# γ線検出システムの設計・最適化用 EGS4-UCDOD ユーザーコードの開発

Development of EGS4-UCDOD User Code for Design and Optimization of Gamma Ray Detection Systems

> 日本原子力研究所保健物理部 線量計測技術開発室 大石哲也

様々なタイプの放射線源に対し、γ線検出システムを効率良く設計・最適化するためのEGS4 ユーザーコード(EGS4-UCDOD)を開発した。本ユーザーコードは、PRESTAアルゴリズムや CG法を組みこんだPRESTA-CGを基盤としており、これに材質の断面積の計算に関する最新の知 見を導入するとともに、既存及び追加の様々な機能を一つに統合し、取り扱いを容易にしたユー ザーコードである。放射線源の定義部分と光子の追跡部分との二つに、それぞれ以下の機能を追 加した。前者には、取り扱いを容易にするための線源体系の選択機能や計算時間を短縮するため の再定義線源の利用に関する機能を追加した。後者には、複数の検出器間における同時・逆同時 計数事象を評価する機能及び複数の着目領域における光子の挙動の追跡機能を追加した。本報告 では、開発したユーザーコードの適用例を紹介するとともに、その有効性について述べる。

1. はじめに

EGS 4 (Electron Gamma Shower Version 4)<sup>1)</sup> は、モンテカルロ法により光子、 電子及び陽電子の輸送をシミュレーションす る計算コードであり、高エネルギー物理、医 学物理や保健物理などの幅広い分野のR&D において利用されている。EGS4によるシミ ュレーション計算を行う場合、利用者はユー ザーコードと呼ばれる入力ファイルを記述す るが、この部分はMortran3<sup>1)</sup>で記述しなけれ ばならいために本言語に習熟する必要があ る。また、計算に使用する体系はサブルーチ ンプログラム(以下、マクロと呼ぶ)として 定義しなければならず、計算条件や計算結果 の出力形式なども定義する必要がある。利用 者にとってユーザーコードをより記述しやす いものとするために、幾何学体系記述法(以

下、CGと呼ぶ)の一つであるMARS<sup>2)</sup>を導 入したユーザーコードが開発されている<sup>3,4)</sup>。 一方、薄い有感部を有する検出器のように応 答が電子の挙動に左右されやすい検出器につ いて詳細なシミュレーションを行うために は、光子のみならず電子に関する正確な輸送 計算が必要となる。このような計算には、物 質の境界付近における電子の輸送を精度良く シミュレーションすることができる PRESTAアルゴリズム<sup>5)</sup>を適用することが推 奨されている。しかし、MARSを導入した上 記のユーザーコードにおいては、PRESTAの 適用が同じ形状を組合せた幾何体系(ボクセ ル、同心球、同心円筒)のみに限定されてい る。PRESTAが利用可能な他のユーザーコー ドとしては、PRESTA-CGが開発されてい る<sup>6,7)</sup>。本コードは、MARSとは異なるCGを

採用しており、構築した全幾何体系に対して PRESTAアルゴリズムを適用して計算を行 うことができる。

このようなシミュレーションコードを利用 することにより、γ線検出システムの設計や 最適化を行うことができるが、これらのシミ ュレーションを行う際にはいくつかの考慮す べき要件がある。システムの設計や最適化を 行う場合、検出器に付与されるエネルギーや 検出システムの内部及び周辺における光子

(及び電子)の詳細な挙動を適切に評価する 必要がある。また、放射線源に対する検出シ ステムのレスポンスを正確にシミュレーショ ンするには、システムを構成する検出器やそ の周辺構造だけではなく線源部分についても 幾何体系を詳細に記述する必要がある。さら に利用者にとっては、入力ファイルの取り扱 いを簡易化し、効率よく必要な計算結果を取 得することが重要な要件の一つとなる。そこ で、以上の要件を考慮したシミュレーション 計算を行うために、PRESTA-CGを基盤とし た利用し易いユーザーコードEGS 4-UCDOD (以下、UCDODと呼ぶ)の開発を 行った<sup>8)</sup>。本ユーザーコードは、物質の断面 積の計算に係る最新の知見や様々な機能を一 つに統合したコードとなっている。本報告で は、開発したユーザーコードの特徴及び適用 例について紹介する。

# 2. ユーザーコードの特徴

## (1) 概要

開発したUCDOD(User Code for Design and Optimization of Detection Systems for Photon and Electron Radiations)では、入 力ファイルを比較的簡便に取り扱うことによ り、複雑な検出システムの設計・最適化に必 要となるシミュレーション計算を効率よく行 うとともに、光子や電子の挙動を詳細に計算 することを目的としている。UCDODは PRESTA-CGを基盤として作製しており、入



図1 開発したユーザーコードとEGSコードの 関係

カファイルは数字を組み合わせて記述する SYSINデータとして取り扱っている。このた め、計算体系の定義や計算条件に関する様々 なパラメータの設定を容易に行うことができ る。また、精度良く計算を行うために、物質 の断面積データの計算を行うPEGS4の最新 版<sup>9)</sup>や低エネルギー光子を取り扱うLSCAT プログラムの改良版<sup>10,11)</sup>を導入している。開発 したユーザーコードとEGSとの関係を図1 に示す。UCDODでは、以下に示す物理現象 については、計算を行うかどうかを着目する 領域毎に指定することができる。①レイリー 散乱②非干渉性散乱③直線偏光光子散乱④コ ンプトン散乱におけるドップラー広がり⑤電 子電離衝突⑥K-X線及びL-X線の取り扱い。 EGSが取り扱うその他の物理現象について は、全領域に対する一括した計算制御が可能 である。また、物質毎の断面積データの計算 を1度行うと、物質の密度は領域毎に入力フ ァイル上で指定することができる。

以下、UCDODの機能のうち、放射線源の 定義及び光子の追跡に関する主な機能につい て説明する。

#### (2) 放射線源の定義

簡便に計算を行うため、様々なタイプの放 射線源を想定した線源体系が準備されてい る。利用者は、必要な体系を指定するだけで 簡単に線源体系を定義できる(複雑な形状を した線源体系はCGで記述する)。利用可能な 線源形状は、①点、②円、③矩形、④球、⑤ 立方体(直方体)、⑥円筒、⑦CG形状、⑧物 質による定義(物質で指定される領域が線源 となる)である。線源形状によっては、設定 できる位置が固定されている形状もある。放 射線の放出位置は、点、面または体積から選 択して指定することが可能であり(形状によ って制限あり)、そのエネルギーや放出強度も 指定できる。また、線源から放出される放射 線の放出方向の指定も可能であり、固定方向 又は全方向のどちらかを選択できる。全方向 の場合は、放出角度の範囲も指定できる。

CGにより記述した幾何体系を用いて計算 を行う場合、マクロで定義した体系を用いた 計算と比較してより多くの時間が必要とな る。また、放射線源の構造や密度によっては、 線源部分の輸送計算時間が全計算時間の大部 分を占めてしまう場合がある。同じ放射線源 の条件に対して検出システムの設計や最適化 を行う場合、一度計算した放射線源の情報を 再利用する(以下、再定義線源と呼ぶ)こと により計算時間の短縮が可能となる。再定義 線源による計算では、放射線源の周囲に配置 した評価面を通過する光子の情報を記録し、 その情報に基づいて評価面から光子を放出さ せて計算を行う。利用可能な評価面の形状は ①円、②矩形、③球、④円筒であり、評価面 に記録される情報は光子の入射位置(放出位 置)、入射エネルギー(放出エネルギー)及び 入射方向(放出方向)である。また、放射線 源が対称的な構造の場合、配置した複数の評 価面の全情報を、1個の評価面における放出 源情報として取り扱うことも可能である。

#### (3) 光子の追跡

複数の検出器を含む複雑な検出システムの 応答を解析する場合、同時あるいは逆同時計 数した波高分布の評価が必要となることがあ る。UCDODでは、主検出器とその他の検出 器との同時・逆同時事象を容易に取り扱うこ とができる。入力ファイルにおいて各検出器 間の同時あるいは逆同時の関係を指定すると ともに、必要があればエネルギー弁別レベル を検出器毎に指定するだけで本機能を使用で きる。同時事象の判定は、個々の光子のヒス トリー毎に行われる。追跡した光子が、主検 出器を含む指定した全検出器にエネルギーを 付与した場合は同時事象と判定され、主検出 器にのみエネルギーを付与した場合には同時 事象としては扱われない。逆同時事象の判定 は、同時事象の場合とは反対となる。同時ま たは逆同時事象の判定後にエネルギー弁別レ ベルと付与されたエネルギーが比較され、設 定した条件に合致する結果のみが記録され る。結果の出力は、あらかじめ指定したエネ ルギービン幅のエネルギー分布として得られ る。

主検出器で観測される波高分布には、検出 器の有感部分に直接に入射する光子だけでは なく、検出システムやその周辺の部屋等を構 成する物質と相互作用した光子の入射による 成分も含まれる。波高分布に及ぼす影響の度 合いを評価し、その結果をシステムの設計や 最適化に反映することは重要である。 UCDODでは、検出器に入射する光子の経路 を、その経路を構成する領域の組合せで指定 し(複数の領域が指定可能)、検出器に付与す るエネルギー分布をその経路別に計算でき る。さらに、検出器にエネルギーを付与した 光子が他の領域に移動した場合、次に相互作 用した領域について記録することもできる。

# 3. UCDODの適用例の紹介

開発したUCDODの妥当性は検証済みであ



図2 計算体系

る<sup>8,12,13)</sup>。ここでは、UCDODに追加された機 能を用いた計算例を示し、その有効性につい て述べる。

(1) 適用した検出システム

**UCDOD**では、PRESTA-CGと同様に、立 方体(直方体)、球、円柱、円錐、トーラス (ドーナツ形状)の5個の基本となる形状を 組み合わせて計算する幾何体系を記述する。 これにより、実際の検出システムを詳細に記 述することができる。以下に説明する UCDODの適用例においては、可搬型ゲルマ ニウム検出器(1.33MeVの光子に対して相対 効率25%)及びアンチコンプトンスペクトロ メータ<sup>12)</sup> の2種類の検出システムが用いられ ている。図2に、それぞれの検出システムの 幾何体系を示す。(a)は1個のゲルマニウム 検出器からなる単純なシステムであり、(b) は可搬型ゲルマニウム検出器とガード検出 器、さらにその周囲を覆う鉛遮へいから構成 される複雑なシステムである。ガード検出器 は八角柱のNaI(Tl)シンチレータで作製され ており、シンチレータの長さ及び最大直径と もに20cmである。ガード検出器を覆っている

鉛遮へいの厚さは、側面5cm、背面2.5cmで ある。アンチコンプトンスペクトロメータで は、ゲルマニウム検出器とガード検出器との 同時事象を計数しないことにより、波高分布 のコンプトン連続部分を抑制することができ る。図に示した詳細な幾何体系は前述の5個 の形状のみの組み合わせで構成されており、 位置と寸法を指定した形状に番号を指定し、 その番号を用いて包含・排他関係を定義する ことにより体系が記述されている。

(2) 屋内バックグラウンドモデルを用いた計 算への適用

屋内バックグラウンド放射線場における検 出システムの応答は、コンクリート球殻体系 モデルを用いて評価することができる<sup>13)</sup>。本 モデルでは、屋内バックグラウンド放射線場 を、図3に示す球殻形状のコンクリート<sup>14)</sup>層 中の自然放射線放出核種から放出される放射 線の場として取り扱っている。コンクリート 内の主な自然放射性核種として表1に示す核 種が選択され、その放出放射線は放出強度を 考慮して決定されている。

UCDODにおける球面形状の放射線源体系



図3 屋内バックグラウンドモデル

を適用することにより、簡便かつ効率的に本 モデルを用いた計算を行うことができる。コ ンクリート球殻体系モデルの内表面と同一半 径を有する球面形状の線源体系を設定し、そ の中心に検出システムを配置する。コンクリ ート内部から放出される光子のエネルギー分 布に従って線源体系の内表面から光子を放出 させる。光子の放出方向は、光子の発生位置 を頂点とし、発生位置と中心を結ぶ線を垂線 とする円錐の範囲に限定する。この時、円錐 の角度は、検出システム全体を包含するよう に指定する(図3を参照)。このようにして計 算を行い、立体角の補正を行うことにより、 効率よく実際のバックグラウンドに対する検 出システムの応答を評価できる。

ゲルマニウム検出器及びアンチコンプトン スペクトロメータに対して本計算モデルを適 用し、屋内バックグラウンド放射線に対する 応答を計算した。また、コンクリート建造物 内の測定室において実測を行い、計算結果と の比較を行った。図4に示す比較結果より、 両者が全エネルギー領域にわたり良く一致し ていることがわかる。

UCDODにおいては、検出システムの幾何 体系を適切に構築し、必要な線源体系の選択 及び光子の放出方向の指定などの設定を行う だけで、構造の複雑さにかかわらず様々な検

系列	核種	放出放射線数
ウラン系列	$^{40}\mathbf{K}$	1
	$^{214}$ Pb	3
	$^{214}$ Bi	19
トリウム系列	$^{228}$ Ac	18
	$^{212}$ Pb	1
	$^{212}\mathrm{Bi}$	2
	$^{208}$ Tl	5
	$^{224}$ Ra	1

表1 計算に用いた自然放射線放出核種

出システムに対する精度の良いシミュレーションが可能となる。

# (2) 再定義した放射線源の適用

対称性を有した放射線源を測定対象として 検出システムの設計や最適化を行う場合、再 定義放射線源を適用することにより効率良く 計算を行うことができる。例として、200Lド ラム缶形状の放射性廃棄物を測定対象として 仮定し、再定義放射線源を用いた検出システ ムの応答の計算方法やその意義を説明する。 図5に、実際の放射線源、再定義線源に用い る評価面及び検出システムの配置を示す。本 計算体系では、原点を中心とする円筒を放射 線源とし、その側面に検出システムや4個の 評価面(円)を配置している。検出システム の前面に一個の評価面が配置されており、線 源から検出システムを見た場合にシステム全 体が覆い隠せるように評価面の大きさを設定 した。他の3個の評価面は、Z軸に対して対 称となる位置に配置した。評価面を通過する 光子の情報を記録する際には、検出システム で散乱される光子の影響を避けるために、そ の幾何体系を取り除いて計算を行う。評価面 を再定義放射線源として利用する際には、各 評価面に記録された全情報を、検出システム 前面に配置された1個の評価面から放出され



図4 バックグラウンドの計算及び測定結果



図5 バックグラウンドの計算及び測定結果

る光子の情報として取り扱う。よって、本配 置の場合、再定義線源の機能を使用した計算 結果は、使用しない場合の結果と比較して4 倍の計数を得ることができる。

より短時間において多くの計数を得るため には、線源からの放出放射線の方向を制限す る方法もある。ただし、検出システムに入射 する放射線のエネルギー分布は、実際の分布 と異なってしまう。評価面は粒子フルエンス の情報を記録することも可能であり、放射線 源の材質をコンクリート<sup>14)</sup>または紙(セルロ ースで近似)と仮定した場合の粒子フルエン スを図6に示す。放射線源の核種及び放射能



図6 全方向放出と角度指定放出における評価 面のエネルギースペクトルの比較

分布の条件としては、線源の中心に<sup>137</sup>Csの放 射能が点状に存在していると仮定した。図6 において、実線は光子の放出方向を全方向と した場合の結果を示しており、点線は放出方 向を円錐の角度で指定した場合の結果を示し ている。光子の放出方向を円錐の角度で指定 することにより、効率良く検出システムに光 子を入射させることが出来るが、全方向に光 子を放出した計算結果とはエネルギー分布の 形状が異なることがわかる。対称性のある放 射線源に対して詳細なシミュレーション計算 を行う場合、再定義線源を適用することによ り計算時間の短縮が可能であるばかりではな



図 7 測定室における検出システム及び線源の 配置

10<sup>4</sup> 逆同時計数なし ≵ ⊉ 逆同時計数あり 10 測定 計算(部屋の体系を考慮) 10<sup>1</sup> L 0.1 0.2 0.3 0.4 0.5 0.6 0.7 光子エネルギー (MeV)

図8 点状線源に対する計算結果と測定結果と の測定

く、エネルギー分布についても詳細な解析が 可能である。

(3) アンチコンプトンスペクトロメータへの 適用

アンチコンプトンスペクトロメータに UCDODを適用し、複雑な検出システムに対 する同時事象を解析する機能の有効性を示 す。計算及び測定は、アンチコンプトンスペ クトロメータをコンクリート建屋の測定室に 設置し(幅方向に対しては中央の位置に配 置)、スペクトロメータの前方40cmの位置 に<sup>137</sup>Cs点状線源を配置して行った。図7に、 測定室の寸法、アンチコンプトンスペクトロ メータ並びに線源の配置を示す。計算及び測 定により得られたエネルギー波高分布の結果 を図8に示す。逆同時計数の有無にかかわら ず、両結果とも良く一致していることがわか る。ただし、400keV以下の領域においては、計 算と測定の結果が少々異なっている。この理 由としては、計算では壁、床、天井のみを考 慮しているが、実際の測定場所では測定器の 周囲に台座や実験台、棚などが散乱・吸収体 として存在していることが挙げられる。また、 検出システムを詳細にモデル化しているが、 実際の構造との違いが影響していることも考 えられる。このように、計算と測定とには若 干の差があるが、同時事象を解析する機能は、 アンチコンプトンスペクトロメータのような 複数の検出器を有する複雑な検出器に対して も有効である。

着目領域で相互作用した光子を追跡する機 能を適用し、部屋の構造物(天井、壁、床) による散乱線が検出システムの応答に与える 影響を計算により評価した。計算条件は図7 と同一とし、光子を追跡して計算した結果を 図9に示す。本計算における放射線源や検出 システムの配置の場合、天井よりも床や壁か らの影響が大きいことがわかる。散乱線によ るエネルギー分布は、300keV近辺を境界とし て低エネルギー側と高エネルギー側の2つに 分けられる。低エネルギー側の成分は、主と して、線源から放出された光子が部屋の構造 物に散乱されて検出システムに入射したもの である。高エネルギー側の主な成分は、検出 器で散乱された光子が部屋の構造物に散乱さ れて再度入射した成分である。実際に検出シ ステムを設置した条件での測定結果の評価、 または検出システムを構成する機器の形状や 材質を検討する場合、追跡機能は有効であり、 検出システムの設計・最適化に必要な計算デ ータを比較的容易に得ることができる。



図 9 部屋の構造材で相互作用した光子が検出 器に付与したエネルギー分布

# 4.まとめ

 $\gamma$ 線検出システムの設計・最適化を行うた め、EGS 4 ユーザーコードとしてUCDODを 開発した。本ユーザーコードはPRESTA-CG を基盤とし、利用者にとって取り扱いが容易 な入力構造とした。また、既存機能や追加機 能を一つに統合し、目的に応じた計算が効率 良く行えるコードとして開発した。UCDOD を用いることにより、単純な構造の $\gamma$ 線検出 システムのみならず、複数の検出器を組み合 わせた複雑な $\gamma$ 線検出システムに対しても設 計・最適化作業の効率化を図ることができる。

# References

- W. R. Nelson, H. Hirayama and D. W.
   O. Rogers, *The EGS4 Code System*, SLAC-265, (1985).
- 2) J. T. West and M. B. Emmett, MARS: A Multiple Array System Using Combinatorial Geometry, NUREG/CR-0200-vol. 3, (1984).
- 3) O. Sato, S. Iwai and M. Nakamura, et al., UCMARS A User Code with a Multiple-Array System using Combinatorial Geometry for EGS4, KEK Internal 94-12, (1994).

- 4) I. Nojiri, S. Iwai and O. Sato,
  "Development of EGS4 User's Code for General Purpose, "Donen-Giho, 102, 59 (1997), [in Japanese].
- 5) A. F. Bielajew and D. W. O. Rogers, "PRESTA: the Parameter Reduced Electron-Step Transport Algorithm for Electron Monte Carlo Transport," Nucl. Instr. and Meth. 227, 535 (1987).
- 6) T. Torii and T. Sugita, "Development of PRESTA-CG incorporating combinatorial geometry in EGS4/PRESTA," Proc. 1st Int. Workshop on EGS4, Tsukuba, Japan, Aug. 26-29, 1997, 66 (1997).
- 7) T. Torii and T. Sugita, "Development of PRESTA-CG incorporating combinatorial geometry in EGS4/PRESTA," JNC TN1410 2002-001, (2002).
- 8) T. Oishi, M. Tsutsumi and T. Sugita, et al., "An EGS4 User Code Developed for Design and Optimization of Gamma-Ray Detection Systems," J. Nucl. Sci. Technol., 40[6], 441 (2003)
- 9) Y. Namito and H. Hirayama, Implementation of a General Treatment of Photoelectric-Related Phenomena for Compounds or Mixtures in EGS4, KEK Internal 2000-3, (2000).
- Y. Namito, S. Ban and H. Hirayama, LSCAT: Low-Energy Photon-Scattering Expansion for the EGS4 Code, KEK Internal 95-10, (1995).
- 11) Y. Namito and H. Hirayama, LSCAT: Low-Energy Photon-Scattering Expansion for the EGS4 Code (Inclusion of Electron Impact Ionization), KEK Internal 2000-4, (2000).
- 12) M. Tsutsumi, T. Oishi, N. Kinouchi, et al., "Design of an Anti-Compton Spectrometer for Low-Level Radioactive

Wastes using Monte Carlo Method," J. Nucl. Sci. Technol., 39 [9], 957 (2002).

13) M. Tsutsumi, T. Oishi and N. Kinouchi, et al., "Simulation of the background for gamma detection system in the indoor environments of concrete

building," J. Nucl. Sci. Technol., 38[12], 109 (2001).

14) Y. Kanemori, "Dose buildup factors of plane parallel barriers for 137Cs plane monodirectional source," Nucl. Sci. Technol. Eng., 28, 144 (1967).