—学術委員会報告—

# FDG-PET 検査における撮像技術に 関するガイドライン

日本核医学技術学会 学術委員会

「FDG-PET 検査における撮像技術に関するガイドライン」作成委員会

委員長 庄司 安明 (秋田県立脳血管研究センター) 委員 大屋 信義(九州大学医学部附属病院) 大崎 洋充 (国立がんセンターがん予防・検診研究センター) 松本 圭一 (先端医療センター 現:京都医療科学大学) 四月朔日聖一(東北大学 サイクロトロン・ラジオアイソトープセンター)

### ガイドライン作成協力者

日本画像医用システム工業会 SC-4405 委員会

主	査	佐藤	友彦	(島津製作所)
		信田	育宏	(シーメンス旭メディテック)
		遠藤	洋一	(GE 横河メディカルシステム)
		山田	学	(住友重機械工業)
		齋藤	聡	(東芝メディカルシステムズ)
		新田	浩一	(日立メディコ)
		渡辺	光男	(浜松ホトニクス)
		惣田	均	(フィリップス エレクトロニクス)
		織田	圭一	(東京都老人総合研究所)
		福喜多	博義	(国立がんセンター中央病院 現:国立精神・神経センター国府台病院)
		大崎	洋充	(国立がんセンターがん予防・検診研究センター)

日本核医学会

- 福田 寛(東北大学加齢医学研究所)
- 千田 道雄(先端医療センター)

日本核医学技術学会

林 万寿夫 (大阪医科大学病院) 福喜多博義(国立精神・神経センター国府台病院)

### はじめに

本ガイドラインは、平成16年度 厚生労働省科 学研究費補助金 医療技術評価総合研究事業にも インとして,施設体制の観点から「院内製造され

とづいて日本核医学技術学会が日本核医学会の協 力のもとに作成されたものである。

これまで本邦の <sup>18</sup>F-FDG-PET 検査のガイドラ

た FDG を用いた PET 検査を行うためのガイドラ イン第 2 版(日本核医学会)」<sup>1)</sup> 放射線安全の観 点から「FDG-PET 検査における安全確保に関す るガイドライン2005年(PET 検査施設における放 射線安全の確保に関する研究班 編)」<sup>2)</sup> が発行 され,その実施と普及に寄与してきた。また,IT 時代の到来は最新のエビデンス情報を短時間に得 ることを可能にし,標準的で効率的な医療の実施 が望まれるようになった。

本ガイドラインは、近年広く施行されている保 険診療または自由診療による全身<sup>18</sup>F-FDG-PET 検査における本邦のエビデンスを確立するため に、PET および PET/CT 装置の性能評価、各種 データ補正および FDG-PET 検査に係る装置の保 守管理を通じ装置の安全性、性能の維持および検 査の質を担保するために必要な技術的項目と安全 管理について撮像技術に関する標準化を目指して 作成したものである。

前述の二つのガイドラインに加えて日常検査の 場で有効に活用願いたい。

### 取扱項目

- 1. 用語の定義
- 2. PET および PET/CT 装置の性能評価
- 2-1 空間分解能
- 2-2 計数率特性(散乱フラクション・計数損 失・雑音等価計数率)
- 2-3 絶対感度
- 2-4 画像濃度の均一性
- 2-5 計数損失および偶発同時計数補正の精度
- 2-6 減弱・散乱補正の精度
- 2-7 画像の位置合わせ精度
- 3. 各種データ補正
  - 3-1 減弱補正
  - 3-2 散乱補正
  - 3-3 偶発同時計数補正
  - 3-4 計数損失補正
  - 3-5 時間減衰補正および放出割合補正
  - 3-6 円弧 (アーク) 補正
  - 3-7 検出器効率補正
- 4. FDG-PET 検査に係る装置の保守管理
  - 4-1 保守管理体制
  - 4-2 PET および PET/CT 装置の保守管理

4-3 その他 FDG-PET 検査に必要な周辺機器の
 管理

4-4 線源の管理

- 参考文献
- •付 録
- 1. 用語の定義
- PET 装置 (Positron Emission Tomograph)
   陽電子を放出する放射性同位元素の消滅放射線
   を同時計数によって検出する断層撮影装置
- PET/CT 装置 (Positron Emission Tomograph/ Computed Tomograph)

PET 装置にX線コンピュータ断層撮影装置が 結合された装置,または PET/CT 装置として最 適化された装置

• 視野 (Field of View: FOV)

PET 装置で計測および画像再構成される体軸 方向視野と断面視野で規定された三次元空間領域

- 計数率(Count Rate)
   単位時間当たりのカウント数
- •サイノグラム (Sinogram)

各スライスにおける,投影角度(縦軸座標)を 関数とする被写体の全一次元投影(横軸座標)の 二次元表示

- 体軸横断面(Transaxial Plane)
   システム軸に直角なスライス面
- 体軸方向視野(Axial Field of View:AFOV) システム軸に平行スライス面
- 感度(Sensitivity)
   単位放射能当たり検出された計数率(cps/Bq)
- 体軸方向感度プロフィール (Axial Direction Profile of Sensitivity)

各スライス当たりのシステム感度を体軸方向に プロットして得られた曲線

 ・半値幅(FWHM: Full width at Half Maximum) 点または線応答関数における,最大値の半分の 高さにおける分布の幅

• 1/10 値幅 (FWTM: Full width at Tenth Maximum)

点または線応答関数における,最大値の 1/10 の高さにおける分布の幅

二次元収集(Two Dimensional Acquisition)
 セプタ(スライス・シールド)を入れて散乱線

を抑制し、対向する検出器リングと隣り合う検出 器リング間で同時計数する収集法(n層の検出器 では 2n-1 の画像スライスを撮像できる)

• 三次元収集(Three Dimensional Acquisition)

セプタ(スライス・シールド)を除去して全て の検出器リング間(または、ほぼ全ての検出器 間)で同時計数する収集法であり、多数の三次元 投影データから三次元空間内の放射能分布を画像 化する

• LOR (Line of Response)

検出器視野内で消滅放射線が同時計測される計 測線

 シングルスライスリビニング (Single Slice Rebinning: SSRB)

傾斜した LOR を傾斜方向と交わる平行 LOR (体軸に垂直) に並び替えて1つのスライスデー タとする手法

- 東ね幅 (Mashed Span)
   体軸方向の LOR の束ね
- 同時計数 (Coincidence Count)

向かい合った2個の検出器を用いて,陽電子消 滅における1対の消滅放射線を同時に計測し,1 つの陽電子消滅の発生を検出する方法

• 不感時間 (Dead Time)

最初のパルスが生じてから次のパルスが現れる までの時間

• 計数損失 (Count Loss)

PET および PET/CT 装置における分解時間の 限界によって発生する計数率と真計数率との差

• プロンプト同時計数 (Prompt Coincidence Count)

検出された同時計数の総和

真の同時計数(True Coincidence Count)

プロンプト同時計数から偶発同時計数と散乱同 時計数を差し引いた同時計数,または同じ陽電子 消滅から発生した1対の光子による同時計数

• 偶発同時計数 (Random Coincidence Count)

独立した2つ以上の陽電子消滅に起因する消滅 光子において、片方の消滅光子がたまたま1対の 検出器で同時計数され、あたかもその同時計数線 上に陽電子が存在したと計測される偽の同時計数

散乱同時計数 (Scatter Coincidence Count)
 1 対の消滅光子の片方 (または両方) が被写体

内で散乱して,それらが同時に1対の検出器で計 測される同時計数

散乱フラクション (Scatter Fraction: SF)

均一吸収体を測定した場合のプロンプト同時計 数に対する散乱同時計数の割合であり,偶発同時 計数の影響を無視できる,または偶発同時計数補 正が適切に施されている条件下での数値

• 雑音等価計数率 (Noise Equivalent Count Rate: NECR)

真の同時計数の2乗をプロンプト同時計数で除 した計数率

• 減弱 (Attenuation)

放射線が被写体を通過するときに人体組織また は吸収体によって吸収・散乱され減弱されること であり、"吸収"と呼称されることもある

• 減弱係数 (Attenuation coefficient)

放射線が被写体を通過するときに人体組織また は吸収体によって吸収・散乱され減弱される割合 であり、"吸収係数"と呼称されることもある

• 初期放射能(Initial Radioactivity)(A<sub>0</sub>)

ある収集の開始時刻  $T_0$  での初期放射能はドー ズキャリブレータ あるいはウェルカウンタを用 いて時刻  $T_{cal}$  で記録された放射能  $A_{cal}$  により, 次式によって求める。

$$A_0 = A_{cal} \exp\left(rac{T_{cal} - T_0}{T_{1/2}} \ln 2
ight)$$

ここで, T<sub>1/2</sub> は使用する放射性同位元素の半 減期である。

• 平均放射能 (Average Radioactivity) (Aave)

ある特定の収集に対する平均放射能は,収集開 始時の放射能 A<sub>0</sub>,その放射性同位元素の半減期, T<sub>1/2</sub> および収集時間,T<sub>acq</sub>により次式によって

$$A_{\rm ave} = \frac{A_0}{\ln 2} \left( \frac{T_{1/2}}{T_{\rm acq}} \right) \left\{ 1 - \exp\left( \frac{-T_{\rm acq}}{T_{1/2}} \ln 2 \right) \right\}$$

• 放射能濃度 (Radioactivity Concentration) (a<sub>0</sub>, a<sub>ave</sub>)

単位体積(ml)あたりの放射能であり,単位体 積あたりの原子核の崩壊率と言い換えることもで きる。次式にて,放射能濃度および平均放射能濃 度を求める。

$$a_0 = \left(\frac{A_0}{\text{volume}}\right)$$
$$a_{\text{ave}} = \left(\frac{A_{\text{ave}}}{\text{volume}}\right)$$

求める。

ここで, 放射能濃度を算出する場合に使用する べき体積は堅固な円筒の体積であり, その線源内 の体積ではないことに注意する。

 ・
 放射性同位元素の半減期
 (Half-Life)(T<sub>1/2</sub>)

ある放射性同位元素の原子核が半分に減衰する までの時間間隔(表1)

表1 主要陽電子消滅核種の種類と半減期

核種		半減期								
NE	Seconds	Minutes	Days							
C-11	1, 223. 4	20.4								
N-13	598.2	10.0	—							
O-15	122.2	2.0								
F-18	6, 586. 2	109.8								
Ge-68	23, 398, 848.0	389, 980. 8	270.8							

### 2. PET および PET/CT 装置の性能評価

PET 装置は,他の医療機器と比較して設置環境の影響を受けやすく<sup>3)</sup>,加えて経年変化によって物理学的性能が劣化する<sup>4)</sup>。このため,PET 検査における撮像データの信頼性を担保するために,日常的な装置管理だけでなく,設置直後の初期性能や大規模な修理後の装置性能を評価しておくことは最重要事項である。

PET 装置の性能評価測定は,国際的に National Electrical Manufacturers Association (NEMA) 規 格を用いた測定が行われており,NU 2-1994<sup>5)</sup> と NU 2-2001<sup>6)</sup>とがある。本邦においては,社団法 人 日本画像医療システム工業会が制定した, JESRA X-73<sup>5)</sup> と JESRA X-0073\*A-2005<sup>8)</sup> があり, 社団法人 日本アイソトープ協会も策定してい る<sup>9)</sup>。本項 2 の目的は,NU 2-2001, JESRA X-73 および JESRA X-0073\*A-2005 を引用規格として, PET および PET/CT 装置における設置直後の初 期性能および大規模な修理後の装置性能を評価す ることである。

加えて,近年広く用いられている三次元全 身<sup>18</sup>F-FDG PET 撮像を対象とした測定評価に関 する情報を提供することである。本項の構成は, 性能評価法および2006年10月末日までに論文発表 された<sup>10~18)</sup>市販の全身撮像用 PET 装置および PET/CT 装置の物理学的性能一覧である(付録 A)。

本測定が対象とする PET 装置は、「同時計数方

式多層リング配置型 PET 装置または PET/CT 装 置」であり、断面内有効視野の直径が 260 mm 以 上,体軸方向視野が 650 mm 以下,開口径の直径 が 500 mm 以上の装置を対象としている。また, 後述する 7 項目すべての測定は,装置固有の収集 パラメータ,すなわち収集エネルギーウィンド ウ,同時計数タイミングウィンドウ,パルス積分 時間,最大リング差,体軸方向の line of responseの束ねであるスパンなどを変更せずに測 定する。加えて,NU 2-2001 規格を採用し,測定 ファントムの位置決め精度は断面内および体軸方 向の両方において公称 5 mm の許容誤差とする。

専用の測定ファントムや解析プログラムを必要 とする場合があるので必要に応じて製造元の技術 者と協力して行っても良いが、本項で示す性能評 価は医療法に定められている「医療機器の保守点 検」と同等に考え, 医療機関(使用者)が自ら適 切に実施する。放射性医薬品である FDG 薬剤の 供給を受けて PET 検査を行う施設においては, 使用する FDG 薬剤代金を PET または PET/CT 装 置販売業者との保守契約に組み込むなどして性能 評価を実施する方が望ましい。また、本項で示す 性能評価項目, 2-3 計数率特性および, 2-5 計 数損失および偶発同時計数補正の精度に関して は、各施設にて許可されている放射能の範囲内 (1日最大使用数量)で測定する。各施設が本ガ イドラインを基に設置直後の初期性能や大規模な 修理後の性能評価を行い,常に信頼性の高い PET 測定データが診療情報として提供されることを期 待する。なお性能評価測定を実行したことにより 撮像データの信頼性が必ず担保されるものではな い。

#### 2-1. 空間分解能

この測定の目的は、点線源を空気中にて測定 し、再構成画像の点広がり関数を評価することに より2点間を分離する能力を評価することであ る。

2-1-1. 測定条件

•核種:<sup>18</sup>F

計数率:不感時間による計数損失が5%以内,または% random(プロンプト同時計数に対する偶発同時計数の割合)が5%以内とする。

•線源: 内径1mm以下,外径2mm以下のガ



図1 空間分解能測定のための点線源設置位置

ラス管に体軸方向の長さを1mm以下にして放射 能を封入する。

2-1-2. 測定法

断面視野中心から垂直方向に1cmの位置,水 平方向に10cm離れた位置と垂直方向に10cm 離れた位置に配置する(図1)。また,体軸方向 について,体軸方向の視野中心と視野中心から 1/4の位置に配置する。測定時間は各点線源につ いて少なくとも100キロカウントを計数する時間 とする。

2-1-3. データ処理

計数損失補正,偶発同時計数補正などを行って 画像再構成を行う。このとき,減弱補正および平 滑化は行わず,必ず重畳積分逆投影(FBP)法で 画像再構成を行う。また空間分解能を正確に評価 するために,予想される半値幅の1/3以下とな る画素サイズに設定する。

2-1-4. 解析方法

合計6点における点線源応答関数の空間分解能

は、隣接する画素間で線形補間を行い、半径方向 と接線方向の半値幅および 1/10 値幅を次式にて 算出する。加えて、測定方向に直角な2方向での 応答関数幅は半値幅の約2倍とする(**表2**)。

2-1-5. 報告

装置の空間分解能として半値幅と 1/10 値幅を 記録する。また画素サイズも記録する。

2-2. 計数率特性(散乱フラクション・計数損 失・雑音等価計数率)

この測定の目的は,高放射能における各種計数 値の正確性および装置の設計や装備の差違による 散乱線の影響を評価することである。

2-2-1. 測定条件

•核種:<sup>18</sup>F

計数率:真の同時計数および雑音等価計数率の最大値が測定できるように十分に高い放射能を用い(各施設における1日最大使用数量の範囲内),核種の減衰を利用して測定する。

線源:内径 3.2±0.2 mm,外径 4.8±0.2 mm,長さ 800 mmのポリエチレンチューブに放射能を封入し外径 203±3 mm,全長 700±5 mm,比重0.96±0.01のポリエチレン製円柱ファントム(試験ファントム)の半径方向 45±1 mm 位置の穴に挿入する。

2-2-2. 測定法

試験ファントムの中心が断面視野中心および体 軸方向視野中心になるように配置し,かつ線状線 源が寝台にもっとも接近するように配置する。各 測定フレームの収集時間を27分未満(半減期の 1/4未満),測定間隔は55分未満(半減期の1/2

半径 1 cm 位情	置	
横断断面内	RES=	$=\frac{\text{RES}x_{x=0, y=1, z=\text{center}} + \text{RES}y_{x=0, y=1, z=\text{center}} + \text{RES}x_{x=0, y=1, z=1/4FOV} + \text{RES}y_{x=0, y=1, z=1/4FOV}}{4}$
体軸方向	RES=	$=\frac{\text{RES}z_{x=0, y=1, z=\text{center}} + \text{RES}z_{x=0, y=1, z=1/4FOV}}{2}$
半径 10 cm 位	置	
横断断面内		
半径方向	RES=	$= \frac{\text{RES}x_{x=10, y=0, z=\text{center}} + \text{RES}y_{x=0, y=10, z=\text{center}} + \text{RES}x_{x=10, y=0, z=1/4FOV} + \text{RES}y_{x=0, y=10, z=1/4FOV}}{1 + (1 + 1)^{1/2}}$
接線方向	RES=	$=\frac{4}{4}$
体軸方向	RES=	$=\frac{\text{RES}z_{x=10, y=0, z=\text{center}} + \text{RES}z_{x=0, y=10, z=\text{center}} + \text{RES}z_{x=10, y=0, z=1/4FOV} + \text{RES}z_{x=0, y=10, z=1/4FOV}}{4}$

表2 空間分解能の計算式

未満)とするが,正確な真の同時計数および雑音 等価計数率の評価のために最大値付近では十分な 測定頻度で行う。また計数損失が1%以下かつ % random が1%未満となるまで測定を行うこと が望ましいが,自然放射線や三次元収集などで前 述の条件を満たすことが困難な場合には可能な限 り低計数率まで測定する。計数損失の正確な推定 のために,各収集フレームは少なくとも500キロ カウントのプロンプト同時計数を計測する時間と する。

2-2-3. データ処理

検出器効率補正,偶発同時計数補正,散乱補 正,計数損失補正,減弱補正を施さないサイノグ ラムを作成する。また傾斜サイノグラムは、シン グルスライスリビニングを用いて,平行サイノグ ラムに並び替えを行う。

2-2-4. 解析方法

ファントム中心から 12 cm 以上離れた位置に 計測される画素値を "0" に置換する。

サイノグラム上で観測される各投影方向におけ る最大値を有する画素を検出し,線源応答関数の 中心を決定する。

各投影方向における最大値を有する画素がサイ ノグラム中央の直線上に並ぶように各投影方向の 最大値を移動させる。

収集フレームにおける各スライスのサイノグラ ムから各投影を加算して総投影の応答関数を作成 する。

作成した応答関数における最大値位置から ± 20 mm の位置の計数 ( $C_{L,i,j}$ ,  $C_{R,i,j}$ ) と 40 mm 幅 の帯状領域内外の画素数を用いて図2に示す灰色 部の同時計数 ( $C_{r+s,i,j}$ ) を算出する。ここで,





表3 計数率特性の測定における各同時計数率の計

昇八	
各スライスの散 乱フラクション	$SF_{i} = \frac{\sum_{j}^{f} C_{r+s, i, f}}{\sum_{j}^{f} C_{\text{TOT, }i, f}}$
システム散乱フ ラクション	$SF = \frac{\sum_{i} \sum_{j} C_{r+s,i,j}}{\sum_{i} \sum_{j} C_{\text{TOT},i,j}}$
プロンプト同時 計数率	$R_{\text{TOT, }i,j} = rac{C_{ ext{TOT, }i,j}}{T_{acq,j}}$
真の同時計数率	$R_{i,i,j} = \frac{(C_{\text{TOT, }i,j} - C_{r+s,i,j})}{T_{acq,j}}$
偶発同時計数率	$R_{r,i,j} = R_{\text{TOT},i,j} - \left(\frac{R_{i,i,j}}{1 - SF_i}\right)$
散乱同時計数率	$R_{s,i,j} = \left(\frac{SF_i}{1 - SF_i}\right) R_{i,i,j}$
₩ 文 炊 /Ⅲ 弐 米/ 求	$R_{\text{NEC}, i,j} = \frac{R_{t, i,j}^2}{R_{\text{TOT}, i,j}} \cdots (1)$
維百寺恤計数平	$R_{\text{NEC}, i,j} = \frac{R_{i,i,j}^2}{R_{\text{TOT}, i,j} + R_{r,i,j}} \cdots (2)$

*i*はスライス番号であり,*j*は収集フレーム番号 である。

各スライスおよび各収集フレームにおけるプロ ンプト同時計数 C<sub>TOT, i,j</sub>を算出し,次式を用いて システムの散乱フラクション,プロンプト同時計 数率,真の同時計数率,偶発同時計数率,散乱同 時計数率および雑音等価計数率を算出する。

ここで、 $T_{acq,j}$ は各収集フレームにおける収集 時間である。各スライスおよびシステムの散乱フ ラクションの計算式には、計数損失および % random が 1 %以下となる収集フレーム、または 最終フレーム (j)の計数を用いて算出する。ま た、リアルタイムに偶発同時計数補正を行う装置 は、(2)式を用いて雑音等価計数率を算出する (**表 3**)。

2-2-5. 注 釈

前項2-2-4で示す解析方法は下記に示す五つの 考え(仮定)に基づいて評価する。

(偶発同時計数および散乱同時計数は、すべての検出器に均等に計測される。

2) 放射能の存在しない視野周辺部(±20 mm の外側)の同時計数は、偶発同時計数と散乱同時 計数のみである。 3)放射能が存在する視野中心部の偶発同時計 数と散乱同時計数は、視野周辺部からの内挿に よって推定する。

4) 非常に低い計数率では、偶発同時計数の影響を無視できる。

5) 放射能分布と吸収体の分布が変化しなけれ ば,高放射能であっても低放射能であっても真の 同時計数と散乱同時計数の比は変化しない。

2-2-6. 報 告

用語の定義で示されている平均実効放射能濃度 (ファントム容積は 22,000 cm<sup>3</sup>)の関数としてグ ラフを作成する。真の同時計数と雑音等価計数率 の最大値およびその時の放射能濃度を記録する。 加えて,各スライスの散乱フラクションおよびシ ステムの散乱フラクションを記録し,計算に使用 した収集フレームの計数損失と% random も記 録する。

### 2-3. 絶対感度

この測定の目的は、与えられた放射能に対する 真の同時計数率を評価することであり、既知の吸 収体で覆われた線状線源を空気中で測定して吸収 体が無い場合の絶対感度を外挿する。

2-3-1. 測定条件

•核種:<sup>18</sup>F

計数率:不感時間による計数損失が1%未満,かつ% random が5%未満とする(自然放射線や三次元収集などで前述の条件を満たすことが困難な場合には可能な限り低計数率で測定する)。

線源:長さ700±5mmのプラスチック チューブに放射能を封入して、内径3.9mmのア ルミニウム管(スリーブ)に挿入する。内径 7.0,10.2,13.4,16.6mmのスリーブは、内径 3.9mmのスリーブに追加外装する。また、各ス リーブの厚さは1.25mmであり、長さは70cm である。

2-3-2. 測定法

放射能を満たした内径 3.9 mm の線状線源を断 面視野中心に設置する。ここで,線状線源は空気 中に配置し,線源がたわまないようにファントム 両端を支える。

各スライスの真の同時計数が少なくとも10キロ カウントを計測する時間とする。三次元収集の場 合には、シングルスライスリビニングを用いて傾 斜サイノグラムを平行サイノグラムに並び替えす る。

残り4本のスリーブを順次追加して測定を繰り 返す。また断面視野中心から10cm 垂直方向へ 移動させて同様の測定を行う。

2-3-3. データ処理

5本のスリーブの測定における各スライスの計 数率を次式にて時間減衰補正する。

 $R_{\text{CORR}, j, i} = R_{j, i} \times 2^{(T_j - T_{\text{cal}})/T_{1/2}}$ 

ここで、 $T_{cal}$ は起算時刻であり、 $R_{j,i}$ は各ス リーブにおける各スライスの計数率である。

時間減衰補正を行った各スリーブにおける各ス ライスの計数率を加算して各スリーブの総計数率 ( $R_{CORR, j}$ )を算出し、2つの未知数( $R_{CORR, 0}$ ,  $m_M$ )を持つ回帰式でフィッティングを行う。

 $R_{\text{CORR},i} = R_{\text{CORR},0} \times \exp(-\mu_M \times 2 \times X_i)$ 

ここで, *X<sub>j</sub>*は重ねたスリーブの厚さである。 2-3-4. 解析方法

断面視野中心および中心から 10 cm の距離に おける *R*<sub>CORR,0</sub> から,それぞれの位置におけるシ ステム感度を計算する。

 $S_{\rm tot} = \frac{R_{\rm CORR,0}}{A_{\rm cal}}$ 

ここで, *A*<sub>cal</sub>は起算時刻における放射能である。

また,もっとも細い内径のスリーブにて得られた  $R_{\text{CORR, 1, i}}$ から各スライスにおける感度分布を計算する。

$$S_i = \frac{R_{\text{CORR, 1, i}}}{R_{\text{CORR, 1}}} \times S_{\text{tot}}$$

2-3-5. 報告

断面視野中心および中心から 10 cm の距離に おけるシステム絶対感度 (cps/kBq) を記録する。 各スライスにおける感度プロファイルを作成す る。加えて,各スリーブ測定時の計数損失と % random を記録する。

### 2-4. 画像濃度の均一性

この測定の目的は、各種補正の影響を加味した 装置固有の画像濃度の均一性を評価することであ り、安定した画質を提供するためにも重要な測定 項目であるが、本測定法は完全に統計雑音の影響 を無視した測定ではないことに注意が必要であ る。 2-4-1. 測定条件

•核種:<sup>18</sup>F

 計数率:不感時間による計数損失が5%以下 とする(自然放射線や三次元収集などで前述の条件を満たすことが困難な場合には可能な限り低計 数率で測定する)。

•線源:装置の体軸方向視野よりも長い内径 20 cmの円柱ファントム(または,装置固有の校 正用円柱ファントム)を使用して均一な放射能分 布を作成する。

2-4-2. 測定方法

ファントム中心を断面視野中心から 2.5 cm 離 れた位置に配置する。

各スライスのプロンプト同時計数が少なくとも 5メガカウントを計測する時間とする。

ブランクスキャンおよびトランスミッションス キャンは統計誤差の影響が十分少ないものとす る。

2-4-3. データの処理

計数損失補正,偶発同時計数補正,減弱補正, 散乱補正など臨床条件と同様の補正を行い,FBP 法にて画像再構成を行う。また平滑化処理は,装 置固有の均一性を評価するために施さない方が望 ましいが,臨床条件と同じ平滑化処理を施して も構わない。ここで,逐次近似画像再構成法 (OSEM 法, RAMLA 法, DRAMA 法など)を使 用しない理由は,最適な画像再構成パラメータを 設定することが困難であるためと,検出器の不具 合を正確に評価できない可能性があるためであ る。



2-4-4. 解析方法

各スライスに、1辺が約2cmの正方形関心領域(ROI)を再構成画像の辺縁から1cm以内の すべての領域に設定して(図3)各 ROIにおけ る画素値の平均値( $C_{i,j}$ )を算出する。ここで、iはスライス番号であり、jは ROI 番号である。

各スライスにおける  $C_{i,j}$ の最大値を Max  $(C_i)$ , 最小値を Min  $(C_i)$ , 平均値を Ave  $(C_i)$  とし, す べてのスライスにおける  $C_{i,j}$ の最大値を Max (C), 最小値を Min (C), 平均値を Ave (C) とす る。

各スライスにおける ROI 値から不均一性の尺 度として,スライス内不均一性(*NU*<sub>i</sub>)およびシ ステム不均一性(*NU*<sub>sys</sub>)を次式にて算出する。



2-4-5. 報告

スライス内不均一性 (*NU*<sub>i</sub>) およびシステム不 均一性 (*NU*<sub>sys</sub>) を記録する。また測定時間,全計 数率および測定開始時における計数損失と % random を記録する。平滑化処理を施した場合 は,その条件を記録する。

### 2-5. 計数損失および偶発同時計数補正の精度

この測定の目的は,装置の不感時間による計数 損失および偶発同時計数の画像に対する補正の精 度を評価することであり,前項,2.計数率特性 の測定データを代用してもよい。

2-5-1. 測定条件

•核種:<sup>18</sup>F

計数率:真の同時計数および雑音等価計数率の最大値が測定できるように十分に高い放射能を用いて測定することが望ましいが、各施設における1日最大使用数量を越えないように注意する。

線源:内径 3.2±0.2 mm,外径 4.8±0.2 mm,長さ 800 mmのポリエチレンチューブに放射能を封入し外径 203±3 mm,全長 700±5 mm,比重0.96±0.01のポリエチレン製円柱ファントム(試験ファントム)の半径方向 45±1 mm 位置の

穴に挿入する。

2-5-2. 測定法

試験ファントムの中心が断面視野中心および体 軸方向視野中心になるように配置し、かつ線状線 源が寝台にもっとも接近するように配置する。各 測定フレームの収集時間を27分未満(半減期の 1/4 未満),測定間隔は55分未満(半減期の1/2 未満)とするが、正確な真の同時計数および雑音 等価計数率の評価のために最大値付近では十分な 測定頻度で行う。また計数損失が1%以下かつ % random が1%未満となるまで測定を行うこと が望ましいが、自然放射線や三次元収集などで前 述の条件を満たすことが困難な場合には可能な限 り低計数率まで測定する。計数損失の正確な推定 のために、各収集フレームは少なくとも500キロ カウントのプロンプト同時計数を計測する時間と する。ブランクスキャンおよびトランスミッショ ンスキャンは統計誤差の影響が十分少ないものと する。

2-5-3. データ処理

検出器効率補正,偶発同時計数補正,散乱補 正,計数損失補正,減弱補正などの補正を施して FBP 法で画像再構成を行う。また,各収集フ レームにおける平均放射能(A<sub>ave,j</sub>)とファントム 容積を 22,000 cm<sup>3</sup>とした平均実効放射能濃度 (a<sub>eff,j</sub>)を算出する。

2-5-4. 解析方法

各収集フレームおよび各スライスにおける再構 成画像の中心(線状線源の中心ではない)に,直 径 180 mmの円形 ROI を設定して真の同時計数  $(C_{\text{ROI, i, j}})$ を求め,次式により真の同時計数率  $(R_{\text{ROI, i, j}})$ を算出する。

 $R_{\text{ROI, }i,j} = \frac{C_{\text{ROI, }i,j}}{T}$ 

ここで、 $T_{\mathrm{acq},j}$ は各収集フレームにおける収集 時間である。

各スライスに対して、外挿した真の同時計数 ( $R_{\text{Extr,}i,j}$ )を計数損失および偶発同時計数が無視 できる領域の収集フレームより算出する。

 $R_{\text{Extr, }i,j} = \frac{A_{\text{ave, }j}}{3} \sum_{k=1}^{3} \frac{R_{\text{ROI, }i,k}}{A_{\text{ave, }k}}$ 

ここで、k=1はもっとも低い放射能での収集フレームである。

各収集フレームおよび各スライスに対して, 期

待される計数率と測定された計数率の差である相 対計数率誤差(**D***r*<sub>i</sub>)を次式にて算出する。

$$\% \Delta r_{i,j} = 100 \times \left(\frac{R_{\text{ROI}, i,j}}{R_{\text{Extr,} i,j}} - 1\right)$$

2-5-5. 報告

平均実効放射能濃度と相対計数率誤差を表にす る。各測定フレームにおける全スライスの最大, 最小,平均相対計数率誤差を,平均実効放射能濃 度に対してグラフ化する。前項,2.計数率特性 の測定で決定された最大値の雑音等価計数率にお ける最大相対計数率誤差を記録する。加えて,最 終フレームにおける計数損失と% random を記 録する。

### 2-6. 減弱・散乱補正の精度

この測定の目的は、臨床条件を模擬した標準化 ファントムを使用して、特有の測定条件における 画質および異なる PET 装置における画質を比較 評価することである。またホット部とコールド部 病巣を模擬した不均一吸収体付きのファントム (画質評価ファントム)と視野外放射線源(試験 ファントム)を使用して、信号対雑音比だけでな く減弱および散乱補正の精度も評価することが可 能である。

2-6-1. 測定条件

•核種:<sup>18</sup>F

 計数率:測定開始時の画質評価ファントム (体積:約9.300 ml)におけるバックグラウンド 放射能濃度は、全身撮像の典型的な投与量370 MBq(10 mCi)/70,000 mlに相当する5.3 kBq/ml (0.14 mCi/ml)±5%以内とする。本邦における 被検者の平均的な体格を考慮して、370 MBq/ 60,000 mlに相当する放射能濃度(6.2 kBq/ml) としてもよい。

ホット部(4個の小さな球)はバックグラウンドの4倍の放射能濃度を満たし、コールド部(2個の大きな球)には放射能を含まない水を満たす。

・視野外放射線源である試験ファントムの線状線源には、バックグラウンド放射能濃度と同等になるように116.3 MBq(3.14 mCi)の放射能を満たす。画質評価ファントムのバックグラウンド領域に370 MBq/60,000 ml に相当の放射能濃度を満たした場合は、135.7 MBq(3.67 mCi)の放射



図4 画質評価ファントムの断面図

能を満たす。

線源:内径 10, 13, 17, 22, 28 および 37 mmの合計6個の球体と,肺野の減弱を模擬する ために平均密度 0.30±0.10 g/mlの物質が満たさ れた直径 50±2mm(壁厚4mm以下)の円柱 が,図4に示す配置で設置された画質評価ファン トムと,前項,2.計数率特性の測定で使用した 試験ファントムを使用する。

2-6-2. 測定法

画質評価ファントムと試験ファントムが接する ように並列に配置し,球の中心を通る面が装置の 中央スライスに 3 mm 以内で同一断面内にあるよ うに整列させる。

測定時間は、全身撮像を模擬するために 100 cm/60分とし、60分にはエミッションスキャンと トランスミッションスキャンの両方が含まれる。 また、測定結果の信頼性を向上させるために同様 の測定を3回行う方が望ましいが、計数損失や偶 発同時計数の影響が異なるので連続測定は行うべ

きではない。

2-6-3. データ処理

検出器効率補正,偶発同時計数補正,散乱補 正,計数損失補正,減弱補正などすべての補正を 施し,画像再構成および平滑化処理など臨床と同 じ条件で画像を作成する。

2-6-4. 解析方法

もっとも明瞭にホット部が描出されている横断 面像に対して,各球と同じ大きさの ROI を設定 する。同一横断面像に対して,ファントムの辺縁 から 15 mm 以上の距離で,バックグラウンド領 域に直径 37 mm の ROI を12個設定する。バック グラウンド領域に設定した12個の ROI 内に直径 10, 13, 17, 22, 28 mm の ROI を同心円で設定 する。この横断面像から ±1 cm および ±2 cm に相当する合計 4 スライスの横断面像のバックグ ラウンド領域に,前述と同じ 10, 13, 17, 22, 28 および 37 mm の ROI をそれぞれ12個同心円 で設定する。すべての横断面像に対して,肺野の 減弱を模擬した円柱領域に直径 30±2 mm の円形 ROI を設定する。

設定したすべての ROI 内における平均値を算 出し,次式を用いて各球におけるホット部コント ラスト ( $Q_{H,j}$ ),コールド部コントラスト ( $Q_{C,j}$ ), 均一性 ( $N_j$ )および各スライスの減弱と散乱補正 の残存誤差を算出する。

$$% Q_{H,j} = \frac{C_{H,j}/C_{B,j} - 1}{a_H/a_B - 1} \times 100$$
  

$$% Q_{C,j} = \left(1 - \frac{C_{C,j}}{C_{B,j}}\right) \times 100$$
  

$$% N_j = \frac{SD_j}{C_{B,j}} \times 100$$
  

$$SD_j = \sqrt{\frac{\sum_{k=1}^{K} (C_{B,j,k} - C_{B,j})^2}{(K-1)}}$$
  

$$% \Delta C_{\text{lung},i} = \frac{C_{\text{lung},i}}{C_{B,j}} \times 100$$

ここで、 $C_{H,j} \geq C_{C,j}$  は各球 j に対する ROI 内 の平均値、 $C_{B,j}$  は同じく各球 j に対するバックグ ラウンド領域に設定した ROI 内の平均値、 $a_H$  は ホット部球内の放射能濃度、 $a_B$  はバックグラウ ンド領域の放射能濃度である。また  $SD_j$  は各球 jに対するバックグラウンド領域に設定した ROI 内の標準偏差、K は60であり、 $G_{\text{lung},i}$  は肺野の減 弱を模擬した円柱領域に設定した各スライスにお ける ROI 内の平均値、 $C_{B,i}$  は 5 スライスのバッ クグラウンド領域に設定した直径 37 mm の円形 ROI (5 スライス×12個=60個) における平均値 である。

2-6-5. 報 告

画質評価ファントムおよび試験ファントムに封 入した放射能濃度および測定時間を記録する。

再構成画像の画素サイズ,マトリックスサイ ズ,スライス厚および各種補正方法を含んだ画像 再構成法を記録する(画像再構成条件が異なると 全く異なる結果となるため,必ず記録する)。

各球体におけるコントラスト, バックグラウン

ド均一性および減弱と散乱補正の残存誤差(% D G<sub>ung</sub>)の反復測定における平均値と標準偏差を 記録する。

コントラスト,バックグラウンド均一性を評価 した再構成画像を保存する。

#### 2-7. 画像の位置合わせ精度

この測定の目的は、PET/CT 装置における機械 的な位置合わせ調整および各種補正を含んだ PET 画像と CT 画像の画像重ね合わせ精度を評価する ことであり、臨床的に必要とされる位置精度を規 定するものではない。

2-7-1. 測定条件

 核種:<sup>18</sup>Fまたは装置校正用の<sup>68</sup>Ge/<sup>68</sup>Ga線 状線源

•計数率:計数率および測定時間に関する厳密 な規定は設けず,製造業者推奨の放射能濃度でも 構わないが,不感時間による計数損失が10%未 満,または% random を10%未満にする方が望 ましい。

線源:次項に示す範囲を測定するために,60
 cm以上の線状線源を使用する。線状線源の直径は1mm程度が望ましいが,前項,3.絶対感度の測定で使用した内径3.9mmの線状線源でも構わない。

### 2-7-2. 測定法

測定範囲は、40 cm (幅)×30 cm (奥行き)× 30 cm (高さ)とする (図5)。

線状線源の固定は,専用の治具もしくは容易に 作成可能な直方体の支持具を用いる。

線状線源を図5のように設置し、人または等価 な荷重を寝台に掛けて測定する。

測定時間に関する規定は設けず,各施設におけ る標準的な撮像プロトコールを使用して,体軸方



図5 線状線源の測定範囲および設置方法

向 30 cm 以上を二次元または三次元収集にて測 定する。

2-7-3. データ処理

計数損失補正,偶発同時計数補正,減弱補正, 散乱補正など臨床条件と同様の補正を行い,平滑 化処理を施さず FBP 法にて画像再構成を行う (装置に内蔵されている CT 画像における金属 アーチファクト抑制機能などは使用しても構わな い)。また位置合わせ精度を正確に評価するため に,前項,1.空間分解能測定と同程度の画素サ イズに設定する。

2-7-4. 解析方法

寝台に垂直で体軸方向に離れた2面(中心から ±15 cm)における PET 画像とCT 画像の重心の 位置ずれを,横断面像から評価する。

寝台に垂直で長手方向に平行2面(中心から ±20 cm)における PET 画像と CT 画像の重心の 位置ずれを,矢状断面像から評価する。

寝台と水平で長手方向に平行2面(中心から ±15 cm)における PET 画像と CT 画像の重心の 位置ずれを,冠状断面像から評価する。

2-7-5. 報 告

横断面,矢状断面および冠状断面における PET 画像と CT 画像の位置ずれを距離の単位(mm 単 位)で記録する。加えて,寝台に掛けた荷重の位 置と重さ,測定条件および画像再構成条件を記録 する。

### 3. 各種データ補正

PET 画像の画質や物理学的定量性を担保する ためには、撮像データに対し、適切な補正処理の 実施が不可欠である。この項の目的は、各種デー タ補正の適正な実施に資する情報を提供すること にある。なお、PET および PET/CT 装置の進歩 に伴って補正処理は多様化し、すべての補正項目 に関して規定することは困難である。したがっ て、本ガイドラインでは共通性のある補正項目の みを対象とする。

本項で対象とする補正は減弱補正・散乱補正・ 偶発同時計数補正・時間減衰補正・放出割合補 正・計数損失補正・円弧補正・検出器効率補正で ある。ただし、その他に製造業者が推奨する補正 項目がある場合には、適宜適切に実施すること。

### 3-1. 減弱補正

減弱補正は定量測定の場合には必須であるが, 腫瘍検出のみを目的とする検査では、減弱補正を 省略し視覚的な評価のみを行う場合もある。しか し、定量測定を行わない場合でも、読影を容易に するために実施すべきである。減弱補正の方法に は,i) 外部線源を利用し、トランスミッション スキャンを行う方法(外部線源法), ii) CT を用 いる方法 (CT 法), iii) 計算による方法がある。 i) と ii) の実測による方法では, エミッション データと減弱補正データ間に体動による位置ズレ が生じないよう、被検者に負担とならない姿勢で 適切に保持・固定を行うと良い。同時にカメラで モニタリングする等の対策も講じると良い。検査 後における位置ズレの確認は、PET/CT 装置では PET 画像と CT 画像の比較により容易に可能であ るが、PET 装置の場合は困難な場合が多い。頭 部等に広範囲にわたる左右差が認められた場合に は,減弱補正を実施していないエミッション画像 を参照することにより位置ズレの発生を確認でき る場合があるので、必要に応じて読影医に提供す ると良い(後述する CT 法に起因したアーチファ クトの同定にも有効)。

3-1-1. 外部線源法

<sup>68</sup>Ge/<sup>68</sup>Ga もしくは <sup>137</sup>Cs の外部線源を用いて トランスミッションデータを収集する方法。収集 されたトランスミッションデータをブランクス キャンと除算することで,減弱補正データを得 る。<sup>68</sup>Ge/<sup>68</sup>Ga ではエミッションスキャンと同様 の同時計数方式が用いられ、<sup>137</sup>Cs ではシングル 計数方式が用いられる。また、これらの方法には 放射性薬剤を投与する前に行う方法、投与後のエ ミッションスキャンの直前もしくは直後に行う方 法 (Post-Injection Transmission Scan), エミッ ションスキャンと同時に行う方法(Simultaneous Emission and Transmission Scan) があり<sup>19)</sup>,装置 や検査目的に応じて選択すべきである。ただし、 投与後のトランスミッションスキャンでは, 高放 射能の被写体撮像時にエミッションデータの混入 に起因した減弱の過小評価が生ずることがあるの で<sup>20)</sup>,臨床で生じうる過小評価の程度について 理解することが肝要である。

<sup>68</sup>Ge/<sup>68</sup>Ga によるトランスミッションスキャン

では、外部線源に近い検出器の不感時間により計 数率が制限されることから,十分なカウントの収 集が困難となることが多い。特に、全身を対象と した FDG-PET 検査では有限な検査時間によって、 トランスミッションスキャンの収集時間も制限さ れるため,顕著である。統計ノイズの多いトラン スミッションデータを減弱補正に適用すると,減 弱補正後のエミッション画像の雑音も増大する。 このような場合には、トランスミッションデータ に対して雑音低減処理を行うことが望ましい<sup>1)</sup>。 通常は SAC (Segmented Attenuation Correction) 法<sup>21,22)</sup>を用いることが多い。SAC 法を併用した 場合,極端に短時間のトランスミッションスキャ ンでは定量値の誤差が大きくなるため<sup>23)</sup>,被写 体の大きさや外部線源の減衰に応じ, 適切な収集 時間を設定すべきである。また、外部線源の減衰 によるトランスミッションスキャンの収集時間の 延長は、体動が生ずる要因となるため、外部線源 の更新は適切な間隔で行うこと。

一方,<sup>137</sup>Cs によるトランスミッションスキャ ンでは,<sup>68</sup>Ge/<sup>68</sup>Ga に比べ高い計数率を得られる ことにより,統計ノイズは問題とならないため, メーカー推奨の収集時間を参考に実施すると良 い。一方,<sup>68</sup>Ge/<sup>68</sup>Ga に比しエミッション成分の 混入や散乱線の影響を大きく受けることから,そ の影響を排除することが可能な,SAC 法を併用 することが望ましい<sup>24)</sup>。

3-1-2. CT 法

減弱補正データを CT より取得する方法。CT 値(Hounsfield Unit: HU)を管電圧ごとの変換 テーブルによって 511 keVの減弱係数に変換する 必要がある<sup>25)</sup>。体内金属(歯科矯正具,ペース メーカー,人工関節等)やプラスチック(静注用 ポート等)および陽性造影剤(経口・経静脈性) 等の人工物は正確に変換できず,しばしば過補正 となるため注意を要する<sup>26<sup>-28)</sup></sup>。CT 画像上のアー チファクトの発生を防止するためにも,容易に取 り外すことのできる義歯や装身具等は撮影前に必 ず取り外すこと。これらの影響による偽陽性像か 判定する場合には,減弱補正を実施していないエ ミッション画像を参照すること。また,必要に応 じて造影剤による偽陽性像を防ぐ目的で,造影前 と造影後の CT を撮影すると良い。CT 法と外部 線源法の定量値を比較すると, CT 法で高値を示 す傾向があり,その傾向は CT 値の大きい部位, 骨や骨盤内病変で大きい<sup>29)</sup>。同一被検者のフォ ローアップ検査時には,常に同じ装置を使用する など適切に対策を講じると良い。

ポジショニングは検査対象部位や疾患ごとに工 夫すると良い。特に, CT の FOV と PET の FOV の相違によって,トランケーションが生じアーチ ファクトや定量値の誤差を生ずるので注意する。 上肢はアーチファクトおよびビームハードニング を防ぐためにも挙上すると良いが,頭頚部を対象 とした検査では体側とする<sup>30)</sup>。また,CT と PET の FOV が同等になるように拡張するソフトウェ アを有する場合には,積極的に利用する。

全身を数十秒で撮影できる CT に対し, PET は 通常1ベッドあたり数分間ずつ撮像するため、し ばしば両者の間に呼吸に起因した位置ズレが生ず る<sup>31)</sup>。位置ズレを少なくするためには, CT の撮 影を自然呼吸下もしくは呼気停止下で行うと良い が、CT 装置の検出器列数や被検者の状態等も考 慮し決定する。呼吸に起因した位置ズレの影響は PET 画像上で肺底部から肝上部にかけて顕著で あり, 肺底部の弧状のコールドアーチファクト, 肝臓が分裂したように描出されるアーチファクト (マッシュルームアーチファクト),肝集積が肺の 減弱補正データで補正されることに起因した集積 の過小評価が生ずる。CT 法では,外部線源法に よるトランスミッションスキャンと比較して、放 射線被ばくが増加するため<sup>32)</sup>,検査目的や他検 査の実施状況に応じて、適切に条件設定すると良 い。CT 用自動露出機構は被写体厚に応じ, 適正 画像が得られるように自動で管電流を調整する機 構であるが, 被ばく線量の最適化に有用であり積 極的に利用すると良い。また、減弱補正目的であ れば装置の最小管電流値で撮影することも可能で ある<sup>32)</sup>。減弱補正に用いる CT の撮影条件設定で は、ヘリカルピッチが実効スライス厚を左右する ことにも注意すべきである。CT の実効スライス 厚が PET のスライス厚と異なると、異なる吸収 体を含んだ減弱補正データを適用することとな り、正確な定量値が得られない。したがって、へ リカルピッチは CT の実効スライス厚が PET の 実効スライス厚と同等になるように設定すると良 い。

3-1-3. 計算による方法

計算による方法には、減弱補正を実施していな いエミッション画像やサイノグラムを用いること によって、被写体の輪郭をオートもしくはマニュ アルで描出し、内部を均一体と仮定して減弱補正 データを算出する方法が用いられる。本法は、骨 や空気などの減弱係数の異なる物質の分布が考慮 されないため、頭部以外では信頼できない。した がって、通常は何らかの理由でトランスミッショ ンデータや CT 画像を用いることができない場合 にやむを得ず用いられる。装置によっては、クロ スキャリブレーション時の減弱補正に用いられて いる。

### 3-2. 散乱補正

散乱同時計数は PET 画像の物理的定量性を低 下させる原因となるため、定量評価を行う場合に は散乱補正を必ず実施すること。特に散乱フラク ションの多い三次元収集では、散乱補正は非常に 重要である。さらに、三次元収集では視野外の被 写体から入射する散乱線の影響も受けるため、注 意を要する。デュアルエネルギーウィンドウ法、 コンボリューションサブトラクション法、シミュ レーション法等のアルゴリズムが実装されている が<sup>19)</sup>、製造業者の推奨するアルゴリズムを用い る等、適切に実施すべきである。

### 3-3. 偶発同時計数補正

偶発同時計数は放射能濃度の自乗および同時計 数窓に比例して増加する。一般的には,遅延同時 計数法(同時計数をとる二つの検出器のうち片方 の信号を適当な時間遅らせてから同時計数をとる 方法)またはシングル計数法(偶発同時計数をシ ングル計数から算出する方法)によって補正(減 算)される。高放射能の被写体になる程,プロン プト同時計数に占める偶発同時計数の割合は増加 し,偶発同時計数の減算に伴うエミッションデー タのノイズの増大が画像ノイズの増大を生ずるこ とから,投与量が過剰とならないように注意を要 する。製造業者の推奨する方法にて適切に実施す ること。

#### 3-4. 計数損失補正

高計数率の撮像条件下では,検出器および信号 処理回路等の飽和により,計数損失が生じる。こ れを補正するため,検出器対の LOR ごとにシン グル計数率に応じた補正係数を乗ずる。遅延同時 計数から補正係数を算出する方法もある<sup>33)</sup>。装 置付属のソフトウェアによって適切に実施するこ と。

### 3-5. 時間減衰補正および放出割合補正

時間減衰補正とは一般的に撮像中の放射能減衰 を自動的に収集開始時刻に統一して補正すること である。しかし,全身 FDG-PET 検査の場合には, 投与時刻に起算する必要があり注意を要する<sup>34)</sup>。 放出割合補正とは陽電子放出核種が核種固有の放 出割合(Branching Fraction)に従って崩壊するた め,これを補正することである。装置付属のソフ トウェアによって適切に実施すること。

### 3-6. 円弧 (アーク) 補正

視野中心を通過する LOR に比べ,周辺を通過 する LOR は密になる。従って,サイノグラムに 並べ替えるときに,サンプリング間隔が等間隔に なるように補正を要する。装置付属のソフトウェ アによって適切に実施すること。

### 3-7. 検出器効率補正

LOR 間に検出効率のばらつきが存在するが, ノーマリゼーションスキャンで得た補正テーブル をエミッションデータに適用することで,ばらつ きの小さいサイノグラムを得ることができる。装 置付属のソフトウェアによって適切に実施するこ と。

### 4. FDG-PET 検査に係る装置の保守管理

検査の安全確保は検査を行う施設が主体となっ て行う責務がある。この検査における安全の確保 と診療情報の信頼性の維持には,装置機能の保守 管理は不可欠である。ゆえに各施設において装置 の保守管理が適切に実施されることが求められて いる。本項の目的は,各施設における FDG-PET 検査に係る装置の保守管理手順の策定を援助する ために,これらに関する情報を提供することにあ る。ただし,ここでの記述は一般的な装置や施設 で日常的に行われる内容にとどめているので,全 ての管理項目を示すものではなく,加えて全ての 装置や施設において実行可能なものとして取り扱 われるものでもない。さらに,ここでの内容を実 行したことにより不具合の発生の予防が全て保証 されるものではない。本項を基に、各施設におい て適切な保守管理が実施されることを期待する。

### 4-1. 保守管理体制

FDG-PET 検査に係る装置の保守管理は、管理 手順の立案・計画・記録管理を行うに相応の知識 を持つ管理者(以下管理者)の下で行う。管理者 は、PET 装置および検査に要する機器に対する 保守管理の項目とその管理方法および結果の記録 の方法が示されている保守管理手順書を作成し, これに従い定期的に装置の性能および安全に係る 点検を行い、その結果を記録するべきである。手 順書には、少なくとも本ガイドラインで示す管理 項目および装置説明書等で推奨されている項目を 盛り込むべきである。また装置不良が発生し、こ れを修理・改善した場合,管理者はその内容およ び処置を記録する。管理者はこれら管理記録を装 置の廃棄まで保存する。また、管理者はこれらの 記録を分析し、保守管理手順の修正・保守計画な どに反映させるように努める。

### 4-2. PET および PET/CT 装置の保守管理

ここでいう PET および PET/CT 装置とは,薬 事法上の「核医学診断用ポジトロン CT 装置」お よび「X線 CT 組合せ型ポジトロン CT 装置」を いう。装置を使用するにあたり,検査の信頼性と 安全性を確保するため,以下に示す事項を参考に 管理を行い,その方法や頻度について手順書に盛 り込むべきである。

### 4-2-1. 性能管理

(1)校正

PET および PET/CT 装置において,画像を良 好に保つために,下記に示す校正を定期的に行う 必要がある。これらの校正は製造元が推奨する方 法に従い行い,製造元の推奨する間隔および修 理・調整後など指定する場合に基づいて行う。

ブランクスキャン

外部線源を利用した減弱補正の際に,被写体透 過(トランスミッション)データに対する基準 データを得るために収集する。複数日に渡りブラ ンクスキャン・データを使用する場合には,外部 線源の減衰を考慮する必要がある。また,収集に おいて十分な計数が得られない場合,画像ノイズ が増加するので,収集はプリセットカウントまた は外部線源の減衰に応じて収集時間を調整して行 うべきである。

ノーマリゼーションスキャン

LOR ごとの同時計数感度の違いを補正する テーブルを作成するために行う。定期的な収集の 他に検出器の交換・調整が行われた場合にも収集 する。収集において十分な計数が得られない場 合,画像ノイズが増加するので,収集はプリセッ トカウントまたは線源の減衰に応じて収集時間を 調整して行うべきである。

クロスキャリブレーション

ブドウ糖代謝率や SUV (Standardized Uptake Value) などの計算では、PET 画像の画素値を ウェルカウンタやドーズキャリブレータといった 他の放射能測定器の単位に換算する必要があり, この換算係数を求めるために行う。また、クロス キャリブレーションによりスライス間の感度補正 も行われる。通常,放射能を満たした円柱プール ファントムの PET 測定と換算係数の対象となる 装置での放射能測定を行う。製造元により校正の 方法が示されていない場合は、日本核医学会の 「核医学診療事故防止指針」<sup>3)</sup> や「院内製造され た FDG を用いた PET 検査を行うためのガイドラ イン」<sup>1)</sup> を参考にして行うとよい。

CT 装置の校正

PET/CT 装置では,PET 装置と一体化した CT 装置により減弱補正データの収集や PET と CT の画像重ね合わせを行っている。良好な CT 画像 および正確な減弱補正データの取得のために, CT 装置検出器の定期的な校正を行う。通常この 校正は,空気をスキャンするエア・キャリブレーションにより行う。また,良好な PET と CT の 重ね合わせ画像を得るための校正および調整が製 造元により指示されている場合は,指示に従い行う。

ここに示した校正以外にも製造元が指示する校 正があれば行う。これらの校正で管理者が行うに は困難なものがある場合は,業務を適正に行う能 力のある業者に依頼して行う。各校正データは可 能な限り保存し,最新のデータと比較することで 装置の状態の評価に利用するとよい。

(2) 装置性能に係る日常点検

PET 装置および PET/CT 装置では、検出器や 回路系に故障や変動を生ずることは稀ではない。 ゆえに、全ての検出器の正常な動作と基準状態からの変動が許容範囲内であることを、検査を行う 日ごとに確認しなければならない。確認の方法 は、製造元が推奨する手順に従い行う。もし、製 造元により確認方法が示されていない場合、PET 装置では、バックグラウンド収集および校正用線 源などを用いた収集を行い、サイノグラムデータ や計数値にて検出器に異常が無いことを確認す る。確認する方法は目視でもよいが、計数値の分 散や基準データとの差を数値化して判断すること が望ましい。この場合、最終ノーマライズ時の データを基準とするとよい。PET/CT 装置では、 CT 装置のX線管球のウォーミングアップおよび 水ファントムなどのテストスキャンにより検出器

に異常が無いことを確認する。これらのテストス キャンも含めて PET 装置および PET/CT 装置に おけるデータの取得から画像の表示や重ね合わせ までの一連の操作が実行可能であることを確認す る。また,装置感度は使用環境の影響を受けるこ とが考えられるので,温湿度が設置条件を満たし ていることも確認する。

この他, 製造元が推奨する装置性能に係る日常の 点検があれば行う。点検にあたっては, 点検確認 表を用いるなどして実施項目を確認するとともに 記録として残すとよい(付録 B 参照)。

(3) 装置性能に係る定期点検

定期的に行う PET 装置の性能点検の項目とし ては、本ガイドラインの PET および PET/CT 装 置の性能評価の項に示すものがあるが、本ガイド ラインでは横断面分解能・感度・均一性と計数損 失および偶発同時計数補正の精度について点検す ることを推奨する。均一性については、最新の NEMA<sup>6)</sup> や IEC<sup>35)</sup> 規格では取り扱われてはいな いが、画像の確認および他の国内ガイドライン 等<sup>3,4)</sup>を考慮し含めることとした。これら4項目 の点検方法は、本ガイドラインの PET および PET/CT 装置の性能評価の項に従った方法とする ことが望ましい。ただし、性能管理で重要なこと は、基準となるデータからの変化量を知ることで あり,またそれが修理や調整により回復したかを 確認することであるので,入手可能な用具を用い 一定の条件で測定し、その変化を捉えることでも かまわない。性能評価の項の方法に代わる各項目

の点検方法の一例を付録Cに示す。各点検項目に ついて推奨する設定基準と点検頻度は下表の通り とする。下表における基礎値とは、装置設置後や 大規模な修理後に最初に収集された値であり、ま た設定基準とは測定結果の許容される変動幅であ る。

PET/CT 装置の CT 装置における定期的に行う 性能点検の項目は、ノイズ、均一性および平均 CT 値、空間分解能、スライス厚、線量、患者指 示器の位置精度とする。これらの測定法と頻度 は、JIS 規格「不変性試験一医用X線 CT 装置」 (Z 4752-2-6)<sup>36)</sup> に従い行う。さらに PET/CT 装 置では、画像の位置合わせ精度についても本ガイ ドラインの PET および PET/CT 装置の性能評価 の項に示す方法で行い、その頻度はシステム調整 後または年 2 回とし、設定基準は装置仕様を満た すこととする。

この他, 製造元が推奨する装置性能に係る定期 的な点検があれば行う。点検の結果, 性能の劣化 が認められたら, 装置の再調整など必要な措置を 講ずる。必要な定期点検の項目において管理者側 で行うには困難なものがある場合は, 業務を適正 に行う能力のある業者へ依頼し実行する。

4-2-2. 装置の安全性に係る管理

(1) 安全に関する日常点検

PET および PET/CT 装置は可動機構を有して いるので,製造元が推奨する検査を安全に行うた めの日常点検を,検査日または検査ごとに行う必 要がある。以下の点検項目が推奨される点検に含 まれない場合は加えて行う。点検にあたっては, 点検確認表を用いるなどして実施項目を確認する とともに記録として残すとよい(付録 B参照)。

 ・装置の可動範囲内に移動の障害となるものが 無いこと\*。

•装置の可動部位が規定の範囲内で異音を伴う

ことなく動作すること。

装置から取り外し可能な器具の取り付けが十分であること。\*

• 投光器や表示灯が正常に機能すること。

(\* 印は検査ごとにも行う。)

(2) 定期点検

製造元が推奨する装置安全性に係る定期的な点 検および消耗品の交換・補充があれば行う。これ 以外にも管理者が安全管理上,定期的に点検が必 要と思われる項目があれば加えて点検する。これ ら点検のうち,管理者が行うには困難なものは, 業務を適正に行う能力のある業者へ依頼し実行す る。

# 4-3. その他 FDG-PET 検査に必要な周辺機器の 管理

検査において,患者監視装置,自動分注装置, 自動注入装置およびウェルカウンタなどの放射能 測定器を使用する場合,これらの機器の性能や安 全性も合わせて管理する必要がある。これら機器 に関しては,製造元が推奨する方法に従い点検・ 調整を行う。特に PET 画像の定量化では,ドー ズキャリブレータやウェルカウンタの性能の経時 変化を監視し,PET 装置との相対校正であるク ロスキャリブレーションを適宜行うことが重要で ある。ドーズキャリブレータとウェルカウンタの 性能管理に関しては,付録Dに示す項目について 管理することが望ましい。また,SUV を求める 場合は関係する装置間の時間の同期が重要である ので,時計を内蔵している装置についてはPET 装置の時計と一致していることを確認する。

### 4-4. 線源の管理

保守管理のために用いる密封線源や標準線源に ついては、装置への着脱や測定の際に、傷や変形 などの異常が生じていないかを確認する。異常が 確認された場合は、使用を停止するとともに、放

項目	設定基準	頻度
横断面分解能	半値幅と 1/10値幅において基礎値に対し+20%以内	少なくとも年1回
感 度	スライス感度とシステム感度において基礎値に対し-20% 以内	システム調整後ま たは年2回
均 一 性	明らかな不均一性が認められないこと、またはスライス内 不均一性およびシステム不均一性が±20%以内	システム調整後ま たは年2回
計数損失および偶発 同時計数補正の精度	臨床で予想される最高の計数率よりも高い計数率から十分 低い計数率までの相対計数率誤差が±20%以内	システム調整後ま たは年2回

射能の漏洩の有無を確認する。また,線源は測定 値の精度や収集時間を考慮し,放射能の減衰に応 じて更新する。更新時期は,PET 装置校正用線 源に関しては製造元の推奨する時期とし,その他 の線源に関しては使用者が適宜判断する。

### 参考文献

- 日本核医学会:院内製造された FDG を用いた PET 検査を行うためのガイドライン(第2版). 核医学,42(4):1-22,2005 http://www.jsnm. org/files/pdf/guideline/fdg\_guide2.pdf
- 平成16年度 厚生労働省科学研究費補助金 医療 技術評価総合研究事業 PET 検査施設における 放射線安全の確保に関する研究班:FDG-PET 検 査における安全確保に関するガイドライン. 核医 学,42(2):1-26,2005 http://www.jsnm.org/ files/pdf/guideline/pet-anzen-gl.pdf
- 3) 日本核医学会:核医学診療事故防止指針.核医学,41(1):i-xxiv,2004
- 4) (社日本画像医療システム工業会:日本画像医療システム工業会規格 JESRA TI-0001-1994 PET 装置の 保守点検基準, 1994
- National Electrical Manufacturers Association: NEMA Standards Publication NU 2-1994, Performance Measurement of Positron Emission Tomographs. Washington DC, 1994
- 6) National Electrical Manufacturers Association: NEMA Standards Publication NU 2-2001, Performance Measurement of Positron Emission Tomographs. Rosslyn, VA, 2001
- 7) (批日本画像医療システム工業会:日本画像医療シ ステム工業会規格 JESRA X-73 PET 装置の性能評 価法, 1993
- (社日本画像医療システム工業会:日本画像医療シ ステム工業会規格 JESRA X-73\*A-2005 PET 装置の 性能評価法,2005
- 9) (社日本アイソトープ協会 医学・薬学部会 サイ クロトロン核医学利用専門委員会 核医工学ワー キンググループ: PET 装置の性能評価のための 測定指針. Radioisotopes, 43(9): 115-135, 1994
- Herzog H, Tellmann L, Hocke C, et al : NEMA NU2-2001 guided performance evaluation of four Siemens ECAT-PET scanners. IEEE Trans Nucl Sci, 51(5) : 2662–2669, 2004
- 11) Erdi YE, Nehmeh SA, Mulnix T, et al: PET performance measurements for an LSO-based combined PET/CT scanner using the National Electrical Manufacturers Association NU 2-2001 standard. J Nucl Med, 45(5): 813–821, 2004
- 12) Brambilla M, Secco C, Dominietto M, et al: Performance characteristics obtained for a new 3dimensional lutetium oxyorthosilicate-based whole-

body PET/CT scanner with the National Electrical Manufacturers Association NU 2-2001 standard. J Nucl Med, **46**(12): 2083–2091, 2005

- 13) Daube-Witherspoon ME, Karp JS, Casey ME, et al: PET performance measurements using the NEMA NU 2-2001 standard. J Nucl Med, 43 (10): 1398– 1409, 2002
- Bettinardi V, Danna M, Savi A, et al : Performance evaluation of the new whole-body PET/CT scanner : Discovery ST. Eur J Nucl Med Mol Imaging, 31(6) : 867–881, 2004
- 15) Matsumoto K, Kitamura K, Mizuta T, et al: Performance characteristics of a new 3-dimensional continuous-emission and spiral-transmission highsensitivity and high-resolution PET camera evaluated with the NEMA NU 2-2001 standard. J Nucl Med, 47(1): 83–90, 2006
- 16) Surti S, Karp JS: Imaging characteristics of a 3dimensional GSO whole-body PET camera. J Nucl Med, 45(6): 1040–1049, 2004
- 17) Gregory R, Partridge M, Flower MA: Performance evaluation of the Philips "gemini" PET/CT system. IEEE Trans Nucl Sci, 53(1), 93–101, 2006
- 18) Adam LE, Karp JS, Daube-Witherspoon ME, et al: Performance of a whole-body PET scanner using curve-plate NaI(Tl) detectors. J Nucl Med, 42(12): 1821–1830, 2001
- 19)日本エム・イー学会編:核医学イメージング、コ ロナ社
- 20) 藤埜浩一,岡 直嗣,織田圭一,他:PET 画像の標準化ガイドラインに関する研究班報告.日放 技学誌,61(1):42-54,2005
- 21) Xu M, Luk WK, Cutler PD, et al : Local Threshold for Segmented Attenuation Correction of PET Imaging of the Thorax. IEEE Trans Nucl Sci, 41(4): 1532– 1537, 1994
- 22) Smith RJ, Karp JS, Bnard F, et al : A comparison of segmentation and emission subtraction for singles transmission in PET. IEEE Trans Nucl Sci, 45(3): 1212–1218, 1998
- 23) Visvikis D, Cheze-LeRest C, Costa DC, et al: Influence of OSEM and segmented attenuation correction in the calculation of standardised uptake values for [<sup>18</sup>F] FDG PET. Eur J Nucl Med, 28(9): 1326–1335, 2001
- 24) 松本圭一,北村圭司,水田哲郎,他:<sup>137</sup>Csによるシングルトランスミッション法の PET 減弱補正の精度―同時計数型トランスミッションスキャン法との比較―.日放技学誌,62(2):289-296,2006
- 25) 日本核医学技術学会編:第3章,ポジトロン断層 撮影 [PET] 技術マニュアル
- 26) Goerres GW, Hany TF, Kamel E, et al: Head and neck imaging with PET and PET/CT: artifacts from

dental metallic implants. Eur J Nucl Med, **29**(3): 367–370, 2002

- 27) Goerres GW, Ziegler SI, Burger C, et al : Artifacts at PET and PET/CT caused by metallic hip prosthetic material. Radiology, 226(2) : 577–584, 2003
- 28) Nehmeh SA, Erdi YE, Kalaigian H, et al : Correction for Oral Contrast Artifacts in CT Attenuation-Correction PET Images Obtained by Combined PET/CT. J Nucl Med, 44(12): 1940–1944, 2003
- 29) Nakamoto Y, Osman M, Cohade C, et al : PET/CT : comparition of quantitative tracer uptake between Germanium and CT transmission attenu-ationcorrected images. J Nucl Med, 43(9) : 1137-43, 2002
- 30) Ratib O : PET/CT Image Navigation and Communication. J Nucl Med, 45(suppl 1) : 46S-55S, 2004
- 31) Osman MM, Cohade C, Nakamoto Y, et al : Respiratory motion artifacts on PET emission images obtained using CT attenuation correction on PET-CT. Eur J Nucl Med Mol Imaging, 30: 588-596,

2003

- 32) Tung-Hsin Wu, Tieh-Chi Chu, Yung-Hui Huang, et al : A positron emission tomography/computed tomography (PET/CT) acquisition protocol for CT radiation dose optimization. Nucl Med Commun, 26(4): 323–330, 2005
- 33) Yamamoto S, Amano M, Miura S, et.al.: Deadtime correction method using random coincidence for PET. J Nucl Med, 27(12): 1925–1928, 1986
- 34)日本核医学技術学会編:第5章,ポジトロン断層 撮影 [PET]技術マニュアル
- 35) International Electrotechnical Commission: Nuclear medicine instrumentation—Routine tests— Part 3: Positron emission tomographs. IEC technical report 61948-3, IEC, geneva, 2005
- 36)日本工業標準調査会:医用画像部門における品質 維持の評価および日常試験方法―第2-6部:不変 性試験―医用X線CT装置Z4752-2-6.日本工業 規格,2001

# 付 録

# 付録A

2006年10月末日までに市販され、かつ論文発表されているPETまたは PET/CT 装置の代表的な物理学 的性能を示す<sup>10~18)</sup>。ここで下記に示す Gemini (Philips 社製)の物理学的性能は、Gemini GXL の物理 学的性能ではない。また減弱および散乱補正の精度における文献値は、各装置にて画像再構成条件が異 なるため、装置間の比較は不可能である。

1. 三次元収集における各装置の空間分解能(FWHM)

	PET or PET/CT scanner											
	ECAT EXACT HR+	ECAT EXACT 47	ECAT ACCEL	biograph	biograph 16 (Aquiduo)	Advance (Discovery LS)	Discovery ST	SET-3000 G/X	Allegro (gemini)	C-PET		
Radial position (cm)	1 cm									0 cm		
Orientation												
Transverse resolution (mm)	4.4	6. 2	6. 2	6. 6	4.6		6. 3	3.5	5.5	4.5		
Axial resolution (mm)	5. 1	5. 2	5. 7	5.8	5.1	7.0	5.7	5.0	5.6	5.7		

### 2. 各装置における散乱フラクションおよび計数率特性

		PET or PET/CT scanner											
	ECAT EXACT HR+	ECAT EXACT 47	ECAT ACCEL	biograph	biograph 16 (Aquiduo)	Advance (Discovery LS)	Discovery ST	SET-3000 G/X	Allegro (gemini)	C-PET			
Scatter fraction (%)	46.9	49.8	46. 3	47.0	34. 1	47.1	45.0	50.0	40.0	35.0			
Peak NEC rate (kcps)	37.0	22. 2	63.0	44.4	84.8	19.2	66. 2	62.3	30. 0	14.0			
Peak NEC rate @ Act. Conc. (kBq/ml)	10.0	6. 3	22. 0	14. 7	28.7	7.2	14.9	9.8	9.3	3.8			

3. 各装置における絶対感度

		PET or PET/CT scanner										
	ECAT EXACT HR+	ECAT EXACT 47	ECAT ACCEL	biograph	biograph 16 (Aquiduo)	Advance (Discovery LS)	Discovery ST	SET-3000 G/X	Allegro (gemini)	C-PET		
Sensitivity r=0  cm (cps/kBq)	6. 7	6. 0	6.4	6.1	4.9		9.0	18. 2	4.4	3.0		

4. 各装置における計数損失および偶発同時係数補正の精度

		PET or PET/CT scanner										
	ECAT EXACT HR+	ECAT EXACT 47	ECAT ACCEL	biograph	biograph 16 (Aquiduo)	Advance (Discovery LS)	Discovery ST	SET-3000 G/X	Allegro (gemini)	C-PET		
Average relative error (%) @ peak NEC rate	6. 9	6. 3	12.9	4.0	4.0		1.9	-4.0	_	15.5		

	PET or PET/CT scanner										
Background/ Hot Sphere [1:4]	ECAT EXACT HR+	ECAT EXACT 47	ECAT ACCEL	biograph	biograph 16 (Aquiduo)	Advance (Discovery LS)	Discovery ST	SET-3000 G/X	Allegro (gemini)	C-PET	
Background COV (%) [37 mm]	6. 2	5.4	4.1	2.6	2.1		3. 0	6.9	10.4	6.6	
Background COV (%) [10 mm]	13.4	9.8	4.9	3. 5	2.8		7.0	11.2	11.2	9.8	
Hot contrast (%) [22 mm]	46. 2	64.8	37. 2	41.0	65.0		69.0	65.8	36.0	26.4	
Hot contrast (%) [10 mm]	1.4	13. 7	1.1	12.0	22.0		20.0	17.8	8.0	0.4	
Cold contrast (%) [37 mm]	54. 1	44. 8	57.0	51.0	54.0		85.0	61.3	58.0	57.1	
Average $D C_{lung}$ (%)	34.0	42.3	44. 3	31.0	34.0		16.0	30. 2		59.6	

5. 各装置における減弱・散乱補正の精度

# 付 録 B

# PET (PET/CT) 装置日常点検記録(例)

\_\_\_\_

# PET 装置名 \_\_\_\_\_

年 月

点 検 項 目	日	日	日	日	日	日	日	日	日	日	日	日	日	日
装置設置室温湿度														
検査室表示灯														
ガントリ外観・状況														
ガントリ・モニター表示														
ガントリ・スイッチ動作														
投光器														
外部線源(X線管球)動作														
ガントリ・冷却ファン														
ベッド外観・状況														
ベッド・モニター表示														
ベッド・スイッチ動作														
寝台動作														
緊急停止ボタン														
取付器具固定状況														
キーボード/マウス														
操作モニター														
装置時計時刻														
マイク,スピーカ														
監視モニター														
ウォームアップ操作														
Daily QC プログラム														
清掃														
点 検 者														

### 付録C

PET 装置および PET/CT 装置の PET 装置部の定期性能点検法の例

ここでは、PET 装置および PET/CT 装置の PET 装置部の性能管理を目的とした定期点検方法の例を 記述する。点検にあたっては測定するファントムの位置や放射能の強度および PET 装置のパラメータ 等の再現性を保たなくてはならない点に注意する。

a. 横断面分解能

測定条件 核 種 <sup>18</sup>F

計数率 不感時間による計数損失が5%以内,または偶発同時計数がプロンプト同時計数の 5%以内。

線 源 内径が装置の横断面分解能より十分細い線状の線源。

測 定 法 断面視野中心から 10 cm の位置に装置軸と並行に空中に線状線源を置き測定する。測定時 間はスライスあたりの全計数が50キロカウント以上となるように設定する。再構成の方法は FBP 法を用い,計数損失補正と偶発同時計数補正などを行い減弱補正と平滑化は行わない。

また,画素サイズは予想される半値幅の1/3以下となるように設定する。

記 録 装置分解能として半径方向と接線方向の半値幅と 1/10値幅。

### b. 感 度

### 測定条件 核 種 <sup>18</sup>F

計数率 不感時間による計数損失が1%未満で,かつ偶発同時計数がプロンプト同時計数の 5%未満。ただし,自然放射能や三次元収集などで前述の条件を満たすことが困難な場合には 可能な限り低計数率で測定する。

ファントム 円柱ファントム(装置固有の校正用円柱ファントムなど)。

測定方法 ファントム中心を視野の軸方向と横断面に対し中心に置く。収集時間はスライスあたりの全 計数が100キロカウント以上となるように設定する。三次元収集の場合,LOR における計数は LOR の中点と一致する画像スライスに割り当て計算する。

解析方法 収集時におけるファントム内の平均放射能濃度 avee を以下の式より求める。

$$a_{\text{ave}} = \frac{A_{\text{ave}}}{V}$$

V: ファントム容積

Aave: 収集時の平均放射能(本ガイドライン1. 用語の定義を参照のこと)

スライス内の全計数を収集時間で割り、各スライスの計数率  $R_i$  (*i* はスライス番号)を求める。さらに全スライスの  $R_i$ を加算し総計数率  $R_{tot}$ を求める。

$$R_{\text{tot}} = \tilde{\Sigma} R_i$$
 *n*:スライス数

 $R_i$  と  $R_{tot}$  および  $a_{ave}$  よりスライス感度  $S_i$  とシステム感度  $S_{tot}$  を求める。

$$S_i = \frac{R_i}{a_{\text{ave}}}$$
  
 $S_{\text{tot}} = \frac{R_{\text{tot}}}{a}$ 

記 録 スライス感度、システム感度および平均放射能濃度。

**c**. 均一性

測定条件,ファントムおよび方法に関しては、本ガイドラインの PET および PET/CT 装置の性能評価の項の均一性と同じとする。

解析方法 横断面像,冠状面像および矢状面像でのファントム像に不均一性および歪が無いことを目視 などで確認する。可能であれば,本ガイドラインの PET および PET/CT 装置の性能評価の項

の均一性の測定に従い、スライス内不均一性およびシステム不均一性を求めるとよい。

記 録 ファントム中心における横断面像,冠状面像および矢状面像,全計数率および測定開始時に おける計数損失と % random。可能であれば,スライス内不均一性およびシステム不均一性。

### d. 計数損失および偶発同時計数補正の精度

測定条件 核 種 <sup>18</sup>F または<sup>11</sup>C

計数率 臨床で予想される最高の計数率よりも高い計数率から十分低い計数率まで。

ファントム 円柱ファントム (装置固有の校正用円柱ファントムなど)。

- 測定方法 ファントム中心を視野の軸方向と横断面に対し中心に置く。フレーム収集時間は放射性核種の半減期の1/4未満、フレーム間隔は半減期の半分以下とし、各収集フレームにおいて少なくとも500キロカウント以上のプロンプト同時計数を収集する。ブランクスキャンおよびトランスミッションスキャンなどの減弱補正データ収集の条件は通常の臨床検査に用いるものとする。時間減衰補正以外の計数損失、偶発同時計数、減弱、散乱などすべての補正を行って画像再構成を行う。再構成の方法は臨床で通常用いる方法とする。
- 解析方法 各収集フレーム*j*に対する平均放射能濃度 *a*<sub>ave,*j*</sub>を計算する。各収集フレーム*j*,各スライス *i*の再構成画像のファントム内にファントム直径の90%程度の円形の関心領域(ROI)を設定 し,ROI内の画素値の平均から単位時間あたりの計数 *R*<sub>ROI,*i,j*</sub>を求める。各スライスに対し て,外挿された計数率 *R*<sub>Extr,*i,j*</sub>を不感時間による計数損失および偶発同時計数の割合が十分低 い計数率領域での収集フレームより算出する。統計誤差の影響を最小にするために,*R*<sub>Extr,*i,j*</sub> は次式で計算する。

 $R_{\text{Extra,}i,j} = \frac{a_{\text{ave,}j}}{3} \sum_{k=1}^{3} \frac{R_{\text{Rol,}i,k}}{a_{\text{ave,}k}}$  k=1:最も低い放射能での収集フレーム。

各収集フレーム jの各スライス i に対して,期待される計数率と測定された計数率の差である相対計数率誤差 Dr<sub>i,i</sub>を次式で計算する。

D 
$$r_{i,j} = 100 \left( \frac{R_{\text{ROI}, i, j}}{R_{\text{Extr. } i, j}} - 1 \right) \%$$

記 録 画像再構成条件,各フレームでの相対計数率誤差と最小,最大,平均相対計数率誤差および 平均放射能濃度。

### 参考文献

- 1) 日本画像医療システム工業会: PET 装置の性能評価法 JESRA X-73\*A-2005. 日本画像医療システム工業会規格, 2005
- 2) 日本画像医療システム工業会: PET 装置の性能評価法 JESRA X-73. 日本画像医療システム工業会規格, 1993
- 3) 日本画像医療システム工業会: PET 装置の保守点検基準 JESRA TI-0001-1994. 日本画像医療システム工業会規格, 1994
- International Electrotechnical Commission: Nuclear medicine instrumentation—Routine tests—Part 3: Positron emission tomographs. IEC technical report 61948-3, IEC, geneva, 2005

# PET 装置定期性能点検結果(例)

点検項目	分解能
点検実施日	年 月 日
点検実施者	
PET 装置名	
使用線源	
使用核種	<sup>18</sup> F
収集開始時放射能	MBq_
収集モード	2D/3D
画像再構成法・条件	

# 半径方向/接線方向

# 横断面内分解能測定結果(FWHM mm)

スライス	基礎值 [a]	分解能 [b]	(b-a)/a	スライス	基礎值 [a]	分解能 [b]	(b-a)/a
1				33			
2				34			
3				35			
4				36			
5				37			
6				38			
7				39			
8				40			
9				41			
10				42			
11				43			
12				44			
13				45			
14				46			
15				47			
16				48			
17				49			
18				50			
19				51			
20				52			
21				53			
22				54			
23				55			
24				56			
25				57			
26				58			
27				59			
28				60			
29				61			
30				62			
31				63			
32				平 均			

PET 装置定期性能点検結果(例)

点検項目	3		感 度						
点検実施日	3		年	月	日				
点検実施者	ž.								
PET 装置名	名								
使用線测	亰		円柱フ	アントム					
ファントム	ム容量 [V]			ml					
使用核種	Ē		18	F					
収集開始問	寺放射能			MBq					
収集時間				分					
収集時平均	匀放射能 [A	4 <sub>ave</sub> ]		MBq					
収集時平均	り放射能濃	度 [aave]		kBq/	/ml				
収集モート	3	e utes	21	D/3D					
スライス	基礎值 [a]	計数率 R <sub>i</sub>	感度 S <sub>i</sub> [b]	(b-a)/a	 スライス	基礎值 [a]	計数率 R <sub>i</sub>	感度 S <sub>i</sub> [b]	(b-a)/a
1					34				
2					35				
3					36				
4					37				
5					38				
6					39				
7					40				
8					41				
9					42				
10					43				
11					44				
12					45				
13					46				
14					47				
15					48				
16					49				
17					50				
18					51				
19					52				
20					53				
21					54				
22					55				
23					56				
24					57				
25					58				
26					59				
27					60				
28					61				
29					62				
30					63				
31									
32						基礎值 [a]	計数率 Reat	感度 Stat[b]	(b-a)/a (%)
33					システム感度				

# PET 装置定期性能点検結果(例)

点 検 項 目	均一性
点検実施日	年月日
点検実施者	
PET 装置名	
使用線源	円柱ファントム
使用核種	<sup>18</sup> F
収集開始時放射能	MBq_
収集時間	分
全計数率	kcps
収集開始時計数損失	^
収集開始時% random	%
収集モード	2D/3D
画像再構成法・条件	

構 断 面	7517	% NU <sub>i</sub>		7 = 17	% NU <sub>i</sub>	
	~/1~	+	—		+	—
	1			33		
	2			34		
	3			35		
	4			36		
	5			37		
	6			38		
	7			39		
	8			40		
	9			41		
	10			42		
冠状面像	11			43		
	12			44		
	13			45		
	14			46		
	15			47		
	16			48		
	17			49		
	18			50		
	19			51		
	20			52		
	21			53		
	22			54		
矢 状 面 像	23			55		
	24			56		
	25			57		
	26			58		
	27			59		
	28			60		
	29			61		
	30			62		
	31			63		
	32			% NU <sub>sys</sub>		
				管理者確認	忍	

PET 装置定期性能点検結果(例)

点 検 項 目		計数損失および	偶発同時	計数補正の精度			
点検実施日		年 月	日				
点検実施者	-						
PET 装置名	-						
	-						
庙田線酒		田柱ファント	7				
又市脉派							
ノアントム名	Ŷ里[V] _	I8p	<u>ni</u>				
() 田 修 悝	- /.6.L4E	-~F					
収集開始時度	双射能 _	N	ABq_				
収集モード	-	2D/3D					
画像再構成法	ら・条件 _						
フレーム1							
スライス	D r	スライス	D r	スライス	D r	スライス	D r
1		17		33		49	
2		18		34		50	
3		19		35		51	
4		20		36		52	
5		21		37		53	
6		22		38		54	
7		23		39		55	
8		94		40		56	
9		25		41		57	
10		25		49		58	
11		97		43		59	
19				44		60	
12		20		45		61	
13		29		45		69	
15		21		40		63	
15		29		47		03	
10		32		40			
収集開始時				収集時間		分	<i></i>
フレーム 2							
スライス	D r	スライス	D r	スライス	D r	スライス	D r
1	57	17	DT	33	DT	49	D7
9		18		34		50	
3		10		35		51	
4		20		36		59	
5		91		30		52	
6		99		37		54	
7		92		30		55	
8		23		40		55	
0		95		40		57	
10		25		41		58	
10		20		42		50	
11		27		43		60	
12		20		44		61	
13		29		40		69	
14		30		40		62	
15		31		4/		03	
10	L	32		48			
収集開始時	5 間			収集時間		分	_

### PET 装置定期性能点検結果(例)

占	給 項	目	計数損失および偶発同時計数補正の精度	
1111	1天 三	н		

フレーム	a <sub>ave</sub> (kBq/ml)	最小 D r	平均 D r	最大 D r
1				
2				
3				
4				
5				
6				
7				
8				
9				
10				
11				
12				
13				
14				
15				
16				
17				
18				
19				
20				
21				
22				
23				
24				
25				
26				
27				
28				
29				
30				

管理者確認

# 付録D

### 周辺機器の性能点検法

ここでは, FDG-PET 検査に用いるドーズキャリブレータとウェルカウンタの性能管理のための主な 点検項目およびその点検法の例を記述する。より詳細な項目とその点検方法については,本付録の参考 文献を参照するとよい。またここでいう基礎値とは,装置設置後や大規模な修理後に最初に収集された 値であり,設定基準とは測定結果の許容される変動幅である。

#### a. ドーズキャリブレータ

- バックグラウンド 装置設定を測定する線源に合わせた後,線源を入れない状態での値を測定する。明 らかに高い場合は,装置汚染の有無や近くに放射能が無いかを確認した後,必要に応じて調整 を行う。測定は検査日ごとに行う。
- 確度および不変性 装置設定を測定する線源に合わせた後,校正されている長半減期の標準線源(<sup>137</sup>Cs または<sup>68</sup>Ge/<sup>68</sup>Ga, 1.85 MBq 以上)を測定する。さらに,装置の測定条件を<sup>18</sup>F 用に設定し同 様に確認する。測定日に時間減衰補正された標準線源の値と比較し,その差が装置仕様以内で

あることを確認する。測定は検査日ごとに行う。ただし、装置を陽電子放出核種以外の核種の 測定にも利用する場合、確度については、エネルギーの異なる2種類以上の校正された線源を 測定すること。この場合、確度の測定は修理・調整後または年1回以上で可能であれば年4回。

- 直線性 検査で使用する以上の強度の<sup>18</sup>F または<sup>11</sup>C を適当な時間間隔で 1 MBq 程度に時間減衰する まで追って測定する。片対数グラフの縦軸の対数目盛を MBq,横軸を経過時間とし測定値を プロットする。各測定値と最も一致する直線を決定し,各測定時間における測定値と直線での 値との差を求め,その差が装置仕様以内であることを確認する。測定は修理・調整後または年 1回以上で可能であれば年4回。
- b. ウェルカウンタ
- バックグラウンド 検査で使用する装置設定にてウェル内に線源を入れない状態で測定を行う。測定は 検査日ごとまたは装置修理・調整および標準線源交換後に行う。装置エネルギーウィンドウそ の他調整および標準線源を交換した直後に測定した値を基礎値とする。測定値が基礎値よりも 明らかに高い場合は、装置汚染の有無や近くに放射能が無いか調べる。
- 不変性 検査で使用する装置設定にて長半減期の陽電子放出核種線源を検査日ごとに測定する。装置エ ネルギーウィンドウその他の調整または標準線源を交換した直後に測定した値を基礎値とし, 測定日に時間減衰補正された基礎値に対する設定基準(例:ランダム計数誤差の標準偏差の2 倍)を測定値が続けて2回以上超えるときは,エネルギーウィンドウ調整などの調整を行う。 ただし,計測カウントは10,000カウント以上とする。
- エネルギーウィンドウ調整 この調整の目的は,装置により測定する放射性核種の光子エネルギーと装置のエネルギーウィンドウとの関係を合わせることにある。ゆえに,ここで扱う装置は波高分析装置を有しエネルギーウィンドウを設定できるものである。装置取扱説明書に従いエネル ギーウィンドウが消滅光子対によるスペクトルピークに一致するよう調節する。調整の頻度は 不変性試験で設定基準を超えた場合または年2回。
- 精 度 標準線源にて10,000カウント以上の計測を10回行い各計数 N<sub>i</sub> から平均の計数 N<sub>ave</sub> を求め る。以下の式から x<sup>2</sup> を求める。

$$\mathbf{x}^2 = rac{{\sum\limits_{i = 1}^n {{\left( {{N_i} - {N_{{
m{ave}}}} 
ight)}^2} }}}{{{N_{{
m{ave}}}}}}$$

得られた  $\mathbf{x}^2$  の値が 3.3  $\leq \mathbf{x}^2 \leq 16.9$  の範囲にあることを確認する。測定の頻度は不変性試験で 設定基準を超えた場合または年2回。

# 参考文献

- U.S. Nuclear Regulatory Commission. Model procedures for calibration dose calibrator. Guide for the preparation of application for medical programs. Washington, DC: U.S. Government Printing Office; Regulatory Guide 10.8, Appendix C, 1987. http://www.nrc.gov/
- 2) International Electrotechnical Commission: Nuclear medicine instrumentation—Routine tests—Part 1: Radiation counting systems. IEC technical report 61948-1, IEC, Geneva, 2001
- Nuclear Medicine Section Division of Life Sciences International Atomic Energy Agency: Quality control of nuclear medicine instruments 1991 IAEA-TECDOC-602, IAEA, Vienna, 1991. http://www.iaea.or.at/

ドーズキャリブレータ性能点検結果 (例)

点	榆 I	<b>頁</b> 目	確度および不変性
		~ -	

装	置	名	

線源型名 \_\_\_\_\_\_ 〇-〇〇 \_\_\_\_\_

核 種 \_\_\_\_\_<sup>137</sup>Cs\_\_\_\_\_

検定時放射能 <u>3.70 MBq</u>

検 定 日 \_\_\_\_\_2006年1月10日\_\_\_\_

測定	目	BG	測定値	線源放射能	上限*	測定值-BG	下限*	測定值 [ <sup>18</sup> F 設定]	測定者名	備考
06/04	4/03			3.68	3.86		3.50			
06/04	4/04			3.68	3.86		3.50			
06/04	4/05			3.68	3.86		3.50			
06/04	4/06			3.68	3.86		3.50			
06/04	4/07			3.68	3.86		3.50			
06/04	4/10			3.68	3.86		3.50			
06/04	4/11			3.68	3.86		3.50			
06/04	4/12			3.68	3.86		3.50			
06/04	4/13			3.68	3.86		3.50			
06/04	4/14			3.68	3.86		3.50			
06/04	4/17			3.68	3.86		3.50			
06/04	4/18			3.68	3.86		3.50			
06/04	4/19			3.68	3.86		3.50			
06/04	4/20			3.68	3.86		3.50			
06/04	4/21			3.68	3.86		3.50			
06/04	4/24			3.68	3.86		3.50			
06/04	4/25			3.68	3.86		3.50			
06/04	4/26			3.68	3.86		3.50			
06/04	4/27			3.68	3.86		3.50			
06/04	4/28			3.67	3.85		3.49			
06/05	5/01			3.67	3.85		3.49			
06/05	5/02			3.67	3.85		3.49			
06/05	5/03			3.67	3.85		3.49			
06/05	5/04			3.67	3.85		3.49			
06/05	5/05			3.67	3.85		3.49			
06/05	5/08			3.67	3.85		3.49			
06/05	5/09			3.67	3.85		3.49			
06/05	5/10			3.67	3.85		3.49			
06/03	5/11			3.67	3.85		3.49			
06/05	5/12			3.67	3.85		3.49			
06/05	5/15			3.67	3.85		3.49			
06/03	5/16			3.67	3.85		3.49			
06/08	5/17			3.67	3.85		3.49			
06/08	5/18			3.67	3.85		3.49			
06/03	5/19			3.67	3.85		3.49			
06/08	5/22			3.67	3.85		3.49			
06/05	5/23			3.67	3.85		3.49			
05/24	4/06			3.67	3.85		3.49			
05/29	5/06			3.67	3.85		3.49			

\*設定基準は線源放射能±5%とした。

ドーズキャリブレータ定期性能点検結果(例)





測定時間	経過時間 (hr)	測定值 [a] (MBq)	フィット値 [b] (MBq)	(a-b)/b
::				
::				
::				
: :				
: :				
: :				
: :				
: :				
: :				
: :				
: :				
: :				
: :				
: :				
: :				
: :				
: :				
: :				
: :				
: :				

点 検 項 目	不変性
装 置 名	0-00
線 源 型 名	0-00
核 種	<sup>22</sup> Na
検定時放射能	3. 70 kBq
検定日	2006年1月10日
基礎値	30,000 counts (平均值)
測 定 日	2006年3月31日
測 定 時 間	1分
基礎値測定時 BG	<u> </u>

BG (cpm)	基礎値 (cpm)	上限* (cpm)	計数 (cpm)	下限* (cpm)	測定者名	備	考
	29935	30281	Î	29589			
	29913	30259		29567			
	29891	30237		29545			
	29869	30215		29524			
	29848	30193		29502			
	29782	30128		29437			
	29761	30106		29416			
	29739	30084		29394			
	29717	30062		29373			
	29696	30040		29351			
	29631	29975		29287			
	29610	29954		29265			
	29588	29932		29244			
	29566	29910		29223			
	29545	29889		29201			
	29480	29824		29137			
	29459	29802		29116			
	29438	29781		29094			
	29416	29759		29073			
	29395	29738		29052			
	29331	29673		28988			
	29309	29652		28967			
	29288	29630		28946			
	29267	29609		28925			
	29245	29587		28903			
	29182	29523		28840			
	29160	29502		28819			
	29139	29481		28798			
	29118	29459		28777			
	29097	29438		28756			
	29033	29374		28692			
	29012	29353		28672			
	28991	29332		28651			
	28970	29310		28630			
	28949	29289		28609			
	28886	29226		28546			
	28865	29205		28525			
	28844	29183		28504			
	28823	29162		28483			

\*設定基準は ±2√基準値/測定時間とした。

ウェルカウンタ定期性能点検結果(例)

点検項目	精	度			
装 置 名		0-00			
点検実施日		年 月	日		
点検実施者					
線源型名		0-00			
核 種		<sup>22</sup> Na			
検定時放射	能	k	Bq_		
検定日		年 月	日		
計測時間			<u></u>		
i	BG	計数 N <sub>i</sub>	$(N_i - N_{\rm ave})^2$		
1				平均計数 Nave	
2				平均計数 BG	
3				合計 $(N_i - N_{ave})^2$	
4				$\mathbf{x}^2$	
5					16. 9
6					
7					
8					
9					
10					
計					