(19) 日本国特許庁(JP)

再公表特許(A1) (11)国際公開番号

W02019/054158

発行日 令和2年10月22日 (2020.10.22)

(43) 国際公開日	平成31年3月21日(2019.3.	21)
• • • • • • • • • •	• • • • • • •	•

(51) Int.Cl.		FΙ	テーマコード(参考)
GO1N 27/83	(2006.01)	GO1N 27/83	2 G O 5 3

審查請求 未請求 予備審查請求 未請求 (全 21 頁)

出願番号 (21)国際出願番号 (22)国際出願日 (31)優先権主張番号	特願2019-541973 (P2019-541973) PCT/JP2018/031295 平成30年8月24日 (2018.8.24) 特願2017-175388 (P2017-175388)	(71)出願人 (74)代理人	000001270 コニカミノルタ株式会社 東京都千代田区丸の内二丁目7番2号 110001254
(32) 優先日	平成29年9月13日(2017.9.13) 地球又は弊見	(79) 交明 关	特許業務法人光陽国際特許事務所
(33) 愛元惟土策国・『	四大日(10)	(<i>12</i>)	八山 一山
	口 本 国 (JP)		□ 泉京創十八田区丸の内二丁日(留25 ゴ ニカミノルタ株式会社内
		(72)発明者	森田博
			東京都千代田区丸の内二丁目7番2号 コ
			ニカミノルタ株式会社内
		(72)発明者	橋本好之
			東京都千代田区丸の内二丁目7番2号 コ
			ニカミノルタ株式会社内
			最終頁に続く

(54) 【発明の名称】非破壊検査装置、非破壊検査システム及び非破壊検査方法

(57)【要約】

測定対象物の外部から発生し同測定対象物を経由した磁 場の磁気センサによる検出精度を向上し、非破壊検査の 検査精度を向上する。非破壊検査装置1は、一方の磁場 印加ユニット(3L)、磁気センサ21、他方の磁場印 加ユニット(3R)の順でこれらが配列し、同配列に隣 接し同配列と同方向に延在した測定対象物に対し、これ らの磁場印加ユニットから互いに逆極性の磁場を印加し て磁気回路を形成した状態の同測定対象物からの磁場を 磁気センサで検知する構成を有し、磁場印加ユニットの それぞれは、主にハルバッハ配列の磁石を磁場調整部材 として磁気センサ側に配置することで、測定対象物に印 加する磁場に対して、磁気センサに向かう磁場が低減さ れている。



【特許請求の範囲】

【請求項1】

非磁性体に内包される磁性材料を測定対象物とした非破壊検査装置であって、 一方の磁場印加ユニット、磁気センサ、他方の磁場印加ユニットの順でこれらが配列し、 同配列に隣接し同配列と同方向に延在した測定対象物に対し、前記一方の磁場印加ユニッ ト及び前記他方の磁場印加ユニットから互いに逆極性の磁場を印加して磁気回路を形成し た状態の同測定対象物からの磁場を前記磁気センサで検知する構成を有し、

前記磁場印加ユニットのそれぞれは、前記測定対象物に印加する磁場に対して、前記磁気 センサに向かう磁場が低減されている非破壊検査装置。

【請求項2】

10

20

30

前記磁場印加ユニットのそれぞれは、前記測定対象物に印加する磁場を発生させるための メイン磁石を有し、前記メイン磁石によって発生した磁場成分のうち、前記磁気センサに 向かう磁場成分を低減する効果をもつ磁場調整部材を前記メイン磁石と前記磁気センサの 間に配置した構成を有する請求項1に記載の非破壊検査装置。

【 請 求 項 3 】

前記磁場調整部材は、磁気方向を異ならせた3個以上の磁石を組み合わせたハルバッハ配列の磁石であり、当該ハルバッハ配列の磁石は、ハルバッハ配列の効果による強磁場側面 を前記メイン磁石側に対向させ、弱磁場側面を磁気センサ側に対向させて配置されている 請求項2に記載の非破壊検査装置。

【請求項4】

前記一方の磁場印加ユニットと前記他方の磁場印加ユニットとは、前記磁気センサに対す る配置の入れ替わりが可能にされ、同入れ替わりにより前記測定対象物に形成する磁気回 路の極向きが反転可能とされた請求項1から請求項3のうちいずれかーに記載の非破壊検 査装置。

【請求項5】

前記一方の磁場印加ユニット、前記磁気センサ、前記他方の磁場印加ユニットが直線上に 配置されている請求項1から請求項4のうちいずれか一に記載の非破壊検査装置。 【請求項6】

前記配列の前記測定対象物に隣接する面に平行で、前記一方の磁場印加ユニットと前記他 方の磁場印加ユニットとを結ぶ仮想線に直交する幅方向に、前記磁気センサと前記一方の 磁場印加ユニット及び前記他方の磁場印加ユニットとを、相対的にスライドさせることが 可能なスライド機構を有する請求項1から請求項5のうちいずれかーに記載の非破壊検査 装置。

【請求項7】

前記配列の前記測定対象物に隣接する面に垂直な方向の前記磁場調整部材及び前記メイン 磁石の厚み寸法が互いに同じである請求項2又は請求項3に記載の非破壊検査装置。 【請求項8】

前記磁気センサは、ライン状、千鳥配列を含む所定の配列に並べられた複数からなる請求 項1から請求項7のうちいずれかーに記載の非破壊検査装置。

【請求項9】

- 40
- 前記磁気センサは、互いに直交する3軸方向の磁場成分を検知可能な3軸センサ又は同3 軸方向にセンサ軸がそれぞれ配置された3つの1軸センサにより構成されている請求項1 から請求項8のうちいずれかーに記載の非破壊検査装置。

【請求項10】

前記磁気センサは、トンネル型磁気抵抗センサ(TMRセンサ)である請求項1から請求 項9のうちいずれかーに記載の非破壊検査装置。

【請求項11】

- 請 求 項 1 から 請 求 項 1 0 のうちいずれかーに 記 載 の 非 破 壊 検 査 装 置 と 、 情 報 処 理 装 置 と を 備 え 、
- 前記情報処理装置は、前記非破壊検査装置から受けた測定情報に基づき前記測定対象物の 50

(2)

(3)

異常を判定する非破壊検査システム。

【請求項12】

前記 非 破 壊 検 査 装 置 は 前 記 測 定 対 象 物 の 前 記 磁 気 セン サ に 対 向 し た 測 定 面 に お け る 2 次 元 磁 場 分 布 を 示 す 面 デ ー タ を 前 記 情 報 処 理 装 置 に 出 力 し 、

前記情報処理装置は、前記面データに基づき前記測定対象物の異常を判定する請求項11 に記載の非破壊検査システム。

【請求項13】

請求項1から請求項10のうちいずれかーに記載の非破壊検査装置を用いて、前記測定対 象物を前記磁気センサに対向させ、前記測定対象物の前記磁気センサに対向した測定面に おける2次元磁場分布を示す面データを得て、

前記面データに基づき前記測定対象物の異常を判定する非破壊検査方法。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

本発明は、磁気を利用した非破壊検査に関する。

【背景技術】

[0002]

磁気を利用した非破壊検査の応用範囲としては、コンクリートやゴム等の非磁性体材料 に内包された鉄筋や鋼棒、ワイヤー等の磁性材料の腐食や劣化による破断の診断、特には 、道路や鉄道の橋桁や橋脚、床版内のPC鋼材や鉄筋の破断診断が挙げられる。

従来の磁気を用いたコンクリート内部の鉄筋やPC鋼材の破断判定を非破壊で行う技術として、漏洩磁束法による検査装置が提案されている。

従来の磁気非破壊検査システムでは、測定対象物に磁気回路を形成した状態での磁気測 定は、磁気回路生成用磁石が作り出す大きな磁場に測定対象物の破断部位に生じる小さな 磁場変化が埋もれてしまうために判定が困難であるとして、「着磁」と「測定」を分離し た2ステップ工程による測定対象物の残留磁束を利用する方法が採用されている。

例えば特許文献1には、「着磁」と「測定」の2ステップによる方法として、永久磁石よる着磁後、磁石を撤去し、長手方向に離間配置された一対のセンサを鉄筋長手方向に走査し、2センサの計測値の差分より微分値を求めて判定する技術が記載されている。 【0003】

この測定対象物の残留磁束を利用する方法では、測定対象物の破断面に生じる磁場変化 が小さいため、測定対象物のかぶり(埋没深さ)が深い場合に破断部位に生じる磁場変化 を捉え難いという課題があった。

それに対して測定対象物である鉄筋やPC鋼材等に磁気回路を形成した状態であれば、 従来の残留磁束を利用する従来の方法に比べて、測定対象物の破断部位に大きな磁場変化 を発生させることができる為、測定対象物のかぶり(埋没深さ)が深い場合でも、破断部 位に生じる磁場変化を捉え易いという効果がある。

例えば特許文献2には、測定対象物に磁気回路を形成した状態での磁気測定方法として、極性の異なる1対の磁石を対向して配置し、対磁石の磁場が均衡によりゼロになる位置に磁気センサを設ける技術が記載されている。同技術では、被検出物(鉄筋)に磁気回路を形成した状態で、鉄筋長手方向に移動させながら検査を行って鉄筋破断判定をする。破断がある側の磁力が小さくなり均衡が崩れることを判定原理とする。特許文献2に記載の技術では、磁気センサを設ける位置が限定されてしまい、複数の磁気センサを配列した磁気センサレイを設置できない。

【先行技術文献】 【特許文献】 【0004】 【特許文献1】特許第3734822号公報 【特許文献2】特開2004-279372号公報 【発明の概要】 20

10

40

【発明が解決しようとする課題】

【0005】

しかしながら、「磁気回路形成」と「測定」を同時に行う構成の装置及び方法では、測 定対象物に磁気回路を形成するための磁気回路生成用磁石が発生する磁力が磁気センサに 与える磁場が大きく、それに対して測定対象物の破断部位で発生する磁場が磁気センサに 与える磁場が小さいため、前述の磁気回路生成用磁石による磁場に測定対象物の破断部位 で発生する磁場成分が埋もれてしまうため判定が困難になってしまうという課題がある。 なお、上掲の特許文献2に記載の技術では、上記「ゼロになる位置」以外に配置した磁

気も、工物の存許文献之に記載の投納とは、工記 ど日になる位置」の外に配置した磁気センサによると、磁気回路生成用磁石による磁場に測定対象物の破断部位で発生する磁場成分が埋もれてしまうため判定が困難になってしまうという課題が依然として存在する

[0006]

本発明は以上の従来技術における問題に鑑みてなされたものであって、測定対象物の外 部から発生し同測定対象物を経由した磁場の磁気センサによる検出精度を向上し、非破壊 検査の検査精度を向上することを課題とする。

【課題を解決するための手段】

[0007]

以上の課題を解決するための請求項1記載の発明は、非磁性体に内包される磁性材料を 測定対象物とした非破壊検査装置であって、

ー方の磁場印加ユニット、磁気センサ、他方の磁場印加ユニットの順でこれらが配列し、 同配列に隣接し同配列と同方向に延在した測定対象物に対し、前記一方の磁場印加ユニッ ト及び前記他方の磁場印加ユニットから互いに逆極性の磁場を印加して磁気回路を形成し た状態の同測定対象物からの磁場を前記磁気センサで検知する構成を有し、

前記磁場印加ユニットのそれぞれは、前記測定対象物に印加する磁場に対して、前記磁気 センサに向かう磁場が低減されている非破壊検査装置である。

【0008】

請求項2記載の発明は、前記磁場印加ユニットのそれぞれは、前記測定対象物に印加す る磁場を発生させるためのメイン磁石を有し、前記メイン磁石によって発生した磁場成分 のうち、前記磁気センサに向かう磁場成分を低減する効果をもつ磁場調整部材を前記メイ ン磁石と前記磁気センサの間に配置した構成を有する請求項1に記載の非破壊検査装置で ある。

【 0 0 0 9 】

請求項3記載の発明は、前記磁場調整部材は、磁気方向を異ならせた3個以上の磁石を 組み合わせたハルバッハ配列の磁石であり、当該ハルバッハ配列の磁石は、ハルバッハ配 列の効果による強磁場側面を前記メイン磁石側に対向させ、弱磁場側面を磁気センサ側に 対向させて配置されている請求項2に記載の非破壊検査装置である。

【 0 0 1 0 】

請求項4記載の発明は、前記一方の磁場印加ユニットと前記他方の磁場印加ユニットと は、前記磁気センサに対する配置の入れ替わりが可能にされ、同入れ替わりにより前記測 定対象物に形成する磁気回路の極向きが反転可能とされた請求項1から請求項3のうちい ずれか一に記載の非破壊検査装置である。

[0011]

請求項5記載の発明は、前記一方の磁場印加ユニット、前記磁気センサ、前記他方の磁場印加ユニットが直線上に配置されている請求項1から請求項4のうちいずれかーに記載の非破壊検査装置である。

【 0 0 1 2 】

請求項6記載の発明は、前記配列の前記測定対象物に隣接する面に平行で、前記一方の 磁場印加ユニットと前記他方の磁場印加ユニットとを結ぶ仮想線に直交する幅方向に前記 磁気センサを、前記一方の磁場印加ユニットと前記他方の磁場印加ユニットとに対して相 対的にスライドさせることが可能なスライド機構を有する請求項1から請求項5のうちい 10

30

20

ずれかーに記載の非破壊検査装置である。

【0013】

請求項7記載の発明は、前記配列の前記測定対象物に隣接する面に垂直な方向の前記磁 場調整部材及び前記メイン磁石の厚み寸法が互いに同じである請求項2又は請求項3に記 載の非破壊検査装置である。

[0014]

請求項8記載の発明は、前記磁気センサは、ライン状、千鳥配列を含む所定の配列に並べられた複数からなる請求項1から請求項7のうちいずれかーに記載の非破壊検査装置である。

【0015】

請求項9記載の発明は、前記磁気センサは、互いに直交する3軸方向の磁場成分を検知 可能な3軸センサ又は同3軸方向にセンサ軸がそれぞれ配置された3つの1軸センサによ り構成されている請求項1から請求項8のうちいずれかーに記載の非破壊検査装置である

[0016]

請求項10記載の発明は、前記磁気センサは、トンネル型磁気抵抗センサ(TMRセン サ)である請求項1から請求項9のうちいずれかーに記載の非破壊検査装置である。 【0017】

請求項11記載の発明は、請求項1から請求項10のうちいずれかーに記載の非破壊検 査装置と、情報処理装置とを備え、

前記情報処理装置は、前記非破壊検査装置から受けた測定情報に基づき前記測定対象物の 異常を判定する非破壊検査システムである。

【0018】

請求項12記載の発明は、前記非破壊検査装置は前記測定対象物の前記磁気センサに対向した測定面における2次元磁場分布を示す面データを前記情報処理装置に出力し、前記情報処理装置は、前記面データに基づき前記測定対象物の異常を判定する請求項11 に記載の非破壊検査システムである。

[0019]

請求項13記載の発明は、請求項1から請求項10のうちいずれかーに記載の非破壊検 査装置を用いて、前記測定対象物を前記磁気センサに対向させ、前記測定対象物の前記磁 気センサに対向した測定面における2次元磁場分布を示す面データを得て、 前記面データに基づき前記測定対象物の異常を判定する非破壊検査方法である。

【発明の効果】

【 0 0 2 0 】

本発明によれば、磁場印加ユニットから磁気センサに向かう磁場が低減されているので、測定対象物の外部、すなわち、磁場印加ユニットから発生し同測定対象物を経由した磁場の磁気センサによる検出精度を向上し、非破壊検査の検査精度を向上することができる

【図面の簡単な説明】

[0021]

40

10

20

30

【図1】本発明の一実施形態に係る非破壊検査システムの全体構成図である。

【図2】本発明の一実施形態に係る非破壊検査装置の全体外観図である。

【図3A】残留磁束による磁界の強度を示した模式図である。

【図3B】磁気回路による発生磁界の強度を示した模式図である。

【図4】本発明の一実施形態に係る非破壊検査装置による測定状態の模式図である。

【図 5】比較例に係り、磁気センサへの磁石磁場の影響の様子を説明するための模式図で ある。

【図 6】本発明の一実施形態に係る非破壊検査装置におけるセンサ領域への磁場低減効果 を説明するための模式図である。

【図7A】比較例に係る組合せ磁石とその磁力線を示す模式図である。

(6)

【図7B】ハルバッハ配列の磁石とその磁力線を示す模式図である。

【図8A】本発明の一実施形態に係る左磁石ユニット(左磁場印加ユニット)の模式図である。

【図8B】本発明の一実施形態に係る右磁石ユニット(右磁場印加ユニット)の模式図で ある。

【図9】別構成例の非破壊検査装置の全体外観図である。

【図10】本発明の一実施形態に係るセンサユニットに備えられる面データ作成に使用す る回路のブロック図である。

【図11】本発明の一実施形態に係る非破壊検査装置の処理及び非破壊検査方法の基本検 査フローである。

【発明を実施するための形態】

【 0 0 2 2 】

以下に本発明の一実施形態につき図面を参照して説明する。以下は本発明の一実施形態 であって本発明を限定するものではない。

【0023】

図1に本発明の一実施形態に係る非破壊検査システムの全体構成図を示す。

図1に示すように本実施形態の非破壊検査システム10は非破壊検査装置1とクラウド コンピュータ9からなり、本実施形態の非破壊検査装置1は主に4つのブロックから構成 されている。中心を担うセンサユニット2は磁気測定するためのブロックで、複数の磁気 センサ21を搭載している。磁気センサ21は測定対象物方向からの1軸方向の磁場成分 を検知する1軸センサでもよいが、磁気センサ周囲の3次元磁場分布を得ることができる 3軸センサであることがより好ましい。磁気センサ21には半導体センサであるホール素 子や磁気抵抗センサであるMRセンサ、MIセンサ、TMRセンサ(トンネル型磁気抵抗 センサ)などが知られているが、より高感度なTMRセンサ(トンネル型磁気抵抗センサ)を適用することが好ましい。TMRセンサ(トンネル型磁気抵抗センサ て抵抗値が変化する素子で、抵抗ブリッジ回路組むことで磁気を電圧に変換して出力する ことができる。

[0024]

磁気センサ21で生じた電圧をA/D部22でデジタル値に変換し、モバイル通信ユニット部23を介して、測定データを外部に送信する。センサユニット2には全体制御する CPU24の他、表示部25や操作部26も備わっている。送信されたデータは、本シス テムの情報処理装置の一例であるクラウドコンピュータ9で判定アルゴリズムにかけられ 、測定対象物の状態判定がなされる。

[0025]

本実施形態においては、一方の磁場印加ユニットと他方の磁場印加ユニットは、左磁石 ユニット3Lと右磁石ユニット3Rに相当する。特段左右の区別は無く、名称は図面上の 左右による。

左磁石ユニット3Lと右磁石ユニット3Rは基本的に左右対称の構造で、それぞれメイン磁石31L,31Rと磁場調整部材32L,32Rで構成されている。

左右のメイン磁石31L,31Rの極性は逆で、測定対象物の対向面であるメイン磁石 40 31L,31Rの下面は、左右のうち一方がN極で他方がS極である。磁場調整部材32 L,32Rはハルバッハ配列に磁石を組み合せたものが採用される。

【 0 0 2 6 】

センサユニット 2 と左右の磁石ユニット 3 L , 3 R は支持機構 4 で連結され保持される。

支持機構4は単にセンサユニット2と左右の磁石ユニット3L,3Rを保持するだけで なく、センサユニット2と左右の磁石ユニット3L,3Rを相対的にスライドさせる機構 を有し、異なった相対位置での磁気測定を可能にする。

【0027】

図2に本実形態の非破壊検査装置1の全体外観図を示す。

50

30

図2に示すように支持機構4の中央部にセンサユニット2が配置され、幅方向Xにセン サユニット2がスライド可能な構成になっている。左右の磁石ユニット3L,3Rは支持 機構4の中央部のY方向の両端に配置される。また支持機構4にはグリップ41が設けら れ、非破壊検査装置1全体を運んだり、測定対象物にあてがったりする際に非破壊検査装 置1全体を安定に保持できるようになっている。

(7)

[0028]

図3A,Bに残留磁束による磁界と磁気回路による発生磁界の強度を比較した模式図を 示す。

図3Aは従来の着磁と計測を別に行う2ステップ手順の着磁後の状態を模したものである。測定対象物8は、磁性材料である鉄筋鋼棒またはPC鋼材を想定し、中央部にギャップ1cm程度の破断が生じている状態を想定する(周りの非磁性体(コンクリート)を不図示とする。以下同じ)。

測定対象物 8 は着磁によって磁気を帯びた弱い棒磁石状態となる。図 3 A , B では左端 部が N 極、右端部側が S 極に着磁され、破断部位のギャプ部では N 極端部から S 極端部へ の左向きの磁気ループ状の漏洩磁場が発生する。しかしながら図 3 A の従来の着磁と計測 を別に行う方法では、測定対象物 8 の残留磁気特性に委ねられ、磁石材料ではない一般的 な鉄材の場合は非常に弱い磁気しか放てず、生成される漏洩磁場の磁束密度も小さいもの となる。

[0029]

図3Bは本発明の測定原理に係る磁気回路を形成している状態を模したものである。 測定対象物8は同じく、鉄筋鋼棒またはPC鋼材を想定し、中央部にギャップ1cm程 度の破断が生じている状態を想定する。測定対象物8は左右端の上方に配置された磁石ユ ニット3L,3Rの磁気により、測定対象物8の内部に磁気回路が形成された状態となっ ている。右磁石ユニット3RのN極から放たれた磁気は、磁性体である測定対象物8に集 まってその内部を通過したのち、左磁石ユニット3LのS極に流れてゆく。図3Aと同様 、途中の破断部位のギャプ部ではN極端部からS極端部への左向きの磁気ループ状の漏洩 磁場が発生する。但し、磁気回路によって測定対象物8内に流れる磁束量は、残留磁束に よる磁束量に比べて大きい為、破断ギャップ部の磁束密度も大きくなり、結果として破断 ギャップ部の生じる磁気ループ状の漏洩磁場も強いものとなる。

【 0 0 3 0 】

例えば、測定対象物 8 として長さ 1 m 直径 1 6 m m の 2 本の鉄筋異形鋼棒を、破断部位 を想定してギャップ 1 m m 程度離して長手方向に対向させ、かぶり 3 0 0 m m 位置を想定 して磁石ユニット 3 L , 3 R を配置する。各磁石ユニット 3 L , 3 R としては、5 2 m m × 5 2 m m × 2 5 m m のネオジム磁石の 1 面にヨーク材として 5 2 m m × 5 2 m m × 2 5 m m の低炭素鋼を接触一体化させたものを適用し、磁石ユニット 3 L , 3 R を異形鋼棒の 破断部位から長手方向(Y方向)にそれぞれ左右 2 5 c m の位置の 3 0 0 m m 上方に配置 して磁気回路を形成する。この場合、その磁気回路が形成された図 3 B に示すような状態 での破断部位のギャップ部断面に中央部には、およそ 1 6 m T の磁束密度が生じる。この 状態から磁石ユニット 3 L , 3 R を撤去して図 3 A に示すような状態とすると、異形鋼棒 の破断部位のギャップ部断面に中央部には、異形鋼棒の残留磁気特性により一定の磁束密 度の生成が残るが、その値はおよそ 2 m T の磁束密度が生じるに過ぎない。

【0031】

このように磁気回路を形成する方法は残留磁束を利用する方法に比べて、破断部位に大きな漏洩磁束を発生させることができる。

よって本発明では、測定対象物8に磁気回路を形成する方法を用いることで深かぶりの 測定対象物8の非破壊検査を可能とする。例えば従来の着磁と測定を2ステップで行う漏 洩磁束法を利用した装置では、漏洩磁束が微弱なため、測定対象物8の破断判定が可能な かぶり深さは200mm程度が限界であった。それに対して、本発明の磁気回路を形成す る方法では、漏洩磁束が強い為、200mmを超えるかぶりにおいても破断検知が可能と なる。 10

また、一般的には鉄筋鋼棒の様な粗鉄材に比べ、高い緊張力が求められるPC鋼材は残 留磁気特性が小さいことも分かっており、深かぶり位置に配置されることの多いPC鋼材 の破断判定には、本発明の磁気回路を形成させながら破断判定を行う方法が好ましい。 【0032】

図4に本実施形態の非破壊検査装置1の測定状態の模式図を示す。

図4は、中央にセンサユニット2、左右に磁石ユニット3L、3Rを配置した模式図と なっており、それらが測定対象物8の近傍に隣接設置され、磁気回路を形成している様子 を示す。すなわち、磁石ユニット3L、磁気センサ21、磁石ユニット3Rの順でこれら が配列し、同配列に隣接し同配列と同方向(Y方向)に延在した測定対象物8に対し、磁 石ユニット3L、3Rから互いに逆極性の磁場を印加して磁気回路を形成した状態であり 、この状態で測定対象物8からの磁場を磁気センサ21で検知する構成である。なお、測 定対象物のY方向に延在する方向は、その物の長手方向である場合に限らず、帯状物など の幅方向をY方向とする場合でも左右の磁石ユニット3L,3Rに対向する程度に長けれ ば測定可能である。

図4に示す例では、測定対象物8である棒状の磁性材料として主鉄筋(PC鋼材)がセンサユニット2、磁石ユニット3L,3Rの下方に配置され、一方の磁石ユニット(3R)が発生する磁気が主鉄筋の中を通ってもう一方の磁石ユニット(3L)に流れ込む磁気回路が形成されている。

【0033】

測 定 対 象 物 8 の 主 鉄 筋 は セン サ ユ ニ ッ ト 2 の 下 方 に 破 断 部 位 が あ れ ば 、 破 断 部 位 に S 極 ²⁰ と N 極 の 端 面 が 発 生 し 、 破 断 部 位 の 周 囲 に ル ー プ 状 の 磁 場 が 発 生 す る 。

センサユニット2の磁気センサ21は、この主鉄筋の破断部位に生じる磁気ループの乱 れを1軸センサなら上下方向(Z方向)、3軸センサなら上下、左右、前後方向(X・Y ・Z方向)の磁場成分を検出する。図示しないが、主鉄筋に破断がない場合、破断部位に 生じる磁気ループの乱れも生じない為、磁気センサ21は乱れを検出しない。なお、磁気 センサ21として3軸センサを適用する場合、互いに直交する3軸方向の磁場成分を検知 可能な3軸センサが好ましいが、同3軸方向にセンサ軸がそれぞれ配置された3つの1軸 センサの複合により構成されていてもよい。

図4では主鉄筋(8)と並行して交差鉄筋(スターラップ)7が配置されているが、磁 気回路に平行に配置されている為、測定に支障となるほどの大きな磁場の乱れが生じるこ とはない。

[0034]

図 5 と図 6 に、本発明の測定原理を説明するための磁気センサ 2 1 への磁石磁場の影響の様子を説明するための模式図を示す。

図5は比較例の構成を示したもので、磁気センサ21の左右に通常のメイン磁石31L ,31Rが配置されている。左メイン磁石31Lは底面側がS極、上面側がN極となって おり、磁石内部では底面側から上面側方向に向かって磁束が発生する。磁石の外側ではN 極の上面から放出された磁気がループを描くように底面のS極に戻る。磁石の底面では上 向きの磁場が発生する。右メイン磁石31Rはその逆で底面側がN極、上面側がS極とな っており、磁石内部では上面側から底面側方向に向かって磁束が発生する。磁石の外側で はN極の底面から放出された磁気がループを描くように上面のS極に戻る。磁石の底面で は下向きの磁場が発生する。

【 0 0 3 5 】

図5 に示した比較例の場合、左右のメイン磁石31L,31Rの周囲に発生する外部磁 場は磁気センサ21にも、左メイン磁石31Lに近い位置では下向き方向の強い磁場に曝 され、右メイン磁石31Rに近い位置では上向き方向の強い磁場に曝される。本実施形態 の非破壊検査装置1では、測定対象物の破断部位で発生する微小な磁場変化を捉える必要 がある為、このように磁気センサ21が磁石の直接磁場に曝されることは好ましくないた め、図6のように構成する。

[0036]

50

40

図6 に本実施形態の非破壊検査装置1 におけるセンサ領域への磁場低減効果を説明する ための模式図を示す。図5 の比較例と同様、磁気センサ21の左右に通常のメイン磁石3 1 L , 31 R が配置されており、左右各々のメイン磁石31 L , 31 R と磁気センサ21 の間に磁場調整部材32 L , 32 R が配置されている。左メイン磁石31 L の外側では N 極の上面から放出された磁気がループを描くように底面の S 極に戻るが、磁場調整部材3 2 L が配置されている側では磁場調整部材32 L が壁になり、磁気センサ21 が強い磁気 に曝されることを防いでいる。同様に右メイン磁石31 R の外側では N 極の底面から放出 された磁気がループを描くように上面の S 極に戻るが、磁場調整部材32 R が配置されて いる側では磁場調整部材32 R が壁になり、磁気センサ21 が強い磁気に曝されることを 防いでいる。

(9)

【0037】

このように磁場調整部材32L,32Rの効果により、磁気センサ21が磁石の直接磁場に曝されることが解消され、測定対象物の破断部位で発生する微小な磁場変化を磁気センサ21により精度よく捉えることが可能となる。

[0038]

図7A,Bにハルバッハ配列磁石の効果を説明するための模式図を示す。

よく知られるように通常磁石はN極とS極の面が対向しており、磁石の両極面で発生す る磁束量は磁気の向きが異なるだけで同じである。図7Aは比較例を示し、単純に上下の 極性交互に入れ替えながら磁石を並べて配置した構成であり、上面側と下面側生じる磁界 の強さは同じである。

図7Bはハルバッハ配列で磁石を並べた場合の模式図である。図7Bに示すように5つ の磁石が、左から上下、左右、下上、右左、上下と磁化の方向を90度ごと転回しながら 並べて配置されている。その結果、ハルバッハ配列の組磁石の下面側は磁石内部に磁気回 路が形成されるため、磁石の外部には僅かしか磁力が発生しない。これに対してハルバッ ハ配列の組磁石の上面側はS極、N極の大きな部位が構成されるため、磁石の外部に強い 磁界ループが発生する。このように磁石をハルバッハ配列に構成すると、片面側に磁界が 集中して大きな磁力を取り出すことができる。一般的にハルバッハ配列磁石の効果的な活 用はこの大きい側の磁力を活用することであるが、本実施形態では小さい磁界側の面をセ ンサ側に向けることで磁気シールド効果として活用する。

【0039】

図8A,Bにメイン磁石とハルバッハ磁石との効果的な組み合わせ配置の例を示す。 本実施形態で使用する磁石ユニット3L,3Rは左右1対で、左右対称の構成をとる。 磁石ユニット3L,3Rは、大きく分けて、メイン磁石31L,31R、ハルバッハ磁石 (32L,32R)、ヨーク33、スペーサー34で構成される。メイン磁石31L,3 1Rは、測定対象物に磁気回路を形成するためのもので、そのためおよそ例えば50mm 角で厚さ25mmのネオジム磁石4枚を用いて実現する。ハルバッハ磁石(32L,32 R)は3個のネオジム磁石を組み合せて構成され、強磁場側面をメイン磁石側に対向させ 、弱磁場側面を磁気センサ21に対向する外側に向くように配置されている。詳しくは、 左磁石ユニット3L(図8A)の場合、メイン磁石31LはN極側が底面になるように配 置されている。ハルバッハ磁石(32L)の中段の磁石はN極側がハルバッハ磁石(32L)の中 段の磁石側を向くように配置される。これに対して右磁石ユニット3R(図8A)の場合 は、N極とS極を入れ替えた配置である。

ハルバッハ磁石(32L,32R)をこのように配置することで、メイン磁石31L, 31Rの磁場をハルバッハ磁石(32L,32R)の磁場で抑え込んで、磁気センサ21 の方向へ向かう磁力を低減する。すなわち、測定対象物8に印加する磁場を強くしたまま 、磁気センサ21に向かう磁場を低減する。したがって、非破壊検査装置1においては、 測定対象物8に印加する磁場に対して、磁気センサ21に向かう磁場が低減されている。 そのため、測定対象物8からの磁場成分を、磁石ユニット3L,3Rから磁気センサ21 に向かう磁場に埋もれさすことなく、精度よく磁気センサ21により検知可能である。 10

30

[0040]

ヨーク33はメイン磁石31L,31Rの下方向への磁力を増強する効果と複数の磁石 を吸着させて、それぞれを安定して固定するために設けられている。また、スペーサー3 4はそれぞれの磁石の反発力が強すぎる為隣接して配置することができないために磁石を 一定距離離して配置するための間隔保持部材として使用している。磁石ユニット3L,3 Rは、Z方向の磁場調整部材32L,32R及びメイン磁石31L,31Rの厚み寸法が 互いに同じとなっており、メイン磁石31L,31Rと磁気センサ21との間に十分な大 きさの磁場調整部材32L,32Rを配置しつつ、空間有効良く構成されている。

(10)

なお、出来るだけ強力な磁気回路を形成するために、メイン磁石31L,31Rとして ネオジム磁石を採用することが好ましく、強力なメイン磁石の磁場を調整するためのハル バッハ磁石(32L,32R)もネオジム磁石を採用することが好ましいが、安価なフェ ライト磁石でも同様の効果は得られる。

[0041**]**

図9に非破壊検査装置の別構成例を示す。

図2に示した構成例ではセンサユニット2の磁気センサ21をY方向に一次元配列として幅方向(X方向)に移動させるスライド機構を設けた構造とした。図9に示す構成例で はスライド機構を廃止して、センサユニット2において磁気センサ21をXY面上に二次 元配置している。磁気センサ21を2次元配置することで、スライド機構を用いて幅方向 (X方向)のセンサ位置を適宜変えながら複数回の測定を行う必要がなく、一度の測定で 、測定対象物8の磁気センサ21に対向した測定面(XY面)における2次元磁場分布を 示す面データを得ることができる。

【0042】

図2又は図9に示した非破壊検査装置1において、一方の磁場印加ユニット(3L)と 他方の磁場印加ユニット(3R)とは、磁気センサ21に対する配置の入れ替わりが可能 にされ、同入れ替わりにより測定対象物に形成する磁気回路の極向きが反転可能とされた 構成を実施することが好ましい。これにより、測定対象物と磁気センサ21との相対的配 置を変えずに、磁気回路の極向きが互いに反対にされ2つの面データを取得することがで きる。非破壊検査装置1を全体で反転すると、センサユニット2も反転してしまうため、 測定対象物と磁気センサ21との相対的配置が変わってしまい、磁気センサ21の各素子 のセンサ特性のバラつきによる変化量が面データに重畳されてしまうからである。

反転可能にする構造は、単に、2つの磁石ユニット3L,3Rを支持機構4から一旦取 り外し、入れ替えて支持機構4に取り付け直すものでもよい。また、2つの磁石ユニット 3L,3Rを支持するサブフレームを独立に設け、同サブフレームをセンサユニット2等 が支持されたメインフレームに対して回転可能に連結した機構など、2つの磁石ユニット 3L,3Rを支持機構4から取り外さずに反転できる機構を構成してもよい。

なお、図9ではセンサを正方格子状に配置した例で示したが、センサの二次元配置の方法は市松模様状配置等でもよく、正方格子状配置には限定しない。

【0043】

図10にセンサユニット2に備えられる面データ作成に使用する回路のブロック図を示 す。

図10に示すように本回路の1ライン部分2aには、図2及び図9にも示した1ライン 部分2aに並ぶ複数の磁気センサ21が備わり、それぞれの磁気センサ21には信号を増 幅するアンプ21a、信号をデジタルデータ化するA/D部22、一列分の磁気センサ2 1のデータをライン状に並び替えるラインデータ部2bがある。なお、複数の磁気センサ 21の並べ方はライン状、千鳥配列その他任意である。

図2に示した装置構成では1ライン部分2 aが単数であるとともに、センサユニット2 をX方向に移動させるスライド機構があり、スライド機構により1ライン部分2 aによる センシング位置を変更した場所で別のラインデータを取得する。順次複数個所のセンシン グ位置でのラインデータを収集し、面データ部2 c で面データ化する。また図9で示した 装置構成では1ライン部分2 a は移動なし一度に取得できる必要数あり、一度に面データ 10

を採取することができる。面データ部2cで生成した面データは、上述したようにクラウ ドコンピュータ9に送信され、クラウドコンピュータ9で処理され測定対象物8の破断の 有無等の状態判定がなされる。

(11)

[0044]

図 1 1 に本実施形態の非破壊検査装置の処理及び非破壊検査方法の基本検査フローを示 す。図 2 にし示した非破壊検査装置 1 を用いる場合である。

(ステップS1)非破壊検査装置1を磁気センサ21が測定対象物8の表面に対向して近 接するように設置して、磁石ユニット3L,3Rから磁場を印加して測定対象物8に磁気 回路を形成する。

(ステップS2) ステップS1による磁気回路形成状態で測定対象物8からの磁束を磁 ¹⁰ 気センサ21で検知する。

(ステップS3)非破壊検査装置1の位置は変えずにセンサユニット2を幅方向(X方向)にシフトする。

(ステップS4)全シフト位置での測定が完了しているか否かを判断し、完了していなければステップS2に戻る。完了していればステップS4に進む。

(ステップS5)全シフト位置で採取したデータより測定面全体の磁場分布を作成する。 このときのデータは、1軸センサであれば1軸の面データとなり、3軸センサであれば3 軸方向の面データとなる。

(ステップS6)作成した面データに測定対象物の破断や腐食が原因とみられる磁場の乱 れがないかを分析し、磁場の乱れがある場合は破断、腐食等の異常部位と推定する。以上 ² で一連の測定を終了する。

20

30

40

なお、図9に示した非破壊検査装置1を用いる場合は、ステップS2,S3,S4の循 環処理はなく、一度に面データを取得する。

[0045]

作成された面データに基づき、クラウドコンピュータ9の処理によって異常判定を行う 。

測定対象物が正常で連続性が保たれている場合、大きな局所磁場変化は生じない。逆に 、測定対象物に破断や腐食等が生じてその連続性が損なわれると、その部位に局所的な急 激な磁場変化が生じる。異常判定の一例としては、注目座標の磁場強度値とその周囲の磁 場強度値との差分値による判定法が挙げられる。例えば、面データ上の全てまたは任意の 座標の磁場強度値とその前後左右の4つの座標の磁場強度値とのそれぞれの差分をとり、 これを注目座標の磁場強度値で除した傾きを算出し、その傾きの絶対値が一定値を超える か否かで異常の有無を判定する。すなわち、

前方傾き=|(注目座標の値 - 前座標の値)/ 注目座標の値)|

後方傾き=|(注目座標の値 - 後座標の値)/ 注目座標の値)|

- 左方傾き=|(注目座標の値 左座標の値)/ 注目座標の値)|
- 右方傾き=|(注目座標の値 右座標の値)/ 注目座標の値)|

として、この4つの値のうちひとつでも、所定の閾値(例えば0.3)を超えた場合、注 目座標付近に異常があると判定とする。判定は1軸センサでは1軸方向の磁場強度値のみ 、3軸センサであれば3軸方向の全ての磁場強度値において判定を行うことが好ましい。 このとき、所定の閾値は、検出ピッチや磁場成分の軸方向によりそれぞれ設定することが 好ましい。

なお、面データに基づき測定対象物の異常を判定する情報処理装置は、クラウドコンピュータ9に限らず、非破壊検査装置に対して一対一に接続されるコンピュータであったり、非破壊検査装置に一体に搭載されるコンピュータであったりなどハードウエア構成は問わない。クラウドコンピュータ9の一局で処理する場合は、情報の集積、均一な処理、利用等の点で有利である。

[0046]

以上説明したように、ハルバッハ磁石をその強磁場側面をメイン磁石側に対向させ、弱 磁場側面を磁気センサ側に対向させて配置することで、磁気センサに加わるメイン磁石の

磁力をブロックする効果を生じさせることができる。これにより、磁場印加ユニットから 磁気センサに向かう磁場が低減されているので、測定対象物の外部、すなわち、磁場印加 ユニットから発生し同測定対象物を経由した磁場の磁気センサによる検出精度を向上し、 非破壊検査の検査精度を向上することができる。

[0047]

以上の実施形態に拘わらず、磁場印加ユニットのそれぞれは、測定対象物に印加する磁 場に対して、磁気センサに向かう磁場が低減されればよいから、磁場調整部材として、S S 4 0 0 に代表される低炭素鋼による磁気シールドを配置する方法や磁気を反発させる小 型磁石を配置する方法も一定の効果はある。しかし、磁気シールド方法は磁気回路の成分 までシールドが吸収してしまうという弊害もあり、また反発磁石を配置する方法は反発磁 石の強さ設定や配置の最適化が困難ため、上記実施形態の磁場調整部材としてハルバッハ 磁石を配置する方法が好ましい。

また、磁場印加ユニットのそれぞれは、測定対象物に印加する磁場に対して、磁気セン サに向かう磁場が低減されればよいから、磁場印加ユニットにハルバッハ磁石のみを配置 してもよい。この場合もハルバッハ磁石の図7Bの弱磁場側面を磁気センサ側に対向させ れば、同八ルバッハ磁石から測定対象物に印加する磁場に対して、磁気センサに向かう磁 場が低減されるからである。しかし、測定対象物に印加する磁場をより強くするために上 記実施形態のように、ハルバッハ磁石のほかにメイン磁石を配置することが好ましい。 【産業上の利用可能性】

[0048]

本発明は、コンクリートに埋設される鉄筋等の非破壊検査装置、非破壊検査システム及 び非破壊検査方法に利用することができる。

- 【符号の説明】
- [0049]
- 1 非破壊検査装置
- 2 センサユニット
- 3 L , 3 R 磁石ユニット
- 4 支持機構
- 8 測定対象物
- 9 クラウドコンピュータ(情報処理装置)
- 1 0 非破壊検査システム
- 2 1 磁気センサ
- 31L, 31R メイン磁石
- 32L, 32R 磁場調整部材
- 33 ヨーク
- 34 スペーサー
- 4 1 グリップ

30























【図7A】













【図9】



2

y

【図10】



【図11】



【国際調査報告】

	INTERNATIONAL SEARCH REPORT		International application No.	
			PCT/JP2	018/031295
A. CLASSIFIC	CATION OF SUBJECT MATTER			
Int.Cl. G	UIN2//83(2006.01)1			
According to Inte	ernational Patent Classification (IPC) or to both national	al classification and IP	С	
B. FIELDS SE	ARCHED			
Minimum docum	nentation searched (classification system followed by classification)	assification symbols)		
Int.Cl. G	01N27/72-27/90			
Documentation s	earched other than minimum documentation to the exte	ent that such document	s are included in the	e fields searched
Publishe	ed examined utility model application	ons of Japan		1922-1996
Publishe	ed unexamined utility model applicat	ions of Japan		1971–2018
Register	red utility model specifications of	Japan		1996–2018
Publishe	ed registered utility model applicat	ions of Japan		1994-2018
Electronic data b	ase consulted during the international search (name of	data base and, where p	racticable, search te	rms used)
JSTPlus	s/JMEDPlus/JST7580 (JDreamIII)			
C. DOCUMEN	ITS CONSIDERED TO BE RELEVANT			
<u>*</u>				
Category*	Citation of document, with indication, where ap	propriate, of the relev	ant passages	Relevant to claim No.
Y	JP 2007-192803 A (ISHIKAWAJIN	1A-HARIMA HEA	VY ,	1-2, 4-13
	INDUSTRIES CO., LTD.) UZ Augu	ist 2007, par	agraphs	
	[0015]-[0035], 119. 1-9 & 05	2009/0134867 * 1.0 C MO	AI,	
	2007/072774 &1 & FP 1965206 Z	J. 1-5 & WU 1 & CA 26336	01 A	
	2007/072774 KI & HI 1903200 F	11 & CA 20000		
Y	JP 7-72122 A (BABCOCK-HITACH)	ск. к.) 17 м	larch	1-2, 4-13
	1995, paragraphs [0016]-[0018	3], fig. 7 (E	amily:	
	none)	-	-	
_				
Further do	cuments are listed in the continuation of Box C.	See patent fai	nily annex.	
* Special cate	gories of cited documents:	"T" later document r	ublished after the inte	emational filing date or priority
"A" document d	efining the general state of the art which is not considered	date and not in c	onflict with the applic	ation but cited to understand
"E" earlier appli	cation or patent but published on or after the international	"X" document of par	ticular relevance: the o	laimed invention cannot be
filing date		considered nov	el or cannot be consi	dered to involve an inventive
"L" document w cited to esta	"L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is step when the document is taken alone			laimed investion cannot be
special reaso	m (as specified)	considered to i	nvolve an inventive	step when the document is
"O" document re	"O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means combined with one or more other such documents, such combine being obvious to a spresso exhibition to the such documents and the sector of the such documents are such as the such as			documents, such combination
"P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed "&" document member of the same patent family		family		
Date of the actual completion of the international search D		Date of mailing of t	he international sear	ch report
15 Nove	ember 2018 (15.11.2018)	27 Novem	ber 2018 (2	27.11.2018)
Name and mailin	Name and mailing address of the ISA/ Authorized officer			
Japan Patent Office				
3-4-3, Kasu	migaseki, Chiyoda-ku,	T -1		
Tokyo 100-	8915, Japan	Telephone No.		

Form PCT/ISA/210 (second sheet) (January 2015)

INTERNATIONAL SEARCH REPORT Internation PCT /		International application No.	
		PCT/JP20	JP2018/031295
C (Continuation)	DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		
Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relev	ant passages	Relevant to claim No.
Y	JP 62-6161 A (NKK CORP.) 13 January 1987, page 2, upper right column, line 7 to page 2, lower right column, line 4, fig. 4-5 (Family: none)		6-13
Y	JP 59-28650 A (NIPPON STEEL CORP.) 15 February 1984, page 2, lower left column, line 17 to page 2, lower right column, line 12, fig. 2 (Family: none)		6-13
Y	US 2017/0108469 A1 (THE CHARLES STARK DRAPER LABORATORY, INC.) 20 April 2017, paragraph [0061] & WO 2017/052712 A2		9–13
А	JP 2014-106165 A (HITACHI, LTD.) 09 June (Family: none)	2014	1-13
А	JP 2017-26354 A (SUMITOMO CHEMICAL CO., LTD.) 02 February 2017 & US 2018/0217097 A1 & WO 2017/010215 A1 & CN 107850571 A & KR 10-2018- 0030991 A		1-13
A	JP 62-112052 A (NKK CORP.) 23 May 1987 (I none)	Family:	1-13
Α	QUEK et al., "Modeling Studies on the Dev of a System for Real-Time Magnetic-Field of Steel Reinforcing Bars Embedded Within Reinforced Concrete", IEEE Transactions of Instrumentation and Measurement, 2008, vo no. 3, 571-576	velopment Imaging on ol. 57,	1-13

Form PCT/ISA/210 (continuation of second sheet) (January 2015)

(18)

国際調査報告		国際出願番号 PCT/JP201	8/031295	
A. 発明の属する分野の分類(国際特許分類(IPC)) Int.Cl. G01N27/83(2006.01)i				
 B. 調査を行 	行った分野			
調査を行った最 Int.Cl. G	最小限資料(国際特許分類(IPC)) 01N27/72−27/90			
最小限資料以外 日本国実用 日本国公開 日本国支開 日本国登録	トの資料で調査を行った分野に含まれるもの 新案公報 1922-1996年 実用新案公報 1971-2018年 新案登録公報 1996-2018年 実用新案公報 1994-2018年			
国際調査で使用した電子データベース(データベースの名称、調査に使用した用語) JSTPlus/JMEDPlus/JST7580 (JDreamIII)				
C. 関連する	5と認められる文献			
引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連する	ときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求項の番号	
Y	JP 2007-192803 A (石川島播磨重工業株式会社) 2007.08.02, 段落〔0015〕- 〔0035〕, 図 1-9 & US 2009/0134867 A1, 段落〔0042〕- 〔0070〕, 図 1-9 & WO 2007/072774 A1 & EP 1965206 A1 & CA 2633691 A			
Ŷ	JP 7-72122 A(パブコック日立株式。 1995.03.17, 段落〔0016〕-〔0018〕,	会社) 図7(ファミリーなし)	1-2, 4-13	
🈨 C欄の続き	きにも文献が列挙されている。	🎬 パテントファミリーに関する別	紙を参照。	
 * 引用文献のカテゴリー 「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示す もの 「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日 以後に公表されたもの 「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行 日若しくは他の特別な理由を確立するために引用す る文献(理由を付す) 「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献 「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示す もの 「T」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって 出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論 の理解のために引用するもの 「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明 の新規性又は進歩性がないと考えられるもの 「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以 上の文献との、当業者にとって自明である組合せに よって進歩性がないと考えられるもの 「B際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願 「&」同一パテントファミリー文献 				
国際調査を完了した日 国際調査報告の発送日 15.11.2018 27.11.2018				
国際調査機関6 日本国 東京者	D名称及びあて先 国特許庁(ISA/JP) 邸便番号100-8915 郡千代田区霞が関三丁目4番3号	特許庁審査官(権限のある職員) 蔵田 真彦 電話番号 03-3581-1101 P	2W 3602 内線 3258	

様式PCT/ISA/210 (第2ページ) (2015年1月)

	国際調査報告	国際出願番号 PCT/JP20	18/031295	
 C(続き). 関連すると認められる文献				
引用文献の カテゴリー *	引用文献名 及び一部の箇所が関連するとき	は、その関連する箇所の表示	関連する 請求項の番号	
Y	JP 62-6161 A(日本鋼管株式会社) 1987.01.13, 第2頁右上欄第7行-同頁右 (ファミリーなし)	「下欄第4行,第 4−5 図	6-13	
Y	JP 59-28650 A(新日本製鐵株式会社) 1984.02.15, 第2頁左下欄第17行ー同頁 (ファミリーなし)	石下欄第 12 行,第 2 図	6-13	
Y	US 2017/0108469 A1 (THE CHARLES STARK 2017.04.20, 段落〔0061〕 & WO 2017/052712 A2	DRAPER LABORATORY, INC.)	9–13	
A	JP 2014-106165 A (株式会社日立製作所) 2014.06.09(ファミリーなし)		1-13	
А	JP 2017-26354 A (住友化学株式会社) 2017.02.02 & US 2018/0217097 A1 & WO 2017/010218 & KR 10-2018-0030991 A	5 A1 & CN 107850571 A	1-13	
А	JP 62-112052 A(日本鋼管株式会社) 1987.05.23(ファミリーなし)		1-13	
Α	QUEK et al., Modeling Studies on the De Real-Time Magnetic-Field Imaging of S Embedded Within Reinforced Concrete, Instrumentation and Measurement, 2008	evelopment of a System for Steel Reinforcing Bars IEEE Transactions on 3, Vol.57, No.3, 571-576	1-13	

フロントページの続き

(81)指定国 · 地域 AP(BW,GH,GM,KE,LR,LS,MW,MZ,NA,RW,SD,SL,ST,SZ,TZ,UG,ZM,ZW),EA(AM,AZ,BY,KG,KZ,RU,T J,TM),EP(AL,AT,BE,BG,CH,CY,CZ,DE,DK,EE,ES,FI,FR,GB,GR,HR,HU,IE,IS,IT,LT,LU,LV,MC,MK,MT,NL,NO,PL,PT,R O,RS,SE,SI,SK,SM,TR),OA(BF,BJ,CF,CG,CI,CM,GA,GN,GQ,GW,KM,ML,MR,NE,SN,TD,TG),AE,AG,AL,AM,AO,AT,AU,AZ, BA,BB,BG,BH,BN,BR,BW,BY,BZ,CA,CH,CL,CN,CO,CR,CU,CZ,DE,DJ,DK,DM,DO,DZ,EC,EE,EG,ES,FI,GB,GD,GE,GH,GM,G T,HN,HR,HU,ID,IL,IN,IR,IS,JO,JP,KE,KG,KH,KN,KP,KR,KW,KZ,LA,LC,LK,LR,LS,LU,LY,MA,MD,ME,MG,MK,MN,MW,MX,MY,MZ,NA,NG,NI,NO,NZ,OM,PA,PE,PG,PH,PL,PT,QA,RO,RS,RU,RW,SA,SC,SD,SE,SG,SK,SL,SM,ST,SV,SY,TH,TJ,TM, TN,TR,TT

(72)発明者 高 清

東京都千代田区丸の内二丁目7番2号 コニカミノルタ株式会社内 Fターム(参考) 2G053 AA11 AB22 BA03 BA13 BB11 BC10 BC20 CA05 CA06 DA01 DA10 DB03

(注)この公表は、国際事務局(WIPO)により国際公開された公報を基に作成したものである。なおこの公表に 係る日本語特許出願(日本語実用新案登録出願)の国際公開の効果は、特許法第184条の10第1項(実用新案法 第48条の13第2項)により生ずるものであり、本掲載とは関係ありません。