

(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 特 許 公 報(B2)

(11) 特許番号

特許第4025309号
(P4025309)

(45) 発行日 平成19年12月19日(2007.12.19)

(24) 登録日 平成19年10月12日(2007.10.12)

(51) Int.Cl.	F I
A 6 1 M 25/01 (2006.01)	A 6 1 M 25/00 3 0 9 B
A 6 1 B 1/00 (2006.01)	A 6 1 B 1/00 3 0 0 D
A 6 1 B 5/01 (2006.01)	A 6 1 B 1/00 3 1 0 A
A 6 1 B 5/145 (2006.01)	A 6 1 B 5/00 1 0 1 H
A 6 1 B 5/0215 (2006.01)	A 6 1 B 5/14 3 1 0
請求項の数 2 (全 29 頁) 最終頁に続く	

(21) 出願番号	特願2004-119198 (P2004-119198)	(73) 特許権者	504148192
(22) 出願日	平成16年4月14日(2004.4.14)		バイオセンス・インコーポレイテッド
(62) 分割の表示	特願平8-508033の分割		B I O S E N S E, I N C.
原出願日	平成7年1月24日(1995.1.24)		アメリカ合衆国10962ニューヨーク州
(65) 公開番号	特開2004-283601 (P2004-283601A)		オレンジバーグ、ラムランド・ロード・サ
(43) 公開日	平成16年10月14日(2004.10.14)		ウス40番
審査請求日	平成16年5月12日(2004.5.12)	(74) 代理人	100062144
(31) 優先権主張番号	08/293,859		弁理士 青山 稔
(32) 優先日	平成6年8月19日(1994.8.19)	(72) 発明者	シュロモ・ベン・ハイム
(33) 優先権主張国	米国 (US)		イスラエル34454ハイファ、イエフェ
			・ノフ・ストリート101番
		(72) 発明者	ダニエル・オサッドチ
			イスラエル34367ハイファ、ハロフェ
			・ストリート48エイ番
		最終頁に続く	

(54) 【発明の名称】 医療機器の位置と方位を決定するための位置決めシステム

(57) 【特許請求の範囲】

【請求項1】

人体に挿入される医療機器の位置と方位を決定するための位置決めシステムであって、
ドライブ信号に応じて、既知の識別可能な場を発生させる複数の放射器；
医療機器内の先端近傍に位置し、該場に応じてセンサ信号を発生する複数のセンサ；
医療機器内の先端近傍に位置し、患者の体内の局所に働きかける活性部分；
該ドライブ信号と該センサ信号に対応した複数の信号に基づき、医療機器の一部分の位置座標と方位座標をそれぞれ3つずつ計算するプロセッサ；
より成り、複数の放射器により発生された複数の場の、周波数および位相の少なくとも一方が異なることを特徴とすると共に、
更に医療機器は、

第1端部と第2端部を有し、第2端部から第1端部の直前に至るまで切り目を入れた、柔軟な材料で形成されるプレート状部材；

上記第2端部において、切り目を入れて分けられた一方の端部に接続される第1ワイヤ；

上記第2端部において、切り目を入れて分けられた他方の端部に接続される第2ワイヤ；

上記プレート状部材を覆う鞘部材；

上記第1ワイヤと第2ワイヤに引く力や押す力を加え、プレート状部材を曲げる操作部；

を備え、医療機器の遠心端を操作するようにしたことを特徴とする位置決めシステム。

【請求項 2】

医療機器の遠心端が、カテーテルあるいは内視鏡である、請求項 1 による位置決めシステム。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

【0001】

本発明は、医療用機器の診断および取扱いならびに映像システムに関するものである。さらに詳しくは、その位置を検出し調節できる医療プローブに関するものであり、さらなる検出機能、イメージング機能そして/または治療機能を有する医療プローブに関するものである。

10

【背景技術】

【0002】

カテーテルのような種々の医療方法ならびに体内のイメージングに適したプローブは、かなり一般化している。そのようなプローブには、バルーン血管形成カテーテル、レーザ切除、電気切除、あるいは低温切除特性を備えたカテーテル、超音波イメージングヘッドを持っているカテーテル、ほぼ無切開に近い外科手術あるいは診断に用いられるプローブ、内視鏡が挙げられる。このようなプローブを治療用を使用するところでは、プローブを人体の構造に関して注意深く位置決めしなければならない。超音波システムのようなイメージングシステム用でも、ある程度の位置決め能力は述べられてきた。

20

【0003】

心臓血管検査に於いては、また観血的手法（体内侵入部材による方法）を用いる検査に於いては、多様なカテーテルを脈管系に挿入した後、心室まで近づける。その手法それ自身は X 線透視装置による誘導で一般的に行われ、そのためには透視線源としての X 線の連続線源を使用する必要がある。X 線透視装置を使用して得られた画像は、二重写しされたカテーテルの位置を示した解剖体の 2 次元ディスプレイである。心室と血管は X 線照射に対して透明であるから、解剖体は比較的低い解像度で見ることが出来る。

【0004】

最近心臓カテーテル使用のプロセスを容易にするために、主として医者が血管内のカテーテルの先端の通り道をフォローする事が出来るようにすることによった幾つかの技術が開発されてきた。

30

【0005】

この技術の幾分かは、放射線感応コントラスト色素を注射した後、血管を観察でき、かつその画像の上にカテーテルの通り道を二重写しする事が出来るデジタル減算 X 線撮影法に基づいている。これらの技術は、心臓カテーテル使用時にハイリスク患者の罹患率の原因となるラジオパックス色素を使用する必要がある。

【0006】

引例文献としてここに開示しているが、フェイラー（Pfeiller）らの米国特許第 5,042,486 号には、電磁場を用いることによりカテーテルの先端が位置決めされるという方法が述べられている。カテーテルが導入され、その先端の位置が追跡される。先端の通り道は、あらかじめ登録された血管あるいは器官の画像上に二重写しされ、かつそれを通してカテーテルは前進させられた。しかしながら、この技術は、その方法を行う前に画像取得と画像プロセッシングを必要とし、かつこの方法に先だって得られた画像を正確に整列させるための極めて高度な長時間を要する手法を必要とし、かつカテーテル法を行っている間血管あるいは器官の方位測定と位置決めを必要とする。

40

【0007】

例文献としてここに開示しているが、マーティネリ（Martinelli）らの米国特許第 4,821,731 号には、超音波を用いて生体の体内画像化を行う方法が、開示されている。この特許の中では、超音波イメージングカテーテルの位置は、参照信号に対する超音波トランスデューサの応答を用いてカテーテルの相対的位置を計算して決定され、かつ本質的に垂直

50

な異なった周波数の磁場によって一本のコイル中に誘起された信号を決定することによりカテーテルの軸周りの方位角を計算することにより決定される。超音波トランスデューサは、カテーテル軸に垂直な方向に超音波信号を送り、検出するためにも使われる。カテーテルを回転しその軸に沿ってカテーテルを動かすことにより、超音波イメージが創られる。またそのカテーテルは、動脈壁の病巣から組織を切除するために、レーザ光線をカテーテルの末端にまで送ることが出来るものとして記述されている。

【 0 0 0 8 】

カテーテル中に設置された超音波送信機を用いた患者の中に設置する事が出来るカテーテルは、米国特許第4,697,595号に、また技術記録；ブライヤ(Bryer)らの医療工学および生物工学並びにこれらのコンピュータ工学(Medical and Biological Engineering and Computing), 1985年5月号、268-271頁「超音波で標識化されたカテーテル、エコグラフィックカテーテルの位置決めと同定」に開示されている。また米国特許第5,042,486号には、非イオン化場を用い、かつ以前に得られた血液の放射線法による画像上にカテーテル位置を適宜写して患者中に設置することが出来るカテーテルが開示されている。

【 0 0 0 9 】

引例文献としてここに開示しているが、PCT特許公報W0 94/0938には、カテーテルの長軸と同一軸の単一コイル型のセンサを用いたシステムが記載されており、かつ患者の人体の外にある3個の多コイル発生器で発生された場に感应するセンサが記載されている。

【 0 0 1 0 】

カテーテルまたは内視鏡の位置決めのための他の方法並びに装置は、米国特許第5,253,647号、第5,057,095号、第4,095,698号、第5,318,025号、第5,271,400号、第5,211,165号、第5,265,610号、第5,255,680号、第5,251,635号、第5,265,611号に示されている。

【 0 0 1 1 】

米国特許第3,644,825号には、センサの位置決めセンサの相対的運動を用いたシステムが記載されている。相対的運動は、位置と方位を同定するのに必要な感应コイルに情報を与える。しかしながら、このような解決法は、対象物と参照骨格の間に相対的運動のない対象物の場所と位置の同定には用いられない。

【 0 0 1 2 】

引例文献としてここに開示しているが、米国特許第3,868,565号には、離れた対象物の相対的位置と方位を連続的に決定するためのトラッキングシステムが含まれている。このトラッキングシステムは、複数のセンサと複数の放射アンテナの双方に対して直交した位置にある環状部を含んでいる。これらの環状部に対する適当な励起電流を用いて、放射アンテナは、これらのアンテナからセンサへ放射される電磁場を発生する。このトラッキングシステムは、閉鎖された環状システムとして働き、その中では制御手段が遠隔対象物にあるセンサで感受される場を測定するし、遠隔対象物に対する指向ベクトルとして放射する点頭場を与えるために放射アンテナに情報を送り返すことになる。

【 0 0 1 3 】

同様に、引例文献としてここに開示しているが、クーパー(Kuipers)は、彼の米国特許第3,868,565号の中で、指向ベクトルの周りで回転し、かつ対象物の相対的方位決定に加えて遠隔対象物を追跡するか位置を定める電磁場について述べている。放射コイルが適当にデザインされた波形で充満されるこのシステムが、磁場を発生し、その磁場が、閉鎖されたループの中で、遠隔対象物の方位を決定するのに必要な情報を発生するために、処理手段中にフィードされうる。

【 0 0 1 4 】

引例文献としてここに開示しているが、米国特許第4,054,881号には、参照骨格に関して遠隔対象物の場所と位置を決めるための非トラッキングシステムが記載されている。この事は、電気信号すなわち互いに多重化されかつ放射された電磁場の分極性と磁気モーメントを特性付ける情報を含んでいる電気信号を、3個の互いに直交した放射アンテナに対して用いることにより達成される。この放射化された場は、遠隔対象物に対し公知の関係を持っている互いに直交した3個の感受アンテナによって、検出され測定される。1個の

10

20

30

40

50

位置パラメータあるいは1個の方位パラメータと組合わせて、これらの9個のパラメータは、感受アンテナの位置と方位に関して感受アンテナの位置パラメータおよび方位パラメータを決定するのに充分である。

【0015】

引例文献としてここに開示しているが、米国特許第4,849,692号には、金属の存在下に2つの身体の相対的位置と方位を決定するための定量法が記載されている。送信アンテナに関して感受アンテナの位置と方位の測定は、直流電磁場信号を用いることにより達成される。電磁放射は、互いに直交した放射アンテナの各々によって続いて送信されるようにデザインされている。感受アンテナは、送信された直流磁場、すなわち一度に一次元の値と同様に地磁気の値を測定する。この方法は、遠隔対象物の場所と位置を決めるために、反復して取得し計算する必要がある。

10

【0016】

飛行機とヘルメットに対する多次元の位置と方位を決定するための当業者に公知の他の方法は、引例文献としてここに開示しているが、米国特許第4,849,692号、欧州特許公報0576 187 A1、英国特許第2,197,078 A、米国特許第4,314,251号に記載されている。

【0017】

非医学的応用で使用される前述の公知の方法は、カテーテルでの使用に適さないセンサと他の構造を使用している。医療プローブ用として有用であると記載されているこれらの参考文献は、一般に六次元以下の情報を与える(三個の位置座標と三個の角座標)。

【0018】

20

引例文献としてここに開示しているが、本出願の被譲渡人に譲渡された前の未公開の出願特許；1994年7月20日にファイルされた米国出願特許第08/094,539号 および 1994年7月20日にファイルされたPCT出願 PCT/US94/08352 には、カテーテルを合同したシステムが開示されている。そのカテーテルは、カテーテルの三次元での位置を決定できる位置測定デバイスを包含しているが、方位を決定できない。これらの応用では、このカテーテルは、心臓の内壁での電気活性のマッピングを作るために使用され、かつそのようなマッピングに従って心筋の一部を切除するために使用される。マッピング/切除機能に用いられるカテーテルの位置は、参照面を形成するために心臓の内壁に対して、三個の安定な場所に位置づけられる三個の位置検出デバイスを参照として決定される。

【発明の開示】

30

【発明が解決しようとする課題】

【0019】

そのカテーテルは、カテーテルの三次元での位置を決定できる位置測定デバイスを包含しているが、方位を決定できない。これらの応用では、このカテーテルは、心臓の内壁での電気活性のマッピングを作るために使用され、かつそのようなマッピングに従って心筋の一部を切除するために使用される。マッピング/切除機能に用いられるカテーテルの位置は、参照面を形成するために心臓の内壁に対して、三個の安定な場所に位置づけられる三個の位置検出デバイスを参照として決定される。

【課題を解決するための手段】

【0020】

40

一般に本発明はカテーテル位置決め手段と、感応化された局部情報と同化された場合には高解像度になり、情報の詳細なマップとなる定量的高解像度の位置決め情報を提供する方法を、開示するものである。このマップは場合によっては、画像あるいは器官の構造の他の表現の上に二重写しされてもよい。

【0021】

参照フレームに比べて非反復方法で遠隔対象物、具体的にはカテーテルに関する位置と方位情報を、連続的に発生するのが好ましい。

【0022】

本発明の一面は、カテーテルと共に用いるのに適した新規な六次元の位置決め装置の条項に関するものである。このシステムの好ましい具体例としては、複数の非同心円状コイ

50

ルを設置可能な場所、例えばその遠心端近くのカテーテル中に置く。そのコイルは直交軸を持つのが好ましい。そのコイルの位置決めは、コイルが空間で分離され同心円でない公知の方法で記載している位置決めとは、異なっている。これらのコイルは印可された外部磁場に対応した信号を発生し、それにより六次元の位置と方位が計算が出来る。

【0023】

本発明の第二面は、外部から印加された電磁場の系に対応してコイルから作られた信号により、多次元の位置と方位を計算する方法を指向しているものである。

【0024】

本発明の第三面は、本出願の被譲渡人に譲渡された前に引例した出願特許に記載されていると同様に、ただ唯一の六次元の位置と方位検出センサを参照のために使用するだけという単純化法で、心臓の内部をマッピングする事を考慮に入れていることである。

10

【0025】

本発明の第四面は、外部の電磁場に対応して六次元の位置決め能力のある超音波あるいは他のイメージングプローブを包含する。そのようなプローブの使用が、位置決めのためのイオン化照射あるいは音波によるセンシングを使用することを未然に防ぎ、かつ位置と方位が完全に判っている超音波あるいは他のイメージング情報を与えることになる。

【0026】

本発明の第五面は、カテーテルの方位に向けてコントロールされた変化を加えるための方法及び装置を包含する。またそれによりカソードの巧みな操作及び簡単な設置が考慮されている。

20

【0027】

本発明の第六面は、超音波プローブのような非スキャンプローブを用いて二次元あるいは三次元イメージングさせるか、あるいは二次元スキャンプローブを用いて三次元スキャンをさせる方向でのコントロールされた変化を利用するものである。

【0028】

それ故、本発明の好ましい実施例に応じて、観血的の医療機器例えばカテーテルあるいは内視鏡の位置と方位を決めるための以下の事よりなる位置決めシステムを提供する：

公知の識別可能な場、好ましくは連続性交流磁場を、ドライブ信号に応じて発生させる複数の場発生器；

該場に応じてセンサ信号を発生する観血的の医療機器中の遠心端近傍に位置した複数のセンサ； ならびに

30

該ドライブ信号と該センサ信号に対応した複数の信号に対する入力を持つ信号処理器、ならびに観血的の医療機器中のある点の三個の位置座標と三個の方位座標を作る信号処理器。

【0029】

好ましくは、複数の場発生器あるいはセンサの一つあるいは両方が、三個の識別可能な非多重性の場発生器あるいはセンサよりなるものである。

【0030】

本発明の好ましい実施例中では、各々のセンサはコイルよりなる。好ましくは、該複数のコイルはコイル中で交差する軸を持っている。該複数のコイルが三個のコイルで構成されている場合、該コイルはある点中を必ずしも交差しない軸を持っていることが好ましい。

40

【0031】

信号プロセッサは、ドライブ信号とセンサ信号に対応した信号に相互相関する事が好ましい。

【0032】

各々の発信器で発生した場は、異なる周波数、異なる位相あるいは異なる周波数と異なる位相の両方を持つことが好ましい。

【0033】

本発明の好ましい実施例中では、各場発生器により発生した場が、異なった周波数、好

50

ましくは与えられた周波数の各整数倍である周波数を持つ。

【0034】

好ましくは、入力 of 相互相関の期間は、整数の乗数の最小共通積を与えられた周波数で割ったものである。

【0035】

好ましくは、相互相関の結果は、各該センサにより発生した信号への各電場発生器の効果（貢献）を計算するために使われる。

【0036】

本発明の好ましい実施例中では、位置決めシステムは、観血的の医療機器中のその点の位置を表示するためのディスプレイシステムを包含する。

10

【0037】

さらに位置決めシステムは、参照機器に位置している複数の非多重性のセンサを包含する参照機器より構成されていることが、好ましい。このセンサは、該場に対応してセンサ信号を発生する。該場の中では、該ディスプレイシステムは、参照機器上の点の位置に比例して観血的の医療機器中のその点の位置を表示する。参照機器は、観血的の医療機器である事が好ましい。センサは、観血的の参照医療機器の遠心端近傍に設置されている事が好ましい。

【0038】

本発明の好ましい実施例中では、位置決めシステムは、局所条件に感応する観血的の医療機器の部分上にある追加センサをも包含する。

20

【0039】

その追加センサは、局所電気信号例えば患者の心臓の心内膜からの電気信号に感応し、かつこの信号を患者の体外にある端末に転送する事が好ましい。

【0040】

本発明の好ましい実施例中では、信号プロセッサは、位置座標信号ならびに方位座標信号と心内膜上の複数の点で得られた局部電気信号を処理し、患者の体内の組織を通して電気信号の伝搬を表すマップを作ることになる。

【0041】

本発明の好ましい実施例中では、追加センサは、心内膜の一部を切除するために心内膜に電気エネルギーを供給する。

30

【0042】

その位置決めシステムは、心内膜の一部を切除するために心内膜に電気エネルギーを供給するために使われる電極を、包含することが好ましい。

【0043】

本発明の好ましい実施例中では、追加センサは、超音波送信器/受信器である。

【0044】

その超音波送信器/受信器は、遠心端の先の組織の音響特性の3次元以下の表示を行うのが好ましい。

【0045】

本発明の好ましい実施例中では、その遠心端は偏向可能である。このシステムは、遠心端の異なる方位において得られた複数の該表示を受信し、かつ少なくとも部分的に遠心端を囲んでいる組織の音響特性の3次元マップを作るイメージ再構築回路を包含することが好ましい。

40

【0046】

本発明の好ましい実施例に従って、以下のものよりなる体内超音波イメージングのためのイメージングシステムを提供する：

それらの遠心端において軸方向の超音波イメージング発信器を持っている観血的の医療機器、好ましくはカテーテルあるいは内視鏡。

【0047】

そしてこの発信器は、遠心端の先の組織の音響特性の表示、好ましくは一次元あるいは

50

二次元表示を発信する；

それらの方位を変更するために遠心端を操作する手段；並びに、遠心端の異なる方位において得られた複数の該表示を受信し、かつ少なくとも部分的に遠心端を囲んでいる組織の音響特性の3次元マップを作る画像再構築回路。

【0048】

さらに画像化システムは、以下のものよりなることが好ましい：

ドライブ信号に対応して、既知の識別可能な場を発生する複数の場発生器；

該場に応じてセンサ信号を発生する観血的の医療機器中の遠心端近傍に位置した複数のセンサ； ならびに

該ドライブ信号と該センサ信号に対応した複数の信号に対する入力を持つ信号処理器、
ならびに観血的の医療機器中のある点の三個の位置座標と三個の方位座標を作る信号処理器。

10

【0049】

遠心端を有する観血的の医療機器、例えばカテーテルあるいは内視鏡の位置と方位を決定する以下よりなる方法を提供するものである：

(a)複数の、幾何学的に異なった交流磁場を発生すること；

(b)遠心端近傍の複数の点にあるセンサにおける交流磁場を感知すること。

(c)発生した磁場及び感知磁場を代表する信号に感応する侵襲性の医療機器の一部の六次元の位置と方位を計算すること。

【0050】

20

その交流磁場は、観血的の医療機器の三点で感知されることが好ましい。

【0051】

本発明の好ましい実施例に従って、以下よりなる超音波体内画像化方法を提供する：

(a)超音波変換器すなわち変換器末端の先の音響特性を表示する該超音波変換器を体内に挿入すること。

(b)変換器の方位を操作し複数の該表示を提供すること；

(c)複数の該表示から少なくとも部分的に変換器末端を囲んでいる領域に於ける組織の音響特性の三次元マップを構築すること。

【0052】

この方法が、各々の表示のために変換器の六次元の位置と方位を決定する事を包含することが好ましい。

30

【0053】

その表示は、三次元以下の表示であることが好ましい。

【0054】

さらに複数の磁場センサ、好ましくはそれらの遠心端近傍のコイルよりなる観血的の医療機器、例えばカテーテルあるいは内視鏡を提供するものである。

【0055】

複数のコイルは、コイル内では交差している軸を有することが好ましい。

【0056】

本発明の好ましい実施例中では、この装置は、該遠心端に於ける超音波変換器からなっている。

40

【0057】

その超音波変換器は、カテーテル軸の先及び軸に沿った組織の音響特性の表示、好ましくは一次元あるいは二次元表示を提供することが好ましい。

【0058】

さらに、本発明の好ましい実施例中では、この装置は、該遠心端に於ける電気プローブからなっている。そのプローブは、接触している組織により発生した電気信号を感知したり、該信号をカテーテルの近傍端末に導き、そして/あるいは該端末に接触している組織へ切除の電気信号を供給するために、好んで用いられる。本発明の好ましい実施例中では、この装置は、遠心端に於ける局部化学を測定するためのセンサを包含する。

50

【 0 0 5 9 】

この装置は、遠心端の方位を変更する手段を包含することが好ましい。

【 0 0 6 0 】

さらに、本発明の好ましい実施例に従って、観血的の医療機器、例えばカテーテルあるいは内視鏡の遠心端を操縦するための以下のものよりなる装置を、提供するものである：

遠心端に取り付けられかつ遠心端近傍で曲げられたカテーテルを貫通している相対的にさらに柔軟なワイヤ；

遠心端近傍で真っ直ぐで、かつその時にワイヤをスライド出来るように保持している相対的にさらに堅いスリーブ。それによりスリーブがワイヤ上を滑る場合に、ワイヤと遠心端は真っ直ぐになる。

10

【 0 0 6 1 】

好ましくは、その装置は長軸を持ち、かつワイヤは装置の軸を外して設置される。

【 0 0 6 2 】

さらに、観血的の医療機器の遠心端を操縦するための以下よりなる装置を提供する：

第一端末、すなわち装置の円心端末に取り付けられている該第一端末、に取り付けられている二つの部分を形成するために、長い部分に沿って切り開かれた平坦な相対的に柔軟な部分；

一対のワイヤ、すなわち一端はそれらの第二端で該部分の一つに取り付けられている；そして

ワイヤの相対的長さを変更するための手段。これにより柔軟なエレメントは曲げられ、それにより装置の遠心端の操縦が出来ることになる。

20

【 0 0 6 3 】

さらに、本発明の好ましい実施例に従って、人体内部の器官の内部表面の三次元画像を作る以下よりなる方法を、提供するものである：

内面内部の複数の方位での該表面までの距離を測定すること；そして表面の画像を形成するために距離を組み合わせること。

【 0 0 6 4 】

好ましくは、距離の測定は、器官内部の複数の点から求められる。距離の測定は、超音波変換器を用いることにより行われる。

【 発明を実施するための最良の形態 】

30

【 0 0 6 5 】

図 1 は、本発明の基本的に好ましい人体へ適用の図表示を示す。この適用では、カテーテル 10 は、標準的技法で患者の動脈 11 へ挿入される。カテーテル 10 は、本体 12、位置決めセンサ 14、カテーテルの遠心端 15 にある活性部分 16 とから成っている。

【 0 0 6 6 】

本発明の種々の好ましい実施例に従って、活性部分 16 は、電気センサ、超音波ヘッド、光ファイバ観察ヘッド、電氣的刺激器、電気あるいはレーザ切除器、イオンセンサ、酸素あるいは炭酸ガスセンサ、加速時計、血圧あるいは温度センサ、あるいは低温プローブを包含していても良い。

【 0 0 6 7 】

一般にカテーテルは、作業者の命令に応じて活動を生かすために、リード、導光管、導波管などを包含している。

40

【 0 0 6 8 】

カテーテルの遠心端の位置および方位は、位置決めセンサの位置を決定することにより確かめられる。本発明の好ましい実施例に従って、位置決めセンサは、2 あるいは 3 個のアンテナ、例えば 2 あるいは 3 個の放射器 18、20、22 で照射されたコイルから成っており、放射器は患者の人体表面 23 の外側にある。

【 0 0 6 9 】

放射器の設置は、そのサイズや形状のみならず本発明の適用により変わるものである事は理解すべきである。医療用に有用な放射器は、好ましくは直径約 2 から 20 cm で厚さ

50

約 0.5 から 2 cm の環状に巻かれたコイルから成っており、コイルは同一平面で三角形に並べられ、その中ではコイルの中心は、約 2 から 30 cm 離れている。棒状の放射器あるいは三角形あるいは四角形のコイルでさえも医療応用に有益であり得る。さらに、うつ向けになった患者が、緊急の技術を含む処置を受けるときには、放射器は好ましくは表面の下あるいは表面に置かれ、そして患者はその上に横たわり、放射器は、処置が施される患者の体の部分の基本的に真下に来る。

【0070】

3 個の放射器は、好ましくは以下に述べる方法で放射器ドライバにより操作される。受信アンテナで受信した信号は、放射器 18、20、22 を操作するのに使われる信号の表示と共に、好ましくは以下に述べる方法で信号処理器 26 中で増幅され処理されて、遠心端 15 の位置と方位の指示あるいは画像がモニタ 27 上に与えられる。

10

【0071】

放射器 18、20、22 は、幾つかの参照フレームに関して固定されている限り、また放射器が重なり合わない限り、すなわち二つの放射器が同一の位置と方位を占めない限りどんな便利な位置と方位に並べられても良い。放射器ドライバ 24 で操作するとき、位置決めセンサ中の受信アンテナにより感知される磁場を形成する多様な識別可能な交流磁場を、放射器が発生する。

【0072】

その磁場は、それぞれの磁場中の信号の周波数、位相、あるいは信号の周波数と位相の両方に関して識別が可能である。時間多重も可能である。

20

【0073】

実際カテーテルの活動端末は、超音波反響情報、電気的活性情報のような情報を収集するために使われても良いし、場合によっては、動脈（あるいは脈）上あるいは動脈（あるいは脈）が通じている器官室 28 内での処置を行うのに使われても良い。器官室の具体例は、心臓、脳、あるいは胃腸道の房である。以下に詳細を記載するが、心臓の電気的活性度をより正確にマップする事と、心臓壁をより正確に画像化する事とが、本発明の幾つかの面の特別な目的である。

【0074】

図 2 は、カテーテル 10 の遠心端の好ましい具体例を示す概略図である。位置決めセンサ 14 を示す図は、図 3 に示す。好ましくはそのセンサは、空芯上に巻かれた 2 個以上好ましくは 3 個のセンサコイル 30、32、34 を包含している。本発明の好ましい実施例に従って、そのコイルは、互いに直交した軸を持ち、その軸の 1 つはカテーテルの長軸したがって便利に並べられている。同心円状に位置している 3 個のコイルを含むか、あるいは軸が少なくとも横切っている公知の位置決めセンサ（他の応用に使われている）と違って、本発明の好ましい実施例のコイルは、カテーテルの軸に沿って配置され、位置決めセンサの直径を小さくしかつセンサをカテーテル中に取り入れるのに好適となる。本発明の多くの面に対して、参照フレームに比べてカテーテル遠心端の位置と方位を測定する事が必要である。この事は、公知の参照フレームに比して、少なくとも 2 つの識別可能な交流磁場と、放射器のそれぞれの位置と方位を発生する少なくとも 2 つの重なり合わない放射器；交流磁場を発生させるために、放射器に AC 信号を連続的に与える放射器ドライバ；並びに少なくとも 2 つの識別可能な磁場から生じる磁場束を測定するために少なくとも 2 つの非平行センサより成る位置決めセンサを必要とする。放射器の数とセンサの数の積は、参照フレームに比べて、センサの位置と方位の望ましくは定量的測定の自由度の数に等しいかそれ以上である。

30

40

【0075】

本発明の好ましい実施例では、カテーテルの遠心端の 6 個の位置と方位の座標を決めることが好ましいので、少なくとも 2 個のコイルが、位置決めセンサ 14 に必要である。好ましくは 3 個のコイルは位置測定の精度と信頼性を向上するために使われる。もっと少ない次元が要求される幾つかの応用では、ただ 1 つのコイルが、位置決めセンサ 14 に必要となる。

50

【 0 0 7 6 】

リード 3 6 は、必要な位置情報を発生するための処理のために、センサコイルで検出された信号を、カテーテルの近傍端末から信号処理器に運ぶために使われる。好ましくはリード 3 6 は、ピックアップを減少させるために捻れた対となっており、さらに電氣的に遮蔽されている。

【 0 0 7 7 】

本発明の好ましい実施例では、コイル 3 0、3 2、3 4 は内径 0.5 mm で、直径 1.6 ミクロンの線を 8 0 0 回巻き全体として直径 1 から 1.2 mm のコイルを与える。コイルの有効捕捉面積は、約 4 0 0 平方ミリとなるのが、好ましい。

これらの次元はかなりの範囲で変化し好ましい範囲の次元の単なる代表であることを理解できよう。とりわけ、最大許容サイズとワイヤ直径に依存するが、コイルのサイズは小さいときは 0.3 mm (幾分かの感度ロスはあるが) 大きいときは 2 mm あるいはそれ以上である。ワイヤサイズは 1 0 から 3 1 ミクロンで、巻き数は 3 0 0 から 2 6 0 0 である。

【 0 0 7 8 】

有効捕捉面積は、全要求サイズに従って矛盾しないかつ許容される大きさにすべきである。好ましいセンサコイル形状は、円柱状であるが、他の形状も使用できる。例えば円筒状のコイルは、円柱状コイルより巻き線数が多くなる。また、カテーテルの幾何形状にもよるが、四角あるいは他の形状のコイルも有効である。

【 0 0 7 9 】

リード 3 8 は、活性部分 1 6 に動力を供給するため、そして/あるいは、そこからの信号を受信するために使われる。リード 3 8 の性質は、変化するかもしれないが、例えば光導波路あるいはその仕事に適する他の送信媒体を包含しても良い。例えばカテーテルの遠心尖に位置する電極は、心臓の局所電気活性度を、例えば心内膜上に記録する。これらの局所電位図 (E C G) は、リード 3 8 を経てカテーテルの近傍端まで転送され、 E C G 増幅器に送られる。

【 0 0 8 0 】

増幅された E C G 信号は、制御システムに転送され、このシステムが、同時に場所が決定されるその場所から得られた局所電位図形態を医者に提供することになる。

【 0 0 8 1 】

図 4 は、位置決めセンサ 1 4 の位置を計算するのに用いられる好ましい回路のブロック線図である。この実施例では、3 個の放射器 1 8、2 0、2 2 と 3 個のセンサコイル 3 0、3 2、3 4 が使われている。放射器ドライバ 2 4 は、識別可能な同時 A C 電流信号を各々の放射器に与える。制御回路 4 0 は、3 つの異なる周波数 f_1 、 f_2 、 f_3 の 3 つのサイン波を発生させるために、D / A 変換器 4 2、4 4、4 6 を利用するし、それぞれは別個に、信号増幅器 4 8、5 0、5 2 への出力となる。高速応答位置決めシステムを達成するために、低速応答フィルタが、放射信号と受信信号の相互相関を用いることにより除かれてきた。この相互相関は、単位処理時間で行われ、単位処理時間は、3 つの放射信号のサイクル長さの整数倍になる。整数倍のサイクルを用いることは、一般に処理エラーを減少させることになり、センサコイルで受信した信号の相対的振幅と位相をより正確に決定できることになる。もし非整数倍のサイクル長を用いると、大変長い相関用の単位処理時間

を使わない限り、一般に相互相関のエラーが生じる。もし短い相関用の単位処理時間を用いると、(最短の単位処理時間はサイクル時間の最小共通積である) 周波数間の比は、有理数となる。

【 0 0 8 2 】

放射器の周波数 c 、 f_c 、ここで、 $c = 1, 2, 3$ は、次の式を満足する。

【 0 0 8 3 】

【 数 1 】

$$f_c = n_c \cdot f_b \quad (1)$$

n_c は $n_1 \neq n_2$ 、 $n_2 \neq n_3$ 、 $n_3 \neq n_1$ となるような正の整数であり、 f_b は、整数の

サイクル長を相互相関のために使用できる事を保証するために任意の基本周波数である。

【 0 0 8 4 】

放射ドライバ増幅出力信号は、当業者に公知であるレジスタ、環状あるいはより精巧な回路のような電流感知回路 5 4、5 6、5 8 を通して、放射器に届けられる。

【 0 0 8 5 】

電流感知回路は放射器に対するドライブ信号の振幅と位相を示しかつ信号処理器 2 6 に送られる出力を生み出す。

【 0 0 8 6 】

この配置により 3 個の放射器は、異なる既知の周波数を各々が持っている 3 個の異なった方位の場合成分より構成されている磁場を発生する。これらの場合成分の各々は各センサコイル 3 0、3 2、3 4 により感知され、かつそれは、特別なセンサコイルと特別の周波数を放射する特別な放射器の距離と方位にも依存するが、異なった振幅と位相を持った周波数成分から構成されている信号を、それぞれが生み出すことになる。

【 0 0 8 7 】

センサ 3 0、3 2、3 4 の出力信号は、それぞれ増幅器 6 0、6 2、6 4 柱で増幅されて、信号処理器 2 6 に送られる。

【 0 0 8 8 】

図 5 は、制御シーケンスと図 4 の回路への適用を示す基本フローチャートを、拡大して詳細に示している。ブロック 6 6 により示される初期化位相の間に、3 個のサイン波の周波数、参照フレームに関しての放射器 1 8、2 0、2 2 の物理的位置と方位、放射器とセンサの特性と、マッピング場に於ける孤立点の座標が、定義される。それぞれ周波数 f_1 、 f_2 、 f_3 を持つ 3 個のサイン波は、例えば制御 4 0 下でブロック 6 8 により示されるように合成される。これらの発生した周波数は、ブロック 7 0 により示されるように、かつ図 4 に関して先に記載したように放射器 1 8、2 0、2 2 により、好ましくは連続的に送信される。制御シーケンスは、コイルセンサ信号を放射された信号と相互相関させるために、信号処理器を活性化しかつ参照信号に関しての位置決めセンサ 1 4 の位置と方位を計算するために、定期的に信号を送り出すタイミンググループ 7 2 の一部となっている。

【 0 0 8 9 】

信号処理のアナログ並びにデジタルの具体化は、本発明の好ましい実施例に従って、可能である。これらの異なったアプローチは、当業者により種々の方法で修正され、かつそれらを同時に実行するために異なったモードで結ばれることが出来る。本発明の幾つかの応用は、デジタルアプローチから利益があるが、アナログアプローチも他の場合に好ましい解となりうる。

【 0 0 9 0 】

デジタルの具体例は、信号処理器 2 6 の機能ブロック線図である図 6 とともに述べられている。処理ブロックへの入力は、SIG (センサコイル信号) として示される増幅器 6 0、6 2、6 4 からの信号であり、CUR として示される電流感知回路 5 4、5 6、5 8 からの入力でもある。この具体例では、6 個の入力信号は、ずらりと並んだ A/D 変換器 7 4 により、アナログからデジタルへと変換される。サンプリングされたデジタル信号は、専任回路より成るあるいは専任あるいは分担マイクロプロセッサにより行われる「相互相関の計算」ブロック 7 6 に送られる。6 個のデータの流れ (放射器を通して流れる 3 個の AC 電流と 3 個のセンサ読みとり) を用いることにより、相互相関エレメントは、以下の方法を用いて計算出来る：

SIG_S は、センサ S の増幅された出力である。ここで、 $S = 1, 2$ または 3 であり；

CUR_C は、放射器 C を流れる電流である。ここで、 $C = 1, 2$ または 3 であり；

f_b は、任意の基本周波数であり；

f_o は、 f_b の整数倍であるサンプリング周波数であり；

そして、N は、多くのサンプル中の相関長さ $N = K (f_o / f_b)$ であり、ここで K は正の整数であり、CUR_C と周波数 f_C のサイン波の相関は、

【 0 0 9 1 】

10

20

30

40

50

【数 2】

$$A_C^I = (2/N) \cdot \sum \text{CUR}_C[i] \cdot \sin(2\pi f_C(i/f_0)); \quad (3)$$

で、CUR_Cと周波数 f_Cのコサイン波の相関は、

【0092】

【数 3】

$$A_C^Q = (2/N) \cdot \sum \text{CUR}_C[i] \cdot \cos(2\pi f_C(i/f_0)); \quad (2)$$

ここで、両方の加算は、i が 1 から N まで引き継がれる。

SIG_Sと周波数 f_Cのサイン波の相関は、

10

【0093】

【数 4】

$$B_{S,C}^I = (2/N) \cdot \sum \text{SIG}_S[i] \cdot \sin(2\pi f_C(i/f_0)); \quad (4)$$

SIG_Sと周波数 f_Cのコサイン波の相関は、

【0094】

【数 5】

$$B_{S,C}^Q = (2/N) \cdot \sum \text{SIG}_S[i] \cdot \cos(2\pi f_C(i/f_0)); \quad (5)$$

ここで、両方の加算は、i が 1 から N まで引き継がれる。

20

【0095】

f₁、f₂、f₃の好ましい比は、1、2、3であり好ましい周波数は1、2、3 kHzである。有用な周波数範囲は、50 Hzから50 kHzの間であると考えられている。

【0096】

ブロック78で示された電場と電流の計算は、専任回路あるいは専任あるいは分担マイクロプロセッサを用いることにより、行うことが出来る。各々の放射器A_cを通る電流の大きさは、以下を用いて計算できる：

【0097】

【数 6】

$$A_C = |A_C^I + jA_C^Q| \quad (6) \quad 30$$

また、各々の放射器で発生した電場の大きさ |B_{S,C}| は、以下を用いて計算できる：

【0098】

【数 7】

$$|B_{S,C}| = |B_{S,C}^I + jB_{S,C}^Q| \quad (7)$$

放射器 c 中の電流とセンサ s により感知された電場の間の位相 ψ_{S,C}は、

【0099】

【数 8】

40

$$\varphi_{S,C} = \arg(B_{S,C}^I + jB_{S,C}^Q) - \arg(A_C^I + jA_C^Q) - \psi_S^0 \quad (8)$$

ここで、ψ_{S0}は、放射された電場とセンサ s より読みとれる電場の位相のずれである。

放射器 c により発生しセンサ s で感知される電場の振幅は：

【0100】

【数 9】

$$B_{S,C} = |B_{S,C}|, \quad \text{if } |\varphi_{S,C}| < 90^\circ \quad (9A)$$

$$B_{S,C} = -|B_{S,C}|, \quad \text{if } |\varphi_{S,C}| \geq 90^\circ \quad (9b)$$

マッピングできる空間に於けるセンサの可能な限り全ての位置と方位に対する磁場は、以下を用いることにより得ることが出来る：

10

- 1) 具体例で使われる放射器の電場方程式
- 2) 放射器の正確な位置と方位、と
- 3) 放射器 Ac を通って流れる電流

各電場発生器の効果は、電場の形態に依存している一セットの電場方程式を解くのに使われる。この方程式セットを解くことは、遠隔センサの位置決めと方位を決めることになる。

【0 1 0 1】

さらに詳しくは、電場方程式は、とりわけ各具体例に対して得られており、放射器の幾何形状と特性に依存している。放射器がコイルである本発明の好ましい実施例では、電場方程式は以下のように記述できる：

20

巻き数 N, 半径 R, 電流 I のコイルに対して、距離 r に於ける半径方向の電場成分は、

【0 1 0 2】

【数 1 0】

$$B_r(I, \vec{r}, \cos\theta) = (2\pi R^2 10^{-7} \cdot NI / r^3).$$

$$\sum (2i+1) P_{2i}(0) \cdot (R/r)^{2i} \cdot P_{2i+1}(\cos\theta) \quad (10)$$

そして接戦方向の電場成分は：

【0 1 0 3】

【数 1 1】

30

$$B_\theta(I, \vec{r}, \cos\theta) = (2\pi R^2 10^{-7} \cdot NI / r^3) \sum P_{2i+2}(0) (R/r)^{2i} P_{2i+1}^1 \cos\theta$$

ここで合計は、 $I = 0$ から $I = \infty$ までであり、またここでは、 $P_n(X)$ は、次数 n のルジャンドルの多項式であり、帰納的に以下によって計算される：

【0 1 0 4】

【数 1 2】

$$P_0(x) = 1$$

$$P_1(x) = x$$

(12)

$$P_n(x) = 1/n [(2n-1)x P_{n-1}(x) - (n-1)P_{n-2}(x)]$$

40

$P_{n1}(X)$ は、次数 n の一般的ルジャンドルの多項式であり、以下によって計算される：

【0 1 0 5】

【数 1 3】

$$P_n^1(x) = -(n+1) \cdot x \cdot (P_n(x) - P_{n-1}(x)) / (1-x^2)^{1/2} \text{ for } |x| < 1$$

$$= 0 \text{ for } |x| = 1 \quad (13)$$

これらの電場方程式は、位置 $\vec{P}$ の放射器に対して $r > R$ で正しい。位置 $\vec{K}$ で誘起された電場は、図7に示すように

電場は、図7に示すように

【0106】

10

【数 1 4】

$$B = B_u \hat{O} + B_w \hat{W}$$

$$B_w = B_r \sin \theta + B_\theta \cos \theta$$

$$B_u = B_r \cos \theta - B_\theta \sin \theta \quad (14)$$

で与えられる。

ここで、 $\hat{O}$ は、 $\vec{P}$ に位置している放射器の半径方向の単位ベクトルであり、 $\hat{W}$ は、 $\vec{P}$ に位置している放射器の接線方向の単位ベクトルである。この一般電場方程式を用いることにより、各放射器で発生したポイント $\vec{K}$ での電場を計算できる事になる。

20

$\hat{V}$ で示される遠隔センサの方位は、位置($\vec{K}$)に於いてこのセンサにより感知される電場を決定する。

【0107】

【数 1 5】

$$B \cdot \hat{V} = B_{\hat{V}} \quad (15) \quad 30$$

それ故、遠隔センサにより感知される電場は、式(16)である。

【0108】

【数 1 6】

$$B_{\hat{V}} = B(\vec{P}, \hat{O}, I, \vec{K}, \hat{V}) \quad (16)$$

ここで $\vec{K}$ 、 $\hat{V}$ は未知変数であり、 $\hat{O}$ 、 $\vec{P}$ 、 I は、与えられたいずれのコイルに対しても既知の変数である。

40

実施例では、3個の放射器があり；それ故 $\vec{P}$ について3個の既知の変数と $\hat{O}$ について3個の既知の変数がある。3個のセンサは、遠隔対象物の中で定まった既知の位置と方位を持つ。遠隔対象物の各々の位置と方位に対し、各センサの位置と方位を計算でき、そしてそれ故各放射器と各センサに対する感知された電場 $B_{\hat{V}}$ を計算できる。

【0109】

本発明の位置決めシステムでは、各センサにより感知される全ての放射器からの電場を測定し、遠隔対象物の位置と方位を得るために、電場方程式を解く。(x、y、z、ε、ξ、ζ)

50

3 個の放射器と例としてここに使われている 3 個のセンサシステムへのアプローチの結果は、以下の形の 6 個の変数（すなわちセンシング手段の位置の x 、 y 、 z と、位置決めセンサの方位に対する ε 、 ξ 、 ζ ）を持った非線形代数方程式となる：

【 0 1 1 0 】

【 数 1 7 】

$$([F_{s,c}(x,y,z,\varepsilon,\xi,\zeta) = B_{s,c}]_{s=1,2,3})_{c=1,2,3} \quad (17)$$

本発明のこの実施例では、9 個のセンサ読み取り ($B_{s,c}$) は、測定された量であり、また方程式のこのように定められたシステム（方程式の非線形システムに対するニュートン・ラフソン法あるいは多次元正割法、特にブロイデン法のような種々の公知の数式を用いることにより）を解くことにより、位置決めセンサ 14 の位置と方位は決定される。このような方程式のセットを解くために幾つかの可能な数式を記述したものは、“ウィリアム、H、プレスら (William H. Press et al) 「C に於ける数的処方。科学的計算法 (Numerical Recipes in C. The Art of Scientific Computing)」第 2 版、ケンブリッジ大学出版、1992 年”に見られる。位置決めセンサの位置と方位は、モニタ 27 上に映し出される。

【 0 1 1 1 】

位置情報から心臓の動きの人為性を取り除くように、ECG モニタは、センサコイルからの信号取得の同期用に使われる。また、参照センサは、試験されるあるいは処置される器官、例えば心臓のような器官の部分に付けられ、これにより呼吸による動きや患者の動きに対して補正が出来る。このようにして、得られたセンサ位置は、器官構造を参照するようになり、あまり意味がないが外部の参照フレームを参照しなくて済む様になる。

【 0 1 1 2 】

信号プロセッサ 26 のアナログベースの実施例では、幾つかのパラメータは、アナログ回路を用いて計算される。図 8 は、信号プロセッサ 26 のアナログベースの実施例の概略図である。この実施例では、周波数 f_1 、 f_2 、 f_3 の 3 個のサイン波信号と 3 個のコサイン波信号が、図 6 の実施例で使われた S I G と C U R 信号に加えて使われている。S I G と C U R 信号は、12 個の相感受性のフィルタ（相関器）80 により濾過され、図 9 に示すように S I G と C U R 信号のサインとコサイン成分を示す信号を作ることになる。

【 0 1 1 3 】

これらのアナログ信号は、A/D 変換器 82 のセットに送られる。電場と電流並びに位置は、図 6 に関して前述したと同じように計算できる。

【 0 1 1 4 】

図 9 は、図 8 のアナログフィルタエレメントの内の可能な具体例の拡大図を示す。各アナログフィルタエレメントは、3 個の入力：コサイン波 $\cos(2\pi fc)$ 、サイン波 $\sin(2\pi fc)$ と周波数成分 fc が抽出されることになる S I G S または C U R S のどちらかの信号を持っている。アナログフィルタエレメントないで、信号は、積算器 84、86 の中で $\sin(2\pi fc)$ と $\cos(2\pi fc)$ とで積算される。結果は、ローパスフィルタ 88、90 を通して送られ、信号の望みの成分を与える。

【 0 1 1 5 】

以上の記述は、主として 2 個以上のセンサのセットによる情報取得に関するものであり、この情報は、遠隔対象物、あるいは医療デバイス、医療機器のような遠隔対象物上のポイントの位置と方位を決定する。遠隔対象物が 1 セット以上のセンサを持ち、好ましくは 2 から 6 セットのセンサをもつことは本発明の範囲内であるし、そうすることにより、好ましくは参照フレームに関連して、対象物の形状および/あるいは構造を決定するために十分なパラメータが与えられる。例えば、もしカテーテルが、遠心端の近傍に位置した付加的セットのセンサを持つとすると、カテーテルの部分の形状および/あるいは構造を決定する事が、可能になるだろう。

【 0 1 1 6 】

同様に他の観血的処置、例えば S 状結腸鏡検査あるいは結腸鏡検査に対して、使用した

10

20

30

40

50

全てのあるいは一部の鏡の形状および/あるいは構造を決定する事が出来よう。

【 0 1 1 7 】

本発明を実施するのに必要な機器は、普通のものである。

【 0 1 1 8 】

本発明の実施例の 1 つでは、コントローラは、単純な常備品である I B M 4 8 6 コンパチブルのコンピュータである。A / D ボードは、市販のもので、各チャンネル上で 1 秒間に 5 0 0 から 4 0 , 0 0 0 サンプルを、サンプリングできる周波数を持った少なくとも 8 チャンネルをサンプリングできる特性を有する。そのような A / D ボードの例は、米国のテキサス州のナショナルインストルメント会社から入手できるナショナルインストルメント A T - M I O - 1 6 X である。

10

D / A 機能は、市販の 8 - 2 1 ビット解像度の D / A ボードを使用することにより、達成される。そのような D / A の例は、ナショナルインストルメント A / D , D / A ボード A T - M I O - 1 6 X、あるいはナショナルインストルメント D S P モデル A T - D S 2 2 0 0 である。放射ドライバ増幅器市販されており、2 - 1 6 Ω 出力インピーダンスと 6 0 から 5 0 0 ワットの出力パワーを持つ。そのような増幅器の例は、韓国ソウル市のインケル社から作られているインケル増幅器型 N A - 4 2 0 である。

【 0 1 1 9 】

放射器も市販されており、以下の特性を持つ：半径 1 から 6 c m、厚さ 0 . 5 から 3 c m、直径 0 . 1 から 0 . 9 5 m m の銅線で作られた 1 0 0 から 5 0 0 回の巻き線を有する。そのようなコイルの具体例は、直径 0 . 4 1 m m の銅線の 1 5 1 の巻き数を持った厚さ 1 c m、半径 4 c m を有するコイルである。

20

【 0 1 2 0 】

前述のセンサが好ましいが、ホール効果センサ例えば米国のアレグロ・ミクロ・システム社から入手できるもの、あるいは磁気レジスタセンサ、センサ、フラックスゲート磁気センサ、そして/あるいは他の磁気フラックスセンサのような幾つかの応用に適している。

【 0 1 2 1 】

制御器 4 0 は、意図した機能を行うためのユニットの集合を表す。例えばそのようなユニットは、情報あるいは信号、プロセス情報、制御器としての関数、ディスプレイ情報、そして/あるいは一般情報あるいは一般信号を受ける。典型的には、制御器 4 0 は、1 個以上のマイクロプロセッサより成る。本発明の好ましい実施例に従って、カテーテル 1 0 の活性部分 1 6 は、前方注視型の超音波送/受変換器である。そのような変換器は、パルス発信の音響エネルギーのフォーカスされたビームを照射し、その後ビームの道に沿った音響特性の変化により、反射されたビームのエコーを測定することにより、その前にある材料の音響特性の 1 次元マップを与える。3 次元画像を与えるためには、好ましくはその位置をあまり変えることなくビームの方向を変更することが必要である。

30

【 0 1 2 2 】

とりわけ、そのような操作出来る 1 次元音響変換器は、心臓の内側から心臓の壁あるいは血管を、超音波的にマップするのに使用される。心臓の参照ポイントにある参照位置決めセンサと音響パルスの E C G ゲートと連結した場合、そのような変換器は、心臓あるいは血管あるいは他の器官の 3 次元画像を形成するのに必要な情報を、心臓の 1 個あるいは数個の異なった位相で発生することが出来る。

40

【 0 1 2 3 】

操作メカニズムの好ましい 2 個の具体例の原理は、それぞれ図 1 0 A - 1 0 B、1 1 に示されている。図 1 0 A は、カテーテルの遠心端にフィットしており、かつ操作ヘッド 9 6 に付けられている 2 本の操作ワイヤより成る操作メカニズムを示す。ヘッド 9 6 は、ステンレススチールのような比較的柔軟な材料で形成されており、軸方向に切り目が入っており、半枚の各側面にはワイヤ 9 4 に結び付けられている。そのようなヘッドは、2 本のワイヤ (9 4) とその末端で結びつけられ、そしてもっと簡単に曲がった構造になるようにワイヤを平らにすることにより、作られている。

50

【 0 1 2 4 】

好ましい実施例では、超音波送/受変換器である活性部分 1 6 と位置決めセンサ 1 4 を納めている比較的堅い覆いが、操作ヘッドの遠心端に結びつけられている。

【 0 1 2 5 】

少なくともヘッド 9 6 とワイヤ 9 4 は、提示を明確化するために、図 1 0 A - 1 0 C には示されていないが、カテーテルの鞘 1 0 4 に納められている。この操作メカニズムは、他の活性部分例えば電気生理学マッピング処方あるいは位置決めセンシングの有無に関わらずカテーテルの改良操作法あるいは他の多くのタイプの活性部分に用いることが出来る。

【 0 1 2 6 】

図 1 0 B では、ワイヤ 9 4 の 1 本が、他方に比べて短くなっている。カテーテルの鞘は、2 本のワイヤを保持しているので、ワイヤの 1 本を短くするとヘッドは曲がることになり、曲げは軸方向のスリットで楽に出来るようになっている。位置決めセンサ 1 4 と活性部分 1 6 は、位置決めセンサの位置と方位の計測により活性部分（超音波変換器）の位置と方位を捉えられるように堅く結びつけられている。カテーテルの曲げ角度と回転角度を変更することにより、3 6 0 度の画像のイメージングが可能になる。図 1 0 C に示すように、付加的にあるいは 2 者択一的に他のワイヤを短くすることにより回転の大きさを緩和できるし、多方向への曲げも出来ることになる。変換器のわずかな動きも、特別な位置に関連した 1 次元取得画像を簡単に解釈することにより補正できる。

【 0 1 2 7 】

図 1 0 D は、カテーテルの近傍端末に位置しているメカニズム 9 8 が、ワイヤ 9 4 の相対的長さを変更していく様子を示している。ハンドル 1 0 0 は、カテーテルの鞘 1 0 4 が結びついている覆い 1 0 2 より成っている。ワイヤの近傍端末は、ループ状に形成されており（例えばワイヤの端を溶接することにより）、好ましくは固定されておりワイヤと摩擦接触しているスピンドル 1 0 6 の周りに、巻き付けられている。レバー 1 0 8 は、その覆いの中心近くのピン 1 1 0 で回転できるように取り付けられており、レバーは、ワイヤ 9 4 の一端でかつその覆いに平行にスライドできるスライダ 1 1 2 の多端で結びつけられている。そのスライダを動かすと、遠心端のワイヤ 9 4 の一方は、他方に関して長くなる。

【 0 1 2 8 】

図 1 1 は、代替りの操作メカニズムを持ったカテーテルの遠心端を示す。比較的堅いスリーブ 1 1 4 は、カソードの鞘 1 0 4 内に置かれている。スリーブ 1 1 4 は、カテーテルの近傍端から鞘に関して軸方向に動かすことが出来る。スリーブ 1 0 4 の遠心端は、ディスク 1 1 6 で形成されており、比較的堅さを和らげたワイヤ 1 1 8 が、そのディスクを貫通して通っている。ワイヤ 1 1 8 は、その遠心端の近くで永久曲げを持って形成されており、その端に位置決めセンサ 1 4 と活性部分 1 6 が、結びつけられている。スリーブ 1 1 4 の軸方向への移動は、ワイヤ 1 1 8 を真っ直ぐにしその結果、位置決めセンサと活性部分の方位を変化させることになる。ワイヤ 1 1 8 が、軸から逸れると、ワイヤを回転させカテーテルを回転させることになる。

【 0 1 2 9 】

音響ビームの操作も、可動ミラーあるいは位相配列超音波変換器により行い、そのようなミラーあるいは他の配置はその活性部分内に存在させるようにすることを理解するべきである。そのような能動的スキャンが、図 1 0、1 1 により与えられる受動操作を補完し置換する。

【 0 1 3 0 】

図 1 2 は、本発明の好ましい実施例に従って、超音波取得とイメージ形成を行う簡略化されたシステムブロックダイアグラムである。前述の超音波センサのようなイメージセンサ 1 2 0 は、送信器ドライバ回路 1 2 4 から受信した信号に応じて音響パルス 1 2 2 を送る。音響エコー 1 2 6（一般的に数個のエコーより成っているが）は、エコー信号を作り

10

20

30

40

50

出すイメージセンサにより受信され、そのエコー信号は、増幅されて受信器プロセッシング回路 128 に送られ、出力 130 で一次元イメージを発生する。心臓イメージの位相を同定する情報も、複数の出力ポートより成る出力 130 に出る。とりわけ心臓イメージングに有用な本発明の 1 つの実施例では、イメージの取得は、ECG モニタ 132 から受信される信号に応じてなされる。この事は、種々の一次元イメージを簡単に三次元イメージに再構築できるように、心臓サイクルの特別な部分でのイメージ取得を考慮に入れている。

【0131】

とりわけ、もし最も有意義なエコーが、センサの測定方向に沿って超音波センサからその室までの距離を測定するのに使用されるとすると、そのような距離の収集（その室の参照ポイントとする）により、表面形態の再構築が出来ることになる。

10

【0132】

図 13 は、三次元イメージ再構築システムの簡素化ブロックダイアグラムを示しており、それは図 12 の回路により発生した一連の一次元イメージを利用し、かつ前述の位置決め装置及びその関連回路より発生した位置と方位情報を連続的に感知して利用している。一般に各一次元イメージ取得と一致するように感知された位置と方位を得ることは有用である。カテーテルの遠心端を操作するための前述の種々の方法の内の 1 つは、複数の方位を伴った複数の一次元イメージを取得するのに使用される。図 10、11 の原理に従ってイメージヘッドの方向を連続的に変化させるために、かつオペレータの干渉を必要としないようにカテーテルを回転させるために、自動メカニズムを使用しても良い。

20

【0133】

イメージ再構築プロセッサ 132 は、感知された位置と方位に従って個々の一次元イメージを指向しかつ参照し、そして一連の二次元スライスあるいはフルの三次元構築の形でイメージディスプレイ 13 上に送ることが出来る三次元イメージを形成する。心臓サイクルでの異なったポイントのイメージが取得されると、表示されたイメージは再構築のシネイメージとなりうる。

【0134】

本発明の好ましい実施例では、二次元イメージは、超音波センサにより取得され、そのセンサは、あらかじめ決められた通路に超音波ビームを回折する軸の周りに回転するミラーと共に単結晶の音響結晶の計画的アレイとなり得る。

30

【0135】

本発明の好ましい実施例では、能動部分 16 は、心臓上の選択できる位置で発生した電気信号を感知するためのセンサより成る。

【0136】

以下に述べるように、電気信号のこのようなセンシングは、心臓の電気的活性度をマッピングするのに使用される。この能動部分は、心臓をペーシングするため、そして/あるいは心臓の部分切除するために有用な電極を包含する。このような切除は、最も一般的な致命的心臓不整脈、心室性頻拍（VT）すなわち心筋の急速で無駄な収縮の処置に特に有用である。VT は、年間約 30 万人の死亡原因となっている。勿論他の不整脈の処置に有用である。

40

【0137】

心臓/切除の電気的マッピングに有用なカテーテルは、図 14 に概略的に示されている。

【0138】

能動部分 16 は、長さ 1 から 12 mm、好ましくは約 2 mm の白金製の伝導性チップから成っている。このチップは、チップ電極引き込みワイヤ 138 を経由してカソード近傍端のスイッチに接続されており、そしてこのスイッチは、チップをペーシングあるいは切除用電圧源にスイッチするか、あるいは心臓から発生した電気信号を検出するための検出器にスイッチする。

【0139】

50

伝導性リング電極 136 は、位置決めセンサ 14 の近くで、カテーテルの鞘 104 の外側に設置され、そしてアースあるいはリターンリード 140 を経由して記録器に接続される。以下に述べるようにペーシングに用いる場合は、1 から 10 mA パルスが、チップ 16 とリング電極 136 の間に用いられる。切除に用いられるときには、10 - 100 V、約 0.5 MHz の RF エネルギーが、10 - 200 秒間用いられる。

【0140】

位置決めセンサ 14 は、チップとセンサに堅く結ばれており、チップは、偏心ワイヤ 142 により操作される。捻れワイヤリードは、リード 138、140 により運ばれてくる比較的高電圧からのピックアップを減少させるために、シールド 144 により遮蔽されるのが好ましい。電気絶縁性熱シールド 146 を、チップと位置決めセンサの間に置くのが好ましい。

10

【0141】

図 15 は、本発明の好ましい実施例に従って、基本電気心拍曲線マップを得るための概略ブロックダイアグラムである。好ましい具体例で食道心エコー検査器を用いると、心室の多面イメージは、マッピング研究前に得られる。イメージは、心臓サイクルの間にポイントに調子を合わせてのみ得られる。好ましい具体例では、そのイメージは、拡張終期の同期信号に対応して拡張終期に得られる。心室の 3 次元イメージは、再構築され、心内膜の形態と心室内部の一個以上の参照カテーテルの位置を示す。このイメージは、食道の 3 次元超音波イメージにより、CT スキャナーにより、MRI スキャナーにより、あるいは他のイメージ技術により得られる。

20

【0142】

そのイメージは、カテーテルを心室（心内膜）の多くの場所での表面に触れさせることにより、またその場所を測定することにより構築される。これらのポイントは、心室表面を表す三次元表面を記述するのに使われる。

【0143】

6 個以下の位置と方位の値が決定された以前の PCT と米国出願（PCT/US/08352、1994 年 7 月 20 日と 1994 年 8 月にそれぞれファイルされた）では、設置可能参照カテーテルは、能動カテーテルの位置を参照にする参照平面を形成するために心臓の中で 3 ヶ所に置かれた。例えば設置可能参照カテーテルは、右心室の頂端、右心房付属肢、肺動脈弁のレベルにある肺動脈にそれぞれ好んで置かれた。ここまで述べてきたように位置決めセンサ 14 を持っている参照カテーテルが、参照目的に使われるとき、マッパーカテーテルの相対的位置と方位を定めるために、唯一のセンサが必要である。これらのいずれの場所も使用可能であるが、現在では冠状血脈洞端部に参照センサを置くのが好ましい。

30

【0144】

図 16 は、コンピュータ処理された心内膜活性化マッピングアルゴリズム（血脈洞リズムマッピングの間と心室頻脈マッピングの間に使われる）を示すための概略ブロックダイアグラムである。可視式かつ可聴式インジケータは、好ましくはデータポイント取得の開始を示す。電気活性度と位置/方位データの両方は、マップ中の各ポイントに対して取得される。カテーテル位置情報の取得は、図 16 のブロックダイアグラムの左の枝部分に示されている。マップ用電極は、心内膜と確実にかつ安定して接触している。安定した接触は、位置読み取りの安定性、感知された電位図の安定性と接触のインピーダンスを測定することにより決定される。

40

【0145】

マッパーカテーテル中の位置決めセンサの位置と方位は、前述した方法に従って連続的に決定され、拡張終期同期信号に応じて蓄えられる。マッパーカテーテルのチップは、六次元の位置と方位の各々に差を見いだすことによって、参照カテーテルに関して局所化される。一般的に言って、本応用に対して、マッパーカソードの方位は必要ではないが、位置と方位を内部心臓座標システムに適宜変換することは、修得されねばならない。

【0146】

50

同時にマッパーカソード・チップでの心臓の活性化時間は、図 16 の右側に示されたように決定される。最初にマッパーカテテルのチップに於ける局所電気心拍曲線を得て、活性化時間は、

局所電気心拍曲線の振幅と傾斜をテンプレートに比較して計算されるか、あるいは人為的に使用者により計算される。その局所活性化時間は、患者の皮膚上の ECG 端末により測定される活性化時間を参照して、決定される。使用者は、データ取得のプロセスを終了させることが出来るし、あるいは以下に述べるように、活性化時間の空間グラジエントに関して情報密度用のすでに取得されている活性化マップを調べる活性化評価マップアルゴリズムにより評価することが出来る。このアルゴリズムは、活性化時間検出用の次の好ましい場所を示すことが出来る。カテテルは、使用者により新しい場所に動かされて、マッピングプロセスは、続行される。

10

【0147】

VT の間、データポイントは、心臓動悸の約 4 から 6 毎に決定される。このようにして 1 分あたり、およそ 15 から 25、典型的には約 20 のデータポイントが、決定される。

【0148】

図 17 は、コンピュータ処理されたペースマッピングアルゴリズムを示すための概略ブロックダイアグラムである。可視式かつ可聴式インジケータは、データポイント取得の開始を指示する。

【0149】

位置情報の取得は、前述の n 回 (n は稼働平均期間である) の心臓鼓動中の平均マップ位置が計算される以外は図 16 のそれと類似している。

20

【0150】

図 17 の右側は、ペースマッピングモードでの ACI (自動相関指数) の決定法を示す。

【0151】

「ペースマッピングモード」で、ECG プロセッサは ECG データを得るが、患者の心臓は、患者の不整脈サイクル長に類似の速度で外部の電源でペース付けされる。ECG データも体表面のアルゴリズムより得られ、信号は、数サイクルの長さを持った ECG のセグメントとして蓄えられる。得られた信号は、患者の VT 信号と自動的に比較される (図 18 を参照)。不整脈形態とペース化された形態の間の比較は 2 段階で行われる。まず第 1 に、テンプレート VT 信号とペース化され ECG 形態の間の位相シフトは、2 つの信号に対する最小誤謬あるいは最大相互相関を用いて、算定される。それから指標 ECG チャンネルから算定されたこの位相シフトを用いて、VT とペース化され ECG 形態の間の類似性は、相互相関の平均としてあるいは記録された全チャンネルの 2 つの信号のスクエアエラーとして測定される。

30

【0152】

異なる ECG チャンネルを位相シフト決定のための指標チャンネルとして用いることにより、この 2 段階計算は各回に反復される。

【0153】

この手法の最後では、見いだされた最小誤謬あるいは最大相互相関が、このペースング場所の ACI として作業者に報告される。

40

【0154】

図 18 は、本発明の好ましい実施例に従って、ペースマッピングさせながら相互相関指標を計算するために使われるアルゴリズムを示すための概略ブロックダイアグラムである。

人体表面 ECG データは、2 段階で得られる。第 1 に、自動的にあるいは誘起された VT をペースングする間、そして第 2 に、異なった場所での心内膜をペースングする間。VT の間に得られた ECG データは、平均化された信号であり、テンプレートが構築される (TCH、記録された各チャンネルに対して)。ECG データは、心内膜のペースングの間に

50

得られるし、動悸の回数（ N ）は、平均化された信号 QRS （ PCH 、記録された各チャンネルに対して）。そこでのこのアルゴリズムは、 PCH と TCH の間の位相シフトを計算し、それが第1チャンネルに対して最大相互相関を与える。この時間シフトは、残っているチャンネルのシフトに使われ、そしてそれらに対して相互相関を計算する。全チャンネルに対する全相互相関は、合算され蓄えられる。それからアルゴリズムは、このチャンネルで最大相互相関を引き起こす時間シフトを計算するために、記録された次のチャンネルを使うことになる。さてこの時間シフトは、全ての PCH と TCH の間の相互相関に対して適用され、再び全相互相関は、合算される。この手段は、全てのチャンネルに対して繰り返され、達成された最大相互相関は、心内膜上のこの場所での PCH と TCH の間の相互相関の値として使用される。

10

【0155】

図19は、本実施例の出力構成を示すための概略ブロックダイアグラムである。心室の準静的映像は、前もってあるいは前述した研究の間に得られた基本イメージの3次元再構築として示される。マッピング/除去カテーテルの位置（参照カテーテルの移動に対しては補正されるが）並びにマッピング研究から得られた現在と以前の情報は、イメージ上に二重写しされる。この情報は、適正であれば、活性化時間（各取得場所でのカラーコードを用いて示される）あるいはペースマップ中の各ポイントに対する相互相関指標（ ACI ）を包含する。さらに、マップは、局所電位図の期間をコーディングする色で、電気生理学的プロセッサにより計算された種々の他の変数のみならず断片的活性度の存在を表現できる。

20

【0156】

以上の原理は、例えば膀胱、脳、あるいは胃腸管の体の他の構造をマッピングするために応用できる。検査技術に依存するが、カテーテルは、先端が設置可能なセンサポートである針で置き換えても良い。

【0157】

各データポイントが得られた後は、各段階（血脈洞周期マッピング、ペースマッピング、 VT マッピング）で全ての利用できる情報は、次の二つの目的のために再評価される：第一に、データ取得のための次のサイトを、オペレータに提案する事、そして第二に、アブレーション用サイトを提案するための利用可能な情報をテストすること。2つのアルゴリズムが、この手法を行うために同時に進行している：

30

（1）マッピングガイダンスアルゴリズム

このアルゴリズムは、入力として、ある変数の役に立つマップ化された情報（例えば、血脈洞周期間の局所活性化時間）。このアルゴリズムはマップ化された変数（すなはち、この例での活性化時間）の空間導関数を計算し、そしてマップ化された変数の空間成分を、目的関数が秩序立てるとき、他のデータポイントを加えるための次の最良の位置を計算する。例えば、このアルゴリズムはマップ化された変数が、短距離を超えただけで著しく変化する領域で、多くのデータポイントが得られるのだという事を提案することになるだろう。

【0158】

このアルゴリズムで提案される位置は、オペレータに対してディスプレイ上のシンボルとして提示されることになる。

40

【0159】

同じディスプレイは、すでに心室の基本イメージとマッピング/アブレーションカテーテルの現在の位置を示している。それ故、オペレータは、さらにデータ取得するための提案された位置に到達するために、マッピング/アブレーションカテーテルを動かすことになる。

【0160】

このアルゴリズムは、 VT マッピング中では最も役に立ち、そこではデータ取得のための有効時間が、不整脈の血流学的逆効果により制限される。それ故、役に立つデータポイントをリアルタイムで試験し、すぐに取得用の次のサイトを提供することは、有益である

50

。

【0161】

(2) 成功したアブレーションアルゴリズムの予後可能性

このアルゴリズムは、以下にすぐ与えられる規則のような、得られた情報を評価するためにユーザが決める階層規則セットである。

【0162】

オペレータは、アブレーションのための正しいサイトを同定するための可能性に関して、マッピング/アブレーション手法で得られた特別な情報の重要度を階層分けするように期待されている。

【0163】

そのサイトに於ける成功するアブレーションの可能性を提案するマッピング結果の階層分け (A = 成功率が高そうである、そして D = 成功率が最も低そうである) :

(a) VT マッピング上への典型的な再入可能な道を、同定可能な共通の遅い道で同定すること グレード A ;

(b) ペースマップ中で 90 % 以上の補正指標を持ったサイトの同定 グレード B ;

(c) 時期尚早の非捕捉性刺激を持って VT を終了させたサイトの同定 グレード C ; そして

(d) 血脈洞周期の間に記録された拡張期ポテンシャルに類似している VT の間に記録されたプレポテンシャルマップの同定 グレード D。

【0164】

他のタイプの心臓電位記録マップも可能である。電位記録データのペース化あるいは非ペース化取得により決定される変数を使うことにより、以下の追加的マップが作り出される :

(1) 血脈洞周期活性化マップ (等時性マップ) ;

(2) 拡張期ポテンシャル発生時間マップ (等時性マップ)

(3) ペースマッピング間の局所待ち時間等時性マップ ;

(4) VT 間の活性化時間等時性マップ ; そして

(5) VT マッピング間のプレポテンシャル等時性マップ。

【0165】

また、時期尚早の非捕捉性刺激を持って VT を終了させたサイトが、提供されうる。

【0166】

上記のマッピング手段の追加的詳細のみならず、これらのマップとマッピングに適した他の因子並びにその決定のための手段の取得は、前記の米国特許出願 08/094539 号と PCT 出願 PCT/US 94/08352 の中で、見いだすことが出来る。

【図面の簡単な説明】

【0167】

【図1】図1は、本発明の好ましい実施例に従って、人体に設けられたカテーテルに対し、六次元の位置と方位決定のためのシステムの応用を図式表示したものである。

【図2】図2は、本発明の好ましい実施例に従って、六次元の位置決め能力を持つ一般的なカテーテルの概略断面図である。

【図3】図3は、六次元の位置決め用センサの好ましい具体例を示したプローブの部分を示すよりグラフィックな図である。

【図4】図4は、本発明の好ましい実施例に従って、カテーテルの六次元座標を決定するのに使われる回路のブロック線図である。

【図5】図5は、本発明の好ましい実施例に従って、制御順序と図4のブロック線図への適用を示した基本フローチャートを拡大して詳細に示す。

【図6】図6は、本発明の好ましい実施例に従って、信号処理器でデジタル信号処理を示すブロック線図である。

【図7】図7は、ポイントでの磁場を形成するベクトルの三次元図表示である。

10

20

30

40

50

【図 8】図 8 は、本発明の好ましい実施例に従って、信号処理器でアナログ信号処理を示すブロック線図である。

【図 9】図 9 は、本発明の好ましい実施例に従って、図 8 に示されたアナログフィルタエレメントの簡略図である。

【図 10】図 10 A - 10 D は、本発明の好ましい第一実施例に従って、カテーテルの先端を方向付ける原理を説明している。

【図 11】図 11 は、本発明の好ましい第二実施例に従って、カテーテルの先端を方向付ける原理を説明している。

【図 12】図 12 は、本発明の好ましい実施例に従って、超音波取得と信号処理回路のブロック線図である。

10

【図 13】図 13 は、本発明の好ましい実施例に従って、画像再構築回路のブロック線図である。

【図 14】図 14 は、本発明の好ましい実施例に従って、電氣的センシング、ペーシング、切除用のプローブの部分的概略図であり、部分的断面図である。

【図 15】図 15 は、本発明の好ましい実施例に従って、基本電位図マップを取得するための概略ブロック線図である。

【図 16】図 16 は、本発明の好ましい実施例に従って、心内膜のコンピュータによるマッピングアルゴリズムを示す概略ブロック線図である。

【図 17】図 17 は、本発明の好ましい実施例に従って、コンピュータによるペース・マッピングアルゴリズムを示す概略ブロック線図である。

20

【図 18】図 18 は、本発明の好ましい実施例に従って、ペース・マッピングしながら相互相関インデックスを計算するために使用されるアルゴリズムを示す概略ブロック線図である。

【図 19】図 19 は、本発明の好ましい実施例に従って、画像化システムの出力形状を示す概略ブロック線図である。

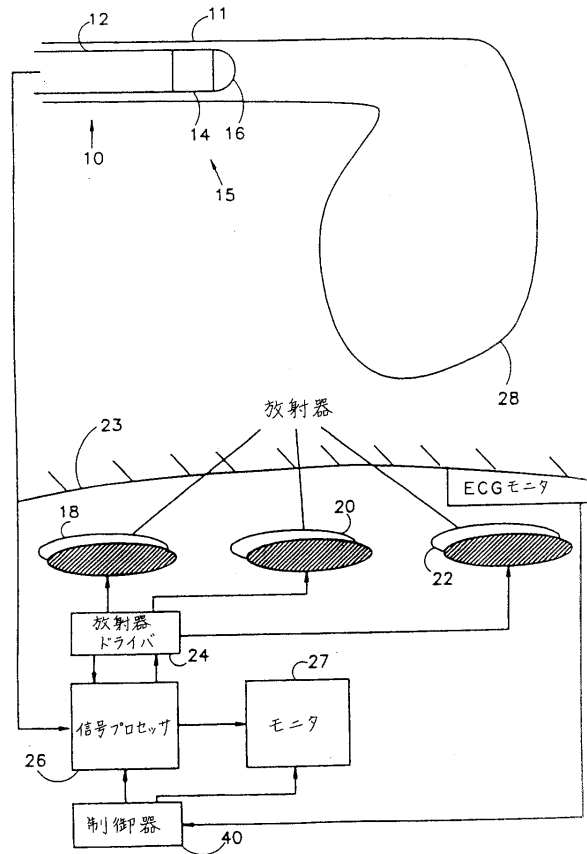
【符号の説明】

【0168】

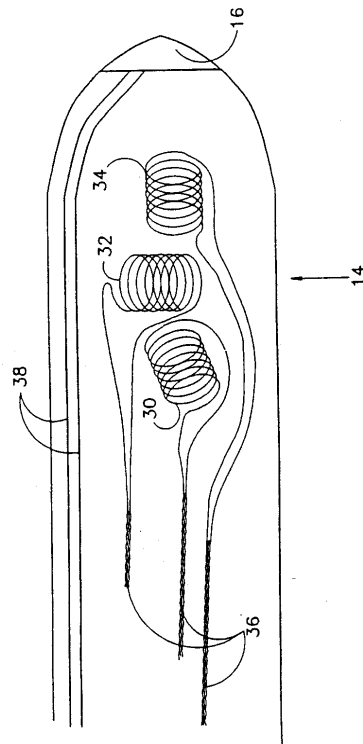
10 カテーテル、11 患者の動脈、12 本体、14 センサ、15 カテーテルの遠心端、16 活性部分、18 20 22 放射器、26 信号処理器、27 モニタ、40 制御器

30

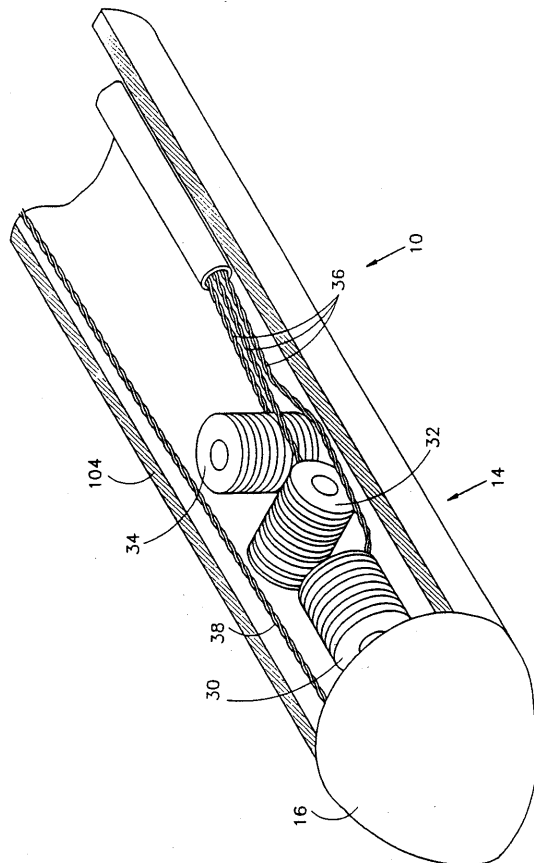
【図 1】



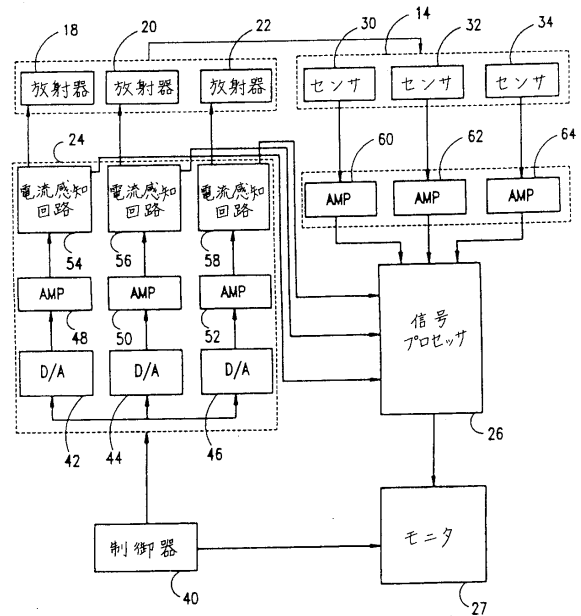
【図 2】



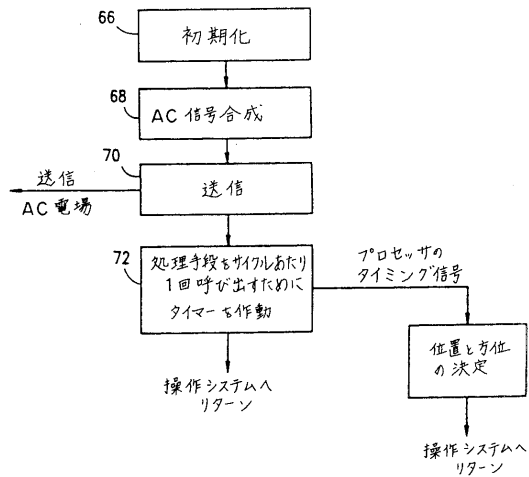
【図 3】



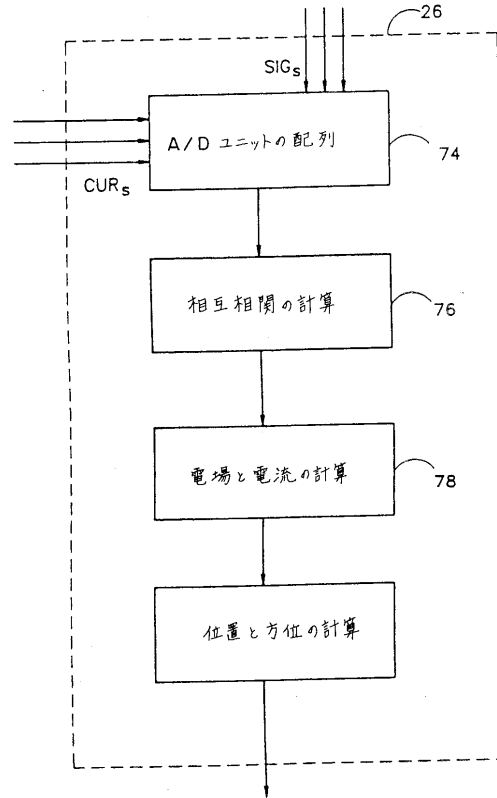
【図 4】



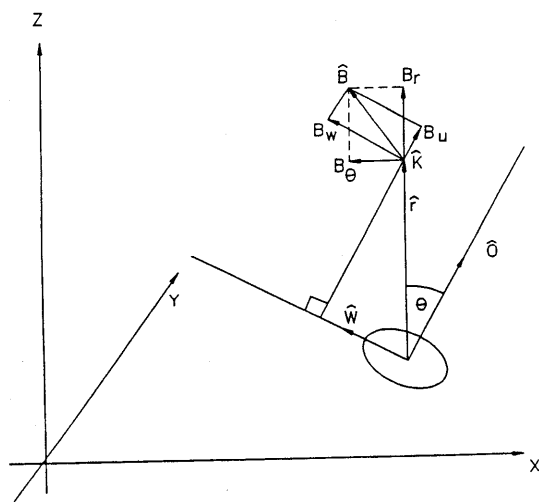
【図 5】



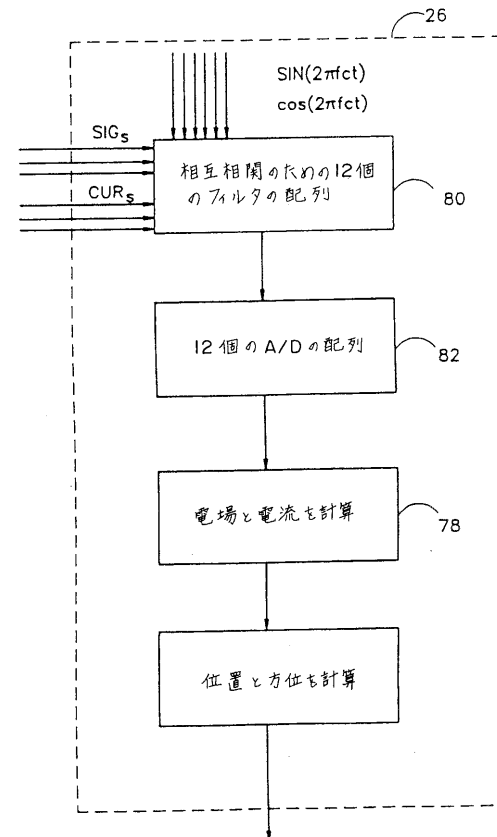
【図 6】



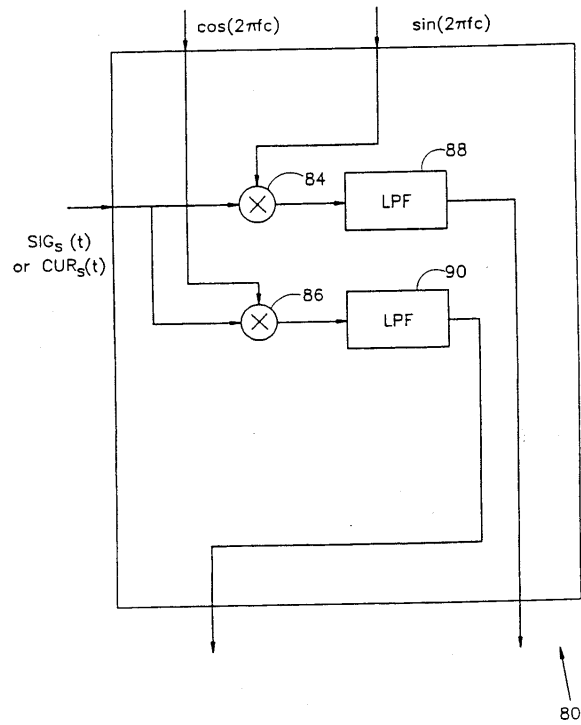
【図 7】



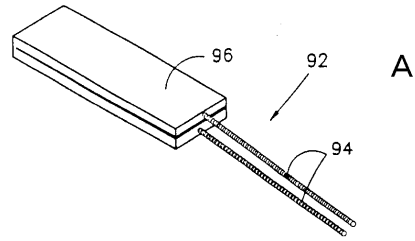
【図 8】



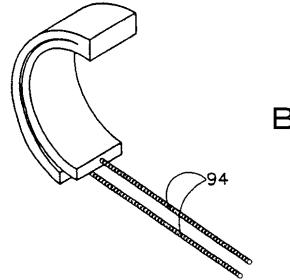
【図 9】



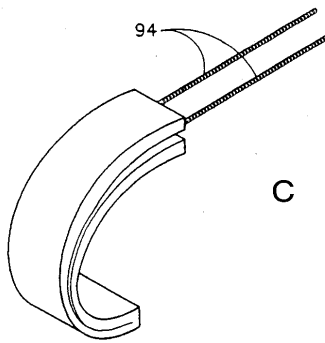
【図 10 A】



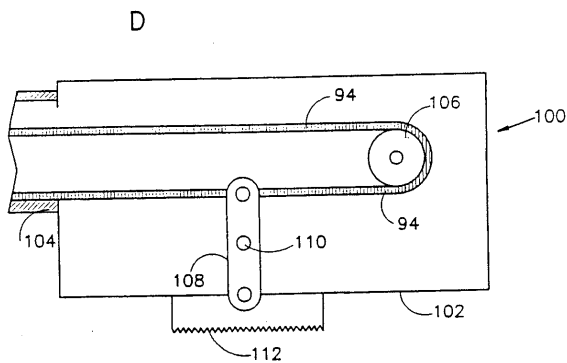
【図 10 B】



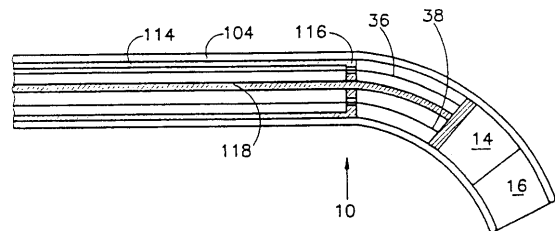
【図 10 C】



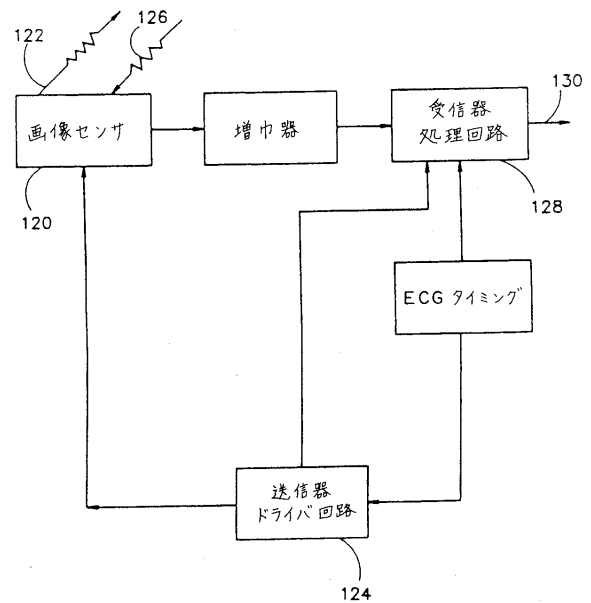
【図 10 D】



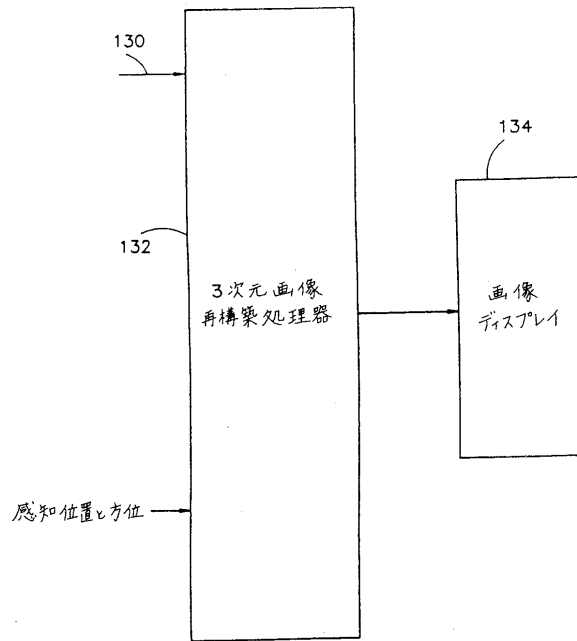
【図 11】



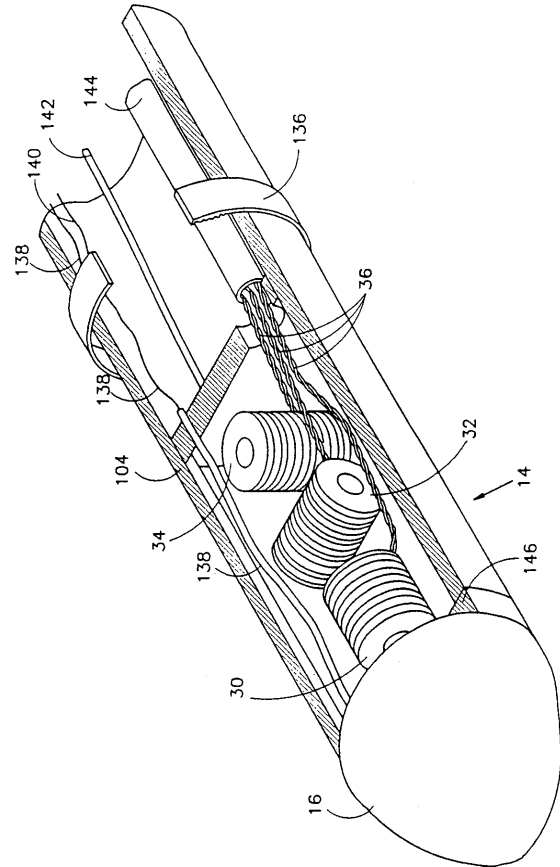
【図 12】



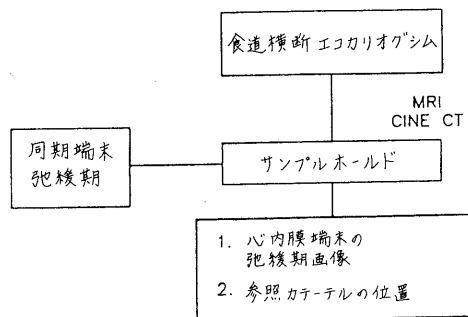
【図 13】



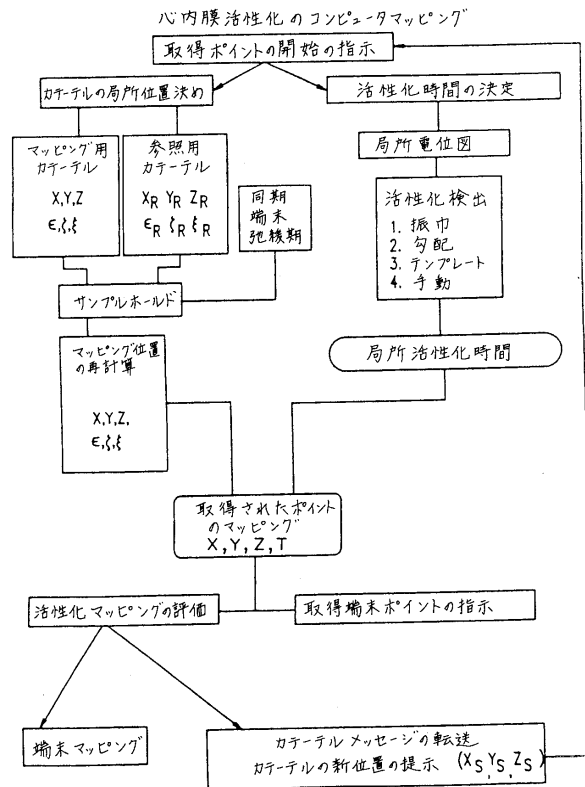
【図 14】



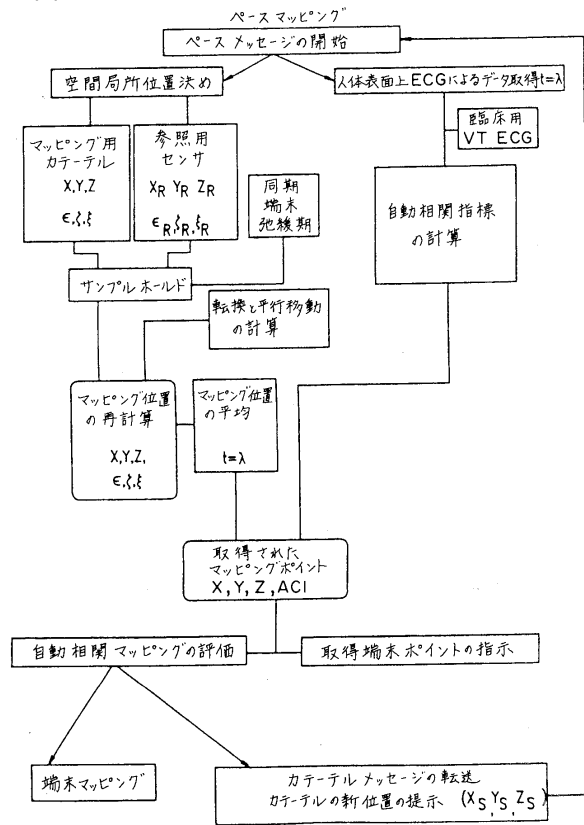
【図 15】



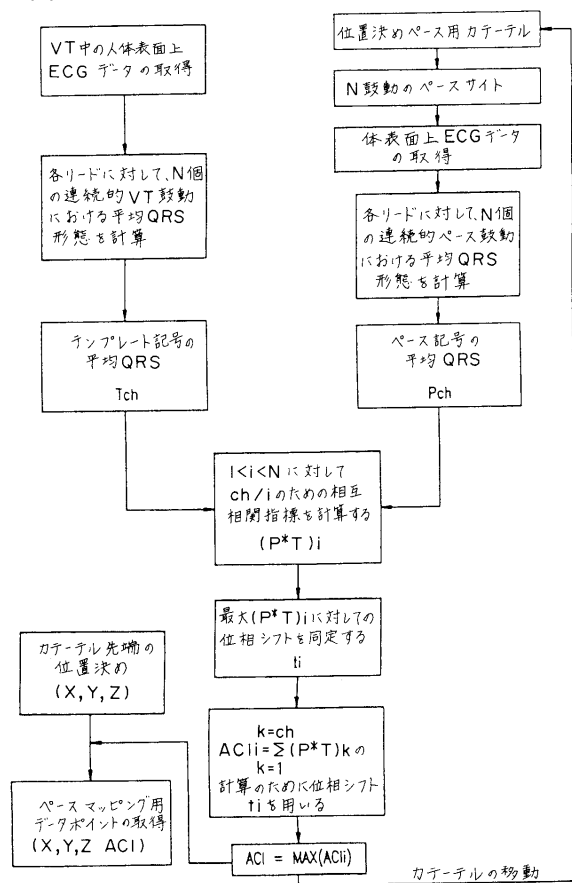
【図 16】



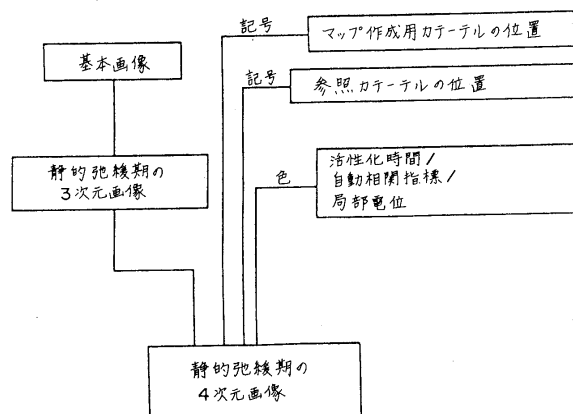
【図 17】



【図 18】



【図 19】



フロントページの続き

(51) Int.Cl. F I
A 6 1 B 5/0472 (2006.01) A 6 1 B 5/02 3 3 1 C
A 6 1 B 8/12 (2006.01) A 6 1 B 5/04 3 1 2 Q
A 6 1 B 8/12

(72)発明者 ウディ・ペレス
イスラエル4500イーバン・イエーウダ、ピー・オー・ボックス420
(72)発明者 イラン・グリーンバーグ
イスラエル33198ハイファ、ゲウラ・ストリート15番

審査官 佐藤 智弥

(56)参考文献 特表平05-507212(JP,A)
特開昭55-030518(JP,A)
登録実用新案第3002631(JP,U)
特開平07-213618(JP,A)
実開平05-020705(JP,U)
国際公開第93/020878(WO,A1)
米国特許第5259377(US,A)

(58)調査した分野(Int.Cl., DB名)
A 6 1 M 2 5 / 0 1
A 6 1 B 1 / 0 0

专利名称(译)	定位系统，用于确定医疗设备的位置和方向		
公开(公告)号	JP4025309B2	公开(公告)日	2007-12-19
申请号	JP2004119198	申请日	2004-04-14
[标]申请(专利权)人(译)	生物感覺有限公司		
申请(专利权)人(译)	生物传感公司		
当前申请(专利权)人(译)	生物传感公司		
[标]发明人	シュロモベンハイム ダニエルオサッドチ ウディベレス イラングリーンバーグ		
发明人	シュロモ・ベン・ハイム ダニエル・オサッドチ ウディ・ベレス イラン・グリーンバーグ		
IPC分类号	A61M25/01 A61B1/00 A61B5/01 A61B5/145 A61B5/0215 A61B5/0472 A61B8/12 A61B5/0408 A61B5/0478 A61B5/0492 A61B5/06 A61B8/08 A61B18/12 A61B18/14 A61B18/20 A61B19/00 A61N1/362 G01B7/00 G01S15/89		
CPC分类号	A61B5/6859 A61B5/06 A61B5/062 A61B5/6843 A61B8/0833 A61B18/1492 A61B34/20 A61B2018/00869 A61B2034/2051 A61B2090/367 A61B2090/378 A61B2090/3958 A61B2562/17 A61M25/0147 A61N1/3627		
FI分类号	A61M25/00.309.B A61B1/00.300.D A61B1/00.310.A A61B5/00.101.H A61B5/14.310 A61B5/02.331.C A61B5/04.312.Q A61B8/12 A61B1/00.550 A61B1/005.524 A61B1/008.510 A61B5/01.250 A61B5/02.610.C A61B5/0215.C A61B5/145 A61M25/10.550		
F-TERM分类号	4C017/AA01 4C017/AA12 4C017/AC03 4C017/AC40 4C027/AA02 4C027/GG01 4C027/GG10 4C027/HH03 4C027/KK03 4C027/KK05 4C038/KK07 4C038/KL02 4C038/KX04 4C061/AA22 4C061/BB01 4C061/CC07 4C061/DD03 4C061/FF24 4C061/FF46 4C061/FF50 4C061/HH47 4C061/HH51 4C061/JJ17 4C117/XA01 4C117/XB01 4C117/XD25 4C117/XE15 4C117/XE17 4C117/XE23 4C117/XE34 4C117/XE75 4C117/XG02 4C117/XG14 4C127/AA02 4C127/GG01 4C127/GG10 4C127/HH03 4C127/KK03 4C127/KK05 4C161/AA22 4C161/BB01 4C161/CC07 4C161/DD03 4C161/FF24 4C161/FF46 4C161/FF50 4C161/HH47 4C161/HH51 4C161/HH55 4C161/HH56 4C161/JJ17 4C167/AA05 4C167/AA07 4C167/BB02 4C167/BB52 4C167/CC09 4C167/CC19 4C267/AA05 4C267/AA07 4C267/BB02 4C267/BB52 4C267/CC09 4C267/CC19 4C601/BB03 4C601/BB13 4C601/BB14 4C601/BB21 4C601/BB24 4C601/EE11 4C601/FE04 4C601/FE08 4C601/FF02 4C601/FF08 4C601/FF11 4C601/GA14 4C601/GA20 4C601/GA25 4C601/JC25 4C601/KK21		
审查员(译)	佐藤 智弥		
优先权	08/293859 1994-08-19 US		
其他公开文献	JP2004283601A		
外部链接	Espacenet		

摘要(译)

要解决的问题：提供定位系统，以确定侵入式医疗器械与参考框架相比的位置和方向。解决方案：该系统包括：多个场发生器（18,20,22），其响应于驱动信号产生已知的和可区分的场，优选地连续的AC磁场；多个传感器（30,32,34）位于靠近其远端的侵

入式医疗器械（10）中，其响应于场产生传感器信号;信号处理器（26），其具有对应于驱动信号和传感器信号的多个信号的输入，并且响应于驱动而计算侵入式医疗器械上的部件的三个位置坐标和三个取向坐标。信号和传感器信号。Ž

【 图 3 】

