(令和4年度) 渦電流探傷試験によるコーティング上から

の溶接線検査の適用に向けた調査研究報告書

令和5年3月

危険物保安技術協会

目次

1	概要	년 <	1
2	経緯	≱	1
3	実施	面内容	2
4	実施	互体制	3
5	実施	直スケジュール	4
6	使用	月機器	5
7	試驗	食体	7
8	試驗	食方法	14
	8.1	基準信号	14
	8.2	無欠陥部のリフトオフ特性	14
	8.3	コーティング材質の出力への影響	15
	8.4	コーティング厚さ特性	15
	8.5	角度感度特性	16
	8.6	スリット応答領域	16
	8.7	自然きずの検出性	16
9	試驗	转标果	17
	9.1	基準信号	17
	9.2	無欠陥部のリフトオフ特性	20
	9.3	コーティング材質の出力への影響	22
	9.4	コーティング厚さ特性	23
	9.5	角度感度特性	26
	9.6	スリット応答領域	28
	9.7	自然きずの検出性	32
1	0 まと	- め	38
1	1 今後	その課題	38

添付資料

添付資料1 試験記録

1 概要

令和4年度から特定屋外タンク貯蔵所のタンク底部溶接部を対象として、渦電流探傷 法によるコーティング上からの溶接部検査の適用に向けた調査研究を開始した。 本報告書は令和4年度に実施した試験内容及び試験データを報告するものである。

2 経緯

特定屋外タンク貯蔵所については、消防法第14条の3の2の規定に基づく危険物の 規制に関する規則第62条の5に規定される内部点検を実施する際、タンク底部の板の 厚さ及び溶接部が危険物の規制に関する政令に定められた技術上の基準に適合してい ることを確認することとされている。

内部点検を実施する際、タンク底部の溶接部に内面腐食から保護することを目的とし たコーティングが施工されている場合、コーティングを剥離し規則第20条の8に規定 される磁粉探傷試験(浸透探傷試験を含む。)にて確認しているところである。このコ ーティングの剥離及び再塗装に係る作業においては、開放期間の長期化、施工費の増加 等を伴うものであることから事業者にとって負担となっている。

そのような状況から平成 10 年度及び平成 11 年度に消防庁では危険物技術基準委 員会が開催され、コーティング上から溶接部検査を行うことのできる可能性のある非 破壊試験の方法が選定及び実証試験等が行われ、その検討内容から「特定屋外貯蔵タン クの内部点検等の検査方法に関する運用について」(平成 12 年8月 24 日付け消防危 第93号、改正:平成14年1月22 日付け消防危第17号)が示された。その通知には コーティング上からのタンク底部溶接部の検査について、技術的に実用に供し得る各 種の探傷法が示されるとともに、当該探傷法に共通する試験要領、試験結果の評価(補 修を要しない欠陥の大きさ)等が示されており、運用等の詳細は実用機が製作された段 階で通知するとされた。そこに渦電流探傷試験も取り上げられていた。

その後、渦電流探傷法については近年のデジタル技術の進歩とともに探傷機器の性能 及び検出精度が向上しており、更に検査性に優れたアレイ方式やマルチ方式などが開 発され実用化されてきたところである。

このような経緯のもと、渦電流探傷法が溶接線検査の一つの手法として適用の可能か令和4年度から調査検討を開始したところである。

1

3 実施内容

令和4年度に実施した検出性確認試験においては、放電加工による「スリットきず」 を用いて渦電流探傷試験の流れ(図 3.1 参照)のなかで求められる以下の事項について 検討を行った。

- (1) 渦電流探傷器の感度を設定するための基準きずについて
- (2) きずと判定する検出レベルについて
- (3) きず長さのサイジング方法について

以下の前提条件のもとで検出性確認試験を実施した。

- ・ 市販されている既存の渦電流探傷装置を対象とした。(装置開発をしない)
- 検出目標きず(最小欠陥)は、長さ4mm×深さ1.5mm×幅0.25mmとした。

平成 12 年 8 月 24 日付け消防危第 93 号に示された長さ 4.0mm×深さ 1.5mm の 欠陥を検出目標きずとした。(規則第 20 条の 8 に示される長さ 4mm 以下であること も考慮し、検出能力を確認した。)

検出目標きず 4mm より短い 3mm、2mm のスリットキズのほかに、溶接部に付与 した自然きずに対して探傷し検出性を確認した。



図 3.1 渦電流探傷試験の流れ

4 実施体制

危険物保安技術協会から(一社)日本非破壊検査工業会へ委託し試験を実施した。 さらに以下のような渦電流探傷試験ワーキングを(一社)日本非破壊検査工業会にて 設置し詳細な検討を実施した。

危険物保安技術協会

杉山	章	企画部長
松坂	竜男	企画部課長
平野	晃史	企画部課長代理

- 伊藤 真人 企画部主任検查員
- (一社)日本非破壊検査工業会 渦電流探傷試験ワーキング
- 主查 小坂 大吾 職業能力開発総合大学校准教授
- 幹事 安田 裕之 株式会社ジャスコ
 - 中村 英之 株式会社 IHI 検査計測
 - 塙 晴行 一般社団法人日本非破壊検査工業会
 - 出牛 利重 日本工業検査株式会社
- 委員 芳賀 勝巳 東亜非破壊検査株式会社
 - 泉 康博 日本非破壊検査株式会社
 - 川瀬 康 総合非破壊検査株式会社
 - 武岡 雅明 株式会社ウィズソル
 - 中川 祐二 ダイヤ電子株式会社
 - 正木 英行 株式会社日本工業試験所
 - 高鍋 雅則 株式会社アミック
 - 伊森 信恭 日本電測機株式会社
 - 橋本 真二 株式会社 IHI 検査計測
 - 堀 充孝 日本電磁測器株式会社
- 事務局 多根 裕子 一般社団法人日本非破壊検查工業会
 - 藤田 理絵 一般社団法人日本非破壊検査工業会

5 実施スケジュール

以下のようなスケジュールにて試験及び検討、報告会等を実施した。

2022年5月~6月	試験片製作期間
2022年8月22日	意見交換会
2022年9月1日	回送試験開始
2022年9月13日	見学会(日本検査工業株式会社)
2022年10月24日	見学会(職業能力開発総合大学校)
2023年3月1日	報告会

6 使用機器

検出性確認試験は表 6.1 に示すチームにて実施した。試験体1セットをそれぞれの チームへ回送し試験を実施した(回送試験)。

使用した渦電流探傷装置とプローブを表 6.2 に示す。

衣 0.1 武鞅采件					
チーム	プローブ種別	試験周波数			
PTU	シングル方式 自己誘導形絶対値方式	100 kHz			
	フェライトコア径 1.65mm				
А	アレイ方式、差動方式	100 kHz			
	コイル径 3mm	100 MHZ			
В	アレイ方式	400 kHz			
D	差動方式	100 1112			
C	アレイ方式	100 kHz			
C	差動方式	100 KHZ			
D	アレイ方式	100kHz			
D	差動方式	TOORTIZ			
F	シングル方式	50 kHz			
Ľ	差動方式	50 KHZ			
F	マルチ方式	100 kHz			
Γ	相互誘導形絶対値方式	100 K112			
C	シングル方式	201-11-			
G	差動方式	50 KH12			
ц	シングル方式	80 년년~			
11	相互誘導形	OU KI 12			

表 6.1 試験条件

試験実施企業等:(順不同)職業能力開発総合大学校、日本工業検査(株)、 東亜非破壊検 査(株)、(株)ウィズソル、ダイヤ電子応用(株)、(株)日本工業試験所、(株)アミック、日本 電測機(株)、(株)IHI 検査計測

王	渦電流掛	深傷装置	プローブ		
5-4	メーカ	型式	メーカ	型式	
DTU	Digilant 2	Analog	ACTUN	AT 120	
FIU	Dignent AL	Discovery 2	株式会社	A1-129	
Δ	SC NDT 社	S2C2 800	SC NDT 4	SHAPE-LS050-	
Λ	3G ND1 ↑L	52G2-800	3G ND I ↑L	TR-034-295-41P03	
P	フェエテク 社	MIZ 21C	フェエテン 社	SURFXW-S01	
D	ZETEC AL	MIZ-21C	ZETEC AL	(アレイ型)	
С	Eddyfi 社	MIZ-21C	Eddyfi 社	SURFXW-S01	
			Dudyn II.	5010 AW 501	
П	Eddyfi	MIZ-21C	Fddyfi 社	SURFXW-S01	
	Luuyii			SURFXT-S0010	
F	ACTUNI 株式	EddyStation	ACTUN	CP-6B	
L	会社	HL	株式会社	CI OD	
F	アスワン電子	aect-	アスワン電子	1.230	
1	株式会社	2000Multi	株式会社	1230	
G	日本電測機	MXD6011	日本電測機	SWD03	
U	株式会社	MAD0011	株式会社	5 W1 05	
ч	株式会社 IHI	Mobile	株式会社 IHI	I1 457	
	検査計測 EDDy®		検査計測	11-457	

表 6.2 使用機器

7 試験体

使用したスリット及び自然きずの一覧表を、表 7.1、表 7.2 及び表 7.3 に示す。

番号	形状	余盛の	コーティン	位置	きず	長さ	深 さ	幅
		有無	グ厚さ(μm)		性状	(mm)	(mm)	(mm)
S 1	平板	無	0	平板表面	スリット	6	3	1
S 2	平板	無	400	平板表面	スリット	6	3	1
S 3	平板	無	1000	平板表面	スリット	6	3	1
S 4	平板	無	1500	平板表面	スリット	6	3	1
S 5	平板	無	2000	平板表面	スリット	6	3	1
A1	平板	無	0	平板表面	スリット	2	1.5	0.25
A2	平板	無	0	平板表面	スリット	3	1.5	0.25
A3	平板	無	0	平板表面	スリット	4	1.5	0.25
B1	平板	無	0	平板表面	スリット	2	1.5	0.3
B2	平板	無	0	平板表面	スリット	3	1.5	0.3
B3	平板	無	0	平板表面	スリット	4	1.5	0.3
C1	平板	無	0	平板表面	スリット	2	1.5	0.4
C2	平板	無	0	平板表面	スリット	3	1.5	0.4
C3	平板	無	0	平板表面	スリット	4	1.5	0.4

表 7.1 スリット一覧表

注:コーティングは、ガラスフレークコーティングとする。

A1~C3:2022年度製作(危険物保安技術協会)

A3:検出目標スリット

きず	形状	余盛の	コーティン	位置	きず	長さ	深 さ	備考
番号		有無	グ厚さ(μ		性状	(mm)	(mm)	
			m)					
21	突合継手	無	0	溶着金属 中央	縦割れ	25	_	
4	突合継手	有	0	余盛中央	縦割れ	25	_	
1	突合継手	有	0	溶接止端	縦割れ	25	_	
6A	突合継手	有	0	余盛中央	表面ポ ロシテ イ	25	_	
1A	T 継手	有	0	溶接止端	縦割れ	25	_	
1B	T 継手	有	0	溶接止端	縦割れ	25	_	
L21	突合継手	有	0	溶接止端	縦割れ	17	3.2	TP-
L22	突合継手	有	0	溶着金属	縦割れ	12	1.6	L2
T21	突合継手	有	0	溶着金属	横割れ	18	1.8	TP-
T22	突合継手	有	0	溶着金属	横割れ	20	1.7	Τ2

表 7.2 自然きず一覧表

注:コーティング厚さ0mmは、コーティング無し。



表 7.3 回送試験に用いた試験体写真一覧









8 試験方法

JIS Z 2316-3:2014「非破壊試験 – 渦電流試験 – 第3部: プローブの特性及び検証」はプロ ーブの機能的な特性を定義している。この規格で定義された一部の特性を活用して、コーテ ィング上からきずを検出し、長さをサイジングする基準を検討するため、以下のような基礎 的データの採取を行った。以下に、試験項目と試験方法を示す。

8.1 基準信号

平板(軟鋼 SS400 材)に放電加工によって付与した矩形のスリット(長さ 4.0mm× 深さ 1.5mm×幅 0.25mm)を、検出目標のきずとした。(以下、「検出目標のスリット」という。)この検出目標のスリットに対して、垂直方向または平行方向にプローブを走 査して出力信号を記録した。これを基準信号*S_{ref}*とした。

以降の試験項目においても同じ基準信号 S_{ref} を用いる事で、得られたデータを正規化し、他の機器などとの相互比較が可能なデータ表記とした。JISZ2316-3においては測定結果Sを基準信号 S_{ref} の比(S/S_{ref})により表現されるが、本報告書においては対数($20\log_{10}S/S_{ref}$)を用いて表記した。

表 8 1	試驗条件	(基準信号の確認)
10.1		

項目	パラメータ
試験体 (きず番号)	A3 及び A1~C3
リフトオフ	0 mm

8.2 無欠陥部のリフトオフ特性

プローブと試験体との距離が近いほど渦電流試験の感度はよくなる。その距離(リフトオフ)の変動は雑音(ノイズ)となり現れ、程度によっては試験に障害となる。

渦電流探傷試験を行う上では、リフトオフによるノイズをいかに軽減するか必須で ある。まずは機器毎に異なるリフトオフ特性を把握するため試験を実施した。

試験体の平面部(無欠陥部)にプローブとの間にアクリル板を挟み、リフトオフによ る出力信号を計測した。

表 8.2	試験条件	(無欠陥部のリフトオフ特性)
-1C 01-		

項目	パラメータ
試験体 (きず番号)	無欠陥部
リフトオフ	0, (0.5), 1, 2 mm

8.3 コーティング材質の出力への影響

コーティング材に磁気的な影響が含まれていないか確認するため、先の試験内容 8.2 と同様の試験を実施し出力信号を比較し確認した。

加えてガラスフレーク材によるコーティングの厚みが異なる試験片に対して、垂直 方向または平行方向にプローブを走査したときと、プローブをリフトオフさせた出力 信号を測定した。

次の試験項目及び結論を先に述べることになるが、リフトオフにて得られた出力信 号とガラスフレーク材によるコーティングの異なる厚みから得られた出力信号の比較 を行った。

さらにプローブと試験体との間にアクリル板を挟んだ場合において、リフトオフ及 びコーティング材による出力信号と比較し、同等であることを確認した。

厚みの異なるアクリル板を挟むことでコーティングの厚みを模擬することと同等で あることを確認した。

項目	パラメータ
試験体 (きず番号)	(S1~S5)
コーティング厚さ	0, 0.4, 1.0, 1.5, 2.0 mm
リフトオフ	0, 1.0, 2.0 mm

表 8.3 試験条件(コーティング材質の出力への影響)

8.4 コーティング厚さ特性

コーティング厚さに対する検出感度特性を確認するため、コーティング厚さの変化 による検出信号(ベース電圧)の変化量を評価した。平板に付与された検出目標のス リット(長さ4.0mm×深さ1.5mm×幅0.25mm)に対して、リフトオフを0mm、1m m、2mmとしてスリットに平行にプローブを走査し、出力の大きさを記録した。

表 8.4 試験条件(コーティング厚さ特性)

項目	パラメータ
試験体 (きず番号)	(A3)
リフトオフ	0, 1.0, 2.0 mm

渦電流探傷試験に用いるプローブの構造及び検出方式は機器毎により異なる。そ こでプローブに対してスリットの傾きに対する出力信号の変化(角度感度特性)につ いて確認した。

プローブが検出目標のスリットに対しなす角度を 0°、30°、45°、60°、90°と 変え、出力信号を記録し、きずの検出性を評価した。

項目	パラメータ
試験体 (きず番号)	(A3)
リフトオフ	0 mm
角度	0° 、 30° 、 $(45^{\circ}$) 、 60° 、 90°

表 8.5 試験条件(角度感度特性)

8.6 スリット応答領域

JIS Z 2316-3 に記載されるきず長さを測定する一つの手法に、-6dB 包絡線により長 さを方法がある。こによるきず長さの測定の可能性を確認した。

表 8.6 試験条件(スリット応答領域)

項目	パラメータ
試験体 (きず番号)	(A1~A3)
リフトオフ	0, 1.0, 2.0 mm

8.7 自然きずの検出性

溶接部に出来る複雑な形状や幅の狭いきず(自然きず:縦割れ、横割れ等)に対し 検出性を確認した。検査手順及び基準を仮に定め、その妥当性を確認するため、自然き ずに対する長さを測定し課題を多々抽出した。

9 試験結果

9.1 基準信号

プローブと試験体が接触したリフトオフの無い状態にて検出目標のスリット(長さ 4.0mm×深さ1.5mm)を探傷した。その表示画面の一例を図9.1.1 に示す。図の左上 の波形は、X 軸に電圧成分を Y 軸に電圧成分を時間で掃引し出力されたリサージュ波 形である。図の左下の波形は、X 軸と Y 軸の出力電圧の変化を縦軸に、時間を横軸に したチャート表示である。図の右上のグラフは、出力電圧を色階調で表示した C スキ ャンであり平面出力である。図の右下のグラフは出力電圧を色階調で表示した C スキ ャンの 3D グラフ表示である。



図 9.1.1 基準信号の確認出力例(F 社)

渦電流探傷試験におけるきずからの検出信号は、電圧(mV または V) として得られ る。出力される電圧の大きさは、渦電流探傷装置や出力デバイスによりそれぞれ異な るため、出力電圧の大きさを基準化する必要性がある。そのため基準となるスリット を定め、その基準と比較することで、きずの合否を判定する方法を採用することがあ る。

本試験では試験体 A3(長さ 4mm)を基準きずとし、その基準きずから得られた検出信 号を基準信号とした。プローブがきずを鎖交したときに生じるきず信号のピークの最 大値を基準信号とした。正負にピークが存在する場合、絶対値が大きい方のピークを採 用した。各試験チームごとに採取した基準信号の値をまとめ、表 9.1.1 に示す。

各チームで用いた機器や測定条件は異なるため、表 9.1.1 の数値はその優劣を表すも のではない。

試験チーム	基準信号強度(V)
PTU	0.18
А	0.52
В	1.68
С	2.0
D	2.21
Е	2.0
F	6.0
G	3.0
Н	2.0

表 9.1.1 基準信号

リフトオフ 0mm の時のスリット幅及び長さをパラメータとし変化させた時の検出感度 をまとめた結果を図 9.1.2 に示す。長さ 4mm、幅 0.25mm のスリットを基準とし比較する と、スリット幅は長さのパラメータと比較するとその影響は小さいことが確認出来た。スリ ット長さが短くなるに従い検出感度は大幅に減少することが確認出来た。



図 9.1.2 スリット長さ及び幅による検出感度の影響(リフトオフ 0mm、A 社)

きず部から十分離れた試験体の無欠陥部にて、プローブを Z 軸方向に動かしリフト オフによる検出信号の変化を測定した。測定チームごとに得られたリフトオフ特性を、 図 9.2.1 に示した。この図からは検出信号のベース電圧が変化する程度が基準信号に対 して大きいプローブ(PTU、図 9.2.2 参照)と、小さいプローブ(PTU 以外)があること を示している。コーティング厚さの変化による検出信号の変化量が大きい前者はコー ティング厚さを評価する機器に適していることを示し、逆に後者はコーティングの厚 みの変化の影響を受けにくいことからきずを検出する機器に適していることを示して いる。

コーティング厚さの変化は検出信号に大きな影響を与えるが、渦電流探傷試験による検出信号には大きさと位相の情報をもち併せており、平面表示では図 9.2.3 に示すような XY 平面上に出力される。

渦電流探傷ではリフトオフの変化により検出信号が変化するが、リフトオフときず の位相は異なることから、その判別が可能なプローブが存在する。PTUの用いた機器 のように、きず信号よりリフトオフ信号の方が大きいプローブであっても、検出信号の 絶対値ではなく Y 軸方向成分のみを評価することで、リフトオフ変化がきず評価に与 える影響を軽減することが可能である。



図 9.2.1 無欠陥部のリフトオフ特性



図 9.2.3 渦電流探傷試験の検出信号(B 社)

9.3 コーティング材質の出力への影響

渦電流探傷に用いられる標準比較方式のプローブの場合、プローブが試験体表面から離れていると信号が出力される。プローブと試験体表面との距離をリフトオフと言う。

また、試験体にコーティングが施されている場合、リフトオフがあることと同様にな るが、コーティング材に磁気的な性質(導電率、透磁率等)があると、単純にリフトオ フがある場合とは異なった出力になることが想定される。

本試験では、磁気的な性質を持たないガラスフレークコーティングが施された試験 体(S1~S5)による塗膜厚さによる出力の特性が、試験体(S1)の表面とプローブの 間にアクリル樹脂製の板を挟んだ時のリフトオフ特性と同じであることを検証するた めに試験を実施した。

横軸にリフトオフ、縦軸に出力信号の強度を示すと、図 9.3.1 に示すようにリフトオ フが大きくなるに従い出力信号強度は低下している。また、信号強度低下の程度は、ガ ラスフレークコーティングの場合と、アクリル樹脂を挟んだ場合とで同程度である。

したがって、塗膜厚さによる影響は、アクリル樹脂等を挟むことなどでプローブと試験体表面の距離をとることで試験評価することができる。



図 9.3.1 コーティング厚さの影響 (A 社)

9.4 コーティング厚さ特性

コーティングの厚さによるきずの信号強度の影響を評価する。コーティング厚さは リフトオフと同義であることが 9.3 項で明らかになったことから、コーティング厚さを リフトオフで置き換えてスリット A3 の検出感度を測定した。コーティング厚さが 0mm での検出感度を基準とした測定結果を図 9.4.1 に示す。リフトオフが大きくなるとき ずの検出強度が小さくなる。その減衰傾向はプローブによって異なる。

コーティングが施された試験面を探傷し、その出力電圧からきずの検出レベルを超 える信号か否かを判別するためには、コーティング厚さを計測した後にきずからの出 力信号の大きさを図 9.4.1 に示されるような装置毎に予め採取された厚さ特性値で補 正することで可能である。

図 9.4.1 コーティング厚さによるスリットの検出特性(A3:長さ4mm)

長さの異なるスリット(A1:長さ 2mm、A2:長さ 3mm、A3:長さ 4mm)で検出感度を 確認した結果を、図 9.4.2~図 9.4.4 に示す。コーティング厚さにおける検出感度の低 下の傾きは、同一プローブの場合、長さが異なる 3 種類のスリットとも同程度の結果が 得られた。コーティング厚さが既知の場合、スリット長さを評価することが可能である ことを示している。

図 9.4.2 コーティング厚さによるスリットの検出特性 (PTU)

図 9.4.3 コーティング厚さによるスリットの検出特性(スリット長さ、G社)

図 9.4.4 コーティング厚さによるスリットの検出特性(スリット長さ、H社)

プローブに対するスリットの角度により図 9.5.1 のように検出感度が変化するプロ ーブが存在する。角度感度特性を持つプローブとスリットの角度が 0°の時を基準にし て、30°、45°、60°及び 90°の時の検出感度を図 9.5.2 に示す。それらのプローブ においてその角度が検出感度に与える影響の程度を確認するために、A3 スリット(長 さ 4mm)に対して探傷走査方向を変えて検出感度を測定した。

本報告書で用いたプローブでは、スリットに傾きがある場合、10dB 程度の検出感度 の低下がある場合があることが確認できた。

図 9.5.1 リフトオフ 0mm、A3 スリット (H 社)

プローブに関する基本的な性能は、日本産業規格 JIS Z 2316-3:2014「プローブの 特性及び検証」に規定されている。この規定によるスリット応答領域を確認した。スリ ット応答領域とは、スリットきずのピーク値から-6dBの領域を指す。

図 9.6.1 はシングル方式のプローブを用いたスリット応答領域の長さ測定結果を示 す。(a)の破線はピーク値に対して-6dBの領域を示す。破線から内側に包含される領域 がスリット応答領域である。シングル方式のプローブはこの図のように検出信号はき ず中央付近をピークとした応答領域を示す。図 9.6.1(b)はx座標が 9.4mmのVy電圧を示 している。スリット応答領域の y 方向の長さは図 9.6.1(b)から評価することができる。

図 9.6.2 は差動方式プローブのスリット応答領域の長さの測定結果を示す。差動方式 のプローブの検出信号はきず両端付近をピークとした応答領域を示し、きず両端付近 のピーク間距離がきず長さとよく一致する結果が得られた。

図 9.6.3 にスリット応答領域(-6dB)の長さの測定結果を示す。用いたプローブにおい ては、スリット応答領域の長さときず長さの相関があり、きず応答領域の長さは、実際 のきず長さより長かった。差動方式の場合、検出信号のピーク間距離がきず長さと一致 することから、きず長さの推定においてはプローブごとにきず長さ推定方法を設定す ることが望ましいことを確認した。

図 9.6.4,5 はリフトオフを 1,2mm としたときの A3 スリット応答領域の測定結果を 示している。リフトオフを大きくするときず両端付近に検出信号のピークが現れた。図 9.6.6 はリフトオフごとのスリット応答領域(-6dB)の長さの測定結果を示す。リフトオ フが大きいほどスリット応答領域の長さが長くなる傾向を確認できた。

図 9.6.3 リフトオフ 0mm のスリット応答領域の長さ

図 9.6.4 リフトオフ 1mm の A3 スリット応答領域(PTU)

図 9.6.6 スリット応答領域の長さ(PTU)

10 種類の自然きずを付与した試験片に対し渦電流探傷試験を適用し試験した。その 試験結果のうち、例として図 9.7.1~図 9.7.4 に示す。ビード部を平坦に処理した試験 体(DEF21)では、図 9.7.1 に示すようにリフトオフ 2mm でもきずの検出が可能であっ た。きず長さ 25mm に対して、-6dB の応答領域長さはリフトオフ 0mm で 25.4mm、 リフトオフ 2mm で 22.2mm であった。ビード部中央にきずを付与した試験体(DEF4) でも、図 9.7.2 に示すようにリフトオフ 2mm でもきずの検出が可能であった。ビード 部の淵にきずを付与した試験体(DEF1)では、リフトオフ 0mm ではきずの検出が可能 であったが、リフトオフ 1mm では PTU が用いたプローブではきず検出が困難であっ た。なお PTU が用いたプローブはリフトオフ 0mm に最適化されたプローブである。

図 9.7.1 自然きずのスリット応答領域(試験体 DEF21, リフトオフ 0mm, 測定者 PTU)

図 9.7.2 自然きずのスリット応答領域(試験体 DEF4, リフトオフ 0mm, 測定者 PTU)

(a) y方向差分処理なし

y方向差分処理あり

図 9.7.4 自然きずのスリット応答領域(試験体 DEF1, リフトオフ 1mm, 測定者 PTU)

溶接継手に付与された自然きずの検出性を確認した検出感度を図 9.7.5、表 9.7.1 に 示す。コーティングが無い状態では、いずれのきずも検出が可能であった。試験体 21(ビ ード処理あり)及び 4(ビード処理なし、ビード頂上部にきず)はすべてのプローブで基 準信号より大きな検出信号を得られた。試験体 1A 及び L21 のようなビードと熱影響 部の境界に存在するきずは検出は可能であったが、検出信号は基準信号より小さかっ た。自然きずの検出性は、コーティングが無い状態では概ね確認出来た。

この図 9.7.5 に対し、「9.4 コーティング厚さ特性」から得られた結果を足し合わせることで、コーティングの厚みに応じたきず検出感度を簡易に見積もることが出来る。 コーティングの厚み 2mm においてはきずの検出感度が小さくなり、検出が難しくなることが予想される。

図 9.7.5 自然きずの検出感度
きず	武小	令成	きず	長さ		検出感	读(dB)	
番号	カシ1 人	示盈	性状	(mm)	PTU	А	С	D
21	突合継手	無	縦割れ	25	5.5	12.9	3.2	4.3
4	突合継手	有	縦割れ	25	2.5	4.8	9.5	10.7
1	突合継手	有	縦割れ	25	-4.0	0.5	1.6	2.7
6A	突合継手	有	ポロシティ	25	-1.0	_	3.1	4.2
1A	T 継手	有	縦割れ	25	—	-		
1B	T 継手	有	縦割れ	25	-3.1	_		
L21	突合継手	有	縦割れ	17	—	-0.2	-1.5	-0.4
L22	突合継手	有	縦割れ	12	—	3.2	0.7	1.8
T21	突合継手	有	横割れ	18	_	11.9	5.1	6.2
Т22	突合継手	有	横割れ	20	_	10.5	7.0	8.1

表 9.7.1 自然きずの検出性(-:未実施)

きず	また	会成	きず	長さ		検出感度	₹ (dB)	
番号	751人	示 盈	性状	(mm)	E	F	G	Н
21	突合継手	無	縦割れ	25	10.3	6.0	7.6	6.4
4	突合継手	有	縦割れ	25	11.7	6.9	8.6	6.8
1	突合継手	有	縦割れ	25	—	-	5.2	1.5
6A	突合継手	有	ポロシティ	25	—	1.7	—	-0.3
1A	T 継手	有	縦割れ	25	—	_	4.1	-0.9
1B	T 継手	有	縦割れ	25	—	-	4.7	2.3
L21	突合継手	有	縦割れ	17	—	-	1.7	-4.9
L22	突合継手	有	縦割れ	12	10.8	-	6.7	7.2
T21	突合継手	有	横割れ	18	_	2.1	1.2	-4.2
T22	突合継手	有	横割れ	20	_	5.6	11.0	9.1

令和4年度実施した結果を見てみると、課題はいくつか残るが概ね良好な結果が得られた。

実運用に向け今後必要となる検査手順を仮に定め、その検査手順(以下、「提案方法」 という)を用いて試験を行い課題抽出を行った。

具体的には試験体4(きず番号4)を用いて、以下に示す感度設定及びきずのサイジ ング方法等を適用し確認した。

(1) 探傷器の感度設定のための「基準きず」

- 被試験カ所と同じ材質の母材
- ・ 放電加工による矩形スリットきず
- ・ 最大コーティング厚さに相当するリフトオフ
- (2) きず判定のための「検出レベル」
 - 「基準きずの-6dB(または 50%)」-「角度感度補正の最大減衰」
- (3) きず長さの「サイジング方法」
 - 「応答領域(-6dB または 50%)の長さ」+α

「基準きず」は、試験体製作の再現性及び容易性を考慮し、「試験体 A3、リフトオフ 1mm」を基準きずと仮に設定した。試験体 A3 に付与されたきずの寸法は、長さ 4mm ×深さ 1.5mm×幅 0.25mm である。

きず判定のための「検出レベル」を「基準きずの検出信号の-6dB」と設定した。これ は基準きずの検出信号より小さな自然きずを、安全側に検出することを意図して設定 した判定方法と考えている。図 9.7.6 は設定した基準きずの検出信号を示し、検出レベ ルは-9.7mV であった。

きず長さの推定方法は、応答領域の長さを補正する方法を用いて確認した。補正値α は、スリット長さの異なるスリットきずの応答長さから得られた。図 9.7.7 はスリット 長さの異なるきずのスリット応答長さを示している。スリット応答長さはスリット長 さより 2.1mm 長かったことから補正値をαは-2.1mm とした。

目視により割れの開口部を確認し難い試験体4(きず長さ25mm)に対し、提案方法 を適用し確認した。図 9.7.8 にその結果を示す。検出信号の最大値は-85.7mVであり、 検出レベルの 8.8 倍であった。応答領域の長さは20.8mmであったことから、先に求め た補正値を用いてきず長さは 18.7mm と判定した。この結果からすると実際のきず長 さより 6.3mm 過小評価したことになる。これは矩形スリットとほぼ開口していない自 然きずでは以下のような関係にあることを示唆している。

矩形スリットきず:応答領域の長さ>きず長さ

自然きず:応答領域の長さは<きず長さ

提案した「基準きず」及び「検出レベル」の妥当性については、想定する最小検出き ずよりはるかに大きい自然きずを検証に用いたことを留意して評価する必要がある。 きず長さの「サイジング方法」については、設定した基準きずの形状も含めて問題点を 抽出することが出来た。基準きずの形状を自然きずにより近づけるか、またはきず長さ を短くするなど検討し、安全側に評価されるような基準が必要である。



したがって、提案した基準の妥当性を担保するためには、より詳細な検証が必要である。具体的には「11. 今後の課題」で述べる。

図 9.7.6 基準きずの検出信号 (試験体 A3、リフトオフ 1mm、測定者 PTU)



図 9.7.7 スリット応答長さ補正値 (リフトオフ 1mm、測定者 PTU)



図 9.7.8 試験体 DEF4(きず長さ 25mm)の応答領域の長さ (リフトオフ 1mm、測定者 PTU)

10 まとめ

令和4年度にて得られた成果を以下に示す。

- (1) 検査手順の中で求められる以下についての案を検討した。
 - ・ 探傷器の感度設定のための「基準きず」
 - ・ きず判定のための「検出レベル」
 - ・ きず長さ「サイジング方法」
- (2) きず長さ 4mm の検査手順の妥当性を確認するため、溶接部に付与された長さ 25mmの自然きず(割れ)に対して試験した結果、容易に検出することが出来た。、 次年度は自然きずの長さを短く加工し、再度確認する。
- (3) 応答領域を用いたきず長さサイジングにおいて、以下の傾向を得られた。
 - ・ 長方体スリットきず:応答領域の長さ>きず長さ
 - ・ 自然きず:応答領域の長さは<きず長さ
- (4) コーティング厚さによって検出感度が変化するため、測定カ所のコーティング厚 さが既知であることが重要であることを確認した。
- 11 今後の課題

令和4年度では概ね計画通りに基礎的なデータの採取及び検討を行い、そのなかで 課題も多く見つけることが出来た。近い将来、実タンクにおいて実証試験を行うこ とを計画しているが、以下の事項について試験、検討、評価方法の検討を更に深め る必要がある。そこで令和5年度以降も本調査を継続し、実用化を目指していく。 (1)対象とする自然きずと同等以下の検出信号を得られる「基準きず」の提案

- 検出対象とするきずを明確化し、適切な基準きずを提案する。
 - 材質の影響の差異を確認する。
- (2) きず長さ推定方法の提案
 - 「応答領域の長さ」、「ピーク to ピーク間距離」の活用など検討が必要である。
- (3) 異なる溶接継手に対する自然きず試験体に対し、リフトオフ 2mm による検証
- ・ 重ね継手の検出性の確認等を行い、検証データを積み上げる必要がある。
 (4) 試験材の材質の違いによる検出性の確認を行う必要がある。
- など

添付資料1 試験記録

0. 使用機器





※ 浸透深さはステンレス鋼の場合



H (1)渦電流探傷装置 ①メーカー:(株)IHI 検査計測(IIC 製) ②型番:Mobile EDDy®(CCC6581) (2)プローブ ①メーカー:IIC 製 ②型式型番:相互誘導型単一方式(I1-457) ③試験周波数:80kHz



(1) 渦電流探傷装置 (Mobile EDDy®)



(2)プローブ





図 H-2 X-Y スキャナー

1.基準信号の確認

プローブがきずを鎖交したときに生じるきず信号のピークの最大値を基準信号とする。 正負にピークが存在する場合、絶対値が大きい方のピークを採用する。

試験チーム	基準信号強度(V)					
PTU	0.18					
А	0.52					
В	2.0					
С	2.5					
D	2.21					
Е	2.0					
F	6.0					
G	3.0					
Н	2.0					

付表 1.1 基準信号

付表 1.2 試験結果











	検出感度(dB)					
長さ 幅	0.25	0.3	0.4			
2	-7.6	-7.3	-7.3			
3	-3.4	-2.3	-2.1			
4	0.0	0.6	0.8			

付表 1.3 スリット幅の影響

付表 1.4 スリット幅の影響









2.無欠陥部のリフトオフ特性



付表 2.1 試験結果





3.コーティング材質の出力への影響

没咁回と	信号強度 (mV)						
	コーテ	イング	アクリル樹脂				
	Х	Y	Х	Y			
0.0	0.59	1.03	0.59	1.03			
0.5	0.29	0.42	0.30	0.53			
1.0	0.15	0.24	0.18	0.30			
1.5	0.12	0.17					
2.0			0.07	0.09			
2.3	0.05	0.06					
2.5			0.04	0.06			

付表 3.1 塗膜厚さと信号強度(mV)

付表 3.2 塗膜厚さと信号強度(dB)

塗膜厚さ	信号強度(dB)							
(リフトオフ)	コーティング	アクリル樹脂						
0.0	0.00	0.00						
0.5	-7.79	-5.77						
1.0	-12.65	-10.71						
1.5	-15.65							
2.0		-21.17						
2.3	-24.69							
2.5		-24.69						



付表 3.3 試験結果(コーティング試験片)







付表 3.4 試験結果(平板試験片)



4, コーティング厚さ特性

	リフトオフ(mm)										
		0.0			1.0		2.0				
チーム	Х	Y	(dB)	Х	Y	(dB)	Х	Y	(dB)		
PTU	52.6	-176.3	0	7.13	-19.18	-19.27	2.43	-3.78	-33.3		
А	0.59	1.03	0	0.18	0.30	-10.6	0.07	0.09	-21.2		
В		2.00	0		0.52	-11.7		0.20	-20.0		
С		2.50	0		0.50	-14.0		0.20	-21.9		
D		6.60	0		2.81	-7.42		0.78	-18.5		
Е		1.26	0		0.54	-7.3		0.27	-13.3		
F	6.50	7.60	0	1.50	2.00	-12.0	0.80	0.60	-22.1		
G		3.00	0		0.73	-12.3		0.26	-21.2		
Н		1.19	0		0.33	-11.1		0.14	-18.5		

付表 4.1 A3(長さ 4mm)コーティン厚さ特性(電圧)

付表 4.2	A2(長さ 3	3mm)コーティ	ン厚さ特性	(電圧)
11 24 11-		o		

	リフトオフ(mm)										
	0.0			1.0			2.0				
チーム	Х	Y	(dB)	Х	Y	(dB)	Х	Y	(dB)		
PTU	-21.62	-60.65	-9.27	6.76	-11.27	-23.89	2.17	-2.68	-36.4		
G		1.70	-4.93		0.40	-17.50		0.12	-28.0		
E											

付表 4.3 A1(長さ 2mm)コーティン厚さ特性(電圧)

	リフトオフ(mm)										
	0.0			1.0			2.0				
チーム	Х	Y	(dB)	Х	Y	(dB)	Х	Y	(dB)		
PTU	7.13	-44.88	-11.88	4.25	-6.09	-29.23					
G		1.03	-9.29		0.18	-24.44		0.07	-32.6		
E											



付表 4.4 試験結果
























チーム	条件	試験結果					
G	A3 リフト オフ 1.0m m	SOL1-X SOL1-Y					
G	A3 リフト オフ 2.0m m	0.1V/Div SOL1-X SOL1-Y					
G	A1 リフト オフ Omm	Sol1-X Sol1-Y					

チーム	条件	試験結果
G	A1 リフト オフ 0.5m m	SLI-X SUI-Y
G	A1 リフト オフ 1.0m m	0.25V/Div SOLI-X 0.25V/
G	A1 リフト オフ 2.0m m	SoL1-X SoL1-Y SoL1-Y

チーム	条件	試験結果
G	A2 リフト オフ 0mm	SDL1-X SDL1-Y
G	A2 リフト オフ 0.5m m	SOL1-X SOL1-Y SOL1-Y
G	A1 リフト オフ 1.0m m	SOL1-X SOL1-Y SOL1-Y

チーム	条件	試験結果
G	A2 リフト オフ 2.0m m	SOL1-X SOL1-Y O.1V/D



5, 角度感度特性

角度	0			30			45		
チーム	Х	Y	Ζ	Х	Y	Ζ	Х	Y	Ζ
PTU	0	0	0	0	0	0	0	0	0
А	0.00	0.25	0.25	0.10	0.18	0.21	0.08	0.10	0.13
С	0.00	2.50	2.50	0.20	1.90	1.91	0.70	1.50	1.66
Е	1.79	1.25	2.18	0.92	0.68	1.14	0.66	0.54	0.85
F	8.00	-2.50	8.38	4.20	-1.80	4.57	3.00	0.50	3.04
Н		1.19			1.15				

付表 5.1 角度感度特性 (mV)

角度	60			90			
チーム	Х	Y	Ζ	Х	Y	Ζ	
PTU	0	0	0	0	0	0	
А	0.10	0.06	0.12	0.28	0.00	0.28	
С	0.00	2.00	2.00	2.00	0.20	2.01	
Е	0.59	0.52	0.79	1.07	1.00	1.47	
F	1.50	2.30	2.75	-3.00	6.00	6.71	
Н		1.00			0.93		

付表 5.2	角度感度特性	(d B)
--------	--------	--------

	0	30	45	60	90
А	0.0	-1.7	-5.8	-6.6	1.0
С	0.0	-2.3	-3.6	-1.9	-1.9
Е	0.0	-5.3	-7.3	-7.7	-1.9
F	0.0	-5.3	-8.8	-9.7	-1.9
Н	0.0	-0.3		-1.5	-2.1



付表 5.3 試験結果



















6、スリット応答領域

		-	-6 d B 応答領域(mm)				
チーム	リフトオフ (mm)	A1	A2	A3			
		2.0	3.0	領域 (mm) 2 A3 0 4.0 6 4.0 2 5.8 4 7 4 7 4.0 2.8 9.0 11.5 15.0 3.9 0 6.0 4.5 6.3 9.8			
	0.0	3.0	3.6	4.0			
PTU	1.0	4.4	5.2	5.8			
	2.0	検出不可	7.4	7			
А	0.0	-	-	4.0			
С	0.0	-	-	2.8			
	0.0	-	-	9.0			
E	1.0	-	-	11.5			
	2.0	-	-	15.0			
F	0.0	-	-	3.9			
G	0.0	4.0	5.0	6.0			
	0.0	-	-	4.5			
Н	1.0	-	-	6.3			
	2.0	-	-	9.8			

付表 6.1 スリット応答領域



付表 6.2 試験結果



















7. 自然きずの検出性

T21

T22

突合継手

突合継手

有

有

横割れ

横割れ

きず		会成	きず	長さ	検出感度(dB)			
番号	7121人	木盤	性状	(mm)	PTU	А	С	D
21	突合継手	無	縦割れ	25	5.5	12.9	3.2	4.3
4	突合継手	有	縦割れ	25	2.5	4.8	9.5	10.7
1	突合継手	有	縦割れ	25		0.5	1.6	2.7
6A	突合継手	有	ポロシティ	25	-1.0		3.1	4.2
1A	T 継手	有	縦割れ	25	_			_
1B	T 継手	有	縦割れ	25	_			
L21	突合継手	有	縦割れ	17	_	-0.2	-1.5	-0.4
L22	突合継手	有	縦割れ	12	_	3.2	0.7	1.8
T21	突合継手	有	横割れ	18	_	11.9	5.1	6.2
T22	突合継手	有	横割れ	20	_	10.5	7.0	8.1
きず	玉中	4 人	きず	長さ	検出感度(d B)			
番号	7518	示盈	性状	(mm)	E	F	G	Н
21	突合継手	無	縦割れ	25	10.3	6.0	7.6	6.4
4	突合継手	有	縦割れ	25	11.7	6.9	8.6	6.8
1	突合継手	有	縦割れ	25	-2.3		5.2	1.5
6A	突合継手	有	ポロシティ	25		1.7		-0.3
1A	T 継手	有	縦割れ	25	-3.5	_	4.1	-0.9
1B	T 継手	有	縦割れ	25	0.0	_	4.7	2.3
L21	突合継手	有	縦割れ	17	-7.4		1.7	-4.9
L22	突合継手	有	縦割れ	12	10.8		6.7	7.2

付表 7.1 自然きずの検出性(-:未実施)

18

20

-5.4

8.0

2.1

5.6

1.2

11.0

-4.2 9.1



付表 7.2 試験結果












チーム	条件	試験結果
-----	----	------













































