(12)公表特許公報(A)

(19) 日本国特許庁(JP)

(11)特許出願公表番号

特表2005-528950 (P2005-528950A)

(43) 公表日 平成17年9月29日 (2005.9.29)

(51) Int.C1. ⁷	FΙ		テーマコード (参考)
A61B 8/00	A 6 1 B	8/00	4C6O1

審查請求 未請求 予備審查請求 有 (全 21 頁)

 (21)出願番号 (86)(22)出願日 (85)翻訳文提出日 (86)国際出願番号 (87)国際公開日 (31)優先権主張番号 (32)優先日 (33)優先権主張国 	特願2004-510626 (P2004-510626) 平成15年5月9日 (2003.5.9) 平成17年1月24日 (2005.1.24) PCT/US2003/014785 W02003/103499 平成15年12月18日 (2003.12.18) 10/165,556 平成14年6月7日 (2002.6.7) 米国 (US)	(71)出願入 (74)代理人 (74)代理人 (74)代理人	503129763 ダイアグノスティック・アルトラサウンド ・コーポレーション Diagnostic Ultrasou nd Corporation アメリカ合衆国、ワシントン州 9802 1、ボセル、スイート 120、30ス・ ドライブ・エスイー 21222 100058479 弁理士 鈴江 武彦 100091351 弁理士 河野 哲 100088683 弁理士 中村 誠
			最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 膀胱壁の厚さを測定するシステム及び方法

(57)【要約】

超音波トランシーバが、膀胱の質量を決定するために、 膀胱の厚さと表面の面積を測定する三次元の配列で膀胱 を走査する。膀胱壁の厚さと質量は、膀胱の前部、後部 、及び側面部の位置に対して決定することができる。



【特許請求の範囲】

【請求項1】

膀胱壁の質量を決定する方法において、

少なくとも膀胱の一部がトランシーバの視野内に入るように超音波のトランシーバを患者の体外に位置合わせをして、前記超音波トランシーバは無線周波数超音波パルスを送信し、前記無線周波数超音波パルスのエコーを受信するように設定されており、

前記受信した超音波のエコーに基づいて前記表面の面積を計算し、

前記受信した超音波のエコーに基づいて前記膀胱壁の少なくとも一部分の厚さを計算し 10

前記計算した表面の面積及び厚さの関数として膀胱壁の質量を計算することを含む方法

【請求項2】

前 記 無 線 周 波 数 超 音 波 は 約 3 M H z か ら 約 1 0 M H z の 範 囲 を 有 す る 請 求 項 1 記 載 の 方 法。

【請求項3】

前記膀胱壁の面積はSと定義され、複数の表面のパッチs_{i,j}を構成し、iとjは緯度と経度の要素であるので、Sの面積は複数パッチの和、

【数1】

20

 $S = \Sigma s_{i,j}$

である請求項1記載の方法。

【請求項4】

前 記 膀 胱 壁 の 面 積 は 約 2 0 0 m 1 か ら 約 4 0 0 m 1 を 含 む 膀 胱 を 決 定 す る 請 求 項 3 に 記 載 の 方 法 。

【請求項5】

前記膀胱壁の面積は約0mlから約200mlを含む膀胱を決定する請求項3に記載の 30 方法。

【請求項6】

前 記 膀 胱 壁 の 面 積 は 約 4 0 0 m 1 か ら 約 1 0 0 0 m 1 を 含 む 膀 胱 を 決 定 す る 請 求 項 3 に 記 載 の 方 法 。

【請求項7】

前記各表面のパッチs_{i,j}はさらに、ベクトル (s_{i,j}(u,v) = x_{i,j}(u,v)i + y_{i,j}(u,v)j + z_{i,j}(u,v)k)で定義され、i、j、kはそれぞれx-、y-、z-方向の単位ベクトルであり、uとvは表面のパッチの座標である請求項3に記載の方法。

【請求項8】

前記壁の厚さは複数の膀胱壁の領域の厚さの平均値として計算される請求項1に記載の 40 方法。

【請求項9】

前記壁の領域の内部と外部を分離している厚さはさらに関係式

【数 2 】

$$fd_r = \frac{\log\left(\frac{\max\left(RF_{r=r-w/2,r+w/2}\right) - \min\left(RF_{r=r-w/2,r+w/2}\right) + w}{w}\right)}{\log\left(\frac{n}{w}\right)}$$

で算出され、ここでの項max(RF 「 = 「 - w/2, 「 + w/2)及びmin(RF 「 = 「 - w/2, 「 + w/2) + wは、フラクタル次元が、任意の深さrにウィンドウの中心がある無線周波数(RF) 信号の最大値との間の差から計算され、次に走査線nのサンプルの合計数で正規化される ように、任意の数のサンプルの走査線n沿いに、任意の深さrで中心に置かれたウィンドウ の長さwの無線周波数(RF)の最大値及び最小値である請求項8に記載の方法。 【請求項10】

前記壁の領域の内部と外部を分離している厚さfdrは、走査線r沿いの前記深さで放物線の関数を定義する3つのパラメータ(a、b、c)と、ランダム要素の加算で、添字iはr、fd、及びの具体的な値を示す関係式fd_i = ar_i² + br_i + c + _iから決められる形式の放物線の関数によって調節される請求項9に記載の方法。

【請求項11】

前 記 放 物 線 の 関 数 は 関 係 式

【数3】



で算出するフラクタル次元の最大値の少なくとも97%であり、ハット(^)の付いた前記 パラメータは、値がそのパラメータの最小二乗推定であることを示す請求項10に記載の 方法。

【請求項12】

内部の臓器の質量を決定するシステムであり、

無線周波数超音波パルスを複数の走査面で患者の臓器に送信し、前記臓器から反射した 前記パルスのエコーを受信するよう設定されたトランシーバと、

マイクロプロセッサとメモリを有しており、前記メモリはさらに、前記トランシーバか ら受信した前記エコーに基づいて前記臓器の表面の面積と前記臓器の厚さを決定し、さら に臓器の厚さと面積の関数として前記臓器の質量を計算するために前記マイクロプロセッ サによって操作可能なプログラム命令を格納する前記トランシーバと交信するコンピュー タシステムと、

- を有するシステム。
- 【請求項13】

前 記 無 線 周 波 数 パ ル ス は 約 3 M H z か ら 約 1 0 M H z の 範 囲 で あ る 請 求 項 1 2 に 記 載 の システム。

【請求項14】

各走査面は複数の走査線として配置されており、前記複数の走査線のそれぞれの走査線 は1.5度ずつ離れており、走査する前記臓器の寸法に適した長さを有している請求項1 2に記載のシステム。

【請求項15】

前記複数の走査面におけるそれぞれの走査面は、前記複数の走査面における隣接する走 査面から約7.5度離れている請求項12に記載のシステム。

【請求項16】

前記トランシーバから受信した前記エコーは、トランスデューサによって電気信号に変換される請求項12に記載のシステム。

【請求項17】

前記トランシーバは、走査面のグラフィック画像を二次元で、及び前記複数の走査面を 三次元で示す表示部を含む請求項12に記載のシステム。

【請求項18】

50

30

40

前記臓器は膀胱である請求項12に記載のシステム。

【請求項19】

前記メモリに格納されたプログラム命令はさらに、前記膀胱壁の前部、後部、又は側面部の一つ以上の位置で、膀胱壁の表面の面積、及び膀胱の壁の厚さを計算するための複数の方程式を有する請求項13に記載のシステム。

【請求項20】

膀胱壁の表面の面積を測定するための前記複数の方程式には 【数4】

$$\mathbf{s}_{i,j}(u,v) = \begin{bmatrix} x_{i,j}(u,v) \\ y_{i,j}(u,v) \\ z_{i,j}(u,v) \end{bmatrix}$$

$$A(S) = \sum_{i,j} A(\mathbf{s}_{i,j})$$

$$A(s_{i,j}) = \sum_{i,j} \frac{1}{4} \begin{bmatrix} \left| \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial v} \right|_{u=\frac{3-\sqrt{3}}{6}, v=\frac{3-\sqrt{3}}{6}} + \left| \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial v} \right|_{u=\frac{3-\sqrt{3}}{6}, v=\frac{3+\sqrt{3}}{6}} + \\ \left| \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial v} \right|_{u=\frac{3+\sqrt{3}}{6}, v=\frac{3-\sqrt{3}}{6}} + \left| \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial v} \right|_{u=\frac{3+\sqrt{3}}{6}, v=\frac{3+\sqrt{3}}{6}} \end{bmatrix}$$

$$\mathbb{Z} U^{S}$$

$$20$$

$$\left| \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \right| = \sqrt{\left| \frac{\partial y_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial y_{i,j}}{\partial v} \right|^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} \right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} \right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} \right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} \right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} \right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} \right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} \right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} \right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} \right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} \right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} \right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} \right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} \right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} \right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} \right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} \right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} \right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v} \right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v} \right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial v}$$

を含む請求項19に記載のシステム。

【請求項21】

膀胱壁の厚さを計算するのに使われる前記方程式には、 【数 5 】

$$fd_r = \frac{\log\left(\frac{\max\left(RF_{r=r-w/2,r+w/2}\right) - \min\left(RF_{r=r-w/2,r+w/2}\right) + w}{w}\right)}{\log\left(\frac{n}{w}\right)} \succeq n$$

$$fd_{i} = ar_{i}^{2} + br_{i} + c + \varepsilon_{i} \not \mathbb{B} \ \mathcal{C} r_{97\%} = \frac{-\hat{b} \pm \sqrt{\hat{b}^{2} - 4\hat{a}\left(\hat{c} + 0.97\frac{\hat{b}^{2} + 4\hat{c}}{4\hat{a}}\right)}}{2\hat{a}}$$

が含まれる請求項19に記載のシステム。

【請求項22】

前記膀胱壁の質量は膀胱壁の面積、厚さ、及び前記膀胱壁の比重の積として計算される請求項19に記載のシステム。

【請求項23】

30

(5)

前記膀胱壁の前記比重は0.96である請求項22に記載のシステム。

【請求項24】

膀胱の厚さは、走査した膀胱の複数の位置に基づいて計算した複数の膀胱壁の厚さの平均である請求項22に記載のシステム。

【請求項25】

前記トランシーバは、膀胱壁の厚さと膀胱壁の質量が継続的に監視できるように患者によって装着される請求項12に記載のシステム。

【請求項26】

前記コンピュータシステムは、インターネットのウェブベースのシステムを経由して遠 隔操作用に設定されており、前記インターネットウェブベースのシステムは、内臓が肥大 10 する比率が決定できるように、臓器の厚さと臓器の質量の決定を収集、分析、及び格納す る複数のプログラムを有する請求項12に記載のシステム。

【請求項27】

前記複数のプログラムはさらに、疾病の追跡、疾病の進行を可能にし、患者に有益な指示を提供する命令を含む請求項26に記載のシステム。

【請求項28】

内部の臓器の質量を決定するためのシステムであり、

複数の走査面で無線周波数超音波パルスを患者の臓器に送信し、前記臓器から反射した 前記パルスのエコーを受信するよう設定されたトランシーバと、

前記トランシーバによって受信されたエコーに基づいて前記臓器の表面の面積と前記臓 20 器の厚さを決定して、さらに前記臓器の厚さと面積の関数として前記臓器の質量を計算す る手段と、

を有するシステム。

【請求項29】

前 記 無 線 周 波 数 超 音 波 パ ル ス は 、 約 3 M H z か ら 約 1 0 M H z の 範 囲 を 有 す る 請 求 項 2 8 に 記 載 の シ ス テ ム 。

【請求項30】

前記トランシーバはさらに、男性及び女性患者の解剖学的構造に調節された無線周波数超音波パルスを送信し受信する請求項28に記載のシステム。

【請求項31】

前記臓器の表面の面積を決定する方法は、前記トランシーバが受信した前記エコーを分析するための第一の複数の方程式を含み、前記第一の複数の方程式は、

(6)

【数6】

$$\begin{aligned} \mathbf{s}_{i,j}(u,v) &= \begin{bmatrix} x_{i,j}(u,v) \\ y_{i,j}(u,v) \\ z_{i,j}(u,v) \end{bmatrix} \\ \mathcal{A}(S) &= \sum_{i,j} \mathcal{A}(\mathbf{s}_{i,j}) \\ \mathcal{A}(s_{i,j}) &= \sum_{i,j} \frac{1}{4} \begin{bmatrix} \left| \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial v} \right|_{u=\frac{3-\sqrt{5}}{6}} + \left| \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial v} \right|_{u=\frac{3-\sqrt{5}}{6}} + \left| \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial v} \right|_{u=\frac{3+\sqrt{5}}{6}} + \left| \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial v} \right|_{u=\frac{3+\sqrt{5}}{6}, v=\frac{3+\sqrt{5}}{6}} + \left| \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial v} \right|_{u=\frac{3+\sqrt{5}}{6}, v=\frac{3+\sqrt{5}}{6}} \end{bmatrix} \\ & \left| \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \right|_{u=\frac{3+\sqrt{5}}{6}, v=\frac{3-\sqrt{5}}{6}} + \left| \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial v} \right|_{u=\frac{3+\sqrt{5}}{6}, v=\frac{3+\sqrt{5}}{6}} \end{bmatrix} \\ & \left| \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial \mathbf{z}_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial \mathbf{y}_{i,j}}{\partial v} \right|_{v=\frac{3+\sqrt{5}}{6}} \right|^{2} \\ & \left| \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \otimes \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial \mathbf{z}_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial \mathbf{y}_{i,j}}{\partial v} \right|_{v=\frac{3+\sqrt{5}}{6}} \right|^{2} \end{aligned}$$

を含む請求項28に記載のシステム。

【請求項32】

前記臓器の厚さを決定する方法は、前記トランシーバが受信した前記エコーを分析するための第二の複数の方程式を含み、前記第二の複数の方程式は、 【数7】

$$fd_{r} = \frac{\log\left(\frac{\max(RF_{r=r-w/2,r+w/2}) - \min(RF_{r=r-w/2,r+w/2}) + w}{w}\right)}{\log\left(\frac{n}{w}\right)},$$

$$fd_{i} = ar_{i}^{2} + br_{i} + c + \varepsilon_{i} \not \boxtimes \forall r_{97\%} = \frac{-\hat{b} \pm \sqrt{\hat{b}^{2} - 4\hat{a}\left(\hat{c} + 0.97\frac{\hat{b}^{2} + 4\hat{c}}{4\hat{a}}\right)}}{2\hat{a}}$$

を含む請求項28に記載のシステム。

【請求項33】

前記臓器の質量は、臓器の表面の面積と、厚さと、密度の積で決定される請求項28に記載のシステム。

【請求項34】

内部の臓器の壁の厚さを決定するシステムであり、

患者の前記臓器に複数の走査面で無線周波数超音波パルスを送信し、前記臓器から反射 した前記パルスのエコーを受信するよう設定されたトランシーバと、

前記トランシーバから受信した前記エコーに基づいて前記臓器の厚さを決定する手段と

を有するシステム。

【請求項35】

20

30

前 記 無 線 周 波 数 超 音 波 パ ル ス は 、 約 3 M Η z か ら 約 1 0 M Η z の 範 囲 を 有 す る 請 求 項 3 4 に 記 載 の シ ス テ ム 。

【請求項36】

前記臓器の厚さを決定する方法は、前記トランシーバが受信した前記エコーを分析する ための複数の方程式を含み、前記複数の方程式は、 【数8】

$$fd_{r} = \frac{\log\left(\frac{\max\left(RF_{r=r-w/2, r+w/2}\right) - \min\left(RF_{r=r-w/2, r+w/2}\right) + w}{w}\right)}{\log\left(\frac{n}{w}\right)}, \quad fd_{i} = ar_{i}^{2} + br_{i} + c + \varepsilon_{i}, \quad 10$$

 $\mathbf{fd} = \mathbf{X}\boldsymbol{\beta} + \boldsymbol{\epsilon}$

$$\mathbf{fd} = \begin{bmatrix} fd_1 \\ fd_2 \\ \vdots \\ fd_n \end{bmatrix}, \mathbf{X} = \begin{bmatrix} r_1^2 & r_1 & 1 \\ r_2^2 & r_2 & 1 \\ \vdots & \vdots & \vdots \\ r_n^2 & r_n & 1 \end{bmatrix}, \boldsymbol{\beta} = \begin{bmatrix} a \\ b \\ c \end{bmatrix}, \boldsymbol{\varepsilon} = \begin{bmatrix} \varepsilon_1 \\ \varepsilon_2 \\ \vdots \\ \varepsilon_n \end{bmatrix} \hat{\boldsymbol{\beta}} = (\mathbf{X}'\mathbf{X})^{-1}\mathbf{X}'\mathbf{fd}$$
$$f\hat{d}(r) = \hat{a}r^2 + \hat{b}r + \hat{c}, \quad \frac{df\hat{d}(r)}{dr} = 2\hat{a}r + \hat{b} = 0, \quad r_{fd_{max}} = -\frac{\hat{b}}{2\hat{a}}, \quad f\hat{d}_{max} = \frac{-\hat{b}^2 + 4\hat{c}}{4\hat{a}} \not{\mathcal{B}} \not{\mathcal{V}}$$

$$r_{97\%} = \frac{-\hat{b} \pm \sqrt{\hat{b}^2 - 4\hat{a}\left(\hat{c} + 0.97\frac{\hat{b}^2 + 4\hat{c}}{4\hat{a}}\right)}}{2\hat{a}}$$

を含む請求項34に記載のシステム。

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

[0001]

本発明は、2002年6月7日出願の米国特許出願第10/165,556号に基づく 優先権を主張するもので、その開示内容は本出願において援用する。

本発明は、広くは、膀胱の機能不全を診断する超音波の適用に関する。

【背景技術】

[0002]

膀胱の機能不全の査定には様々な技法が使われてきた。そのような技法とは一般に、膀胱の大きさ、又は膀胱の体積、つまり膀胱内の尿量を決定する方法を試みている。一例として、米国特許第6,110,111号(Barnard)では、膀胱の表面を球形の表面と比較するために超音波を使用して膀胱の膨張を査定するシステムを開示している。バーナードによると、膀胱の形状が球状に近いほど、膀胱内の圧力がより高い。 【0003】

膀胱の質量の測定はまた、数種の異なる臨床症状の診断に使用できる。膀胱壁の厚さ及 び膀胱の質量は、膀胱出口閉塞及び膀胱の膨張を示すのに使用することができる。排尿出 口閉塞は尿に高い圧力を生じるので、それに対して膀胱筋は収縮しなければならない。そ の高い圧力が膀胱筋により大きい力を作用させるので、その結果膀胱筋肥大を引き起こす 。膀胱筋肥大の症状としては、壁の厚さと質量の増加が含まれる。長年の間、膀胱壁の厚 さを排尿筋肥大の指標として使用することが知られてきた(参照文献:Matthews PN, Qua yle JB, Joseph AEA, Williams JE, Wilkinson KW, Riddle PR, The use of ultrasound in the investigation of prostatism, British Journal of Urology, 54:536-538, 1982 、及びCascione CJ, Bartone FF, Hussain MB, Transabdominal ultrasound versus excr 30

20

etory urography in preoperative evaluation of patients with prostatism, Journal of Urology, 137:883-885, 1987)。膀胱壁の厚さを膀胱壁の体積(又は膀胱壁の体積を 膀胱組織の比重で掛けた膀胱の質量)に変換することにより、膀胱の体積とは独立したー つ に 数 字 が 得 ら れ る 。 体 積 が 上 昇 す る に つ れ て 膀 胱 壁 は 薄 く な る が 、 膀 胱 壁 の 総 体 積 (又 は膀胱の質量)は不変である。

[0004]

|膀胱機能性のもう ― つの主要パラメータとして、 膀胱の膨張がある。 膀胱の体積と膀胱 圧が上昇するにしたがい、膀胱壁は伸張し薄くなる。膀胱の膨張に関連する二つの顕著な 疾患として、失禁と過渡な膨張がある。

|膀胱圧及び膀胱の膨張が上昇するにつれ、膀胱括約筋が尿を保持できないために尿失禁 10 という事態が生じてしまうことがある。多くの個人の場合、この失禁が起こる時点は一定 の体積で発生する。その結果、この体積を知り、膀胱の体積を長期間測定することができ れば、失禁症状を予防することができる。さらに、様々な方法を通して、膀胱の容量及び 膀胱の体積の失禁の時点の両方を上昇できることが研究で判明している。この技法は、遺 尿性患者に効果的に使用されている。

[0005]

⁻過渡な膨張とは、過度に膀胱圧が上昇する極端なレベルまで膀胱が充満してしまう症例 のことで、腎障害、腎不全を生じる可能性があり、さらに脊髄損傷を持つ患者は自律神経 反応障害から死に至る可能性もある。失禁と同様、過渡な膨張は非侵襲的な膀胱の体積測 定を使ってうまく回避されてきた。

[0006]

膀胱の体積が小さい時点での膀胱反応は、人間 - 様である。正常な成人は典型的に、50 m1以下の尿を残した排尿を問題なく行える。従って、正常な残尿量(PVR)と内科的 疾 患 の 可 能 性 の あ る P V R は 比 較 的 容 易 に 設 定 で き る 。 膀 胱 の 体 積 が 小 さ い 時 点 で の 膀 胱 の膨張の情報はそれほど有用ではない。しかし、正常な人間の膀胱容量は幅広く異なる。 したがって、過度な膨張又は失禁が発生する体積の閾値を設定するのはさらに困難である 。 膀 胱 が 充 満 す る に し た が っ て 、 膀 胱 の 膨 張 の 定 量 化 が よ り 有 用 と な る 。 膀 胱 膨 張 の 測 定 基準が過渡な膨張及び膀胱容量をより有効に示すと考えられるので特にそうである。 [0007]

膀胱壁の厚さを測定する現在の方法は、一次元(Aモード)と二次元(Bモード)超音波 30 に依存しており、操作者の誤作動に大きく影響を受けやすく、時間がかかり、不正確であ る。一次元又は二次元超音波を使用する操作者は、膀胱壁の画像が充分に見えるまで、通 常膀胱のより前方部分に、超音波探触子を繰返し再配置しなければならない。さらに、-次 元 及 び 二 次 元 超 音 波 に 制 限 が あ る た め 、 膀 胱 を 不 正 確 な 球 形 モ デ ル に 想 定 す る こ と が 求 められる。おそらく上記及びその他の理由のため、業界は膀胱壁の厚さを測定するのは、 膀胱の膨張を量子化するには信頼性に欠ける、又は非効果的な方法であると結論づけた(米国特許第6,110,111号(Barnard)の第1列第50~59行を参照)。

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

 $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 8 \end{bmatrix}$

したがって、膀胱の膨張の評価をする際に用いる、膀胱壁の厚さを正確に測定するシス テムが必要である。

【課題を解決するための手段】

 $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 9 \end{bmatrix}$

本発明は、患者の膀胱を走査するために三次元超音波装置を採用する。超音波走査によ って収集されたデータは、膀胱の質量を算出するために分析される。膀胱の質量の情報は 次に、膀胱の機能不全の評価に使われる。

本発明の好ましい実施例において、患者の体外に配置されたマイクロプロセッサをベー . スとした超 音 波 装 置 は 、 患 者 の 膀 胱 を 超 音 波 パ ル ス で 複 数 面 走 査 し 、 各 面 に 沿 っ た 反 射 エ コーを受け取り、エコーをアナログ信号に変換し、アナログ信号をデジタル信号に変換し 20

、デジタル信号をコンピュータシステムにダウンロードする。

【 0 0 1 0 】

様々な走査方法、及び分析方法が本発明に基づいて適しているであろうが、好ましい実 施例では、コンピュータシステムは、膀胱壁の内面(粘膜下)と外面(漿膜下)から反射 したエコーの数学的分析から、膀胱の一部分を三次元で円錐形に成形した画像を得るため に、ダウンロードしたデジタル信号の走査変換を行う。円錐形の画像は、規則的に間隔が 開いた複数の走査面の配列を得るために、無線周波数(RF)超音波(約3 - 1 0 M H z)を用いた、三次元のCモードの超音波パルスが反射するのを介して得られる。各走査面 は規則的に間隔が開いた複数の走査線を含んでいる。規則的に間隔が開いた走査面を組み 合わせると、膀胱壁の領域、又は、膀胱壁の内面及び外面の表面のパッチの位置を決める 基盤となる立体的な走査円錐が得られる。各表面のパッチの位置は、フラクタル分析方法 により測定され、内面と外面のパッチの間の距離又は厚さが算出される。膀胱壁の質量は 、膀胱の表面の面積、膀胱壁の厚さ及び膀胱壁の比重の積として計算される。膀胱壁全体

(9)

[0011]

本発明の代替実施例では、ダウンロードされたデジタル信号は、インターネットのウェ ブベースのシステムで制御される遠隔マイクロプロセッサ装置と互換性がある設定になっ ている。インターネットのウェブベースのシステムには、臓器の厚さ及び臓器の質量の測 定を収集、分析及び格納する複数プログラムが含まれる。代替実施例はこのように、内臓 が経時的に肥大する比率を測定する能力を提供する。さらに、プログラムは、疾病の追跡 、疾病の進行を可能にし、患者に有益な指示を提供する命令を含む。 【発明を実施するための最良の形態】

本発明の好ましい実施例及び代替実施例を、以下の図面を参照して詳しく説明する。 本発明の超音波トランシーバの携帯用実施例を図1に示す。トランシーバ10は、トリ ガ14と性別変換器16の付いたハンドル12、ハンドル12に取り付けられらたトラン シーバのハウジング18、トランシーバのドーム20、及びトランシーバのドーム20の 反対側の端にあるトランシーバのハウジング18に取り付けられたユーザとの対話用の表 示部24を含む。トランシーバ10は、ユーザによって患者の身体に接触する位置に保持 される。動作中、トランシーバは、身体に 3 ~ 1 0 M H z の範囲内で、無線周波数超音波 信号を送信して、返ってくるエコー信号を受信する。性別変換器16は、男性患者の解剖 学的構造と女性患者の解剖学的構造に、無線周波数超音波の送受信を調節する役割をする トランシーバは、マイクロプロセッサ及びそのマイクロプロセッサとコンピュータシス テムのデジタル信号プロセッサに関連したソフトウェアで制御される。本発明で使用され る「コンピュータシステム」という用語は、作業指示を実行したりデータを操作できる任 意のマイクロプロセッサベース、又はその他のコンピュータシステムを幅広く包含し、従 来のデスクトップやノートブックコンピュータに限定されるものではない。表示部24は 、一連の走査を開始するためのトランシーバ10の適切、又は最適な位置決めを示す英数 字データを表示する。代替実施例では、走査面の二次元又は三次元の画像を図1の表示部 24に表示することもできる。

【0013】

好ましい超音波トランシーバが上記に説明され図1に描写されているが、他のトランシーバを使うことも可能である。例えば、トランシーバは電池式又は携帯用である必要はなく、上部搭載の表示部24を使う必要もなく、その他多くの機能又は相違点を含んでもよい。トランシーバ10は、膀胱などの内部の対象物の分析に使用可能なデータを収集するために、体内を非侵襲的にプローブで検査できさえすればよい。表示部24は、液晶ディスプレイ(LCD)、発光ダイオード(LED)、陰極線管(CRT)であってもよく、又は、英数字データ又はグラフィック画像を表示できるその他の適切な表示部であってもよい。

10

20

[0014]

走査するために腹部上に最適に配置されると、トランシーバ10は超音波信号(好ましい実施例では約3.7 MHz)を膀胱領域に送信する。超音波信号は、図2で示すように、走査線として知られる一般にリニア信号バーストの形態を有する。走査線はそれぞれ約20cmの長さで、トランシーバのドーム20を発信元とし、走査線のクラスタでドームのカットアウト30を延長して走査面32を形成する。走査面32内は、共通の回転角()を共有するが、独自の傾斜角()を有する複数の走査線がある。好ましい実施例において、各面は77の走査線を含むが、本発明の範囲内で線数が異なることも可能である

【0015】

走査線の面が送信された後、トランシーバの回転角 はわずかに増加され、パルス反射 した信号の別の面が送信し受信される。本過程が希望に応じて繰り返されて、一連の走査 面を作り出す。それぞれの面は前の面からわずかに回転される。図3に示すように、好ま しい実施例では、各走査面32は送信し受信され、それぞれ最近隣の面から約7.5度離 れて、24の面列に表示される。図3に示すように、傾斜角 は-60度と60度の間 の合計120度の角度を走査する。図4は、24の面の配列の上面図を示す。 【0016】

走査線が送信し受信されると、返ってきたエコーはトランスデューサによってアナログ の電気信号に変換され、アナログ・デジタル変換器でデジタル信号に変換されて、膀胱壁 の位置を決定する分析のために、コンピュータシステムのデジタル信号プロセッサに伝達 される。コンピュータシステム自体は図示されていないが、マイクロプロセッサとRAM 、ハードドライブ、光ディスクドライブ 、又は処理命令及びトランシーバ10で生成さ れたデータを格納するためのその他メモリを含む。

[0017]

壁の位置が確認されると、壁の位置、復調振幅データ、及び膀胱壁前部の領域内の直交 振幅復調信号のサブセットは、発明の好ましい実施例の図5に示すアルゴリズムにしたが って、更なる分析のためにマイクロプロセッサに送られる。最初に、1番目のブロック5 0において、膀胱に関する超音波データが得られる。一般に、膀胱固有のデータは、表示 画面で受信データを見ながら、図3に示すように膀胱が充分に円錐形の視野内に入るよう に必要に応じてトランシーバ10の位置合わせをして、トランシーバ10の操作を行うユ ーザによって得ることができる。

[0018]

超音波の膀胱のデータを取得後、その超音波データは、2番目のブロック51に示すように、膀胱が約200から400mlを含んでいるかを決定するために処理される。もし「含んでいない(No)」であれば、3番目のブロック52に示すように、膀胱は約200から400mlまで蓄積するのが許され、「含む(Yes)」、つまり膀胱はすでに好ましい約200~400mlの体積を含む場合には、4番目のブロック53に示すように、膀胱壁の位置決めを開始することができる。超音波走査内での臓器壁の位置、及び他の臓器の外部境界の決定は、現在市場に出ている超音波装置の能力の範囲内である。しかしながら、一般にその過程は、トランシーバのドームから膀胱壁までの走査線の長さを決定する。壁の位置を含むデータは、コンピュータメモリに格納される。

超音波振幅データの完全な円錐形が走査され、壁の位置がデジタル信号プロセッサで決定されると、マイクロプロセッサは、壁の位置の検出ミスを訂正し膀胱堆積を決定するために、データをさらに分析する。これに関しては2つの具体的な技術が、米国特許第4,926,871号(Ganguly et al.)と米国特許第5,235,985号(McMorrow et al.)に詳細に開示されており、この2つの米国特許は、参照により開示に含まれる。これらの米国特許は、超音波を膀胱に対して非侵襲的に送信し受信し処理した上で、膀胱の体積を計算するシステムに関する詳細な説明を提供している。

10

20

上述の'871及び'985米国特許が提供する方法論を使用し、データは、膀胱の体 積が約200から400mlの範囲内であるかを決定するのに使われる。膀胱の体積がそ の範囲内である場合、5番目のブロック54に示すように、超音波データは、壁の位置か らの実際の表面の面積を決定するのに使用される。表面の面積の計算は、以下で詳しく説 明する。5番目のブロック54で表面の面積を計算している間に、6番目のブロック56 に示すように、反射したRF超音波を膀胱壁の前部から受信する。これらのタスクは並行 処理が好ましいが、順次処理でもよい。その後、7番目のブロック58に示すように、膀 脱壁の厚さは壁の位置で重複するコヒーレント信号から決定される。膀胱壁の厚さの決定 は、以下で詳しく説明する。最後に、7番目のブロック58で示すように、膀胱の質量が 厚さ、面積及び膀胱の密度の積で計算される。

【0021】

前節で示した体積の限定は、膀胱の質量を最適に測定するために許容される膀胱の体積 範囲として含まれる。質量の計算は、この範囲外の体積でも行うことができるが、測定の 精度が低くなる。例えば、200ml以下及び400ml以上の膀胱の体積も測定できる が、精度が低くなる。400mlを大幅に超える体積、例えば1000mlから複数リッ トルの膀胱の体積では、本発明は大きな膀胱の大きさに合わせて20cm以上の走査線を 利用する。本発明は、人間及び動物の内部の臓器の厚さと質量の測定に適用することがで きる。走査線の長さは、走査する内部の臓器の寸法に一致するように調節される。 【0022】

表面の面積の測定

5番目のブロック54の表面の面積測定は、壁の位置で定義された表面のパッチの関数 を補間する面積を積分することで行われる。数学的な計算を以下に詳しく説明する。 膀胱の表面はSと定義する。この表面は、膀胱の壁の位置の分析によって決定した膀胱 の実際の表面に相当する。この形状は前もって分からないので、膀胱を球形又は楕円形と してモデル化することは、表面の大雑把な近似値しか得られない。その代わり、表面Sは 一連の個々の表面のパッチsi,jの構成として定義される。ここでiとjは、地球表面を緯 度と経度の線で分けるのと同様に、表面の緯度と経度の要素を通して計算される。膀胱の 表面の面積Sは、個々の表面のパッチすべての和

【数 9 】

 $S = \sum S_{i,i}$

と定義される。

図6に三次元で示すように、一例として、5つの走査線32~48が、3軸のプロット 用グリッド69を基準とし、漿膜下壁の位置72を実質的に縦方向に横切っている。5つ の走査面は、第一走査面32、第二走査面36、第三走査面40、第四走査面44、及び 第五走査面48を含む。走査面は次の方式で添字付き変数jとして表示される。5つの経 度の走査面に実質的に正常なのは、5つの緯度の60~68で、第一統合線60、第二統 合線62、第三統合線64、第四統合線66、及び第五統合線68を含む。統合線は次の 方式で添字付き変数iとして表示される。

【0024】

ー例として、4つの表面のパッチの関数が、図6に漿膜下 壁の位置72としてハイラ イトされている。前記のiとjの添字は、膀胱の表面の緯度と経度の線の指標に相当する。 ここでの議論のために、iは経度線に、jは緯度線に相当する。ただし、iとjは数学的に同 等な結果と交換できるものであることを述べておく。図6で提供する走査面と統合線の定 義を使って、4つの表面のパッチの関数が、上部左から時計回りにs_{36,62}, s_{40,62}, s_{40,6}

【0025】

表面のパッチは、パッチの座標s_{i,j}(u,v)の関数と定義される。パッチの座標uとvは、 50

10



【 0 0 2 6 】 【 数 1 0 】

方程式 1
$$\mathbf{s}_{i,j}(u,v) = \begin{bmatrix} x_{i,j}(u,v) \\ y_{i,j}(u,v) \\ z_{i,j}(u,v) \end{bmatrix}$$

表面のパッチの関数の定義が完了したので、図5の5番目のブロック54に示す表面の 面積の計算に注目する。S、A(S)の表面の面積は、方程式2に示すように、面積の要素を 表面Sで積分すると定義される。Sは多数のパッチの表面の関数から成るため、表面Sの面 積の計算は、方程式3のように、個別の表面のパッチの関数の面積の和で書き換えられる

【数11】

方程式2	$A(S) = \int dA$
方程式3	$A(S) = \sum_{i,j}^{s} A(\mathbf{s}_{i,j})$

表面全体の方程式2と同様に、表面のパッチの面積は、方程式4に示すように、面積の 要素を表面のパッチで積分する。表面のパッチの関数での積分は、表面の積分をパッチ座 標uとvの二重積分に変換することによって、計算の簡素化ができる。表面の面積分とパッ チの座標の積分との変換を方程式5に示す。 【0028】

【数12】

方程式 4
$$A(\mathbf{s}_{i,j}) = \int_{s_{i,j}} dA_{i,j}$$

方程式 5 $\int_{s_{i,j}} dA_{i,j} = \int_{u=0}^{1} \int_{v=0}^{1} \left| \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial v} \right| dv du$

方程式 5 を方程式 4 に、方程式 4 を方程式 3 に置き換えることにより、全表面の面積を 40 計算することができる。これらの置換結果を方程式 6 に示す。 【 0 0 2 9 】

【数13】

方程式6
$$A(S) = \sum_{i,j} \iint_{u v} \left| \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial v} \right| dv du$$

表面のパッチの関数は、一次導関数で連続的であればどの関数でもよい。実施例では、 いかなる表面の関数でも使用可能ではあるが、立体 B - スプライン補間関数が表面のパッ チの補間関数に使われている。この補間関数は、方程式 1 に示すデカルト座標の関数に適 50

20

用されている。s_{i,j}のx座標の補間方程式を方程式7に示す。同様の計算が、表面のパッ チの関数のy_{i,i}とz_{i,i}要素にも行われる。 $\begin{bmatrix} 0 & 0 & 3 & 0 \end{bmatrix}$

【数14】

方程式7

$$x_{i,j}(u,v) = \mathbf{u}\mathbf{M}_{b}\mathbf{X}_{i,j}\mathbf{M}_{b}^{i}\mathbf{v}^{i}$$

ここにtは行列とベクトルの転置を示し、
$$\mathbf{u} = \begin{bmatrix} u^{3} \\ u^{2} \\ u \\ 1 \end{bmatrix}, \mathbf{v} = \begin{bmatrix} v^{2} \\ v^{2} \\ v \\ 1 \end{bmatrix},$$

$$\mathbf{M}_{b} = \begin{bmatrix} -1 & 3 & -3 & 1 \\ 3 & -6 & 3 & 0 \\ -3 & 0 & 3 & 0 \\ 1 & 4 & 1 & 0 \end{bmatrix}, \qquad \not \mathbb{R} \ \mathcal{K}^{*} \ \mathbf{X}_{i,j} = \begin{bmatrix} x_{i-1,j-1} & x_{i-1,j} & x_{i-1,j+1} & x_{i-1,j+2} \\ x_{i,j-1} & x_{i,j} & x_{i,j+1} & x_{i,j+2} \\ x_{i+1,j-1} & x_{i+1,j} & x_{i+1,j+1} & x_{i+1,j+2} \\ x_{i+2,j-1} & x_{i+2,j} & x_{i+2,j+1} & x_{i+2,j+2} \end{bmatrix}$$

各パッチの関数に対する補間関数は立体表面であるため、補間は、求積法の公式をその 20 まま使って行うこともできる。このアプリケーションで使う公式を方程式8に示す。

【数15】

方程式8

$$A(s_{i,j}) = \sum_{i,j} \frac{1}{4} \left(\frac{\left| \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial v} \right|_{u=\frac{3-\sqrt{3}}{6}, v=\frac{3-\sqrt{3}}{6}} + \left| \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial v} \right|_{u=\frac{3-\sqrt{3}}{6}, v=\frac{3+\sqrt{3}}{6}} + \left| \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial v} \right|_{u=\frac{3+\sqrt{3}}{6}, v=\frac{3+\sqrt{3}}{6}} \right)$$

$$30$$

s_{i,i}(u,v)は、デカルト座標(方程式1)でベクトル関数として定義されていることを 思い出すと、偏導関数の外積のノルムは次のように書くことができる。 [0032]【数16】

方程式9

$$\frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{s}_{i,j}}{\partial u} \bigg| = \sqrt{\left[\frac{\partial y_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial y_{i,j}}{\partial v}\right]^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial x_{i,j}}{\partial v}\right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v}\right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v}\right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v}\right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v}\right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v}\right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v}\right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v}\right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial u} \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v} - \frac{\partial z_{i,j}}{\partial v}\right)^2 + \left(\frac{\partial z_{i,j}}{\partial v} -$$

実際のx-、y-及びz-の位置が補間関数に使われる場合、表面はx、y及びz単位の二乗で 計算される。この時点で、図5の5番目のブロック54の計算が完了する。 壁の厚さの決定

40

50

質量計算の2番目の要素は、膀胱筋壁の厚さの測定である。この厚さは、膀胱壁の粘膜 下と漿膜下の表面の間の正常な厚さであると定義される。 【0033】

壁の厚さは、壁の厚さの領域内のRF信号のフラクタル次元から計算される。 勝フラク タル次元は、膀胱筋を通した界面での反射の多様性のため増加する。 膀胱筋壁を通したフ ラクタル次元の増加と減少は、フラクタル次元が膀胱壁の領域内の深さの関数であるとこ ろの放物線としてモデル化できる。そして膀胱の厚さは、フラクタル次元の最大値の少な くとも97%である放物線モデル領域であると決定する。計算を次の方程式10で検討す る。

[0034]

【数17】



フラクタル次元の計算は、図5の4番目のブロック56に相当する。フラクタル次元は 、ウィンドウの長さwで計算される。現在の実施例では、wの値は5で、サンプルの数は走 査線に沿って向いているが、その値は変更することができる。フラクタル次元は、任意の 深さrにウィンドウの中心があるRF信号の最大値と、同じウィンドウの最小値との間の 差より計算される。ウィンドウの長さwは、この差に加算され、結果はウィンドウの長さ と正規化される。その結果の対数は、次に走査線nのサンプルの合計数のウィンドウの長 さに対する比率の対数で除算される。走査線沿いの各深さでのフラクタル次元の計算を方 程式10に示す。このフラクタル次元の測定は、走査線の中心n-wのサンプルを計算する

【0035】

超音波信号に基づいて、フラクタル次元の測定が計算された後で、膀胱壁の厚さを計算 することができる。以下の計算は図 5 の 7 番目のブロック 5 8 に相当する。 膀胱筋壁の領域内の R F 信号のフラクタル次元 fdは、次に深さrの関数としての放物線 の方程式としてモデル化される。単一の深さの点に対する方程式モデルを方程式 1 1 に示 す。この方程式は、走査線rに沿った深さで放物線を定義する 3 つのパラメータ(a、b、c))と、ランダム要素の加算である。添字iはr、fd、の具体的な値を示す。

[0036]

方程式11 fd; = ar; ² + br; + c + ;

方程式11の形式の方程式は、壁の領域内のそれぞれの深さの点を求める。観測の数は 変数で、超音波信号で観測される膀胱壁の厚さによって決まる。n組の観測と仮定して、 添字iは観測を1からnまで数える。方程式11の形式のn組にの方程式は、方程式12に ある行列方程式にまとめることができる。fd、、及びXの行列のそれぞれの行は、n観測 の1つに相当する。方程式11の放物線のパラメータはベクトル に収集される。 【0037】

10

20

【数18】

方程式12

$$\mathbf{fd} = \mathbf{X}\boldsymbol{\beta} + \boldsymbol{\varepsilon}$$
ここに
$$\mathbf{fd} = \begin{bmatrix} fd_1 \\ fd_2 \\ \vdots \\ fd_n \end{bmatrix}, \mathbf{X} = \begin{bmatrix} r_1^2 & r_1 & 1 \\ r_2^2 & r_2 & 1 \\ \vdots & \vdots & \vdots \\ r_n^2 & r_n & 1 \end{bmatrix}, \boldsymbol{\beta} = \begin{bmatrix} a \\ b \\ c \end{bmatrix} \mathcal{B} \mathcal{U} \boldsymbol{\varepsilon} = \begin{bmatrix} \varepsilon_1 \\ \varepsilon_2 \\ \vdots \\ \varepsilon_n \end{bmatrix}$$

次の段階は、方程式11の形式のn組の方程式の、又は観測の組に基づいた行列方程式 10 12の、放物線のパラメータの値を推定することである。パラメータの最小二乗推定を用 い、推定の計算を方程式13に示す。方程式13において、添字tは転置行列を示し、添 字-1はが逆行列を示す。ハット (^)の付いたパラメータは、値がパラメータの最小二乗推 定であることを示す。

【 0 0 3 8 】

【数19】

方程式13 $\hat{\boldsymbol{\beta}} = (\mathbf{X}'\mathbf{X})^{-1}\mathbf{X}'\mathbf{fd}$

放物線のパラメータ(
$$\hat{m{eta}} = \begin{bmatrix} \hat{a} & \hat{b} & \hat{c} \end{bmatrix}'$$
)の推定は、方程式14に示すように、
各深さ r でフラクタル次元推定を計算するために、放物線のモデルに置換

フラクタル次元の最大値の位置は、放物線のモデルの一次導関数を0に等しい(方程式1 5)とし、rを求めることで決めることができる。フラクタル次元が最大である位置は方程 式16で示される。

【 0 0 3 9 】 【 数 2 0 】

方程式14
$$\hat{fd}(r) = \hat{a}r^2 + \hat{b}r + \hat{c}$$

方程式15
$$\frac{df\hat{d}(r)}{dr} = 2\hat{a}r + \hat{b} = 0$$

方程式16
$$r_{fd_{max}} = -\frac{\hat{b}}{2\hat{a}}$$

放物線のモデルによって定義されるフラクタル次元最大化法を決めるには、方程式16 を方程式14に置き換えてfd_{max}を求めればよい。結果値を方程式17に示す。 【0040】 【数21】

方程式17
$$\hat{fd}_{max} = \frac{-\hat{b}^2 + 4\hat{c}}{4\hat{a}}$$

フラクタル次元が最大値の97%である位置を決めるには、方程式17を0.97で掛けて、その結果を方程式14に置換して、二次方程式の根の公式を使ってrを求める。フラクタル次元が最大値の97%である位置r_{97%},を方程式18に示す。 【0041】

30

50



r_{97%}の2つの値が方程式18から計算される。この2つの値の差が、任意の走査線に 沿った膀胱筋壁の厚さを示す。このような走査線は膀胱筋の表面と垂直でない可能性があ るので、膀胱壁の厚さは膀胱の表面に垂直な線に沿って測定されなければならず、これら 10 の測定値の収集は、膀胱壁の実際の厚さを決定するために結合される。 【0042】

(16)

これらの測定は、膀胱筋壁のどの表面においても行うことができる。図7に、3本の走 査線が、トランスデューサに最も近い前部壁とトランスデューサから最も離れた後部壁の 2つの位置で膀胱筋を交差するのが示されている。前記の放物線のモデルは、前部壁と後 部壁の両方の厚さを決定するため、それぞれに2回応用できる。両方の厚さの最大値、最 小値、及び平均値は、質量計算とデータの経過追跡に使用される。示されている実施例で は、この最後の厚さの決定が、図5の7番目のブロック58に示す過程の最後となる。 【0043】

図7の3つの走査面は、第二走査面36、第三走査面40、及び第四走査面44である 20 。線の点線部分は、膀胱筋壁を通過する走査線の部分を表す。第二走査面36、第三走査 面40、及び第四走査面44は、漿膜下壁の位置72と粘膜下壁の位置74を通って送信 されていることを示す。これらの厚さの最大値、最小値、及び平均値は、質量計算及びデ ータの経過追跡に使用される。好ましい実施例では、膀胱は均一の厚さの壁を有すると仮 定されるので、壁の厚さの平均値は走査データから算出され、膀胱の質量の決定に使われ る。1つの面に3つの走査線のみが示され、互いに7.5度ずつ離れている。面の走査線の 数と1つの面内で各走査線を分離する角度は変更できる。

【0044】

膀胱の質量の決定

厚さと表面の面積が測定されると、膀胱の質量を計算することができる。筋肉組織の体 30 積は、表面の面積に壁の厚さを掛けたものであると仮定し、膀胱の周りのすべての点にお いて壁の厚さは均一であるという仮定に基づく。質量は、筋肉組織の体積と、膀胱筋組織 の比重と、水の濃度の積である。膀胱筋の比重は、医学参考文献ですぐに利用できる公知 の値である。示されている実施例では、この質量計算は図5の8番目のブロック59に相 当する。

[0045]

ダウンロードされたデジタル信号を経由して壁の厚さのデータ及び質量データを入手す る方法は、インターネットのウェブベースのシステムを経由して遠隔操作用マイクロプロ セッサのシステムによって設定が可能である。インターネットのウェブベースのシステム (「System For Remote Evaluation Of Ultrasound Information Obtained By A Program Application-Specific Data Collection Device」)は、特許出願第09/620,76 6号に記載されており、参照により開示に含まれる。インターネットのウェブベースのシ ステムには、臓器の厚さ、及び臓器の質量の測定を収集、分析、及び格納する複数のプロ グラムを有する。代替実施例はこのように、内臓が経時的に肥大する比率を測定する能力 を提供し、疾病の追跡、疾病の進行を可能にし、患者に有益な指示を提供する。 【0046】

ここで本発明の好ましい実施例を開示して説明したが、本発明の精神を逸脱することな く、様々な変更を行うことが可能である。従って、本発明の範囲は好ましい実施例の開示 に限定されるものではない。

【図面の簡単な説明】

[0047]【図1】マイクロプロセッサ制御のトランシーバである。 【図2】面を形成するために共通の回転角度を共有する走査線を示している。 【図3】相互に約7.5度離した走査面の集合体の側面図を示している。 【図4】相互に7.5度回転させた平面の集合体の側面図を示している。 【図5】膀胱の厚さと質量を測定するためのアルゴリズムである。 【図6】4つの表面のパッチ要素を示しており、それぞれ、そのパッチを囲む16箇所の周 辺地点から構築されている。 【図7】膀胱の漿膜下及び粘膜下の壁の位置を貫通する3つの走査線を示している。 【符号の説明】 [0048] 10…トランシーバ 12…ハンドル 14…トリガ 16…性別変換器 18…ハウ

10

【図1】

【図3】



ジング 20…ドーム 24…表示部



【図4】

【図2】





68

69²

60

4

x

.40

36

6 6

-62 -64 - 66

72-

32

У

10 N 20

30







【国際調査報告】

TRUTION A	PIONAL SEADOU DEDOI) T	International appl	cation No.
INTERNA	LIONAL SEARCH REFOR	X1	PCT/US03/14785	
CLASSIFICATION OF IPC(7) : A61B 8/02 US CL : 600/449	SUBJECT MATTER	tional classification a	nd IPC	
. FIELDS SEARCHED	r classification (IPC) of to both ha	monal classification a		
finimum documentation search U.S. : 600/300, 301, 407-4	ed (classification system followed h 71, 449; 73/595-633; 367/7, 11, 13	oy classification symb 30, 138; 128/897, 910	pols) 6	
ocumentation searched other th	an minimum documentation to the	extent that such docu	iments are included i	n the fields searched
lease See Continuation Sheet	aring the international search (name	e of data base and, w	nere practicatie, sea	ren ternis useu)
. DOCUMENTS CONSI	DERED TO BE RELEVANT		<u> </u>	
legory * Cltation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages X US 5,698,549 A (Steers et al.) 16 December 1997 (16.12.1997), column 2, lines 47-54.		Relevant to claim No. 1, 2, 8, 12-19, 22-25, 28-30, 33-35		
X US 5,235,985 A 10, line 44.	X US 5,235,985 A (McMorrow et al.) 17 August, 1993 (17.08.1993), column 2, line 55 - col. 1, 2, 8, 12-19, 22-25, 10, line 44. 28-30, 33-35			1, 2, 8, 12-19, 22-25, 28-30, 33-35
Further documents are list	ed in the continuation of Box C.	See paten	t family annex.	L
Special categories of cited A" document defining the general sta	documents: te of the art which is not considered to be	"T" later docum date and no principle of	nent published after the into t in conflict with the appli- r theory underlying the inv	ernational filing date or priority cation but cited to understand the ention
E" earlier application or patent public	shed on or after the international filing date	"X" document of considered when the d	of particular relevance; the novel or cannot be conside ocument is taken alone	claimed invention cannot be ared to involve an inventive step
'L' document which may throw double establish the publication date of a specified)	3 on priority claim(s) or which is cited to sother citation or other special reason (as	"Y" document of considered combined y	of particular relevance; the to involve an inventive ste with one or more other suc	claimed invention cannot be p when the document is h documents, such combination
O" document referring to an oral disc	losure, use, exhibition or other means	being obvio	ous to a person skilled in th	ic art
P" document published prior to the in priority date claimed	iternational filing date but later than the	"&" document r	member of the same patent	family
Date of the actual completion of	the international search	Date of mailing of	the international sear	ch report
5 June 2003 (25.06.2003)		1	<u>AUG 2003 (</u>	
Name and mailing address of th Mail Stop PCT, Attn: IS Commissioner for Patent P.O. Box 1450 Alexandria Vission 200	e ISA/US A/US 3	Authorized officer Ali Imam Telephone No. 702	3-308-1148	Rolin
Facsimile No. (703)305-3230				

Form PCT/ISA/210 (second sheet) (July 1998)

	PCT/US03/14785	
INTERNATIONAL SEARCH REPORT		
Continuation of R FIFI DS SEADCHED from 3.		
EAST 1.3		
search terms: ultrasound, bladder, wall thickness, prostate		

Form PCT/ISA/210 (second sheet) (July 1998)

フロントページの続き

(81)指定国 AP(GH,GM,KE,LS,MW,MZ,SD,SL,SZ,TZ,UG,ZM,ZW),EA(AM,AZ,BY,KG,KZ,MD,RU,TJ,TM),EP(AT, BE,BG,CH,CY,CZ,DE,DK,EE,ES,FI,FR,GB,GR,HU,IE,IT,LU,MC,NL,PT,RO,SE,SI,SK,TR),OA(BF,BJ,CF,CG,CI,CM,GA, GN,GQ,GW,ML,MR,NE,SN,TD,TG),AE,AG,AL,AM,AT,AU,AZ,BA,BB,BG,BR,BY,BZ,CA,CH,CN,CO,CR,CU,CZ,DE,DK,DM,DZ, EC,EE,ES,FI,GB,GD,GE,GH,GM,HR,HU,ID,IL,IN,IS,JP,KE,KG,KP,KR,KZ,LC,LK,LR,LS,LT,LU,LV,MA,MD,MG,MK,MN,M W,MX,MZ,NI,NO,NZ,OM,PH,PL,PT,RO,RU,SC,SD,SE,SG,SK,SL,TJ,TM,TN,TR,TT,TZ,UA,UG,UZ,VC,VN,YU,ZA,ZM,ZW

(74)代理人 100108855

弁理士 蔵田 昌俊

- (74)代理人 100075672 弁理士 峰 隆司 (74)代理人 100109830
- 弁理士 福原 淑弘 (74)代理人 100084618
- (74)代理人 100092196 弁理士 橋本 良郎
- (72)発明者 バーナード、ビル アメリカ合衆国、ワシントン州 98072、ウッディンビル、ナンバーイー-335、エヌイー ・ワンハンドレッドセブンティーファースト・ストリート 13305
- (72)発明者 ドゥディチャ、スティーブン アメリカ合衆国、ワシントン州 98034、カークランド、ナンバーイー - 204、ワンハンド レッス・アベニュー・エヌイー 12036
- Fターム(参考) 4C601 DD01 DD30 EE30 KK28

patsnap

专利名称(译)	用于测量囊壁厚度的系统和方法		
公开(公告)号	JP2005528950A	公开(公告)日	2005-09-29
申请号	JP2004510626	申请日	2003-05-09
[标]申请(专利权)人(译)	诊断超声		
申请(专利权)人(译)	诊断,奥创音响公司		
[标]发明人	バーナードビル ドゥディチャスティーブン		
发明人	バーナード、ビル ドゥディチャ、スティーブン		
IPC分类号	A61B8/00 A61B5/107 A61B5/20 A	61B8/08 G01S7/52 G01S15/89	G06T5/00 G06T7/60
CPC分类号	A61B8/0841 A61B5/1075 A61B5/204 A61B8/0833 A61B8/0858 A61B8/4455 A61B8/483 A61B17/3403 A61B34/10 A61B2017/00477 A61B2017/00876 A61B2017/3413 A61B2090/378 G01S7/52036 G01S7 /52053 G01S7/52085 G01S15/8909 G06T7/0012 G06T7/11 G06T7/12 G06T7/62 G06T2207/10132 G06T2207/10136 G06T2207/20061 G06T2207/30004 G06T2207/30044		
FI分类号	A61B8/00		
F-TERM分类号	4C601/DD01 4C601/DD30 4C601/	EE30 4C601/KK28	
代理人(译)	河野 哲 中村诚		
优先权	10/165556 2002-06-07 US		
其他公开文献	JP4430532B2		
外部链接	Espacenet		

摘要(译)

超声波收发器以三维阵列扫描膀胱,测量膀胱的厚度和表面积以确定膀 胱质量。膀胱壁的厚度和质量可以相对于膀胱的前部,后部和侧面的位 置来确定。

