# デジタル RT を用いた厚板についての試験研究

田北	雅彦 *1	大岡	紀一*2	河原	大吾*3	根本	好弘 *4
Takita M	asahiro	Ooka N	orikazu	Kawaha	ra Daigo	Nemoto	Yoshihiro

当社では、IHI 横浜工場および相生工場における非破壊検査を担当し中でも放射線検査では、産業用高エ ネルギー X 線装置や放射性同位元素などを導入し原子力機器や火力発電プラントなどに関する厚板の放射 線透過試験(RT)を実施している。一方、デジタル RT(DR)については、規格化<sup>(1)</sup>を考慮して数年来 IP(イメー ジングプレート)および DDA(デジタルディテクタアレイ)適用の研究<sup>(2)</sup>を継続しており、これまでは 950keV と 9MeV の直線加速器を使用した透過試験の検討を実施してきた。本研究では、3MeV と 9MeV の高エネル ギー X 線発生装置(直線加速器)を用いフィルム、IP、DDA による透過試験を実施し、撮影条件や識別性な どの比較検討をした。

**キーワード**:放射線透過試験(RT)、コンピューティドラジオグラフィ(CR)、デジタルラジオグラフィ(DR)、 イメージングプレート(IP)、デジタルディテクタアレイ(DDA)、フィルム RT(F-RT)、複線形像 質計(DW)、イメージクオリティインジケータ(IQI)

#### 1. はじめに

工業分野におけるデジタル RT (DR) は JIS Z 3110「溶接継手の放射線透過試験方法 – デジタル 検出器による X 線及び γ線撮影技術」<sup>(3)</sup>として規 格化されている。当社では、規格化以前よりデジ タル RT 機材の導入を進めているが、主な用途は 社内検査や現地配管の減肉調査など限定的であ る。近年、DR は、本格的な導入に向け一般社団 法人日本ガス協会、一般社団法人日本ボイラ協会、 一般社団法人日本鋳鍛鋼会などで業界基準・規則 の整備に向け具体的な検討が進められており、今 後さらに普及が進むものと考えられる。当社では、 高エネルギーX線発生装置(直線加速器)を用いた 大型プラント向け厚板の放射線透過試験で多くの 実績を有するが、この分野においても DR の適用 が拡大するものと考える。従来のフィルム RT (F-RT) では原子炉格納容器や各種プラントのバルブ RT を対象に材厚 400mm までの厚板に対する検査 実績がある。厚板に対する DR の適用については、 段階的に比較検討を進めているところであり、JIS Z 3110 に準じる撮影に要する基礎条件やノウハウ などの蓄積と知見の拡充を進めている。本稿で は、これら DR 適用についての取組みを紹介する。

#### 2. 高エネルギー X 線発生装置による DR

#### 2.1 IQI・試験体の撮影配置など

3MeV および 9MeV の高エネルギー X 線発生装

<sup>\*1:</sup>検査事業部 横浜検査部 次長

<sup>\*2:</sup>一般社団法人日本溶接協会(AN研究委員会 TF 顧問)

<sup>\*3:</sup>東京都立産業技術研究センター(AN 研究委員会 TF メンバー)

<sup>\*4:</sup>元株式会社 IHI キャスティングス (AN 研究委員会 TF メンバー)

置(直線加速器)とその撮影配置などおよび外観写 真を、図1~図5に示す。試験に用いた試験体は、 溶接試験片t38mmにSM490A鋼板を加え、各試験 体厚さとした。 2.2 試験マトリクス

3MeV および 9MeV の直線加速器による撮影条 件を**表 1** および**表 2** に示す。





図 2 3MeV 直線加速器



図4 IQI およびマーク配置



図3 9MeV 直線加速器



図5 各 IQI とマークの配置

#### 表 1 3MeV での撮影条件

(相生工場:3MeV 直線加速器、線源ーディテクタ間距離 SDD:1500mm)

EIL MA		
FILIV		

試験体厚さ	エネルギー	FDD	前置 フィルタ	中間 フィルタ	前方 スクリーン	FUJI FILM	後方 スクリーン	後方遮蔽	撮影
50 m m	3 MeV	1500 mm	-		Pb 1 mm	# 50 Fuji	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
80 m m	3 MeV	1500 mm	-	-	Pb 1 mm	# 50 Fuji	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
100 m m	3 MeV	1500 mm	-	-	Pb 1 mm	# 50 Fuji	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
150 m m	3 MeV	1500 mm			Pb 1 mm	# 50 Fuji	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
200 m m	3 MeV	1500 mm	-	-	Pb 1 mm	# 50 Fuji	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
CR									
試験体厚さ	エネルギー	FDD	前置 フィルタ	中間 フィルタ	前方 スクリーン	FUJI IP	後方 スクリーン	後方遮蔽	撮影
50 m m	3 MeV	1500 mm	-	-	Pb 1 mm	ST-VI	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
80 m m	3 MeV	1500 mm	-	-	Pb 1 mm	ST-VI	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
100 m m	3 MeV	1500 mm	-	-	Pb 1 mm	ST-VI	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
150 m m	3 MeV	1500 mm	2		Pb 1 mm	ST-VI	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
200 m m	3 MeV	1500 mm	-	-	Pb 1 mm	ST-VI	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
DDA									
試験体厚さ	エネルギー	FDD	前置 フィルタ	中間 フィルタ	前方 スクリーン	DDA	後方 スクリーン	後方遮蔽	撮影
50 m m	3 MeV	1500 mm	<b>.</b>	-	Pb 1 mm	GESIT	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
80 m m	3 MeV	1500 mm	-	-	Pb 1 mm	GESIT	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
100 m m	3 MeV	1500 mm	-	-	Pb 1 mm	GESIT	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
150 m m	3MeV	1500 mm	2		Pb 1 mm	GESIT	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
200 m m	3MeV	1500 mm	5	1.5	Pb 1 mm	GESIT	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0

#### 表 2 9MeV での撮影条件

#### (横浜工場:9MeV 直線加速器、線源ーディテクタ間距離 SDD:2000mm)

FILM									
試験体厚さ	エネルギー	FDD	前置 フィルタ	中間 フィルタ	前方 スクリーン	FUJI FILM	後方 スクリーン	後方遮蔽	撮影
50 m m	3 MeV	1500 mm	-	-	Pb 1 mm	# 50 Fuji	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
80 m m	3 MeV	1500 mm	-	-	Pb 1 mm	# 50 Fuji	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
100 m m	3 MeV	1500 mm	-	-	Pb 1 mm	# 50 Fuji	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
150 m m	3 MeV	1500 mm			Pb 1 mm	# 50 Fuji	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
200 m m	3 MeV	1500 mm	-	-	Pb 1 mm	# 50 Fuji	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
CR									
試験体厚さ	エネルギー	FDD	前置 フィルタ	中間 フィルタ	前方 スクリーン	FUJI IP	後方 スクリーン	後方遮蔽	撮影
50 m m	3 MeV	1500 mm	<b>T</b>	-	Pb 1 mm	ST-VI	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
80 m m	3 MeV	1500 mm	=	-	Pb 1 mm	ST-VI	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
100 m m	3 MeV	1500 mm	-	-	Pb 1 mm	ST-VI	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
150 m m	3 MeV	1500 mm	2		Pb 1 mm	ST-VI	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
200 m m	3 MeV	1500 mm	=	-	Pb 1 mm	ST-VI	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
DDA									
試験体厚さ	エネルギー	FDD	前置 フィルタ	中間 フィルタ	前方 スクリーン	DDA	後方 スクリーン	後方遮蔽	撮影
50 m m	3 MeV	1500 mm	-	-	Pb 1 mm	GESIT	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
80 m m	3 MeV	1500 mm	-	-	Pb 1 mm	GESIT	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
100 m m	3 MeV	1500 mm	-	-	Pb 1 mm	GESIT	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
150 m m	3MeV	1500 mm	2		Pb 1 mm	GESIT	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0
200 m m	3MeV	1500 mm	-	-	Pb 1 mm	GESIT	Cu 2 mm	Pb 9 mm	0

注:Pb 増感紙はフィルムのみ使用

## 2.3 試験画像(図6~図19:紙面の都合上、9MeV の画像のみ)

試験マトリクスのとおり 3MeV、9MeV の直線 加速器を用いて従来 RT と比較し規格適合性を評 価する。



図 6 FILM 9MeV t200mm



図7 FILM 9MeV t300mm



図 8 FILM 9MeV t400mm



図 9 DDA 9MeV t200mm



図 10 DDA 9MeV t250mm







図 12 DDA 9MeV t350mm



図 15 IP 9MeV t200mm



図 13 DDA 9MeV t400mm



図 16 IP 9MeV t250mm



図 14 前回 DDA 9MeV t400mm



図 17 IP 9MeV t300mm



図 18 IP 9MeV t350mm



図 19 IP 9MeV t400mm

IPとFILMはサイズが10×12インチ、DDAは
 8×8インチ、貼り付ける画像の元サイズが違うためDDAは少し引延しによる拡大表示となる。

#### 3. 試験結果

今回の試験では、3MeV および 9MeV のそれぞ れの直線加速器での撮影において濃度 2.0 が得ら れる撮影条件を基準に各撮影媒体で必要な放射線 量を確認し、さらに DDA による撮影では、積算 回数と信号対ノイズ比 (SNR)の関係を明らかにし た。それらの結果は **3.1 節**に示す。

また、検査の可否を判断するうえで最も重要な 像質を確認した結果を **3.2 節**に示す。

#### 3.1 基本撮影条件

露出線図:FILM と DDA (積算回数 25 含む) お よび CR(IP)を図 20、図 21 に示す。

#### (1) 3MeV の撮影条件(図 20)

フィルム濃度 2.0、DDA-GV 値 1300、SNRn200 (目標値)、距離 1500mm(装置出力 0.15Gy/min at 1m)



#### (2) 9MeV の撮影条件(図 21)

フィルム濃度 2.0、DDA-GV 値 1300 (積算回数 25回)、距離 2000mm(装置出力 20Gy/min at 1m)



図 21 9MeV 各ディテクタの露出線量

(3) DDA 積算回数と信号対ノイズ比(SNR)の関係

DDAによる撮影では、検査に使用可能な撮影画 像を得るうえで積算処理が必須の場合が多く、ソ フトウエアでその回数を指定できるようになって いる。この処理は、画像を重ね合わせる積算処理 を行うことにより画像の平均化処理を行い、ノイ ズを低減させ像質を向上させることを可能とす る。前回の試験では、図22に示すようにエネル ギー9MeVの撮影において材厚t77mmとt150mm の撮影で積算回数とSNR値の関係を確認し、最適 と考えられる積算回数を25回とし、それ以上は SNRが向上しないことを確認している。最適な積 算回数はエネルギーやDDAの特性などで変化す る可能性があると思われるが、今回の試験では、 前回試験で得られた知見に基づき、積算回数を25 とした画像で増質の比較を行った。

#### 3.2 像質計の識別結果

像質計の識別結果<sup>(4)</sup>は、**表3**および**表4**に示す ように、3MeV および 9MeV の直線加速器による 画像で、複線形像質計の基準値<sup>(5)</sup>が共に満足され なかった。この像質計については、1MeV 以下の エネルギーでは参考値とすることに問題のない社 内データ<sup>(6)</sup>が得られているが 600kV を超えるエネ ルギーでの使用は望ましくないとの海外文献<sup>(7)</sup>に よる見解がある。針金形透過度計の像質では、 DDA において材質が薄い方でクラス B の像質を、 材質が厚くなるにつれてクラス A の像質を満足す る。CR については、規格に基づく像質が満足で きないことを確認した。有効形透過度計での像質 の確認では、DDA では基準値以上の像質が得られ ること、CR では基準値を満足することを確認し た。



表3 3MeV 直線加速器 像質計識別の結果

ISO19232-5/JIS Z 2307	ISO19232-5/JIS Z 2307 B	FILM	DDA	CR
D7	D9	D5	D6	D3
D6	D9	D4	D5	D1
D6	D9	D4	D4	
D6	D8	D3	D2	
D5	D8	D3	D1	
ł				
JIS Z 2306 Wire Type A	JIS Z 2306 Wire Type B	FILM	DDA	CR
0.63mm (W8)	0.50mm (W9)	0.50mm (W9)	0.50mm (W9)	0.80mm (W7)
0.80mm (W7)	0.63mm (W8)	0.50mm (W9)	0.50mm (W9)	1.00mm (W6)
1.00mm (W6)	0.63mm (W9)	0.80mm (W7)	0.80mm (W7)	1.60mm (W4)
1.00mm (W6)	0.80mm (W7)	0.80mm (W7)	1.00mm (W6)	2.50mm (W2)
1.25mm (W5)	0.80mm (W7)	0.80mm (W7)	1.00mm (W6)	2.50mm (W2)
ł				
ASME/ASTM E1025 Hole Type A	ASME/ASTM E1025 Hole			CR
2T (X35) 1.78mm		2T (X35) 1.78mm	2T (X35) 1.78mm	2T (X40) 2.03mm
2T (X50) 2.54mm	•	2T (X35) 1.78mm	2T (X35) 1.78mm	2T (X50) 2.54mm
2T (X50) 2.54mm		2T (X40) 2.03mm	2T (X40) 2.03mm	2T (X60) 3.05mm
2T (X60) 3.05mm		2T (X50) 2.54mm	2T (X50) 2.54mm	2T (X60) 3.05mm
2T (X80) 4.06mm		2T (X50) 2.54mm	2T (X60) 3.05mm	2T (X60) 3.05mm
	50192255/152 22307 D7 D6 D6 D5 15 22365 W/re Type A 0.83mm (W8) 0.80mm (W8) 1.00mm (W8) 1.00mm (W8) 1.25mm (W9) 1.25mm (W9)	S019228-5/15-2 2307      S019228-5/15-2 2307        D7      D9        D6      D8        D5      D8        15 22366 Wre Type A      JS 22366 Wre Type B        0.83mm (W8)      0.59mm (W8)        0.83mm (W7)      0.83mm (W8)        1.00mm (W6)      0.80mm (W7)        1.25mm (W5)      0.80mm (W7)        1.25mm (V5)      0.80mm (W7)        1.25mm (W5)      0.80mm (W7)        1.25mm (W5) <td>S019232-5/I/S 2:2307      S019232-5/I/S 2:2307      FLM        D7      D9      D5        D6      D9      D4        D6      D9      D4        D6      D9      D4        D6      D9      D4        D6      D8      D3        D5      D8      D3        J5      2206 W/re Type A      J52 205 W/re Type B        0.63mm (W9)      0.50mm (W9)      0.50mm (W9)        0.80mm (W7)      0.63mm (W9)      0.50mm (W9)        0.80mm (W7)      0.80mm (W7)      0.80mm (W7)        1.25mm (W5)      0.80mm (W7)      0.80mm (W7)        7      D.80mm (W7)      0.80mm (W7)        7      D.825 Hole      ASME/ASTM EL025 Hole        T2 (X50) 2.54mm      -      2T (X50) 1.78mm        Z1 (X50) 2.54mm      -      Z1 (X50) 1.78mm        Z1 (X50) 2.54mm      -      ZT (X50) 2.54mm        Z1 (X50) 0.54mm      -      ZT (X50) 2.54mm        Z1 (X50) 0.50mm      -      Z1 (X50) 2.54mm</td> <td>S01232-5//IS 2: 2307      S01522-5//IS 2: 2307      FLM      DDA        D7      D9      D5      D6        D6      D9      D4      D5        D6      D9      D4      D5        D6      D9      D4      D4        D6      D8      D3      D2        D5      D8      D3      D1        J5 2206 W/re Type A      J52 2306 W/re Type B      FLM      D0A        0.63mm (W8)      0.50mm (W9)      0.50mm (W9)      0.50mm (W9)      0.50mm (W9)        0.80mm (W1)      0.83mm (W9)      0.50mm (W9)      0.50mm (W9)      0.50mm (W9)      0.50mm (W9)        1.00mm (W5)      0.83mm (W1)      0.80mm (W7)      0.80mm (W1)      0.80mm (W1)        1.00mm (W5)      0.80mm (W7)      0.80mm (W7)      0.80mm (W1)      0.80mm (W1)        1.25mm (W5)      0.80mm (W7)      0.80mm (W7)      0.80mm (W1)      0.80mm (W1)        1.25mm T      Yzpe      FLM      D0A      Yzpe        T (X50) 2.54mm      2T (X51) 7.78mm      2T (X53) 1.78mm      2T (X53) 1.78mm        T (X50) 2.54mm</td>	S019232-5/I/S 2:2307      S019232-5/I/S 2:2307      FLM        D7      D9      D5        D6      D9      D4        D6      D9      D4        D6      D9      D4        D6      D9      D4        D6      D8      D3        D5      D8      D3        J5      2206 W/re Type A      J52 205 W/re Type B        0.63mm (W9)      0.50mm (W9)      0.50mm (W9)        0.80mm (W7)      0.63mm (W9)      0.50mm (W9)        0.80mm (W7)      0.80mm (W7)      0.80mm (W7)        1.25mm (W5)      0.80mm (W7)      0.80mm (W7)        7      D.80mm (W7)      0.80mm (W7)        7      D.825 Hole      ASME/ASTM EL025 Hole        T2 (X50) 2.54mm      -      2T (X50) 1.78mm        Z1 (X50) 2.54mm      -      Z1 (X50) 1.78mm        Z1 (X50) 2.54mm      -      ZT (X50) 2.54mm        Z1 (X50) 0.54mm      -      ZT (X50) 2.54mm        Z1 (X50) 0.50mm      -      Z1 (X50) 2.54mm	S01232-5//IS 2: 2307      S01522-5//IS 2: 2307      FLM      DDA        D7      D9      D5      D6        D6      D9      D4      D5        D6      D9      D4      D5        D6      D9      D4      D4        D6      D8      D3      D2        D5      D8      D3      D1        J5 2206 W/re Type A      J52 2306 W/re Type B      FLM      D0A        0.63mm (W8)      0.50mm (W9)      0.50mm (W9)      0.50mm (W9)      0.50mm (W9)        0.80mm (W1)      0.83mm (W9)      0.50mm (W9)      0.50mm (W9)      0.50mm (W9)      0.50mm (W9)        1.00mm (W5)      0.83mm (W1)      0.80mm (W7)      0.80mm (W1)      0.80mm (W1)        1.00mm (W5)      0.80mm (W7)      0.80mm (W7)      0.80mm (W1)      0.80mm (W1)        1.25mm (W5)      0.80mm (W7)      0.80mm (W7)      0.80mm (W1)      0.80mm (W1)        1.25mm T      Yzpe      FLM      D0A      Yzpe        T (X50) 2.54mm      2T (X51) 7.78mm      2T (X53) 1.78mm      2T (X53) 1.78mm        T (X50) 2.54mm

<mark>赤枠 : 規格基準値 赤字 : 像質クラス B または基準を満足 緑字 : 像質</mark> クラス A を満足

<b>有</b> 岸(mm)	ISO19232-5/JIS Z 2307 A	ISO19232-5/JIS Z 2307 B	FILM	DDA	CR
200	D5	D8	D3	D2	D1
250	D5 D7		-	D2	-
300	D4	D7	D2	D1	•
350	D4	D7			
400	D4	D7	D2		•
針金形透過度言	ł				
材厚(mm)	JIS Z 2306 Wire Type A	JIS Z 2306 Wire Type B	FILM	DDA	œ
200	1.25mm (W5)	0.80mm (W7)	0.80mm (W7)	0.80mm (W7)	1.60mm (W4)
250	1.25mm (W5)	1.00mm (W6)		1.00mm (W6)	1.60mm (W4)
300	1.60mm (W4)	1.00mm (W6)	0.80mm (W7)	1.60mm (W4)	2.00mm (W3)
350	1.60mm (W4)	1.00mm (W6)		1.60mm (W4)	4.00mm (W0c)
400	1.60mm (W4)	1.25mm (W5)	1.00mm (W6)	2.00mm (W3)	
有孔影透過度言	t				
<b>村</b> 厚(mm)	ASME/ASTM E1025 Hole Type A	ASME/ASTM E1025 Hole Type	FILM	DDA	CR
200	2T (X80) 4.06mm		2T (X60) 3.05mm	2T (X60) 3.05mm	2T (X80) 4.06mm
250	2T (X100) 5.08mm	-	-	2T (X60) 3.05mm	2T (X100) 5.08mm
300	2T (X120) 6.10mm		2T (X60) 3.05mm	2T (X80) 4.06mm	2T (X120) 6.10mm
350	2T (X160) 8.13mm	(X160) 8.13mm -		2T (X100) 5.08mm	2T (X160) 8.13mm
400	2T (X160) 8.13mm	-	2T (X60) 3.05mm	2T (X100) 5.08mm	2T (X160) 8.14mm

表4 9MeV 直線加速器 像質計識別の結果

<mark>赤枠:規格基準値 赤字:像質</mark>クラスBまたは基準を満足 緑字:像質 クラスAを満足

- 19 -

複線形像質計

#### 4. まとめ

本研究では、フィルムと DDA および IP の撮影 において以下 3 項目について知見を得ることがで きた。

#### (1) 3MeVのX線を使用したDRの検証

これまで、300kV、1MeV、9MeVのX線による DR 適用の知見は有していたが、今回の試験では、 3MeV の直線加速器による、板厚 t50 ~ 200mmの 撮影を実施することで、3MeV のX線による DR を導入に要する基礎データを収集できた。これに より業容拡大に資する知見を拡充できたと考える (3MeV 直線加速器の露出条件および高エネル ギーX線使用による識別性、DDA の最適積算回 数と SNR の関係など)。

#### (2) 高出力化による像質の向上

今年度は、図 13 に示すように材厚 400mm にお いて文字や透過度計が確認できるレベルに像質を 改善させることができ、評価可能な像質が得られ ることを確認した。なお、像質改善の過程は、以 下に示す。昨年度は図 14 に示すように規格を満 足する像質の透過像を得ることができなかった。

今年度は、装置の線量率を高く設定することで 像質の向上を図った。当初の線量率は6Gy/min at 1mであり、材厚 t240mm 程度までは評価可能な透 過像を得ることができたがそれ以上は限界であっ た。次の試験では、12Gy/min at 1m に線量率を増 すことで t350mm の材厚まで観察が可能なことを 確認した。今回の試験では、さらに出力を上げ 20Gy/min at 1m まで線量率を高めることで増質が 改善できた。

直線加速器の定格は最大 30Gy/min at 1m まで上 げることができるため実使用ではさらに像質の改 善が期待できる。

#### (3) 最新 CR 機材の適用と各ディテクタの比較

現在、当社が所有する CR 装置は、軽量コンパ クトで現場出張用に 8 年前に導入したものである が、最新型のものと比較し読取機構の分解能が高 いものではない。

上記の理由により本試験では、一般社団法人日本 溶接協会 AN 研究委員会(非破壊試験技術実用化 研究委員会)の協力を得て、富士フイルム社製の最 新 FCR (FUJI Computed Radiography)装置を借用し 9MeV の試験を実施した(図 15 ~図 19 参照)。

CR による画像では、DDA に比べ像質が低く、高 エネルギー領域では高感度の特性は発揮されない ことを確認した。また材厚の増加に伴い DDA では 積算回数も増えるため、DR の露出時間は FILM と 同程度の時間を必要とする。

#### 5. 今後の課題

今回の試験研究では、DDAによる放射線透過試 験において、X線装置の出力を上げることで、材 厚 400mm 近傍の試験体の透過像が得られ、評価 できることがわかった。また、高エネルギー領域 では、高感度が特徴の CR が最も露出時間が掛か ることが明らかになった。

当社が使用する高エネルギーX線発生装置0.95 ~9MeVを用いたDRについての基礎的なデータ を得ることができた。これらの知見がDR適用と 業容拡大に資すればと考えている。

今後は、DR の普及と活用の拡大など社会情勢 の変化に対応するため、試験条件の改善や最新の 機材による試験を通じ知見の拡充と技術の蓄積を 図る必要があると考える。現在、日本溶接協会の AN 研究委員会からは、知見の共有<sup>(8)</sup>などと共に 散乱線防止に関するアイデアなどの助言をいただ いている。それらの助言を今後の試験に反映し、 さらなる知見の拡充を進める予定である。

#### 謝辞

本試験を実施するにあたり、日本溶接協会 AN 研究委員会関係者の皆様には多くのご指導とご協 力をいただきましたことを記し、ここに感謝の意 を表す。

#### 参考文献

- ISO 17636-2:2013 : Non-destructive testing of welds - Radiographic testing - Part2:X- and gamma-ray techniques with digital detectors, International Organization for Standardization, 2013
- (2) 田北雅彦、中村敬治、佐藤雅保、細谷昌厚:
  高エネルギーX線を用いた平板型半導体検出
  器のきず検出基本性能確認、IIC REVIEW、
  No.51、2014/04、pp.31-38
- (3) JIS Z 3110:2017:溶接継手の放射線透過試験方法-デジタル検出器による X 線及び γ線撮影技術、一般財団法人日本規格協会

- (4) JIS Z 2306:2015: 放射線透過試験用透過度計、一般財団法人日本規格協会
- (5) JIS Z 2307:2017: 放射線透過試験用複線形像質 計による像の不鮮鋭度の決定、一般財団法人 日本規格協会
- (6) N. Ooka, M. Takita, K. Yokota : Application of Digital Radiographic Testing Techniques to Thick Material using High-energy X-Ray, 15<sup>th</sup> APCNDT 2017
- (7) K. Bavendiek et al. : Best Energy Selection for Different Applications with Digital Detector Arrays from 20 to 600 keV, Materials Evaluations, 70 (8), 2012, pp.965-974
- (8) The Japan Welding Engineering Society : Nondestructive Test Application Research Committee: Basics and Applications of Digital Radiography in Industrial Fields, 2014

# 検査事業部 横浜検査部 次長 田北雅彦 TEL. 045-759-2280 FAX. 045-759-2146 東京都立産業技術研究センター (AN研究委員会 TF メンバー) 河原 大吾

TEL. 03-5530-2111 FAX. 03-5530-2765 一般社団法人日本溶接協会 (AN 研究委員会 TF 顧問) 大岡 紀一 TEL. 03-5823-6324 FAX. 03-5823-5244

### 元株式会社 IHI キャスティングス (AN 研究委員会 TF メンバー) 根本 好弘 TEL. 03-5823-6324 FAX. 03-5823-5244