令和元年度 RSICCユーザ会 会員講習会

SCALEシステムの利用法 臨界安全解析と遮蔽解析について

2019年10月16日~10月18日

合同会社ニュークリア・テクノロジー・コンサルティング

1

佐藤 理



スケジュール (1/3)

10月16日(水曜日)

午後 13:30~16:30

はじめに(臨界安全解析と遮蔽解析の共通性)

1. SCALEシステムの概要

2. SCALEシステムの臨界安全及び遮蔽解析モジュール

(内容説明:中性子断面積の処理、

臨界及び遮蔽解析モジュールの概要)

3. SCALEシステムの臨界安全解析モジュール(1)

(内容説明:モンテカルロ法による臨界解析)

4. SCALEシステムの臨界安全解析モジュール(2)
 (使用方法説明1、実習1:CSAS5)



スケジュール(2/3)

10月17日(木曜日)

午前9:30~12:00

5. SCALEシステムの臨界安全解析モジュール(3)
 (使用方法説明2、実習2、3: CSAS5)

午後13:00~16:30

6. SCALEシステムの臨界安全解析モジュール(4)
(使用方法説明4、実習4:CSAS6、まとめ)
7. SCALEシステムの遮蔽計算モジュール(1)

(内容説明:自動分散低減手法の概説)



スケジュール(3/3)

10月18日(金曜日)

午前9:30~12:00

7. SCALEシステムの遮蔽計算モジュール(2) (内容説明: MAVRICの機能と内容)

8. SCALEシステムの遮蔽計算モジュール(3)

(使用方法の説明: MAVRIC)

午後13:00~16:00

9. SCALEシステムの遮蔽計算モジュール(4)

(実習:MAVRIC)

10. まとめ、質疑



SCALEマニュアル: C:¥SCALE-6.2.3¥docs¥SCALE_6.2.pdf

B.T. Rearden, M.A. Jessee, Ed., *SCALE Code System*, ORNL/TM-2005/039 ver.6.2.3, Oak Ridge National Laboratory, Oak Ridge, Tenn., March 2018.

SCALE 入門: C:¥SCALE-6.2.3¥docs¥Primers

(臨界解析: KENO-VI, KENO-V.a SCALE6.1用で古い)

S. M. Bowman, *KENO-VI Primer: A Primer for Criticality Calculations with SCALE/KENO-VI Using GeeWiz*, ORNL/TM-2008/069, Oak Ridge National Laboratory, Oak Ridge, Tenn., September 2008.

R. D. Busch and S. M. Bowman, KENO V.a Primer: A Primer for Criticality Calculations with SCALE/KENO V.a Using GeeWiz, ORNL/TM-2005/135, Oak Ridge National Laboratory, Oak Ridge, Tenn., December 2005. (炉心解析、断面積処理)

B. J. Ade, *SCALE/TRITON Primer: A Primer for Light Water Reactor Lattice Physics Calculations*, NUREG/CR-7041 (ORNL/TM-2011/21), prepared for the U.S. Nuclear Regulatory Commission by Oak Ridge National Laboratory, Oak Ridge, Tenn., November 2012.

(感度解析)

B. T. Rearden, D. E. Mueller, S. M. Bowman, R. D. Busch, and S. J. Emerson, *TSUNAMI Primer: A Primer for Sensitivity/Uncertainty Calculations with SCALE*, ORNL/TM-2009/027, Oak Ridge National Laboratory, Oak Ridge, Tenn., January 2009.

(燃焼解析)

W. A. Wieselquist, A. B. Thompson, J. L. Peterson, *ORIGAMI Automator Primer: Automated ORIGEN Source Terms and Spent Fuel Storage Pool Analysis*, ORNL/TM-2015/049, Oak Ridge National Laboratory, Oak Ridge, Tenn., April 2016.

インストールと実行方法: C:¥SCALE-6.2.3¥docs¥README_SCALE_6.2.pdf

はじめに (臨界解析と遮蔽解析の共通性)

6

放射線遮蔽解析とは?

遮蔽体による放射線(中性子、ガンマ線=光子) 線量の減衰を計算すること。

遮蔽体による線量の減衰の原因

- ・放射線の吸収
- ・放射線のエネルギー低下 子
- 放射線の方向変化

□ 遮蔽体中の原子核(原 → 子)と中性子(光子)の 相互作用

=放射線の輸送問題

中性子及び光子の輸送を表す方程式

$$\frac{ \exists 定線源のボルツマン方程式}{\Omega \nabla \phi(r, E, \Omega) + \Sigma_{t}(r, E) \cdot \phi(r, E, \Omega)} - \iint_{E'\Omega'} \Sigma_{s}(r, E' \to E, \Omega' \to \Omega) \cdot \phi(r, E', \Omega') dE' d\Omega' = \frac{1}{k_{eff}} \cdot \left[\frac{\chi(E)}{4\pi} \iint_{E'\Omega'} v\Sigma_{f}(r, E') \cdot \phi(r, E', \Omega') dE' d\Omega' \\ + S(r, R, \Omega) \right] + S(r, R, \Omega)$$

 $\Sigma_{s}(r, E' \rightarrow E, \Omega' \rightarrow \Omega)$ 散乱断面積(マトリクス) = 中性子(E', \Omega')から中性子(E, \Omega)または 光子(E, \Omega)が発生する断面積



モンテカルロ法による中性子遮蔽計算アルゴリズム



臨界安全性評価とは?

=いかなる条件下でも未臨界であること、を示す。

臨界 実効増倍率=1 未臨界の判定 実効増倍率<1-余裕度

(余裕度:0.05または検証された精度)



はじめに

実効増倍率とは?

実効増倍率(Effective Multiplication Factor) k_{eff}

$$k_{e\!f\!f}$$
 = $($ 核分裂による中性子発生数)
(中性子吸収量) + (漏洩量)

$$\frac{ボルツマン方程式の固有値}{\Omega \nabla \phi(r, E, \Omega) + \Sigma_{t}(r, E) \cdot \phi(r, E, \Omega)} - \int_{E'\Omega'} \Sigma_{s}(r, E' \rightarrow E, \Omega' \rightarrow \Omega) \cdot \phi(r, E', \Omega') dE' d\Omega' = \frac{1}{k_{eff}} \cdot \left[\frac{\chi(E)}{4\pi} \int_{E'\Omega'} v\Sigma_{f}(r, E') \cdot \phi(r, E', \Omega') dE' d\Omega' \right]$$





はじめに

臨界解析と遮蔽解析

共通性

□中性粒子のボルツマン方程式を解く

□中性子の断面積セットを用意する必要がある

相違点

- □臨界解析では核分裂中性子源分布を構成するために世代の繰り返し計算(収束計算)が行われる。
- □遮蔽解析ではガンマ線(光子)の輸送も考える必要がある。
 □遮蔽解析で深層透過を扱う場合には分散低減が必要となる。

1. SCALEシステムの概要

SCALEシステム

SCALE(Standardized Computer Analyses for Lisencing Evaluation)

◆核燃料施設の臨界・遮蔽・熱安全解析コードシステム

◆米国原子力規制委員会(NRC)からの委託でオークリッジ国立研 究所(ORNL)が開発

SCALEの特長

- ◆実効断面積計算から臨界解析までを一括計算(制御モジュール)
- ◆簡単な入力による断面積処理
- ◆中性子及びガンマ線断面積ライブラリーについて、ベンチマーク 評価されたもの、最新のもの、などを選んで使用。
- ◆1・2次元(Sn法)、3次元(モンテカルロ法)解析が可能
- ◆標準組成ライブラリーが付属
- ◆フリーフォーマット入力
- ◆各種のベンチマーク、臨界実験解析による信頼性

SCALEの沿革

公開年	バージョン	主な機能付加
1980	SCALE-0	1次元解析
1981	SCALE-1	3次元解析 (KENO-IV)
1983	SCALE-2	KENO-V追加、入力データ改良
1986	SCALE-3	KENO-V.a追加
1990	SCALE-4.0	非均質補正改良、NITAWL-IIの導入
1994	SCALE-4.2	Unix化,PC化
1995	SCALE-4.3	ENDF/B-V核データ, KENO-VI追加
1998	SCALE-4.4	KENO-VI 改良
2001	SCALE-4.4a	Linux版追加
2003	SCALE-5	二次元Sn法、微細群
2006	SCALE-5.1	ENDF/B-VI核データ、 感度解析、ORIGEN-ARP
2009	SCALE-6	自動分散低減遮蔽計算(MAVRIC)、ENDF/B-VII.0
2011.5	SCALE6.1	SCALE6の微修正
2016春	SCALE6.2	連続エネルギー遮蔽・燃焼・感度解析、ENDF/B-VII.1
		64ビット化(Windows, Linux, MAC)
2016.8	SCALE6.2.1	SCALE6.2の微修正
2017.5	SCALE6.2.2	SCALE6.2.1の微修正
2018.3	SCALE6.2.3	SCALE6.2.2の微修正



SCALEシステムの構成

<u>制御モジュール(Control Module)</u>

- □ 臨界解析用モジュール(CSAS、etc.)
- □簡易燃焼計算 (ORIGEN-ARP)
- □ 遮蔽解析用モジュール(SAS)
- □二次元・三次元燃焼計算モジュール(TRITON)

<u>解析コード(Functional Module)</u>

- □中性子断面積処理(BONAMI,NITAWL-Ⅲ,CENTRM)
- □1次元Sn法計算(XSDRNPM)
- □2次元Sn法計算(NEWT)
- □3次元モンテカルロ法臨界計算(KENO-V.a, KENO-VI)
- □感度解析(TSUNAMI)
- □3次元モンテカルロ法遮蔽計算(MONACO)
- □燃焼計算(ORIGEN)



SCALEシステムの構成



- •<u>プリ・ポスト</u>
 - •GUI (GeeWiz, ORIGEN-ARP)
 - 図示、後処理(JAVAPENO,MESHVIEW,CHARTPLOT, KENO3D,PLOTOPUS)
 - \Rightarrow Fulcrumに統合(SCALE6.2)



SCALEシステムの臨界解析モジュール: CSAS

CSAS:XSDRNPMを用いた1次元、あるいは、KENO-VまたはKENO-VIを用いた 三次元モンテカルロ臨界計算を行うモジュール。多群計算と連続エ ネルギー計算が可能。

KENO-V.a: 3次元モンテカルロ法臨界計算コード。単純形状のみ(簡単) KENO-VI: 3次元モンテカルロ法臨界計算コード。複雑形状も可



KENO-VIで扱えて、KENO-V.aでは扱えない形状



SCALEシステムの臨界解析機能の歴史は古く、臨界安全解析のデファクト・スタン ダードとなっている。OECD/NEAの国際臨界ベンチマークプログラム(ICSBEP:約5000 ケースの実験を収録)などにより、さまざまな系に関して精度評価が行われている。

臨界解析制御モジュール

: 微視的実効断面積(σ)の計算 CSAS-MG :巨視的実効断面積(Σ)の計算 CSASL :1次元臨界計算(XSDRNPM) CSAS1 :3次元モンテカルロ法臨界計算 (KENO-V.a) CSAS5 :3次元モンテカルロ法臨界サーチ計算 CSAS5S :3次元モンテカルロ法臨界計算 (KENO-VI) CSAS6 :1次元臨界材質サーチ計算 SMORES TSUNAMI-1D : 1次元感度解析 TSUNAMI-3D : 3次元感度解析

遮蔽解析制御モジュール

- SAS1 : 1次元遮蔽計算 断面積処理+1次元Sn法遮蔽計算
- QADS : 点減衰核法による3次元ガンマ線遮蔽計算
- MAVRIC: KENO-VI形状を採用した多群モンテカルロコード MONACOとCADIS法に基づく自動分散低減によ る3次元多群及び連続エネルギーモンテカルロ 法遮蔽計算
- CAAS : 臨界管理システムを模擬して臨界計算+遮蔽計 算を行う。



SCALEシステムの遮蔽解析モジュール: 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 ⇒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法で行う際の随伴線束計算に用 いる。

Forward CADIS法

右のような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



燃焼解析(炉心解析)制御モジュール

TRITON : 二次元Sn法または三次元モンテカルロ法による燃焼 計算モジュール

STURBACS : 燃焼度余裕(Burnup credit)を考慮した臨界計算 ORIGEN-ARP: GUIを用いた0次元燃焼解析(SCALE6.2で廃止) ORIGAMI :軽水炉燃料組成詳細計算(SCALE6.2から)

Polaris :軽水炉用簡単入力格子計算コード(SCALE6.2から)





TRITONの二次元格子モデルの例



SCALE6.2の断面積ライブラリー (マニュアル p.10-22参照)

(臨界解析用)

V7-238

V7-252

V7-56

CE V7 ENDF

CE V7.1 ENDF

(遮蔽解析用)

CE_V7_ENDF.xml CE_V7.1_ENDF.xml V7-200N47G V7.1-200N47G

V7-27N19G

V7.1-28N19G

ENDF/B-VII.0(2006)からの238群 ENDF/B-VII.1(2011)からの252群 ENDF/B-VII.1からの56群 ENDF/B-VII.0からの連続エネルギー(Text形式) ENDF/B-VII.1からの連続エネルギー(Text形式)

ENDF/B-VII.0からの連続エネルギー(MONACO用) ENDF/B-VII.1からの連続エネルギー(MONACO用) ENDF/B-VII.0からの中性子200群、γ線47群 ENDF/B-VII.1からの中性子200群、γ線47群 ENDF/B-VII.0からの中性子27群、γ線19群 ENDF/B-VII.1からの中性子28群、γ線19群



その他のコード

- JAVAPENO 計算結果の図示
- TSAR 感度解析計算ツールセット
- KENO-3D KENO-V.a,VIの計算形状図示
- PLOTOPUS ORIGEN-S計算結果の図示

GeeWizSCALE6.1までのGUI(Graphic User Interface)

Fulcrum SCALE6.2の統合GUI







SCALEシステムの臨界及び遮蔽 解析モジュールの処理内容

CSAS5の処理フロー(多群断面積を使用する場合)





中性子断面積









多群断面積と連続エネルギー断面積

連続エネルギー断面積(CE: Continuous Energy cross section)

多数の点で断面積のエネルギー依存性を表現した断面積

U-238 105 104 FLASTIC 103 INFLAST FISSION Section (barns) 10^{2} CAPTURE 101 100 10 10 10-Cross 10 10 10-10-105 10^{-1} 100 101 102 103 104 Neutron Energy (eV)

- 多群断面積(MG: Multi Group cross section)
- エネルギーを複数の区間 (群)に区切って、その中で 平均した断面積





実効断面積の計算(MGの場合)



共鳴自己遮蔽効果

共鳴を持つ各種の中性子断面 積を、中性子エネルギーを多 群に分けて表す場合、共鳴の ある群の断面積は、その各種 の濃度(他の各種のその群に おける断面積=バックグランド 断面積)に依存する。

= 共鳴自己遮蔽効果

:計算コードによる補正が必要





他の領域にある同一核種による自己遮蔽効果





SCALEの共鳴自己遮蔽効果の補正方法

<u>ボンダレンコ法(BONAMI)</u>

□バックグラウンド断面積と温度(ドップラー効果)毎に多群断面積を作成しておいて内挿

□NR近似: 低エネルギーには精度が悪い。

<u>ノードハイム法(NITAWL)</u>

□共鳴を表す式を用いて群内の断面積と中性子束を計算し、共鳴積分を計算
 □低エネルギーにも適用可

<u>連続エネルギー計算(CENTRM)</u>

□セル形状をモデル化して連続エネルギー断面積を用いて計算



3. SCALEシステムを用いた臨界安全解析 3. 1 CSAS5の入力データ

詳しくは、SCALE6.2マニュアルの次の節を参照

- 2.1 CSAS5: Control Module For Enhanced Criticality Safety Analysis Sequences With KENO V.a
- 2.2 CSAS6: CONTROL MODULE FOR ENHANCED CRITICALITY SAFETY ANALYSIS WITH KENO-VI
- 7.1 XSPROC: THE MATERIAL AND CROSS SECTION PROCESSING MODULE FOR SCALE
- 8.1 KENO: A MONTE CARLO CRITICALITY PROGRAM

10.1 SCALE CROSS SECTION LIBRARIES

入力データの作成方法

SCALEの入力形式

- □完全フリーフォーマット
- □1~80カラムを使用

□文字と数字の混在可

■キーワード入力

□1個以上のブランクによる区切り

□ = モジュール名でモジュールを呼び出し
CSAS5の入力データ例

=csas5 5wt%u235 infinite pincell タイトル	hole 3 14.0 0.0 0.0
5wt%u235 infinite pincell 31 blv	
	hole 3 -14.0 0.0 0.0
	hole 4 0.0 14.0 0.0
' composition input が良情報ナーメ	hole 4 0.0 -14.0 0.0
read comp	end deom
uo2 1 0.95 300 92235 5 92238 95 end	read array
zirc4 2 1.0 300 end 組成データ	ara=1 nux=17 nux=17 nuz=1
h2o 3 1.0 300 end	fill
h2o 4 0.6 300 end	·····
zirc4 4 0.4 300 end	11111111111111111
ss304 5 0.99 300 end	11111111111111111
boron 5 0.01 300 end	11111111111111111
end comp	11111111111111111
' cell self shielding input	1111111111111111
read cell	111111111111111111111111111111111111
latticecell 格子セル形状データ	1111111111111111
squarepitch	11111111111111111
fueld=0.82 1 gapd=0.84 0 cladd=0.950 2 pitch=1.26 3 end	1111111111111111
end cell	1111111111111111
read param nsk=10 gen=110 npg=2000 end param	1111111111111111
read geom	1111111111111111
unit 1 コントロールパラメータ	1111111111111111
cylinder 1 1 0.41 400.0 0.0	111111111111111
cylinder 0 1 0.42 400.0 0.0	111111111111111
cylinder 2 1 0.475 400.0 0.0	111111111111111
cuboid 3 1 0.630 -0.630 0.630 -0.630 400.0 0.0	end fill
cuboid 4 1 0.630 -0.630 0.630 -0.630 401.75 -1.75	end arra
	read bounds
	all=vac 境界条件
cuboid 3 1 11.50 -11.50 11.50 -11.50 450.0 0.0	end bounds
	read plot
CUDOIO 3 1 11.50 -11.50 2.0 -2.0 450.0 0.0	ttl="X-Y plane at z=50.0" xul=-37.0 yul=+37.0 zul=50.0
	xlr=+37.0 ylr=-37.0 zlr=50.0 uax=1.0 vax=0.0 wax=0.0
cubolu 3 1 2.0 -2.0 11.50 -11.50 450.砂顶切一分 clobal unit 5	udn=0.0 vdn=-1.0 wdn=0.0 NAX=1000 end
	ttl="X-Z plane at y=14.0" xul=-37.0 yul=+14.0 zul=460.0
bolo 2 14.0 14.0 0.0	xlr=+37.0 ylr=+14.0 zlr=-10.0 uax=1.0 vax=0.0 wax=0.0
hole 2 14.0 14.0 0.0	udn=0.0 vdn=0.0 wdn=-1.0 NAX=1000 end
hole 2 -14.0 14.0 0.0	end plot プロットデータ
	end data
	end

37

CSAS5の入力データ

タイトル(80文字)

断面積ライブラリー名 ▶ p.25及びSCALEマニュアルの Table 10.1.4を参照

Table 10.1.4. Standard SCALE cross section libraries			
Mnemonic names	Primary data source/format	Last field of cross section library filename	
v7-238 ; v7-238n ; v7.0-238n	ENDF/B-VII.0 238-group neutron library	xn238v7.0 ^a	
v7-252 ; v7-252n; v7.1-252n	ENDF/B-VII.1 252-group neutron library	xn252v7.1 ^a	
v7-56; v7-56n; v7.1-56n	ENDF/B-VII.1 56-group neutron library	xn56v7.1 ^a	
test-8grp	TEST LIBRARY 8-group ENDF/B-VII.1 neutron library ^e	test8g_v7.1	
v7.1-200n47g	ENDF/B-VII.1 200 neutron/47 gamma library	xn200g47v7.1ª	
v7-200n47g ; v7.0-200n47g ; v7-200g47	ENDF/B-VII.0 200 neutron/47 gamma library	xn200g47v7.0 ^a	
v7.1-28n19g	ENDF/B-VII.1 28 neutron/19 gamma library	xn28g19v7.1ª	
v7-27n19g; v7.0-27n19g	ENDF/B-VII.0 27 neutron/19 gamma library	xn27g19v7.0 ^a	
ce_v7.1_endf ^b	ENDF/B-VII.1 Continuous-energy neutron and gamma library		
ce_v7; ce_v7_endf; ce_v7.0_endf ^b	ENDF/B-VII.0 Continuous-energy neutron and gamma library		
$ce_v7.1_endf.xml^d$	ENDF/B-VII.1 Continuous-energy neutron and gamma library		
ce_v7.xml ; ce_v7_endf.xml ; ce_v7.0_endf.xml ^d	ENDF/B-VII.0 Continuous-energy neutron and gamma library		
File name ^c	User-supplied library	file name	

^a Format of the library names are "scale.revxx.lastfield" where "xx" is the revision number.

^bASCII text file that contains location of continuous energy data files.

For continuous energy mode calculations in KENO, the library name must start with "CE_".

^d Contains the same information as ce_v7.x_endf in xml format for use in the CE_MONACO sequence.
^e Transitional library that will not be included with SCALE 6.2 release. Mnemonic names will alias to ENDF/B VII.1 libraries in production release.

CSAS5の入力データ

材質組成データ

READ COMP~END COMPで挟んだ、各材質のデータ (次ページ)。

セル非均質効果補正データ

 READ CELL~END CELLで挟んだ格子形状のデータ(p.41-)。

 共鳴自己遮蔽効果の非均質効果を補正する。



READ COMP~END COMPの間で次の材質組成データを 必要なだけ与える。

材質組成データ

SC	物質(元素、核種、化合物、または素材)の
	SCALE標準組成名

- MX 物質が含まれる材質番号
- VF 物質の材質中での体積割合

VF=0 ADEN 物質(核種または元素)の原子個数密度

TEMP 物質の温度

- U.B等 IZA 同位体の原子番号および原子量
 - $(Z \times 1000 + A)$
- 同位体 WTP 同位体の重量割合
 - END 物質に関するデータの終了



材質組成データの例:

- 材質1 水30体積%、SUS304 70体積%の混合物
- 材質2 UO2(U-235濃縮度5%) 理論密度比95%
- 材質3 B-10 1.3X10⁻⁵

B-11 7.2X10⁻⁴

C 3.0X10⁻³個/barn/cmの物質

温度 全て300K

```
READ COMP

H2O 1 0.3 300 END

SS304 1 0.7 300 END

UO2 2 0.95 300 92235 5 92238 95 END

B-10 3 0 1.3E-05 300 END

B-11 3 0 7.2E-04 300 END

C 3 0 3.0E-03 300 END

END COMP
```



次の形式で、自己遮蔽効果の非均質効果を補正するための格子形状を必要なだけ与える。(溶液など、均質な場合は省略可)

READ CELL

(計算タイプ 格子セル形状) セル 1

(計算タイプ 格子セル形状) セル 2

(計算タイプ 格子セル形状) セル 3

(計算タイプ 格子セル形状) セル 4

END CELL

42

計算タイプ

INFHOMMEDIUM 無限均質媒質(溶液など)
 LATTICECELL 格子体系(燃料棒配列)
 MULTIREGION LATTICECELLより一般的な一次元形状
 DOUBLEHET ペブルベッド型燃料の二重非均質構造



格子セル形状入力(1)

格子形状 CTP 円筒状燃料棒正方格子 **SQUAREPTCH** 円筒状燃料棒三角格子 TRIANGPITCH 球状燃料正方格子 **SPHSQUAREP** 球状燃料三角格子 **SPHTRIANGP** 対称平板格子 SYMMSLABCELL 中空円筒状燃料棒正方格子 **ASQUAREPITCH** 中空円筒状燃料棒三角格子 **ATRIANGPITCH** 中空球状燃料棒正方格子 **ASPHSQUAREP** 中空球状燃料棒三角格子 **ASPHTRIANGP** 非対称平板格子 ASYMSLABCELL

格子セル形状(円筒・球)









ATRIANGPITCH ASPHTRIANGP



格子セル形状(平板)



SYMSLABCELL



格子セル形状入力(2)

(変数名)=(寸法)(材質番号)の組み合わせで、燃料棒各部の外径と材質番号(材質組成 データのMX)を入力する。

変数名	第1入力(寸法)	第2入力(材質番号)
FUELD=	燃料外径 (cm)	燃料の材質番号
GAPD=	被覆材の内径(cm)	燃料ー被覆材間の材質
CLADD=	被覆材の外径(cm)	被覆材の材質
PITCH =	配列ピッチ(cm)	減速材(被覆材の外側)の材質番号
IMODD=	内側減速材の直径(cm)	内側減速材の材質番号
IGAPD=	燃料の内径(cm)	燃料ー内側被覆材間の材質番号
ICLADD=	内側被覆材の外径(cm)	内側被覆材の材質番号
		中空・非対称格子(Aで始まる格子)の場合のみ
END	セル形状入力の終わり	

注)上記の寸法は、直径(FUELD=)の代わりに、例えば FUELR= として半径で入力もできる。



格子セル形状の入力例





KENO-V.aの入力データ

コントロールパラメータ 形状データ バイアス 境界条件 初期中性子束分布 Arrayデータ 1次元断面積 断面積ミキシング

体系図の図示

PARA or PARM GEOM BIAS BOUN or BNDS STAR or STRT ARRA X1DS MIXT or MIX PLOT, PLT or PICT

KENO-V.aの入力形式

READ XXXX 入力データ END XXXX

READ XXXX から END XXXX1は

- ・複数行に渡っても良い。
- ・1行でも良い。
- データ間は1つ以上のブランク



コントロールパラメータ

READ PARA

- **TME**= 計算打ち切り時間:分 (0=無限)
- **GEN** = 計算世代数 (203)
- **NPG=**世代当たりのヒストリー数(1000)
- **NSK**= 初期スキップ世代数 (3)
- RES= リスタートデータを出力する世代間隔
- BEG= 開始世代番号
- RUN= NO:入力データチェックのみ
- FLX= YES:中性子スペクトル出力
- FDN= YES:核分裂密度出力
- FAR= YES:領域毎核分裂・吸収率出力
- PLT= YES:体系図プロット (他、多数)

END PARA



KENO-V.aの形状入力

UNIT 回互いに含まれる図形

ARRAY □UNITの配列

ARRAY in ARRAY

□ARRAYの配列

HOLE

□包含関係に無い図形



図形の種類

直方体	
CUBOID	mat imp +x -x +y -y +z -z
立方体	
CUBE	mat imp +x -x
球	
SPHERE	mat imp r (ORIG x y z)
Z円筒	
CYLINDER	mat imp r +z -z (<mark>ORIG</mark> x y)
Y円筒	
YCYLINDER	mat imp r +y -y (<mark>ORIG</mark> x z)
X円筒	
XCYLINDER	mat imp r +x -x (<mark>ORIG</mark> y z)
半球	
HEMISPHERE	mat imp r (ORIG x y) CHORD ρ
半円筒	
ZHEMICYCL+X	mat imp r +l -l (ORIG x y) CHORD ρ



図形の座標指定







UNIT**の指定方法**

内側の図形から順に入力



 CYLINDER
 1
 1
 0
 10.00
 0

 CYLINDER
 2
 1
 1.1
 11.00
 0

 CUBOID
 3
 1
 2.0
 -2.00
 2.00

 -2.0
 20.0
 -10.00



ARRAYの定義方法

```
READ ARRA
 ARA=n NUX=x NUY=y NUZ=z
  FILL array END FILL
 ARA=m NUX=x NUY=y NUZ=z
  FILL array END FILL
 ARA=z NUX=x NUY=y NUZ=z
      array END FILL
  FIII
END ARRA
ここで、
  n : 配列番号 (1~999)
     : X方向配列数
  X
  y : Y方向配列数
  Z : Z方向配列数
 array: 配列を構成するユニット番号をXYZの順に並べる。
   (FID0入力)
    Fa : 残り全ての入力をaとする。
    mRn : nをm回繰り返す。
    mQn: 直前のn個の入力をm回繰り返す。
```



ARRAYの指定方法



ARRAY in ARRAY

ARRAYの指定されたUNITを他のARRAYの要素とする。



HOLEの指定方法



 UNIT 3

 CUBOID 5 1 -x +x -y +y -z +z
 ← 穴を空けられる図形

 HOLE 1 X1 Y1 Z1

 HOLE 2 X2 Y2 Z2
 ← 穴を空けられる図形の外側の図形

GLOBAL UNIT

ARRAYやHOLEを使用した場合、最も外側のユニットはGLOBAL UNITとして指定する。

例:



境界条件の入力

READ BOUN +XB=data -XB=data +YB=data -YB=data +ZB=data -ZB=data END BOUN

または、±面が同じ境界条件のとき、 READ BOUN XFC=data YFC=data ZFC=data END BOUN

または、全てが同じ境界条件のとき、

READ BOUN ALL=data END BOUN

dataは以下のいずれか。

VACUUM 真空境界

MIRROR 鏡面反射境界

PERIODIC 周期境界



プロットデータ

READ PLOT

- TTL= プロットタイトル(132文字以内)。TTL="タイトル"の形で入力する。"(delimiter) は他の文字でも良い(たとえば、'、@など)
- XUL= プロット図の上・左隅のX座標
- YUL= プロット図の上·左隅のY座標
- ZUL= プロット図の上・左隅のZ座標
- XLR= プロット図の下・右隅のX座標
- YLR= プロット図の下・右隅のY座標
- ZLR= プロット図の下・右隅のZ座標
- UAX= プロット図の横方向を表すベクトルのX成分
- VAX= プロット図の横方向を表すベクトルのY成分
- WAX= プロット図の横方向を表すベクトルのZ成分
- UDN= プロット図の縦方向を表すベクトルのX成分
- VDN= プロット図の縦方向を表すベクトルのY成分
- WDN= プロット図の縦方向を表すベクトルのZ成分
- NAX= 横方向のプロット点数

END PLOT



プロットデータの例

READ PLOT TTL=' X-Y PLANE AT Z=0.0' XUL=-37.0 YUL=37.0 ZUL=0.0 XLR=37.0 YLR=-37.0 ZLR=0.0 UAX=1.0 VDN=-1.0 NAX=130 END TTL=' X-Z PLANE AT Y=0.0' XUL=-37.0 ZUL=400 YUL=0.0 XI R=37.0 7I R=-10 YI R=0.0 UAX=1.0 WDN=-1.0 NAX=130 END **END PLOT**

プロットの座標系





プロット図の例





3. SCALEシステムを用いた臨界安全解析

3. 2 KENO-VIコード

KENO-VIコードのKENO-V.aとの相違

扱える図形を拡張→ Combinatorial Geometry(CG)/こ似た表現 □円錐台、正12面体、楕円柱、楕円球、六角柱、ホッパー(四角漏 斗)、平行六面体、くさび形

一般多項式表現も採用 → MCNPの形状モデルに似た表現
 六角配列も使用可能





Fig. 3 New Rotated hexagonal array.



KENO-VIコードのKENO-V.aとの相違

KENO-V.aで扱えないが、KENO-VIでは扱える形状





KENO-VIの図形(1)



KENO-VIの図形(2)



NUCLTECH

KENO-VIの図形(3)



KENO-VIの図形(4)

一般多項式:QUADRATIC

```
aX^{2} + bY^{2} + cZ^{2} + dXY + eXZ + fYZ + gX + hY + iZ + j = 0.
```

AQU=a, BQU=b, CQU=c, DQU=d, EQU=e, FQU=f, GQU=g, HQU=h, IQU=i, JQU=j.

図形のオプション指定パラメータ





CYLINDER Label R Zt Zb ROTATE A1=a A2=B A3=y



is counter-clockwise

about the z axis



Second rotation, A2 = β , is counter-clockwise about the <u>x</u>' axis Third rotation, $A3 = \gamma$, is counter-clockwise about the z" axis

SPHERE LABEL R ORIGIN X=xx Y=yy Z=zz


Keno-VI $\boldsymbol{\mathcal{D}}$ UNIT

UNIT unit番号

図形(REGION)データ

UNIT内の領域境界を表す図形。各図形はLABELで番号付けをする。 例: CUBOID 10 5.0-5.03.0-3.0 15.0-10.0

寸法

MEDIAデータ

図形の組み合わせ(内側/外側、AND/OR)に対して材質番号を与える。 MEDIA mat imp (LABEL/こ土 を付けた組)

+LABELはその図形の内側、-LABELは外側

BOUNDARYデータ

一番外側の図形のLABELを与える。

LABEL

BOUNDARY LABEL

KENO-VIのUNITの例





KENO-VIのArray

Array

□MEDIAデータの変わりにArrayを用いる。

□Arrayの位置決めはArray中の要素の位置(*i,j,k*)の座標(*x,y,z*)を PLACEというキーワードの後ろに PLACE *i j k x y z*のように書いて 決める。

例: CUBOID 10 4P10.71 400.0 0.0 ARRAY 1 10 PLACE 991000 (問題2の集合体の場合)



KENO-VIO HOLE

HOLE

□次の形で使う。

HOLE ユニット番号 ORIGIN X=x Y=y Z=z

- •(x,y,z)はUNITの原点の位置
- •x,y,zの値が0の場合は入力省略可

3. SCALEシステムを用いた臨界安全解析

3.4 計算機による解析実習

SCALE6.2.3の実行方法

問題1 PWR無限燃料ピン配列の最適ピッチサーチ

問題2 17x17燃料集合体(30cm水反射体付: Arrayの練習)

問題3 燃料集合体バスケット(HOLEの練習)

問題4 燃料集合体バスケット (KENO-VIを使用)

SCALE6.2.3**の実行方法(1**) (Windows 10からコマンドラインで実行する場合)

 「スタート」から「Windowsシステム ツール」-「コマンドプロンプト」を選 びます。



 右記のコマンドプロンプトが立ち上 がります。





SCALE6.2.3**の実行方法(1**) (Windows 10からコマンドラインで実行する場合)

コマンドプロンプト内で次のコマンドで、入力データのあるフォルダに行きます。

cd (フォルダ名)

次のコマンドで、SCALEを実行します。

<u>C:¥scale-6.2.3</u>¥bin¥scalerte (オプション) (入力データファイル名1) (入力データファイル名2) ■ □入力データファイル名は、次のいずれかの拡張子を持つものです。

xxxxxxx.input

xxxxxxx.inp

xxxxxxx.in (xxxxxxは任意の文字)

□入力をxxxxxxx.inputあるいはxxxxxx.inpとしたとき、次のいずれの形式でも実行できます。

<u>C:¥scale-6.2.3</u>¥bin¥scalerte -m xxxxxxx.input または C:¥scale-6.2.3¥bin¥scalerte -m xxxxxxx.inp

<u>C:¥scale-6.2.3</u>¥bin¥scalerte -m xxxxxxx

□複数の計算ケースを実行するときは、scalerteの後ろに入力データ名を並べます。

<u>C:¥scale-6.2.3</u>¥bin¥scalerte -m case01 case02 case03 case04

(case01.inp,case02.inp,case03.inp,case04.inpの4ケースを実行)

□計算結果は次のファイルに出力されます。

xxxxxxxx.out (テキスト) xxxxxxxx.html (Webページ)

<u>下線部</u>はSCALE6.2.3をイ ンストールしたフォルダで す。この下のbinまでを環境 変数PATHに加えておけば 省略可能です。



SCALE6.2.3**の実行方法(1)** (Windows 10からコマンドラインで実行する場合)

(オプション)には次があります(省略可、PCでは-m以外は使わない)。

-a: Specify alias file.

-a path/to/aliasesfile

-f: Add hostname to output filename. Produces inputfile.hostname.out

-h: Print this information as a help message.

-I: Number of threads to use for MPI/OpenMP directives. -I 4

-m: Print information messages as SCALE executes.

-M: Specify a machine names file for SCALE parallel capabilities.

-M /path/to/machine/names/file

-n: Nice level on Nix systems, ignored on Windows. Default: -n 2

-N: Number of MPI processes to run. -N 20

指定すると、下記のように実行状況が分かります。

C:¥WINDOWS¥system32¥cmd.exe					-		×
###Warning: Nuclide 8018 is missing cross sections. Introducing zero cross sections. >>> Loading SQAE Standard Composition Library from C:/scale-8.2.3/data¥scale.rev39.sclib >>> Loading CE library C:¥scale-6.2.3¥data¥ce_v7.0_endf.xml Now executing kenova							
5wt&u235 infinite piccell generation generation k=ex000000000000000000000000000000000000	average k-effective 1.000005+00 1.263895+00 1.258425+00 1.264025+00 1.267265+00 1.267265+00 1.267265+00 1.269255+00 1.269215+00 1.269215+00 1.259385+00 1.252885+00	avs k-eff deviation 0.00000E+00 0.00000E+00 0.00000E+00 5.47105E-03 6.42558E-03 5.55463E-03 5.55463E-03 4.8004E-03 4.52451E-03 3.39038E-03 4.52451E-03 3.39038E-03 6.39058E-03 6.32054E-03	generation entropy 6.50688E+00 6.42129E+00 6.46237E+00 6.46838E+00 6.46838E+00 6.46838E+00 6.45633E+00 6.47638E+00 6.47638E+00 6.47638E+00 6.47638E+00	e lacsed time minutes 1.46877-02 1.718677-02 2.218677-02 2.28677-02 2.393335-02 2.396677-02 3.23335-02 3.433335-02 3.66677-02 3.433335-02 4.318677-02 4.318677-02 4.333335-02			
5wt%u235 infinite pincell generation feneration 16 1.25725E+00	average k-effective 1.25603E+00 1.25592E+00	avg k-eff deviation 1.62133E-02 1.11984E-02	generation entropy 6.42855E+00 6.44979E+00	elapsed time minutes 5.00000E-02 5.21667E-02			

SCALE6.2.3の実行方法(2) (GUIのFulcrumを用いる場合)

 デスクトップのSCALE6.2.3のフォル ダへのショートカットを開き、"Fulc rum"をダブルクリックします。

• 右記のWindowが開きます。





SCALE6.2.3の実行方法(2) (GUIのFulcrumを用いる場合)

 既存のデータを実行するには、"File"から"Open File"を選んでデータを読み込み、データの上の"Run"から"Run in Background"を選らんで実行します。



右記のコマンドプロンプトが立ち上がり、
 実行を始めます。



試計算条件

全ケースとも下記の条件で計算してください。

□断面積 ENDF/B-VII.0 238群 □材質は次のSCALE標準組成を用いる。 UO_2 UO2 ジルカロイ ZIRC4 水 H2O ロモンテカルロ法計算パラメータ 世代あたりヒストリー数 NPG= 2.000 世代数 110 GEN= 初期スキップする世代数 NSK=

10

問題1:ピンセル無限配列の実効増倍率計算







問題2:17x17燃料集合体 (30cm水反射体付:Arrayの練習)



<u>A-A'断面</u>

問題1の燃料棒(ピッチ1.26cm)

問題3:燃料集合体バスケット(HOLEの練習)



1体積%天然ホウ素入りSUS304



問題4: 燃料集合体バスケット(KENO-VI)

問題3をKENO-VIを使っ て計算してください。 できればHOLEは用いず に。

4. SCALEシステムを用いた遮蔽解析

4.1モンテカルロ法遮蔽計算と自動分散低減法

- 1. モンテカルロ法遮蔽計算における分散低減
- 2. 自動分散低減理論"CADIS

1. モンテカルロ法遮蔽計算における 分散低減

深層透過における粒子の減少





はじめに

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 空間
 ✓ Weight-Window法 空間・エネルギー
 ●線源バイアス(空間・角度・エネルギー)
 ●飛程延長、強制衝突(点検出器)、etc.

Splitting & Russian Roulette

Splitting



Russian Roulette







2. 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り。 □ 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)



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

CADIS (Consistent Adjoint Driven Importance Sampling)

- 3-DSn随伴(Adjoint)計算によるインポータン ス関数(随伴線束)を、
 - 線源バイアス
 - 輸送バイアス
 - の設定に使用する。
- 上記の二つのバイアスの「一貫した」

(Consistent) 取り扱いとなっている。







Biased source

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

Particle weight

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

pは、エネルギー、位置、方向からなる位相空間での座標 $p = (r, E, \Omega)$

CADIS **方法**論 <u>輸送バイアス</u>

Transport equation

$$\phi(p) = \int_{p'} K(p' \to p) \phi(p') dp' + q(p)$$
$$\hat{\phi}(p) = \int_{p'} \hat{K}(p' \to p) \hat{\phi}(p') dp' + \hat{q}(p)$$

where

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

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

$$\hat{K}(p' \to p) = K(p' \to p) \left[\frac{\phi^+(p)}{\phi^+(p')} \right]$$



CADIS 方法論 <u>輸送バイアス(Weight Window)</u>



•
$$If\left(rac{\phi^{+}(p)}{\phi^{+}(p')}
ight) < 1, \ \square シアンルーレット、その他スプリッティング$$

•粒子の重みを変化 $w(p) = \left(\frac{\phi^+(p')}{\phi^+(p)}\right) w(p')$



FW CADIS法

CADIS法の弱点:ある一点での線量率の計算にしか、最適化できない。

⇒ <u>Forward(FW) CADIS法</u>

決定論的手法(DENOVO)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することにより、線量分布などの分布量の計算を行う際の最適化を行う。







Fig. 4. Relative uncertainty histograms for the different methods.

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 & MRI,2000): 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】



4. 2 MAVRICの入力データ

詳しくは、SCALE6.2マニュアルの下記の節を参照

4.1 MAVRIC: MONACO WITH AUTOMATED VARIANCE REDUCTION USING IMPORTANCE CALCULATIONS

7.1 XSPROC: THE MATERIAL AND CROSS SECTION PROCESSING MODULE FOR SCALE

8.2 MONACO: A FIXED-SOURCE MONTE CARLO TRANSPORT CODE FOR SHIELDING APPLICATIONS

10.1 SCALE CROSS SECTION LIBRARIES

MAVRIC**の入力データ例** (1/2)

-mavric Simplified cask model タイトル v7-27n19g 断面積名 read composition wtptFuel 1 0.913717475 18 8016 9.73397641 15000 0.02227505 22000 0.00730567 24000 0.36655141 25000 0.01716839 26000 0.72041451 27000 0.0523824 28000 0.68955526 40000 15.78990702 41000 0.05130153 42000 0.02844690 92238 69.24080999 1.0 293.0 end or concrete 2 1.0 293.0 end ss304 3 1.0 293.0 end end composition read geometry	location 4 title="horizontal midplane, 100 cm from surface" position 270.0 0.0 0.0 end location location 5 title="on vertical axis, 100 cm from surface" position 0.0 0.0 385.6 end location location 6 title="corner point, 100 cm from each surface" position 270.0 0.0 385.6 end location response 1 specialDose=9029 end response
global unit 1 zcylinder 1 95.0 228.6 -228.6 zcylinder 2 170.0 255.2 -255.2 zcylinder 3 90.0 240.6 -240.6 zcylinder 5 170.0 280.6 -280.6 zcylinder 6 170.0 285.6 -285.6 zcylinder 7 95.0 255.2 -255.2 zcylinder 8 100.0 255.2 -255.2 zcylinder 9 168.0 255.2 -255.2 sphere 10 999.0 media 1 1 1 vol=1.29629E+07 media 3 1 8 -7 vol=1.56338E+06 media 2 1 9 -8 vol=2.92216E+07 media 3 1 2 -9 vol=1.08394E+06 media 2 1 4 -3 vol=2.03575E+06 media 0 1 5 -4 -2 vol=3.31953E+06 media 0 1 5 -4 -2 vol=3.31953E+06 media 0 1 7 -4 -1 vol=1.54598E+05 media 0 1 10 -6 vol=4.12429E+09 boundary 10 end geometry	distribution 1 title="kewaunee core, 3 cycles and then 10 years" neutronGroups truePDF 2.040E-02 2.147E-01 2.365E-01 1.267E-01 1.586E-01 1.587E-01 7.281E-02 1.073E-02 7.688E-04 5.694E-05 定義データ 4.479E-06 3.148E-07 4.983E-08 9.864E-09 1.117E-09 3.286E-10 1.060E-10 9.203E-11 9.135E-11 1.755E-10 (スペクトル 2.590E-11 3.024E-11 3.451E-11 3.269E-12 5.447E-12 4.089E-14 4.916E-14 end end distribution gridGeometry 3 title="for importance map for detectors 3,6" xplanes -170 -168 -146 -122 -100 -95 -90 -60 -40 -20 -5 5 15 25 35 45 55 65 75 85 90 95 100 104 108 112 116 120 124 128 132 136 140 144 148 152 156 158 160 162 164 165 166 167 168 169 170 end yplanes -170 -168 -155 -141 -127 -113 -100 -95 -90 -85 -75 -65 -55 -45 -35 -25 -15 -5 5 15 25 35 45 55 66 75 85 90 95 100 113 127 141 155 168 170 end
read definitions location 1 title="horizontal midplane, 10 cm from surface" position 180.0 0.0 0.0 end location 2 title="on vertical axis, 10 cm from surface" position 0.0 0.0 295.6 end location location 3 title="in front of vent port, 10 cm from surface"	zplanes -285.6 -280.6 -255.2 -240.6 -228.6 -210 -190 -170 -150 -130 -110 -90 -70 -50 -30 -10 10 30 50 70 90 110 130 150 170 190 210 216.2 222.4 228.6 232.6 236.6 240.6 245.1 249.7 254.2 255.2 256.2 260.1 264 267.9 271.8 275.7 279.6 280.6 281.6 282.6 283.6 284.6 285.6 end end gridGeometry end definitions
position 180.0 0.0 267.9 end location	
NU	

MAVRIC**の入力データ例** (2/2)

,					
Sources Block					
read sources src 1 title="1/6 of kewaunee core strength=8.577E+09 neutrons zCylinder 95.0 228.6 -228. mixture=1 eDistributionID=1 end src end sources	e, ~ 0.25 Ci″ 6	線源データ MONACO			
Iallies Block					
read tallies pointDetector 3 locationID=3 end tallies ,	responseID=1	タリーデータ end pointDetector MONACO			
/ Parameters Block					
read parameters randomSeed=8655745280010015 perBatch=170000 batches=15 noFissions noSecondaries end parameters		パラメータデータ MAVRIC			
, Importance Map Block					
read importanceMap adjointSource 1 locationID=3 responseID=1 end adjointSource gridGeometryID=3 end importanceMap	インポー MAVRIC	タンスマップデータ ン			
end data					

MAVRIC**の入力データブロック**(1/5)

Table 10.1.4. Standard SCALE cross section libraries						
Mnemonic names	Primary data source/format	Last field of cross section library filename				
v7-238 ; v7-238n ; v7.0-238n	ENDF/B-VII.0 238-group neutron library	xn238v7.0ª				
v7-252 ; v7-252n; v7.1-252n	ENDF/B-VII.1 252-group neutron library	xn252v7.1 ^a				
v7-56; v7-56n; v7.1-56n	ENDF/B-VII.1 56-group neutron library	xn56v7.1 ^a				
test-8grp	TEST LIBRARY 8-group ENDF/B-VII.1 neutron library ^e	test8g_v7.1				
v7.1-200n47g	ENDF/B-VII.1 200 neutron/47 gamma library	xn200g47v7.1ª				
v7-200n47g ; v7.0-200n47g ; v7-200g47	ENDF/B-VII.0 200 neutron/47 gamma library	xn200g47v7.0 ^a				
v7.1-28n19g	ENDF/B-VII.1 28 neutron/19 gamma library	xn28g19v7.1ª				
v7-27n19g ; v7.0-27n19g	ENDF/B-VII.0 27 neutron/19 gamma library	xn27g19v7.0 ^a				
ce_v7.1_endf ^b	ENDF/B-VII.1 Continuous-energy neutron and gamma library					
ce_v7; ce_v7 endf; ce_v7.0_endf ^b	ENDF/B-VII.0 Continuous-energy neutron and gamma library					
$ce_v7.1_endf.xml^d$	ENDF/B-VII.1 Continuous-energy neutron and gamma library					
ce_v7.xml; ENDF/B-VII.0 Continuous-energy m ce_v7_endf.xml; and gamma library						
File name ^c	User-supplied library	file name				

Format of the library names are "scale.revxx.lastfield" where "xx" is the revision number.

^b ASCII text file that contains location of continuous energy data files.

NUCLTECH

^c For continuous energy mode calculations in KENO, the library name must start with "CE_".

^d Contains the same information as ce_v7.x_endf in xml format for use in the CE_MONACO sequence.
^e Transitional library that will not be included with SCALE 6.2 release. Mnemonic names will alias to ENDF/B VII.1 libraries in production release.

MAVRIC**の入力データブロック**(2/5)

材質組成データ

READ COMP~END COMPで挟んだ、各材質のデータ

(p.41 -)_°

<u>セル非均質効果補正データ</u>

READ CELL~END CELLで挟んだ格子形状のデータ (p.43-)。共鳴自己遮蔽効果の非均質効果を補正する。

(遮蔽解析ではあまり非均質効果は問題にならず、均質材質として 扱うことが多いため、通常は用いない)



MAVRIC**の入力データブロック(3/5**)

形状データ (MONACOの入力)

read geometry ~ end geometry

KENO-VIとまったく同じSGGP形式(SCALE General Geometry Processor)で与える。(p.69-参照)

定義データ (MONACOの入力)

read definitions \sim end definitions

MONACOの線源およびタリーデータ、MAVRICのインポータンスマップデータ で共通に用いる、位置(座標)、レスポンス(応答関数)、エネルギースペクトル などの分布、メッシュ分割座標(グリッド)などを与える。

線源データ (MONACOの入力)

read sources \sim end sources

中性子/ガンマ線源の空間・エネルギー・角度分布を与える。
MAVRIC**の入力データブロック**(4/5)

タリーデータ (MONACOの入力)

read tallies \sim end tallies

線量等を評価する検出器(タリー)の種類、位置、応答関数などを与える。

パラメータデータ (MAVRICの入力)

read parameters \sim end parameters

バッチ数、バッチあたりのヒストリー数、などモンテカルロ計算の条件や、その他のMAVRICの計算パラメータを与える。MONACOで使う断面積ライブラリも、ここで随伴計算のライブラリとは独立に指定できる。

インポータンスマップデータ (MAVRIC)

read importanceMap ~ end importanceMap

随伴計算の線源(複数可)と、MONACOによるモンテカルロ計算にインポー タンスを与えるためのメッシュ分割などを指定する。

MAVRIC**の入力データブロック**(5/5)

END DATA

MAVRIC入力の終了

END

この入力データ全体の終了

注)大文字、小文字は区別しない。

形状データ (MONACO)

- KENO-VIと同じSGGP形式 ロUNIT ロARRAY
 - HOLE
- KENO-3Dを使った鳥瞰図や、プロットデータ
- (READ PLOT~END PLOT)を使った断面図で形状の確認が可能。
- ただし、反射境界や周期境界、アルベド境界などは使用できない。

read definitions - end definitions

MONACOの他の入力ブロックで用いる次のデータを定 義する。

- □位置(locations)
- □検出器応答関数 (detector response functions)
- □空間メッシュ(grid geometries)
- □円筒形状(cylindrical geometries)
- □(エネルギースペクトルなどの)分布 (distributions)

- MONACOの他の入力ブロックで用いる次のデータを定 義する。
- □位置(locations)
- □検出器応答関数 (detector response functions)
- □XYZメッシュ(grid geometries)
- □円筒形状メッシュ(cylindrical geometries)
- □(エネルギースペクトルなどの)分布 (distributions)

上記のデータは次のように番号を付けて複数個を指定 することができる。

(位置の場合)

- locations 1 end locations
- locations 2 end locations



(1)位置(locations)

- location *n* title=" $y \neq h = 10^{\circ}$ position=*x* y z end location
 - location n n:この位置の番号
 - title="名前" この位置の名前
 - position xyzこの位置の座標 (xyz) (cm)

```
end loc
location 1

(例) title="Radial detector - close to surface"

position 162.0 0.0 0.0

end location

location 2 position 0.0 0.0 295.6 end location

location 3

title="Corner detector"

position 162.0 0.0 295.6

end location

location 105 position 0.0 0.0 385.6 end location

location 106 position 252.0 0.0 385.6 end location
```



(2)検出器応答関数 (detector response functions)

検出器応答関数(線量換算係数)や随伴線源のエネルギースペクトルに用いるエネルギー依存データを与える。

response *n* title="タイトル"(データ) end response

(データ)には次の3タイプがある。

タイプ1 多群形式:用いる断面積ライブラリの群に合わせて与える。

タイプ2 ユーザー形式:エネルギー境界と値をヒストグラム形式で与える。

タイプ3 材質データ中のある核種のある反応断面積を用いる。(反応率)

タイプ1の例)

values \sim end response 19 title="Total Photon Dose at Each Detector Point Location (ANSI 9504)" の間 に FIDO 形式 values で各群の値を 27r0.0 1.16200E-05 8.74457E-06 7.45967E-06 6.35058E-06 5.39949E-06 4.60165E-06 3.95227E-06 3.45885E-06 入力する。 3.01309E-06 2.62001E-06 2.19445E-06 1.82696E-06 1.51490E-06 1.15954E-06 8.70450E-07 6.21874E-07 3.70808E-07 2.68778E-07 5.93272E-07 end end response response 4 title="total photon flux above 1 MeV, photons/(/cm2/sec)" values 27r0.0 11r1.0 8r0.0 end end response

(2)検出器応答関数 (detector response functions) (続き)



ENDFのMT番号 (核反応)

	×	,	×
MT	Description	MT	Description
1	Total cross section	501	Total photon interaction cross section
18	Total fission cross section	502	Photon coherent scattering
27	Absorption cross section ($MT = 18$ and 101)	504	Photon incoherent scattering
101	Neutron disappearance	516	Pair production, nuclear and electron field
102	(n,γ) radiative capture cross section	518	Photofission (γ,f)
103	(n,p) cross section	527	Sum of all gamma-ray absorption
104	$(n,^{2}H)$ cross section	602	Photoelectric
105	$(n, {}^{3}\mathrm{H})$ cross section		
106	$(n, {}^{3}\text{He})$ cross section		
107	(n, ⁴ He) cross section		

1452 Product of v times the fission cross section

		MT			
	Neutron	Photon	Coupled	Response	Units
		9502		Henderson conversion factors	(rad/h)/(photons/cm ² /s)
		9503		Claiborne-Trubey conversion factors	(rad/h)/(photons/cm ² /s)
	9027			Henderson conversion factors	(rad/h)/(neutrons/cm ² /s)
	9029	9504	9729	ANSI standard (1977) flux-to-dose-rate factors	(rem/h)/(particle/cm ² /s)
	9031	9505	9731	ANSI standard (1991) flux-to-dose-rate factors	(rem/h)/(particle/cm ² /s)
		9506		ICRU-57 Table A.21 (air) Kerma	(Gy/h)/(photons/cm ² /s)
空気吸	如線量	9507		ICRU-57 Table A.21 (air) Kerma	(rad/h)/(photons/cm ² /s)
	9032			ICRU-44 Table B.3 (air) Kerma	$(Gy/h)/(neutrons/cm^2/s)$
	9033 <mark>1</mark> c	m線量当	量	ICRU-44 Table B.3 (air) Kerma	(rad/h)/(neutrons/cm ² /s)
	9034	9508	9734	Ambient dose equivalent (ICRU-57)	(Sv/h)/(particle/cm ² /s)
	9035	9509	9735	Ambient dose equivalent (ICRU-57)	(rem/h)/(particle/cm ² /s)
実効線量	9036	9510	9736	Effective dose (ICRU-57)	(Sv/h)/(particle/cm ² /s)
	9037	9511	9737	Effective dose (ICRU-57)	(rem/h)/(particle/cm ² /s)

ICRU-57:現行法令(ICRP1990年勧告)のICRP74と等価



(3) XYZメッシュ(grid geometries)
 三次元XYZ空間でのメッシュ分割を指定する。
 gridGeometry *n* title="タイトル"(データ) end gridGeometry

(データ)には次の三種類がある。(X座標の例。Y座標,Z座標も同様)

1. 等分割

xmin= xmax= numXCells= Xメッシュの最小、最大、分割数

2. 任意分割

xplanes $x_1 x_2 x_3 x_4 \cdots$ end $X = x_1 x_2 x_3 x_4 \cdots \mathcal{O}X$ 平面で分割

3. 線形分割(等分割と同じだが、任意分割と組み合わせ可能)
 xLinear n a b
 bからaの間をn等分する。



(3)空間メッシュ(grid geometries)

例)

```
gridGeometry 1
   title="Fine mesh to capture details in y dimension"
    xmin=-100 xmax=100 numXCells=20
    vplanes -152 -151 -150 -145 -135 -120 -105 -95 -90
            -87.5 -85 -80 -70 -50 -30 -10
           10 30 50 70 80 85 87.5
            90 95 105 120 135 145 150 151 152 end
    zmin=0 zmax=200 nzcells=10
end gridGeometry
gridGeometry 3
    title="Boring uniform grid" xmin=-100 xmax=100 numXCells=10
    ymin=-100 ymax=100 numYCells=10 zmin=-100 zmax=100 numZCells=10
end gridGeometry
gridGeometry 2
    xplanes -100.0 -90.0 -99.0 -95.0 end
    xLinear 9 -90.0 0.0
    xLinear 18 0.0 90.0
    xplanes 95.0 100.0 99.0 end
    ymin=-100 ymax=100 numYCells=20
    zLinear 40 100.0 -100.0
end gridGeometry
```



(3) 円筒形状メッシュ(cylindrical geometries)
 円筒座標系(r,θ,Z)でのメッシュ分割を指定する。
 cylGeometry n title="タイトル"(データ) end cylGeometry

分割を表す(データ)には次の二種類がある。 組み合わせて使用できる。

1. 任意分割

rplanes $r_1 r_2 r_3 r_4 \cdots$ end $r = r_1 r_2 r_3 r_4 \cdots$ (cm)で分割 Zplanes $z_1 z_2 z_3 z_4 \cdots$ end $Z = z_1 z_2 z_3 z_4 \cdots$ (cm)で分割 thetaPlanes $\theta_1 \theta_2 \theta_3 \theta_4 \cdots$ end $\theta = \theta_1 \theta_2 \theta_3 \theta_4 \cdots$ で0~2 π を分割 または degreePlanes $\theta_1 \theta_2 \theta_3 \theta_4 \cdots$ end $\theta = \theta_1 \theta_2 \theta_3 \theta_4 \cdots$ で0~360° を分割 2. 線形分割

radiusLinear *n a b* bからaの間をn等分する。 zLinear, thetaLinear (単位: radian) または degreeLinear (単位: 度)も同様。

(3)円筒形状(cylindrical geometries) (続き)

円筒の軸はZ軸+方向、θ=0はX軸+方向がデフォルトだが、次のデータで変 更できる。



NUCLTECH

(4)分布 (distributions)

線源エネルギースペクトルなどをサンプリングする確率密度分布関数(PDF)を与えるのに用いる。 distribution *n* title="タイトル"(データ) end distribution

確率密度分布を表す(データ)には次の二種類がある。

1. ヒストグラム

abscissa $E_1 E_2 E_3 E_4 \cdots E_N E_{N+1}$ end 横軸の分点 (N+1個) truePDF $P_1 P_2 P_3 P_4 \cdots P_N$ end PDFの値 (N個)

2. 点列 (点と点の間は線形補間)

abscissa $E_1 E_2 E_3 E_4 \cdots E_N$ end 横軸の分点 (N個)

truePDF $P_1 P_2 P_3 P_4 \cdots P_N$ end

PDFの値(N個)

PDFの代わりに累積確率密度分布関数(CDF)を用いることもできる(trueCDF)。



(4)分布 (distributions) (続き)

バイアスあるいはインポータンスを与えることで、確率分布はそのままで、特定の分 点から発生する粒子の数を増やしたり、減らしたりすることができる。

バイアス:発生粒子"数"の分布を与える。

その分点のPDF/バイアスが粒子の重みとなる。

biasedPDF $B_1 B_2 B_3 B_4 \cdots B_N$ end バイアスされた発生粒子数分布

粒子はBiに比例した数が発生する。

インポータンス:インポータンス分布を与える。

importance $I_1 I_2 I_3 I_4 \cdots I_N$ end インポータンス分布

粒子はPi×IIに比例した数が発生する。



(4)分布 (distributions) (例)

distribution 11 title="a binned histogram" abscissa -5 -4 -3 -2 -1 0 1 2 3 4 5 end truePDF 1 2 3 4 5 4 3 2 2 2 end end distribution distribution 12 title="value/function pairs" abscissa -5 -4 -3 -2 -1 0 1 2 3 4 5 end truePDF 0 1 2 3 4 5 4 3 2 2 2 end end distribution distribution 21 title="a binned histogram with biasing" abscissa -5 -4 -3 -2 -1 0 1 2 3 4 5 end truePDF 1 2 3 4 5 4 3 2 2 2 end biasedPDF 3 2 1 1 1 1 1 2 2 2 end end distribution distribution 22 title="value/function pairs with importances" abscissa -5 -4 -3 -2 -1 0 1 2 3 4 5 end 0 1 2 3 4 5 4 3 2 2 2 end truePDF importance 4 3 2 1 1 1 1 1 2 2 2 end end distribution distribution 31 title="a binned histogram using CDF's" abscissa -5 -4 -3 -2 -1 0 1 2 3 4 5 end trueCDF 1 3 6 10 15 19 22 24 26 28 end end distribution distribution 32 title="a binned histogram with biasing using CDF's' abscissa -5 -4 -3 -2 -1 0 1 2 3 4 5 end trueCDF 1 3 6 10 15 19 22 24 26 28 end biasedPDF 3 5 6 7 8 9 10 12 14 16 end end distribution





8

abscissa value

(4)分布 (distributions) (続き)

核分裂スペクトルなど、特別な分布関数も下の表のキーワード("分布名")で与える ことができる。

special= "分布名" parameters (パラメータ) end

_Distribution "分布名"	Parameters	Description (パラメータ)		
"wattSpectrum"	a b n	Watt spectrum distribution. Units are: a in MeV, b in	Ed N	distribution 11
		/MeV. Optional parameter <i>n</i> specifies how many	7])	special="wattSpectrum"
		subintervals in each neutron group to use in		parameters 1.0 3.0 end
		integrating the pdf (default 100) for the histogram		end distribution
		representation in the sampling test and mesh source		alstribution 12
		representation.		parameters 1 92235 end
"fissionNeutrons"	m ZAID	Spectrum of fission neutrons from the cross-section		end distribution
		library for material <i>m</i> and nuclide ZAID.		distribution 21
"fissionPhotons"	ZAID	Spectrum of fission photons from nuclide ZAID.		special="fissionPhotons"
"origensBinaryConcentrationFile"	ucs	Spectrum from an ORIGEN-S binary concentration		parameters 94239 end
с .		file, located on unit u , case number c , spectra type s .		end distribution
		For the spectra type s, values are: 1 - photons from		distribution 22
		light elements, 2 – photons from actinides, 3 –		parameters 71 64 4 end
		photons from fission products, 4 – master photon		end distribution
		library, 5 – total neutron, $6 - (\alpha, n)$ spectrum, and 7-		distribution 31
		spontaneous fission neutrons.		special="origensBinaryConcentrationFile"
"cosine"	n	Cosine function from $-\pi/2$ to $\pi/2$. Optional		parameters 71 64 5 end
		parameter <i>n</i> (default 100) is the number of		end distribution
		value/function pairs to show in the sampling test.		distribution 32
"pwrNeutronAxialProfile"	none	Typical neutron PWR axial profile.		parameters 100 end
"pwrGammaAxialProfile"	none	Typical gamma PWR axial profile.		end distribution
"pwrNeutronAxialProfileReverse"	none	Typical neutron PWR axial profile, reversed top to		distribution 41
-		bottom.		special="pwrNeutronAxialProfile"
"pwrGammaAxialProfileReverse"	none	Typical gamma PWR axial profile, reversed top to		end distribution
		bottom.		distribution 42
"exponential"	a n	Exponential function e^{ax} from -1 to 1. Optional		special="exponential"
		parameter n (default 100) is the number of		end distribution
		value/function pairs to show in the sampling test.		end discription



線源データ (MONACO)

線源データとして、粒子発生の空間分布、エネルギースペクトル、方向分布を次の形式で与える。

read source

src *i* title="タイトル"_i (データ)_i stlength= S_i end src src *j* title="タイトル"_j (データ)_j stlength= S_j end src src *k* title="タイトル"_k (データ)_k stlength= S_k end src :

end source

線源 I, j, k, •••は、線源強度 $S_{\mu}S_{\mu}S_{k}$, •••にしたがって選ばれて、 粒子が発生する。



線源データ(MONACO)(続き)

(データ)は、粒子の種類、空間分布、エネルギースペクトル、方向分 布であり、次のように与える。 (1)粒子の種類 neutrons 中性子 photons ガンマ線 (2)エネルギースペクトル eDistributionID= 定義データで定義した分布の番号 (3)発生方向分布 dDistributionID= 定義データで定義した分布の番号 省略すると等方分布となる。

線源データ(MONACO)(続き)

(4)空間分布

下表の形状を用いて、線源発生領域の概略を与えることができる。

この領域の中について、形状データ(p.74参照)のUNIT(unit=)、図形(region=)、 あるいは材質(mixture=)を指定して、指定されたUNIT,図形,材質のところだけ 粒子を発生させる。

Keyword	Parameters	Possible degenerate cases		
cuboid	x _{max} x _{min} y _{max} y _{min} z _{max} z _{min}	rectangular plane, line, point		
xCylinder	$r x_{max} x_{min}$	circular plane, line, point		
yCylinder	r y _{max} y _{min}	circular plane, line, point		
zCylinder	$r Z_{max} Z_{min}$	circular plane, line, point		
xShellCylinder	$r_1 r_2 x_{max} x_{min}$	cyl., planar annulus, cyl. surface, line, ring, point		
yShellCylinder	$r_1 r_2 y_{max} y_{min}$	cyl., planar annulus, cyl. surface, line, ring, point		
zShellCylinder	$r_1 r_2 Z_{max} Z_{min}$	cyl., planar annulus, cyl. surface, line, ring, point		
sphere	r	point		
shellSphere	$r_1 r_2$	sphere, spherical surface, point		

Note that other than the shell-type solids, the parameters are the same as the SGGP geometry specification of those solids. The SGGP keyword "origin" (followed by optional "x=", "y=", "z=") is available for all of the different source solid bodies. For the cylinder based solid bodies, the direction of the axis of the cylinder can be set by using the keyword "axis u v w", where u, v, and w are the direction cosines with respect to the global x-, y-, and z-directions. The SGGP optional keyword "rotate" (followed by "a1=", "a2=", and "a3=") is also available for the cylinder based solid bodies. See Sect. F17.2.4 of the SCALE manual for more information on rotating solid bodies.



タリーデータ (MONACO)

放射線をカウントするタリーデータを指定する。

read tallies

(タリー名) *i* title="タイトル"(データ) end (タリー名)
(タリー名) *j* title="タイトル"(データ) end (タリー名)
(タリー名) *k* title="タイトル"(データ) end (タリー名)

end tallies

(タリー名)は、次のいずれかである。

pointDetector	点検出器。散乱ごとに、この点に向かう割合をカウントする。
regionTally	体積検出器。この領域を通過した飛跡長と領域内の衝突密 度をカウントする。
meshTally	メッシュ検出器。メッシュ内を通過した飛跡長をカウントする。

NUCLTECH

タリーデータ (MONACO) (続き)

1) 点検出器のデータ

locationID= 定義データの位置データを番号で指定する。

2)体積検出器のデータ

以下のいずれかで領域を指定する。(p.74参照)

unit= UNITをUNIT番号で指定する。

region= 図形を図形番号で指定する。

mixture= MEDIAデータで領域と関係付けた材質番号を指定する。

3)メッシュ検出器のデータ

gridGeometryID= 定義データのXYZメッシュを番号で指定する。

cylGeometryID= 定義データの円筒形状メッシュを番号で指定する。

さらに、unit=, region=, あるいはmixture=を指定して、タリーするメッシュの範囲をこれらの内側に限定できる。

4) 共通のデータ

responselD= 定義データの応答関数データを番号で指定する。

responselDs R₁ R₂ R₃ ··· end 複数の応答関数データ番号を与える。



パラメータデータ (MAVRIC)

バッチ数、バッチあたりのヒストリー数、などモンテカルロ計算の条件や、その他のMAVRIC の計算パラメータを与える。MONACOで使う断面積ライブラリも、ここで随伴計算のライブラリ とは独立に指定できる。

read parameters $(\vec{\tau} - \beta)$ end parameters

(データ)には次のものがある。

randomSeed=	乱数のシード
perBatch=	バッチ当たりのヒストリー数
batches=	バッチ数
maxMinutes=	最大計算時間
noFission	核分裂を考慮しない
library=	MONACOのモンテカルロ計算で用いる断面積ライブラリ名。
	指定しないと、材質組成データで指定したライブラリが随伴計
	算とモンテカルロ計算の双方に用いられる。



インポータンスマップデータ (MAVRIC)

MAVRICでの随伴計算によるインポータンス分布に関するデータを次のように与える。

read importanceMap

adjointSource id₁ (データ) end adjointSource

随伴線源1 adjointSource id₂ (データ) end adjointSource 随伴線源2

gridGeometryID=n 随伴線束空間分布のXYZメッシュデータ番号 end importanceMap

(データ)には次のものがある。 locationID=

随伴線源の位置として、定義データの位置データを番号で指定する。 随伴線源スペクトルとして、定義データの応答関数データを番号で responseID= 指定する。

全てのインポータンスマップデータを次頁に示す。

インポータンスマップデータ (MAVRIC)

MAVRICでの随伴計算によるインポータンス分布に関するデータを次のように与える。

read importanceMap adjointSource id₁ (データ) end adjointSource 随伴線源1 adjointSource id₂ (データ) end adjointSource 随伴線源2 : gridGeometryID=n 随伴線東空間分布のXYZメッシュデータ番号 end importanceMap

(データ)には次のものがある。

locationID=随伴線源の位置として、定義データの位置データを番号で指定する。responseID=随伴線源スペクトルとして、定義データの応答関数データを番号で
指定する。

全てのインポータンスマップデータを次頁に示す。

インポータンスマップデータ (MAVRIC)

block	keyword	type	length def	ault	required	restrictions/comments
impor	lanceMap					
Pé	rform an adjoint S _N	calculation usi	ng ane (ar mare) ad	jaint	source(s)	and a gridGeometry
gni	dGeometryID=	integer			yes	matches one of the id numbers from gridGeometries
ad	jaintSource id	integer			yes	non-negative integer, unique among adjointSources
	locationID=	integer			a*	matches one of the id numbers from locations
	baundingBax	rea	6		D.	parameters: x _{max} x _{min} y _{max} y _{min} z _{max} z _{min}
						"required: either a) locationID= or b) boundingBox
	response ID=	integer			yes	matches one of the id numbers from responses
	weighte	real		1.0	no	positive real number
	unit=	integer		-1	no	limit adjoint source in boundingBox to a specific unit
	region=	integer		-1	no	limit adjoint source in boundingBox to a specific region or a unit
-	d adjoint Source	integer		• 1	10	innic adjoint source in boundingbox to a specific mixture
ai	adjointaduice					
C	nstructing the Deng	no reometry us	ina mac <i>i</i> o materiala			
m	nSubCells •	integer	ng maalo matanalo	1	no	subcells per cell (each dimension)
	Tolerances	an al	0.5/mmSubCal	, e.,		used to cull mage materials from list
	in detance.	i ca	o.avjiiiii aabooi	ъ,	10	used to call macro materials iron list
C	nstructing the mest	version of the	true source			
su	bCells•	integer		2	no	subcells per cell (each dimension)
50	urceTrials=	integer	1000	000	no	how many source particles to sample
rec	luce		not pres	ent	no	stores only the cuboid around the voxels with source
Pé	rform a forward S_N	calculation and	weight the adjoint s	aurc	e	
11 u	Weighting		not pres	ent	no	weight adjoint source with forward flux values
ite s	wWeighting		not pres	ant		weight adjoint course with integrated forward reconnee values
89	veEvtraMans		not pres	ent	10	sale extra 3/man files associated with forward response values
in Sec.	Collision		not pres	ent	no	forces the use a a first collision source
00	FirstCollision		not pres	ent	10	does not allow the use of a first collision source
Us	e existing forward v	arsci files for we	highting the adjoint s	ourc	æ	
far	wardFluxes =	string	not pres	ent	no	legal file name for current system, in quotes
		5				, , ,
Us	e existing adjoint va	arsci files to cre	ate importance map	j.		
ad	igintFluxes •	string	not pres	ent	no	legal file name for current system, in quotes
Ot	tional Denovo S ,, c	ode parameters	1			
	adratures	integer		я	20	S., quadrature Ne2 4 6 8 10 12 14 16 18 20 22 24
qu	and the s	integer		3		D. Labishest Learning sales and service Left 4.2.2.
Ieć	endre.	integer		2.	no	PL, L=nignest Legendre polynomial, L=0,1,2,3,
	untion Cote	int on or		,		-denaurt is to use min(the highest available in the data,3)
eq	uation Set*	integer		4	no	0-DD, 1-DDFF, 2-1WDD, 3-LD FE, 4-SC, 5-1LD FE
50	where e	integer		20	no	maximum number of iterations
/6s	angetice -	integer		20	10	Can disancetice 1-all disancetice
01	igitastics-	integer		ő	10	One curut 1-all output
kn	lov6noceSizes	integer		10	20	eize in memory for Kalovenace minimum is 5
100	stopaction.	integer		1	20	transport correction: (Loone, 1. Second, 2.Cecan
÷	a controlle	Encyce		'	10	*Ear D, or higher, the default is 2 (Cas and
		da abla		10.4		telemene used in compression test
tól	erance=	oouble	0.	w1	no	torerance used in convergence test
up	Scauer	integer		U	no	upscatter iterations: u-none, 1-65, 2-pre-conditioned, 3-krylov
14/	hile up ince the impose	lance man				
100	nwe using the import adaption	ance map		= 0		real number greater than one
W	ndowRatio=	real		1.0	no	real number greater than one multiple to see Man
illi Anvi P	produpiler=	Pera		1.0	10	maniphy sargerin digits in imp. Map
STM II	and a civilian					



4. SCALEシステムを用いた遮蔽解析 4. 3 計算機による解析実習

ー小型輸送容器の遮蔽計算ー

【概要】

船舶技術研究所(現・海上技術安全研究所)の植木らが、電力中央研究所で行った 小型湿式輸送容器を用いた遮へい実験¹⁾を解析する。

この輸送容器は、PWR燃料集合体3体またはBWR燃料集合体7体を収めることのでき るように設計された湿式輸送容器であり、その重量は約50トンである。本体及び蓋はステ ンレス製であり、径方向にはガンマ線遮へい体として鉛(厚さ14.6cm)、中性子遮へい体と してレジン(厚さ10cm)が設けられている。円盤状の銅製放熱フィン(高さ22cm)が中性子遮 へい体を貫いて設けられている。



1) K.Ueki, et al., "Validity of the Monte Calro Method for Shielding Analysis of a Spent-Fuel Shipping Cask: Comparison with Experiment," Nucl. Sci. Eng., 84, No.3, (1983)



<u>モデル</u>

トラニオンやバルブ類は無視する。





(仕様)

<u>タリー</u>

側面中央から半径方向に6.6cm、上面・下面中心から5cmの高さの位 置に点検出器を置く。ICRU57の1cm線量への換算係数を用いて、中性子 及び二次γ線の線量を測定する。

線源

実験時には、直径50cm、高さ50cm、厚さ3.5mmのアルミ缶に分散させた 80粒の²⁵²Cf線源(強度2.4×10⁹n/sec.)が用いられたが、今回の計算では、 輸送容器内部の水全体に線源が一様に置かれたとして計算を行う。このと きの線源は、²⁵²Cf自発核分裂中性子源とする。

<u>インポータンスマップ</u>

p.142に示したメッシュに対して与える。各位置(側面、蓋部、底部)の点検 出器を随伴線源として、中性子線量と二次γ線線量のそれぞれを随伴線源 スペクトルとした場合、すなわち位置3点×線質2点の6ケースの計算を行う。

各部の寸法と材質



・随伴線束計算空間メッシュ設定



•材質組成(原子個数密度: atoms/barn/cm)

1	水	Н	1001	6.675e-02	4 レジン	Н	1001 5.909e-02
		0	8016	3.338e-02		С	6012 3.435e-02
						Ν	7014 2.703e-04
2	SUS304	С	6012	3.181e-04		0	8016 1.330e-02
		Si	14000	1.700e-03		AI	13027 3.715e-03
		Cr	24000	1.837e-02			
		Mn	25055	1.739e-03	5 フィン	Ν	7014 3.811e-05
		Fe	26000	5.722e-02		0	8016 1.026e-05
		Ni	28000	8.134e-03		Cu	29000 3.758e-03
3	鉛	Pb	82000	3. 296e-02	6 空気	N O	7014 3.964e-05 8016 1.067e-05

