

IRIDにおける福島第一原子力発電所廃炉 に関わる技術開発状況

(5)放射性廃棄物の処理・処分に関わる技術開発

2014年9月10日

大井 貴夫

日本原子力研究開発機構(JAEA) 技術研究組合 国際廃炉研究開発機構(IRID)

本件は、資源エネルギー庁からの委託事業としてIRIDが受託し実施した「平成25年度発電用原子炉等廃炉・安全技術基盤整備事業」及びIRIDが補助事業者となった「平成25年度廃炉・汚染水対策事業費補助金」の成果の一部を含む。



発表内容

- 1. 事故廃棄物の処理・処分に係る検討の進め方
- 2. 処理・処分に係る技術/研究開発項目
 - 2-1)廃棄物ストリームに関する検討
 - 2-2性状把握に関する検討
 - 2-3廃棄物の処分に関する検討
- 3. まとめ

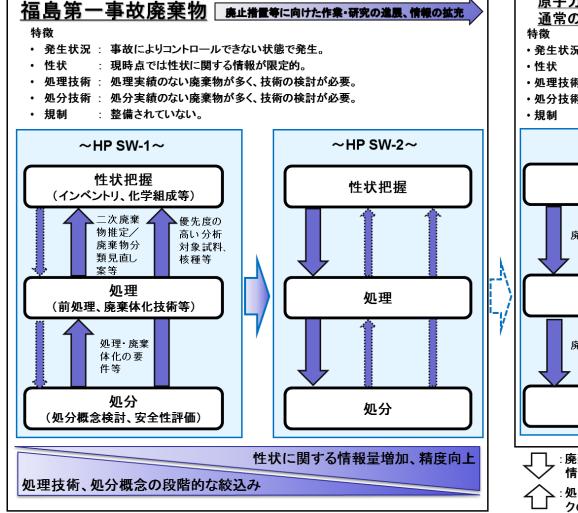


1. 事故廃棄物の処理・処分に係る検討の進め方



HP SW-1: 固体廃棄物の処理・処分に関する基本的な考え方の取りまとめ(2017年度)

HP SW-2: 固体廃棄物の処理・処分における安全性の見通し確認(2021年度)

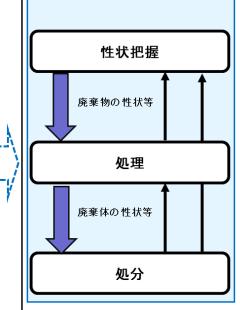


原子力発電所から発生する 通常の放射性廃棄物

発生状況: コントロールされている。

: 把握されている。 ・処理技術 : 適用技術あり。 • 処分技術 : 適用技術あり。

: ほぼ整備されている。



: 廃棄物・廃棄体の性状に関する 情報の流れの量及び精度

: 処理・処分からのフィードバッ クの相対的な重要性



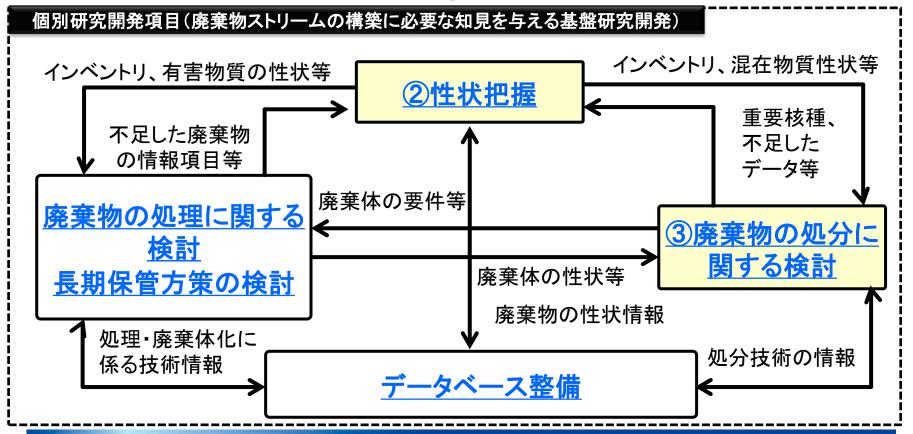
2. 処理・処分に係る技術/研究開発項目



①廃棄物ストリームに関する検討

廃棄物ストリーム:事故廃棄物の発生・保管から処理・処分までの一連の廃棄物の取り扱い







2-①廃棄物ストリームに関する検討



> 背景・検討の必要性

* 従来の廃棄物に対する検討・評価と異なり、対象とする廃棄物の取り扱いが決まっていない。そのため、発生・保管から処理・処分までの一連の廃棄物の取り扱いを個別研究開発項目(性状把握、処理、保管、処分等)の成果に基づき、総合的に検討する

> 実施内容

- * 個別研究開発項目ごとに示される処理方法、保管方法、処分方法等に関する検討成果を組み合わせた、廃棄物ストリーム候補の提示。
- *廃棄物ストリームの候補の前提条件や定量的な目標値の実現性、それらの実施が他の個別研究開発項目に及ぼす影響や課題などの検討。
- *安全かつ合理的な処理・処分の観点からの総合的な検討たとえば、
 - ✓ 短半減期核種が減衰し、処分の安全性に対する影響が低減するまで待ってから処分を行う長期保管のオプションの適用に関する検討
 - ✓ 除染、区分、再利用などの廃棄物の前処理に関するオプションの適用に関する検討

2014年度から検討実施、2017年度に廃棄物ストリーム候補の検討に関する結果を「基本的な考え方」としてまとめる予定



2-2性状把握に関する検討



廃棄物試料の分析

・汚染水処理設備の水分析(濃度)[KURION, SARRY, AREVA, ALPS]

・廃棄物分析(表面線量率等)[ガレキ, 伐採木, 土壌]



・未検討核種分析フロー検討

•高線量廃棄物分析法

インベントリ評価(分析結果に基づく評価)

- (a) 滞留水の濃度分析/二次廃棄物のインベントリ分析
- (b) 表面線量率から核種濃度への換算(相関に基づく換 算式の設定)
- (c) 廃棄物中の核種の代表組成等の検討(SF等の設定)
- (d) モデルパラメータのフィッティングに基づく燃料デブリ からの核種継続的移行率の設定

インベントリの検証データ等の取得

・分配係数,核種浸出率の取得



廃棄物データ収集

(有害物,物性值等)[吸着塔,ALPS等]

- ・廃棄物中の有害物の同定
- 廃棄物の物性値の同定



・インベントリ評価モデルの構築

モデルパラメータの設定



廃棄物の代表組成の把握・設定

個々の廃棄物の主要核種の組成の設定



【目標】処理・処分の安全評価および廃棄物管理に必要な情報の整備/分析施設で適用する難測定核種の分析法の開発・整備



2-2性状把握に関する検討



廃棄物試料の分析

・汚染水処理設備の水分析(濃度)[KURION, SARRY, AREVA, ALPS]



難測定核種の分析手法の構築

・未検討核種分析フロー検討

•高線量廃棄物分析法



インベントリ評価(分析結果に基づく評価)

・廃棄物分析(表面線量率等)[ガレキ. 伐採木. 土壌]



インベントリの検証データ等の取得

分配係数,核種浸出率の取得

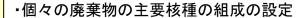
(a) (b)

当面の重要検討課題

(c)

- * 廃棄物中のインベントリデータセットの設定
 - ✓事故進展,処理等に伴う個々の廃棄物への核種の移動・分配を表すインベントリ評価モデルの構築
 - ✓分析結果等を用いたモデルパラメータの精度の向上

・廃棄物の物性値の同定



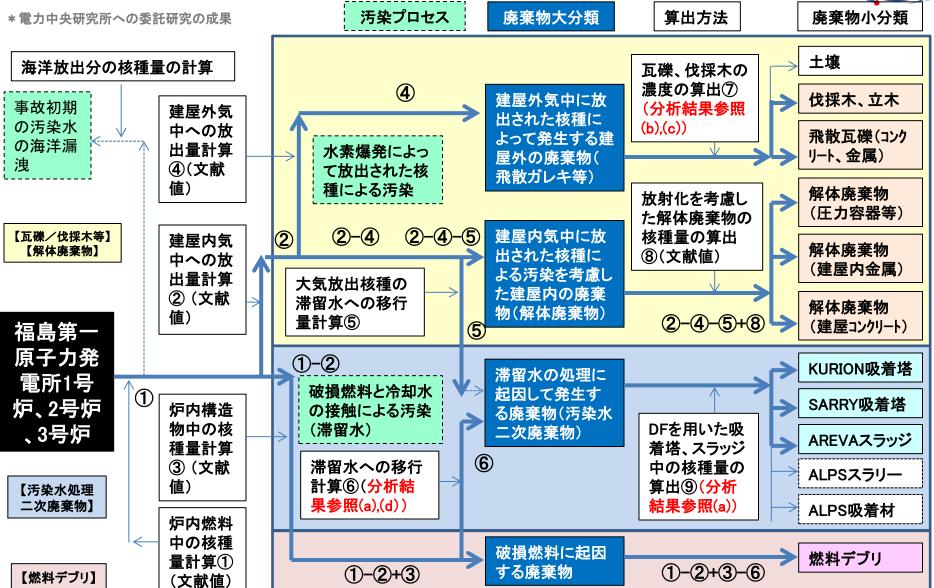


【目標】処理・処分の安全評価および廃棄物管理に必要な情報の整備/分析施 設で適用する難測定核種の分析法の開発・整備



インベントリ評価モデル構築とモデルパラメータの設定*

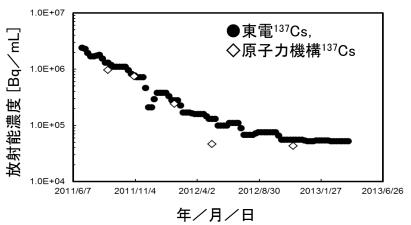






吸着塔/スラッジ中の核種インベントリの推算例





1.0E+05
1.0E+04
1.0E+03
1.0E+02
1.0E+01
1.0E+01
2011/6/7 2011/11/4 2012/4/2 2012/8/30 2013/1/27 2013/6/26

セシウム吸着装置における137Csの入口濃度推移

セシウム吸着装置における137Csの出口濃度推移

廃棄物	稼働期間	廃棄物量	総核種量	平均核種濃度
セシウム吸着装置 廃吸着塔	平成23年6月17日 ~平成25年4月2日	424 [塔]	$1.68 \times 10^{17} [Bq]$	3.96×10 ¹⁴ [Bq/塔]
第二セシウム吸着 装置廃吸着塔	平成23年8月16日 ~平成25年4月2日	78 [塔]	$7.95 \times 10^{16} [Bq]$	1.02×10 ¹⁵ [Bq/塔]
除染装置スラッジ	平成23年6月22日 ~平成23年9月13日	579 [m³]	$8.00 \times 10^{14} [Bq]$	$1.38\!\times\!10^{12}[Bq\!\diagup\!m^3]$

分析値を用いたCs-137の汚染水中の 核種濃度(Bq/m³)(平均値等)の設定



燃料からの処分環境への核種の浸出割合に関する文献値等(Cs-137 で正規化した値)を用いて、他の核種の汚染水中の核種濃度(Bq/m³)を設定

分析値を用いた吸着塔、スラッジのDFを設定(未分析 核種については、化学的類似性を考慮して設定)



吸着塔/スラッジ中の核種インベントリの推算



2-3廃棄物の処分に関する検討





・インベントリデータセット

廃棄物管理データ

処理に関する検討によって得られる情報

•廃棄体性状

重要核種、不足 したデータ等

1)処分概念の特徴整理・調査

・安全評価モデル、パラメータ、シナリオの設定

・既存の処分概念・評価手法の特性、特徴把握

2)既存の処分概念に基づいた処分概念の検討

(a)事故廃棄物の処分区分の把握(重要核種の設定)

(b)適切な処分概念·安全評価手法の候補の選定

事故廃棄物の影響特性の把握

・処分システムの応答特性の把握

3)新たな処分概念等の検討

・既存の処分概念や廃棄物の特性に関わる情報に基づく 新たな処分概念の検討



【目標】 廃棄物ごとに適用可能な処分概念候補とその評価手法の提示



2-③廃棄物の処分に関する検討



性状把握によって得られる情報

・インベントリデータセット

・廃棄物管理データ

処理に関する検討によって得られる情報

•廃棄体性状

重要核種、不足 したデータ等

1)処分概念の特徴整理・調査

・安全評価モデル、パラメータ、シナリオの設定

・既存の処分概念・評価手法の特性. 特徴把握



2)既存の処分概念に基づいた処分概念の検討

(a)事故廃棄物の処分区分の把握(重要核種の設定)

(b)適切な処分概念·安全評価手法の候補の選定

当面の重要検討課題

既存の処新たな処

(a)事故廃棄物の処分区分の把握

(b)適切な処分概念·安全評価手法の候補の選定

【目標】 廃棄物ごとに適用可能な処分概念候補とその評価手法の提示



(a)事故廃棄物の処分区分の把握



暫定的な燃料デブリのインベントリと基準線量相当濃度との比較

【2013年度】

L1、L2、L3ごとに、濃度上限値モデルを用いて求められている基準線量相当濃度(C)と暫定的に求めた廃棄物中の核種濃度(D)を用いて、個々の廃棄物の処分区分を試行的に求めた。



【2014年度以降」

安全評価のためのモデル・シナリオ・パラメータを整備し、それらを用いて、基準線量相当濃度を求める。

廃棄物の核種濃度の見直しを行い、個々の廃棄物の暫定的な処分区分を示す。また、合わせて、個々の処分概念毎に、線量への寄与の高い主要核種を重要核種として抽出する。

		後放射能		D/C			付重要度(数字样	
核種	Bq/core	Bq/ton	トレンチ	ピット	余裕	トレンチ	ピット	余裕
H-3	9.4E+14	7.5E+12	1.4E+04	2.7E-04	7.5E-18	6	9	19
Be-10	8.7E+06	6.9E+04	2.2E-05	5.0E-07	2.2E-08	15	11	
C-14	2.4E+11	1.9E+09	8.8E+01	6.9E-01	2.2E-05	8	5	
Se-79	9.0E+10	7.2E+08	3.1E+01	1.3E+00	6.5E-04	9	5	
Sr-90	1.7E+17	1.3E+15	3.2E+09	1.5E+04	1.3E-15	0	1	1
Zr-93	4.8E+12	3.8E+10	3.2E+01	1.4E+00	7.3E-03	9	5	
Nb-93m	1.2E+12	9.4E+09	1.3E-01	9.9E-09	9.4E-21	11	13	2
Nb-94	3.8E+08	3.0E+06	1.8E+00	6.7E-03	3.0E-24	10	7	2
Mo-93	4.9E+02	3.9E+00	3.5E-07	1.5E-08	3.9E-30	16	13	3
Tc-99	3.3E+13	2.7E+11	2.4E+05	1.1E+04	2.4E-01	5	1	
Ru-106	2.9E+16	2.3E+14	1.0E+00	1.6E+00	2.3E-16	10	5	1
Pd-107	2.3E+11	1.8E+09	1.5E+00	6.4E-02	1.8E-21	10	6	2
Ag-108 m	9.7E+07	7.7E+05	4.5E-01	1.4E-03	7.7E-25	10	8	2
Sn-121m	5.7E+12	4.5E+10	2.8E+02	3.2E-01	4.5E-20	8	6	2
Sn-126	1.5E+12	1.2E+10	9.1E+03	3.8E+01	2.0E-02	6	4	
Sb-125	5.1E+15	4.1E+13	2.0E+01	3.7E-01	4.1E-17	9	6	1
Te-125m	1.9E+15	1.5E+13	2.5E-05	2.4E-05	1.5E-17	15	10	1
I-129	7.5E+10	6.0E+08	9.8E+02	4.3E+01	8.9E-02	7	4	
Cs-134	5.2E+16	4.1E+14	1.3E+01	2.1E+01	4.1E-16	9	4	1
Cs-135	1.1E+12	9.0E+09	6.9E+01	3.5E+00	9.0E-21	8	5	2
Cs-137	2.3E+17	1.8E+15	1.2E+08	3.5E+03	1.8E-15	2	2	1
Ce-144	2.7E+16	2.2E+14	1.5E-01	5.5E-01	2.2E-16	11	5	1
Sm-151	8.7E+14	6.9E+12	1.4E+02	7.9E-01	6.9E-18	8	5	1
Eu-152	7.0E+12	5.5E+10	1.7E+03	2.8E-03	5.5E-20	7	8	2
Eu-154	7.0E+15	5.5E+13	4.6E+05	3.5E+00	5.5E-17	4	5	1
U-232	4.6E+10	3.6E+08	1.5E+02	2.6E-01	3.6E-22	8	6	2
U-233	3.8E+07	3.0E+05	1.7E-01	7.2E-03	6.8E-07	11	7	
U-234	1.1E+11	8.8E+08	1.5E+03	6.3E+01	9.8E-02	7	3	
U-235	1.4E+11	1.1E+09	5.4E+03	2.3E+02	1.1E+00	6	3	
U-236	7.2E+11	5.7E+09	5.7E+01	1.7E+00	2.6E-02	8	5	
U-238	1.1E+12	8.8E+09	2.6E+04	1.0E+03	1.3E+01	6	2	
Np-237	6.4E+11	5.1E+09	3.2E+03	1.2E+02	6.1E-01	7	3	
Pu-238	4.9E+15	3.9E+13	1.2E+06	4.9E+03	1.5E+00	4	1	
Pu-239	8.9E+14	7.1E+12	3.6E+05	1.1E+04	2.4E-01	4	1	
Pu-240	1.0E+15	8.2E+12	4.1E+05	1.3E+04	1.0E-02	4	1	
Pu-241	2.2E+17	1.8E+15	2.4E+06	4.8E+04	1.5E+00	4	0	
Pu-242	3.4E+12	2.7E+10	1.3E+03	4.2E+01	2.8E-03	7	4	
Am-241	2.4E+15	1.9E+13	8.0E+05	1.5E+04	4.7E-01	4	1	
Am-242 m	1.7E+13	1.4E+11	6.2E+03	8.5E+01	7.2E-03	6	3	
Am-243	3.0E+13	2.4E+11	2.8E+04	3.0E+02	2.4E-03	6	3	
Cm-242	5.3E+13	4.2E+11	6.6E+01	2.8E-01	8.5E-05	8	6	
Cm-243	2.2E+13	1.8E+11	4.2E+03	3.5E-01	6.9E-06	6	6	
Cm-244	2.7E+15	2.1E+13	8.4E+04	9.2E+01	7.3E-05	5	3	
Cm-245	3.6E+11	2.9E+09	3.0E+02	3.9E+00	1.4E-03	8	5	
Cm-246	5.9E+10	4.7E+08	2.0E+01	1.3E-01	6.2E-07	9	6	
最大	2.3E+17	1.8E+15	3.2E+09	4.8E+04	1.3E+01			



(b)適切な処分概念・安全評価手法の候補の選定 (AEA)

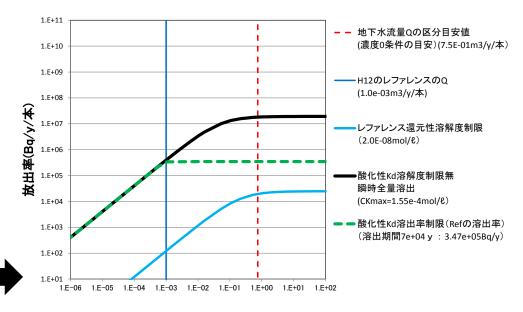


安全性および実現性の観点から合理 的と考えられる処分概念の候補をそれ ぞれの廃棄物ごとに可能な限り定量的 な論拠とともに提示する。

そのため、

- ①既存の処分概念・評価手法の特性
- ②事故廃棄物の影響特性
- ③処分システムの応答特性 を把握•理解し、
- ▶どのような場合にどの処分概念がど のような影響を受けるか?
- ▶安全裕度を向上させる対策?
- ▶頑健性の高い処分概念は?

等に関する知見を集積し、適用可能 な処分概念(新たな処分概念も含む)を 定量的な論拠とともに提示する。



地下水流量(Q m3/y/本)

地層処分の人工バリアシステムの応答特性(Np-237)の把握(例)

- 解析解に基づき、システムの安全性に影響を与える主 要パラメータ(地下水流量Q、溶解度、Kd、溶出率)を同 定する。
- それらの変化が人工バリアからの放出率に及ぼす影響 の仕組みを把握・理解する(例えば、瞬時溶出条件で安 全を確保可能な環境条件の把握)。
- > これらの情報を、廃棄体化等にフィードバックし、適切な 処分概念の構築等に反映させる。



3. まとめ



- ▶個別研究開発項目の検討に基づく廃棄物ストリームに 関する総合的な検討の実施が重要
- ▶現段階における重要検討事項
 - ◆廃棄物中のインベントリや共存物質に関する情報(性状把握)
 - 分析値と文献値、解析的手法を併用し、様々な不確実性を考慮して、廃棄物中の核種インベントリを設定する。
 - ◆個々の廃棄物の処分区分の見通しと選定論拠の整備(処分)
 - インベントリ情報と事故廃棄物の特徴を考慮した情報(処理に関する情報も含む)に基づく廃棄物の処分区分の提示とその論拠の整備
 - 安全評価結果等を活用した、優先的に取得すべきデータや、処分の安全 性に有意な影響を与える条件等の明示
 - 最新の知見を反映した検討を繰り返すことによる精度の向上





付録



放射性廃棄物処理・処分の中長期ロードマップ



廃棄物の発生

保管管理

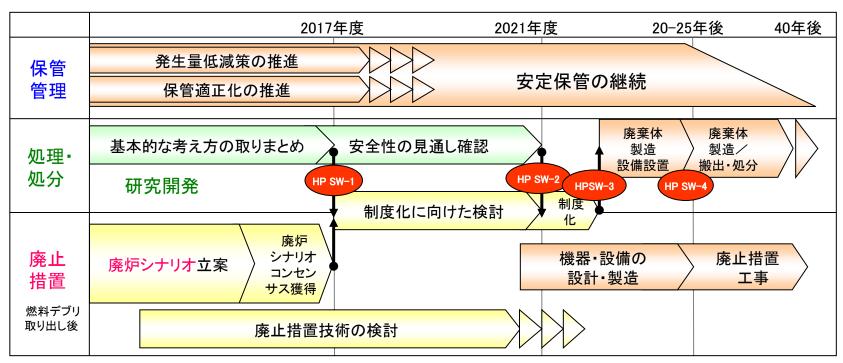
→ 処理(廃棄体化)

処分

廃炉シナリオに依存

分別・減容・長期貯蔵

事故廃棄物(1Fの事故に伴い発生する廃棄物)の 特徴を踏まえた一連の研究開発が必要



HP 次工程へ進む判断のポイント。追加で必要な研究開発や工程又は作業内容の見直しも含めて検討・判断する。

HP SW-1: 固体廃棄物の処理・処分に関する基本的な考え方の取りまとめ(2017年度)

HP SW-2: 固体廃棄物の処理・処分における安全性の見通し確認(2021年度)

HP SW-3: 廃棄体仕様・製造方法の確定(第3期)

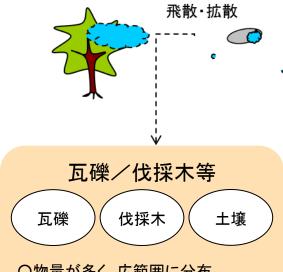
HP SW-4: 廃棄体製造設備の設置及び処分の見通し(第3期)



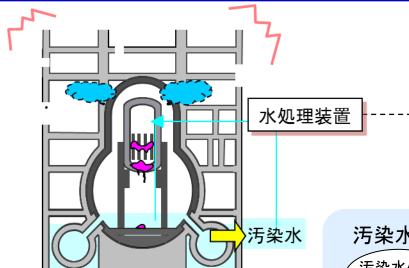
事故廃棄物の特徴



- ◆ 事故によりコントロールできない状態で発生
- ◆ 1~3号機の炉心燃料を起源とした汚染*
- ◆ 廃止措置作業が状況に応じて変化するため、発生量の想定が困難
- ◆ 汚染範囲が広く、高線量箇所もあるため、データが非常に限定的(特に長半減期核種の組成)



- 〇物量が多く、広範囲に分布 〇樹末 土壌は知理 知公宝徒が
- 〇樹木、土壌は処理・処分実績が乏 しい
- 〇飛散・拡散による表面汚染が主で、 一部が滞留水を通じた浸透汚染



燃料デブリ/解体廃棄物

- ○物量が多く高線量物も多い
- 〇現状ではアクセスが難しく、原廃 棄物の採取が困難

汚染水処理二次廃棄物

、 「汚染水処理) こ次廃棄物) 交換配管· 貯槽等

- 〇処理・処分実績が乏しい
- ○原廃棄物の採取が困難
- 〇装置の特徴に応じて発生量や核 種量の一部推定が可能

*:放射化物、運転廃棄物由来のものが含まれる可能性がある。

日本原子力学会「福島第一原子力発電所事故により発生する放射性廃棄物の処理・処分」特別専門委員会委員会 福島第一原子力発電所事故により発生する放射性廃棄物の処理・処分 ~廃棄物情報の整理と課題解決に向けた考慮事項~、平成26年3月、より抜粋



処理・処分に係る技術/研究開発項目

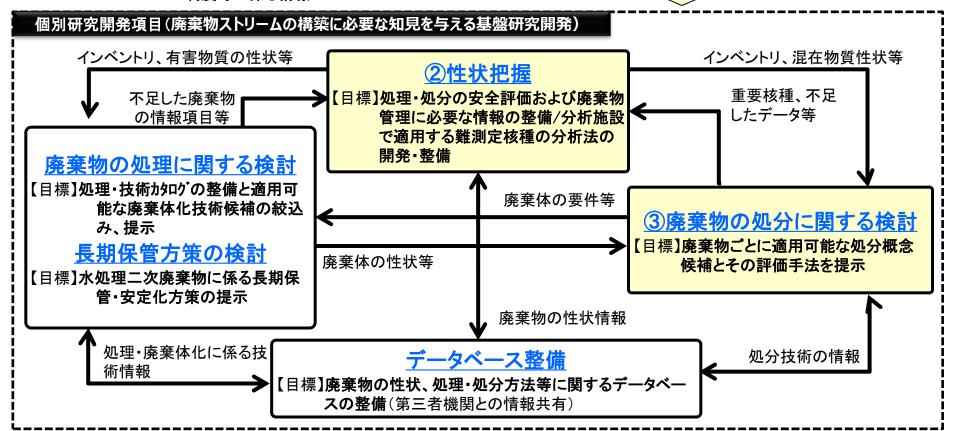


①廃棄物ストリームに関する検討

廃棄物ストリーム:事故廃棄物の発生・保管から処理・処分までの一連の廃棄物の取り扱い



処理・処分等に関する技術情報(前提条件を含む)、政策 ・制度等に係る情報 個別の研究成果の総合的な判断と調整、安全かつ合理的な処理・ 処分の実現に向けて必要な検討課題等の提示

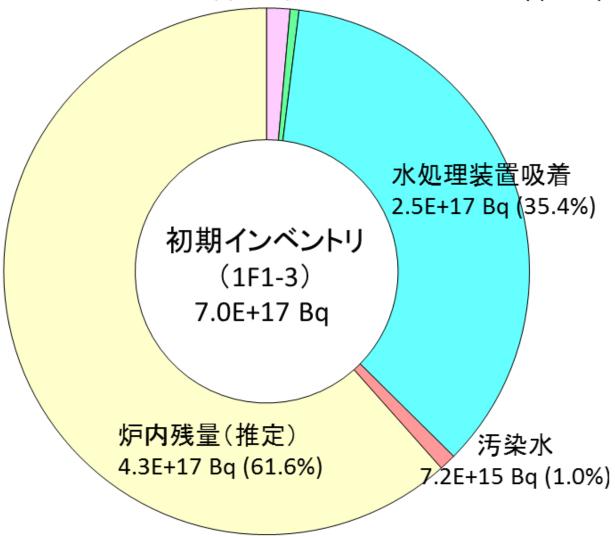




Cs-137の分布状況の推定結果



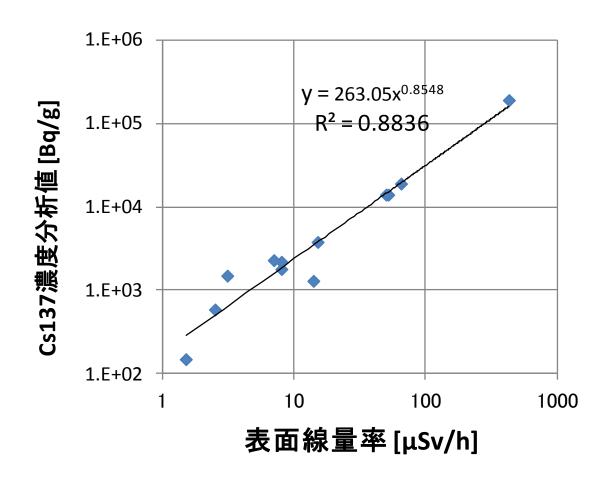
大気放出 1.0E+16 Bq (1.4%) 海洋放出 3.8E+15 Bq (0.5%)





(b)表面線量率から核種濃度への換算





測定値であるCs-137の表面線量率(μ Sv/h) と濃度(Bq/g)から相関式を推定



実際の保管場所での受入目安表面線量率を 用いてガレキのCs-137の濃度(Bq/g)を推算



(C)廃棄物中の核種の代表組成等の検討



核種に対応する元素

輸送比での定義・計算

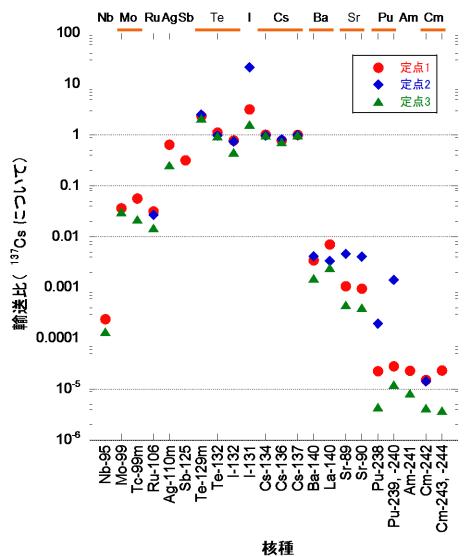
元素Xが核燃料(fuel)から土壌(soil)へ と移行した割合を、基準とする核種が核 燃料(fuel)から土壌(soil)へと移行した 割合に対する比として求める。

$$T_{\rm X} = \frac{N_{\rm X,soil}/N_{\rm X,fuel}}{N_{\rm std,soil}/N_{\rm std,fuel}} = \frac{A_{\rm X,soil}/A_{\rm X,fuel}}{A_{\rm std,soil}/A_{\rm std,fuel}}$$

- Nは原子数、Aは放射能(Bq)、Xは対象とする核種、std は基準とする核種(137Cs)とした。
- ▶ Aは半減期補正して適用した。
- ◆ 原子炉から土壌に移行した程度は次 の通り。

$$I > Te > Cs > Ag > Mo \sim Ru >$$

Ba > Sr > Nb > Pu Am Cm





評価モデル



廃液

貯槽

処理

工程



•流量 Q_{in}(t) (m³/d)

$$=Q_{cir}(t) + Q_{G}(t)$$

地下水

- •流量 Q_G(t) = 400 (m³/d)
- •濃度 C_c(t) (Bq/m³ or g/m³)

循環冷却水

•N号機流量 *Q*_{N.cir}(*t*) (m³/d)

$$Q_{cir}(t) = Q_{1,cir}(t) + Q_{2,cir}(t) + Q_{3,cir}(t)$$

•濃度 *C_{cir}(t)* (Bq/m³)

初期炉心インベントリ/。(Bq)

- 滞留水への初期移行割合 F₀(-)
- 帯留水への継続的移行率 f(Bq/d)

移送水

- 原子炉等滞留水 •体積 V (m³)
- ·初期濃度 C_o (Bq/m³)
- •濃度 *C*(t) (Bg/m³ or g/m³)
- · 壊変定数 λ (1/d)

 (m^3/d) ·濃度 C(t)

 $(Bq/m^3 \text{ or } g/m^3)$

- 時 貯槽

$$\frac{dC(t)}{dt} \cdot V = f + C_G(t) \cdot Q_G(t) + C_{cir}(t) \cdot Q_{cir}(t) - C(t) \cdot Q_{out}(t) - \lambda \cdot C(t) \cdot V \tag{1}$$

- ・ $C_{
 m G}$ =0, $C_{
 m cir}$ =0, $Q_{
 m out}$ = $Q_{
 m in}$ = $Q_{
 m G}$ + $Q_{
 m cir}$, t=0 において C= C_0

$$C(t) = \frac{b}{a} + \left(C_0 - \frac{b}{a}\right) \cdot e^{-at}$$
 $a = \frac{Q_{in}}{V} + \lambda$, $b = \frac{f}{V}$ (2)式

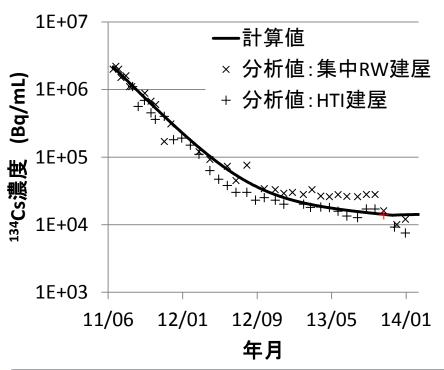


フィッティングにより、 **C** および **f**を算出

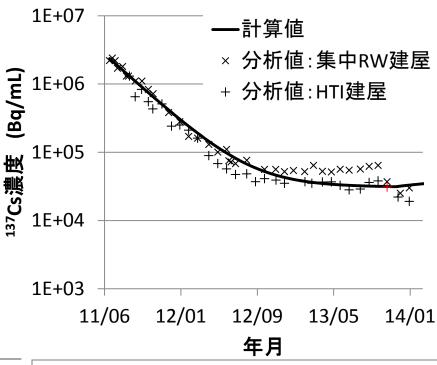


(d)燃料デブリからの核種継続的移行率 f の設定









- 初期に滞留水に移行した¹³⁴Cs, ¹³⁷Csの 99%以上は除染された。
- ・原子炉建屋等から継続的に移行する成分 を考慮すべきと考えられ、現在はその寄与 が主であると推定される。
- •¹³⁴Csと¹³⁷Csの差異は半減期によるものである。

^{*} 水処理設備が稼働したH23年6月17日を基準日とした。





瓦礫のインベントリ推定結果(核種量)の例

