

Title	画像機器の観点からの動体追跡装置の品質管理法の提案
Author(s)	木村, 傑
Citation	北海道大学. 博士(医学) 甲第12099号
Issue Date	2016-03-24
DOI	10.14943/doctoral.k12099
Doc URL	http://hdl.handle.net/2115/81915
Туре	theses (doctoral)
Note	配架番号:2203
File Information	Suguru_Kimura.pdf



学位論文

画像機器の観点からの動体追跡装置の品質管理法の提案

(A proposal of quality assurance procedures for a real-time tumor tracking radiotherapy system from the view point of imaging devices)

2016年3月

北海道大学

木 村 傑

学位論文

画像機器の観点からの動体追跡装置の品質管理法の提案

(A proposal of quality assurance procedures for a real-time tumor tracking radiotherapy system from the view point of imaging devices)

2016年3月

北海道大学

木 村 傑

目 次

発表	論	文	目	録	お	よ	び	学	会	発	表	目	録	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	1	頁
緒言	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	2	頁
略語	表	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	3	頁
実験	方	法	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	4	頁
実験	結	果	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	1	4	頁
考察	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	2	3	頁
総括	お	ታ	Ň	結	論	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	2	7	頁
謝辞	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	2	9	頁
引用	文	献	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	3	0	頁

発表論文目録および学会発表目録

本研究の一部は以下の論文に発表した。

Naoki Miyamoto, Masayori Ishikawa, Gerard Bengua, Kenneth Sutherland, Ryusuke Suzuki, Suguru Kimura, Shinichi Shimizu, Rikiya Onimaru, Hiroki Shirato Optimization of fluoroscopy parameters using pattern matching prediction in the real-time tumor-tracking radiotherapy system. Physics in Medicine and Biology, 56, 4803-4813, (2011)

本研究の一部は以下の学会に発表した。

- 木村 傑,石川 正純, Kenneth Sutherland,宮本 直樹, Gerard Bengua, 鈴木隆介,清水伸一,青山英史,鬼丸力也,白土博樹 体内臓器同期照射を目的とした次世代動体追跡装置の開発 ~デジタル画像機器としての定量的評価~
 第 97 回日本医学物理学会学術大会,平成 21 年 4 月 17 日-19 日・横浜
- 木村 傑,宮本 直樹,石川 正純, Kenneth Sutherland, Gerard Bengua, 鈴木隆介,清水伸一,青山英史,鬼丸力也,白土博樹 動体追跡装置におけるコントラストノイズ比の測定方法の検討 第98回日本医学物理学会学術大会,平成21年9月17日-19日・京都
- 3. Suguru Kimura, Masayori Ishikawa ,Naoki Miyamoto, Hiroki Shirato Evaluation of the patient exposure from x-ray fluoroscopy in a real-time tumor tracking radiotherapy system 第 106 回日本医学物理学会学術大会,平成 25 年 9 月 16 日-18 日・大阪
- 4. Suguru Kimura, Naoki Miyamoto, Kenneth Sutherland, Ryusuke Suzuki, Hiroki Shirato, Masayori Ishikawa Quality control of a next generation real-time tumor tracking radiation therapy system -Evaluation of basic properties for the Colored Image Intensifier as a x-ray imager-7th korea-Japan Meeting on Medical Physics, September 25-27, 2014 Busan, Korea

緒言

動体追跡放射線治療は、1999 年に白土らにより提示された高精度放射線治療 のひとつであり、2 対の透視 X 線装置で構成される動体追跡装置で、体内の腫瘍 もしくはその近傍に留置された金マーカーの動きを毎秒 30 フレームで持続的に 追跡し、予め定めた範囲に金マーカーが存在する時のみ直線加速器が治療ビー ムを照射する方法である^{1,2}。主に呼吸性移動を伴う臓器に対して同期照射を行 うためのものであるが、結果として Planning target volume (計画標的体積、 以下 PTV) マージンの縮小や金マーカーを基準とした PTV の位置合わせ精度の向 上にも貢献してきた³。

放射線治療機器においては、品質保証と品質管理は極めて重要であるが、その推奨される方法の具体的内容に関しては、2009 年の The American Association of Physicists in Medicine (以下 AAPM)の Task Group 142 (以下 TG-142)レポートがある⁴。そこには治療装置の付属品の項目に Radiographic Imaging があり、動体追跡装置は Planner kV imagingの一つに該当すると考えられる。そこでは推奨する品質管理項目が、幾何学的精度、画質、透視線量等にわたって明記されている。一方で動体追跡装置は、診断放射線領域の X 線装置としての側面も持っている。これらの標準的な性能評価には 2003 年の The International Electrotechnical Commission (以下 IEC) 62220-1 標準が、現在広く用いられている。具体的にはデジタル医用画像機器の解像度特性としての Modulation Transfer Function (以下 MTF)、ノイズ特性としての Noise Power Spectrum (以下 NPS)、さらに検出器性能としての Detective Quantum Efficiency (以下 DQE)の評価に至る定量的な指標による画質評価法が記載されている⁵。

動体追跡装置は、初めて動体追跡放射線治療が報告された 1999 年以降、改良 が重ねられ、2013 年に北海道大学と島津製作所の共同開発によって、カラー・ イメージインテンシファイア(以下 I.I.)を搭載した島津製動体追跡装置 SyncTraX が販売され、2014 年 7 月より北海道大学病院で臨床使用が開始された ⁶。SyncTraX は汎用型動体追跡装置として開発され、高エネルギーX 線治療用加 速器の世界シェアが大きい Valian 社製の直線加速器にも接続が可能である。そ の品質管理としてこれまで幾何学的精度や追跡性能の独立した検証が行われて きたが、3 次元追跡精度と画質の関連性は検討されていなかった。本研究では、 動体追跡装置の定期的な品質管理に関して、まず透視画像の画質と金マーカー の座標計算精度の関係を明らかにした上で、放射線治療機器の一部として AAPM TG-142 の Planner kV imaging の項目を網羅しつつ、かつ動体追跡装置の金マー カーの 3 次元追跡精度を保証する可能な限り簡便な品質管理法を提案する。

略語表

本文中および図中で使用した略語は以下のとおりである。

AAPM	The American Association of Physicists in Medicine
CCD	Charge coupled device (電荷結合素子)
DBR	Distance between ray(共通垂線の距離)
DICOM	Digital Imaging and Communication in Medicine (医用画像のファイル形式 .dcm)
DQE	Detective quantum efficiency(検出量子効率)
EFOV	Effective field of view(実効撮像野)
EPID	Electric Portal Imaging Device
	(治療ビームそのものを利用して画像化する装置)
FFT	Fast Fourier transform(高速フーリエ変換)
FOV	Field of view (撮像野)
IEC	The International Electrotechnical Commission (国際電気会議)
I. I.	Image Intensifier (イメージ・インテンシファイア)
MTF	Modulation transfer function(変調伝達関数)
NEQ	Noise equivalent quanta (雑音等価量子数)
NIST	National Institute of Standards and Technology
	(アメリカ国立標準技術研究所)
NPS	Noise power spectrum (ノイズパワースペクトル)
OBI	On-board imager (オンボード・イメージャー)
PACS	Picture Archiving and Communication Systems
	(各モダリティの医用画像を、保存・参照・通信するシステム)
PMMA	Polymethyl methacrylate(アクリル樹脂)
PRS	Pattern recognition score (パターン認識スコア)
PTV	Planning target volume(計画標的体積)
RGB	Red, Green, Blue
ROI	Region of interest (関心領域)
TG-142	Task Group 142
	(タスクグループ 142、放射線治療品質管理に関する委員会)
TIFF	Tagged Image File Format(画像ファイルの形式 .tif)

3

実験方法

1. 動体追跡装置の仕様

本研究では、現行の SyncTraX のプロトタイプ装置を使用した。図1に示すように、プロトタイプ装置は、直線加速器に2対の透視装置(以降、装置 A、B) とパルスを制御するパルスコントローラおよび画像取り込み、パターンマッチング、座標計算のためのホスト PC から構成される。透視装置 A、B はいずれも 床下に設置された X 線管と天井に設置されたカラーI.I.による構成で、その X 線束軸の中心はアイソセンターで交差する²。幾何学的体系は、X 線管焦点から アイソセンターの距離が 229 cm、X 線管焦点から I.I.の距離が 425 cm、X 線管 の仰角が 38.3°である。X 線管は管電圧を 40-110 kV、管電流を 10-200 mA、パ ルス幅を 1-4 msec の範囲で、被写体厚に応じて任意に設定できる。



図1 本研究で使用した、SyncTraxのプロトタイプ動体追跡装置の幾何学的体系。2対の透視装置は、
Valian 製の直線加速器照射室の床下のX線管と天井のカラーI.I. で構成される。
(この図では、装置BのX線管は見えない。)

カラーI.I は実照射野(以下 FOV)が9インチ(228.6 mm)であり、これを1000 ×1000 ピクセルに標本化してデジタル化される。図2に示すように、カラー発 光体として Y202S:Eu を使用しており、その発光をカラー Charge coupled device (以下 CCD)カメラで感度の高い順に Red・Green・Blue(以下 RGB)の3成分に それぞれ8ビット(0-255 諧調)で量子化する⁶。動体追跡装置の主な被写体は、 アイソセンターおよびその近傍の体内の金マーカーであるため、実際の撮像範 囲は幾何学的体系からアイソセンターを中心とした123.18 mm の範囲と計算さ れる。これを、実効照射野(以下 EFOV)と定義した。EFOV にカラーI.I.のピク セルサイズは実質0.123 mm となる。なお、EFOV は幾何学的体系に依存するため、 設置環境により変動する。



図2 ワイドダイナミックレンジ化されたカラーI.I.の構造。発光体と CCD カメラで 感度の異なる 3 成分の画像(RGB)を得られる。

動体追跡装置では、2 つの 2 次元透視画像を用いて最終的に金マーカーの 3 次 元座標を毎秒 30 フレームで計算する。透視画像上の金マーカーの 2 次元座標の 決定はパターンマッチングにより行われる。これは、あらかじめ装置に取り込 んだ金マーカーの 2 次元画像(通常 24×24 ピクセル)をテンプレート画像とし て、その画像と実際の透視画像上のサーチエリア(通常 64×64 ピクセル)内の 正規化相関係数に基づく Patter Recognition Score(以下 PRS:0-100の値)が 最も高くなる座標を金マーカーの 2 次元座標とする方法である。ここで、金マ ーカーの大きさは直径 1.5-2.0 mm であるが、追跡する金マーカーのサイズはテ ンプレート画像の金マーカーのサイズと一致させる必要がある。RGB の 3 成分を 持つカラーI.I.では3つのPRSが独立に計算されており、その中でPRSが最高 値となるものの2次元座標が使われる。この方法で2つの2次元座標が決定さ れると、X線管焦点と2次元座標を結ぶ2つの空間ベクトルが計算され、最終的 にそれらの共通垂線の中点が金マーカーの3次元座標と決定される。その共通 垂線の長さはDistance Between Ray (以下DBR)と呼ばれ、この距離は2つ透 視画像による3次元座標の信頼性の指標となる。PRSとDBRは、位置計算精度の 面から同期照射の安全性を確保するため、直線加速器のインターロックの指標 として用いられる^{2,7}。

2. 実験手順と使用したツール

2.1 回転動体ファントム

本研究では、まず3次元追跡精度と2次元透視画像のPRS・DBRの関係を明ら かにするための検討を行った。図3(a)に示すステッピング・モーターによって 60 mm/sec までの回転速度で制御できる回転動体ファントムを用意し、その金マ ーカーの追跡精度と透視条件の関係について検討した。図3(a)に示す回転動体 ファントムは、大きさ300 mm×300 mm×14 mmのPMMAの中に、厚さ10 mm・直 径 250 mmの円盤状ギア (PMMA 製)が装填されており、円盤ギアの中心から16, 40,48 mmの位置に直径2.0 mmの金マーカーが埋め込まれている。患者の体厚 を模擬するために、動体ファントムを含む合計厚さが10 cmになるようPMMAを 追加し、回転中心をアイソセンターに合わせた状態で直線加速器のカウチに水 平に設置した。



図3 (a) 黄矢印の方向に等速回転する回転動体ファントム。(b) 装置 A、B による動体ファントム の透視画像。追跡性能の検討には、金マーカーの動く範囲が中心 256×256 ピクセル(黄枠) に収まるように、最も回転軸に近い 2.0 mm の金マーカー(回転中心から 16 mm)を使用した。

2. 2 画質評価のためのファントムとツール

次に、2次元透視画像の画質とPRSの関係を明らかにするための検討を行った。 患者の体厚を模擬するために、一様な厚さの PMMA(厚さが 5 cm と 2 mm、大き さが高さ 20 cm×幅 30 cm、密度約 1.2 g/mm3)のファントムを使用した。5 cm の ものは患者の体厚を模擬するためにアイソセンターを挟むように設置し、2 mm のものはアイソセンターに解像度評価のためのラインペアチャート(KYOKKO TYPE 8) と 2.0 mm の金マーカーを支持するためにそれぞれ使用した。これらの ファントムは、自作のアルミ製のファントム支持台で X 線管の仰角(38.3°) に角度付けして直線加速器のカウチに置くことで X 線束軸に垂直に配置出来る ので、模擬する患者の体厚を変化させて透視画像を取得した。この装置では、 透視画像を非圧縮の TIFF 形式で取得することが出来る。取得した透視画像の画 質の評価には、関心領域(以下 ROI)の設定、ピクセル値の抽出などの画像処理 を必要とするが、それらの処理には ImageJ を使用した⁸。 ImageJ は、アメリカ 国立衛生研究所(NIH、米国)で開発されたオープンソースの画像処理ソフトウ ェアであり、Iava プラグインやマクロによる機能拡張が可能で医学研究以外の 研究用途でも広く用いられている。使用した画像処理はピクセル値の抽出のほ かに、透視画像上の角度計測、透視画像を RGB へ分割、複数画像のスタック化、 加算平均画像の作成、2画像による差分画像の作成、切り出した画像の高速フー リエ変換 (FFT) などである。

2.3 線量計

カラーI.I.の入出力特性の評価には透視装置の線量率測定が必要であるため、 本研究では、150 cm3 の電離箱 Type 96020C (IBA Dosimetry 社製) と電位計に FLUKE TRIAD TnT Dosimeter (米国 Fluke Biomedical 社製) を用いてアイソセ ンターでの測定を行った。なお、この線量計は、国立標準技術研究所 (NIST、 米国)の国家標準にトレーサブルなリファレンス線量計である。

3. 動体追跡装置の3次元追跡精度とPRS・DBR

動体追跡放射線治療における同期照射の安全性保証は、指標によるインター ロックで直線加速器を制御することで成立している。装置の仕様で述べた PRS、 DBR が指標として用いられており、金マーカーの3次元座標とともに追跡ログに 記録される。PRS、DBR の閾値は複合して使用できるが、実際には PRS には下限 値を設けずに DBR の上限値のみでインターロックをすることが同期効率も含め て最も効果的であるとの報告がある⁷。ここで、2 つの空間ベクトルのうちの 1 つが、統計的変動を持たない理想的な状態を仮定した場合、金マーカーの 3 次 元追跡精度は DBR の半分の距離の精度であることを意味しており、例えば追跡 の間 DBR が 2.0 mm 以内であれば、3 次元座標のずれは金マーカー半分相当の 1.0 mm 以内となる。今回、3 次元追跡精度を、最低限達成すべきである"下限値" を 1.0 mm と、可能な限り達成したい"目標値"を 0.5 mm 以内、つまり片側あ たりの精度 0.5 mm と 0.25 mm を閾値とした時の、PRS と DBR を評価することと した。図3 (b) に装置 A、B による動体ファントムの透視画像を示す。動体追 跡装置での金マーカーの追跡は、透視画像上で視認される金マーカーをコンソ ールのマウスカーソルでクリックすることで開始される。以降は、サーチエリ ア内の PRS の最高値から金マーカーの 2 次元座標を計算し続ける。金マーカー の追跡に伴い、装置 A と装置 B の RGB それぞれの PRS、2 次元座標の計算値が追 跡ログに記録される。そして装置 A、B 両方で 2 次元座標が計算されることで金 マーカーの 3 次元座標と DBR が計算される。

まず、この3次元追跡精度と装置 A, Bの片側あたりで必要な PRS および DBR の関係を評価した。片側の装置の透視条件を 80 kV, 200 mA, 4 msec で固定し た。もう片側の装置はパルス幅を 4msec で固定し、管電圧を 70, 80, 90 kV、管 電流を 10-200 mA で透視条件を設定した。PMMA 厚さの合計が 10 cm の標準的な 体厚を仮定した動体ファントムにて静止した金マーカーの追跡を行った。追跡 可能であった透視条件の 300 フレーム分の追跡ログから装置両方の PRS、DBR な らびに 3 次元座標の変動 σ_{30} を以下の式より求めた。

$$\sigma_{3D} = \sqrt{\sigma_x^2 + \sigma_y^2 + \sigma_z^2} \tag{1}$$

ここで、 σ_x , σ_y , σ_z はそれぞれ 300 フレーム分の 3 次元座標(x, y, z) の標 準偏差である。静止している場合には 0 が理想であるが、実際には 3 次元の統 計的変動を含む。今回、99%の確率で 3 次元追跡精度を保持するための 3 σ_{30} を 設定し、3 σ_{30} < 0.5 mm を精度の下限値、3 σ_{30} < 0.25 mm を精度の目標値に設定 することとした。そして、装置 A, B ごとに 3 σ_{30} と片側の平均 PRS の関係、およ び DBR の標準偏差(以下 σ_{DBR})の関係を評価した。ここで、 σ_{DBR} は σ_{30} と同様に 理想的には常に共通垂線が 0 となるが、装置 A, B いずれかの 2 次元座標が統計 的変動を含むことで実際には 0 にならない。カラーI.I. の装置では、RGB の PRS 中の最高値を用いて 2 次元座標計算するため、その最高値の平均 PRS として評 価した。 さらに、同じ透視条件(ただし管電圧は 80 kV のみ)で動体ファントムの回転速度を 0-60 mm/sec (10msec 間隔)で変化させて金マーカーの追跡を 10 秒間以上行い、その中の 10 秒間(300 フレーム分)を抽出した。このログから、まずは装置 A、B における管電圧を 80kV、管電流 200mA,パルス幅 4msec としたときの、静止状態と速度のある状態での PRS の平均値の差を評価した。今回、金マーカーの動作範囲を中心 256×256 ピクセル内に入るようにファントムをセッティングしたが、このとき平均 PRS が同等となっているかを確認するためである。また、この場合は金マーカーが回転運動をしており σ_{3D} は評価できないため、同一透視条件における速度と σ_{DRR} の関係の評価とした。

4. 動体追跡装置の透視画像の画質と PRS

動体追跡装置において、直線加速器のインターロック制御に使用する指標の うち、2対の透視装置のうちの1対のみで評価できる PRS と、透視画像の画質の 関係を明らかにするための検討を行った。動体追跡装置では一般的な医用画像 機器と被写体の幾何学的体系や使用目的が大きく異なり、また最終的に品質管 理法を構築したいという目的から、ここではその簡便性も考慮した画質評価法 を検討することとした。

デジタル医用画像機器における解像度特性の指標には MTF が用いられる。IEC 62220-1 標準では MTF の評価はエッジ法を推奨している⁵。これは検出器に直接 タングステン製のエッジを 2~3°傾けて張り付け、撮像した画像から合成 EFS を取得して LSF を介してそのフーリエ解析により MTF を評価する方法である。 しかし実際の臨床使用において、動体追跡装置では被写体がアイソセンターに あり検出器面からの距離が大きい点、品質管理に用いるにはセットアップや後 処置が煩雑である点から適しているとは言えない。一方、ラインペアチャート を約 45°傾けて撮像した画像上に ROI を設定し、そのピクセル値の平均値と標 準偏差から MTF を評価する方法が報告されている ⁹⁻¹²。これは EPID の品質管理に 関する文献ですでに実績があり、画像から直接評価できる点で簡便性や迅速性 に優れている。また、被写体のあるアイソセンターに直線加速器のカウチを使 用してラインペアチャートを置いて評価できるという点でも、動体追跡装置の 幾何学的体系に最適であると思われた。エッジ法と異なる点は、ラインペアの ある空間周波数しか評価できないことと水平垂直方向の2次元で評価できない ことである。エッジ法では水平垂直方向に分けて詳細な空間周波数間隔のスペ クトルで MTF を得られるが、品質管理として変動を確認することが目的であれ ば MTF がスペクトルや2次元の評価である必要はなく、特定の空間周波数のみ で管理すればよい。今回使用した KYOKKO TYPE 8 のラインペアチャートは、厚 さ 0.1 mmPb の空間周波数 0.5~6.0 lp/mm のラインペアで構成される。使用した MTF の式を以下に示す⁹。

$$MTF(f) = \left(\frac{\pi}{2}\right) \frac{\sqrt{2\sigma_{f}^{2} - (\sigma_{a}^{2} + \sigma_{t}^{2})}}{|m_{a} - m_{t}|} \qquad (f >> f_{c}/3) \qquad (2)$$

ここで、 σ_{f} は空間周波数 f のラインペア上の ROI のピクセル値の標準偏差、 $\sigma_{a} \geq \sigma_{t}$ はそれぞれ一様な 0.1 mmPb とバックグラウンドの ROI のピクセル値の 標準偏差、 $m_{a} \geq m_{t}$ はそれぞれ一様な 0.1 mmPb とバックグラウンドの ROI のピク セル値の平均値である。ラインペアチャートの角度は 45°±1°に収まるように 2 mm の PMMA に張り付けてアイソセンターに置いた。カラーI.I. のピクセル幅 は 0.123 mm であることから、ナイキスト周波数である約 4.0 lp/mm 付近で理 論上の MTF は一度 0 となる。ここをカットオフ周波数 f_o と設定した場合、上記 の式で評価できる空間周波数は約 1.35 lp/mm 以下となるため、このラインペア チャートで評価可能な空間周波数は 0.5, 0.75, 1.0, 1.25 lp/mm となる。今回 は、この 4 つの空間周波数を評価対象とした。

ラインペアチャートの画像を取得する透視条件を決定するために、まず検出 器の入出力特性を評価した。これには2つの目的があり、1つは入出力特性が直 線となるリニアシステムであるか否かの確認、もう 1 つは MTF を最も精度よく 評価する透視条件の決定である。入出力特性がリニアシステムではなく Log シ ステムの場合には、透視画像のピクセル値を直接用いて評価することが出来ず、 一度得られた画像のピクセル値を露光量変換しなくてはならない。また MTF の 精度の高い評価には入出力特性が最も直線となるダイナミックレンジの中央付 近を用いることが望ましい。ラインペアチャートは準高電圧用であり、その使 用管電圧である 80kV におけるアイソセンターでの空気カーマ率(μGy/frame) を測定した。管電流は10,25,50,80,100,200 mA、パルス幅1,2,3,4 msec の各組み合わせで 30 秒の空気カーマ(μGy)を5回測定し、最終的に1フレー ムあたりの空気カーマ率を算出した。次に、ラインペアチャートを支持するた めの2mm 厚の PMMA のみをアイソセンターに置き、空気カーマ率の測定と同じ 透視条件で得た5枚の透視画像の中心256×256 ピクセルの平均ピクセル値を取 得し、空気カーマ率とピクセル値の関係を装置 A、Bの RGB についてプロットし て入出力特性を評価した。MTF は得られた特性曲線から、RGB のピクセル値がそ れぞれ 8 bit (0-225)の中央である 128 に最も近くなる透視条件を使用して評 価した。MTF はノイズの少ない加算平均画像で評価すると測定精度が向上するた め、装置 A、B で得られたラインペアチャートの透視画像 100 枚から 10 画像の 加算平均画像を10個作成し、それぞれのMTFの平均値±標準偏差を評価した¹²。 また、カラーI. I. の構造により透視画像のピクセル値が周辺に行くほど低下す るため、それを補正するためにチャートの加算平均画像のピクセル値から同条 件のラインペアチャートのない画像 100 枚の加算平均画像のピクセル値を減算 した差分画像を用いて MTF を評価した¹²。透視画像の差分画像に関心領域(ROI) を設定したものを図4 (a) に示す。先に述べたように、評価対象である空間周 波数 0.5, 0.75, 1.0, 1.25 lp/mm のラインペアに ROI を設定した。ROI のサイ ズはラインペアの広さに合わせ、 σ_a , σ_t , $\sigma_{0.5}$, $\sigma_{0.75}$ で 30 ピクセル、 $\sigma_{1.0}$, $\sigma_{1.25}$ で 20 ピクセルの正方形を使用した。



図4 ImageJによる透視画像の解析。(a) MTF を評価するために約45度のラインペアの差分透視画像 にセットした ROI。(b) 1枚の透視画像から1次元 NPS を評価するまでの解析のフローチャート。

デジタル医用画像機器のノイズ特性の指標としては NPS が用いられる。IEC 62220-1 標準におけるデジタル医用画像機器の NPS の評価は、一様な画像の 256 ×256 ピクセルの ROI に対する 2 次元 FFT 法を推奨しているが、MTF と同様に入 出力特性がリニアシステムであれば動体追跡装置でも透視画像のピクセル値で 直接評価できる。一様な画像に含まれるノイズ成分の NPS は水平方向と垂直方 向の 2 次元であり、ピクセルサイズによって決まる空間周波数間隔のスペクト ルで得られる。IEC 62220-1 で定義される NPS の計算式を以下に示す⁵。

$$NPS(u,v) = \frac{\Delta x \Delta y}{M \cdot 256 \cdot 256} \sum_{m=1}^{M} \left| \sum_{i=1}^{256} \sum_{j=1}^{256} \left(I(x_i, y_j) - S(x_i, y_j) \exp(-2\pi i (ux_i + vy_j)) \right) \right|^2 \quad (3)$$

ここで、△x、 △y は縦横軸のピクセルサイズ、M は評価した ROI の数である。 I(x_i, y_j)は評価する 256×256 ピクセルの ROI のピクセル値、S(x_i, y_j)は同じ ROI のピクセル値の 2 次元多項式近似の曲面であり、式のように減算処置をするこ とでトレンド(検出器が持つ構造的なムラ)を補正する。MTF の評価でも述べた が、カラーI.I.の透視画像のピクセル値は周辺に行くほど低下するが、それを 補正する項が IEC 62220-1 で定義される NPS には含まれており、実際に 2 次元 多項式近似の曲面を用いたトレンド補正が最も効果的であるとの報告もあるこ とから、そのまま採用した^{5,14}。

NPS を評価するための画像を取得する透視条件を、入出力特性の評価に使用し た管電圧 80 kV、管電流 10, 25, 50, 80, 100, 200 mA、パルス幅 1, 2, 3, 4 msec のすべての組み合わせに設定した。そして、ファントム支持台を用いてアイソ センターに2 mm 厚の PMMA を X 線束軸に垂直配置し、それを挟むように5 cm 厚 の PMMA を組み合わせ、標準的な体格として合計 10 cm, 20 cm の体厚を想定し た。さらに体格が大きい場合を、透視条件を管電圧が 110kV, 管電流とパルス幅 を同じ組み合わせにしたときの PMMA の合計 20 cm, 30 cm の体厚を想定した。 ここで、2mm 厚の PMMA は同じ体系で金マーカーの追跡を行うためのスペーサー である。この体系は NPS を評価する一様な画像の取得と実施する金マーカーの 追跡による PRS の取得を両立できる実験条件である。上記の透視条件と PMMA 厚 さの組み合わせで得られた100枚の透視画像から上記式(3)でNPSを評価し、 測定精度の向上のために 100 本の NPS スペクトルを加算平均した。カラーI. I. のピクセルサイズが 0.123 mm であることから、NPS は空間周波数間隔 0.032 1p/mm で 4.027 1p/mm までの範囲のスペクトルで得られることになる。式の通 りの方法では、水平垂直方向の2次元のNPSとして評価される。仮に1次元の NPS を得たい場合、IEC 62220-1 では 2 次元の NPS を平均するとされている 5。 MTFの評価との一致、品質管理に求められる簡便性を考慮し1次元 で NPS を評 価した。1つの透視画像から NPS を評価するまでのフローチャートを図4 (b) に示す。

ここまでの過程で、装置 A、B の RGB について透視画像の MTF および透視条件 と PMMA ファントム厚さによる透視画像の NPS を評価した。IEC 62220-1 標準で は引き続き検出器性能としての DQE の評価について述べられているが、本研究 で評価したいのは検出器性能ではなく、特定の透視条件とファントム厚の組み 合わせで得られた透視画像の画質である。そこで、MTF と NPS から DQE を評価す る前段階の画質指標として Noise Equivalent Quanta (以下 NEQ) を評価する報 告がある^{15,16}。NEQ は解像度、ノイズ、コントラストの要素を含む画質指標であ り、MTF、NPS と同様に空間周波数のスペクトルで表され、同一の空間周波数の MTF と NPS より式(4)を用いて評価できる。

$$NEQ(f) = \frac{S^2 \cdot MTF^2(f)}{NPS(f)} = \frac{MTF^2(f)}{NNPS(f)}$$
(4)

式において、f は空間周波数、S²はシグナルつまり NPS を評価した透視画像の ROI の平均ピクセル値を意味する。そして、NNPS は NPS を S²で除した正規化 NPS であり、評価した画像の平均ピクセル値が異なる画像のノイズ特性を比較する 目的で便宜的に用いられる。参考に、DQE は IEC 62220-1 標準の適合性宣言に基 づいて評価した NEQ を入力光子数で除することで評価できる。MTF で評価した空 間周波数は 0.5, 0.75, 1.0, 1.25 であるから、最も簡便な線形補完を用いて同 じ空間周波数の NPS を求め、これら4つの空間周波数の NEQ を評価した。さら に、これらを一つの透視画像に対する画質指標としてまとめるため、0.5-1.25 lp/mm の4 つの空間周波数で囲まれた 3 つの矩形の面積の合計に相当する積分 NEQ (以下 \int NEQ) を評価した。これは、空間周波数のスペクトルで評価される 指標を単一の値にし、他の指標と比較するために行うものである¹²。つまり本研 究における \int NEQ は、空間周波数 0.5-1.25 lp/mm の範囲の画質指標である。今 回評価した MTF、NPS から NEQ を介して、透視画像の画質指標 \int NEQ を装置 A、B の RGB および透視条件と PMMA 厚さの組み合わせごとに評価した。

さらに、NPS の評価と同じ透視条件と PMMA ファントムでアイソセンターの金 マーカーの追跡を行い、追跡可能であった場合はその条件での PRS を抽出した。 NPS の測定で使用した 2 mm 厚の PMMA の中心部分に穴をあけ、直径 2.0 mm の金 マーカーを装着した。アイソセンターの 2 mm 厚の PMMA を 5 cm 厚の PMMA で挟 んでいくという点では NPS を評価するための透視画像を得る実験手順と同じで ある。装置 A、B それぞれで同一の実験体系を作り、追跡ログを取得して 100 フ レーム分の PRS の平均値を評価し、同一条件の画質指標 ∫ NEQ との関係を調べた。

実験結果

1. 動体追跡装置の3次元追跡精度とPRS・DBRの関係

動体ファントムの実験では、全体の PMMA ファントムの厚さを 10 cm としたが、 追跡に使用した円盤の中心に最も近い金マーカーは図 2 (b)の黄枠の NPS の評 価と同一 ROI である中心 256×256 ピクセルの範囲内で、回転中心軸と重ならな い範囲を動くことを確認した。また、片側を固定する透視条件とした 80kV, 200mA, 4msec を、装置 A, B 両方で同一とした場合、 σ_{3D} =0.076 であったため 3 σ_{3D} <0.25 mm となることを確認した。以降、透視条件を装置 A、B で変更した時の静止した 金マーカーの 3 次元追跡精度としての 3 σ_{3D} と片側あたりの平均 PRS、DBR の標 準偏差の関係を図 5 (a) (b) にそれぞれ示す。



図5 回転動体ファントムの最も内側の金マーカーを静止状態で追跡した時の追跡ログに記録された、3次計算座標の変動σ_{3D}に対する(a) 平均 PRS、(b) DBR の標準偏差の関係。いずれも相関を示し、99%信頼区間である 3σ_{3D}について、下限値の 0.5 mm 以下、目標値の 0.25 mm 以下にするために必要な平均 PRS、σ_{DBR}を装置 A、B について導いた。

図5(a)において、PRSと3 σ_{3D} は指数近似で負の相関を示し、静止時における追跡精度の下限値3 σ_{3D} <0.5 mmを達成するためには、装置Aで平均PRS>54.34、装置Bで平均PRS>57.29が必要であった。同じく目標値3 σ_{3D} <0.25 mmを達成するためには、装置Aで平均PRS>80.31、装置Bで平均PRS>82.27が必要であった。また、図4(b)において、 σ_{DBR} と3 σ_{3D} は累乗近似で正の相関を示し、静止時における追跡精度の下限値3 σ_{3D} <0.5 mmを達成するためには、装置Aで σ_{DBR} <0.39が必要であった。同じく目標の閾値3 σ_{3D} <0.25 mmを達成するためには、装置Aで σ_{DBR} <0.15 mm、装置Bで σ_{DBR} <0.24 mmが必要であった。

次に、装置 A、B における管電圧を 80kV、管電流 200 mA, パルス幅を4 msec の時の、静止状態と動体ファントムにより速度 10-60 mm/sec を持つ金マーカー の平均 PRS を表1に示す。同一透視条件で静止状態と速度を持つ場合では平均 PRS に有意差は見られなかった (p>0.05)。速度が上がるほど平均 PRS は低下傾 向であったが、ごく僅かであった。

表1	静止状態と同一の透視条件における、回転動体ファントム金マーカーの回転速度(mm/sec)と
	平均 PRS の関係。静止状態から速度が速くなることで、平均 PRS はわずかな減少傾向であるが、
	統計的には有意差が見られなかった (p>0.05)。

Marker speed		Dev	vice A		Device B						
[mm/sec]	Mean	SD	Max	Min	Mean	SD	Max	Min			
0 (Still)	90.34	1.27	93.30	85.00	93.11	1.05	95.80	89.40			
10	90.40	1.82	94.50	85.00	92.05	1.52	95.80	88.00			
20	90.29	1.97	94.80	82.20	92.01	1.63	96.60	87.10			
30	90.14	1.87	94.20	84.20	92.00	1.76	96.10	85.40			
40	90.33	1.96	94.50	82.30	92.04	1.60	95.90	87.80			
50	90.24	1.84	94.80	85.10	91.82	1.70	95.40	86.30			
60	89.90	1.94	94.70	84.30	91.87	1.78	96.00	85.50			

装置 A、B における管電圧を 80 kV、管電流 200 mA, パルス幅を 4 msec の時 の、および片側の管電流を 80mA としたときの、金マーカーの速度と σ_{DBR} の関係 を図 6 に示す。金マーカーの速度と σ_{DBR} は 2 次の多項式近似で正の相関を示し た。装置 A、B の透視条件が管電圧 80kV、管電流 200mA, パルス幅 4 msec の時、 $3\sigma_{30} < 0.5$ mm を達成する速度は、装置 A を基準にして 16.5 mm/sec、装置 B を 基準にして 12.9 mm/sec となったが、透視条件として装置 A、B の電流値を 50mA に下げた時に $3\sigma_{30} < 0.5$ mm を達成できる速度はそれぞれ 11.0 mm/sec、6.7 mm/sec に低下した。



図6 静止状態と同一の透視条件における、回転動体ファントムの金マーカー回転速度(mm/sec)と σ_{DBR} の関係。速度が速くなるほど σ_{DBR} が大きくなり追跡性能が低下した。また、静止状態の 金マーカーについて、片側の透視条件を低下(管電流を200 mAから50 mA)させることで σ_{DBR} は大きくなったが、速度が速くなるほど差は小さくなった。

2つの結果をまとめると、動体追跡装置で静止した金マーカーを追跡したと きの3次元計算座標の変動 σ_{3D} は、装置のインターロック指標である PRS の平均 値と負の相関、DBR の標準偏差 σ_{DBR} と正の相関を示した。同様に、動体追跡装置 で速度(10-60 mm/s)を持った金マーカーを追跡したとき、同一条件では PRS の 平均値に有意差は見られなかったが、 σ_{DBR} は速度と正の相関を示した。

このことにより、金マーカーの3次元座標計算の精度は、透視画像と金マー カーの速度の両方に依存して変化するが、PRSの平均値は必要条件としての追跡 精度の指標(速度の有無にかかわらず最低限必要とされる条件の指標)となる ことが示された。

2. 動体追跡装置の透視画像の画質と PRS の関係

測定した空気カーマ率と透視画像のピクセル値より得られた入出力特性を図7に示す。装置A、装置BのRGB すべてにおいて線形近似で $R^2 > 0.933$ と高い相関が見られたことからリニアシステムであることが確認されたため、以降は透視画像のROIのピクセル値を直接使用してMTFとNPSの評価を行った。また、装置A、装置Bには入出力特性に個体差が見られるが、それぞれ平均ピクセル値が8 bit (0-225)の中央である128に近い値(116±0.98 から137.44±1.21の範囲)を作ることが出来た。



図7 装置A(実線)、装置B(破線)のRGBにおける入出力特性。いずれもリニアシステムである ことが確認され、この特性曲線よりMTFを評価するための至適透視条件が決定された。

MTF とその評価に用いた透視画像の平均ピクセル値を表2に示した。加算平均 画像の10 画像による MTF の標準偏差は、最も高い空間周波数1.25 でも測定誤 差は小さく、すべて2%未満であった。装置A、BのRGB において MTF には差が 見られ、それぞれの値を NEQ の評価に使用した。

Spatial fre	quency	0.5	0.75	1.0	1.25	Pixel Value
[1p/m	m]	Mean ± SD	Mean \pm SD	$Mean \pm SD$	Mean \pm SD	Mean ± SD
	Red	0.734±0.007	0.543 ± 0.005	0.331±0.004	0.167±0.002	128.39±0.44
Device A	Green	0.753±0.003	0.573±0.003	0.387±0.003	0.222 ± 0.003	116.25±0.98
	Blue	0.738±0.003	0.558 ± 0.002	0.357±0.003	0.197±0.002	126.77±0.62
	Red	0.748±0.005	0.571±0.003	0.370±0.005	0.219±0.004	120.12±1.03
Device B	Green	0.746±0.003	0.564±0.003	0.372±0.002	0.233±0.003	137.44±1.21
	Blue	0.744±0.002	0.554±0.003	0.347±0.003	0.222±0.003	116.48±2.65

表2 装置 A、B の RGB における、MTF と評価に使用した透視画像の平均ピクセル値を一覧にした。

NEQの評価の過程で、NPS はあらかじめ式(4)のS²つまり平均ピクセル値で除して NNPS として評価することが多い。カラーI.I.の透視画像の平均ピクセル値は RGB の順に高いが、NNPS だとこの差が正規化されて同一条件における RGB のノイズ特性の違いが容易に把握できる。透視条件と PMMA 厚さの組み合わせで得られた NNPS のスペクトルから、線形補間により MTF で評価した空間周波数と同一の 0.5、0.75、1.0、1.25 の NNPS の評価結果の最大値と最小値を装置 A、B の RGB ごとに表 3 に示した。

Spatial frequency [lp/mm]		0.	.5	0.'	75	1.	.0	1.25		
		Max	Min	Max	Min	Max	Min	Max	Min	
	Red	1.63×10 ⁻³	1.42×10 ⁻⁴	1.21×10 ⁻³	9.65×10 ⁻⁴	8.57×10 ⁻⁴	5.68×10 ⁻⁵	5.79×10 ⁻⁴	3.12×10 ⁻⁵	
Device A	Green	6.12×10 ⁻⁴	9.65×10 ⁻⁵	5.22×10 ⁻⁴	6.20×10 ⁻⁵	3.94×10 ⁻⁴	4.46×10 ⁻⁵	3.26×10 ⁻⁴	3.12×10 ⁻⁵	
	Blue	8.83×10 ⁻⁴	8.56×10 ⁻⁵	8.08×10 ⁻⁴	6.20×10 ⁻⁵	6.78×10 ⁻⁴	4.46×10 ⁻⁵	5.60×10 ⁻⁴	3.22×10 ⁻⁵	
	Red	1.67×10 ⁻³	1.46×10 ⁻⁴	1.30×10 ⁻³	9.72×10 ⁻⁵	9.59×10 ⁻⁴	6.47×10 ⁻⁵	6.59×10 ⁻⁴	4.19×10 ⁻⁵	
Device B	Green	6.82×10 ⁻⁴	7.29×10 ⁻⁵	5.87×10 ⁻⁴	5.51×10 ⁻⁵	4.67×10 ⁻⁴	3.95×10 ⁻⁵	3.71×10 ⁻⁴	2.89×10 ⁻⁵	
	Blue	1.12×10 ⁻³	1.10×10 ⁻⁴	1.00×10 ⁻³	9.03×10 ⁻⁵	8.16×10 ⁻⁴	6.74×10 ⁻⁵	7.28×10 ⁻⁴	4.73×10 ⁻⁵	

表3 装置 A、Bの RGB における、NNPS の最大値と最小値を一覧にした。

評価した MTF と NNPS から、透視条件と PMMA 厚さの組み合わせによる画質指 標 NEQ を評価し、得られた NEQ から 0.5-1.25 lp/mm の面積に相当する \int NEQ を 評価した。これは、複数の空間周波数で評価した NEQ を一つの画質指標として 評価し、平均 PRS との関係を検討するためである。同一の実験体系におい、各 条件(透視条件・PMMA ファントム厚)で評価した平均 PRS を表4に示した。

表4 装置 A、Bの RGB における、∫ NEQ と平均 PRS の最大値と最小値を一覧にした。

Index		∫NEQ	[a.u.]	Me	Mean PRS [a.u.]			
	X	Maximum	Minimum	Maxim	um Minimum			
	Red	1830.27	179.57	96.4	7 65.85			
Device A	Green	3183.99	390.54	94.8	1 64.07			
	Blue	2916.08	229.04	92.4	2 64.60			
	Red	1726.77	131.07	96.6	7 72.95			
Device B	Green	3625.28	340.48	96.0	7 65.30			
	Blue	1994.83	187.65	96.0	0 64.80			

透視条件、ファントム厚さの組み合わせで得られた $\int NEQ と、追跡ログから得られた平均 PRS の関係を装置 A、B ごとにプロットして図8に示した。ここで、動体ファントムによる検証では、金マーカーの追跡精度 <math>3\sigma_{30} < 0.5 \text{ mm}$ を達成するためには、装置 A で平均 PRS>54.34、装置 B で平均 PRS>57.29 が必要であったが、これらを平均 PRS の下限値としてそれ以下の平均 PRS となる場合を、プロットから除外した。それには2つの理由があり、ひとつは低い PRS では金マーカーではないものを追跡し、本来のマーカー位置から外れることがあるため、PRS そのものが金マーカーによるものではない場合が混在することによる。もうひとつは、画質評価法そのものが本来高い画質の評価を正確に行うための方法であることから、低い輝度では評価精度が大幅に低下するためである。そこで、下限値を設ける必要があり、その基準を $3\sigma_{30} < 0.5 \text{ mm}$ の範囲となる PRS に設定した。



図8 ∫NEQ と平均 PRS の関係を(a)装置 A、(b)装置 B の RGB に分けて示した。
∫NEQ の上昇(画質の向上)により平均 PRS が上昇するが、90 を超えたあたりで平均 PRS の上昇は飽和した。ここで、3 次元追跡精度としての 3 σ_{3D} が 0.5 mm、0.25 mm 以下となる ∫NEQ を、近似式より導いた。

この図8から、装置 A、B の RGB いずれについても \int NEQ の値が大きくなると、 平均 PRS が上昇することが示されたが、90 を超えたあたりから上昇が緩やかに 飽和状態となり、一定以上あればそれ以上の画質を必要としないことがわかっ た。 \int NEQ は空間周波数 0.5-1.25 lp/mm の範囲の画質指標であるが、PRS と高 い相関を持つことがわかった。また管電圧を 80kV と 110kV、体厚を想定した PMMA の厚さを 10、20、30 cm で検討したが、管電圧や被写体の違いによる依存性は 見られなかったことから、管電圧や被写体によらず画質評価を行うことが出来 ることがわかった。しかし、装置ごとと RGB の成分によって \int NEQ と PRS の関係 性が異なった。これはそれぞれの入出力特性の個体差、MTF と NPS の空間周波数 特性の違いが関与していると考えられる。すなわち、カラーI.I. を使用した動 体追跡装置は入出力特性と空間周波数特性の異なる 6 つの検出器を使用してい ることになり、それぞれについて画質と PRS との関係性の検証が必要となるこ とがわかった。

本研究で使用した装置 A、B の RGB において、 ∫ NEQ と平均 PRS は飽和関数近 似ですべて正の相関を示した。3 次元追跡精度の検証で得られた下限値(装置 A で平均 PRS>54.34、装置 B で平均 PRS>57.29)を超えるために装置 A の Red、 Green、Blue で必要な ∫ NEQ は、それぞれ 136.25、337.56、116.60、装置 B でそ れぞれ 52.48、232.83、128.97 となった。また、目標値(装置 A で平均 PRS>80.31、 装置 B で平均 PRS>82.27)を超えるために装置 A の Red、Green、Blue で必要な ∫ NEQ はそれぞれ 223.21、585.50、429.57、装置 B でそれぞれ 162.39、491.51、 337.55 となった。

考察

1. 診断用放射線機器としての動体追跡装置

動体追跡装置は、診断用医用画像機器の観点においては、2003 年の IEC 62220-1 標準に準じて性能評価を行うことが推奨される。医用画像は、DICOM と PACS の普及とともに一部のモダリティを除きほぼデジタル化していることから、装置間の性能比較や品質管理においても画像のデジタル値を直接取り扱うのが 主流であり、1994 年の IEC 61267 と比較すると、画像評価法も空間周波数のス ペクトルによる客観的な指標にシフトしている ^{5,17}。

動体追跡装置では、金マーカーの3次元計算座標は透視画像のデジタル値を 用いて最終的に決定されるが、本研究で金マーカーの3次元追跡精度と画質指 標(入出力特性、MTF、NPSから評価した∫NEQ)は強い相関があることが明らか となり、客観的な画質指標で装置を評価することは動体追跡装置には非常に適 していること、そして相対的に低線量率で高いNEQの透視画像を出力できるこ とが装置の高性能化への最も簡単なアプローチとなり得ることがわかった。さ らに、結果としてこれらの指標は、金マーカーの3次元追跡精度が高くなる空 間周波数特性を持つ、動体追跡装置のための検出器開発の検討にも使用できる ことがわかった。

今回の検討において、NPS は約 4.0 lp/mm までのスペクトルで評価できたが、 市販のラインペアチャート(KYOKK0 TYPE 8)を使用したため空間周波数 0.5 lp/mm 以下の低周波領域の MTF、また設定したカットオフ周波数の関係から空間周波数 1.25 lp/mm 以上の MTF の評価が出来なかった。仮に、より広く詳細な空間周波 数領域で画質評価(検出器の評価)を行うには、動体追跡装置の画質評価に特 化した、より低い空間周波数を含むラインペアチャートの開発に加え、より高 い空間周波数の MTF を評価できる方法に切り替える必要がある。

2. 放射線治療機器としての動体追跡装置

一方で動体追跡装置は、放射線治療機器の観点においては、AAPM TG-142 の Planner kV imaging に準じた装置の品質管理が必要である。その品質管理項目 では、月ごとのコントラスト、空間分解能、ノイズ特性、および年ごとの線量 率測定について、アクセプタンス、コミッショニング時の測定値を基準値 (Baseline)として、その変動をチェックし続けることで品質管理を行うこと

とされている⁴。しかし、その方法については装置ごとに具体的に示されている わけではなく、装置の性能と品質管理項目の関係性を理解して、その装置にあ った具体的な品質管理法を施設ごとに構築し、品質管理項目が実際に基準値か ら外れた時にその原因を具体的に理解して問題解決を行う必要がある。以下の 表5に、AAPM TG-142の Planner kV imagingの画質評価に関する品質管理項目 と、本研究で使用した動体追跡装置において、透視画像で評価した画質指標と の対応を示す。

表5 AAPM TG-142の Planner kV imaging の画質評価に関する品質管理項目と、本研究の透視
装置で評価した指標の対応。いずれも基準値(Baseline)で管理する項目である。

Procedure (Frequency)	Index	Extended Index		
Imaging dose (Annual)	Air kerma rate (Iso-center)	Input/output characteristic		
Contrast (Monthly)	Mean pixel value			
Spatial resolution (Monthly)	Modulation transfer function	Noise equivalent quanta		
Uniformity and noise (Monthly)	Noise power spectrum	roise equivalent quanta		

本研究で透視画像の画質評価を行うにあたって、ピクセル値を用いて評価し たのは、入出力特性を評価する過程で得られる画像中心の ROI の平均ピクセル 値、MTF、NPS であり、さらに入出力特性を評価するためにアイソセンターの空 気カーマ率の測定も行っている。以上の測定値により、空気カーマ率を Imaging Dose (線量率測定)、透視画像の輝度(平均ピクセル値)を Contrast (コントラ スト)、MTF を Spatial resolution (空間分解能)、NPS を Uniformity and noise (一様性とノイズ)をとすることで、画質評価に関する品質管理項目をすべて 客観的な指標で埋めることができ、いずれもコミッショニング時の基準値から の変動を確認することが可能となると考えられる。さらに表5に示すように、 空気カーマ率と平均ピクセル値の組み合わせで入出力特性、MTF と NPS の組み合 わせで NEQ を導くことができるので、拡張的な指標(Extended Index) による 強固な品質管理を行うことも可能になると考えられる。表5では、Imaging Dose のみが年ごとの項目となっているが、名目の透視条件に対して X 線管と検出器 のいずれの経年劣化が変動を招いているかを入出力特性で確認することが望ま しく、動体追跡装置においては他の月ごとの項目と同じタイミングで行うこと が望ましいと考えられる。

動体追跡装置以外の Planner kV Imaging に関して、on-board imager (OBI) の品質管理に関する報告がある¹⁸。そこでは、コントラスト分解能や空間分解能 の評価を視認性(目視で視認できる lp/mm の最高値)により評価しているが、 患者位置合わせが主な使用目的である OBI においてはその視認性が重要である ため、適した方法であるかもしれない。しかし動体追跡装置ではピクセル値を 直接座標計算に使用する観点から、追跡精度との相関が強く、透視画像のピク セル値から直接得られる客観的な指標を用いた方が、精度の高さ、実施手順の 簡便性の面で優れているため、品質管理として適していると考えられる。

また、動体追跡装置では幾何学的位置精度の中で最も重要であり、治療と画 像の座標系の一致度の品質管理を日ごとに行うこととされているが、この検証 は校正用ファントムの金マーカーの3次元座標計算が正しく行われていること が前提で成立する。本検討によって得られた金マーカーの3次元座標計算精度 と PRS の関係から、幾何学的位置精度の検証を行うために必要な精度が確保さ れる PRS を、品質管理のための至適条件として導くこともできた。

3. 動体追跡装置の品質管理法の提案

動体追跡装置において、これまで画像機器として客観的な画質指標を用いた 品質管理に関する報告は無かった。また2次元透視画像での座標計算精度とPRS の関係は報告されていたが、3次元座標計算精度との関係については報告されて いなかった¹⁹。本研究では、金マーカーの3次元座標計算精度とインターロック 指標のPRS・DBRの関係を検討し、さらにPRSと透視画像の画質の関係を検討す ることで、透視画像の画質と金マーカー追跡精度の関係について明らかにした。

これまでの診断用画像機器と放射線治療機器の観点からの考察を踏まえ、 我々は、動体追跡装置の品質管理に客観的な画質指標を用いることを提案した い。基本的な流れは、本研究で実施した手順と同じく、① 線量率と透視画像の ピクセル値の関係から入出力特性を評価する、② 入出力特性より決定した至適 条件で MTF を評価する、③ ∫ NEQ と PRS の関係より決定した条件で NPS を評価 するという順序となり、① ② ③ のいずれも、コミッショニング時の入出力特 性、MTF、NPS を基準値(Baseline)として、全く同じ条件で比較評価をして品 質管理を実施することである。① に関しては、同一透視条件での線量率の比較 も可能であり、③ に関しては、∫ NEQ と PRS の関係性が飽和する前の条件(本 検討においては、装置 A で 54.34 < PRS < 80.31、装置 B で 57.29 < PRS < 82.27 の 範囲)を用いることで、装置の変動を容易に検知できると考えられ、さらに強 固な品質管理を実施できる。AAPM TG-142 では、品質管理には許容レベル (tolerance level) や介入レベル (action level) よりも小さい変化を検出で きる方法を用いるべきであるとされている⁴。動体追跡装置の品質管理における 許容レベルや介入レベルは、実際には上記の画質指標による品質管理データを、 今後蓄積していくことにより各施設で検討を続けていく必要があるが、それら のレベルが設定できれば、品質管理手順を最小限にする(なるべく少ない透視 条件やファントム条件による検証で済ませるプロトコールを作成する)ことも 可能であり、許容レベルや介入レベルを超える変動が検知された場合には、コ ミッショニング時に行った検証を再度行うことにより、その原因調査と必要な 対策を検討することも可能である。

ただし、今回評価した画質指標は、本研究で使用した SyncTraX のプロトタイ プの動体追跡装置に固有の指標であり、幾何学的条件、I.I.の種類、透視 X 線 量率の異なる施設ごとにコミッショニング時に ∫ NEQ と PRS の関係性を検証して おく必要がある。また、本検討では 2.0 mm の金マーカーについてのみの検討で あったが、施設や部位によっては 1.5 mm の金マーカーを挿入するケースもある ²⁰。その場合、パターンマッチのテンプレートが異なる金マーカーのサイズごと に ∫ NEQ と PRS の関係性を検証する必要がある。

総括および結論

① 本研究で得られた新知見を以下に示す。

- ✓ 動体追跡装置で静止した金マーカーを追跡したときの 3 次元計算座標の変 動 σ₃₀は、装置のインターロック指標である PRS の平均値と負の相関、DBR の標準偏差 σ_{DBR} と正の相関を示した。
- ✓ 同様に、動体追跡装置で速度(10-60 mm/s の範囲で 10 mm/s 間隔)を持った 金マーカーを追跡したとき、同一条件では PRS の平均値に有意差は見られな かったが、σ_{mm}は速度と正の相関を示した。
- ✓ 以上により、金マーカーの3次元座標計算の精度は、透視画像と金マーカーの速度の両方に依存して変化するが、PRSの平均値は必要条件としての追跡 精度の指標(速度の有無にかかわらず最低限達成するべき指標)となること が示された。
- ✓ 一方で、動体追跡装置で得られた透視画質のピクセル値を用いて評価した、 解像度特性の MTF とノイズ特性の NPS より導かれる画質指標 NEQ は、同一条 件で静止した金マーカーを追跡した時の PRS の平均値と正の相関を示した。
- ✓ ただし、画質指標 NEQ の上昇にしたがって、PRS の平均値は 90~95 あたり で飽和し、高い追跡精度を維持するためには画質(NEQ)を必要以上に高く しなくてもよいことも示された。
- ✓ 画質指標 NEQ と金マーカーの追跡精度の関係から、NEQ 評価する過程で得られる MTF と NPS は、AAPM TG-142 で推奨する放射線治療用機器の品質管理項目(空間分解能、コントラスト、ノイズと一様性)と重なることも踏まえて、これらを動体追跡装置の品質管理に使用することを提案した。
- ✓ 基本的には、コミッショニング時の MTF、NPS の測定値を基準値 (Baseline) として、その経年変化を観察することで品質管理を行い、施設ごとに設定し た許容範囲外の変動がなければ、コミッショニング時の3次元追跡精度を保 証していると考えてよい。
- ② 新知見の意義は、動体追跡装置のインターロック指標である PRS との関係を 明らかにすることで、装置の金マーカー追跡精度が透視画像の画質に依存し、 一定の追跡精度を得るには一定以上の画質が必要であるということが証明 されたことである。さらに、動体追跡装置において透視画像の客観的な画質 指標を用いた新たな品質管理法を提案したことにより、動体追跡放射線治療 をより高精度かつ安全に実施するための新たな指標を得られた。また、その 評価方法については、定期的な品質管理に適した簡便性を有しており、さら

に複数の指標を組み合わせて得られた拡張的な指標も品質管理に使用できることを示した。

- ③ 新知見により、金マーカー追跡精度の指標となった NEQ は、今後新しい動体 追跡装置を開発する場合に、新旧装置の性能比較を客観的に行う指標として も使用できる。優れた動体追跡装置の定義は、『可能な限り低い患者被ばく で、高い金マーカー追跡精度を有する装置』であるが、この指標で新しい装 置の性能向上の程度を客観的に示すことが出来る。具体的には、『同一の透 視条件で、何パーセント高い画質(NEQ)の透視画像が得られる』と明示で き、またその逆に『同一の画質(NEQ)の透視画像を、何パーセント低い透 視条件(空気カーマ率)で得られる』と、患者被ばくを観点とした評価も可 能となる。ただし、両方の装置でコミッショニングを実施し、金マーカー追 跡精度と画質指標 NEQ の関係性を、PRS を介してあらかじめ評価した上で比 較を行う必要がある。
- ④ 今後の課題は、人体と同様に不均一な体厚で構成される被写体内を、金マーカーが移動する場合に、その追跡精度を検証するための方法論を確立することである。本研究では、画質と金マーカー追跡精度の関係性を導くために、画質評価が可能な一様な透視画像を使用する必要があった。実際には、金マーカーは画質変化を伴った不均一な領域を移動するため、特にその変化が急峻な領域を移動する場合についての検討が必要である。しかし、不均一な領域の画質を評価することは不可能であるため、金マーカーの追跡精度を別の指標との関係性から導く必要がある。

謝辞

指導教官として、本研究の機会を与えてくださった、北海道大学大学院医学 研究科 医学研究科長 笠原正典教授に、心より感謝致します。

委託指導教官として、研究者に必要な論理的思考はもとより、研究技法なら びに論文技法に至るまで数々の有益なご指導をいただきました、実質的な指導 教官である、北海道大学保健科学研究院 医用生体理工学分野 石川正純教授に、 心より感謝致します。

本研究のベースである動体追跡装置に精通しておられ、実験、解析を通じて 多大なるサポートならびにご指導をいただきました、北海道大学病院 放射線治 療科 宮本直樹助教に、心より感謝致します。

本研究の基礎論文の英文校正、投稿作業を通じて多大なるご指導をいただき ました、北海道大学大学院医学研究科 先端医学講座 医学物理工学分野の ケ ネス・リー・サザランド特任助教に、心より感謝致します。

本研究のテーマの中心である動体追跡放射治療の開発者であり、在学期間を 通じて有益なご指導ならびにご助言をいただいた、北海道大学大学院医学研究 科病態情報学講座 放射線医学分野 白土博樹教授に、心より感謝致します。

最後に、本研究にあたり多大なご指導、ご協力をいただいた北海道大学大学 院医学研究科 医学物理工学分野、北海道大学保健科学研究院 医用生体理工学 分野、北海道大学大学院医学研究科 病態情報学講座 放射線医学分野ならびに 北海道大学病院 放射線治療科 医学物理部門の皆様に、心より感謝申し上げま す。

引用文献

- 1. Shirato, H. *et al.* Real-time tumor tracking radiotherapy. *Lancet* 353, 1331-1332(1999).
- Shirato, H. *et al.* Physical aspects of a real-time tumor-tracking system for gated radiotherapy. *Int. J. Radiat. Oncol. Biol. Phys.* 48, 1187-1195 (2000).
- Shirato, H. *et al.* Four-dimensional treatment planning and fluoroscopic real-time tumor tracking radiotherapy for moving tumor. *Int. J. Radiat. Oncol. Biol. Phys.* 48, 435-442 (2000).
- Klein, E. *et al.* Task Group 142 report : Quality assurance of medical accelerators. *Med. Phys.* 36, 4197-4212(2009).
- IEC. IEC International standard 62220-1. Medical electrical equipment. 5. devices Characteristics of digital X-ray imaging -Part 1: Determination of the detective efficiency. quantum Geneva, Switzerland: IEC(2003).
- Nittoh, K. *et al.* Extension of dynamic range in X-ray radiography using multicolor Scintillation detector. *Nucl. Instr. And. Meth.* 501, 615-622 (2003).
- Sharp, G., Jiang, B., Shimizu & S., Shirato, H. Tracking errors in a prototype real-time tumour tracking system. *Phys. Med. Biol.* 49, 5347-5356(2004).
- 8. ImageJ. Image Processing and Analysis in Java Version 1.49v. http://imagej.nih.gov/ij/index.html
- Droege, R. & Morin, R. A practical method to measure the MTF of CT scanner. Med. Phys. 9, 758-760(1982).
- Rajapakshe, R., Luchka, K. & Shalev, S. A quality control test for electronic portal imaging devices. *Med. Phys.* 23, 1237-1244(1996).
- Gopal, A. & Samant, S. Validity of the line-pair bar-pattern method in the measurement of the modulation transfer function in megavoltage imaging. *Med. Phys.* 35, 270-279 (2008).
- 12. Gopal, A. & Samant, S. Use of a line-pair resolution phantom for comprehensive quality assurance of electronic portal imaging devices based on fundamental imaging metrics. *Med. Phys.* 36, 2006-2015(2009).
- 13. James, T. Dobbins, III. et al. Intercomparison of methods for image quality characterization. II. Noise power spectrum. *Med. Phys.* 33,

1466-1475 (2006).

- 14. Zhou, Z. *et al.* Techniques to improve the accuracy of noise power spectrum measurements in digital x-ray imaging based on background trends removal. *Med. Phys.* 38, 1600-1610(2011).
- 15. James, T. Dobbins, III. Effects of undersampling on the proper interpretation of modulation transfer function, noise power spectra, and noise equivalent quanta of digital imaging systems. *Med. Phys.* 22, 171-181(1995).
- Bloomquist, A., Mainprize, J. & Mawdsley, G. Method of measuring NEQ as a quality control metric for digital mammography. *Med. Phys.* 41, 031905-1-11(2014).
- IEC. IEC International standard 61267 Medical diagnostic X-ray equipment - Radiation conditions for use in the determination of characteristics. Geneva, Switzerland: IEC, (1994).
- Yoo, S. *et al.* A quality assurance program for the on-board imager. *Med. Phys.* 33, 4431-4447 (2006).
- 19. Miyamoto, N. *et al.* Optimization of fluoroscopy parameters using pattern matching prediction in the real-time tumor-tracking radiotherapy system. *Phys. Med. Biol.* 56, 4803-4813(2011).
- Imura, M. *et al.* Insertion and fixation of fiducial markers for setup and tracking of lung tumors in radiotherapy. *Int. J. Radiat. Oncol. Biol. Phys.* 63, 1442-1447 (2005).