令和2年度 RSICCユーザ会 会員講習会

ADVANTGを用いた最適分散低減法による モンテカルロ法遮蔽解析(入門編)

1

令和2年10月15日(木)、16日(金)

合同会社 ニュークリア・テクノロジー・コンサルティング



内容

10月15日(木曜日)

9:10 - 11:30

|講義:「最適分散低減法(CADIS理論)の概要」

講義:「ADVANTGコードの概要と使用方法」

13:00 - 17:15

演習:「ADVANTGコードのインストール」 演習:「ADVANTGコードによる解析 I:サンプル問題の解析と出力の説明」 講義:「ADVANTGコード使用上の注意点」

10月16日(金曜日)

9:15 - 11:30

講義:「ADVANTGコードの入力データ解説」

演習:「ADVANTGコードによる解析Ⅱ:単純な体系-平板状中性子深層透過問題」 13:00-17:15

講義:「自動分散低減法によるモンテカルロ法遮蔽解析の注意点:統計誤差の評価、 中性子ーガンマ線結合問題」

演習:「ADVANTGコードによる解析 III:複雑な体系 – 使用済燃料輸送容器または迷路ストリーミング問題」

I最適分散低減法(CADIS理論)の概要

1. モンテカルロ法遮蔽計算と分散低減

深層透過における粒子の減少の例





モンテカルロ法遮へい解析における分散低減の必要性

- モンテカルロ法による放射線遮へい解析
- =数桁以上の深層透過問題
- →百万個の粒子を発生させても、数個しか遮へい体外に到達しない。
- →分散低減法の適用が必須
 - スプリッティングとロシアンルーレット
 - ✓ Importance Sampling法
 ✓ Weight-Window法
 空間・エネルギー
 用いられる
 - ●線源バイアス(空間・角度・エネルギー)_
 - 飛程延長(Path Length Stretching)、強制衝突(Forced Collision)、etc



分散低減法の効果 (ADVANTGコードでCADIS理論適用)

| | セル | 100 | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 9 | 10 | 200 | |
|--------------|---------------------|------------|-----|-----------|-----|----------|-------|----------|---------------------|--------|-----------|--------|-----------------|--------------------------------|
| Cf-252 中性 | - 2 自発核 主子ビー. | 分裂 ム | 炭素鋼 | ポリエチレン | 炭素鋼 | ポリエチレン | 炭素鋼 | ポリエチレン | 炭素鋼 | ポリエチレン | 炭素鋼 | ポリエチレン | 条 0.4 (Co | 充計誤差 44% /10分 re I5 1⊐ア) |
| | Z(ci | m) 0 | 1 | 0 20 |) | 30 4 | 05 | 50 (| 50 ⁻ | 70 | 80 90 | 0 1 | 00 ←ここ | この線量に最適化 |
| 1neutron | activity | in each ce | | | | | | | | | | | print t | table 126 |
| | - | tracks | | populatio | n c | ollision | s col | lisions | num | ber | flux | | average | average |
| | cell | enterin | g | | | | * | weight | weig | hted | weight | ed tra | ack weight | track mfp |
| | | | | | | | (per | history) | ene | rgy | energy | y (i | relative) | (cm) |
| 1 | 100 | 5937 | 4 | 59374 | | 0 | 0.0 | 000E+00 | 3. 938 | 0E-01 | 9. 4357E- | -01 1. | . 3083E+01 | 0. 0000E+00 |
| 2 | 1 | 161086 | 2 | 2352585 | | 3262719 | 5.4 | 069E+00 | 3.867 | 8E-01 | 1. 1257E- | +00 2. | . 7237E+00 | 4. 1141E+00 |
| 3 | 2 | 104706 | 9 | 2550142 | | 2295226 | 4.9 | 261E+00 | 1. 243 | 0E-01 | 9. 6043E- | -01 5. | 6262E-01 | 1.8275E+00 |
| 4 | 3 | 1031184 | 4 | 2930366 | | 4626505 | 7.8 | 254E-01 | 1.983 | 8E-02 | 7. 3500E- | -01 1. | 5509E-01 | 3. 2253E+00 |
| 5 | 4 | 135625 | 9 | 2625385 | | 2792443 | 3.3 | 030E-01 | 7.016 | 1E-03 | 8. 2876E- | -01 2. | .7364E-02 | 1. 6032E+00 |
| 6 | 5 | 101363 | 3 | 2925000 | | 5694280 | 3.1 | 915E-02 | 5.899 | 7E-03 | 8. 8446E | -01 5. | . 0194E-03 | 3. 2559E+00 |
| 7 | 6 | 169585 | 2 | 3474583 | | 4755419 | 8.6 | 071E-02 | 8. 432 | 0E-05 | 3. 8067E- | -01 2. | . 1873E-03 | 8. 4644E-01 |
| 8 | 7 | 157469 | 9 | 4034240 | | 10097272 | 1.6 | 998E-03 | 1.612 | 0E-03 | 9. 9894E- | -01 1. | . 4257E-04 | 3. 1812E+00 |
| 9 | 8 | 321489 | 0 | 5363470 | | 12309249 | 5.6 | 884E-03 | 6. 551 | 3E-05 | 3. 8948E- | -01 7. | .5310E-05 | 8. 0664E-01 |
| 10 | 9 | 271691 | 3 | 6087208 | | 22124255 | 1.1 | 662E-04 | 7. 081 | 2E-04 | 1. 0078E- | +00 4. | . 4397E-06 | 2. 9775E+00 |
| 11 | 10 | 304762 | 7 | 7566878 | | 67909648 | 2.9 | 192E-04 | 7.785 | 0E-05 | 4. 8381E- | -01 2. | 1668E-06 | 8. 9344E-01 |
| 12 | 200 | 295082 | 3 | 2950823 | | 0 | 0.0 | 000E+00 | 5.919 | 0E-04 | 2. 0373E- | +00 3. | . 7003E-07 | 0. 0000E+00 |
| | total | 2131918 | 5 | 42920054 | 1 | 35867016 | 1.1 | 572E+01 | | | | | | |



分散低減法の効果

分散低減なし

CADIS理論による最適分散低減



分散低減法の考え方=重み付き粒子

インプリシット捕獲法とウェイトカットオフ*⁾ (Implicit capture and Weight Cut off)

現実の現象に忠実なシミュレーション(アナログモンテカルロ法)では、粒子が 捕獲反応を起こすと、その粒子が除去される。これに対して、インプリシット捕 獲法では、除去されず捕獲断面積の全断面積に占める割合だけ重みを減らし て生き残るように取り扱う。MCNPでは、アナログモンテカルロ法を用いるエネ ルギー範囲を指定した場合、及び詳細な光子の物理モデルを用いる場合を除 き、インプリシット捕獲法が用いられる。インプリシット捕獲法により重みが小さ くなった粒子は、ある重み以下となったときにウェイトカットオフにより追跡が終 了される。MCNPのアルゴリズムはアナログモンテカルロ法ではなく、このイン プリシット捕獲法とウェイトカットオフに基づいている。

*) J.S.Hendricks and T.E.Booth, MCNP VARIANCE REDUCTION OVERVIEW, LA-UR—8501173 (1985) およびMCNP4Bのマニュアルから。



Splitting & Russian Roulette

粒子に「重み」を考えて(これを「バイアスする」という)、計算結果への影響の大きい領域 (高インポータンス領域)では粒子を軽くする代わりに数を増やし、影響の小さい領域(低イ ンポータンス領域)では粒子を重くして数を減らす。



線源バイアス

線源位置バイアス



評価点に寄与の大きい近傍の線源は 軽くして数多く、寄与の小さい遠い線 源は重くして数少なく発生させる。



I最適分散低減法(CADIS理論)の概要

2. MCNPの分散低減手法

MCNPで用いられている 分散低減法

①時間とエネルギーのカットオフ法

(Time and Energy Cutoff)

MCNPでは、粒子が飛行している時間を計測している。これが指定した時間 以上になったとき、追跡を終了する。また減速の結果、粒子のエネルギーが指 定したエネルギー以下となったときに追跡を終了する。MCNPではCUTカードで 指定する。

②空間スプリッティング/ロシアンルーレット(前述)

(Geometry Splitting and Russian Roulette)

この方法を用いた場合は、高インポータンス領域から低インポータンス領域 へと輸送される粒子はロシアンルーレットを受ける。ロシアンルーレットでは複 数の粒子のうち、指定した重みより小さい粒子は、その重みを他の粒子に加え られて追跡が終了する。逆に、低インポータンス領域から高インポータンス領 域へ輸送される粒子は分割され、より多くの追跡が行われる。このようにして、 計算結果への影響の大きい(重要度の高い)領域を指定してサンプリングを行 う方法である。MCNPではセル毎のインポータンス(IMP)を相対値で与えて指 定する。



MCNPで用いられている分散低減法

③エネルギースプリッティング/ロシアンルーレット

(Energy Splitting/Russian Roulette)

指定したエネルギー群毎にスプリッティング/ロシアンルーレットを行う方法 である。スプリッティングにより増える粒子数の比を群毎に与えて指定する。 MCNPでは、ESPLTカードとして独立に与えることもできるが、後述のWeight Windowの中でも用いられる。

④強制衝突法(Forced Collision)

衝突の数が少なく点検出器への寄与が得にくい、薄い物質中で強制的に衝突を起こさせる方法である。点検出器とともに用いて、点検出器に寄与する衝突の数を増やす働きをする。指定したセルで粒子を分割し、重みを衝突粒子と 非衝突粒子分に分けてサンプリングする。MCNPではFCLカードとして与える。

5DXTRAN

この方法はMCNP独特の方法で、DXTRANと呼ばれる小さな球状の空間を 指定し、そこへ散乱の結果到達する粒子を解析的に計算する方法である。散 乱に関する角度バイアスの一種である。DXCカードで指定する。

MCNPで用いられている分散低減法

⑦線源バイアス法(Source Biasing) (前述)

指定した発生位置、エネルギー、角度によって、分布を保存しながら発生する 粒子数の数を変える方法である。MCNPでは線源指定でSBカードとして与える。

⑧ 飛程延長法(Path Length Stretching)

粒子を長い距離にわたって飛行させるために、ある方向について衝突点間の 距離を仮想的に延ばし、これに対応して重みを下げる方法である。この方法は、 粒子の重みを大きく変動させるために、ウェイトウインドウ法と組み合わせて使 用することが必要である。MCNPではEXTとVECTカードを用いてしている。

⑨ 相関サンプリング法(Correlated Sampling)

摂動計算に用いられる分散低減法である。摂動前後で各ヒストリーの開始時 点の乱数が同一になるようにサンプリングを行い、微少な摂動の影響を調べる 方法である。

ウェイトウインドウ法(Weight Window)

エネルギー及び空間で粒子の取り得る重みの範囲を指定し、範囲以下の粒 子はロシアンルーレットをかけ、範囲以上の粒子は重みを分割してサンプリン グを続ける方法である。つまり、空間スプリッティング/ロシアンルーレットとエ ネルギースプリッティング/ロシアンルーレットを同時に行う方法である。空間 とエネルギーの2次元メッシュ(ウェイトウィンドゥ)について、そのウェイトウィン ドゥの下限重みWL、ロシアンルーレットで生き残る下限重みWS、及び上限重 みWUを与える。WS及びWUは、全てのウィンドゥについてWLの定数倍の値が 用いられ、WLのみを入力で指定する。下限重みWL以下の粒子は、ロシアン ルーレットにより他の粒子と統合され、上限重みWU以上の粒子はスプリッティ ングを受ける。これにより、粒子の重みは常にウェイトウィンドゥの範囲に収ま り、重みのゆらぎが小さくなるため、分散低減に寄与する。粒子の重みのばら つきが大きくなるような他の分散低減法(線源バイアス、指数変換法など)は、 ウェイトウィンドゥ法と併用しないと、誤った計算結果を与えるおそれがある。 ウェイトウィンドゥ法のパラメータ(以下WWパラメータと呼ぶ)WLを最適に与える 方法は経験に頼るところが大きい。

Weight Window法

空間とエネルギーから成る位相空間の「窓」を通るたびに、 Russian Roulette/Splittingを行う。





WWパラメータW_s、W_L、W_Uの設定が難しい。 経験と試行錯誤が必要。



Weight Window Generator (WWG)

最初のMCNPを用いたモンテカルロ計算で、最適なWWパラ メータを求め、これを次の計算に適用する機能



WWGカードでWeight Window Generatorの使用を指定すると、位相空間 セル(幾何形状セルとエネルギー群から構成されるウィンドゥ)に入射す る粒子数からのインポータンスを次の式で計算する。

インポータンス= 位相空間セルに入射する粒子による検出器応答 入射した粒子の重さの和

WWパラメータはセル毎でも、MESHカードで与えるメッシュ毎でも与える ことができる。



Weight Window Parameter 生成機能(MCNPのWWG)の問題点

モンテカルロ計算でパラメータを求めるため、粒子が到 達しなくてはパラメータが定まらない。

- +分に粒子を到達させるには、本計算に匹敵する計算時 間が必要。
- →計算時間短縮のための分散低減に、余計な計算時間と 手間暇を掛けてしまう場合がある。(本末転倒)
- →経験も、試行錯誤も、余分なモンテカルロ計算も行わずに自動的に分散低減が実現できないか?

→ 随伴線束=インポータンス関数の利用





I最適分散低減法(CADIS理論)の概要

3. 自動分散低減理論 "CADIS"

随伴計算を用いた分散低減パラメータの設定

古くからアイデアはあった。 □ *Tang & Hoffman*(1988) □ *P.C.Miller et al.* for McBEND(1990) □ *M.W.Mickael* for MCNP WWG (1995)

<u>MCNPのための体系化及びコード化</u>

John.C.Wagner & Alireza Haghighat (1997)

CADIS (Consistent Adjoint Driven Importance Sampling)



(J.C.Wagner and A.Haghighat, N.S.E 128,1998)

CADIS (Consistent Adjoint Driven Importance Sampling)

- インポータンス関数(随伴線束)を、「線源バイアス」と「輸送バイアス」の設定に使用して、「一貫した」取り扱いを行う。
- 随伴線束は離散座標法(Sn法)などの決定論的方法で計算する。
- ただし、あくまで計算効率化のためなので、随伴線束の計算には本番のモン テカルロ法による線束の計算ほどの精度は求められず、モデル、群構造、角 度分点などは簡略化して短い時間で計算できるようにしてよい。



CADIS 理論

<u>随伴線束で表した検出器応答(線量率や反応率)</u>

Forward Fluxで表した
$$R = \int_{V_d} \int_{E} \sigma_d(\vec{r}, E) \phi(\vec{r}, E) dE d\vec{r}$$

検出器応答 $R = \int_{V_d} \int_{E} \sigma_d(\vec{r}, E) \phi(\vec{r}, E) dE d\vec{r}$

Adjoint Fluxで表した
$$R = \int_{V_d} \int_{E} q(\vec{r}, E) \phi^+(\vec{r}, E) dE d\vec{r}$$
 検出器応答

$$\phi(\vec{r}, E)$$
 空間 \vec{r} とエネルギー E における線束(Forward Flux)
 $\phi^+(\vec{r}, E)$ 空間 \vec{r} とエネルギー E における随伴線束(Adjoint Flux)
 $\sigma_d(\vec{r}, E)$ 空間 \vec{r} とエネルギー E での検出器応答関数(線量率換算係数)
 $q(\vec{r}, E)$ 空間 \vec{r} とエネルギー E での線源(線源分布・エネルギースペクトル)
 R 検出器応答(評価点における線量、反応率など)

M. L. Williams and W. W. Engle Jr., The Concept of Spatial Channel Theory Applied to Reactor Shielding Analysis, Nucl. Sci. Eng., 62, p.92 (1977)



CADIS 理論

線源バイアス

バイアスされた線源分布

$$\hat{q}(p) = \frac{\phi^+(p)q(p)}{\int_p \phi^+(p)q(p)dp} = \frac{\phi^+(p)q(p)}{R}$$

<u>最適な粒子の重み</u>

$$W(p) = \frac{R}{\phi^+(p)}$$

p空間とエネルギーから成る位相空間での座標=(\hat{r}, E) $\hat{q}(p)$ 位相空間座標pにおけるバイアスされた線源q(p)位相空間座標pにおける線源=線源分布・エネルギースペクトル $\phi^+(p)$ 位相空間座標pにおける随伴線束R検出器応答(評価点における線量、反応率など)W(p)位相空間座標pにおける最適な粒子の重み



CADIS 理論

輸送バイアス = 最適な重みを持った粒子の輸送方程式

通常の輸送方程式 位相空間 p 位相空間 p' \bigcirc $\phi(p) = \int K(p' \to p)\phi(p')dp' + q(p)$ 粒子 重さw(p) 粒子 重さw(p') 理想的には $\left(\frac{\phi^+(p)}{\phi^+(p')}\right)$ <0ならばスプリッティング、 バイアスされた粒子の輸送方程式 逆ならばロシアン・ルーレットを行い、粒子重みを $\hat{\phi}(p) = \int \widehat{K}(p' \to p)\hat{\phi}(p')dp' + \hat{q}(p)$ $w(p) = \left(\frac{\phi^+(p')}{\phi^+(p)}\right) w(p')$ に変化させる。 where $\hat{\phi}(p) = \frac{\phi^+(p)\phi(p)}{R}$ $\hat{q}(p) = \frac{\phi^+(p)q(p)}{R}$ $\widehat{K}(p' \to p) = K(p' \to p) \left[\frac{\phi^+(p)}{\phi^+(p')} \right]$

 $K(p' \rightarrow p)$ 位相空間座標p'からpへの輸送カーネル(移動する確率) $\hat{K}(p' \rightarrow p)$ バイアスされた輸送カーネル $\hat{\phi}(p)$ 位相空間座標pにおけるバイアスされた線束







主な随伴計算を用いた自動分散低減の試み

McBEND(UKAEA,1967):随伴拡散計算による自動分散低減【有償】

AVATAR(LANL+K.A.V.Riper,1997):3次元Sn法随伴計算(THREEDANT)+MCNP 【非公開】

- LIFT (LANL,S.A.Turner,1997):指数変換法やDXTRANに似たゼロ分散理論に基づく方法。【非公開】
- A³MCNP(UFL,A.Haghighat,1998):CADIS理論に基づく3次元Sn法随伴計算 (TORT)+MCNP-4A【有償】
- ECBO (NUPEC,S.Mitake & MRI,O.Sato): CADIS理論に基づく、公開コード(DORT, ANISN)を組み合わせた2次元Sn法随伴計算でMCNP用のWeight Window Parameterと線源バイアスを生成する。【公開,2007】
- MAVRIC (ORNL, J.Wagner, 2005): KENO-VI形状を採用した多群モンテカルロコー ドMONACOとForward CADIS法に基づく自動分散低減による3次元多 群モンテカルロ法遮蔽計算【公開, 2005】

ADVANTG(ORNL, S.W. Mosher ,2013):3次元離散座標法コードDENOVOを用い て、Forward CADIS法に基づき、MCNPのWeight Window Parameterを 生成するコード。【公開,2015】

CADIS理論に基づくコード _



A³MCNP

- CADIS理論に基づき、ペンシルバニア州立大(当時)のA.Haghighatと J.Wagnerが1998年に開発
- TORTによる3次元随伴線束計算と改造したMCNP-4Aの組み合わせ
- MCNPの入力からTORTの入力を自動生成
- PWRキャビティドシメトリでは、50,000倍のFOMの向上が見られた。
- 有償で販売(2000年ごろ)

A³MCNP の処理の流れ





- 核燃料輸送容器(RZ形状)専用
- 1次元Sn法(ANISN)、2次元Sn法(DORT)+MCNP4C
 以降(MCNP5,MCNP6)
- Weight Window Parameterと線源エネルギーバイア
 ス、空間バイアス(軸方向のみ)を最適化
- FOMの向上(WWパラメータがデフォルトの場合に 比較して)=中性子約100倍、FPガンマ線約1000倍
- RIST 原子カコードセンターから公開



ECBO の処理の流れ





SCALEシステムのMAVRIC

MAVRIC: KENO-VI形状を採用した多群モンテカルロコードMONACOと Forward CADIS理論に基づく自動分散低減による3次元多群モ ンテカルロ法遮蔽計算

⇒SCALE6.2(2016年5月登録)からは連続エネルギー計算も可能

MONACO:多群3次元モンテカルロ法中性子・ガンマ線輸送計算コード

DENOVO:三次元XYZ形状Sn法中性子・ガンマ線輸送計算コード。 MAVRICで、MONACOの最適分散低減をCADIS理論で行う際の随 伴線束計算に用いる。

Forward CADIS法

線量分布などの分布量の計算を行う際に、決定論的手法を用いたForward計算結果を利用して、CADIS法における随伴線源を計算して最適化する手法

Forward CADIS (FW-CADIS)理論

CADIS理論は単一の検出器応答(R)には有効だが・・・ \rightarrow 線量分布のような複数のRの計算の効率化はどうするか。

次の随伴線源を考えてCADIS理論を適用することにより、複数の検 出器応答 $(R_1, R_2, \bullet \bullet, R_N)$ の統計誤差を一様とすることができる。

$$q^{+} = rac{\sigma_{d,1}}{R_1} + rac{\sigma_{d,2}}{R_2} + \bullet \bullet + rac{\sigma_{d,N}}{R_N}$$
where $\sigma_{d,i}$ i番目の検出器の応答関数
 R_i i番目の検出器の応答

*R_iの*計算にForward計算(通常の輸送計算)による検出器位置での線束の計算が必要なため、"Forward CADIS"と呼ばれる。。



Ⅱ ADVANTGコードの概要と使用方法

1. ADVANTGコードの概要

ADVANTG

<u>ADVANTG</u>は、オークリッジ国立研究所(ORNL)で開発された MCNPのWeight Window Parameterと線源バイアスをCADISまた はFW-CADIS理論に基づいて生成するコードである。

S. W. Mosher, A. M. Bevill, S. R. Johnson, A. M. Ibrahim, C. R. Daily, T. M. Evans, J. C. Wagner, J. O. Johnson and R. E. Grove, *ADVANTG—An Automated Variance Reduction Parameter Generator*, ORNL/TM-2013/416 (November 2013)

<u>ADVANTGの公開バージョン</u>

ADVANTG 3.0.1: 2015年に公開された、Forward CADIS法によるMCNP用自動 分散低減コード。DENOVOを用いて3次元離散座標法で随 伴線束を計算する。

RSICC CODE PACKAGE CCC-831 : ADVANTG 3.0.1: AutomateD VAriaNce reducTion Generator

ADVANTG 3.2.1: ADVANTG 3.0.1から、複数のセルにまたがる線源や円筒形状 メッシュタリーの取扱い、随伴線束計算における反射境界や 一回散乱線源の取扱いの追加、などを改良。2019年8月公開

RSICC CODE PACKAGE CCC-854 : ADVANTG 3.2.0: AutomateD VAriaNce reducTion Generator



AVANTGコードの処理フロー



NUCLTECH
AVANTGコードの処理フロー

| | ステップ | 処理内容 | | | | |
|----------|--------------------------|---|--|--|--|--|
| | ADVANTG Step 1 | ・MCNP入力データを読み込み、次のデータを生成する。 ①Forward 及び Adjoint Flux計算用DENOVO入力データ ②DENOVOで用いる巨視的断面積を計算するためのGIP(ANISN 形式群独立巨視的断面積計算コード)入力データ(材質組成データ) | | | | |
| | GIP(F) | DENOVOのForward計算で用いる巨視的断面積を計算する。 | | | | |
| FW-CADIS | DENOVO(F) | FW-CADIS法で用いるForward Fluxを3次元Sn法で計算する。 | | | | |
| 02200 | FORADJ | Forward FluxからDENOVOによるAdjoint計算で用いる随伴線源分 布を計算する。 | | | | |
| | DENOVO(A) | FW-CADIS法及びCADIS法で用いるAdjoint Flux(随伴線束)を3次元 Sn法で計算する。 | | | | |
| | ADVANTG Step 2 | 最適分散低減のために、Step 1で読み込んだMCNP入力データに 線源バイアスデータを書き加えたデータと、外部Weight Window Parameterファイルを作成する。 | | | | |
| | MCNP (ADVANTG Step 3) | Step2で作成した線源バイアス付MCNP入力データとWeight Window Parameterファイルを用いたMCNPによるモンテカルロ法 計算の実行 | | | | |

Ⅱ ADVANTGコードの概要と使用方法

2. $ADVANTG = -FOT > Z + -\mu$



ADVANTG**のインストール**手順

- ① 動作環境の確認
- ② MCNP5-1.60が動作することの確認
- ③ ADVANTGコードのインストール
- ④ サンプル計算の実行



① 動作環境の確認

<u>ADVANTGの動作環境</u>

- ✓64ビットのLinuxが必要(32ビットは不可)
- ✓Windows10(64ビット)のWSL(Windows Subsystem for Linux)も使用可

✓Cygwinは不可

- ✓MCNP5-1.60がインストールされて実行できること
- ✓WSLの場合はWindows上にMCNP5-1.60がインストールされていれば、Linux上に 無くても可
- ✓テストを行ったLinux distribution
 - Ubuntu 18.04 LTS (Windows10 WSL1にてテスト)
 - Ubuntu 20.04 LTS (Windows10 WSL1にてテスト)
 - OpenSUSE-Leap-15.1 (Windows10 WSL1にてテスト)

VINE Linux 6.5





1) MCNP実行形式プログラムへのPATH設定の確認

\$ echo \$PATH

(MCNPインストールディレクトリ)/MCNP_CODE/bin

WSLでWindows用MCNP5-1.60を使う場合は次をPATHに 加える。

/mnt/*c/LANL/MCNP61*/MCNP_CODE/bin (C:¥LANL¥MCNP61にインストールされている場合)

2) MCNP断面積データへのパス変数の確認

- Linux上のMCNPを用いる場合
- \$ echo \$DATAPATH
- (MCNPインストールディレクトリ)/MCNP_DATA

WINDOWS上のMCNPを用いる場合
 右に示すようにWINDOWSの環境変数としてDATAPATH
 を設定しておく。

| | 值 | 1 |
|--|--|---|
| DATAPATH | C:¥LANL¥MCNP61¥MCNP_DATA | ſ |
| MOZ_PLUGIN_PATH | C:¥Program Files (x86)¥Foxit Software¥Foxit Reader¥plugins¥ | 1 |
| OneDrive | C:¥Users¥osamu¥OneDrive | |
| OneDriveConsumer | C:¥Users¥osamu¥OneDrive | |
| Path | C:¥Users¥osamu¥AppData¥Local¥Microsoft¥WindowsApps;c:¥LANL | |
| TEMP | C:¥Users¥osamu¥AppData¥Local¥Temp | |
| TMP | C:¥Users¥osamu¥AppData¥Local¥Temp | 3 |
| ステム環境変数(<u>S</u>) | | |
| | 24 | |
| 変数 | 值 | ' |
| 変数 ComSpec | 值 C:¥WINDOWS¥system32¥cmd.exe | , |
| 変数 ComSpec DriverData | 値 C:¥WINDOWS¥system32¥cmd.exe C:¥Windows¥System32¥Drivers¥DriverData | , |
| 変数 ComSpec DriverData NUMBER_OF_PROCESSORS Os | 値 C:¥WINDOWS¥system32¥cmd.exe C:¥Windows¥System32¥Drivers¥DriverData 12 Windows NT | |
| 変数 ComSpec DriverData NUMBER_OF_PROCESSORS OS Dath | Idit C:¥WINDOWS¥system32¥cmd.exe C:¥Windows¥System32¥Drivers¥DriverData 12 Windows_NT C:¥WINDOWSKS:::tem32*C:¥MINDOWSKS:::tem22%W | , |
| 変数 ComSpec DriverData NUMBER_OF_PROCESSORS OS Path Path PATHFXT | ta C:¥WINDOWS¥system32¥cmd.exe C:¥Windows¥System32¥Drivers¥DriverData 12 Windows_NT C:¥WINDOWS¥system32;C:¥WINDOWS;C:¥WINDOWS¥System32¥W COM-EXF. BAT: CMD: VBS: VBE: IS: ISE: WSE: WSE: WSE: WSE: | • |
| 変数 ComSpec DriverData NUMBER_OF_PROCESSORS OS Path PATHEXT PROCESSOR ARCHITECTURE | 値 C:¥WINDOWS¥system32¥cmd.exe C:¥Windows¥System32¥Drivers¥DriverData 12 Windows_NT C:¥WINDOWS¥system32;C:¥WINDOWS;C:¥WINDOWS¥System32¥W .COM;:EXE;:BAT;.CMD;.VBS;.VBE;JS;JSE;.WSF;:WSH;:MSC AMD64 | |

3) MCNP5-1.60の動作確認

MCNPのサンプル問題用データなどを用いて、次のコマンドで動作することを確認する。

(MCNP5用サンプルデータとして VALIDATION_SHIELDINGにあるFE09i を使う場合)

\$ cd (MCNPインストールディレクトリ)/MCNP_CODE/MCNP5/Testing/VALIDATION_SHIELDING/Inputs/

\$ mcnp5 inp=ueki35

\$ mcnp5.exe inp=ueki35

(Linux上のMCNPを用いる場合) (Linux上のMCNPを用いる場合)



③ ADVANTGコードのインストール

1) 自己解凍型シェルスクリプトの実行

・必要に応じてDVD中の次のファイルをディスクにコピーする。

ADVANTG-3.2.1-No-MCNP/ advantg-3.2.1-linux-x86_64-setup_nomcnp.sh

・上記のファイルを実行(rootでなくてもよい)

\$ advantg-3.2.1-linux-x86_64-setup_nomcnp.sh

2) 次の 質問に回答しながらインストールを実行

MCNP5-1.60 executable [EMPTY]: →MCNP5-1.60の実行形式ファイル名 MCNP5-1.60 data directory [EMPTY]:→XSDIRファイルの在るディレクトリ Installation directory [(ユーザーホームディレクトリ) /advantg]:

→ADVANTGをインストールするディレクトリ

(回答例)

This binary software distribution is compatible with 64-bit Linux operating systems running glibc 2.5 or later.

(Press <Ctrl>-C to abort at any time)

MCNP5-1.60 executable [EMPTY]: /mnt/e/MCNP/MCNP_CODE/bin File not found: /mnt/e/MCNP/MCNP_CODE/bin Use this filename anyway? [n]: n

MCNP5-1.60 executable [EMPTY]: /mnt/e/MCNP/MCNP_CODE/bin/mcnp5.exe MCNP5-1.60 data directory [EMPTY]: /mnt/e/MCNP/MCNP_DATA Installation directory [/home/sato/advantg]: MCNPの実行形式 ファイル名を間違え ると再入力を促す。



ADVANTGコードのインストール $(\mathbf{3})$

●RSICC 配布DVDの内容

ADVANTG-3.2.1-No-MCNP/

| advantg-3.2.1-linux | -x86 | 64-setup | nomcnp.sh |
|---------------------|------|----------|-----------|
| 0 | _ | - ! - | |

| | ADVANTGの自己解凍インストールシェルスクリプト |
|--------------|----------------------------|
| licenses/ | ライセンス関連文書一式 |
| C831.pdf | ADVANTG 3.2.0の配布文書 |
| c854mnycp.01 | ccc854パッケージの配布テキストファイル |

●配布されるコード

- ADVANTG-3.2.1 CADIS理論に基づくMCNP用最適分散低減コード(SnコードDENOVOも含む) MSX-1.1 放射化による線量計算のためのモンテカルロ-決定論的手法ハイブリッド計 算コード
- NAGSS-1.0 MSXで計算されたガンマ線源をMCNP5-1.60(ORNL改良版)用の線源に変換 するコード
- Radiant-1.0 レイトレーシングでMCNPの形状モデル鳥瞰図を作成するコード
- ●ADVANTG関連の付属文書(インストール後に./docに展開される)

| ADVANTG-3.0.pdf | ADVANTG 3.0のマニュアル(ORNL/TM-2013/416 Rev. 1) |
|-----------------|--|
| ADVANTG-3.2.pdf | ADVANTG 3.2の改良点の説明 |
| MPI-readme.pdf | MPIによる並列計算をクラスターで行うときの注意事項 |



④ サンプル計算の実行

≻次の4種類のサンプル問題がADVANTG 3.2.1に付属

- cargo Ba-133線源による荷物検査用Nalパネルの試験
- n17 2018年ANSでの発表に使った中性子源問題
- jpdr 日本最初の動力炉JPDR解体の際の放射化解析(JAEA 助川氏)
- ueki 各種材質の中性子遮蔽実験(旧・船研 植木氏)

▶上記のうちから、ueki35のケースを実施してみる。

1. 分散低減を行わない場合のMCNP計算

\$ source advantg.rc

\$ cd example/advantg/ueki/35

\$ mcnp5 inp=ueki35 → 6分間計算

\$ mv outp ueki35.no-ww.out

2. ADVANTGを用いて分散低減を適用した場合のMCNP計算

\$ advantg ueki35.adv

\$ cd output

\$ mcnp5 inp=inp wwinp=wwinp → 6分間計算

\$ mv outp ../ueki35.out

3. ueki35.no-ww.out(分散低減なし)とueki35.out(ADVANTGで分散低減)を比較

④ サンプル計算の実行

Ueki35.no-ww.out

1tally

4 nps = 112939 tally type 4 track length estimate of particle flux. tally for neutrons this tally is modified by a dose function. this tally is all multiplied by 4.05000E+07 volumes cell: 3 1.25000E+02

cell 3

5.81412E-03 0.5029

| tfc bin behavior | results of 1 mean behavior | 0 statistic value | al checks relative decrease | for the estimated error decrease rate | answer for var value | the tally iance of t decrease | fluctuation char he variance decrease rate | t (tfc) bin c figure value | of tally of merit behavior | 4 -pdf- slope |
|---------------------|----------------------------------|--------------------------|-----------------------------------|---|----------------------------|-------------------------------------|--|----------------------------------|----------------------------------|---------------------|
| desired | random | <0. 10 | yes | 1/sqrt(nps) | <0. 10 | yes | 1/nps | constant | random | >3. 00 |
| observed | random | 0. 50 | yes | yes | 0. 35 | yes | yes | constant | random | 0. 00 |
| passed? | yes | no | yes | yes | no | yes | yes | yes | yes | no |

Ueki35. out

2344252 1tallv nps = 4 tally type 4 track length estimate of particle flux. tally for neutrons this tally is modified by a dose function. this tally is all multiplied by 4.05000E+07 volumes cell: 3 1.25000E+02 cell 3 4.03513E-03 0.0102 results of 10 statistical checks for the estimated answer for the tally fluctuation chart (tfc) bin of tally ----variance of the variance---tfc bin --figure of merit---relative error---mean-behavior behavior value decrease decrease rate value decrease decrease rate behavior value 1/sqrt(nps) <0.10 desired random <0.10 1/nps constant random yes yes 0.01 0.00 observed random ves ves decrease random ves no passed? yes yes yes yes yes yes no no yes



4

-pdf-

slope

>3. 00 3. 91

yes

Ⅱ ADVANTGコードの概要と使用方法

3. ADVANTGコードの入力データ



ADVANTG**の入力データ** (1/2)

| 分类 | 頁 | キーワード | 変数 | 内容 | 選択肢 | デフォル |
|------------------|------------|----------------------------|-------------------------|---|-------------------------------|-----------|
| | | model | name | 形状モデル MCNP5またはSWORD | mcnp / sword | mcnp |
| Driver | | method | name | 分散低減法 CADIS法、Forwad CADIS法、DENOVO輸送計算(DX) | cadis / fwcadis / dx | |
| | | outputs | name ··· | 出力形式 (複数可) (MCNP計算、SILO図示、Sn法応答計算、なし) | mcnp / silo / response / none | mcnp silo |
| | | mcnp_input | filename | MCNP5の入力ファイル名 | | |
| | | mcnp_tallies | int ··· | 分散低減のターゲットとするタリー番号(複数可) | | |
| | | mcnp_material_names | int name ··· | MCNPの材質番号と材質名(SILOで図示するときに用いる) | | |
| | | mcnp_min_source_samples | int >= 0 | 線源サンプル数の最小値 | | 1E+06 |
| | | mcnp_max_source_samples | int >= 0 | 線源サンプル数の最大値 | | 1E+08 |
| | | mcnp_target_source_density | int >= 0 | 1メッシュに含まれる線源の最小平均サンプル数 | | 100 |
| | | mcnp_max_point_sources | int >= 0 | 点線源として扱う最大の線源数。これ以上は体積線源と見做す。 | | 20 |
| | | mcnp_force_point_source | bool | 線源を点線源として一回散乱法と組み合わせてSn計算を行うか? | true / false | FALSE |
| | | mcnp_min_rays_per_face | int >= 0 | 1方向について各メッシュをレイトレーシングする最小本数 | | 10 |
| | MCNP関連 | mcnp_ray_directions | axis ··· | レイトレーシングの方向 (複数可) | x / y / z | хуг |
| | | mcnp_num_rays | int >= 0 | レイトレーシング本数のノミナル値 | | 1 |
| | | mcnp_lost_rays | int | 見失うことが許されるレイトレーシングの最大本数 | | 10 |
| | | mcnp_mix_tolerance | real >= 0.0 | 二つの混合材質の組成を同じか、違うかを判断する精度 | | 0. 01 |
| Madal | | mcnp_unfolding_origin | real (3) | レイトレーシングでMCNP形状をUnfoldingする原点座標 | | |
| IUUUUU | | mcnp_unfolding_safe | bool | レイを見失いにくい安全だが計算時間が掛かるUnfoldingを行うか? | true / false | FALSE |
| | | mcnp_tally_min_radius | int real | MCNPで円筒メッシュタリーを用いている場合のタリー毎の最小及び最大半径。タリー | | |
| | | mcnp_tally_max_radius | inc real, | 番号半径の組を必要数入力する。 | | |
| | | mcnp_tally_min_theta | int roal | MCNPで円筒メッシュタリーを用いている場合のタリー毎最小及び最大角度(単位は | | |
| | | mcnp_tally_max_theta | IIIC Teal, | 360°が1)。タリー番号 角度の組を必要数入力する。 | | |
| | | sword_input | filename | | | |
| | | sword_mix_tolerance | real | | | |
| | | sword_small_sources | bool | | | |
| | | sword_sampling | name | | 計算する際のオプション | |
| | SWORD関連 | sword_subcell | int | | | |
| | | sword_subcell_x | int | | | |
| | | sword_subcell_y | int | | | |
| | | sword_subcell_z | int | | | |
| | | sword_resolution | float | | | |
| | | fwcadis_spatial_treatment | name | Forward CADIS法の空間取り扱いオプション | pathlength / global | pathlengt |
| | | fwcadis_response_weighting | bool | 応答関数のエネルギー依存性に応じた随伴線源を用いるか否か | true / false | TRUE |
| | FW-CADIS関連 | fwcadis min response | real >= 0.0 | 空間取り扱いオプションがglobalのときに、随伴線源を作成する際に用いる検出器応 | | 0 |
| Method | | fwcadis may response | real >= 0.0 | 一答の最小・最大値。例えば、ある値以下の線量の位置については重視しないように随 | | (無限) |
| | | dy adjoint | hool | 伴線源を作成するのに用いる。 methodでdyを選んで分数低減パラメータを計算せずに Snは計算のみを行う際に | true / false | FALSE |
| | DX関連 | dx_ddjoind dx_forward | bool | Adioint Forward計算を行う/行わたいを選択する | true / false | FALSE |
| | CADIS関連はオ・ | プション入力はなし | 10001 | | | TALOL |
| | の旧の実達はり | mesh refinement | nama | メッシュ公割をMCNDと同じ形式で与えるか、均一幅で与えるか | menn / uniform | menn |
| | | mesh_rentilement | real | アックエガ剤を聞いていていたのである。 | | liionp |
| | | mesh v | real | ー【mesh_refinement=mcnpのとき】 | | <u></u> |
| | | mesh z | real | ーメッシュ区間の境界座標(cm) | | |
| | | meet v inte | | | | |
| | | mesh_x_Ints | int >= 0 | _ 【mesh_refinement=mcnpのとき】 | 1区間に1メッシュ | · |
| | | mesh_z_ints | $\frac{1111}{111} >= 0$ | —各メッシュ区間のメッシュ分割数 | | <u> </u> |
| Weight Window 及び | Sn計算の空間 | mesh may width | real >= 0.0 | | | |
| メッシュ | | mesh v may width | real >= 0.0 | ┥【mesh_refinement=mcnpのとき】 | | |
| | | mosh v may width | roal >= 0.0 | │設定できるメッシュ幅の最大値。X,Y,Z方向全てをmesh_max_widthで設定できるが、 | | |
| | | mosh z may width | roal >= 0.0 | ━ x, y, zそれぞれで設定も出来る。 | | |
| | | mesh | | | | |
| | | | real >= 0.0 | ┥【mesh_refinement=mcnpのとき】 | | 0 |
| | | mesn_x_min_width | real >= 0.0 | 一設定できるメッシュ幅の最小値。X,Y,Z方向全てをmesh_min_widthで設定できるが、 | | 0 |
| | | mesn_y_min_width | real >= 0.0 | - x, y, zそれぞれで設定も出来る。 | | 0 |
| | | mesh_z_min_width | real >= 0.0 | | | 0 |



ADVANTG**の入力データ** (2/2)

| 分類 | キーワード | 変数 | 内容 | 選択肢 | デフォルト |
|-----------------------------|-----------------------------------|--------------------|---|---|--------------|
| | anisn_library | name | Sn法計算に用いるANISN形式断面積ライブラリの選択 | 27n19g / 200n47g / BUGLE-96 / BPLUS / DABL69 / DPLUS / FENDL67 | |
| 多群断面積ライブラリ | anisn upscatter | bool | 熱中性子群の上方散乱を考えるかどうか。 | true / false | FALSE |
| | anisn_zaid_map | int >= 0 | ANISN形式断面積ライブラリ中の核種を特別に指定する場合に使用 (通常はMCNP入力のzaidに基づき自動的に選ばれる) | | |
| | denovo_discretization | name | DENOVOで用いる差分法。デフォルトはsc(Step Chracteristics)。 | ld / sc /tld / twd / wdd / wdd_ff | SC |
| | denovo_x_blocks | int >= 0 | | | 1 |
| | denovo_y_blocks | int >= 0 | DLINOVOON、T, ZJ 向フロワワカ割奴。milicaる並列計算でTフロワワに一つのスレッド が割しまてこれる | | 1 |
| | denovo_z_blocks | int >= 0 | | | 1 |
| | denovo_energy_sets | int >= 0 | 並列計算でのエネルギー群分割数。分割1個に1スレッド。 | | 1 |
| | denovo_partition_upscatter | bool | 上方散乱群を分割する/しない。 | true / false | FALSE |
| | denovo_quadrature | name | 角度分点セット。デフォルトはqr (Quadruple Range) | glproduct / ldfe / levelsim / qr / userdefined | qr |
| | denovo_quad_order | even int > 1 | 【denovo_quadrature=qrのとき】三角角度分点次数 | | 10 |
| | denovo_ldfe_order | int >= 0 | 【denovo_quadrature=ldfeのとき】三角角度分点次数 | | 1 |
| | denovo_quad_num_azi | int >= 0 | | | 4 |
| | denovo_quad_num_polar | int >= 0 | 月度万点毋以極片、万位月数 | | 4 |
| | denovo_quad_num_azi_vec | int >= 0 | 角度分点・オクタント毎の方位角の数 | | |
| | denovo_quad_polar_axis | axis ··· | 非対称分点の極軸方向。X軸、Y軸、Z軸のいずれか。 | x / y / z | Z |
| | denovo_quad_file | filename | 【denovo_quadrature=userdefinedのとき】角度分点ファイル名 | | |
| ノルバー (DENOVOのSn法計算パラメータ) | denovo_pn_order | int >= 0 | 散乱マトリクスの散乱角ルジャンドル展開次数 | | 3 |
| | denovo_transport_correction | name | 自群自群散乱の輸送補正方法 | cesaro / diagonal / none | diagonal |
| | denovo_mc_first_collision | bool | Monte Calro法による一回散乱線源を使用する/しない | true / false | FALSE |
| | denovo_mc_num_particles | int >= 0 | Monte Calro法による一回散乱線源計算の粒子数 | | 10000 |
| | denovo_solver | name | 内部反復解法。GMRES法またはSource Iteration(Richardson) | gmres / si | gmres |
| | denovo_multigroup_solver | name | <u>上方散乱(外部反復)の解法。Gauss-SeidelまたはGMRES</u> | gauss_seidel / gmres | gauss_seidel |
| | denovo_preconditioner | name | 内部反復の前処理法。Diffusion Syntheticまたは前処理なし。 | dsa / none | none |
| | denovo_two_grid | bool | 上方散乱のtwo-grid 加速法の適用。 | true / false | FALSE |
| | denovo_krylov_space | <u>int >= 0</u> | GMRES解法でのKrylov vectorの最大数。 | | 20 |
| | denovo_max_iterations | int >= 0 | 内部反復最大数。 | | 100 |
| | denovo_tolerance | real > 0. | 内部反復の収束精度。 | | 0.001 |
| | denovo_upscatter_tolerance | real > 0. | 上万散乱(外部反復)の収束精度。 | | 0.01 |
| | denovo_upscatter_inner_iterations | <u>int >= 0</u> | 外部反復を行う際の内部反復の最大数。 | | 10 |
| | denovo_upscatter_inner_toierance | real > 0. | 外部反復を行う除の内部反復の収束精度。 | | 0.01 |
| | denovo_first_group | $ int \rangle = 0$ | 計算する最初と最後の群番号。(第0群から始まることに注意)。 | | 0 |
| | denovo_last_group | | | ture / false | TDUE |
| | denovo_verbose | 1000 l | DENOV0の計構出力を出力する/しない | true / talse | IKUE |
| | | 1111 (0) | DENOVOLT昇モナルの現芥栄什。外面の面に対して「「蜆面反射またはの」具空を指定。 | 0 / 1 | |
| | mcnp_input_template | | micite_input で指定するファイルは外のファイルを差として緑源パイアス等のデータを 加えるときは、そのファイル番号を指定する。 | | |
| | mcnp_mxspln | int >= 2 | Weight Windowで起こすSplittingの最大分割数 | | 100 |
| | mcnp_ww_ratio mcnp_sb_type | real >= 2.0 | Weight Windowの上限重み(WUPN)とト限重み(WW parameter) との比 繰渡バイアスの種類。空間-エネルギー、空間のみ、エネルギーのみ、なし | space_energy / space / energy / | 5.0 |
| 出力オプション | monpspace | $int \ge 0$ | | none | 1F+06 |
| | mcnp max sb samples | int >= 0 | ハイアスされた線源確率分布を計算するためのサンブリングの最小数と最大数 | | 1E+08 |
| | mcnp target sb density | $int \geq 0$ | 線源分布の1区間あたりの目標とするサンプリング数 | | 1E+04 |
| | mcnp user sb sampling | bool | MCNP入力に存在する線源バイアス(SB)を考慮する/しない。 | true / false | FALSE |
| | mcnp num wgt samples | int >= 2 | MCNP線源データ(SDEF)のWGTパラメータ補正のサンプリング数 | , | 1E+07 |
| | mcnp ww collapse factor | real >= 1 | Weight Window メッシュ数を減らすための係数(まとめるメッシュ数) | | 1 |
| | silo_response_ids | bool | | true / false | TRUE |
| | silo_source_ids | bool | 心合分仲めるいは緑源分仲を3110形式で出力 | true / false | TRUE |
| Silo | silo_source_strength | bool | 体積平均・エネルギー積分線源強度をSilo形式で出力 | true / false | TRUE |
| | silo_ww | bool | Weight Window targetをSilo形式で出力 | true / false | FALSE |
| | silo edit reactions | lint name | 反応率を出力するためのANISN形式断面積のポジションと反応名 | | |



ADVANTGコードを用いて、CADIS法あるいはFW-CADIS法でMCNP用の分散低減 パラメータ(Weight Window Parameter及び線源バイアス)を計算するのに最低限 必要な入力データは次の<u>七種類</u>である。その他はデフォルト設定(入力省略)で も問題ない場合が多い。

- emethod 分散低減法(CADIS法、Forwad CADIS法)の選択
- **mcnp_input** MCNPの入力ファイル名
- ●mcnp_tallies 分散低減のターゲットとするタリー番号
- ●fwcadis_spatial_treatment Forward CADIS法の空間取り扱いオプション
- ●mesh_x, mesh_y, mesh_z 及び mesh_x_ints, mesh_y _ints, mesh_z _ints メッシュ区間の境界座標 (cm)と分割数
- ●anisn_library Sn法計算に用いるANISN形式断面積ライブラリの選択
- edenovo_x_blocks, denovo_y_blocks, denovo_z_blocks

DENOVOのX,Y,Z方向ブロック分割数。(並列計算時のみ)



必要な入力データ (2/5)

method cadis / fwcadis / dx cadis CADIS法で分散低減パラメータを計算する fwcadis Forward CADIS法で分散低減パラメータを計算する dx DENOVOコードを用いたSn法計算のみを行う

mcnp_input (ファイル名)

分散低減の対象とするMCNP (MCNP5-1.60)の入力データの ファイル名を指定する。

mcnp_tallies *タリー番号(複数可)*

分散低減の対象とするタリー番号(MCNPタリー入力のFn:pl の"n")を与える。このタリーの統計誤差を最も小さくするように分 散低減を行う。メッシュタリー(FMESH)も可。点検出器(F5タリー) は不可。



fwcadis_spatial_treatmentpathlength / globalFW-CADIS法で随伴線源分布を計算するときの空間的取り扱いのオプションを
指定する。メッシュタリーにはglobalが、それ以外にはpathlengthが適している。
pathlengthpathlengthPath-length weightingを用いるglobalGlobal weightingを用いる

mesh_xX方向メッシュ境界の座標(cm)mesh_yY方向メッシュ境界の座標(cm)mesh_zZ方向メッシュ境界の座標(cm)mesh_x_intX方向メッシュ分割数mesh_x_intX方向メッシュ分割数mesh_x_intY方向メッシュ分割数

MCNPのメッシュごとWeight Window Parameter (wwinpファイル)のメッシュ分割及びForward, Adjoint計算を行うDENOVOの空間メッシュ分割を指定する。

anisn_library 27n19g/200n47g/BUGLE-96/BPLUS /DABL69/DPLUS/FENDL67

DENOVOを用いたForward及びAdjoint計算に用いるANISN形式断面積ライブラ リを次の中から選ぶ。分散低減のためのSn計算にはそれほど精度は要求さ れないので、できるだけ群数の少ないもの(27n19gなど)が計算時間を節約で きて望ましい。

| Library | anisn_library option | # of groups (N / G) | # of isotopes or elements | Evaluation | Reference |
|----------|-------------------------|------------------------|------------------------------|--------------|---------------------------------|
| 27n19g | 27n19g | 27 / 19 | 393 | ENDF/B-VII.0 | Wiarda et al. 2008 |
| 200n47g | 200n47g | 200 / 47 | 393 | ENDF/B-VII.0 | Wiarda et al. 2008 |
| BUGLE-96 | bugle96 | 47 / 20 | 120 | ENDF/B-VI.3 | White et al. 1995 |
| BPLUS | bplus | 47 / 20 | 393 | ENDF/B-VII.0 | N/A |
| DABL69 | dabl69 | 46 / 23 | 80 | ENDF/B-V | Ingersoll et al. 1989 |
| DPLUS | dplus | 46 / 23 | 393 | ENDF/B-VII.0 | N/A |
| FENDL67 | fendl67 | 46 / 21 | 71 | FENDL-2.1 | López Aldama and Trkov, 2004 |

Table 3-1. Multigroup libraries



必要な入力データ (5/5)

denovo_x_blocksX方向のDENOVOのブロック数denovo_y_blocksY方向のDENOVOのブロック数denovo_z_blocksZ方向のDENOVOのブロック数

並列計算のために、DENOVOの空間メッシュをまとめてブロック化するときのX 方向、Y方向、Z方向のブロックの数を与える。各ブロックに1つのスレッドが与 えられるので、denovo_x_blocks × denovo_y_blocks × denovo_z_blocks のスレッドが必要となる。

デフォルトはすべて1であるが、スレッドの数が許す限り、これに1以上の整数 を与えることで、ADVANTGの計算時間の大半を占めるDENOVOの計算時間は 短くなる。

Ⅱ ADVANTGコードの概要と使用方法

4. ADVANTGコードの実行方法

環境設定ファイル advantg.rc

ADVANTGをインストールしたディレクトリ に advantg.rc というbash用環境設定 ファイルが生成される。

これを次のいずれかの方法で有効化する。

1) ADVANTG使用前に実行 次のコマンドを実行しておく。

source \$ADVANTG/advantg.rc (*\$ADVANTG*はADVANTGをインストールしたディレクトリ)

ログイン時の環境設定で実行
 .bashrcの最後に右のadvantg.rcの内容を書いておく。
 あるいは、次の1行を最後に書いておく。

source *\$ADVANTG*/advantg.rc (*\$ADVANTG*はADVANTGをインストールしたディレクトリ)

(advantg.rcの内容)

ADVANTG=*/home/sato/advantg* export ADVANTG (インストールしたディレクトリ)

LD_LIBRARY_PATH=\$ADVANTG/lib:\$LD_LIBRARY_PATH LD_LIBRARY_PATH=\$ADVANTG/packages/exnihilo/lib:\$LD_LIBRARY_PATH LD_LIBRARY_PATH=\$ADVANTG/packages/openmpi/lib:\$LD_LIBRARY_PATH LD_LIBRARY_PATH=\$ADVANTG/packages/python/lib:\$LD_LIBRARY_PATH export LD_LIBRARY_PATH

PATH=\$ADVANTG/bin:\$PATH PATH=\$ADVANTG/packages/advantg/bin:\$PATH PATH=\$ADVANTG/packages/exnihilo/bin:\$PATH PATH=\$ADVANTG/packages/msx/bin:\$PATH PATH=\$ADVANTG/packages/openmpi/bin:\$PATH PATH=\$ADVANTG/packages/python/bin:\$PATH PATH=\$ADVANTG/packages/radiant/bin:\$PATH PATH=\$ADVANTG/packages/radiant/bin:\$PATH PATH=\$ADVANTG/packages/radiant/bin:\$PATH PATH=\$ADVANTG/packages/radiant/bin:\$PATH

PYTHONPATH=\$ADVANTG/packages/advantg/python:\$PYTHONPATH PYTHONPATH=\$ADVANTG/packages/exnihilo/python:\$PYTHONPATH PYTHONPATH=\$ADVANTG/packages/msx/python:\$PYTHONPATH export PYTHONPATH

OPAL_PREFIX=\$ADVANTG/packages/openmpi export OPAL_PREFIX

 $\label{eq:lambda} DATAPATH = /mnt/c/LANL/MCNP61/MCNP_DATA \\ \texttt{export DATAPATH}$

SCALE_DATAPATH=\$ADVANTG/data/scale export SCALE_DATAPATH



ADVANTGの実行方法

実行方法(1) シェルスクリプトを使用

ADVANTGのインストールで生成されるシェルスクリプトadvantgを用いて実行する。

advantg 入力ファイル名

注)実行前に設定ファイルadvantg.rcをsourceコマンドで実行しておく。

<u>実行方法(2) pythonで実行</u>

ADVANTGに付属しているpython 2.7を用いてpythonスクリプトを実行する。

python pythonスクリプトファイル名

注) システムにpython 3などがインストールされているときは、pythonというコマンドを ADVANTGに付属しているpython 2.7を実行するようにPATH変数で設定しておく。この設定 はadvantg.rcを実行することで行われる。

ADVANTG**の入力データ例 (サンプル問題** ueki35)

| <u>入力データの例 (ueki35.adv)</u> | | | | | <u>pythonスクリプトの例 (ueki35.py)</u> | | | | | | |
|--|--|---|------|----------------------|---|--|--|--|--|--|--|
| method | cadis | | | | from advantg.driver import run | | | | | | |
| <pre>mcnp_input mcnp_tallies mcnp_material_names anisn_library denovo_pn_order denovo_quad_num_polar denovo_quad_num_azi mesh_x mesh_x_ints mesh_y_ints mesh_z_mesh_z_ints</pre> | ueki3 5 1 pa 2 gr 27n19 1 2 -25 10 -40 - | 5 raffin aphite g 7.5 112 53 2.5 2 15 2.5 2 15 | 2.53 | 40 15 40 15 | <pre>inp = { "method": "cadis", "mcnp_input": "ueki35", "mcnp_tallies": 5, "mcnp_material_names": {1: "paraffin", 2: "graphite"}, "anisn_library": "27n19g", "denovo_pn_order": 1, "denovo_quad_num_polar": 2, "denovo_quad_num_azi": 2, "mesh_x": [-25, 107.5, 112.5], "mesh_x_ints": [53, 3], "mesh_y": [-40, -2.5, 2.5, 40], "mesh_z": [15, 3, 15], "mesh_z": [15, 3, 15], "mesh_z_ints": [15, 3, 15] } run(inp)</pre> | | | | | | |
| | | | | | | | | | | | |



シェルスクリプト advantg (\$ADVANTG/packages/advantg/bin/advantg)

#!/bin/sh

```
# Call the run_advantg.py script with all arguments
python $ADVANTG/packages/advantg/bin/run_advantg.py "$@ "
```

<u>pythonスクリプト run advantg.py</u>

```
# Remove the directory in which this file resides from the module
# search path. otherwise `import advantg` will find the launch script
import os
import sys
sys.path[0] = os.getcwd()
from advantg. main import main
main()
```



ADVANTGの出力とMCNPの実行

●ADVANTGの計算終了後、次の二つのディレクトリが生成される。

- model/ ADVANTG内のMCNP5-1.60の計算に用いられた入力等
- output/ ADVANTGからの出力

●次の二つのファイルを用いてMCNPによる解析を実施する。

- output/inp 線源バイアスが付加されたMCNPの入力データ
- output/wwinp Weight Window Parameter

●この二つのファイルを適当な名前(〇〇〇.inp、〇〇〇.wwinp)に変更し、次のようにMCNPの実行を行う。

mcnp5 inp=000.inp wwinp=000.wwinp outp=000.out runtpe=000.run

meshtal=000.fmesh mctal=000.tal

MCNPは、wwinpファイルにより外部からメッシュ毎のWeight Window Parameterを与えることの出来るいず れのバージョン(MCNP4以降)も用いることが出来る。



II ADVANTGコードの解析演習

各演習問題のMCNP入力データは事前に提供します。 演習1に関しては、ADVANTGの入力データも用意しますので、 他の演習の際にこれを参考として、入力を作成ください。

【概要】

鉄とポリエチレンから成る1次元半無限平板多重層の透過問題である。 鉄はいわゆる炭素鋼であり、厚さは10cmである。ポリエチレンも同じ厚さであり、鉄と交互に並べられている。

²⁵²Cfの自発核分裂中性子が、この多層の半無限平板に対して垂直に、 一様・平行なビームとして入射している。単位強度(1 n/cm²/s)の中性 子ビームが入射しているときの、各層の境界における中性子線量率及び 二次ガンマ線線量率(1cm線量率)を計算されたい。

モデル

鉄とポリエチレンの層が5組配列された半無限(ビームと直角方向が無限)平板



NUCLTECH

組成

炭素鋼:

密度 7.8212g/cm³ 99wt% 8.350 \times 10⁻² atom/barn/cm Fe 同位体組成 Fe-54 5.84535 atom%, Fe-56 91.75436 atom%, (米国NIST) Fe-57 2.11910 atom%, Fe-58 0.28240 atom% С 1wt% 3. 922×10^{-3} atom/barn/cm ポリエチレン: 密度 0.92g/cm³ Н 7.900 \times 10⁻² atom/barn/cm 3.950 \times 10⁻² atom/barn/cm С

タリー

✓深さ100cmの表面に面検出器を設定し、この面での実効線量を計算する。

✓線量換算係数は、日本原子力学会標準の実効線量への換算係数を用いる。

✓半無限平板である面検出器の面積は1として、この面で積分した中性子線量の 統計誤差を最小にするように、分散低減を行う。

✓線量及び統計誤差の分布をみるためにメッシュタリーも用いる。





²⁵²Cfの自発核分裂中性子スペクトルを持ったペンシルビーム状の中性子線源を、面に垂直に入射させる。

半無限平板体系であるので、Reciprocal Theoryにより、これは一様な 平行ビームが入射するのと等価となる。各面検出器の面積を1としたこ とによりペンシルビーム線源とした場合の等価な線源強度は 1n/cm²/s となる。





<u>ADVANTGでの分散低減</u>

X方向、Y方向に±100cmの範囲で随伴線束を計算し、CADIS法により分 散低減パラメータを算出する。(計算範囲外は一定のWeight Window Parameterとなる)



演習2 使用済燃料輸送容器遮へい解析

【概要】

実際の輸送容器を模擬した解析を行い、ADVANTGの実用性を確認する。 この輸送容器はPWRからの使用済み燃料を輸送する比較的大型のものをデ フォルメしたものである。



NUCLTECH

<u>組成</u>

| 核種 | 燃料部 | 燃料上 部・下部 | 鉛 | 炭素鋼 | レジン |
|-------|------------------------|-------------|----------|----------|----------|
| Н | 3.99E-02 | 3.99E-02 | | | 5.70E-02 |
| B-10 | | | | | 1.87E-05 |
| С | | | | 3.92E-03 | 2.23E-02 |
| Ν | | | | | 1.39E-03 |
| 0 | 2.90E-02 | 1.99E-02 | | | 2.58E-02 |
| AI | | | | | 7.67E-03 |
| Fe | | | | 8.35E-02 | |
| Zr | 2.90E-03 | 2.90E-03 | | | |
| Pb | | | 3.28E-02 | | |
| U-235 | 1.93E-04 | | | | |
| U-238 | 4.34E-03 | | | | |
| | UO ₂ 18.31% | | | | |
| 備考 | Zr 6.28% | Zr 6.28% | | | |
| | 水 63.51% | 水 63.51% | | | |



演習2 使用済燃料輸送容器遮へい解析

<u>タリー</u>

- ✓側面の表面から1mの位置に円筒状の面検出器を設定して、中性子及び 二次ガンマ線による実効線量を計算する。
- ✓面検出器は軸方向に高さ20cmずつに区切って、軸方向の線量分布を評価する。
- ✓線量換算係数は、ICRP publication 74に記載された1cm線量当量 (H*(10))への換算係数を用いる。





演習2 使用済燃料輸送容器遮へい解析

<u>線源</u>

²³⁹Puの熱中性子入射核分裂中性子 スペクトルを持った一様線源が、燃料 部に均一に広がっているものとする。

<u>ADVANTGによる分散低減</u>

- ✓CADIS法により、側面表面から1mで の中性子及び二次ガンマ線の線量の 統計誤差を最小にするような分散低 減パラメータを計算する。
- ✓右図のように円筒形状のMCNPによる計算体系を包含する直方体のモデルで随伴線束を計算する。
- ✓計算メッシュ幅はX,Y,Zとも約10cmとする。

随伴計算体系

5299

演習3 Jezebel臨界実験装置の事故解析

(1)CADIS

(2) FWCADIS、空間オプション Path Length Stretching

(3)FWCADIS、空間オプション Global

(4)アナログ・モンテカルロ法(分散低減なし)



演習3 Jezebel臨界実験装置の事故解析

【概要】

ロスアラモス国立研究所のJezebel臨界実験装置で臨界事故が起きた際の室内の中性子線量分布を計算する。

Jzebelは1950年代に用いられた、金属プルトニウム球体から成る臨界実験装置である。

この計算モデルは、SCALEシステムの臨界事故解析システムCAASのサンプル問題として作成されたもので、KENO-VIを使って臨界時の中性子線源を計算し、これを線源としてMAVRICで線量分布計算を行うものである。

ここでは、中性子発生分布は金属Pu内で一様としたモデルで、ADVANTGと MCNPを用いた室内の線量分布計算を行う。

<u>組成</u>

| | Pu−Cu r | netal | Concre | ete (Nomina | al Density) | Con | crete (VF=3 | 3.198%) | SS304 | | | |
|--------|---------|-----------|--------|-------------|-------------|-------|-------------|-----------|-------|-----------------|--|--|
| Cu-63 | 29063 | 9.510E-04 | Н | 1001 | 8.501E-03 | Н | 1001 | 2.822E-03 | С | 6000 3.185E-04 | | |
| Cu-65 | 29065 | 4.242E-04 | С | 6000 | 2.020E-02 | С | 6000 | 6.706E-03 | Si-28 | 14028 1.570E-03 | | |
| Pu-239 | 94239 | 3.705E-02 | 0 | 8016 | 3.551E-02 | 0 | 8016 | 1.179E-02 | Si-29 | 14029 7.976E-05 | | |
| Pu-240 | 94240 | 1.751E-03 | Na | 11023 | 1.632E-05 | Na | 11023 | 5.419E-06 | Si-30 | 14030 5.264E-05 | | |
| Pu-241 | 94241 | 1.167E-04 | Mg-24 | 12024 | 1.469E-03 | Mg-24 | 12024 | 4.878E-04 | Р | 15031 6.947E-05 | | |
| Tot | al | 4.029E-02 | Mg-25 | 12025 | 1.860E-04 | Mg-25 | 12025 | 6.175E-05 | Cr-50 | 24050 7.592E-04 | | |
| | | | Mg-26 | 12026 | 2.048E-04 | Mg-26 | 12026 | 6.799E-05 | Cr-52 | 24052 1.464E-02 | | |
| | | | AI | 13027 | 5.558E-04 | AI | 13027 | 1.845E-04 | Cr-53 | 24053 1.660E-03 | | |
| | | | Si-28 | 14028 | 1.568E-03 | Si-28 | 14028 | 5.205E-04 | Cr-54 | 24054 4.132E-04 | | |
| | | | Si-29 | 14029 | 7.965E-05 | Si-29 | 14029 | 2.644E-05 | Mn-55 | 25055 1.741E-03 | | |
| | | | Si-30 | 14030 | 5.256E-05 | Si-30 | 14030 | 1.745E-05 | Fe-54 | 26054 3.454E-03 | | |
| | | | K-39 | 19039 | 3.759E-05 | K-39 | 19039 | 1.248E-05 | Fe-56 | 26056 5.370E-02 | | |
| | | | K-40 | 19040 | 4.716E-09 | K-40 | 19040 | 1.565E-09 | Fe-57 | 26057 1.229E-03 | | |
| | | | K-41 | 19041 | 2.713E-06 | K-41 | 19041 | 9.005E-07 | Fe-58 | 26058 1.639E-04 | | |
| | | | Ca-40 | 20040 | 1.076E-02 | Ca-40 | 20040 | 3.573E-03 | Ni-58 | 28058 5.284E-03 | | |
| | | | Ca-42 | 20042 | 7.182E-05 | Ca-42 | 20042 | 2.384E-05 | Ni-60 | 28060 2.020E-03 | | |
| | | | Ca-43 | 20043 | 1.499E-05 | Ca-43 | 20043 | 4.975E-06 | Ni-61 | 28061 8.746E-05 | | |
| | | | Ca-44 | 20044 | 2.316E-04 | Ca-44 | 20044 | 7.688E-05 | Ni-62 | 28062 2.779E-04 | | |
| | | | Ca-46 | 20046 | 4.440E-07 | Ca-46 | 20046 | 1.474E-07 | Ni-64 | 28064 7.043E-05 | | |
| | | | Ca-48 | 20048 | 2.076E-05 | Ca-48 | 20048 | 6.892E-06 | То | tal 8.759E-02 | | |
| | | | Fe-54 | 26054 | 1.128E-05 | Fe-54 | 26054 | 3.745E-06 | | | | |
| | | | Fe-56 | 26056 | 1.771E-04 | Fe-56 | 26056 | 5.879E-05 | | | | |
| | | | Fe-57 | 26057 | 4.090E-06 | Fe-57 | 26057 | 1.358E-06 | | | | |
| | | | Fe-58 | 26058 | 5.443E-07 | Fe-58 | 26058 | 1.807E-07 | | | | |
| | | | Т | otal | 7.968E-02 | Т | otal | 2.645E-02 | | | | |



演習3 Jezebel臨界実験装置の事故解析



D. E. Peplow, *MAVRIC: MONACO WITH AUTOMATED VARIANCE REDUCTION USING IMPORTANCE CALCULATIONS*, ORNL/TM-2005/39 Version 6.1 Sect. S6, Appendix C (June 2011)


演習3 Jezebel臨界実験装置の事故解析

<u>タリー</u>

- ✓体系全体をX,Y,Z方向ともに20cmの大きさのメッシュに分割し、中性子実効線量分 布を計算する。
- ✓線量換算係数は、日本原子力学会標準の実効線量への換算係数を用いる。

<u>線源</u>

²³⁹Puの熱中性子入射核分裂中性子スペクトルを持った線源が、中心座標 (280cm,300cm,100cm)の半径6.38493cmのPu-Cu球内に一様に分布しているものとする。

<u>ADVANTGによる分散低減</u>

- ✓メッシュタリーで計算する中性子線量の統計誤差を最小にするように分散低減 パラメータを計算する。
- ✓計算範囲は体系全体として、 X, Y, Z方向ともに20cmの大きさのメッシュで随伴 線束やWeight Window Parameterを計算する。
- ✓ CADIS法、FW-CADIS法、ADVANTGによる分散低減なし、の3通りの統計誤差の分 布をMCNPの図示機能(オプションにzを指定して、runtpeファイルから計算結果 を図示)を用いて比較する。
- ✓メッシュタリーで線量分布を計算するので、fwcadis_spatial_treatmentはglobal を選択する。



Ⅳ 自動分散低減法によるモンテカルロ法 遮蔽解析の注意点

MCNPの計算結果の統計誤差

MCNPの統計誤差に関する出力項目と判定基準*)

MCNPでは、評価量(タリー: Tallyと呼んでいる)に関して、次の量を出力リストに出力し、以下の10の判定基準で計算結果の統計的妥当性を判定する。

タリー平均値 Tally Mean

① (計算の後半では)ヒストリー数(N)の増減で家の値が大きく変動しないこと

相対誤差 Relative Error

② R<0.1 (点検出器では R<0.05)

- ③ RはNとともに単調減少すること
- ④ (計算の後半では)Rは $1/\sqrt{N}$ で減少すること

分散の分散 Variance of the the Variance

⑤ VOVの値は0.1より小さいこと(すべての種類のタリー)

⑥ (計算の後半では) VOV は単調に減少すること

⑦(計算の後半では) VOVは1/Nで減少すること

FOM Figure of Merit

- ⑧ (計算の後半では)FOMは統計的に一定値であること
- ⑨(計算の後半では)FOMは単調減少あるいは増加しないこと

確率密度関数 Tally PDF

① 大きい方から201個のスコアリングに関連するイベントのSLOPEが3以上であること。

*) J.K.Shultis and R.E.Faw, AN MCNP PRIMER, (December 2011)の内容に基づく。

 \overline{x}

R

VOV

f(x)

75

相対誤差の判断基準

| Range of R | Quality of Tally |
|--------------|--|
| > 0.5 | Meaningless |
| 0.2 to 0.5 | Factor of a few |
| < 0.1 | Reliable (except for point/ring detectors) |
| < 0.05 | Reliable even for point/ring detectors |

FOMの定義:大きいほど計算効率が良い

$$FOM = \frac{1}{R^2 T}$$

VOVの定義

$$\text{VOV} = \frac{S^2(S_{\overline{x}}^2)}{S_{\overline{x}}^2} = \frac{\sum_{i=1}^N (x_i - \overline{x})^4}{\left[\sum_{i=1}^N (x_i - \overline{x})^2\right]^2} - \frac{1}{N}$$



MCNPの計算結果の統計誤差

タリーの確率密度関数

タリーするイベントの頻度

| | abscissa | | ordinate | log plot of tally probability density function in tally fluctuation chart bin(d=decade,slope= 3.9) |
|---|----------|----------------|----------|---|
| | tally | nunber nun den | log den | .dddddd |
| | 3.16-16 | 1 7.69+10 | 10.886 | *************************************** |
| | 3.98-16 | 0 0.00+00 | 0.000 | 1 1 1 1 1 |
| | 5.01-16 | 0 0.00+00 | 0.000 | 1 I I I I I |
| | 6.31-16 | 0 0.00+00 | 0.000 | |
| | 7.94-16 | 0 0.00+00 | 0.000 | |
| | 1.00-15 | 0 0.00+00 | 0.000 | |
| | 1.26-15 | 0 0.00+00 | 0.000 | 1 1 1 1 1 |
| | 1.58-15 | 0 0.00+00 | 0.000 | |
| | 2.00-15 | 0 0.00+00 | 0.000 | |
| | 2.51-15 | 0 0.00+00 | 0.000 | 1 1 1 1 1 |
| | 3.16-15 | 0 0.00+00 | 0.000 | |
| | 3.98-15 | 0 0.00+00 | 0.000 | |
| | 5.01-15 | 0 0.00+00 | 0.000 | |
| | 6.31-15 | 0 0.00+00 | 0.000 | |
| | 7.94-15 | 0 0.00+00 | 0.000 | |
| | 1.00-14 | 1 2.43+09 | 9.386 | *************************************** |
| | 1.26-14 | 0 0.00+00 | 0.000 | |
| | 1.58-14 | 5 7.67+09 | 9,885 | *************************************** |
| | 2.00-14 | 3 3,66+09 | 9,563 | *************************************** |
| | 2.51-14 | 2 1,94+09 | 9,287 | |
| | 3,16-14 | 3 2,31+09 | 9,363 | |
| | 3,98-14 | 5 3.05+09 | 9,485 | •••••••••••••••••••••••••••••••••••••• |
| | 5 01-14 | 9 4 37+09 | 9.640 | ······ |
| 19 | 6.31-14 | 8 3 08+09 | 9.489 | |
| - I | 7 94-14 | 9 2 75+09 | 9 440 | |
| \mathbf{c} | 1.00-13 | 8 1 94+09 | 0 280 | |
| 9 | 1 26-13 | 10 1 93+09 | 9,286 | |
| | 1 58-13 | 15 2 30+09 | 0.362 | |
| | 2 00-13 | 20 2 44+00 | 0 387 | |
| Ξ | 2.51-13 | 27 2 61409 | 9 417 | |
| | 3 16-13 | 28 1 77+00 | 0.248 | |
| ケ | 3 98-13 | 45 2 75+09 | 9 439 | |
| 5 5 6 7 1 1 1 2 2 2 3 | 5 01-13 | 57 2 76+00 | 0 442 | |
| | 6 31-13 | 89 9 20400 | 0 606 | |
| | 7 94-13 | 60 2 11400 | 0.325 | |
| | 1.00-13 | 62 1 51400 | 0 179 | |
| | 1.06-12 | 71 1 97+09 | 0 197 | |
| | 1 59-10 | 00 1 99400 | 0.140 | |
| | 1.08-12 | 30 1.38+09 | 9.140 | |
| | 2.00-12 | 76 7 98+09 | 0.943 | |
| | 2.01-12 | 76 7.30+08 | 0.007 | |
| | 3.16-12 | 74 5.69+08 | 8.700 | |
| | 3.98-12 | 84 5.13+08 | 8.710 | |
| | 5.01-12 | 70 3.40+08 | 6.031 | |
| | 6.31-12 | 89 3.43+08 | 8.535 | |
| | 7.94-12 | 68 2.08+08 | 8.318 | *************************************** |
| | 1.00-11 | 78 1.90+08 | 8.278 | |
| | 1.26-11 | 77 1.49+08 | 8.172 | |
| | 1.58-11 | 60 9.20+07 | 7.964 | |
| | 2.00-11 | 18 2.19+07 | 7.341 | |
| | 2.51-11 | 8 7.74+06 | 6.889 | SLOPE > 3 |
| | 3.16-11 | 1 7.69+05 | 5.886 | |
| | 3.98-11 | 3 1.83+06 | 6.263 | ······· |
| | total | 1404 7.02-03 | | dessesses dessessed and a second and a second and a second and a second a second a second a second a second a s |

Figure 8. An example of the Tally PDF plot prodiced in the MCNP output.

