# ディジタルマンモグラフィの物理評価

## 松本 政雄

大阪大学大学院医学系研究科 保健学専攻 〒565-0871 吹田市山田丘 1-7 (2006 年 2 月 28 日受理)

## Evaluation of Physical Imaging Properties of Digital Mammography

## Masao MATSUMOTO

Division of Health Science, Graduate School of Medicine, Osaka University 1-7 Yamadaoka, Suita city, Osaka 565-0871, Japan (Received on February 28, 2006)

**Abstract :** Evaluation standard of phantom images in mammography guideline (second edition) published on March, 2004 including film outcome of digital images was indicated and evaluation of physical imaging properties (digital characteristic curve, modulation transfer function, noise power (Wiener) spectrum, detective quantum efficiency, detectorbility of CDMAM phantom) of digital mammography was explained.

Key words: Physical imaging property, Digital mammography

## 1. はじめに

平成12年に厚生省通達によりマモグラフィの検診への 導入が決まり、その精度管理に関してマモグラフィ検診精 度管理中央委員会により平成16年3月にディジタル画像 のフィルム表示を含んだマモグラフィガイドライン第2版 が発行された.まず、このガイドライン中の物理評価部分 のファントム画像評価基準[1]を示し、さらに、現在、わ れわれが行っているディジタルマモグラフィの物理評価に ついて解説する.

## 2. マモグラフィガイドライン第2版のファントム画像評価[1]

マンモグラムは撮影装置が仕様基準に達していても,受 光系システム・現像処理,撮影技術などによって画質が異 なるものである.一定以上の画質を確保するためには,画 質基準を明確にし,各施設において検証すると同時にこれ を公に認証することも重要である.

以下は、マンモグラフィの画像評価基準である.マンモ グラフィはスクリーン・フィルムシステムの他、日本では ディジタルシステムが多く採用されており、両システムの 固有の特性もあるが、評価は可及的に共通の機器と項目を 採用している.

## 2.1 ファントム画像評価(視覚評価とディジタル評価)

評価に使用するファントムは乳房組織模擬試料内蔵ファ ントム(以下 ACR 推奨ファントムと略す)と、これに10 段からなるステップファントムを加え、以下のように撮影 し、評価する. Fig.1 にそのファントム撮影の配置と模式 図を示す.

#### 2.1.1 ファントムとその撮影法

ステップファントムはベース材SZ-50 (ウレタン樹脂) ρ=1.061g/cm<sup>2</sup>で,これにリン酸カルシウムρ=0.0243g/cm<sup>3</sup> \*(N-1)を添加して,15×30×15mm大の直方体を10段 としたものに,各段200μmの模擬石灰化と0.5mm厚の模擬 腫瘤を貼り付けたものである(Fig.1).(日本医学放射線 学会推奨 京都科学製マンモステップファントム AGH-D 210型,京都,日本)

ACR 推奨ファントムとステップファントムを Fig.1 のように配置する.

(1)スクリーン・フィルムシステム ACR 推奨ファントムの中心濃度 1.5±0.15 となる条件

で撮影する.

(2)ディジタルシステム 階調カーブの形状および周波数処理の設定は臨床と同 一条件で撮影し,撮影条件を明記した上でACR推奨 ファントムの中心濃度1.5±0.1の濃度となるよう,ハー ドコピーを作成する.

## 2.1.2 視覚評価

(1)スクリーン・フィルムシステム

ACR 推奨ファントム画像の評価方法は「マンモグラフィ を導入した乳癌検診システムのガイドライン」(乳房撮影 精度管理マニュアル(改訂版)[2],日本放射線技術学会叢 書,1997年)による(Table 1).



Fig.1 ACR推奨ファントムとステップファントムの配置と模式図

#### Table 1 ACR 推奨ファントム画像の評価方法[1, 2]

対	象	所	見	評価(点)
模擬線維		全長が識別可能		1
		半分が識別可能		0.5
		識別できない		0
模擬石灰化		微細石灰化群6個のう	ち4個以上識別可能	1
		2~3 個が識別可能		0.5
		1個のみ識別可能ある	らいは全く識別不能	0
		全円が識別可能		1
模擬腫	重瘤	辺縁が不明瞭で円と	して識別できない	0.5
		識別できない		0

ディスクと乳腺濃度の差:0.4 以上

合格基準としては、4 番目までの線維構造(0.75mm,4 点), 3 群までの模擬石灰化(0.32mm,3 点)および3番目までの 模擬腫瘤(0.75mm,3 点)が検出でき、合計点10点以上, かつ、ファントム上に置いたディスクと周辺の濃度差 ΔD が 0.4 以上である。ディスクと周辺の濃度差 ΔDの測定方 法は、精度管理マニュアルに準ずる。

ステップファントムは、10段が識別可能,かつ順次濃 度が上昇(下降)し,石灰化が4段以上,腫瘤が5段以上 観察されることが要求される.

しかし,目視評価は観察者による変動が大きいという欠 点があり,これを補うものとして,ディジタル評価があり, より客観的に評価可能である.

(2) ディジタルシステム

評価方法はスクリーン・フィルムシステムと同様である. ACR 推奨ファントムの評価は前述のようにディスクと 周辺の濃度差 ΔD が 0.4 以上で,模擬繊維 5 点,石灰化 4 点,腫瘤 4 点以上を獲得する合計 13 点とする.

ステップファントムは、10段とも認識可能であり、かつ、模擬石灰化が4段以上、腫瘤が5段以上観察されることが要求される.

#### 2.1.3 ディジタル評価

(1)スクリーン・フィルムシステム

ファントム画像を適切なディジタイザ(例:VXR-12(Vidar Systems Co.) または同等以上)により空間分解能300 dpi (0.085mm相当)以上,密度分解能8 bits/pixel 以上でディジ タイズし,ファントム内の模擬物質とベースの信号および 標準偏差を計測し,信号対雑音比を算出する.

標準画像に対する各施設のファントム画像の信号対雑音 比を画質の到達度とした場合,到達度 0.8 以上が合格であ る.これは,101 施設のファントム画像評価の検討によっ て決まったものである.

(2)ディジタルシステム

ハードコピーされたファントム画像を,高性能なレー ザーディジタイザ(例:LD-5500,コニカミノルタ製)を 用いて,サンプリング間隔 0.1 mm,濃度分解能 12 bits,(濃 度レンジ 0.0~4.0 が望ましい)の条件でディジタル化する. このディジタル画像に対して,ファントム画像内のアクリ ル円板部の中心領域とその周辺の背景領域の平均ディジタ ル値を計測し,信号対雑音比(S/N比)を求め,これによ り各施設の到達度を評価する.

また,粒状性,書き込みムラ,ステップファントムの濃 度プロファイルについても評価する.

#### 3. ディジタルマモグラフィの物理評価

3.1 照射線量(空気カーマ値)の測定[3,4]

(1) 照射線量(空気カーマ値)の測定には、読み値の精度

(校正係数 2) [5]が 5% 以下の校正された線量計を使用する.

(2) X 線の線質は IEC61267 [6]で定義された標準線質 RQA-M2 (Mo/Mo,約 28kV)を用いる.

(3) 照射野内の照射線量のバラツキ(均一性)を確認しておく.

(4) 照射線量のレベルは、メーカが推奨する臨床で実際に 使用する照射線量レベルを基準レベルとして、その基準レ ベルの2倍と1/2倍の照射線量レベルを加えて、3点の測 定を行う.このとき、システムの設定条件は変えない.

(5) これらの測定は、中断せずに、連続して行う. 照射線 量のレベルの変更は管電流か照射時間あるいは両方を変更 して行う. 照射時間と照射線量のレベルの変更はディジタ ルX線検出器の臨床応用の条件と同じにする.

(6) 他の臨床条件についても(4)と同様な測定を行う.

#### 3.2 ディジタル特性曲線の測定と計算[3,4,7,8]

(1) 測定の前に, ディジタル検出器のキャリブレーション (オフセット補正とゲイン補正) が行われていることを確 認しておく.

(2) ディジタル特性曲線を測定するためには、一様曝射を 行う.照射線量の測定も同時に行う.照射線量レベルは基 準レベルの0倍から2.4倍まで行う.0倍のレベルはX線 画像と同じ照射条件で実現できる dark 画像から決定し、 基準レベルの1/5以下にする.

(3) 照射野中心付近の 100ピクセル×100ピクセルの領域 の平均ピクセル値を計算して特性曲線を作成する.

**Fig.2** に測定したディジタル特性曲線の例 [9](GE2000D (Mo/Mo, 30 kV, 4~280 mAs)) を示す.



**Fig.2** GE 2000 D(Mo/Mo, 30 kV, 4~280 mAs)のディジタル 特性曲線 [9]

#### 3.3 MTF (u, v) の測定と計算 [3, 4, 7, 9-14]

高精度に MTF を測定する方法にはスリット法 [7,9,10]と エッジ法 [3, 4, 7, 11-14]があるが,ここでは、エッジ法に ついて解説する.

#### 3.3.1 エッジ法で使用するテスト用被写体[4]

(1) エッジ法で MTF を測定する時に Fig.3 の網掛け部で
 示す厚さ 0.8mm以上,長さ 120mm,幅 60mm以上のタングス
 テン(W)板をエッジ用のテスト用被写体(MTF 測定用デバイス)として使用する.

(2) W 板は,エッジ用のテスト用被写体として使用する ので,120mmのエッジの端面は直角で真直ぐに磨かれてい る必要があり,エッジをノンスクリーンで X 線撮影した 場合,エッジ像のリプルは 5 µm 以下にする.



Fig.3 エッジ法による MTF 測定に用いるテスト用被写体 [4]

(3) エッジはわずか(1.5~3.0°) に傾ける.この配置は、
 水平方向の MTF を測定する時の配置である.
 (4) これられた地理志声に変差して認定し、

(4) これらを検出器表面に密着して設定し、外側の一点鎖
 線で示す照射野(100mm×100mm)で照射して、MTFの計算には、内側の点線で示す ROI(25mm×50mm)内のデータ
 を使用する.

3.3.2 エッジ法による*MTF*(*u*, *v*)の測定と計算[3,4,12-14] エッジ法で*MTF*(*u*, *v*)を測定するために,3.3.1 に示し たテスト用被写体(MTF測定用デバイス)などを検出器 の表面に密着し,長さ120mmのエッジの中心をディテクタ の胸壁端から50mmの線上の中心点に一致させ,エッジ角 度を θ=1.5°から θ=3°以内で傾けて,3.1の照射条件に 従ってエッジ像を撮影する.この撮影を水平方向と垂直方 向の2方向について行う.

合成ESF (Edge Spread Function) はエッジ像の2次元ディ ジタルデータから推定したエッジ角度 θ の方向に沿って 1次元のサブピクセルの配列 [大きさ: $N = (1/\tan\theta)$ の値 に最も近い整数)]に再投影することで得られる(Fig.4). エッジはピクセルの配列に対して斜めに置かれているので, エッジと重なる個々の列はエッジの位置に対して相対的に ずれている. そのため、位相を移動させた多くの列の平均 はエリアシングのない合成 ESF を取得するのに利用でき る. すなわち、撮影したエッジ像のディジタルデータを再 投影して、任意のサブサンプリングピッチ $x_n = n(\Delta x/N)$ [Δx:ピクセルサイズ]で再サンプリングを行い, 合成 ESF  $(x_n)$ を作成し、これをカーネル [-1, 0, 1] あるいは [-0.5, 0, 0]0.5]を使用し微分して合成 LSF を求め、スムージング補 正[11]を行った後、フーリエ変換して*MTF(u,v)*を求 める [3, 4, 7, 11-14]. ノイズを減らすためには、合成 ESF (xn)を何本も作成し、平均化してから合成 LSF を求める とよい.

Fig.5 と Fig.6 に各種タイプの乳房用 X 線装置の MTF の 比較 [9, 15]を示す. Fig.5はイメージングプレート (IP)を使っ た Fuji の片面 (HR-V) 及び両面 (HR-BD) 集光式のコン ピューテッドラジオグラフィ (CR) システム, CsI:TI の 蛍光体を使用した間接型フラットパネルディテクタ (FPD) システム GE 2000 D (Mo/Mo) とスクリーン・フィ ルム (S-F) システム Kodak Min R 2000 の MTF の比較 [9]



**Fig.4** 2 次元エッジ像のエッジ角度 θ の方向に沿っての 1 次元 サブピクセル配列への再投影 [12]





である.

Fig.6 の左図はスクリーン・フィルムシステムの MTF で,FS が焦点と幾何学的拡大による MTF,S-F がスクリー ン・フィルムの MTF,Total がスクリーン・フィルムシス テム全体の MTF を示している.また,右図の Type 2 は IP を使った両面集光式の CR システムの MTF,Type 3 は CsI:TI の蛍光体を使用した間接型 FPD システムの MTF, Type 4 は CsI:TI の蛍光体と一次元配列の CCD を光ファ イバーで直結したラインスキャンシステムの MTF,Type 5 はアモルファスセレン (a-Se)を使用した直接型 FPD シス テムの MTF の比較 [15]である.

## 3.4 ノイズパワー (ウィナー) スペクトル Wout (u, v) の測定と 計算 [3, 4, 7, 9, 14-17]

3.2のディジタル特性曲線の測定で、測定したデータの 内,照射野の中心付近の50mm×50mmの領域内で少なくと も400万個の独立した画素データを使用して,128ピクセ ルずつずらしながら,256×256のマトリックスサイズで ROIをとって行く.このデータを,ディジタル特性曲線を 使って照射線量データに変換し、トレンド処理を行った後, 2次元フーリエ変換して,2次元のノイズパワー(ウィナー)



Figure MTF describes how well an imaging system conveys the modulation or contrast from the input to the output. MTF of a mammographic screen-film system (S-F) and MTF caused by the local spot and geometric magnification (FS) are shown. Overall MTF including both effects (Total) is indicated by the x's.



Fig.6 各種タイプの乳房用 X 線装置の MTF の比較 [15]



**Fig.7** 各種ディジタルマンモグラフィシステムのウィナースペク トルの比較 [9]

スペクトル $W_{out}(u, v)$ を求めると、平均値の10%の標準 偏差内で求められる.(1600万個の独立した画素データを 使用すると、平均値の5%の標準偏差内で求められる.) 1次元ノイズパワー(ウィナー)スペクトル $W_{out}(u)$ を求め るには、求めた2次元ノイズパワー(ウィナー)スペクトル  $W_{out}(u, v)$ の座標軸付近の値を使用し、座標軸上を除く、上 下7ピクセルずつ14ピクセルの値を平均し、この値を (0.01/ピクセルピッチ)の周波数間隔で各周波数ごとに 求め、1次元ノイズパワー(ウィナー)スペクトル $W_{out}(u)$ とする.

Fig.7 に各種ディジタルマンモグラフィシステムの1次 元ノイズパワー (ウィナー) スペクトルの比較 [9]を示す.

#### 3.5 DQE (u, v) の計算 [3, 4, 7, 18]

**3.** 4 で求めた 2 次元のノイズパワー(ウィナー)スペク トル  $W_{out}(u, v)$ と 3. 3 で求めた *MTF* (u, v)と 0 空間周波 数での検出器のゲイン *G* (すでに有効露光量変換を行っ ているので, *G*=1 とすればよい)から *DQE* (u, v)は次式 から求まる.

$$DOE(u, v) = G^2 MTF^2(u, v) W_{in}(u, v) / W_{out}(u, v)$$

ここで,

$$W_{in}(u, v) = Q = K_a \cdot \int (\Phi(E)/K_a) dE = K_a \cdot SNR_{in}^2$$

で、Q は単位面積 (1/m<sup>2</sup>) 当りの入射光子数で、X 線スペ クトル  $\Phi(E) [1/(m<sup>2</sup> \cdot kV)]$ と空気カーマレベル  $K_a[\mu Gy]$  に依存する. *SNR*<sub>in</sub>[1/(m<sup>i</sup> ·  $\mu$  *Gy*)] [19]は空気カーマ当りの 入力の SN 比である. このSN比の2乗は入力の入射光子数に 等しいので, Fig.8に示すような入射光子の光子数スペクトル を測定して求めることができる [20]. Fig.9にGE Senographe DS (28 kV) の各ターゲット/フィルタの DQE の比較を 示す. また, Fig.10 に乳房用 X 線装置の S-F システムと 直接型 FPD の DQE の比較 [15]を示す.

#### 3.6 検出能の評価 [9]

CDMAM (Contrast Detail MAMmography: Nuclear Associates 社製) ファントムをディジタル画像による検出能を比較す るために使用する. 観察試料を作成するために厚さ 2cmの アクリル板2枚を用いて,その中間部にCDMAMファントム を挟んで,1つの撮影条件 (Mo/Mo,30 kV, D =  $1.4\pm0.05$ )











Figure DQE versus spatial frequency for a modern mammographic screen-film image receptor (curve A) and a digital mammography detector (type 5) (curve 8)

**Fig.10** 乳房用 X 線装置の S-F システム (curve A) と直接型 FPD (curve B)の DQE の比較 [15]



**Fig.11** CDMAM ファントム [9]

で各3枚ずつ撮影する.撮影したX線画像の例[9]を Fig.11 に示す.

このCDMAMファントムはマンモグラフィ用に作成されたもので,信号(凸型信号)は金のディスクで作られており, 直径及び厚さが対数的に変化している.信号は四角に区切られた各領域の中央に1つと四隅のいずれかに1つ,計2 つのディスクが配置されている.信号の直径は,0.06mm~ 2.00mmの16ステップ,厚さは0.03µm~2.00µmの16ステッ プである.

CDMAM ファントム画像の視覚評価は何人かの観察者 がそれぞれ各試料について1回の観察をワークステーショ ン (2000×2000, ウィンドウ幅:約500, ウィンドウレベ



Fig.12 GE 2000D (Mo/Mo, 30 kV) と Min R 2000のC-D曲線の比較 [9]



Fig.13 GE 2000D(Mo/Mo, 30 kV)とMin R 2000のIQFの比較 [9]

ル:約2800, 拡大率1.38倍) で行い, CDMAM ファント ム画像に含まれる各信号コントラストについて, 50%の 確信度で検出できる信号の最小径(最小識閾径)を選択す る.各観察者の観察記録から2つの信号を正しく検出した ときの最小径を求め,平均C-D(Contrast-Detail)曲線を 計算する.Fig.12に計算したGE 2000 D(Mo/Mo, 30 kV) とスクリーン・フィルムシステムのC-D曲線の比較[9]を 示す.また,C-D曲線からIQF(Image Quality Figure:画 質指数)を計算し,2つの画像システムの信号検出能を比 較する.IQFは信号の各コントラストにおける最小識閾径 の積分値であり,次の式で計算できる.

 $IQF = n / \Sigma_i C_i D_{i, min}$ 

ここで, C<sub>i</sub>D<sub>i,min</sub>は, それぞれディスクの厚さ及び最小識 閾径, n はステップ数である.この式で計算された IQF は 画質が良くなると大きくなる. Fig.13 に GE 2000 D (Mo/ Mo, 30 kV) と Min R 2000 の IQF の比較 [9]を示す.

#### 4. まとめ

この解説では、平成 16 年 3 月に発行されたディジタル 画像のフィルム表示を含んだマモグラフィガイドライン第 2 版のファントム画像評価基準を示し、さらに、現在、わ れわれが行っているディジタルマモグラフィの物理評価 (ディジタル特性曲線、MTF、ノイズパワー(ウィナー) スペクトル、DQE、CDMAM ファントムの検出能)につい て解説した.

#### 【参考文献】

- [1](社)日本医学放射線学会/(社)日本放射線技術学会
  マンモグラフィガイドライン委員会/乳房撮影委員会
  編集:マンモグラフィガイドライン第2版.医学書
  院 pp. 59-60 (2004).
- [2](社)日本放射線技術学会 放射線撮影分科会:乳房 撮影精度管理マニュアル(改訂版)(社)日本放射線技 術学会叢書(1997)
- [3] IEC 62220-1: Medical electrical equipment-Characteristics of digital X-ray imaging devices-Part 1: Determination of the detective quantum efficiency, ed. 1, 2003.
- [4]加野亜紀子:資料・文献紹介:ディジタルマンモグ ラフィの画質評価-標準化の動向-.画像通信 Vol. 29 No.1, pp. 55-59, 2006.
- [5] Guide to the Expression of Uncertainty in Measurement. ISO 1993.
- [6] IEC61267 Ed. 2. 0, Medical diagnostic x-ray eguipment-

Radiation conditions for use in the determination of characteristics, 2005.

- [7] 杜下淳次,藤田広志,小寺吉衛,加野亜紀子:リフレッ シャーコース:ディジタル画像の画質評価.画像通信 Vol. 24 No. 2, pp. 8-22, 2001.
- [8] 東田善治:デジタル特性曲線の実践的測定法. INNERVISION Vol. 18 No. 10, pp. 79-83, 2003.
- [9] 井手口忠光,東田善治,氷室和彦,大喜雅文,吉田 彰, 他7名:アモルファスシリコンを検出器に用いたフ ルディジタルマモグラフィシステム:基礎的画像特 性と信号検出.日本放射線技術学会雑誌 Vol.60 No.3, pp. 399-405, 2004.
- [10] 井手口忠光:表計算ソフト Excel を用いたプリサンプ リング MTF の実践的測定法. INNERVISION Vol.18 No.
   11, 68-75, 2003.
- [11] I. A. Cunningham and A. Fenster: A method for modulation transfer function determination from edge profiles with correction for finite-element differentiation. Med. Phys. 14, pp. 533-537, 1987.
- [12] E. Samei, M. J. Flynn and D. A. Reimann : A method for measuring the presampled MTF of digital radiographic systems using an edge test device. Med. Phys. 25(1), pp. 102-113, 1998.
- [13] 松本政雄:表計算ソフト Excel を用いたエッジ法によ

るプリサンプリングMTFの実践的測定法. INNERVISION Vol. 19 No. 1, pp. 37-43, 2004.

- [14] 林田真昌:キヤノンフラットパネルディテクターの 画像特性. 医用画像情報学会雑誌 Vol.21 No.2, pp.182-186, 2004.
- [15] E. Samei and M. J. Flynn:2003 Syllabus Advances in Digital Radiography Categorical Course in Diagnostic Radiology Physics. RSNA'03, 2003.
- [16] 山崎達也:デジタルウィナースペクトルの実践的測定法. INNERVISION Vol. 18 No. 12, pp. 40-46, 2003.
- [17] J. Beutel, H. L. Kundel and R. L. Van Metter : Handbook of medical imaging. Vol.1; Physics and Psychophysics. SPIE 2000.
- [18] 加野亜紀子: 文献紹介: 「DQEに関する文献」. 画像通信 Vol. 25 No. 1, pp. 43-45, 2001.
- [19] SPEVAL software package version of Jan. 1995 (H. Kramer of PTB)
- [20] M. Matsumoto, T. Yamazaki, M. Nokita, S. Hayashida, A. Yoshida, T. Ideguchi, K. Himuro, M. Ohki, S. Kumazawa and Y. Higashida: Physical Imaging Properties and Low-contrast Performance of a Newly Developed Flat-panel Digital Radiographic System. 日本放射線技術学会雑誌Vol. 61 No. 12, pp. 1656-1665, 2005.