## 第32回

## 千葉県非破壊検査研究会·研究発表会

講演資料

日時 平成30年2月6日(火) 13:10~16:45 場所 ホテルポートプラザちば

## 目 次

## 1. 研究発表

	①渦電流試験による鋼管の腐食検出における保護材の影響 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	• 1
	日本大学大学院生産工学研究科 藤田佳秀	
	②炭素繊維強化プラスチックに対する渦電流探傷法に関する研究	. 8
	日本大学生産工学部電気電子工学科 鳥海純一	
	③炭素繊維複合ケーブルに対する非破壊検査法の検討 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	10
	日本大学生産工学部電気電子工学科 教授 小山潔	
	④「身の丈 I o T」活用へ向けた実証事例 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	12
	千葉県産業支援技術研究所 生産技術室 主任上席研究員 大谷大輔	
	⑤超音波映像装置の適用事例について ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	15
	㈱日立パワーソリューションズ コンサルティングエンジニアリング本部	
	超音波装置システム部 主任技師 富田隆	
	⑥ヴェトナムの復興と最近の工業情勢	23
	元JFEエンジニアリング(株) 山崎利一	
	⑦松嶋正道氏を偲ぶ ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	26
	立川NDTテクノ 立川克美 /5:20~ /5:30	
2.	特別講演	
	演 題: レーダによる社会インフラ非破壊検査の最新動向	
	<ul><li>MPLA による探査事例のご紹介 - ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・</li></ul>	29
	講師: 三井造船(株) 機械・システム事業本部 社会インフラ統括部	
	電子・制御グループ 菅谷 篤 氏	

## 渦電流探傷試験による鋼管の腐食検出における保護材の影響

Fundamental Studies on Influence of Protective Materials for Corrosion Detection of Steel Pipe by means of ECT

○藤田 佳秀\*<sup>1</sup> 小井戸 純司\*<sup>2</sup> 日比野 俊\*<sup>3</sup> 加藤 修平\*<sup>2</sup>
Yoshihide FUJITA Junji KOIDO Takashi HIBINO Syuuhei KATOU

\*<sup>1</sup>日本大学大学院生産工学研究科

\*<sup>2</sup>日本大学生産工学部電気電子工学科

\*<sup>3</sup>日本大学生産工学部研究員

College of Industrial Technology, Nihon University

## 1. まえがき

現在、多くのプラント等では、液体、ガスなどを、鋼管を用いた配管により輸送している。これらの鋼管は一般的に断熱材とその上の保護材(薄鋼板)で覆われている。現状では断熱材と保護材を部分的に撤去して検査をしているが、断熱材と保護材を撤去せずに検査したいという要望がある。これに対し渦電流試験を適用すると、断熱材の厚さによる大きなリフトオフと、保護材が強磁性体であるために磁束が鋼管に届きにくいという制約があるり。そのため、腐食の有無による試験コイルのインピーダンス変化は非常に小さいと予想される。そこで、そのような保護材の影響を定量的に解析するため、保護材の下に置いた導電率の異なる導体に対する試験コイルのインピーダンス変化が、保護材がある場合とない場合でどれだけ異なるか、さらに大きなリフトオフ下でのきずの検出方法の検討をし、いくつかの知見を得ることができたのでその概要を報告する。

## 2. 原理

## 2.1腐食検出の際の問題点

今回の研究では Fig.1 に示すように鋼管の周りに断熱材がありその上に保護材がある。鋼管の腐食を検出する際の問題点としてまずこの保護材が日本では一般的に亜鉛鋼板がよく用いられており電気磁気的特性として導電率が高く比透磁率も強磁性体であるために大きい。そのため Fig.2 のように保護材で電磁誘導現象が起こりコイルからの磁束が打ち消され鋼管まで届きにくい。さらに断熱材は電気的特性が空

気と同じで導電率はなく、比透磁率は 1 であるが、断熱材には大きなリフト オフがあるために、これによってもコ イルから発生した磁束が鋼管まで届き にくく腐食検出が困難となる。

## 2.2 腐食検出問題の解決法

保護材は強磁性体材料であるため電磁石など で外部から強い磁界を与えると磁気飽和し、比 透磁率が1に近い値となる。これによって保護

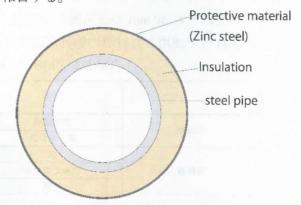


Fig. 1 Cross sectional view of steel pipe

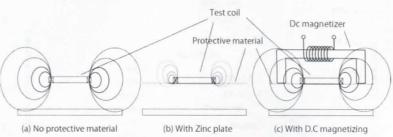


Fig.2 Influence of protective material

材の影響が緩和され、亜鉛鋼板を介して鋼管の腐食検出が可能となると考える(Fig. 2(c)参照)。一方、

リフトオフが大きいとコイルから発生した磁界が鋼管まで届きにくいことが考えられるので、励磁コイルの径を大きくする。また、SN 比を向上するため検出コイルの巻数を増加し、さらに励磁コイルから発生する磁束を強くするために交流の励磁電流を増幅回路により増幅する。これらによって保護材を介して鋼管の腐食が検出可能になると考える。

## 2.3保護材の影響の定量的評価

保護材があると、試験コイルの磁束が保護材からの磁束に打ち消されるための、その下にある試験体に届きにくくなり、試験体の状態の変化が検出しにくくなる。保護材の影響を定量的に評価するために、変化の小さい腐食検出ではなく、より変化の大きな導体の導電率の変化を検出することに置き換えてその程度を確認する。金属の非磁性材料は電気をよく通し、また比透磁率が 1 であり、今回の実験ではそれぞれの材料の形状が同じであるため導電率の違いによる試験コイルのインピーダンス変化が材料判別の要因となる。

## 3. 有限要素法(FEM)と実測による保護材の影響

## 3.1 FEM による検討

## 3.1.1 FEM による材料判別のシミュレーション方法

動磁場解析ソフト「EDDYjω」を使用し、解析モデルを作成した。要素数が多いことで計算過程において計算誤差が蓄積されてしまう恐れがあるためモデルの対称性を利用し、1/2 モデルとした。試験体である導体板は非磁性材料で 3 種類 (黄銅、アルミ、銅) でありそれぞれの形状は  $160\times160\times5$  mm である。保護材は 3 種類 (なし、ステンレス、亜鉛鋼板) でありそれぞれの形状は  $60\times60\times0.3$  mm、励磁コイルの平均径は 16 mm、厚さ 2 mm で、また励磁電流は 100 mA とした。また、保護材と導体板間には断熱材が存在すると仮定して、20 mm のギャップを設け、さらに励磁コイルの上端と導体板の下端にそれぞれ 80 mm の空気層を設けた。周波数は 10 Hz から 10 kHz まで行った。

また、解析で使用した材質の物性値は以下のように設定した。

	材質	物性値	
		比透磁率	導電率[S/m]
保護材	亜鉛鋼板	341	6.25 × 10 <sup>6</sup>
	ステンレス	1.00	1.30 × 10 <sup>6</sup>
導体板	銅	1.00	5.81 × 10 <sup>7</sup>
	アルミニウム	1.00	$3.50 \times 10^{7}$
	黄銅	1.00	$2.00 \times 10^{7}$

Table 1. Physical property values

## 3.1.2 FEM による材料判別のシミュレーション結果

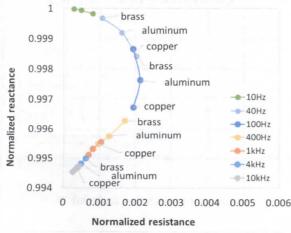


Fig.3 Impedance loci for no protective material

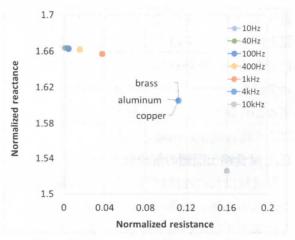


Fig.4 With protective material (Zinc steel plate)

Fig.3 は保護材がない場合である。この時の正規化インピーダンスのグラフの軌跡は周波数と導電率によって同一曲線状になることが分かり、それぞれの周波数で材質判別ができていることがわかる。Fig.4 は保護材が亜鉛鋼板の場合である。正規化リアクタンスの値が強磁性体であるので1を超えておりどの周波数においても変化が見えにくくなっていることが分かる。Fig.5 は保護材がステンレスの場合である。ステンレスは非磁性材料であるので正規化リアクタンスの値が1を下回っていることがわかる。ここで材質判別をよりわかりやすくするため、黄銅を基準として変化分を取ったベクトル図を作った。

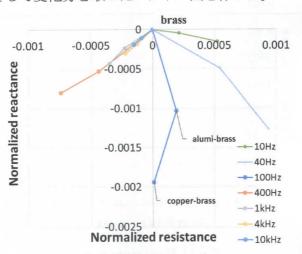


Fig.6 Change in conductivity no protective material

Fig.6 は保護材がない場合の黄銅を基準とした変化分のベクトル図であり、Fig.7 は保護材がステンレスの場合の黄銅を基準とした変化分のベクトル図である。両図から100 Hz が最も変化が大きく見えており、保護材がない場合と保護材がステンレスである場合では変化分がほとんど同じであるから保護材がステンレスであれば保護材下の材料判別に影響は少ないと考えられる。

Fig.8 は保護材が亜鉛鋼板の場合の黄銅を基準とした変化分のベクトル図である。保護材が強磁性体である亜鉛鋼板である場合、保護材がステンレスの時に比べて非常に小さいが、変化が全くないわけではないことがわかる。

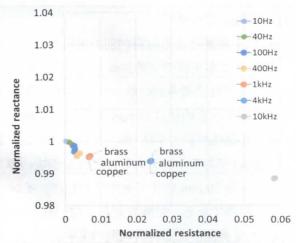


Fig.5 Protective material (stainless plate)

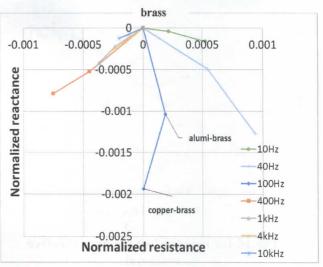


Fig.7 Protective material (stainless plate)

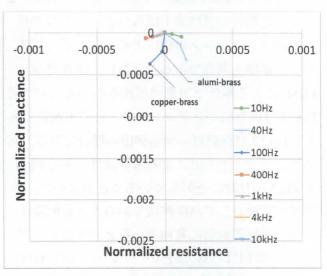


Fig.8 Protective material (Zinc steel plate)

## 3.2実測による検討

## 3.2.1 実測による材料判別の実験方法

Fig.9 に本実験の実験装置を示す。試験 コイルは自己誘導形の単一プローブを用 いており、平均径は16 mm である。試験

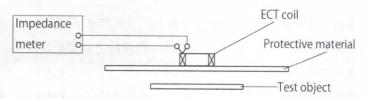


Fig.9 Eddy current test equipment

体は非磁性材料の平版(銅、アルミニウム、黄銅)であり、保護材は3種類(なし、ステンレス、亜鉛鋼板)である。ステンレスと亜鉛鋼板の厚さは0.3 mm、試験プローブと試験体の間にアクリル板をはさみ20 mm のリフトオフとした。インピーダンスメーターは市販の汎用器であり、試験プローブは自作である。試験周波数、125 Hz~16 kHz で実験を行った。

## 3.2.2 実測による材料判別の実験結果

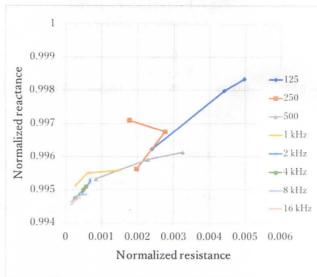


Fig.10 Impedance loci for no protective material

Fig.10 は保護材がない場合の正規化インピーダンスを示す。FEM の結果である Fig.3 と比較すると正規化抵抗の値は多少ばらつきがあるものの正規化リアクタンスの値はよく一致しておりグラフの軌跡も同様であることから、本研究のFEM による解析と実測は信頼性があるといえる。Fig.11 は保護材がステンレスのときの実測値であり、Fig.12 は保護材が亜鉛鋼板の場合である。両方のグラフとも FEM による解析結果である Fig.4 と Fig.5 の軌跡に近似していることが分かる。本実験の結論として高周波数であるよりも低周波のほうが材質判別に有利であるということ、周波数は低ければ低いほどいいというわけでもなく 100 Hz が最も適しているということ、強磁性体である亜鉛鋼板では保護材下の導体の材料判

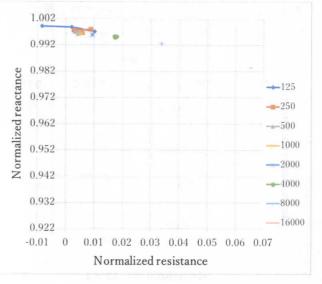


Fig.11 Protective material (stainless plate)

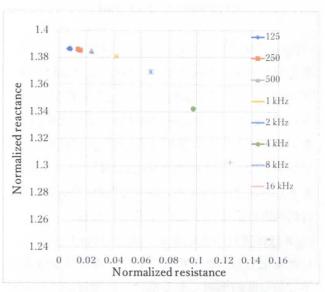


Fig.12 Protective material (Zinc steel plate)

別は難しいが、検出する可能性が若干ある。保護材が非磁性体であるステンレスであれば保護材下の材質判別が十分可能であるということなどが確認できた。

## 3.3 渦電流試験による亜鉛鋼板の直流磁化状態の検討

3.1 および3.2 で述べたように、保護材が強磁性体である亜鉛鋼板の場合、保護材の影響が大きく 保護材下の金属の材質判別が難しいことを確認した。しかし、非磁性材料であるステンレスであれば ほとんど保護材の影響がないことがわかったため、亜鉛鋼板に電磁石で直流磁界をかけて磁気飽和さ せることにより比透磁率を1に近づけ、保護材の影響を低減させることができるかを検討した。

## 3.3.1 直流磁化させた亜鉛鋼板の透磁率の確認方法

Fig.13 は実験装置を示す。試験コイルは自己誘導形の単一プローブを用いており、平均径は16 mm である。直流磁化器は200×220×10 mm の鉄心に直径1 mm の導線を931 回巻の励磁コイルとした。磁化電流は0Aから0.2 Aずつ、最大1.8 Aまで変化させた。保護材である亜鉛鋼板は厚さ0.3 mm のものを使用した。

市販の汎用器であるインピーダン スメーターを用いて試験コイルの インピーダンスを測定した。

まず、FEM で透磁率を変えた亜 鉛鋼板でシミュレーションを行い それと比較して直流磁化させた亜 鉛鋼板の透磁率を確認する。Fig14 は FEM でシミュレーションを行っ た結果の正規化リアクタンスと比 透磁率の関係のグラフ、および、 実測データの電流と正規化リアク タンスの関係のグラフを周波数別 にし、まとめたものである。FEM のデータは比透磁率が下がるにつ れて正規化リアクタンスが下がっ ていることがわかる。実測データ は電流が増えると正規化リアクタ ンスが下がっていることから、磁 気飽和に向かっていることがわか る。Fig15 は Fig14 のデータをもと に FEM のグラフデータから近似 式を作り実測データの正規化リア クタンスの値を代入し比透磁率を 求め、実測の電流と比透磁率の関 係を導いたグラフである。グラフ

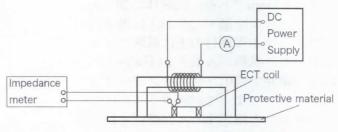


Fig.13 Eddy current test equipment

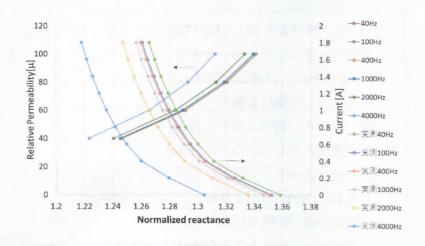


Fig.14 Comparison between actual measurement and FEM

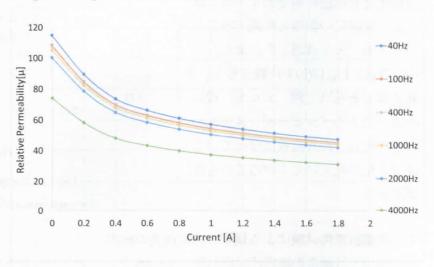


Fig.15 Relationship between magnetic permeability and electric current

から 1.8 A で亜鉛鋼板を磁化させた場合、周波数 100 Hz のときは比透磁率が 40 まで下がっていることが確認できた。

## 3.3.2磁気飽和させた保護材の影響

Fig.16に実験装置を示す。直流磁化器 と単一試験コイルはFig.13のものを使用 している。試験体は非磁性材料の平版 (銅、アルミニウム、黄銅)であり、そ れぞれの形状は100×100×5 mmである。 保護材は亜鉛鋼板であり、亜鉛鋼板の 厚さは0.3 mmである。試験体に20 mm のリフトオフを隔ててその上に保護材 を置き、その保護材の上に試験コイル を置いた。試験周波数を40 Hzから4 kHzの範囲で変化させ、インピーダン スメーターによって試験コイルのイン ピーダンスを測定する。保護材を磁 化していない状態と磁化している状 態を比較し、保護材による影響を検 討する。

Fig.17 は実験結果を示す。Fig.17(a) は、保護材を磁化していないときで あり、Fig.17(b)は、直流磁化器に 1.9 Aの電流を流し保護材を磁化したと きの銅、アルミ、黄銅に対する渦電 流信号の変化を示している。Fig.17(a) と Fig.17(b)を比べると、保護材を磁 化させた Fig.17(b)の方がより銅、ア ルミ、黄銅の違いが明確に出ること が確認できた。このことから保護材 を磁化させ比透磁率を低くすること により保護材の影響を軽減すること ができることを確認した。また、 Fig.17(a)と Fig.17(b)を比較すると、低 周波数であるほど銅、アルミ、黄銅 の違いによるインピーダンス変化が 大きく現れ、高周波数になっていく ほど変化が見えにくくなることも確 認できた。

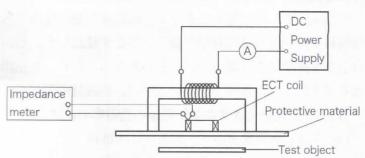
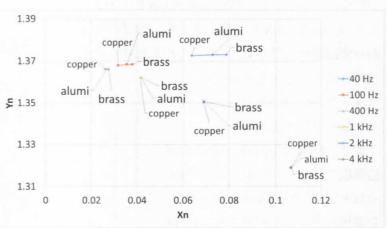


Fig.16 Eddy current test equipment



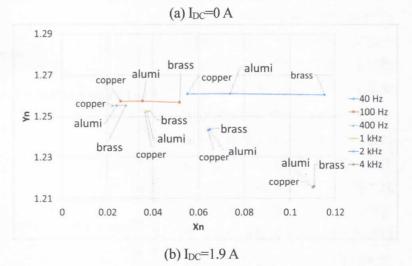


Fig.17 Changes of test coil impedance for each material through protective material

## 4. 渦電流探傷試験による鋼管の模擬腐食の検出

本実験では通常の渦電流探傷試験で 50 mm という大きなリフトオフでの探傷が可能かどうかの検討を行った。保護材がない状態で鋼管の外面に加工した人工きず(模擬腐食)を検出する実験を行ったが、市販の渦電流探傷器で行ったところ、50 mm というリフトオフ下ではきずの検出ができなかったので検出コイルの改善や電力増幅器を使用して励磁電流を増加させることで SN 比を向上させることによりきずの検出が可能となると考えた。

## 4.1 実験方法

本実験の実験装置を Fig.18 に示す。鋼管は厚さ5 mm、長さ1,600 mm、外径 165 mmであり、その外面に直径10 mm、減肉率70、50、30、10%の平底ドリル穴を200 mm 間隔で模擬腐食として加工してある。励磁コイルは外径165 mm、巻線径0.5 mm、巻数60回、検出コイルは平均直径22 mm、巻線径0.12 mm、巻数1,120回で作製した。さらに、交流の励

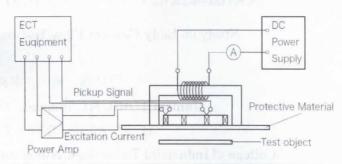


Fig.18 Experimental apparatus for ECT

磁電流を増幅回路を使用し増幅した。鋼管上の試験コイルのリフトオフを 50 mm に保ち、模擬腐食上を走査し、デジタルオシロスコープによって ECT 装置の出力信号を記録した。

## 4.2 実験結果

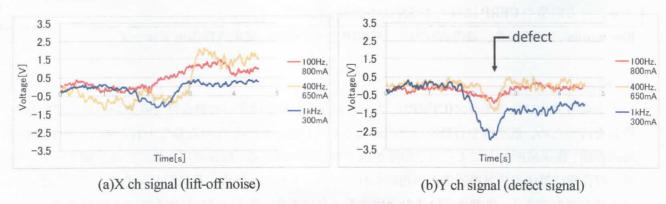


Fig.19 Steel tube by means of eddy current testing

Fig.19(a)、(b)は、それぞれ試験体の減肉率 70%の外面きずに対する探傷波形を示している。リフトオフの雑音が X ch に出力されるように同期検波の位相を調整し、Y ch にリフトオフ以外の検出信号が出力されるようにした。Fig.17(b)を見ると、どの周波数でもきずと思われる信号が得られており、周波数が高いほうがきずの検出信号が大きく、SN 比が良い。

## 5. 終わりに

本研究では保護材の影響と大きなリフトオフ下でのきずの検出について検討した。非磁性材料であれば磁束が保護材下の試験体に届くことを確認し、SN 比を向上させることにより大きなリフトオフ下でもきずの検出が可能となった。今後、保護材下でのきずの検出の検討と強磁性体である亜鉛鋼板の影響を少なくすることについて検討を加える。

## 参考文献

1) 真保他、保護材上からの鋼管腐食について、第20回表面探傷シンポジウム、pp.47-50(2017)

## 炭素繊維強化プラスチックに対する渦電流探傷法に関する研究

Study on Eddy Current Flaw Testing for Carbon Fiber Reinforced Plastic

## ○鳥海 純一、本宮 寬憲、小山 潔 Junichi TORIUMI, Tomonori HONGU and Kiyoshi KOYAMA

日本大学生産工学部:千葉県習志野市泉町 1-2-1

College of Industrial Technology, Nihon university: 1-2-1 Izumicho Narashino, Chiba

## 概 要

炭素繊維強化プラスチック(以下 CFRP)に対する非破壊検査法として矩形縦置きの励磁コイルと2つの矩形縦置きの検出コイルから成るプラスプローブを提案する。従来ではΘプローブを用いた場合、一方向型の CFRP に対して SN 比が低い結果となっていた。そこでプラスプローブを用いることにより、一方向型の CFRP に対して SN 比の改善を行った。

Kev words:非破壊検査、渦電流探傷法、CFRP、きず検出、渦電流探傷用プローブ

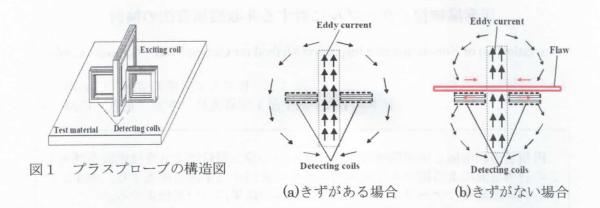
## 1. 緒言

炭素繊維強化プラスチック(CFRP)とは、炭素繊維を強化材とした複合材で軽量かつ高強度である特長を持つため、航空機や自動車などに適用されている。しかしながら鳥や小石の衝突、樹脂割れ、層間剝離、繊維破断などにより力学強度が低下する問題がある。現在使用されている非破壊検査方法は、超音波探傷法や放射線透過法が用いられている。しかし、検査に長時間かかることや、大掛かりな装置が必要である。渦電流探傷法を適用することにより、高速で簡便に検査できるため検査効率の向上が期待できる。今回は、異なる積層方法の CFRP のきずをプラスプローブによる検出と評価の結果について報告する。

## 2. プラスプローブの探傷原理

CFRP は導電性をもつため、電磁誘導現象を利用する渦電流探傷法が適用できる。円形横置きの励磁コイルと矩形縦置きの検出コイルから構成される $\Theta$ プローブによれば、織物 CFRP に対しては S/N 高くきず検出できることを確認している。しかし、一方向 CFRP に対しては、S/N が低い問題がある。そこで、プラスプローブを提案する。プラスプローブの構造図を図 1 に示す。このプローブは縦置き矩形の励磁コイルと 2 つの縦置き検出コイル から構成される。

図2にプラスプローブの探傷原理を示す。励磁コイルは巻線方向に2つの半円状の渦電流を誘導し、検出コイルは渦電流によって発生する磁束の変化を信号として検出する。試験体にきずがない場合、電磁誘導により励磁コイルの巻線と2つの半円状に渦電流が誘導され、検出コイルの巻線を鎖交する磁束は原理的にはなく起電力は誘起されないため、信号は検出されない。きずがある場合、渦電流はこれを避けるように誘導され、渦電流による磁束が検出コイルを鎖交し、起電力を誘起し信号を得る。

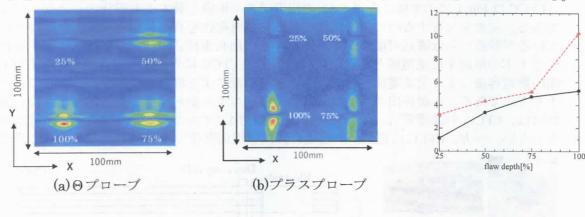


## 3. 実験方法

作成したプラスプローブの矩形縦置き励磁コイルの寸法は巻線の長さと高さを  $19 \, \mathrm{mm}$  とし、巻線断面積を  $2 \times 2 \, \mathrm{mm}^2$  とした。 $2 \, \mathrm{co}$  矩形縦置き検出コイルの寸法は長さを  $7 \, \mathrm{mm}$  で高さを  $9 \, \mathrm{mm}$  とし巻線断面積を  $1 \times 1 \, \mathrm{mm}^2$  とした。CFRP 試験体は、一方繊維のシートを  $90^\circ$  毎交互に積層させた一方向材を使用した。試験体の寸法は、 $160 \times 160 \, \mathrm{mm}^2$  の正方形で板厚は  $3 \, \mathrm{mm}$  である。きずは円形で直径  $7 \, \mathrm{mm}$ 、板厚に対して深さ 100%,75%,50%,25%の  $4 \, \mathrm{co}$  円柱穴を施しきずとした。また、試験周波数は  $2 \, \mathrm{MHz}$  とし、印加電圧は  $7.5 \, \mathrm{V}$  として、プローブを試験体の中心から XY 軸方向共に  $\pm 50 \, \mathrm{mm}$  の範囲を  $0.5 \, \mathrm{mm}$  間隔で二次元走査させた。

## 4. 実験結果

図 3(a)と(b)は、 $\Theta$ プローブとプラスプローブのきず信号のカラー画像である。 $\Theta$ プローブはきずの検出が可能であるが雑音が大きい。プラスプローブはきずの検出が可能で、雑音が小さい。図 4 にきずの深さに対する S/N を示す。どちらにおいても、きずが深くなるほど S/N は大きくなり、プラスプローブは $\Theta$ プローブよりも S/N は大きいことがわかる。



## 5. まとめ

CFRP に対してプラスプローブを用いた渦電流探傷法によるきず検出と評価について検討した。実験の結果、 $\Theta$ プローブに比べてプラスプローブのほうが繊維方向の雑音は小さくなった。また、S/N もプラスプローブの方が大きいことが分かった。今後、試験周波数を変えた場合や、CFRP に実損傷を模した衝撃きずを施した場合について検討していく。

## 炭素繊維複合ケーブルに対する非破壊検査法の検討

Investigation of Non-destructive Inspection Method for Carbon Fiber Composite Cable

日本大学生産工学部 〇小山 潔 日本大学大学院生産工学研究科 本宮 寛憲、鳥海 純一

## 概要

円筒状の銅電極と炭素繊維複合ケーブル間の静電容量により交流電流を誘導し この誘導電流による磁束を差動検出コイルで検出する手法を提案する。本手法に よる炭素繊維複合ケーブルの損傷の検出実験の結果について報告する。

## 1. 緒 言

炭素繊維複合ケーブル(Carbon Fiber Composite Cable: CFCC)は、比強度や比剛性・耐食性・軽量・低線膨張などの優れた特長から、腐食環境下における構造物補強材や橋梁、コンクリート構造物への適用拡大がされている。その一方で、橋梁などの鋼ワイヤーケーブルに対する健全性診断である非破壊検査法は開発適用されているが、CFCCに対する適切な非破壊検査法については筆者らが知る限りでは提案されていないようである。

そこで、筆者らは電磁誘導を利用した渦電流探傷法の適用や単線間の静電容量により交流電流を誘導し差動検出コイルで検出する手法(交流電圧印加法と称した)の適用など種々試み前回報告したり。前回報告した交流電圧印加法においては、CFCC の単線間の静電容量により交流電流を誘導させるために CFCC の各単線に電極を設置する必要があり、施工等に際しては煩雑となることが予想される。そこで、CFCC の1本の単線のみを接地電極とし円筒状の銅電極を CFCC に外装し、この銅電極と CFCC 間の静電容量により交流電流を誘導し、この誘導電流による磁束の変化を差動検出コイルで検出する方法(以降、円筒状電極誘導法と称す)を提案する。今回は、提案する円筒状電極誘導法の基礎的な検討段階として、原理の検証実験と人工的に作製した CFCC の損傷の検出実験の結果について報告する。

## 2. 静電容量を利用した損傷検出法(円筒状電極誘導法)

CFCC は Fig. 1 に示す様に直径 5mm の炭素繊維の単線を数本寄り線状にしたケーブルである。炭素を含有するので金属に比べて低いが導電性を有し、単線の表面は絶縁されているが断面からは導通可能である。提案する円筒状電極誘導法は、Fig. 2 に示す様に任意 1 本の単線を接地電極とし円筒状の銅電極を CFCC に外装し、この銅電極と CFCC 間の静電容量により交流電流を誘導させ、誘導電流による磁束を差動検出コイルで検出する方法である。差動検出コイルは、2 つの貫通コイルから構成される。損傷がない場合には、CFCC の誘導電流が一様であれば差動検出コイルであるから原理的に信号は発生しない。一方、CFCC に損傷がある場合には、損傷近傍での誘導電流の大きさに差異



Fig.1 炭素繊維複合ケーブル

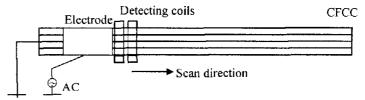


Fig.2 円筒状電極誘導法による CFCC 損傷検出

が生じ、損傷部位では2つのコイルの起電力に差が生じ信号を発生する。

## 3. 実験方法

厚さ 0.2mm の銅板を外径 13mm の円筒状に加工し電極とした。導電極の長さは  $12.5\sim100$ mm と種々用意した。差動検出コイルの寸法は、内径 13mm 巻線断面積 3x3mm²間隔 1mm であり、コイル巻数 500回である。試験体には東京製綱(株)社製の径 12.5mm の CFCC(1x7 12.5 $\phi$ )を用いた。

初めに、提案する円筒状電極誘導法の原理の検証実験として、試験周波数(1~5MHz)や円筒状銅電極の長さ(12.5, 25, 50, 100mm)が異なる場合の電極側から見た CFCC のインピーダンス変化を観測した。次に、人工的に作製した損傷(CFCC 外側 6 本中 1 本を破断)の検出実験を行った。試験周波数 2MHz, 交流電圧7Vとし、差動検出コイル内を CFCC を通過させて信号を得た。

## 4. 実験結果

Fig. 3 に円筒状銅電極の長さ 50mm で試験周波数に対する CFCC のインピーダンス変化を示す。Fig. 4 に試験周波数 2MHz で円筒状銅電極の長さに対する CFCC のインピーダンス変化を示す。試験周波数及び円筒状銅電極の長さに対して反比例的に減少した。電極側から見た CFCC のインピーダンスを $\mathbf{Z} = \sqrt{R^2 + (1/\omega C)^2}$  と等価的に置くと、円筒状銅電極が高温が小さくなるで銅電極の長さに反比例すること、試験周波数に対して反比例することの実験結果を裏付けている。 Fig. 5 に差動検出コイルの位置に対する検出信号を示す。CFCC の損傷(破断)を明瞭に検出できていることがわかる。

### 5. 結 言

炭素繊維複合ケーブル(CFCC)の損傷検出法に関する検討を行った。円筒状の銅電極と CFCC 間の静電容量により電流を誘導し誘導電流による磁束を貫通型の差動検出コイルで検出する円筒状電極誘導法を直接案した。電極側から見た CFCC のインピーダンスが試験周波数や円筒状銅電極の長さに反比例して減少することから原理の妥当性を確認した。供試験体に人工的に作製した損傷(破断)を本手法により明瞭に検出できることを確認した。今後、更に検討を行う予定である。

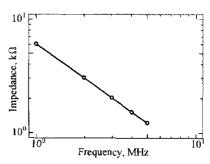


Fig.3 周波数に対するインピーダンス変化

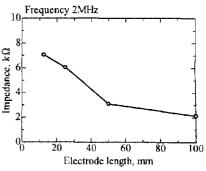
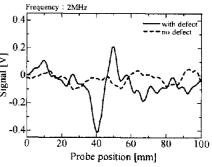
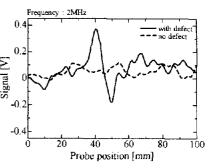


Fig.4 電極長さに対するインピー ダンス変化



### (a) In-phase component



(b) Quadrature component Fig.5 CFCC 損傷検出信号

## 参考文献

1) 小山潔、星川洋: 炭素繊維複合ケーブルの損傷検出に関する基礎的検討、JSNDI 安全・安心な社会を貴族先進材料・非破壊計測技術シンポジュウム論文集、pp.41-42 (2012)





引用元:埼玉県産業技術総合研究センター

+ERP (広かり)

十物流

工場内 調品

<IUT>

<難器>

インダストリー4.0

人工知能

J₹W GE

ドイツ企業の現状

À

まずはこの領域から





# ~次なる課題への挑戦~

## データをどう活用するか…

フレームワークを活用して検証開始 人工知能? ディープラーニング? 「Chainer」「Tensorfibw」等の



## 環境配慮型IoTの構築



計測したい対象によっては、屋外で電 源のない場所での計測も想定さえる。

百業籍 計測・通信に必要な電源 屋外で計測できる外装

無線インターネット接続 ソーラーパネル パッテリー



# 無線 ネットロークの活用

⇒無線ネットワーク技術を活用 有線接続では配線処理が必要 汎用性·拡張性を考慮 ⇒規格化されたネットワークを利用

通信速度、通信距離、消費電力を考慮 ⇒最適なネットワークの選定 Bluetooth (IEEE 802.15.1) -ZigBee (IEEE 802.15.4) -Wi-Fi (IEEE 802.11)

【各種ネットワークの特徴】

周波敷帯	2.4GHz,5GHz 2.4GHz	2.4GHz	2.4GHz
チャンネル数 13	13	20	16
被様ノード	32/-1:	1/-h.	55.536/-K
通信速度	11~54Mbps 1~24Mbps	1~24Mbps	250kbps
の事が	数時間	教日間	数年間
通信距離	100m	10m~100m	₩m~3km
プロトコル	IEEE 802.11x	REE 802.15.1	IEEE 802.15.4
ネットワーク影響 Ptop型 メッシュ	PtoP型メッシュ型	PtoP個メッシュ型	PtoP機 スター機 スター機

※ Wiff ついては、いくつかの機格のうちの一倒で 機格によって大きく仕様が興なる。

-RFID

ウェンイメル画像



# ウェスカメラの活用事例 ~センサどして活用~

2. 塩水噴霧試験の運転管理



ヨドバシカメラブ 個1,500円

## 槽内に試料を入れ、塩水を霧状に充満させ 腐食しないか試験。一か月連続で行うことも。

ウェスカメラを用いた施設管理

・装置が止まるとやり直し 特に土日が気になる 他の環境試験機も同じ悩み

## 画像処理技術を用いた在席確認







CNDI 第32回研究発表会·特別講演会

## 超音波映像装置の適用事例について (分解能・検出能向上)

2018年02月06日

株式会社 日立パワーソリューションズ 超音波装置システム部

## 富田 隆



Value Creator - Hitachi Power Solutions

C Hitachi Power Solutions Co., Ltd. 2017. All rights reserved.



## **Contents**

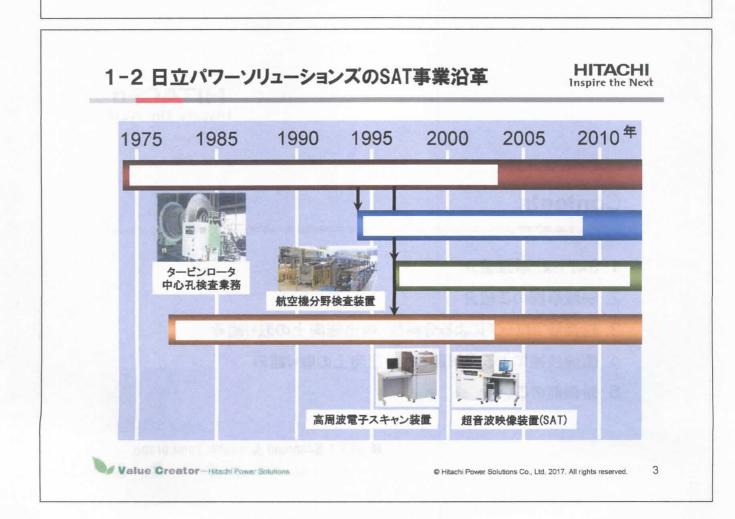
- 1. SAT (※) 事業紹介
- 2. 映像事例のご紹介
- 3. 超音波プローブによる分解能・検出能向上の取り組み
- 4. 画像技術による分解能・検出能向上の取り組み
- 5. 新機能のご紹介

**※** SAT: Scanning Acoustic Tomograph

Hitachi Power Solutions Co., Ltd. 2017. All rights reserved.

1

# 1-1 日立パワーソリューションズのご紹介 エンジニアリングから保守サービスまでの ワンストップサービス Walke Creator - Hillschil Power Solutions Co., Ltd. 2017. All rights reserved. 2



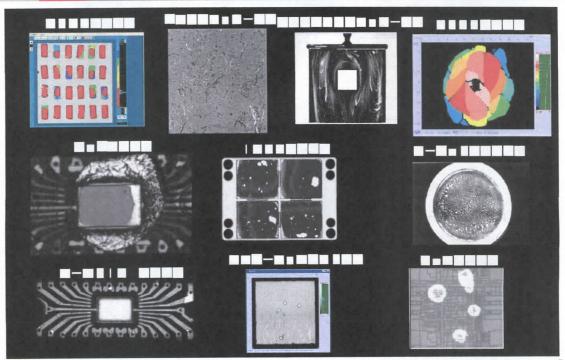
## 1-3 SATのラインナップ

HITACHI Inspire the Next



## 2 映像事例【アプリケーション別】

HITACHI Inspire the Next



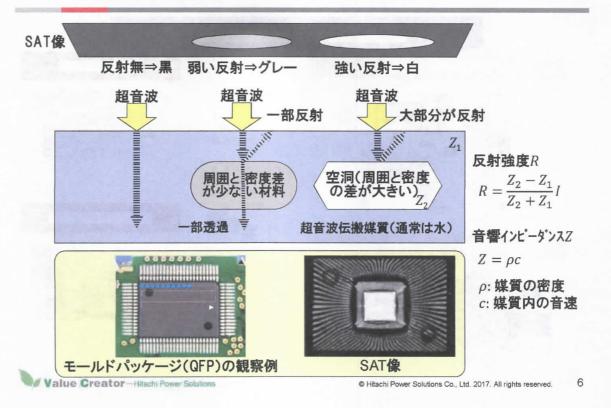
Value Creator Hitachi Engineering & Services

© Hitachi Power Solutions Co., Ltd. 2017. All rights reserved.

5

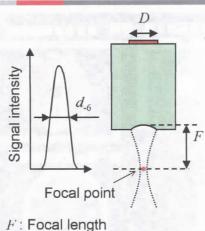
## 3-1 超音波検査の原理(反射法)

HITACHI Inspire the Next



## 3-2 超音波プローブの分解能

HITACHI Inspire the Next



## プローブの分解能≈ビームスポット径

焦点位置でのビームスポット径

$$d_{-6} = a \frac{\lambda F}{D}$$

 $\lambda$  : Wavelength;  $\lambda = \frac{v_s}{f}$ 

 $v_s$  : Sound velocity

f: Frequency

a: Constant

D: Diameter of transducer

振動子径(D): 大 電気的不整合による感度低下

焦点距離(F): 短 厚いサンプルに適用不可

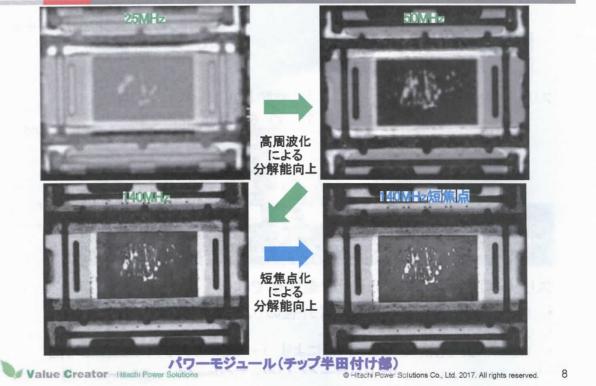
周波数(f): 高 水、サンプル中での減衰大 最も汎用性あり

Value Creator - Hitachi Power Solutions

© Hitachi Power Solutions Co., Ltd. 2017. All rights reserved.

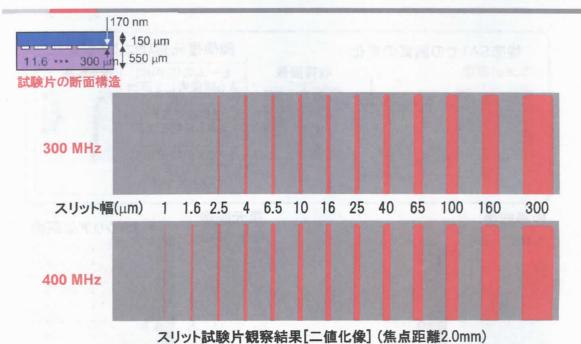
## 3-3 超音波プローブの高周波化・短焦点化の効果

## HITACHI Inspire the Next



## 3-4 400MHz超音波プローブによる測定例

HITACHI Inspire the Next



スリット状ボイドの検出限界:2.5µm→1µm

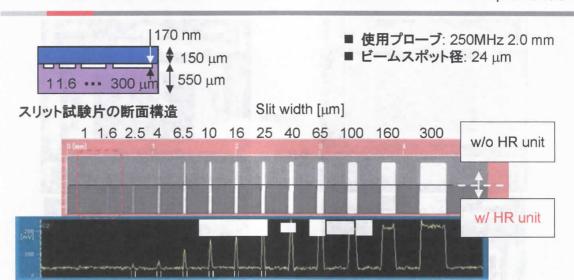
Value Creator - Hitachi Power Solutions

Hitachi Power Solutions Co., Ltd. 2017. All rights reserved.

9

## 3-5 高分解能特殊ユニット(HR)による検出能向上

HITACHI Inspire the Next



スリット幅くビームスポット径の条件化では、

- ・ 輝度は低下するが、ビームスポット径の1/2~1/4のスリットは画像化可能
- スリット幅は変化せず
- ・ HRユニット使用によるS/N向上により、1~1.6μmのスリットも画像化可能

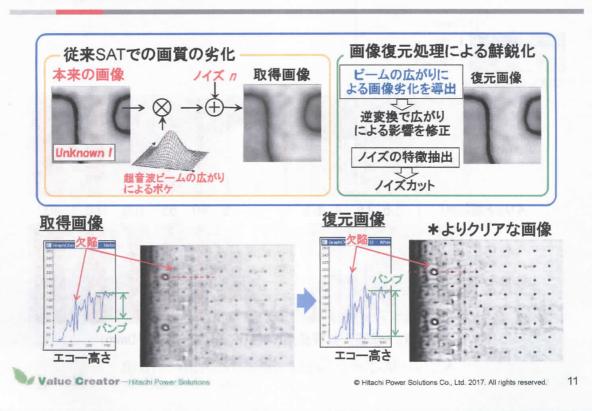
Value Creator - Hitachi Power Solution

© Hitachi Power Solutions Co., Ltd. 2017. All rights reserved.

10

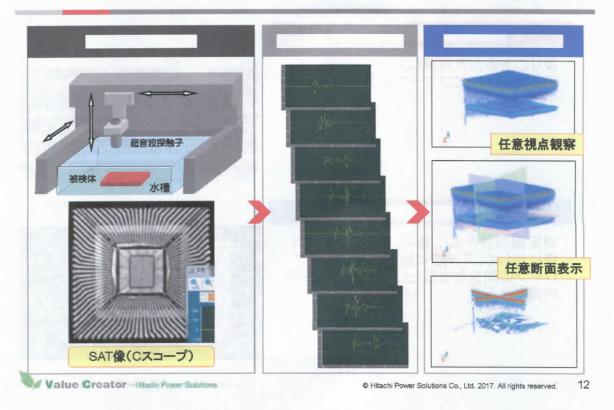
## 4-1 画像鮮鋭化技術

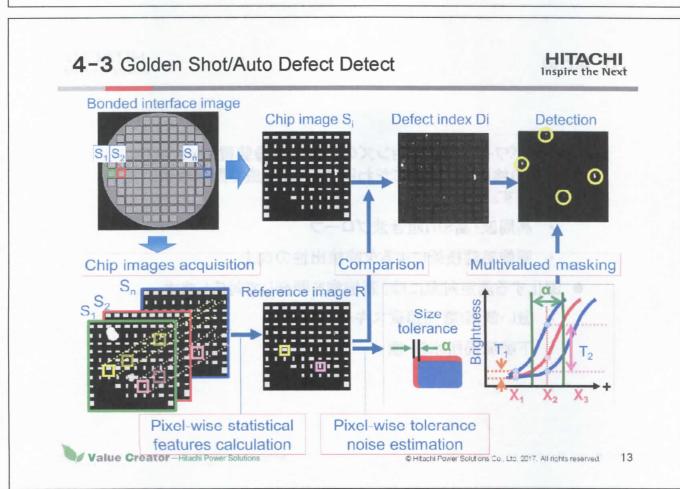
HITACHI Inspire the Next



## 4-2 3D-Viewer

## HITACHI Inspire the Next





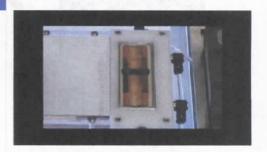
## 5 新機能のご紹介

HITACHI Inspire the Next

反りのある測定対象に対して、試料の表 面形状に沿ってプローブを走査する



測定面以外を水に濡らしたくない測定対 象に対して、下向きに置いた測定面とプ ローブの間を水で満たして超音波の伝播 経路とする



© Hitachi Power Solutions Co., Ltd. 2017. All rights reserved. 14

## 6 まとめ

Value Creator Hitschi Power Solutions

HITACHI Inspire the Next

- 日立パワーソリューションズの超音波映像装置(FineSAT)は 欠陥の検出性向上にこだわり、以下の方法で課題解決に貢 献します。
  - · 高周波·高S/N超音波プローブ
  - ・ 画像処理技術による欠陥検出性の向上
- 深化する測定対象には、新機能を開発して対応します。
  - ・ 倣い制御(表面追従スキャン)
  - 下噴流局所水浸 他

## ヴェトナムの復興と最近の工業情勢

(ヴェトナムにおける非破壊検査の現状)

山崎 利一

元 JFE エンジニアリング(株)

## 1. はじめに

2013年から2015年にわたる約2年間、首都ハノイの国際空港(ノイバイ国際空港)第2ターミナルの建設及び2016年から2017年にわたる約2年間、ハイフォンのタンク修理プロジェクトに QAQC マネージャーとして参画した。主な業務は品質保証業務(ISO 9001関連)、環境マネジメント業務(ISO 14001関連)、OHSAS業務(18001関連)および非破壊検査を含む、日常の品質検査業務である。ここでは本プロジェクトを通じて体験したヴェトナム社会主義共和国の工業情勢の現状を述べてみたい。

## 2. ヴェトナム社会主義共和国

国土は南北に細長く、北は中華人民共和国、西はラオス、南西はカンボジアと国境を接する。東は南シナ海に面し、フィリピンと相対する。首都はハノイ。ASEAN 加盟国、通貨はドン、人口 9,250 万人(2014 年末)となっている。

## ベトナム戦争

1962年2月、アメリカ合衆国はサイゴンに援助軍司令部を作り、軍事介入によるベトナム戦争が始まり、1975年4月30日、北ベトナムと解放戦線が春の大攻勢を行うと、南ベトナムは全面降伏する。サイゴン(現ホーチーミン)は陥落し、ベトナム共和国は崩壊に至る。南ベトナム共和国の名の下に北ベトナムが実権を掌握し、ベトナム戦争は終結した。Photo-1参照

### 戦後の工業情勢

ヴェトナムは近代的な工業国になることを目標に掲げている。現在、ハノイ、ホーチーミン、等ヴェトナム国内に多くの工業団地を設立し、日本を含む多くの海外からの企業誘致を進め、技術導入、人材育成に努めている。しかしながら多くの人材をヴェトナム戦争にて失い、平均年齢30.4歳であり、最も重要な人材育成が思うように進んでいない状況である。ちなみに日本はODAにて最大の援助を行っており、2015年度では円借款、約1800億円、無償資金協力、38億円、技術協力、100億円であり、次いで韓国、フランスとなっている。一例として、ノイバイ国際空港からハノイ市内までの6車線の幹線道路はODAにより2015年に完成し、ハイフォン港ではコンテナヤードの整備が急

ピッチで進められている現状である。このような背景下、各種の問題を抱えながらも年率 6から7%の経済成長率で大きく発展している国である。

## 3. プロジェクト概要

ノイバイ国際空港は第1ターミナルが国内線、国際線共用となっており、非常に手狭で早急な拡張が要求されていた。今回のプロジェクトは国際線専用の第2ターミナルの建設である。JFE の所掌範囲はジェット燃料供給設備の建設である。本供給設備の主なものはタンク群(4000 KL x 4 基)、燃料輸送用パイプライン、ジェット燃料受け入れ設備等である。

## 4. 適用規格

API: 1 1 0 4 パイプライン敷設

API: 6 5 0 タンク建設

ISO: 9 0 0 1 品質マネジメントシステム ISO: 1 4 0 0 1 環境マネジメントシステム

OHSAS: 18001 労働安全衛生マネジメントシステム

## 5. 非破壊検査の現状

ヴェトナム国における非破壊検査は日本のような全国を統括して管理する非破壊検査協会のような組織は無く、北部のハノイでは NDE センターが教育、訓練、認定試験を実施している。当 NDE センターはヴェトナム国の VAEI(原子カエネルギー機構)の下部組織として原子力分野の NDE 関連を統括している機関である。当プロジェクトでは NDE センターでの認定技術者を雇用した。

NDE センターの概要を以下に示す。

## 非破壊検査技術者の現状

理事:8名

技術アドバイザー(大学教授等);5名

NDE スタッフ; 50名

NDE 有資格者; RTLevel3 9名, UT Level3 7名, MT Level3 2名,

PT Level3 3名,

テクニシャン:40名

## 6. 今後の日本とヴェトナムの関係

ヴェトナムとしては今後急速に各種のインフラ整備に力を入れなければならない状況にあるが、予算、人材、技術などの多くの面で諸外国からの援助を必要としている。

このような状況下、多くの日本企業がヴェトナムに進出しており、今後も更なる日本企業の進出が期待されている。当然、これらに伴い技術移転、人的交流なども一層進められる背景にある。既に日本とベトナム国の国家間では多くの分野でパイプが繋がっており各種のプロジェクトが稼動している。工業分野では経産省傘下にて各種のパイプが繋がっており、多くの機関が人的交流、技術移転、人材育成などに力を入れており今後も更なる活動が期待される。

## 非破壊検査技術に関する技術移転、人材育成

ヴェトナム国におけるインフラ整備が急ピッチで進められる状況下、多くの技術的問題が発生している。当該 NDE センターとしても国内に今後多くの原子力発電所が計画されており、建設時における溶接技術、品質保証の問題、更にはメンテナンス手法を中心とした維持管理全般の問題を抱えている。

品質保証の活動として非常に重要な非破壊検査技術に特化しても技術者数の不足、技術レベルの問題、プロジェクト管理の問題などの多くの問題を抱えている。

既にこれらの問題解決策として諸外国からの各種支援の計画を持っているようであるが 遅々として進まない現状である。NDE センターとしては日本の技術力はよく理解されてお り、日本非破壊検査協会との連携も極力進めて行きたい意向であり、日本側の対応が期待 される。

Photo-1 ヴェトナム歴史博物館



## 松嶋正道氏を偲ぶ

元 CNDI 事務局長 立川克美



千葉県非破壊検査研究会役員を長年に亘り務めて頂いた 松嶋正道氏は2017年10月24日ご逝去されました。 松嶋氏が千葉県非破壊検査研究会に初めて参加されたの は,1990年(平成元年)の研究発表会でした。当時の研 究会の参加資格は千葉県に何らかの関係のある企業また は個人の会員と決められておりましたが、県外からの参 加希望者も多く、会の設立の趣旨に賛同される方も受入 れておりました。松嶋氏は、産報出版に掲載されたCNDI 研究発表議題募集の記事をお読みになって、応募された と申しておりました。

これを機に、当研究会に加入頂きました。所属が当時の科学技術庁航空宇宙技術研究所だったことも有り、即役員の就任をお願いし、2016年まで26年の永きに亘り、研究会にご尽力を賜りました。

私は松嶋氏の病気のことは全く存じ上げておりませんでした。今になって思えば、1917年2月の第32回研究発表会や7月末の総会における懇親会に途中参加されたときも、苦しい病状を押してこの研究会に参加くださいましたことに、松嶋氏の誠実さに心を打たれ、深く感謝申し上げる次第です。

当研究会史料によりますと、松嶋氏の研究会におけるご発表は表1に示すとおりです。 更に、2015年には「複合材料の特質と非破壊評価について」の特別講演を頂きました。

2011 年の千葉県非破壊検査研究会 30 周年記念行事におきましては, "はやぶさ"の地球帰還で話題となった JAXA 川口純一郎教授の記念講演講師の招聘に際し, 適切なご助言を頂いたところです。

年度	場所	タイトル	
平成元年	機械金属試験場	超音波探傷法の複合材料への応用	
平成5年	高度技能開発センター	複合材の超音波探傷法について	
平成8年	高度ポリテクセンター	先進複合材料の非破壊評価	
平成16年	君津勤労者総合福祉センター	航空機の構造について	
平成18年	大田区産業プラザ	空気式超音波探傷のCFRPへの応用(長瀬)	
平成19年	JFEみやざき倶楽部	CFRPの超音波探傷評価	
平成20年	幕張テクノガーデン	CFRP構造の非破壊検査法	
平成24年	千葉県産業支援技術研究所	航空機におけるCFRP検査の現状	

表 1 松嶋正道氏の CNDI 研究発表

CNDI のみならず千葉県産業支援技術研究所に対する松嶋氏の特筆すべき業績は、複合材の研究部門の創設並びに複合材研究会の立ち上げにご尽力されたことです。

2001~2006 年私は産技研の素材開発室長を務めておりました。1990 年代から国内の金属加工メーカーの中国進出が顕著となり、千葉県内の業界においても同様な動きでした。そして、中国からは安価な金属加工製品が輸入され、これが品質的に種々の問題を引き起こし、当研究所に依頼試験や技術相談が頻繁に持ち込まれている状況でした。しかし、この稚拙な技術力も 10~20 年すれば日本は追い越されることは確実で、これをただこまね

いている訳には行きません。そこで、「素材開発室」として将来を展望し、複合材分野に新たな展開を切り開くことを考え、松嶋氏に相談しました。

当時、千葉県としては複合材分野の技術力は乏しく、設備も全くありませんでした。そこで、当時私と共に非破壊試験を担当していた長瀬尚樹研究員を週1回松嶋氏の研究所に通わせ、CFRPの基礎と各種評価方法を学ばせることにしました。このときも本来であれば有料規定のある研修生受け入れについて、松嶋氏の特段の御好意により無償(JAXAには内緒)でお世話になりました。この間、私も度々松嶋氏の研究所を訪問し、その都度千葉の地酒をお土産として持参しておりました。私は全くの下戸で、松嶋氏と飲む機会はありませんでしたが、お酒をこよなく愛しておられたのは、会員の皆様もご存じのとおりです。

私は、定年の 1 年前に県を早期辞職しました。今となっては時効ですが、辞職に際し、どうしても実現したいのが複合材部門の事務分掌化で、当時の木島所長に願い出ました。いろいろな経緯がありましたが、2005 年末になって私の願いを全面的に受け入れてくれる展開になり、木島所長は未熟な技術を補うために複合材分野に明るい任期付き研究員の採用を本庁の主管課に求め、これが了解を得ました。

そこで、研究員採用の人選について松嶋氏にお願いしたところ、当時(社)日本複合材料学会の会長を務めておられた日本大学生産工学部の邉吾一教授を紹介して頂きました。松嶋氏と日大に伺い、邊教授の研究室から任期付き研究員として日大から研究者を派遣して頂くことになりました。しかし、年度末近くになって予定された方が諸事情から辞退されてしまいました。

その経緯を詳細に書くことはできませんが、その後は私と松嶋氏、邊教授の3者間の電話やメールによる打合せでドラマチックな展開の結果、京都から西川康博氏(現、東京都立産業技術研究センター多摩テクノプラザ勤務)を2年間受け入れることになりました。その後の千葉県複合材研究会の立ち上げを含め、松嶋氏には千葉県の非破壊検査、複合材の両研究会に多大な貢献を頂きました。

松嶋氏には個人的にもお世話になったことがあります。私も息子も飛行機大好き人間で、息子は空港または管制に関する職に夢見ていたようで、進路について松嶋氏に相談した経緯があります。それ以来、Boeingの新機種が登場すると写真やカレンダーを毎年頂いておりました。

松嶋氏がご逝去された数日後,10月27日に 知人から知らされました。しかし,ご葬儀はご 家族で内輪に行うことのようです。との情報の みでなすすべもなく,松嶋氏との出会い,CNDI



図 1 CFRP が適用された B787

の発表会,複合材部門の立ち上げ当時を思い起こし,昨年7月31日の総会後の懇親会での固い握手とそのときの会話に深い悲しみを覚えた次第です。

謹んでご冥福をお祈りいたします

## 特別講演

レーダによる社会インフラ非破壊検査の最新動向 - MPLAによる探査事例のご紹介 -

三井造船㈱ 機械・システム事業本部 社会インフラ統括部 電子・制御グループ 菅谷 篤



1-1. 社会インフラの築年数と維持管理・更新費の推計

一端馬

1-3. 非破壊検査技術の分類(コンクリート橋)

1-2. コンクリート構造物のメンテナンス

2037年曜日県、現りなくなる金額 1-1. 社会インフラの築年数と維持管理・更新費の推計 従来どおりの維持管理・更新をした場合の推計 ●主に生活基盤となるもの 2020 MIES 三井造船株式会社 2010 10 主な社会インフラの平均築年数 (12)開発分、立つ12年間的点、開土50番号を28 2012年12月18日 日本銀河等68 さまざまな社会インフラ 主に産業基盤となるもの

4. 適用事例 その1 / MPLAレーダによる調査事例 5. 適用事例 その2 / その他レーダによる調査事例

6. まとめ

2. MESレーダ技術の説明 3. MESワーダの機器絡介

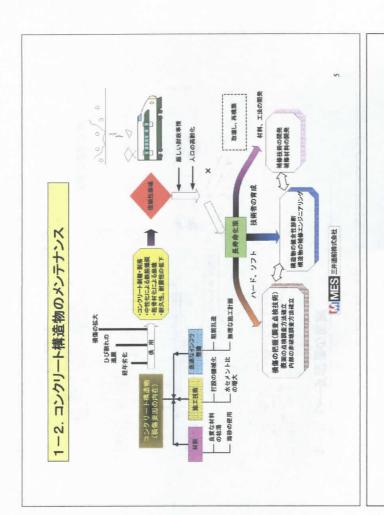
1. 背景

目次

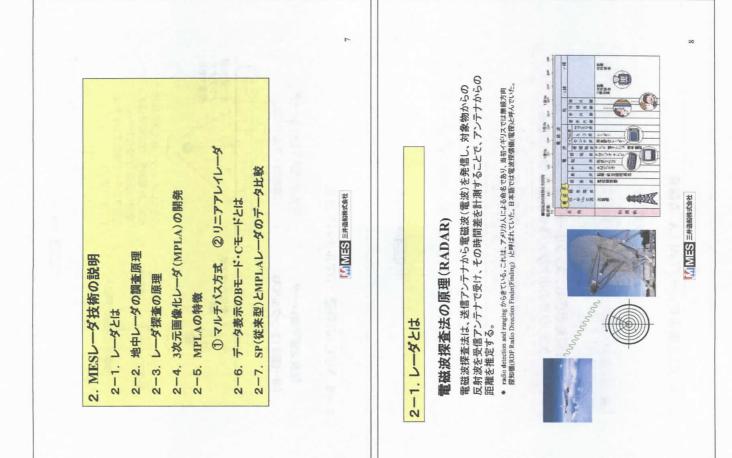
MIS 三井造船株式会社

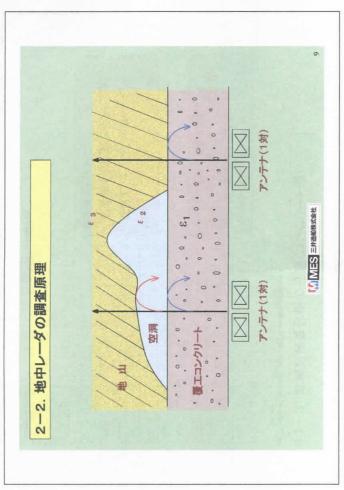
MIS 三井造船株式会社

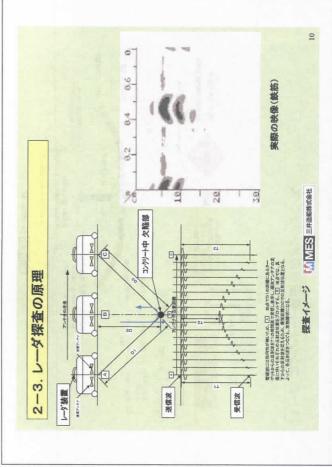
-30-

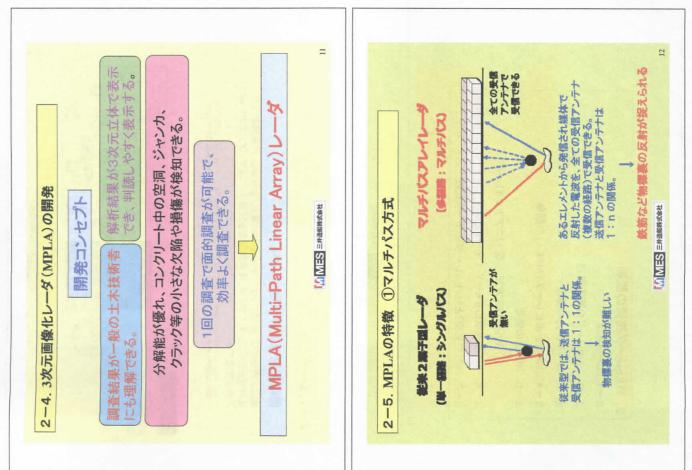


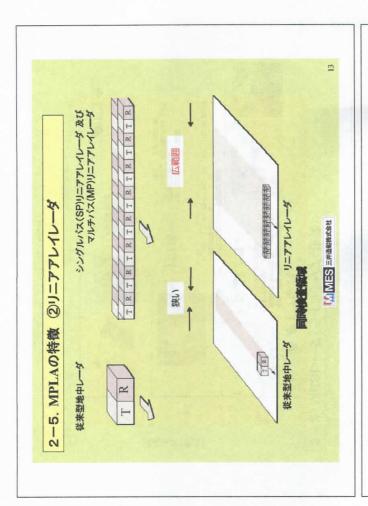


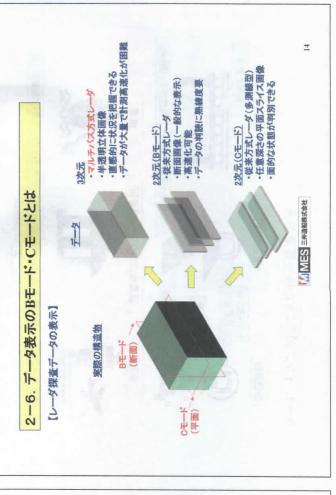


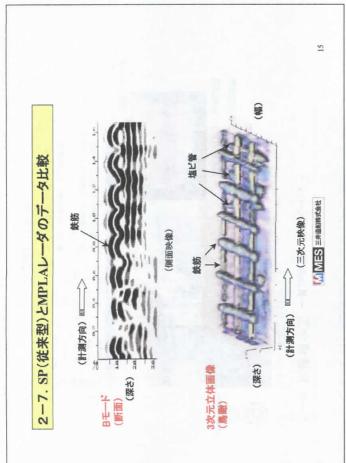


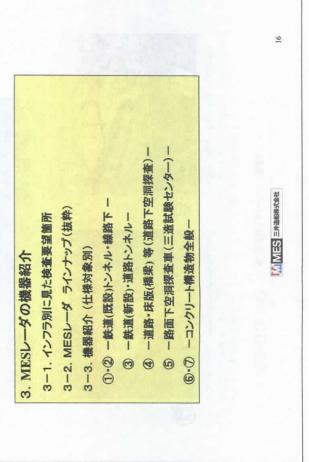




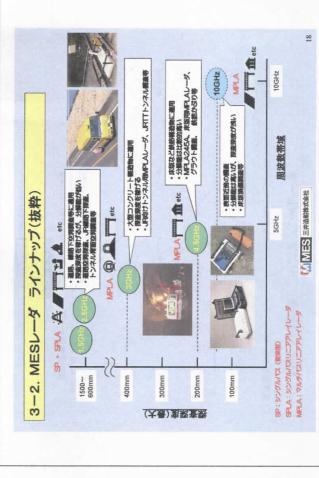




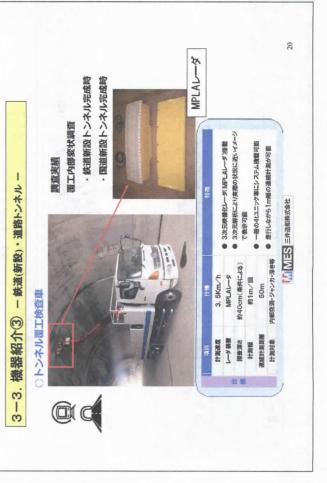










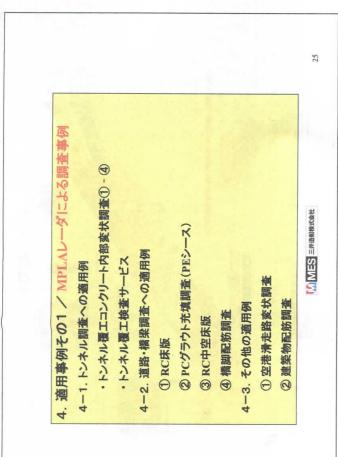












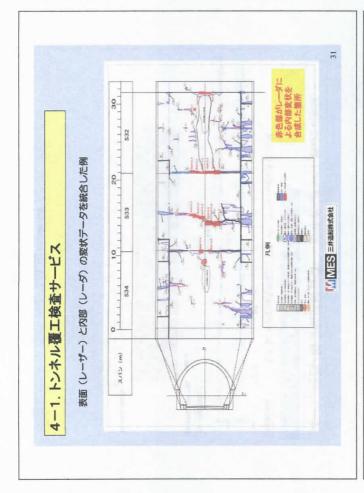


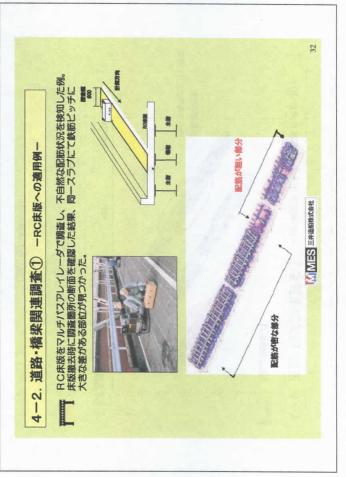


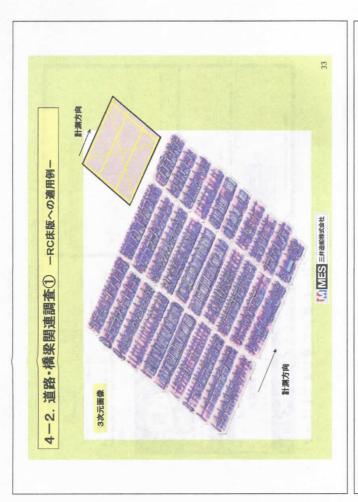


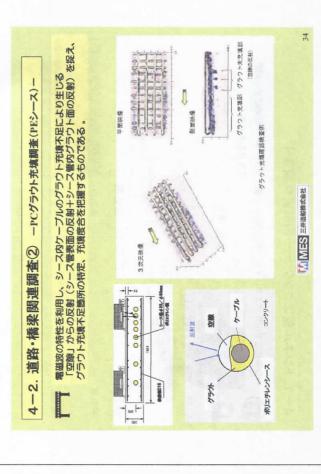


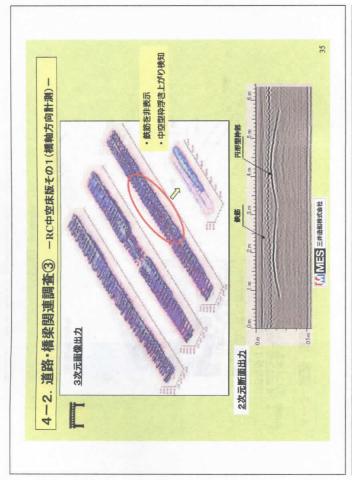


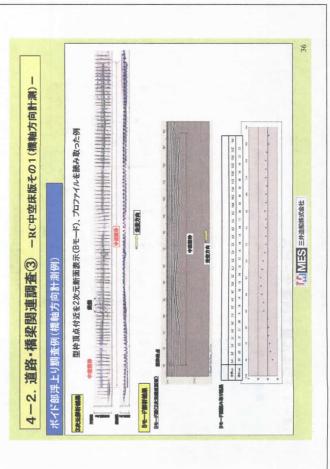






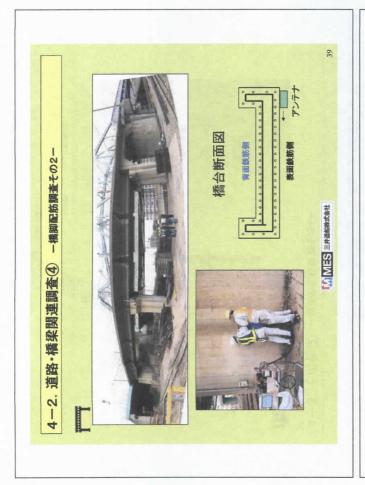


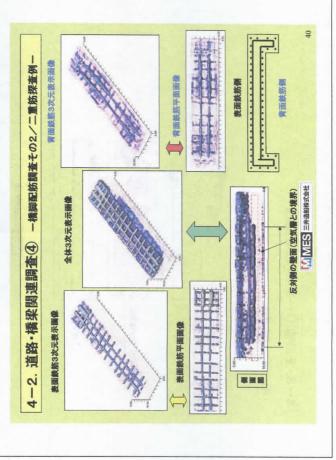




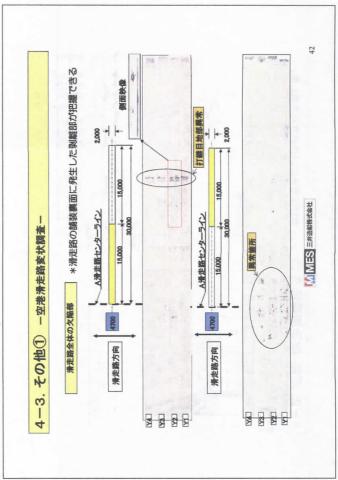


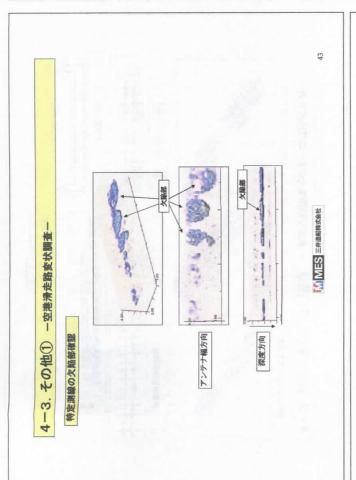




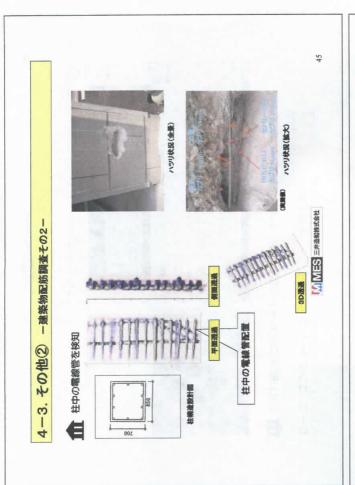


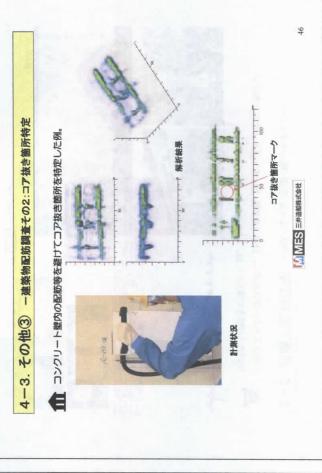


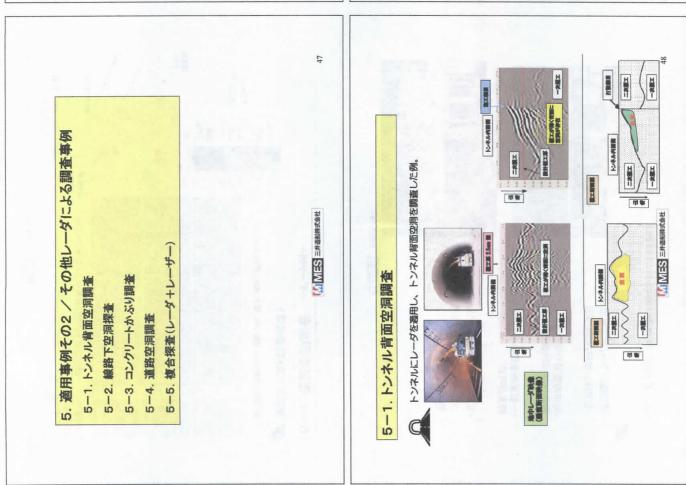












## 5-4. 道路空洞調查

·探查幅2.5m、探查深度1.5m、 15測線の地中内部を調査 ・地中の空洞や埋散管をリアルなイメージ 表示(3次元映像化)する機能を付加

・一般車両通行の中、時速50kmで空洞 調査が可能

カメラ映像及びDーGPS信号と同期した ・位置情報は路面状況と左右・後方の 電子情報として記録



MIS 三井油船株式会社

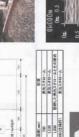
# 5-2. 線路下空洞探査 ーテストコース(空洞・緩みモデル)-

線路テストコース(MES)に、空洞探査装置(トレイン型アンテナ)を適用し、 空洞および緩みを検知した例。 4





















観みモデル





# 5-3. コンクリートかぶり調査 -解析結果例-

■ 自社工場の床(コンクリート)の配筋状態を計測した例。





MIS 三井造船株式会社

52 スコープ調査結果 地中リアルモード表示 (3次元表示) 華石 0.37 **新老服务** 1.5m 0.00 新型路面下空洞探査車テスト調査(15測線) MISS 三井造船株式全社 空洞規模:緩虧2.2m、横虧1.4m、深度0.62m、厚さ0.31m ーデータ例ー 市街地テスト調査結果1 5-4. 道路空洞調查 調査結果(3測線) 従来探查車



53

一岁(路面下)画像(断面)(下段)

MIS 三非造船株式会社

Age-settings antichicum antichicu

内部と表面の画像 ドータがリンク

レーザー(路面)画像(上段)

NEVES I



99

協議学れん性水気が在算する早れん性 国家が表示

Market and the

£5833113

And Dead

路面平坦性プロファイル

MIES 三井造船株式会社

## 6. まとめ

- ・MESレーダ技術のご説明と製品のご紹介を行いました。
- ・MPLAレーダおよびその他レーダの適用事例を 計測対象別にご紹介しました。

MISS 三井造船株式会社

57

## ご清聴ありがとうございました。

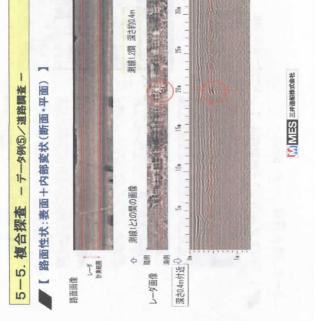
当GrIは機器販売・路面下空洞調査の他、お客様のニーズ・計測環境に応じて、レーダ装置の仕様検討・計測デモ・装置開発を行っております。 今回ご紹介の機器の他、計測対象ヘレーダ装置の適用等のご検討・ご要望がございましたら、以下の連絡先までお問い合わせください。

## ◆連絡先:三井造船株式会社

社会インフラ総括部 営業グループ TEL: 03-3544-3221・FAX: 03-3544-3055

丰山 (E-mail: naohide@mes.co.jp)

MIS 三井遊船株式会社





■【 路面性状:表面(ひび割れ)+内部(変状)+平坦性 】

THE SHAMEN SEE