

(19) 世界知的所有権機関
国際事務局



(43) 国際公開日
2008年4月3日 (03.04.2008)

PCT

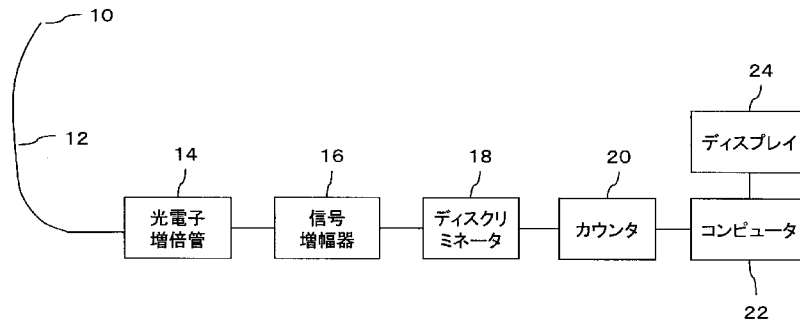
(10) 国際公開番号
WO 2008/038662 A1

- (51) 国際特許分類: G01T 1/20 (2006.01) G01T 1/203 (2006.01) 0600808 北海道札幌市北区北 8 条西 5 丁目 8 番地 Hokkaido (JP).
A61N 5/10 (2006.01)
- (21) 国際出願番号: PCT/JP2007/068675 (72) 発明者; および (75) 発明者/出願人 (米国についてのみ): 石川 正純 (ISHIKAWA, Masayori).
- (22) 国際出願日: 2007年9月26日 (26.09.2007) (74) 代理人: 吉田 研二, 外(YOSHIDA, Kenji et al.); 〒1800004 東京都武蔵野市吉祥寺本町 1 丁目 3 4 番 1 2 号 Tokyo (JP).
- (25) 国際出願の言語: 日本語 (81) 指定国 (表示のない限り、全ての種類の国内保護が可能): AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BH, BR, BW, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DO, DZ, EC, EE, EG, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, GT, HN, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KM, KN, KP, KR, KZ, LA, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LY, MA, MD, ME, MG, MK, MN, MW, MX, MY, MZ, NA, NG, NI, NO, NZ,
- (26) 国際公開の言語: 日本語
- (30) 優先権データ: 特願2006-261241 2006年9月26日 (26.09.2006) JP
- (71) 出願人 (米国を除く全ての指定国について): 国立大学法人 北海道大学 (NATIONAL UNIVERSITY CORPORATION HOKKAIDO UNIVERSITY) [JP/JP]; 〒

[続葉有]

(54) Title: RADIATION DOSIMETER AND RADIATION DOSE COMPUTING PROGRAM

(54) 発明の名称: 放射線線量計および放射線線量計算プログラム



- 14 PHOTOELECTRON-MULTIPLIER TUBE
- 16 SIGNAL AMPLIFIER
- 18 DISCRIMINATOR
- 20 COUNTER
- 22 COMPUTER
- 24 DISPLAY

(57) Abstract: Light emitted in correspondence to ionizing radiation incident from scintillator (10) is fed through optical fiber (12) to electron-multiplier tube (14) by which it is converted to an electrical signal. The electrical signal is amplified by signal amplifying circuit (16), and any light emission events of given or higher intensity are discriminated by discriminator (18) and counted by a counter. The count value is fed to computer (22). The computer (22) converts the count value to a dosage on the basis of an exponential relationship lying between light emission intensity and number of light emission events, thereby attaining detection of the dosage.

(57) 要約: シンチレータ (10) からの入射電離放射線に対応した発生した光は、光ファイバ (12) を介し電子増倍管 (14) に供給され、電気信号に変

[続葉有]



WO 2008/038662 A1



OM, PG, PH, PL, PT, RO, RS, RU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SM, SV, SY, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, ZA, ZM, ZW.

KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), ヨーロッパ (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IS, IT, LT, LU, LV, MC, MT, NL, PL, PT, RO, SE, SI, SK, TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

(84) 指定国 (表示のない限り、全ての種類の広域保護が可能): ARIPO (BW, GH, GM, KE, LS, MW, MZ, NA, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), ユーラシア (AM, AZ, BY,

添付公開書類:
— 国際調査報告書

換される。この電気信号は信号増幅回路（16）で増幅され、ディスクリミネータ（18）で所定以上の強度の発光イベントが弁別されて、これがカウンタでカウントされ、カウント値がコンピュータ（22）に供給される。コンピュータ（22）は、発光強度と、発光イベントの回数に指数関数的関係があることに基づき、カウント値を吸収線量に変換し、吸収線量を検出する。

明 細 書

放射線線量計および放射線線量計算プログラム

技術分野

[0001] 本発明は、シンチレータを用いた電離放射線吸収線量の検出に関する。

背景技術

[0002] 電離放射線を測定する方法として、放射線治療の分野では一般的に電離箱が用いられている。電離箱は、微小体積に含まれる空気が放射線によって電離された際の電荷を数百ボルトの高電圧によって収集する測定装置であり、収集した電荷量によって吸収線量を評価している。

[0003] 一方、吸収線量を測定する手段として、固体検出器を用いた方法も行われており、例えば、特許文献1には、シンチレータと光ファイバを組み合わせた検出器が示されている。この検出器では、シンチレータが放射線の電離作用によって発光し、かつ、発光量が電離量(吸収線量)と比例関係にあることを利用して、発光量を測定することにより吸収線量を評価している。なお、発光量の測定には光電子増倍管を用い、発光量を電流量に変換している。

[0004] また、シンチレータを用いた熱中性子束のカウントについては、特許文献2に示されている。

[0005] 上述の特許文献1では、発光量を電流量に変換した際の電流量が極微小である場合には、(i)発光量を増やす、(ii)電流変換後の増幅率を大きくする、(iii)高精度の電流計を用いる、などの対策が必要であった。

[0006] (i)の発光量を増やすという対策は、シンチレータを大きくすることによって実現するが、シンチレータを大きくすると極微小領域の測定は不利となる。また、(ii)、(iii)では、それぞれ高額な電気機器が必要となる。

[0007] ここで、特許文献1は特表2004-526155号公報、特許文献2は国際公開WO2005/008287号公報である。

発明の開示

[0008] 本発明に係る放射線線量計は、入射してくる電離放射線によって発光するシンチ

レータと、このシンチレータからの出力である光を電流に変換する光電気変換器と、この光電気変換器からの出力について、その強度が所定のしきい値以上のイベント数をカウントするカウンタと、このカウンタによるカウント値を、各イベントの発生頻度が、イベントの光強度が大きくなるに従って、指数関数的に減少するという関係に基づいて、吸収線量に変換して吸収線量を求める吸収線量算出部と、を有することを特徴とする。

[0009] また、本発明は、上述のような吸収線量をコンピュータにより検出するためのプログラムおよびそのプログラムを記録した媒体に関する。

[0010] 本発明では、電離放射線によってシンチレータ内部での光電効果による発光がほとんど生じないシンチレータからの発光が、所定のしきい値を超える発光強度に於いて生じるイベント数を計数することによって、吸収線量に変換している。従って、比較的小さなシンチレータを利用して、かつ比較的簡単な回路を利用して広範囲の電離放射線量を検出することができる。

図面の簡単な説明

[0011] [図1]実施形態に係る放射線線量計の構成を示す図である。

[図2]BGOシンチレーション検出器による γ 線のエネルギースペクトルを示す図である。

[図3]水中におけるIr-192線源に対する極微小プラスチックシンチレータ(BC490)による波高分布スペクトルを示す図である。

[図4]水ファントム中Ir-192線源による吸収線量分布の測定結果を示す図である。

[図5]従来(A)と実施形態(B)の検出方法の比較を示す図である。

[図6]他の実施形態の構成を示す図である。

発明を実施するための最良の形態

[0012] 以下、本発明の実施形態について、図面に基づいて説明する。

[0013] 図1は、実施形態に係る放射線線量計の一構成例を示す図である。この放射線線量計では、X線・ γ 線を用いた放射線治療における吸収線量を測定する。

[0014] シンチレータ10は、例えばプラスチックシンチレータで構成され、X線、ガンマ線などの電離放射線を光に変換する。この実施形態においては、多量の光量を必要とし

ないため、シンチレータ10は小型に形成することが可能であり、例えば1mm φ × 0.1mm程度にできる。従来例では、1mm φ × 10mmのシンチレータを用いており、これに比べると大きさが100分の1程度であり、測定における位置分解能は100倍に向上する。また、シンチレータ10を複数設ければ、複数位置における電離放射線量を検出することができる。

[0015] ここで、本実施形態においては、シンチレータ10として、有機シンチレータ、特にプラスチックシンチレータを採用しており、電離放射線によって物質内部での光電効果による発光をほとんど生じることなく電離放射線を光に変換する。

[0016] なお、プラスチックシンチレータでなくても、軽元素を主成分とするシンチレータであれば、プラスチックシンチレータと同様に電離放射線によって物質内部での光電効果による発光はほとんど生じない。特に、軽元素を主成分とするシンチレータでは、発光減衰時間が10ナノ秒以下のものが知られており、これを利用することによって、イベントの分離を確実にし、正確なイベントのカウントを行うことができる。

[0017] さらに、一般式 $(C_n H_{2n+1} NH_3)_2 PbX_4$ (Xはハロゲン、n=3~10) で表される、有機無機層状ペロブスカイト型化合物で形成されたシンチレータを利用することも可能である。この物質は、アルキルアミンからなる有機層をバリア層とし、ハロゲン化鉛からなる無機層を井戸層とする多重量子井戸構造を形成する。そして、この物質の井戸層に閉じ込められた励起子が放射線の照射によって発光する。また、中性子用のシンチレータとして中性子超高速シンチレータ材 $Li_2 O - B_2 O_3 : Ce^{3+}$ も知られている。これらのシンチレータにおいても、プラスチックシンチレータと同様に、電離放射線によって物質内部での光電効果による発光をほとんど生じることなく電離放射線を光に変換することができる。

[0018] 通常、無機シンチレータでγ線の測定を行うと、光電効果による大きな吸収エネルギーのピーク((I)の領域)、コンプトン散乱による吸収((II)の領域)が存在する(図2参照)。図2は、BGOシンチレーション検出器によるCs-137 γ線(661.6keV)のエネルギースペクトルを示している。

[0019] 有機シンチレータでは、無機シンチレータのような光電吸収によるエネルギーのピークを持たず、コンプトン散乱によるスペクトルのみになる。

- [0020] また、シンチレータ10を10mm ϕ \times 10mm以下、好ましくは1mm ϕ \times 2mm以下、より好ましくは1mm ϕ \times 1mmという極微小にすることにより、シンチレータ10自身で発生したコンプトン散乱電子がシンチレータ10から散逸する確率を上げることができる。その際、(I)の領域は直線的な分布ではなく、形状および大きさに依存した分布となる。その形状が微小球形の場合、電子とシンチレータ10との相互作用断面積に依存した分布となるため、一般的に指数関数的な分布となり、指数関数的に変化する(III)の領域とあわせて、電離放射線のカウントによる吸収線量の計算が可能になる。
- [0021] 特に、シンチレータのサイズを1mm³以下に設定することによって、上述のように、物質内部での光電効果による発光をほとんど生じることなく、またシンチレータ自身で発生したコンプトン散乱電子がシンチレータ10から散逸する確率を上げることができ、(I)の領域を指数関数的な分布に変えることができる。
- [0022] シンチレータ10には、シンチレータ10において電離放射線から変換された光を伝達する光ファイバ12が接続されている。この光ファイバ12は、途中にコネクタを設け、光ファイバ12を適宜着脱可能に接続することも好適である。これによって、シンチレータ10を所望の箇所に設定することが容易となる。
- [0023] 光ファイバ12は、光電子増倍管14に接続される。この光電気変換器である光電子増倍管14は、光ファイバ12から供給される光(光信号)をその強度に応じた電気信号に変換する。光電子増倍管14には、信号増幅器16が接続されており、光電子増倍管14からの電気信号を増幅する。
- [0024] 信号増幅器16の出力は、ディスクリミネータ18に入力される。このディスクリミネータ18には、しきい値も入力されており、入力されてくる電気信号の中で、信号レベルがしきい値以上のものをイベントとして弁別する。ここで、ディスクリミネータ18は、最終的に正しい吸収線量を検出するための電気信号を電氣的なノイズから弁別することを目的としており、特定の電離放射線を入射した場合における高性能の電離箱による検出との比較などから決定するとよい。ディスクリミネータ18は、コンパレータなどで構成することができる。
- [0025] なお、本実施形態では、シンチレータ10への吸収エネルギースペクトルが純粋な指数関数として表されると仮定しており、この仮定が成立すれば、しきい値はどのよう

な値であっても誤差を生じない。しかしながら、現実には完全な指数関数ではないと思われ、しきい値を設けることによって、若干の誤差が発生すると考えられる。しきい値が高ければ高いほど、推測する範囲が大きくなり、結果として誤差が大きくなる可能性がある。一方、しきい値を小さくすれば、必要以上に多く計数することになるため、パルスが多すぎて計測装置が飽和状態となる可能性がある。従って、しきい値は、これらを考慮して適切な値に設定することが好ましい。

[0026] ディスクリミネータ18の出力は、カウンタ20に入力され、ディスクリミネータ18によって弁別されたイベントがカウントされる。

[0027] そして、カウンタ20によるカウント結果が、コンピュータ22に入力され、ここでイベントのカウント値が吸収線量に変換され、吸収線量がディスプレイ24に表示される。なお、コンピュータ22は、プログラムを実行することによって、下記のような処理を行うものであり、そのプログラムは、直接コンピュータ22内のハードディスクなどの記憶媒体に記憶して実行される。プログラムはコンピュータ22に直接書き込んでもよいし、CDなどに記憶されたものをロードしたり、通信回線を通じてコンピュータ22に供給してもよい。

[0028] ここで、コンピュータ22におけるイベントのカウント値から吸収線量の変換について説明する。

[0029] シンチレータ10に付与されたエネルギーが $E \sim E + dE$ の時のイベント数を $C_{Sc}(E)$ とすると、シンチレータ10の吸収線量(エネルギー)は、エネルギーが $0 \sim \infty$ までのイベントのレベルに対しそのイベント数を乗算したものであり、

[数1]

$$D_{Sc} = \int_0^{\infty} EC_{Sc}(E)dE \quad (1)$$

と表される。

[0030] 極微小なプラスチックシンチレータのIr-192 γ 線に対する発光イベントの波高スペクトル(波高チャンネル毎のカウント値)は、図3に示すように、ほぼ指数関数に近くなる。図においては、線源に対する距離を、3~7cmに1cm毎にずらして位置させた場合の結果を示してある。それぞれの結果において、発光イベントの信号レベル(Pul

se height)が高いと、それにつれて発光イベントのカウント値が指数関数的に小さくなっている。なお、シンチレータ10としては、プラスチックシンチレータBC490(サンゴバンCDJ社)を使用した。

[0031] 従って、イベント数 $C_{Sc}(E)$ は、エネルギーレベルによって決定され、測定時間を Δt とすると、

[数2]

$$C_{Sc}(E) = a \exp(-bE) \cdot \Delta t \quad (2)$$

と近似できる。ここで、 a 、 b は、図3の関係から定まる定数である。

[0032] このため、(1)式は(2)式を用いて、

[数3]

$$D_{Sc} = a\Delta t \int_0^{\infty} E \exp(-bE) dE \quad (3)$$

と表現できる。

[0033] 一方、エネルギー E_0 以上の電子によるエネルギーの付与、すなわちシンチレータ10の発光イベントの総数 C_{total} は、(2)式のエネルギー毎のイベント数 $C_{Sc}(E)$ をエネルギー E_0 以上のものについて積分したものであり、

[数4]

$$C_{total} = \int_{E_0}^{\infty} C_{Sc}(E) dE = a\Delta t \int_{E_0}^{\infty} \exp(-bE) dE \quad (4)$$

と表される。

[0034] ここで、部分積分公式として、(5)式が知られている。

[数5]

$$\int f(x)g'(x)dx = f(x)g(x) - \int f'(x)g(x)dx \quad (5)$$

この(5)式において、 $f(x) = x$ 、 $g(x) = \exp(-bx)$ とすると、(5)式は、

[数6]

$$\begin{aligned} \int x \{ \exp(-bx) \}' dx &= x \exp(-bx) - \int \{x\}' \exp(-bx) dx \\ -b \int x \exp(-bx) dx &= x \exp(-bx) - \int \exp(-bx) dx \quad (6) \end{aligned}$$

と書き直すことができ、(6)式に(3)式および(4)式を適用すると、

[数7]

$$\begin{aligned} -ab \int E \exp(-bE) dE &= aE \exp(-bE) - a \int \exp(-bE) dE \\ -bD_{Sc} &= [a\Delta t E \exp(-bE)]_0^\infty - \left(C_{total} + a\Delta t \int_0^{E_0} \exp(-bE) dE \right) \quad (7) \end{aligned}$$

となる。

[0035] したがって、シンチレータ10の吸収線量 D_{Sc} は、

[数8]

$$D_{Sc} = \frac{C_{total}}{b} - \frac{a\Delta t}{b^2} \{ \exp(-bE_0) - 1 \} \quad (8)$$

と表される。

[0036] さらに、水吸収線量 D_w は、(1)式と(8)式から、

[数9]

$$D_w = \frac{\left(\frac{\mu_{en}}{\rho} \right)_W}{\left(\frac{\mu_{en}}{\rho} \right)_{Sc}} \left[\frac{C_{total}}{b} - \frac{a\Delta t}{b^2} \{ \exp(-bE_0) - 1 \} \right] \quad (9)$$

となる。

[0037] なお、 $(\mu_{en}/\rho) [m^2 \cdot kg^{-1}]$ は、質量エネルギー転移係数であり、添え字Scはシンチレータ10のものを示し、添え字Wは水のものを示す。すなわち、(9)式の右辺第1項によって、シンチレータ10による吸収線量を水吸収線量に換算している。

[0038] ここで、

[数10]

$$\alpha = \frac{1}{b} \frac{\left(\frac{\mu_{en}}{\rho}\right)_W}{\left(\frac{\mu_{en}}{\rho}\right)_{Sc}}, \quad \beta = \left[\frac{a}{b} \{ \exp(-bE_0) - 1 \} \right] \quad (10)$$

と定義すると、

水吸収線量 D_W は、

[数11]

$$D_W = \alpha (C_{total} - \beta \Delta t) \quad (11)$$

となる。従って、補正係数 α 、 β を決定すれば、パルスカウント総数 C_{total} および測定時間 Δt から水吸収線量 D_W を求めることができる。

[0039] 次に、本実施形態の装置を用いて密封小線源治療用Ir-192線源を用いた水ファントム中での線源からの距離と吸収線量率(Dose rate[cGy/min])の関係(吸収線量率分布)の測定結果を図4に示す。

[0040] なお、測定結果との比較には、輸送モンテカルロコードMCNP-4Cを用いた。この図から分かるように、2桁以上の線量変化に対して、精度良く一致した測定結果が得られている。また、このように測定レンジが広いことは、本実施形態の特徴の一つでもある。

[0041] 図5には、本実施形態の吸収線量測定と、従来の吸収線量の測定の比較を示してある。このように、従来技術では、吸収線量を積算して平均電流量として吸収線量を検出するが、本実施形態においては、しきい値以上のイベントの回数から吸収線量を求めている。このような手法によって、シンチレータ10およびその処理回路については、比較的簡単でありながら、高精度の検出が可能になる。

[0042] また、特許文献1でも述べられているように、本実施形態においても、チェレンコフ光による測定の影響が発生する。これについては、以下のような方法で、対策が可能である。

- [0043] まず、シンチレータ10として、緑色発光(約490nm)のプラスチックシンチレータを用いる。チェレンコフ光の波長スペクトルは、その強度によって赤色領域(600nm)付近まで広がり、青色領域(約420nm)でも十分な強度を有している。この性質を利用し、例えば455nmを境に分離する分光ミラーによって光を分け、455nm以下の光と455nm以上の光が同時に計測されればチェレンコフ光と判定し、455nm以上の光のみが計測されればシグナルと判定する。そして、チェレンコフ光と判定された場合に、イベントから除外することで、容易にチェレンコフ光の影響を取り除くことができる。また、特許文献1のように、差分をとる方式ではないため、SN比(Signal to Noise Ratio)が高いという利点もある。なお、この例では、緑色発光のシンチレータを前提としたが、青色発光のシンチレータでも同様の原理でチェレンコフ光が除去できる。
- [0044] 図6には、このための構成例を示してある。シンチレータ10からの光は、光ファイバ12を介し、分光ミラー30に供給され、455nm以下の光と、455nmの光に分離される。455nm以下の光は、光電子増倍管14-1、信号増幅器16-1、ディスクリミネータ18-1によって、イベントが検出され、検出したイベントについてのシグナルが比較演算器32に供給される。一方、455nm以上の光は、光電子増倍管14-2、信号増幅器16-2、ディスクリミネータ18-2によって、イベントが検出され、検出したイベントについての信号が比較演算器32に供給される。
- [0045] ここで、比較演算器32は、非同時計数回路(anti-coincidence)で構成される。すなわち、ディスクリミネータ18-1、18-2の両方から同じタイミングでシグナルが来た場合には、カウントシグナルを出さず、必要な信号だけが来た場合のみカウントシグナルを出力する。例えば、青色の発光シグナルBと緑色の発光シグナルGがあったとし、必要なのは発光シグナルGと仮定する。Gシグナルだけが比較演算器32に入り、Bシグナルが同時には入ってこなかった場合、比較演算器32はカウントシグナルを出力する。また、Bシグナルだけが比較演算器に入り、Gシグナルが同時には入ってこなかった場合や、BシグナルとGシグナルが同時に入力された場合には、比較演算器32はカウントシグナルを出力しない。言い換えれば、比較演算器32は、Bシグナルによって、ゲートが作られ、BシグナルがないときだけGシグナルを通過させる。この

ようにして、比較演算器32は、ディスクリミネータ18-1、18-2の両方から、供給されるシグナルに基づいて、チェレンコフ光のシグナルを削除してカウントシグナルを出力する。従って、比較演算器32からのカウントシグナルをカウントするカウンタ20においては、チェレンコフ光の影響を排除してカウントを行うことができる。

[0046] なお、分光ミラー30において、分離された455nm以下の光と、455nm以上の光のレベルは必ずしも同一ではないため、ディスクリミネータ18-1、18-2におけるしきい値を異なるものとして、適切な判定を行えるようにすることが好適である。

[0047] このように、本実施形態においては、シンチレータ10における発光量を光電子増倍管14にて電流値(電圧値)に変換した後、ディスクリミネータ18を用いてしきい発光量以上のイベントのみを弁別し、カウンタ20で計数する。一般的に、光電子増倍管14、ディスクリミネータ18、カウンタ20は安価であり、特許文献1のように高価な微小電流測定装置などが不要である。

[0048] さらに、本実施形態においては、シンチレータ10の大きさは問題とはならず、小さい方が好ましい。すなわち、シンチレータ10を小さくすることで、測定値についての解像度を向上できる。例えば、特許文献1では、1mmφ×10mmのシンチレータを用いているが、本実施形態では、直径約1mmの半球状シンチレータという、従来のものに比べ約30分の1程度の極微小シンチレータを用いている。このため、測定による位置分解能も20倍以上となる。従って、生体中でのγ線などの検出、測定が可能であり、従来はあいまいな推定でしか行えなかった放射線治療中の線量を正確に測定することができる。

[0049] さらに、上述のようにシンチレータ自身で発生したコンプトン散乱電子がシンチレータから散逸する確率を上げることにより、指数関数的な分布に変えることができ、正確な放射線量の検出が行える。

[0050] また、上述のように、機器構成を簡素化できるため、多数のシンチレータ10を設け、多数位置の放射線吸収量を検出する多チャンネルの構成をとることも容易となる。

請求の範囲

- [1] 入射してくる電離放射線によって発光するシンチレータと、
このシンチレータからの出力である光を電流に変換する光電気変換器と、
この光電気変換器からの出力について、その強度が所定のしきい値以上のイベント数をカウントするカウンタと、
このカウンタによるカウント値を、各イベントの発生頻度が、イベントの光強度が大きくなるに従って、指数関数的に減少するという関係に基づいて、吸収線量に変換して吸収線量を求める吸収線量算出部と、
を有する放射線線量計。
- [2] 請求項1に記載の放射線線量計において、
前記シンチレータは、プラスチックシンチレータである放射線線量計。
- [3] 請求項1に記載の放射線線量計において、
前記シンチレータは、軽元素を主成分とし、発光減衰時間が10ナノ秒以下である放射線線量計。
- [4] 請求項1に記載の放射線線量計において、
前記シンチレータは、体積が 1mm^3 以下である放射線線量計。
- [5] 請求項1～4のいずれか1つに記載の放射線線量計において、
前記吸収線量算出部は、下記式に基づいて、シンチレータの吸収線量 D_{Sc} を算出する放射線線量計。

$$D_{\text{Sc}} = (C_{\text{total}} / b) - (a \Delta t / b^2) \{ \exp(-bE_0) - 1 \}$$
ここで、 a 、 b は定数、 C_{total} はイベントのカウント数、 Δt はイベントカウント時間、 E_0 は前記しきい値である。
- [6] 請求項1に記載の放射線線量計において、
チェレンコフ光と、シンチレータによる発光を、複数の異なる波長における発光が同時にあるか、特定の1つの波長における発光のみがあるかの違いを利用して弁別して、計数することによってシンチレータ以外の発光を除去する放射線線量計。
- [7] コンピュータに、
入射してくる電離放射線によって発光するシンチレータからの出力である光を電流

に変換した電気信号について、その強度が所定のしきい値以上のイベント数をカウントしたカウント値を受け入れさせ、

受け入れたカウント値を、各イベントの発生頻度が、イベントの光強度が大きくなるに従って、指数関数的に減少するという関係に基づいて、吸収線量に変換して吸収線量を求めさせ、

シンチレータの吸収線量を算出する放射線線量計算プログラム。

- [8] 請求項7に記載の放射線線量計算プログラムにおいて、
前記予め記憶されている関係は、下記式に基づいている放射線線量計算プログラム。

$$D_{Sc} = (C_{total} / b) - (a \Delta t / b^2) \{ \exp(-bE_0) - 1 \}$$

ここで、a、bは定数、 C_{total} はイベントのカウント数、 Δt は測定時間、 E_0 は前記しきい値である。

- [9] コンピュータに、
入射してくる電離放射線によって発光するシンチレータからの出力である光を電流に変換した電気信号について、その強度が所定のしきい値以上のイベント数をカウントしたカウント値を受け入れさせ、
受け入れたカウント値を、各イベントの発生頻度が、イベントの光強度が大きくなるに従って、指数関数的に減少するという関係に基づいて、吸収線量に変換して吸収線量を求めさせ、

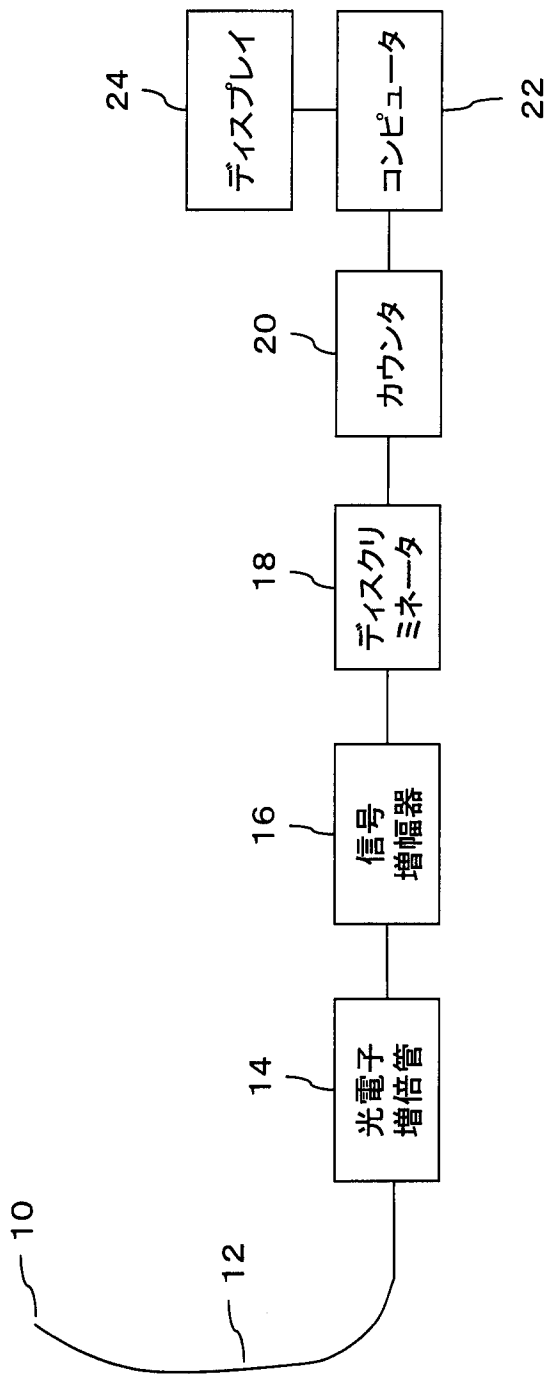
シンチレータの吸収線量を算出する放射線線量計算プログラムを記録した媒体。

- [10] 請求項9に記載の媒体において、
前記予め記憶されている関係は、下記式に基づいている放射線線量計算プログラムを記録した媒体。

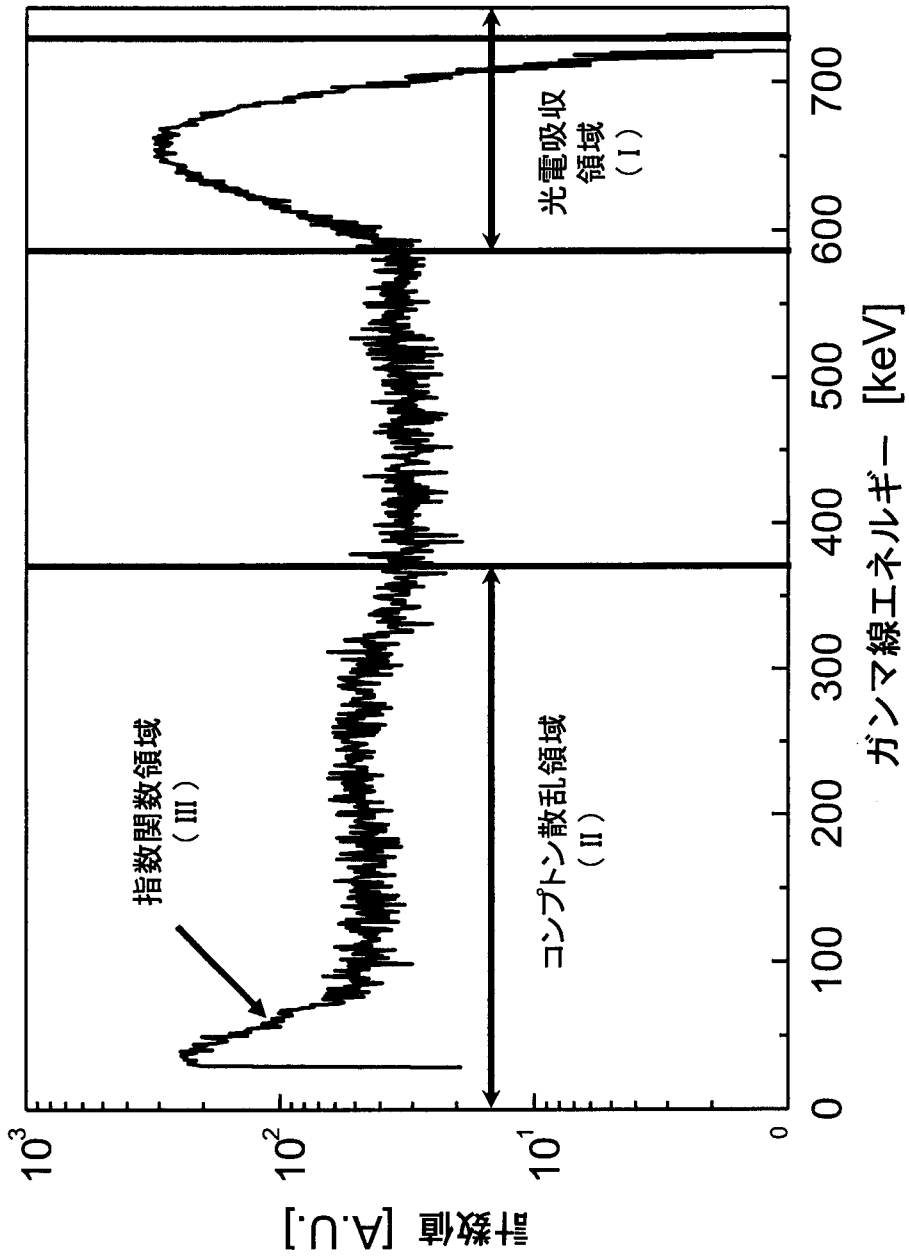
$$D_{Sc} = (C_{total} / b) - (a \Delta t / b^2) \{ \exp(-bE_0) - 1 \}$$

ここで、a、bは定数、 C_{total} はイベントのカウント数、 Δt は測定時間、 E_0 は前記しきい値である。

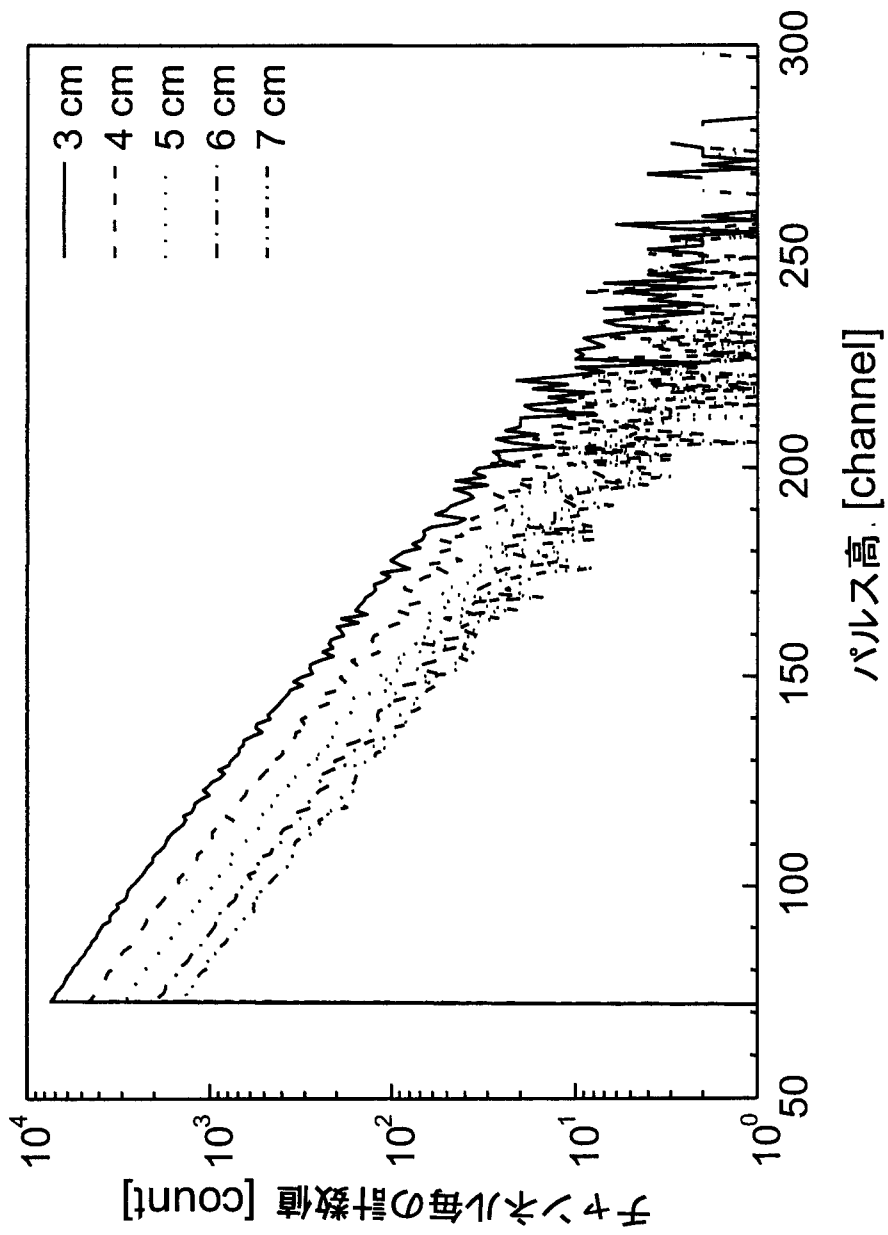
[図1]



[図2]



[図3]



[図4]

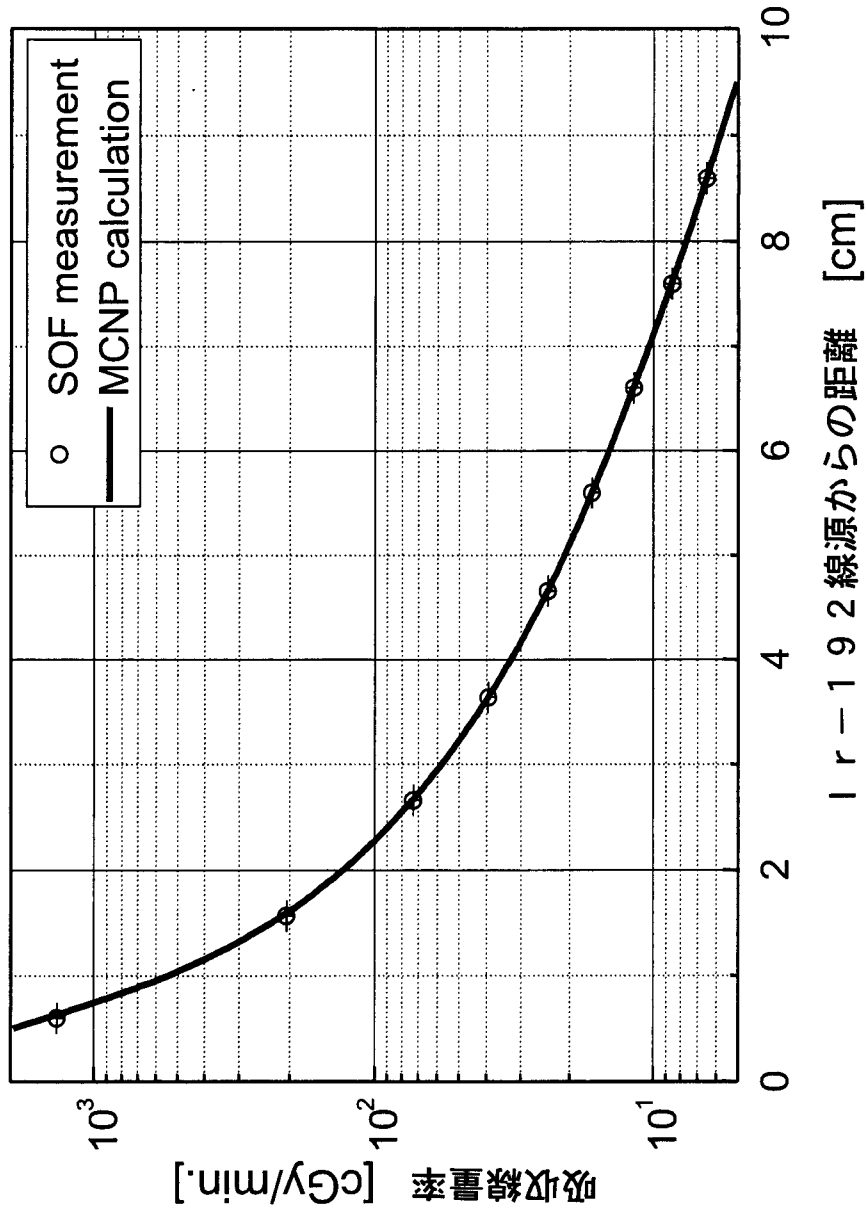
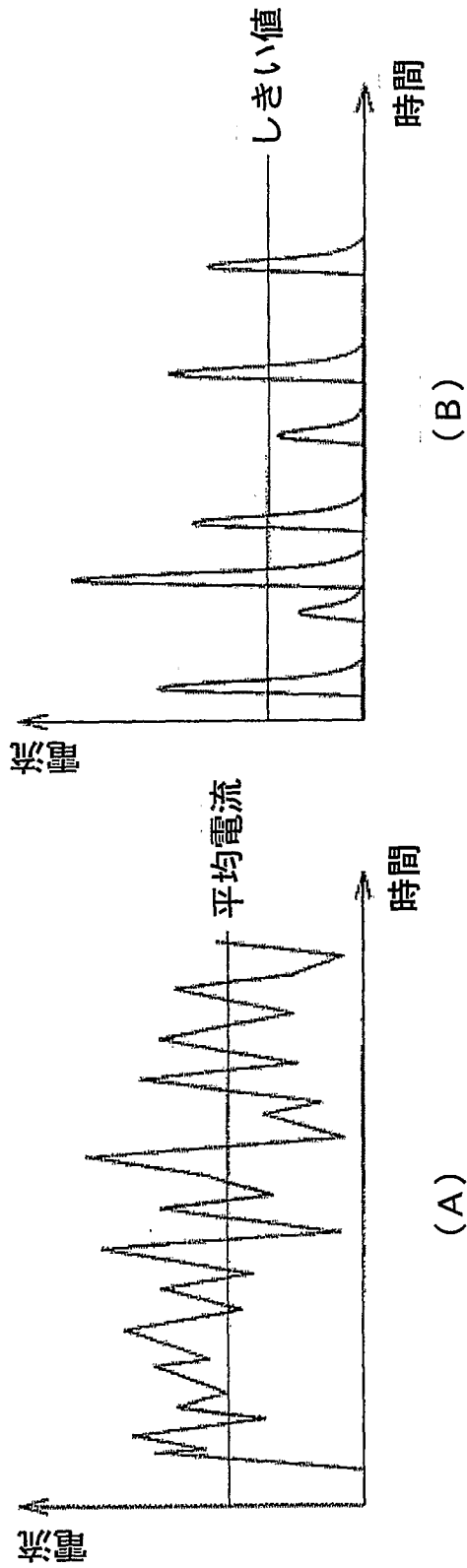
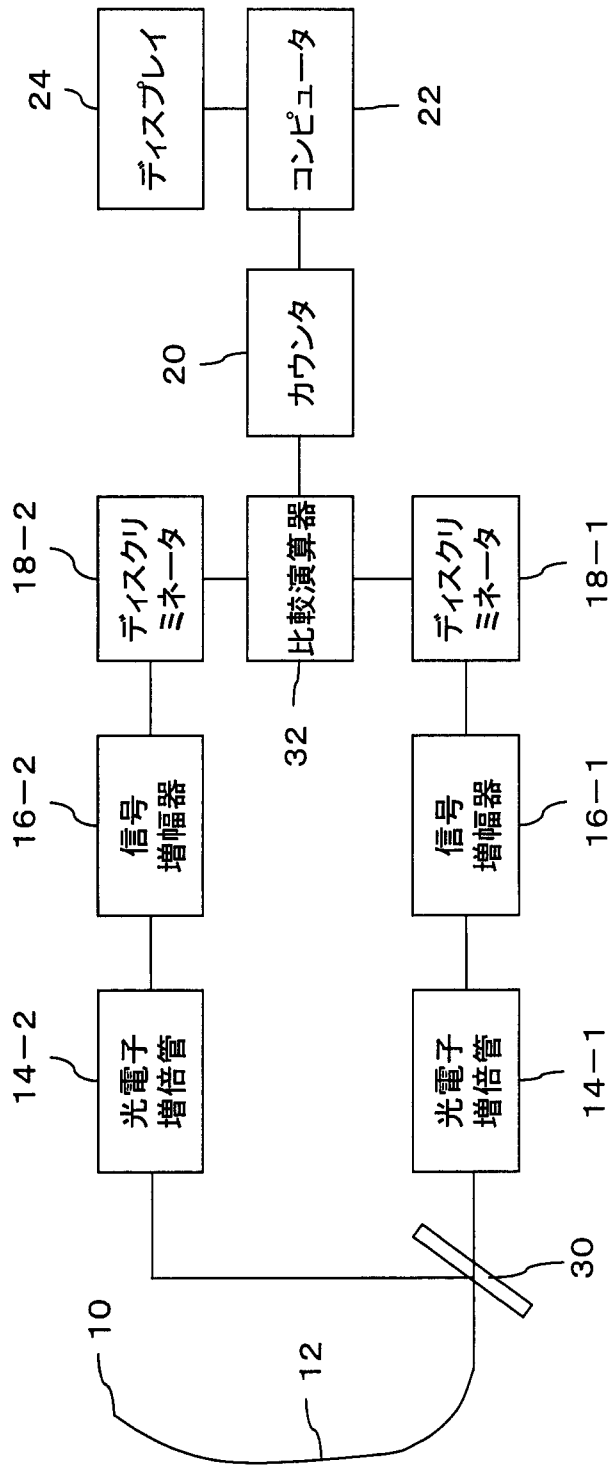


図 5



[図6]



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP2007/068675

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

G01T1/20(2006.01) i, A61N5/10(2006.01) i, G01T1/203(2006.01) i

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

G01T1/00-7/12, A61N5/10

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Jitsuyo Shinan Koho	1922-1996	Jitsuyo Shinan Toroku Koho	1996-2007
Kokai Jitsuyo Shinan Koho	1971-2007	Toroku Jitsuyo Shinan Koho	1994-2007

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practicable, search terms used)

JSTPlus (JDream2)

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	JP 2003-194953 A (Toden Kogyo Kabushiki Kaisha), 09 July, 2003 (09.07.03), Par. No. [0009] (Family: none)	1-10
A	JP 2001-056381 A (Mitsubishi Electric Corp.), 27 February, 2001 (27.02.01), Par. Nos. [0049] to [0052]; Fig. 9 (Family: none)	6

Further documents are listed in the continuation of Box C.

See patent family annex.

* Special categories of cited documents:

- "A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance
- "E" earlier application or patent but published on or after the international filing date
- "L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)
- "O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means
- "P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

- "T" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention
- "X" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone
- "Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art
- "&" document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search
12 November, 2007 (12.11.07)

Date of mailing of the international search report
20 November, 2007 (20.11.07)

Name and mailing address of the ISA/
Japanese Patent Office

Authorized officer

Facsimile No.

Telephone No.

A. 発明の属する分野の分類 (国際特許分類 (IPC))
 Int.Cl. G01T1/20(2006.01)i, A61N5/10(2006.01)i, G01T1/203(2006.01)i

B. 調査を行った分野
 調査を行った最小限資料 (国際特許分類 (IPC))
 Int.Cl. G01T1/00-7/12, A61N5/10

最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの
 日本国実用新案公報 1922-1996年
 日本国公開実用新案公報 1971-2007年
 日本国実用新案登録公報 1996-2007年
 日本国登録実用新案公報 1994-2007年

国際調査で使用した電子データベース (データベースの名称、調査に使用した用語)
 JSTPlus(JDream2)

C. 関連すると認められる文献

引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
A	JP 2003-194953 A(東電工業株式会社) 2003.07.09, 段落【0009】(ファミリーなし)	1-10
A	JP 2001-056381 A(三菱電機株式会社) 2001.02.27, 段落【0049】-【0052】,第9図 (ファミリーなし)	6

C欄の続きにも文献が列挙されている。 パテントファミリーに関する別紙を参照。

* 引用文献のカテゴリー
 「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの
 「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日以後に公表されたもの
 「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献(理由を付す)
 「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献
 「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願日の後に公表された文献
 「T」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの
 「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの
 「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの
 「&」同一パテントファミリー文献

国際調査を完了した日 12.11.2007	国際調査報告の発送日 20.11.2007
--------------------------	--------------------------

国際調査機関の名称及びあて先 日本国特許庁 (ISA/J P) 郵便番号100-8915 東京都千代田区霞が関三丁目4番3号	特許庁審査官 (権限のある職員) 中塚 直樹	21	8908
	電話番号 03-3581-1101 内線 3273		