

(19) 日本国特許庁 (JP)

(12) 特 許 公 報 (B2)

(11) 特許番号

特許第4294376号
(P4294376)

(45) 発行日 平成21年7月8日 (2009.7.8)

(24) 登録日 平成21年4月17日 (2009.4.17)

(51) Int.Cl.

F I

A 6 1 B 8/12 (2006.01)
H 0 4 R 17/00 (2006.01)A 6 1 B 8/12
H 0 4 R 17/00 3 3 2

請求項の数 9 (全 23 頁)

(21) 出願番号	特願2003-148305 (P2003-148305)	(73) 特許権者	000000376
(22) 出願日	平成15年5月26日 (2003.5.26)		オリンパス株式会社
(65) 公開番号	特開2004-350702 (P2004-350702A)		東京都渋谷区幡ヶ谷2丁目43番2号
(43) 公開日	平成16年12月16日 (2004.12.16)	(74) 代理人	100076233
審査請求日	平成18年4月17日 (2006.4.17)		弁理士 伊藤 進
		(72) 発明者	安達 日出夫
			東京都渋谷区幡ヶ谷2丁目43番2号 オ
			リンパス光学工業株式会社内
		(72) 発明者	沢田 之彦
			東京都渋谷区幡ヶ谷2丁目43番2号 オ
			リンパス光学工業株式会社内
		(72) 発明者	今橋 拓也
			東京都渋谷区幡ヶ谷2丁目43番2号 オ
			リンパス光学工業株式会社内

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 超音波診断プローブ装置

(57) 【特許請求の範囲】

【請求項 1】

内視鏡処置挿通チャンネルに連通する処置具挿通口を介して体腔内に導かれる超音波プローブを有する超音波診断プローブ装置において、

前記超音波プローブは、

体腔内に挿入される挿入部と、

前記挿入部の先端部において、一次元、二次元、円環状又は円筒側面上に配列された、マイクロマシン技術を使って製造された静電型超音波トランスデューサ素子と、

を備え、

前記超音波トランスデューサ素子は、

超音波を送信する機能を有する少なくとも1つの送信用セルと超音波を受信する機能を有する少なくとも1つの受信用セルとを有して構成された送受信セル群を複数備え、と共に、前記超音波を送信する機能または受信する機能のいずれも有さない複数の不使用セルにより構成された不使用セル群を備え、

前記複数の送受信セル群は、隣り合う群に含まれる送信用セル同士または受信用セル同士が互いに分離して配置するよう、前記不使用セル群を間に介して配列された

ことを特徴とする超音波診断プローブ装置。

【請求項 2】

前記送受信セル群および前記不使用セル群は、いずれも帯状に配列されたセル群であることを特徴とする請求項1に記載の超音波診断プローブ装置。

10

20

【請求項 3】

前記送受信セル群と前記不使用セル群とは、互いに交互に配列したことを特徴とする請求項 1 または 2 に記載の超音波診断プローブ装置。

【請求項 4】

内視鏡処置挿通チャンネルに連通する処置具挿通口を介して体腔内に導かれる超音波プローブを有する超音波診断プローブ装置において、

前記超音波プローブは、

体腔内に挿入される挿入部と、

前記挿入部の先端部において、一次元、二次元、円環状又は円筒側面上に配列された、マイクロマシン技術を使って製造された静電型超音波トランスデューサ素子と、

を備え、

前記超音波トランスデューサ素子は、

超音波を送信する機能を有する複数の送信用セルにより構成された送信セル群と、超音波を受信する機能を有する複数の受信用セルにより構成された受信セル群と、前記超音波を送信する機能または受信する機能のいずれも有さない複数の不使用セルにより構成された不使用セル群と、

をそれぞれ複数備え、

前記複数の送信セル群または受信セル群は、隣り合う送信用セル同士または受信用セル同士が互いに分離して配置するよう、前記不使用セル群を間に介して配列された

ことを特徴とする超音波診断プローブ装置。

【請求項 5】

前記送信セル群、前記受信セル群および前記不使用セル群は、いずれも帯状に配列されたセル群であることを特徴とする請求項 4 に記載の超音波診断プローブ装置。

【請求項 6】

前記超音波トランスデューサをチップ状超音波トランスデューサとして構成し、このチップ状超音波トランスデューサを基板に実装したことを特徴とする請求項 1 - 5 のいずれか一項に記載の超音波診断プローブ装置。

【請求項 7】

前記基板は柔軟性を有する平面基板であることを特徴とする請求項 6 に記載の超音波診断プローブ装置。

【請求項 8】

前記基板を超音波プローブの曲面部に配置したことを特徴とする請求項 7 に記載の超音波診断プローブ装置。

【請求項 9】

前記基板を超音波プローブ挿入部に周方向に配置したことを特徴とする請求項 7 に記載の超音波診断プローブ装置。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】

本発明は、超音波プローブと超音波観測装置とを備えた体腔内挿入を目的とした超音波診断プローブ装置に関する。

【0002】

【従来の技術】

近年、体腔内に超音波を照射し、そのエコー信号から体内の状態を画像化して診断する超音波診断法が広く普及している。

体腔内の超音波断層画像を得る超音波診断装置として、図 22 (a) に示すように体腔内に挿入される内視鏡 200 の挿入部 201 に設けられている図示しない処置具挿通チャンネルに連通する処置具挿通口 202 を介して体腔内に導かれる図 22 (b) 及び図 22 (c) に示す超音波プローブ 203、205 がある。

【0003】

図 2 2 (b) に示す超音波プローブ 2 0 3 の挿入部 2 0 4 の先端部内には超音波を送受する機械走査式の超音波トランスデューサ 2 0 8 が配設されており、図 2 2 (c) に示す超音波プローブ 2 0 5 の挿入部 2 0 6 の先端部には超音波を送受する複数の超音波トランスデューサ素子 2 0 7 a、...、2 0 7 a を例えば挿入部方向に配列して構成した電子走査式の超音波トランスデューサ 2 0 7 が設けられている。

【 0 0 0 4 】

前記超音波トランスデューサ 2 0 7 は、これら超音波トランスデューサ素子 2 0 7 a、...、2 0 7 a を規則的に電子走査して超音波断層画像を得られるようになっている。一方、前記機械走査式の超音波トランスデューサ 2 0 8 はハウジング 2 0 9 に一体配置されている。このハウジング 2 0 9 は、図示しない駆動モータの駆動力を伝達する例えばフレキシブルシャフト等の伝達部材 2 1 0 の先端部に固定されており、前記伝達部材 2 1 0 を回転させてハウジング 2 0 9 に一体な超音波トランスデューサ 2 0 8 を機械的に回転走査して超音波断層画像を得るようになっている。

10

【 0 0 0 5 】

図 2 3 に示すように前記超音波トランスデューサ 2 0 8 は、例えば円板状の複合圧電体 2 1 1 を使用したものである。この複合圧電体 2 1 1 は、ジルコン酸チタン酸鉛 $Pb(Zr, Ti)O_3$ 等の P Z T 系圧電セラミックス等で形成されている複数の圧電体 (不図示) の隙間及び周囲にポリウレタン、エポキシ等の樹脂部材 (不図示) を充填して構成したものであり、この複合圧電体 2 1 1 は金属製のケース体 2 1 2 内に配設されている。

20

【 0 0 0 6 】

前記複合圧電体 2 1 1 には上面側表面に設けた第 1 電極 2 1 1 a と、下面側表面に設けた第 2 電極 2 1 1 b とが設けられている。前記第 2 電極 2 1 1 b と前記第 1 電極 2 1 1 a とは電氣的に別体であり、第 1 電極 2 1 1 a を設けた上面側が超音波放射面になっている。前記第 2 電極 2 1 1 b には信号用導体 2 1 3 が接続され、前記第 1 電極 2 1 1 a にはグラウンド線 2 1 4 が接続されている。

【 0 0 0 7 】

前記ケース体 2 1 2 内に配設されている複合圧電体 2 1 1 の下面側には超音波吸収体 2 1 5 が配設され、曲面を形成した上面側にはケース体 2 1 2 の先端面までを覆う音響整合層の振幅条件を満たす音響整合層を兼ねる音響レンズ 2 1 6 が設けてある。また、前記超音波吸収体 2 1 5 及び複合圧電体 2 1 1 の外周側には第 1 電極 2 1 1 a と第 2 電極 2 1 1 b との電氣的な接触を防止する樹脂製の絶縁部材 2 1 7 が設けてある。さらに、前記超音波トランスデューサ 2 0 8 の表面を、耐水性、耐薬品性に優れたパリレン (ポリパラキシリレン) 等で形成された保護膜 (不図示) で覆っている。

30

【 0 0 0 8 】

一方、図 2 4 に示すように複数の超音波トランスデューサ素子 2 0 7 a、...、2 0 7 a を配列した超音波トランスデューサ 2 0 7 は、ジルコン酸チタン酸鉛 $Pb(Zr, Ti)O_3$ 等の P Z T 系圧電セラミックス等で形成された圧電素子 2 2 1 とこの圧電素子 2 2 1 の背面側に配設されるバッキング材 2 2 2 とで構成されている。前記圧電素子 2 2 1 の両面には電極 2 2 1 a、2 2 1 b が設けられている。そして、前記電極 2 2 1 b にはフレキシブルプリント基板 2 2 3 のパターン 2 2 3 a が図示しない半田で電氣的に接続されている。

40

【 0 0 0 9 】

前記圧電素子 2 2 1 は、厚み方向に対してバッキング材 2 2 2 まで届く深さ寸法のダイシング溝 2 2 4 によって長手方向に短冊状に等間隔で分離されて長手方向に複数のトランスデューサ素子 2 0 7 a を配列している。このダイシング溝 2 2 4 によって、半田による接続部をそれぞれ隣接する接続部と分離することにより、各パターン 2 2 3 a は 1 つのトランスデューサ素子 2 0 7 をそれぞれ形成する 2 つのサブエレメント素子 2 0 7 b に接続されている。前面側の電極 2 2 1 a の上には図示しない音響整合層が設けられ、前面側の電極 2 2 1 a を図示しない G N D 配線材により隣接する電極 2 2 1 a と互いに接続されてグラウンド電位に設定されている。

50

【 0 0 1 0 】

【 発明が解決しようとする課題 】

しかしながら、前記超音波プローブでは、電子走査式、機械走査式に関わらず、超音波トランスデューサを構成する圧電体に鉛が含まれている。このため、近年の環境問題を踏まえて、体腔内に挿入されて使用される超音波プローブに設けられる超音波トランスデューサの鉛フリー化が望まれている。

【 0 0 1 1 】

また、機械走査式で用いられる超音波トランスデューサでは、複数の圧電体の隙間及び周囲に樹脂部材を、常時均一に充填することが難しく、作成者、或いは製造日等によって性能にバラツキが生じていた。一方、電子走査式の超音波トランスデューサではダイシング溝を形成する作業に熟練をようし、作成者、或いは製造日等によって性能にバラツキが生じていた。

【 0 0 1 2 】

本発明は上記事情に鑑みてなされたものであり、超音波プローブに設けられる超音波トランスデューサの鉛フリー及び性能のバラツキを防止した超音波診断プローブ装置を提供することを目的にしている。

【 0 0 1 3 】

【 課題を解決するための手段 】

本発明の一態様による超音波診断プローブ装置は、内視鏡処置挿通チャンネルに連通する処置具挿通口を介して体腔内に導かれる超音波プローブを有する超音波診断プローブ装置において、

前記超音波プローブは、

体腔内に挿入される挿入部と、前記挿入部の先端部に配設された、マイクロマシン技術を使って製造された静電型超音波トランスデューサ素子と、を備え、

前記超音波トランスデューサ素子は、

超音波を送信する機能を有する少なくとも1つの送信用セルと超音波を受信する機能を有する少なくとも1つの受信用セルとを有して構成された送受信セル群を複数備えると共に、前記超音波を送信する機能または受信する機能のいずれも有さない複数の不使用セルにより構成された不使用セル群を備え、前記複数の送受信セル群は、隣り合う群に含まれる送信用セル同士または受信用セル同士が互いに分離して配置するよう、前記不使用セル群を間に介して配列されたことを特徴とする。

また、他の態様による超音波診断プローブ装置は、内視鏡処置挿通チャンネルに連通する処置具挿通口を介して体腔内に導かれる超音波プローブを有する超音波診断プローブ装置において、

前記超音波プローブは、

体腔内に挿入される挿入部と、前記挿入部の先端部に配設された、マイクロマシン技術を使って製造された静電型超音波トランスデューサ素子と、を備え、

前記超音波トランスデューサ素子は、

超音波を送信する機能を有する複数の送信用セルにより構成された送信セル群と、超音波を受信する機能を有する複数の受信用セルにより構成された受信セル群と、前記超音波を送信する機能または受信する機能のいずれも有さない複数の不使用セルにより構成された不使用セル群と、をそれぞれ複数備え、前記複数の送信セル群または受信セル群は、隣り合う送信用セル同士または受信用セル同士が互いに分離して配置するよう、前記不使用セル群を間に介して配列されたことを特徴とする。

【 0 0 1 6 】

【 発明の実施の形態 】

以下、図面を参照して本発明の実施の形態を説明する。

(第 1 実施形態)

図 1 ないし図 1 0 は本発明の第 1 実施形態にかかり、図 1 は超音波診断プローブ装置を説明する図、図 2 は超音波プローブの先端部の構成を説明する図、図 3 は超音波トランスデ

10

20

30

40

50

ューサを説明する図、図 4 は図 3 の矢印 A で示す部分の拡大図及び c - M U T セルを説明する図、図 5 は c - M U T セルの断面の構成例を説明する図、図 6 は超音波観測装置及び超音波トランスデューサの構成を説明するブロック図、図 7 は c - M U T の他の構成例を説明する図、図 8 は c - M U T セルの配列及びセル形状を説明する図、図 9 は超音波送受波方向を軸方向に対して直交した方向にした c - M U T を配置した超音波プローブを示す図、図 10 は超音波送受波方向を軸方向にした c - M U T を配置した超音波プローブを示す図である。

【 0 0 1 7 】

なお、図 8 (a) は c - M U T セルを格子状に配列したときの図、図 8 (b) は c - M U T セルの他のセル形状を示す図、図 8 (c) は c - M U T セルの別のセル形状を示す図である。

10

【 0 0 1 8 】

図 1 に示すように本実施形態の超音波診断プローブ装置 1 は、超音波観察装置 2 と、内視鏡装置 7 とで構成されている。

前記超音波観察装置 2 は、先端側に後述する超音波トランスデューサ (図 2 の符号 3 1 参照) を内蔵した細長い挿入部 3 a を備えた超音波プローブ 3 と、前記超音波プローブ 3 の基端部に設けた接続部 3 b が着脱自在に接続される連結部 4 a を備えた図示しない回転駆動源及びこの回転駆動源の回転角度データを取得してラジアル走査の際の超音波ビームの回転角度情報として回転角度データを後述する超音波観測装置に出力する例えばエンコーダを備えたプローブ駆動ユニット (以下、駆動ユニットと略記する) 4 と、この駆動ユニット 4 とコネクタ 4 b を介して電氣的に接続され、前記超音波トランスデューサの駆動及びこの静電型超音波トランスデューサから伝送される電気信号の各種信号処理を行って超音波断層画像用の映像信号を生成する信号処理を行う超音波観測装置 5 と、この超音波観測装置 5 で生成した映像信号を入力して超音波断層画像を表示する超音波画像表示装置 6 とで主に構成されている。なお、前記接続部 3 b を前記駆動ユニット 4 の連結部 4 a に配設することによって、機械的及び電氣的な接続状態になる。

20

【 0 0 1 9 】

前記内視鏡装置 7 は、撮像装置を内蔵した電子内視鏡 (以下、内視鏡と略記する) 8 と、この電子内視鏡 8 に照明光を供給する光源装置 9 と、前記電子内視鏡 8 の図示しない撮像素子の駆動及びこの撮像素子から伝送される電気信号の各種信号処理を行って内視鏡観察画像用の映像信号を生成する信号処理を行うビデオプロセッサ 10 と、このビデオプロセッサ 10 で生成された映像信号を入力して内視鏡観察用画像を表示する内視鏡画像表示装置 11 とで主に構成されている。

30

【 0 0 2 0 】

前記内視鏡 8 は、体腔内に挿入される細長の挿入部 1 2 と、この挿入部 1 2 の基端側に位置する操作部 1 3 と、この操作部 1 3 の側部から延出するユニバーサルコード 1 4 とで主に構成されている。

【 0 0 2 1 】

前記ユニバーサルコード 1 4 の基端部には前記光源装置 9 に接続される内視鏡コネクタ 1 4 a が設けられている。この内視鏡コネクタ 1 4 a の側部には電気コネクタ 1 4 b が設けられている。この電気コネクタ 1 4 b には前記ビデオプロセッサ 10 と電氣的に接続される映像ケーブル 1 5 が接続される。

40

【 0 0 2 2 】

前記挿入部 1 2 の先端面 1 2 a には直視による内視鏡観察を行うための照明光窓 1 6 a 及び観察窓 1 6 b 及び鉗子出口 1 6 c 等が設けられいてる。

前記操作部 1 3 には前記挿入部 1 2 を構成する湾曲部 1 7 を湾曲制御するアングルノブ 1 8 、体腔内に導入される処置具の導入口となる、前記鉗子出口 1 6 c に連通した処置具挿入口 1 9 、前記内視鏡画像表示装置 11 に表示させる表示画像を切り換えたり、フリーズ、リリース等の指示を行う各種操作スイッチ 20 等が設けられている。

【 0 0 2 3 】

50

図 2 に示すように前記超音波プローブ 3 の挿入部 3 a の先端部には超音波透過性に優れた高密度ポリエチレン、ポリメチルペンテン等の部材で形成された先端キャップ 2 1 が配置されている。この先端キャップ 2 1 の内部には超音波トランスデューサ 3 1 を設けたハウジング 2 2 が回転自在に配置されている。このハウジング 2 2 の基端部には前記駆動ユニット 4 に備えられている回転駆動源の回転駆動力を伝達する回転力伝達部材である例えばフレキシブルシャフト 2 3 の一端部が固定されている。なお、このフレキシブルシャフト 2 3 の他端部は前記駆動ユニット 4 の回転駆動源に固定されている。

【 0 0 2 4 】

したがって、前記駆動ユニット 4 に備えられている回転駆動源を駆動状態にすることによって、この回転駆動源の回転駆動力がフレキシブルシャフト 2 3 を介してハウジング 2 2 に伝達されて、このハウジング 2 2 に設けられている超音波トランスデューサ 3 1 が回転状態になる。

【 0 0 2 5 】

前記フレキシブルシャフト 2 3 の内部には前記超音波トランスデューサ 3 1 と前記超音波観測装置 5 とを電氣的に接続する例えば同軸ケーブルで構成された後述する信号線 3 3 をひとまとめにした信号ケーブル（不図示）が挿通している。また、前記挿入部 3 a 内には例えば流動パラフィン、カルボキシメチルセルロース水溶液等の超音波伝達媒体 2 4 が充填される。さらに、前記挿入部 3 a の先端側には前記先端キャップ 2 1 を覆うよう図示しない膨縮自在なバルーンが必要に応じて取り付けられるようになっている。

【 0 0 2 6 】

図 2 及び図 3 に示す前記超音波トランスデューサ 3 1 は、シリコン半導体基板をシリコンマイクロマシーニング技術を用いて加工した、静電型超音波トランスデューサ（以下、c - M U T (Capacitive Micromachined Ultrasonic Transducer) 3 1 と記載する）であり、手作業によらず、シリコンプロセスで、完全にクリーンな環境で操作シーケンスにしたがって忠実に自動で製造される。

【 0 0 2 7 】

前記 c - M U T 3 1 は、複数の c - M U T セル 3 1 a を配列して、例えば各セルに位相差を設けた駆動を行い、合成超音波ビームをセクタ走査したり、いくつかの配列グループに分割して、配列グループ毎に一次元的にリニア走査、又はセクタ走査することができる。また、全素子を並列接続して単一素子としてラジアル走査することも可能である。さらには、全素子を同心枠型アレイ構造にして、それぞれのアレイエレメントに位相差を持った駆動を行い、超音波ビームの収束機能を実現することも可能である。なお、枠型アレイ構造とは、大きさの異なる複数の枠状のアレイエレメントを、例えばそれらの重心位置を一致させて配置したものである。また、上記の各場合に対応して接続ケーブルの特性、配置或いは本数が変化する。この c - M U T 3 1 の各 c - M U T セル 3 1 a , ... , 3 1 a と信号線 3 3 , ... , 3 3 とはケーブル接続部 3 4 を介して電氣的に接続される構成になっている。このケーブル接続部 3 4 から延出する信号線 3 3 , ... , 3 3 はひとまとめにされて、挿入部 1 2 内を挿通する図示しない例えばチューブ内に挿通された状態で操作部 1 3 方向に延出して、前記超音波観測装置 5 に電氣的に接続されるようになっている。

【 0 0 2 8 】

前記 c - M U T 3 1 の表面及び前記ハウジング部 3 2 の一部は、耐水性、耐薬品性に優れたパリレン（ポリパラキシリレン）等で形成された保護膜（図 4 の符号 3 9 参照）で被覆されている。

【 0 0 2 9 】

図 4 及び図 5 に示すように前記 c - M U T 3 1 を構成する各 c - M U T セル 3 1 a のセル形状は例えば六角形状で形成されている。そして、複数の c - M U T セル 3 1 a , ... , 3 1 a を微小所定ピッチで複数列、複数列にハニカム構造で整列配置させて、超音波走査面の開口形状を例えば四角形状にしている。

【 0 0 3 0 】

前記 c - M U T セル 3 1 a は、シリコン基板 3 5 上に形成された、下部電極 3 7 d、電極

10

20

30

40

50

間距離を設定する絶縁性支柱 36、シリコン又はシリコン化合物から形成されたシリコンメンブレン 38、及び上部電極 37u で主に構成されている。前記下部電極 37d は前記シリコン基板 35 の上面に設けられ、前記上部電極 37u はシリコンメンブレン 38 の上面に設けられている。符号 40 は真空空隙部（以下、空隙部と略記する）であり、本形態においてはシリコンメンブレン 38 の振動を制動する層になっている。

【0031】

複数の c-MUT セル 31a が配列されるシリコン基板 35 には c-MOS 集積回路で構成された送信遅延回路 61、バイアス信号印加回路 62、駆動信号発生回路 63、送受信切替回路 64、c-MUT セル 31a にプリアンプ 65、ビームフォーマ 66 等からなる制御回路部 43a や、配線電極 44 が設けられている。前記シリコンメンブレン 38 に設けられた上部電極 37u は接地電極であり、前記下部電極 37d は信号入出力用電極である。そして、前記上部電極 37u の上面には前記保護膜 39 が被覆されている。

10

【0032】

図 6 に示すように前記 c-MUT 31 には複数の c-MUT セル 31a が配列されている。これら c-MUT セル 31a は、超音波観測装置 5 に設けられている CPU 51 から出力される動作指示信号に基づいて駆動制御されるようになっている。

【0033】

前記超音波観測装置 5 には前記 CPU 51、トリガー信号発生回路 52、セクタ 53、エコー信号処理回路 54、ドップラー信号処理回路 55、高調波信号処理回路 56、超音波画像処理部 57、三次元画像構築回路 58 が備えられている。

20

【0034】

前記 CPU 51 はこの超音波観測装置 5 に設けられている各種回路及び処理部に動作指示信号を出力したり、各種回路及び処理部からのフィードバック信号を受信して、各種制御を行う。

【0035】

前記トリガー信号発生回路 52 は、各 c-MUT セル 31a を駆動させて送波及び受波のタイミング信号である繰り返しのパルス信号を出力する。

前記セクタ 53 は前記 CPU 51 の動作指示信号に基づいて指示された所定の c-MUT セル 31a に対してパルス信号を伝送する。

【0036】

前記エコー信号処理回路 54 は、各 c-MUT セル 31a から出力される超音波から生体内の臓器及びその境界などで反射し、前記 c-MUT セル 31a に戻ってきて受信された後述する受信ビーム信号を基に可視像の画像データを生成する。

30

【0037】

前記ドップラー信号処理回路 55 は、前記 c-MUT セル 31a から出力される受信ビーム信号からドップラー効果を利用して組織の移動成分、すなわち血流成分を抽出し、超音波断層像内における血流の位置を着色するためのカラーデータを生成する。

【0038】

前記高調波信号処理回路 56 は、各 c-MUT セル 31a から出力される受信ビーム信号から第 2 高調波周波数又は第 3 高調波周波数を中心周波数とするフィルタでその周波数成分の信号を抽出、増幅してハーモニクイメーシング診断用の画像データを生成する。

40

【0039】

前記三次元画像構築回路 58 は、前記 c-MUT セル 31a から出力される受信ビーム信号から 3 次元画像を構築し、3 次元画像データを出力する。

【0040】

以上のように、二次元に配列された c-MUT セル 31a からの受信信号だけから三次元画像を構築することは可能であるが、その他、c-MUT セル 31a を一次元アレイに配列して電子走査で二次元画像を得て、且つ、一次元アレイに配列した振動子をラジアル回転させて、回転角度情報を得て三次元画像を構築することも可能である。

【0041】

50

前記超音波画像処理部 57 は前記エコー信号処理回路 54、前記ドップラー信号処理回路 55、前記高調波信号処理回路 56、三次元画像構築回路 58 等で生成された画像データを基に、それぞれ B モード画像、ドップラー画像、ハーモニクイメーキング像等を構築する。また、同時に、CPU 51 を介して文字等のキャラクタのオーバーレイを行う。そして、この超音波画像処理部 57 で構築した映像信号をモニタ 5 に出力して、モニタ 5 の画面上に観察画像の 1 つである超音波断層画像を表示させる。

【0042】

前記送信遅延回路 61 は各 c - MUT セル 31a に駆動電圧を印加するタイミングを決定して、所定のセクタ走査等を行うように設定する。

前記バイアス信号印加回路 62 は前記駆動信号発生回路 63 からの出力に所定のバイアス信号を重畳させる。このバイアス信号としては、送受信時に同じ直流電圧のみを使用する方法、送信時に高い電圧に設定して受信時には低い電圧に変化させる方法、更には例えば直流成分に交流成分を重畳させ S/N を改善したり、その交流成分とエコー信号との相関をとることによって S/N を改善させる方法がある。

【0043】

DC バイアス電圧は、送信時においては送信電圧波形と同じゆがみのない波形の超音波送信波形を得るために必要である。前記 DC バイアス電圧が重畳していないと、送信超音波信号の周波数は駆動電圧信号の 2 倍となり、その振幅は二分の一となる。

【0044】

一方、受信時はバイアス電圧印加は必用である。このバイアス電圧は直流電圧であれば受信超音波と同一の波形になる。また、DC 電圧とともに更に交流電圧信号を重畳させ、後段の信号処理によって、その交流電圧信号の中心周波数のバンドパスフィルタで濾波し、S/N を改善することも可能である。さらに、他のバイアス電圧印加の利用方法として c - MUT セル選択が可能となる。これは、バイアス電圧がないと原理的に受信信号が得られないことを利用するものであり、セル選択を行わないセルに対して DC 電圧を与えないようにすることで、セル選択が可能になる。直流信号成分が重畳した受信信号は、コンデンサ等の直流信号阻止手段で rf 信号に変換され、受信信号とされ、信号処理部に伝送される。

【0045】

前記駆動信号発生回路 63 は前記送信遅延回路 61 からの出力信号に基づいて、所望する超音波波形に対応する駆動電圧信号であるバースト波を発生する。

前記送受信切換回路 64 は 1 つの c - MUT セル 31a を送波状態と受波状態とに切り換えるものである。送波状態のときには前記駆動電圧信号を c - MUT セル 31a に印加し、受波状態では前記エコー情報を受信することによって c - MUT セル 31a の電極 37u、37d 間に発生した電荷信号をプリアンプに出力する。なお、前記送受信切換回路 64 は、c - MUT セル 31a を送信専用と受信専用とに分割して使用する際には不要である。

【0046】

前記プリアンプ 65 は前記送受信切換回路 64 から出力された電荷信号を電圧信号に変化するとともに増幅する。

前記ビームフォーマ 66 は前記プリアンプ 65 から出力された各超音波エコー信号を前記送信遅延回路 61 での遅延と同様又は異なる遅延時間で合成した受信ビーム信号を出力する。

【0047】

そして、CPU 51 の動作指示信号に基づいて、所定の位相差を与えて、それぞれの c - MUT セル 31a を駆動して、c - MUT 31 の超音波走査面から所定の焦点距離に設定した超音波を送波して、前記ビームフォーマ 66 で前記送信遅延回路 61 での遅延と同様な遅延をかけて合成して受信ビーム信号として出力することによって、前記焦点距離に設定した超音波による超音波観測を行える。

【0048】

なお、前記ビームフォーマ６６で前記送信遅延回路６１での遅延と異なる所望の遅延時間で合成して出力することによって、このビームフォーマ６６の遅延時間に対応した受信ビーム信号を得て、超音波観測装置５を経て所望の超音波断層画像を得られる。

【００４９】

また、本実施形態においては複数のｃ－ＭＵＴセル３１ａの制御回路及び配線電極等をシリコン基板３５に形成した層状配置のｃ－ＭＵＴ３１としているが、ｃ－ＭＵＴ３１の構成は層状配置に限定されるものではなく、図７に示すようにｃ－ＭＵＴ３１の一面側に複数のｃ－ＭＵＴセル３１ａを配列させたｃ－ＭＵＴセル形成部３１ｂと、前記制御回路、配線電極等を形成した回路形成部３１ｃとを設けた、面内配置の超音波トランスデューサ３１Ａを構成するようにしてもよい。

10

【００５０】

さらに、本実施形態においてはｃ－ＭＵＴセル３１ａのセル形状を六角形形状に形成し、それらをハニカム構造で整列配置させた構成としているが、ｃ－ＭＵＴセル３１ａの形状及び配列はこれに限定されるものではなく、図８（ａ）に示すように複数のｃ－ＭＵＴセル３１ａを格子状に整列配置させる構成であったり、図８（ｂ）に示すような円形形状や楕円形状（不図示）でｃ－ＭＵＴセル３１ｄを形成したり、図８（ｃ）に示すような八角形形状等の多角形形状でｃ－ＭＵＴセル３１ｅを形成するようにしてもよい。

【００５１】

上述のように構成したｃ－ＭＵＴを超音波観察ユニットに設けた超音波プローブの作用を説明する。

20

まず、超音波診断プローブ装置１の内視鏡装置７に設けられている内視鏡画像表示装置１１の画面上に表示される内視鏡画像を観察しながら挿入部１２を体腔内に挿入していく。そして、この挿入部１２の先端面が観察部位近傍に到達したなら、前記超音波観察装置２の挿入部３ａを前記処置具挿入口１９から挿入してこの挿入部３ａの先端部を鉗子出口１６ｃから突出させる。そして、前記先端キャップ２１の突出位置や湾曲部１７の湾曲状態を調整して、この先端キャップ２１を所望する位置に配置する。その後、例えば図示しないバルーンを膨張させる、又は、超音波媒体である水で先端キャップ２１を水没させ、超音波観測装置５を操作してｃ－ＭＵＴ３１を駆動状態にする。このとき、駆動ユニット４も駆動状態にする。

【００５２】

30

すると、前記駆動ユニット４の回転駆動源の回転駆動力がフレキシブルシャフト２３を介してハウジング２２に伝達されてｃ－ＭＵＴ３１が回転状態になるとともに、超音波観測装置５のＣＰＵ５１から観察者の操作指示に対応した動作指示信号が出力され、トリガー信号発生回路５２でパルス信号に変換されて、セレクト５３を介してｃ－ＭＵＴ３１を構成する所定のｃ－ＭＵＴセル３１ａに向けて出力されていく。

【００５３】

このパルス信号は、送信遅延回路６１に入力され、所定の遅延をかけた駆動電圧信号を駆動信号発生回路６３及びバイアス信号印加回路６２を介して出力し、送受信切換回路６４によって送波状態に切り換えられたとき、この駆動電圧信号がｃ－ＭＵＴセル３１ａに印加されて超音波が出射される。

40

【００５４】

そして、前記ＣＰＵ５１では配列されたそれぞれのｃ－ＭＵＴセル３１ａに対して動作指示信号を出力して、例えば、中央のｃ－ＭＵＴセル３１ａに対して駆動電圧信号に大きな遅延をかけ、配列の中央から離れていくｃ－ＭＵＴセル３１ａに対して駆動電圧信号に小さな遅延をかける等して１つの超音波波形を形成して、ｃ－ＭＵＴ３１の超音波走査面から出力されていく。

【００５５】

つまり、ＣＰＵ５１の制御に基づいて各ｃ－ＭＵＴセル３１ａから超音波を出射させて、軸方向に対するセクタ走査及び軸周りのラジアル走査が行われる。

【００５６】

50

一方、前記エンコーダからは回転駆動源の回転角度データが超音波観測装置 5 に随時入力される。また、前記複数の c - M U T セル 3 1 a では、前記送受信切換回路 6 4 によって送波状態と受波状態とが切換制御されている。このため、送受信切換回路 6 4 が受波状態であるときには、c - M U T セル 3 1 a でエコー情報を受信したことによって電極 3 7 u、3 7 d 間に発生した電荷信号がプリアンプ 6 5 に出力される。

【 0 0 5 7 】

このプリアンプ 6 5 に出力された電荷信号は、電圧信号に変換するとともに増幅され、ピームフォーマ 6 6 で適当な遅延をかけた受信ピーム信号として超音波観測装置 5 に出力される。

【 0 0 5 8 】

そして、各 c - M U T セル 3 1 a から順次出力される受信ピーム信号をエコー信号処理回路 5 4、三次元画像構築回路 5 8、ドップラー信号処理回路 5 5、高調波信号処理回路 5 6 等を経て、回転角度データに基づいて極座標系データをモニタ 6 に出力できるような直交座標系に変換する等の処理を行い、その後、超音波画像処理部 5 7 で標準的な映像信号に変換すると同時に、C P U 5 1 を介してオーバーレイを行ってモニタ 5 に出力する。このことによって、モニタ 5 の画面上には三次元の超音波断層画像が表示される。

このことによって、対象観察部位の超音波観察を三次元的に行える。

【 0 0 5 9 】

なお、本実施形態においては、前記駆動ユニット 4 の回転駆動源を動作させて、つまり c - M U T 3 1 をラジアル走査するとともにセクタ走査を行って三次元画像を得る実施形態を示しているが、前記回転駆動源を動作させることなく C P U 5 1 の制御に基づいて各 c - M U T セル 3 1 a から超音波を出射させて、軸方向に対するセクタ走査や、軸方向に対して直交するセクタ走査を行って超音波断層画像を取得するようにしてもよい。

【 0 0 6 0 】

このように、超音波プローブの先端部に設けられた超音波観察ユニットに配置される超音波トランスデューサを、シリコン半導体基板をシリコンマイクロマシーニング技術を用いて複数の c - M U T セルを配列させた、静電型超音波トランスデューサで構成したことによって、鉛フリーの超音波トランスデューサを実現することができる。

【 0 0 6 1 】

また、シリコンマイクロマシーニング技術を用いることによって、静電型超音波トランスデューサを、クリーンな環境で、自動作成することができる。このことによって、精細な c - M U T セルの配列を、ダイシング歪みやバラツキを発生させることなく行えるので、信頼性の高い超音波観察ユニットを安価に提供することが可能になる。

【 0 0 6 2 】

さらに、c - M U T セルのセル形状や、超音波走査面の開口形状を所望の形状及び大きさに設定して、超音波観察ユニットの小型化及び高精度化を図ることができる。

【 0 0 6 3 】

又、c - M U T セルを配列させて構成した c - M U T をハウジングに配設し、この c - M U T を配設したハウジングを回転力伝達部材によって回転させて、セクタ走査及びラジアル走査を行う構成にすることによって、3 次元の超音波画像を得るのに必要なエコーデータを瞬時に得ることができる。

【 0 0 6 4 】

このことによって、心臓の拍動の影響等を受ける部位であっても、瞬時に 3 次元の超音波画像を得るのに必要なエコーデータを取得して、精度の高い 3 次元の超音波画像による観察を行える。

【 0 0 6 5 】

なお、c - M U T セルを配列して超音波走査面を円板状に形成して c - M U T を形成するとき、これら c - M U T セルを構成する上部電極同士及び下部電極同士を電氣的に連結状態にすることによって、前記図 2 2 (b) で示した超音波プローブでの使用が可能になる。

【 0 0 6 6 】

また、図 9 に示すように超音波走査面の開口形状を所望の形状及び大きさに設定した c - M U T 3 1 B を先端部に設けて、挿入方向に対して直交する方向を超音波送受波方向としたセクタタイプの超音波プローブ 3 A を構成したり、図 1 0 に示すように c - M U T 3 1 C を先端部に設けて、挿入方向に対して前方を超音波送受波方向としたセクタタイプの超音波プローブ 3 B を構成するようにしてもよい。

【 0 0 6 7 】

ここで、図 1 1 ないし図 1 4 を参照して複数の c - M U T セル 3 1 a を配列して構成される c - M U T の変形例を説明する。

【 0 0 6 8 】

図 1 1 を参照して超音波トランスデューサを構成する c - M U T セルの他の配列構成を説明する。

なお、図 1 1 (a) は開口寸法を所定の規則で変化させた c - M U T セルを配列させて構成した超音波トランスデューサを示す図、図 1 1 (b) は c - M U T セルの A 1 - A 2 方向配列を規制する開口分布曲線を示す図、図 1 1 (c) は c - M U T セルの B 1 - B 2 方向配列を規制する開口分布曲線を示す図である。

【 0 0 6 9 】

図 1 1 (a) に示すように本実施形態の c - M U T 3 1 G においては、この c - M U T 3 1 G を構成する各 c - M U T セル 3 1 の開口寸法を配列方向によって、規則的に変化させている。即ち、上述した実施形態のように c - M U T セル 3 1 a の開口寸法を全て一定に形成するのではなく、配列方向にしたがって、例えば図 1 1 (b) 及び図 1 1 (c) に示す R 値分布曲線に基づいて設定している。

【 0 0 7 0 】

前記図 1 1 (b) 及び図 1 1 (c) に示した R 値分布曲線は、c - M U T セルにおいて電極面積は静電容量に比例し、その結果、送受信音圧に比例することを応用して作成したものであり、電極面積を例えばガウス分布関数に設定している。つまり、本実施形態の c - M U T 3 1 G においては中央に位置する c - M U T セル 3 1 a の開口寸法が最大になって、この中央から前記 c - M U T 3 1 G の周辺に向かうにしたがって前記曲線と同様に開口寸法が小さくなっている。

【 0 0 7 1 】

このことによって、c - M U T セルの示す指向特性 (= このエレメントの開口の回折パターン) に、前記 c - M U T セルをアレイ状に配列させたときに相互の干渉効果によって発生する干渉パターンが乗じられておこる音圧の強弱であるグレーティングローブが改善されて、擬情報であるアーティファクトの発生を抑圧することができる。

したがって、良好な超音波断層画像を得られる。

【 0 0 7 2 】

図 1 2 を参照して超音波トランスデューサを構成する c - M U T セルの他の配置構成を説明する。

なお、図 1 2 (a) は配列される c - M U T セルを送信用セルと受信用セルと不使用セルとに分割した一構成例を示す図、図 1 2 (b) は配列される c - M U T セルを送信用セルと受信用セルと不使用セルとに分割した他の構成例を示す図である。

【 0 0 7 3 】

上述した実施形態では前記送受信切換回路 6 4 を設けて送波状態と受波状態とを切り換えることによって、1 つの c - M U T セル 3 1 a で送受信を行う構成としていたが、本実施形態においては複数の c - M U T セルを送波専用の送信用セル 3 1 f と、受波専用の受信用セル 3 1 g、と送波及び受波のどちらの機能も有していない不使用セル 3 1 h としている。

【 0 0 7 4 】

そして、図 1 2 (a) に示すように一対の送信用セル 3 1 f と受信用セル 3 1 g とで構成した送受信セル群 3 1 k 及び不使用セル 3 1 h を帯状の群である不使用セル群 3 1 m とし

10

20

30

40

50

て形成し、この不使用セル群 3 1 m と送受信セル群 3 1 k とを例えば列方向に交互に配列させて c - M U T 3 1 H を構成している。

【 0 0 7 5 】

このことによって、列方向に配列された送信セル群 3 1 f の間又は受信セル群 3 1 g の間に、送信時は受信セル群 3 1 g と不使用セル群 3 1 h が、受信時は送信セル群 3 1 f と不使用セル群 3 1 h が物理的な所定間隔を設けることによりクロストークの軽減を図ることができる。したがって、画質の良好な超音波断層画像を得られる。

【 0 0 7 6 】

なお、送受信セル群 3 1 k を一対の送信用セル 3 1 f と受信用セル 3 1 g とで構成する代わりに、図 1 2 (b) に示すように 2 つの送信用セル 3 1 f と 1 つの受信用セル 3 1 g とで送受信セル群 3 1 n を構成して、例えば行方向に配列された送受信セル群 3 1 n の間に略帯状の不使用セル群 3 1 m を配列させて、隣り合う送受信セル群 3 1 n 同士の間物理的な所定間隔を設ける構成にして c - M U T 3 1 J を構成するようにしてもよい。

【 0 0 7 7 】

また、本実施形態においては c - M U T を構成する c - M U T セルを受信用セル 3 1 g 、送信用セル 3 1 f 、不使用セル 3 1 h とした構成例を示しているが、複数の受信用セル 3 1 g のそれぞれ電極を一体で電氣的に連結してひとまとめにした受信セル群、複数の送信用セル 3 1 f のそれぞれの電極を一体で電氣的に連結してひとまとめにした送信セル群及び前記不使用セル群として構成し、それぞれのセル群を前記図 1 2 (a) や前記図 1 2 (b) に示すように配列させて c - M U T を構成するようにしてもよい。

【 0 0 7 8 】

図 1 3 及び図 1 4 を参照してを超音波プローブに設けられる c - M U T の別の構成を説明する。

図 1 3 は曲面部に c - M U T を設けた超音波プローブを示す図、図 1 4 は c - M U T チップを実装した基板を説明する図である。なお、図 1 3 (a) はコンベックス走査型の超音波プローブを示す図、図 1 3 (b) はラジアル走査型の超音波プローブを示す図、図 1 4 (a) は c - M U T チップ実装基板の一構成例を示す図、図 1 4 (b) は図 1 4 (a) で示す c - M U T チップ実装基板の作用を説明する図である。

【 0 0 7 9 】

図 1 3 (a) に示すように本実施形態の超音波プローブ 3 C は、コンベックス走査が可能なように挿入部 3 a の先端部に帯状 c - M U T 9 2 を配置して構成されている。一方、図 1 3 (b) に示すように本実施形態の超音波プローブ 3 D は、内視鏡挿入方向に対して直交する方向のラジアル走査が可能なように挿入部先端部の周方向に帯状 c - M U T 9 2 を配置して構成されている。

【 0 0 8 0 】

前記帯状 c - M U T 9 2 は、図 1 4 (a) に示すように柔軟性を有する平面基板 9 3 に、複数の c - M U T セルを配列させてチップ状に構成した c - M U T チップ 9 4 を所定間隔で複数、実装配置して構成したものである。この帯状 c - M U T 9 2 は、複数の c - M U T チップ 9 4 を所定間隔で実装配置させたうえで、図 1 4 (b) に示すように所定形状に変形させる。したがって、この帯状 c - M U T 9 2 を挿入部先端部の所望の方向に配置させて、コンベックス走査、ラジアル走査による超音波断層画像を得られる超音波プローブを構成することかできる。

【 0 0 8 1 】

(第 2 実施形態)

図 1 5 ないし図 2 1 は本実施形態の第 2 実施形態にかかり、図 1 5 は c - M U T に加えて、シリコン基板上にシリコン発光素子及びシリコン受光素子を設けた多機能超音波トランスデューサを配置した超音波プローブを説明する図、図 1 6 は多機能超音波トランスデューサの断面の構成例を説明する図、図 1 7 は多機能超音波トランスデューサを配置した超音波プローブを説明する図、図 1 8 は c - M U T に加えて、シリコン基板上に他の機能デバイスを設けた多機能超音波トランスデューサを説明する図、図 1 9 はシリコン発光素子

及びシリコン受光素子を配設した多機能超音波トランスデューサの他の構成例を説明する図、図20は図15の多機能超音波トランスデューサにさらにマイクロジャイロセンサを配設した多機能超音波トランスデューサの構成を説明する図、図21はシリコン基板上に静電容量測定用セルを設けた多機能超音波トランスデューサの構成を説明する図である。

【0082】

なお、図17(a)は多機能超音波トランスデューサを配置した超音波プローブの先端部の構成を示す図、図17(b)は多機能超音波トランスデューサを配置した超音波プローブの作用を説明する図、図18(a)はc-MUTに加えて、シリコン基板上にシリコン発光素子を設けた多機能超音波トランスデューサを配置した超音波プローブを説明する図、図18(b)はc-MUTに加えて、シリコン基板上にシリコン受光素子を設けた多機能超音波トランスデューサを配置した超音波プローブを説明する図、図21(a)は静電容量測定用のダミーc-MUTセルを設けた多機能超音波トランスデューサを示す図、図21(b)はダミーc-MUTセルの作用及び機能を説明するフローチャートである。

【0083】

図15に示すように本実施形態の多機能超音波トランスデューサ122にはシリコンマイクロマシニング技術を用いて形成した超音波走査面の開口形状を角形状に形成したc-MUT131と、この角形状のc-MUT131の例えば略中央部に位置する同一面にシリコン発光素子で構成した発光素子部123及びシリコン受光素子で構成した受光素子部124とが併設されている。

【0084】

図16に示すように本実施形態のc-MUT131においては複数のc-MUTセル131aが配列されるシリコン基板35には、例えば第1中間誘電体層41及び第2中間誘電体層42で形成され、これら誘電体層41、42に前記アクセス回路形成部に加えて、前記所定の制御を行うc-MOS集積回路で構成した前記発光素子部123及び受光素子部124の制御を行う各種制御回路43a、43b、43c、...や、配線電極44a、44b、44c、44d、...が設けてある。

【0085】

そして、下部電極37dと配線電極44a、配線電極44aと配線電極44b、配線電極44bと配線電極44c、配線電極44cと制御回路43c、配線電極44dと制御回路43b、配線電極44dと制御回路43c等とをそれぞれピアホール45によって電氣的に接続している。

【0086】

前記発光素子部123及び前記受光素子部124からは図示しない電気ケーブルが延出しており、前記超音波観測装置5と電氣的に接続されている。

【0087】

なお、前記発光素子部123は例えば発光ダイオード、レーザーダイオード等であり、前記受光素子部124は例えばC-MOS、CCD等のいずれかである。その他の構成は前記第1実施形態と同様であり、同部材には同符号を付して説明を省略する。符号126は緩衝領域である。

【0088】

上述のように構成した多機能超音波トランスデューサ122の作用を説明する。

図17(a)に示すように超音波プローブ120の挿入部3a内のハウジング22には前記多機能超音波トランスデューサ122が配設されている。このため、図17(b)に示すようにこの多機能超音波トランスデューサ122の超音波観測面を体壁に対向させた状態にして、発光素子部123によって観察部位を照らし、この発光素子部123によって照明された観察部位の内視鏡画像を受光素子部124で撮像することによって、超音波画像表示装置6の画面上には内視鏡画像が表示させて、超音波走査面に対向した体壁表面の内視鏡的観察を行える。

【0089】

この状態で、例えば、超音波伝達媒体である水で超音波プローブ120の先端部を水没状

10

20

30

40

50

態にするとともに、超音波観測装置 5 を操作して多機能超音波トランスデューサ 1 2 2 の c - M U T 1 3 1 を駆動状態にすると、前記第 1 実施形態で説明したようにこの超音波観測装置 5 の C P U 5 1 から観察者の操作指示に対応した動作指示信号が c - M U T 1 3 1 に向けて出力される。そして、c - M U T セル 1 3 1 a を送波状態 / 受波状態に切り換えて超音波を出射する一方、反射超音波を受信してモニタ 5 の画面上に三次元の超音波断層画像を表示させる。このことによって、対象観察部位の超音波観察を行える。

【 0 0 9 0 】

このように、c - M U T に加えて、発光素子部及び受光素子部をシリコンマイクロマシーニング技術を用いて形成した多機能超音波トランスデューサをハウジングに配設して超音波プローブを構成することによって、超音波プローブによって、超音波観察のみならず、超音波走査面に対向した体壁表面の内視鏡的観察を行うことができる。その他の作用及び効果は前記第 1 実施形態と同様である。

【 0 0 9 1 】

なお、図 1 8 (a) に示すように前記多機能トランスデューサ 1 2 2 の代わりに発光素子部 1 2 3 だけを設けた多機能超音波トランスデューサ 1 2 2 A を配置して超音波プローブを構成するようにしてもよい。このことによって、内視鏡 8 の挿入部 1 2 の先端面 1 2 a から前記超音波プローブを突出させることによって、この超音波プローブに設けられている多機能超音波トランスデューサ 1 2 2 A の発光素子部 1 2 3 から照射される照明光を補助光にして内視鏡装置 7 による内視鏡観察を行うことができる。

【 0 0 9 2 】

また、図 1 8 (b) に示すように前記多機能トランスデューサ 1 2 2 の代わりに受光素子部 1 2 4 だけを設けた多機能超音波トランスデューサ 1 2 2 B を配置して超音波プローブを構成するようにしてもよい。このことによって、内視鏡 8 の挿入部 1 2 の先端面 1 2 a から前記超音波プローブを突出させることによって、前記内視鏡装置 7 による内視鏡観察に加えて、超音波プローブに設けられている多機能超音波トランスデューサ 1 2 2 A の受光素子部 1 2 4 による内視鏡観察を行うことができる。

【 0 0 9 3 】

さらに、c - M U T セルの配列を適宜設定することによって超音波トランスデューサの開口形状を所望の形状及び大きさに設定できるとともに、発光素子部及び受光素子部の形状、大きさ、数量及び配置位置を適宜設定して多機能超音波トランスデューサを作成することによって小型化、高機能か、或いは高精度化を図る等、超音波プローブの設計の自由度が増大させることができる。

【 0 0 9 4 】

本実施形態においては多機能超音波トランスデューサ 1 2 2 の c - M U T 1 3 1 を角形形状に形成し、その中央部に配設される発光素子部 1 2 3 及び発光素子部 1 2 4 を円形に形成した構成を示しているが、この多機能超音波トランスデューサの c - M U T 形状及び発光素子部及び受光素子部の形状及び配置位置等はこれらに限定されるものではなく、例えば、図 1 9 に示すように角形の受光素子部 1 2 4 を c - M U T 1 3 1 の中央部に設け、角形の発光素子部 1 2 3 を c - M U T 1 3 1 の四隅に設けて角形の多機能超音波トランスデューサ 1 2 7 を形成するようにしてもよい。また、受光素子部及び発光素子部をそれぞれ複数ずつ設ける等、変更するようにしてもよい。

【 0 0 9 5 】

ここで、図 2 0 及び図 2 1 を参照して多機能超音波トランスデューサの変形例を説明する。

図 2 0 に示す多機能超音波トランスデューサ 1 3 2 では、c - M U T 1 3 1、発光素子部 1 2 3 及び発光素子部 1 2 4 にさらに加えて、超音波プローブの先端部の動きを検知して位置検知を行う、X 方向及び Y 方向に対応するように配置された静電型マイクロジャイロセンサ 1 3 3、1 3 4 が併設している。

【 0 0 9 6 】

この多機能超音波トランスデューサ 1 3 2 をハウジングに配設して超音波プローブを構成

10

20

30

40

50

することによって、この静電型マイクロジャイロセンサ 133、134 から出力される位置検知信号を図示しない演算部で演算処理することによって、超音波プローブの先端部の位置を常時、定量的に把握することができる。

【0097】

このことによって、挿入部の処置具挿通チャンネルの所定位置に、この超音波プローブを配設させておくことにより、前記静電型マイクロジャイロセンサ 133、134 から出力される位置検知信号をもとに挿入部の位置検出も行える。

【0098】

一方、図 21 (a) に示す多機能超音波トランスデューサ 135 では c - M U T 131 を構成する任意の位置の複数の c - M U T セルを静電容量測定用セル 136 として使用している。そして、この静電容量測定用セル 136 から出力される電気信号を基に、超音波駆動信号を補正して出力する構成にしている。

10

【0099】

つまり、超音波観測装置 5 で静電容量を測定するための指示を出力すると、図 21 (b) のステップ S 1 に示すようにそれぞれの静電容量測定用セルから逐次、動作時のデータが静電容量測定補正部に入力される。すると、この静電容量測定補正部では、ステップ S 2 に示すように入力されたデータの平均値を算出した後、ステップ S 3 に移行してこの算出値と予め設定されている基準値との比較を行ってその差異を評価し、ステップ S 4 に移行する。このステップ S 4 ではステップ S 3 での評価結果を基に c - M U T 駆動信号を補正する。このことによって、c - M U T セルには補正された超音波駆動信号が出力される。

20

【0100】

このように、c - M U T を構成する c - M U T セルの一部を静電容量測定用セルとして設けることによって、c - M U T セルを構成する c - M U T セルに常時、最適に補正した超音波駆動信号を出力して、超音波診断画像を得ることができる。

【0101】

尚、本発明は、以上述べた実施形態のみに限定されるものではなく、発明の要旨を逸脱しない範囲で種々変形実施可能である。

【0102】

[付記]

以上詳述したような本発明の上記実施形態によれば、以下の如き構成を得ることができる。

30

【0103】

(1) 体腔内に挿入された超音波トランスデューサで超音波を送受波して生体組織情報を得る超音波プローブと、この超音波プローブから伝送される生体組織情報に関する電気信号の信号処理及び前記超音波トランスデューサの駆動制御を行う超音波観測装置とを具備する超音波診断プローブ装置において、前記超音波プローブに搭載される超音波トランスデューサを、シリコン半導体基板で形成した超音波診断プローブ装置。

【0104】

(2) 前記超音波トランスデューサは、シリコンマイクロマシーニング技術を用いて加工した、静電型超音波トランスデューサである付記 1 に記載の超音波診断プローブ装置。

40

【0105】

(3) 前記静電型超音波トランスデューサは、多数の超音波トランスデューサ素子を直線状に配列して構成したアレイ構造である付記 2 に記載の超音波診断プローブ装置。

【0106】

(4) 前記静電型超音波トランスデューサは、多数の超音波トランスデューサ素子を 2 次元に配列したアレイ構造である付記 2 に記載超音波診断プローブ装置。

【0107】

(5) 前記超音波トランスデューサ素子を、所定の規則に基づいて分布させて所定開口形状を形成した付記 3 又は付記 4 に記載の超音波診断プローブ装置。

50

【 0 1 0 8 】

(6) 前記超音波トランスデューサ素子を、異なる機能を有する、少なくとも 2 つの群で構成した付記 3 又は付記 4 に記載の超音波診断プローブ装置

(7) 前記群を分離して配置した付記 6 に記載の超音波診断プローブ装置。

【 0 1 0 9 】

(8) 前記群を、さらに細分化した細分化群を形成し、これら細分化群同士を交互に配置した付記 6 に記載の超音波診断プローブ装置。

【 0 1 1 0 】

(9) 前記群は、それぞれの群を構成する各超音波トランスデューサ素子をひとつおきに交互に配置して構成される付記 6 に記載の超音波診断プローブ装置。

10

【 0 1 1 1 】

(1 0) 前記群のうち、少なくとも一つの群は、超音波を送信する機能を有し、他の少なくとも一つの群は超音波を受信する機能を有する付記 6 に記載の超音波診断プローブ装置。

【 0 1 1 2 】

(1 1) 前記超音波トランスデューサをチップ状超音波トランスデューサとして構成し、このチップ状超音波トランスデューサを基板に実装した付記 2 に記載の超音波診断プローブ装置。

【 0 1 1 3 】

(1 2) 前記基板は柔軟性を有する平面基板である付記 1 1 に記載の超音波診断プローブ装置。

20

【 0 1 1 4 】

(1 3) 前記基板を超音波プローブの曲面部に配置した付記 1 2 に記載の超音波診断プローブ装置。

【 0 1 1 5 】

(1 4) 前記基板を超音波プローブ挿入部に周方向に配置した付記 1 2 に記載の超音波診断プローブ装置。

【 0 1 1 6 】

【 発明の効果 】

以上説明したように本発明によれば、超音波プローブに設けられる超音波トランスデューサの鉛フリー及び性能のパラツキを防止した超音波診断プローブ装置を提供することができる。

30

【 図面の簡単な説明 】

【 図 1 】 図 1 ないし図 1 0 は本発明の第 1 実施形態にかかり、図 1 は超音波診断プローブ装置を説明する図

【 図 2 】 超音波プローブの先端部の構成を説明する図

【 図 3 】 超音波トランスデューサを説明する図

【 図 4 】 図 3 の矢印 A で示す部分の拡大図及び c - M U T セルを説明する図

【 図 5 】 c - M U T セルの断面の構成例を説明する図

【 図 6 】 超音波観測装置及び超音波トランスデューサの構成を説明するブロック図

40

【 図 7 】 c - M U T の他の構成例を説明する図

【 図 8 】 c - M U T セルの配列及びセル形状を説明する図

【 図 9 】 超音波送受波方向を軸方向に対して直交した方向にした c - M U T を配置した超音波プローブを示す図

【 図 1 0 】 超音波送受波方向を軸方向にした c - M U T を配置した超音波プローブを示す図

【 図 1 1 】 超音波トランスデューサを構成する c - M U T セルの他の配列構成を説明する図

【 図 1 2 】 超音波トランスデューサを構成する c - M U T セルの他の配置構成を説明する

【 図 1 3 】 曲面部に c - M U T を設けた超音波プローブを示す図

50

【図 1 4】c - M U T チップを実装した基板を説明する図

【図 1 5】図 1 5 ないし図 2 1 は本実施形態の第 2 実施形態にかかり、図 1 5 は c - M U T に加えて、シリコン基板上にシリコン発光素子及びシリコン受光素子を設けた多機能超音波トランスデューサを配置した超音波プローブを説明する図

【図 1 6】多機能超音波トランスデューサの断面の構成例を説明する図

【図 1 7】多機能超音波トランスデューサを配置した超音波プローブを説明する図

【図 1 8】c - M U T に加えて、シリコン基板上に他の機能デバイスを設けた多機能超音波トランスデューサを説明する図

【図 1 9】シリコン発光素子及びシリコン受光素子を配設した多機能超音波トランスデューサの他の構成例を説明する図

10

【図 2 0】図 1 5 の多機能超音波トランスデューサにさらにマイクロジャイロセンサを配設した多機能超音波トランスデューサの構成を説明する図

【図 2 1】シリコン基板上に静電容量測定用セルを設けた多機能超音波トランスデューサの構成を説明する図

【図 2 2】従来の超音波プローブを説明する図

【図 2 3】機械走査式の超音波トランスデューサの構成例を示す図

【図 2 4】超音波走査式の超音波トランスデューサの構成例を示す図

【符号の説明】

2 ... 超音波プローブ

3 1 ... 静電型超音波トランスデューサ (c - M U T)

20

3 1 a ... c - M U T セル

3 5 ... シリコン基板

3 7 d ... 下部電極

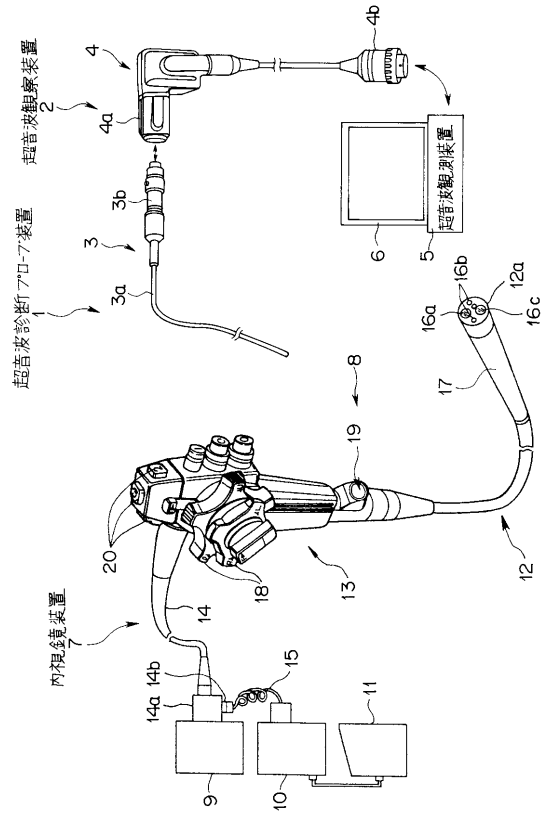
3 7 u ... 上部電極

3 8 ... シリコンメンブレン

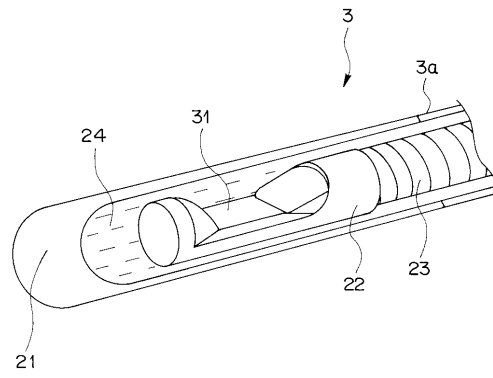
4 0 ... 真空空隙部

4 4 ... 配線電極

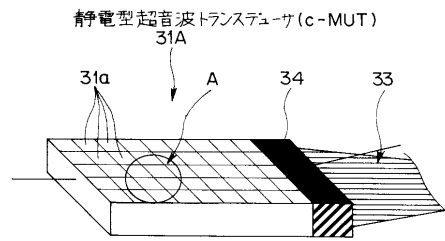
【図 1】



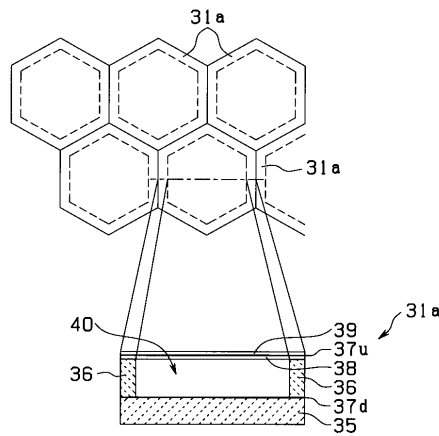
【図 2】



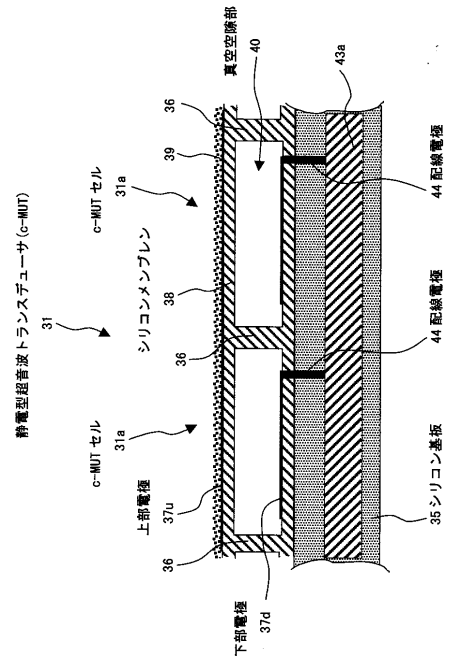
【図 3】



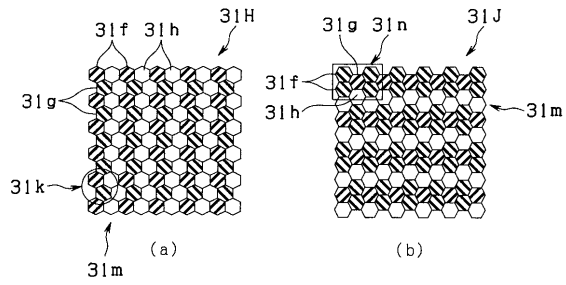
【図 4】



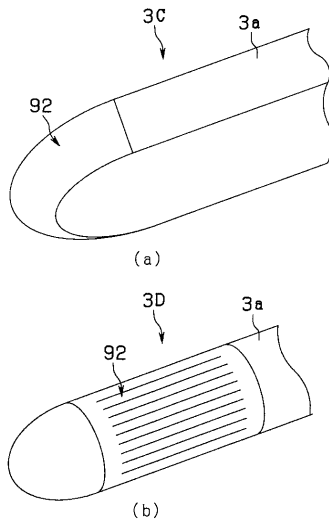
【図 5】



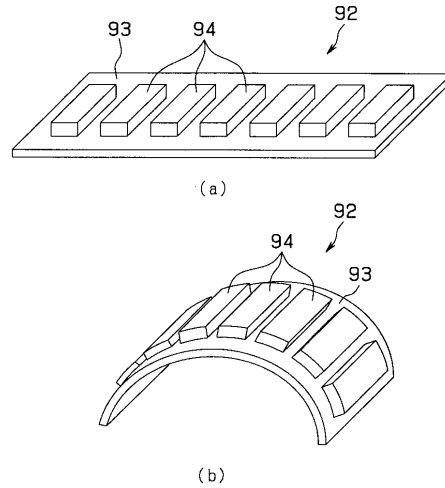
【図12】



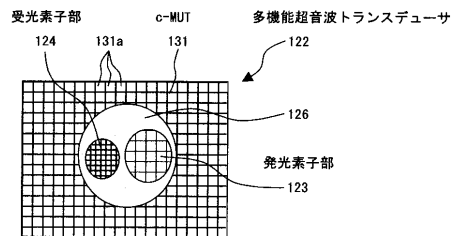
【図13】



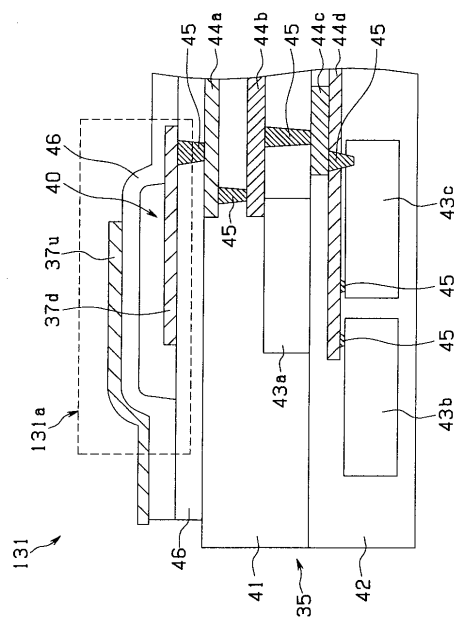
【図14】



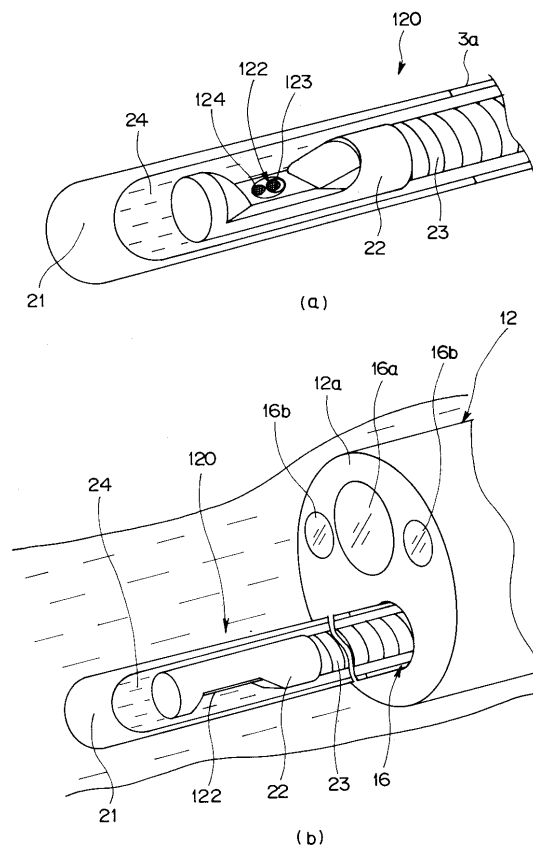
【図15】



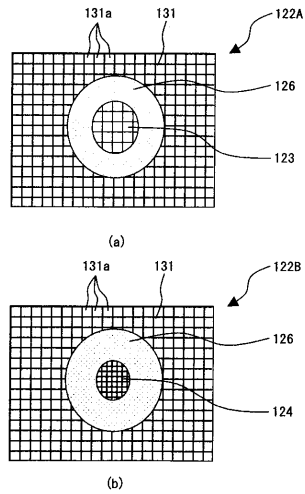
【図16】



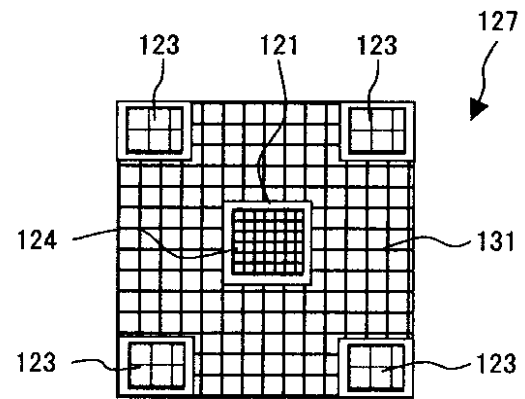
【図17】



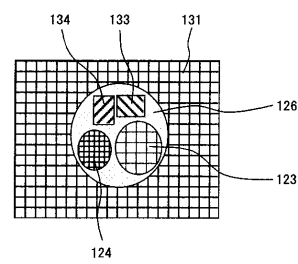
【図 18】



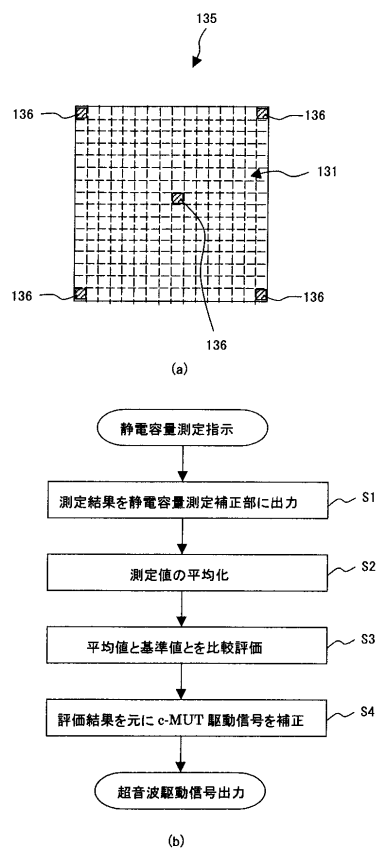
【図 19】



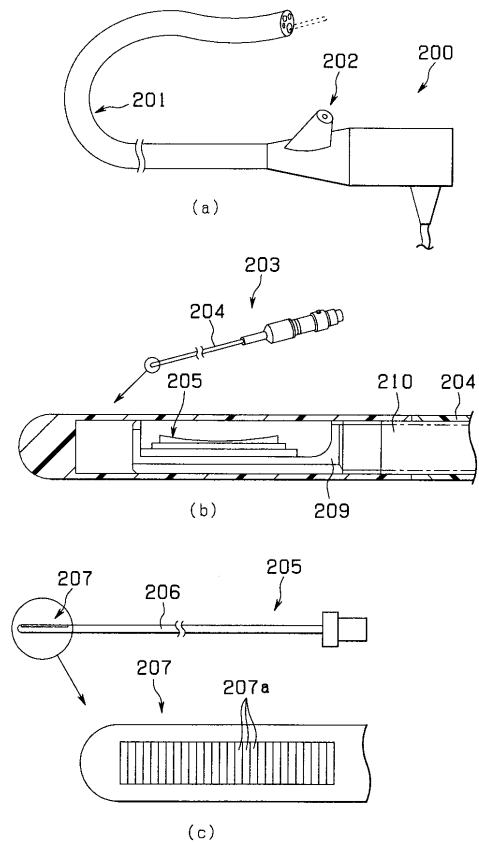
【図 20】



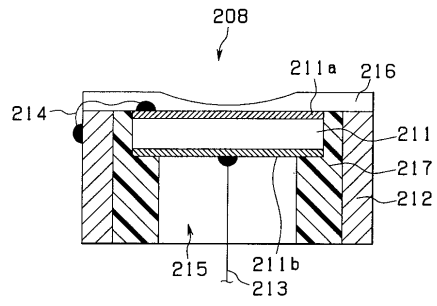
【図 21】



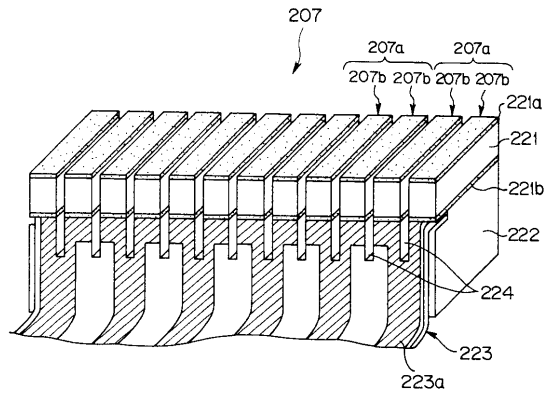
【図 22】



【図 23】



【図 24】



フロントページの続き

- (72)発明者 水沼 明子
東京都渋谷区幡ヶ谷2丁目4番2号 オリンパス光学工業株式会社内
- (72)発明者 川島 知直
東京都渋谷区幡ヶ谷2丁目4番2号 オリンパス光学工業株式会社内
- (72)発明者 御園 和裕
東京都渋谷区幡ヶ谷2丁目4番2号 オリンパス光学工業株式会社内
- (72)発明者 下田 直水
東京都渋谷区幡ヶ谷2丁目4番2号 オリンパス光学工業株式会社内

審査官 宮川 哲伸

- (56)参考文献 特表2002-530145(JP,A)
国際公開第03/013181(WO,A1)
国際公開第03/011749(WO,A1)
特開2002-052024(JP,A)
R.A.Noble et al, A Cost-effective and Manufacturable Route to the Fabrication of High-Density 2D Micromachined Ultrasonic Transducer Arrays and (CMOS)Signal Conditioning Electronics on the same Silicon Substrate, Proceedings of 2001 IEEE ULTRASONICS SYMPOSIUM, 米国, IEEE, 2001年, P.941-945

- (58)調査した分野(Int.Cl., DB名)
A61B 8/00 ~ 8/15
H04R 17/00

专利名称(译)	超声诊断探针装置		
公开(公告)号	JP4294376B2	公开(公告)日	2009-07-08
申请号	JP2003148305	申请日	2003-05-26
[标]申请(专利权)人(译)	奥林巴斯株式会社		
申请(专利权)人(译)	奥林巴斯公司		
当前申请(专利权)人(译)	奥林巴斯公司		
[标]发明人	安達日出夫 沢田之彦 今橋拓也 水沼明子 川島知直 御園和裕 下田直水		
发明人	安達 日出夫 沢田 之彦 今橋 拓也 水沼 明子 川島 知直 御園 和裕 下田 直水		
IPC分类号	A61B8/12 H04R17/00		
FI分类号	A61B8/12 H04R17/00.332 A61B8/14		
F-TERM分类号	4C601/BB02 4C601/BB03 4C601/EE10 4C601/EE20 4C601/EE23 4C601/FE02 4C601/FE03 4C601/GB02 4C601/GB04 4C601/GB06 4C601/GB41 4C601/GB42 5D019/AA04 5D019/BB07 5D019/DD01 5D019/FF04		
代理人(译)	伊藤 进		
其他公开文献	JP2004350702A JP2004350702A5		
外部链接	Espacenet		

摘要(译)

要解决的问题：提供一种超声波诊断探头装置，其中设置在超声波探头中的超声波换能器不含铅，并且防止其在性能效率方面产生分散。ZSOLUTION：超声波换能器是静电型超声波换能器（以下也称为c-MUT31）31，由硅胶工艺自动制造。c-MUT31由两个或更多个c-MUT单元31a的阵列形成。两个或更多个c-MUT单元31a和31a以具有规定的微线圈的两行或更多行和两行或更多行的阵列布置。c-MUT单元31a主要由作为接收信号的电极的底部电极37d，硅树脂膜38和作为接地电极的上部电极37u构成，形成在硅基板35上，其中真空空间部分40是硅树脂膜38的制动层。其上排列有两个或更多个c-MUT单元31a的硅树脂基板35设置有存取电路形成部分43和布线电极44。

