some continual variation throughout weld line. UT simulation is a very useful technique for understanding the phenomena in the ultrasonic wave propagation and for evaluating the results of UT examination. In this study, we discuss the composing method by UT simulation for 3-dimensional continuous variation of UT signals from weld part of austenitic metal.

Keywords: ultrasonic testing, UT simulation, columnar structure,

1. はじめに

超音波探傷試験(UT)によるオーステナイト系ステンレ ス鋼溶接部での欠陥の検出やサイジングにおいては、溶 接金属部が柱状晶組織であるため、音響異方性等による 超音波ビームの屈曲、減衰、ノイズ(散乱)等や、母材と溶 接部との界面からのエコーなどの欠陥以外の信号が発生 することにより、UT 測定結果の評価が困難になる場合が ある。超音波の伝搬方向や散乱、減衰等をシミュレーシ ョンによりそれらの現象を再現し、挙動を把握すること ができれば、UT 測定条件の最適化やUT 測定結果の評価 方法の検討に有効である。また、疲労き裂や応力腐食割 れ(SCC)に対する欠陥エコーの再現が可能となれば、溶接 金属部(無欠陥部)とあわせることにより、UT 技術習得の ためのシミュレーターへの適応も可能となる。

著者らは、これまでに溶接部の断面を後方散乱電子回 折(EBSP)などで実測することなく、溶接部(3 次元)の断面 (2 次元)を凝固シミュレーションによって溶接金属部の柱 状晶組織のモデル化を行い、柱状晶伝搬エコーや裏波部 エコーなどの UT 波形の再現を行った^[1]。また、欠陥に起 因する UT 波形のシミュレーションに対しては、牧野ら によって提案されている「音響インピーダンス調整モデ ル」^[2]を参考にして、さまざまな欠陥深さの疲労き裂や SCC に対する UT シミュレーションを行い、欠陥深さを 徐々に変化させながら、データを合成させることにより、 再現に見通しを得ている^[3]。

本研究では、3次元での溶接金属部(無欠陥部)における 探傷データをUTシミュレーションで再現するアプロー チの一つとして、2次元でのシミュレーション得られた UTデータを用い、実際のUT探傷データを模擬した3次 元UTデータを構成する方法について検討を行った。

2. 無欠陥部からのエコーのばらつきの再現方 法について

Fig.1に実探傷データと現状でのUTシミュレーション によるC、D スコープ画像の比較を示す。実探傷データ は、板厚35mmのSUS(オーステナイト系ステンレス)配 管溶接部において、2MHz 横波 45°斜角探傷子を用いた によって得られたデータである。実際の探傷データでは、 無欠陥部における裏波部エコーは、溶接線方向にほぼ連 続して発生しているが、ゆるやかな強弱の変化や位置の 変化等が確認できる(以下、この様な無欠陥部の信号の変 化を「バラツキ」と呼ぶ)。一方、UT シミュレーション で得られた2次元のUT波形(1ライン)を連続的に溶接線 と直交方向にならべ作成した C、D スコープ画像では実 探傷データでみられたような裏波部エコーのバラツキを 再現することができていない。これは、UT シミュレーシ ョンに用いた溶接部の柱状晶組織が同一のものであるこ とに起因している。無欠陥部の超音波探傷信号のバラツ キを定量化することは困難であるが、溶接線方向に探触

^{〒230-0044} 横浜市鶴見区弁天町14-1 一般財団法人 発電設備技術検査協会 E-mail: jikimoto-tamotsu@japeic.or.jp

子を走査した際に超音波探傷信号が大幅には変化せず、 基本的には「連続した信号であるが全く同じ信号ではな い」程度のバラツキと言える。



(a) C,D-scope image of weld part measured for stainless

steel piping.



(b) C,D-scope image composed by UT data obtained by UT simulation for one type of columnar structure.

Fig.1 Comparison between (a) UT data of weld part measured for stainless steel piping and composed by UT data obtained by UT simulation.

シミュレーションによって無欠陥部の信号のバラツキ を再現するためには、理想的には溶接金属部の柱状晶組 織を3次元でモデル化し、実際のUT探傷と同様に、探 触子の位置を変えながらUTシミュレーション解析する ことが望ましいが、計算機資源や計算時間の関係で、柱 状晶組織の3次元モデルの計算は現状では困難である。 また、2次元断面の柱状晶組織モデルを複数使用する方 法も考えられるが、溶接時の入熱のパラメータや開先角 度等の設定を変えて作成したモデルでは、溶融境界の形 状や柱状晶組織モデルの状況が異なるため、超音波探傷 信号は大きく変化し、連続的な信号が再現できないこと が予想される。

一方、同一の柱状晶組織モデルであっても、各柱状晶 組織モデルに設定する方位を変えることで、柱状晶伝搬 エコーや裏波部エコー、溶融境界に起因するエコーを変 化させることで、信号のバラツキを再現できると考えら れるため、柱状晶組織モデルの方位データを適切に設定 することにより、実データに近いバラツキの信号が得ら れることが期待できる。本研究では、無欠陥部の信号の バラツキの再現するために、柱状晶組織モデルにおいて 設定する方位を変動させた。柱状晶組織モデルに設定す る方位は、Fig. 2 に示すように θ 、 Φ 及びねじり ϕ である。 このうち、 θ は柱状晶組織予測で計算された値をそのま ま設定し、 ϕ は 0° から45°の範囲に一様な乱数を発生 させて設定している。 ϕ は、ある一定の値を加算してオ フセットを与えることで異なる方位を設定した。



Fig.2 The setting of azimuth direction for columnar structure.

3. シミュレーション解析結果

凝固シミュレーションにより計算した柱状晶組織^{II}を 用いて溶接部に対するUTシミュレーションを行った(Fig. 3)。UTシミュレーションは市販の ComWAVE(伊藤忠テ クノソリューションズ社製)を用い、板厚 15mm のオース テナイト系ステンレス鋼板の溶接部に対して UT シミュ レーションを行った。探触子は周波数 4MHz 振動子高さ 10mm の横波 45 度斜角探触子とし、探触子の設置位置は、 溶接線から軸方向に 1mm 刻みで移動させた。

Table 1 に示す、オフセットを 1 から 8 に設定した 8 種類 の柱状晶組織モデルにおける方位の乱数設定パターンを 用い、溶接金属部の UT シミュレーションをおこなった。 Fig. 4 および Fig. 5 は Y=7mm(柱状晶伝搬エコー等)及 び Y=13mm(裏波部エコー、溶融境界からのエコー等) での A および B スコープ波形を示す。Fig. 3 において、 柱状晶伝搬エコー(図中の矢印)では、ピーク数やピークの 位置はほぼ同様であるが、振幅は若干変化している。ま た、Fig.5 では、裏波部エコー(図中の矢印)が、オフセッ トの値が大きくなるとともに、振幅が減少していること がわかる。この結果より、オフセットを与える設定によ り、柱状晶および裏波部からの UT 信号のバラツキを再 現できると考えられる。



5 5

Table 1. The pattern of twisting $angle(\psi)$ and offset value for columnar structure model.

パターンの略称	ねじり角(ψ)	オフセット値
Ofs1		$+1^{\circ}$
Ofs2	0°~45° (一様乱数を 発生させて 設定)	$+2^{\circ}$
Ofs3		$+3^{\circ}$
Ofs4		$+4^{\circ}$
Ofs5		$+5^{\circ}$
Ofs6		$+6^{\circ}$
Ofs7		$+7^{\circ}$
Ofs8		$+8^{\circ}$

オフセットを変化させた柱状晶組織モデルを用いた UT シミュレーションにより得られた B スコープを溶接線に 直交方向にデータを重ね合わせて作成した C および D ス コープ画像を Fig.6 に示す。Fig.6 中に見られる裏波部エ コーは、振幅や位置が徐々に変化しながら続いているこ とがわかる。この結果により、UT シミュレーションによ り得られた波形を適切に配列することにより、溶接金属 部に対する「連続した信号であるが全く同じ信号ではな い UT 波形」を再現できることが確認された。



(a) Ofs:1



(b) Ofs:4



(c) Ofs:8 Fig. 4 Results of UT simulation (A and B-scope, Y=7mm)

















4. まとめ

実探傷で得られるUT信号と同等のものをUTシミュレ ーションによって再現するための手法を検討した。凝固 シミュレーションにより得られた柱状晶組織モデルのね じり角(φ)を変化させることで再現できることが確認で きた。今後は、凝固シミュレーションの高度化を図り、 現実の柱状晶組織に近い柱状晶モデルの構築等を行い、 実試験体での探傷結果により近いUT 波形の再現方法の 検討を行う

参考文献

- [1] 水野他、第21回超音波による非破壊評価シンポジウ ム講演論文集、2017、p.185.
- [2] K. Makino et al., AIP Conf. Proc. 1433, 475 (2012).
- [3] 水野他、日本保全学会 第13回学術講演会 予稿集、 2016、p.413.