廃棄物埋設施設における許可基準規則への適合性について

第十条第四号 廃棄物埋設地

(廃止措置の開始後の評価)

線量評価パラメータ

-パラメータ根拠集-

2020年1月

日本原燃株式会社

目 次

1. は)	こめに1
第1表	線量の計算に用いる廃棄体中の放射性物質の組成及び総放射能量
	線量の計算に用いる廃棄体中の放射性物質の組成及び総放射能量
第2表	核種に依存する評価パラメータ5
	核種 <i>i</i> の半減期
	核種 i の吸入摂取による線量換算係数7
	核種 i の経口摂取による線量換算係数9
	核種 i の外部放射線に係る線量換算係数11
第3表	元素に依存する評価パラメータ12
	埋設設備内の媒体 jの核種 iの分配係数(廃棄体) 13
	埋設設備内の媒体 jの核種 iの分配係数(充塡材) 15
	埋設設備内の媒体 jの核種 iの分配係数(コンクリート) 17
	難透水性覆土の核種 iの分配係数 19
	上部覆土の核種 i の分配係数 21
	鷹架層の核種 i の分配係数 22
	灌漑土壌の核種 i の分配係数
	廃棄物埋設地の土壌の核種 iの分配係数 24
	水産物 mにおける核種 i の濃縮係数(魚類) 25
	水産物 mにおける核種 i の濃縮係数(無脊椎動物) 27
	灌漑農産物への核種 i の移行係数 29
	農耕農産物への核種 i の移行係数 31
	畜産物 n への核種 i の移行係数(牛肉、ミルク)
	畜産物 n への核種 i の移行係数(豚肉) 35
	畜産物 n への核種 i の移行係数(鶏肉、鶏卵)
第4表	廃棄物埋設地に関連する評価パラメータ38
	分配平衡となる埋設設備の体積 39
	難透水性覆土の拡散寄与面積
	難透水性覆土の厚さ
	埋設設備内の媒体 jの体積分率 42
	埋設設備内の媒体 j の間隙率 44
	難透水性覆土の間隙率
	上部覆土の間隙率
	鷹架層の間隙率

	灌漑土壌の間隙率	48
	廃棄物埋設地の土壌の間隙率・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	49
	埋設設備内の媒体 j の粒子密度	50
	難透水性覆土の粒子密度	51
	上部覆土の粒子密度	52
	鷹架層の粒子密度	53
	灌漑土壌の粒子密度	54
	廃棄物埋設地の土壌の粒子密度	55
第5表	生活様式に関連する評価パラメータ	56
	水の摂取量	57
	水産物 mの摂取量	58
	畜産物 nの摂取量	59
	灌漑農産物の摂取量	60
	農耕農産物の摂取量	60
	家畜 n の家畜用水摂取量	61
	飲用における放射性物質を含む沢水又は井戸水の利用率	62
	畜産における放射性物質を含む沢水の利用率	63
	灌漑農耕における放射性物質を含む沢水の利用率	63
	公衆 p の飲用水の市場希釈係数	64
	公衆 p の水産物 m の市場希釈係数	65
	公衆 pの畜産物 nの市場希釈係数	66
	公衆 p の農産物の市場希釈係数	67
	屋外労働作業中の空気中ダスト濃度	68
	居住中の空気中ダスト濃度(屋外、屋内)	69
	公衆 p の屋外労働作業中の核種 i の遮蔽係数	70
	居住者の屋外における核種 iの遮蔽係数	71
	呼吸率	72
	屋外労働作業中の呼吸率	73
	公衆 pの灌漑農耕作業時間	74
	廃棄物埋設地における公衆 pの屋外労働作業時間	75
	公衆 pの居住中の屋外における居住時間	76
	公衆 pの居住中の屋内における居住時間	77

第6表	確からしい自然事象シナリオにおける放射性物質の移行計算に用いるパラメータ及びその数
	值
	難透水性覆土の実効拡散係数
	埋設設備から上部覆土への流出水量81
	埋設設備から鷹架層への流出水量82
	核種が流入する上部覆土の地下水流向方向長さ83

上部覆土の地下水流速
上部覆土内地下水流量
核種が流入する鷹架層の地下水流向方向長さ87
鷹架層の地下水流速
鷹架層内地下水流量
核種が流入する上部覆土下流端から尾駮沼、河川又は沢までの評価上の距離
核種が流入する鷹架層下流端から尾駮沼、河川又は沢までの評価上の距離
核種が流入する上部覆土から尾駮沼、河川又は沢への地下水流量
核種が流入する鷹架層から尾駮沼、河川又は沢への地下水流入量
尾駮沼又は河川の交換水量
敷地中央部の沢の交換水量
灌漑土壌への放射性物質の残留割合96
単位面積当たりの灌漑水量
灌漑土壌の有効体積
灌溉土壤浸透水量
核種が流入する上部覆土下流端から濃度算出地点までの評価上の距離
廃棄物埋設地の土壌の希釈係数101

第7表 確からしい自然事象シナリオにおける線量の計算に用いるパラメータ及びその数値.....102

第8表	厳しい自然事象シナリオにおける線量の計算に用いるパラメータ及びその数値	103
	埋設設備内の媒体 jの核種 iの分配係数(廃棄体)	104
	埋設設備内の媒体 jの核種 iの分配係数(充塡材)	106
	埋設設備内の媒体 jの核種 iの分配係数(コンクリート)	108
	難透水性覆土の核種 iの分配係数	110
	埋設設備から上部覆土への流出水量	112
	埋設設備から鷹架層への流出水量	113
	鷹架層内地下水流量	114
	核種が流入する鷹架層から尾駮沼、河川又は沢までの地下水流入量	115
	尾駮沼又は河川の交換水量	116
	廃棄物埋設地の土壌の希釈係数	117

第9表	人為事象シナリオにおける線量の計算に用いるパラメータ及びその数値	118
	核種が流入する上部覆土下流端から井戸までの評価上の距離	119
	廃棄体の総体積	120
	土壌の希釈係数	121

添付資料1 埋設する廃棄体の条件について 埋設する廃棄体の種類及び放射能量の設定

1. はじめに

本資料は「第十条第四号 廃棄物埋設地(廃止措置の開始後の評価)」に示す安全評価に用いる線量評価パラメータを取りまとめたものである。線量評価パラメータを第1表~第9表に示す。

第1表 線量の計算に用いる廃棄体中の放射性物質の組成及び総放射能量

パラメータ名	頁	備考
線量の計算に用いる廃棄体中の放射性物質の組成及び総放射能量	3	_

	名称							単 位	
パラメータ	線量の計算に用いる廃棄体中の放射性物質の組成及び総放射能量							[Bq]	
シナリオ区分	■ 共注	通	□ 確からしい	い自然事象		厳しい	自然事	象	〕人為事象
シナリオ区分	■ 共;	通 客棄物埋	 確からしい 酸施設 核種 H-3 C-14 Co-60 Ni-59 Ni-63 Sr-90 Nb-94 Tc-99 I-129 Cs-137 U-234 U-235 Np-237 Pt-2328 	い自然事象	定値 ×10 ¹³ ×10 ¹² ×10 ¹⁴ ×10 ¹⁰ ×10 ¹² ×10 ¹¹ ×10 ⁹ ×10 ⁷ ×10 ⁶ ×10 ¹¹ ×10 ⁸ ×10 ⁶ ×10 ⁷	厳しい 	自然事 廃止増調	既申請値 1.22×10 3.37×10 1.11×10 3.48×10 4.44×10 6.66×10 3.33×10 7.40×11 1.11×11 4.07×10 置の 厚 で	 【 人為事象 [1] 人為事象 [1] [1] [1] [1] [1] [1] [1] [1] [1] [1]
	▶1 号 廢 棄	至 α 至 α 笔棄物埋	Pu-238 Pu-239 Pu-240 Am-241 設施設	9.0 3.9 3.5 3.2	$\times 10^{10} \times 10^{10} \times 10^{10} \times 10^{10} \times 10^{11}$		4.66×	10 ¹¹	2.33×10^{11}
		核種	1 群から6 群	7,8群 充填固化体	:	8群 均質・対 固化体	匀— * ²	既目	申請値* 1
設定値		Н-3	9. 2×10^{13}	1.5×10^{12}		6.2×1	0 ¹²	1.2	2×10^{14}
取た値		C-14	2.5 $\times 10^{12}$	1.9×10^{11}		1.6×1	011	3.3	7×10^{12}
	(Co-60	8. 3×10^{14}	1.5×10^{13}		5.6×1	013	1.1	1×10^{15}
	1	Ni-59	2. 6×10^{12}	4.9 $\times 10^{9}$		1.7×1	011	3.4	8×10^{12}
	1	Ni-63	3. 3×10^{14}	5. 4×10^{11}		2.2×1	0^{13}	4.4	4×10^{14}
		Sr-90	5. 0×10^{12}	6. 5×10^{10}		3.4×1	0 ¹¹	6.6	6×10^{12}
	1	Vb-94	2.5×10^{10}	7.9×10^{8}		1.6×1	.0 ⁹	3.3	3×10^{10}
		[c-99	5.6×10^{9}	7.2×10^{6}		3.8×1	08	7.4	10×10^{9}
		1-129	8.3×10^{13}	8. 1×10^{5}		5.6×1	012	I.]	$11 \times 10^{\circ}$
1		S=137	3.1×10^{11}	7.1×10^{-10}		2.0×1	07	4.0	7×10-
1		U 234	1.7×10^{6}	2.3×10^{5}		3.8×1	05	座止措置	廃止措置
1		Nn-237	6.0×10^7	7.0×10 8 1 × 10 ⁶		$\frac{5.0 \times 1}{4.0 \times 1}$	06	の開始ま	の開始後
	全	Pu-238	6.6×10^{10}	9.0×10^9		4.6×1	09	で	
	α	Pu-239	2.9×10^{10}	3.9×10^{9}		2.0×1	09		2. 33×10^{11}
		Pu-240	2.6×10^{10}	3.5×10^9		1.7×1	09	4. 66×10	11
		Am-241	2. 4×10^{11}	3. 2×10^{10}		1.6×1	0^{10}		1.17×10^{11}

	▶♀₽鹵棄物囲言	四				
	杉桶		設定値	既由	唐 /	
	Н-З		1.2×10^{14}	1 22	$\times 10^{14}$	
	C-14		3.3×10^{12}	3, 37	$\times 10^{12}$	
		Co-60	1.1×10^{15}	1.11	$\times 10^{15}$	
		Ni-59	3.4×10^{12}	3. 48	$\times 10^{12}$	
		Ni-63	4.4×10^{14}	4.44	$\times 10^{14}$	
		Sr-90	6.6 $\times 10^{12}$	6.66	$\times 10^{12}$	
		Nb-94	3.3×10^{10}	3. 33	$\times 10^{10}$	
		Tc-99	7.4×10^{9}	7.40	$\times 10^{9}$	
		I-129	1.1×10^{8}	1.11	$\times 10^{8}$	
		Cs-137	4. 0×10^{13}	4.07	$\times 10^{13}$	
		U-234	2.3 $\times 10^{8}$			
		U-235	7.6×10^{6}	廃止措置の	廃止措置の	
		Np-237	8. 1×10^{7}	開始まで	開始後	
	全 <i>α</i>	Pu-238	9. 0×10^{10}			
		Pu-239	3.9×10^{10}		2. 33×10^{11}	
		Pu-240	3. 5×10^{10}	4. 66×10^{11}		
		Am-241	3.2×10^{11}		1.17×10^{11}	
設定根拠						
備考	 *1 参考として、平成10年10月8日付け10安(廃規)第49号をもって事業変更の許可を受けた廃棄物埋設事業変更許可申請書の値(以下「既申請値」という。) 備考 備考 *2 均質・均一固化体として製作されたセメント固化体を破砕し、セメント系充填材で一体に固型化した充填固化体(均質・均一固化体と放射能量が同等の充填固化体)(以下「セメント破砕物充填固化体」という。)。 					
文献						

パラメータ名	頁	備考
核種iの半減期	6	-
核種 i の吸入摂取による線量換算係数	7	-
核種 iの経口摂取による線量換算係数	9	-
核種 iの外部放射線に係る線量換算係数	11	-

第2表 核種に依存する評価パラメータ

		単 位					
パラメータ		[y]					
シナリオ区分	■ 共通 □	人為事象					
設定値	■ <u></u>	核種 H-3 C-14 Co-60 Ni-59 Ni-63 Sr-90 Nb-94 Tc-99 I-129 Cs-137 Pb-210 Po-210 Ra-226 Ac-227 Th-229 Th-230 Pa-231 U-233 U-234 U-235 Np-237 Pu-239 Pu-240 Am-241		設定値 1.23×10 ¹ 5.70×10 ³ 5.27×10 ⁰ 1.01×10 ⁵ 1.00×10 ² 2.88×10 ¹ 2.03×10 ⁴ 2.11×10 ⁵ 1.57×10 ⁷ 3.02×10 ¹ 2.22×10 ¹ 3.79×10 ⁻¹ 1.60×10 ³ 2.18×10 ¹ 7.54×10 ⁴ 3.28×10 ⁴ 1.59×10 ⁵ 2.46×10 ⁵ 7.04×10 ⁸ 2.14×10 ⁶ 8.77×10 ¹ 2.41×10 ⁴ 6.56×10 ³ 4.32×10 ²	日 二 一 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二		人為事家
設定根拠	 ・半減期に関する文献は、ICRP Pub. 107⁽¹⁾以外にも Table of Isotope⁽²⁾などがあ が、最終的に人への被ばくを考慮するため、線量評価のための推奨値として設定 された ICRP の最新の文献(ICRP Pub. 107)の値を使用した。 ・地質環境に係る長期変動事象、将来における生活環境及び廃棄物埋設地の状態に 定に応じて変動するものではないため、各シナリオで共通の数値とした。 ・ICRP Pub. 107 で記載されている半減期には、変動幅は与えられていない。半減 のような核壊変に関するデータは、主要な核種については既に多くのデータが 得されており、文献によりわずかに値が異なる場合もあるが、一般的に不確実存 は小さい。 						
備考							
文献	 International Commission on Radiological Protection (2008) : Nuclear Decay Data for Dosimetric Calculations, ICRP Publication 107 Richard B. Firestone (1996) : Table of Isotopes: Eighth Edition 						

		単位						
パラメータ	核種 <i>i</i> の吸入摂取による線量換算係数							
シナリオ区分	■ 共通 □ 7	 潅からしい自然事	「象 □ 厳しい自然事象	□ 人為事象				
設定値	■ 共通 山 4 核種 H-3 C-14 Co-60 Ni-59 Ni-63 Sr-90 Nb-94 Tc-99 I-129 Cs-137 Pb-210 Po-210 Ra-226 Ac-227 Th-229 Th-229 (Ra-226 Ac-227 Th-229 (Th-229 (Ra-231 U-233 U-234 U-235 Np-237 Pu-236 Pu-236 Pu-240 Am-241	設定値 4.5×10 ⁻¹¹ 2.0×10 ⁻⁹ 1.0×10 ⁻⁸ 1.3×10 ⁻¹⁰ 4.8×10 ⁻¹⁰ 3.8×10 ⁻⁸ 1.1×10 ⁻⁸ 4.0×10 ⁻⁹ 3.6×10 ⁻⁸ 1.2×10 ⁻⁶ 3.6×10 ⁻⁶ 3.7×10 ⁻⁴ 8.6×10 ⁻⁵ 1.4×10 ⁻⁴ 3.6×10 ⁻⁶ 3.1×10 ⁻⁶ 3.1×10 ⁻⁶ 3.1×10 ⁻⁶ 3.1×10 ⁻⁶ 3.1×10 ⁻⁵ 4.6×10 ⁻⁵ 4.6×10 ⁻⁵ 4.6×10 ⁻⁵	考慮した子孫核種等(生成割合) -	□ 人為事家 既申請値 1.7×10^{-11} 5.6×10^{-10} 4.1×10^{-8} 3.6×10^{-10} 8.4×10^{-7} 9.0×10^{-8} 2.0×10^{-9} 4.7×10^{-8} 8.7×10^{-9} - - - - - - - -				
設定根拠	 ・国際的に信頼性の高い ICRP の文献(ICRP Pub. 72⁽¹⁾, ICRP Pub. 68⁽²⁾)を参照した。 ・ICRP Pub. 68 は作業者への被ばくに関するデータであり、今回の評価は一般公衆の 被ばくに対するものであるため、ICRP Pub. 72 が適している。 ・ICRP Pub. 72 には一般公衆の年齢別線量係数が示されているが、このうち成人 (Adult)の数値で、肺での吸収型が不明な場合の推奨値が示されている核種はその 数値を、推奨値が示されていない核種は最大の数値を引用した。また、経口摂取 と同様に、短半減期の子孫核種のうち ICRP Pub. 72 に示されている核種の寄与を 考慮した。 ・子孫核種については、短半減期の子孫核種のうち、ICRP Pub. 72 に示されている核 種については、生成割合を考慮して親核種の換算係数に足し合わせた。ただし、 ICRP Pub. 72 に示されていない子孫核種については、親核種に記載された換算係数 の数値をそのまま使用した。 ・ α核種の子孫核種の影響を評価するため、子孫核種の値を新たに設定した。 ・ 地質環境に係る長期変動事象、将来における生活環境及び廃棄物埋設地の状態設 定に応じて変動するものではないため、各シナリオで共通の数値とした。 							

備考	
文献	 International Commission on Radiological Protection(1996) : Age-dependent Doses to Members of the Public from Intake of Radionuclides: Part 5 Compilation of Ingestion and Inhalation Dose Coefficients, ICRP Publication 72 International Commission on Radiological Protection (1994) : Dose Coefficients for Intakes of Radionuclides by Workers, ICRP Publication 68

				名称	単 位
パラメータ			核種 <i>i</i> の経□	1摂取による線量換算係数	[Sv/Bq]
シナリオ区分	∎ ‡	共通	□ 確からし	い自然事象 🛛 厳しい自然事象 🗌	人為事象
シナリオ区分 設定値	the second sec		□ 確カゝらし 設定値 4. 2×10^{-11} 5. 8×10^{-10} 3. 4×10^{-9} 6. 3×10^{-11} 1. 5×10^{-10} 3. 1×10^{-8} 1. 7×10^{-9} 6. 4×10^{-10} 1. 1×10^{-7} 1. 2×10^{-6} 2. 8×10^{-7} 1. 2×10^{-6} 6. 1×10^{-7} 1. 2×10^{-6} 6. 1×10^{-7} 7. 1×10^{-7} 5. 1×10^{-8} 4. 9×10^{-8} 4. 7×10^{-8} 4. 7×10^{-8} 1. 1×10^{-7} 2. 5×10^{-7} 2. 5×10^{-7} 2. 5×10^{-7} 2. 0×10^{-7}	い目然事象 □ 厳しい目然事象 □ 考慮した子孫核種等(生成割合) 保守側な有機結合型トリチウム(OBT: Organically Bound Tritium)の数値を引用 - <th>人為事象 既申請値 1.7×10^{-11} 5.6×10^{-10} 7.0×10^{-9} 5.5×10^{-11} 1.5×10^{-10} 3.6×10^{-8} 1.5×10^{-9} 3.4×10^{-10} 7.4×10^{-8} - - - - - - - -</th>	人為事象 既申請値 1.7×10^{-11} 5.6×10^{-10} 7.0×10^{-9} 5.5×10^{-11} 1.5×10^{-10} 3.6×10^{-8} 1.5×10^{-9} 3.4×10^{-10} 7.4×10^{-8} - - - - - - - -
設定根拠	・ ICR るし ・ ICR で 適しCR (Ad 発し ICR の 本 地 定 し の で 地 に の	 祭 P Pub. 68 吟 P Pub. 68 ら ア Pub. 72 P Pub. 72 Pub. 72 Pub. 72 Pub. 72 のにて2 のそ子にて多く 	■	②Pの文献(ICRP Pub. 72 ⁽¹⁾ , ICRP Pub. 68 ⁽²⁾) 係数の記載はあるが、作業者への被ばくに 愛公衆の被ばくに対するものであるため、I 愛公衆の被ばくに対するものであるため、I 愛の年齢別線量係数が示されているが、こう [▲] 減期の子孫核種のうち、ICRP Pub. 72 に示 を考慮して親核種の換算係数に足し合わせ ない子孫核種については、親核種に記載さ こ。 を評価するため、子孫核種の値を新たに設定 事象、将来における生活環境及び廃棄物埋 ではないため、各シナリオで共通の数値とし	を参照した。 関するデータ CRP Pub. 72 が のうちの成人 されている核 た。ただし、 れた換算係数 とした。 設地の状態設 した。

備考	
文献	 International Commission on Radiological Protection(1996) : Age-dependent Doses to Members of the Public from Intake of Radionuclides: Part 5 Compilation of Ingestion and Inhalation Dose Coefficients, ICRP Publication 72 International Commission on Radiological Protection (1994) : Dose Coefficients for Intakes of Radionuclides by Workers, ICRP Publication 68

			名	称		単 位
パラメータ		核種 <i>i</i> の	外部放射線は	こ係る線	量換算係数	[(Sv/h)/(Bq/kg)]
シナリオ区分	■ 共通	□ 看	寉からしい自	然事象	□ 厳しい自然事象	□ 人為事象
設定値	ka Hi C- Co Ni Ni Sr Nb Tc I- Cs-	-3 -14 -60 -59 -63 -90 -94 -99 129 -137 Pb-210 Po-210 Ra-226 Ac-227 Th-229 Th-230 Pa-231 U-233 U-234 U-235 Np-237 Pu-238 Pu-239 Pu-240 Am-241	$\begin{array}{c} \hline & \hline $	考慮 - - - - - - - - - Ba-137m Bi-210 (T1-206 (- Rn-222 (Pb-214 (Po-214 (T1-210 (Th-227 (Ra-223 (- - -	▲ 1 日 加入 C V 日 小八 平 次 意 した子孫核種等(生成割合 (94.4%) 100%), Hg-206(1.900E-6%), 1.32E-4%) 100%), Po-218(100%), 100%), At-218(0.02%), 0.021%) 98.62%), Fr-223(1.38%), 100%), Ac-225(100%), 100%), Ac-225(100%), 100%), Pb-209(100%)	E \mathcal{R}
設定根拠	 ・点算 ・計源 ・計源 地核の ・地 ・地 の 約 ・ ・	積	- ド QAD-CGGP 表からの被け)中央表面か RI-M-6928 ⁽²⁾ 出に用いる ⁽²⁾ 群)を用いた 期変動事象 るものでは;	2 ⁽¹⁾ を使 ばらのをを離 い に め な い た め	用して計算した。 似するため、直径 200m mの地点を評価点とした ロンクリートを用いた。 壊変当たりの放出光子 における生活環境及び廃 、各シナリオで共通の	a、厚さ 2m の円板状線 た。 については、ORIGEN2 経棄物埋設地の状態設)数値とした。
備考						
文献	(1) Yukio VERSIO EXPOSI (2) 小山 100群	o SAKAMOT ONS OF QA URE TO AM 謹二、奥林 ・ガンマ新	0 and Shun-i AD-CGGP AND MBIENT AND M 対芳弘、古田 線20群・P ₅ 近	chi TANA G33-GP MAXIMUM 公人、智 似: JAE	AKA(1990):QAD-CGGP2 A (CODES WITH THE CONVI DOSE EQUIVALENTS),J. 宮坂駿一(1977):遮蔽枝 RI-M-6928	AND G33-GP2: REVISED ERSION FACTORS FROM [AERI-M 90-110 才料の群定数;中性子

パラメータ名	頁	備考
埋設設備内の媒体 jの核種 iの分配係数(廃棄体)	13	Ι
埋設設備内の媒体 jの核種 iの分配係数(充塡材)	15	Ι
埋設設備内の媒体 jの核種 iの分配係数(コンクリート)	17	Ι
難透水性覆土の核種 iの分配係数	19	Ι
上部覆土の核種 iの分配係数	21	Ι
鷹架層の核種 iの分配係数	22	Ι
灌漑土壌の核種iの分配係数	23	-
廃棄物埋設地の土壌の核種iの分配係数	24	Ι
水産物 mにおける核種 iの濃縮係数(魚類)	25	-
水産物 mにおける核種 iの濃縮係数(無脊椎動物)	27	1
灌漑農産物への核種iの移行係数	29	Ι
農耕農産物への核種 iの移行係数	31	-
畜産物 nへの核種 iの移行係数(牛肉、ミルク)	33	-
畜産物 n への核種 i の移行係数(豚肉)	35	-
畜産物 n への核種 i の移行係数(鶏肉、鶏卵)	36	-

第3表 元素に依存する評価パラメータ

				2	名 称				単 位
パラメータ		埋	設設備	内の媒体 j の	D核種 <i>i</i> の分	配係	数(廃棄体)		[m ³ /kg]
シナリオ区分	□ 共;	Ĩ	■ 確	からしい自然	然事象 □	厳	しい自然事象		、為事象
	▶2号及	をび 3・	号廃棄	物埋設施設					
		元	素	3 号廃棄物	切埋設施設	2 長	导廃棄物埋設施	設 既	申請値
		H		()		0		0
		С		$5 \times$	10 ⁻²		5×10^{-2}	5	$\times 10^{-2}$
		Со	C	$2 \times$	10^{-1}		2×10^{-1}	73	$\times 10^{-1}$
		N	i	$9 \times$	10 ⁻³		9×10^{-3}	42	$\times 10^{-1}$
		S	r	2×	10 ⁻²		2×10 ⁻²	1	$\times 10^{-2}$
		N	0	2×	100		2×10^{-6}	4	$\times 10^{-1}$
	_		2	2 X	10 ⁻⁴		2×10^{-4}	3.	$\times 10^{-1}$
			2		10 ⁻¹		1×10^{-1}	2	$\frac{0}{10^{-2}}$
	_	U:	Ph		10^{-3}		$\frac{1 \times 10}{9 \times 10^{-3}}$	J.	~10
			Po	9×	10^{-3}		9×10^{-3}		
			Ra	2×	10^{-2}		2×10^{-2}		-
			Ac	1×	10 ⁻¹		1×10^{-1}		-
			Th	$4 \times$	10-1		4×10^{-1}		-
		Ξ.α	Pa	$4 \times$	10 ⁻¹		4×10^{-1}		_
			U	()		0		-
			Np	()		0		-
			Pu	4×	10^{-1}		4×10^{-1}	1	$\times 10^{1}$
			Am	IX	10 1		1×10 ⁻	1	$\times 10^{12}$
	▶1 早國	3 奋 励-	田設協	∋凸					
設定値	► 1 - 7 B		生成加	1	号麔棄物埋	設施	設		
					7,8群		8群		· /
		エ	:素	1 群から 6 群	去指田化	1+·	均質・均一		
				0 4+	儿裡回们	744	固化体 ^{*1,2}		
]	H	0	0		0	0	
			С	5×10^{-1}	5×10^{-2}		4×10^{-3}	5×10	-1
			0	9×10^{-3}	2×10^{-4}		2×10^{-4}	1×10	x=1
			l r	$\frac{2 \times 10}{2 \times 10^{-2}}$	9×10 2×10^{-3}		9×10 2×10^{-3}	3×10	-2
		N	b.	$\frac{2\times10}{1\times10^1}$	2×10^{-1}		2×10^{-1}	1×10	-1
		Ĩ	`c	3×10^{-4}	0		0	5×10)-4
			Ι	1×10^{-3}	0		0	2×10	-3
		(2s	2×10^{-3}	1×10^{-2}		1×10^{-2}	3×10	-3
			Pb	2×10^{-2}	9×10^{-4}	:	9×10^{-4}	_	
			Ро	2×10^{-2}	9×10^{-4}		9×10^{-4}	_	
			Ra	2×10 ⁻²	2×10^{-3}		2×10^{-3}	_	
			Ac	1×10^{1}	1×10^{-1}		1×10^{-1}	-	
		主	Ih Do	$\frac{1 \times 10^{4}}{1 \times 10^{1}}$	4×10^{-1}		4×10^{-1}	_	
		α	ra II	1×10.	4×101		4×10*		—
			Nn	$\frac{0}{2 \times 10^{-1}}$	1×10^{-2}		1×10^{-2}		
			איי	1.1.1.01	1 × 10		4)(10-1	1 \ / 1 (1
			Pu	1×10^{4}	4×10^{-1}		4×10^{-1}	$I \times \Pi$	$)^{\perp}$
		(全	I Ds Pb Po Ra Ac Th	$ \frac{1 \times 10^{-3}}{2 \times 10^{-3}} \\ \frac{2 \times 10^{-2}}{2 \times 10^{-2}} \\ \frac{2 \times 10^{-2}}{1 \times 10^{1}} \\ \frac{1 \times 10^{1}}{1 \times 10^{1}} $	$\begin{array}{c} 0 \\ \hline 0 \\ 1 \times 10^{-2} \\ 9 \times 10^{-4} \\ \hline 2 \times 10^{-3} \\ 1 \times 10^{-1} \\ 4 \times 10^{-1} \end{array}$		$\begin{array}{c} 0\\ \hline 0\\ \hline 1\times 10^{-2}\\ 9\times 10^{-4}\\ \hline 2\times 10^{-3}\\ \hline 1\times 10^{-1}\\ \hline 4\times 10^{-1} \end{array}$	2×10 3×10 - - - -	-3

設定根拠	 ・詳細については、補足説明資料8「線量評価パラメータ-分配係数-」を参照。 ・解析上の設定値としては、覆土完了後から1,000年程度の状態設定を見込んだ値を設定する。
備考	 *1 8群に埋設する充塡固化体のうち、セメント破砕物充塡固化体を含む。 *2 1号廃棄物埋設施設における分配係数(廃棄体)は、セメント破砕物充塡固化体の 値を設定する。
文献	

				名	称				単 位
パラメータ		埋診	設備	内の媒体 jの核利	重 <i>i</i> の分	配係数(充塡材)		[m ³ /kg]
シナリオ区分		共通	■ 確	からしい自然事	象 [] 厳し	い自然事象		人為事象
	▶ 2 長	みび3号	房廃棄	物埋設施設					
		元素	HAT	3 号廃棄物埋詞	设施設	2 号廃	棄物埋設施設	既	申請値
		Н		0			0		0
		С		5×10^{-2}			5×10^{-2}	5	$\times 10^{-2}$
		Со		2×10^{-1}			2×10^{-1}	7	$\times 10^{-1}$
		Ni		9×10^{-3}			9×10^{-3}	4	$ imes 10^{-1}$
		Sr		2×10^{-2}			2×10^{-2}	1	$\times 10^{-2}$
		Nb		$2 \times 10^{\circ}$			2×10^{0}	4	$\times 10^{-1}$
		Tc		2×10^{-4}			2×10^{-4}	3	$\times 10^{-4}$
		I		1×10^{-4}			1×10 ⁻⁴		0
		Cs	D1	1×10^{-1}			$\frac{1 \times 10^{-1}}{2}$	3	$\times 10^{-2}$
			Pb	9×10^{-3}			9×10^{-3}		_
			Po	9×10^{-3}			9×10^{-3}		_
			Ka	2×10^{-1}			2×10^{-1}		_
			AC Th	1×10^{-1}			$\frac{1 \times 10^{-1}}{4 \times 10^{-1}}$		
		全 α	Po	4×10 4×10^{-1}			$\frac{4 \times 10}{4 \times 10^{-1}}$		_
			I a II	4×10			<u>4×10</u> 0		_
			Nn	0			0		_
			Pu	4×10^{-1}			$\frac{1}{4 \times 10^{-1}}$	1	$\times 10^1$
			Am	1×10^{-1}			1×10^{-1}	1	$\times 10^1$
設定値	▶1€	房棄物地	11設施	設 1	号廃棄物	的埋設施調	л. Х		
		元素			7,8	3 群	8群	既	申請値
				1 群から6 群	充塡	国化体	均質・均一		
		Ц		0		0	回1614-		0
				4×10^{-3}	5×	$\frac{10^{-2}}{10^{-2}}$	4×10^{-3}	1	$\frac{0}{\times 10^{-3}}$
		Co		2×10^{-2}	2×	10^{-2}	2×10^{-2}	7	$\times 10^{-1}$
		Ni		9×10^{-4}	$\frac{2\times}{9\times}$	10^{-4}	9×10^{-4}	4	$\frac{10}{\times 10^{-1}}$
	Sr			2×10^{-3}	$2\times$	10 ⁻³	2×10^{-3}	1	$\times 10^{-2}$
		Nb		2×10^{-1}	$2 \times$	10^{-1}	2×10^{-1}	4	$\times 10^{-1}$
		Tc		0	(0	0	3	$ imes 10^{-4}$
		Ι		0	(0	0		0
		Cs		1×10^{-2}	$1 \times$	10^{-2}	1×10^{-2}	3	$ imes 10^{-2}$
			Pb	9×10^{-4}	$9 \times$	10^{-4}	9×10^{-4}		-
			Ро	9×10^{-4}	$9 \times$	10^{-4}	9×10^{-4}		-
			Ra	2×10^{-3}	$2 \times$	10^{-3}	2×10^{-3}		-
			Ac	$2 \times 10^{\circ}$	$1 \times$	10 ⁻¹	1×10^{-1}	1	-
		全 α	Th	8×10°	$4 \times$	10 ⁻¹	4×10^{-1}		-
			Pa	8×10°	$4\times$	10-1	4×10 ⁻¹		-
			U	0	(U 10 ⁻²	0		-
			Np	3×10^{-1}	1 ×	10 -1	1×10^{-1}	1	- × 10 ¹
			ru Λm	$6 \times 10^{\circ}$ $2 \times 10^{\circ}$	4× 1×	10^{-1}	4×10^{-1} 1×10^{-1}		$\frac{10}{\times 10^1}$
			1 1111	2710	1 /	10	1//10		/ 10

設定根拠	 ・詳細については、補足説明資料8「線量評価パラメータ-分配係数-」を参照。 ・解析上の設定値としては、覆土完了後から1,000年程度の状態設定を見込んだ値を設定した。
備考	*1 8群に埋設する充塡固化体のうち、セメント破砕物充塡固化体を含む。
文献	

				名	称				単 位
パラメータ		埋設設	備内の	媒体 j の核種 i	の分配係	系数(コ)	ンクリート)		[m ³ /kg]
シナリオ区分	□ ‡	共通 Ⅰ	確	からしい自然事	☞象 🛛	厳しい	い自然事象		人為事象
	▶2号	みび3号	廃棄	勿埋設施設					
		元素		3 号廃棄物埋	設施設	2 号廃	棄物埋設施設	: 既	申請値
		Н		0			0		0
		С		5×10^{-2}			5×10^{-2}	5	$\times 10^{-2}$
		Со		3×10^{-3}			3×10^{-3}	1	$ imes 10^{-1}$
		Ni		1×10^{-2}			1×10^{-2}	8	$\times 10^{-2}$
		Sr		2×10^{-3}			2×10^{-3}	1	$\times 10^{-2}$
		Nb		6×10^{-1}			6×10^{-1}	8	$\times 10^{-2}$
		Tc		0			0		0
		I		3×10^{-4}			3×10 ⁻⁴	_	0
		Cs	51	2×10^{-2}			2×10^{-2}	3	$\times 10^{-2}$
			Pb	1×10^{-2}			1×10^{-2}		_
			Po	1×10^{-3}			1×10^{-3}		_
			Ka	2×10^{-1}			2×10^{-1}		
			AC Th	1×10 1×10^{-1}			1×10 1×10^{-1}		_
		全 α	Pa	1×10 1×10^{-1}			$\frac{1 \times 10}{1 \times 10^{-1}}$		_
			I a II	0			0		_
			Nn	7×10^{-3}			7×10^{-3}		_
			Pu	1×10^{-1}			1×10^{-1}	1	$\times 10^1$
			Am	1×10^{-1}			1×10^{-1}	1	$\times 10^1$
設定値	▶1号	· 廃棄物坦	設施調	2 1	号廃棄物	理設施	<u>犯</u> 20		
		元素	HA		7,8	群	8群		申請値
				1 群から6 群	充塡固	化体	均質・均一	-	
		II		0	0		回1121年1		0
		П		3×10^{-3}	5×1	0-2	3×10^{-3}	5	0×10^{-1}
		Contraction Contraction		3×10^{-3}	0	.0	0	1	$\times 10^{-1}$
		Ni		2×10^{-4}	2×1	0^{-4}	2×10^{-4}	32	$< 10^{-1}$
		Sr		3×10^{-4}	0		0	3>	$< 10^{-2}$
		Nb		1×10^{-2}	1×1	0-2	1×10^{-2}	1>	$ < 10^{-1} $
		Tc		0	0		0	5>	$ \le 10^{-4} $
		Ι		0	0		0	2>	$ < 10^{-3} $
		Cs		3×10^{-4}	5×1	0^{-4}	5×10^{-4}	3>	$\leq 10^{-3}$
			Pb	2×10^{-4}	2×1	0^{-4}	2×10^{-4}		_
			Ро	2×10^{-4}	2×1	0^{-4}	2×10^{-4}		-
			Ra	3×10^{-4}	0	. 1	0		-
			Ac	$3 \times 10^{\circ}$	1×1	.0 ⁻¹	1×10^{-1}	_	-
		全 α	Th	$2 \times 10^{\circ}$	1×1	.0 ⁻¹	1×10^{-1}		-
			Pa	$2 \times 10^{\circ}$	1×1	.0 '	1×10^{-1}		-
			U	0	0	0-3	$0 = 7 \times 10^{-3}$	_	-
			ND D11	$1 \wedge 10^{-1}$	(\times)	0 ⁻¹	1×10^{-1}	1	- × 10 ¹
			ru Am	$2 \land 10$ 3×10^{0}	1 × 1	0-1	1×10 1×10^{-1}	1	$\times 10^{-10}$
		L	1 1111	0/10	1/1		1/10		

設定根拠	 ・詳細については、補足説明資料8「線量評価パラメータ-分配係数-」を参照。 ・解析上の設定値としては、覆土完了後から1,000年程度の状態設定を見込んだ値を設定した。
備考	*1 8群に埋設する充塡固化体のうち、セメント破砕物充塡固化体を含む。
文献	

パラメータ 難透水性覆土の核種 iの分配係数 [m³/kg] シナリオ区分 共通 確からしい自然事象 厳しい自然事象 人為事象 >2号及び3号廃棄物埋設施設 2号廃棄物埋設施設 既申請値 H 0 0 0 C 0 0 1×10°³ Co 3×10°³ 3×10°³ 5×10°² Ni 7×10°² 7×10°² 5×10°² Ni 7×10°² 7×10°² 5×10°² Ni 7×10°² 7×10°² 5×10°² Tc 0 0 0 I 0 0 0 I 0 0 0 F 1×10°1 1×10°1 1×10°1 Pb 7×10°2 7×10°2 - Po 7×10°2 7×10°2 - Ra 1×10°1 1×10°1 - Ac 6×10° 6×10° - Po 7×10°2 3×10°2 - Po 7×10°2 3×10°2 - Po 0 6×10° - - Ra 1×10°1 1×10°2
シナリオ区分 共通 確からしい自然事象 厳しい自然事象 人為事象 >2 号及び3 号廃棄物埋設施設 元素 3 号廃棄物埋設施設 2 号廃棄物埋設施設 既申請値 H 0 0 0 C 0 0 1×10 ⁻³ Co 3×10 ⁻³ 3×10 ⁻³ 5×10 ⁻² Ni 7×10 ⁻² 7×10 ⁻² 5×10 ⁻² Sr 1×10 ⁻¹ 1×10 ⁻¹ 2×10 ⁻¹ Nb 5×10 ⁻¹ 5×10 ⁻² 5×10 ⁻² Tc 0 0 0 I 0 0 0 I 0 0 0 Ra 1×10 ⁰ 1×10 ⁰ 1×10 ⁻¹ Pb 7×10 ⁻² 7×10 ⁻² - Ra 1×10 ⁰ 1×10 ⁰ 1×10 ⁻¹ Ac 6×10 ⁰ 6×10 ⁰ - Ac 6×10 ⁰ 6×10 ⁰ -
$ > 2 \ \exists B \ A \ B \ B \ B \ B \ B \ B \ B \ B \$
$\begin{array}{ c c c c c c c c c c }\hline \hline R& 3 & 3 & 5 & Re \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ $
$ \begin{array}{ c c c c c c c } \hline H & 0 & 0 & 0 \\ \hline C & 0 & 0 & 1 \times 10^{-3} \\ \hline Co & 3 \times 10^{-3} & 3 \times 10^{-3} & 5 \times 10^{-2} \\ \hline Ni & 7 \times 10^{-2} & 7 \times 10^{-2} & 5 \times 10^{-2} \\ \hline Sr & 1 \times 10^{-1} & 1 \times 10^{-1} & 2 \times 10^{-1} \\ \hline Nb & 5 \times 10^{-1} & 5 \times 10^{-1} & 5 \times 10^{-2} \\ \hline Tc & 0 & 0 & 0 \\ \hline I & 0 & 0 & 0 \\ \hline Cs & 1 \times 10^{0} & 1 \times 10^{0} & 1 \times 10^{-1} \\ \hline Pb & 7 \times 10^{-2} & 7 \times 10^{-2} & - \\ \hline Po & 7 \times 10^{-2} & 7 \times 10^{-2} & - \\ \hline Ra & 1 \times 10^{-1} & 1 \times 10^{-1} & - \\ \hline Ac & 6 \times 10^{0} & 6 \times 10^{0} & - \\ \hline Th & 3 \times 10^{-2} & 3 \times 10^{-2} & - \\ \hline \end{array} $
$ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$
$ \begin{array}{ c c c c c c c } \hline Ni & 7 \times 10^{-2} & 7 \times 10^{-2} & 5 \times 10^{-2} \\ \hline Sr & 1 \times 10^{-1} & 1 \times 10^{-1} & 2 \times 10^{-1} \\ \hline Nb & 5 \times 10^{-1} & 5 \times 10^{-1} & 5 \times 10^{-2} \\ \hline Tc & 0 & 0 & 0 \\ \hline I & 0 & 0 & 0 \\ \hline Cs & 1 \times 10^{0} & 1 \times 10^{0} & 1 \times 10^{-1} \\ \hline Cs & 1 \times 10^{-2} & 7 \times 10^{-2} & - \\ \hline Po & 7 \times 10^{-2} & 7 \times 10^{-2} & - \\ \hline Po & 7 \times 10^{-2} & 7 \times 10^{-2} & - \\ \hline Ra & 1 \times 10^{-1} & 1 \times 10^{-1} & - \\ \hline Ac & 6 \times 10^{0} & 6 \times 10^{0} & - \\ \hline Th & 3 \times 10^{-2} & 3 \times 10^{-2} & - \\ \hline \end{array} $
$ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$
$\pm \alpha$ Th 3×10^{-2} 3×10^{-2} -
Pa 3×10^{2} 3×10^{2} -
U 9×10^{-3} 9×10^{-3} -
Np 0 0 -
Pu 3×10^{-2} 3×10^{-2} 1×10^{0}
$\begin{array}{ c c c c c } \hline Am & 6 \times 10^{\circ} & 6 \times 10^{\circ} & 1 \times 10^{\circ} \\ \hline \end{array}$
設定値
元素 1群から6群 均質・均一 既申請値
五十日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日
H 0 0 0 0
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$
Sr 1×10^{-2} 1×10^{-2} 1×10^{-2} 2×10^{-2} Nb 3×10^{-2} 3×10^{-2} 3×10^{-2} 5×10^{-2}
$\begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $
Cs 9×10^{-2} 9×10^{-2} 9×10^{-2} 1×10^{-1}
Pb 5×10^{-3} 5×10^{-3} $-$
Po 5×10^{-3} 5×10^{-3} 5×10^{-3} -
Ra 1×10^{-2} 1×10^{-2} 1×10^{-2} $-$
Ac 4×10^{-1} 4×10^{-1} $-$
2×10^{-3} 2×10^{-3} $-$
Pa 2×10^{-3} 2×10^{-3} $-$
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$

設定根拠	・詳細については、補足説明資料8「線量評価パラメータ-分配係数-」を参照。
備考	*1 8群に埋設する充填固化体のうち、セメント破砕物充填固化体を含む。
文献	

			名 称		単 位
パラメータ		[m ³ /kg]			
シナリオ区分	■ 共通	□ 確から	しい自然事象	□ 人為事象	
シナリオ区分 設定値	其通	山 碓から 3 長 3 長 3 長 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	。しい目然事象 設 一 一 一 一 一 一 一 一 一 一 1×10 ⁻¹ 1×10 ⁻¹	 □ 厳しい自然事象 定値 1号及び2号 廃棄物埋設施設 0 1×10⁻⁴ 1×10⁻¹ 2×10⁻¹ 2×10⁻¹ 2×10⁻² 0 1×10⁰ 1×10⁰ 1×10⁻¹ 2×10⁻¹ 2×10⁻¹ 1×10⁰ 2×10⁻² 2×10⁻² 1×10⁻³ 2×10⁻² 1×10⁰ 	区中請値 の 1×10 ⁻³ 3×10 ⁻¹ 2×10 ⁻¹ 7×10 ⁻² 2×10 ⁻¹ 8×10 ⁻⁴ 3×10 ⁻⁴ 1×10 ⁰ - - - - - 2×10 ⁰ 2×10 ⁰ 2×10 ⁰
設定根拠	・詳細につい	ては、補足	説明資料8「線量	評価パラメータ-分配係	≪数−」を参照。
備考					
文献					

			名利			単 位					
パラメータ	鷹架層の核種 iの分配係数										
シナリオ区分	■ 共通	人為事象									
シナリオ区分 設定値	一 元素 H C Co Ni Sr Nb Tc I Cs Pb Po Ra Ac Th Pa U Np Pu Am		□ 確からしい自然事 記 3 号廃棄物埋設施設 0 1×10^{-4} 1×10^{-1} 1×10^{-1} 1×10^{-1} 1×10^{-1} 2×10^{-2} 0 0 0 9 × 10^{-1} 1×10^{-1} 1×10^{-1} 1×10^{-1} 1×10^{-1} 1×10^{-2} 2×10^{-2} 1×10^{-3} 9×10^{-4} 2×10^{-2} 1×10^{-1}	象 □ 厳しい自然事ま 定値 1号及び2号 廃棄物埋設施設 0 1×10 ⁻⁴ 1×10 ⁻¹ 1×10 ⁻¹ 2×10 ⁻¹ 2×10 ⁻¹ 2×10 ⁻² 0 0 1×10 ⁰ 1×10 ⁰ 1×10 ⁻¹ 2×10 ⁻¹ 1×10 ⁰ 1×10 ⁰ 1×10 ⁻¹ 2×10 ⁻¹ 1×10 ⁰ 2×10 ⁻² 2×10 ⁻² 2×10 ⁻² 1×10 ⁻³ 2×10 ⁻² 1×10 ⁰ 1×10 ⁰	象 □ 既 『 222 622 622 122 122 122 122 122	人為事象 申請値 0 $< 10^{-3}$ $< 10^{-1}$ $< 10^{-1}$ $< 10^{-1}$ $< 10^{-1}$ $< 10^{-1}$ $< 10^{-4}$ $< 10^{-4}$					
設定根拠	・詳細に、	ついて	は、補足説明資料 8「	「線量評価パラメータ−分	·配係数−」	を参照。 					
備考											
文献											

	名 称	単 位						
パラメータ	灌漑土壌の核種iの分配係数	[m ³ /kg]						
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象	□ 人為事象						
設定値	$\overline{\chi}$ $\overline{\Box}$ $\overline{\Xi}$ <t< th=""><th>K K 0 1×10^{-3} 2 3×10^{-1} 3 2×10^{-1} 2 7×10^{-2} 3 2×10^{-1} 0 8×10^{-4} 1 3×10^{-4} 2 1×10^{0} 4 3 3</th></t<>	K K 0 1×10^{-3} 2 3×10^{-1} 3 2×10^{-1} 2 7×10^{-2} 3 2×10^{-1} 0 8×10^{-4} 1 3×10^{-4} 2 1×10^{0} 4 $ 3$						
設定根拠	 ・灌漑土壌の分配係数は文献(2)、文献(1)の順に値を引用した。 ・既申請書では、上部覆土の核種 iの分配係数と同じ数値として 土壌は上部覆土と異なるため、実際に灌漑土壌に類似した土 を引用した。 ・灌漑土壌は、廃棄物埋設地周辺に存在する土壌を想定したも も他の土壌データに比べ保守側であるため、各シナリオで共通 	 ・灌漑土壌の分配係数は文献(2)、文献(1)の順に値を引用した。 ・既申請書では、上部覆土の核種 iの分配係数と同じ数値としていたが、実際の灌漑 土壌は上部覆土と異なるため、実際に灌漑土壌に類似した土壌の分配係数の数値 を引用した。 ・灌漑土壌は、廃棄物埋設地周辺に存在する土壌を想定したものではなく、設定値 も他の土壌データに比べ保守側であるため、タンナリオで共通の数値とした 						
備考								
文献	 International Atomic Energy Agency (1987) : Exemption o and Practices from Regulatory Control, IAEA-TECDOC-40 International Atomic Energy Agency (1994) : Handbook o for the Prediction of Radionuclide Transfer in Temper TECHNICAL REPORTS SERIES No. 364 	f Radiation Sources 11 of Parameter Values cate Environments,						

			名 称		単 位					
パラメータ	廃棄物埋設地の土壌の核種iの分配係数 軍									
シナリオ区分	■ 共通 [人為事象								
シナリオ区分	元素 H C C Co Ni Sr Nb Tc I Cs Pb Po Ra Ac Th Pa U Np Pu Am		一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一	に自然事家 こ 定値 1 号及び 2 年 廃棄物埋設施 0 1×10 ⁻¹ 1×10 ⁻¹ 2×10 ⁻¹ 2×10 ⁻¹ 2×10 ⁻¹ 0 0 1×10 ⁰ 1×10 ⁰ 1×10 ⁰ 1×10 ⁰ 2×10 ⁻² 2×10 ⁻² 2×10 ⁻² 1×10 ⁻³ 2×10 ⁻² 1×10 ⁻³ 2×10 ⁻² 1×10 ⁰	人為事家 子 記					
設定根拠	・廃棄物埋設: の核種 <i>i のう</i>	也及びそう配係数	:の近傍の土壌は、上部覆土 と同じ数値とした。	と同等であることか	ら、上部覆土					
備考										
文献										

		単 位									
パラメータ			水産物 m	における核種	重 <i>i</i> の濃縮係	、数(魚類)		[m ³ /kg]			
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □						人為事象				
	л	云素	設定値	淡水 設定値	<魚 根拠資料	海水 設定値	x魚 根拠資料	·既申請値			
		Н	1.0×10^{-3}	1.0×10^{-3}	文献(2)	1.0×10^{-3}	文献(3)	1.0×10^{-3}			
		С	8. $4 \times 10^{\circ}$	8. $4 \times 10^{\circ}$	測定値	2. 0×10^{1}	文献(3)	4. $6 \times 10^{\circ}$			
	(Со	1.0×10^{0}	4. 0×10^{-1}	文献(7)	1.0×10^{0}	文献(1)	3. 0×10^{-1}			
	l	Ni	1.0×10^{0}	1.0×10^{-1}	文献(1)	$1.0 \times 10^{\circ}$	文献(1)	5. 0×10^{-1}			
		Sr	1.9×10^{-1}	1.9×10^{-1}	文献(7)	2. 0×10^{-3}	文献(1)	6. 0×10^{-2}			
	1	Nb	3. 0×10^{-1}	3. 0×10^{-1}	文献(1)	3. 0×10^{-2}	文献(1)	3. 0×10^{-1}			
	,	Гс	3. 0×10^{-2}	2. 0×10^{-2}	文献(1)	3. 0×10^{-2}	文献(1)	2. 0×10^{-2}			
		Ι	6. 5×10^{-1}	6. 5×10^{-1}	文献(7)	1.0×10^{-2}	文献(1)	4. 0×10^{-2}			
設定値	(Cs	1.0×10^{1}	1.0×10^{1}	文献(1)	1.0×10^{-1}	文献(1)	2. $0 \times 10^{\circ}$			
		Pb	3. 7×10^{-1}	3. 7×10^{-1}	文献(7)	2. 0×10^{-1}	文献(1)	_			
		Ро	2. $0 \times 10^{\circ}$	5. 0×10^{-2}	文献(1)	2. $0 \times 10^{\circ}$	文献(1)	_			
		Ra	5. 0×10^{-1}	2. 1×10^{-1}	文献(7)	5. 0×10^{-1}	文献(1)	_			
		Ac	5. 0×10^{-2}	1.5×10^{-2}	文献(1)	5. 0×10^{-2}	文献(1)	_			
	全	Th	6.0×10^{-1}	1.9×10^{-1}	文献(7)	6.0×10^{-1}	文献(1)	-			
	α	Pa	5. 0×10^{-2}	1.0×10^{-2}	文献(1)	5. 0×10^{-2}	文献(1)	-			
		U	1.0×10^{-2}	1.0×10^{-2}	文献(1)	1.0×10^{-3}	文献(1)	-			
		Np	3.0×10^{-2}	3.0×10^{-2}	文献(1)	1.0×10^{-2}	文献(1)	_			
		Pu	4.0×10^{-2}	3.0×10^{-2}	文献(1)	4.0×10^{-2}	文献(1)	-			
		Am	2. 4×10^{-1}	2. 4×10^{-1}	文献(7)	5. 0×10^{-2}	文献(1)	3. 0×10^{-2}			
	・淡水魚及び海水魚の濃縮係数は、文献(1)~(6)の順で数値を引用した。ただし、こ										
	れらの文献よりも新しい文献である文献(7)に、より大きい数値が示されている核種 については、その数値を引用した。										
	・Cの淡水魚については、より実態に近い値を設定するため、文献値ではなく尾駮沼に おける理地測定値を用いた										
	• Pu	・Puの文献(7)の数値は、他の文献と比較し、1,000倍以上も大きいためデータの信頼									
	性	性から考慮しないこととした。									
	 ・ 淡水魚、海水魚のそれそれのアータセットのうち、大きい方の値を設定値とした。 ただし、 Cについては、淡水魚の値も訊字値しした。 										
	ノこ ・水	たし、 産物の)濃縮係数は固	、 彼尔魚の順 有の数値で2	もろため、名	- した。 各シナリオで	ま通の数値	とした。			
設定規圳		, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,									
成化化成地				文献	優先	順位					
				文献(1)		1					
				文献(2)		2					
				文献(3)		3					
				文献(4)		4					
				文献(5)		5					
				文献(6)		6					
				文献(7)	文献(1)~ 大きいち	~(6)より 湯合採用					

備考	
文献	 International Atomic Energy Agency(2001) : Generic Models for Use in Assessing the Impact of Discharges of Radioactive Substances to the Environment, Safety Reports Series No. 19 International Atomic Energy Agency(2005) : Derivation of Activity Concentration Values for Exclusion, Exemption and Clearance, Safety Reports Series No. 44 International Atomic Energy Agency(2004) : Sediment Distribution Coefficients and Concentration Factors for Biota in the Marine Environment, Technical Reports Series No. 422 International Atomic Energy Agency(1994) : Handbook of Parameter Values for the Prediction of Radionuclide Transfer in Temperate Environments, TECHNICAL REPORTS SERIES No. 364 International Atomic Energy Agency(1982) : Generic Models and Parameters for Assessing the Environmental Transfer of Radionuclides form Routine Releases, Exposures of Critical Groups, IAEA Safety Series No. 57 International Atomic Energy Agency (1985) : Sediment Kds and Concentration Factors for Radionuclides in the Marine Environment, IAEA Technical Reports Series No. 247 International Atomic Energy Agency (2010) : Handbook of Parameter Values for the Prediction of Radionuclide Transfer in Terrestrial and Freshwater Environments, Technical Reports Series No. 472

		単 位								
パラメータ		水産物 m における核種 i の濃縮係数(無脊椎動物) [m ³ /kg]								
シナリオ区分		■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □ /								
	元素		設定値	淡7.	淡水貝		脊椎動物 - 根珈溶料	既申請値		
		Н	1.0×10^{-3}	9.0×10^{-4}		取足恒 1.0×10 ⁻³		1.0×10^{-3}		
		С	9. $1 \times 10^{\circ}$	9. $1 \times 10^{\circ}$	文献(7)	2.0×10^{1}	文献(3)	9. $1 \times 10^{\circ}$		
	(Со	1.0×10^{1}	1.0×10^{1}	文献(5)	5. $0 \times 10^{\circ}$	文献(1)	1.0×10^{1}		
]	Ni	2. $0 \times 10^{\circ}$	1.0×10^{-1}	文献(5)	2. $0 \times 10^{\circ}$	文献(1)	1.0×10^{-1}		
		Sr	3. 0×10^{-1}	3. 0×10^{-1}	文献(5)	2. 0×10^{-3}	文献(1)	3.0×10^{-1}		
		Nb	1.0×10^{0}	1.0×10^{-1}	文献(5)	1.0×10^{0}	文献(1)	1.0×10^{0}		
			1.0×10^{-1}	2.6×10^{-2}	又献(8) 支款(5)	1.0×10^{-2}	又献(1) 支款(1)	1.0×10^{-1}		
設定値			4.0×10^{-1} 1.0×10^{0}	4.0×10^{-1}	又\\(5) 文献(5)	1.0×10^{-2}		4.0×10^{-1}		
政定他		Ph	1.0×10^{-1} 1.0×10^{0}	1.0×10^{-1}	文献(5) 文献(5)	3.0×10 1.0 × 10 ⁰	文献(1) 文献(1)	-		
		Po	5.0×10^{1}	2.0×10^{1}	文献(5)	5.0×10^{1}	文献(1)	_		
		Ra	1.0×10^{0}	3.0×10^{-1}	文献(5)	1.0×10^{0}	文献(1)	_		
		Ac	1.0×10^{0}	1.0×10^{0}	文献(7)	1.0×10^{0}	文献(1)	-		
	全	Th	2.9 $\times 10^{\circ}$	2.9 $\times 10^{\circ}$	文献(8)	1.0×10^{0}	文献(1)	_		
	α	Pa	5. 0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	文献(5)	5. 0×10^{-1}	文献(1)	-		
		U	1.7×10^{-1}	1.7×10^{-1}	文献(8)	3. 0×10^{-2}	文献(1)	_		
		Np	9. $5 \times 10^{\circ}$	9. $5 \times 10^{\circ}$	文献(8)	4. 0×10^{-1}	文献(1)	-		
		Pu	$3.0 \times 10^{\circ}$	1.0×10^{-1}	文献(5)	3.0×10^{0}	文献(1)	-		
		Am	2. 0×10^{1}	2. $4 \times 10^{\circ}$	文献(8)	2. 0×10^{1}	文献(1)	2. $0 \times 10^{\circ}$		
	 ・淡水貝及び海水無脊椎動物の濃縮係数は、文献(1)~(7)の順で数値を引用した。ただし、 これらの文献よりも新しい文献である文献(8)に、より大きい数値が示されている核種 については、その数値を引用した。 ・Puの文献(8)の数値は、他の文献と比較し過度に大きいため、データの信頼性から考慮 しないこととした。 ・淡水貝、海水無脊椎動物のそれぞれのデータセットのうち、大きい方の数値を使用した。 ただし、Cについては淡水貝の数値を設定値とした。 ・水産物の濃縮係数は固有の数値であるため、各シナリオで共通の数値とした。 									
設定根拠				文献(1)	1	_			
				文献(1)	2	_			
				文献(2)	2	_			
				文献(3) 文献(4))	4	_			
				文献(5)	5				
				文献(6)	6	1			
				文献(7)	7				
				文献(8) 文献(1 大きい)~(7)より い場合採用				

備考	
文献	 International Atomic Energy Agency (2001) : Generic Models for Use in Assessing the Impact of Discharges of Radioactive Substances to the Environment, Safety Reports Series No. 19 International Atomic Energy Agency (2005) :Derivation of Activity Concentration Values for Exclusion, Exemption and Clearance, Safety Reports Series No. 44 International Atomic Energy Agency (2004) : Sediment Distribution Coefficients and Concentration Factors for Biota in the Marine Environment, Technical Reports Series No. 422 International Atomic Energy Agency (1994) : Handbook of Parameter Values for the Prediction of Radionuclide Transfer in Temperate Environments, TECHNICAL REPORTS SERIES No. 364 International Atomic Energy Agency (1982) : Generic Models and Parameters for Assessing the Environmental Transfer of Radionuclides form Routine Releases, Exposures of Critical Groups, IAEA Safety Series No. 57 International Atomic Energy Agency (1985) : Sediment Kds and Concentration Factors for Radionuclides in the Marine Environment, IAEA Technical Reports Series No. 247 Stanley E. Thompson, C. Ann Burton, Dorothy J. Quinn, Yook C. Ng(1972) : CONCENTRATION FACTORS OF CHEMICAL ELEMENTS IN EDIBLE AQUATIC ORGANISMS, UCRL-50564 Rev. 1 International Atomic Energy Agency (2010) : Handbook of Parameter Values for the Prediction of Radionuclide Transfer in Terrestrial and Freshwater Environments, Technical Reports Series No. 472

			単 位						
パラメータ		海狐甲	[(Bq/kg-wet 農作物)						
	准机层压物、防候性10万岁门际数						/ (Bc	l/kg-dry 土壤)]	
シナリオ区分	■ 共通		確からしい自	然事象		厳しい自然	事象	□ 人為事象	
	元	素	設定値	根拠	資料	備る	垮	既申請値	
	H	I	1.0×10^{0}	文献	(3)	-		5. $0 \times 10^{\circ}$	
	(2	7. 0×10^{-1}	文献	(3)	-		1.0×10^{-3}	
	C	0	4. 3×10^{-3}	文献	(5)	5. 1×10^{-3}	×0.845	3. 0×10^{-2}	
	Ν	i	2. 6×10^{-2}	文献	(1)	3. 0×10^{-2}	×0.86	2. 0×10^{-2}	
	S	r	1.8×10^{-1}	文献	(1)	2. 1×10^{-1}	×0.86	3. 0×10^{-1}	
	Ν	b	1.0×10^{-2}	文献	(2)	-		1.0×10^{-2}	
	Т	с	6. 3×10^{-1}	文献	(1)	7. 3×10^{-1}	×0.86	5. $0 \times 10^{\circ}$	
	I		2. 0×10^{-2}	文献	(2)	-		2. 0×10^{-2}	
設定値	С	S	7. 1×10^{-2}	文献	(1)	8. 3×10^{-2}	×0.86	3. 0×10^{-2}	
		Pb	7. 1×10^{-3}	文献	(5)	8. 4×10^{-3}	×0.845	-	
		Ро	1.1×10^{-2}	文献	(5)	1.3×10^{-3}	×0.845	-	
		Ra	7. 4×10^{-4}	文献	(5)	8. 7×10^{-4}	×0.845	-	
		Ac	1.0×10^{-3}	文献	(2)	-		-	
	全 <i>α</i>	Th	1.4×10^{-4}	又献	(5)	1.6×10^{-4}	×0.845	_	
		Pa	1.0×10^{-2}	又献	(2)	-		_	
		U	1.1×10^{-3}	又献	(1)	1.3×10^{-3}	× 0. 86	_	
		Np	2.3×10^{-3}		(1)	2.7×10^{-5}	×0.86	-	
		Pu	7.4×10^{-5}	ノ献	(1)	8.6×10^{-5}	× 0. 86	-	
		Am	1.9×10^{-5}	又厭	(1)	2. 2×10^{-5}	× 0.86	1.0×10^{-5}	
設定根拠	 ・灌漑島の文 れらの文 し、その ・文献(1)2 重和いて、 ・文献量 86% 用いて、 ・灌志。)の移行係数は) も新しい文南 :引用した。 試(5)の数位は(ご献(5)は重量に)の移行係数は 文南 文南 文南 文南	t、文献(t、文献(dry 農作 6)に記載 たした 変固有の 秋 No t(1) t(2) t(3) t(4) た(3)	(1)~(いり大) 手物の なっ。 値で 優 (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1)	(4)の順に数 きい数値が 着が示されて る米の含水率 あるため、 先順位 1 2 3 4)~(4)より	値を引用 でいるた・ ごいるた・ 3 15.5%(各シナリ	した。ただし、 いる核種につい め、文献(1)は韓 乾燥重量 84.5% オで共通の値と	こて 焼を し
備考	 ・ 既申請 になっ る農産 	書では、 たこと 物を米	文南 、米を代表的な により、水利 以外(野菜)と	t(6) な農産物 用で生産 して、設	として される 定を行] が、新た とし、±	なシナリオが追 :地利用で生産さ	自加され

	 International Atomic Energy Agency(1994) : Handbook of Parameter Values for the Prediction of Radionuclide Transfer in Temperate Environments,
文献	 TECHNICAL REPORTS SERIES No. 364 (2) International Atomic Energy Agency(2001) : Generic Models for Use in Assessing the Impact of Discharges of Radioactive Substances to the Environment, Safety Reports Series No. 19 (3) International Atomic Energy Agency(2005) : Derivation of Activity Concentration Values for Exclusion, Exemption and Clearance, Safety Reports Series No. 44 (4) International Atomic Energy Agency(1982) : Generic Models and Parameters for Assessing the Environmental Transfer of Radionuclides form Routine Releases, Exposures of Critical Groups, IAEA Safety Series No. 57 (5) International Atomic Energy Agency(2010) : Handbook of Parameter Values for the Prediction of Radionuclide Transfer in Terrestrial and Freshwater Environments, Technical Reports Series No. 472
	(6) 文部科学省(平成 22 年):日本食品標準成分表

			単 位							
パラメータ	農耕農産物への核種 iの移行係数 [(l/kg-wet	t 農作物)	
								q/kg-dr	y 土壤)]	
シナリオ区分	■ 共通 凵	確から	しい自然	、事象		厳しい目	然事象		\ 為事象	
			++	-	n,					
		元	索		<u>文</u> 定值	7	限拠資料 本誌(0)			
		1	1	1.	$0 \times 10^{\circ}$	1	又厭(2)			
		((.	$\frac{0 \times 10^{-1}}{0 \times 10^{-2}}$	2	又歌(2) 支款(1)			
			0	8. E	$\frac{0 \times 10^{-2}}{0 \times 10^{-2}}$	2	又獣(1) → 赴(c)			
		N S	1	Э. 1	$\frac{0 \times 10}{2 \times 10^0}$		文献(0)			
		N N	1 b	1.	$\frac{2 \times 10}{2 \times 10^{-2}}$	2	文献(5)			
		Т	b C	1.	$\frac{2 \times 10}{6 \times 10^1}$		<u> </u>			
			r	2	$\frac{0 \times 10}{1 \times 10^{-2}}$	2	<u> </u>			
		C	S	4	$\frac{1\times10}{0\times10^{-2}}$	2	<u> </u>			
設定値			Ph	2.	$\frac{0 \times 10}{0 \times 10^{-2}}$	2	<u></u> 文献(1)			
			Po	2.	$\frac{0 \times 10^{-3}}{0 \times 10^{-3}}$	3	文献(1) 文献(1)			
			Ra	4.	$\frac{0}{0 \times 10^{-2}}$	2	文献(1)			
			Ac	1.	$\frac{1}{0 \times 10^{-3}}$	3	文献(1)			
			Th	1.	$\overline{8 \times 10^{-3}}$	3	文献(5)			
		全 α	Pa	1.	0×10^{-2}	2	文献(1)			
			U	1.	3×10^{-2}	2	文献(5)			
			Np	4.	0×10^{-2}	2	文献(1)			
			Pu	1.	0×10^{-3}	3	文献(1)			
			Am	2.	0×10^{-3}	3	文献(1)			
	 ・農耕農産物(米 これらの文献 ては、その数(:以外)の よりも親 直を引用	移行係数 所しい文献 した。	なは、ご 献(5)1	文献(1) こより;	~(4)の順 大きい数(頁に数値を 直が示さオ	·引用し いている	た。ただし、 核種につい	
	・Ni については、国内データを参考にして文献(6)の数値を引用した。									
	・農耕農産物(米以外)の移行係数は固有の数値であるため、各シナ								で共通の数	
	値とした。								a) boto 11)	
	・ 又献(5)を根拠としている値に関しては、(平均値×(1−含水率))か								「を算出し、	
	東大旭を設正1	岨とした	• 0							
設定根拠			文献]	No	優	先順位				
			文献(1)		1				
			文献(2)		2				
			文献(3)		3				
			文献(4)		4				
			文献(5)	文献(1) 大きレ)~(4)よ \場合採用	り 1			
			文献(6)	Ni	で採用	<u>, </u>			
	 既申請書では 	、米を住	代表的な	豊産物	として	扱ってい	たが、新花	たなシナ	リオが追加	
備考	になったこと	により、	水利用	で生産	される	農産物を	米とし、	土地利用	で生産され	
	る農産物を米	:以外(野	菜)とし	て、設	定を行	った。				

	(1) International Atomic Energy Agency(2001) : Generic Models for Use in								
	Assessing the Impact of Discharges of Radioactive Substances to the								
	Environment, Safety Reports Series No. 19								
文献	(2) International Atomic Energy Agency(2005) : Derivation of Activity								
	Concentration Values for Exclusion, Exemption and Clearance, Safety								
	Reports Series No. 44								
	(3) International Atomic Energy Agency (1982) : Generic Models and Parameters								
	Releases, Exposures of Critical Groups, IAEA Safety Series No.57								
	 (4) International Atomic Energy Agency(1994) : Handbook of Parameter Values for the Prediction of Radionuclide Transfer in Temperate Environments, TECHNICAL REPORTS SERIES No. 364 								
	(5) International Atomic Energy Agency(2010) : Handbook of Parameter Values								
	for the Prediction of Radionuclide Transfer in Terrestrial and Freshwater Environments, Technical Reports Series No.472								
	(6) National Council on Radiation Protection and Measurements(1999): RECOMMENDED SCREENING LIMITS FOR CONTAMINATED SURFACE SOIL AND REVIEW OF FACTORS RELEVANT TO SITE-SPECIFIC STUDIES, NCRP Report No. 129								
	名 称								単 位
--------	--	------------	--------------------------------------	------------------------------------	--------------------------	----------------------------------	-------------------------	---------------------------	----------------------------
パラメータ		[d/kg]							
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □								人為事象
	一志								
		オマ	設定値	根拠資料	資料 既申請值		設定値 根拠資		既申請値
	Н		1.0×10^{-2}	文献(4)	1×10^{-2}		1.5×10^{-2}	文献(2)	1×10^{-2}
	С		2. 0×10^{-2}	文献(4)	2×1	0^{-2}	5. 0×10^{-3}	文献(4)	1.4×10^{-2}
	С	0	7.0 $\times 10^{-2}$	文献(1)	3×1	0^{-2}	1.0×10^{-2}	文献(1)	2×10^{-3}
	Ν	i	5. 0×10^{-2}	文献(1)	5×1	0 ⁻³	2.0×10 ⁻¹	文献(1)	1×10^{-2}
	S	r	1.0×10^{-2}	文献(1)	6×1	0 ⁻⁴	3. 0×10^{-3}	文献(1)	1×10^{-3}
	Ν	b	3. 0×10^{-6}	文献(1)	3×1	0 ⁻¹	4. 0×10^{-6}	文献(1)	2×10^{-2}
	Т	с	1.0×10^{-3}	文献(1)	1 ×1	0^{-2}	1.0×10^{-3}	文献(1)	1×10^{-2}
]	[5. 0×10^{-2}	文献(1)	1 ×1	0^{-2}	1.0×10^{-2}	文献(1)	1×10^{-2}
設定値	С	S	5. 0×10^{-2}	文献(1)	2×1	0^{-2}	1.0×10^{-2}	文献(1)	8×10^{-3}
		Pb	7.0 $\times 10^{-4}$	文献(1)	-		3.0 $\times 10^{-4}$	文献(1)	-
		Ро	5. 0×10^{-3}	文献(1)	-		3. 0×10^{-3}	文献(1)	-
		Ra	5. 0×10^{-3}	文献(1)	-		1.0×10^{-3}	文献(1)	-
		Ac	2. 0×10^{-5}	文献(1)	-		2.0 × 10 ⁻⁶	文献(1)	-
	全	Th	2. 3×10^{-4}	文献(5)	-		5.0 $\times 10^{-6}$	文献(1)	-
	α	Pa	5.0 $\times 10^{-6}$	文献(1)	-		5.0 $\times 10^{-6}$	文献(1)	-
		U	3. 0×10^{-3}	文献(1)	-		1.8×10^{-3}	文献(5)	-
		Np	1.0×10^{-2}	文献(1)	-		5.0 $\times 10^{-5}$	文献(1)	-
		Pu	2.0 $\times 10^{-4}$	文献(1)	-		1.0×10^{-5}	文献(5)	-
		Am	5.0 $\times 10^{-4}$	文献(5)	2×1	0 ⁻⁵	2.0×10 ⁻⁵	文献(1)	4×10^{-7}
	 ・牛 れ は + し 	肉ら、肉た及のそ及。	びミルクの利 文献よりも新 の数値を引用 びミルクの利	多行係数は、 新しい文献(引した。 多行係数は固	文献(1) (5)により 国有の数値	~(4)) 大き ⁾ 直であ	の順に数値 い数値が示 るため、各	を引用した。 されている シナリオでき	,ただし、こ 亥種について 共通の数値と
				文献]	No	優先	順位		
設定根拠				文献(1)		1		
				文献(2)	4	2		
				文献(3)		3		
				文献(4)	2	4		
				文献(5) 文献 5) 大	献(1)~ :きい坊	~(4)より 湯合採用		
備考									

	(1) International Atomic Energy Agency(2001) : Generic Models for Use in
	Assessing the impact of Discharges of Radioactive Substances to the Environment, Safety Reports Series No. 19
	 (2) International Atomic Energy Agency(1994) : Handbook of Parameter Values for the Prediction of Radionuclide Transfer in Temperate Environments, TECHNICAL REPORTS SERIES No. 364 (3) International Atomic Energy Agency(1982) : Generic Models and Parameters
	for Assessing the Environmental Transfer of Radionuclides form Routine Releases, Exposures of Critical Groups, IAEA Safety Series No. 57
文献	 (4) International Atomic Energy Agency(1987): Exemption of Radiation Sources and Practices from Regulatory Control, IAEA-TECDOC-401 (5) Line and Control and Con
	(5) International Atomic Energy Agency (2010) : Handbook of Parameter Values for the Prediction of Radionuclide Transfer in Terrestrial and Freshwater Environments, Technical Reports Series No. 472

	名 称							単 位
パラメータ		畜	產物 n~	への核種 i	の移行係	数(豚肉)		[d/kg]
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □ /							人為事象
		元素 <u>H</u> C		設定値 8.0×10 ⁻² 1.7×10 ⁻¹		豚肉 根拠資料 文献(2) 文献(2)	既申請値 8.0×10 ⁻¹ 1.7×10 ⁻¹	2
			Co Ni	2.0× 4.1×	$\frac{10^{-3}}{10^{-2}}$	文献(1) 文献(3)	$ \begin{array}{c} 1.7 \times 10^{-1} \\ 5.0 \times 10^{-1} \end{array} $	3
			Sr Nb Te	$4.0 \times$ 2.0 ×	10^{-2} 10^{-4} 10^{-4}	 文献(1) 文献(1)	3.9×10^{-1} 1.0×10^{-1} 9.9×10^{-1}	3
設定値			I I Cs	4.1× 2.4×	$\frac{10^{-2}}{10^{-1}}$	文献(1) 文献(4) 文献(1)	3.3×10^{-1} 2.5×10^{-1}	3
			Pb Po	$\begin{array}{c} 3.1 \times \\ 9.9 \times \end{array}$	$\frac{10^{-2}}{10^{-4}}$	文献(3) 文献(2)	-	
			Ra Ac	$\begin{array}{c} 3.5 \times \\ 1.0 \times \end{array}$	10^{-2} 10^{-2}	文献(3) 文献(2)	-	
		全 α	Th Pa	$1.0\times$ $1.0\times$	10^{-2} 10^{-2} 10^{-2}	文献(2) 文献(2)	-	
			U Np Pu	$\begin{array}{c} 6.2 \times \\ 1.0 \times \\ 8.0 \times \end{array}$	10^{-2} 10^{-2} 10^{-5}			
			Am	1.7×	10^{-4}	文献(1)	1.0×10^{-1}	2
設定根拠	 ・豚肉の移行係数は、文献(1)~(3)の順に引用した。ただし、これらの文献よりも新しい文献(4)により大きい数値が示されている核種については、その数値を引用した。 ・H及びCについては、文献(2)から比放射能法を用いて移行係数を算出した。 ・豚肉の移行係数は固有の数値であるため、各シナリオで共通の数値とした。 文献 No 							の文献よりも の数値を引用 出した。 - した。
				文献(1) 文献(2) 文献(3)		1 2 3		
				文献(4)	文献(4) 文献(1)~(3)より 大きい場合採用			
備考						(
文献	 International Atomic Energy Agency(1994) : Handbook of Parameter Values for the Prediction of Radionuclide Transfer in Temperate Environments, TECHNICAL REPORTS SERIES No. 364 B. A. Napier, W. E. Kennedy, Jr., J. K. Soldat(1980) : Assessment of Effectiveness of Geologic Isolation Systems, PNL-3209 J. Ashton and T. J. Sumerling, Associated Nuclear Services, Epsom. (1988) : Biosphere Database for Assessments of Radioactive Waste Disposals 							
	(4) Inte for t Envir	ernation he Pred conments	al Atom iction o , Techn	ic Energy f Radionu ical Repon	Agency clide Tr cts Seri	(2010) :Handbo cansfer in Ter ies No.472	ook of Para restrial an	meter Values d Freshwater

		単 位						
パラメータ		[d/kg]						
シナリオ区分	■ 共通	□ 確から	しい自然事	☞象 □ 厳	しい自然事	象 🗌	人為事象	
	元素 H C Co Ni Sr	 設定値 2.5×10⁰ 3.7×10⁰ 2.0×10⁰ 1.7×10⁰ 8.0×10⁻² 	鶏肉 根拠資料 文献(2) 文献(2) 文献(1) 文献(3) 文献(1)	鶏肉 根拠資料 既申請値 文献(2) 2.5×10° 文献(2) 3.7×10° 文献(1) 1.0×10⁻³ 文献(3) 1.0×10⁻³ 文献(1) 3.5×10⁻²		鶏卵 根拠資料 文献(2) 文献(2) 文献(1) 文献(3) 文献(4)	既申請値 2.7×10 ⁰ 2.8×10 ⁰ 1.0×10 ⁻¹ 1.0×10 ⁻¹ 3.0×10 ⁻¹	
設定値	NbTcICsPbPoRaAcThαPaUNpPuAm	$\begin{array}{c} 3.\ 0 \times 10^{-4} \\ 3.\ 0 \times 10^{-2} \\ 1.\ 0 \times 10^{-2} \\ 1.\ 0 \times 10^{1} \\ 1.\ 2 \times 10^{0} \\ 2.\ 4 \times 10^{0} \\ 4.\ 8 \times 10^{-1} \\ 6.\ 6 \times 10^{-3} \\ 1.\ 8 \times 10^{-1} \\ 4.\ 1 \times 10^{-3} \\ 1.\ 0 \times 10^{0} \\ 4.\ 0 \times 10^{-3} \\ 3.\ 0 \times 10^{-3} \\ 6.\ 0 \times 10^{-3} \end{array}$	文献(1) 文献(1) 文献(1) 文献(3) 文献(3) 文献(3) 文献(3) 文献(3) 文献(3) 文献(1) 文献(1) 文献(1)	2.0×10^{-3} 6.3×10^{-2} 4.0×10^{-3} 4.4×10^{0} $-$ $-$ $-$ $-$ $-$ $-$ $-$ $-$ $-$ $-$	$\begin{array}{c} 1.\ 0 \times 10^{-3} \\ \hline 3.\ 0 \times 10^{0} \\ \hline 3.\ 0 \times 10^{0} \\ \hline 4.\ 0 \times 10^{-1} \\ \hline 1.\ 2 \times 10^{0} \\ \hline 3.\ 1 \times 10^{0} \\ \hline 2.\ 5 \times 10^{-1} \\ \hline 1.\ 6 \times 10^{-2} \\ \hline 1.\ 8 \times 10^{-1} \\ \hline 4.\ 1 \times 10^{-3} \\ \hline 1.\ 1 \times 10^{0} \\ \hline 1.\ 7 \times 10^{-2} \\ \hline 1.\ 2 \times 10^{-3} \\ \hline 4.\ 0 \times 10^{-3} \end{array}$	文献(1) 文献(1) 文献(1) 文献(3) 文献(3) 文献(3) 文献(3) 文献(3) 文献(3) 文献(4) 文献(4) 文献(4) 文献(1)	$\begin{array}{c} 3.\ 0 \times 10^{-3} \\ 1.\ 9 \times 10^{0} \\ 2.\ 8 \times 10^{0} \\ 4.\ 9 \times 10^{-1} \\ \hline - \\ \hline \hline \hline \hline$	
設定根拠	 ・鶏肉及び鶏卵の移行係数は、文献(1)~(3)の順に引用した。 献よりも新しい文献(4)により大きい数値が示されている核種値を引用した。 ・H及びCについては、文献(2)から比放射能法を用いて移行係 ・鶏肉及び鶏卵の移行係数は固有の数値であるため、各シナリた。 <u>文献 No 優先順位</u> <u>文献(1) 1 </u> <u>文献(2) 2 </u> 				た。ただし 核種につい テ係数を算 ナリオで共	、これらの文 いては、その数 出した。 通の数値とし		
備考								

文献	 International Atomic Energy Agency(1994) : Handbook of Parameter Values for the Prediction of Radionuclide Transfer in Temperate Environments, TECHNICAL REPORTS SERIES No. 364
	(2) B. A. Napier, W. E. Kennedy, Jr., J. K. Soldat(1980) : Assessment of Effectiveness of Geologic Isolation Systems, PNL-3209
	 J. Ashton and T. J. Sumerling, Associated Nuclear Services, Epsom. (1988) : Biosphere Database for Assessments of Radioactive Waste Disposals (Edition1), DOE/RW/88.083
	 (4) International Atomic Energy Agency(2010) : Handbook of Parameter Values for the Prediction of Radionuclide Transfer in Terrestrial and Freshwater Environments, Technical Reports Series No. 472

パラメータ名	頁	備考
分配平衡となる埋設設備の体積	39	-
難透水性覆土の拡散寄与面積	40	-
難透水性覆土の厚さ	41	_
埋設設備内の媒体 jの体積分率	42	-
埋設設備内の媒体 jの間隙率	44	_
難透水性覆土の間隙率	45	_
上部覆土の間隙率	46	_
鷹架層の間隙率	47	_
灌漑土壌の間隙率	48	_
廃棄物埋設地の土壌の間隙率	49	_
埋設設備内の媒体 jの粒子密度	50	_
難透水性覆土の粒子密度	51	_
上部覆土の粒子密度	52	_
鷹架層の粒子密度	53	_
灌漑土壌の粒子密度	54	_
廃棄物埋設地の土壌の粒子密度	55	_

第4表 廃棄物埋設地に関連する評価パラメータ

	名 称	単 位						
パラメータ	分配平衡となる埋設設備の体積	$[m^3]$						
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象						
設定値	 > 3 号廃棄物埋設施設 1.20×10⁵ > 1 号廃棄物埋設施設 40×10⁵ 1 群から 6 群 1.40×10⁵×30/40^{*1} 7.8 群(充填固化体) 1.40×10⁵×8/40^{*1} 8 群(均質・均一固化体*²) 1.40×10⁵×2/40^{*1} > 2 号廃棄物埋設施設 40×10⁵ (既申請値:1 号 1.38×10⁵、2 号 1.46×10⁵) 							
設定根拠	 ・埋設設備内の放射性核種が地下水の流出に伴って漏出する際に分配する領域の体積であり、埋設設備の設計値に基づき保守側に設定した。 ◆評価式 (埋設設備幅(m))×(埋設設備長さ(m))×(埋設設備高さ(m)) ×(埋設設備数(基)))=(埋設設備全体の体積(m³)) ◆3 号廃棄物埋設施設 64.10(m)×36.51(m)×6.666(m)×8(基)≒124,691(m³)⇒1.20×10⁵(m³) ◆1 号廃棄物埋設施設 24.40(m)×6.20(m)×40(基)≒147,649(m³)⇒1.40×10⁵(m³) ◆2 号廃棄物埋設施設 36.00(m)×36.91(m)×6.94(m)×16(基)≒147,546(m³)⇒1.40×10⁵(m³) ・埋設設備の体積は設計に基づき設定されるパラメータであるため、各シナリオで 共通の数値とした。 ・セメント系材料の溶解・変質に伴い、長期的に分配平衡体積が変化する可能性が あるが、セメント系材料の間隙率の設定においてあらかじめ長期劣化後の値を設 							
備考	*1 埋設設備数に応じて設定値に対する係数を算出した。 *2 8群に埋設する充塡固化体のうち、セメント破砕物充塡固化体を含							
文献								

	名 称	単 位						
パラメータ	難透水性覆土の拡散寄与面積	$[m^2]$						
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象						
設定値	 > 3 号廃棄物埋設施設 19,000 > 1 号廃棄物埋設施設 24,000 1 群から6群 : 24,000×30/40*1 7,8 群(充填固化体) : 24,000×8/40*1 8 群(均質・均一固化体*2) : 24,000×2/40*1 > 2 号廃棄物埋設施設 22,000 							
設定根拠	 ・埋設設備上部の面積から求められる値から保守側に切り上げて設定した。 ◇評価式 (埋設設備幅(m))×(埋設設備長さ(m))×(埋設設備数(基)) =(埋設設備全体の上部面積(m²)) ◇3 号廃棄物埋設施設 64.10(m)×36.51(m)×8(基)≒18,722(m²)⇒19,000(m²) ◇1 号廃棄物埋設施設 24.40(m)×24.40(m)×40(基)=23,814(m²)⇒24,000(m²) ◇2 号廃棄物埋設施設 36.00(m)×36.91(m)×16(基)=21,260(m²)⇒22,000(m²) ・難透水性覆土の拡散寄与面積は、埋設設備全体の上部面積を設定しており、長期的な廃棄物埋設施設の体積変化量(面積変化量)はわずかで、設定値の保守性に包 							
備考	*1 埋設設備数に応じて設定値に対する係数を算出した。 *2 8群に埋設する充塡固化体のうち、セメント破砕物充塡固化体を含	記。						
文献								

	名称	単 位
パラメータ	難透水性覆土の厚さ	[m]
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	 2.0 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) (既申請値:1号廃棄物埋設施設2.0、2号廃棄物埋設施設2.0) 	
設定根拠	 ・設計仕様に基づいて保守側に設定した。 ・難透水性覆土の厚さは、設計に基づき設定されるパラメータであり、 度も小さいことから、各シナリオで共通の数値とした。 	、線量への感
備考		
文献		

	名 称							単 位	
パラメータ	埋設設備内の媒体 jの体積分率								
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □						人為事象		
	≥ 2	号及び3号廃棄物埋設施設							
		部位	部位		3 号廃棄物 埋設施設		2 号廃棄物 埋設施設		无申請値
		セメント系充塡材(廃棄体))	0.16	9	0.141			0. 141
		セメント系充塡材(埋設設備	育)	0.31	3	0.	343		0.342
		コンクリート		0.29	1	0. 321			0.321
	▶ 1	号廃棄物埋設施設			Γ				
		部位	1	群から 7,8 6群 充塡		8 群 固化体	8 群 均質・ 固化(<u>≰</u> 均一 体*1	既申請値
		廃棄物 (均質・均一固化体)		0.194	4 –		_*2		0.217
	セメント系充填材(廃棄体) (充填固化体) 廃棄体上部空隙 セメント系充填材(埋設設備)			-	0.139		0. 125 ^{*2}		_
				0. 083	3 –				0. 093
設定値				0.311	0.311		0. 311		0. 324
		ポーラスコンクリート		0.042	-				0.044
		コンクリート		0.315	0.315		0.315		0.322

 ・体積分率は、埋設設備を構成する媒体 jの体積から計算した。以下に3号廃棄物が設施設の例を示す。 ◆評価式 									
	(媒体 jの体積分率)=(媒体 jの体積)/(埋設設備全体の体積)								
	◆セメント系充填材(廃棄体): 0.1(m ³ /本)* ³ ×211,200(本)=21,120(m ³)								
	◆セメント系充塡材(埋設設備):39,060(m ³)(コンクリート二次製品を除く)								
	◆コンクリート:36,270 (m³) (全コンクリートを対象とする。鉄筋を除く。)								
	◆埋設設備全体:64.1(m)×36.51(m)×6.66(m)×8(基)≒124,691(m ³)								
	埋設設備を構成する各要素の体積								
	セメント系充塡材(廃棄体) 21,120m ³								
設定根拠	セメント系充塡材(埋設設備) 39,060m ³								
	コンクリート 36,270m ³								
	埋設設備全体 124,691m ³								
	 ・計算に用いる各要素の体積は概数とし、計算値を保守側に設定した。 ・埋設設備内の媒体の体積分率は、設計に基づき設定されるパラメータであるため、 各シナリオで共通の数値とした。 ・セメント系材料の溶解・変質に伴い、長期的に体積が変化する可能性があるが、 セメント系材料の間隙率の設定においてあらかじめ長期劣化後の値を設定しており、このような体積変化を考慮しない。 								
備考	 *1 8年に埋設する元頃固化体のりら、セメント破砕物元頃固化体を含む。 *2 今後、1号廃棄物埋設施設8群に埋設する均質・均一固化体の発生状況(詳細については資料1-1「1号廃棄物埋設地の覆土工程を踏まえた廃棄体の埋設条件の変更」を参照。)を考慮すると、8 群にセメント固化体が埋設されない可能性があることから、8 群の均質・均一固化体における廃棄物の体積分率は0と設定する(放射性物質の廃棄物への収着を見込まない。)。また*1を付した充塡固化体におけるセメント系充塡材(廃棄体)の体積分率は0.250である。これら2つの廃棄体は放射能量が同等であり、また、廃棄体の収着体積としてはセメント系充塡材(廃棄体)についてのみ考慮すれば良いことから、モデル単純化のため、線量評価モデル上はこれら2つを合わせて体積分率を0.125(=0(-)×1(基)/2(基)+0.250(-)×1(基)/2(基))として設定する。 *3 ドラム缶の寸法を、内径56.7cm、高さ83.0cm、廃棄体のセメント系充塡材の充塡量を平均的に0.1m³/本⁽¹⁾として設定。 								
文献	 (1) 財団法人 原子力環境整備センター(平成 10 年):低レベル放射性廃棄物処分 用廃棄体製作技術について(各種固体状廃棄物) 								

	名称						単 位	
パラメータ			[-]					
シナリオ区分	■ 共通 □ 確		人為事象					
設定値	 部位 セメント系充填材 (廃棄体) 廃棄体上部空隙 セメント系充填材 (埋設設備) コンクリート 	3 号 廃棄物 埋設施設 0.35 - 0.35 0.35	1 兵 1 群 から 6 群 0.35 1 0.35 0.35	·廃棄物埋間 7,8群 充填 固化体 0.35 - 0.35 0.35	29施設 8 群 均質・均一 固化体*1 0.35 - 0.35 0.35	2 号 廃棄物 埋設施設 0.35 - 0.35 0.35	既申請値 0.35 - 0.35 0.35	
設定根拠	 ・セメント系充填材(廃棄体)の間隙率は対象廃棄体が2号廃棄物埋設施設と同様であるため、既申請値と同じ値を設定した。 廃棄体固型化材 :0.278(健全部) 0.334(劣化後) ・劣化後の値とはセメント成分の溶出等を考慮した値である。 ・埋設設備内の媒体の間隙率は、埋設設備内の媒体の劣化後の数値を丸めたもの(厳しい自然事象シナリオ相当)とし、確からしい自然事象シナリオでも同じ値を設定した。 							
備考	*1 8 群に埋設する 質・均一固化体	充塡固化体 と同じ値と	のうち、 した。	セメント	破砕物充塡	固化体の「	間隙率は、均	
文献								

	名 称	単 位
パラメータ	難透水性覆土の間隙率	[-]
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	 0.40 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) (既申請値:1号廃棄物埋設施設 0.4、2号廃棄物埋設施設 0.4) 	
設定根拠	 【考え方】 ・覆土施工の管理方法から密度、含水比を想定し、間隙率を算定した。 【難透水性覆土状態の想定】 ・これまでに試験等で使用している難透水性覆土の粒子密度は、2.612g/cm³ ・砂の粒子密度は、土質工学ハンドブック⁽¹⁾に示される各種砂の粒子。6g/cm³ と設定(粒子密度が小さい方がく評価する観点で保守側)した。 ・難透水性覆土の粒子密度は、2.6g/cm³と設定(粒子密度が小さい方がく評価する観点で保守側)した。 ・難透水性覆土の施工は、締固め試験の最適含水比 wopt(15%~16%)+2%とから、含水比は 17%~20%程度で施工される。その際の締固め試験1.7g/cm³~1.8g/cm³であり、施工管理はこの値の 95%以上で行うこと工された難透水性覆土の乾燥密度は 1.62g/cm³~1.71g/cm³以上と想定 【難透水性覆土の間隙率】 ・間隙比 e=(粒子密度/乾燥密度)-1 で求められることから、難透水比eは0.52~0.60と想定される。 ・間隙率=e/(1+e)より間隙率は0.34~0.38以下と想定され、収着性する観点から、 ・保守側の設定値を設定したことから、確からしい設定及び厳しい設とした。 	 2. 604g/cm³~ 子密度から、 収着性を小さ ~のからえこが 2. 604g/cm³~ 子密度から、 全様を小さくこが施 注 で共通の値
備考		
文献	(1) 社団法人 地盤工学会(1982):土質工学ハンドブック	

		名称							単位	Ľ
パラメータ			_	二部覆土	の間]隙率			[-]	
シナリオ区分	■ 共通	□確	からし	い自然	事象	□ 厳し	」い自然事象		人為事象	
設定値	3 坦	号廃棄物 1設施設 0.55	1 号 <i>厚</i> 埋設 0.	^径 棄物 が施設 45	2 号 埋	号廃棄物 設施設 0.46	既 1 号廃棄物: 2 号廃棄物:	申請値 埋設施設 埋設施設	0. 45 0. 46	
設定根拠	 【考え方】 ・上部覆土は、覆土施工中に発生している土砂(軽石凝灰岩の掘削土)を用いることを想定している。現状ではその際に発生している土砂による覆土時の間隙率はわからないことから、現地盤の第四紀層及び盛土の間隙率を参考に設定した。以下に3号廃棄物埋設施設の例を示す。 【第四紀層及び盛土の間隙比】 ・第四紀層及び盛土の間隙比 e は以下のとおり。 (第四紀層及び盛土の間隙比 e は以下のとおり。 (第四紀層及び盛土の間隙比 e は以下のとおり。 (第四紀層及び盛土の間隙比 e は以下のとおり。 (第四紀層及び盛土の間隙比 e は以下のとおり。 (1,73)0.38)21 (1,73)0.38)21 (1,17)0.38 (1,17)0.481 (1,17)0.481 (1,17)0.528 (1,18)0 (1,18)0 (1,19)10 (1,19)10 (1,10)10 (1,10)10									
備考										
文献										

			名 称				単 位	
パラメータ		鷹李	保層の間隙	率			[-]	
シナリオ区分	■ 共通	□ 確からしい	自然事象	□厳	しい自然事業	象 🗌	人為事象	
設定値	3 号廃 埋設; 0.1	棄物 1 号廃棄 施設 埋設施調 55 0.44	物 2 号 设 埋i 0	廃棄物 受施設 . 47	既申請値 1 号廃棄物埋設施設 0.44 2 号廃棄物埋設施設 0.47			
	 【考え方】 ・廃棄物埋設 廃棄物埋設 【鷹架層の間 ・鷹架層の間 	施設周辺の鷹架履 施設の例を示す。	暑(標高-50 こおり。 平 号)m 以浅)。 間隙 ^Z 均値 1.28	の間隙率か	ら設定した。 試験個数 39	以下に 3 号	
設定根拠	 ・田田飯広内山 ・1.2 ・1.							
備考								
文献								

		名 称								位
パラメータ			灌溉土	壌の間隙率					[-]]
シナリオ区分	■ 共	通 🗌	確からしい自然	素象 □	厳し	い自然	事象 [〕人	、為事象	泉
設定値		3 号廃棄物 埋設施設 0.55	n 1 号廃棄物 埋設施設 0.45	2 号廃 理設施 0.46	要物 設	既申請値 1 号廃棄物埋設施設 2 号廃棄物埋設施設			45	
	【考 灌 び び 第 四 四	方】 :土壌は、第 :土の間隙率 紀層及び盛 紀層及び盛	四紀層と同等の を参考に設定し 主の間隙比】 主の間隙比 <i>e</i> に 区分	の土壌と考 した。以下に は以下のとま 間 取り値	えられ こ3号) おり。	ること 廃棄物 	から、現地 埋設施設の(試験個数	盤の	第四紀示す。	上層及
			成十	0.92	小示 :	09	9			
		-	火山灰層	1. 73	0.	38	21			
그리, 손누 나라 나라		-	段丘堆積層	0.94	0.	19	36			
 ・間隙率=e/(1+e)より、それぞれの間隙率は 0.479、0.627、0.481 で、全平均に 0.528 である。 【灌漑土壌の間隙率】 ・第四紀層及び盛土の間隙率の平均値から、 ⇒0.5 ・線量への感度が小さいことから、確からしい設定及び厳しい設定で共通の値とし た。 							:均は >0.55 [とし			
備考	・上部	覆土の間隙	率と同じ。							
文献										

		名	称			単位
パラメータ		廃棄物埋設地	の土壌の間	間隙率		[-]
シナリオ区分	■ 共通 □	確からしい自然	事象 □	厳しい自然	然事象 □	人為事象
設定値	3 号廃棄物 1 号廃棄物 2 号廃棄物 既申請値 1 号廃棄物 埋設施設 2 号廃棄物 1 号廃棄物埋設施設 0.55 0.45 0.46 1 号廃棄物埋設施設 0.4					
設定根拠	 【考え方】 ・廃棄及び盛土の 【第四紀層及び ・ 間隙率= e/(1 0.528 である) 【廃棄印紀層及び ・ していたいのである」 ・ 第四紀層及び ・ 第二の感換た。 	 近傍の土壌は第四 間隙率から設定し ご盛土の間隙比 ご盛土の間隙比 e は 区分 盛土 火山灰層 段丘堆積層 キe)より、それその 5 6 6 6 7 8 7 7 7 8 7 7 8 7 8 7 8 7 8 9 9<	日紀層や盛 に、以下のとま 間 で均値 0.92 1.73 0.94 ジャンの間隙率 (本) (本)、確から)	土である。 こ 3 号廃棄朝 3 り。	したがって、5 効理設施設の例	見地盤の第四紀 」を示す。 . で、全平均は ⇒0.55 で共通の値とし
備考						
文献						

		単 位					
パラメータ		埋設設	備内の媒	本jの粒子	密度		$[kg/m^3]$
シナリオ区分	■ 共通 [〕 確から	しい自然	事象 🛛	厳しい自然		□ 人為事象
設定値	部位 セメント 系充塡材	3号 廃棄物 埋設施 設 2,500	1 1 群 から 6 群 2,400	·房廃棄物埋置 7,8群 充塡 固化体 2,500	設施設 8群 均質・均一 固化体*1 2,400	2 房 棄 物 埋 設 施 設 2,500	既申請値 1号廃棄物埋設施設 2,400
	 (廃棄体) セメント 系充塡材 (埋設設備) 	2, 500	2, 500	2, 500	2, 500	2, 500	2 号廃葉物理設施設 2,500 1 号廃棄物埋設施設 2,500 2 号廃棄物埋設施設 2,500 1 号廃棄物埋設施設
	コンク リート	2, 600	2, 600	2,600	2, 600	2,600	2,600 2 号廃棄物埋設施設 2,600
設定根拠	 ・埋設設備内 リオで同じ 	の媒体 j の 数値とし7	⊃粒子密度 え。	は、十分的	呆守側の数値	に設定し [、]	ているため、各シナ
備考	*1 8 群に埋 質・均一	設する充塡 固化体と「	真固化体の 司じ値とし	っち、セン	メント破砕物	·充塡固化(体の粒子密度は、均
文献							

	名 称	単 位
パラメータ	難透水性覆土の粒子密度	$[kg/m^3]$
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	3 号廃棄物 1 号廃棄物 2 号廃棄物 既申請値 埋設施設 2,600 2,700 2,700 1 号廃棄物埋設施設 2,600 2,700 2,700 2 号廃棄物埋設施設	2,700 2,700
設定根拠	【考え方】 ・難透水性覆土と砂の粒子密度を参考に設定した。以下に3号廃棄4 を示す。 【難透水性覆土の粒子密度】 ・これまでに試験等で使用している難透水性覆土の粒子密度は、 2.612g/cm ³ ・砂の粒子密度は、土質工学ハンドブック ⁽¹⁾ に示される各種砂の粒子 2.6g/cm ³ ~2.76g/cm ³ ・難透水性覆土の粒子密度は、小さい方が収着性を小さく評価する あることから、 ・保守側の設定値を設定したことから、確からしい設定及び厳しい話 とした。	 勿埋設施設の例 2.604g/cm³~ ·密度から、 親点で保守側で ⇒2,600kg/m³ 没定で共通の値
備考		
文献	(1) 社団法人 地盤工学会(1982):土質工学ハンドブック	

				単位			
パラメータ			上部覆土	の粒子密度			$[kg/m^3]$
シナリオ区分	∎ ‡	快通 □ 確	産からしい自然	事象□	厳しい自然	然事象 □	人為事象
設定値		3 号廃棄物 埋設施設 2,400	1 号廃棄物 埋設施設 2,700	2 号廃棄 埋設施訂 2,700	物 没 1 号序 2 号序	既申請値 蓬棄物埋設施設 蓬棄物埋設施設	2,700 2,700
設定根拠	 【考え方】 ・上部覆土は、覆土施工中に発生している土砂(軽石凝灰岩の掘削土)を用いることを想定している。したがって、軽石凝灰岩の粒子密度で設定した。以下に3号廃棄物埋設施設の例を示す。 【軽石凝灰岩の粒子密度】 ・軽石凝灰岩の粒子密度(18 試料の平均値)は、2.39g/cm³である。標準偏差は0.01g/cm³である。 ・間隙率は第四紀層及び盛土を参考にしたが、第四紀層及び盛土の粒子密度は以下のとおり。 <u>阪分</u> <u>平均値</u>標準偏差 <u>東均値</u>標準偏差 <u>岐合値である。</u> (上部覆土の粒子密度) (上部覆土の粒子密度) · 42.68 (上部覆土の粒子密度) · 42.68 (上部覆土の粒子密度) ・線量評価上、粒子密度が小さい方が収着性を小さく評価する観点で保守側となることから、軽石凝灰岩の粒子密度で設定した。 →2,400kg/m³ ·線量への感度が小さいことから、確からしい設定及び厳しい設定で共通の値とした。 						
備考	・ 既 印 波 を た	∃請時は、上部 則定値を基に診 見定したため、	₿覆土に現地の 設定していた。 その材料変更)段丘堆積(今回は、_ 「を想定して	砂を用いる、 上部覆土材料 て設定した。	ことから、段E 料に軽石凝灰岩	企堆積層に対す 皆を用いること
文献							

			名	称			単 位
パラメータ			鷹架層0	D粒子密度			$[kg/m^3]$
シナリオ区分	■ 共	↓通 □	確からしい自然	事象 🗌 厳	しい自然事	象	人為事象
設定値	3 号廃棄物 埋設施設 1 号廃棄物 埋設施設 2 号廃棄物 埋設施設 既申請値 2,400 2,700 2,800 1 号廃棄物埋設施設 2,700 2,400 2,700 2,800 2 号廃棄物埋設施設 2,800						2,700 2,800
設定根拠	【・ 【・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ こ え 棄 棄 鷹 ・ ・ ・ ・ ・ た	古 大 大 大 大 一 大 一 二 方 小 物 埋 の の 和 一 の の 和 二 の の 和 型 設 胞 施 胞 胞 胞 胞 胞 胞 胞 胞 胞 胞 胞 胞 胞	2 周辺の鷹架層(構 2 の例を示す。	 票高-50m 以浅) り。 粒子密度 平均値 2.39 2.48 <!--</th--><th>の間隙率か</th><th>ら設定した 試験個数 18 76 する観点で しい設定で</th><th>。以下に 3 号 保守側となる ⇒2,400kg/m³ 共通の値とし</th>	の間隙率か	ら設定した 試験個数 18 76 する観点で しい設定で	。以下に 3 号 保守側となる ⇒2,400kg/m ³ 共通の値とし
備考							
文献							

		名	; 称			単 位	Ĺ	
パラメータ		灌溉土壤	褒の粒子密度	Ť		[kg/m ³]	
シナリオ区分	■ 共通 □	確からしい自然	「事象 □	厳しい自	然事象 [□ 人為事象		
設定値	3 号廃棄物 埋設施設 1 号廃棄物 埋設施設 2 号廃棄物 埋設施設 既申請値 2,600 2,700 2,700 1 号廃棄物埋設施設					: 設 2,700 設 2,700		
設定根拠	 【考え方】 ・灌漑土壌は、第四紀層と同等の土壌と考えられることから、現地盤の第四紀層及び盛土の間隙率を参考に設定した。以下に3号廃棄物埋設施設の例を示す。 【第四紀層及び盛土の粒子密度】 ・第四紀層及び盛土の粒子密度は以下のとおり。 区分 粒子密度(g/cm³) 平均値 標準偏差 試験個数 座 土 2.72 - 2 火山灰層 2.68 0.03 6 段丘堆積層 2.66 0.03 7 ・全平均は、2.68g/cm³である。 【灌漑土壌の粒子密度】 ・線量評価上、粒子密度が小さい方が収着性を小さく評価する観点で保守側となることから、 ⇒2,600kg/m³ ・日本原子力学会標準⁽¹⁾では、土質工学ハンドブック⁽²⁾に示される各種砂の粒子密度を根拠として、2,600kg/m³を推奨値としている。 ・線量への感度が小さいことから、確からしい設定及び厳しい設定で共通の値とした。 							
備考								
文献	 (1) 社団法人 評価手法: (2) 社団法人 均 	日本原子力学会 2008 地盤工学会(1982)	(2009):日:):土質工学	本原子力学 ^全 ハンドブ	*会標準 余裕 ック	谷深度処分の多	安全	

		名 称						
パラメータ		廃棄物埋設地6	り土壌の粒子密	5度		$[kg/m^3]$		
シナリオ区分	■ 共通 □	確からしい自然	事象 🗌 厳	しい自然事象		人為事象		
設定値	3 号廃棄4 埋設施設 2,600	物 1 号廃棄物 建設施設 2,700	2 号廃棄物 埋設施設 2,700	既 1 号廃棄物共 2 号廃棄物共	申請値 里設施設 里設施設	t 2,700 t 2,700		
設定根拠	 【考え方】 ・廃棄物埋設地層及び盛土の 【第四紀層及び、 ・第四紀層及び、 ・全平均は、2.0 【廃棄物埋設地、 ・線量への感度た。 	近傍の土壤は第四 粒子密度から設定 盛土の粒子密度】 磁土の粒子密度は 区分 登丘堆積層 38g/cm ³ である。 付近の土壤の粒子 が小さいことから	紀層や盛土で した。以下に 以下のとおり。 <u>粒子密度(g/</u> <u>平均値</u> 標 2.72 2.68 2.66 密度】 ふ方が収着性を 、確からしい	ある。したがっ 3 号廃棄物埋設 ^(cm³)	て、施 数 一 数 し 、 御 観 定 で	¹ 地盤の第四紀 例を示す。		
備考								
文献								

パラメータ名	頁	備考
水の摂取量	57	_
水産物 mの摂取量	58	-
畜産物 nの摂取量	59	-
灌漑農産物の摂取量	60	_
農耕農産物の摂取量	00	
家畜 n の家畜用水摂取量	61	_
飲用における放射性物質を含む沢水の利用率	62	_
畜産における放射性物質を含む沢水の利用率	60	
灌漑農耕における放射性物質を含む沢水の利用率	03	_
公衆 pの飲用水の市場希釈係数	64	_
公衆 pの水産物 mの市場希釈係数	65	-
公衆 pの畜産物 nの市場希釈係数	66	-
公衆 pの農産物の市場希釈係数	67	-
屋外労働作業中の空気中ダスト濃度	68	-
居住中の空気中ダスト濃度(屋外、屋内)	69	_
公衆 pの屋外労働作業中の核種 iの遮蔽係数	70	-
居住者の屋外における核種 i の遮蔽係数	71	-
呼吸率	72	_
屋外労働作業中の呼吸率	73	-
公衆 pの灌漑農耕作業時間	74	-
廃棄物埋設地における公衆 pの屋外労働作業時間	75	-
公衆 pの居住中の屋外における居住時間	76	-
公衆 pの居住中の屋内における居住時間	77	-

第5表 生活様式に関連する評価パラメータ

	名 称	単 位
パラメータ	水の摂取量	$[m^3/y]$
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	0.6 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) (既申請値:0.61)	
設定根拠	 ・水の摂取量は、IAEA SRS No. 19⁽¹⁾に基づき設定した。 ・水の摂取量は、生活様式に関するパラメータであるため、各シナリ値とした。 	オで共通の数
備考		
文献	(1) International Atomic Energy Agency(2001) : Generic Models for Assessing the Impact of Discharges of Radioactive Substa Environment, Safety Reports Series No. 19	or Use in nces to the

	名称 水産物mの摂取量				単 位
パラメータ					[kg/y]
シナリオ区分	■ 共通	□ 確からしい自然	事象 🛛 厳しい	い自然事象 □	人為事象
設定値	(設分	魚類 無脊椎動物 E値は1号、2号及び	設定値 5.7 1.4 ³ 号廃棄物埋設力	既申請値 9.2 1.1 施設で共通の値と]] した。)
設定根拠	 ・六ヶ所村周辺の食品摂取量調査⁽¹⁾に基づき設定した。 魚類 : 15.4(g/d) ×365(d/y) ≒5.7(kg/y) 無脊椎動物 : 3.6(g/d) ×365(d/y) ≒1.4(kg/y) ・調査概要 実施期間 : 平成 22 年度(季節別に4回実施) 調査方法 : 六ヶ所村及び周辺地域(東通村、横浜町、野辺地町、東北町及び三 沢市)から、各市町村約10世帯の合計60世帯を抽出し、摂取した 食品の種類と量について聞き取り調査を実施した。(放医研方式) 業態別として漁業、農業、酪農(畜産)及び自営・勤労(会社員)を 選定。 集計 : 平均は調査地域の業態別世帯比を考慮して導出。 ・水産物の摂取量として、上記文献から採用する値は、漁業従事者と平均を比較し 高い方を採用した。 ・水産物の摂取量は、生活様式に関するパラメータであるため、各シナリオで共通 の数値とした。 				
備考					
文献	 (1) (財)環境 報告書 	竟科学技術研究所(平	成 23 年): 平成 2	22 年度 排出放射	能環境分布調査

	名称 a a 音産物 n の摂取量					単 位
パラメータ						[kg/y]
シナリオ区分	■ 共通 □ 確	からしい自然事	事象 □ 厳し	い自然事象		人為事象
		牛	設定値 3.5	既申請値 2.2		
		豚	13	14		
設定値		鶏	12	7.3		
		鶏卵	22	18		
		ミルク	73	73		
	(設定値は1	号、2号及び3	3 号廃棄物埋設	施設で共通の値	重とし	た。)
設定根拠	 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) ・牛、豚、鶏及び鶏卵は六ヶ所村周辺の酪農(畜産)従事者の食品摂取量調査⁽¹⁾より設定した。 ・ミルクの摂取量は六ヶ所村周辺の食品摂取量調査⁽¹⁾では65kg/yであり、線量目標値評価指針⁽²⁾より小さい値であったため、線量目標値評価指針⁽²⁾より設定した。 牛 : 9.5(g/d)×365(d/y)≒3.5(kg/y) 豚 : 33.4(g/d)×365(d/y)≒13(kg/y) 鶏 : 31.4(g/d)×365(d/y)≒12(kg/y) 鶏卵 : 58.6(g/d)×365(d/y)≒22(kg/y) ミルク : 200(g/d)×365(d/y)≒73(kg/y) ・畜産物の摂取量は、生活様式に関するパラメータであるため、各シナリオで共通の数値とした。 					
備考						
文献	 (1) (財)環境科学技報告書 (2) 原子力委員会(周辺の線量目標 	支術研究所(平向 昭和 51 年決定 値に対する評価	ጲ 23 年): 平成 、平成 13 年最 西指針	22 年度 排出; 終改訂):発電	放射能	環境分布調査 型原子炉施設

	名称	単 位
パラメータ	灌漑農産物の摂取量	[kg/y]
	農耕農産物の摂取量	
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定根拠	設定値 既申請値 農耕農産物(米以外) 100 - 灌漑農産物(米) 100 120 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とし; ・沢水を利用して生産する農産物(米)の摂取量は、排出放射能環境分布 より農業従事者の摂取量を用いて保守側に設定した。 246.4(g/d)×365(d/y)≒90(kg/y) ・国民健康・栄養調査報告 ⁽²⁾ では、平成19年度の米・加工品の20歳以 の摂取量は、346.7(g/d)×365(d/y)≒126000(g/y)=126(kg/y)とな 平成13年から食品群分類において、食品の重量は調理を加味した数 るため、実際には、食品需給表 ⁽³⁾ のとおり、米の消費量は減少してお 能環境分布調査報告書においても過去の調査結果と比較して減少傾下 ・土地を利用して生産する農産物(米以外)は、農作物統計 ⁽⁴⁾ 及び園芸作 づき設定した。 ・大ヶ所村での収穫量のうち、飼料作物以外で多い作物は、だいこん、 ばれいしょである。これより、排出放射能環境分布調査報告書に基 事者のいも類及び根菜(だいこんが含まれる)の摂取量(それぞ 180.3g/d)を用いて保守側に設定した。 (63.8(g/d) ± 180.3(g/d))×365(d/y) =89(kg/y)	た。) 調査報告書 ⁽¹⁾ ⇒100kg/y 上のているすが、 なしていなってい うり、ある。 やまのいも、 ざき、農業従 れ 63.8g/d、
	 ・国民健康・栄養調査報告に基づき、いも類及びその他野菜(だいこみの 20 歳以上の全国平均の摂取量は、それぞれ 57.2g/d、192.4g/dで値はこれらの摂取量も包含できている。 ・農産物の摂取量は、生活様式に関するパラメータであるため、各シの数値とした。 	⇒100kg/y しが含まれる) あり、本設定 ナリオで共通
備考		
文献	 (1) (財)環境科学技術研究所(平成 23 年):平成 22 年度 排出放射能報告書 (2) 厚生労働省(平成 20 年):平成 19 年 国民健康・栄養調査報告 (3) 農林水産省(平成 18 年):食品需給表 (4) 東北農政局(平成 19 年):平成 18 年産 農作物統計 (5) 東北農政局(平成 19 年):平成 18 年 園芸作物統計 	環境分布調査

	名 称				単位
パラメータ		$[m^3/d]$			
シナリオ区分	■ 共通 □	確からしい自然	事象 🗌 厳し	い自然事象	□ 人為事象
設定植	 (設定値は ・社会環境実態調査 井戸水の摂取量 肉牛 : 乾乳 8L/d 乳牛 : 社会: 鶏 : 採卵! ・家畜の家畜用水で共通の数値と 	肉牛 乳牛 豚 鶏 1号、2号及び 査 ⁽¹⁾ に基づき、井 として、次のよ 中の乳牛の水分打 を境実態調査の行 環ブロイラーのな 摂取量は、生活 した。	設定値 4.0×10 ⁻² 8.0×10 ⁻² 1.6×10 ⁻² 2.2×10 ⁻⁴ 3 号廃棄物埋設 5 戸水を家畜の飼 うにして設定して 要取量 40.8L/d7 に保守側に設定 最大値を採用して 詞料量 3.2kg/d0 ゲージ飼いに対 ⁻ 様式に関するパ	既申請値 4.0×10 ⁻² 8.0×10 ⁻² 1.6×10 ⁻² 2.2×10 ⁻⁴ 施設で共通の値と で共通の値と で共通の値と た。 から、飼料から摂 した。 た。 の5倍の数値に設定し ラメータであるた のする数値に設定し	した。) 室における家畜の 取される水分量 定した。 た。 こめ、各シナリオ
備考					
文献	(1) 日本エヌ・コ 査結果報告書	ニー・エス株式会	社(昭和 63 年)	: 六ヶ所村周辺の	り社会環境実態調

	名称	単 位
パラメータ	飲用における放射性物質を含む沢水又は井戸水の利用率	[-]
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	0.1 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。)	
設定根拠	 ・青森県の水道⁽¹⁾に基づくと六ヶ所村の実績年間取水量は地下水が10 り、社会環境の状態から沢水の水道への利用は想定されないが、仮想 与があると様式化した。 ・飲用における沢水の利用率は、生活様式に関するパラメータである リオで共通の数値とした。 	0%を占めてお 的に 10%の寄 ため、各シナ
備考		
文献	 (1) 青森県健康福祉部(平成 21 年):平成 19 年度版 青森県の水道 	

	名称	単 位
パラメータ	畜産における放射性物質を含む沢水の利用率 灌漑農耕における放射性物質を含む沢水の利用率	[-]
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	1 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) (既申請値:1)	
設定根拠	 ・最も保守側な設定であるため、各シナリオで共通の数値とした。 	
備考		
文献		

	名称	単 位
パラメータ	公衆 p の飲用水の市場希釈係数	[-]
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	1 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。)	
設定根拠	 経口摂取による被ばく線量を評価する際に使われる係数で、飲用木ち、放射性物質で汚染された飲用水の摂取量の割合を示す。 全ての評価対象個人について、廃棄物埋設地からの影響を受ける地利用するとし、市場希釈係数は1とした。 最も保守側な設定であるため、各シナリオで共通の数値とした。 	の摂取量のう
備考		
文献		

		単 位			
パラメータ	公衆 pの水産物 mの市場希釈係数				
シナリオ区分	■ 共通 □ 確か	らしい自然事象 🛛 崩	厳しい自然事象		人為事象
設定値	(設定値は1号)	 評価対象個人 漁業従事者 農業従事者 畜産業従事者 建設業従事者 居住者 、2号及び3号廃棄物地 	設定値 1 0.1 0.1 0.1 0.1 1 1 1 1 1 1 0.1 0.	īとし	₹ ₀)
設定根拠	 ・経口摂取による被ばすち、放射性物質で汚到 ・漁業従事者については係数は1とした。 ・漁業従事者以外の市場 ・平成10年の尾駮沼の六ヶ所村の人口11,00は、10,408(kg/y)÷1 ・ここで、既申請値ではことから、0.9kg以外 ・市場希釈係数は、0.99 ・市場希釈係数は、0.99 ・市場希釈係数は、0.99 ・水産物の市場希釈係到で共通の数値とした。 	く線量を算出する際に使 なされた水産物の摂取量 は、漁獲した水産物に~ 易希釈係数は、0.1とし 淡水魚介類の漁獲量(10 95人 ⁽¹⁾)で摂取した場合 1,095(人) =0.9(kg/(y- の六ヶ所村の淡水魚介类 に、六ヶ所村外からの 0(kg/(年・人)) ÷10.3(k た。実際には尾駮沼で あることから保守側な値 数は、生活様式に関する	使われる係数で、2 の割合を示す。 ついては自家消費す た。詳細は次のと り,408kg)を六ヶ所材 合、一人当たりの社 ・人))となる。 質の摂取量は、10. ものを摂取するこ g/(年・人))≒8.8> 捕獲された淡水魚気 1と考えられる。 5パラメータである		の摂取量のう し、市場希釈 たある。 (平成 22 年の 介類の摂取量 年・人)である (-)となり、保 、 、 、 、 、 ケ チリオ
備考	 ・既申請書では、"最大 1と設定していたが、 	の被ばくを受けると合き 評価対象者に応じて適	理的に想定される(切に設定した。	固人"	を設定せず、
文献	(1) 六ヶ所村(平成 27	年):平成26年版 六	ヶ所村統計書		

	名称	単 位			
パラメータ	公衆 pの畜産物 nの市場希釈係数	[-]			
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象			
設定値	評価対象個人設定値漁業従事者0.1農業従事者0.1畜産業従事者1建設業従事者0.1居住者0.1防定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした	č.)			
設定根拠	 ・経口摂取による被ばく線量を算出する際に使われる係数で、畜産物の摂取量のうち、放射性物質で汚染された畜産物の摂取量の割合を示す。 ・畜産業従事者については、養畜した畜産物については自家消費するとし、市場希釈係数を1とした。 ・畜産業従事者以外の市場希釈係数は、0.1とした。詳細は次のとおりである。 ・六ヶ所村統計書⁽¹⁾によれば、平成17年度の六ヶ所村の牧草地は、1,374.59ha(統1.37×10⁷m²)である。それに対し、施設の平面積は、約5.0×10⁴m²(200m×250m)である。また、最も広域な汚染源になる可能性のある尾駮沼の面積も3.58km²(統3.6×10⁶m²)であり、この領域のうち現在の六ヶ所村の放牧地割合(1.6%)で放牧地になったとしても約6×10⁴m²であり、汚染する可能性のある畜産物の割合は、(汚染源の面積/六ヶ所村の牧草地) = ((5.0+6)×10⁴(m²)) ÷ (1.37×10⁷(m²))				
備考	 ・既申請書では、"最大の被ばくを受けると合理的に想定される個人" 1と設定していたが、評価対象者に応じて適切に設定した。 	を設定せず、			
文献	(1) 六ヶ所村(平成 27 年):平成 26 年版 六ヶ所村統計書				

		単 位			
パラメータ	1	公衆 pの農産物の市場	易希釈係数		[-]
シナリオ区分	■ 共通 □ 確	人為事象			
設定値	(設定値は 1	 評価対象個人 漁業従事者 農業従事者 畜産業従事者 建設業従事者 居住者 号、2号及び3号廃 	設定値 0.1 1 0.1 0.1 0.1 東物埋設施設で共	通の値としフ	ئے)
設定根拠	 ・経口摂取による被ち、放射性物質で ・農業従事者につい係数は1とした。 ・農業従手者以外の ・六ヶ所村統計書(1)1366.81ha(約 1.5.0×10⁴m²(200m×沼の面積も3.58km面積合(16.1%)でる農産物の割合は(汚染源の面積/となる。さらに最もした。 ・農産物の割合はた。 ・農産物の面積/となる。さらに最もした。 ・農産物の物値とし ・評価対象個人としており、それぞれの、1とする。 	ばく線量を算出する 汚染された農産物の ては、栽培した農産 市場希釈係数は、0.1 によれば、平成17年 37×10 ⁷ m ²)である。 250m)である。また、 n ² (約3.6×10 ⁶ m ²)であ ご農地になったとして、 六ヶ所村の耕作面積) 六ヶ所村で生産した 合を想定しているこ 係数は、生活様式に た。 て農業従事者は農業 に栽培した農産物に;	際に使われる係数 際に使われる係数 限取量のいては自家 1 とした。詳細は 2 この六ヶ所村の そも広広域な汚染源 5 も約 6×10 ⁵ m ² であ) = ((0.50+6)×10 = ((0.50+6)×10 二 (4.8×10 ⁻² (-)) 農産も、全て六 とから、市場希釈 関するパラメータ 従する市場希釈係	なす。 なす。 、 費 た 作 施 に ち り 、 か 、 費 た る た 、 費 た る れ の て 而 設 な 現 、 2)) ・ 、 、 、 、 、 、 、 、 、 、 、 、 、	の 摂 取 量 の う し、 市 場 希 釈 た こ 面 性 ヶ の 所 可 は 、 の 前 の 所 可 に 、 の れ は る の の 前 の 所 可 前 の 所 可 前 の 所 可 前 の 所 可 前 の 所 可 前 の が 前 に 、 る の れ は る の の 前 む が 前 に る の の 前 む が 前 に る の の 前 む が 前 能 の う の だ い い 、 尾 耕 歩 あ の で (m ²) い 、 尾 耕 地 あ の の 性 の う の う 、 ろ 、 て い ^{10⁷} (m ²)) う 、 て 本 物 し 、 る 見 耕 の あ の 他 で の つ ⁷ (m ²)) う く 本 い し 、 尾 熟 地 あ の 他 の の の う 、 ろ 、 、 ち で か う 、 る ち の た 、 に 熟 地 あ あ の 他 の の う 、 ろ ち で の つ う)) う る と の に 、 や う こ 。 う 、 よ 、 に か う 、 う こ う 、 、 ら 、 し 、 て こ う 、 う 、 し 、 う こ し う こ う こ 、 う こ し う こ こ こ う こ し 、 こ 、 う 、 し 、 う こ し こ う う こ 、 う う し 、 う う し 、 う う し 、 う う う し 、 う う し 、 う う し 、 う う し 、 う う し 、 う う し 、 う う う 、 う う う う う う う う う う う う う
備考	 ・既申請書では、"量 1と設定していた; 	またの被ばくを受ける が、評価対象者に応し	っと合理的に想定さ こて適切に設定し7	される個人" た。	を設定せず、
文献	(1) 六ヶ所村(平成	27 年):平成 26 年版	え 六ヶ所村統計書		

名 称					
パラメータ	屋外労働作業中の)空気中ダスト濃度		$[kg/m^3]$	
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然	人為事象			
設定値	漁業従事者 農業従事者 畜産業従事者 建設業従事者 居住者 (設定値は1号、2号及び	設定値 2.0×10 ⁻⁸ 3.0×10 ⁻⁸ 2.0×10 ⁻⁸ 1.0×10 ⁻⁷ - 3 号廃棄物埋設施調	既申請値 - 3.0×10 ⁻⁸ - 1.0×10 ⁻⁷ - 没で共通の値とし	た。)	
設定根拠	 ・農耕作業については、当社が昭和 六ヶ所村尾駮沼付近の道路建設 1.1×10⁻⁸kg/m³~2.3×10⁻⁸kg/m³. ・建設作業については、同じ実測 をも上回る保守側の値として、1 ・漁業、畜産作業については、当着 施した敷地周辺でのダスト濃度の 設定した。 ・屋外労働作業中の空気中ダスト着 各シナリオで共通の数値とした。 	162年10月14日、 工事現場での浮遊 より、保守側に設定 値を基に設定する。 L×10 ⁻⁷ kg/m ³ を設定 社が昭和60年11 の実測結果の最大値 農度は、生活様式に	15日の両日にかん 粒子(ダスト)濃度 直した。 農耕作業時の空気 した。 月〜昭和 61 年 10 直1.8×10 ⁻⁸ kg/m ³ 。 こ関するパラメー	けて実施した、 の実測結果の ロダスト濃度 月にかけて実 より、保守側に タであるため、	
備考	・灌漑農耕作業時の空気中ダスト 作業中の空気中ダスト濃度の設;	濃度の設定値に関 定値と同じ数値とし	しては、農業従事 した。	者の屋外労働	
文献					
	名称			単 位	
--------	---	--	--	---	---
パラメータ	居住	$[kg/m^3]$			
シナリオ区分	■ 共通 □ 研	雀からしい自 然	素象 □ 厳し	い自然事象	人為事象
設定根拠	 (設定値は ・当社が昭和 60 年 遊粒子(ダスト)激 た。 ・屋内における空気 内の数値を採用し ・居住中の空気中ダ リオで共通の数値 	屋外 屋内 1号、2号及び 11月~昭和 農度の 減た。 ズスト濃度は、 ざスト震した。	 設定値 2.0×10⁻⁸ 5.0×10⁻⁹ ⁵3 号廃棄物埋設 61 年 10 月にかけ その最大値は 1.8 ぎは、IAEA-TECDO 生活様式に関す 	既申請値 2.0×10 ⁻⁸ 5.0×10 ⁻⁹ 施設で共通の値とし サて実施したサイト病 S×10 ⁻⁸ kg/m ³ より、体 C-401 ⁽¹⁾ の居住シナリ -るパラメータである	た。) 周辺における浮 引守側に設定し リオにおける屋 ちため、各シナ
備考					
文献	(1) Internationa and Practices	l Atomic Ener from Regula	gy Agency(1987) tory Control, I	: Exemption of Rad: AEA-TECDOC-401	ation Sources.

パラメータ 公衆 ρの屋外労働作業中の核種 1の遮蔽係数 [-] シナリオ区分 ● 共通 確からしい自然率象 厳しい自然事象 ○ 人為率象 一様植 設定値 既申請値 核種 設定値 既申請値 H-3 0.02 0 Ac-227 0.3 - C-14 0.02 0 Th-229 0.4 - Co-60 0.4 0.4 Th-220 0.4 - Co-60 0.4 0.4 Th-220 0.4 - Co-60 0.4 0.4 Th-220 0.4 - No-94 0.4 0.4 Th-220 0.4 - To-99 0.02 0 U-233 0.02 - To-99 0.02 0 Np-237 0.2 - To-99 0.02 0 Np-238 0.02 - Co-210 0.02 - Pu-240 0.02 - Pb-210 0.2 - Pu-240 0.02 -		名 称						単 位	
シナリオ区分 <th< td=""><td>パラメータ</td><td colspan="6">公衆 p の屋外労働作業中の核種 i の遮蔽係数</td><td>[-]</td></th<>	パラメータ	公衆 p の屋外労働作業中の核種 i の遮蔽係数						[-]	
設定値 核種 設定値 既申請値 核種 設定値 既申請値 H-3 0.02 0 Ac-227 0.3 - C-14 0.02 0 Th-229 0.4 - C-60 0.4 0.4 Th-220 0.4 - C-60 0.4 0.02 0 U-233 0.02 - Ni-53 0.02 0 U-233 0.02 - - Ni-50 0.02 0 U-233 0.02 - - Ni-59 0.02 0 N-237 0.2 - - Tc-99 0.02 0 Np-237 0.2 - - Pb-210 0.2 - Pu-238 0.02 - Pb-210 0.2 - Am-241 0.02 - R226 0.4 - - - - L2N Edward 1 0.02 - R226	シナリオ区分	■ 共通	□ 確カ	らしい自然	事象 🗌	厳しい自然	事象 🛛	人為事象	
設定値 映中諸値 改産値 既中諸値 改産値 既中諸値 H-3 0.02 0 Ac-227 0.3 - C-14 0.02 0 Th-229 0.4 - C-14 0.02 0 Th-230 0.02 - Ni-59 0.02 0 Pa-231 0.2 - Ni-59 0.02 0 U-233 0.02 - Ni-59 0.02 0 U-233 0.02 - Ni-59 0.02 0 U-234 0.02 - Ni-59 0.02 0 U-234 0.02 - Tc-99 0.02 0 Pu-230 0.02 - Pb-210 0.2 - Pu-240 0.02 - Ra-226 0.4 - - - - (設定 Ratitistic 2 Am-241 0.02 0.02 - (設本 全 Am-241 0.02 - <th></th> <th></th> <th></th> <th></th> <th></th> <th></th> <th></th> <th></th>									
設定値 H-3 0.02 0 Ac-227 0.3 - C-14 0.02 0 Th-229 0.4 - Co-60 0.4 0.4 Th-230 0.02 - Ni-59 0.02 0 Pa-231 0.2 - Ni-63 0.02 0 U-233 0.02 - Ni-63 0.02 0 U-233 0.02 - Ni-63 0.02 0 U-234 0.02 - Tc-99 0.02 0 Np-237 0.2 - Tc-99 0.02 0 Pu-238 0.02 - Csc137 0.3 0.3 Pu-239 0.02 - Pb-210 0.2 - Pu-239 0.02 - Razet (@zetat 19, 29 Got 3 B@zewsmatbing)ct_maxet 1.002 0.02 - (@zetat 19, 29 Got 3 B@zewsmatbing)ct_maxet 1.002 0.02 - (#zety A 2 Got 3 B@zewsmatbing)ct_maxet			核種	設定値	既申請値	核種	設定値	既申請値	
設定値 C-14 0.02 0 Th=229 0.4 - R2 Co-60 0.4 0.4 Th=230 0.02 - Ni-59 0.02 0 Pa=231 0.2 - Ni-63 0.02 0 U=233 0.02 - Ni-63 0.02 0 U=233 0.02 - Ni-63 0.02 0 U=234 0.02 - Ni-69 0.02 0 U=235 0.2 - To-99 0.02 0 Np-237 0.2 - Th-129 0.02 0 Np-237 0.2 - De-10 0.2 - Pu=240 0.02 - Bordia Raz226 0.4 - - - (設定値は1号、2号友U3 号廃車物理数施設で共通りたうとした。 10.02 0.02 - - (設定値は1号、2号友U40.5 Exet数地 全核種1 - - - - - - - <t< td=""><td></td><td></td><td>H-3</td><td>0.02</td><td>0</td><td>Ac-227</td><td>0.3</td><td>_</td></t<>			H-3	0.02	0	Ac-227	0.3	_	
設定値			C-14	0.02	0	Th-229	0.4	_	
設定値 Ni-59 0.02 0 Pa-231 0.2 - 小:63 0.02 0 U-233 0.02 - Sr-90 0.02 0 U-233 0.02 - Nb-94 0.4 0.4 U-235 0.2 - Nb-94 0.4 0.4 U-235 0.2 - Tc-99 0.02 0 Pu-237 0.2 - I-129 0.02 0 Pu-238 0.02 - Pb-210 0.2 - Pu-240 0.02 - Pb-210 0.2 - Pu-240 0.02 - Ra-226 0.4 - - - - (設定値は19、29及び3 号廃棄物理設施設でたののまでするのでのまでまでものののがまたた。 ・ 上記の文数能に値が示されていなるとま			Co-60	0.4	0.4	Th-230	0.02	-	
設定値 Ni-63 0.02 0 U-233 0.02 - 設定値 $\frac{3}{8r-90}$ 0.02 0 U-234 0.02 - Nb-94 0.4 0.4 U-235 0.2 - Tc-99 0.02 0 Np-237 0.2 - Tc-99 0.02 0 Np-237 0.2 - I-129 0.02 0 Pu-238 0.02 - Pb-210 0.2 - Pu-240 0.02 - Pb-210 0.2 - Am-241 0.02 0.02 Rac26 0.4 - - - - - L28 2 - - - - (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) -			Ni-59	0.02	0	Pa-231	0.2	-	
設定値 Sr-90 0.02 0 U-234 0.02 - 設定値 Nb-94 0.4 0.4 U-235 0.2 - Tc-99 0.02 0 Np-237 0.2 - I-129 0.02 0 Pu-238 0.02 - Pb-210 0.2 - Pu-240 0.02 - Pb-210 0.2 - Pu-240 0.02 - Pb-210 0.2 - Pu-240 0.02 - Pb-210 0.2 - Am-241 0.02 - Pb-210 0.2 - Am-241 0.02 0.02 Ra-226 0.4 - - - - - (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) #mp11metrinPublication 0.02 - (設定値は1号、2号及び3号廃産数を回数でサうの時間を遮蔽されているたした、 #ek稼種 1 . (設定値は1号、2号及び3号廃産会話のたいたるたした、 と述ので示されているためをした。 . <			Ni-63	0.02	0	U-233	0.02	-	
設定値 Pena # 従事者 Nb-94 0.4 0.4 U-235 0.2 - Tc-99 0.02 0 Np-237 0.2 - I-129 0.02 0 Pu-238 0.02 - Cs-137 0.3 0.3 Pu-239 0.02 - Pb-210 0.2 - Pu-239 0.02 - Pb-210 0.2 - Pu-240 0.02 - Pb-210 0.2 - Pu-240 0.02 - Pb-210 0.2 - Pu-240 0.02 - Pb-210 0.2 - Am-241 0.02 0.02 Raze26 0.4 -		建铅紫	Sr-90	0.02	0	U-234	0.02	-	
Tre-99 0.02 0 Np-237 0.2 - I-129 0.02 0 Pu-238 0.02 - Cs-137 0.3 0.3 Pu-239 0.02 - Pb-210 0.2 - Pu-239 0.02 - Pb-210 0.2 - Pu-240 0.02 - Pb-210 0.2 - Pu-240 0.02 - Pb-210 0.2 - Pu-240 0.02 - Po-210 0.02 - Am-241 0.02 0.02 Raz226 0.4 -	設定値	(注 取 未 (従 事 者	Nb-94	0.4	0.4	U-235	0.2	-	
I-129 0.02 0 Pu-238 0.02 - Cs-137 0.3 0.3 Pu-239 0.02 - Pb-210 0.2 - Pu-239 0.02 - Pb-210 0.2 - Pu-240 0.02 - Po-210 0.02 - Am-241 0.02 0.02 Ra-226 0.4 - - - - - Lin (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) - - ・ 堀削工事に用いる建設機器の遮蔽として、IAEA-TECDOC-401 ⁽¹⁾ で廃棄物埋め立て作業の機器に採用されている、厚さ 2cm の鉄マ半分の時間を、厚さ 1cm のガラスで 茂りの半分の時間を遮蔽されているときに相当する数値に設定した。 - - ・ 堀削工事に用いろ建蔵されているときに相当する数値に設定した。 - - - - - - - (設定した。 ・ 上述の文献に値が示されていない核種については、その放射線のエネルギーを参考に設定した。 - 上述の文献に値が示されていない核種については、その放射線のエネルギー(子孫核種を有する場合はそれらを含めた最大能値にないなしない核種については、2、 - - - - - - - - - - - - - - - - <td></td> <td></td> <td>Tc-99</td> <td>0.02</td> <td>0</td> <td>Np-237</td> <td>0.2</td> <td>-</td>			Tc-99	0.02	0	Np-237	0.2	-	
空振物 Cs-137 0.3 0.3 Pu-239 0.02 - Pb-210 0.2 - Pu-240 0.02 - Po-210 0.02 - Am-241 0.02 - Po-210 0.02 - Am-241 0.02 0.02 Ra-226 0.4 - - - - Lin U/M 4tk# 1 0.02 0.02 Ra-226 0.4 - - - Lin U/M 4tk# 1 0.02 0.02 Ra-226 0.4 - - - - Lin U/M 4tk# - - Referred Catk# 4tk# - - (設定 Catk# 4tk# - - (設た Catk# 1 - - - - - - - - - - -			I-129	0.02	0	Pu-238	0.02	-	
Pb-210 0.2 - Pu-240 0.02 - Po-210 0.02 - Am-241 0.02 0.02 Ra-226 0.4 - - - - - L記 以外			Cs-137	0.3	0.3	Pu-239	0.02	-	
Po-210 0.02 - Am-241 0.02 0.02 Ra-226 0.4 -			Pb-210	0.2	-	Pu-240	0.02	-	
Ra-2260.4-上記 以外全核種 1(設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。)・掘削工事に用いる建設機器の遮蔽として、IAEA-TECDOC-401 ⁽⁰⁾ で廃棄物埋め立て作 案の機器に採用されている、厚さ2cmの鉄で半分の時間を、厚さ1cmのガラスで 残りの半分の時間を遮蔽されているときに相当する数値に設定した。・上述の文献に値が示されていない核種については、その放射線のエネルギーを参 考に設定した。・上述の文献に値が示されていない核種については、その放射線のエネルギー(子孫核種を 有する場合はそれらを含めた最大値)が、Cs-137のそれよりも大きければ0.4、 Np-237よりも大きければ0.3、Am-241よりも大きければ0.2、上記以外は0.02と した。また、photonを放出しない核種については、遮蔽材内で発生する制動放射 線を考慮し、保守側に名标準1と設定した。・建設作業以外の屋外労働者については、建機等を利用しない作業を考慮し、保守 側に全核種1と設定した。・屋外労働作業中の核種の遮蔽係数は、生活様式に関するパラメータであるため、 			Po-210	0.02	-	Am-241	0.02	0.02	
上記 以外全核種 1(設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。)(設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。)・掘削工事に用いる建設機器の遮蔽として、IAEA-TECDOC-401 ⁽¹⁾ で廃棄物埋め立て作 業の機器に採用されている、厚さ 2cm の鉄で半分の時間を、厚さ 1cm のガラスで 残りの半分の時間を遮蔽されているときに相当する数値に設定した。・上述の文献に値が示されていない核種については、その放射線のエネルギーを参考に設定した。・上述の文献に値が示されていない核種については、その放射線のエネルギー(子孫核種を 有する場合はそれらを含めた最大値)が、Cs-137 のそれよりも大きければ 0.4、 Np-237 よりも大きければ 0.3、Am-241 よりも大きければ 0.2、上記以外は 0.02 と した。また、photon を放出しない核種については、遮蔽材内で発生する制動放射 線を考慮し、保守側にAm-241 と同じく 0.02 とした。・建設作業以外の屋外労働者については、建機等を利用しない作業を考慮し、保守 側に全核種 1 と設定した。・建設作業中の核種の遮蔽係数は、生活様式に関するパラメータであるため、 各シナリオで共通の数値とした。備考(1) International Atomic Energy Agency(1987) : Exemption of Radiation Sources and Practices from Regulatory Control, IAEA-TECDOC-401(2) International Commission on Radiological Protection (2008) : Nuclear Decay Data for Dosimetric Calculations, ICRP Publication 107			Ra-226 0.4 -						
(設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。)(設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。)・掘削工事に用いる建設機器の遮蔽として、IAEA-TECD0C-401 ⁽¹⁾ で廃棄物埋め立て作 業の機器に採用されている、厚さ2cmの鉄で半分の時間を、厚さ1cmのガラスで 残りの半分の時間を遮蔽されているときに相当する数値に設定した。・上述の文献に値が示されていない核種については、その放射線のエネルギーを参 考に設定した。・具体的には、ICRP. Pub. 107 ⁽²⁾ で示されている photonの放出エネルギー(子孫核種を 有する場合はそれらを含めた最大値)が、Cs-137のそれよりも大きければ0.4、 Np-237 よりも大きければ0.3、Am-241 よりも大きければ0.2、上記以外は0.02 と した。また、photonを放出しない核種については、遮蔽材内で発生する制動放射 線を考慮し、保守側にAm-241 と同じく0.02 とした。・建設作業以外の屋外労働者については、建機等を利用しない作業を考慮し、保守 側に全核種1と設定した。・屋外労働作業中の核種の遮蔽係数は、生活様式に関するパラメータであるため、 各シナリオで共通の数値とした。備考(1) International Atomic Energy Agency (1987) : Exemption of Radiation Sources and Practices from Regulatory Control, IAEA-TECD0C-401 (2) International Commission on Radiological Protection (2008) : Nuclear Decay Data for Dosimetric Calculations, ICRP Publication 107									
・ 掘削工事に用いる建設機器の遮蔽として、IAEA-TECDOC-401 ⁽¹⁾ で廃棄物埋め立て作 業の機器に採用されている、厚さ 2cm の鉄で半分の時間を、厚さ 1cm のガラスで 残りの半分の時間を遮蔽されているときに相当する数値に設定した。 ・ 上述の文献に値が示されていない核種については、その放射線のエネルギーを参 考に設定した。 ・具体的には、ICRP. Pub. 107 ⁽²⁾ で示されている photon の放出エネルギー(子孫核種を 有する場合はそれらを含めた最大値)が、Cs-137 のそれよりも大きければ 0.4、 Np-237 よりも大きければ 0.3、Am-241 よりも大きければ 0.2、上記以外は 0.02 と した。また、photon を放出しない核種については、遮蔽材内で発生する制動放射 線を考慮し、保守側に24k種1と間じく 0.02 とした。 ・建設作業以外の屋外労働者については、建機等を利用しない作業を考慮し、保守 側に24k種1と設定した。備考(1) International Atomic Energy Agency (1987) : Exemption of Radiation Sources and Practices from Regulatory Control, IAEA-TECDOC-401 (2) International Commission on Radiological Protection (2008) : Nuclear Decay Data for Dosimetric Calculations, ICRP Publication 107		(設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。)							
 ・掘削工事に用いる建設機器の遮蔽として、IAEA-TECDOC-401⁽¹⁾で廃棄物埋め立て作業の機器に採用されている、厚さ 2cm の鉄で半分の時間を、厚さ 1cm のガラスで残りの半分の時間を遮蔽されているときに相当する数値に設定した。 ・上述の文献に値が示されていない核種については、その放射線のエネルギーを参考に設定した。 ・具体的には、ICRP. Pub. 107⁽²⁾で示されている photon の放出エネルギー(子孫核種を有する場合はそれらを含めた最大値)が、Cs-137 のそれよりも大きければ 0.4、Np-237 よりも大きければ 0.3、Am-241 よりも大きければ 0.2、上記以外は 0.02 とした。また、photon を放出しない核種については、遮蔽材内で発生する制動放射線を考慮し、保守側にAm-241 と同じく 0.02 とした。 ・建設作業以外の屋外労働者については、建機等を利用しない作業を考慮し、保守側に全核種 1 と設定した。 ・屋外労働作業中の核種の遮蔽係数は、生活様式に関するパラメータであるため、各シナリオで共通の数値とした。 備考 (1) International Atomic Energy Agency (1987) : Exemption of Radiation Sources and Practices from Regulatory Control, IAEA-TECDOC-401 (2) International Commission on Radiological Protection (2008) : Nuclear Decay Data for Dosimetric Calculations, ICRP Publication 107 									
残りの半分の時間を遮蔽されているときに相当する数値に設定した。・上述の文献に値が示されていない核種については、その放射線のエネルギーを参考に設定した。・具体的には、ICRP. Pub. 107 ⁽²⁾ で示されている photon の放出エネルギー(子孫核種を 有する場合はそれらを含めた最大値)が、Cs-137 のそれよりも大きければ 0.4、 Np-237 よりも大きければ 0.3、Am-241 よりも大きければ 0.2、上記以外は 0.02 と した。また、photon を放出しない核種については、遮蔽材内で発生する制動放射 線を考慮し、保守側にAm-241 と同じく 0.02 とした。・建設作業以外の屋外労働者については、建機等を利用しない作業を考慮し、保守 側に全核種 1 と設定した。・屋外労働作業中の核種の遮蔽係数は、生活様式に関するパラメータであるため、 各シナリオで共通の数値とした。備考(1) International Atomic Energy Agency (1987) : Exemption of Radiation Sources and Practices from Regulatory Control, IAEA-TECDOC-401 (2) International Commission on Radiological Protection (2008) : Nuclear Decay Data for Dosimetric Calculations, ICRP Publication 107		・掘削工事に用いる建設機器の遮蔽として、IAEA-TECDOC-401 ⁽¹⁾ で廃棄物埋め立て作業の機器に採用されている、厚さ 2cm の鉄で半分の時間を、厚さ 1cm のガラスで							
・上述の文献に値が示されていない核種については、その放射線のエネルギーを参 考に設定した。・具体的には、ICRP. Pub. 107 ⁽²⁾ で示されている photon の放出エネルギー(子孫核種を 有する場合はそれらを含めた最大値)が、Cs-137 のそれよりも大きければ 0.4、 Np-237 よりも大きければ 0.3、Am-241 よりも大きければ 0.2、上記以外は 0.02 と した。また、photon を放出しない核種については、遮蔽材内で発生する制動放射 線を考慮し、保守側に Am-241 と同じく 0.02 とした。・建設作業以外の屋外労働者については、連機等を利用しない作業を考慮し、保守 側に全核種 1 と設定した。・建設作業以外の屋外労働者については、連機等を利用しない作業を考慮し、保守 側に全核種 1 と設定した。・屋外労働作業中の核種の遮蔽係数は、生活様式に関するパラメータであるため、 各シナリオで共通の数値とした。備考文献(1) International Atomic Energy Agency(1987) : Exemption of Radiation Sources and Practices from Regulatory Control, IAEA-TECDOC-401 (2) International Commission on Radiological Protection (2008) : Nuclear Decay Data for Dosimetric Calculations, ICRP Publication 107		残りの半分の時間を遮蔽されているときに相当する数値に設定した。							
おに設定した。設定根拠設定根拠・具体的には、ICRP. Pub. 107 ⁽²⁾ で示されている photon の放出エネルギー(子孫核種を 有する場合はそれらを含めた最大値)が、Cs-137 のそれよりも大きければ 0.4、 Np-237 よりも大きければ 0.3、Am-241 よりも大きければ 0.2、上記以外は 0.02 と した。また、photon を放出しない核種については、遮蔽材内で発生する制動放射 線を考慮し、保守側にAm-241 と同じく 0.02 とした。 ・建設作業以外の屋外労働者については、建機等を利用しない作業を考慮し、保守 側に全核種 1 と設定した。 ・屋外労働作業中の核種の遮蔽係数は、生活様式に関するパラメータであるため、 各シナリオで共通の数値とした。備考文献(1) International Atomic Energy Agency (1987) : Exemption of Radiation Sources and Practices from Regulatory Control, IAEA-TECD0C-401 (2) International Commission on Radiological Protection (2008) : Nuclear Decay Data for Dosimetric Calculations, ICRP Publication 107		・上述の文献に値が示されていない核種については、その放射線のエネルギーを参							
設定根拠中国内には、FORT FUNCTION CONCRETE Construction ODMERTATION Construction Control of Relative Construction Cons		考に設正した。 ・目体的には ICPP Pub 107 ⁽²⁾ で云されている nbatan の故山 アウルゼニ(スび技種な							
設定根拠Np-237 よりも大きければ 0.3、Am-241 よりも大きければ 0.2、上記以外は 0.02 と した。また、photon を放出しない核種については、遮蔽材内で発生する制動放射 線を考慮し、保守側に Am-241 と同じく 0.02 とした。 ・ 		・ $兵(4\pi)$ には、ICKP. Pub. 10/~ (示されている photon の放出エイルキー(子孫核種を) 有する場合はそれらを含めた最大値)が、Cs-137 のそれよりも大きければ 0.4.							
した。また、photon を放出しない核種については、遮蔽材内で発生する制動放射 線を考慮し、保守側に Am-241 と同じく 0.02 とした。・建設作業以外の屋外労働者については、建機等を利用しない作業を考慮し、保守 側に全核種 1 と設定した。・屋外労働作業中の核種の遮蔽係数は、生活様式に関するパラメータであるため、 各シナリオで共通の数値とした。備考(1) International Atomic Energy Agency (1987) : Exemption of Radiation Sources 	設定根拠	Np-237 よりも大きければ 0.3、Am-241 よりも大きければ 0.2、上記以外は 0.02 と							
線を考慮し、保守側にAm-241と同しく 0.02とした。・建設作業以外の屋外労働者については、建機等を利用しない作業を考慮し、保守 側に全核種 1 と設定した。・屋外労働作業中の核種の遮蔽係数は、生活様式に関するパラメータであるため、 各シナリオで共通の数値とした。備考(1) International Atomic Energy Agency (1987) : Exemption of Radiation Sources and Practices from Regulatory Control, IAEA-TECDOC-401 (2) International Commission on Radiological Protection (2008) : Nuclear Decay Data for Dosimetric Calculations, ICRP Publication 107		した。また、photon を放出しない核種については、遮蔽材内で発生する制動放射							
全蔵は下来気がの違かが働きについてないた後、全域なやをわがったない下来を巧思して、体が 側に全核種1と設定した。 ・屋外労働作業中の核種の遮蔽係数は、生活様式に関するパラメータであるため、 各シナリオで共通の数値とした。 備考 (1) International Atomic Energy Agency (1987) : Exemption of Radiation Sources and Practices from Regulatory Control, IAEA-TECDOC-401 文献 (2) International Commission on Radiological Protection (2008) : Nuclear Decay Data for Dosimetric Calculations, ICRP Publication 107		 禄を考慮 • 建設作業	思し、休可傾 巻け外の屋々	リに Am=241 。 ↓労働者に~	と回しく 0.0	2 とした。 機築を利用	したい作業を	を老庸して保守	
・屋外労働作業中の核種の遮蔽係数は、生活様式に関するパラメータであるため、 各シナリオで共通の数値とした。備考(1) International Atomic Energy Agency (1987) : Exemption of Radiation Sources and Practices from Regulatory Control, IAEA-TECDOC-401 (2) International Commission on Radiological Protection (2008) : Nuclear Decay Data for Dosimetric Calculations, ICRP Publication 107		側に全相	素種 1 と設定	こした。		成寺で小小			
各シナリオで共通の数値とした。 備考 (1) International Atomic Energy Agency(1987): Exemption of Radiation Sources and Practices from Regulatory Control, IAEA-TECDOC-401 文献 (2) International Commission on Radiological Protection (2008): Nuclear Decay Data for Dosimetric Calculations, ICRP Publication 107		・屋外労働	動作業中の核	核種の遮蔽係	、数は、生活	様式に関す	るパラメーク	タであるため、	
 備考 (1) International Atomic Energy Agency (1987) : Exemption of Radiation Sources and Practices from Regulatory Control, IAEA-TECDOC-401 (2) International Commission on Radiological Protection (2008) : Nuclear Decay Data for Dosimetric Calculations, ICRP Publication 107 		各シナリ	リオで共通の)数値とした	0				
 (1) International Atomic Energy Agency(1987): Exemption of Radiation Sources and Practices from Regulatory Control, IAEA-TECDOC-401 (2) International Commission on Radiological Protection (2008): Nuclear Decay Data for Dosimetric Calculations, ICRP Publication 107 	備考								
and Practices from Regulatory Control, IAEA-TECDOC-401 (2) International Commission on Radiological Protection (2008) : Nuclear Decay Data for Dosimetric Calculations, ICRP Publication 107		(1) Inte	rnational A	tomic Energ	gy Agency(19	987) : Exemp	tion of Rad	iation Sources	
文献 (2) International Commission on Kadiological Protection (2008): Nuclear Decay Data for Dosimetric Calculations, ICRP Publication 107		and P	ractices fi	rom Regulat	ory Control	, IAEA-TEC	DOC-401	No.1. D	
	文献	(2) Inte Data	rnational C for Dosimet	ommission c tric Calcul	n Kadiologi ations. ICF	cal Protect RP Publicat	ion (2008) : ion 107	Nuclear Decay	

	名称	単 位
パラメータ	居住者の屋外における核種 iの遮蔽係数	[-]
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	全核種 1 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) (既申請値:全核種 1)	
設定根拠	 ・全ての核種が、遮蔽されないとした保守側の設定にした。 ・居住者の屋外における核種 /の遮蔽係数は、生活様式に関するパラメ め、各シナリオで共通の数値とした。 	ータであるた
備考		
文献		

	名称	単 位
パラメータ	呼吸率	$[m^3/h]$
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	0.93 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) (既申請値:0.96)	
設定根拠	 ICRP Pub. 89⁽¹⁾に示されている成人男性の1日の平均呼吸率から、次 た値を設定した。 22.2(m³/d)÷24(h/d)=0.925(m³/h) ≒0.93m³/h 呼吸率は、生活様式に関するパラメータであるため、各シナリオでした。 	式により求め 共通の数値と
備考		
文献	(1) International Commission on Radiological Protection(2002) : Anatomical and Physiological Data for Use in Radiological Reference Values, ICRP Publication 89	Basic Protection:

	名称	
パラメータ	屋外労働作業中の呼吸率	$[m^3/h]$
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	1.2 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) (既申請値:1.2)	
	・ICRP Pub.89 ⁽¹⁾ に示されている成人男性の就業中の平均呼吸量から設定	定した。
	9. $6 (m^3/8h) = 1.2 (m^3/h)$	
	 ・屋外労働作業中の呼吸率は、生活様式に関するパラメータであるため オで共通の数値とした。 	め、各シナリ
設定根拠		
備考	 吸入摂取による線量換算係数を見直したため、既申請のようにH-3 を考慮する必要はない。 	の皮膚被ばく
文献	 (1) International Commission on Radiological Protection(2002): Anatomical and Physiological Data for Use in Radiological Reference Values, ICRP Publication 89 	Basic Protection:

	名 称			単位	
パラメータ	公衆 p の 灌漑 農耕作業時間				
シナリオ区分	■ 共通 □	確からしい自然事象	! 🗌 厳しい	自然事象 □	〕人為事象
			設定値	既申請値	
		漁業従事者	0	_	
		農業従事者	500	500	
設定値		畜産業従事者	0	-	
		建設業従事者	0	-	
		居住者	0	-	
	(設定値	は1号、2号及び3号	房棄物埋設施設	設で共通の値と	した。)
設定根拠	 ・農業省の場 間にに際してに 均耕水稲の労働 (264.5a/y)もの 264.5(a/y)ご ・灌漑農耕作業町 通の数値とした 	場合、平均的農家 1 〕 は、日本の統計 2010 ⁽ 628,000 (ha) ÷1,750, 動時間 (2.85h/a) を用 りとして、次式によっ ×0.544(−) ×2.85 (h/: 時間は、生活様式に き。	■が経営する耕 ⁽¹⁾ に示されてい 000(戸) ≒264. い、1 人で 1 って計算し、保 a) ≒410.1(h/y) ≒500(h/y) 周するパラメー	地での水稲栽培 るデータから、 5(a/戸)、耕地 年間に平均耕地 宇側に設定した。 タであるため、	 に必要な労働時 一戸当たりの平 の水田率(0.544) 面積を耕作する
備考	 ・ 既申請では、 	灌漑農耕作業時間は、	農耕作業時間	となっている。	
文献	(1) 総務庁統計	局(平成 22 年版):日	本の統計 2010		

	名 称		単 位	
パラメータ	廃棄物埋設地における公衆 pの屋外労	了働作業時間	[h/y]	
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象	□ 厳しい自	然事象 □ 人為事象	
設定値	漁業従事者 農業従事者 畜産業従事者 建設業従事者 居住者 (設定値は1号、2号及び3号廃	設定値 0 0 0 500 0 毫物埋設施設 [、]	一 一 - 250 - で共通の値とした。)	
設定根拠	 ・漁業従事者、農業従事者、畜産業従事おける労働は発生しない。 ・建設業従事者については、既申請時のできる500m²の面積で地下3mの深さの(240m³/d)から保守側に設定した。 ・掘削時間(h)=1,500(m³)÷240(m³/d) ・仮に垂直掘削深さが3mの能力を持った削時間は210時間程度である。また、る。 ・屋外労働作業時間は、生活様式に関す通の数値とした。 	者及び居住者に 考え方を踏襲)掘削を想定し l)×6(h/d)=37 こ小型の掘削機 設定値は約1.	こついては、廃棄物埋設地に し、一般的な住宅を十分包含 、標準的な機器の掘削能力 7.5(h) 器を用いたとしても、その掘 5ヶ月間の工事期間に相当す であるため、各シナリオで共	
備考				
文献	 (1) 総務省統計局(2010):日本の統計2 (2) 農林水産省 大臣官房統計部(2011 (3) 農林水産省 大臣官房統計部(平成 (4) 農林水産省 大臣官房統計部(2011 	2010): 平成 21 年 21 年): 平成): 平成 21 年	産 農産物生産費統計 19 年産 品目別経営統計 産 畜産物生産費統計	

		名 称			単 位
パラメータ	公衆 pの居住中の屋外における居住時間			[h/y]	
シナリオ区分	■ 共通 [] 確からしい自然事象	□ 厳しい自	然事象	□ 人為事象
設定値	(設定 ・居住者につ)	居住者 居住者以外 値は1号、2号及び3号廃 いては、日本人の生活時間	設定値 1,000 700 (1) 及び社会生)	既申請 1,75 - で共通の(舌基本調	<u> </u>
設定根拠	廃棄物埋設 を 10%程度と 8,760 (h/y ・労働者につい し、残りの (8,760 (h/ ・居住中の屋 シナリオでま	地の居住地(勤務地であるま こした。 か)×0.1(-)=876(h/y)≒1, いては、1 年のうち 2,000 時 時間の 10%を屋外に滞在し (y) -2,000(h/y))×0.1(-) 外における居住時間は、生 共通の数値とした。	場合も含む)で(000(h/y) 時間は労働のた ているものとし =676(h/y)≒7 E活様式に関す	の屋外活 めに居住 した。 00(h/y) るパラメ	動と考えられる時間 地から離れるものと ータであるため、各
備考					
文献	 NHK 放送 総務省統 	文化研究所(2006):日本人 計局(2008):社会生活基本	の生活時間・20 本調査報告 平	005 NHK 成 18 年、	国民生活時間調査 第7卷

	名称	単 位
パラメータ	公衆 pの居住中の屋内における居住時間	[h/y]
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	設定値 既申請値 居住者 7,760 7,008 居住者以外 6,060 - (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とし	た。)
設定根拠	 ・居住者については、日本人の生活時間 % 及び往会生活基本調査報告や 外活動以外の時間に屋内に滞在しているものとした。 8,760(h/y) -1,000(h/y) =7,760(h/y) ・労働者については、1年のうち2,000時間は労働のために居住地から し、残りの時間の10%を屋外に滞在しているものとした。よって屋内 間は、1年のうち労働時間と屋外滞在時間を引いた時間とした。 8,760(h/y) -2,000(h/y) -700(h/y) =6,060(h/y) ・居住中の屋内における居住時間は、生活様式に関するパラメータで シナリオで共通の数値とした。 	"に基つさ、室)離れるものと 1に滞在する時 *あるため、各
備考		
文献	 (1) NHK 放送文化研究所(2006):日本人の生活時間・2005 NHK 国民生 (2) 総務省統計局(2008):社会生活基本調査報告 平成 18 年、第75 	≟活時間調査 巻

パラメータ名	頁	備考
線量の計算に用いる廃棄体中の放射性物質の組成及び総放射能量	3	第1表
核種 i の半減期	6	第2表
埋設設備内の媒体 jの核種 iの分配係数(廃棄体)	13	
埋設設備内の媒体 jの核種 iの分配係数(充塡材)	15	
埋設設備内の媒体 jの核種 iの分配係数(コンクリート)	17	
難透水性覆土の核種 iの分配係数	19	你 o 士
上部覆土の核種iの分配係数	21	男 3 衣
鷹架層の核種 iの分配係数	22	
灌漑土壌の核種 iの分配係数	23	
廃棄物埋設地の土壌の核種iの分配係数	24	
分配平衡となる埋設設備の体積	39	
難透水性覆土の拡散寄与面積	40	
難透水性覆土の厚さ	41	
埋設設備内の媒体 jの体積分率	42	
埋設設備内の媒体 jの間隙率	44	
難透水性覆土の間隙率	45	
上部覆土の間隙率	46	
鷹架層の間隙率	47	陈五丰
灌漑土壌の間隙率	48	弗 4衣
廃棄物埋設地の土壌の間隙率	49	
埋設設備内の媒体 j の粒子密度	50	
難透水性覆土の粒子密度	51	
上部覆土の粒子密度	52	
鷹架層の粒子密度	53	
灌漑土壌の粒子密度	54	
廃棄物埋設地の土壌の粒子密度	55	
難透水性覆土の実効拡散係数	80	-
埋設設備から上部覆土への流出水量	81	-
埋設設備から鷹架層への流出水量	82	-
核種が流入する上部覆土の地下水流向方向長さ	83	-
上部覆土の地下水流速	84	-
上部覆土内地下水流量	85	_
核種が流入する鷹架層の地下水流向方向長さ	87	_
鷹架層の地下水流速	88	-
鷹架層内地下水流量	89	_

第6表 確からしい自然事象シナリオにおける放射性物質の移行計算に用いるパラメータ及びその数値

核種が流入する上部覆土下流端から尾駮沼、河川又は沢までの評価上 の距離	90	_
核種が流入する鷹架層下流端から尾駮沼、河川又は沢までの評価上の	91	_
距離	51	
核種が流入する上部覆土から尾駮沼、河川又は沢への地下水流量	92	_
核種が流入する鷹架層から尾駮沼、河川又は沢への地下水流入量	93	_
尾駮沼又は河川の交換水量	94	_
敷地中央部の沢の交換水量	95	_
灌漑土壌への放射性物質の残留割合	96	_
単位面積当たりの灌漑水量	97	_
灌漑土壌の有効体積	98	_
灌溉土壤浸透水量	99	_
核種が流入する上部覆土下流端から濃度算出地点までの評価上の距	100	_
离准	100	_
廃棄物埋設地の土壌の希釈係数	101	_

	名称	単 位
パラメータ	難透水性覆土の実効拡散係数	$[m^2/s]$
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	1×10 ⁻¹⁰ (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。)	
設定根拠	・実測値に基づいて保守側に設定した。	
備考		
文献		

	名称	単 位				
パラメータ	埋設設備から上部覆土への流出水量	$[m^3/y]$				
シナリオ区分	□ 共通 ■ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象				
設定値	 3号廃棄物埋設施設 設定値:10 1号廃棄物埋設施設 設定値:160 1群~6群:上記流量×30/40*1 7,8群(充填固化体):上記流量×8/40*1 8群(均質・均一固化体*2):上記流量×2/40*1 2号廃棄物埋設施設 設定値:40 (既申請値:1号廃棄物埋設施設 80、2号廃棄物埋設施設 60) 					
設定根拠	 ・詳細については、補足説明資料7「線量評価パラメーター埋設設備からの流出水量-」 を参照。 ・解析上の設定値としては、覆土完了後から1,000 年程度の状態設定を見込んだ値 を設定した。 					
備考	 *1 埋設設備数に応じて設定値に対する係数を算出した。 *2 8 群に埋設する充塡固化体のうち、セメント破砕物充塡固化体を含 	む。				
文献						

	名 称	単 位					
パラメータ	埋設設備から鷹架層への流出水量	$[m^3/y]$					
シナリオ区分	□ 共通 ■ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象					
	▶ 3 号廃棄物埋設施設 設定値:1,100						
	▶ 1号廃棄物埋設施設 設定値:2.500						
設定値	1 群から 6 群:上記流量×30/40 ^{*1} 7,8 群(充塡固化体):上記流量×8/40 ^{*1} 8 群(均質・均一固化体 ^{*2}):上記流量×2/40 ^{*1}						
	▶ 2号廃棄物埋設施設						
	設定值:1,700						
	(既申請値:1号廃棄物埋設施設 600、2号廃棄物埋設施設 600)						
設定根拠	 ・詳細については、補足説明資料7「線量評価パラメータ-埋設設備からを参照。 ・解析上の設定値としては、覆土完了後から1,000 年程度の状態設定を設定した。 	の流出水量−」 を見込んだ値					
備考	*1 埋設設備数に応じて設定値に対する係数を算出した。 *2 8群に埋設する充塡固化体のうち、セメント破砕物充塡固化体を含	む。					
文献							

	名称	単 位
パラメータ	核種が流入する上部覆土の地下水流向方向長さ	[m]
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	 2号及び3号廃棄物埋設施設 30 1号廃棄物埋設施設 	
設定根拠	【設定モデル】 核種が流入する地下水流向方向の長さ ・ 南 第四紀層 単設 型設 型設 型設 型設 型協 型設 型協 型設 型協 型設 型協 型設 型協 型設 型協 型設 型協 型設 型協 型協 型設 型協 型協 型協 型協 型協 型協 型協 型協 型協 型協	北→ 조水性覆土 ± 入すると設定 として設定さる 物理設施設: 5ることから、
備考	・既申請時と同様の考え方で設定した。	
文献		

	名称				
パラメータ	上部覆土の地下水流速	[m/y]			
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象			
設定値	10 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) (既申請値:1号廃棄物埋設施設10、2号廃棄物埋設施設10)				
設定根拠	 【考え方】 ・ダルシー流速(透水係数×動水勾配)を保守側に設定した。本パラメ時間に係るものであることから、流速が速い方が保守側の設定となる時間に係るものであることから、流速が速い方が保守側の設定となる 【評価式】 ・上部覆土の地下水流速=K×i ここで、K:その他覆土の透水係数(m/s) i:埋設設備付近の動水勾配(-) 【設定に用いるパラメータ】 ・その他覆土の透水係数 第四紀層及び盛土の透水係数(3 号廃棄物埋設施設:3.0×10⁻⁶m/s, 設施設 2.5×10⁻⁶m/s、2 号廃棄物埋設施設 3.6×10⁻⁶m/s)を参考に言 ・動水勾配 確からしい設定:5.5%、厳しい設定:8% 【上部覆土の地下水流速】 ・上記設定で最大の流速になる 3.6×10⁻⁶ (m/s)×8(%)≒9.0(m/y)より 	ータは、移行 5。 1 号廃棄物埋 g定した。 ⇒3.6×10 ⁻⁶ m/s ⇒10m/y			
備考	 本パラメータについては厳しい設定も包含した設定とし、共通のパた。 	ラメータとし			
文献					

		単 位				
パラメータ		$[m^3/y]$				
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □ 人為事					
設定値	3 号廃棄物 1 埋設施設 生 3,000	号廃棄物 埋設施設 1,700	2 号廃棄物 埋設施設 4,500	既申請値 1 号廃棄物埋設施 2 号廃棄物埋設施	設 2,400 設 2,700	
設定根拠	単設施設 埋設施設 既申請値 3,000 1,700 4,500 1 号廃棄物埋設施設 2,400 2 号廃棄物埋設施設 2,700 (評価式] 上部覆土内地下水流量=K _× ××A ここで、 K: その他覆土の透水係数(m/s) 1: 動下水が上部覆土を通過する評価上の断面積(m ²) 以下では 3 号廃棄物埋設施設の例を示す。 (設定に用いるバラメータ] ① その他覆土の透水係数 • その他覆土の透水係数 • その他覆土に、覆土施工中に発生している土砂(軽石凝灰岩の掘削土)をいることを想定している。 • 現状では覆土時に覆生している土砂による透水試験はできないため、現 盤の第四紀層及び盛土で実施した透水試験結果の対数平均(3,8×10°m/s) ・現状では覆土時に覆生している生砂による透水試験の結果より(等m/s) ・夏在発生している軽石凝灰岩による透水試験の結果より保守側(希釈に 与する上部覆土内地下水流量が希釈に関与することから、動水勾配が大きくな ない(現在の動水勾配を維持する)ものと保守側に設定した。 →5% ③ 地下水が覆土を通過する評価上の断面積 ・(埋設設備の幅)×(地下水面下の考慮する深き)により設定した。上部覆 内地下水流量が希釈に関与することから、保守側(断面積が小さくなる う)に設定した。 · 埋設設備の幅 =64.1(m)×2 基+2.5(m/間隔)×1(間隔) + 難透水性覆土厚及び下部覆土厚(最大)4(m)×両サイド2(-) =138.7(m) *130m ・地下水面下の考慮する深きとしては、その他覆土(下部覆土を含む)の厚 約 14m から岩盤面までの厚さと地下水位(G.L2m)を差し引いた値で認 した。					

	【上部覆土内地下水流量】 ・3.0×10 ⁻⁶ (m/s)×5(%)×650(m ²)≒3,076(m ³ /y) ・試験結果を参考に保守側に設定した。	⇒3,000m³/y
備考		
文献		



	名 称	単 位
パラメータ	鷹架層の地下水流速	[m/y]
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	0.3 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) (既申請値:1号及び2号廃棄物埋設施設1)	
設定根拠	 【考え方】 ・ダルシー流速(透水係数×動水勾配)を保守側に設定した。本パラメ時間に係るものであることから、流速が速い方が保守側の設定となる 【評価式】 ・鷹架層の地下水流速=Kg×i ここで、Kg:鷹架層(N値50以上)の透水係数(m/s) i: 埋設設備付近の動水勾配(-) 【設定に用いるパラメータ】 ①鷹架層(N値50以上)の透水係数 ⇒3 号廃棄物埋設施設: 1 号廃棄物埋設施設: 2 号廃棄物埋設施設: 	ータは、移行 5。 5.0×10 ⁻⁸ m/s 1.1×10 ⁻⁷ m/s 7.8×10 ⁻⁸ m/s
	→8%(1 号、2 号及び3 号廃乗初埋設施設共通) 【鷹架層の地下水流速】 ・上記設定で最大の流速になる 1.1×10 ⁻⁷ (m/s)×8(%)≒0.26(m/y)より	⇒0.3m/y
備考		
文献		

	名称	単 位				
パラメータ	鷹架層内地下水流量	$[m^3/y]$				
シナリオ区分	□ 共通 ■ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象				
設定値	 3号廃棄物埋設施設 設定値:1,100 1号廃棄物埋設施設 設定値:2,500 1群~6群:上記流量×30/40*1 7,8群(充塡固化体):上記流量×8/40*1 8群(均質・均一固化体*2):上記流量×2/40*1 2号廃棄物埋設施設 設定値:1,700 					
設定根拠	・鷹架層内の地下水流量は、(鷹架層の透水係数×動水勾配×通過断面積)で評価されることから、同様の評価をしている埋設設備から鷹架層への流出流量と同じとして設定した。					
備考	*1 埋設設備数に応じて設定値に対する係数を算出した。*2 8 群に埋設する充塡固化体のうち、セメント破砕物充塡固化体を含	む。				
文献						

	名称	単 位
パラメータ	核種が流入する上部覆土下流端から	
	尾駮沼、河川又は沢までの評価上の距離	Lm]
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	0 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) (既申請値:1号廃棄物埋設施設0、2号廃棄物埋設施設0)	
	【設定モデル】	
	←南 X _{os}	北 →
	辺また/け河川 上部覆土	第四紀層
	鷹架層 埋設 埋設 埋設 没備 没備	鷹架層
	下部覆土 難透水 難透水	K性積土 :
	【考え方】	
	・核種が流入する上部覆土下流位置から尾駮沼、河川又は沢までの距离	惟を設定した。
設定根拠	 【核種が流入する上部覆土下流端から尾駮沼、河川又は沢までの評価」	上の距離】
	・侵食が進み、沢(河川)が廃棄物埋設地に接近した場合を想定した。	
		$\Rightarrow 0m$
備老		
C ·· mil		
文献		

		名	称		単 位	
パラメータ	核種が流入する鷹架	0				
		臣賢	维		[m]	
シナリオ区分	□ 共通 ■ 確	からしい自然事		い自然事象	 ┐ 人為事象	
設定値	3 号廃棄物 埋設施設 30	1 号廃棄物 埋設施設 20	2 号廃棄物 埋設施設 20	E M 1 30 既申請 1 号廃棄物埋設 2 号廃棄物埋設	直 注施設 20 注施設 20	
設定根拠	【設定モデル】 ・ 市 ・ 、 本 ・ 、 本 ・ 、 本 ・ 、 本 、 、 、 、 、 、 、 、 、 、 、 、 、					
備考	 ある程度侵食が進んだ状態から、最短経路に近い経路を想定して設定した。 ・既申請時は、沢との水平距離(中央沢まで約250m、西沢まで約100m)に保守性を見込んで設定している。 					
文献						

	名 称					単 位	
パラメータ	核種が流入する上部覆土から尾駮沼、河川又は沢への地下水流量					$[m^3/y]$	
シナリオ区分	■ 共	通 🗌 確	『からしい自然』	事象 🛛 厳し	い自然事象		人為事象
設定値		3 号廃棄物 埋設施設 3,000	1 号廃棄物 埋設施設 1,700	2 号廃棄物 埋設施設 4,500	既申言 1 号廃棄物埋言 2 号廃棄物埋言	清値 没施設	2,400 2,700
設定根拠	 ・上部 と同 	覆土から尾敷 駮沼、河川ス じとして設定	交沼、河川又は くは沢に流れ出 とした。	沢へ流れる地丁ると考えられる	∽水流量は、上音 5ことから、上音	阝覆土	内地下水流量 内地下水流量
備考							
文献							

	名称	単 位				
パラメータ	核種が流入する鷹架層から尾駮沼、河川又は沢への地下水流入量	$[m^3/y]$				
シナリオ区分	□ 共通 ■ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象				
設定値	 3号廃棄物埋設施設 設定値:1,100 1号廃棄物埋設施設 設定値:2,500 1群~6群:上記流量×30/40*1 7,8群(充塡固化体):上記流量×8/40*1 8群(均質・均一固化体*2):上記流量×2/40*1 2号廃棄物埋設施設 設定値:1,700 (既申請値:1号廃棄物埋設施設 600、2号廃棄物埋設施設 600) 					
設定根拠	・鷹架層から尾駮沼、河川又は沢へ流れる地下水流入量は、鷹架層内地下水流量が 尾駮沼、河川又は沢に流れ出ると考えられることから、鷹架層内地下水流量と同 じとして設定した。					
備考	*1 埋設設備数に応じて設定値に対する係数を算出した。*2 8 群に埋設する充塡固化体のうち、セメント破砕物充塡固化体を含	·t·。				
文献						

	名称	単 位				
パラメータ	尾駮沼又は河川の交換水量					
シナリオ区分	□ 共通 ■ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象				
設定値	 ・ 尾駮沼又は河川 設定値:1.3×10⁷ (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) (既申請値:1号 廃棄物埋設施設3.4×10⁷、2号廃棄物埋設施設3.4× 	10 ⁷)				
設定根拠	 ・詳細については、補足説明資料1「地質環境に係る長期変動事象」を ・解析上の設定値としては、覆土完了後から1,000年程度の状態設定をを設定した。 	:参照。 と見込んだ値				
備考						
文献						

	名称	単 位
パラメータ	敷地中央部の沢の交換水量	$[m^3/y]$
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	設定値:2.4×10 ⁵ (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) (既申請値:2.4×10 ⁵)	
設定根拠	 ・既申請値と同様に、敷地中央部の沢中流部における、保守側に設定し に降った降水量から蒸発散量を除いた量が評価点に流入するものと記 	ンた流域 面積 設定する。
備考		
文献		

	名称	単 位
パラメータ	灌漑土壌への放射性物質の残留割合	[-]
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	1 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) (既申請値:1)	
設定根拠	 ・保守側の設定値とした。 ・最も保守側な数値を設定したことから、各シナリオで同じ数値とした 	-0
備考		
文献		

	名称	単 位
パラメータ	単位面積当たりの灌漑水量	$[m^3/(m^2 \cdot y)]$
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	2.3 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) (既申請値:2.3)	
設定根拠	 ・青森県地下水調査報告書⁽¹⁾及び農作物統計表⁽²⁾における青森県の水田 稲作付面積から下式により算出し、設定した。 (年間水田用灌漑水量)/(稲作付面積) = (1,846,672×10³(m³/y))÷(81,800(ha)) = (1,846,672×10³(m³/y))÷(81,800×10⁴(m²)) ⇒ 2.26(m³/(m²·y)) = 単位面積当たりの灌漑水量は、生活様式に関連するパラメータであ ナリオで共通の数値とした。 	用灌漑水量と →2.3m ³ /(m ² ・y) るため、各シ
備考		
文献	 (1) 青森県企画部(昭和 56 年):青森県地下水調査報告書 (2) 東北農政局青森統計情報事務局(昭和 52 年):農作物統計表 	

	名称	
パラメータ	灌漑土壌の有効体積	$[m^3/m^2]$
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	0.15 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) (既申請値:0.15)	
設定根拠	 Regulatory Guide 1.109⁽¹⁾に示されている(Table E-15. Recommende Other Parameters)耕作層厚さ(15cm)に基づき、上記の値を採用した 施した社会環境実態調査によれば、現地の水田の耕作深度は15cm~2 保守側の設定である。 井戸水の灌漑による耕作土への核種の移行を想定しており、移行し 釈する土壤類が少ないほど、評価は保守側になる。 灌漑土壌の有効体積は、生活様式に関連するパラメータであるため で共通の数値とした。 	d Values for が、当社が実 20cm であり、 た核種量を希 、各シナリオ
備考		
文献	(1) U. S. Nuclear regulatory Commission(1977) : Calculation of to Man from Routine Releases of Reactor Effluents for the Evaluating Compliance with 10 CFR part 50, Appendix I, U.S.NR Guide 1.109 Rev.1	Annual Doses Purpose of C Regulatory

	名称	単 位
パラメータ	灌溉土壤浸透水量	$[m^3/(m^2 \cdot y)]$
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	2.3 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) (既申請値:0.50)	
設定根拠	 ·灌漑水量が全て浸透するとして設定。 (年間水田用灌漑水量)/(稲作付面積) =(1,846,672×10³(m³/y))÷81,800(ha) =(1,846,672×10³(m³/y))÷(81,800×10⁴(m²)) =2.26(m³/(m²·y)) *灌漑土壌浸透水量は、生活様式に関連するパラメータであるため、各通の数値とした。 	>2.3m ³ /(m ² ・y) シナリオで共
備考		
文献		

	名称	単 位
パラメータ	核種が流入する上部覆土下流端から濃度算出地点までの評価上の距離	[m]
シナリオ区分	■ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □ 人	為事象
設定値	0 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) (既申請値:0)	
設定根拠	 ・距離を短く設定する方が、安全評価において線量を大きく評価すること 側に設定した。 	から、保守
備考		
文献		

		単 位						
パラメータ	廃棄物埋設地の土壌の希釈係数							
シナリオ区分	□ 共通 ■ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 □ 人為事象							
設定値	掘削を伴う土壌 : 0.34 農産物を栽培する土壌: 0.1 牧草が生育する土壌 : 0 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。)							
設定根拠	 ・ 据 500m² ・ 左 2、 2 (1) ・ 左 2、 2、 2 ・ 上 2、 1 (産 部 、 草 ・ 2、 4 ・ 3 ・ 4 ・ 4 ・ 5 ・ 5 ・ 5 ・ 5 ・ 4 ・ 5 ・ 5 ・ 4 ・ 5 <l< th=""><th>う土壌については、一般的な住宅を十分に包含できる掘削 き 3m の掘削作業を想定した。 設地の地下水面が確からしい設定では地上表面から 2m 以約 の土壌は埋設設備から流入する核種で汚染されているとし は、このような状況で、土留め工法によって掘削される全 比より、次式によって設定した。 3(m) =0.3333≒0.34 栽培する土壌については、基本的に汚染は考えられないが、 設設備から流出する核種で汚染されている土壌に到達する 側に0.1とした。 育する土壌は0とした。</th><th> して、面積 ことを想定し </th></l<>	う土壌については、一般的な住宅を十分に包含できる掘削 き 3m の掘削作業を想定した。 設地の地下水面が確からしい設定では地上表面から 2m 以約 の土壌は埋設設備から流入する核種で汚染されているとし は、このような状況で、土留め工法によって掘削される全 比より、次式によって設定した。 3(m) =0.3333≒0.34 栽培する土壌については、基本的に汚染は考えられないが、 設設備から流出する核種で汚染されている土壌に到達する 側に0.1とした。 育する土壌は0とした。	 して、面積 ことを想定し 					
備考	・掘削を行う土壌の希釈係数については、既申請値と同じ数値である。							
文献								

パラメータ名	頁	備考
核種 iの経口摂取による線量換算係数	9	空の主
核種 i の外部放射線に係る線量換算係数	11	- − − − − − − − − − − − − − − − − − − −
水産物 mにおける核種 iの濃縮係数(魚類)	25	
水産物 mにおける核種 iの濃縮係数(無脊椎動物)	27	
灌漑農産物への核種 iの移行係数	29	些。主
農耕農産物への核種 iの移行係数	31	- 弗 3 衣
畜産物 n への核種 i の移行係数(牛肉、ミルク)	33	
畜産物 n への核種 i の移行係数(豚肉)	35	
畜産物 n への核種 i の移行係数(鶏肉、鶏卵)	36	
水の摂取量	57	
水産物 mの摂取量	58	
畜産物 nの摂取量	59	
灌漑農産物の摂取量	60	
農耕農産物の摂取量	60	
家畜 n の家畜用水摂取量	61	
飲用における放射性物質を含む沢水の利用率	62	
畜産における放射性物質を含む沢水の利用率	6.2	
灌漑農耕における放射性物質を含む沢水の利用率	03	
公衆 pの飲用水の市場希釈係数	64	
公衆 pの水産物 mの市場希釈係数	65	
公衆 pの畜産物 nの市場希釈係数	66	第5表
公衆 pの農産物の市場希釈係数	67	
屋外労働作業中の空気中ダスト濃度	68	
居住中の空気中ダスト濃度(屋外、屋内)	69	
公衆 p の 屋外労働作業中の 核種 i の 遮蔽係数	70	
居住者の屋外における核種 iの遮蔽係数	71	
呼吸率	72	
屋外労働作業中の呼吸率	73	
公衆 pの灌漑農耕作業時間	74	
廃棄物埋設地における公衆 pの屋外労働作業時間	75	
公衆 pの居住中の屋外における居住時間	76	
公衆 pの居住中の屋内における居住時間	77	

第7表 確からしい自然事象シナリオにおける線量の計算に用いるパラメータ及びその数値

パラメータ名	頁	備考
埋設設備内の媒体 jの核種 iの分配係数(廃棄体)	104	-
埋設設備内の媒体 jの核種 iの分配係数(充塡材)	106	-
埋設設備内の媒体 jの核種 iの分配係数(コンクリート)	108	-
難透水性覆土の核種 iの分配係数	110	-
埋設設備から上部覆土への流出水量	112	-
埋設設備から鷹架層への流出水量	113	-
鷹架層内地下水流量	114	-
核種が流入する鷹架層から尾駮沼、河川又は沢までの地下水流入量	115	-
尾駮沼又は河川の交換水量	116	-
廃棄物埋設地の土壌の希釈係数	117	-

第8表 厳しい自然事象シナリオにおける線量の計算に用いるパラメータ及びその数値

	名称								単 位
パラメータ	埋設設備内の媒体 jの核種 iの分配係数(廃棄体)								[m ³ /kg]
シナリオ区分	□ 共通 □ 確からしい自然事象 ■ 厳しい自然事象								人為事象
▶2号及び3号廃棄物埋設施設									
		元	素	3 号廃棄物埋	設施設	2 号序	逐棄物埋設施設	既	申請値
		H	I	0	-		0		0
		C	,	5×10^{-5}	-2		5×10^{-2}	5	$\times 10^{-1}$
		<u> </u>		1×10)-1		1×10^{-1}	1	$\times 10^{-1}$
		N1		9×10^{-3}			9×10^{-3}		$\times 10^{-1}$
		5: N	r L		-1		2×10^{-2} 3		$\times 10^{-1}$
			0		-4		1×10^{-1}		$\times 10$ $\times 10^{-4}$
		 T		2×10 1×10^{-1}	-4		$\frac{2 \times 10}{1 \times 10^{-4}}$	2	$\times 10^{-3}$
		C	s	1×10	-1		1×10^{-1}	3	$\times 10^{-3}$
		0	Pb	9×10	-3		9×10^{-3}		-
			Ро	9×10	-3		9×10^{-3}		_
			Ra	2×10	-2		2×10^{-2}		-
			Ac	2×10	-2		2×10^{-2}		-
		 合 α	Th	8×10	-2		8×10^{-2}		-
		<u> </u>	Pa	8×10	-2		8×10^{-2}		-
			U	0			0		_
			Np	0	-9	0			-
			Pu	8×10^{-2}		$\frac{8 \times 10^{-2}}{2 \times 10^{-2}}$		1	1×10^{1}
			Am	2×10			2×10 -		1×10^{-1}
設定値	▶1 ह	廃棄	物埋設	施設					
			-	1 号廃棄		埋設施	設	_	
		元素		1 #Y - C #Y	7,8 稈		8群	既申	請値
				1 4 20 4	充塡固	化体	均質・均一 固化体 ^{*1,2}		
			H	0	0		0		0
			С	5×10 ⁻¹	5×1	.0 ⁻²	$\frac{-2}{4 \times 10^{-3}}$		10 ⁻¹
		(Co	9×10^{-3}	1×1	0-2	1×10^{-2}	1×	10^{-1}
			N1	$\frac{2 \times 10^{-2}}{2 \times 10^{-2}}$	9×1	0 4	9×10^{-3}	$3\times$	10^{-1}
			Sr Mb	2×10^{2}	2×1	0^{-2}	2×10^{-2}	3×	10^{-1}
			ND To	$\frac{1 \times 10}{3 \times 10^{-4}}$	1 ^ 1	0	1×10	5×	10^{-4}
		-	T	$\frac{3 \times 10}{1 \times 10^{-3}}$	0		0	2×	10^{-3}
		(Cs	$\frac{1\times10}{2\times10^{-3}}$	1×1	0 ⁻²	1×10^{-2}	3×	10^{-3}
			Pb	2×10^{-2}	9×1	0^{-4} 9×10^{-4}			-
			Ро	2×10^{-2}	9×1	0-4	9×10^{-4}		_
		1	Ra	2×10^{-2}	2×1	0-3	2×10^{-3}		
			Ac	1×10^{1}	2×1	0^{-2}	2×10^{-2}		_
		全	Th	1×10^{1}	8×1	.0 ⁻²	8×10^{-2}		
		α	Pa	1×10^{1}	8×1	.0 ⁻²	8×10 ⁻²		-
		1	U	0	0	0-3	0		-
		1	Np	$\frac{2 \times 10^{-1}}{1 \times 10^{1}}$	3×1	0-2	3×10^{-3}	1 1	-
1	1	1	ru	1 × 10 ⁻		0-2	$0 \land 10^{-2}$		10
設定根拠	 ・詳細については、補足説明資料8「線量評価パラメータ-分配係数-」を参照。 ・解析上の設定値としては、覆土完了後から1,000年程度の状態設定を見込んだ値を設定した。 								
------	---								
備考	 *1 8 群に埋設する充填固化体のうち、セメント破砕物充填固化体を含む。 *2 1 号廃棄物埋設施設における分配係数(廃棄体)は、セメント破砕物充填固化体の 値を設定する。 								
文献									

名称										単 位		
パラメータ	埋設設備内の媒体 jの核種 iの分配係数(充塡材)								[m ³ /kg]			
シナリオ区分] 共通 □ 確からしい自然事象 ■ 厳しい自然事象 □ 人						人為事象				
	> 2 号及び3 号廃棄物埋設施設								·			
			元素		3 号廃棄物埋設	と施設	2 号廃棄物	埋設施設	既申	請値		
			Н		0		0		()		
			С		5×10^{-2}		5×1	.0 ⁻²	$5 \times$	10 ⁻¹		
			Со		1×10^{-1}		1×1	.0 ⁻¹	$1 \times$	10 ⁻¹		
			Ni		9×10^{-3}		9×1	0 ⁻³	3×	10^{-1}		
			Sr		2×10^{-1}		2×1	0^{-1}	3×	10 ⁻²		
					1×10^{-4}			0-4		10^{-4}		
			T		$\frac{2 \times 10}{1 \times 10^{-4}}$		2×1 1×1	0-4	2×	10^{-3}		
			Cs		1×10^{-1}		1×1	0^{-1}	3×	10^{-3}		
				Pb	9×10^{-3}		9×1	0 ⁻³	-	-		
				Ро	9×10^{-3}		9×1	0 ⁻³	-	-		
				Ra	2×10^{-2}		2×1	0 ⁻²	-	-		
				Ac	2×10^{-2}		2×1	0 ⁻²	-	-		
		全。	α	Th	8×10 ⁻²		8×1	0 ⁻²	-	-		
			-	Pa	8×10 ⁻²		8×1	.0 ⁻²	-	-		
			_	U	0		0		-	-		
			-	Np	()		0×10^{-2}		- 1 ~	101		
			-	гu Am	$\frac{3 \times 10}{2 \times 10^{-2}}$		2×10^{-2}		1 ~	10^{10}		
				1111	27(10		2/1	0	1/	10		
設定値	> 1	号廃棄	〔実物は	电設放	施設							
]	号廃	棄物埋設施認	ı Z				
		元	元素			7,8 群		8群	¥	既申請値		
					1 群~6 群	充力	填固化体	均質・固化化	均一 本*1			
		Н		Н			0		0	0	0-2	0
		() '	_	$\frac{4 \times 10^{-3}}{2 \times 10^{-2}}$		5×10^{-2}	4×1	0^{-2}	5×10^{-1}		
		N	0 1		$\frac{2 \times 10}{9 \times 10^{-4}}$	0	1×10 2×10^{-4}		0	1×10 3×10^{-1}		
		S	r		$\frac{3 \times 10}{2 \times 10^{-3}}$		2×10^{-3}	2×1	0 ⁻³	3×10^{-2}		
		Nh			2×10^{-1}]	$\times 10^{-2}$	1×1	0 ⁻²	1×10^{-1}		
		Т	c		0		0	0		5×10^{-4}		
]	Ι		0		0	0		2×10^{-3}		
		С	s		1×10^{-2}]	$ imes 10^{-2}$	1×1	0^{-2}	3×10^{-3}		
		L	Pb		9×10^{-4}	Ç	0×10^{-4}	9×1	0 ⁻⁴	_		
		F	Po		9×10 ⁻⁴	Ç	0×10^{-4}	9×1	0 ⁻⁴	_		
		┝	Ka	+	$\frac{2 \times 10^{\circ}}{2 \times 10^{\circ}}$	4	2×10^{-3}	2×1	0-2			
		$_{\diamond}$	AC Th	+	$\frac{2 \times 10^{5}}{8 \times 10^{0}}$	2 \$	3×10^{-2}	2×1 8×1	0 ⁻²	_		
		$\frac{\pm}{\alpha}$	Ря		8×10 ⁰	(3×10^{-2}	8×1	0 ⁻²			
		Ĩ	U	+	0		0	0	*	_		
		F	Np		3×10^{-1}	c t	3×10^{-3}	3×1	0 ⁻³	_		
		F	Pu		8×10^{0}	8	3×10^{-2}	8×1	0 ⁻²	1×10^{1}		
			Am		2×10^{0}	2	2×10^{-2}	2×1	0 ⁻²	1×10^{1}		

設定根拠	 ・詳細については、補足説明資料8「線量評価パラメータ-分配係数-」を参照。 ・解析上の設定値としては、覆土完了後から1,000年程度の状態設定を見込んだ値を設定した。
備考	*1 8 群に埋設する充塡固化体のうち、セメント破砕物充塡固化体を含む。
文献	

	名称							単 位
パラメータ	坦	包設設備	内の媒体 jの核種	重 <i>i</i> の分配	2係数(コ	ンクリート)		[m ³ /kg]
シナリオ区分	□ 共通	. [] 確からしい自	然事象	■ 厳	しい自然事象	2	〕人為事象
	▶ 2 号及び3 号廃棄物埋設施設							
		<u>。</u> 元素	3 号廃棄物埋調	没施設	2 号廃棄	物埋設施設	既	申請値
		Н	0		• // => • •	0		0
		С	5×10^{-2}		5>	$ < 10^{-2} $	5>	$ \times 10^{-2} $
		Со	1×10^{-3}		1>	$< 10^{-3}$	7>	$ \le 10^{-1} $
		Ni	1×10^{-2}		1>	$< 10^{-2}$	42	$ \times 10^{-1} $
		Sr	2×10^{-3}		2>	$< 10^{-3}$	1>	$ \times 10^{-2} $
		Nb	3×10^{-2}		3>	$< 10^{-2}$	42	$ \le 10^{-1} $
		Tc	0			0	32	$ \le 10^{-4} $
		Ι	3×10^{-4}		3>	$< 10^{-4}$		0
		Cs	2×10^{-2}		2>	$< 10^{-2}$	3>	$\times 10^{-2}$
		Pb	1×10 ⁻²		1>	< 10 ⁻²		-
		Po	1×10 ⁻²		1>	< 10 ⁻²		_
		Ra	2×10^{-3}		2>	$< 10^{-3}$		_
		Ac	3×10^{-2}		32	$< 10^{-2}$		_
	全。	lh D.	2×10^{-2}		27	$\times 10^{-2}$		_
		Pa	2×10=		27	< 10 -		_
		U	1×10^{-3}		1×10^{-3}			
		P ₁₁	1×10 2×10^{-2}				1	$\times 10^1$
		Am	3×10^{-2}		32	$< 10^{-2}$	1	$\times 10^{1}$
設定値 ▶ <u>1</u> 号廃棄物埋設施設								
				1	勿埋設施ī	ž		
	Ē	素 1 联 6 联		(,)	8 相手	8 样	Į	既申請値
			1 桂~6 桂	充塡[固化体	均貢・均一 固化体 ^{*1}	-	
		Н	0		0	0		0
		C 3×10^{-3} 5×10^{-2}		3×10^{-3}		4×10^{-3}		
		Со	3×10 ⁻³		0	0		7×10^{-1}
		Ni	2×10^{-4}	$2\times$	10-4	2×10^{-4}		4×10^{-1}
		Sr	3×10^{-2}	C X	0 0 0			1×10^{-1}
		ND T-	1×10^{-2}		$6 \times 10^{\circ}$			4×10^{-4}
		<u>т</u>	0		0	0		<u>3×10 -</u>
			3×10^{-4}	5 ×	$\frac{10^{-4}}{10^{-4}}$	5×10^{-4}		3×10^{-2}
		Ph	2×10^{-4}	2×	10^{-4}	3×10^{-4}		-
		Po	2×10^{-4}	2×	10^{-4}	2×10^{-4}		_
		Ra	3×10^{-4}	270	0	0		_
		Ac	$3 \times 10^{\circ}$	3×	10 ⁻²	3×10^{-2}		_
		Th	$2 \times 10^{\circ}$	2×	10 ⁻²	2×10^{-2}		_
	<u>全</u> α	Pa	$2 \times 10^{\circ}$	2×	10 ⁻²	2×10^{-2}		_
		U	0		0	0		_
		Np	1×10^{-1}	$1 \times$	10 ⁻³	1×10 ⁻³		_
		Pu	$2 \times 10^{\circ}$	$2 \times$	10-2	2×10^{-2}		1×10^{1}
		Am	3×10^{0}	$3 \times$	10^{-2}	3×10^{-2}		1×10^{1}

設定根拠	 ・詳細については、補足説明資料8「線量評価パラメータ-分配係数-」を参照。 ・解析上の設定値としては、覆土完了後から1,000 年程度の状態設定を見込んだ値を設定した。
備考	*1 8群に埋設する充塡固化体のうち、セメント破砕物充塡固化体を含む。
文献	

	名 称								単 位	
パラメータ	難透水性覆土の核種 iの分配係数									[m ³ /kg]
シナリオ区分		共通	i		確からしい自然	然事象	■ 厳	しい自然事象		人為事象
	▶2号及び3号廃棄物埋設施設									
		Ĵ	元素		3 号廃棄物埋設	施設	2号)	廃棄物埋設施設	Ę	既申請値
			Н		0			0		0
			С		0			0		0
			Со		3×10^{-3}			3×10^{-3}		-
			Ni		7×10^{-2}			7×10^{-2}		1×10^{-1}
			Sr		1×10 ⁻¹			1×10^{-1}		3×10^{-1}
			Nb		1×10 ⁻¹			1×10 ⁻¹		3×10^{-2}
			Tc		0			0		1×10^{-1}
			1		0			0		5×10^{-3}
				1_	$1 \times 10^{\circ}$			$\frac{1 \times 10^{\circ}}{7 \times 10^{-2}}$		2×10 °
			P D	0	$\frac{7 \times 10}{7 \times 10^{-2}}$			7×10 7×10^{-2}		_
			г Р	0	1×10^{-1}			$\frac{7 \times 10}{1 \times 10^{-1}}$		_
			Δ	a	$\frac{1 \times 10}{2 \times 10^0}$			$\frac{1 \times 10}{2 \times 10^0}$		_
			Т	h	$\frac{2 \times 10}{3 \times 10^{-2}}$	2×10 2×1		$\frac{2 \times 10}{3 \times 10^{-2}}$		_
		全 α	P	a	$\begin{array}{c cccc} 3 \times 10 & & 3 \times 10 \\ \hline 3 \times 10^{-2} & & 3 \times 10^{-2} \\ \hline 9 \times 10^{-3} & & 9 \times 10^{-3} \end{array}$			3×10^{-2}		_
			1	J				9×10^{-3}		_
			N	p	$0 \\ 3 \times 10^{-2}$			0		_
			Р	u			3×10 ⁻²			1×10^{1}
			А	m	2×10^{0}		2×10^{0}			1×10^{1}
設定値	▶ 1	号廃	棄物 元	埋設施 素	i設 1 群~6 群	7, 充塡	8 群 固化体	8群 均質・均一 固化体 ^{*1}		請値
		_]	ł	0		0	0	()
			С		0		0	0	$5 \times$	10^{-1}
			Со		2×10^{-4}	$2 \times$	$\leq 10^{-4}$	2×10^{-4}	$1 \times$	10 ⁻¹
			Ν	i	5×10^{-3}	$5 \times$	$< 10^{-3}$	5×10^{-3}	$3 \times$	10^{-1}
			Sr		1×10^{-2}	$1 \times$	$\le 10^{-2}$	1×10^{-2}	$3 \times$	10^{-2}
			Ν	b	3×10^{-2}	$7 \times$	$< 10^{-3}$	7×10^{-3}	$1 \times$	10 ⁻¹
			Tc		0		0	0	$5 \times$	10 ⁻⁴
		_		[0		0	0	$2\times$	10^{-3}
		_	(S	9×10^{-3}	9×	< 10 ⁻²	9×10^{-3}	$3\times$	10 3
				Pb D-	5×10^{-3}	5×	< 10 °	5×10^{-3}		
				PO	5×10 1×10^{-2}		5×10^{-3}			
				Ac	$\frac{1 \times 10}{4 \times 10^{-1}}$	1 >	(10^{-1})	1×10^{-1}	-	
				Th	2×10^{-3}	2>	$< 10^{-3}$	2×10^{-3}	-	_
			全 α	Pa	2×10^{-3}	2×	< 10 ⁻³	2×10^{-3}	-	
				U	6×10^{-4}	6×	$< 10^{-4}$	6×10^{-4}	1.	
				Np	0		0	0	-	-
				Pu	2×10^{-3}	$2 \times$	< 10 ⁻³	2×10^{-3}	$1 \times$	10^{1}
				Am	4×10^{-1}	$1 \times$	$< 10^{-1}$	1×10^{-1}	$1 \times$	10^{1}

設定根拠	・詳細については、補足説明資料8「線量評価パラメータ-分配係数-」を参照。
備考	*1 8群に埋設する充填固化体のうち、セメント破砕物充填固化体を含む。
-b++1	
又厭	

	名 称			
パラメータ	埋設設備から上部覆土への流出水量	$[m^3/y]$		
シナリオ区分	□ 共通 □ 確からしい自然事象 ■ 厳しい自然事象 □	人為事象		
設定値	 3 号廃棄物埋設施設 設定値:990 1 号廃棄物埋設施設 設定値:250 1 群~6 群:上記流量×30/40*1 7,8 群(充填固化体):上記流量×8/40*1 8 群(均質・均一固化体*2):上記流量×2/40*1 2 号廃棄物埋設施設 設定値:630 			
設定根拠	 ・詳細については、補足説明資料7「線量評価パラメータ-埋設設備からを参照。 ・解析上の設定値としては、覆土完了後から1,000 年程度の状態設定を設定した。 	の流出水量−」 を見込んだ値		
備考	*1 埋設設備数に応じて設定値に対する係数を算出した。 *2 8群に埋設する充塡固化体のうち、セメント破砕物充塡固化体を含	た。		
文献				

	名称	単 位
パラメータ	埋設設備から鷹架層への流出水量	$[m^3/y]$
シナリオ区分	□ 共通 □ 確からしい自然事象 ■ 厳しい自然事象 □ 人	為事象
設定値	 3 号廃棄物埋設施設 設定値:2,800 1 号廃棄物埋設施設 設定値:3,600 1 群~6 群:上記流量×30/40*1 7,8 群(充填固化体):上記流量×8/40*1 8 群(均質・均一固化体*2):上記流量×2/40*1 2 号廃棄物埋設施設 設定値:2,300 	
設定根拠	 ・詳細については、補足説明資料7「線量評価パラメーター埋設設備からのを参照。 ・解析上の設定値としては、覆土完了後から1,000 年程度の状態設定を設定した。 	の流出水量−」 を見込んだ値
備考	*1 埋設設備数に応じて設定値に対する係数を算出した。 *2 8群に埋設する充塡固化体のうち、セメント破砕物充塡固化体を含	記。
文献		

	名 称	単 位
パラメータ	鷹架層内地下水流量	$[m^3/y]$
シナリオ区分	□ 共通 □ 確からしい自然事象 ■ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	 > 3 号廃棄物埋設施設 設定値:2,800 > 1 号廃棄物埋設施設 設定値:3,600 1 群~6 群:上記流量×30/40*1 7,8 群(充塡固化体):上記流量×8/40*1 8 群(均質・均一固化体*2):上記流量×2/40*1 > 2 号廃棄物埋設施設 設定値:2,300 	
設定根拠	 ・鷹架層内の地下水流量は、鷹架層の透水係数×動水勾配×通過断面着ることから、同様の評価をしている埋設設備から鷹架層への流出流 然事象シナリオと同じとして設定した。 ・解析上の設定値としては、覆土完了後から 1,000 年程度の状態設定を設定した。 	積で評価され 量の厳しい自 を見込んだ値
備考	*1 埋設設備数に応じて設定値に対する係数を算出した。*2 8群に埋設する充塡固化体のうち、セメント破砕物充塡固化体を含	む。
文献		

	名称					
パラメータ	核種が流入する鷹架層から尾駮沼、河川又は沢までの地下水流入量	$[m^3/y]$				
シナリオ区分	□ 共通 □ 確からしい自然事象 ■ 厳しい自然事象 □	人為事象				
設定値	 3 号廃棄物埋設施設 設定値:2,800 1 号廃棄物埋設施設 設定値:3,600 1 群~6 群:上記流量×30/40*1 7,8 群(充填固化体):上記流量×8/40*1 8 群(均質・均一固化体*2):上記流量×2/40*1 2 号廃棄物埋設施設 設定値:2,300 					
設定根拠	 ・鷹架層から尾駮沼、河川又は沢へ流れる地下水流入量は、鷹架層内地下 尾駮沼、河川又は沢に流れ出ると考えられることから、鷹架層内地下 しい自然事象シナリオと同じとして設定した。 ・解析上の設定値としては、覆土完了後から 1,000 年程度の状態設定を を設定した。 	也下水流量が 「水流量の厳 と見込んだ値				
備考	*1 埋設設備数に応じて設定値に対する係数を算出した。 *2 8群に埋設する充塡固化体のうち、セメント破砕物充塡固化体を含む	t.				
文献						

	名称	単 位
パラメータ	尾駮沼又は河川の交換水量	$[m^3/y]$
シナリオ区分	□ 共通 □ 確からしい自然事象 ■ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	 ・ 尾駮沼又は河川 設定値:8.0×10⁶ (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。) 	
設定根拠	 ・詳細については、補足説明資料1「地質環境に係る長期変動事象」を ・解析上の設定値としては、覆土完了後から1,000年程度の状態設定をを設定した。 	·参照。 と見込んだ値
備考		
文献		

	名称	単 位
パラメータ	廃棄物埋設地の土壌の希釈係数	[-]
シナリオ区分	□ 共通 □ 確からしい自然事象 ■ 厳しい自然事象 □	人為事象
設定値	掘削を伴う土壌 :1 農産物を栽培する土壌:0.1 牧草が生育する土壌 :0 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。)	
設定根拠	 ・掘削を伴う土壌については、地下水位が地表面にあることを考慮して設定した。 ・農産物を栽培する土壌については、基本的に汚染は考えられないが、一部が埋設設備から流入する核種で汚染されている土壌に到達するて、保守側に0.1とした。 ・牧草が生育する土壌は0とした。 	最も保守側に 農産物の根の ことを想定し
備考		
文献		

		<i>外</i> 區
パラメータ名	頁	備考
核種が流入する上部覆土下流端から井戸までの評価上の距離	119	Ι
廃棄体の総体積	120	-
土壌の希釈係数	121	_

第9表 人為事象シナリオにおける線量の計算に用いるパラメータ及びその数値

	名称	単 位
パラメータ	核種が流入する上部覆土下流端から井戸までの評価上の距離	[-]
シナリオ区分	□ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 ■	人為事象
設定値	0 (設定値は1号、2号及び3号廃棄物埋設施設で共通の値とした。)	
設定根拠	 ・距離を短く設定する方が、安全評価において線量を大きく評価す。 ・保守側に設定した。 	ることから、
備考		
文献		

	名 称	単 位
パラメータ	廃棄体の総体積	$[m^3]$
シナリオ区分	□ 共通 □ 確からしい自然事象 □ 厳しい自然事象 ■ 人	、為事象
設定値	 3 号廃棄物埋設施設 42,240 1 号廃棄物埋設施設 40,960 1 群~6 群:30,720 7,8 群(充塡固化体):8,192 8 群(均質・均一固化体*1):2,048 2 号廃棄物埋設施設 41,472 	
設定根拠	 ・3 号廃棄物埋設施設:廃棄体本数 211,200(本)×0.2(m³/本)=42,24 ・1 号廃棄物埋設施設:廃棄体本数 204,800(本)×0.2(m³/本)=40,96 ・2 号廃棄物埋設施設:廃棄体本数 207,360(本)×0.2(m³/本)=41,47 	10 (m ³) 30 (m ³) '2 (m ³)
備考	*1 8群に埋設する充塡固化体のうち、セメント破砕物充塡固化体を	含む。
文献		

		単位			
パラメータ		土壌の希	,釈係数		[-]
シナリオ区分	□ 共通 □ 確から	■ 人為事象			
設定値	3 号 埋 0	·廃棄物 設施設). 079	1 号廃棄物 埋設施設 0.072	2 号廃棄物 埋設施設 0.071	
設定根拠	 ・地下数階を有する建物 掘削形状及び掘削深度 の例を示す。 ・埋設設備1基に占める) 廃棄物埋設施設 廃棄体体積 f1=(0.2(m³/本)×40 ÷(36.51(m)×64 ・廃棄物埋設施設の平面 廃棄物埋設地の 埋設設備の平可 f2=(36.51(m)×64. ・掘削土に占める埋設設 掘削深度 埋設設備高さ 掘削法面傾斜 建築面積 f3=埋設設備層÷掘 ・土壤の希釈係数=f1× 	の等 廃設数 $00(本/m)$ 棄の 400 $00(4.10(m) \times 8($ $10(m) \times$:壌の希釈係数は、 した。以下に 3 ∜ (した。以下に 3 ∜ (一) ((本) (本) (本) (本) (本) (本) (本) (本) (本)	 埋設設備寸法、 予廃棄物埋設施設 (-) 寄与するのは、埋
備考					
文献					

添付資料1

埋設する廃棄体の条件について

埋設する廃棄体の種類及び放射能量の設定

目 次

1.	はじめに1
2.	検討フロー1
3.	廃棄体に含まれる主要な放射性物質の選定用の放射能量の設定(詳細は別添1参照) 2
	(1) 廃棄体中の放射能量の設定方法 2
	(2) 3 号廃棄物埋設施設における主要な放射性物質の選定用の放射能量の設定結果 4
4.	廃棄体に含まれる主要な放射性物質の選定7
5.	廃棄体に含まれる主要な放射性物質の最大放射能濃度及び総放射能量の設定(詳細は別添1参照) 19
	(1) 廃棄体に含まれる主要な放射性物質の最大放射能濃度 19
	(2) 廃棄体に含まれる主要な放射性物質の総放射能量 19
6.	別添

1. はじめに

本資料では、廃棄物埋設を行う放射性廃棄物で容器に固型化したもの(以下「廃棄体」という。)に 含まれる主要な放射性物質の種類ごとの最大放射能濃度及び総放射能量の設定方法について説明す る。

2. 検討フロー

廃棄体に含まれる主要な放射性物質の種類ごとの最大放射能濃度及び総放射能量の検討フローを 第1図に示す。

3 号廃棄物埋設施設において、埋設する廃棄体のうち充填固化体については実用発電用原子炉で発 生後6ヶ月以上経過したものであるため、廃棄体に含まれる放射性物質の種類は「核原料物質又は核 燃料物質の製錬の事業に関する規則等の規定に基づく線量限度等を定める告示」(以下「線量告示」 という。)の別表第一等に示されている放射性物質のうち半減期30日以上のものとし、その中から希 ガス及び生成量の極めて小さいものを除いた170種類(以下「埋設処分の観点から考慮すべき放射性 物質」という。)を評価の対象とする。

公衆の受ける線量への寄与の大きい主要な放射性物質の選定を行うため、上記の埋設処分の観点から考慮すべき放射性物質を対象に放射能量(以下「主要な放射性物質の選定用の放射能量」という。)の設定を行う。主要な放射性物質の選定用の放射能量の設定に際しては、これまでの1号廃棄物埋設施設及び2号廃棄物埋設施設の埋設実績を参考とし、大部分の放射性物質の放射能量は計算により求めて設定する。

上記のとおり設定した主要な放射性物質の選定用の放射能量を基に線量評価を行い、3 号廃棄物埋 設施設における廃棄体に含まれる主要な放射性物質を選定する。

また、1 号廃棄物埋設施設及び2 号廃棄物埋設施設における廃棄体に含まれる主要な放射性物質に ついては、「廃棄物埋設事業変更許可申請書」(平成10年10月8日付け、10安(廃規)第49号を持以 って事業変更許可)(以下「既申請書」という。)の「添付書類五 イ 安全設計の方針 (6) 廃棄物 埋設を行う放射性廃棄物に含まれる主要な放射性物質の種類」のとおりとする。

上記のとおり選定した主要な放射性物質を対象に、廃棄体に含まれる主要な放射性物質の種類ごと の最大放射能濃度及び総放射能量を設定する。



第1図 廃棄体に含まれる主要な放射性物質の最大放射能濃度及び総放射能量の検討フロー

- 3. 廃棄体に含まれる主要な放射性物質の選定用の放射能量の設定(詳細は別添1参照)
 - (1) 廃棄体中の放射能量の設定方法

主要な放射性物質の選定用の放射能量を設定するため、廃棄体中の放射能量(C1-36 を除く)の設定を行う。第2回に廃棄体中の放射能量の設定フローを示す。



第2図 廃棄体中の放射能量の設定フロー

(i) 埋設処分の観点から考慮すべき放射性物質の生成量の計算

廃棄体に含まれる放射性物質は、原子炉冷却材中に存在する放射性物質に起因するものである。 この原子炉冷却材中の放射性物質には、燃料起源、原子炉構成材料の腐食生成物起源(以下「ク ラッド起源」という。)及び原子炉冷却材起源のものが存在することから、放射性物質の起源ご とに生成量を計算する。

燃料起源の放射性物質の生成量は、燃料の種類、元素組成及び照射条件等に基づき、 ORIGEN-2. 2UPJを用いて計算する。

クラッド起源の放射性物質の生成量は、軽水型原子炉施設の構造材の元素組成をJIS等の規格 値及び分析データに基づき設定し、ORIGEN-2.2UPJを用いて計算する。

原子炉冷却材起源の放射性物質の生成量は、原子炉冷却材中の元素組成を検査成績書、水質管理基準に基づき設定し、ORIGEN-2.2UPJを用いて計算する。

上記のとおり計算した放射性物質のうち、埋設処分の観点から考慮すべき放射性物質は、「線 量告示」別表第一等に示されている放射性物質のうち半減期 30 日以上の放射性物質とし、希ガ ス及び生成量の極めて小さいものを除く 170 種類とする。 (ii) 燃料起源及びクラッド起源の放射性物質の原子炉冷却材への移行に関する計算

燃料起源及びクラッド起源の放射性物質については、原子炉冷却材へ移行したものが廃棄体に 含まれる放射性物質となることから、放射性物質の燃料及びクラッド(以下「原子炉構成材料の 腐食生成物」という。)から原子炉冷却材への移行に関する計算を行う。

燃料起源の放射性物質の原子炉冷却材への移行は、燃料からの溶出比と原子炉内での移行率を 考慮して算出する。

クラッド起源の放射性物質の原子炉冷却材への移行は、材料ごとの溶出率及び表面積に応じて 算出する。

上記のとおり原子炉冷却材の放射能濃度を算出し、原子炉冷却材測定データとの比較を行う。 また、必要に応じて腐食生成物間の寄与率等のフィッティングを行う。

さらに、埋設した廃棄体の放射性物質ごとの放射能量を算出し、廃棄体1本当たりの平均放射 能量を算出した結果との比較を行う。また、必要に応じて腐食生成物と核分裂生成物の寄与率等 のフィッティング作業を行う。

(iii) 廃棄体中の放射能量の設定

「(ii) 燃料起源及びクラッド起源の放射性物質の原子炉冷却材への移行に関する計算」の結果から、廃棄物中の蓄積放射能量を算出し、主要な放射性物質の選定に用いる廃棄体中の放射能量を設定する。

(2)3号廃棄物埋設施設における主要な放射性物質の選定用の放射能量の設定結果

「(1) 廃棄体中の放射能量の設定方法」に基づき設定した、3 号廃棄物埋設施設における主要な 放射性物質の選定用の放射能量を第1表に示す。

第1表 3号廃棄物埋設施設における廃棄体に含まれる

放射性物質	半減期	放射能量	放射性物質	半減期	放射能量
の種類	(y)	(Bq)	の種類	(y)	(Bq)
Н-3	1.23×10^{1}	1.6×10^{12}	Ag-108m	4.18×10^{2}	3.2×10^{6}
Be-10	1.51×10^{6}	2.8×10^8	Ag-110m	6.84×10^{-1}	1.8×10^{10}
C-14	5. 70×10^3	2.0×10^{11}	Cd-109	1.26×10^{0}	6.0 $\times 10^{8}$
Na-22	2.60 $\times 10^{\circ}$	9.7 $\times 10^{5}$	Cd-113	7.70×10^{15}	2.3 $\times 10^{-6}$
Si-32	1.32×10^{2}	4.8×10^{1}	Cd-113m	1.41×10^{1}	5.7 $\times 10^{6}$
S-35	2. 40×10^{-1}	1.4×10^{10}	Cd-115m	1.22×10^{-1}	6.9×10^9
C1-36	3.01×10^5	4.8×10^{5}	In-114m	1.36×10^{-1}	6.2×10^{11}
K-40	1.25×10^{9}	3.5×10^{2}	In-115	4.41×10^{14}	6. 1×10^{-1}
Ca-41	1.02×10^{5}	4.1 $\times 10^{6}$	Sn-113	3. 15×10^{-1}	4.6×10^{10}
Ca-45	4. 46×10^{-1}	4.2×10^{10}	Sn-119m	8.03×10^{-1}	6.0×10^{10}
Sc-46	2. 30×10^{-1}	1.4×10^{13}	Sn-121m	4.39×10^{1}	8.3×10^{6}
V-49	9. 04×10^{-1}	0	Sn-123	3.54×10^{-1}	9.7 $\times 10^{9}$
Mn-54	8.55 $\times 10^{-1}$	2.3×10^{12}	Sn-126	2.30×10^{5}	1.6×10^{5}
Fe-55	2. $74 \times 10^{\circ}$	6.9×10^{12}	Sb-124	1.65×10^{-1}	4. 3×10^{12}
Fe-59	1.22×10^{-1}	2.3×10^{12}	Sb-125	2.76 $\times 10^{\circ}$	2.0×10^{10}
Co-58	1.94×10^{-1}	7.9×10^{13}	Te-121m	4.22×10^{-1}	0
Co-60	5. $27 \times 10^{\circ}$	1.6×10^{13}	Te-123	6.00×10^{14}	1.9×10^{-1}
Ni-59	1.01×10^{5}	5.1 $\times 10^{9}$	Te-123m	3.27×10^{-1}	4. 3×10^{10}
Ni-63	1.00×10^{2}	5. 6×10^{11}	Te-125m	1.57×10^{-1}	5.6×10^9
Zn-65	6.69 $\times 10^{-1}$	1.1×10^{11}	Te-127m	2.99×10^{-1}	1.1×10^{10}
Se-75	3.28×10^{-1}	1.1×10^{10}	Te-129m	9.21 \times 10 ⁻²	1.2×10^{10}
Se-79	2.95×10^{5}	1.5×10^{4}	I-125	1.63×10^{-1}	1.2×10^{2}
Rb-87	4.92×10^{10}	9.3 $\times 10^{2}$	I-129	1.57×10^{7}	8.4 $\times 10^{5}$
Sr-85	1.78×10^{-1}	7.5×10^{9}	Cs-134	2.06×10^{0}	2. 1×10^{12}
Sr-89	1.38×10^{-1}	3.8×10^{11}	Cs-135	2.30×10^{6}	2.6 $\times 10^{6}$
Sr-90	2.88 $\times 10^{1}$	6. 7×10^{10}	Cs-137	3.02×10^{1}	7.3×10^{10}
Y-91	1.60×10^{-1}	4.6×10^{11}	Ba-133	1.05×10^{1}	1.3×10^{8}
Zr-93	1.53×10^{6}	1.8×10^{6}	La-137	6.00×10^4	3.9×10^{1}
Zr-95	1.75×10^{-1}	1.2×10^{12}	La-138	1.02×10^{11}	2.4×10^{0}
Nb-91	6.80×10^2	0	Ce-139	3.77×10^{-1}	9.6×10^{6}
Nb-92	3.47×10^{7}	3.1×10^2	Ce-141	8.91×10 ⁻²	5.5×10^{11}
Nb-93m	1.61×10^{1}	2.2×10^{5}	Ce-144	7.81×10 ⁻¹	4. 2×10 ¹¹
Nb-94	2.03×10^4	8.1×10 ⁸	Nd-144	2.29×10^{15}	3. 2×10 ⁻²
Nb-95	9.59×10 ⁻²	1.2×10^{12}	Pm-145	1.77×10^{1}	6.9×10 ⁴
Mo-93	4.00×10^{3}	2.7×10^{7}	Pm-146	$5.53 \times 10^{\circ}$	4.4×10^{3}
Tc-97	2.60×10^{6}	7.9×10^{3}	Pm-147	2.62×10^{6}	7.4×10^{10}
Tc-97m	2.47×10^{-1}	3.9×10^{7}	Pm-148m	1.13×10 ⁻¹	9. 3×10^{9}
Tc-98	$4.20 \times 10^{\circ}$	8.6×10°	Sm-145	9.32 \times 10 ⁻¹	$4.9 \times 10^{\circ}$
Tc-99	$2.11 \times 10^{\circ}$	$7.4 \times 10^{\circ}$	Sm-146	$1.03 \times 10^{\circ}$	1.3×10^{-2}
Ku-103	1.08×10^{-1}	8.0×10^{11}	Sm-147	1.06×10^{11}	9.8×10^{-1}
Ku-106	$1.02 \times 10^{\circ}$	1.2×10 ¹¹	Sm-148	7.00×10^{10}	1.6×10^{-5}
Kh-102	5.67×10^{-1}	$5.3 \times 10^{\circ}$	Sm-151	9.00×10^{1}	2.6×10°
Pd=107	$1.50 \times 10^{\circ}$	I 3.9×10 [±]	Eu-149	$1 2.55 \times 10^{+}$	0

主要な放射性物質の選定に用いる放射能量(1/2)

第1表 3号廃棄物埋設施設における廃棄体に含まれる

放射性物質	半減期	放射能量	放射性物質	半減期	放射能量
の種類	(y)	(Bq)	の種類	(y)	(Bq)
Eu-150	3.69×10^{1}	4. $7 \times 10^{\circ}$	Th-229*1	7.34×10^{3}	1.7×10^{-2}
Eu-152	1.35×10^{1}	5. 0×10^{7}	Th-230*1	7.54×10^{4}	1.1×10^{1}
Eu-154	8.59 $\times 10^{\circ}$	1.3×10^{9}	Th-232*1	1.41×10^{10}	1.3×10^{-1}
Eu-155	4. $76 \times 10^{\circ}$	9. 4×10^{8}	Pa-231*1	3.28×10^4	6.5 $\times 10^{\circ}$
Gd-152	1.08×10^{14}	3.9×10^{-3}	U-232*1	6.89×10^{1}	1.5×10^{3}
Gd-153	6.59 \times 10 ⁻¹	1.4×10^{11}	U-233*1	1.59×10^{5}	1.1×10^{2}
Tb-157	7. 10×10^{1}	1.9×10^{4}	U-234*1	2. 46×10^5	6. 2×10^5
Tb-160	1.98×10^{-1}	2.8×10^{13}	U-235*1	7.04×10^{8}	1.8×10^{4}
Dy-159	3.96×10^{-1}	1.6×10^{6}	U-236*1	2.34×10^{7}	9.9 $\times 10^4$
Ho-163	4. 57 $\times 10^3$	6. 1×10^{2}	U-238*1	4.47×10^9	1.3×10^{5}
Ho-166m	1.20×10^{3}	1.4×10^{5}	Np-235*1	1.09×10^{0}	4. 6×10^{2}
Tm-170	3.52×10^{-1}	6. 7×10^{13}	Np-236*1	1.54×10^{5}	9. 4×10^{-1}
Tm-171	1.92×10^{0}	4. 2×10^{11}	Np-237*1	2.14×10^{6}	6. 4×10^4
Yb-169	8.77 $\times 10^{-2}$	8.6×10 ¹¹	Pu-236*1	$2.86 \times 10^{\circ}$	8.7 $\times 10^4$
Lu-176	3.85×10^{10}	2. 3×10^{2}	Pu-237*1	1.24×10^{-1}	5. 2×10^4
Lu-177m	4. 39×10^{-1}	2. 3×10^{10}	Pu-238*1	8.77 $\times 10^{1}$	2.7 $\times 10^{8}$
Hf-175	1.92×10^{-1}	6. 4×10^{8}	Pu-239*1	2. 41×10^4	1.2×10^{8}
Hf-181	1.16×10^{-1}	8.6 $\times 10^{9}$	Pu-240*1	6.56×10^{3}	1.2×10^{8}
Hf-182	9.00 $\times 10^{6}$	$3.9 \times 10^{\circ}$	Pu-241*1	1.44×10^{1}	2.8×10^{10}
Ta-180m	1.00×10^{13}	1.7×10^{-3}	Pu-242*1	3.75×10^{5}	1.9×10^{5}
Ta-182	3. 14×10^{-1}	1.4×10^{13}	Pu-244*1	8.00×10^{7}	1.2×10^{-2}
W-181	3. 32×10^{-1}	2.7 $\times 10^{10}$	Am-241*1	4.32×10^{2}	2. 4×10^{7}
W-185	2.06 $\times 10^{-1}$	1.0×10^{12}	Am-242m*1	1.41×10^{2}	8.6 $\times 10^{5}$
W-188	1.91×10 ⁻¹	5. 0×10^{10}	Am-243*1	7.37×10^{3}	9. 2×10^5
Re-187	4. 12×10^{10}	2.8 $\times 10^{3}$	Cm-241*1	8.99×10 ⁻²	1.1×10^{3}
0s-185	2.56 $\times 10^{-1}$	5.2×10^{10}	Cm-242*1	4.46×10^{-1}	4. 3×10^{9}
0s-194	6.00 $\times 10^{\circ}$	9. 0×10^{7}	Cm-243*1	2.91×10^{1}	7.0×10^{5}
Ir-192	2.02×10^{-1}	9. 1×10 ¹²	Cm-244*1	1.81×10^{1}	5. 0×10^{7}
Ir-192m	2. 41×10^2	5.5 $\times 10^{6}$	Cm-245*1	8.50×10^{3}	3. 4×10^{3}
Ir-194m	4.68 $\times 10^{-1}$	3.9×10^{11}	Cm-246*1	4.76 $\times 10^{3}$	2.5 $\times 10^{2}$
Pt-190	6.50×10^{11}	4.5 $\times 10^{-2}$	Cm-247*1	1.56×10^{7}	3.8×10^{-4}
Pt-193	5.00 $\times 10^{1}$	3.9×10^{7}	Cm-248*1	3.48×10^5	4.9×10^{-4}
Hg-203	1.28×10^{-1}	3.5×10^{11}	Cm-250*1	8.30 $\times 10^{3}$	1.9×10^{-10}
T1-204	3. $78 \times 10^{\circ}$	8.7 $\times 10^{10}$	Bk-249*1	9.04×10 ⁻¹	9.9 $\times 10^{-1}$
Pb-205	1.53×10^{7}	1.8×10^{2}	Cf-249*1	3.51×10^{2}	2.8 $\times 10^{-4}$
Pb-210*1	2.22×10^{1}	1.5×10^{-4}	Cf-250*1	1.31×10^{1}	2.2×10^{-2}
Bi-208	3.68×10^5	2.5 $\times 10^{2}$	Cf-251*1	9.00 $\times 10^2$	8.0×10 ⁻⁵
Bi-210m*1	3.04×10^{6}	7.3×10^{1}	Cf-252*1	$2.65 \times 10^{\circ}$	5.8 $\times 10^{-3}$
Po-210*1	3.79 $\times 10^{-1}$	5.8 $\times 10^{8}$	Cf-254*1	1.66×10^{-1}	2. 4×10^{-6}
Ra-226*1	1.60×10^{3}	5.9 $\times 10^{-3}$	Es-254*1	7.55×10^{-1}	1.5×10^{-6}
Ra-228	5.75 $\times 10^{\circ}$	7.4×10^{-3}	Es-255*1	1.09×10^{-1}	1.4×10^{-8}
Ac-227*1	2. 18×10^{1}	1.1×10^{-1}	今 、按種		7 0 × 1010 *2
Th-228*1	1.91×10^{0}	2.6×10^{2}	主α核性		1.0×10

主要な放射性物質の選定に用いる放射能量(2/2)

*1 アルファ線を放出する放射性物質(以下「α核種」という。)

*2 全α核種の放射能量は、*1を付した各α核種とその子孫核種の寄与を加えた合計値。

4. 廃棄体に含まれる主要な放射性物質の選定

廃棄体に含まれる主要な放射性物質は、「評価対象個人」の線量に基づき選定する。線量評価に当たっては、被ばく経路の重畳を考慮する。具体的には以下の考え方・手順で実施する。

- ・廃棄体中に含まれる放射性物質の種類は、「2. 検討フロー」に示すとおり、「線量告示」別表第一 等に示されている放射性物質のうち半減期 30 日以上のものとし、その中から希ガス及び生成量の 極めて小さいものを除いた 170 種類とする。
- ・線量評価の対象とするシナリオは、覆土完了後の廃棄物埋設地からの放射性物質の漏えいに起因するシナリオとし、気体廃棄物放出時の評価、液体廃棄物放出時の評価、スカイシャイン評価の評価及び廃棄体落下時の評価は対象外とする。
- ・管理期間終了後に係る線量評価において、複数の移行経路からの被ばくの重ね合わせを考慮した評価対象個人の線量を評価し、その合計線量に基づいて主要な放射性物質の選定を行う。
- ・主要な放射性物質は、最大の線量値を持つ放射性物質の線量の最大値と比較して、当該放射性物質の線量の最大値が1%以上であるものを選定する。
- ・核燃料物質又は核燃料物質によつて汚染された物の第二種廃棄物埋設の事業に関する規則(以下「事業規則」という。)の「ピット処分」において放射能濃度の制限が定められている放射性物質を主要な放射性物質として選定する。
- ・線量評価パラメータの設定等の不確実性を考慮し、平成10年10月8日付け10安(廃規)第49号を もって事業変更の許可を受けた廃棄物埋設事業変更許可申請書において主要な放射性物質として 選定している放射性物質を、主要な放射性物質として選定する。

上記を踏まえ、放射性物質の選定を行う線量評価シナリオは本文「4.(2)(ii)線量評価シナリオ」 に示すものを、線量評価モデルは本文「4.(2)(iii)線量評価モデル」に示すものを用いる。ただし、 線量評価シナリオは埋設した廃棄体に起因するシナリオとする。

また、線量評価パラメータについては、補足説明資料9「線量評価パラメーターパラメータ根拠集-」 第1表~第9表に示すものを使用する。

ただし、線量評価パラメータのうち、廃棄体中の放射性物質の放射能量については第1表「3号廃 棄物埋設施設における主要な放射性物質の選定用の放射能量」に示すものを、放射性物質又は元素ご とに設定する線量評価パラメータについては、別添-2「3号廃棄物埋設施設 主要な放射性物質の選 定用パラメータ設定」に示すものを使用する。このうち、文献値及び実験値のないものは、その種類 に応じて化学的類似性を考慮して設定する。

上記に基づき計算した、3 号廃棄物埋設施設における廃棄体に含まれる主要な放射性物質の選定過

補9添1-7

程でのシナリオごとの相対重要度を第2表~第6表に示す。本結果に基づき、3号廃棄物埋設施設に おける廃棄体に含まれる主要な放射性物質を以下のとおり選定した。

・3 号廃棄物埋設施設における廃棄体に含まれる主要な放射性物質

H-3, C-14, Co-60, Ni-59, Ni-63, Sr-90, Nb-94, Tc-99, I-129, Cs-137, アルファ線を放出する 放射性物質

また、1 号廃棄物埋設施設及び2 号廃棄物埋設施設における廃棄体に含まれる主要な放射性物質に ついては、「廃棄物埋設事業変更許可申請書」(平成10年10月8日付け、10安(廃規)第49号を持以 って事業変更許可)(以下「既申請書」という。)の「添付書類五 イ(6) 廃棄物埋設を行う放射性廃 棄物に含まれる主要な放射性物質の種類」のとおりとする。

	71-1-1	0万元未初		N O HAN	主文/文 (中国/2	001 H.W.		/(1/2/	
核種	最大 線量時 の時間	最大線量	相対 重要度	選定 結果 ^{*2}	核種	最大 線量時 の時間	最大線量	相対 重要度	選定 結果 ^{*2}
H-3	300	8. 42×10^{-9}	1.07×10^{-7}		Ag-108m	0	0	0	
Be-10	52,700	2.90×10^{-5}	3.68×10^{-4}		Ag-110m	0	0	0	
C-14	431	7.87×10^{-2}	1.00×10^{0}	0	Cd-109	0	0	0	
Na-22	0	0	0	-	Cd-113	24, 390	1.90×10^{-16}	2. 42×10^{-15}	
Si-32	2,530	1.60×10^{-18}	2.04 \times 10 ⁻¹⁷		Cd-113m	0	0	0	
S-35	0	0	0		Cd-115m	0	0	0	
C1-36	300	6.33 $\times 10^{-6}$	8.04×10 ⁻⁵		In-114m	0	0	0	
K-40	203, 000	5.61×10^{-10}	7.12 \times 10 ⁻⁹		In-115	14, 760	5.67 $\times 10^{-13}$	7.20×10^{-12}	
Ca-41	22,040	2.14×10 ⁻⁷	2.72 \times 10 ⁻⁶		Sn-113	0	0	0	
Ca-45	0	0	0		Sn-119m	0	0	0	
Sc-46	0	0	0		Sn-121m	0	0	0	
V-49	0	0	0		Sn-123	0	0	0	
Mn-54	0	0	0		Sn-126	70, 400	4.50×10^{-6}	5.71 \times 10 ⁻⁵	
Fe-55	300	3.49×10^{-24}	4.43×10^{-23}		Sb-124	0	0	0	
Fe-59	0	0	0		Sb-125	0	0	0	
Co-58	0	0	0		Te-121m	0	0	0	
Co-60	329	1.45×10^{-17}	$1.84 imes 10^{-16}$		Te-123	15, 410	5.65 \times 10 ⁻¹²	7. 18×10^{-11}	
Ni-59	19,700	7.01×10^{-5}	8.91×10^{-4}		Te-123m	0	0	0	
Ni-63	1,850	3.60×10^{-14}	4.57 $\times 10^{-13}$		Te-125m	0	0	0	
Zn-65	0	0	0		Te-127m	0	0	0	
Se-75	0	0	0		Te-129m	0	0	0	
Se-79	44, 420	3. 46×10^{-8}	4. 40×10^{-7}		I-125	0	0	0	
Rb-87	202,000	3.08×10^{-10}	3.91×10^{-9}		I-129	300	2.05×10^{-4}	2.60 $\times 10^{-3}$	\triangle
Sr-85	0	0	0		Cs-134	0	0	0	
Sr-89	0	0	0		Cs-135	214,000	9.60 $\times 10^{-8}$	1.22×10^{-6}	
Sr-90	758	2.05×10^{-22}	2.60 \times 10 ⁻²¹		Cs-137	0	0	0	
Y-91	0	0	0		Ba-133	0	0	0	
Zr-93	15, 390	3. 41×10^{-8}	4.33 $\times 10^{-7}$		La-137	17, 240	9. 33×10^{-13}	1.19×10^{-11}	
Zr-95	0	0	0		La-138	18, 560	6.88 $\times 10^{-12}$	8.74 \times 10 ⁻¹¹	
Nb-91	0	0	0		Ce-139	0	0	0	
Nb-92	14, 918	2. 61×10^{-9}	3. 31×10^{-8}		Ce-141	0	0	0	
Nb-93m	0	0	0		Ce-144	0	0	0	
Nb-94	13, 020	4.67 $\times 10^{-3}$	5.93×10^{-2}		Nd-144	23, 680	3. 50×10^{-14}	4. 44×10^{-13}	
Nb-95	0	0	0		Pm-145	0	0	0	
Mo-93	411	8.60×10^{-5}	1.09×10^{-3}	\triangle	Pm-146	0	0	0	
Tc-97	300	1.40×10^{-9}	1.78×10^{-8}		Pm-147	0	0	0	
Tc-97m	0	0	0		Pm-148m	0	0	0	
Tc-98	300	9.32 \times 10 ⁻¹¹	1.18×10^{-9}		Sm-145	0	0	0	
Tc-99	300	1.24×10^{-5}	1.57×10^{-4}		Sm-146	25, 260	7.35 $\times 10^{-14}$	9.33 \times 10 ⁻¹³	
Ru-103	0	0	0		Sm-147	25, 280	5.03×10^{-12}	6. 38×10^{-11}	
Ru-106	0	0	0		Sm-148	25, 320	7.18×10^{-17}	9. 11×10^{-16}	
Rh-102	0	0	0		Sm-151	1, 785	3. 46×10^{-19}	4. 39×10^{-18}	
Pd-107	25, 240	1.33×10^{-9}	1.69×10^{-8}		Eu-149	0	0	0	

第2表 3 号廃棄物埋設施設における相対重要度(確からしい自然事象シナリオ)(1/2)

*2 選定結果の各凡例の意味は以下のとおり。

◎:相対重要度1(最重要核種) □:相対重要度0.01以上 -:相対重要度0.001未満

	// = = = = = = = = = = = = = = = = = =			·/ @/IH/.j_		20: 1/11		/ (=/ =/	r
核種	最大 線量時 の時間	最大線量	相対 重要度	選定 結果 ^{*2}	核種	最大 線量時 の時間	最大線量	相対 重要度	選定 結果 ^{*2}
Eu-150	0	0	0		Th-228	300	9.43 $\times 10^{-8}$	1.20×10^{-6}	
Eu-152	0	0	0		Th-229	5, 100	1.61×10^{-8}	2.05 $\times 10^{-7}$	
Eu-154	0	0	0		Th-230	7, 280	3. 46×10^{-7}	4. 39×10^{-6}	
Eu-155	0	0	0		Th-232	21, 500	3. 39×10^{-12}	4.30×10^{-11}	
Gd-152	23, 894	4.53 $\times 10^{-15}$	5.76 $\times 10^{-14}$		Pa-231	2,645	5.71 \times 10 ⁻⁷	7.25×10^{-6}	
Gd-153	0	0	0		U-232	300	3.76 $\times 10^{-8}$	4.77 $\times 10^{-7}$	
Tb-157	1,460	3.20×10^{-22}	4.06×10^{-21}		U-233	834	8.95×10^{-9}	1.14×10^{-7}	
Tb-160	0	0	0		U-234	719	1.88×10^{-5}	2.39 $\times 10^{-4}$	
Dy-159	0	0	0		U-235	718	1.36×10^{-6}	1.72×10^{-5}	
Но-163	13, 760	3.87×10^{-14}	4.91×10^{-13}		U-236	716	2.52 $\times 10^{-6}$	3.21×10^{-5}	
Ho-166m	9, 380	6.96×10^{-9}	8.84×10 ⁻⁸		U-238	712	4.29 $\times 10^{-6}$	5. 45×10^{-5}	
Tm-170	0	0	0		Np-235	0	0	0	
Tm-171	0	0	0		Np-236	851	8. 10×10^{-11}	1.03×10^{-9}	
Yb-169	0	0	0		Np-237	847	2.23×10^{-5}	2.83 $\times 10^{-4}$	
Lu-176	18, 560	1.05×10^{-9}	1.33×10^{-8}		Pu-236	824	4.62×10^{-13}	5.87 $\times 10^{-12}$	
Lu-177m	0	0	0		Pu-237	0	0	0	
Hf-175	0	0	0		Pu-238	1,620	2. 20×10^{-12}	2.80×10^{-11}	
Hf-181	0	0	0		Pu-239	12, 580	2.63 $\times 10^{-4}$	3. 34×10^{-3}	\triangle
Hf-182	15, 260	8.45 \times 10 ⁻¹¹	1.07×10^{-9}		Pu-240	10, 250	1.09×10^{-4}	1.38×10^{-3}	\bigtriangleup
Ta-180	316	1.13×10^{-14}	1.43×10^{-13}		Pu-241	18, 420	7.01×10^{-11}	8.90×10^{-10}	
Ta-182	0	0	0		Pu-242	13, 460	5.66 $\times 10^{-7}$	7.19 \times 10 ⁻⁶	
W-181	300	8.10 \times 10 ⁻²⁰	1.03×10^{-18}		Pu-244	13, 680	1.16×10^{-13}	1.48×10^{-12}	
W-185	0	0	0		Am-241	18, 420	2.68 $\times 10^{-9}$	3. 40×10^{-8}	
W-188	0	0	0		Am-242m	4,860	2. 19×10^{-23}	2.79 \times 10 ⁻²²	
Re-187	300	2.63×10^{-10}	3. 34×10^{-9}		Am-243	22, 960	7.57 $\times 10^{-6}$	9.61 \times 10 ⁻⁵	
0s-185	0	0	0		Cm-241	0	0	0	
0s-194	0	0	0		Cm-242	4,960	2.76 $\times 10^{-25}$	3.50×10^{-24}	
Ir-192	0	0	0		Cm-243	0	0	0	
Ir-192m	4,240	1.28×10^{-12}	1.62×10^{-11}		Cm-244	0	0	0	
Ir-194m	0	0	0		Cm-245	19, 320	3.75 $\times 10^{-9}$	4. 76×10^{-8}	
Pt-190	25, 300	1.92×10^{-13}	2. 44×10^{-12}		Cm-246	15, 810	9. 14×10^{-11}	1.16×10^{-9}	
Pt-193	2020	2.14×10^{-30}	2.72×10^{-29}		Cm-247	53, 200	1.29×10^{-14}	1.64×10^{-13}	
Hg-203	0	0	0		Cm-248	52, 150	4. 77×10^{-14}	6.06 $\times 10^{-13}$	
T1-204	0	0	0		Cm-250	19, 300	1.83×10^{-20}	2.33×10^{-19}	
Pb-205	27, 980	6.39 \times 10 ⁻¹¹	8.11 \times 10 ⁻¹⁰		Bk-249	0	0	0	
Pb-210	7,500	3.99×10^{-6}	5.07 $\times 10^{-5}$		Cf-249	7, 660	1.72×10^{-22}	2.18×10^{-21}	
Bi-208	14, 660	2.68×10^{-9}	3. 40×10^{-8}		Cf-250	19, 340	2.02×10^{-22}	2.57×10^{-21}	
Bi-210m	14, 844	3.26×10^{-10}	4. 14×10^{-9}		Cf-251	10, 720	2. 17×10^{-19}	2.75 $\times 10^{-18}$	
Po-210	7, 480	1.08×10^{-5}	1.37×10^{-4}		Cf-252	0	0	0	
Ra-226	7, 480	2.26×10^{-6}	2.87 $\times 10^{-5}$		Cf-254	0	0	0	
Ra-228	21, 840	1.56×10^{-10}	1.98×10^{-9}		Es-254	0	0	0	
Ac-227	2,685	1.43×10^{-7}	1.82×10^{-6}		Es-255	0	0	0	

第2表 3 号廃棄物埋設施設における相対重要度(確からしい自然事象シナリオ)(2/2)

*2 選定結果の各凡例の意味は以下のとおり。

◎:相対重要度1(最重要核種) □:相対重要度0.01以上 —:相対重要度0.001未満

	/14 0 4							(-/ -/	r
核種	最大 線量時 の時間	最大線量	相対 重要度	選定 結果 ^{*2}	核種	最大 線量時 の時間	最大線量	相対 重要度	選定 結果 ^{*2}
H-3	300	3.83×10^{-9}	6.35×10 ⁻⁹		Ag-108m	9,200	3.03×10^{-16}	5. 03×10^{-16}	
Be-10	667	7.05×10^{-4}	1.17×10^{-3}	\triangle	Ag-110m	0	0	0	
C-14	384	6. 03×10^{-1}	1.00×10^{0}	0	Cd-109	0	0	0	
Na-22	0	0	0		Cd-113	3, 900	1.42×10^{-15}	2. 36×10^{-15}	
Si-32	2, 485	2.78 \times 10 ⁻¹⁸	4.61 \times 10 ⁻¹⁸		Cd-113m	360	6. 24×10^{-22}	1.03×10^{-21}	
S-35	0	0	0		Cd-115m	0	0	0	
C1-36	300	4.60 $\times 10^{-6}$	7.63×10^{-6}		In-114m	0	0	0	
K-40	52,000	4.71 \times 10 ⁻⁸	7.81×10^{-8}		In-115	6,920	3. 15×10^{-11}	5. 23×10^{-11}	
Ca-41	5,460	6. 14×10^{-6}	1.02×10^{-5}		Sn-113	0	0	0	
Ca-45	0	0	0		Sn-119m	0	0	0	
Sc-46	0	0	0		Sn-121m	0	0	0	
V-49	0	0	0		Sn-123	0	0	0	
Mn-54	0	0	0		Sn-126	39, 740	2.77 $\times 10^{-5}$	4.59 $\times 10^{-5}$	
Fe-55	300	5.75 $\times 10^{-18}$	9.54 \times 10 ⁻¹⁸		Sb-124	0	0	0	
Fe-59	0	0	0		Sb-125	0	0	0	
Co-58	0	0	0		Te-121m	0	0	0	
Co-60	300	1.63×10^{-13}	2.71 \times 10 ⁻¹³		Te-123	8, 780	9. 21×10^{-12}	1.53×10^{-11}	
Ni-59	3, 900	1.06×10^{-3}	1.76×10^{-3}	\bigtriangleup	Te-123m	0	0	0	
Ni-63	1,450	6.76 $\times 10^{-8}$	1.12×10^{-7}		Te-125m	0	0	0	
Zn-65	0	0	0		Te-127m	0	0	0	
Se-75	0	0	0		Te-129m	0	0	0	
Se-79	35, 160	6. 43×10^{-8}	1.07×10^{-7}		I-125	0	0	0	
Rb-87	52,000	2.07 $\times 10^{-8}$	3. 43×10^{-8}		I-129	300	1.20×10^{-4}	1.99×10^{-4}	
Sr-85	0	0	0		Cs-134	0	0	0	
Sr-89	0	0	0		Cs-135	51, 940	4.48 $\times 10^{-6}$	7.43×10^{-6}	
Sr-90	691	7.34×10^{-15}	1.22×10^{-14}		Cs-137	0	0	0	
Y-91	0	0	0		Ba-133	0	0	0	
Zr-93	6, 860	2.20 $\times 10^{-6}$	3.65 $\times 10^{-6}$		La-137	3, 880	8.87 $\times 10^{-11}$	1.47×10^{-10}	
Zr-95	0	0	0		La-138	3, 900	5.56 $\times 10^{-10}$	9. 22×10^{-10}	
Nb-91	0	0	0		Ce-139	0	0	0	
Nb-92	7,140	7.57 $\times 10^{-8}$	1.25×10^{-7}		Ce-141	0	0	0	
Nb-93m	0	0	0		Ce-144	0	0	0	
Nb-94	6, 780	1.71×10^{-1}	2.84 $\times 10^{-1}$	0	Nd-144	3, 900	2.60 $\times 10^{-12}$	4. 30×10^{-12}	
Nb-95	0	0	0		Pm-145	435	2.63 $\times 10^{-24}$	4. 36×10^{-24}	
Mo-93	300	6.24×10^{-4}	1.04×10^{-3}	\bigtriangleup	Pm-146	0	0	0	
Tc-97	300	6.31 \times 10 ⁻¹⁰	1.05×10^{-9}		Pm-147	0	0	0	
Tc-97m	0	0	0		Pm-148m	0	0	0	
Tc-98	300	5.05×10^{-11}	8.38×10 ⁻¹¹		Sm-145	0	0	0	
Tc-99	300	5.56 $\times 10^{-6}$	9. 21×10^{-6}		Sm-146	3, 960	1.50×10^{-12}	2. 48×10^{-12}	
Ru-103	0	0	0		Sm-147	3, 960	1.02×10^{-10}	1.70×10^{-10}	
Ru-106	0	0	0		Sm-148	3, 960	1.46×10^{-15}	2. 42×10^{-15}	
Rh-102	0	0	0		Sm-151	1, 375	4. 02×10^{-12}	6.66 $\times 10^{-12}$	
Pd-107	13,060	2.75 $\times 10^{-9}$	4.57 $\times 10^{-9}$		Eu-149	0	0	0	

第3表 3号廃棄物埋設施設における相対重要度(厳しい自然事象シナリオ)(1/2)

*2 選定結果の各凡例の意味は以下のとおり。

◎:相対重要度1(最重要核種) □:相対重要度0.01以上 -:相対重要度0.001未満

r	/I* - F			1 · · / @ 1 · ·			.	(=) =)	
核種	最大 線量時 の時間	最大線量	相対 重要度	選定 結果 ^{*2}	核種	最大 線量時 の時間	最大線量	相対 重要度	選定 結果 ^{*2}
Eu-150	770	6.38 \times 10 ⁻²¹	1.06×10^{-20}		Th-228	300	1.43×10^{-7}	2.37 $\times 10^{-7}$	
Eu-152	346	4.39 \times 10 ⁻²¹	7.28×10^{-21}		Th-229	1,040	1.92×10^{-8}	3. 19×10^{-8}	
Eu-154	300	9.68 $\times 10^{-24}$	1.61×10^{-23}		Th-230	944	3. 14×10^{-6}	5. 21×10^{-6}	
Eu-155	0	0	0		Th-232	2, 325	4. 51×10^{-11}	7.49 \times 10 ⁻¹¹	
Gd-152	3,900	2.99×10^{-13}	4.95 $\times 10^{-13}$		Pa-231	1, 150	1.52×10^{-6}	2.51 \times 10 ⁻⁶	
Gd-153	0	0	0		U-232	324	5. 31×10^{-7}	8.80 $\times 10^{-7}$	
Tb-157	1, 190	2. 14×10^{-15}	3.55×10^{-15}		U-233	453	8.55 $\times 10^{-8}$	1.42×10^{-7}	
Tb-160	0	0	0		U-234	462	4.70 \times 10 ⁻⁴	7.80×10^{-4}	
Dy-159	0	0	0		U-235	454	1.33×10^{-5}	2.20 $\times 10^{-5}$	
Но-163	3, 760	4.85 $\times 10^{-12}$	8.05×10^{-12}		U-236	453	6. 52×10^{-5}	1.08×10^{-4}	
Ho-166m	3, 280	2.61×10^{-5}	4.33 $\times 10^{-5}$		U-238	452	8.85 $\times 10^{-5}$	1.47×10^{-4}	
Tm-170	0	0	0		Np-235	0	0	0	
Tm-171	0	0	0		Np-236	641.5	7.81×10^{-11}	1.29×10^{-10}	
Yb-169	0	0	0		Np-237	642.5	2.09×10^{-5}	3. 47×10^{-5}	
Lu-176	3,900	8.44×10 ⁻⁸	1.40×10^{-7}		Pu-236	410	4. 10×10^{-13}	6.79 $\times 10^{-13}$	
Lu-177m	0	0	0		Pu-237	0	0	0	
Hf-175	0	0	0		Pu-238	884	4.23×10^{-6}	7.02×10^{-6}	
Hf-181	0	0	0		Pu-239	2, 305	4. 10×10^{-2}	6. 79×10^{-2}	
Hf-182	7,620	1.97×10^{-9}	3.27×10^{-9}		Pu-240	2,225	3.44×10^{-2}	5. 71×10^{-2}	
Ta-180	300	9.88 $\times 10^{-15}$	1.64×10^{-14}		Pu-241	14, 580	1.58×10^{-10}	2.62×10^{-10}	
Ta-182	0	0	0		Pu-242	2, 335	6.63×10^{-5}	1.10×10^{-4}	
W-181	300	1.06×10^{-15}	1.76×10^{-15}		Pu-244	2, 360	4.84×10^{-12}	8.03×10^{-12}	
W-185	300	2. 16×10^{-22}	3.58×10^{-22}		Am-241	14, 580	9.37 $\times 10^{-9}$	1.55×10^{-8}	
W-188	300	$1.94 imes 10^{-25}$	3.21×10^{-25}		Am-242m	4, 740	1.63×10^{-21}	2.70 \times 10 ⁻²¹	
Re-187	300	2.65 $\times 10^{-10}$	4.40 \times 10 ⁻¹⁰		Am-243	19, 200	1.70×10^{-5}	2.82 $\times 10^{-5}$	
0s-185	0	0	0		Cm-241	0	0	0	
0s-194	0	0	0		Cm-242	4,920	2. 46×10^{-24}	4.07 $\times 10^{-24}$	
Ir-192	0	0	0		Cm-243	0	0	0	
Ir-192m	3, 800	8.64 $\times 10^{-12}$	1.43×10^{-11}		Cm-244	0	0	0	
Ir-194m	0	0	0		Cm-245	14, 660	1.33×10^{-8}	2. 21×10^{-8}	
Pt-190	13, 020	8.35 \times 10 ⁻¹³	1.38×10^{-12}		Cm-246	13, 500	3.99×10^{-10}	6.61 \times 10 ⁻¹⁰	
Pt-193	1,240	9.91 \times 10 ⁻²⁴	1.64×10^{-23}		Cm-247	52, 150	1.53×10^{-14}	2.53 $\times 10^{-14}$	
Hg-203	0	0	0		Cm-248	51, 970	5.73 $\times 10^{-14}$	9.50 $\times 10^{-14}$	
T1-204	0	0	0		Cm-250	15, 580	4.36 $\times 10^{-20}$	7.23×10^{-20}	
Pb-205	4,680	2.54 \times 10 ⁻¹⁰	4.21×10^{-10}		Bk-249	0	0	0	
Pb-210	2, 495	4.13×10^{-6}	6.85×10^{-6}		Cf-249	7,520	1.20×10^{-21}	2.00×10^{-21}	
Bi-208	7,040	8.61×10 ⁻⁸	1.43×10^{-7}		Cf-250	15, 620	4.82×10^{-22}	7.99×10^{-22}	
Bi-210m	7,400	7.44×10^{-9}	1.23×10^{-8}		Cf-251	10, 260	1.12×10^{-18}	1.86×10^{-18}	
Po-210	2,760	1.05×10^{-5}	1.74×10^{-5}		Cf-252	0	0	0	
Ra-226	2,090	2.95×10^{-6}	4.88 $\times 10^{-6}$		Cf-254	0	0	0	
Ra-228	12, 560	5.09 $\times 10^{-10}$	8.45 \times 10 ⁻¹⁰		Es-254	0	0	0	
Ac-227	1, 135	4.35×10^{-7}	7. 22×10^{-7}		Es-255	0	0	0	

第3表 3号廃棄物埋設施設における相対重要度(厳しい自然事象シナリオ)(2/2)

*2 選定結果の各凡例の意味は以下のとおり。

◎:相対重要度1(最重要核種) □:相対重要度0.01以上 —:相対重要度0.001未満

核種	最大 線量時 の時間	最大線量	相対 重要度	選定 結果* ²	核種	最大 線量時 の時間	最大線量	相対 重要度	選定 結果* ²
H-3	64	1.27×10^{-6}	1.73×10^{-5}		Ag-108m	0	0	0	
Be-10	52, 500	5. 71×10^{-7}	7.82E-06		Ag-110m	0	0	0	
C-14	431	7.30 \times 10 ⁻²	1.00×10^{0}	0	Cd-109	0	0	0	
Na-22	0	0	0		Cd-113	25, 400	2.89 $\times 10^{-18}$	3.96 $\times 10^{-17}$	
Si-32	2,505	1.83×10^{-21}	2.50 \times 10 ⁻²⁰		Cd-113m	0	0	0	
S-35	0	0	0		Cd-115m	0	0	0	
C1-36	276	6. 49×10 ⁻⁷	8.89×10^{-6}		In-114m	0	0	0	
K-40	320,000	1.28×10^{-11}	1.75×10^{-10}		In-115	14, 760	4.98 $\times 10^{-13}$	6.82 $\times 10^{-12}$	
Ca-41	22, 240	5.99 $\times 10^{-9}$	8.20×10^{-8}		Sn-113	0	0	0	
Ca-45	0	0	0		Sn-119m	0	0	0	
Sc-46	0	0	0		Sn-121m	0	0	0	
V-49	0	0	0		Sn-123	0	0	0	
Mn-54	0	0	0		Sn-126	70,000	1.97×10^{-6}	2.70 $\times 10^{-5}$	
Fe-55	59.5	6.59×10^{-19}	9.03 $\times 10^{-18}$		Sb-124	0	0	0	
Fe-59	0	0	0		Sb-125	0	0	0	
Co-58	0	0	0		Te-121m	0	0	0	
Co-60	96.1	4.64×10^{-14}	6. 36×10^{-13}		Te-123	15, 380	4.88 $\times 10^{-14}$	6.68 $\times 10^{-13}$	
Ni-59	19, 760	3. 52×10^{-6}	4.82 $\times 10^{-5}$		Te-123m	0	0	0	
Ni-63	1,845	1.30×10^{-15}	1.78×10^{-14}		Te-125m	0	0	0	
Zn-65	0	0	0		Te-127m	0	0	0	
Se-75	0	0	0		Te-129m	0	0	0	
Se-79	44, 240	1.68×10^{-9}	2.30 \times 10 ⁻⁸		I-125	0	0	0	
Rb-87	321,000	8.68×10^{-12}	1.19×10^{-10}		I-129	250	1.11×10^{-4}	1.52×10^{-3}	\bigtriangleup
Sr-85	0	0	0		Cs-134	0	0	0	
Sr-89	0	0	0		Cs-135	221,000	4.66 $\times 10^{-8}$	6.38 $\times 10^{-7}$	
Sr-90	0	0	0		Cs-137	0	0	0	
Y-91	0	0	0		Ba-133	0	0	0	
Zr-93	14, 700	6. 72×10^{-9}	9.20 $\times 10^{-8}$		La-137	18, 720	5.99 $\times 10^{-15}$	8. 20×10^{-14}	
Zr-95	0	0	0		La-138	25, 400	6.35 $\times 10^{-15}$	8.69 $\times 10^{-14}$	
Nb-91	0	0	0		Ce-139	0	0	0	
Nb-92	14, 740	3.46 $\times 10^{-13}$	4.74 $\times 10^{-12}$		Ce-141	0	0	0	
Nb-93m	0	0	0		Ce-144	0	0	0	
Nb-94	12, 860	9.67 $\times 10^{-7}$	1.32×10^{-5}		Nd-144	25, 400	3. 86×10^{-15}	5. 28×10^{-14}	
Nb-95	0	0	0		Pm-145	0	0	0	
Mo-93	409	7.59 $\times 10^{-7}$	1.04×10^{-5}		Pm-146	0	0	0	
Tc-97	244	2.40 \times 10 ⁻¹⁰	3.29×10^{-9}		Pm-147	0	0	0	
Tc-97m	5.2	6.69×10^{-21}	9. 16×10^{-20}		Pm-148m	0	0	0	
Tc-98	244	7.69×10^{-12}	1.05×10^{-10}		Sm-145	0	0	0	
Tc-99	244	2. 12×10^{-6}	2.90 $\times 10^{-5}$		Sm-146	25, 380	1.21×10^{-14}	1.65×10^{-13}	
Ru-103	0	0	0		Sm-147	25, 400	8. 25×10^{-13}	1.13×10^{-11}	
Ru-106	0	0	0		Sm-148	25, 400	1. 18×10^{-17}	1.62×10^{-16}	
Rh-102	0	0	0		Sm-151	1,720	1. 35×10^{-19}	1.85×10^{-18}	
Pd-107	25, 180	7.72×10^{-12}	1.06×10^{-10}		Eu-149	0	0	0	

第4表 3号廃棄物埋設施設における相対重要度(水産物摂取 確からしい自然事象シナリオ)(1/2)

*2 選定結果の各凡例の意味は以下のとおり。

◎:相対重要度1(最重要核種) □:相対重要度0.01以上 -:相対重要度0.001未満

○:相対重要度 0.1 以上 △:相対重要度 0.001 以上

補9添1-13

核種	最大 線量時 の時間	最大線量	相対 重要度	選定 結果 ^{*2}	核種	最大 線量時 の時間	最大線量	相対 重要度	選定 結果 ^{*2}
Eu-150	0	0	0		Th-228	216	2.57 $\times 10^{-9}$	3. 52×10^{-8}	
Eu-152	0	0	0		Th-229	1, 855	7.61 \times 10 ⁻¹⁰	1.04×10^{-8}	
Eu-154	0	0	0		Th-230	2, 340	6.25 $\times 10^{-8}$	8.56 $\times 10^{-7}$	
Eu-155	0	0	0		Th-232	13, 300	3.81 \times 10 ⁻¹³	5. 22×10^{-12}	
Gd-152	25, 400	2.75 $\times 10^{-15}$	3.76 $\times 10^{-14}$		Pa-231	2, 225	1.56×10^{-9}	2. 14×10^{-8}	
Gd-153	0	0	0		U-232	214	3.25×10^{-9}	4.44 $\times 10^{-8}$	
Tb-157	1,460	9.68 $\times 10^{-26}$	1.33×10^{-24}		U-233	823	4.38 $\times 10^{-10}$	6.00 $\times 10^{-9}$	
Tb-160	0	0	0		U-234	710	9.47 $\times 10^{-7}$	1.30×10^{-5}	
Dy-159	0	0	0		U-235	700.6	2.27 $\times 10^{-8}$	3. 11×10^{-7}	
Ho-163	13, 540	9. 16×10^{-16}	1.25×10^{-14}		U-236	708.4	1.27×10^{-7}	1.74×10^{-6}	
Ho-166m	10, 138	4. 46×10^{-13}	6. 11×10^{-12}		U-238	700.6	1.68×10^{-7}	2.29 $\times 10^{-6}$	
Tm-170	0	0	0		Np-235	13.95	1.07×10^{-19}	1.47×10^{-18}	
Tm-171	0	0	0		Np-236	785	1.76×10^{-11}	2.42 \times 10 ⁻¹⁰	
Yb-169	0	0	0		Np-237	786	7.80×10^{-6}	1.07×10^{-4}	
Lu-176	25, 400	1.04×10^{-12}	1.42×10^{-11}		Pu-236	789	2.55 $\times 10^{-13}$	3. 49×10^{-12}	
Lu-177m	0	0	0		Pu-237	0	0	0	
Hf-175	0	0	0		Pu-238	1,620	1.27×10^{-12}	1.74×10^{-11}	
Hf-181	0	0	0		Pu-239	12, 580	1.51×10^{-4}	2.07 $\times 10^{-3}$	\bigtriangleup
Hf-182	14, 740	1.37×10^{-13}	1.88×10^{-12}		Pu-240	10, 250	6.25 $\times 10^{-5}$	8.56 $\times 10^{-4}$	
Ta-180	244	4. 22×10^{-15}	5.77 $\times 10^{-14}$		Pu-241	18, 420	4.04×10^{-11}	5.53 $\times 10^{-10}$	
Ta-182	6.2	1.29×10^{-12}	1.77×10^{-11}		Pu-242	13, 460	3. 26×10^{-7}	4.46 $\times 10^{-6}$	
W-181	6.45	3. 50×10^{-17}	4.80 $\times 10^{-16}$		Pu-244	13, 540	2. 11×10^{-14}	2.89 $\times 10^{-13}$	
W-185	4.55	7.81 \times 10 ⁻¹⁸	1.07×10^{-16}		Am-241	18, 420	2.40 $\times 10^{-9}$	3. 28×10^{-8}	
W-188	4.3	9.66 $\times 10^{-19}$	1.32×10^{-17}		Am-242m	0	0	0	
Re-187	244	2.78 $\times 10^{-10}$	3.81×10^{-9}		Am-243	17, 760	4.87 $\times 10^{-7}$	6.67 $\times 10^{-6}$	
0s-185	0	0	0		Cm-241	0	0	0	
0s-194	0	0	0		Cm-242	0	0	0	
Ir-192	0	0	0		Cm-243	0	0	0	
Ir-192m	4, 220	1.27×10^{-15}	1.73×10^{-14}		Cm-244	0	0	0	
Ir-194m	0	0	0		Cm-245	18, 500	3. 41×10^{-9}	4.67 $\times 10^{-8}$	
Pt-190	25, 220	2.60 $\times 10^{-15}$	3.55×10^{-14}		Cm-246	15, 810	8.46 $\times 10^{-11}$	1.16×10^{-9}	
Pt-193	0	0	0		Cm-247	52, 400	3. 11×10^{-15}	4.26×10^{-14}	
Hg-203	0	0	0		Cm-248	51, 380	1.47×10^{-14}	2. 01×10^{-13}	
T1-204	0	0	0		Cm-250	18, 380	4.83 $\times 10^{-21}$	6.61 $\times 10^{-20}$	
Pb-205	25, 240	2.64 $\times 10^{-13}$	3.61×10^{-12}		Bk-249	0	0	0	
Pb-210	5, 340	1.60×10^{-8}	2. 19×10^{-7}		Cf-249	0	0	0	
Bi-208	14, 520	1.47×10^{-11}	2. 01×10^{-10}		Cf-250	0	0	0	
Bi-210m	14, 720	5.50 $\times 10^{-11}$	7.53×10^{-10}		Cf-251	10, 187	1.11×10^{-21}	1.52×10^{-20}	
Po-210	5, 340	6.46 $\times 10^{-7}$	8.84 $\times 10^{-6}$		Cf-252	0	0	0	
Ra-226	5, 300	7.82×10^{-9}	1.07×10^{-7}		Cf-254	0	0	0	
Ra-228	13, 300	1.33×10^{-13}	1.81×10^{-12}		Es-254	0	0	0	
Ac-227	2,215	9.15 \times 10 ⁻¹⁰	1.25×10^{-8}		Es-255	0	0	0	

第4表 3号廃棄物埋設施設における相対重要度(水産物摂取 確からしい自然事象シナリオ)(2/2)

*2 選定結果の各凡例の意味は以下のとおり。

◎:相対重要度1(最重要核種) □:相対重要度0.01以上

○:相対重要度 0.1 以上 △:相対重要度 0.001 以上

-: 相対重要度 0.001 未満

	The A			の市内主义					·
核種	最大 線量時 の時間	最大線量	相対 重要度	選定 結果 ^{*2}	核種	最大 線量時 の時間	最大線量	相対 重要度	選定 結果*2
H-3	16.1	3. 14×10^{-4}	8.66 $\times 10^{-4}$		Ag-108m	9,200	1.00×10^{-20}	2.77 $\times 10^{-20}$	
Be-10	607	5.03×10^{-6}	1.39×10^{-5}		Ag-110m	0	0	0	
C-14	402	3.62×10^{-1}	1.00×10^{0}	0	Cd-109	0	0	0	
Na-22	0	0	0		Cd-113	3,900	2.05 $\times 10^{-17}$	5.66 $\times 10^{-17}$	
Si-32	2465	4.94×10^{-21}	1.36×10^{-20}		Cd-113m	0	0	0	
S-35	0	0	0		Cd-115m	0	0	0	
C1-36	21.95	1.88×10^{-6}	5. 19×10^{-6}		In-114m	0	0	0	
K-40	52,050	6.02×10^{-11}	$1.66 imes 10^{-10}$		In-115	7,520	1.64×10^{-11}	4.52×10^{-11}	
Ca-41	5,460	3. 45×10^{-8}	9.51 \times 10 ⁻⁸		Sn-113	0	0	0	
Ca-45	0	0	0		Sn-119m	0	0	0	
Sc-46	0	0	0		Sn-121m	0	0	0	
V-49	0	0	0		Sn-123	0	0	0	
Mn-54	0	0	0		Sn-126	41,080	5.64 $\times 10^{-6}$	1.56×10^{-5}	
Fe-55	50	8.63×10^{-12}	0		Sb-124	0	0	0	
Fe-59	0	0	0		Sb-125	0	0	0	
Co-58	0	0	0		Te-121m	0	0	0	
Co-60	75.5	1. 12×10 ⁻⁷	3. 10×10 ⁻⁷		Te-123	8,760	1.17×10^{-13}	3.22×10^{-13}	
Ni-59	3,900	2.81×10^{-5}	7.76 $\times 10^{-5}$		Te-123m	0	0	0	
Ni-63	1,450	1.90×10^{-9}	5.25 $\times 10^{-9}$		Te-125m	0	0	0	
Zn-65	0	0	0		Te-127m	0	0	0	
Se-75	0	0	0		Te-129m	0	0	0	
Se-79	35,000	4.39 $\times 10^{-9}$	1.21×10^{-8}		I-125	3.25	2.73 \times 10 ⁻²⁰	7.53×10^{-20}	
Rb-87	52,050	4. 10×10^{-11}	1.13×10^{-10}		I-129	19.75	4.78 $\times 10^{-4}$	1.32×10^{-3}	\triangle
Sr-85	0	0	0		Cs-134	0	0	0	
Sr-89	0	0	0		Cs-135	51,960	2.34 \times 10 ⁻⁷	6.45×10 ⁻⁷	
Sr-90	691	3.27×10^{-18}	9.03 \times 10 ⁻¹⁸		Cs-137	0	0	0	
Y-91	0	0	0		Ba-133	0	0	0	
Zr-93	7,520	2. 22×10^{-7}	6. 11×10 ⁻⁷		La-137	3, 880	5.15 \times 10 ⁻¹⁴	1.42×10^{-13}	
Zr-95	0	0	0		La-138	3, 900	4.50 $\times 10^{-14}$	1.24×10^{-13}	
Nb-91	0	0	0		Ce-139	0	0	0	
Nb-92	7, 520	1.14×10^{-11}	3. 14×10^{-11}		Ce-141	0	0	0	
Nb-93m	0	0	0		Ce-144	0	0	0	
Nb-94	6,940	3.96 $\times 10^{-5}$	1.09×10^{-4}		Nd-144	3, 900	2.73 \times 10 ⁻¹⁴	7.55×10^{-14}	
Nb-95	0	0	0		Pm-145	0	0	0	
Mo-93	370	3.25×10^{-6}	8.96×10^{-6}		Pm-146	0	0	0	
Tc-97	19.35	1.12×10^{-9}	3. 10×10^{-9}		Pm-147	0	0	0	
Tc-97m	4.3	3.09×10^{-14}	8.52×10^{-14}		Pm-148m	0	0	0	
Tc-98	19.35	3.60×10^{-11}	9.93×10^{-11}		Sm-145	0	0	0	
Tc-99	19.35	9.91 \times 10 ⁻⁶	2.73 $\times 10^{-5}$		Sm-146	3,900	8.55×10^{-14}	2.36 $\times 10^{-13}$	
Ru-103	0	0	0		Sm-147	3,900	5.85×10^{-12}	1.61×10^{-11}	
Ru-106	0	0	0		Sm-148	3,900	8.38×10^{-17}	2.31 \times 10 ⁻¹⁶	
Rh-102	0	0	0		Sm-151	1,370	2.64×10^{-13}	7.28×10^{-13}	
Pd-107	13,020	1.92×10^{-11}	5.30×10^{-11}		Eu-149	0	0	0	

第5表 3 号廃棄物埋設施設における相対重要度(水産物摂取 厳しい自然事象シナリオ)(1/2)

*2 選定結果の各凡例の意味は以下のとおり。

◎:相対重要度1(最重要核種) □:相対重要度0.01以上 -:相対重要度0.001未満

核種	最大 線量時 の時間	最大線量	相対 重要度	選定 結果 ^{*2}	核種	最大 線量時 の時間	最大線量	相対 重要度	選定 結果*2
Eu-150	0	0	0		Th-228	207	5. 19×10^{-9}	1.43×10^{-8}	
Eu-152	0	0	0		Th-229	993	1.37×10^{-9}	3.78 $\times 10^{-9}$	
Eu-154	0	0	0		Th-230	1,005	2. 11×10^{-7}	5.81 $\times 10^{-7}$	
Eu-155	0	0	0		Th-232	3,020	2.39 \times 10 ⁻¹²	6.60 $\times 10^{-12}$	
Gd-152	3, 900	1.95×10^{-14}	5.37 $\times 10^{-14}$		Pa-231	979	5.37 $\times 10^{-9}$	1.48×10^{-8}	
Gd-153	0	0	0		U-232	204	6.52 $\times 10^{-9}$	1.80×10^{-8}	
Tb-157	1,190	3.56×10^{-19}	9.81 \times 10 ⁻¹⁹		U-233	691	6.12 \times 10 ⁻¹⁰	1.69×10^{-9}	
Tb-160	0	0	0		U-234	466	2. 11×10^{-6}	5.81 $\times 10^{-6}$	
Dy-159	0	0	0		U-235	452	5. 17×10^{-8}	1.43×10^{-7}	
Ho-163	3, 700	3.87×10^{-14}	1.07×10^{-13}		U-236	454	2.87 $\times 10^{-7}$	7.92×10^{-7}	
Ho-166m	3, 280	5.94 $\times 10^{-10}$	1.64×10^{-09}		U-238	452	3.82 $\times 10^{-7}$	1.05×10^{-6}	
Tm-170	0	0	0		Np-235	9.9	4.60 $\times 10^{-14}$	1.27×10^{-13}	
Tm-171	0	0	0		Np-236	22.7	1.93×10^{-10}	5.33 $\times 10^{-10}$	
Yb-169	0	0	0		Np-237	22.7	8.51 \times 10 ⁻⁵	2.35 $\times 10^{-4}$	
Lu-176	3, 900	7.37×10^{-12}	2.03 $\times 10^{-11}$		Pu-236	27.2	2.46 \times 10 ⁻¹²	6.78 $\times 10^{-12}$	
Lu-177m	0	0	0		Pu-237	0	0	0	
Hf-175	0	0	0		Pu-238	884	1.15×10^{-7}	3. 17×10^{-7}	
Hf-181	0	0	0		Pu-239	2, 875	1.27×10^{-3}	3. 50×10^{-3}	\bigtriangleup
Hf-182	7, 520	4.51 \times 10 ⁻¹²	1.25×10^{-11}		Pu-240	2, 585	1.03×10^{-3}	2.84 $\times 10^{-3}$	\bigtriangleup
Ta-180	19.35	1.97×10^{-14}	5.44 $\times 10^{-14}$		Pu-241	14, 580	1.57×10^{-10}	4.33 $\times 10^{-10}$	
Ta-182	5	3.22×10^{-06}	8.89 $\times 10^{-06}$		Pu-242	3,060	2.09 $\times 10^{-6}$	5.76 $\times 10^{-6}$	
W-181	5.2	7.55×10^{-11}	2.08 $\times 10^{-10}$		Pu-244	3,060	1.33×10^{-13}	3.66×10^{-13}	
W-185	3.85	5.63 $\times 10^{-11}$	1.55×10^{-10}		Am-241	14, 580	9.33 $\times 10^{-9}$	2.58 $\times10^{-8}$	
W-188	3.65	8.35 $\times 10^{-12}$	2.30 \times 10 ⁻¹¹		Am-242m	4,740	1.62×10^{-21}	4.48 $\times 10^{-21}$	
Re-187	19.35	1.30×10^{-09}	3.59 $\times 10^{-09}$		Am-243	14, 380	1.98×10^{-6}	5. 47×10^{-6}	
0s-185	0	0	0		Cm-241	0	0	0	
0s-194	0	0	0		Cm-242	0	0	0	
Ir-192	0	0	0		Cm-243	0	0	0	
Ir-192m	4,160	2.93×10^{-15}	8.08 $\times 10^{-15}$		Cm-244	0	0	0	
Ir-194m	0	0	0		Cm-245	14, 660	1.33×10^{-8}	3.66 $\times 10^{-8}$	
Pt-190	13, 040	6. 45×10^{-15}	1.78×10^{-14}		Cm-246	13, 480	3.98×10^{-10}	1. 10×10^{-9}	
Pt-193	1,240	3.68×10^{-26}	1.02×10^{-25}		Cm-247	47, 280	5.61 $\times 10^{-15}$	1.55×10^{-14}	
Hg-203	0	0	0		Cm-248	29, 720	2.69 $\times 10^{-14}$	7.43 $\times 10^{-14}$	
T1-204	0	0	0		Cm-250	14, 620	1.89×10^{-20}	5.22 $\times 10^{-20}$	
Pb-205	3, 900	1.87×10^{-12}	5. 16×10^{-12}		Bk-249	0	0	0	
Pb-210	2,030	3.24×10^{-08}	8.94×10^{-08}		Cf-249	7, 200	1.52×10^{-23}	4.19 \times 10 ⁻²³	
Bi-208	7, 480	4.90×10^{-10}	1.35×10^{-09}		Cf-250	0	0	0	
Bi-210m	7, 520	1.81×10^{-09}	4.99×10^{-09}		Cf-251	9, 720	9.45 \times 10 ⁻²¹	2.61 \times 10 ⁻²⁰	
Po-210	2,030	1.31×10^{-06}	3.61×10^{-06}		Cf-252	0	0	0	
Ra-226	2, 025	1.55×10^{-08}	4.29 $\times 10^{-08}$		Cf-254	0	0	0	
Ra-228	3,000	8. 40×10^{-13}	2.32×10^{-12}		Es-254	0	0	0	
Ac-227	1,010	2.98×10^{-09}	8.22×10^{-09}		Es-255	0	0	0	

第5表 3号廃棄物埋設施設における相対重要度(水産物摂取 厳しい自然事象シナリオ)(2/2)

*1 (相対重要度)=(各核種の最大線量値)/(最重要核種の最大線量値)

*2 選定結果の各凡例の意味は以下のとおり。

◎:相対重要度1(最重要核種) □:相対重要度0.01以上

○:相対重要度 0.1 以上 △:相対重要度 0.001 以上

-: 相対重要度 0.001 未満

					加州里安区)) /) (1/2,	/	
核種	最大 線量時 の時間	最大線量	相対 重要度	選定 結果 ^{*2}	核種	最大 線量時 の時間	最大線量	相対 重要度	選定 結果 ^{*2}
H-3	300	3. 42×10^{-13}	1.89×10^{-12}		Ag-108m	300	4.57 $\times 10^{-4}$	2.53 $\times 10^{-3}$	\bigtriangleup
Be-10	300	1.22×10^{-6}	6.74 \times 10 ⁻⁶		Ag-110m	300	1.75×10^{-121}	9.69 \times 10 ⁻¹²¹	
C-14	300	3.91×10^{-5}	2. 17×10^{-4}		Cd-109	300	1.91×10^{-74}	1.06×10^{-73}	
Na-22	300	$6.20 imes 10^{-15}$	3.43×10^{-14}		Cd-113	300	2.67 $\times 10^{-20}$	1.48×10^{-19}	
Si-32	300	4. 72×10^{-13}	2.61×10^{-12}		Cd-113m	300	2.75 $\times 10^{-14}$	1.52×10^{-13}	
S-35	300	2.29×10^{-20}	1.27×10^{-19}		Cd-115m	0	0	0	
C1-36	300	3.29×10^{-9}	1.82×10^{-8}		In-114m	0	0	0	
K-40	300	6.80×10^{-9}	3.76×10^{-8}		In-115	300	2.31×10^{-14}	1.28×10^{-13}	
Ca-41	300	3.73×10^{-11}	2.06×10^{-10}		Sn-113	300	2.37 \times 10 ⁻²⁴⁴	1.31×10^{-243}	
Ca-45	300	4.88 $\times 10^{-185}$	2.70 \times 10 ⁻¹⁸⁴		Sn-119m	300	7. 45×10^{-109}	4. 12×10^{-108}	
Sc-46	300	3.37×10^{-14}	1.87×10^{-13}		Sn-121m	300	3.83×10^{-10}	2. 12×10^{-9}	
V-49	0	0	0		Sn-123	300	8. 41×10^{-224}	4.65 \times 10 ⁻²²³	
Mn-54	300	3.22×10^{-15}	1.78×10^{-14}		Sn-126	300	4.60 $\times 10^{-5}$	2.55 $\times 10^{-4}$	
Fe-55	300	3.08×10^{-22}	1.70×10^{-21}		Sb-124	300	4. 14×10^{-222}	2.29×10^{-221}	
Fe-59	0	0	0		Sb-125	300	1.75×10^{-16}	$9.68 imes 10^{-16}$	
Co-58	0	0	0		Te-121m	0	0	0	
Co-60	300	6.47 \times 10 ⁻¹⁴	3.58 $\times10^{-13}$		Te-123	300	3.59×10^{-17}	$1.99 imes 10^{-16}$	
Ni-59	300	1.27×10^{-6}	7.05×10^{-6}		Te-123m	300	9.00 \times 10 ⁻²³⁷	4.98 $\times 10^{-236}$	
Ni-63	300	3.24×10^{-6}	1.79×10^{-5}		Te-125m	0	0	0	
Zn-65	300	2.22×10^{-15}	1.23×10^{-14}		Te-127m	300	8.05 $\times 10^{-259}$	4.45 $\times 10^{-258}$	
Se-75	300	1.61×10^{-236}	8.92 \times 10 ⁻²³⁶		Te-129m	0	0	0	
Se-79	300	1.82×10^{-12}	1.01×10^{-11}		I-125	0	0	0	
Rb-87	300	2. 16×10^{-13}	1.19×10^{-12}		I-129	300	3. 17×10^{-8}	1.76×10^{-7}	
Sr-85	0	0	0		Cs-134	300	$1.26 imes 10^{-40}$	6.98 $\times 10^{-40}$	
Sr-89	0	0	0		Cs-135	300	2.84 $\times 10^{-10}$	1.57×10^{-9}	
Sr-90	300	4.30 $\times 10^{-6}$	2.38 $\times 10^{-5}$		Cs-137	300	5.55 $\times 10^{-3}$	3. 07×10^{-2}	
Y-91	300	7.29×10^{-18}	4. 03×10^{-17}		Ba-133	300	1.58×10^{-11}	8.75 $\times 10^{-11}$	
Zr-93	300	1.99×10^{-9}	1.10×10 ⁻⁸		La-137	300	1.56×10^{-12}	8.63×10^{-12}	
Zr-95	0	0	0		La-138	300	9.44 $\times 10^{-11}$	5.22×10^{-10}	
Nb-91	0	0	0		Ce-139	300	1.47×10^{-38}	8.13 \times 10 ⁻³⁸	
Nb-92	300	6.39×10^{-8}	3.54×10^{-7}		Ce-141	300	7.89 $\times 10^{-139}$	4. 37×10^{-138}	
Nb-93m	300	1.10×10^{-16}	6.07 $\times 10^{-16}$		Ce-144	300	7.66×10^{-18}	4.24×10^{-17}	
Nb-94	300	1.81×10^{-1}	1.00×10^{0}	0	Nd-144	300	1.53×10^{-14}	8.49×10^{-14}	
Nb-95	0	0	0		Pm-145	300	2.94×10^{-13}	1.63×10^{-12}	
Mo-93	300	2.94×10^{-8}	1.63×10^{-7}		Pm-146	300	3.14×10^{-21}	$1.74 imes 10^{-20}$	
Tc-97	300	5. 70×10^{-13}	3. 15×10^{-12}		Pm-147	300	8. 10×10^{-39}	4.48 $\times 10^{-38}$	
Tc-97m	300	1.06×10^{-307}	5.87 $\times 10^{-307}$		Pm-148m	0	0	0	
Tc-98	300	1.65×10^{-9}	9.13×10 ⁻⁹		Sm-145	300	4.06×10^{-97}	2.25×10^{-96}	
Tc-99	300	3.61×10^{-9}	2.00×10^{-8}		Sm-146	300	1.37×10^{-14}	7.59×10^{-14}	
Ru-103	300	7.30 \times 10 ⁻¹⁴²	4.04×10^{-141}		Sm-147	300	9.02 \times 10 ⁻¹³	4.99×10^{-12}	
Ru-106	300	2.76 $\times 10^{-16}$	1.53×10^{-15}		Sm-148	300	7.98×10^{-18}	4. 42×10^{-17}	
Rh-102	300	1.21×10^{-15}	6. 71×10^{-15}		Sm-151	300	9.95 $\times 10^{-9}$	5. 51×10^{-8}	
Pd-107	300	2. 21×10^{-12}	1.22×10^{-11}		Eu-149	0	0	0	

第6表 3号廃棄物埋設施設における相対重要度(人為事象シナリオ)(1/2)

*2 選定結果の各凡例の意味は以下のとおり。

◎:相対重要度1(最重要核種) □:相対重要度0.01以上 -:相対重要度0.001未満
NOX OURA		七米的主政地印		而内主女汉	しいが手承く	/ / / (4/4/			
核種	最大 線量時 の時間	最大線量	相対 重要度	選定 結果 ^{*2}	核種	最大 線量時 の時間	最大線量	相対 重要度	選定 結果 ^{*2}
Eu-150	300	3.33×10^{-12}	1.84×10^{-11}		Th-228	300	5.80 $\times 10^{-8}$	3.21×10^{-7}	
Eu-152	300	1.74×10^{-9}	9.60×10^{-9}		Th-229	655,000	2.57×10^{-6}	1.42×10^{-5}	
Eu-154	300	8.19×10^{-12}	4.53 $\times 10^{-11}$		Th-230	208,000	6.20×10^{-7}	3.43×10^{-6}	
Eu-155	300	$1.06 imes 10^{-21}$	5.87 $\times 10^{-21}$		Th-232	1,000,000	1.57×10^{-11}	8.68 $\times 10^{-11}$	
Gd-152	300	7.11×10^{-15}	3.93×10^{-14}		Pa-231	473,000	2.73 \times 10 ⁻⁷	1.51×10^{-6}	
Gd-153	300	9.09×10^{-127}	5.03×10^{-126}		U-232	300	1.94×10^{-10}	1.07×10^{-9}	
Tb-157	300	3.28×10^{-10}	1.82×10^{-9}		U-233	644,000	1.80×10^{-8}	9.97×10^{-8}	
Tb-160	0	0	0		U-234	792	2.43 \times 10 ⁻⁷	1.34×10^{-6}	
Dy-159	300	1.43×10^{-17}	7.90 $\times 10^{-17}$		U-235	300	3.99×10^{-7}	2.21×10^{-6}	
Ho-163	300	$9.50 imes 10^{-15}$	5. 26×10^{-14}		U-236	64, 500	4.07×10^{-8}	2.25×10^{-7}	
Ho-166m	300	2. 94×10^{-5}	1.62×10^{-4}		U-238	205,000	4.89 $\times 10^{-7}$	2.71 \times 10 ⁻⁶	
Tm-170	300	7.22×10 ⁻⁸⁹	3.99×10^{-88}		Np-235	300	1.93×10^{-90}	1.07×10^{-89}	
Tm-171	300	8.62×10 ⁻²¹	4. 77 $\times 10^{-20}$		Np-236	300	1.05×10^{-11}	5.83 $\times 10^{-11}$	
Yb-169	300	1.90×10^{-15}	1.05×10^{-14}		Np-237	300	1.94×10^{-6}	1.07×10^{-5}	
Lu-176	300	1.29×10^{-8}	7.14×10 ⁻⁸		Pu-236	300	2.25×10^{-13}	1.25×10^{-12}	
Lu-177m	300	2.55×10^{-182}	1.41×10^{-181}		Pu-237	0	0	0	
Hf-175	0	0	0		Pu-238	300	1.22×10^{-4}	6.73 $ imes$ 10 ⁻⁴	
Hf-181	0	0	0		Pu-239	300	5.71 \times 10 ⁻⁴	3. 16×10^{-3}	\triangle
Hf-182	300	7.67×10^{-10}	4.24×10^{-9}		Pu-240	300	5.58 $\times 10^{-4}$	3.09×10^{-3}	\triangle
Ta-180	300	4.24×10^{-18}	2. 35×10^{-17}		Pu-241	300	1.67×10^{-9}	9.23 $ imes$ 10 ⁻⁹	
Ta-182	300	8.89×10^{-242}	4.92×10^{-241}		Pu-242	300	8.75 $\times 10^{-7}$	4.84×10^{-6}	
W-181	300	2.60×10^{-17}	1.44×10^{-16}		Pu-244	300	6. 02×10^{-13}	3. 33×10^{-12}	
W-185	300	$5.90 imes 10^{-28}$	3. 26×10^{-27}		Am-241	300	2.50 $\times 10^{-3}$	1.38×10^{-2}	
W-188	300	3.32×10^{-27}	$1.84 imes 10^{-26}$		Am-242m	300	9.16×10 ⁻⁷	5.07 $\times 10^{-6}$	
Re-187	300	$1.69 imes 10^{-15}$	9. 36×10^{-15}		Am-243	300	2.60 $\times 10^{-5}$	1.44×10^{-4}	
0s-185	300	6.79 \times 10 ⁻²⁷²	3.76 \times 10 ⁻²⁷¹		Cm-241	0	0	0	
0s-194	300	1.31×10^{-17}	7.23 $\times 10^{-17}$		Cm-242	300	8.11 \times 10 ⁻⁸	4.49 $\times 10^{-7}$	
Ir-192	0	0	0		Cm-243	300	1.02×10^{-8}	5.64 $\times 10^{-8}$	
Ir-192m	300	2. 45×10^{-4}	$1.36 imes 10^{-3}$	\bigtriangleup	Cm-244	300	1.38×10^{-9}	7.64×10^{-9}	
Ir-194m	300	1.66×10^{-170}	9.16 \times 10 ⁻¹⁷⁰		Cm-245	300	4.38 $\times 10^{-8}$	2.43 $\times 10^{-7}$	
Pt-190	300	5.61×10^{-16}	3. 10×10^{-15}		Cm-246	300	9.68 $\times 10^{-10}$	5.36 $\times 10^{-9}$	
Pt-193	300	8.03×10^{-12}	4. 44×10^{-11}		Cm-247	300	1.66×10^{-14}	9. 19×10^{-14}	
Hg-203	300	1.08×10^{-15}	5.95 $\times 10^{-15}$		Cm-248	300	7.47 \times 10 ⁻¹⁴	4. 13×10^{-13}	
T1-204	300	1.06×10^{-20}	5.87 $\times 10^{-20}$		Cm-250	300	2.56 $\times 10^{-19}$	1.42×10^{-18}	
Pb-205	300	5.01×10^{-15}	2. 77×10^{-14}		Bk-249	300	2.95×10^{-108}	1.63×10^{-107}	
Pb-210	210,000	1.12×10^{-7}	6.17×10 ⁻⁷		Cf-249	300	6.79 \times 10 ⁻¹⁴	3.75 \times 10 ⁻¹³	
Bi-208	300	8.75 \times 10 ⁻⁸	4.84 $\times 10^{-7}$		Cf-250	300	1.01×10^{-20}	5.57 $\times 10^{-20}$	
Bi-210m	300	2.38×10^{-11}	1.32×10^{-10}		Cf-251	300	9. 18×10^{-16}	5.08 $\times 10^{-15}$	
Po-210	210,000	1.46×10^{-7}	8.08×10^{-7}		Cf-252	300	1.39×10^{-46}	7.71 \times 10 ⁻⁴⁶	
Ra-226	210,000	1.11×10^{-4}	6. 12×10^{-4}		Cf-254	300	$1.16 imes 10^{-129}$	6. 44×10^{-129}	
Ra-228	1,000,000	8.48 $\times 10^{-10}$	4.69 $\times 10^{-9}$		Es-254	300	2. 17×10^{-127}	1.20×10^{-126}	
Ac-227	473,000	1.52×10^{-6}	8.43 \times 10 ⁻⁶		Es-255	0	0	0	

第6表 3 号廃棄物埋設施設における相対重要度(人為事象シナリオ)(2/2)

*1 (相対重要度)=(各核種の最大線量値)/(最重要核種の最大線量値)

*2 選定結果の各凡例の意味は以下のとおり。

◎:相対重要度1(最重要核種) □:相対重要度0.01以上 —:相対重要度0.001未満

○:相対重要度0.1以上 △:相対重要度0.001以上

5. 廃棄体に含まれる主要な放射性物質の最大放射能濃度及び総放射能量の設定(詳細は別添1参照)

(1) 廃棄体に含まれる主要な放射性物質の最大放射能濃度

1号、2号及び3号廃棄物埋設施設における廃棄体に含まれる主要な放射性物質の最大放射能濃度は以下のとおりに設定する。

・3 号廃棄物埋設施設:2 号廃棄物埋設施設と同じ設定とする。

・1号及び2号廃棄物埋設施設:既申請書と同じ設定とする。

(2) 廃棄体に含まれる主要な放射性物質の総放射能量

1号、2号及び3号廃棄物埋設施設における廃棄体に含まれる主要な放射性物質の総放射能量は 以下のとおりに設定する。

- ・3 号廃棄物埋設施設:2 号廃棄物埋設施設の埋設実績(2016年3月末時点)に基づいた放射能量の10倍程度として設定する。
- ・1 号廃棄物埋設施設:均質・均一固化体を埋設する埋設設備の放射能量は、既申請書の値から 設定する。また、充塡固化体を埋設する埋設設備の申請総放射能量は、2 号廃棄物埋設施設の 埋設実績(2016年3月末時点)に基づいた放射能量の5倍程度として設定する。
- ・2 号廃棄物埋設施設:既申請書と同じ設定とする。

上記のとおり設定した廃棄体に含まれる主要な放射性物質の最大放射能濃度及び総放射能量を 第7表~第9表に示す。 第7表 3号廃棄物埋設施設における廃棄体に含まれる主要な放射性物質の種類ごとの

放射性物質の種類	最大放射能濃度 (Bq/t)	総放射能量 (Bq)	区画別放射能量 (Bq)*1		
Н-3	1.2×10^{12}	1.5×10^{13}	1.5×10^{13}		
C-14	3.3×10^{10}	2. 0×10^{12}	2. 0×10^{12}		
Co-60	1.1×10^{13}	1.5×10^{14}	1.5×10^{14}		
Ni-59	8.8×10^{9}	5. 0×10^{10}	5. 0×10^{10}		
Ni-63	1.1×10^{12}	5. 5×10^{12}	5. 5×10^{12}		
Sr-90	6.6×10^{10}	6. 7×10 ¹¹	6. 7×10^{11}		
Nb-94	3.3×10^8	8.1 $\times10^{9}$	8. 1×10^{9}		
Tc-99	7. 4×10^{7}	7.4×10^{7}	7. 4×10^{7}		
I-129	1.1×10^{6}	8.3×10^{6}	8. 3×10^{6}		
Cs-137	4. 0×10^{11}	7.3×10^{11}	7.3×10^{11}		
全α核種	5. 5 $\times 10^{8}$	2.3×10^{11}	2.3×10^{11}		

最大放射能濃度、総放射能量及び区画別放射能量

*1 区画別放射能量は、線量評価に用いる値とし、3号廃棄物埋設施設に埋設する廃棄体は充填固化体のみであることから、総放射能量と同じとする。

第8表 1号廃棄物埋設施設における廃棄体に含まれる主要な放射性物質の種類ごとの

			区画別放射能量(Bq)							
放射性物質の	最大放射能濃度	総放射能量	1 群~6 群	7 群及び8 群	8	群				
種類	(Bq/t)	(Bq)*1	均質·均一固化体	充塡固化体	均質·均一固化体	セメント破砕物 充塡固化体				
H-3	3.0×10^{11}	9.9 $\times 10^{13}$	9.2×10^{13}	1.5×10^{12}	3.1×10^{12}	3. 1×10^{12}				
C-14	8.5×10^{9}	2.8×10^{12}	2.5×10^{12}	1.9×10^{11}	8.4×10^{10}	8.4 \times 10 ¹⁰				
Co-60	2. 7×10^{12}	9.0×10 ¹⁴	8.3×10^{14}	1.5×10^{13}	2.8×10^{13}	2.8×10^{13}				
Ni-59	8.8×10^{9}	2.7 $\times 10^{12}$	2.6×10^{12}	4.9×10^9	8.7 $\times 10^{10}$	8.7 \times 10 ¹⁰				
Ni-63	1.1×10^{12}	3.5×10^{14}	3.3×10^{14}	5. 4×10^{11}	1.1×10^{13}	1.1×10^{13}				
Sr-90	1.6×10^{10}	5. 4×10^{12}	5.0×10^{12}	6.5×10^{10}	1.7×10^{11}	1.7×10^{11}				
Nb-94	8.5×10^{7}	2.7 $\times 10^{10}$	2.5×10^{10}	7.9×10^8	8.3×10 ⁸	8.3×10^{8}				
Tc-99	1.8×10^{7}	5.9 $\times 10^{9}$	5.6×10^{9}	7.2×10^{6}	1.9×10^{8}	1.9×10^{8}				
I-129	2.7 $\times 10^{5}$	8.9×10^{7}	8.3×10^{7}	8.1 $\times 10^{5}$	2.8×10^{6}	2.8×10^{6}				
Cs-137	1.0×10^{11}	3.3×10^{13}	3.1×10^{13}	7.1×10^{10}	1.0×10^{12}	1.0×10^{12}				
全α核種	5.5×10^{8}	2.0×10^{11}	1.7×10^{11}	2.3×10^{10}	5.8×10^{9}	5.8×10^{9}				

最大放射能濃度及び総放射能量

*1 1群から8群までの総放射能量は、1群から6群(均質・均一固化体)、7群及び8群(充填固化体)、 8群(均質・均一固化体)及び8群(均質・均一固化体として製作したセメント固化体の破砕物の充填 固化体(以下「セメント破砕物充填固化体」という。))の区画別放射能量の合計値を、有効数字2 桁(3桁以下切り捨て)で示した値である。

*2 区画別放射能量は、線量評価に用いる値とし、1号廃棄物埋設施設に埋設する廃棄体の種類ごとに 設定する。 第9表 2号廃棄物埋設施設における廃棄体に含まれる主要な放射性物質の種類ごとの

放射性物質の種類	最大放射能濃度 (Bq/t)	総放射能量 (Bq)	区画別放射能量 (Bq) ^{*1}		
Н-3	1.2×10^{12}	1.2×10^{14}	1.2×10^{14}		
C-14	3.3×10^{10}	3.3×10^{12}	3.3×10^{12}		
Co-60	1.1×10^{13}	1.1×10^{15}	1.1×10^{15}		
Ni-59	8.8 $\times 10^{9}$	3.4×10^{12}	3. 4×10^{12}		
Ni-63	1.1×10^{12}	4. 4×10^{14}	4. 4×10^{14}		
Sr-90	6. 6×10^{10}	6. 6×10^{12}	6. 6×10^{12}		
Nb-94	3.3×10^8	3. 3×10^{10}	3. 3×10^{10}		
Tc-99	7. 4×10^{7}	7.4×10^{9}	7.4×10^9		
I-129	1.1×10^{6}	1.1×10^{8}	1.1×10^{8}		
Cs-137	4. 0×10^{11}	4. 0×10^{13}	4. 0×10^{13}		
全α核種	5. 5×10^8	2. 3×10^{11}	2. 3×10^{11}		

最大放射能濃度、総放射能量及び区画別放射能量

*1 区画別放射能量は、線量評価に用いる値とし、2号廃棄物埋設施設に埋設する廃棄体は充塡固化体のみであることから、総放射能量と同じとする。

6. 別添

(1)総放射能量の設定について

(2) 3 号廃棄物埋設施設 主要な放射性物質の選定用パラメータ設定

以上

別添1

総放射能量の設定について

1.	概要	. 1
2.	主要な放射性物質の選定に用いる放射能量の設定	. 2
	(1) 評価条件の設定	. 2
	(2) 燃焼・放射化条件の設定及び燃焼・放射化計算	. 9
	(3) 原子炉冷却材への移行に関する計算	25
	(4) 3 号廃棄物埋設施設における主要な放射性物質の選定に用いる放射能量の設定	43
3.	申請放射能量の設定	52
	(1) 3 号廃棄物埋設施設	52
	(2) 1 号廃棄物埋設施設	52
	(3) 2 号廃棄物埋設施設	52
参	考文献	56

別紙 線量評価に用いる α 核種組成の設定

1. 概要

3号廃棄物埋設施設における主要な放射性物質の総放射能量(以下「申請放射能量」という。)の設定に 当たっては、まず、主要な放射性物質の選定のため、埋設処分の観点で考慮すべき放射性物質(170種類) を抽出し、これらを対象に放射能量(以下「主要な放射性物質の選定に用いる放射能量」という。)の設 定を行う。

なお、主要な放射性物質の選定に用いる放射能量の設定に際しては、平成10年10月8日付け10安(廃 規)第49号をもって事業変更の許可を受けた廃棄物埋設事業変更許可申請書(以下「既申請書」という。) に記載されている主要な放射性物質については、これまでの1号及び2号廃棄物埋設施設の埋設実績を 参考として放射能量を設定するが、それ以外の放射性物質の放射能量については計算により求めて設定 する。

上記のとおり設定した主要な放射性物質の選定に用いる放射能量を基に、線量評価によって主要な放射性物質を選定し、選定した主要な放射性物質に対して3号廃棄物埋設施設における申請放射能量を設定する。

申請放射能量の設定フローを第1図に示す。

また、評価条件の設定の前提とした対象廃棄物の放射能の起因についての考え方は次のとおりである。 3号廃棄物埋設施設における対象廃棄物の放射能は、原子炉冷却材中に存在する放射性物質に起因する ものである。このことから、主要な放射性物質の選定に用いる放射能量は、沸騰水型軽水炉(以下「BWR」 という。)及び加圧水型軽水炉(以下「PWR」という。)については、燃料起源及び原子炉構成材料の腐食 生成物起源(以下「燃料・クラッド起源」という。)の放射性物質及び原子炉冷却材起源の放射性物質を 考慮して設定する。

燃料・クラッド起源の放射能量については、燃料溶出率、原子炉構成材料の腐食生成物(以下「クラッド」という。)の原子炉冷却材への放出速度、原子炉冷却材の浄化による除去率、原子炉冷却材の流量、 廃棄物発生量等を考慮して放射能量を評価する。

原子炉冷却材起源の放射能量についても、生成速度や原子炉冷却材の浄化による除去率等を考慮して 同様に評価する。

また、3号廃棄物埋設施設の操業に伴って付随的に発生する固体状の放射性廃棄物に含まれる放射性物 質は、上記を起源とする放射性物質を含む廃棄体に起因するものであり、発生本数が少ないことから、 当該廃棄体の総放射能量及び最大放射能濃度は発電用原子炉の運転に伴い発生する廃棄体の設定に包含 される。



第1図 申請放射能量の設定フロー

2. 主要な放射性物質の選定に用いる放射能量の設定

評価条件の設定

3号廃棄物埋設施設に埋設する廃棄体に含まれる放射性物質の主要な生成源は、原子炉内における燃料からの漏えい、クラッド及び原子炉冷却材の放射化である。

したがって、廃棄物中の放射性物質の組成を設定するためには、燃料、クラッド及び原子炉冷却材 の元素組成を設定する必要がある。

生成源となる燃料、原子炉構成材料及び原子炉冷却材の種類、元素組成を以下に示す。(i)及び(ii) で燃料及びクラッドに関する評価条件を、(iii)で原子炉冷却材の放射化に関する評価条件を示す。

計算を行う放射性物質は、埋設処分の観点から考慮すべきである半減期30日以上の放射性物質とし、 希ガス及び生成量の極めて小さいものを除く170核種とする。

(i) ウラン同位体組成比と燃料中の不純物の元素組成

計算に当たって考慮したウラン同位体組成比と燃料中の不純物の元素組成を第1表に示す。

ウラン中の同位体組成については、天然ウランの同位体組成比と同じと想定し、濃縮後のU-234、 U-235及びU-238の存在比(原子数)を算出し、それに各同位体の質量数を用いて重量比を算出した。 また、燃料中の不純物の各元素の組成は「ORNL/TM-6051」⁽¹⁾における燃料中の元素組成を使用した。

燃料から原子炉冷却材中に放出される放射性物質の組成については、対象となる主要な放射性物 質が年オーダー以上の半減期の放射性物質であることから、燃焼度による組成の変動は少ないと考 え、燃料中に蓄積した放射性物質の組成として、総燃焼期間の中間の燃焼度(22.5GWd/MTU)の放射性 物質の組成を用いた。BWR については全量ガドリニア混合燃料を想定しているが、比出力は一定で あり、これによる初期中性子束低下は生じない条件で計算を行った。

原子炉構成材料の照射時間としては以下の2種類を想定した(詳細は、「2.(2) 燃焼・放射化条件の設定及び燃焼・放射化計算」参照)。

①燃料と同じ(1/2 燃焼度):燃料被覆管(ジルカロイ-2(Zry-2)、ジルカロイ-4(Zry-4)) ②100日(炉心でのクラッドの滞在時間を想定):上記を除く原子炉構成材料

補9添1別1-2

	天然存在比*2	濃縮度 4%	濃縮度 4.5%	原子量*3	重量	比(%)
	原子数(%)	存在比(%)	存在比(%)		濃縮度 4%	濃縮度 4.5%
U-234	0.0055	0.0306	0.0344	234.041	0.030425	0.034228
U-235	0.72	4	4.5	235.044	4	4.5
U-238	残り	残り	残り	238.051	95.96957	95.46577

第1表 計算に当たって考慮したウラン同位体組成と燃料中の不純物の元素組成*1

濃度(ppm) 原子番号 元素記号 原子番号 元素記号 濃度(ppm) 3 Li 1.0 25 Mn 1.7 5 18.0 В 1.0 26 Fe 6 С 89.4 27 Со 1.0 7 Ν 25.0 28 Ni 24.0 8 0 134, 454 29 Cu 1.0 9 F 10.7 30 Zn 40.3 15.0 42 10.0 11 Na Mo 12 2.0 47 0.1 Mg Ag 13 16.7 48 Cd 25.0 A1 14 Si 12.1 49 In 2.0 Р 15 35.0 50 4.0 Sn C1 2. 5^{*4} 17 5.3 64 Gd 20 2.0 74 W 2.0 Ca 22 Pb Ti 1.0 82 1.0 23 V 3.0 83 Bi 0.4 24 Cr 4.0

*1:0RNL/TM-6051, p. 58

*2:アイソトープ手帳 11版⁽²⁾

*3:http://www.nist.gov/pml/data/comp.cfm(2013年3月11日閲覧)

*4: BWR 燃料の場合には、1,573ppm とした。

(ii) 原子炉構成材料の元素組成(不純物含む)

BWR 及び PWR の原子炉構成材料の種類を第2表に示す。対象とした材料については、 「AESJ-SC-F022:2011 日本原子力学会標準 ピット処分及びトレンチ処分対象廃棄物の放射能濃度 決定に関する基本手順:2011」(以下「学会標準」という。)並びに炉心部及び一次系材料使用調査 結果より選定した。

また、ジルカロイは学会標準には含まれていないが、炉心部に使用されて放射化される材料であること、他の原子炉構成材料と多く含まれる元素が異なることから対象とした。

原子	原子炉構成材料						
フテンレフ網	SUS304	0	0				
ハノンレン型	SUS316	0	\bigcirc				
シルカロイ	Zry-2	0	—				
	Zry-4	0	0				
	NCF600	0	—				
ニッケル基合金	NCF690	—	0				
(インコネル)	NCF718	—	0				
	NCFX750	0	—				
コバルト基合金 (ステライト)	ステライト#3	0	0				
フテライト代表は	ナイトロニック#60	0	—				
	CFA	0	—				

第2表 BWR 及び PWR の原子炉構成材料の種類

また、原子炉構成材料の元素組成については、以下の方法で設定を行った。

①JIS 等の規格値がある元素については、規格値の上限を用いた。

②分析データが3点以上ある元素については、データの分布が幾何正規分布に従うものとしてデータの幾何平均及び幾何標準偏差を基に、変換式により保守側に算術平均相当の濃度を算出した値を元素濃度とした。

なお、使用データは電気事業者が取得したデータを優先し、それらがない元素については一般文 献データを使用した(以降も同様)。

③分析データが3点未満の元素についても②と同様に評価するが、その際に幾何平均濃度について は保守的に分析データの最大値を、幾何標準偏差については保守的な値を使用した。

④分析データとして検出限界値(ND値)のデータしか存在しない元素については、ND値の最小値を元素濃度に使用した。

⑤分析データがない元素については、元素濃度に一律0.1%を使用した。

⑥使用量が非常に少ない(接液面積率が小さい)ステライト及びステライト代替材(第 14 表参照)については、仕様(成分表)による主要元素組成のみを使用した。

なお、評価に使用する分析データについては、電気事業者が取得した分析データに加え、新型転換炉「ふげん」の構成材の元素分析データ及び国内外の文献における分析データを使用した。評価 に使用した材料別の元素組成設定値を第3表に示す。ただし、希ガス元素及び安定同位体が天然に 存在しない元素は除外した。

補9添1別1-5

原子	元素	SUS204	SUS216	7mr_9	7	NCEGOO	NCEGOO	NCE719	NCEV750	7======	+1.1	CEA
番号	記号	505504	202210	LIY Z	ZI y 4	INCI-000	101-090	NG-710	NOLV120	^//1\ # 3	7114-97#00	UA
1	Н	1.0×10^{-3}	1.0×10^{-3}	2.5 $\times 10^{-3}$	2.5 $\times 10^{-3}$	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
3	Li	1.0×10^{-6}	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-6}	3.0×10^{-6}	1.0×10^{-6}	2.0×10^{-5}	3.0×10^{-6}	-	-	-
4	Be	1.0×10^{-6}	1.0×10^{-6}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
5	В	4.0×10^{-4}	4.0×10^{-3}	5.0 $\times 10^{-5}$	5.0 $\times 10^{-5}$	4.0×10^{-3}	1.0×10^{-5}	6.0×10^{-3}	2.0×10^{-3}	-	1.5×10^{-3}	-
6	С	8.0 $\times 10^{-2}$	8.0×10^{-2}	2.7 $\times 10^{-2}$	2.7 $\times 10^{-2}$	1.5×10^{-1}	5.0 $\times 10^{-2}$	8.0×10^{-2}	8.0×10^{-2}	2.5 $\times 10^{\circ}$	8.0×10^{-2}	-
7	N	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	8.0 $\times 10^{-3}$	8.0 $\times 10^{-3}$	2.0×10^{-2}	3.0×10^{-2}	7.0×10^{-3}	4.0×10^{-3}	-	1.8×10^{-1}	-
8	0	5.0 $\times 10^{-2}$	2.0×10^{-1}	2.0×10^{-1}	1.6×10^{-1}	6.0 $\times 10^{-3}$	5.0 $\times 10^{-3}$	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
9	F	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
11	Na	2.0×10^{-3}	6.0×10^{-4}	1.0×10^{-4}	3.0×10^{-5}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
12	Mg	2.0×10^{-3}	2.0×10^{-3}	2.0×10^{-3}	2.0×10^{-3}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
13	Al	3.0×10^{-1}	8.0×10^{-2}	7.5×10^{-3}	7.5×10^{-3}	3.0×10^{0}	1.0×10^{-1}	8.0×10^{-1}	1.0×10^{0}	-	2.0×10^{-2}	3.7 $\times 10^{\circ}$
14	Si	1.0×10^{0}	1.0×10^{0}	1.2×10^{-2}	1.2×10^{-2}	5. 0×10^{-1}	5. 0×10^{-1}	3.5×10^{-1}	5.0 $\times 10^{-1}$	1.0×10^{0}	$4.2 \times 10^{\circ}$	2.7 $\times 10^{-1}$
15	Р	4.5×10^{-2}	4.5×10^{-2}	5.0 $\times 10^{-4}$	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.5×10^{-2}	1.0×10^{-1}	-	4.0×10^{-2}	-
16	S	3.0×10^{-2}	3.0×10^{-2}	1.0×10^{-3}	1.0×10^{-3}	1.5×10^{-2}	1.5×10^{-2}	1.5×10^{-2}	1.0×10^{-2}	-	3.0×10^{-2}	-
17	C1	1.0×10^{-4}	2.0×10^{-3}	2.0×10^{-5}	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-4}	-	-	-
19	K	5.0 $\times 10^{-4}$	5.0 $\times 10^{-4}$	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-5}	7.0×10^{-4}	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-4}	7.0×10^{-4}	-	-	-
20	Ca	5.0 $\times 10^{-3}$	3.0×10^{-3}	3.0×10^{-3}	3.0×10^{-3}	3.0×10^{-3}	3.0×10^{-3}	5.0 $\times 10^{-4}$	2.0×10^{-3}	-	-	-
21	Sc	2.0 $\times 10^{-4}$	8.0×10^{-5}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
22	Ti	2.0 $\times 10^{-2}$	8.0 $\times 10^{-3}$	5.0 $\times 10^{-3}$	5.0 $\times 10^{-3}$	6.0×10^{0}	1.0×10^{-1}	1.2×10^{0}	$2.8 \times 10^{\circ}$	-	5.0 $\times 10^{-2}$	-
23	V	3.0×10^{-1}	3.0×10^{-1}	1.0×10^{-4}	3.0×10^{-4}	6.0 $\times 10^{-2}$	4.0×10^{-2}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	2.0×10^{-1}	-
24	Cr	2.0 $\times 10^{+1}$	1.8×10^{1}	1.5×10^{-1}	1.3×10^{-1}	1.7×10^{1}	3. 1×10^{1}	2.1 \times 10 ¹	1.7×10^{1}	3. 1×10^{1}	1.7×10^{1}	3.8×10^{1}
25	Mn	2.0×10^{0}	$2.0 \times 10^{\circ}$	5.0 $\times 10^{-3}$	5.0 $\times 10^{-3}$	1.0×10^{0}	5.0 $\times 10^{-1}$	3.5×10^{-1}	1.0×10^{0}	1.0×10^{0}	8.5 $\times 10^{\circ}$	5.7 $\times 10^{-1}$
26	Fe	8.0 $\times 10^{1}$	8.0 $\times 10^{1}$	2.0×10^{-1}	2. 4×10^{-1}	1.0×10^{1}	1.1×10^{1}	2.5×10^{1}	9.0×10^{0}	$3.0 \times 10^{\circ}$	6.5 $\times 10^{1}$	-
27	Со	3.0×10^{-1}	4.0×10^{-1}	2.0×10^{-3}	2.0 $\times 10^{-3}$	4.0 $\times 10^{-2}$	1.0×10^{-1}	1.0×10^{0}	1.0×10^{0}	5. 2×10^{1}	-	-
28	Ni	1.1×10^{1}	1.4×10^{1}	8.0 $\times 10^{-2}$	7.0×10^{-3}	8.0 $\times 10^{1}$	6.5 $\times 10^{1}$	5.5×10^{1}	7.8×10^{1}	$3.0 \times 10^{\circ}$	8.5 $\times 10^{\circ}$	5.7 $\times 10^{1}$
29	Cu	3.0×10^{0}	6.0 $\times 10^{-1}$	5.0 $\times 10^{-3}$	5.0 $\times 10^{-3}$	5.0 $\times 10^{-1}$	5.0 $\times 10^{-1}$	3.0×10^{-1}	5.0 $\times 10^{-1}$	-	7.5×10^{-1}	-
30	Zn	3.0×10^{-2}	6.0 $\times 10^{-3}$	2.0×10^{-5}	7.0×10^{-5}	9.0 $\times 10^{-4}$	6.0 $\times 10^{-4}$	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
31	Ga	2.0×10^{-2}	9.0 $\times 10^{-3}$	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	3.0×10^{-3}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
32	Ge	8.0 $\times 10^{-3}$	6.0 $\times 10^{-3}$	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
33	As	1.0×10^{-2}	1.0×10^{-2}	1.0×10^{-1}	3.0×10^{-3}	8.0 $\times 10^{-3}$	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
34	Se	3.0×10^{-3}	1.0×10^{-3}	1.0×10^{-3}	1.0×10^{-3}	1.0×10^{-3}	2.0 $\times 10^{-4}$	1.0×10^{-3}	6.0 $\times 10^{-3}$	-	-	-
35	Br	1.0×10^{-3}	1.0×10^{-3}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	7.0×10^{-5}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
37	Rb	2.0 $\times 10^{-4}$	9.0×10^{-5}	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-1}	2.0×10^{-3}	7.0×10^{-4}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
38	Sr	3.0×10^{-3}	2.0×10^{-3}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
39	Y	6.0 $\times 10^{-4}$	2.0 $\times 10^{-4}$	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	2.0×10^{-3}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
40	Zr	4.0 $\times 10^{-4}$	2.0×10^{-3}	1.0×10^{2}	1.0×10^{2}	2.0×10^{-3}	2.0×10^{-3}	8.0×10^{-4}	5.0 $\times 10^{-2}$	-	-	-
41	Nb	5.0 $\times 10^{-2}$	4.0×10^{-2}	1.0×10^{-2}	1.0×10^{-2}	3.0×10^{0}	5.0 $\times 10^{-2}$	$5.5 \times 10^{\circ}$	1.2×10^{0}	-	1.0×10^{-1}	-
42	Mo	4.0 $\times 10^{-1}$	$3.0 \times 10^{\circ}$	5.0 $\times 10^{-3}$	5.0 $\times 10^{-3}$	3.0×10^{-2}	4.0×10^{-2}	$3.3 \times 10^{\circ}$	7.0×10^{-2}	-	7.5 $\times 10^{-1}$	1.1×10^{0}
44	Ru	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
45	Rh	5.0 $\times 10^{-5}$	5.0 $\times 10^{-5}$	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
46	Pd	2.0 $\times 10^{-4}$	2.0×10^{-4}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
47	Ag	3. 0×10^{-4}	8.0×10^{-4}	1.0×10^{-5}	3.0 $\times 10^{-5}$	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-4}	2.0 $\times 10^{-3}$	-	-	-
48	Cd	2.0 $\times 10^{-4}$	2.0×10^{-4}	5.0 $\times 10^{-5}$	5.0 $\times 10^{-5}$	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
49	In	1.0×10^{-3}	1.0×10^{-3}	1.0×10^{-1}	7.0×10^{-5}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
50	Sn	7.0×10^{-2}	3.0×10^{-2}	$1.7 \times 10^{\circ}$	$1.7 \times 10^{\circ}$	3.0×10^{-3}	5.0 $\times 10^{-4}$	1.0×10^{-3}	8.0 $\times 10^{-1}$	-	5.0 $\times 10^{-2}$	-
51	Sb	1.0×10^{-2}	4.0×10^{-3}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	5.0 $\times 10^{-4}$	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
52	Те	3.0 $\times 10^{-5}$	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
53	Ι	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
55	Cs	5. 0×10 ⁻⁶	5.0 $\times 10^{-6}$	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	2.0×10^{-3}	1.0×10^{-6}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
56	Ba	6. 0×10 ^{−5}	2.0×10^{-5}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	2.0×10^{-2}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
57	La	2.0×10 ⁻⁵	2.0×10^{-5}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	3.0×10^{-6}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-

第3表 評価に使用した材料別の元素組成設定値

(単位:%)

原子 番号	元素 記号	SUS304	SUS316	Zry-2	Zry-4	NCF600	NCF690	NCF718	NCFX750	75万个#3	ナイトロニック#60	CFA
58	Се	1.0×10^{-5}	2.0×10^{-5}	1.0×10^{-5}	5.0 $\times 10^{-5}$	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-5}	-	-	-
59	Pr	8.0 $\times 10^{-6}$	3.0×10^{-6}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
60	Nd	8.0 $\times 10^{-5}$	8.0 $\times 10^{-5}$	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	_	-	I
62	Sm	2.0 $\times 10^{-4}$	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-5}	4. 0×10^{-4}	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-5}	_	_	-
63	Eu	5.0 $\times 10^{-7}$	1.0×10^{-6}	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-6}	1.0×10^{-6}	1.0×10^{-6}	1.0×10^{-6}	1.0×10^{-6}	_	_	-
64	Gd	7.0 $\times 10^{-5}$	2.0×10^{-5}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
65	Tb	8.0 $\times 10^{-5}$	3.0×10^{-5}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	2.0×10^{-5}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
66	Dy	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-5}	-	-	-				
67	Но	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-5}	-	-	-				
68	Er	2.0 $\times 10^{-5}$	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-5}	-	-	-				
69	Tm	1.0×10^{-6}	1.0×10^{-6}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
70	Yb	2.0 $\times 10^{-5}$	2.0×10^{-5}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	2.0 $\times 10^{-4}$	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	_	_	-
71	Lu	2.0 $\times 10^{-4}$	4.0×10^{-6}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	_	_	-
72	Hf	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-2}	1.0×10^{-2}	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-4}	-	-	-
73	Ta	2.0 $\times 10^{-2}$	1.0×10^{-2}	5.0 $\times 10^{-3}$	3. 0×10^{-2}	3.0×10^{-4}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
74	W	8.0 $\times 10^{-2}$	5.0 $\times 10^{-2}$	1.0×10^{-2}	1.0×10^{-2}	7.0×10^{-4}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.3×10^{1}	1.5×10^{-1}	-
75	Re	6.0×10 ⁻⁵	5.0 $\times 10^{-4}$	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
76	0s	2.0 $\times 10^{-5}$	9.0 $\times 10^{-6}$	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
77	Ir	2.0 $\times 10^{-5}$	2.0×10^{-5}	1.0×10^{-3}	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
78	Pt	5.0×10 ⁻⁵	4.0×10^{-5}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
79	Au	2.0 $\times 10^{-5}$	2.0 $\times 10^{-4}$	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
80	Hg	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-5}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
81	T1	1.0×10^{-6}	1.0×10^{-6}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
82	Pb	8. 0×10^{-4}	7. 0×10^{-4}	2. 0×10^{-3}	9. 0×10^{-3}	6. 0×10^{-3}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
83	Bi	4.0 $\times 10^{-5}$	3.0×10^{-5}	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	-	-	-
90	Th	5. 0×10^{-7}	5. 0×10^{-7}	1.0×10^{-6}	9. 0×10^{-6}	1.0×10^{-6}	1.0×10^{-6}	2. 0×10^{-6}	1.0×10^{-6}	-	-	-
92	U	5.0 $\times 10^{-7}$	5.0 $\times 10^{-7}$	3.5 $\times 10^{-4}$	3.5 $\times 10^{-4}$	1.0×10^{-6}	5.0 $\times 10^{-6}$	4.0×10^{-6}	1.0×10^{-6}	-	-	-

-: 仕様(成分表)に示された主要元素組成以外のもの

(2.(1)(ii) 原子炉構成材料の元素組成(不純物含む)の根拠)

1. 設定に使用した分析データ等の出典

(1) 規格値他

・SUS304、SUS316: JIS G 4305「冷間圧延ステンレス鋼板及び鋼帯」(2005)

・Zry-2: JIS H 4751「ジルコニウム合金管」(1998)

・Zry-4: JIS H 4751「ジルコニウム合金管」(1998)

・ニッケル基合金: SPECIAL METALS 社WEB サイトにおける Technical bulletins

・ステライト#3(ステライト): Deloro Stellite GroupのWEB サイトにおける Alloy Database

・ナイトロニック#60: ELECTRALLOY 社のデータシート

・CFA:有井満、河合光雄、縄井武男(1979):低コバルト耐摩耗合金の開発、東芝レビュー

なお、ニッケル基合金において原子炉仕様と一般用で上限濃度が異なるものが存在するが、保守 的に高い側の値を使用した。

(2) ふげん

平成16~20年度エネルギー対策特別会計委託事業(文部科学省委託)として、解体中の新型転換 炉「ふげん」の構成材料(機器、配管等)を対象に、元素分析が実施されており、これらの元素分析 データは、財団法人原子力安全技術センターのホームページで公開されている。SUS304、SUS316に ついて上記の分析データを使用した。

2. 評価方法

(1) JIS 等の規格値がある元素の元素組成

規格の存在する元素は、規格値の範囲内又は規格の上限値近傍の濃度になり、また、その存在濃度範囲も比較的狭いと考えられることから、「規格の上限値」を元素組成の設定値とした。

(2) 分析データがある元素の元素組成

比較的データが充足しているレベルにある元素(ここでは統計学的に分布を仮定できる最低限のデ ータ数として3点以上の元素を対象とした。基本的に元素濃度分布の基本形状は幾何正規分布とな る。)については、データ充足性が比較的高いと考え、元素分析データから得られる基本統計量に過度 な保守性は見込まず、基本的な統計評価で得られる程度の保守性のみを考慮した。

任意の標準偏差の対数正規分布を示すダミーデータ群より設定した評価式を式(1)に示す。

ここで、

 μ_x : 算術平均相当值

μ_ν:幾何平均値(常用対数値)

 σ_{v} :幾何標準偏差(常用対数値)

分析データが3点未満の元素については、濃度範囲の推定が困難であり、また、分布の大きさ(ここでは対数正規分布の平均値と標準偏差)についても、現実的には推定困難である(統計評価上の意味をなさないと考えられる)。つまり、このような分析データがほとんどない場合については、当該元素の元素分析データを利用して、統計的に元素濃度分布の推定を行うことは困難である。

このため、当該データについては、基本統計量等ではなく、分析データ等から推定できる保守的な 分布(幾何平均値:分析データの最大、幾何標準偏差:3点以上の分析データを有する元素の値より保 守的に *oy*=0.5を設定)を想定し、当該推定濃度分布から、元素組成の設定値とした。

なお、 $\sigma_y=0.5$ は分析データの標準偏差の90%を含む値である。

(3) 分析データがない元素(検出限界値(ND値)のみ)の元素組成

分析データはなく、ND 値データしかない元素については、実際の存在濃度範囲は当該ND 値より低い元素濃度の範囲にあることが推察できるものの、その分布の形状を推定することは困難である。こ

補9添1別1-7

うした元素は微量元素であり、分析データは測定精度によることが大きいことから、ND 値の最小値を 元素組成の設定値とする。

ND 値は測定条件により決定する値であり、測定手法(分析装置の改良等)により、微量元素の濃度に ついて低い値まで得ることが可能である。ND 値は分析条件(分析装置、前処理操作の有無、分析試料 量等)により変動するが、このうち分析装置は、その分析を実施する年代、分析機関により取り扱う装 置が異なるが、例えば、無機金属元素分析に適用される分析装置としては、以下が普及しており、新 たな分析装置の普及により、より低濃度の金属分析が可能となっている。

- ・原子吸光:1960年代~ 測定濃度範囲 ~ppm
- ・ICP-AES : 1970 年代~ 測定濃度範囲 ~ppb
- ・ICP-MS : 1980 年代~ 測定濃度範囲 ~ppt

元素組成の設定値としている № 値も、この理由により、検出精度の高い値(最も小さい値)が採取で きることになったことによるものであるため、 № 値データしかない元素については、 № 値の最小値を 元素組成の設定値とすることは妥当である。

なお、このことにより、今後測定手法の改良により、低いND値の分析データを蓄積した場合において、その効果を見込むことが可能となる。

(4) 分析データがない元素

対象となる元素は規格値がなく、材料の主要構成物質及び添加物質以外であると考えられる。その ため、これらの元素の濃度は高くとも数十ppmと考えられるが、保守側に0.1%(1,000ppm)を設定した。

(iii) 原子炉冷却材の元素組成

原子炉冷却材中の不純物の影響を確認するため、電気事業者より提示された1次系薬品の検査成 績書及び水質管理基準を基に設定した元素組成を用いた。原子炉冷却材中の元素組成設定値を第4 表に示す。ただし、1×10³ppm 未満のものは、評価に影響がないため第4表から除いた。

	BWR		PWR					
原子番号	元素記号	設定値	原子番号	元素記号	設定値			
1	Н	1.12×10^{5}	1	Н	1.12×10^{5}			
8	0	8.88 $\times 10^{5}$	3	Li-7	$1.02 \times 10^{\circ}$			
11	Na	7.00 $\times 10^{-3}$	5	В	1.00×10^{3}			
16	S	1.67×10^{-3}	7	Ν	5.91×10^{1}			
17	C1	1.00×10^{-3}	8	0	8.87 $\times 10^{5}$			
26	Fe	1.00×10^{-2}	9	F	5.00 $\times 10^{-2}$			
30	Zn-66	1.00×10^{-2}	11	Na	1.00×10^{-3}			
30	Zn-67	1.00×10^{-3}	12	Mg	1.00×10^{-3}			
30	Zn-68	1.00×10^{-2}	13	A1	1.00×10^{-3}			
30	Zn-70	1.00×10^{-3}	14	Si	5.00 $\times 10^{-1}$			
			17	C1	5.00 $\times 10^{-3}$			
			20	Ca	1.00×10^{-1}			
			26	Fe	5.00 $\times 10^{-2}$			
			29	Cu	1.00×10^{-1}			
			30	Zn-66	1.00×10^{-2}			
			30	Zn-67	1.00×10^{-3}			
			30	Zn-68	1.00×10^{-2}			
			30	Zn-70	1.00×10^{-3}			
			33	As	1.00×10^{-3}			
			82	Pb	1.00×10^{-1}			

第4表 原子炉冷却材の元素組成設定値 (単位:ppm)

(2) 燃焼・放射化条件の設定及び燃焼・放射化計算

(i) 燃料起源放射性物質の組成と原子炉の中性子フルエンス率の計算

燃料の燃焼計算の条件を第5表に示す。U-234 については、「2.(1)(i)ウラン同位体組成比と燃料中の不純物の元素組成」に記載のとおり、天然ウランからU-235 と同じ割合で濃縮されるものとした。計算に当たって考慮した燃料中の不純物の元素組成は、第1表に示したとおりである。

これらの計算条件に基づいて、「ORIGEN-2. 2UPJ (JENDL3.3 ライブラリ, BS240J33. LIB, PWR47J33. LIB)」により燃料起源放射性物質の組成及び中性子フルエンス率を計算した。燃料起源放射性物質の組成(BWR)を第6表に、燃料起源放射性物質の組成(PWR)を第7表に示す。中性子フルエンス率はBWR で1.9981×10¹⁴ (n/(cm²·s))、PWR で3.2584×10¹⁴ (n/(cm²·s))となった。

	BWR	PWR								
	燃焼計算 (1/2)燃焼度)	燃焼計算								
	(1/2/旅院)支/	(1/2/旅航度)								
比出力(MW/MTU)	26	38								
照射時間(d)	865.4	592. 1								
燃焼度(GWd/MTU)	22. 5/45*1	22. 5/45*1								
U-235 濃縮度	4.0%	4. 5%								
断面積ライブラリ	BWR STEP-2 VR=40 <50GWd/TIHM	PWR 17×17 U5-4.7%UO2COGWd/TIHM								

第5表 燃焼計算条件

*1:中性子フルエンス率を求める際の燃焼度は、最大の45(GWd/MTU)を用いた。

No.	放射性物質の	放射能濃度 (Par/a)	No.	放射性物質の	放射能濃度	No.	放射性物質の	放射能濃度	No.	放射性物質の	放射能濃度 (Pa /a)
1	(里) (11-0)	(Bq/g)	4.4	/ 埋決 (100m)	(Bq/g)	07	/理決員 □ 150	(Bq/g)	120	/ 埋決貝 TI- 000	(Bq/g)
1	H=3	1.3×10	44	Ag-108m	1. 3×10 ⁻	81	Eu-150	4. 2 × 10 -	130	TL 020	1.1×10^{-1}
2	Be-10	9.0×10 ²	45	Ag-110m	4.5×10 ⁵	88	Eu-152	8.4×10 ⁻	131	In-230	1. 1×10°
3	U=14	1. 2×10 ⁻¹	40	Cd-109	1.1×10^{-10}	89	Eu-154	8. 2×10 ⁷	132	D= 991	5. 5×10 ⁻¹
4	Na-ZZ	5.5×10+	47	01 110	9.3×10**	90	EU-155	6. 7 × 10 ⁻⁷	133	Pa-231	5.0×10^{-1}
5	S1-32	3. 2×10 ⁻¹	48	CL 115	$5.0 \times 10^{\circ}$	91	Gd=152	6.5×10 ⁷	134	U=232	1. Z×10 ⁰
5	5-35	$6.7 \times 10^{\circ}$	49	Ud-115m	1.1×10^{-10}	92	GG-153	8.9×10	135	U=233	$1.7 \times 10^{\circ}$
1	UI-36	2.5×10	50	In-114m	3. 2×10°	93	10-157	0	136	U=234	5.3×10^{4}
8	K-40	2.4×10 ⁺	51	In-115	4. 7×10 '	94	1b-160	1.3×10°	137	U-235	1.5×10°
9	Ca-41	3.9×10°	52	Sn-113	3.8×10*	95	Dy-159	0	138	U-236	8. 7 × 10°
10	Ca-45	9.1×10°	53	Sn-119m	9.6×10 ³	96	Ho-163	0	139	U-238	1.2×10*
11	Sc-46	1.0×10°	54	Sn-121m	4.6×10 ⁴	97	Ho-166m	1. 3×10 ¹	140	Np-235	3.6×10 ¹
12	V-49	0	55	Sn-123	2.0×10 ⁴	98	Tm-170	3.2×10 ¹	141	Np-236	7.2×10 ⁻²
13	Mn-54	4.5×10 ⁴	56	Sn-126	1.4×10^{4}	99	1m-171	2.6×10^{-1}	142	Np-237	5.4×10°
14	Fe-55	$2.3 \times 10^{\circ}$	57	Sb-124	7.7×10^{6}	100	Yb-169	0	143	Pu-236	6.8×10^3
15	Fe-59	1.8×10^{4}	58	Sb-125	1.8×10^{8}	101	Lu-176	0	144	Pu-237	3.8×10^{3}
16	Co-58	7.0×10^{5}	59	Te-121m	0	102	Lu-177m	0	145	Pu-238	2.2×10^{7}
17	Co-60	2.3×10^{6}	60	Te-123	5.7 $\times 10^{-9}$	103	Hf-175	0	146	Pu-239	9.9×10^{6}
18	Ni-59	2.3×10^{2}	61	Te-123m	3.5×10^{4}	104	Hf-181	1.3×10^{-1}	147	Pu-240	1.1×10^{7}
19	Ni-63	3.4×10^{4}	62	Te-125m	5.9 $\times 10^{7}$	105	Hf-182	6.3×10^{-11}	148	Pu-241	2.4×10^{9}
20	Zn-65	3.0×10^{6}	63	Te-127m	1.5×10^{8}	106	Ta-180m	5.3 $\times 10^{-15}$	149	Pu-242	1.7×10^{4}
21	Se-75	0	64	Te-129m	8.1 $\times10^{8}$	107	Ta-182	4.6×10^{2}	150	Pu-244	9.1 \times 10 ⁻⁴
22	Se-79	9.9×10^{2}	65	I-125	4.3 $\times 10^{-13}$	108	W-181	8.5 $\times 10^{3}$	151	Am-241	2.2×10^{6}
23	Rb87	6.0×10^{-1}	66	I-129	7.4×10^{2}	109	W-185	2.6×10^{5}	152	Am-242m	7.8×10^{4}
24	Sr-85	9.9×10^{-13}	67	Cs-134	2.3×10^{9}	110	W-188	7.6×10^{3}	153	Am-243	7.9×10^{4}
25	Sr-89	2.9×10^{10}	68	Cs-135	1.3×10^{4}	111	Re-187	1.2×10^{-4}	154	Cm-241	8.4×10^{1}
26	Sr-90	2.2×10^{9}	69	Cs-137	2.7 $\times 10^{9}$	112	0s-185	0	155	Cm-242	3.9×10^{8}
27	Y-91	3.6×10^{10}	70	Ba-133	1.3×10^{2}	113	0s-194	8.9×10^{-9}	156	Cm-243	6.2×10^{4}
28	Zr-93	5.0×10^{4}	71	La-137	0	114	Ir-192	1.8×10^{0}	157	Cm-244	4.2×10^{6}
29	Zr-95	4.6×10^{10}	72	La-138	7.1×10^{-6}	115	Ir-192m	1.6×10^{-6}	158	Cm-245	2.6×10^{2}
30	Nb-91	0	73	Ce-139	2.2×10^{5}	116	Ir-194m	1.5×10^{-3}	159	Cm-246	2.0×10^{1}
31	Nb-92	2.7 $\times 10^{-4}$	74	Ce-141	4.3×10^{10}	117	Pt-190	0	160	Cm-247	3.0×10^{-5}
32	Nb-93m	2.4×10^{3}	75	Ce-144	3.5×10^{10}	118	Pt-193	5.3×10^{-6}	161	Cm-248	3.7×10^{-5}
33	Nb-94	3.6×10^{0}	76	Nd-144	2.3×10^{-5}	119	Hg-203	1.3×10^{-2}	162	Cm-250	1.1×10^{-11}
34	Nb-95	4.6×10^{10}	77	Pm-145	0	120	T1-204	5.6×10^{-4}	163	Bk-249	7.0×10^{-2}
35	Mo-93	2.9×10^{1}	78	Pm-146	3.7×10^{4}	121	Pb-205	5.6×10^{-5}	164	Cf-249	2.2×10^{-5}
36	Tc-97	5.8×10^{-19}	79	Pm-147	5.7 $\times 10^{9}$	122	Pb-210	1.6×10^{-5}	165	Cf-250	1.6×10^{-3}
37	Tc-97m	7.0×10^{-17}	80	Pm-148m	6.6×10^{8}	123	Bi-208	1.6×10^{-3}	166	Cf-251	5.7 $\times 10^{-6}$
38	Tc-98	6.5 $\times 10^{-2}$	81	Sm-145	0	124	Bi-210m	4.5×10 ⁻⁴	167	Cf-252	4.4×10 ⁻⁴
39	Tc-99	3.5×10^{5}	82	Sm-146	7.7×10^{-4}	125	Po-210	1.2×10^{3}	168	Cf-254	1.7×10^{-7}
40	Ru-103	3.5×10^{10}	83	Sm-147	5.0 $\times 10^{-2}$	126	Ra-226	6.0 $\times 10^{-4}$	169	Es-254	1.2×10^{-7}
41	Ru-106	9.6 $\times 10^{9}$	84	Sm-148	8.6×10 ⁻⁷	127	Ra-228	4.4×10^{-8}	170	Es-255	1.1×10^{-9}
42	Rh-102	7.0×10^{4}	85	Sm-151	9.5 $\times 10^{6}$	128	Ac-227	9.2×10 ⁻³			
43	Pd-107	1.8×10^{3}	86	Eu-149	0	129	Th-228	2.3×10^{1}	1		

第6表 燃料起源放射性物質の組成(BWR)

No.	放射性物質の	放射能濃度	No.	放射性物質の	放射能濃度	No.	放射性物質の	放射能濃度	No.	放射性物質の	放射能濃度
	種類	(Bq/g)		種類	(Bq/g)		種類	(Bq/g)		種類	(Bq/g)
1	⊞–3	1.3×10 ⁷	44	Ag-108m	7.4×10^{1}	87	Eu-150	4.3×10 ⁻¹	130	Th-229	9.2×10 ⁻⁴
2	Be-10	1.0×10 ⁻¹	45	Ag-110m	6.0×10^{7}	88	Eu-152	8.6×10 ⁴	131	Th-230	8.0×10 ⁻¹
3	C-14	1.1×10^{4}	46	Cd-109	1.4×10^{5}	89	Eu-154	9.3 $\times 10^{7}$	132	Th-232	4.0×10^{-7}
4	Na-22	5.8 $\times 10^{-1}$	47	Cd-113	1.2×10^{-9}	90	Eu-155	6.8×10^{7}	133	Pa-231	4.2×10^{-1}
5	Si-32	6.3×10^{-4}	48	Cd-113m	5.2×10^{5}	91	Gd-152	1.2×10^{-8}	134	U-232	1.2×10^{2}
6	S-35	1.1×10^{6}	49	Cd-115m	1.6×10^{7}	92	Gd-153	8.3×10^{5}	135	U-233	$2.3 \times 10^{\circ}$
7	C1-36	2.8×10^{2}	50	In-114m	5.0 $\times 10^{5}$	93	Tb-157	0	136	U-234	5.9×10^{4}
8	K-40	2.9×10^{-4}	51	In-115	4.5×10 ⁻⁷	94	Tb-160	1.1×10^{7}	137	U-235	1.9×10^{3}
9	Ca-41	$3.4 \times 10^{\circ}$	52	Sn-113	6.2×10^4	95	Dy-159	0	138	U-236	9.2 $\times 10^{3}$
10	Ca-45	1.1×10^{4}	53	Sn-119m	1.2×10^{6}	96	Ho-163	0	139	U-238	1.2×10^{4}
11	Sc-46	1.5×10^{3}	54	Sn-121m	4.7 $\times 10^{4}$	97	Ho-166m	1.2×10^{1}	140	Np-235	5.3 $\times 10^{1}$
12	V-49	0	55	Sn-123	2.8×10^{7}	98	Tm-170	5.2×10^{1}	141	Np-236	1.1×10^{-1}
13	Mn-54	6.6×10^{4}	56	Sn-126	1.4×10^{4}	99	Tm-171	4.9×10^{-1}	142	Np-237	6.5×10^{3}
14	Fe-55	2.3×10^{5}	57	Sb-124	1.2×10^{7}	100	Yb-169	0	143	Pu-236	1.0×10^{4}
15	Fe-59	2.3×10^{4}	58	Sb-125	2.0×10^{8}	101	Lu-176	0	144	Pu-237	6.7 $\times 10^{3}$
16	Co-58	9.8×10^{5}	59	Te-121m	0	102	Lu-177m	0	145	Pu-238	2.7×10^{7}
17	Co-60	2.4×10^{6}	60	Te-123	7.2×10^{-9}	103	Hf-175	0	146	Pu-239	1.3×10^{7}
18	Ni-59	2.0×10^{2}	61	Te-123m	5.9×10^{4}	104	Hf-181	2.1 \times 10 ⁻¹	147	Pu-240	1.1×10^{7}
19	Ni-63	3.0×10^{4}	62	Te-125m	6. 1×10^{7}	105	Hf-182	1.2×10^{-10}	148	Pu-241	3.0×10^{9}
20	Zn-65	4.3×10^{6}	63	Te-127m	2.0×10^{8}	106	Ta-180m	5.7 $\times 10^{-15}$	149	Pu-242	1.7×10^{4}
21	Se-75	0	64	Te-129m	1.2×10^{9}	107	Ta-182	5.3×10^{2}	150	Pu-244	1.5×10^{-3}
22	Se-79	9.8×10^{2}	65	I-125	7.5×10^{-13}	108	W-181	1.3×10^{4}	151	Am-241	1.9×10^{6}
23	Rb-87	6.0×10 ⁻¹	66	I-129	7.5×10^{2}	109	W-185	4.2×10^{5}	152	Am-242m	7.1×10^{4}
24	Sr-85	2.0×10^{-12}	67	Cs-134	2.7×10^{9}	110	W-188	1.9×10^{4}	153	Am-243	8.9×10^{4}
25	Sr-89	4.2×10^{10}	68	Cs-135	1.2×10^{4}	111	Re-187	1.3×10^{-4}	154	Cm-241	1.2×10^{2}
26	Sr-90	2.2×10^{9}	69	Cs-137	2.7×10^{9}	112	0s-185	0	155	Cm-242	3.6×10^{8}
27	Y-91	5.3×10^{10}	70	Ba-133	1.2×10^{2}	113	0s-194	1.8×10 ⁻⁸	156	Cm-243	6.1×10^{4}
28	Zr-93	4.9×10^{4}	71	La-137	0	114	Ir-192	3.4×10^{0}	157	Cm-244	5.2×10^{6}
29	Zr-95	6.7×10^{10}	72	La-138	7.6×10 ⁻⁶	115	Ir-192m	2.4 $\times10^{-6}$	158	Cm-245	4.0×10^{2}
30	Nb-91	0	73	Ce-139	3.3×10^{5}	116	Ir-194m	4.7×10^{-3}	159	Cm-246	2.6×10^{1}
31	Nb-92	3.2×10^{-4}	74	Ce-141	6.3×10^{10}	117	Pt-190	0	160	Cm-247	4.4×10^{-5}
32	Nb-93m	1.7×10^{3}	75	Ce-144	4.4×10^{10}	118	Pt-193	6.7×10 ⁻⁶	161	Cm-248	5.9×10^{-5}
33	Nb-94	$4.7 \times 10^{\circ}$	76	Nd-144	1.8×10 ⁻⁵	119	Hg-203	2.2×10^{-2}	162	Cm-250	3.3×10^{-11}
34	Nb-95	6.8×10^{10}	77	Pm-145	0	120	T1-204	7.0×10^{-4}	163	Bk-249	1.4×10^{-1}
35	Mo-93	3.5×10^{1}	78	Pm-146	4.6×10^{4}	121	Pb-205	6.0×10 ⁻⁵	164	Cf-249	3.1×10^{-5}
36	Tc-97	6.7 $\times 10^{-19}$	79	Pm-147	6.0 $\times 10^{9}$	122	Pb-210	5.9 $\times 10^{-6}$	165	Cf-250	2.9×10^{-3}
37	Tc-97m	1.2×10^{-16}	80	Pm-148m	9.4×10^8	123	Bi-208	1.8×10 ⁻³	166	Cf-251	1.1×10 ⁻⁵
38	Tc-98	7.6×10^{-2}	81	Sm-145	0	124	Bi-210m	5.1×10 ⁻⁴	167	Cf-252	7.2×10^{-4}
39	Tc-99	3.5×10^{5}	82	Sm-146	6.2×10 ⁻⁴	125	Po-210	1.8×10^{3}	168	Cf-254	3.5×10 ⁻⁷
40	Ru-103	5.2×10^{10}	83	Sm-147	3.5×10 ⁻²	126	Ra-226	3.1×10 ⁻⁴	169	Es-254	1.8×10 ⁻⁷
41	Ru-106	1.2×10^{10}	84	Sm-148	9.1×10 ⁻⁷	127	Ra-228	2.2×10^{-8}	170	Es=255	1.6×10 ⁻⁹
42.	Rh-102	9.5×10^4	85	Sm-151	1.2×10^{7}	128	Ac-227	5.5×10^{-3}	1.0	25 200	
43	Pd-107	1.8×10^{3}	86	Eu-149	0	129	Th-228	1.7×10^{1}			

第7表 燃料起源放射性物質の組成(PWR)

(ii) クラッド起源放射性物質の組成の計算

クラッドの放射化計算に当たって用いた照射条件は、「TRU 第2次とりまとめ」⁽³⁾に示されたもの を基に、第8表の燃焼・放射化条件を用いた。計算に当たって考慮した原子炉構成材料の元素組成(不 純物含む)は第3表に示したとおりである。

これらの計算条件に基づいて、「2.(2)(i) 燃料起源放射性物質の組成と原子炉の中性子フルエン ス率の計算」と同じ計算コードによりクラッド起源放射性物質の組成を計算した。クラッド起源放 射性物質の組成(BWR)を第9表に、クラッド起源放射性物質の組成(PWR)を第10表に示す。

	В	WR	PI	WR		
	燃焼計算 (1/2 燃焼度)*1	放射化計算	燃焼計算 (1/2 燃焼度)*1	放射化計算		
比出力(MW/MTU)	26	-	38	-		
照射時間(d)	865.4	100	592.1	100		
総燃焼度(GWd/MTU)	22.5	_	22.5	_		
U−235 濃縮度	4.	0%	4. 5%			
中性子フルエンス率 (n/(cm ² ・s))	_*2	1.9981×10^{14} *3	_*2	3. 2584×10^{14} *3		
断面積ライブラリ	BWR \$ VR=40 <5	STEP—2 50GWd/TIHM	$\begin{array}{c c} PWR & 17 \times 17 \\ U5-4. 7\%UO_2 & <60GWd/TIHM \end{array}$			

第8表 燃焼·放射化条件

*1:ジルカロイの放射化量の計算には本条件を用いた。

*2:比出力が一定となるように燃焼期間中に変動する。

*3:最大燃焼度までの燃焼計算における平均中性子フルエンス率

補9添1別1-14

No.	放射性物質 の種類	SUS304	SUS316	Zry-2	Zry-4	NCF600	NCFX750	7万分十#3	ナイトロニック#60	CFA
1	H-3	1.7×10^{-1}	1.7×10^{-1}	2.9×10^{1}	2.9×10^{1}	1.7×10^{1}	1.7×10^{1}	3.1×10^{-5}	1.2×10^{-4}	3.3×10^{-4}
2	Be-10	1.1×10^{-2}	4.9×10^{-2}	8.1 \times 10 ⁰	8.1 \times 10 ⁰	1.1×10^{0}	1.1×10^{0}	2.0×10^{-1}	2.2×10^{-2}	0
3	C-14	5.0 $\times 10^{4}$	5.0 $\times 10^{4}$	3.0×10^{4}	3.0×10^{4}	1.0×10^{4}	2. 0×10^{3}	$9.8 \times 10^{\circ}$	9.0×10^{4}	0
4	Na-22	7.3×10^{-1}	2.2×10^{-1}	3.6×10^{-2}	1.1×10^{-2}	3.6×10^{1}	3.6×10^{1}	2.2×10^{-12}	9.4 $\times 10^{-12}$	6. 1×10^{-13}
5	Si-32	2.2×10^{-3}	2.2×10^{-3}	1.7×10^{-4}	9.1 \times 10 ⁻³	2.1 \times 10 ⁻³	2. 1×10^{-3}	1.6×10^{-3}	7.1 \times 10 ⁻³	4.2×10^{-4}
6	S-35	5.9×10^{5}	2.0×10^{6}	5.5 $\times 10^{4}$	4.3×10^{4}	3.3×10^{5}	2.5 $\times 10^{5}$	4.5 $\times 10^{-13}$	5.2×10^{5}	1.1×10^{-13}
7	C1-36	$6.6 \times 10^{\circ}$	1.3×10^{2}	9.7 $\times 10^{\circ}$	$4.8 \times 10^{\circ}$	6.7 $\times 10^{\circ}$	6.7 $\times 10^{\circ}$	0	4.5 $\times 10^{-4}$	0
8	K-40	1.4×10^{-3}	1.1×10^{-3}	4.3×10^{-3}	3.7×10^{-3}	1.3×10^{-3}	1.1×10^{-3}	0	2.9×10^{-21}	0
9	Ca-41	1.3×10^{1}	$7.7 \times 10^{\circ}$	5.8 $\times 10^{1}$	5.8×10^{1}	$7.7 \times 10^{\circ}$	5.1 \times 10 ⁰	0	1.8×10^{-16}	0
10	Ca-45	1.0×10^{5}	5.9×10^{4}	2.0×10^{7}	2.0×10^{7}	8.1×10^{6}	7.9×10^{6}	1.2×10^{-4}	2.9×10^{3}	1.5×10^{-4}
11	Sc-46	7.3×10^{6}	2.9×10^{6}	6.0×10^{9}	6.0×10^9	3.6×10^{9}	3.6×10^{9}	5.7×10 ⁻⁷	2.5×10^{5}	6.9×10 ⁻⁷
12	V-49	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	Mn-54	5.2×10^{8}	5.2×10^{8}	5.0×10^{6}	6.0 $\times 10^{6}$	6.5×10^{7}	5.9×10^{7}	2.0×10^{7}	4.2×10^{8}	2. 1×10^{5}
14	Fe-55	1.5×10^{9}	1.5×10^{9}	2.3×10^{7}	2.6×10^{7}	3.6×10^{8}	3.4×10^{8}	6.2×10^{7}	1.2×10^{9}	1.3×10^{8}
15	Fe-59	5. 6×10^{8}	5.6 $\times 10^{8}$	1.8×10^{6}	2.1 \times 10 ⁶	7.1×10^{7}	7.2×10^{7}	4.2×10^{8}	4.5×10^{8}	1.3×10^{6}
16	Co-58	2.5×10^{9}	3.3×10^{9}	2.3×10^{7}	2.1 \times 10 ⁶	1.9×10^{10}	1.9×10^{10}	7.5×10^{8}	2.0×10^9	1.4×10^{10}
17	Co-60	1.1×10^{9}	1.4×10^{9}	4.6×10^{7}	4.6×10^{7}	1.6×10^{8}	3.6×10^{9}	1.8×10^{11}	1.4×10^{6}	8.7 $\times 10^{6}$
18	Ni-59	1.4×10^{5}	1.9×10^{5}	7.7×10^{3}	6.7 $\times 10^{2}$	1.1×10^{6}	1.1×10^{6}	4.1×10^{4}	1.2×10^{5}	7.8×10^{5}
19	Ni-63	2.1×10^{7}	2.7×10^{7}	1.1×10^{6}	1.1×10^{5}	1.5×10^{8}	1.5×10^{8}	5.8×10^{6}	1.7×10^{7}	1.1×10^{8}
20	Zn-65	6.9×10^{6}	1.4×10^{6}	2.4 $\times 10^{4}$	6.2×10^{4}	2.3×10^{5}	2. 2×10^{7}	3.7×10^{-3}	4.1×10^{4}	7.0×10^{-2}
21	Se-75	3.3×10^{6}	1.1×10^{6}	2.0×10^{6}	2.0×10^{6}	1.1×10^{6}	6.7 $\times 10^{6}$	0	0	0
22	Se-79	6.0×10^{-1}	2.0×10^{-1}	$3.7 \times 10^{\circ}$	$3.7 \times 10^{\circ}$	2.0×10^{-1}	1.5×10^{0}	0	0	0
23	Rb87	1.8×10^{-3}	8.2×10^{-4}	9.1×10 ⁻⁴	9.1 \times 10 ⁻¹	1.8×10^{-2}	9.1×10 ⁻¹	0	2.3×10^{-19}	3. 4×10^{-19}
24	Sr-85	4.7 $\times 10^{4}$	3.1×10^{4}	2.3×10^{6}	2.3×10^{6}	1.6×10^{6}	1.6×10^{6}	0	2.4 $\times 10^{-12}$	3.5×10^{-12}
25	Sr-89	8.8×10^{4}	5.9×10^{4}	8.1 \times 10 ⁶	8.1 \times 10 ⁶	2.9×10^{6}	3.0×10^{6}	0	2.3×10^{-2}	3. 4×10^{-2}
26	Sr-90	5. 2×10^{-1}	5.1×10 ⁻¹	2.2×10^{3}	2.3 $\times 10^{3}$	1.7×10^{0}	1.7×10^{0}	0	7.8×10^{-6}	3.1×10 ^{−6}
27	Y-91	9.6×10^{1}	1.4×10^{2}	5.1 $\times 10^{6}$	5.1 \times 10 ⁶	5.6×10^{2}	5. 4×10^{3}	0	1.0×10^{1}	1.4×10^{-2}
28	Zr-93	1.6×10^{-2}	5.6×10^{-2}	1.0×10^{4}	1.0×10^{4}	5. 0×10^{-1}	8.7 $\times 10^{-1}$	0	2.1 \times 10 ⁻²	8.5×10⁻³
29	Zr-95	1.4×10^{4}	7.7×10^{4}	4.2×10^{9}	4.2×10^{9}	5.8×10^{4}	1.4×10^{6}	0	4.8×10^{3}	7.2×10^{3}
30	Nb-91	0	0	0	0	0	0	0	0	0
31	Nb-92	1.6×10^{-2}	1.1×10^{-1}	4.4 $\times 10^{-3}$	4.4 $\times 10^{-3}$	1.2×10^{-1}	5. 2×10^{-2}	0	3. 1×10^{-2}	4.0×10 ⁻²
32	Nb-93m	8.0×10^{0}	6.0×10^{1}	4.6×10^{2}	4.6×10^{2}	6.5 $\times 10^{-1}$	1.5×10^{0}	0	1.5×10^{1}	2.2×10^{1}
33	Nb-94	1.9×10^{3}	1.5×10^{3}	2.8×10^{3}	2.8×10^{3}	1.2×10^{5}	4.6×10^{4}	0	3.8×10^{3}	1.4×10^{0}
34	Nb-95	9.6×10^{5}	1.2×10^{6}	4.1 $\times 10^{9}$	4.1 $\times 10^{9}$	5.4×10^{7}	2.2×10^{7}	0	1.9×10^{6}	1.6×10^{5}
35	Mo-93	1.5×10^{3}	1.1×10^{4}	2.1 \times 10 ²	2.1 \times 10 ²	1.2×10^{2}	2.8 $\times 10^{2}$	0	2.8 $\times 10^{3}$	4.3×10^{3}
36	Tc-97	1.3×10^{-3}	1.3×10^{-3}	1.0×10^{1}	1.0×10^{1}	1.3×10^{0}	1.3×10^{0}	0	8.9×10^{-20}	1.3×10^{-19}
37	Tc-97m	$7.5 \times 10^{\circ}$	7.5×10^{0}	1.4×10^{4}	1.4×10^{4}	7.5×10^{3}	7.5×10^{3}	0	0	0
38	Tc-98	8.1 \times 10 ⁻⁷	5.0 $\times 10^{-6}$	1.3×10^{-3}	1.3×10^{-3}	1.7×10^{-4}	1.7×10^{-4}	0	1.2×10^{-6}	1.8×10^{-6}
39	Tc-99	2.9×10^{1}	2.2×10^{2}	$3.4 \times 10^{\circ}$	$3.4 \times 10^{\circ}$	$2.2 \times 10^{\circ}$	5.2 $\times 10^{\circ}$	0	5.5 $\times 10^{1}$	8.3 $\times 10^{1}$
40	Ru-103	7.7×10^{4}	7.7×10^{4}	9.1 \times 10 ⁷	9.1 $\times 10^{7}$	7.7×10^{7}	7.7 $\times 10^{7}$	0	5.7 $\times 10^{1}$	8.5 $\times 10^{1}$
41	Ru-106	$3.4 \times 10^{\circ}$	$3.4 \times 10^{\circ}$	3.0×10^{4}	3.0×10^{4}	2.0×10^{1}	2. 0×10^{1}	0	1.0×10^{-12}	1.5×10^{-12}
42	Rh-102	5. 6×10^{1}	5. 6×10^{1}	2.3 $\times 10^{5}$	2. 3×10^{5}	1.0×10^{5}	1.0×10^{5}	0	1.4×10^{-9}	2.1×10 ⁻⁹
43	Pd-107	6.3 $\times 10^{-3}$	6.4 $\times 10^{-3}$	2.4 $\times 10^{1}$	2.4 $\times 10^{1}$	$3.2 \times 10^{\circ}$	$3.2 \times 10^{\circ}$	0	1.1×10^{-15}	9.3×10 ⁻¹⁹
44	Ag-108m	2.9×10^{2}	7.8×10^{2}	7.1×10^{1}	2.1 $\times 10^{2}$	9.9×10^{1}	2.0×10^{3}	0	0	0
45	Ag-110m	7.7×10^{5}	2.0×10^{6}	2.3 $\times 10^{7}$	2. 3×10^{7}	1.1×10^{6}	6. 0×10^{6}	0	9.8×10 ⁻³	0
46	Cd-109	3.5×10^{3}	5.2×10^{3}	7.5×10^{3}	9.8 $\times 10^{3}$	1.2×10^{6}	1.2×10^{6}	0	3. 1×10^{1}	0
47	Cd-113	2.3×10^{-12}	2.3×10^{-12}	1.6×10^{-13}	1.5×10^{-13}	1.1×10^{-9}	1.1×10 ⁻⁹	0	2.1 \times 10 ⁻¹⁶	0
48	Cd-113m	1.0×10^{-4}	1.0×10^{-4}	1.2×10^{0}	1.2×10^{0}	2.1 \times 10 ⁻⁴	2.1×10 ⁻⁴	0	0	0
49	Cd-115m	2.8×10^{4}	2.8×10^{4}	1.2×10^{4}	8.8 $\times 10^{3}$	1.4×10^{7}	1.4×10^{7}	0	6.9 $\times 10^{-3}$	0
50	In-114m	1.3×10^{6}	1.3×10^{6}	1.7×10^{8}	1.7×10^{7}	1.3×10^{8}	1.3×10^{8}	0	9.0 $\times 10^{3}$	0
51	In-115	2.1 \times 10 ⁻⁶	2.1×10 ⁻⁶	6.9 $\times 10^{-5}$	4.9×10^{-8}	2.1 \times 10 ⁻⁴	2. 1×10^{-4}	0	1.4×10^{-14}	0
52	Sn-113	3.2×10^{6}	1.4×10^{6}	1.6×10^{8}	1.6×10^{8}	1.4×10^{5}	3.7 $\times 10^{7}$	0	2.3×10^{6}	0

第9表 クラッド起源放射性物質の組成(BWR)

(単位:Bq/g)

補9添1別1-15

No.	放射性物質 の種類	SUS304	SUS316	Zry-2	Zry-4	NCF600	NCFX750	ステライト#3	ナイトロニック#60	CFA
53	Sn-119m	3.0×10^{6}	1.3×10^{6}	2.7 $\times 10^{8}$	2.7 $\times 10^{8}$	1.3×10^{5}	3.4×10^{7}	0	2.1 \times 10 ⁶	0
54	Sn-121m	2.6×10^{2}	1.1×10^{2}	4.7×10^{4}	4.7 $\times 10^{4}$	1.1×10^{1}	3.0×10^{3}	0	1.9×10^{2}	0
55	Sn-123	6.5×10^{5}	2.8×10^{5}	3.5×10^{7}	3.5×10^{7}	2.8×10^{4}	7.4×10^{6}	0	4.6×10^{5}	0
56	Sn-126	2.7 $\times 10^{-6}$	2.7 $\times 10^{-6}$	3.0×10^{-2}	3.1×10^{-2}	5.5 $\times 10^{-6}$	5.5×10 ⁻⁶	0	0	0
57	Sb-124	8.4 $\times 10^{7}$	3.4×10^{7}	1.1×10^{9}	1.1×10^{9}	4.2×10^{6}	8.4 $\times 10^{8}$	0	4.0 $\times 10^{2}$	0
58	Sb-125	5.8×10^{5}	2.5×10^{5}	8.7 $\times 10^{7}$	8.7 $\times 10^{7}$	2.5×10^{4}	6.6×10^{6}	0	3.9×10^{5}	0
59	Te-121m	0	0	0	0	0	0	0	0	0
60	Te-123	2.9×10^{-8}	1.0×10^{-8}	1.6×10^{-5}	1.6×10^{-5}	6.9×10^{-5}	6.9×10^{-5}	0	7.0×10^{-13}	0
61	Te-123m	7.7×10^{4}	3.1×10^{4}	3.2×10^{7}	3.2×10^{7}	6.8×10^{6}	7.5×10^{6}	0	6.8 $\times 10^{0}$	0
62	Te-125m	8.1 $\times 10^{4}$	3.5×10^{4}	2.8×10^{7}	2.8×10^{7}	1.2×10^{5}	1.0×10^{6}	0	5. 6×10^{4}	0
63	Te-127m	6. 1×10^{2}	2.1 $\times 10^{2}$	2.9×10^{6}	2.9×10^{6}	2.0×10^{6}	2.0×10^{6}	0	5.0 $\times 10^{-2}$	0
64	Te-129m	7.0×10^{2}	6.0×10^2	5. 4×10^{5}	5.4×10^{5}	4.9×10^{5}	4.9×10^{5}	0	8.9×10^{-9}	0
65	I-125	1.2×10^{-2}	1.2×10^{-2}	1.9×10^{-1}	1.9×10^{-1}	1.2×10^{-2}	1.2×10^{-2}	0	1.5×10^{-16}	0
66	I-129	2.6 $\times 10^{-4}$	2.1 \times 10 ⁻⁴	1.7×10^{0}	$1.7 \times 10^{\circ}$	2.3×10^{-1}	2.3 $\times 10^{-1}$	0	2.2 $\times 10^{-15}$	0
67	Cs-134	4.3×10^{4}	4.3×10^{4}	4.2×10^{9}	4.2×10^{9}	1.7×10^{7}	8.6×10^{8}	0	0	0
68	Cs-135	3.4×10^{-4}	3.4×10^{-4}	2.8×10^{2}	2.8×10^{2}	1.4×10^{-1}	6.8×10^{0}	0	0	0
69	Cs-137	6. 1×10^{-1}	6. 1×10^{-1}	4. 1×10^{3}	4. 1×10^{3}	1.3×10^{0}	2.1 $\times 10^{\circ}$	0	0	0
70	Ba-133	1.5×10^{1}	$4.9 \times 10^{\circ}$	1.7×10^{5}	1.7×10^{5}	4.9×10^{3}	2.4 $\times 10^{4}$	0	0	0
71	La-137	1.2×10^{-3}	2.5 $\times 10^{-3}$	3.7×10^{-2}	7.4×10^{-2}	1.2×10^{-3}	5.2 $\times 10^{-3}$	0	0	0
72	La-138	1.6×10^{-7}	1.6×10^{-7}	6.9×10^{-4}	6.9×10^{-4}	2.7 $\times 10^{-8}$	7.9×10^{-4}	0	0	0
73	Ce-139	2.2×10^{1}	4.4×10^{1}	5.9×10^{3}	6.1 $\times 10^{3}$	1.0×10^{3}	1.2×10^{3}	0	0	0
74	Ce-141	3.8×10^{3}	7.6×10^{3}	7.2×10^{5}	7.4×10^{5}	7.4×10^{3}	1.3×10^{5}	0	0	0
75	Ce-144	1.7×10^{1}	1.7×10^{1}	4.8×10^{4}	5.0 $\times 10^{4}$	3.4×10^{1}	3.4×10^{1}	0	0	0
76	Nd-144	7.8×10^{-9}	7.8×10^{-9}	1.1×10^{-5}	1.1×10^{-5}	9.8×10^{-6}	9.8×10^{-6}	0	0	0
77	Pm-145	1.1×10^{1}	5.4 $\times 10^{-1}$	2.0×10^{1}	8.2×10^2	5.4 $\times 10^{-1}$	5.4 $\times 10^{-1}$	0	0	0
78	Pm-146	1.1×10^{-6}	1.1×10 ⁻⁶	4.7×10^{-2}	4.8×10^{-2}	2.3×10^{-6}	2.3×10 ⁻⁶	0	0	0
79	Pm-147	1.4×10^{3}	1.4×10^{3}	9.3×10 ⁶	9.3×10^{6}	1.7×10^{6}	1.7×10^{6}	0	0	0
80	Pm-148m	1.3×10^{2}	1.3×10^{2}	1.1×10^{6}	1.1×10^{6}	1.7×10^{5}	1.7×10^{5}	0	0	0
81	Sm-145	1.9×10^{3}	9.7×10^{1}	3.8×10^2	1.5×10^{4}	9.7 $\times 10^{1}$	9.7 $\times 10^{1}$	0	0	0
82	Sm-146	1.3×10 ⁻⁶	6.5×10 ⁻⁸	1.7×10^{-6}	2.8×10 ⁻⁵	6.6×10^{-8}	6.6×10 ⁻⁸	0	0	0
83	Sm-147	2.4×10^{-4}	1.2×10 ⁻⁵	8.3×10 ⁻⁵	4.5×10^{-4}	1.3×10^{-5}	1.3×10 ⁻⁵	0	0	0
84	Sm-148	3.0×10^{3}	1.5×10^{10}	1.4×10 ³	8.8×10^{-9}	1.7×10^{10}	1.7×10^{10}	0	0	0
85	Sm-151	4.3×10°	2.4×10°	4. 7×10^{4}	5.8×10 [*]	3. 1 × 10 [*]	3. 1×10*	0	0	0
80	Eu-149	0	1.9×10-11	0	0	0 9. EX 10-ll	0 9. EX 10-ll	0	0	0
87	Eu-150	1.2×10^{-1}	1.2×10^{-1}	6.9×10^{-5}	6.9×10^{-5}	2.5×10^{-10}	2.5×10^{-10}	0	0	0
00	Eu=102	$4.2 \land 10$ 2.1 $\lor 10^4$	6.4×10^{3}	0.9×10	2.0×10^{6}	0.4×10	$0.4 \land 10$	0	0	0
89	Eu-154	$3.1 \times 10^{-10^{-10^{-10^{-10^{-10^{-10^{-10^{-$	2.6×10^{-2}	1.3×10^{-5} 7.7 × 10 ⁵	2.0×10^{6}	1.8×10^{-1}	1.8×10^{-1}	0	0	0
90	Eu 155 Cd-152	2.1×10^{-9}	7.8×10^{-10}	1.7×10^{-7}	1.2×10^{-7}	4.9×10^{-6}	4.9×10^{-6}	0	0	0
91	00 152 Cd-152	1.2×10 2.0 × 10 ⁴	1.6×10^{4}	4. $1 \land 10$ 5. 7×10^{7}	4.1×10^{7}	1.3×10^{-2}	1.3×10^{7}	0	0	0
03	Tb-157	2.3×10^{0}	2.2×10^{0}	1.4×10^{1}	1.4×10^{1}	2.0×10^{0}	2.0×10^{0}	0	0	0
93	Tb 157 Tb-160	2.2×10^{6}	1.8×10^{6}	7.8×10^9	7.8×10^9	6.0×10^{6}	6.1×10^9	0	0	0
95	Dv-159	1.9×10^2	1.0×10^2	4.4×10^{2}	1.0×10^{2}	1.9×10^2	1.9×10^2	0	0	0
95	Ho-163	1.3×10^{-1}	5.7×10^{-2}	4.4×10^{-1}	4.4×10^{-1}	5.7×10^{-2}	5.7×10^{-2}	0	0	0
97	Ho-166m	1.5×10^{1}	1.5×10^{1}	1.5×10^2	1.5×10^2	1.5×10^{1}	1.5×10^{1}	0	0	0
98	Tm-170	1.5×10^{5}	1.5×10^{5}	1.9×10^{10}	1.9×10^{10}	1.5×10^{10}	1.5×10^{10}	0	0	0
99	Tm-171	2.5×10^3	1.5×10^3	6.1×10^8	6.1×10^8	4.8×10^{7}	4.8×10^{7}	0	0	0
100	Yh-169	6.1×10^4	6.1×10^4	3.9×10^3	3.9×10^3	6.1×10^{5}	3.0×10^{8}	0	0	0
101	Lu-176	1.4×10^{-4}	2.9×10^{-6}	7.2×10^{-2}	7.2×10^{-2}	7.2×10^{-5}	7.2×10^{-2}	0	0	0
102	[11-177m	9.2×10^3	1.8×10^{2}	1.3×10^{7}	1.3×10^{7}	4.6×10^{3}	4.6×10^{6}	0	0	0
103	Hf-175	3.1×10^4	3.1×10^4	3.0×10^{6}	3.0×10^{6}	3.1×10^{4}	4.2×10^{4}	0	0	0
104	Ц£_101	3.2×10^{5}	3.8 × 105	4.0×10^{7}	1.0×10^{7}	3.7×10^5	3.8 × 105	6.1×10^{3}	7 0×10 ¹	0
104	пі=181 на 100	0.0×10-5	0.0\10	4. 9 ^ 10 ⁻⁹	4. 9 A 10	0.01/10	0.0×10-5	$0.1 \land 10^{-7}$	0.7.10-	0
105	HT-182	2. U × 10 °	$2.0 \times 10^{\circ}$	2. 5 × 10 °	2. 5 × 10 °	2. U × 10 °	2.0×10°	3. Z×10 ′	3. (× 10 °	U

補9添1別1-16

No.	放射性物質 の種類	SUS304	SUS316	Zry-2	Zry-4	NCF600	NCFX750	755小#3	ナイトロニック#60	CFA
106	Ta-180m	9.9×10^{-8}	5.0×10 ⁻⁸	1.4×10^{-8}	8.3×10 ⁻⁸	1.5×10^{-9}	5.0 $\times 10^{-7}$	2.0×10^{-12}	2.3 $\times 10^{-14}$	0
107	Ta-182	6.5 $\times 10^{8}$	3.2×10^{8}	1.6×10^{8}	9.4 $\times 10^{8}$	9.7 $\times 10^{6}$	3.2×10^9	6.4 $\times 10^{5}$	7.4×10^{3}	0
108	W-181	1.7×10^{6}	1.0×10^{6}	4.3 $\times 10^{5}$	4.4×10^{5}	1.5×10^{4}	2. 1×10^{6}	2.7 $\times 10^{8}$	3.1 $\times 10^{6}$	0
109	W-185	6. 2×10^{7}	3.9×10^{7}	1.3×10^{7}	1.3×10^{7}	5.5 $\times 10^{5}$	7.8×10^{7}	1.0×10^{10}	1.2×10^{8}	0
110	W-188	2.4 $\times 10^{6}$	1.5×10^{6}	5.3 $\times 10^{5}$	5.3 $\times 10^{5}$	3.3×10^{4}	3.0×10^{6}	3.9×10^{8}	4.5 $\times 10^{6}$	0
111	Re-187	8.1×10 ⁻³	9.1×10 ⁻³	7.5 $\times 10^{-1}$	7.5×10^{-1}	8.7 $\times 10^{-1}$	8.8 $\times 10^{-1}$	1.2×10^{0}	1.4×10^{-2}	0
112	0s-185	2.6 $\times 10^{3}$	1.2×10^{3}	1.8×10^{6}	1.8×10^{6}	1.3×10^{7}	1.3×10^{7}	0	0	0
113	0s-194	$2.3 \times 10^{\circ}$	1.0×10^{0}	6.8 $\times 10^{4}$	6.8×10^{4}	1.1×10^{4}	1.1×10^{4}	4.0×10^{-11}	4.6 $\times 10^{-13}$	0
114	Ir-192	3.8×10^{6}	3.8×10^{6}	2.7 $\times 10^{8}$	2.3 $\times 10^{8}$	1.9×10^{10}	1.9×10^{10}	8.1 \times 10 ⁻¹	9.3 $\times 10^{-3}$	0
115	Ir-192m	2.3 $\times 10^{\circ}$	2.3×10^{0}	8.5 $\times 10^{2}$	5.0 $\times 10^{2}$	1.1×10^{4}	1.1×10^{4}	3.2×10^{-7}	3.7 $\times 10^{-9}$	0
116	Ir-194m	1.6×10^{5}	1.6×10^{5}	7.4×10^{6}	2.7 $\times 10^{6}$	8.1 $\times 10^{8}$	8.1 \times 10 ⁸	7.8×10^{-5}	9.1×10 ⁻⁷	0
117	Pt-190	7.2×10^{-9}	5.7 $\times 10^{-9}$	1.2×10^{-5}	1.2×10^{-5}	1.4×10^{-5}	1.4×10^{-5}	0	0	0
118	Pt-193	4.8×10^{0}	4.2×10^{0}	5.9 $\times 10^{4}$	5. 1×10^{4}	1.5×10^{4}	1.5×10^{4}	2.4 $\times 10^{-8}$	2.8 $\times 10^{-10}$	0
119	Hg-203	7. 4×10^{3}	7.4×10^{3}	9.4 $\times 10^{7}$	9.4 $\times 10^{7}$	7.4×10^{7}	7.4×10^{7}	0	0	0
120	T1-204	1.6×10^{2}	1.6×10^{2}	1.0×10^{8}	1.0×10^{8}	1.6×10^{7}	1.6×10^{7}	0	0	0
121	Pb-205	6.0 $\times 10^{-5}$	5.2 $\times 10^{-5}$	2.7 $\times 10^{-3}$	6.6 $\times 10^{-3}$	4.5 $\times 10^{-4}$	7.4 $\times 10^{-3}$	0	0	0
122	Pb-210	4.3 $\times 10^{-13}$	4.3 $\times 10^{-13}$	7.2 $\times 10^{-10}$	6.4×10 ⁻⁹	8.7 $\times 10^{-13}$	8.7 $\times 10^{-13}$	0	0	0
123	Bi-208	2.1 \times 10 ⁻⁴	1.6×10^{-4}	3.9 $\times 10^{-3}$	3.9 $\times 10^{-3}$	5. 2×10^{-1}	5. 2×10^{-1}	0	0	0
124	Bi-210m	6.0 $\times 10^{-5}$	4.5×10 ⁻⁵	1.1×10^{-3}	1.1×10^{-3}	1.5×10^{-1}	1.5×10^{-1}	0	0	0
125	Po-210	4.8×10^{2}	3.6×10^{2}	2.9 $\times 10^{3}$	2.9×10^{3}	1.2×10^{6}	1.2×10^{6}	0	0	0
126	Ra-226	1.7×10^{-11}	1.7×10^{-11}	2.3 $\times 10^{-9}$	1.7×10^{-8}	3.5 $\times 10^{-11}$	3.5 $\times 10^{-11}$	0	0	0
127	Ra-228	5.6 $\times 10^{-7}$	5.6 $\times 10^{-7}$	8.5 $\times 10^{-6}$	7.6×10^{-5}	1.1×10^{-6}	1.1×10^{-6}	0	0	0
128	Ac-227	3.0 $\times 10^{-7}$	3.0×10^{-7}	1.8×10^{-5}	1.7×10^{-4}	6.1 \times 10 ⁻⁷	6. 1×10^{-7}	0	0	0
129	Th-228	5.4 $\times 10^{-5}$	5.4 $\times 10^{-5}$	3.2 $\times 10^{-2}$	2.9×10^{-1}	1.1×10^{-4}	1.1×10^{-4}	0	0	0
130	Th-229	5.3 $\times 10^{-8}$	5.3 $\times 10^{-8}$	8.6 $\times 10^{-6}$	7.8×10^{-5}	1.1×10^{-7}	1.1×10^{-7}	0	0	0
131	Th-230	2.9×10^{-7}	2.9×10^{-7}	4.5 $\times 10^{-6}$	3.6×10^{-5}	5.9 $\times 10^{-7}$	5.9 $\times 10^{-7}$	0	0	0
132	Th-232	2.0×10^{-5}	2.0×10^{-5}	3.9×10^{-5}	3.5×10^{-4}	4.0×10^{-5}	4. 0×10^{-5}	0	0	0
133	Pa-231	7.5×10^{-5}	7.5×10^{-5}	8.3 $\times 10^{-4}$	7.4×10^{-3}	1.5×10^{-4}	1.5×10^{-4}	0	0	0
134	U-232	1.7×10^{-3}	1.7×10^{-3}	1.5×10^{-1}	1.3×10^{0}	3.4×10^{-3}	3.4 $\times 10^{-3}$	0	0	0
135	U-233	5.3 $\times 10^{-3}$	5.3 $\times 10^{-3}$	8.1 \times 10 ⁻²	7.3 $\times 10^{-1}$	1.1×10^{-2}	1.1×10^{-2}	0	0	0
136	U-234	1.3×10^{-4}	1.3×10^{-4}	3.6×10^{-2}	6.5 $\times 10^{-2}$	2.7 $\times 10^{-4}$	2.7 $\times 10^{-4}$	0	0	0
137	U-235	2.6 $\times 10^{-6}$	2.6 $\times 10^{-6}$	9.3 $\times 10^{-4}$	9.3 $\times 10^{-4}$	5.1 \times 10 ⁻⁶	5. 1×10^{-6}	0	0	0
138	U-236	1.5×10^{-6}	1.5×10^{-6}	5.4 $\times 10^{-3}$	5.4 $\times 10^{-3}$	3.0×10^{-6}	3. 0×10^{-6}	0	0	0
139	U-238	6.2 $\times 10^{-5}$	6.2 $\times 10^{-5}$	4.3 $\times 10^{-2}$	4.3 $\times 10^{-2}$	1.2×10^{-4}	1.2×10^{-4}	0	0	0
140	Np-235	1.7×10^{-9}	1.7×10^{-9}	4.9 $\times 10^{-5}$	4.9×10^{-5}	3.5×10^{-9}	3.5 $\times 10^{-9}$	0	0	0
141	Np-236	3.6 $\times 10^{-12}$	3.6 $\times 10^{-12}$	9.9 $\times 10^{-8}$	9.9 $\times 10^{-8}$	7.2 $\times 10^{-12}$	7.2 $\times 10^{-12}$	0	0	0
142	Np-237	9.6 $\times 10^{-7}$	9.6 $\times 10^{-7}$	7.0 $\times 10^{-3}$	7.0×10^{-3}	1.9×10^{-6}	1.9×10^{-6}	0	0	0
143	Pu-236	2.2 $\times 10^{-7}$	2.2 $\times 10^{-7}$	9.7 $\times 10^{-3}$	9.7 $\times 10^{-3}$	4.3 $\times 10^{-7}$	4.3×10 ⁻⁷	0	0	0
144	Pu-237	1.6×10^{-6}	1.6×10^{-6}	9.1 \times 10 ⁻³	9.1 \times 10 ⁻³	3.1 \times 10 ⁻⁶	3. 1×10^{-6}	0	0	0
145	Pu-238	5.8 $\times 10^{-4}$	5.8 $\times 10^{-4}$	3.8×10^{1}	3.8×10^{1}	1.2×10^{-3}	1.2×10^{-3}	0	0	0
146	Pu-239	1.4×10^{-2}	1.4×10^{-2}	3. 4×10^{1}	3.4×10^{1}	2.9×10^{-2}	2.9 $\times 10^{-2}$	0	0	0
147	Pu-240	3.0×10^{-3}	3.0×10^{-3}	3. 2×10^{1}	3.2×10^{1}	6.0 $\times 10^{-3}$	6. 0×10^{-3}	0	0	0
148	Pu-241	1.8×10^{-1}	1.8×10^{-1}	1.1×10^{4}	1.1×10^{4}	3.5 $\times 10^{-1}$	3.5 $\times 10^{-1}$	0	0	0
149	Pu-242	1.3×10^{-7}	1.3×10^{-7}	7.6×10^{-2}	7.6×10^{-2}	2.6 $\times 10^{-7}$	2.6 $\times 10^{-7}$	0	0	0
150	Pu-244	4.8 $\times 10^{-16}$	4.8 $\times 10^{-16}$	4.2×10^{-9}	4.2×10^{-9}	9.7 $\times 10^{-16}$	9.7 $\times 10^{-16}$	0	0	0
151	Am-241	1.9×10^{-5}	1.9×10^{-5}	9.7 $\times 10^{\circ}$	9.7 $\times 10^{\circ}$	3.8×10^{-5}	3.8×10^{-5}	0	0	0
152	Am-242m	2.2×10^{-7}	2.2×10 ⁻⁷	3.6×10^{-1}	3.6×10^{-1}	4.4 $\times 10^{-7}$	4.4 $\times 10^{-7}$	0	0	0
153	Am-243	6.9×10^{-8}	6.9 $\times 10^{-8}$	3.6×10^{-1}	3.6×10^{-1}	1.4×10^{-7}	1.4×10^{-7}	0	0	0

No.	放射性物質 の種類	SUS304	SUS316	Zry-2	Zry-4	NCF600	NCFX750	7万万小#3	ナイトロニック#60	CFA
154	Cm-241	4.0×10^{-11}	4.0×10^{-11}	3.8×10^{-4}	3.8×10^{-4}	8.0×10 ⁻¹¹	8.0 $\times 10^{-11}$	0	0	0
155	Cm-242	5.7 $\times 10^{-4}$	5.7 $\times 10^{-4}$	1.8×10^{3}	1.8×10^{3}	1.1×10^{-3}	1.1×10^{-3}	0	0	0
156	Cm-243	1.1×10^{-8}	1.1×10^{-8}	2.8×10^{-1}	2.8×10^{-1}	2.1×10 ⁻⁸	2.1×10 ⁻⁸	0	0	0
157	Cm-244	4.1 \times 10 ⁻⁷	4.1×10 ⁻⁷	1.9×10^{1}	1.9×10^{1}	8.3×10 ⁻⁷	8.3×10 ⁻⁷	0	0	0
158	Cm-245	3.8×10^{-12}	3.8×10^{-12}	1.2×10^{-3}	1.2×10^{-3}	7.5×10^{-12}	7.5×10^{-12}	0	0	0
159	Cm-246	3.2×10^{-14}	3.2×10^{-14}	9.0×10^{-5}	9.0×10 ^{−5}	6.4×10 ⁻¹⁴	6.4 $\times 10^{-14}$	0	0	0
160	Cm-247	5.5 $\times 10^{-21}$	5.5 $\times 10^{-21}$	1.3×10^{-10}	1.3×10^{-10}	1.1×10^{-20}	1.1×10^{-20}	0	0	0
161	Cm-248	0	0	$1.6 imes 10^{-10}$	1.6×10^{-10}	0	0	0	0	0
162	Cm-250	0	0	4.5 $\times 10^{-17}$	4.5 $\times 10^{-17}$	0	0	0	0	0
163	Bk-249	0	0	3.0×10^{-7}	3.0×10^{-7}	0	0	0	0	0
164	Cf-249	0	0	9.3 $\times 10^{-11}$	9.3 $\times 10^{-11}$	0	0	0	0	0
165	Cf-250	0	0	6.8×10^{-9}	6.8×10 ⁻⁹	0	0	0	0	0
166	Cf-251	0	0	2.4 \times 10 ⁻¹¹	2.4×10^{-11}	0	0	0	0	0
167	Cf-252	0	0	1.8×10^{-9}	1.8×10^{-9}	0	0	0	0	0
168	Cf-254	0	0	6.7 $\times 10^{-13}$	6.7 $\times 10^{-13}$	0	0	0	0	0
169	Es-254	0	0	4.8 $\times 10^{-13}$	4.8×10^{-13}	0	0	0	0	0
170	Es-255	0	0	1.1×10^{-14}	1.1×10^{-14}	0	0	0	0	0

補9添1別1-18

							10
No.	放射性物質の 種類	SUS304	SUS316	Zry-4	NCF690	NCF718	757个#3
1	H-3	2.2×10^{-1}	2.2×10^{-1}	3.0×10^{1}	2.2×10^{1}	2.2×10^{1}	8.0×10 ⁻⁵
2	Be-10	2.0×10^{-2}	8.0×10 ⁻²	7.0×10^{0}	1.3×10^{0}	1.4×10^{0}	4.2×10^{-1}
3	C-14	6.3×10^{4}	6.3×10^{4}	2.7×10^{4}	1.9×10^{4}	4.4×10^{3}	1.5×10^{1}
4	Na-22	7.7×10^{-1}	2.3×10^{-1}	1.2×10^{-2}	3.9×10^{-2}	3.9×10^{1}	7.0×10^{-12}
5	Si-32	5.5 $\times 10^{-3}$	5.5 $\times 10^{-3}$	1.8×10^{-2}	5.5 $\times 10^{-3}$	1.9×10^{-3}	3.9×10^{-3}
6	S-35	7.5×10^{5}	3.1×10^{6}	5.7×10^{4}	4. 4×10^{5}	4.4×10^{5}	1.7×10^{-12}
7	C1-36	1.0×10^{1}	2.0×10^2	$5.3 \times 10^{\circ}$	1.0×10^{1}	1.0×10^{1}	0
8	K-40	2.0×10^{-3}	1.5×10^{-3}	4.4×10^{-3}	9.6 $\times 10^{-4}$	2.7×10^{-4}	0
9	Ca-41	1.6×10^{1}	9.6×10^{0}	5. 1×10^{1}	9.6 $\times 10^{\circ}$	1.6×10^{0}	0
10	Ca-45	1.3×10^{5}	7.5×10^{4}	3.2×10^{7}	1.3×10^{7}	1.3×10^{7}	4.3 $\times 10^{-4}$
11	Sc-46	9.0×10^{6}	3.6×10^{6}	7.3×10^9	4.4×10^9	4.4×10^{9}	2.6×10^{-6}
12	V-49	0	0	0	0	0	0
13	Mn-54	8.7 $\times 10^{8}$	8.7 $\times 10^{8}$	8.8×10^{6}	1.2×10^{8}	2.7 $\times 10^{8}$	3.3×10^{7}
14	Fe-55	1.9×10^{9}	1.9×10^{9}	2.5×10^{7}	4.9×10^{8}	7.8×10^{8}	8.0×10^{7}
15	Fe-59	7.3×10^{8}	7.3×10^{8}	2.8×10^{6}	1.0×10^{8}	2.4×10^{8}	6.9×10^8
16	Co-58	3.7×10^9	4.9×10^9	2.9×10^{6}	2.3×10^{10}	1.9×10^{10}	1.1×10^{9}
17	Co-60	1.5×10^{9}	2.0×10^9	4.7 $\times 10^{7}$	5. 1×10^{8}	5.0 $\times 10^{9}$	2.6×10^{11}
18	Ni-59	1.8×10^{5}	2.4×10^{5}	5.8×10^{2}	1.1×10^{6}	9.2×10^{5}	5.0×10^4
19	Ni-63	2.6×10^{7}	3.3×10^{7}	9.6×10^{4}	1.5×10^{8}	1.3×10^{8}	7.1×10^{6}
20	Zn-65	1.1×10^{7}	2.2×10^{6}	8.7×10^{4}	2.7 $\times 10^{5}$	3.5×10^{7}	9.5 $\times 10^{-3}$
21	Se-75	5.2×10^{6}	1.7×10^{6}	3.0×10^{6}	3.4×10^{5}	1.7×10^{6}	0
22	Se-79	9.8×10^{-1}	3.3×10^{-1}	4.4×10^{0}	5.9×10^{-1}	8.5×10^{-1}	0
23	Rb87	1.8×10^{-3}	8.2×10^{-4}	9.0×10 ⁻¹	6.3×10 ⁻³	9.1 \times 10 ⁻¹	0
24	Sr-85	7.3×10^{4}	4.9×10^{4}	3.6×10^{6}	2.4×10^{6}	2.4×10^{6}	0
25	Sr89	1.5×10^{5}	9.7×10^{4}	1.4×10^{7}	5. 0×10^{6}	5.0 $\times 10^{6}$	0
26	Sr-90	7.6×10^{-1}	7.4×10^{-1}	2.3×10^{3}	$2.1 \times 10^{\circ}$	$6.6 \times 10^{\circ}$	0
27	Y-91	1.6×10^{2}	2.3×10^{2}	8.6×10^{6}	7.2×10^{3}	9.1 $\times 10^{3}$	0
28	Zr-93	2.6×10^{-2}	9.0 $\times 10^{-2}$	1.1×10^{4}	5.5 $\times 10^{-2}$	$1.5 \times 10^{\circ}$	0
29	Zr-95	2.3×10^{4}	1.2×10^{5}	6.8×10^9	9.3 $\times 10^{4}$	7.3×10^{4}	0
30	Nb-91	0	0	0	0	0	0
31	Nb-92	2.7 $\times 10^{-2}$	1.8×10^{-1}	5. 2×10^{-3}	5.8 $\times 10^{-3}$	5.7 $\times 10^{-1}$	0
32	Nb-93m	1.4×10^{1}	1.0×10^{2}	3.5×10^{2}	1.5×10^{0}	1.1×10^{2}	0
33	Nb-94	3.1 \times 10 ³	2.5×10^{3}	3.2×10^{3}	3. 1×10^3	3.4×10^{5}	0
34	Nb-95	2.3×10^{6}	2.5×10^{6}	6.7 $\times 10^{9}$	2.2 $\times 10^{6}$	2.4 $\times 10^{8}$	0
35	Mo-93	2.6×10^{3}	1.9×10^{4}	2.6×10^{2}	2.8×10^{2}	2.1×10^4	0
36	Tc-97	2.3×10^{-3}	2.3×10^{-3}	1.3×10^{1}	2.3×10^{0}	2.3×10^{0}	0
37	Tc-97m	1.3×10^{1}	1.3×10^{1}	2.3×10^{4}	1.3×10^{4}	1.3×10^{4}	0
38	Tc-98	2.1 \times 10 ⁻⁶	1.4×10^{-5}	1.5×10^{-3}	2.8×10 ⁻⁴	2.9×10^{-4}	0
39	Tc-99	5.0 $\times 10^{1}$	3.7 $\times 10^{2}$	4.0×10^{0}	5.0 $\times 10^{\circ}$	4.1 $\times 10^{2}$	0
40	Ru-103	1.2×10^{5}	1.2×10^{5}	1.4×10^{8}	1.2×10^{8}	1.2×10^{8}	0
41	Ru-106	6.1 $\times 10^{\circ}$	6. $1 \times 10^{\circ}$	3.8×10^{4}	3.9×10^{1}	8.0 $\times 10^{1}$	0
42	Rh-102	9.1 \times 10 ¹	9.1 $\times 10^{1}$	3.7×10^{5}	1.7×10^{5}	1.7×10^{5}	0
43	Pd-107	1.1×10^{-2}	1.1×10^{-2}	2.9×10^{1}	5.4 $\times 10^{\circ}$	$5.4 \times 10^{\circ}$	0
44	Ag-108m	4.1 $\times 10^{2}$	1.1×10^{3}	2.1×10^2	1.4×10^{2}	1.4×10^{2}	0
45	Ag-110m	1.2×10^{6}	3.2×10^{6}	3.6×10^{7}	2.6×10^{6}	2.6×10^{6}	0
46	Cd-109	6.3×10^{3}	1.0×10^4	1.3×10^{4}	2.7 $\times 10^3$	1.9×10^{6}	0
47	Cd-113	1.1×10^{-12}	1.1×10^{-12}	2.0×10^{-13}	5.6 $\times 10^{-13}$	5.6 $\times 10^{-10}$	0
48	Cd-113m	1.7×10^{-4}	1.7×10^{-4}	1.3×10^{0}	1.6×10 ⁻⁴	1.3×10^{-3}	0
49	Cd-115m	4.7×10^{4}	4.7 $\times 10^{4}$	1.5×10^{4}	2.4×10^4	2.4×10^{7}	0
50	In-114m	2.1 $\times 10^{6}$	2.1 \times 10 ⁶	2.7 $\times 10^{7}$	2. 1×10^8	2.1 \times 10 ⁸	0
51	In-115	1.9×10^{-6}	1.9×10^{-6}	4.3×10 ⁻⁸	1.9×10 ⁻⁴	1.9×10 ⁻⁴	0
52	Sn-113	5.3 $\times 10^{6}$	2.3×10^{6}	2.6×10^8	3.8×10^{4}	7.6×10^{4}	0

第10表 クラッド起源放射性物質の組成(PWR) (単位:Bq/g)

補9添1別1-19

No.	放射性物質の 種類	SUS304	SUS316	Zry-4	NCF690	NCF718	ステライト#3
53	Sn-119m	5.0 $\times 10^{6}$	2.2×10^{6}	4.0×10^8	3.6×10^4	7.2×10^4	0
54	Sn-121m	4.2×10^2	1.8×10^{2}	5. 4×10^{4}	3.0×10^{0}	6.0×10^{0}	0
55	Sn-123	1.0×10^{6}	4.3×10^{5}	5.3×10^{7}	1.1×10^{4}	1.9×10^{4}	0
56	Sn-126	4.5×10^{-6}	4.5×10 ⁻⁶	3.2×10^{-2}	4.1×10 ⁻⁶	3.4×10^{-5}	0
57	Sb-124	1.4×10^{8}	5. 4×10^{7}	1.9×10^{9}	1.4×10^{9}	1.4×10^{9}	0
58	Sb-125	9.9×10^{5}	4.2×10^{5}	1.1×10^{8}	7.2×10^{5}	7.2×10^{5}	0
59	Te-121m	0	0	0	0	0	0
60	Te-123	3.8×10^{-8}	1.4×10^{-8}	1.6×10^{-5}	6.0×10 ⁻⁵	6.0×10 ⁻⁵	0
61	Te-123m	2.0×10^{5}	8.1 $\times 10^{4}$	5. 4×10^{7}	1.3×10^{7}	1.3×10^{7}	0
62	Te-125m	1.4×10^{5}	5.9×10^{4}	3.5×10^{7}	2. 4×10^{5}	2.4×10^{5}	0
63	Te-127m	9.3 $\times 10^{2}$	3.1×10^2	4.3×10^{6}	3. 1×10^{6}	3.1×10^{6}	0
64	Te-129m	1.6×10^{3}	1.5×10^{3}	8.4 $\times 10^{5}$	7.6×10^{5}	7.6×10^{5}	0
65	I-125	2.6×10^{-2}	2.6 $\times 10^{-2}$	2.5 $\times 10^{-1}$	2.6 $\times 10^{-2}$	2.6×10^{-2}	0
66	I-129	5.9 $\times 10^{-4}$	5. 2×10^{-4}	2.0×10^{0}	3.6×10^{-1}	3.6×10^{-1}	0
67	Cs-134	6.6×10^4	6.6×10^4	5. 1×10^9	1.3×10^{4}	1.3×10^{9}	0
68	Cs-135	6.7 $\times 10^{-4}$	6.7 $\times 10^{-4}$	3.0×10^2	1.7×10^{-4}	1.3×10^{1}	0
69	Cs-137	9.2 $\times 10^{-1}$	9.2 $\times 10^{-1}$	4.4×10^{3}	1.6×10^{0}	9.1 $\times 10^{\circ}$	0
70	Ba-133	2.2×10^{1}	$7.4 \times 10^{\circ}$	1.9×10^{5}	3.7 $\times 10^{4}$	3.7×10^4	0
71	La-137	1.9×10^{-3}	3.9×10^{-3}	8.4×10^{-2}	8.5×10 ⁻³	8.5×10^{-3}	0
72	La-138	1.6×10^{-7}	1.6×10^{-7}	6.8×10^{-4}	7.8×10^{-4}	7.8×10^{-4}	0
73	Ce-139	3.6×10^{1}	7. 1×10^{1}	9.0×10 ³	2. 0×10^3	2.0×10^3	0
74	Ce-141	4.9×10^{3}	9.6 $\times 10^{3}$	9.7 $\times 10^{5}$	2. 4×10^5	2.4×10^{5}	0
75	Ce-144	2.5×10^{1}	2.5×10^{1}	6.3×10^4	2. 1×10^{1}	1.8×10^{2}	0
76	Nd-144	7.9×10^{-9}	7.9×10^{-9}	1.1×10^{-5}	9.8 $\times 10^{-6}$	9.8×10^{-6}	0
77	Pm-145	1.5×10^{1}	7.4×10^{-1}	6. 4×10^2	7.4 $\times 10^{-1}$	7.4×10^{-1}	0
78	Pm-146	2.6×10^{-6}	2.6×10^{-6}	6.0×10^{-2}	2. 4×10^{-6}	2.0×10^{-5}	0
79	Pm-147	1.9×10^{3}	1.9×10^{3}	9.7 $\times 10^{6}$	2.4×10^{6}	2.4×10^{6}	0
80	Pm-148m	2.6×10^{2}	2.6×10^2	1.5×10^{6}	3.2×10^5	3.2×10^{5}	0
81	Sm-145	2.7×10^{3}	1.3×10^{2}	1.8×10^{4}	1.3×10^{2}	1.3×10^{2}	0
82	Sm-146	2.2×10^{-6}	1.1×10 ⁻⁷	3.3×10 ⁻⁵	1.1×10 ⁻⁷	1.1×10 ⁻⁷	0
83	Sm-147	2.4×10 ⁻⁴	1.2×10 ⁻⁵	4.1×10 ⁻⁴	1.4×10 ⁻⁵	1.4×10 ⁻⁵	0
84	Sm-148	3.1×10 ⁻⁹	1.5×10^{-10}	9.1×10 ⁻⁹	1.9×10 ⁻¹⁰	1.9×10 ⁻¹⁰	0
85	Sm-151	5.2×10 ³	3. 0×10 ²	7.7×10*	4. 7×10*	4.7×10*	0
86	Eu-149	0	0	0	0	0	0
87	Eu-150	2.7×10^{-11}	2.7×10^{11}	7.4×10^{-10}	2.5×10^{11}	2.1×10^{10}	0
80	Eu-152	$4.1 \times 10^{-10^{-10^{-10^{-10^{-10^{-10^{-10^{-$	8.3×10 ²	0.8×10 ⁻	8. 3×10 ⁴	8. 3 × 10 ⁴	0
09	Eu-155	0.3×10^{4}	0.0×10^{3}	2.1×10^{6}	3.2×10^{3}	3.2×10 8.6 × 10 ³	0
90	Ed 155	3.3×10^{-9}	3.0×10 8.1 × 10 ⁻¹⁰	1.1×10^{-7}	1.2×10^{-6}	1.2×10^{-6}	0
02	Cd-153	3.7×10^4	2.1×10^4	4.7×10^{7}	1.2×10^{7}	1.2×10^{7}	0
92	00 155 Th-157	3.4×10^{0}	2.1×10^{-3}	1.5×10^{1}	4.3×10^{0}	4.3×10^{-3}	0
94	Tb-160	7.5×10^{6}	2.8×10^{6}	1.0×10^{10} 1.2×10^{10}	9.4×10^9	9.4×10^9	0
95	Dv-159	3.0×10^2	3.0×10^2	6.7×10^2	3.0×10^2	3.0×10^2	0
96	Ho-163	1.8×10^{-1}	8.9×10^{-2}	4.4×10^{-1}	8.9×10^{-2}	8.9×10^{-2}	0
97	Ho-166m	2.4×10^{1}	2.4×10^{1}	2.1×10^2	2.4×10^{1}	2.4×10^{1}	0
98	Tm-170	2.3×10^5	2.2×10^5	2.9×10^{10}	2.2×10^{10}	2.2×10^{10}	0
99	Tm-171	4.3×10^{3}	2.7×10^3	1.1×10^9	1.2×10^{8}	1.2×10^{8}	0
100	Yb-169	5.7 $\times 10^{4}$	5.7 $\times 10^{4}$	2.2×10^4	2.9×10^8	2.9×10^{8}	0
101	Lu-176	1.5×10^{-4}	3.0×10 ⁻⁶	7.0×10^{-2}	7.4×10^{-2}	7.4×10^{-2}	6.5×10^{-25}
102	Lu-177m	1.5×10^{4}	3.0×10^2	1.9×10^{7}	7.4×10^{6}	7.4×10^{6}	0
103	Hf-175	3.8×10^4	3.8×10^4	4.2×10^{6}	3.2×10^4	6.7 $\times 10^{4}$	0
104	Hf-181	5.3×10^{5}	5. 3×10^{5}	7.1×10^{7}	5.5 $\times 10^{4}$	5.4×10^{5}	1.0×10^{4}
105	Hf-182	4.5 $\times 10^{-5}$	4.5 $\times 10^{-5}$	4.0×10^{-2}	4.6×10^{-6}	4.5 $\times 10^{-5}$	8.5 $\times 10^{-7}$
106	Ta-180m	9.4×10 ⁻⁸	4.7×10 ⁻⁸	7.8×10 ⁻⁸	4.7×10 ⁻⁷	4.7×10 ⁻⁷	5.2 \times 10 ⁻¹²

補9添1別1-20

No.	放射性物質の	SUS304	SUS316	7.rv-4	NCF690	NCF718	ステライト#3
1.01	種類	505001	000010	21, 1	1.01.000	1101 1 10	
107	Ta-182	8.1×10^8	4. 1×10^{8}	1.1×10^9	4. 1×10^{9}	4.1×10^9	1.4×10^{6}
108	W-181	2.6×10^{6}	1.6×10^{6}	6.7 $\times 10^{5}$	3.3×10^{6}	3.3×10^{6}	4.3×10^8
109	W-185	1.0×10^{8}	6.3×10^7	2.2×10^7	1.3×10^{8}	1.3×10^{8}	1.6×10^{10}
110	W-188	5.8×10^{6}	3.6×10^{6}	1.3×10^{6}	7.3×10^{6}	7.3×10^{6}	9.4 $\times 10^{8}$
111	Re-187	1.2×10^{-2}	1.2×10^{-2}	7.4×10^{-1}	8.7 $\times 10^{-1}$	8.7 $\times 10^{-1}$	1.9×10^{0}
112	0s-185	3.5×10^{3}	1.6×10^{3}	3.1×10^{6}	1.8×10^{7}	1.8×10^{7}	0
113	0s-194	5.6 $\times 10^{0}$	$2.5 \times 10^{\circ}$	1.3×10^{5}	2.8×10^4	2.8×10^4	1.4×10^{-9}
114	Ir-192	5.2 $\times 10^{6}$	5.2 $\times 10^{6}$	3.4×10^{8}	7.0×10^{7}	2.6×10^{10}	1.2×10^{1}
115	Ir-192m	$3.3 \times 10^{\circ}$	3.3×10^{0}	5.7 $\times 10^{2}$	3. 7×10^{1}	1.6×10^{4}	4.6×10^{-6}
116	Ir-194m	2.5×10^{5}	2.5×10^{5}	5. 1×10^{6}	2.0 $\times 10^{6}$	1.2×10^{9}	2.8×10^{-3}
117	Pt-190	7.1×10^{-9}	5.7 $\times 10^{-9}$	1.2×10^{-5}	1.4×10^{-5}	1.4×10^{-5}	0
118	Pt-193	8.9×10^{0}	8.0×10^{0}	5.6×10^4	9.4 $\times 10^{3}$	3.0×10^4	5.5 $\times 10^{-7}$
119	Hg-203	1.2×10^{4}	1.2×10^{4}	1.5×10^{8}	1.2×10^{8}	1.2×10^{8}	0
120	T1-204	2.6×10^{2}	2.6×10^{2}	1.2×10^{8}	2.5 $\times 10^{7}$	2.5×10^{7}	0
121	Pb-205	9.0×10 ⁻⁵	7.9×10^{-5}	6.7 $\times 10^{-3}$	1.1×10^{-2}	1.1×10^{-2}	0
122	Pb-210	1.6×10^{-12}	1.6×10^{-12}	7.9×10^{-9}	3. 2×10^{-13}	6.4 $\times 10^{-12}$	0
123	Bi-208	3.4×10^{-4}	2.6×10^{-4}	4.6×10^{-3}	8.6×10 ⁻⁴	8.6×10^{-1}	0
124	Bi-210m	9.5 $\times 10^{-5}$	7.2×10^{-5}	1.3×10^{-3}	2. 4×10^{-4}	2.4×10^{-1}	0
125	Po-210	7.6×10^{2}	5.7 $\times 10^{2}$	4.5 $\times 10^{3}$	1.9×10^{3}	1.9×10^{6}	0
126	Ra-226	2.9×10^{-11}	2.9×10^{-11}	1.4×10^{-8}	5. 7×10^{-12}	1.1×10^{-10}	0
127	Ra-228	5.6 $\times 10^{-7}$	5.6 $\times 10^{-7}$	5.4 $\times 10^{-5}$	1.1×10^{-7}	2.2×10^{-6}	0
128	Ac-227	4.8×10^{-7}	4.8×10^{-7}	1.4×10^{-4}	9.7 $\times 10^{-8}$	1.9×10^{-6}	0
129	Th-228	1.3×10^{-4}	1.3×10^{-4}	2.5×10^{-1}	2.5 $\times10^{-5}$	5.1 \times 10 ⁻⁴	0
130	Th-229	8.3×10^{-8}	8.3×10^{-8}	5.9×10^{-5}	1.7×10^{-8}	3.3×10^{-7}	0
131	Th-230	4.8×10^{-7}	4.8×10^{-7}	4.0×10^{-5}	9.6 $\times 10^{-8}$	1.9×10^{-6}	0
132	Th-232	2.0×10^{-5}	2.0×10^{-5}	3.5×10^{-4}	4.0 $\times 10^{-6}$	8.1×10 ⁻⁵	0
133	Pa-231	1.2×10^{-4}	1.2×10^{-4}	8.7 $\times 10^{-3}$	2.4 $\times10^{-5}$	4.9×10^{-4}	0
134	U-232	4.1 \times 10 ⁻³	4.1 \times 10 ⁻³	1.6×10^{0}	8.1 \times 10 ⁻⁴	1.6×10^{-2}	0
135	U-233	8.2×10^{-3}	8.2×10^{-3}	8.2×10^{-1}	1.6×10^{-3}	3.3×10^{-2}	0
136	U-234	2.4 $\times10^{-4}$	2.4 $\times10^{-4}$	7.2×10^{-2}	9.4 $\times 10^{-5}$	1.2×10^{-3}	0
137	U-235	2.5×10^{-6}	2.5×10^{-6}	1.0×10^{-3}	2.5 $\times10^{-6}$	2.0×10^{-5}	0
138	U-236	1.9×10^{-6}	1.9×10^{-6}	5. 1×10^{-3}	1.9×10^{-6}	1.5×10^{-5}	0
139	U-238	6.2×10^{-5}	6.2×10^{-5}	4.3 $\times 10^{-2}$	6.2×10^{-5}	4.9×10^{-4}	0
140	Np-235	4.7 $\times 10^{-9}$	4.7 $\times 10^{-9}$	6.9×10^{-5}	4.7×10 ⁻⁹	3.7×10^{-8}	0
141	Np-236	9.7 $\times 10^{-12}$	9.7 \times 10 ⁻¹²	1.5×10^{-7}	9.7 $\times 10^{-12}$	7.8×10^{-11}	0
142	Np-237	1.6×10^{-6}	1.6×10^{-6}	8.0×10^{-3}	1.6×10^{-6}	1.3×10^{-5}	0
143	Pu-236	6.0×10 ⁻⁷	6.0×10 ⁻⁷	1.4×10^{-2}	6.0×10 ⁻⁷	4.8×10^{-6}	0
144	Pu-237	3.7×10^{-6}	3.7×10^{-6}	1.5×10^{-2}	3.7 $\times 10^{-6}$	3.0×10 ⁻⁵	0
145	Pu-238	1.4×10^{-3}	1.4×10^{-3}	4. 1×10^{1}	1.4×10^{-3}	1.1×10^{-2}	0
146	Pu-239	2.2×10^{-2}	2.2×10^{-2}	4.3×10^{1}	2.2×10^{-2}	1.8×10^{-1}	0
147	Pu-240	5.8×10^{-3}	5.8×10^{-3}	3.3×10^{1}	5.8×10 ⁻³	4.6×10^{-2}	0
148	Pu-241	5. 2×10^{-1}	5.2×10^{-1}	1.3×10^{4}	5. 2×10^{-1}	$4.2 \times 10^{\circ}$	0
149	Pu-242	4.9×10 ⁻⁷	4.9×10 ⁻⁷	8.0×10^{-2}	4.9×10 ⁻⁷	4.0×10^{-6}	0
150	Pu-244	4.7 $\times 10^{-15}$	4.7 $\times 10^{-15}$	7.0×10^{-9}	4.7 $\times 10^{-15}$	3.7×10^{-14}	0
151	Am-241	5.7×10 ⁻⁵	5.7×10 ⁻⁵	8.4×10^{0}	5.7×10 ⁻⁵	4.5×10^{-4}	0
152	Am-242m	8.8×10 ⁻⁷	8.8×10 ⁻⁷	3.3×10^{-1}	8.8×10 ⁻⁷	7.0×10^{-6}	0
153	Am-243	4.2×10^{-7}	4.2×10^{-7}	4.2×10^{-1}	4.2×10^{-7}	3.3×10^{-6}	0
154	Cm-241	2.8×10^{-10}	2.8×10^{-10}	5. 6×10^{-4}	2.8×10^{-10}	2.2×10^{-9}	0
155	Cm-242	2.4×10^{-3}	2.4 $\times10^{-3}$	1.7×10^{3}	2. 4×10^{-3}	1.9×10^{-2}	0
156	Cm-243	6.8×10^{-8}	6.8×10^{-8}	2.8×10^{-1}	6.8×10^{-8}	5.4 $\times 10^{-7}$	0
157	Cm-244	3.9×10^{-6}	3.9×10^{-6}	2.5×10^{1}	3.9×10^{-6}	3.1×10^{-5}	0
158	Cm-245	5.7 \times 10 ⁻¹¹	5.7 \times 10 ⁻¹¹	1.9×10^{-3}	5.7 $\times 10^{-11}$	4.6×10^{-10}	0
159	Cm-246	5.9×10^{-13}	5.9×10^{-13}	1.2×10^{-4}	5.9 $\times 10^{-13}$	4.7 $\times 10^{-12}$	0
160	Cm-247	1.8×10^{-19}	1.8×10^{-19}	2.0×10^{-10}	1.8×10 ⁻¹⁹	1.4×10^{-18}	0

No.	放射性物質の 種類	SUS304	SUS316	Zry-4	NCF690	NCF718	ステライト#3
161	Cm-248	2.8×10^{-20}	2.8×10^{-20}	2.6×10^{-10}	2.8×10^{-20}	2.9×10^{-19}	0
162	Cm-250	3.6×10^{-30}	3.6×10^{-30}	1.4×10^{-16}	3.6×10^{-30}	7.9×10^{-29}	0
163	Bk-249	2.2×10^{-20}	2.2×10^{-20}	6.0×10^{-7}	2.2×10^{-20}	4.9×10^{-19}	0
164	Cf-249	0	0	1.3×10^{-10}	0	0	0
165	Cf-250	0	0	1.2×10^{-8}	0	$9.8 imes 10^{-24}$	0
166	Cf-251	0	0	4.6×10^{-11}	0	1.8×10^{-29}	0
167	Cf-252	0	0	3.0×10^{-9}	0	0	0
168	Cf-254	0	0	1.4×10^{-12}	0	0	0
169	Es-254	0	0	7.3×10^{-13}	0	0	0
170	Es-255	0	0	1.6×10^{-19}	0	0	0

(iii) 原子炉冷却材起源放射性物質の組成の計算

原子炉冷却材の放射化計算に当たって用いた照射条件は、クラッドと同じ第5表の燃焼・放射化 条件を用いた。計算に当たって考慮した原子炉冷却材の元素組成は第4表に示したとおりである。

これらの計算条件に基づいて、「2.(2)(i)燃料起源放射性物質の組成と原子炉の中性子フルエンス率の計算」と同じ計算コードにより原子炉冷却材起源放射性物質の組成を計算した。原子炉冷却材起源放射性物質の組成(BWR)を第11表に、原子炉冷却材起源放射性物質の組成(PWR)を第12表に示す。

No	放射性物質	放射能量	No	放射性物質	放射能量	No	放射性物質	放射能量	No	放射性物質	放射能量
110.	の種類	(Bq)	110.	の種類	(Bq)	140.	の種類	(Bq)	110.	の種類	(Bq)
1	H-3	6.0×10^{13}	33	Nb-94	2.9×10^{-2}	64	Te-129m	1.1×10^{0}	95	Dy-159	0
2	Be-10	2.4×10^{6}	34	Nb-95	5.9×10^{1}	65	I-125	4.4×10^{-4}	96	Ho-163	0
3	C-14	9.1 \times 10 ¹³	35	Mo-93	9.0×10^{1}	66	I-129	4.6×10^{-4}	97	Ho-166m	0
4	Na-22	9.5×10^{5}	36	Tc-97	0	67	Cs-134	5. 6×10^{-1}	98	Tm-170	0
5	Si-32	2.5×10^{-2}	37	Tc-97m	0	68	Cs-135	4.6×10^{-6}	99	Tm-171	3.8×10^{-11}
6	S-35	5.6×10^{9}	38	Tc-98	3.8×10^{-8}	69	Cs-137	9.2 $\times 10^{-2}$	100	Yb-169	0
7	C1-36	1.6×10^{8}	39	Tc-99	1.7×10^{0}	70	Ba-133	3.6×10^{3}	101	Lu-176	1.1×10^{-7}
8	K-40	9.8 $\times 10^{-2}$	40	Ru-103	1.7×10^{-2}	71	La-137	0	102	Lu-177m	9.1 \times 10 ⁻²
9	Ca-41	6.1×10^{1}	41	Ru-106	6.4 $\times 10^{-12}$	72	La-138	5. 2×10^{-12}	103	Hf-175	2.0×10^{5}
10	Ca-45	2.0×10^{4}	42	Rh-102	1.5×10^{-5}	73	Ce-139	1.5×10^{-5}	104	Hf-181	1.7×10^{6}
11	Sc-46	3.4×10^{3}	43	Pd-107	6.3 $\times 10^{-4}$	74	Ce-141	5.6 $\times 10^{-3}$	105	Hf-182	4.7 $\times 10^{-3}$
12	V-49	0	44	Ag-108m	2.3×10^{4}	75	Ce-144	0	106	Ta-180m	1.3×10^{-6}
13	Mn-54	1.3×10^{9}	45	Ag-110m	4.4×10^{6}	76	Nd-144	7.4×10^{-31}	107	Ta-182	4.4×10^{7}
14	Fe-55	1.1×10^{10}	46	Cd-109	4.1 $\times 10^{4}$	77	Pm-145	0	108	W-181	$5.9 \times 10^{\circ}$
15	Fe-59	3.3×10^{8}	47	Cd-113	1.7×10^{-6}	78	Pm-146	0	109	W-185	2.6×10^{1}
16	Co-58	1.8×10^{5}	48	Cd-113m	0	79	Pm-147	0	110	W-188	4.9×10^{1}
17	Co-60	3.6×10^{7}	49	Cd-115m	5.4×10^{4}	80	Pm-148m	0	111	Re-187	$2.1 \times 10^{\circ}$
18	Ni-59	3.3×10^{2}	50	In-114m	6.7 $\times 10^{5}$	81	Sm-145	0	112	0s-185	0
19	Ni-63	1.5×10^{5}	51	In-115	5.8×10^{-4}	82	Sm-146	0	113	0s-194	1.7×10^{0}
20	Zn-65	8.0×10^{10}	52	Sn-113	4.0×10^{4}	83	Sm-147	0	114	Ir-192	1.5×10^{8}
21	Se-75	1.0×10^{6}	53	Sn-119m	8.1×10^{4}	84	Sm-148	0	115	Ir-192m	3.0×10^{3}
22	Se-79	4.8×10^{0}	54	Sn-121m	7.8×10^{1}	85	Sm-151	0	116	Ir-194m	8.6×10^{7}
23	Rb-87	4.5 $\times 10^{-8}$	55	Sn-123	8.8×10^{3}	86	Eu-149	0	117	Pt-190	3.5×10^{-5}
24	Sr-85	9.1 $\times 10^{3}$	56	Sn-126	0	87	Eu-150	0	118	Pt-193	3.2×10^{3}
25	Sr-89	1.5×10^{4}	57	Sb-124	4.7 $\times 10^{6}$	88	Eu-152	0	119	Hg-203	3.6×10^{5}
26	Sr-90	1.3×10^{-1}	58	Sb-125	6.2×10^{4}	89	Eu-154	0	120	T1-204	2. 1×10^{2}
27	Y-91	1.5×10^{-5}	59	Te-121m	0	90	Eu-155	0	121	Pb-205	1.8×10^{-3}
28	Zr-93	1.8×10^{-4}	60	Te-123	1.9×10^{-8}	91	Gd-152	0	122	Pb-210	0
29	Zr-95	$3.7 \times 10^{\circ}$	61	Te-123m	5. 2×10^{3}	92	Gd-153	0	123	Bi-208	1.2×10^{-1}
30	Nb-91	0	62	Te-125m	4. 9×10^{2}	93	Tb-157	0	124	Bi-210m	3.6×10^{-2}
31	Nb-92	8.5×10^{-4}	63	Te-127m	1.3×10^{-2}	94	Tb-160	0	125	Po-210	9.7 $\times 10^{3}$
32	Nb-93m	3.4×10^{-1}									

第11表 原子炉冷却材起源放射性物質の組成(BWR)

No.	放射性物質の	放射能量	No.	放射性物質の	放射能量	No.	放射性物質の	放射能量	No.	放射性物質の	放射能量
1	/ 性決貝 Ⅱ_2	(Dq)	22	/埋決貝 Nb=04	(Dq)	64	1里決貝 To-190m	(Dq)	05	/里沢貝 Drr=150	(bq)
2	Bo-10	0.1×10^{8}	34	Nb-95	$1.0 \times 10^{-1.0}$	65	Ie 12911 I-125	1.2×10^{-6}	95	Ho-163	0
2	C-14	9.1×10^{11}	35	Mo-93	4.4×10^{-10}	66	I 120 I-120	4.1×10^{-6}	90	Ho-166m	0
4	Na-22	7.9×10^3	36	тс-97	0.2/10	67	Cs-134	9.1×10^{-2}	98	Tm-170	0
5	Si-32	2.3×10^{1}	37	Tc-97m	0	68	Cs-135	7.0×10^{-7}	99	Tm-171	4 2×10 ⁻¹²
6	ST 62	2.0×10^9	38	Tc-98	5.7×10 ⁻⁹	69	Cs-137	1.4×10^{-2}	100	Yb-169	0
7	C1-36	6.4×10^{6}	39	Tc-99	1.6×10 ⁻¹	70	Ba-133	2.7×10^2	101	Lu-176	1.1×10 ⁻⁸
8	K-40	3.5×10^{2}	40	Ru-103	3.2×10^{-3}	71	La-137	0	102	Lu-177m	1.2×10^{-2}
9	Ca-41	4.0×10^{6}	41	Ru-106	1.3×10^{-12}	72	La-138	5.9×10^{-13}	103	Hf-175	1.1×10^{4}
10	Ca-45	1.1×10^{9}	42	Rh-102	2.3 $\times 10^{-4}$	73	Ce-139	2.0×10^{-6}	104	Hf-181	1.1×10^{5}
11	Sc-46	3.0×10^{5}	43	Pd-107	6.3×10 ⁻⁵	74	Ce-141	6.4 $\times 10^{-4}$	105	Hf-182	5.7 $\times 10^{-4}$
12	V-49	0	44	Ag-108m	1.7×10^{3}	75	Ce-144	0	106	Ta-180m	6.8×10^{-8}
13	Mn-54	4.9×10^{8}	45	Ag-110m	3.1×10^{5}	76	Nd-144	2.8×10^{-31}	107	Ta-182	3.1×10^{6}
14	Fe-55	3.1×10^{9}	46	Cd-109	3.3×10^{3}	77	Pm-145	0	108	W-181	6.1×10^{-1}
15	Fe-59	9.6 $\times 10^{7}$	47	Cd-113	7.8×10 ⁻⁸	78	Pm-146	0	109	W-185	6.0×10^{0}
16	Co-58	1.3×10^{4}	48	Cd-113m	0	79	Pm-147	0	110	W-188	$8.2 \times 10^{\circ}$
17	Co-60	7.1×10^{7}	49	Cd-115m	4.2×10^{3}	80	Pm-148m	0	111	Re-187	1.1×10^{-1}
18	Ni-59	2. 1×10^{1}	50	In-114m	4.8×10^{4}	81	Sm-145	0	112	0s-185	0
19	Ni-63	4.4×10^{8}	51	In-115	3.1×10^{-5}	82	Sm-146	0	113	0s-194	3.0×10^{-1}
20	Zn-65	5. 6×10^{9}	52	Sn-113	3.0×10^{3}	83	Sm-147	0	114	Ir-192	1.1×10^{7}
21	Se-75	7.1×10^{4}	53	Sn-119m	6.1 $\times 10^{3}$	84	Sm-148	0	115	Ir-192m	2.5×10^{2}
22	Se-79	4.2×10^{-1}	54	Sn-121m	6.6×10^{0}	85	Sm-151	0	116	Ir-194m	6.0×10^{6}
23	Rb-87	6.7 $\times 10^{-9}$	55	Sn-123	6. 1×10^{2}	86	Eu-149	0	117	Pt-190	1.8×10^{-6}
24	Sr-85	6.4 $\times 10^{2}$	56	Sn-126	0	87	Eu-150	0	118	Pt-193	3.4×10^{2}
25	Sr-89	1.1×10^{3}	57	Sb-124	3.4×10^{5}	88	Eu-152	0	119	Hg-203	2.5×10^{6}
26	Sr-90	1.5×10^{-2}	58	Sb-125	5.3 $\times 10^{3}$	89	Eu-154	0	120	T1-204	2.9×10^{3}
27	Y-91	1.5×10^{-4}	59	Te-121m	0	90	Eu-155	0	121	Pb-205	1.4×10^{2}
28	Zr-93	1.9×10^{-5}	60	Te-123	2.6×10^{-9}	91	Gd-152	0	122	Pb-210	0
29	Zr-95	4.0 $\times 10^{-1}$	61	Te-123m	6.3 $\times 10^{2}$	92	Gd-153	0	123	Bi-208	1.6×10^{-2}
30	Nb-91	0	62	Te-125m	4.1 $\times 10^{1}$	93	Tb-157	0	124	Bi-210m	4.6×10^{-3}
31	Nb-92	7.5×10^{-5}	63	Te-127m	1.4×10^{-3}	94	Tb-160	0	125	Po-210	1.0×10^{3}
32	Nb-93m	2.9×10^{-2}									

第12表 原子炉冷却材起源放射性物質の組成(PWR)

(2.(2) 燃焼・放射化条件の設定及び燃焼・放射化計算の根拠)

- 1. 計算条件
 - (1) 「TRU 第2次とりまとめ」を用いた設定

「TRU 第2次とりまとめ」における計算条件は民間再処理施設における設計値である。対象となる原子炉施設は同一と考えられるため、本評価でも同じ計算条件を使用した。本評価ではその中で以下のパラメータを使用した。

- ・比出力
- ・総照射量
- ・U-235 濃縮度(初期濃縮度)
- (2) その他の計算条件
- a. 照射期間(1/2燃焼度)
 - 全照射期間は(総照射量)/(比出力)より算出した。

燃料から漏出する放射能の平均的組成として、全照射期間の1/2の照射期間を想定した。

b. 照射期間(100 日)

「軽水炉燃料のふるまい第2版」(昭和60年8月)、「軽水炉燃料のふるまい第2版改定新版」 (平成2年7月)によると、炉心部における各元素の滞在時間について、PWR は約30日、放射性 物質の平均値は8.5日~86.8日とされている。

一方、以下の文献では JPDR 試験炉での炉心部における各元素の滞在時間について、Co:230±46 日、Ni:260±52 日、Fe:70±14 日、Zn:65±13 日と評価されている。

• Michio HOSHI, Enzo TACHIKAWA, Takeshi SUWA, Chiaki SAGAWA, Chushiro YONEZAWA & Satoshi GOTO, "Residence Time of Crud on Surfaces of Channel Box in JPDR", Journal of Nuclear Science and Technology (2012)

上記より、全放射性物質に対する一般的な値として100日を設定した。

c. 中性子フルエンス率(100日照射)

計算コードにおいて全照射期間の平均中性子フルエンス率を評価した結果を使用した。

なお、全照射期間の平均中性子フルエンス率は 1/2 燃焼度の計算において出力結果に含まれ

る。

(3) 原子炉冷却材への移行に関する計算

(i) 燃料・クラッド起源の放射性物質の原子炉冷却材への移行に関する計算

クラッド起源放射性物質の原子炉冷却材への移行は、原子炉構成材料ごとの溶出率及び接液面積率に応じて放出速度の算出を行い、核分裂生成物の原子炉冷却材への移行は、燃料からの溶出率及 び原子炉内での移行率を考慮して算出する。

a. 原子炉構成材料の溶出率

原子炉構成材料の溶出率については、学会標準における設定値を、また、学会標準にない原子 炉構成材料については、学会標準に記載されている性質が類似の原子炉構成材料(同じ合金種類 等)と同じ値とした。原子炉構成材料の溶出率を第13表に示す。

BWR のステライト代替材については、ステライトと同じ溶出率を、また、SUS316 については、 BWR の SUS304(高温部)と SUS316 が学会標準で同じ溶出率を用いていることから、PWR についても SUS304 と同じ溶出率を用いた。

ジルカロイ(Zry)のZry-2及びZry-4については、文献値より溶出率を設定できなかったことから他の原子炉構成材料とは別に計算を行う。そのためここでは溶出率を設定しないが、Zry-2とZry-4の溶出率は同じとする。

原子炉構成材	皇	BWR	PWR	設定方法
ステンレス鋼	SUS304	0. 5*1	0.94	学会標準
	SUS316	1	0.94	BWR:学会標準 PWR:SUS304 と同値
	NCF600	3.2	2	学会標準
ニッケル基合金	NCF690	_	1	学会標準
(インコネル)	NCF718	_	2	NCF600 と同じ値
	NCFX750	12.7	_	学会標準
コバルト基合金(ステライト)		12.7	4.6	学会標準
ステライト代替材		12.7	_	ステライトと同じ値

第13表 原子炉構成材料の溶出率

*1:学会標準では給水系配管の溶出率は高温部:1、低温部:0.25 (本評価では高温部・低温部ともに中間の0.5を用いる) b. 評価対象とする原子炉構成材料と接液面積率

学会標準及び一次系材料使用状況を基に、一次系で使用されている材料と接液面積率を設定した。材料別接液面積率設定結果を第14表に示す。

原子炉構成材料		接液面積率		主要部位		
		BWR (%)	PWR (%)	BWR	PWR	
フテンルフタ	SUS304*1	42.6	5.6	給水系配管	原子炉容器、炉内構造 物、配管、交換物 等	
	SUS316*2	32.8	0.100	炉内構造物 原子炉圧力容器	炉心構造物(ボルト等)	
いいカロイ	Zry-2	17.5	—	燃料被覆管	_	
270204	Zry-4	6.4	24.5	チャンネルボックス	燃料被覆管	
	NCF600	0.21	—	炉内構造物(サポート)	_	
ニッケル基合金	NCF690	_	69.1	-	SG	
(インコネル)	NCF718		0.62	_	炉内構造物(支持ピン 等)、交換物(ばね)	
	NCFX750	0.46	—	チャンネルボックス	—	
コバルト基合金 (ステライト)	ステライト#3	0.035	0.075	弁、シールリング等	軸受	
ステライト	ナイトロニック# 60	0.00099	_	制御棒(ローラーピン)	_	
1 \/首竹1	CFA	0.0032	—	制御棒(ローラー)	_	
	100	100	-	_		

第14表 材料別接液面積率設定結果

*1:給水系には他に炭素鋼が使用されているが、SUS304で代表させた。

*2: 炉内構造物、原子炉圧力容器内面に使用されているステンレス鋼は主に SUS304、 SUS304L、SUS316、 SUS316L であるが、SUS316 で代表させた。

c. 燃料溶出率及び移行パラメータ

文献値より設定した燃料溶出率及び主蒸気移行率(BWRのみ)を第16表に示す。

d. 放射性物質の移行モデル及び評価に用いたパラメータ

燃料・クラッド起源の放射性物質の挙動に関する基本的なモデルは、「評価指針」⁽⁴⁾や「ANSI/ANS-18.1-1999」⁽⁵⁾等に示されている。また、より詳細なモデルは、「原子炉水化学ハンドブック」⁽⁶⁾等に示されている。

1号及び2号廃棄物埋設施設の当初の事業変更許可申請時の放射能濃度評価では、実廃棄物の 分析データ等がまだ少なく、対象となる放射性物質の放射能濃度の絶対値評価が必要であったため、「評価指針」や「ANSI/ANS-18.1-1999」等を参考にモデルを作成した。

現在では、実廃棄物の主要な放射性物質についてはデータが蓄積されていることから、他の核 種は個々の濃度でなく主要な放射性物質との相対値が求まれば十分である。また、ここで評価の 対象とするのは、廃棄体中の放射能量であり、気体廃棄物として放出される放射性物質や短半減 期の放射性物質は考慮する必要はない。このような観点から原子炉内のモデルについては最も単 純なものを用いることとし、1,100WWe 標準プラントの挙動で代表する。

原子炉内での放射性物質の挙動に関して、BWR については、放射性崩壊、浄化系での樹脂への 移行、主蒸気への移行及び復水系樹脂への移行を考慮して、式(2)、式(3)及び式(4)で燃料及び原 子炉構成材起源の放射性物質の濃度を評価する。 $C(i) = \frac{S(i)}{M \cdot \lambda(i) + F_A \cdot N_A(i) + F_S \cdot N_S(i) \cdot N_B(i)}$ (2) $S(i) = S_0 \cdot C_F(i) \cdot S_F(i) \quad ()$ ••••••(3) $S(i) = S_0 \cdot \sum_{l=1}^n C_S(i,j) \cdot S_L(j) \cdot D(j)$ (燃料構成材) ここで、 R(i) :樹脂への放射性物質iの移行速度(Bq/s) :原子炉冷却材中の放射性物質iの濃度(Bq/t) $\alpha(i)$ F_A :原子炉浄化系流量(t/s) N₄(i):原子炉浄化系樹脂での放射性物質iの除去率(-) S(i) :原子炉冷却材への放射性物質(i)の放出速度(Bq/s) S_0 : 単位放出速度(Bq/s) (=1) :燃料中の放射性物質iの組成(-) $C_{F}(i)$ Cs(ij):原子炉構成材料i中の放射性物質iの組成(-) :燃料中の放射性物質iの溶出率(-) $S_{F}(i)$:原子炉構成材料iの溶出率(-) $S_L(i)$ D(j) : 原子炉構成材料 j の一次系接液面積率(-) М :原子炉冷却材量(t) :放射性物質iの崩壊定数(1/s) $\lambda(i)$: 主蒸気流量(t/s) F_{S} Ns(i) : 放射性物質 i の主蒸気への移行率(-) N_B(i) : 放射性物質 i の復水系樹脂の除去率(-) PWR については、浄化系混床式樹脂、カチオン樹脂及びほう酸回収系への移行を考慮して、式 (5)、式(6)及び式(7)で評価する。 なお、ほう酸回収系への移行分についても樹脂への移行量に加える。 $\mathcal{C}(i) = \frac{S(i)}{M \cdot \lambda(i) + F_D \cdot N_A(i) + (1 - N_A(i)) \cdot (F_B + F_C \cdot N_C(i))} \cdots (5)$ $S(i) = S_0(i) \cdot C_F(i) \cdot S_F(i) \quad (\mbox{kl})$ $\cdots \cdots \cdots (6)$ $(S(i) = S_0 \cdot \sum_{l=1}^n C_S(i,j) \cdot S_L(j) \cdot D(j)$ (燃料構成材) $R(i) = C(i) \cdot \{F_D \cdot N_A(i) + (1 - N_A(i)) \cdot (F_B + F_C \cdot N_C(i))\} \cdots \cdots \cdots (7)$ ここで、 R(i) :樹脂への放射性物質iの移行速度(Bq/s) :原子炉冷却材中の放射性物質iの濃度(Bq/t) $\mathcal{C}(i)$:浄化系混床式樹脂への流量(t/s) F_D N₄(i) : 混床式樹脂での放射性物質 i の除去率(-) :原子炉冷却材への放射性物質iの放出速度(Bq/s) S(i) : 単位放出速度(Bq/s) (=1) S_0 $C_{F}(i)$:燃料中の放射性物質iの組成(-) Cs(ij):原子炉構成材料 j 中の放射性物質 i の組成(-) S_F(i) :燃料中の放射性物質iの溶出率(-) $S_L(i)$:原子炉構成材料jの溶出率(-)

補9添1別1-27

D(j) : 原子炉構成材料jの一次系接液面積率(-)

- M : 原子炉冷却材量(t)
- λ(i) : 放射性物質 i の崩壊定数(1/s)
- *F*_B : ほう酸回収系流量(t/s)
- *Fc* : カチオン樹脂への流量(t/s)
- Nc(i) : カチオン樹脂の放射性物質 i の除去率(-)

これらの評価式で用いるパラメータについては、「ANSI/ANS-18.1-1999」等を参考に第15表及 び第16表のとおり設定した。

式(2) ~式(7) により、BWR・PWR それぞれについて、クラッド(ジルカロイ)、クラッド(ジルカ ロイ以外)及び燃料起源それぞれの原子炉冷却材中の放射性物質の濃度を算出する。なお、クラッ ド(ジルカロイ)について *SL(1)*は Zry-2 と Zry-4 で溶出率は同じため、どちらも1を設定した。

	パラメータ	記号	設定値	備考
	原子炉浄化系流量(t/s)		3. 56×10^{-2}	給水流量の 2%*1
	原子炉浄化系樹脂での除去率(-)		_	第16表参照
DWD	原子炉冷却材量(t)	М	2.72 $\times 10^{2}$	*1
DWK	主蒸気流量(t/s)	F_S	$1.78 \times 10^{\circ}$	6,400t/h*1
	主蒸気への移行率(-)	Ns	_	第16表参照
	復水系樹脂の除去率(-)	NB	_	第16表参照
	浄化系混床式樹脂への流量(t/s)	F_D	4. 70×10^{-3}	*2
	混床式樹脂での除去率(-)	NA	_	第16表参照
DWD	原子炉冷却材量(t)	М	2.50 $\times 10^{2}$	*2
ΓWK	ほう酸回収系流量(t/s)	F_B	6. 30×10^{-5}	*2
	カチオン樹脂への流量(t/s)	FC	4.70 $\times 10^{-4}$	*2
	カチオン樹脂の除去率(-)	N _C	_	第16表参照

第15表 原子炉冷却材の放射能収支計算の評価に用いたパラメータ設定値

*1:原子力安全研究協会(1992):軽水炉発電所のあらまし(改訂版)

*2 : ANSI/ANS-18. 1-1999

41	Ru-106	$1.02 \times 10^{\circ}$	2. 15×10^{-8}	0.002	0.001	0.9			
42	Rh-102	5.67 $\times 10^{-1}$	3.88 $\times 10^{-8}$	0.002	0.001	0.9			
43	Pd-107	6. 50×10^{6}	3. 38×10^{-15}	0.002	0.001	0.9			
44	Ag-108m	4. 18×10^2	5. 25×10^{-11}	0.002	0.001	0.9			
45	Ag-110m	6.84 $\times 10^{-1}$	3.21×10^{-8}	0.002	0.001	0.9			
46	Cd-109	$1.26 \times 10^{\circ}$	1.74×10^{-8}	0.002	0.001	0.9			
47	Cd-113	7.70×10^{15}	2.85×10^{-24}	0.002	0.001	0.9			
*1: 泊弧内さの値は元又的から見直したもの									

第16表 評価に使用した放射性物質の種類別パラメータ

	放射性物	半減期	崩壊定数λ	燃料	主蒸気	BWR		PWR	
No.	質の種類	(y)	(1/s)	溶出率(-)	移行率 N _s (-)	N _A (-)	N _B (-)	N _C (-)	N _A (-)
1	H-3	1.23×10^{1}	1.78×10^{-9}	$(1)^{*1}$	$(1)^{*1}$	$(0.01)^{*1}$	$(0.01)^{*1}$	$(0.01)^{*1}$	$(0)^{*1}$
2	Be-10	1.51×10^{6}	1.45×10^{-14}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
3	C-14	5. 70×10^3	3.85 $\times 10^{-12}$	$(1)^{*1}$	$(0.99)^{*1}$	$(0.9)^{*1}$	$(0.9)^{*1}$	$(0.9)^{*1}$	$(0)^{*1}$
4	Na-22	2. $60 \times 10^{\circ}$	8. 44×10^{-9}	0.02	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
5	Si-32	1.32×10^{2}	1.66×10^{-10}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
6	S-35	2. 40×10^{-1}	9. 17×10^{-8}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
7	C1-36	3. 01×10^5	7. 30×10^{-14}	0.2	0.02	0.9	0.9	0.99	0
8	K-40	1.25×10^{9}	1.76×10^{-17}	0.02	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
9	Ca-41	1.02×10^5	2. 15×10^{-13}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
10	Ca-45	4. 45×10^{-1}	4. 93×10^{-8}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
11	Sc-46	2. 29×10^{-1}	9.57 $\times 10^{-8}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
12	V-49	9.04 $\times 10^{-1}$	2. 43×10^{-8}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
13	Mn-54	8.55 $\times 10^{-1}$	2. 57×10^{-8}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
14	Fe-55	2.74 $\times 10^{\circ}$	8.03×10 ⁻⁹	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
15	Fe-59	1.22×10^{-1}	1.80×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
16	Co-58	1.94×10^{-1}	1.13×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
17	Co-60	5. $27 \times 10^{\circ}$	4. 17×10^{-9}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
18	Ni-59	1.01×10^{5}	2. 17×10^{-13}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
19	Ni-63	1.00×10^2	2. 19×10^{-10}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
20	Zn-65	6.68 $\times 10^{-1}$	3. 29×10^{-8}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
21	Se-75	3.28×10^{-1}	6. 70×10^{-8}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
22	Se-79	2.95×10^{5}	7. 45×10^{-14}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
23	Rb-87	4.92×10^{10}	4. 46×10^{-19}	0.02	0.001	0.5	0.5	0.5	0.9
24	Sr-85	1.78×10^{-1}	1.24×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
25	Sr-89	1.38×10^{-1}	1.59×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
26	Sr-90	2.88 $\times 10^{1}$	7.63 $\times 10^{-10}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
27	Y-91	1.60×10^{-1}	1.37×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
28	Zr-93	1.53×10^{6}	1.44×10^{-14}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
29	Zr-95	1.75×10^{-1}	1.25×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
30	Nb-91	6.80×10^2	3.23×10^{-11}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
31	Nb-92	3. 47×10^{7}	6.33×10^{10}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
32	Nb-93m	1.61×10^{4}	1.36×10^{-12}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
33	Nb-94	2.03×10^{-2}	1.08×10^{-12}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
34	Nb-95	9.58 \times 10 ⁻²	2.29×10^{-12}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
35	Mo-93	$4.00 \times 10^{\circ}$	5. 49×10^{-15}	0.02	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
30	1C-97	2.60×10^{-1}	8. 45×10^{-10}	0.02	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
37	T- 09	2.47×10^{-10}	8.90×10^{-15}	0.02	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
- 30 - 20	T- 00	4.20×10^{-10}	5.23×10^{-13}	0.02	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
39	IC-99	2.11×10^{-1}	1.04×10^{-7}	0.02	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
40	Ru=103	1.00×10^{-1}	2.04×10^{-8}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
41	Ru-100 Rh-102	1.02×10 5.67 × 10 ⁻¹	2.13×10^{-8}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.90	0.9
42	Dd=102	6.50×10^{6}	3.38×10^{-15}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.90	0.9
40	$\Delta \sigma = 100$	1.00×10	5.30×10^{-11}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.90	0.9
44	$A_{\sigma} = 110m$	-10×10 6 84 × 10 ⁻¹	3.20×10^{-8}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.90	0.9
46	Cd-100	1.26×10^{0}	1.74×10^{-8}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
47	Cd-112	7.70×10^{15}	2.85×10^{-24}	0.002	0.001	0.0	0.0	0.00	0.0
*1.7	ERIKIZON	时带金献加改	目光にだよの	0.002	0.001	0.0	0.0	0.00	0.0
	放射性物	半減期	崩壊定数λ	燃料	主蒸気	Bl	WR	PV	WR
-----	---------	---------------------------	--------------------------------	--------	---------------------------	--------------------	--------------------	--------------------	--------------------
No.	質の種類	(y)	(1/s)	溶出率(-)	移行率 N _s (-)	N _A (-)	N _B (-)	N _C (-)	N _A (-)
48	Cd-113m	1.41×10^{1}	1.56×10^{-9}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
49	Cd-115m	1.22×10^{-1}	1.80×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
50	In-114m	1.36×10^{-1}	1.62×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
51	In-115	4. 41×10^{14}	4.98 $\times 10^{-23}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
52	Sn-113	3. 15×10^{-1}	6.97 $\times 10^{-8}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
53	Sn-119m	8. 02×10^{-1}	2.74 $\times 10^{-8}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
54	Sn-121m	4. 39×10^{1}	5.00 $\times 10^{-10}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
55	Sn-123	3. 54×10^{-1}	6. 21×10^{-8}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
56	Sn-126	2. 30×10^5	9.55 $\times 10^{-14}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
57	Sb-124	1.65×10^{-1}	1.33×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
58	Sb-125	2. $76 \times 10^{\circ}$	7.96×10^{-9}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
59	Te-121m	4. 22×10^{-1}	5. 21×10^{-8}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
60	Te-123	6. 00×10^{14}	3.66 $\times 10^{-23}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
61	Te-123m	3. 26×10^{-1}	6.73 $\times 10^{-8}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
62	Te-125m	1.57×10^{-1}	1.40×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
63	Te-127m	2.98 $\times 10^{-1}$	7.36 $\times 10^{-8}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
64	Te-129m	9. 20×10^{-2}	2.39 $\times 10^{-7}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
65	I-125	1.63×10^{-1}	1.35×10^{-7}	0.2	0.02	0.9	0.9	0.99	0
66	I-129	1.57×10^{7}	1.40×10^{-15}	0.2	0.02	0.9	0.9	0.99	0
67	Cs-134	2.06 $\times 10^{\circ}$	1.06×10^{-8}	0.02	0.001	0.5	0.5	0.5	0.9
68	Cs-135	2. 30×10^{6}	9.55 $\times 10^{-15}$	0.02	0.001	0.5	0.5	0.5	0.9
69	Cs-137	3. 02×10^{1}	7.28 $\times 10^{-10}$	0.02	0.001	0.5	0.5	0.5	0.9
70	Ba-133	1.05×10^{1}	2.09 $\times 10^{-9}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
71	La-137	6. 00×10^4	3. 66×10^{-13}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
72	La-138	1.02×10^{11}	2. 15×10^{-19}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
73	Ce-139	3. 77×10^{-1}	5.83 $\times 10^{-8}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
74	Ce-141	8.90 $\times 10^{-2}$	2. 47×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
75	Ce-144	7.80×10^{-1}	2.82×10^{-8}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
76	Nd-144	2.29×10^{15}	9.59 $\times 10^{-24}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
77	Pm-145	1.77×10^{1}	1.24×10 ⁻⁹	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
78	Pm-146	$5.53 \times 10^{\circ}$	3.97×10^{-9}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
79	Pm-147	$2.62 \times 10^{\circ}$	8. 37×10 ⁻⁹	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
80	Pm-148m	1.13×10^{-1}	1.94×10 ⁻⁷	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
81	Sm-145	9. 31×10^{-1}	2.36×10 ⁻⁸	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
82	Sm-146	1.03×10^{8}	2.13×10^{-10}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
83	Sm-147	1.06×10^{11}	2.07×10^{-19}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
84	Sm-148	7.00×10^{15}	3.14×10^{-24}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
85	Sm-151	9.00×10^{1}	2.44×10^{-10}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
86	Eu-149	2.55×10^{-1}	8.62×10 ⁻⁸	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
87	Eu-150	3.69×10^{1}	5.95×10^{-10}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
88	Eu-152	1.35×10^{1}	1.62×10^{-9}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
89	Eu-154	8.59×10°	2.56×10^{-9}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
90	Eu-155	4. 76×10^{6}	4.61×10^{-9}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
91	Gd-152	1.08×10^{14}	2.03×10^{-22}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
92	Gd-153	0.58×10^{-1}	3.34×10^{-6}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
93	1b-157	1.10×10^{-1}	3.09×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
94	1b-160	1.98×10^{-1}	1.11×10'	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
95	Dy-159	3.95×10 [±]	$5.56 \times 10^{\circ}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
96	Ho-163	4. 57 $\times 10^{\circ}$	4.81 \times 10 ¹²	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9

補9添1別1-30

	放射性物	半減期	崩壊定数 λ	燃料	主蒸気	BI	VR	PV	VR
No.	質の種類	(y)	(1/s)	溶出率(-)	移行率 N _s (-)	N _A (-)	N _B (-)	N _c (-)	N _A (-)
97	Ho-166m	1.20×10^{3}	1.83×10^{-11}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
98	Tm-170	3. 52×10^{-1}	6. 24×10^{-8}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
99	Tm-171	$1.92 \times 10^{\circ}$	1.14×10^{-8}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
100	Yb-169	8.77 $\times 10^{-2}$	2. 51×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
101	Lu-176	3.85 $\times 10^{10}$	5. 71×10^{-19}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
102	Lu-177m	4. 39×10^{-1}	5.00 $\times 10^{-8}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
103	Hf-175	1.92×10^{-1}	1.15×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
104	Hf-181	1.16×10^{-1}	1.89×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
105	Hf-182	9.00 $\times 10^{6}$	2. 44×10^{-15}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
106	Ta-180m	1.00×10^{13}	1.83×10^{-23}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
107	Ta-182	3. 13×10^{-1}	7.01 \times 10 ⁻⁸	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
108	W-181	3. 32×10^{-1}	6.62 $\times 10^{-8}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
109	W-185	2. 06×10^{-1}	1.07×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
110	W-188	1.91×10^{-1}	1.15×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
111	Re-187	4. 12×10^{10}	5.33 $\times 10^{-19}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
112	0s-185	2.56 $\times 10^{-1}$	8.57 $\times 10^{-8}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
113	0s-194	6. $00 \times 10^{\circ}$	3. 66×10^{-9}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
114	Ir-192	2.02 \times 10 ⁻¹	1.09×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
115	Ir-192m	2. 41×10^2	9.11×10 ⁻¹¹	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
116	Ir-194m	4.68 $\times 10^{-1}$	4.69 $\times 10^{-8}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
117	Pt-190	6. 50×10^{11}	3. 38×10^{-20}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
118	Pt-193	5. 00×10^{1}	4. 39×10^{-10}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
119	Hg-203	1.28×10^{-1}	1.72×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
120	T1-204	3. $78 \times 10^{\circ}$	5.81 \times 10 ⁻⁹	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
121	Pb-205	1.53×10^{7}	1.44×10^{-15}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
122	Pb-210	2. 22×10^{1}	9.89 $\times 10^{-10}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
123	Bi-208	3. 68×10^5	5.97 $\times 10^{-14}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
124	Bi-210m	3. 04×10^{6}	7.23×10^{-15}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
125	Po-210	3. 79×10^{-1}	5.80 $\times 10^{-8}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
126	Ra-226	1.60×10^{3}	1.37×10^{-11}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
127	Ra-228	5.75 $\times 10^{\circ}$	3.82 $\times 10^{-9}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
128	Ac-227	2. 18×10^{1}	1.01×10^{-9}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
129	Th-228	$1.91 \times 10^{\circ}$	1. 15×10^{-8}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
130	Th-229	7.34×10^{3}	2.99 $\times 10^{-12}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
131	Th-230	7.54×10^4	2. 91×10^{-13}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
132	Th-232	1.41×10^{10}	1.56×10^{-18}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
133	Pa-231	3. 28×10^4	6. 70×10^{-13}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
134	U-232	6.89 $\times 10^{1}$	3. 19×10^{-10}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
135	U-233	1.59×10^{5}	1.38×10^{-13}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
136	U-234	2.46 $\times 10^5$	8.95 $\times 10^{-14}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
137	U-235	7.04×10^8	3. 12×10^{-17}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
138	U-236	2. 34×10^7	9. 38×10^{-16}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
139	U-238	4. 47×10^9	4.92×10^{-18}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
140	Np-235	$1.08 \times 10^{\circ}$	2. 03×10^{-8}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
141	Np-236	1.54×10^{5}	1.43×10^{-13}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
142	Np-237	2. 14×10^{6}	1.02×10^{-14}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
143	Pu-236	2.86 $\times 10^{\circ}$	7.69 $\times 10^{-9}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
144	Pu-237	1.24×10^{-1}	1. 77×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
145	Pu-238	8.77 $\times 10^{1}$	2. 50×10^{-10}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9

補9添1別1-31

	放射性物	半減期	崩壊定数λ	燃料	主蒸気	В	WR	PI	WR
No.	質の種類	(y)	(1/s)	溶出率(-)	移行率 N _s (-)	N _A (-)	N _B (-)	N _c (-)	N _A (-)
146	Pu-239	2. 41×10^4	9. 11×10^{-13}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
147	Pu-240	6. 56×10^3	3. 35×10^{-12}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
148	Pu-241	1.44×10^{1}	1.53×10^{-9}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
149	Pu-242	3. 75×10^5	5.86 $\times 10^{-14}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
150	Pu-244	8.00 $\times 10^7$	2.75 $\times 10^{-16}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
151	Am-241	4. 32×10^2	5. 08×10^{-11}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
152	Am-242m	1.41×10^{2}	1.56×10^{-10}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
153	Am-243	7.37×10^{3}	2.98 $\times 10^{-12}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
154	Cm-241	8.98 $\times 10^{-2}$	2. 45×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
155	Cm-242	4. 46×10^{-1}	4.93×10^{-8}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
156	Cm-243	2.91×10^{1}	7.55 $\times 10^{-10}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
157	Cm-244	1.81×10^{1}	1.21×10^{-9}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
158	Cm-245	8. 50×10^3	2. 58×10^{-12}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
159	Cm-246	4. 76×10^3	4. 61×10^{-12}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
160	Cm-247	1.56×10^{7}	1.41×10^{-15}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
161	Cm-248	3. 48×10^5	6. 31×10^{-14}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
162	Cm-250	8. 30×10^3	2.65 $\times 10^{-12}$	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
163	Bk-249	9.04 $\times 10^{-1}$	2. 43×10^{-8}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
164	Cf-249	3. 51×10^2	6. 26×10^{-11}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
165	Cf-250	1.31×10^{1}	1.68×10^{-9}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
166	Cf-251	9.00 $\times 10^2$	2. 44×10^{-11}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
167	Cf-252	2.65 $\times 10^{\circ}$	8. 30×10^{-9}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
168	Cf-254	1.66×10^{-1}	1.33×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
169	Es-254	7. 55×10^{-1}	2. 91×10^{-8}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9
170	Es-255	1. 09×10^{-1}	2. 02×10^{-7}	0.002	0.001	0.9	0.9	0.98	0.9



1. 評価式

「ANSI/ANS-18.1-1999」を基に収支式を作成した。原子炉冷却材への各放射性物質の放出速度(Bq/s)を *S*、燃料又は原子炉構成材料中の放射性物質の組成を *Cs*、燃料及び原子炉構成材料の溶出率を *SL*と設定した上で、以下のフロー図における原子炉冷却材の定常時の原子炉冷却材中放射性物質の濃度及びそのときの樹脂への移行速度の評価式を求めた。





なお、H-3 及びC-14 は、最終的に埋設実績値を用いて放射能量を設定しているため、上記の見直しは 今回評価した放射能量に影響しない。

補9添1別1-34

(3) その他のパラメータ(第16表)						
(i)半減期及び壊変定数						
以下の文献値を使用した。						
• ICRP Publication 107: Nuclear Decay Data for Dosimetric Calculations, 1e (International						
Commission on Radiological Protection) (2009)						
なお、日から年への換算は平均太陽年 : 365. 2422 d/y(「アイソトープ手帳 11 版」)を使用した。						
(ii) 燃料からの溶出率(相対値)						
燃料からの溶出率として、原子炉冷却材の分析結果等より以下の値を設定した。						
a. 希ガス、H及びC :1						
b. ハロゲン、Tc 及びMo : 0.2						
c. Cs 等のアルカリ金属 : 0.02						
d. その他(TRUを含む) : 0.002						
・H及びCについては燃料から放出されやすいと考えられるため、1とした。						
・ Tc については計算値が非保守側になる傾向が見られたことから、比較的燃料から放出されやす						
いハロゲンと同じ値とした。Mo についても Tc と化学挙動が似ていることから同様に設定した。						
・アルカリ金属は全てCs と同じ値とした。						

(ii) 原子炉冷却材起源の放射能量の設定

原子炉冷却材起源の放射能量設定に当たり、生成速度への換算及び放射能量への換算は、以下のとおりとした。

a. 生成速度への換算

各放射性物質について、照射 10 日後の濃度 $C_{f}(i)$ (Bq/g) 及び照射 100 日後の濃度 $C_{f}(i)$ (Bq/g) より、生成速度 $S_{\theta}(Bq/(g \cdot s))$ を式(6) でそれぞれ評価し、高い側の S_{θ} に炉心水量を乗ずることで各放射性物質の生成速度 S(Bq/d)を設定した。その際、炉心水量として 1,100MWe 標準プラントを想定し、BWR では 32.87t、PWR では 14.6t を用いた。

ここで、

λ : 各放射性物質の崩壊定数(1/y)

t : 照射後の時間(y)

b. 生成放射能量への換算

上記で得られた炉型別・放射性物質別生成速度(Bq/d)を基に以下のとおり放射能量を設定した。 近年までの全生成放射能量の評価として、平成23年度版の原子力施設運転管理年報記載の総発 電量を基に生成放射能量を評価した。ただし、原子炉冷却材浄化系樹脂に関しては埋設対象外で あることから、原子炉冷却材浄化系樹脂への移行を考慮する必要がある。式(2)~式(5)を基に、 原子炉冷却材中の放射性物質の濃度及び樹脂への移行速度を算出し、1年間(1運転サイクル相当) の樹脂移行放射能量を評価した。一方、(原子炉冷却材中の濃度)×(原子炉冷却材量+年間ドレン 量)を樹脂以外へ移行する放射能量とした。その比と式(7)及び式(8)により、上記の運転管理年報 記載の2010年度末までの総生成量を基に放射性廃棄物に移行する総放射能量を整理した。その際、 BWR は、復水浄化系樹脂へ移行する放射能量も固体状の放射性廃棄物への移行分に加える。

使用するパラメータは、「2.(3)(i)d. 放射性物質の移行モデル及び評価に用いたパラメータ」 に第17表を加えたものである。

$$A = S \cdot T_a \cdot 365.2422 \frac{1 - e^{-\lambda T_b}}{\lambda T_b} \cdots \cdots \cdots \cdots (7)$$

 $T_a = \frac{P_{all}}{P_0 \cdot 8760} \cdots (8)$

ここで、

- A : 原子炉冷却材起源の生成放射能量(Bq)
- S: 放射性物質の生成速度(Bq/d)
- Ta: 換算照射期間(y)
- λ : 各放射性物質の崩壊定数(1/y)
- Tb: : 各原子炉の平均運転期間(y)
- Pall:各炉型における総発電量(GWh)
- Po: : 想定した原子炉の出力(GW)

	BWR	PWR
Pall	3, 966, 295	3, 412, 498
(GWh)	(2010年度末までの総発電量)	(2010年度末までの総発電量)
T_b	16	19
(y)	(2010 年度末までの総発電量と、2010 年	(2010年度末までの総発電量と、2010年
	度末時点での総出力(28.682GW)より概算	度末時点での総出力(20.278GW)より概算
	設定)	設定)
ドレン水量	0	800
(t/y)	(保守的評価:BWR では原子炉冷却材やド	(大飯2号設置許可申請書における機器
	レン水に移行する放射能量よりも、復水	ドレン年間推定発生量(1号機と2号機の
	浄化系樹脂に移行する量がほとんどのた	合計で1,600m³/y))
	め)	

第17表 放射性廃棄物への移行量評価に用いたパラメータ

3号廃棄物埋設施設における廃棄体に含まれる原子炉冷却材起源の放射能量の組成を第18表に 示す。

補9添1別1-38

	放射性物質の		BWR			PWR		合	計
No.	種類	桃彩起酒	クラッド	原子炉冷却材	秋彩起酒	クラッド	原子炉冷却材	BWR	PWR
		Mar Nellyn	起源	起源		起源	起源	Diit	1 111
1	H-3	9.9 $\times 10^{10}$	1.7×10^{4}	6.0×10^{13}	8.3 $\times 10^{11}$	2.5 $\times 10^{6}$	6. 1×10^{12}	6.0 $\times 10^{13}$	6.9×10^{12}
2	Be-10	7.5×10^{-1}	1.1×10^{3}	2.4×10^{6}	3.0×10^{-1}	3.9×10^{3}	2.8×10^{8}	2.4×10^{6}	2.8×10^{8}
3	C-14	1.0×10^{6}	3.5×10^{6}	9. 1×10^{13}	1.7×10^{7}	6.9×10^{7}	9.1 \times 10 ¹¹	9.1 \times 10 ¹³	9.1 \times 10 ¹¹
4	Na-22	4.6×10^{1}	1.6×10^{4}	9.5 $\times 10^{5}$	1.7×10^{1}	2. 1×10^{3}	7.9×10^{3}	9.6×10^{5}	1.0×10^{4}
5	Si-32	2.7×10^{-3}	8.3×10^{0}	2.5×10^{-2}	1.9×10^{-3}	1.7×10^{1}	2.3×10^{1}	8.3×10^{0}	4.0×10^{1}
6	S-35	5.6×10^{6}	5.0 $\times 10^{9}$	5.6×10^{9}	3.2×10^{6}	1.3×10^{9}	2.0×10^{9}	1.1×10^{10}	3.3×10^{9}
7	C1-36	1.1×10^{5}	1.4×10^{5}	1.6×10^{8}	8.3×10^{4}	3.0×10^{4}	6.4×10^{6}	1.6×10^{8}	6.5×10^{6}
8	K-40	2.0×10^{-2}	4.7 $\times 10^{\circ}$	9.8 $\times 10^{-2}$	8.6×10^{-3}	3.1×10^{0}	3.5×10^{2}	4.8×10^{0}	3.5×10^{2}
9	Ca-41	3.2×10^{1}	3.9×10^{4}	6.1×10^{1}	1.0×10^{1}	3.1×10^{4}	4.0×10^{6}	3.9×10^{4}	4.0×10^{6}
10	Ca-45	7.6×10^{4}	4.8×10^{9}	2.0×10^{4}	3.2×10^{4}	3.6×10^{10}	1.1×10^{9}	4.8×10^{9}	3.7×10^{10}
11	Sc-46	8.4 $\times 10^{3}$	1.9×10^{12}	3.4×10^{3}	4.6×10^{3}	1.2×10^{13}	3.0×10^{5}	1.9×10^{12}	1.2×10^{13}
12	V-49	0	0	0	0	0	0	0	0
13	Mn-54	3.8×10^{5}	1.8×10^{12}	1.3×10^{9}	2.0×10^{5}	5.0×10^{11}	4.9×10^{8}	1.8×10^{12}	5.0×10^{11}
14	Fe-55	1.9×10^{6}	5.2 $\times 10^{12}$	1.1×10^{10}	6.8×10^{5}	1.7×10^{12}	3.1×10^{9}	5.2×10^{12}	1.7×10^{12}
15	Fe-59	1.5×10^{5}	1.9×10^{12}	3.3×10^{8}	6.9×10^{4}	4.3×10^{11}	9.6×10^{7}	1.9×10^{12}	4.3×10^{11}
16	Co-58	5.9×10^{6}	1.7×10^{13}	1.8×10^{5}	2.9×10^{6}	6. 1×10^{13}	1.3×10^{4}	1.7×10^{13}	6.1 \times 10 ¹³
17	Co-60	1.9×10^{7}	1.1×10^{13}	3.6×10^{7}	7.0×10^{6}	5. 2×10^{12}	7.1×10^{7}	1.1×10^{13}	5.2×10^{12}
18	Ni-59	1.9×10^{3}	1.0×10^{9}	3.3×10^{2}	5.9×10^{2}	2.9×10^{9}	2.1×10^{1}	1.0×10^{9}	2.9×10^{9}
19	Ni-63	2.8×10^{5}	1.4×10^{11}	1.5×10^{5}	8.9×10^{4}	4. 1×10^{11}	4.4×10^{8}	1.4×10^{11}	4. 1×10^{11}
20	Zn-65	2.5 $\times 10^{7}$	2.0×10^{10}	8.0×10^{10}	1.3×10^{7}	4.5 $\times 10^{9}$	5.6×10^{9}	9.9×10^{10}	1.0×10^{10}
21	Se-75	0	9.2 $\times 10^{9}$	1.0×10^{6}	0	2.2×10^{9}	7.1×10^{4}	9.2 $\times 10^{9}$	2.2×10^{9}
22	Se-79	8.2×10^{3}	2.0×10^{3}	4.8×10^{0}	2.9×10^{3}	2. 0×10^{3}	4.2×10^{-1}	1.0×10^{4}	4.9×10^{3}
23	Rb87	9.0 $\times 10^{1}$	6.3 $\times 10^{2}$	4.5 $\times 10^{-8}$	3.1×10^{1}	1.9×10^{2}	6.7×10^{-9}	7.2×10^{2}	2.2×10^{2}
24	Sr-85	8.2×10^{-12}	9.0 $\times 10^{8}$	9.1 $\times 10^{3}$	6.0×10^{-12}	6.6×10^{9}	6.4×10^{2}	9.0×10^{8}	6.6×10^{9}
25	Sr89	2.4×10^{11}	2.0×10^9	1.5×10^{4}	1.2×10^{11}	1.4×10^{10}	1.1×10^{3}	2.4×10^{11}	1.4×10^{11}
26	Sr-90	1.8×10^{10}	1.6×10^{5}	1.3×10^{-1}	6.5×10^{9}	1.2×10^{5}	1.5×10^{-2}	1.8×10^{10}	6.5×10^{9}
27	Y-91	3.0×10^{11}	3.5×10^{8}	1.5×10^{-5}	1.6×10^{11}	4.5 $\times 10^{8}$	1.5×10^{-4}	3.0×10^{11}	1.6×10^{11}
28	Zr-93	4.1 $\times 10^{5}$	7.0×10^{5}	1.8×10^{-4}	1.5×10^{5}	5. 6×10^{5}	1.9×10^{-5}	1.1×10^{6}	7.1×10^{5}
29	Zr-95	3.8×10^{11}	2.9×10^{11}	$3.7 \times 10^{\circ}$	2.0×10^{11}	3.5×10^{11}	4.0×10^{-1}	6.7×10^{11}	5.4 $\times 10^{11}$
30	Nb-91	0	0	0	0	0	0	0	0
31	Nb-92	2.2×10^{-3}	2.7 $\times 10^{2}$	$8.5 imes 10^{-4}$	9.5 $\times 10^{-4}$	4.8×10^{1}	7.5×10^{-5}	2.7×10^{2}	4.8×10^{1}
32	Nb-93m	2.0×10^{4}	1.6×10^{5}	3.4×10^{-1}	4.9×10^{3}	3.0×10^{4}	2.9×10^{-2}	1.8×10^{5}	3.5×10^{4}
33	Nb-94	3.0×10^{1}	2.7 $\times 10^{7}$	2.9×10^{-2}	1.4×10^{1}	2.5 $\times 10^{7}$	1.0×10^{-2}	2.7 $\times 10^{7}$	2.5×10^{7}
34	Nb-95	3.9×10^{11}	3.0×10^{11}	5.9×10^{1}	2.0×10^{11}	3.6×10^{11}	4.4×10^{0}	6.8×10^{11}	5.5×10^{11}
35	Mo-93	2.4 $\times 10^{3}$	2.5 $\times 10^{7}$	9.0×10^{1}	1.0×10^{3}	2.3 $\times 10^{6}$	8.2×10^{0}	2.5×10^{7}	2.3×10^{6}
36	Tc-97	4.9×10^{-17}	1.3×10^{3}	0	2.0×10^{-17}	6.7 $\times 10^{3}$	0	1.3×10^{3}	6.7 $\times 10^{3}$
37	Tc-97m	5.8 $\times 10^{-15}$	4. 0×10^{6}	0	3.5×10^{-15}	3. 5×10^{7}	0	4. 0×10^{6}	3. 5×10^{7}
38	Tc-98	5.4 $\times 10^{\circ}$	1.6×10^{-1}	3.8×10^{-8}	$2.2 \times 10^{\circ}$	8. 2×10^{-1}	5.7×10 ⁻⁹	5.6×10^{0}	3.1×10^{0}
39	Tc-99	3.0×10^{7}	4.9×10^{5}	1.7×10^{0}	1.0×10^{7}	4.4×10^{4}	1.6×10^{-1}	3.0×10^{7}	1.0×10^{7}
40	Ru-103	2.9×10^{11}	3.7 $\times 10^{10}$	1.7×10^{-2}	1.5×10^{11}	3.1×10^{11}	3.2×10^{-3}	3.3×10^{11}	4.7 $\times 10^{11}$
41	Ru-106	8.0×10^{10}	2. 1×10^{6}	6.4 $\times 10^{-12}$	3.5×10^{10}	2. 1×10^{6}	1.3×10^{-12}	8.0×10^{10}	3.5×10^{10}
42	Rh-102	5.8 $\times 10^{5}$	5.8 $\times 10^{7}$	1.5×10^{-5}	2.8×10^{5}	4.7 $\times 10^{8}$	2.3×10^{-4}	5.9×10^{7}	4.7×10^{8}
43	Pd-107	1.5×10^{4}	2.9 $\times 10^{3}$	6.3 $\times 10^{-4}$	5.4 $\times 10^{3}$	1.6×10^{4}	6.3×10^{-5}	1.8×10^{4}	2.1 \times 10 ⁴
44	Ag-108m	6. 1×10^{2}	2.7 $\times 10^{6}$	2.3×10^{4}	2.2×10^{2}	4.6×10^{5}	1.7×10^{3}	2.7×10^{6}	4.7×10^{5}
45	Ag-110m	3.7 $\times 10^{8}$	8.9×10^{9}	4.4×10^{6}	1.8×10^{8}	9.0 $\times 10^{9}$	3.1×10^{5}	9.3 $\times 10^{9}$	9.2 $\times 10^{9}$
46	Cd-109	9.2 $\times 10^{5}$	4.9×10^{8}	4.1 $\times 10^{4}$	4.3 $\times 10^{5}$	1.0×10^{8}	3.3×10^{3}	5.0 $\times 10^{8}$	1.0×10^{8}
47	Cd-113	7.8×10^{-9}	4.6 $\times 10^{-7}$	1.7×10^{-6}	3.4×10^{-9}	2.8×10^{-8}	7.8×10^{-8}	2.2×10^{-6}	1.1×10^{-7}
48	Cd-113m	4.2×10^{6}	8.4 $\times 10^{1}$	0	1.6×10^{6}	6.8×10^{1}	0	4.2×10^{6}	1.6×10^{6}
49	Cd-115m	8.7 $\times 10^{7}$	5.6 $\times 10^{9}$	5. 4×10^{4}	4.6×10^{7}	1.2×10^{9}	4.2×10^{3}	5.7 $\times 10^{9}$	1.2×10^{9}
50	In-114m	2.6×10^{6}	6.6 $\times 10^{10}$	6.7 $\times 10^{5}$	1.5×10^{6}	5.5 $\times 10^{11}$	4.8×10^{4}	6.6×10^{10}	5.5 $\times 10^{11}$

第18表 3号廃棄物埋設施設における廃棄体に含まれる原子炉冷却材起源の放射能量の組成

Γ

(単位:Bq) 合計

補9添1別1-39

	十七点しい中世の反応の		BWR			PWR		合	計
No.	放射性物質の 種類	燃料起源	クラッド 起源	原子炉冷却材 起源	燃料起源	クラッド 起源	原子炉冷却材 起源	BWR	PWR
51	In-115	3.9×10^{-6}	9.5×10^{-2}	5.8×10^{-4}	1.3×10^{-6}	5. 1×10^{-1}	3.1×10^{-5}	9.5 $\times 10^{-2}$	5. 1×10^{-1}
52	Sn-113	3.1×10^{5}	3.1×10^{10}	4.0×10^{4}	1.8×10^{5}	1.5×10^{10}	3.0×10^{3}	3.1×10^{10}	1.5×10^{10}
53	Sn-119m	8.0×10^{6}	3.8×10^{10}	8.1 $\times 10^{4}$	3.7×10^{6}	2.2×10^{10}	6.1 $\times 10^{3}$	3.8×10^{10}	2.2×10^{10}
54	Sn-121m	3.8×10^{5}	4.9×10^{6}	7.8×10^{1}	1.4×10^{5}	2.9×10^{6}	6.6×10^{0}	5.2×10^{6}	3.0×10^{6}
55	Sn-123	1.7×10^{8}	6.5×10^{9}	8.8×10^{3}	8.3 $\times 10^{7}$	2.9×10^{9}	6.1×10^2	6.6×10^{9}	3.0×10^{9}
56	Sn-126	1.1×10^{5}	2.1 \times 10 ⁰	0	4.1×10^{4}	$1.7 \times 10^{\circ}$	0	1.1×10^{5}	4.1×10^{4}
57	Sb-124	6.4×10^{7}	5.6×10^{11}	4.7×10^{6}	3.5×10^{7}	3.7×10^{12}	3.4×10^{5}	5.6×10^{11}	3.7×10^{12}
58	Sb-125	1.5×10^{9}	9.6 $\times 10^{9}$	6.2×10^{4}	6.0 $\times 10^{8}$	8.0 $\times 10^{9}$	5.3 $\times 10^{3}$	1.1×10^{10}	8.6×10^{9}
59	Te-121m	0	0	0	0	0	0	0	0
60	Te-123	4.7 $\times 10^{-8}$	2.9×10^{-2}	1.9×10^{-8}	2.1 \times 10 ⁻⁸	1.6×10^{-1}	2.6×10^{-9}	2.9×10^{-2}	1.6×10^{-1}
61	Te-123m	2.9×10^{5}	5.3 $\times 10^{9}$	5.2×10^{3}	1.7×10^{5}	3.8×10^{10}	6.3 $\times 10^{2}$	5.3 $\times 10^{9}$	3.8×10^{10}
62	Te-125m	4.9×10^{8}	2.5 $\times 10^{9}$	4.9×10^{2}	1.8×10^{8}	2.4 $\times 10^{9}$	4.1×10^{1}	3.0×10^9	2.6×10^{9}
63	Te-127m	1.3×10^{9}	1.0×10^{9}	1.3×10^{-2}	5.9 $\times 10^{8}$	8.4 $\times 10^{9}$	1.4×10^{-3}	2.3×10^{9}	9.0×10^{9}
64	Te-129m	6.8×10^{9}	2.3 $\times 10^{8}$	1.1×10^{0}	3.4×10^{9}	2.0 $\times 10^{9}$	1.2×10^{-1}	7.0×10^{9}	5.5×10^{9}
65	I-125	1.9×10^{-10}	3.0×10^{1}	4.4×10^{-4}	2.2×10^{-10}	8.6×10^{1}	4.1×10 ⁻⁶	3.0×10^{1}	8.6×10^{1}
66	I-129	3.2×10^{5}	1.1×10^{2}	4.6×10^{-4}	2.2×10^{5}	1.1×10^{3}	6.0×10 ⁻⁶	3.3×10^{5}	2.2×10^{5}
67	Cs-134	3.4×10^{11}	1.1×10^{12}	5.6×10^{-1}	1.4×10^{11}	5.7 $\times 10^{11}$	9.1×10 ⁻²	1.4×10^{12}	7.2×10^{11}
68	Cs-135	1.9×10^{6}	3.9×10^{4}	4.6×10^{-6}	6.2×10^{5}	2.9×10^{4}	7.0×10 ⁻⁷	2.0×10^{6}	6.5×10^{5}
69	Cs-137	4.0×10^{11}	5.1 $\times 10^{5}$	9.2×10^{-2}	1.4×10^{11}	4.1 $\times 10^{5}$	1.4×10^{-2}	4.0×10^{11}	1.4×10^{11}
70	Ba-133	1.1×10^{3}	2. 1×10^{7}	3.6×10^{3}	3.5×10^2	1.1×10^{8}	2.7×10^{2}	2.1 \times 10 ⁷	1.1×10^{8}
71	La-137	0	1.2×10^{1}	0	0	2.7 $\times 10^{1}$	0	1.2×10^{1}	2.7 $\times 10^{1}$
72	La-138	5.9 $\times 10^{-5}$	3.3×10^{-1}	5.2×10^{-12}	2.3×10^{-5}	2.1×10^{0}	5.9×10^{-13}	3.3×10^{-1}	$2.1 \times 10^{\circ}$
73	Ce-139	1.9×10^{6}	9.8×10^5	1.5×10^{-5}	9.7 $\times 10^5$	5.8 $\times 10^{6}$	2.0×10^{-6}	2.8×10^{6}	6.7×10^{6}
74	Ce-141	3.6×10^{11}	1.2×10^{8}	5.6×10^{-3}	1.9×10^{11}	6.8×10^8	6.4×10^{-4}	3.6×10^{11}	1.9×10^{11}
75	Ce-144	2.9×10^{11}	3.4×10^{6}	0	1.3×10^{11}	3.3×10^{6}	0	2.9×10^{11}	1.3×10^{11}
76	Nd-144	1.9×10^{-4}	4.7×10^{-3}	7.4×10^{-31}	5.5×10 ⁻⁵	2.7×10^{-2}	2.8×10^{-31}	4.9×10^{-3}	2.7×10^{-2}
77	Pm-145	0	3.2×10^4	0	0	3.8×10^4	0	3.2×10^4	3.8×10^4
78	Pm-146	3.1×10^{5}	$3.3 \times 10^{\circ}$	0	1.4×10^{5}	3.1×10^{0}	0	3.1×10^{5}	1.4×10^{5}
79	Pm-147	4.8×10^{10}	1.3×10^{9}	0	1.8×10^{10}	7.0×10^9	0	4.9×10^{10}	2.5×10^{10}
80	Pm-148m	5.5 $\times 10^{9}$	1.4×10^{8}	0	2.8 $\times 10^{9}$	9.3 $\times 10^{8}$	0	5.7 $\times 10^{9}$	3.7×10^9
81	Sm-145	0	3.1×10^{6}	0	0	1.8×10^{6}	0	3.1×10^{6}	1.8×10^{6}
82	Sm-146	6.4 $\times 10^{-3}$	2.4 $\times 10^{-3}$	0	1.8×10^{-3}	2.4 $\times 10^{-3}$	0	8.9×10^{-3}	4.3×10^{-3}
83	Sm-147	4.2×10^{-1}	3.6×10^{-1}	0	1.0×10^{-1}	1.0×10^{-1}	0	7.7×10^{-1}	2.1 \times 10 ⁻¹
84	Sm-148	7.1×10^{-6}	4.5×10^{-6}	0	2.7 $\times 10^{-6}$	1.6×10^{-6}	0	1.2×10^{-5}	4.3×10^{-6}
85	Sm-151	7.9×10^{7}	2.2×10^{7}	0	3.4×10^{7}	1.3×10^{8}	0	1.0×10^{8}	1.6×10^{8}
86	Eu-149	0	0	0	0	0	0	0	0
87	Eu-150	$3.5 \times 10^{\circ}$	4.7×10 ⁻⁵	0	1.3×10^{0}	3.8×10^{-5}	0	$3.5 \times 10^{\circ}$	1.3×10^{0}
88	Eu-152	7.0×10^{5}	2.6×10^{7}	0	2.5 $\times 10^{5}$	2.3×10^{7}	0	2.6×10^{7}	2.3×10^{7}
89	Eu-154	6.8×10^8	1.6×10^{8}	0	2.8 $\times 10^{8}$	2.0 $\times 10^{8}$	0	8.4×10^{8}	4.8×10^{8}
90	Eu-155	5.5 $\times 10^{8}$	9.5 $\times 10^{7}$	0	2.0×10^8	8.7×10^7	0	6.5×10^8	2.9×10^{8}
91	Gd-152	5. 4×10^{-6}	5.5×10^{-4}	0	3.5×10^{-8}	3.3×10^{-3}	0	5.6 $\times 10^{-4}$	3.3×10^{-3}
92	Gd-153	7.4×10^{8}	1.8×10^{10}	0	2.4 $\times 10^{6}$	1.2×10^{11}	0	1.9×10^{10}	1.2×10^{11}
93	Tb-157	0	9. 0×10^3	0	0	1.0×10^4	0	9.0×10^3	1.0×10^4
94	Tb-160	1.1×10^{9}	2.7×10^{12}	0	3.3×10^{7}	2.5×10^{13}	0	2.7×10^{12}	2.5×10^{13}
95	Dv-159	0	7.5×10^{5}	0	0	8.9×10^{5}	0	7.5×10^{5}	8.9×10^{5}
96	Ho-163	0	3.2×10^2	0	0	3.0×10^2	0	3.2×10^2	3.0×10^2
97	Ho-166m	1.1×10^{2}	6.6×10^{4}	0	3.4×10^{1}	7.8×10^{4}	0	6.6×10^{4}	7.8×10^{4}
98	Tm-170	2.6×10^2	7.2×10^{12}	0	1.5×10^{2}	6. 0×10 ¹³	0	7.2×10^{12}	6.0×10^{13}
99	Tm-171	$2.2 \times 10^{\circ}$	6.1×10^{10}	3.8×10 ⁻¹¹	1.5×10^{0}	3.6×10 ¹¹	4.2×10^{-12}	6.1×10^{10}	3.6×10^{11}
100	Yb-169	0	1. 1×10 ¹¹	0	0	7.5×10^{11}	0	1.1×10 ¹¹	7.5×10^{11}
101	Lu-176	0	3.1×10^{1}	1.1×10 ⁻⁷	0	2.0×10^2	1.1×10 ⁻⁸	3.1×10^{1}	2.0×10^2
102	Lu-177m	0	2.5×10^{9}	9.1×10 ⁻²	0	2.1×10^{10}	1.2×10 ⁻²	2.5×10^{9}	2.1×10^{10}
103	Hf-175	0	3. 3×10 ⁸	2.0×10^{5}	0	3.1×10 ⁸	1.1×10^4	3.3×10^{8}	3.1×10^{8}

補9添1別1-40

	十分自由水中市所有一个		BWR			PWR		合	計
No.	種類	燃料起源	クラッド 起源	原子炉冷却材 起源	燃料起源	クラッド 起源	原子炉冷却材 起源	BWR	PWR
104	Hf-181	1.0×10^{0}	4.7 $\times 10^{9}$	1.7×10^{6}	6.3 $\times 10^{-1}$	3.9×10^{9}	1.1×10^{5}	4.7×10^{9}	3.9×10^{9}
105	Hf-182	5.3 $\times 10^{-10}$	1.8×10^{0}	4.7 $\times 10^{-3}$	3.5×10^{-10}	2.1 $\times 10^{\circ}$	5.7 $\times 10^{-4}$	1.8×10^{0}	$2.1 \times 10^{\circ}$
106	Ta-180m	4.4×10^{-14}	4.1×10 ⁻⁴	1.3×10^{-6}	1.7×10^{-14}	1.3×10^{-3}	6.8×10^{-8}	4.1×10 ⁻⁴	1.3×10^{-3}
107	Ta-182	3.9×10^{3}	2.7×10^{12}	4.4×10^{7}	1.6×10^{3}	1.1×10^{13}	3.1×10^{6}	2.7 $\times 10^{12}$	1.1×10^{13}
108	W-181	7.1×10^{4}	1.2×10^{10}	$5.9 \times 10^{\circ}$	3.9×10^{4}	1.5×10^{10}	6.1×10 ⁻¹	1.2×10^{10}	1.5×10^{10}
109	W-185	2.1 $\times10^{6}$	4.6×10^{11}	2.6×10^{1}	1.2×10^{6}	5.6×10^{11}	6.0×10^{0}	4.6×10^{11}	5.6×10^{11}
110	W-188	6.3×10^{4}	1.8×10^{10}	4.9×10^{1}	5.5 $\times 10^{4}$	3.3×10^{10}	8.2×10^{0}	1.8×10^{10}	3.3×10^{10}
111	Re-187	1.0×10^{-3}	4.6×10^{2}	$2.1 \times 10^{\circ}$	3.9×10^{-4}	2. 4×10^{3}	1.1×10 ⁻¹	4.7×10^{2}	2.4×10^{3}
112	0s-185	0	5.3 $\times 10^{9}$	0	0	4.7 $\times 10^{10}$	0	5.3×10^{9}	4.7 $\times 10^{10}$
113	0s-194	7.4×10^{-8}	9.2×10^{6}	1.7×10^{0}	5.5 $\times 10^{-8}$	8.1×10^{7}	3.0×10^{-1}	9.2×10^{6}	8.1×10^{7}
114	Ir-192	1.5×10^{1}	7.7×10^{12}	1.5×10^{8}	9.9×10^{0}	1.4×10^{12}	1.1×10^{7}	7.7×10^{12}	1.4×10^{12}
115	Ir-192m	1.3×10^{-5}	4.6×10^{6}	3.0×10^{3}	7.0×10^{-6}	8.9×10^{5}	2.5×10^{2}	4.6×10^{6}	8.9×10^{5}
116	Ir-194m	1.3×10^{-2}	3.3×10^{11}	8.6×10^{7}	1.4×10^{-2}	6.3×10^{10}	6.0×10^{6}	3.3×10^{11}	6.3×10^{10}
117	Pt-190	0	6.6×10^{-3}	3.5×10^{-5}	0	3.8×10^{-2}	1.8×10^{-6}	6.6×10^{-3}	3.8×10^{-2}
118	Pt-193	4.4×10^{-5}	9.9×10^{6}	3.2×10^{3}	2.0×10^{-5}	2.9×10^{7}	3.4×10^{2}	9.9×10^{6}	2.9×10^{7}
119	Hø-203	1.1×10^{-1}	3.6×10^{10}	3.6×10^{5}	6.4×10^{-2}	3.2×10^{11}	2.5×10^{6}	3.6×10^{10}	3.2×10^{11}
120	T1-204	4.7×10^{-3}	1.3×10^{10}	2.1×10^2	2.1×10^{-3}	7.4×10^{10}	2.0×10^{3}	1.3×10^{10}	7.4×10^{10}
120	Pb-205	4.7×10^{-4}	3.1×10^{0}	1.8×10^{-3}	1.8×10^{-4}	3.0×10^{1}	1.4×10^2	3.1×10^{0}	1.7×10^{2}
121	Pb-210	1.3×10^{-4}	1.6×10^{-7}	0	1.0×10^{-5}	4.1×10^{-7}	0	1.3×10^{-4}	1.7×10^{-5}
122	Bi-208	1.3×10^{-2}	2.1×10^2	1.2×10^{-1}	5.5×10^{-3}	4.1×10^{1}	1.6×10^{-2}	2.1×10^2	1.0×10^{1}
120	Bi _210m	1.3×10^{-3}	6.1×10^{1}	1.2×10^{-2}	1.5×10^{-3}	4.3×10^{1}	1.0×10^{-3}	6.1×10^{1}	4.3×10^{1}
124	Di 21011	0.8×10^3	0.1×10	0.7×10^3	1.3×10^{3}	1.2×10^{-10}	4.0×10^{3}	0.1×10 4.8×10^{8}	1.2×10^{-10}
120	Po=226	9.0×10^{-3}	4.0×10^{-7}	9.7×10	0.1×10^{-4}	9.4×10 7 2 × 10 ⁻⁷	1.0×10	4.0×10^{-3}	9.4×10^{-4}
120	Ra=220	$0.0 \land 10$	$0.1 \land 10$	0	9.1 10	7.3×10^{-3}	0	0.0×10^{-3}	9.1 \land 10
127	Ka=228	3.7×10^{-2}	4. 2×10 ⁻³	0	0.0×10^{-2}	3.3×10^{-3}	0	4.2×10^{-2}	3.3×10^{-2}
128	AC-227	1.6×10^{-10}	5.2×10^{-10}	0	1.0×10^{-1}	1.0×10 ⁻	0	8.2×10^{-102}	2.4×10 ⁻
129	Th-228	2.0×10	7.2×10 ⁻	0	4.9×10 ⁻³	1.3×10^{-3}	0	2.0×10^{-2}	0. 2×10 ⁻³
130	Ih-229	9.5×10°	$2.1 \times 10^{\circ}$	0	$2.7 \times 10^{\circ}$	3. 1×10°	0	1. 2×10 ⁻²	$5.8 \times 10^{\circ}$
131	In-230	9.0×10°	$2.1 \times 10^{\circ}$	0	2.4×10°	$2.5 \times 10^{\circ}$	0	$9.0 \times 10^{\circ}$	$2.4 \times 10^{\circ}$
132	Ih-232	4.6×10°	9.2×10 ²	0	1.2×10°	3.6×10 ²	0	9.2×10 ²	3.6×10 ²
133	Pa-231	4.2×10°	4.9×10 ¹	0	$1.2 \times 10^{\circ}$	5.6×10 ⁻¹	0	$4.7 \times 10^{\circ}$	1.8×10°
134	0-232	1.0×10^{3}	3.9×10^{4}	0	3.5×10 ⁴	8.7×10 ¹	0	1.1×10°	4.4×10 ²
135	U-233	1.4×10 ⁴	4.0×10^{4}	0	6.9×10°	5.0×10^{4}	0	5.4×10 ⁴	5. 7 × 10 ⁴
136	U-234	4.4×10 ³	$3.6 \times 10^{\circ}$	0	$1.7 \times 10^{\circ}$	4.1×10°	0	4.4×10 ³	1.7×10^{9}
137	U-235	1. 3×10 ⁴	7.5×10 ⁻²	0	5.7×10°	6.1×10 ⁻²	0	1.3×10 ⁴	5.7×10°
138	0-236	7.2×10 ⁴	3.8×10 ⁻¹	0	2.7×10^4	2.7×10^{-1}	0	7.2×10 ⁴	2.7×10^{4}
139	U-238	9.8×10 ⁴	$3.2 \times 10^{\circ}$	0	3.5×10^4	$2.4 \times 10^{\circ}$	0	9.8×104	3.5×10^{4}
140	Np-235	3.0×10^{2}	3.4×10^{-3}	0	1.6×10^{2}	3.5×10^{-3}	0	3.0×10^{2}	1.6×10^{2}
141	Np-236	6. 0×10 ⁻¹	6.9×10 ⁻⁶	0	3.4×10^{-1}	7.6×10 ⁻⁶	0	6.0×10^{-1}	3.4×10^{-1}
142	Np-237	4.5×10 ⁴	4.9×10 ⁻¹	0	1.9×10^{4}	4.1×10 ⁻¹	0	4.5×10 ⁴	1.9×10^{4}
143	Pu-236	5.7 $\times 10^{4}$	6.7×10 ⁻¹	0	3.0×10^4	7.0×10^{-1}	0	5.7 $\times 10^{4}$	3.0×10^4
144	Pu-237	3.2×10^4	6.3×10^{-1}	0	2.0×10^4	8.0×10 ⁻¹	0	3.2×10^4	2.0×10^4
145	Pu-238	1.9×10^{8}	2.6×10^{3}	0	8. 1×10^{7}	2.1×10^3	0	1.9×10^{8}	8.1 $\times 10^{7}$
146	Pu-239	8.2×10^7	2. 4×10^3	0	3.7 $\times 10^{7}$	2. 3×10^{3}	0	8.2×10^7	3.7 $\times 10^{7}$
147	Pu-240	8.9×10^{7}	2.2 $\times 10^{3}$	0	3.2×10^{7}	1.7×10^{3}	0	8.9×10^{7}	3.2×10^{7}
148	Pu-241	2.0×10^{10}	7.3×10^{5}	0	8.8×10^{9}	6.8×10^{5}	0	2.0 $\times 10^{10}$	8.8×10^9
149	Pu-242	1.4×10^{5}	5.3 $\times 10^{\circ}$	0	5.0 $\times 10^{4}$	4.1 $\times 10^{\circ}$	0	1.4×10^{5}	5.0 $\times 10^{4}$
150	Pu-244	7.6×10^{-3}	2.9×10^{-7}	0	4.3 $\times 10^{-3}$	3.6×10^{-7}	0	7.6×10^{-3}	4.3×10^{-3}
151	Am-241	1.8×10^{7}	6.7 $\times 10^{2}$	0	5.8×10^{6}	4. 3×10^{2}	0	1.8×10^{7}	5.8×10^{6}
152	Am-242m	6.5 $\times 10^{5}$	2. 4×10^{1}	0	2. 1×10^{5}	1.7×10^{1}	0	6.5×10^{5}	2.1×10^{5}
153	Am-243	6.6×10^{5}	2.5 $\times 10^{1}$	0	2.6×10^{5}	2.2×10^{1}	0	6.6×10^{5}	2.6×10^{5}
154	Cm-241	7.0×10^{2}	2.6×10^{-2}	0	3.5 $\times 10^{2}$	2.8×10^{-2}	0	7.0×10^{2}	3.5×10^{2}
155	Cm-242	3.2×10^9	1.2×10^{5}	0	1.1×10^{9}	8.6×10^{4}	0	3.2×10^9	1.1×10^{9}
156	$C_{m}=242$	5.2×10^{5}	1.0×10^{1}	0	1.9×10^{5}	1.4×10^{1}	0	5.2×10^{5}	1.9×10^{5}

	土石市山中地域市の	BWR			PWR			合計	
No.	成約(空物質の) 種類	燃料起源	クラッド 起源	原子炉冷却材 起源	燃料起源	クラッド 起源	原子炉冷却材 起源	BWR	PWR
157	Cm-244	3.5 $\times 10^{7}$	1.3×10^{3}	0	1.5×10^{7}	1.3×10^{3}	0	3.5×10^{7}	1.5×10^{7}
158	Cm-245	2. 2×10^{3}	8.2×10^{-2}	0	1.2×10^{3}	9.5 $\times 10^{-2}$	0	2.2×10^{3}	1.2×10^{3}
159	Cm-246	1.7×10^{2}	6.2×10^{-3}	0	7.6×10^{1}	6.0 $\times 10^{-3}$	0	1.7×10^{2}	7.6×10^{1}
160	Cm-247	2.5×10^{-4}	9.0×10^{-9}	0	1.3×10^{-4}	1.0×10^{-8}	0	2.5 $\times 10^{-4}$	1.3×10^{-4}
161	Cm-248	3.1×10^{-4}	1.1×10^{-8}	0	1.7×10^{-4}	1.3×10^{-8}	0	3.1 \times 10 ⁻⁴	1.7×10^{-4}
162	Cm-250	9.0×10 ⁻¹¹	3. 1×10^{-15}	0	9.9 $\times 10^{-11}$	7.4×10^{-15}	0	9.0×10 ⁻¹¹	9.9×10 ⁻¹¹
163	Bk-249	5.8×10^{-1}	2.0×10^{-5}	0	4.1×10^{-1}	3.1 \times 10 ⁻⁵	0	5.8×10^{-1}	4.1 \times 10 ⁻¹
164	Cf-249	1.8×10^{-4}	6.4×10^{-9}	0	9.1×10 ⁻⁵	6.8×10^{-9}	0	1.8×10^{-4}	9.1 \times 10 ⁻⁵
165	Cf-250	1.4×10^{-2}	4.7×10 ⁻⁷	0	8.5 $\times 10^{-3}$	6.4 $\times 10^{-7}$	0	1.4×10^{-2}	8.5 $\times 10^{-3}$
166	Cf-251	4.8×10^{-5}	1.6×10^{-9}	0	3.2×10^{-5}	2.4 $\times 10^{-9}$	0	4.8×10^{-5}	3.2×10^{-5}
167	Cf-252	3.6×10^{-3}	1.2×10^{-7}	0	2.1 \times 10 ⁻³	1.5×10^{-7}	0	3.6×10^{-3}	2.1 \times 10 ⁻³
168	Cf-254	1.4×10^{-6}	4. 6×10^{-11}	0	1.0×10^{-6}	7.3×10^{-11}	0	1.4×10^{-6}	1.0×10^{-6}
169	Es-254	9.9×10 ⁻⁷	3.3×10^{-11}	0	5.2×10 ⁻⁷	3.7×10^{-11}	0	9.9×10 ⁻⁷	5.2 $\times 10^{-7}$
170	Es-255	9.5×10^{-9}	7.2×10^{-13}	0	4.8×10 ⁻⁹	8.1 \times 10 ⁻¹⁸	0	9.5×10^{-9}	4.8×10^{-9}

(2.(3)(ii) 原子炉冷却材起源の放射能量の設定の根拠)

- 1. 評価モデル
 - (1) 生成速度への換算

式(5)は放射性物質の崩壊による減衰を考慮した式である。

クラッド起源放射能量では照射期間は100日としたが、原子炉冷却材起源放射能量は生成量をその まま総放射能に用いることから、より保守的に照射期間は10日と100日のうち、生成速度が速い側の 値を使用した。

「ORIGEN-2. 2UPJ」を用いた原子炉冷却材の放射化計算の方法は、クラッド起源放射能量と同様である。

(2) 生成放射能量への換算

2011年3月11日に発生した東日本大震災の影響により、2012年度以降の発電量は限定的であることから、2010年度までに生成した総放射能量を算出する。

なお、今回の評価では2010年度までに生成した原子炉冷却材起源の放射能量の全量が1号、2号及び3号廃棄物埋設施設それぞれの放射能量の計算に使用されるという非常に保守的な設定である。 2. 評価パラメータ

(1) 炉心水量

BWR、PWR とも110万 kW 級の大型炉を想定し、炉心水量は以下のとおり計算した。

BWR: (炉心等価直径*1/2)²×π×炉心有効高さ*1×ボイド率×比重

 $=(4.75 \text{m}/2)^2 \times \pi \times 3.71 \text{m} \times 0.5 \times 1 \text{t/m}^3$

=32.87t

PWR: {(炉心等価直径/2)²×π×炉心有効高さ^{*2}-燃料ピン体積)×比重

 $=((3.37 \text{m}/2)^2 \times \pi \times 3.66 \text{m} - 13.22 \text{m}^3) \times 0.75 \text{t/m}^3$

=14.6t

*1:通産省資源エネルギー庁公益事業部原子力発電課(編):原子力発電便覧 '99 年版

*2:(社)火力原子力発電技術協会(編):原子力発電所-全体計画と設備-(改訂版)

(2) 移行評価パラメータ

第17表のとおり。

(4)3号廃棄物埋設施設における主要な放射性物質の選定に用いる放射能量の設定

既申請書に記載している1号及び2号廃棄物埋設施設における主要な放射性物質(11種類)の放射能量については、これまでの埋設実績(埋設数量及び放射能量)に基づき、これら以外の放射性物質の放射能量については、燃焼・放射化計算で求めた代表的な放射性物質との放射能量の組成比等に基づき設定する。

(i) 埋設数量の設定

a. 3 号廃棄物埋設施設

3号廃棄物埋設施設の総埋設数量は211,200本である。3号廃棄物埋設施設は今後建設・埋設する施設であり、埋設対象となる廃棄物はBWRとPWRから発生する廃棄物のみであるため、本評価ではBWRとPWRの埋設数量が同じと仮定し、埋設数量を以下のとおり設定する。

なお、BWR と PWR の埋設数量比は変動する可能性はあるが、設定した総放射能量を超えないよう 管理することから、BWR/PWR の比率が変動したとしても、総放射能量の観点では安全評価結果への 影響はない。

・BWR:105,600本

• PWR: 105,600 本

- (ii) 1号及び2号廃棄物埋設施設(既申請書)の申請放射性物質(11種類)の放射能量の設定
 - a. 埋設実績に基づく放射能量の設定

1号及び2号廃棄物埋設施設の2016年3月末までの埋設実績に基づく埋設放射能量を第19表 及び第20表に示す。また、1号及び2号埋設放射能量(実績)におけるCs-137/Ni-63比を第21表 に示す。第19表及び第20表からBWR、PWR分のみを対象として、それぞれ均質・均一固化体と充 塡固化体の1本当たりの放射能量の推定値を算出した。算出結果を第22表及び第23表に示す。

		BWR	PWR	合計
埋設数量	:(本)	105, 606	42, 541	148, 147
	H-3	3.92×10^{11}	1.32×10^{12}	1.71×10^{12}
	C-14	9.72 \times 10 ¹¹	6.25×10^{11}	1.60×10^{12}
	Co-60	6. 16×10^{12}	1.19×10^{12}	7.35×10^{12}
	Ni-59	2.79 $\times 10^{10}$	3.28×10^{10}	6.07×10^{10}
七中日七日-(Da)	Ni-63	3.06×10^{12}	3.77×10^{12}	6.83×10^{12}
/汉豹能里(Dq/ (宝縴)	Sr-90	4.54×10^{11}	3.22×10^{10}	4.87×10^{11}
(天順)	Nb-94	8.79 $\times 10^{8}$	1.17×10^{9}	2.05×10^9
	Tc-99	6. 37×10^8	4. 46×10^8	1.08×10^{9}
	I-129	7.03×10^{6}	4. 42×10^4	7.08×10^{6}
	Cs-137	8.61×10^{12}	1.31×10^{12}	9.92×10^{12}
	全α核種	7.46×10^{10}	6.55×10^{9}	8.12×10^{10}

第19表 1号埋設放射能量(2016年3月末時点)

第20表 2号埋設放射能量(2016年3月末時点)

		BWR	PWR	GCR	合計	BWR・PWR 合計
埋設数量(本)		74, 888	60, 320	144	135, 352	135, 208
	H-3	1.00×10^{11}	8. 20×10^{11}	0	9.20 $\times 10^{11}$	9.20 \times 10 ¹¹
	C-14	3.63×10^{10}	8.50 $\times 10^{10}$	2.94 $\times 10^{4}$	1.21×10^{11}	1.21×10^{11}
	Co-60	1.23×10^{11}	5.74 $\times 10^{10}$	1.97×10^{7}	1.80×10^{11}	1.80×10^{11}
	Ni-59	9.18 $\times 10^{8}$	2. 16×10^9	9.39 $\times 10^{6}$	3.08×10^9	3.07×10^9
长中午后一个D~)	Ni-63	1.02×10^{11}	2. 36×10^{11}	9.60 $\times 10^8$	3.39×10^{11}	3. 38×10^{11}
成的能里(bq) (実結)	Sr-90	3. 43×10^{10}	1.09×10^{10}	3.97 $\times 10^{8}$	4.56 $\times 10^{10}$	4.52 $\times 10^{10}$
(大順)	Nb-94	8.32 $\times 10^{7}$	3.98 $\times 10^8$	1.28×10^{7}	4.94×10^8	4.81×10^8
	Tc-99	4.52 $\times 10^{6}$	6. 02×10^5	1.12×10^{7}	1.64×10^{7}	5. 13×10^{6}
	I-129	5.06 $\times 10^{5}$	7.01 $\times 10^{4}$	2. $22 \times 10^{\circ}$	5.76 $\times 10^{5}$	5.76 $\times 10^{5}$
	Cs-137	3.07×10^{10}	1.70×10^{10}	9.83 $\times 10^{7}$	4.78×10^{10}	4.77 \times 10 ¹⁰
	全α核種	3.72×10^{10}	9.78 $\times 10^{9}$	3. 16×10^7	4.70×10^{10}	4.69×10^{10}

第21表 1号及び2号埋設放射能量(実績)のCs-137/Ni-63比(2016年3月末時点)

	1号	2号
BWR	2.8	0.3
PWR	0.35	0.072
B,P 合計	1.5	0.14

		BWR	PWR
	H-3	3.71×10^{6}	3. 10×10^7
	C-14	9. 21×10^{6}	1.47×10^{7}
	Co-60	5. 84×10^{7}	2.79 $\times 10^{7}$
	Ni-59	2. 64×10^5	7.70×10^{5}
放射能量(Bq/本)	Ni-63	2.90 $\times 10^{7}$	8.86 $\times 10^{7}$
	Sr-90	4. 30×10^{6}	7.58×10^5
	Nb-94	8. 33×10^3	2. 74×10^4
	Tc-99	6. 03×10^3	1.05×10^{4}
	I-129	6. 66×10^{1}	$1.04 \times 10^{\circ}$
	Cs-137	8. 15×10^7	3.08×10^7
	全α核種	7.07×10^{5}	1.54×10^{5}

第22表 均質・均一固化体の1本当たりの放射能量(2016年3月末時点)

第23表 充塡固化体の1本当たりの放射能量(2016年3月末時点)

		BWR	PWR	GCR
	H-3	1.34×10^{6}	1.36×10^{7}	0
	C-14	4.85 $\times 10^{5}$	1.41×10^{6}	2.04 $\times 10^{2}$
	Co-60	1.64×10^{6}	9. 51×10^5	1.37×10^{5}
	Ni-59	1.23×10^{4}	3.57×10^{4}	6.52 $\times 10^{4}$
放射能量(Bq/本) (実績)	Ni-63	1.36×10^{6}	3.91×10^{6}	6.66×10^{6}
	Sr-90	4.58 $\times 10^{5}$	1.80×10^{5}	2.76 $\times 10^{6}$
	Nb-94	1.11×10^3	6. 59 $\times 10^{3}$	8.90×10^4
	Tc-99	6. 04×10^{1}	$9.99 \times 10^{\circ}$	7.80×10^4
	I-129	6.76 $\times 10^{\circ}$	$1.16 \times 10^{\circ}$	1.55×10^{-2}
	Cs-137	4. 10×10^5	2.82 $\times 10^{5}$	6.83×10^{5}
	全α核種	4.96 $\times 10^{5}$	1.62×10^{5}	2. 19×10^{5}

得られた1本当たりの放射能量に「2.(4)(i) 埋設数量の設定」で設定した埋設数量を乗じる ことで、3号廃棄物埋設施設の放射能量を設定した。

埋設実績を基にした放射能量の設定結果を第24表に示す。

		BWR	PWR	合計
想定埋設数量(本)		105, 600	105, 600	211, 200
	H-3	1.42×10^{11}	1.43×10^{12}	1.58×10^{12}
	C-14	5. 12×10^{10}	1.49×10^{11}	2.00×10^{11}
	Co-60	1.74×10^{11}	1.00×10^{11}	2. 74×10^{11}
	Ni-59	1.30×10^{9}	3.77×10^9	5. 07×10^9
	Ni-63	1.43×10^{11}	4. 13×10^{11}	5. 57 $\times 10^{11}$
	Sr-90	4. 83×10^{10}	1.91×10^{10}	6. 74×10^{10}
放射能重(Bq)	Nb-94	1.17×10^{8}	6.96 $\times 10^{8}$	8. 14×10^8
	Tc-99	6. 38×10^{6}	1.05×10^{6}	7.43 $\times 10^{6}$
	I-129	7. 14×10^5	1.23×10^{5}	8. 36×10^5
	Cs-137	4. 33×10^{10}	2.98×10^{10}	7. 31×10^{10}
	全α核種	5. 24×10^{10}	1.71×10^{10}	6.95×10^{10}
	Cs-137 *1	4. 00×10^{11}	1.45×10^{11}	5. 45×10^{11}

第24表 2号埋設実績を基にした3号予想放射能量

*1:Ni-63 放射能量×Cs-137/Ni-63 比(1号実績)より算出。表中の放射性物質以外の 燃料起源放 射性物質の放射能量は、この値を基準に設定した。

b. 代表的な放射性物質の放射能量の設定

既申請書において主要な放射性物質として記載されていない、埋設実績に基づいて設定できない放射性物質の放射能量については、燃料起源の放射性物質の代表として Cs-137、クラッド起源の放射性物質の代表として Ni-63 を用いて算出する。また、今回はクラッド起源としてジルカロイとそれ以外の2種類を想定することから、その寄与率の設定には原子炉冷却材中の Co-60 と Zr-95 を使用する。

充填固化体において燃料寄与を求めるための Cs-137 の放射能量については、以下の理由から、2号廃棄物埋設施設における充填固化体の埋設実績による設定ではなく、Ni-63 の放射能量と1号 廃棄物埋設施設における均質・均一固化体における Cs-137/Ni-63 比を用いて設定する。

- ① 固体状の放射性廃棄物においては、Cs−137 は検出され難く、ND 値を用いて評価している廃棄 体が多い。
- ② Cs-137 は溶解度が高く、固体状の放射性廃棄物に残存し難いと考えられている。また、1 号及び2 号埋設放射能量(実績)における Cs-137/Ni-63 比を比較した場合、第 21 表に示すとおり、1 号埋設放射能量(実績)の方がおおむね 1 桁大きい。このため、固体状の放射性廃棄物の Cs-137 量を基準に他の核分裂生成物の放射能量を設定する場合、2 号埋設放射能量(実績)の Cs-137/Ni-63 比を使うと他の燃料起源核種が過小評価となるおそれがあるため、均質・均一固化体における Cs-137/Ni-63 比を用いて設定する。

充塡固化体における燃料起源の放射性物質の放射能量の設定方法は以下のとおりである。

- ③ BWR、PWR それぞれの充填固化体1本当たりのNi-63放射能量を第23表より設定する。
- ④ 第19表より均一固化体のCs-137/Ni-63 比を BWR、PWR それぞれ設定した。
- ⑤ ③のNi-63 放射能量に④のCs-137/Ni-63 比を乗じ、充塡固化体1本当たりのCs-137 放射能量(寄与率設定用)を設定する。
- ⑥ ⑤の Cs-137 放射能量と「2.(2) 燃焼・放射化条件の設定及び燃焼・放射化計算」で求める Cs-137 に対する放射能量組成比より、充塡固化体1本当たりの各燃料起源の放射性物質の放 射能量を設定する。
- ⑦ 充塡固化体1本当たりのCs-137 放射能量は第23表より設定する。
 - また、原子炉冷却材中の Co-60、Zr-95 濃度については運転中の原子炉冷却材分析値における

Co-60、Zr-95の平均濃度(有効数字2桁に切り上げ)を用いて設定する。

- •BWR Co-60: 6.7Bq/g、Zr-95: 0.18Bq/g
- PWR Co-60: 1.8Bq/g、Zr-95: 0.12Bq/g

(2.(4)(ii)1号及び2号廃棄物埋設施設(既申請書)の申請放射性物質(11種類)の放射能量の設定の根拠) 1. 埋設実績に基づく放射能量の評価方法

- (1) 埋設データの整理
- 1号及び2号廃棄物埋設施設それぞれについて、炉型別に埋設数量と放射能量を整理する。
- (2) 廃棄体1本当たりの放射能量算出
 - (放射能量)÷(埋設数量)により廃棄体1本当たりの放射能量を算出する。
- (3) 3 号廃棄物埋設施設に対する炉型別想定埋設数量設定

3号廃棄物埋設施設の炉型別想定埋設数量については、BWR: PWR 比1:1として総埋設数量を按分する。

2. 代表的な放射性物質の選定と放射能量の設定

燃料起源の代表としては代表的な核分裂生成物であり測定も比較的容易なCs-137を用いた。ただし、 Cs-137は溶解度が高い化学形態が多く、付着汚染物については他の核分裂生成物と比較して相対的に濃 度が低いおそれがあることから、充塡固化体中の平均濃度については補正を行う。

クラッド起源の代表としては代表的な放射化生成物であるNi-63を用いた。放射化生成物の代表としてよく用いられるCo-60については、半減期が比較的短く受け入れた廃棄物中の濃度に減衰の影響が見られるおそれがあったため、比較的半減期が長いNi-63を放射性物質の代表とする。

クラッド起源の中でジルカロイについては特有の放射性物質(Zr、Sn 起源等)が測定対象となっていないため、原子炉冷却材中のZr-95 濃度より設定することとした。その際、同じクラッドで代表的な放射性物質である Co-60 との平均濃度の比を用いるものとする。

- (iii) 主要な放射性物質の選定に用いる放射能量の設定結果
 - 以下のとおり主要な放射性物質の選定に用いる放射能量を設定する。
 - a. 燃料中の放射性物質及び原子炉構成材料の組成(170 種類)を BWR・PWR それぞれについて設定 する。
 - (a) 「2.(1)(i) ウラン同位体組成比と燃料中の不純物の元素組成」で設定する元素組成と 「2.(2) 燃焼・放射化条件の設定及び燃焼・放射化計算」の燃焼計算条件により、燃焼計 算を行い燃料起源の放射性物質の組成を設定する。
 - (b) 「2.(1)(ii) 原子炉構成材料の元素組成(不純物含む)」で設定した元素組成と「2.(2) 燃焼・放射化条件の設定及び燃焼・放射化計算」における放射化計算条件により各原子炉構成材料の放射化計算を行う。
 - (c) ジルカロイを除く原子炉構成材料については、「2.(3)(i)a. 原子炉構成材料の溶出率」に示す溶出率と「2.(3)(i)b. 評価対象とする原子炉構成材料と接液面積率」に示す材料別 接液面積比で補正し炉型別に合計し、クラッド起源(Zry 以外)の放射性物質の組成を設定 する。
 - (d) ジルカロイについては「2.(3)(i)b. 評価対象とする原子炉構成材料と接液面積率」に示 す材料別接液比で補正し炉型別に合計し、クラッド起源(Zry)の放射性物質の組成を設定す る。
 - b. 原子炉冷却材内における燃料・クラッドそれぞれの放射性物質の組成を、BWR・PWR それぞれ について以下の方法で設定した上で実績に一致するように足し合わせ(フィッティング)、燃料・クラッド起源の放射能量(170 種類)を算出する。
 - (a) a. で設定された燃料、クラッド(Zry 以外)及びクラッド(Zry)の3種類の放射性物質の組成 を用い、「2.(3)(i)d. 放射性物質の移行モデル及び評価に用いたパラメータ」における評 価式及びパラメータを用いて原子炉冷却材中における3種類の生成起源別の放射性物質の 組成を設定する。
 - (b) Zr-95/Co-60 比が運転中の原子炉冷却材分析値における Co-60、Zr-95 の平均濃度の比に等 しくなるようにクラッド(Zry 以外) 及びクラッド(Zry) それぞれの生成源の放射性物質の組 成の寄与率を設定した上で合計し、クラッド起源(全体)の放射性物質の組成を設定する。
 - (c)「2.(4)3号廃棄物埋設施設における主要な放射性物質の放射能量の設定」で設定した放射能量を用いて、Ni-63及びCs-137の放射能量が「2.(4)(ii)1号及び2号廃棄物埋設施設(既申請書)の申請放射性物質(11種類)の放射能量の設定」の実績値(Cs-137は放射能量評価計算用)に等しくなるように燃料、クラッド(全体)それぞれの生成源の放射性物質の組成の寄与率を設定した上で合計し、燃料・クラッド起源の放射能量(170種類)を設定する。
 - (d) BWR・PWR それぞれについて「2.(3)(ii) 原子炉冷却材起源の放射能量の設定」に示すモデル・パラメータで原子炉冷却材起源の放射能量を計算し、第24表に示す11種類の放射性物質及びC1-36を除き(b)の結果に足し合わせる。
 - (e) BWR・PWR の結果を合計した上で、第24表に示す11種類の放射性物質の中でCo-60を除く 10種類の放射性物質については、第24表の値を用いる。
 - (f) 上記を主要な放射性物質選定に用いる総放射能量(170 種類)とする。3 号廃棄物埋設施設に おける主要な放射性物質の選定に用いる放射能量を第25表に示す。

(2.(4)(iii) 主要な放射性物質の選定に用いる放射能量設定結果の根拠)

1. 生成源の分類(燃料・クラッド起源)

生成源は燃料、クラッド(Zry 以外)及びクラッド(Zry)の3種類に集約する。学会標準等、従前の評価ではクラッド起源は1種類に集約しているが、本評価では新たにクラッドの起源として Zry 合金の構成材(燃料被覆管及びチャンネルボックス)を加える。しかし、これらの材料に対する溶出率のデータが文献等により設定できないため、従前のクラッド起源とは分離して原子炉冷却材中の放射性物質の組成を設定する。その上で、運転中の炉水中の Zr-95/Co-60 比と等しくなるように両者の寄与率を設定して合計する。

2. 放射能量設定方法(燃料・クラッド起源)

均質・均一固化体及び充填固化体ともに原子炉冷却材中の放射性物質の組成の足し合わせで設定す る。充填固化体においても放射性物質の生成源は均質・均一固化体と同じく全て原子炉内での放射化、 燃料被覆管からの漏出に帰着することから、原子炉冷却材中の放射性物質の組成を用いる。

3. 放射能量設定方法(原子炉冷却材起源)

設定方法は「2.(4)(ii)1号及び2号廃棄物埋設施設(既申請書)の申請放射性物質(11種類)の放射能量の設定」で記載しているため省略する。

補9添1別1-50

放射性物質	半減期	放射能量	放射性物質	半減期	放射能量
の種類	(y)	(Bq)	の種類	(y)	(Bq)
H - 3	1.23×10^{1}	1.6×10^{12}	Cd-115m	1.22×10^{-1}	6.9×10^{9}
Be-10	1.51×10^{6}	2.8×10^8	In-114m	1.36×10^{-1}	6.2×10 ¹¹
C-14	5. 70×10^3	2.0×10^{11}	In-115	4.41×10^{14}	6. 1×10 ⁻¹
Na-22	$2.60 \times 10^{\circ}$	9.7 $\times 10^5$	Sn-113	3.15×10^{-1}	4.6×10^{10}
Si-32	1.32×10^{2}	4.8×10^{1}	Sn-119m	8.03×10^{-1}	6.0×10^{10}
S=35	2.40×10^{-1}	1.4×10^{10}	Sn-121m	4.39×10^{1}	8.3×10^{6}
C1-36	3.01×10^{5}	4.8×10^{5}	Sn-123	3.54×10^{-1}	9.7×10^9
K-40	1.25×10^9	3.5×10^{2}	Sn-126	2.30×10^{5}	1.6×10^{5}
Ca-41	1.02×10^{5}	4.1×10^{6}	Sh-120 Sh-124	1.65×10^{-1}	4.3×10^{12}
Ca-45	4.46×10^{-1}	4.2×10^{10}	Sb-121	2.76×10^{0}	2.0×10^{10}
Sc-46	2.30×10^{-1}	1.2×10^{13}	Te-121m	4.22×10^{-1}	0
V-49	9.04×10^{-1}	0	Te-123	6.00×10^{14}	1.9×10^{-1}
Mn-54	8.55×10^{-1}	2.3×10^{12}	Te-123m	3.27×10^{-1}	4.3×10^{10}
Fe-55	2.74×10^{0}	6.9×10^{12}	Te-125m	1.57×10^{-1}	5.6×10^9
Fe=59	1.22×10^{-1}	2.3×10^{12}	Te-127m	2.99×10^{-1}	1.1×10^{10}
1e 55 Co=58	1.22×10^{-1}	2.3×10^{13}	To-120m	2.33×10^{-2}	1.1×10^{10}
Co 58	1.94×10^{-10}	1.5×10^{13}	Ie 125m I-125	5.21×10^{-1}	1.2×10^{2}
Ni-50	3.21×10^{5}	1.0×10 5.1 × 10 ⁹	I 123 I-120	1.03×10^{-1} 1.57×10^{7}	1.2×10^{5}
Ni-63	1.01×10^{2}	5.1×10^{11}	1 123 Cc=134	1.57×10^{-2}	2.1×10^{12}
7n-65	1.00×10^{-1}	1.1×10^{11}	Cs 134 Cc=125	2.00×10	2.1×10 2.6 × 10 ⁶
So=75	0.09×10^{-1}	1.1×10^{10}	Cs 155	2.30×10^{10}	2.0×10 7 2 × 10 ¹⁰
Se 75	3.20×10^{5}	1.1×10 1.5×10^4	Do-122	3.02×10^{1}	1.3×10 1.2 × 10 ⁸
Db_97	2.93×10 4.02×10^{10}	1.3×10 0.2 × 10 ²	Da=133	1.03×10^{-6}	1.3×10 2.0×10^{1}
KD 87	4.92×10^{-1}	9.3×10 7.5 × 10 ⁹	La 137	0.00×10^{11}	3.9×10
S1-00	1.70×10 1.20×10^{-1}	7.3×10	La=130	1.02×10 2.77 × 10 ⁻¹	2.4×10
SI-09	1.30×10 2.99×10^{1}	5.6×10^{10}	Ce=139	3.77×10 9.01×10^{-2}	9.0×10 5.5 × 10 ¹¹
51 90 V-01	2.00×10^{-1}	0.7×10^{11}	Ce 141	7.81×10^{-1}	3.3×10^{11}
7r-93	1.00×10 1.53×10^{6}	4.0×10^{6}	Nd-144	2.29×10^{15}	4.2×10^{-2}
21 55 7r-05	1.35×10^{-1}	1.0×10^{12}	Pm-145	1.77×10^{1}	6.0×10^4
Nb-01	1.73×10^{2}	1.2×10	Pm-146	1.77×10^{-5} 5.53 × 10 ⁰	0.3×10^{5}
Nb-02	0.00×10^{7}	$\frac{1}{2} \frac{1}{10^2}$	Dm-147	2.62×10^{0}	4.4×10^{10}
ND 92	3.47×10^{1}	3.1×10 2.2×10^{5}	Till 147 Dm_149m	2.02×10 1 12 × 10 ⁻¹	7.4×10 0.2 × 10 ⁹
ND 9311	1.01×10 2.02×10^{4}	2.2×10 9.1 × 10 ⁸	Fill 14011 Sm-145	1.13×10 0.22 × 10 ⁻¹	9.3×10
ND-94	2.03×10 0.50 × 10 ⁻²	0.1×10^{12}	SIIF143 Sm-146	9.32×10 1 02 × 10 ⁸	4.9×10 1.2 × 10 ⁻²
ND-95	9.09×10	1.2×10^{-7}	SIIF140	1.03×10	1.3×10
MO-93	4.00×10 2.60 × 10 ⁶	2.7×10 7.0×10^{3}	SIII-147 Sm-149	1.06×10 7.00 × 10 ¹⁵	9.8×10 1.6×10 ⁻⁵
Tc=97	2.60×10^{-1}	7.9×10^{-10}	SII-148 Sm 151	7.00×10^{11}	1.6×10^{-10}
T- 09	2.47×10	3.9×10	SII-151	9.00×10	2.6×10
1C-98 T- 00	$4.20 \times 10^{\circ}$	$0.0 \land 10^{\circ}$ 7.4×10^{6}	Eu=149	2.00×10^{-1}	0
IC-99 Dec 100	2.11×10^{-1}	$(.4 \times 10^{\circ})$	Eu=150	3.09×10 ⁴	4. $(\times 10^{\circ})$
Ru-103	1.08×10^{-1}	8. 0×10 ¹¹	Eu-152	1.35×10^{-10}	5.0×10^{9}
Ru-106	$1.02 \times 10^{\circ}$	1.2×10^{11}	Eu-154	8.59×10°	$1.3 \times 10^{\circ}$
Rh-102	5. 67 × 10 ⁻¹	5.3×10^{6}	Eu-155	4. $76 \times 10^{\circ}$	$9.4 \times 10^{\circ}$
Pd-107	$6.50 \times 10^{\circ}$	3.9×10^{10}	Gd-152	1.08×10^{11}	3.9×10^{-9}
Ag-108m	4. 18×10^{2}	3.2×10^{6}	Gd-153	6. 59×10 ⁻¹	1.4×10^{11}
Ag-110m	6.84×10^{-1}	1.8×10 ¹⁰	1b-157	7.10×10^{1}	1.9×10^{2}
Cd-109	$1.26 \times 10^{\circ}$	$6.0 \times 10^{\circ}$	1b-160	1.98×10^{-1}	2.8×10^{10}
Cd-113	$((0 \times 10^{10}))$	2.3×10^{-6}	Dy-159	3.96×10 ⁺	$1.6 \times 10^{\circ}$
Cd-113m	1.41×10^{1}	5. 7×10°	Ho-163	4.57×10^{3}	6.1×10^2
Ho-166m	1.20×10^{3}	1.4×10^{5}	U-233*1	1.59×10°	1.1×10^{2}
Tm-170	3.52×10^{-1}	6.7×10^{15}	U-234*1	$2.46 \times 10^{\circ}$	$6.2 \times 10^{\circ}$
1m-171	1.92×10°	4. 2×10 ¹¹	U-235*1	7.04×10^{8}	1.8×10 ⁴
Yb-169	8. 77 × 10 ⁻²	8.6×10 ¹¹	U-236*1	2. 34×10'	9.9×10 ⁴
Lu-176	3.85×10 ¹⁰	2.3×10^2	U-238*1	4. 47×10 ⁹	1.3×10°
Lu-177m	4.39×10^{-1}	2. 3×10^{10}	Np-235*1	$1.09 \times 10^{\circ}$	4. 6×10^2

第25表 3号廃棄物埋設施設における主要な放射性物質の選定に用いる放射能量

放射性物質	半減期	放射能量	放射性物質	半減期	放射能量
の種類	(y)	(Bq)	の種類	(y)	(Bq)
Hf-175	1.92×10^{-1}	6. 4×10^{8}	Np-236*1	1.54×10^{5}	9.4 $\times 10^{-1}$
Hf-181	1.16×10 ⁻¹	8.6×10^9	Np-237*1	2.14×10^{6}	6.4×10^{4}
Hf-182	9.00 $\times 10^{6}$	3.9×10^{0}	Pu-236*1	$2.86 \times 10^{\circ}$	8.7×10^{4}
Ta-180m	1.00×10^{13}	1.7×10^{-3}	Pu-237*1	1.24×10^{-1}	5. 2×10^{4}
Ta-182	3.14×10^{-1}	1.4×10^{13}	Pu-238*1	8.77 $\times 10^{1}$	2.7 $\times 10^{8}$
W-181	3.32×10^{-1}	2.7 $\times 10^{10}$	Pu-239*1	2. 41×10^4	1.2×10^{8}
W-185	2.06×10^{-1}	1.0×10^{12}	Pu-240*1	6.56 $\times 10^{3}$	1.2×10^{8}
W-188	1.91×10^{-1}	5. 0×10^{10}	Pu-241*1	1.44×10^{1}	2.8 $\times 10^{10}$
Re-187	4. 12×10^{10}	2.8 $\times 10^{3}$	Pu-242*1	3.75×10^{5}	1.9×10^{5}
0s-185	2.56 $\times10^{-1}$	5. 2×10^{10}	Pu-244*1	8.00×10^{7}	1.2×10^{-2}
0s-194	6. $00 \times 10^{\circ}$	9.0 $\times 10^{7}$	Am-241*1	4. 32×10^2	2. 4×10^{7}
Ir-192	2.02×10^{-1}	9. 1×10^{12}	Am-242m*1	1.41×10^{2}	8.6 $\times 10^{5}$
Ir-192m	2. 41×10^2	5.5 $\times 10^{6}$	Am-243*1	7.37×10^{3}	9. 2×10^{5}
Ir-194m	4.68×10^{-1}	3.9×10^{11}	Cm-241*1	8.99×10^{-2}	1.1×10^{3}
Pt-190	6. 50×10^{11}	4.5×10^{-2}	Cm-242*1	4. 46×10^{-1}	4. 3×10^{9}
Pt-193	5. 00×10^{1}	3.9×10^{7}	Cm-243*1	2.91×10^{1}	7.0×10^{5}
Hg-203	1.28×10^{-1}	3. 5×10^{11}	Cm-244*1	1.81×10^{1}	5. 0×10^{7}
T1-204	$3.78 \times 10^{\circ}$	8.7 $\times 10^{10}$	Cm-245*1	8.50 $\times 10^{3}$	3. 4×10^{3}
Pb-205	1.53×10^{7}	1.8×10^{2}	Cm-246*1	4.76 $\times 10^{3}$	2.5 $\times 10^{2}$
Pb-210*1	2.22×10^{1}	1.5×10^{-4}	Cm-247*1	1.56×10^{7}	3.8×10^{-4}
Bi-208	3.68×10^5	2. 5×10^{2}	Cm-248*1	3.48×10^{5}	4.9 $\times 10^{-4}$
Bi-210m*1	3.04×10^{6}	7.3×10^{1}	Cm-250*1	8.30 $\times 10^{3}$	1.9×10^{-10}
Po-210*1	3.79×10^{-1}	5.8 $\times 10^{8}$	Bk-249*1	9.04×10 ⁻¹	9.9 $\times 10^{-1}$
Ra-226*1	1.60×10^{3}	5.9 $\times 10^{-3}$	Cf-249*1	3.51×10^{2}	2.8 $\times 10^{-4}$
Ra-228	5.75 $\times 10^{\circ}$	7.4×10^{-3}	Cf-250*1	1.31×10^{1}	2.2×10^{-2}
Ac-227*1	2. 18×10^{1}	1.1×10^{-1}	Cf-251*1	9.00 $\times 10^2$	8.0 $\times 10^{-5}$
Th-228*1	1.91×10^{0}	2. 6×10^{2}	Cf-252*1	$2.65 \times 10^{\circ}$	5.8 $\times 10^{-3}$
Th-229*1	7.34×10^{3}	1.7×10^{-2}	Cf-254*1	1.66×10^{-1}	2.4 $\times 10^{-6}$
Th-230*1	7.54×10^{4}	1.1×10^{1}	Es-254*1	7.55×10^{-1}	1.5×10^{-6}
Th-232*1	1.41×10^{10}	1.3×10^{-1}	Es-255*1	1.09×10^{-1}	1.4×10^{-8}
Pa-231*1	3.28×10^4	6.5 $\times 10^{\circ}$	今 。按種		$7.0 \times 10^{10} *^{2}$
U-232*1	6.89 $\times 10^{1}$	1.5×10^{3}	土山水理		1.0~10

*1:主にアルファ線を放出する放射性物質(α核種)。

*2:全α核種の放射能量は、*1を付した各α核種とその子孫核種の寄与を加えた合計値。

3. 申請放射能量の設定

既申請書に記載している、1 号及び2 号廃棄物埋設施設における主要な放射性物質の総放射能量を第 26 表に示す。別途実施した線量評価により選定した主要な放射性物質(3 号:11 種類、1 号:11 種類、2 号:11 種類)の総放射能量については、それぞれ以下のとおり設定する。設定した各廃棄物埋設施設にお ける申請放射能量を第27 表~第29 表に示す。

- (1) 3 号廃棄物埋設施設
 - ・3 号廃棄物埋設施設の申請放射能量は、今後の放射能量の変動に対する裕度を考慮することとし、主要な放射性物質設定に用いる放射能量(第24表の埋設実績に基づいた予想放射能量)を10倍した放射能量とする。
 - ・ただし、第26表に示す1号及び2号廃棄物埋設施設の放射能量申請値を超える場合には、第26表 と同じ値とする(有効数字2桁端数切捨て)。
- (2) 1 号廃棄物埋設施設
 - ・1 号廃棄物埋設施設の均質・均一固化体を埋設する埋設設備の放射能量は第26表の値を埋設設備数 で按分した値とする。
 - ・1 号廃棄物埋設施設の充填固化体を埋設する埋設設備の放射能量は、今後の放射能量の変動に対する 裕度を考慮し、埋設実績に基づいた予想放射能量を5倍した放射能量(充填固化体の重量が3号廃棄 物埋設施設の半分であることを考慮)を設定する。
 - ・ただし、第26表に示す1号及び2号廃棄物埋設施設の総放射能量(既申請書)の埋設設備数で按分し た値を超える場合には、第26表と同じ値とする(有効数字2桁端数切捨て)。α核種については、第 26表の値の半分(7,8群に埋設する充塡固化体の重量が3号廃棄物埋設施設の半分であることを考 慮)とする。
 - ・充填固化体を埋設する7,8群の埋設設備9基のうち8群の1基分は、均質・均一固化体として製作 されたセメント固化体を破砕し、セメント系充填材で一体に固型化した充填固化体(均質・均一固化 体と放射能量が同等の充填固化体)(以下「セメント破砕物充填固化体」という。)の放射能量を設定 する(第26表の値を埋設設備数で按分した値)。
- (3) 2 号廃棄物埋設施設
 - ・2号廃棄物埋設施設の総放射能量は第26表の値と同じ値とする(有効数字2桁端数切捨て)。

総放射領	皆量(Bq)
H-3	1.22×10^{14}
C-14	3.37×10^{12}
Co-60	1.11×10^{15}
Ni-59	3.48×10^{12}
Ni-63	4.44×10^{14}
Sr-90	$6.66 imes 10^{12}$
Nb-94	3.33×10^{10}
Tc-99	7.40×10^9
I-129	1.11×10^8
Cs-137	4. 07×10^{13}
全α核種	2.33×10^{11}

第26表 1号及び2号廃棄物埋設施設の総放射能量(既申請書)

第27表 3号廃棄物埋設施設の総放射能量

		第24表
核種	総放射能量 $(Bq)^{*1}$	2号埋設実績を基にした3
		号予想放射能量(Bq)
H-3	1.5×10^{13}	1.58×10^{12}
C-14	2.0×10^{12}	2. 00×10^{11}
Co-60	$1.5 imes 10^{14}$ *2	2. 74×10^{11}
Ni-59	5. 0×10^{10}	5. 07×10^9
Ni-63	5. 5×10^{12}	5. 57×10^{11}
Sr-90	6. 7×10^{11}	6. 74×10^{10}
Nb-94	8. 1×10^9	8. 14×10^8
Tc-99	7. 4×10^{7}	7. 43×10^{6}
I-129	8. 3×10^{6}	8. 36×10^5
Cs-137	7.3×10^{11}	7. 31×10^{10}
全α核種	$2.3 imes 10^{11}$ *3,4	6.95×10^{10}

^{*1:}第24表2号埋設実績を基にした3号予想放射能量を10倍し、有効数字 2桁端数切捨て

- *3:第26表1号及び2号廃棄物埋設施設の総放射能量(既申請書)の全α核種の 総放射能量(2.33×10¹¹(Bq))を有効数字2桁端数切捨て
- *4:線量評価に用いる α 核種の放射能量は、全 α 核種の申請放射能量に α 核種組成を考慮して設定する(詳細については別紙参照)

^{*2:}第25表3号廃棄物埋設施設の主要な放射性物質の選定に用いる放射能量の Co-60(1.58×10¹³(Bq))を10倍し、有効数字2桁端数切捨て

	総放射能量(Bq)					第26表	2号埋設実績
		7群	7群 8群			1号及び2号廃	を基にした1
核種	1 形った	5基	3 基	1基	1基	棄物埋設施設の	号7,8群充填
1次1里	1 4+カ・り	±	计 后		去指	総放射能量(既	固化体放射能
	し石土	アレー	」県 ノ 休* 3	均一・均貝	11-頃	申請書)	量
		迫们	_14 +	间们们半	间们们平	(Bq)	(Bq)
H-3	9. 2×10^{13}	$1.5 \times$	1.5×10^{12}		3. 1×10^{12}	1.22×10^{14}	2. 79×10^{11}
C-14	2.5×10^{12}	1.9 imes	1.9×10^{11}		8.4 $\times 10^{10}$	3.37×10^{12}	3.68×10^{10}
Co-60	8.3 $\times 10^{14}$	$1.5 \times$	$1.5 imes 10^{13}$ *4		2.8 $\times 10^{13}$	1.11×10^{15}	5. 47×10^{10}
Ni-59	2.6×10^{12}	4.9×	4.9×10^{9}		8.7 $\times 10^{10}$	3. 48×10^{12}	9. 31×10^8
Ni-63	3.3×10^{14}	5.4×	10^{11}	1.1×10^{13}	1.1×10^{13}	4. 44×10^{14}	1.02×10^{11}
Sr-90	5.0 $\times 10^{12}$	6.5×	10^{10}	1.7×10^{11}	1.7×10^{11}	6. 66×10^{12}	1.37×10^{10}
Nb-94	2.5×10^{10}	7.9 imes	10^{8}	8.3 $\times 10^{8}$	8.3 $\times 10^{8}$	3.33×10^{10}	1.46×10^{8}
Tc-99	5.6 $\times 10^{9}$	7.2 imes	7.2×10^{6}		1.9×10^{8}	7. 40×10^9	1.55×10^{6}
I-129	8.3 $\times 10^{7}$	8. 1×10^{5}		2.8 $\times 10^{6}$	2.8 $\times 10^{6}$	1.11×10^{8}	1.75×10^{5}
Cs-137	3.1×10^{13}	7. 1×10^{10}		1.0×10^{12}	1.0×10^{12}	4. 07×10^{13}	1.44×10^{10}
全α核種	1.7×10^{11} *6	2.3×	10 *5,6	5. 8×10^{9} *6	5. 8×10^{9} *6	2. 33×10^{11}	$1.\overline{42 \times 10^{10}}$

第28表 1号廃棄物埋設施設の総放射能量

*1:第26表の1号廃棄物埋設施設の総放射能量(既申請書)を3/4(30基/40基)倍し、有効数字2桁で四捨 五入

- *2:第26表の1号廃棄物埋設施設の総放射能量(既申請書)を1/40(1基/40基)倍し、有効数字2桁で四捨 五入
- *3:2号埋設実績を基にした1号7,8群充塡固化体放射能量(8基分)を8/8(8基/8基)倍し、さらに5倍(充 塡固化体の重量が3号廃棄物埋設施設の半分であることを考慮)し、有効数字2桁で四捨五入
- *4:主要な放射性物質の選定用の放射能量(8 基分)(3.2×10¹²(Bq))を8/8(8 基/8 基)倍し、さらに5倍(充 塡固化体の重量が3号廃棄物埋設施設の半分であることを考慮)し、有効数字2桁で四捨五入
- *5:第26表の1号廃棄物埋設施設の総放射能量(既申請書)を8/40(8基/40基)倍し、さらに1/2倍(7,8群 に埋設する充塡固化体の重量が3号廃棄物埋設施設の半分であることを考慮)し、有効数字2桁で四捨 五入
- *6:線量評価に用いる α核種の放射能量は、全 α核種の申請放射能量に α核種組成を考慮して設定する(詳細については別紙参照)

核種	総放射能量(Bq)*1	第26表 1号及び2号廃棄物埋設施設の 総放射能量(既申請書) (Bq)
H-3	$1.2 imes 10^{14}$	$1.22 imes 10^{14}$
C-14	$3.3 imes 10^{12}$	3.37×10^{12}
Co-60	1.1×10^{15}	1.11×10^{15}
Ni-59	3.4×10^{12}	3.48×10^{12}
Ni-63	4. 4×10^{14}	4.44×10^{14}
Sr-90	$6.6 imes 10^{12}$	6.66×10^{12}
Nb-94	3.3×10^{10}	3.33×10^{10}
Tc-99	7.4×10^{9}	7.40×10^9
I-129	1.1×10^8	1.11×10^8
Cs-137	4. 0×10^{13}	4. 07×10^{13}
全α核種	2.3×10^{11} *2	2.33×10^{11}

第29表 2号廃棄物埋設施設の総放射能量

*1:第26表の2号廃棄物埋設施設の総放射能量(既申請書)を有効数字2桁端数切捨て

*2:線量評価に用いる α 核種の放射能量は、全 α 核種の申請放射能量に α 核種組成を考慮して設定 する(詳細については別紙参照) 参考文献

- A. G. Croff, M. A. Bjerke, G. W. Morrison, L. M. Petrie (1978) : Revised Uranium-Plutonium Cycle PWR and BWR Models for the ORIGEN Computer Code, ORNL/TM-6051
- (2) (社)日本アイソトープ協会(2011):アイソトープ手帳 11版
- (3) 電気事業連合会・核燃料サイクル開発機構(2005): TRU 廃棄物処分技術検討書-第2次 TRU 廃棄物 処分研究開発取りまとめ-(第2次 TRU レポート), JNC TY 1400 2005-013, FEPC TRU-TR2-2005-02
- (4) 原子力安全委員会(平成13年3月29日):発電用軽水型原子炉施設周辺の線量目標値に対する評価指針
- (5) American Nuclear Society (1999) : Radioactive Source Term for Normal Operation of Light Water Reactors, ANSI/ANS-18. 1-1999
- (6) 日本原子力学会編(2000):原子炉水化学ハンドブック
- (7) 岩倉哲男(1993):原子力施設からの¹⁴C その環境科学的意味、日本原子力学会誌 35(10)、p874-879, 1993-10,日本原子力学会

以 上

別紙

1. はじめに

主要な放射性物質の選定において線量評価を実施したアルファ線を放出する放射性物質(以下「α核種」 という。)は数十核種あるが、申請総放射能量は、これまでの1号及び2号廃棄物埋設施設におけるα核 種の放射能量の合計値(以下「全α」という。)の埋設実績を基に、全α核種として放射能量を設定して いる。

また、廃棄体中のα核種組成を測定によって求めることは困難であること、半減期は異なるものの化 学的な特性は比較的類似していること等から、廃棄確認においてもα核種の放射能量の合計値を用いて 評価している。

管理期間中(廃止措置の開始前)の評価や管理期間終了後(廃止措置の開始後)の数万年の評価において は、α核種の総放射能量は全αとして評価することや、全αをPu-239(半減期:約2.4万年)とAm-241(半 減期:約432年)で代表して評価することができる。

しかし、数万年の評価において、全 α をPu-239で代表することは保守的であるものの現実的ではなく、 また、Pu-239が有意に減衰する数万年以上の評価においては、Pu-239で代表することは必ずしも保守的 ではなく、長半減期 α 核種の存在を考慮する必要がある。そのため、設定した全 α の放射能量を基に線 量評価に用いる α 核種組成を過度に保守的にならないよう極力現実的に設定する。

2. α核種組成の評価

埋設対象とする廃棄体中のα核種の主要な起源は燃料であり、炉水中に漏出した後の組成の変化は小 さいと考えられることから、漏出したときの燃料中の核種組成に近いものと考えられる。ただし、運転 中原子炉の燃料の燃焼度は時間的・空間的に一様ではないため、燃焼度の差異が生じることが考えられ る。

そこで、想定される燃焼度の範囲内でα核種の核種組成を評価し、それを基に線量評価において保守 的となるようα核種組成を設定する。

α核種組成の計算条件を第1表に示す。

炉型	BWR	PWR
計算コード	ORIGEN2. 2UPJ	ORIGEN2. 2UPJ
比出力(MW/MTU)	26	38
照射時間(d)	1730.8	1184.2
最大燃焼度(GWd/MTU)	45	45
U−235 濃縮度(%)	4.0	4.5
断面積ライブラリ (JENDL3. 3)	BWR STEP-2 VR=40 <50GWd/TIHM	PWR 17×17 U5-4.1%UO2 <60GWd/TIHM

第1表 α核種組成の計算条件

計算コードとライブラリ以外は、TRU 第2次取りまとめの燃焼条件と同様とした。また、中性子束は、 比出力を維持するために ORIGEN 内で自動計算されるものを用い、最大燃焼度を1/10単位で変化させた 10条件で核種組成を出力した。

主要なα核種

発生後の経過時間ごとの主要なα核種を第2表に示す。また、燃料中の主要なα核種の放射能濃度の 経年変化図の例を第1図及び第2図に示す。

なお、第1図及び第2図における数値中のEは、指数表記における基数の10を示す(例えば、1E+2は 1×10^2 を示す。以下、同様。)。

期間	主要なα核種(全αに対する割合 0.1%以上)
1年後	Pu-239、Pu-240、Pu-238、Am-241、Cm-242、U-234、U-238、Cm-244、Am-243
300 年後	Pu-239、Am-241、Pu-240、U-234、Pu-238、U-238、Am-243
1万年後	Pu-239、Pu-240、U-234、U-238、Th-230、Ra-226、Po-210、Np-237、Pu-242、Am-243
10 万年後	Pu-239、U-234、Th-230、Ra-226、Po-210、U-238、U-235、Pa-231、Ac-227、U-236、
	Np-237、U-233、Th-229、Pu-242

第2表発生後の経過時間ごとの主要なα核種(BWR、PWR 共通)



第1図 燃料中の主要なα核種(親核種及び子孫核種を含む)の放射能濃度の 経年変化(BWR、燃焼度13,500MWd)



第2図 燃料中の主要なα核種(親核種及び子孫核種を含む)の放射能濃度の 経年変化(PWR、燃焼度13,500MWd)

第1図及び第2図に示すとおり、数万年後程度までの燃料中の主要なα核種は、初期はCm-242、Pu-238、Pu-239、Pu-240、Am-241であり、その後はPu-239とPu-240が支配的となる。このうちCm-242(半減期:約160日)は管理期間中に十分に減衰するため、Pu-238(半減期:約87.7年)、Pu-239(半減期:約2.4万年)、Pu-240(半減期:約6,600年)及びAm-241(半減期:約432年)で代表できる。

「1. はじめに」に示すとおり、数万年以上の評価では、上記のPu-238、Pu-239、Pu-240 及びAm-241 以外の長半減期α核種も考慮する必要がある。

考慮が必要な主な核種としては 4N+2 系列の U-234 及びその子孫核種、4N+3 系列の U-235 及びその子孫 核種、4N+1 系列の Np-237 及びその子孫核種がある。Pu-238、Pu-239 及び Am-241 から生成する U-234 や U-235、Np-237 については、初期に存在する U-234 や U-235、Np-237 に含めて設定する。

Pu-242 も1%以上の寄与があり得るが、10万年後程度まではPu-239 よりも十分小さいためPu-239 で 包含できる。

4. 核種組成の設定

第3表及び第4表に管理期間内の全αの極小値(これは、通常発生後どの時点で全αが測定されても、 極小値に対する比を用いることで、α核種が保守的に設定されることを意味する。)に対する管理期間内 における全αの極大値及び300年後の値の比を示す。

管理期間内の全 α の極大/極小比、300年後/極小比の関係から、どの燃焼度においても、また、全 α をどの時点で決定した場合においても、それぞれ、管理期間内は2倍以内、その後は1.5倍以内となる。

したがって、管理期間内(廃止措置の開始前)の評価については、全 α の放射能量を2倍した値を用い、 この期間に主要な α 核種となるCm-242、Pu-238、Pu-239、Pu-240及びAm-241の中で最も半減期の長い Pu-239で全 α を代表して設定する。また、管理期間終了後(廃止措置の開始後)の評価では、全 α をPu-239 で代表すると過度に保守的となることから、適切な保守性を維持するために、主要な α 核種であるPu-238、 Pu-239、Pu-240及びAm-241で代表し、管理期間内で減衰するPu-238及びAm-241は300年後の中間的な 燃焼度(22,500MWd)での全 α に対する割合から、それぞれ300年後に0.036倍、0.84倍となるよう0年 の組成比を設定する。また、Pu-239及びPu-240は300年後の組成比をそのまま設定する。

さらに、Pu-239 が減衰する以降の期間を考慮すると、Pu-239 よりも半減期の長いU-234(半減期:約 24.5万年)、U-235(半減期:約7億年)、Np-237(半減期:約214万年)の存在を考慮する必要がある。そ のため、この3 核種については、親核種からの生成分も含めて、初期値を設定する。

第5表及び第6表に管理期間内の全αの極小値に対するPu-238、Pu-239、Pu-240、Am-241、U-234、U-235、Np-237の極大値の比を示す。

U-234 とU-235 については、燃焼度が小さいほど全αに占める割合が大きくなるが、その場合は核燃料 物質以外のα核種濃度が小さい場合であり、廃棄物中でα核種の大部分をウラン同位体が占めることは ないこと、また、廃棄物中には種々の燃焼度の核種が移行する可能性が考えられるため、最大燃焼度の 中間的な燃焼度(22,500MWd)を用いる。

以上より、線量評価に用いる α 核種組成を第7表に示すとおりに、 α 核種の放射能量を第8表に示す とおりに設定する。

参考として、3 号廃棄物埋設施設を対象に、見直し前の α 核種組成で計算した放射能量を用いて線量 を評価した結果の一例を第3 図に、見直した α 核種組成で計算した放射能量(第8 表の放射能量)を用い て3 号廃棄物埋設施設を対象に線量を評価した結果の一例を第4 図に示す。本結果から、α 核種による 線量寄与は十分に小さくなる見通しである。

	全α極小値		全α極小値 全α極大値		300 年後 燃料中の濃度比		D濃度比
燃焼度 (MWd)	燃料中の 濃度 (Bq/g)	時間 (y)	燃料中の 濃度 (Bq/g)	時間 (y)	燃料中の 濃度 (Bq/g)	極大 /極小(-)	300 年後 /極小(-)
4,500	5.1E+06	1.3E+00	7.0E+06	6.3E+01	6.1E+06	1.36E+00	1.19E+00
9,000	1.3E+07	2.5E+00	2.3E+07	6.3E+01	1.8E+07	1.74E+00	1.38E+00
13, 500	2.5E+07	2.5E+00	4.7E+07	6.3E+01	3.5E+07	1.85E+00	1.39E+00
18,000	4.2E+07	3.2E+00	7.5E+07	6.3E+01	5.4E+07	1.81E+00	1.30E+00
22, 500	6.4E+07	3.2E+00	1.1E+08	5.0E+01	7.4E+07	1.67E+00	1.15E+00
27,000	9.4E+07	4.0E+00	1.4E+08	5.0E+01	9.3E+07	1.51E+00	9.92E-01
31, 500	1.3E+08	4.0E+00	1.8E+08	5.0E+01	1.1E+08	1.34E+00	8.39E-01
36,000	1.8E+08	4.0E+00	2.2E+08	4.0E+01	1.3E+08	1.19E+00	6.97E-01
40, 500	2.5E+08	5.0E+00	2.7E+08	2.5E+01	1.4E+08	1.07E+00	5.75E-01
45,000	3.3E+08	5.0E+00	3.3E+08	1.3E+01	1.6E+08	1.00E+00	4.74E-01

第3表 管理期間内極小値に対する全α極大値の比(BWR)*1

*1:表中の網掛け箇所は、全ての燃焼度における濃度比の最大値を示す。

第4表 管理期間内極小値に対する全α極大値の比(PWR)*1

	全α極小値		全α極大値		300 年後	300 年後 燃料中の濃厚	
燃焼度 (MWd)	燃料中の 濃度 (Bq/g)	時間 (y)	燃料中の 濃度 (Bq/g)	時間 (y)	燃料中の 濃度 (Bq/g)	極大 /極小(-)	300 年後 /極小(-)
4, 500	5.5E+06	1.0E+00	7.5E+06	6. 3E+01	6.6E+06	1.36E+00	1.20E+00
9,000	1.4E+07	2.0E+00	2.5E+07	6. 3E+01	2.0E+07	1.76E+00	1.40E+00
13, 500	2.7E+07	2.5E+00	5.1E+07	6. 3E+01	3.9E+07	1.90E+00	1. 42E+00
18,000	4.5E+07	3.2E+00	8.4E+07	6. 3E+01	6.0E+07	1.86E+00	1.34E+00
22, 500	7.0E+07	3.2E+00	1.2E+08	6.3E+01	8.4E+07	1.74E+00	1.20E+00
27,000	1.0E+08	3.2E+00	1.6E+08	5.0E+01	1.1E+08	1.58E+00	1.05E+00
31, 500	1.4E+08	4.0E+00	2.0E+08	5.0E+01	1.3E+08	1.42E+00	8.99E-01
36,000	2.0E+08	4.0E+00	2.5E+08	4.0E+01	1.5E+08	1.27E+00	7.63E-01
40, 500	2.7E+08	4.0E+00	3.0E+08	3.2E+01	1.7E+08	1.14E+00	6.42E-01
45,000	3.5E+08	5.0E+00	3. 7E+08	2.5E+01	1.9E+08	1.05E+00	5.40E-01

*1:表中の網掛け箇所は、全ての燃焼度における濃度比の最大値を示す。

	燃料中の 濃度	燃料中の 濃度比	燃料中の 濃度	燃料中の 濃度比	燃料中の 濃度	燃料中の 濃度比	燃料中の 濃度	燃料中の 濃度比
燃焼度 (MWd)	Pu-238 (300 年後) (Bq/g)	Pu-238 (300 年後) /全α(極小) (-)	Pu-239 (300 年後) (Bq/g)	Pu-239 (300 年後) /全α(極小) (-)	Pu-240 (300 年後) (Bq/g)	Pu-240 (300 年後) /全α(極小) (-)	Am-241 (300 年後) (Bq/g)	Am-241 (300 年後) /全α(極小) (-)
4,500	3.2E+04	6.3E-03	3.5E+06	6.8E-01	9.3E+05	1.8E-01	1.6E+06	3.1E-01
9,000	1.9E+05	1.5E-02	6.0E+06	4.6E-01	2.9E+06	2.2E-01	9.1E+06	6.9E-01
13, 500	5. 7E+05	2.3E-02	7.8E+06	3.1E-01	5.2E+06	2.1E-01	2.1E+07	8.5E-01
18,000	1.3E+06	3.0E-02	9.0E+06	2.2E-01	7.8E+06	1.9E-01	3.6E+07	8.6E-01
22, 500	2.3E+06	3.6E-02	9.8E+06	1.5E-01	1.0E+07	1.6E-01	5.1E+07	8. 0E-01
27,000	3.8E+06	4.0E-02	1.0E+07	1.1E-01	1.3E+07	1.4E-01	6.6E+07	7.0E-01
31, 500	5.7E+06	4.3E-02	1.1E+07	7.9E-02	1.5E+07	1.1E-01	8. 0E+07	6.0E-01
36, 000	8.0E+06	4.4E-02	1.1E+07	5.8E-02	1.8E+07	9.5E-02	9.1E+07	5.0E-01
40, 500	1.1E+07	4.3E-02	1.1E+07	4.3E-02	2.0E+07	7.9E-02	1.0E+08	4.1E-01
45,000	1.4E+07	4.2E-02	1.0E+07	3. 2E-02	2.1E+07	6.5E-02	1.1E+08	3. 3E-01

第5表 管理期間内極小値に対する主要なα核種の比(BWR)(1/2)*1

*1:表中の網掛け箇所は、α核種組成の設定に当たって考慮した燃料中の濃度比を示す。

第5表 管理期間内極小値に対する主要なα核種の比(BWR) (2/2)*1

厥陸度	燃料中の 濃度	燃料中の 濃度比	燃料中の 濃度	燃料中の 濃度比	燃料中の 濃度	燃料中の 濃度比
(MWd)	U-234 (極大) (Bq/g)	U-234(極大) /全α(極小) (-)	U-235 (極大) (Bq/g)	U-235(極大) /全α(極小) (-)	Np-237(極大) (Bq/g)	Np-237(極大) /全α(極小) (-)
4, 500	6.7E+04	1.3E-02	2.9E+03	5.7E-04	9.4E+02	1.8E-04
9,000	6.4E+04	4.9E-03	2.6E+03	2.0E-04	4.1E+03	3.1E-04
13, 500	6.2E+04	2.5E-03	2.4E+03	9.4E-05	9.1E+03	3.6E-04
18,000	6.1E+04	1.5E-03	2. 1E+03	5.0E-05	1.5E+04	3.6E-04
22, 500	6.2E+04	9.6E-04	1.8E+03	2.9E-05	2.2E+04	3. 3E-04
27,000	6.4E+04	6.8E-04	1.6E+03	1.7E-05	2.8E+04	3.0E-04
31, 500	6.8E+04	5.1E-04	1.4E+03	1.1E-05	3.4E+04	2.5E-04
36,000	7.4E+04	4.0E-04	1.2E+03	6.6E-06	3.9E+04	2.1E-04
40, 500	8.1E+04	3.3E-04	1.0E+03	4.2E-06	4.4E+04	1.8E-04
45,000	9.0E+04	2.7E-04	9.0E+02	2.8E-06	4.8E+04	1.5E-04

*1:表中の網掛け箇所は、α核種組成の設定に当たって考慮した燃料中の濃度比を示す。

	燃料中の 濃度	燃料中の 濃度比	燃料中の 濃度	燃料中の 濃度比	燃料中の 濃度	燃料中の 濃度比	燃料中の 濃度	燃料中の 濃度比
燃焼度 (MWd)	Pu-238 (300 年後) (Bq/g)	Pu-238 (300 年後) /全α(極小) (-)	Pu-239 (300 年後) (Bq/g)	Pu-239 (300 年後) /全α(極小) (-)	Pu-240 (300 年後) (Bq/g)	Pu-240 (300 年後) /全α(極小) (-)	Am-241 (300 年後) (Bq/g)	Am-241 (300 年後) /全α(極小) (-)
4,500	3.5E+04	6. 3E-03	3.8E+06	6.9E-01	9.4E+05	1. 7E–01	1.7E+06	3. 1E-01
9,000	2.1E+05	1.5E-02	6.8E+06	4.8E-01	2.9E+06	2.0E-01	9.9E+06	7.0E-01
13, 500	6. 3E+05	2. 3E-02	9.0E+06	3.3E-01	5.2E+06	1.9E-01	2.4E+07	8. 7E–01
18,000	1.4E+06	3.0E-02	1.1E+07	2.4E-01	7.8E+06	1.7E-01	4.0E+07	9.0E-01
22, 500	2.5E+06	3.6E-02	1.2E+07	1.7E-01	1.0E+07	1.5E-01	5.9E+07	8. 4E-01
27,000	4.1E+06	4.0E-02	1.3E+07	1.2E-01	1.3E+07	1.3E-01	7.7E+07	7.5E-01
31, 500	6.1E+06	4.2E-02	1.3E+07	9.2E-02	1.5E+07	1.1E-01	9.4E+07	6.6E-01
36, 000	8.6E+06	4.4E-02	1.4E+07	6.9E-02	1.8E+07	8.9E-02	1.1E+08	5.6E-01
40, 500	1.2E+07	4.4E-02	1.4E+07	5.2E-02	2.0E+07	7.4E-02	1.2E+08	4. 7E-01
45,000	1.5E+07	4. 3E-02	1.4E+07	4.0E-02	2.2E+07	6. 2E-02	1.4E+08	3.9E-01

第6表 管理期間内極小値に対する主要なα核種の比(PWR) (1/2)*1

*1:表中の網掛け箇所は、α核種組成の設定に当たって考慮した燃料中の濃度比を示す。

第6表 管理期間内極小値に対する主要なα核種の比(PWR) (2/2)*1

伏陆庄	燃料中の 濃度	燃料中の 濃度比	燃料中の 濃度	燃料中の 濃度比	燃料中の 濃度	燃料中の 濃度比
(MWd)	U-234 (極大) (Bq/g)	U-234(極大) /全α(極小) (-)	U-235 (極大) (Bq/g)	U-235(極大) /全α(極小) (-)	Np-237 (極大) (Bq/g)	Np-237(極大) /全α(極小) (-)
4,500	7.5E+04	1.4E-02	3.3E+03	6.0E-04	1.0E+03	1.8E-04
9,000	7.2E+04	5.1E-03	3.1E+03	2.2E-04	4.5E+03	3.2E-04
13, 500	6.9E+04	2.6E-03	2.8E+03	1.0E-04	1.0E+04	3.8E-04
18,000	6.8E+04	1.5E-03	2.5E+03	5.6E-05	1.7E+04	3.8E-04
22, 500	6.9E+04	9.9E-04	2. 3E+03	3. 3E-05	2.5E+04	3. 5E-04
27,000	7.1E+04	7.0E-04	2. 1E+03	2.0E-05	3.2E+04	3.2E-04
31, 500	7.5E+04	5.2E-04	1.9E+03	1.3E-05	4.0E+04	2.8E-04
36,000	8.2E+04	4.1E-04	1.7E+03	8.5E-06	4.7E+04	2.4E-04
40, 500	9. 0E+04	3.4E-04	1.5E+03	5.7E-06	5.4E+04	2.0E-04
45,000	9. 9E+04	2.8E-04	1.4E+03	3.9E-06	6.0E+04	1.7E-04

*1:表中の網掛け箇所は、α核種組成の設定に当たって考慮した燃料中の濃度比を示す。

評価対象期間	核種	半減期(y)	設定値	備考
管理期間内	Pu-239	2.411E+04	全αの2倍	子孫核種なしで評価
	Pu-238	8. 77E+01	全αの0.39倍	子孫核種なしで評価 300 年後に約 0.036 倍と なるように 0 年の組成比 を設定
	Pu-239	2. 411E+04	全αの0.17倍	子孫核種なしで評価
	Pu-240	6.564E+03	全αの0.15倍	子孫核種なしで評価
管理期間終了後	Am-241	4. 322E+02	全αの1.4倍	子孫核種なしで評価 300 年後に約0.84 倍とな るように0 年の組成比を 設定
	U-234	2.455E+05	全αの9.9×10 ⁻⁴ 倍	子孫核種の寄与を考慮
	U-235	7.04E+08	全αの3.3×10 ⁵ 倍	子孫核種の寄与を考慮
	Np-237	2.144E+06	全αの3.5×10 ⁻⁴ 倍	子孫核種の寄与を考慮

第7表 線量評価に用いるα核種組成
		総放射能量(Bq)						
				1号				
	核種				7群及び8群	8	8群	
		3号 1群から 6群	均質・均一 固化体	充塡 固化体	セメント破 砕物充塡固 化体	2 号		
	管理期間内	Pu-239	4.6E+11	3.4E+11	4.6E+10	1.2E+10	1.2E+10	4.6E+11
	管理期間 終了後	U-234	2.3E+08	1. 7E+08	2.3E+07	5. 7E+06	5. 7E+06	2. 3E+08
		U-235	7.6E+06	5.6E+06	7.6E+05	1.9E+05	1.9E+05	7.6E+06
~		Np-237	8.1E+07	6. 0E+07	8.1E+06	2.0E+06	2.0E+06	8. 1E+07
全 α		Pu-238	9. 0E+10	6.6E+10	9. 0E+09	2.3E+09	2. 3E+09	9. 0E+10
		Pu-239	3.9E+10	2.9E+10	3.9E+09	9.9E+08	9.9E+08	3. 9E+10
		Pu-240	3.5E+10	2.6E+10	3.5E+09	8. 7E+08	8. 7E+08	3.5E+10
		Am-241	3.2E+11	2.4E+11	3.2E+10	8.1E+09	8.1E+09	3.2E+11

第8表 線量評価に用いる廃棄体中のα核種の放射能量*1

*1:上表は全なの申請総放射能量に第7表のな核種組成を乗じて計算した。



線量最大値 8.2E-01 μ Sv/y(430 年)、支配核種 C-14 第3図 見直し前の α 核種組成を用いた線量評価結果(漁業従事者の例)



線量最大値 8.1E-01 μ Sv/y(430 年)、支配核種 C-14 第4図 見直した α 核種組成を用いた線量評価結果(漁業従事者の例)

以上

別添2

3 号廃棄物埋設施設 主要な放射性物質の 選定用パラメータ設定

核種 <i>i</i> の吸入摂取による線量換算係数	1
核種 i の経口摂取による線量換算係数	7
核種 iの外部放射線に係る線量換算係数 1	13
3号廃棄物埋設施設における媒体 jの核種 iの分配係数 2	21
水産物 mにおける核種 iの濃縮係数 2	28
灌漑農産物への核種 iの移行係数 3	34
農耕農産物への核種 iの移行係数 3	34
畜産物 n への核種 i の移行係数(牛肉、ミルク、豚肉、鶏肉、鶏卵) 3	39
公衆 pの屋外労働作業中の核種 iの遮蔽係数 4	14
居住者の屋外における核種 i の遮蔽係数 4	14
公衆 pの居住中の屋外における核種 iの遮蔽係数 4	<u>1</u> 9
核種 iの半減期 5	54

	名称	単位
パラメータ	核種 iの吸入摂取による線量換算係数	[Sv/Bq]
設定値	第1表参照	
設定根拠	 ・吸入摂取の線量換算係数は、ICRP Pub. 72*1 Table A2.1 成人(Adult)の数値を適用した。また、Table 2 に、詳 利用が推奨される吸収タイプが示されている核種は、 を、推奨する吸収タイプが示されていない核種は最大 た。 ・ICRP Pub. 72 に値が示されていない場合は、線量告示*2 る値を使用した。ただし、化学形態によって値が異なる 用した。 ・また、短半減期の子孫核種が存在する核種については、 が上記の文献に値が示されている場合は核種の寄与を して親核種に加えた。子孫核種の換算係数が上記の文献 い場合は、既にその影響が親核種に考慮されている、あ のと判断して、特に数値は変更しなかった。 ・表内の考慮する子孫核種の括弧内には生成割合を記載し 合が 0.99 以上は丸めて 1 とした。また、生成割合が 1 した。 ・以下の核種の子孫核種については、ICRP Pub. 107*3 には があり、かつ短半減期のため放射平衡を考慮するべきで に換算係数が記載されていない。したがって、子孫核種 ても、既に親核種の換算係数にその寄与分も含まれてい 算では考慮していない。 Ru-106、Ag-108m、Ag-110m、In-114m、Cs-137、Ce-144 Bi-210m、Ra-226、Ac-227、Th-228、Th-229、U-238、U-2 Pu-244 	に示された値のうち 細情報がない場合に その収タイプの値 値をそれぞれ使用し の別表第1に示され するは、最大値を 子孫核種の換算係数 その値が示されていな るいは無視し得るも した。ただし、生成割 の場合は記載を省略 子孫核種として記載 あるが、ICRP Pub. 72 の影響があったとし ると考え、今回の計 4、Pm-148m、Pb-210、 35、Np-235、Pu-239、
参考文献	 *1 International Commission on Radiological Protect Age-dependent Doses to Members of the Public fr Radionuclides: Part 5 Compilation of Ingestion a Coefficients, ICRP Publication 72 *2 原子力規制委員会(平成 30 年):核原料物質又は核 業に関する規則等の規定に基づく線量限度等を定め 委員会告示第4号 	tion(1996): rom Intake of and Inhalation Dose 燃料物質の製錬の事 る告示、原子力規制
	*3 International Commission on Radiological Protecti Decay Data for Dosimetric Calculations, ICRP Pu	on (2008) : Nuclear blication 107

核種	設定値 ^{*1} (Sy/Bg)	考慮する子孫核種	備考
Н-3	4. 5E-11	-	-
Be-10	3.5E-08	-	-
C-14	2.0E-09	-	-
Na-22	1.3E-09	-	-
Si-32	1.1E-07	P-32	_
S-35	1.4E-09	-	-
C1-36	7.3E-09	-	_
K-40	2.1E-09	-	_
Ca-41	9.5E-11	_	-
Ca-45	2.7E-09	_	_
Sc-46	6.8E-09	-	-
V-49	3.4E-11	_	-
Mn-54	1.5E-09	-	-
Fe-55	3.8E-10	-	-
Fe-59	3.7E-09	-	_
Co-58	1.6E-09	-	-
Co-60	1.0E-08	-	-
Ni-59	1.3E-10	-	-
Ni-63	4.8E-10	-	-
Zn-65	1.6E-09	-	-
Se-75	1.0E-09	-	-
Se-79	1.1E-09	-	-
Rb-87	5.0E-10	-	-
Sr-85	6.4E-10	-	-
Sr-89	6.1E-09	_	-
Sr-90	3.8E-08	Ү-90	-
Y-91	8.9E-09	_	-
Zr-93	1.1E-08	Nb-93m(9.75E-01)	-
Zr-95	6.3E-09	Nb-95, Nb-95m(1.0802E-02)	-
Nb-91	1.0E-09	_	-
Nb-92	1.5E-08	-	-
Nb-93m	5.1E-10	-	-
Nb-94	1.1E-08	-	-
Nb-95	1.5E-09	-	-
Mo-93	1.0E-09	Nb-93m(8.8E-01)	-
Tc-97	2.2E-10	-	-
Tc-97m	3.2E-09	-	-
Tc-98	8.3E-09	-	-
Tc-99	4.0E-09	-	-
Ru-103	2.4E-09	Rh-103m(9.8755E-01)	-
Ru-106	2.8E-08	_	_

第1表 核種 iの吸入摂取による線量換算係数(1/5)

*1 表の数値中のEは、指数表記における基数の10を示す(例えば、1E+2は1×10²を示す。以下、同様。)。

核種	設定値 (Sv/Bq)	考慮する子孫核種	備考
Rh-102	1.7E-08	-	-
Pd-107	5.9E-10	-	-
Ag-108m	7.4E-09	-	-
Ag-110m	7.6E-09	_	-
Cd-109	8.1E-09	-	-
Cd-113	1.2E-07	_	-
Cd-113m	1.1E-07	-	子孫核種に Cd-113 があるが親核種より 半減期が長いため考慮しない。
Cd-115m	7.7E-09	In-115m(1.0578E-04)	子孫核種に In-115 があるが親核種より 半減期が長いため考慮しない。
In-114m	9.3E-09	-	-
In-115	3.9E-07	-	-
Sn-113	2.7E-09	In-113m	-
Sn-119m	2.2E-09	-	-
Sn-121m	4.7E-09	Sn-121 (7. 760E-01)	-
Sn-123	8.1E-09	_	-
Sn-126	2.8E-08	Sb-126(1.4E-01), Sb-126m	子孫核種に Sb-126m があるが Sb-126m の 子孫核種に Sb-126 があるためその 2 つ を考慮した。
Sb-124	6.4E-09	_	-
Sb-125	5.6E-09	Te-125m(2.3136E-01)	_
Te-121m	4.5E-09	Te-121 (8.86E-01)	-
Te-123	1.9E-09	_	-
Te-123m	4.0E-09	_	-
Te-125m	3.4E-09	_	-
Te-127m	7.5E-09	Te-127 (9. 760E-01)	-
Te-129m	6.6E-09	Te-129 (6. 3E-01)	子孫核種に I-129 があるが親核種より半 減期が長いため考慮しない。
I-125	5.1E-09	_	-
I-129	3.6E-08	_	-
Cs-134	6.6E-09	_	-
Cs-135	6.9E-10	-	-
Cs-137	4.6E-09	-	-
Ba-133	3.1E-09	-	-
La-137	8.7E-09	-	-
La-138	1.5E-07	-	-
Ce-139	1.7E-09	-	-
Ce-141	3.2E-09	-	-
Ce-144	3.6E-08	Pr-144	子孫核種に Nd-144 があるが親核種より 半減期が長いため考慮しない。

第1表 核種 iの吸入摂取による線量換算係数(2/5)

核種	設定値 (Sy/Ba)	考慮する子孫核種	備考
Nd-144	5.0F-06	_	_
Pm-145	3.6E-09	_	-
Pm-146	2. 1E-08	_	子孫核種に Sm-146 があるが親核種より 半減期が長いため考慮しない。
Pm-147	5.0E-09	-	子孫核種に Sm-147 があるが親核種より 半減期が長いため考慮しない。
Pm-148m	5.8E-09	Pm-148(4.2E-02)	子孫核種に Sm-148 があるが親核種より 半減期が長いため考慮しない。
Sm-145	1.6E-09	_	子孫核種に Pm-145 があるが親核種より 半減期が長いため考慮しない。
Sm-146	1.1E-05	_	-
Sm-147	9.6E-06	-	-
Sm-148	5.2E-06	-	-
Sm-151	4.0E-09	-	-
Eu-149	2.9E-10	-	-
Eu-150	5.3E-08	-	-
Eu-152	4.2E-08	_	子孫核種に Gd-152 があるが親核種より 半減期が長いため考慮しない。
Eu-154	5.3E-08	-	-
Eu-155	6.9E-09	-	-
Gd-152	1.9E-05	-	-
Gd-153	2.1E-09	-	-
Tb-157	1.2E-09	-	-
Tb-160	7.0E-09	-	-
Dy-159	3.7E-10	-	-
Ho-163	1.7E-10	-	-
Ho-166m	1.2E-07	-	-
Tm-170	7.0E-09	-	-
Tm-171	1.4E-09	-	-
Yb-169	3.0E-09	-	-
Lu-176	7.0E-08	-	-
Lu-177m	1.6E-08	Lu-177 (2. 17E-01)	-
Hf-175	1.2E-09	-	-
Hf-181	5.0E-09	-	-
Hf-182	3.2E-07	Ta-182	-
Ta-180m	2.6E-08	-	Pub. 72におけるTa-180の値(半減期から 判断した。)。
Ta-182	1.0E-08	_	_
W-181	2.7E-11	_	
W-185	1.2E-10	_	
W-188	1.1E-09	Re-188	_
Re-187	6.3E-12	-	-
0s-185	1.6E-09	-	-

第1表 核種 iの吸入摂取による線量換算係数(3/5)

核種	設定値 (Sv/Bq)	考慮する子孫核種	備考
0s-194	8.6E-08	Ir-194	-
Ir-192	6.6E-09	-	-
Ir-192m	4.6E-08	Ir-192	Ir-192m は Pub. 107 では Ir-192n と記載 されている(半減期から判断した。)。
Ir-194m	1.3E-08	-	-
Pt-190	1.3E-07	-	_
Pt-193	2.1E-11	-	_
Hg-203	2.4E-09	-	「inorganic」の最大値を引用。
T1-204	3.9E-10	-	-
Pb-205	2.5E-10	-	-
Pb-210	1.2E-06	Bi-210	-
Bi-208	2.9E-09	-	-
Bi-210m	3.4E-06	-	_
Po-210	3.3E-06	-	_
Ra-226	3.6E-06	Pb-214, Bi-214, Po-214, T1-210(2, 1E-04)	Pub. 107 の崩壊系列の図参照。
Ra-228	2.6E-06	Ac-228	_
Ac-227	5.7E-04	Th-227 (9. 862E-01), Fr-223 (1. 38E-02), Ra-223, Ph-211	_
Th-228	4. 3E-05	Ra-224, Pb-212, Bi-212	_
Th-229	8.6E-05	Ra-225, Ac-225, Bi-213, Pb-209	-
Th-230	1.4E-05	-	-
Th-232	2.5E-05	-	-
Pa-231	1.4E-04	-	-
U-232	7.8E-06	-	-
U-233	3.6E-06	-	-
U-234	3.5E-06	-	-
U-235	3.1E-06	Th-231	-
U-236	3.2E-06	-	_
U-238	2.9E-06	Th-234, Pa-234	_
Np-235	4.2E-10	-	子孫核種に U-235, Pa-231 があるが親核 種より半減期が長いため考慮しない。
Np-236	3.2E-06	Pa-232 (1. 6E-03)	_
Np-237	2.3E-05	Pa-233	-
Pu-236	2.0E-05	-	_
Pu-237	3.5E-10	-	-
Pu-238	4.6E-05	-	-
Pu-239	5.0E-05	-	_

第1表 核種 iの吸入摂取による線量換算係数(4/5)

核種	設定値 (Sy/Bg)	考慮する子孫核種	備考
Pu-240	5. 0E-05	-	_
Pu-241	9.0E-07	U-237 (2. 45E-05)	子孫核種にAm-241, Np-237 があるが親核 種より半減期が長いため考慮しない。
Pu-242	4.8E-05	-	-
Pu-244	4.7E-05	U-240, Np-240 (1. 1E-03)	-
Am-241	4.2E-05	-	-
Am-242m	3.7E-05	Am-242, Np-238(4.5E-03)	-
Am-243	4.1E-05	Np-239	-
Cm-241	3.7E-08	-	-
Cm-242	5.2E-06	-	-
Cm-243	3.1E-05	-	-
Cm-244	2.7E-05	-	-
Cm-245	4.2E-05	-	-
Cm-246	4.2E-05	-	-
Cm-247	3.9E-05	Pu-243	-
Cm-248	1.5E-04	-	-
Cm-250	8.4E-04	Pu-246 (1. 8E-01), Bk-250 (8. 0E-02), Am-246m (1. 8E-01)	-
Bk-249	1.6E-07	Am-245(1.45E-05)	子孫核種に Cf-249 があるが親核種より 半減期が長いため考慮しない。
Cf-249	7.0E-05	-	-
Cf-250	3.4E-05	-	-
Cf-251	7.1E-05	-	-
Cf-252	2.0E-05	-	-
Cf-254	4.1E-05	-	-
Es-254	8.6E-06	Bk-250, Fm-254(1.74E-06)	_
Es-255	3.2E-06	Bk-251(8E-02), Fm-255(9.2E-01)	-

第1表 核種 iの吸入摂取による線量換算係数(5/5)

	名称	単位				
パラメータ	核種 iの経口摂取による線量換算係数	[Sv/Bq]				
設定値	第2表参照					
設定根拠	 経口摂取の線量換算係数は、ICRP Pub. 72*1 Table A1. に示された値のうち成人(Adult)の値を引用した。 ICRP Pub. 72 に値が示されていない場合は、線量告示*2の別表第1に示される値を使用した。ただし、化学形態によって値が異なる場合は、最大値を使用した。 また、短半減期の子孫核種が存在する核種については、子孫核種の換算係数が上記の文献に値が示されている場合は、核種の寄与をその崩壊割合を考慮して親核種に加えた。子孫核種の換算係数が上記の文献に値が示されていない場合は、既にその影響が親核種に考慮されている、あるいは無視し得るものと判断して、特に数値は変更しなかった。 表内の考慮する子孫核種の括弧内には生成割合を記載した。ただし、生成割合が0.99以上は丸めて1とした。また、生成割合が1の場合は記載を省略した。 以下の核種の子孫核種については、ICRP Pub. 107*3 には子孫核種として記載があり、かつ短半減期のため放射平衡を考慮するべきであるが、ICRP Pub. 72 に換算係数が記載されていない。したがって、子孫核種の影響があったとしても、既に親核種の換算係数にその寄与分も含まれていると考え、今回の計算では考慮していない。 Ru-106、Ag-108m、Ag-110m、In-114m、Cs-137、Ce-144、Pm-148m、Pb-210、Bi-210m、Ra-226、Ac-227、Th-228、Th-229、U-238、U-235、Np-235、Pu-239、Pu-239、Pu-244 					
参考文献	Pu-239、Pu-244 *1 International Commission on Radiological Protection(1996): Age-dependent Doses to Members of the Public from Intake of Radionuclides: Part 5 Compilation of Ingestion and Inhalation Dose Coefficients, ICRP Publication 72 *2 原子力規制委員会(平成 30 年):核原料物質又は核燃料物質の製錬の 事業に関する規則等の規定に基づく線量限度等を定める告示、原子の 規制委員会告示第4号 *3 International Commission on Radiological Protection (2008): Nuclear Decay Data for Dosimetric Calculations, ICRP Publication					

核種	設定値 (Sy/Bg)	考慮する子孫核種	備考
H-3	4.20E-11	_	
Be-10	1.10E-09	_	_
C-14	5.80E-10	_	_
Na-22	3.20E-09	_	_
Si-32	3.00E-09	P-32	_
S-35	7.70E-10	_	「organic」の値を引用
C1-36	9.30E-10	-	_
K-40	6.20E-09	-	_
Ca-41	1.90E-10	-	_
Ca-45	7.10E-10	-	_
Sc-46	1.50E-09	-	_
V-49	1.80E-11	-	_
Mn-54	7.10E-10	-	_
Fe-55	3.30E-10	-	_
Fe-59	1.80E-09	-	_
Co-58	7.40E-10	-	_
Со-60	3.40E-09	-	_
Ni-59	6.30E-11	-	_
Ni-63	1.50E-10	-	_
Zn-65	3.90E-09	_	_
Se-75	2.60E-09	_	_
Se-79	2.90E-09	_	_
Rb-87	1.50E-09	_	_
Sr-85	5.60E-10	_	_
Sr-89	2.60E-09	-	_
Sr-90	3.10E-08	Y-90	_
Y-91	2.40E-09	_	_
Zr-93	1.20E-09	Nb-93m(9.75E-01)	_
Zr-95	1.50E-09	Nb-95, Nb-95m(1.0802E-02)	-
Nb-91	4.60E-11	_	-
Nb-92	1.00E-09	-	-
Nb-93m	1.20E-10	-	-
Nb-94	1.70E-09	-	-
Nb-95	5.80E-10	-	_
Mo-93	3.20E-09	Nb-93m(8.8E-01)	-
Tc-97	6.80E-11	-	-
Tc-97m	5.50E-10	-	-
Tc-98	2.00E-09	-	-
Tc-99	6.40E-10	-	-
Ru-103	7.30E-10	Rh-103m(9.8755E-01)	-

第2表 核種 iの経口摂取による線量換算係数(1/5)

核種	設定値	考慮する子孫核種	備考
Pu-106	(SV/DQ)	_	_
Ru 100 Rh-102	7.00E 09	_	_
RII 102	2.00E 09		
Pd-107	3.70E-11	-	_
Ag-108m	2.30E-09	-	_
Ag-110m	2.80E-09	-	_
Cd-109	2.00E-09	-	-
Cd-113	2.50E-08	-	
Cd-113m	2.30E-08	_	ナ孫核種に Cd-113 かめるか親核種よ り半減期が長いため考慮しない。
Cd-115m	3.30E-09	In-115m(1.0578E-04)	子孫核種に In-115 があるが親核種よ り半減期が長いため考慮しない。
In-114m	4.10E-09	-	-
In-115	3.20E-08	-	_
Sn-113	7.60E-10	In-113m	_
Sn-119m	3.40E-10	-	_
Sn-121m	5.60E-10	Sn-121 (7. 760E-01)	-
Sn-123	2.10E-09	_	_
Sn-126	5.10E-09	Sb-126(1.4E-01), Sb-126m	子孫核種は Sb-126m であるが Sb-126m の子孫核種に Sb-126 があるためその 2 つを考慮した。
Sb-124	2.50E-09	_	_
Sb-125	1.30E-09	Te-125m(2.3136E-01)	_
Te-121m	2.70E-09	Te-121 (8.86E-01)	_
Te-123	4.40E-09	_	-
Te-123m	1.40E-09	_	_
Te-125m	8.70E-10	-	_
Te-127m	2.50E-09	Te-127 (9. 760E-01)	_
Te-129m	3.00E-09	Te-129(6.3E-01)	子孫核種に I-129 があるが親核種よ り半減期が長いため考慮しない。
I-125	1.50E-08	-	_
I-129	1.10E-07	-	_
Cs-134	1.90E-08	-	_
Cs-135	2.00E-09	-	_
Cs-137	1.30E-08	-	_
Ba-133	1.50E-09	-	_
La-137	8.10E-11	-	-
La-138	1.10E-09	-	-
Ce-139	2.60E-10	-	_
Ce-141	7.10E-10	-	_
Ce-144	5.30E-09	Pr-144	子孫核種に Nd-144 があるが親核種よ り半減期が長いため考慮しない。
Nd-144	4.10E-08	-	_

第2表 核種 iの経口摂取による線量換算係数(2/5)

核種	設定値 (Sv/Ba)	考慮する子孫核種	備考
Pm-145	1.10E-10	_	_
Pm-146	9.00E-10	_	子孫核種に Sm-146 があるが親核種よ り半減期が長いため考慮しない。
Pm-147	2.60E-10	-	子孫核種に Sm-147 があるが親核種よ り半減期が長いため考慮しない。
Pm-148m	1.80E-09	Pm-148(4.2E-02)	子孫核種に Sm-148 があるが親核種よ り半減期が長いため考慮しない。
Sm-145	2.10E-10	-	子孫核種に Pm-145 があるが親核種よ り半減期が長いため考慮しない。
Sm-146	5.40E-08	-	-
Sm-147	4.90E-08	-	-
Sm-148	4.30E-08	-	-
Sm-151	9.80E-11	-	-
Eu-149	1.00E-10	-	-
Eu-150	1.30E-09	-	-
Eu-152	1.40E-09	_	子孫核種に Gd-152 があるが親核種よ り半減期が長いため考慮しない。
Eu-154	2.00E-09	-	-
Eu-155	3.20E-10	_	-
Gd-152	4.10E-08	_	-
Gd-153	2.70E-10	_	-
Tb-157	3.40E-11	_	-
Tb-160	1.60E-09	-	-
Dy-159	1.00E-10	-	-
Ho-163	6.80E-12	-	-
Ho-166m	2.00E-09	-	-
Tm-170	1.30E-09	_	-
Tm-171	1.10E-10	_	-
Yb-169	7.10E-10	_	-
Lu-176	1.80E-09	_	_
Lu-177m	1.80E-09	Lu-177 (2. 17E-01)	_
Hf-175	4.10E-10	_	_
Hf-181	1.10E-09	_	-
Hf-182	4.50E-09	Ta-182	-
Ta-180m	8.40E-10	_	Pub.72 における Ta-180 の値(半減期 から判断した。)。
Ta-182	1.50E-09	-	_
W-181	7.60E-11	-	-
W-185	4.40E-10	-	-
₩-188	3.50E-09	Re-188	-
Re-187	5.10E-12	-	_
0s-185	5.10E-10	-	_

第2表 核種 iの経口摂取による線量換算係数(3/5)

核種	設定値 (Sv/Bq)	考慮する子孫核種	備考
0s-194	3.70E-09	Ir-194	-
Ir-192	1.40E-09	_	-
Ir-192m	1.70E-09	Ir-192	Ir-192mはPub.107ではIr-192nと記 載されている(半減期から判断し た。)。
Ir-194m	2.10E-09	-	-
Pt-190	6.80E-09	-	-
Pt-193	3.10E-11	_	_
Hg-203	1.90E-09	_	「organic」の最大値を引用。
T1-204	1.20E-09	-	-
Pb-205	2.80E-10	-	-
Pb-210	6.90E-07	Bi-210	-
Bi-208	1.20E-09	-	-
Bi-210m	1.50E-08	-	-
Po-210	1.20E-06	-	-
Ra-226	2.80E-07	Pb-214, Bi-214, T1-210(2.1E-04)	Pub. 107 の崩壊系列の図参照。
Ra-228	6.90E-07	Ac-228	_
Ac-227	1.20E-06	Th-227 (9. 862E-01), Fr-223 (1. 38E-02), Ra-223, Pb-211	-
Th-228	1.40E-07	Ra-224, Pb-212, Bi-212	_
Th-229	6.10E-07	Ra-225, Ac-225, Bi-213, Pb-209	_
Th-230	2.10E-07	-	-
Th-232	2.30E-07	-	_
Pa-231	7.10E-07	-	-
U-232	3.30E-07	-	-
U-233	5.10E-08	-	_
U-234	4.90E-08	-	_
U-235	4.70E-08	Th-231	-
U-236	4.70E-08	-	_
U-238	4.80E-08	Th-234, Pa-234	-
Np-235	5.30E-11	_	子孫核種に U-235, Pa-231 があるが親 核種より半減期が長いため考慮しな い。
Np-236	1.70E-08	Pa-232(1.6E-03)	-
Np-237	1.10E-07	Pa-233	-
Pu-236	8.70E-08	-	-
Pu-237	1.00E-10	-	-
Pu-238	2.30E-07	-	-

第2表 核種 iの経口摂取による線量換算係数(4/5)

核種	設定値 (Sv/Bq)	考慮する子孫核種	備考
Pu-239	2.50E-07	_	-
Pu-240	2.50E-07	-	-
Pu-241	4.80E-09	U-237 (2. 45E-05)	子孫核種には Am-241, Np-237 がある が親核種より半減期が長いため考慮 しない。
Pu-242	2.40E-07	_	-
Pu-244	2.40E-07	U-240, Np-240(1.1E-03)	-
Am-241	2.00E-07	-	-
Am-242m	1.90E-07	Am-242, Np-238(4.5E-03)	-
Am-243	2.00E-07	Np-239	-
Cm-241	9.10E-10	-	-
Cm-242	1.20E-08	-	-
Cm-243	1.50E-07	-	-
Cm-244	1.20E-07	-	-
Cm-245	2.10E-07	_	-
Cm-246	2.10E-07	_	-
Cm-247	1.90E-07	Pu-243	-
Cm-248	7.70E-07	_	-
Cm-250	4.40E-06	Pu-246(1.8E-01), Bk-250(8.0E-02), Am-246m(1.8E-01)	-
Bk-249	9.70E-10	Am-245(1.45E-05)	子孫核種に Cf-249 があるが親核種よ り半減期が長いため考慮しない。
Cf-249	3.50E-07		-
Cf-250	1.60E-07	_	-
Cf-251	3.60E-07	_	-
Cf-252	9.00E-08	_	-
Cf-254	4.00E-07	-	-
Es-254	2.80E-08	Bk-250, Fm-254(1.74E-06)	-
Es-255	8.30E-09	Bk-251(8E-02), Fm-255(9.2E-01)	-

第2表 核種 iの経口摂取による線量換算係数(5/5)

	名称	単位
パラメータ	核種 iの外部放射線に係る線量換算係数	[(Sv/h)/(Bq/kg)]
設 定 値	第3表参照。 なお、評価条件の詳細については、添付「外部放射績 数評価条件」参照。	泉に係る線量換算係
設定根拠	点減衰核積分コード QAD-CGGP2R ^{*1} を使用して計算し 地表からの被ばくを近似するため、直径 200m、厚さ 想定し、その中央表面から距離 1m の地点を評価点と JAERI-M6928 ^{*2} の普通コンクリートを用いた。核種別 る各核種の壊変当たりの放出光子については、ORIGE 群)を用いた。 表内の考慮する子孫核種の括弧内には生成割合を記述 成割合が 0.99 以上は丸めて 1 とした。また、生成割 を省略した。	た。計算モデルは、 2m の円板状線源を した。地表の組成は 換算係数算出に用い N2 のライブラリ(18 載した。ただし、生 合が 1 の場合は記載
参考文献	 *1 Yukio SAKAMOTO and Shun-ichi TANAKA(1990 G33-GP2: REVISED VERSIONS OF QAD-CGGP AND (THE CONVERSION FACTORS FROM EXPOSURE TO AM DOSE EQUIVALENTS), JAERI-M 90-110 *2 小山謹二、奥村芳弘、古田公人、宮坂駿一(1977 数;中性子 100 群・ガンマ線 20 群・P5 近似: J): QAD-CGGP2 AND G33-GP (CODES WITH IBIENT AND MAXIMUM 7):遮蔽材料の群定 AERI-M-6928

核種	設定値 (Str /h) / (Pa /lta)	考慮する子孫核種
Н–3	$\frac{(3\sqrt{11})}{2}$ (Dq/ kg)	_
Be-10	4 7F-14	_
C-14	7 0E-16	_
Na-22	6.3E-10	_
Si-32	8. 3E-13	P-32
S-35	8.0E-16	_
C1-36	1. 3E-13	_
K-40	4.5E-11	-
Ca-41	0	_
Ca-45	3.6E-15	_
Sc-46	5.7E-10	_
V-49	9.5E-17	_
Mn-54	2.5E-10	_
Fe-55	1.8E-16	_
Fe-59	3.5E-10	-
Co-58	2.9E-10	_
Со-60	7.3E-10	_
Ni-59	4.9E-15	-
Ni-63	1.1E-17	_
Zn-65	1.7E-10	_
Se-75	7.8E-11	_
Se-79	9.8E-16	_
Rb-87	4.1E-15	_
Sr-85	1.6E-10	_
Sr-89	6.5E-13	_
Sr-90	1.7E-12	Y-90
Y-91	1.7E-12	-
Zr-93	3.2E-15	Nb-93m (9. 75E-01)
Zr-95	4.8E-10	Nb-95, Nb-95m (1. 0802E-02)
Nb-91	4.7E-13	-
Nb-92	4.3E-10	-
Nb-93m	3.3E-15	-
Nb-94	4.7E-10	-
Nb-95	2.4E-10	-
Mo-93	2.2E-14	Nb-93m (8. 8E-01)
Tc-97	1.2E-15	-
Tc-97m	5.4E-14	-
Tc-98	4. 0E-10	-
Tc-99	5.2E-15	
Ku-103	1.6E-10	Kh-103m(9.8755E-01)
Ku-106	6.6E-11	Kn-106
Rh-102	1. 3E-10	-
Pd-107	2. 3E-19	-
Ag-108m	4.9E-10	Ag-108 (8. 7E-02)

第3表 核種 iの外部放射線に係る線量換算係数(1/4)

核種	設定値	考慮する子孫核種	
	(Sv/h)/(Bq/kg)		
Ag-110m	7.5E-10	Ag-110(1.36E-02)	
Cd-109	1.5E-13	-	
Cd-113	7.0E-15	-	
Cd-113m	5.8E-14	-	
Cd-115m	5.6E-12	In-115m(1.0578E-04)	
In-114m	2.3E-11	In-114 (9. 675E-01)	
In-115	2.7E-14	-	
Sn-113	6.9E-11	In-113m	
Sn-119m	1.3E-13	-	
Sn-121m	1.0E-13	Sn-121 (7. 760E-01)	
Sn-123	2.8E-12	-	
Sn-126	6.0E-10	Sb-126(1.4E-01), Sb-126m	
Sb-124	5.3E-10	-	
Sb-125	1.3E-10	Te-125m(2.3136E-01)	
Te-121m	1.9E-10	Te-121 (8. 86E-01)	
Te-123	4.2E-16	-	
Te-123m	4.7E-11	-	
Te-125m	8.0E-13	-	
Te-127m	1.4E-12	Te-127 (9. 760E-01)	
Te-129m	1.9E-11	Te-129(6.3E-01)	
I-125	5.8E-13	-	
I-129	7.2E-13	_	
Cs-134	4. 7E-10	_	
Cs-135	1.4E-15	-	
Cs-137	1.7E-10	Ba-137m(9.4399E-01)	
Ba-133	1.0E-10	_	
La-137	8.0E-13	-	
La-138	8.2E-11	_	
Ce-139	4.6E-11	-	
Ce-141	1.1E-11	-	
Ce-144	1.4E-11	Pr-144.Pr-144m(9.7699E-03)	
Nd-144	3.2E-18	-	
Pm-145	1.2E-12	_	
Pm-146	2.1E-10	_	
Pm-147	2. 7E-15	_	
Pm-148m	5 8E-10	Pm-148(4_2E-02)	
Sm-145	2 2E-12	-	
Sm-146	3 2F-18	_	
Sm-147	3 2F-18	_	
Sm 147 Sm-1/18	3.2E 10	_	
Sm 140	9.5E-17	_	
$F_{11} = 1/10$	9.0E 17 9.0F-19	_	
F11-150	1 1F-10	_	
Eu 150	2 2F_10	_	
Eu 192	J. JE-10		

第3表 核種 iの外部放射線に係る線量換算係数(2/4)

核種	設定値 (Sv/h)/(Bq/kg)	考慮する子孫核種
Eu-154	3.6E-10	_
Eu-155	1.4E-11	_
Gd-152	3.2E-18	_
Gd-153	1.0E-11	_
Tb-157	6.5E-12	_
Tb-160	3.0E-10	_
Dy-159	1.7E-12	_
Ho-163	0	_
Ho-166m	5.2E-10	_
Tm-170	5.7E-13	_
Tm-171	4.3E-14	_
Yb-169	6.0E-11	_
Lu-176	1.3E-10	_
Lu-177m	2.4E-10	Lu-177 (2. 17E-01)
Hf-175	8.7E-11	-
Hf-181	1.5E-10	_
Hf-182	4.1E-10	Ta-182
Ta-180m	0	_
Ta-182	3.6E-10	_
W-181	2.8E-12	_
W-185	1. 7E-14	_
W-188	1.6E-11	Re-188
Re-187	0	-
0s-185	1.9E-10	-
0s-194	2.7E-11	Ir-194
Ir-192	2.2E-10	_
Ir-192m	2.2E-10	Ir-192
Ir-194m	6.6E-10	-
Pt-190	3.2E-18	-
Pt-193	2.4E-16	-
Hg-203	5.8E-11	_
T1-204	1.3E-13	_
Pb-205	2.4E-16	_
Pb-210	4.0E-13	Bi-210, Hg-206(1.9E-08), T1-206(1.339E-06)
Bi-208	7.3E-10	_
Bi-210m	3.1E-18	T1-206
Po-210	2.5E-15	_
Ra-226	5.0E-10	Rn-222, Po-218, Pb-214, Bi-214, Po-214, At-218 (2. 0E-04), T1-210 (2. 1E-04), Rn-218 (2. 0E-07)
Ra-228	2.7E-10	Ac-228
Ac-227	1.2E-10	Th-227 (9.862E-01), Fr-223 (1.38E-02), Ra-223, Rn-219, Po-215, Pb-211, Bi-211, T1-207, Po-211 (2.76E-03), At-219 (8.28E-07), Bi-215 (8.0316E-07)

第3表 核種 iの外部放射線に係る線量換算係数(3/4)

核種	設定値 (Sv/h)/(Bq/kg)	考慮する子孫核種
Th-228	4.5E-10	Ra-224, Rn-220, Po-216, Pb-212, Bi-212, Po-212 (6. 406E-01), T1-208 (3. 594E-01)
Th-229	9.3E-11	Ra-225, Ac-225, Fr-221, At-217, Bi-213, Po-213 (9. 791E-01), Pb-209, T1-209 (2. 09E-02)
Th-230	9.0E-14	_
Th-232	3.8E-14	_
Pa-231	1.1E-11	_
U-232	6.3E-14	_
U-233	8.5E-14	_
U-234	2.7E-14	-
U-235	5.1E-11	Th-231
U-236	1.3E-14	-
U-238	7.5E-12	Th-234, Pa-234m, Pa-234(1, 6E-03)
Np-235	2.8E-13	U-235m (3, 9933E-03)
Np-236	2. 3E-11	Pa=232(1, 6E=03)
Np-237	6. 7E-11	Pa-233
Pu-236	6. 0E-15	-
Pu-237	1.0E-22	_
Pu-238	6.6E-15	-
Pu-239	1.5E-14	-
Pu-240	7.1E-15	-
Pu-241	1.4E-15	U-237 (2. 45E-05)
Pu-242	3.2E-14	-
Pu-244	9.9E-11	U-240, Np-240m, Np-240(1.1E-03)
Am-241	3.5E-12	-
Am-242m	4.6E-12	Am-242, Np-238 (4. 5E-03)
Am-243	6.2E-11	Np-239
Cm = 241	3. 2E-20	
Cm=242	7.1E-10 2.9E-11	_
Cm=243	$3.8E^{-11}$	_
Cm-245	2 5E-11	_
Cm-246	1. 1E-12	_
Cm-247	9 6E-11	P11-243
Cm-248	3.0E-11 3.0F-10	-
Cm-250	2 2F-09	$P_{11}=246(1 \text{ SE}=0.1) \text{ Bk}=250(8 \text{ OE}=0.2) \text{ Am}=246 \text{ m}(1 \text{ SE}=0.1)$
$\frac{\text{Clil} 230}{\text{Bl} - 249}$	2.2E 09	Am = 245(1.45E - 0.5)
Cf-240	0 1F-11	-
Cf_{-250}	9 7F_19	_
Cf 250	2.7E 12 9.4E 11	
Cf 250	2.40^{-11}	-
Cf 054	1. 1E=10	
UI-254	3. 5E-09	
Es-254	2.5E-10	BK-250, Fm-254 (1. 74E-06)
Es-255	1.7E-12	Bk-251(8E-02), Fm-255(9.2E-01)

第3表 核種 iの外部放射線に係る線量換算係数(4/4)

外部放射線に係る線量換算係数評価条件

1. 使用コード

点減衰核積分コード QAD-CGGP2R を使用した。QAD-CGGP2R は 3 次元の点減衰核 (Point Kernel Ray Tracing) 法により遮蔽体内でのガンマ線の透過を解析するためのコードである。

2. 計算モデル

地表からの被ばくを近似するため、直径 200m、厚さ 2m の円板状線源を想定し、その中央表面から距離 1m の地点を評価点とした。

 QAD-CGGP2R 計算パラメータ 添付-第1図に主な評価条件を示す。コンクリートの元素組成は添付-第1表に示す JAERI-M6928 における普通コンクリートの組成を用いた。

4. 核種別換算係数の計算パラメータ 核種別換算係数算出に用いる各核種の壊変当たりの放出光子については、ORIGEN2のライブ ラリ(18 群:添付-第2表)を用いた。

添付



線源及び覆土の物質・密度	コンクリート・1.6g/cm ³
放射能	1Bq/cm^3
y 線スペクトル	ORIGEN-2_18 群構造、各エネルギー1photon/dis

・メッシュ分割数

	0-1m	1-10m	10-100m	
半径 r	100	90	180	
	(1cm)	(10cm)	(50cm)	
	$0-360^{\circ}$			-
中心角φ	36			
	(10°)			
	0-140cm	140-190cm	190-199cm	199-200cm
高さ z	70	50	90	100
	(2cm)	(1cm)	(0.1cm)	(0.01cm)

・計算モデル



元素	組成(wt%)
Н	4.160E-01
0	5.074E+01
Mg	1.150E-01
A1	4.460E-01
Si	3.861E+01
S	7.000E-02
Ca	6.869E+00
Fe	2.738E+00
計	100

添付-第1表 JAERI-M6928 における普通コンクリートの組成

添付-第2表 ORIGEN2 におけるエネルギー群

エネルギー群(MeV)
1.00E-02
2.50E-02
3.75E-02
5.75E-02
8.50E-02
1.25E-01
2.25E-01
3.75E-01
5.75E-01
8.50E-01
1.25E+00
1.75E+00
2.25E+00
2.75E+00
3.50E+00
5.00E+00
7.00E+00
9.50E+00

	名称	単位
パラメータ	3 号廃棄物埋設施設における媒体 jの核種 iの分配係数	[m ³ /kg]
設定値	第4表、第5表参照	
設定根拠	 ・セメント系充填材(廃棄体及び埋設設備)、コンクリート 土、上部覆土及び鷹架層の分配係数の設定方法について 資料8「線量評価パラメーター分配係数-」を参照。 ・セメント系充填材(廃棄体及び埋設設備)、コンクリート 土、上部覆土及び鷹架層の分配係数のうち、上記に記載 IAEA TRS No. 364^{*1}の文献値を用いる。 ・上記以外の場合は、上記の元素と化学的類似性を考慮し ・灌漑土壌の分配係数については、文献値を用いる。IAE の有機土に値がある元素は、それを設定値とし、それ以いては、IAEA TECDOC-401^{*2}、IAEA TECDOC-1000^{*3}及びの された値のうち最も大きいものを設定値とした。なお、 配係数は、確からしい設定と厳しい設定で同じ設定値を ら、第4表にのみ設定値を記載する。 ・C1 については、「塩素の土壌-農作物移行係数」^{*5}から 	 、難透水性覆 は、補足説明 、難透水性覆 載がない元素は 設定する。 A TRS No. 364^{*1} 以外の元素につ RNL-5786^{*4}に示 灌瓶1公 シ別用した。
参考文献	 *1 International Atomic Energy Agency(1994): Handb Parameter Values for the Prediction of Radionucl in Temperate Environments, TECHNICAL REPORTS S *2 International Atomic Energy Agency(1987): EXEMP RADIATION SOURCES AND PRACTICES FROM REGULATOR IAEA-TECDOC-401 *3 International Atomic Energy Agency(1998): Clear materials resulting from the use of radionuclide industry and research, IAEA-TECDOC-1000 *4 C. F. Baes III, R. D. Sharp, A. L. Sjoreen and R. W A Review and Analysis of Parameters for Assessin Environmentally Released Radionuclides through ORNL-5786 *5 日本エヌ・ユー・エス株式会社(2010): 塩素の土壌- 数、社団法人 日本原子力学会「2010 年春の年会」 	ook of .ide Transfer ERIES No.364 TION OF Y CONTROL, ance of s in medicine, . Shor(1984): g Transport of Agriculture, -農作物移行係

元素		埋設設備内の分	予配係数(m³/kg)		難透水性覆土 の分配係数	上部覆土の 分配係数	鷹架層の 分配係数	灌漑土壌の 分配係数
	廃棄体	充塡モルタル	コンクリート	上部空隙	(m^3/kg)	(m^3/kg)	(m^3/kg)	(m^3/kg)
Н	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00
Be	2.0E-01	2.0E-01	3.0E-03	0.0E+00	3.0E-03	1.0E-01	1.0E-01	3.0E+00
С	5.0E-02	5.0E-02	5.0E-02	0.0E+00	0.0E+00	1.0E-04	1.0E-04	2.0E-03
Na	1.0E-01	1.0E-01	2.0E-02	0.0E+00	1.0E+00	9.0E-01	9.0E-01	1.0E+00
Si	2.5E-03	2.5E-03	2.5E-03	0.0E+00	1.8E-01	3.3E-02	3.3E-02	4.0E-01
S	2.5E-03	2.5E-03	2.5E-03	0.0E+00	1.8E-01	3.3E-02	3.3E-02	3.0E-02
C1	5.0E-04	5.0E-04	8.0E-04	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	1.5E-03
K	1.0E-01	1.0E-01	2.0E-02	0.0E+00	1.0E+00	9.0E-01	9.0E-01	1.0E+00
Ca	2.0E-02	2.0E-02	2.0E-03	0.0E+00	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01	1.1 E-01
Sc	2.0E+00	2.0E+00	6.0E-01	0.0E+00	5.0E-01	2.0E-02	2.0E-02	1.0E+00
V	2.0E+00	2.0E+00	6.0E-01	0.0E+00	5.0E-01	2.0E-02	2.0E-02	1.0E+00
Mn	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	4.9 E-01
Fe	2.0E-01	2.0E-01	3.0E-03	0.0E+00	3.0E-03	1.0E-01	1.0E-01	4.9E+00
Со	2.0E-01	2.0E-01	3.0E-03	0.0E+00	3.0E-03	1.0E-01	1.0E-01	9.9E-01
Ni	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	1.1E+00
Zn	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	1.6E+00
Se	2.5E-03	2.5E-03	2.5E-03	0.0E+00	7.4E-01	1.5E-01	1.5E-01	1.8E+00
Rb	1.0E-01	1.0E-01	2.0E-02	0.0E+00	1.0E+00	9.0E-01	9.0E-01	6.7E-01
Sr	2.0E-02	2.0E-02	2.0E-03	0.0E+00	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01	1.5E-01
Y	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	4.0E+00
Zr	2.0E+00	2.0E+00	6.0E-01	0.0E+00	5.0E-01	2.0E-02	2.0E-02	7.3E+00
Nb	2.0E+00	2.0E+00	6.0E-01	0.0E+00	5.0E-01	2.0E-02	2.0E-02	2.0E+00
Mo	2.0E-02	2.0E-02	9.0E-03	0.0E+00	3.0E-04	1.0E-04	1.0E-04	2.7E-02
Tc	2.0E-04	2.0E-04	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	1.5E-03
Ru	1.3E-03	1.3E-03	1.3E-03	0.0E+00	4.0E-01	5.5E-02	5.5E-02	6.6E+01

第4表 3号廃棄物埋設施設における媒体 jの分配係数(確からしい設定)(1/3)

元素		埋設設備内の分	↑配係数(m³/kg)		難透水性覆土 の分配係数	上部覆土の 分配係数	鷹架層の 分配係数	灌漑土壌の 分配係数
	廃棄体	充塡モルタル	コンクリート	上部空隙	(m³/kg)	(m³/kg)	(m³/kg)	(m³/kg)
Rh	1.3E-03	1.3E-03	1.3E-03	0.0E+00	2.7E-01	5.5E-02	5.5E-02	6.0E-02
Pd	1.3E-03	1.3E-03	1.3E-03	0.0E+00	2.7E-01	5.5E-02	5.5E-02	6.7E-01
Ag	1.0E-01	1.0E-01	2.0E-02	0.0E+00	1.0E+00	9.0E-01	9.0E-01	1.5E+01
Cd	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	8.1E-01
In	2.0E+00	2.0E+00	6.0E-01	0.0E+00	5.0E-01	2.0E-02	2.0E-02	1.5E+00
Sn	2.5E-01	2.5E-01	2.5E-01	0.0E+00	6.7E-01	1.3E-01	1.3E-01	1.6E+00
Sb	2.0E+00	2.0E+00	6.0E-01	0.0E+00	5.0E-01	2.0E-02	2.0E-02	5.4E-01
Te	2.5E-03	2.5E-03	2.5E-03	0.0E+00	1.8E-01	3.3E-02	3.3E-02	3.0E-01
Ι	1.0E-04	1.0E-04	3.0E-04	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	2.7E-02
Cs	1.0E-01	1.0E-01	2.0E-02	0.0E+00	1.0E+00	9.0E-01	9.0E-01	2.7E-01
Ba	2.0E-02	2.0E-02	2.0E-03	0.0E+00	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01	6.0E-02
La	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	6.5E-01
Се	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	3.0E+00
Nd	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	6.5E-01
Pm	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	1.0E+00
Sm	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	3.0E+00
Eu	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	6.5E-01
Gd	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	6.5E-01
Tb	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	6.5E-01
Dy	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	6.5E-01
Но	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	3.0E+00
Tm	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	6.5E-01
Yb	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	6.5E-01
Lu	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	6.5E-01

第4表 3号廃棄物埋設施設における媒体 jの分配係数(確からしい設定)(2/3)

元素		埋設設備内の分	f配係数(m³/kg)		難透水性覆土 の分配係数	上部覆土の 分配係数	鷹架層の 分配係数	灌漑土壌の 分配係数
	廃棄体	充塡モルタル	コンクリート	上部空隙	(m³/kg)	(m³/kg)	(m³/kg)	(m³/kg)
Hf	2.0E+00	2.0E+00	6.0E-01	0.0E+00	5.0E-01	2.0E-02	2.0E-02	5.4E+00
Ta	2.0E-04	2.0E-04	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	3.0E+00
W	2.0E-04	2.0E-04	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	1.5E-01
Re	2.0E-04	2.0E-04	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	7.5E-03
0s	1.3E-03	1.3E-03	1.3E-03	0.0E+00	2.7E-01	5.5E-02	5.5E-02	4.5E-01
Ir	1.3E-03	1.3E-03	1.3E-03	0.0E+00	2.7E-01	5.5E-02	5.5E-02	1.5E-01
Pt	1.3E-03	1.3E-03	1.3E-03	0.0E+00	2.7E-01	5.5E-02	5.5E-02	9.0E-02
Hg	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01
T1	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	1.5E+00
Pb	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	2.2E+01
Bi	2.0E+00	2.0E+00	6.0E-01	0.0E+00	5.0E-01	2.0E-02	2.0E-02	1.5E+00
Ро	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01	6.6E+00
Ra	2.0E-02	2.0E-02	2.0E-03	0.0E+00	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01	2.4E+00
Ac	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01	0.0E+00	6.0E+00	1.0E-01	1.0E-01	5.4E+00
Th	4.0E-01	4.0E-01	1.0E-01	0.0E+00	3.0E-02	2.0E-02	2.0E-02	8.9E+01
Pa	4.0E-01	4.0E-01	1.0E-01	0.0E+00	3.0E-02	2.0E-02	2.0E-02	6.6E+00
U	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	9.0E-03	1.0E-03	1.0E-03	4.0E-01
Np	0.0E+00	0.0E+00	7.0E-03	0.0E+00	0.0E+00	9.0E-04	9.0E-04	1.2E+00
Pu	4.0E-01	4.0E-01	1.0E-01	0.0E+00	3.0E-02	2.0E-02	2.0E-02	1.8E+00
Am	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01	0.0E+00	6.0E+00	1.0E-01	1.0E-01	1.1E+02
Cm	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01	0.0E+00	6.0E+00	1.0E-01	1.0E-01	1.2E+01
Bk	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01	0.0E+00	6.0E+00	1.0E-01	1.0E-01	1.2E+01
Cf	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01	0.0E+00	6.0E+00	1.0E-01	1.0E-01	1.2E+01
Es	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01	0.0E+00	6.0E+00	1.0E-01	1.0E-01	1.2E+01

第4表 3号廃棄物埋設施設における媒体 jの分配係数(確からしい設定)(3/3)

元素		埋設設備内の分	配係数(m³/kg)		難透水性覆土 の分配係数	上部覆土の 分配係数	鷹架層の分配係数
	廃棄体	充塡モルタル	コンクリート	上部空隙	(m^3/kg)	(m^3/kg)	(m³/kg)
Н	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00
Be	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-03	0.0E+00	3.0E-03	1.0E-01	1.0E-01
С	5.0E-02	5.0E-02	5.0E-02	0.0E+00	0.0E+00	1.0E-04	1.0E-04
Na	1.0E-01	1.0E-01	2.0E-02	0.0E+00	1.0E+00	9.0E-01	9.0E-01
Si	2.5E-03	2.5E-03	2.5E-03	0.0E+00	1.8E-01	3.3E-02	3.3E-02
S	2.5E-03	2.5E-03	2.5E-03	0.0E+00	1.8E-01	3.3E-02	3.3E-02
C1	5.0E-04	5.0E-04	8.0E-04	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00
K	1.0E-01	1.0E-01	2.0E-02	0.0E+00	1.0E+00	9.0E-01	9.0E-01
Ca	2.0E-02	2.0E-02	2.0E-03	0.0E+00	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01
Sc	1.0E-01	1.0E-01	3.0E-02	0.0E+00	1.0E-01	2.0E-02	2.0E-02
V	1.0E-01	1.0E-01	3.0E-02	0.0E+00	1.0E-01	2.0E-02	2.0E-02
Mn	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
Fe	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-03	0.0E+00	3.0E-03	1.0E-01	1.0E-01
Со	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-03	0.0E+00	3.0E-03	1.0E-01	1.0E-01
Ni	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
Zn	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
Se	2.5E-03	2.5E-03	2.5E-03	0.0E+00	7.4E-01	1.5E-01	1.5E-01
Rb	1.0E-01	1.0E-01	2.0E-02	0.0E+00	1.0E+00	9.0E-01	9.0E-01
Sr	2.0E-02	2.0E-02	2.0E-03	0.0E+00	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01
Y	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
Zr	1.0E-01	1.0E-01	3.0E-02	0.0E + 00	1.0E-01	2.0E-02	2.0E-02
Nb	1.0E-01	1.0E-01	3.0E-02	0.0E + 00	1.0E-01	2.0E-02	2.0E-02
Mo	2.0E-02	2.0E-02	9.0E-03	0.0E+00	3.0E-04	1.0E-04	1.0E-04
Tc	2.0E-04	2.0E-04	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00
Ru	1.3E-03	1.3E-03	1.3E-03	0.0E+00	4.0E-01	5.5E-02	5.5E-02

第5表 3号廃棄物埋設施設における媒体 jの分配係数(厳しい設定)(1/3)

一志妻		埋設設備内の分	配係数(m ³ /kg)		難透水性覆土の公配係数	上部覆土の 公配係数	鷹架層の分配係数
九米	廃棄体	充塡モルタル	コンクリート	上部空隙	(m ³ /kg)	(m ³ /kg)	(m^3/kg)
Rh	1.3E-03	1.3E-03	1.3E-03	0.0E+00	2.7E-01	5.5E-02	5.5E-02
Pd	1.3E-03	1.3E-03	1.3E-03	0.0E+00	2.7E-01	5.5E-02	5.5E-02
Ag	1.0E-01	1.0E-01	2.0E-02	0.0E+00	1.0E+00	9.0E-01	9.0E-01
Cd	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
In	1.0E-01	1.0E-01	3.0E-02	0.0E+00	1.0E-01	2.0E-02	2.0E-02
Sn	2.5E-01	2.5E-01	2.5E-01	0.0E+00	6.7E-01	1.3E-01	1.3E-01
Sb	1.0E-01	1.0E-01	3.0E-02	0.0E+00	1.0E-01	2.0E-02	2.0E-02
Te	2.5E-03	2.5E-03	2.5E-03	0.0E+00	1.8E-01	3.3E-02	3.3E-02
Ι	1.0E-04	1.0E-04	3.0E-04	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00
Cs	1.0E-01	1.0E-01	2.0E-02	0.0E+00	1.0E+00	9.0E-01	9.0E-01
Ba	2.0E-02	2.0E-02	2.0E-03	0.0E+00	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01
La	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
Ce	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
Nd	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
Pm	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
Sm	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
Eu	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
Gd	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
Tb	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
Dy	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
Но	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
Tm	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
Yb	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
Lu	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
Hf	1.0E-01	1.0E-01	3.0E-02	0.0E+00	1.0E-01	2.0E-02	2.0E-02

|--|

一步		埋設設備内の分	P配係数(m³/kg)		難透水性覆土の分配係数	上部覆土の 公配係数	鷹架層の分配係数
九希	廃棄体	充塡モルタル	コンクリート	上部空隙	(m ³ /kg)	(m^3/kg)	(m^3/kg)
Ta	2.0E-04	2.0E-04	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00
W	2.0E-04	2.0E-04	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00
Re	2.0E-04	2.0E-04	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00
0s	1.3E-03	1.3E-03	1.3E-03	0.0E+00	2.7E-01	5.5E-02	5.5E-02
Ir	1.3E-03	1.3E-03	1.3E-03	0.0E+00	2.7E-01	5.5E-02	5.5E-02
Pt	1.3E-03	1.3E-03	1.3E-03	0.0E+00	2.7E-01	5.5E-02	5.5E-02
Hg	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
T1	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
Pb	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
Bi	1.0E-01	1.0E-01	3.0E-02	0.0E+00	1.0E-01	2.0E-02	2.0E-02
Ро	9.0E-03	9.0E-03	1.0E-02	0.0E+00	7.0E-02	1.0E-01	1.0E-01
Ra	2.0E-02	2.0E-02	2.0E-03	0.0E+00	1.0E-01	1.0E-01	1.0E-01
Ac	2.0E-02	2.0E-02	3.0E-02	0.0E+00	2.0E+00	1.0E-01	1.0E-01
Th	8.0E-02	8.0E-02	2.0E-02	0.0E+00	3.0E-02	2.0E-02	2.0E-02
Pa	8.0E-02	8.0E-02	2.0E-02	0.0E+00	3.0E-02	2.0E-02	2.0E-02
U	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	0.0E+00	9.0E-03	1.0E-03	1.0E-03
Np	0.0E+00	0.0E+00	1.0E-03	0.0E+00	0.0E+00	9.0E-04	9.0E-04
Pu	8.0E-02	8.0E-02	2.0E-02	0.0E+00	3.0E-02	2.0E-02	2.0E-02
Am	2.0E-02	2.0E-02	3.0E-02	0.0E+00	2.0E+00	1.0E-01	1.0E-01
Cm	2.0E-02	2.0E-02	3.0E-02	0.0E+00	2.0E+00	1.0E-01	1.0E-01
Bk	2.0E-02	2.0E-02	3.0E-02	0.0E+00	2.0E+00	1.0E-01	1.0E-01
Cf	2.0E-02	2.0E-02	3.0E-02	0.0E+00	2.0E+00	1.0E-01	1.0E-01
Es	2.0E-02	2.0E-02	3.0E-02	0.0E+00	2.0E+00	1.0E-01	1.0E-01

吊り衣 5 万庑来初埕叹旭叹にわける殊件 / り刀間(床数(取しい) 取足) (5/3	第5表	3 号廃棄物埋設施設における媒体 j の分配係数(厳しい設定)(3/2	3)
---	-----	-------------------------------------	----

パラメータ 水産物 mにおける核種 iの濃縮係数 [m²/kg] 設定値 第6表参照 とな価 第6表参照 シャン タび海水貝)について、文献 1を基本とし、文献 1にない場合は文献 20~8の順、文献 1~8にない場合は文献 9の最大値を引用した。たたし、これらの文献よりも新しい文献 10に、より大きい数値が示されている場合は、その数値を採用した。 これらの文献よりも新しい文献 10に、より大きい数値が示されている場合は、その数値を採用した。 ・ この淡水魚については、より実態に近い値を設定するため、文献値ではなく尾駮沼における現地測定値を用いた。 ・ マ献 10 の淡水魚の Pu の数値は、他の文献と比較し 1,000 倍以上も大きいため、データの信頼性から考慮しないこととした。あわせて無有推動物に認けても採用しないこととした。 ・ マ献 10 の淡水魚の Du の数値は、他の文献と比較し 1,000 倍以上も大きいため、データの信頼性から考慮しないこととした。あわせて無有推動物に認けても採用しては、淡水魚及び海水魚のそれぞれのデータセットのうち、大きい方の値を魚類及び無脊椎動物における濃縮係数の設定値とした。 ・ マ献 1 IAEA SRS No.19 ^{s1} 2 文献 1 IAEA SRS No.19 ^{s1} 1 文献 2 IAEA SRS No.19 ^{s1} 2 文献 3 IAEA TRS No.364 ^{s1} 2 文献 5 IAEA SR No.44 ^{s2} 2 文献 5 IAEA TRS No.364 ^{s1} 2 文献 6 IAEA TRS No.364 ^{s1} 2 文献 8 IAEA TECDOC-1000 ^{s8} ※ NRCP No.123 ^{s0} 2 NRCP No.123 ^{s0} 3 NRCP(0C1-3585 ^{s11} 4 NRC6(CR-3585 ^{s11}			名称	単位
設定値 第6表参照 ・ 水産物の濃縮係数は、魚類(淡水魚及び海水魚)、無脊椎動物(淡水貝及び海水貝)について、文献1を基本とし、文献1にない場合は文朝 2~8の順、文献1~8にない場合は文献9の最大値を引用した。たたし、これらの文献よりも新しい文献10に、より大きい数値が示されている場合は、その数値を採用した。 ・ これらの文献よりも新しい文献10に、より大きい数値が示されている場合は、その数値を採用した。 ・ この淡水魚については、より実態に近い値を設定するため、文献値ではなく尾駮沼における現地測定値を用いた。 ・ この淡水魚のPuの数値は、他の文献と比較し1,000倍以上も大きいため、データの信頼性から考慮しないこととした。あわせて無有椎動物に関しても採用しないこととした。 ・ こ以外の核種に関しては、淡水魚及び海水魚のそれぞれのデータセットのうち、大きい方の値を魚類及び無脊椎動物における濃縮係数の設定値とした。 ・ C以外の核種に関しては、淡水魚及び海水魚のそれぞれのデータセットのうち、大きい方の値を魚類及び無脊椎動物における濃縮係数の設定値とした。 ・ たきがの調縮係数は固有の数値であり、確からしい設定と厳しい設定で共通の数値とする。 酸症とする。 ************************************	パラメータ	水産物	7 m における核種 i の濃縮係数	[m ³ /kg]
・ 水産物の濃縮係数は、魚類(淡水魚及び海水魚)、無脊椎動物(淡水貝及び海水貝)について、文献 1 を基本とし、文献 1 にない場合は文献 $2 \sim 8$ の順、文献 1 ~ 8 にない場合は文献 9 の最大値を引用した。ただし、これらの文献よりも新しい文献 10 に、より大きい数値が示されている場合は、その数値を採用した。 ・ Cの淡水魚については、より実態に近い値を設定するため、文献値ではなく尾駮沼における現地測定値を用いた。 ・ Cの淡水魚のついては、より実態に近い値を設定するため、文献値ではなく尾駮沼における現地測定値を用いた。 ・ 文献 10 の淡水魚のPuの数値は、他の文献と比較し 1,000 倍以上も大きいため、データの信頼性から考慮しないこととした。あわせて無脊椎動物に関しても採用しないこととした。 ・ C 以外の核種に関しては、淡水魚及び海水魚のそれぞれのデータセットのうち、大きい方の値を魚類及び海水魚のそれぞれのデータセットのうち、大きい方の値を魚類及び海水魚のそれぞれのデータセットのうち、大きい方の値を魚類及び海水魚のそれぞれのデータセットのうち、大きい方の値を魚類及び海水魚のそれぞれのデータセットがある、 ・ C 以外の核種に関しては、淡水魚及び海水魚のそれぞれのデータセットのうち、大きい方の値を魚類及び海水魚のそれぞれのデータセットのうち、大きい方の値を魚類及び海水魚のそれぞれのデータセットがある、 ・ C 以外の核種に関しては、淡水魚及び海水魚のそれぞれのデータセットがある、大きい方の値を魚類及び海水魚のそれぞれのデータセットがある。 ・ ア酸の濃縮係数は固有の数値であり、確からしい設定と厳しい設定で共通の数値とする。 * 水産物の濃縮係数は固有の数値であり、確からしい設定と厳しい設定で共通の数値とする。 * 水産和の濃縮係数は固有の数値であり、確からしい設定と厳しい設定で共通の数値とする。 * 水産和の数値であり、確からしい設定と厳しい設定で共通の数値とする。 * 水産和の数値であり、確からしい設定と厳しい設定 * 水産和の濃縮係数は固有の数値であり、確からしい設定と厳しい設定 * 水産和の濃縮係数は超有の数値であり、 * 水産和の数値であり、 * 水産和 「 A A TRS No. 364*4 文献 5 「 A E A TRE No. 247*6 (CRL A TRE No. 324*6	設 定 値	第6表参照		
設定根拠文献 No文献名優先順位文献1IAEA SRS No. 19*11文献2IAEA SRS No. 44*22文献3IAEA TRS No. 422*33文献4IAEA TRS No. 364*44文献5IAEA SS No. 57*55文献6IAEA TRS No. 247*66文献7IAEA TECDOC-401*77文献8IAEA TECDOC-1000*88人献9NCRP No. 123*99文献9 $UCRL-50564R1^{*10}$ 9		 水及~8 して C は 文き椎 以の値 産共物(ないのな) 献い動 以の値 産共のな 献い動 外うと 物通のもし 物通のあり (ないのな) いのちし 物通いにも 魚野の からし 物通のの たい ひょう たい ひょう たい ひょう ひょう しんしょう かいしょう かいしょう かいしょう かいしょう かいしょう かいしょう かいしょう かいしょう しんしょう しんしょ しんしょ	機縮係数は、魚類(淡水魚及び海水魚 夏)について、文献1を基本とし、文 文献1~8にない場合は文献9の最 5の文献よりも新しい文献10に、よ 合は、その数値を採用した。 については、より実態に近い値を割 交沼における現地測定値を用いた。 淡水魚のPuの数値は、他の文献と比 データの信頼性から考慮しないこと 見しては、淡水魚及び海水魚の 大きい方の値を魚類及び無脊椎動物 こ。 機縮係数は固有の数値であり、確から 数値とする。	a)、無脊椎動物(淡水貝 気献1にない場合は文献 した。ただ した。ただ した。かり大きい数値が示され 設定するため、文献値で 全較し1,000倍以上も大 ととした。あわせて無脊 のそれぞれのデータセッ 切における濃縮係数の設 しい設定と厳しい設定
DOE/RW/88.083*12 文献 10 IAEA TRS No.472*13 上記文献と比較し 大きい場合採用	設定根拠	文献 No 文献 1 文献 2 文献 3 文献 4 文献 献献 6 文献 7 文献 8 文献 1 文献 10	文献名 IAEA SRS No. 19 ^{*1} IAEA SRS No. 44 ^{*2} IAEA TRS No. 422 ^{*3} IAEA TRS No. 364 ^{*4} IAEA TRS No. 364 ^{*4} IAEA SS No. 57 ^{*5} IAEA TRS No. 247 ^{*6} IAEA TECDOC-401 ^{*7} IAEA TECDOC-1000 ^{*8} NCRP No. 123 ^{*9} UCRL-50564R1 ^{*10} NUREG/CR-3585 ^{*11} DOE/RW/88. 083 ^{*12} IAEA TRS No. 472 ^{*13}	優先順位 1 2 3 4 5 6 7 8 9 上記文献と比較し 大きい場合採用

	*1 International Atomic Energy Agency (2001) :Generic Models for Use
	in Assessing the Impact of Discharges of Radioactive Substances
	to the Environment, Safety Reports Series No.19
	*2 International Atomic Energy Agency(2005) : Derivation of
	Activity Concentration Values for Exclusion, Exemption and
	Clearance, Safety Reports Series No.44
	*3 International Atomic Energy Agency (2004) : Sediment Distribution
	Coefficients and Concentration Factors for Biota in the Marine
	Environment, Technical Reports Series No. 422
	*4 International Atomic Energy Agency (1994) : Handbook of Parameter
	Values for the Prediction of Radionuclide Transfer in Temperate
	Environments, IECHNICAL REPORTS SERIES No. 364
	*5 International Atomic Energy Agency(1982): Generic Models and
	Parameters for Assessing the Environmental Transfer of
	Groups. IAEA Safety Series No. 57
	*6 International Atomic Energy Agency (1985) · Sediment Kds and
	Concentration Factors for Radionuclides in the Marine
	Environment, IAEA Technical Reports Series No.247
	*7 International Atomic Energy Agency(1987) : EXEMPTION OF
参考文献	RADIATION SOURCES AND PRACTICES FROM REGULATORY CONTROL,
	IAEA-TECDOC-401
	*8 International Atomic Energy Agency(1998) : Clearance of
	materials resulting from the use of radionuclides in medicine,
	industry and research, IAEA-TECDOC-1000
	*9 National Council on Radiation Protection and Measurements
	(1990) : Screening models for Releases of Radionuclides to Atmosphere Surface Water and Ground NCRP Report No. 123
	*10 Stanley F. Thompson C. Ann Burton Dorothy I. Quinn Vock C
	Ng (1972) : CONCENTRATION FACTORS OF CHEMICAL ELEMENTS IN EDIBLE
	AQUATIC ORGANISMS, UCRL-50564 Rev. 1
	*11 O. I. Oztunali and G. W. Roles(1986) : De Minimis Waste Impacts
	Analysis Methodology, NUREG/CR-3585
	*12 J. Ashton and T. J. Sumerling, Associated Nuclear Services,
	Epsom. (1988) : Biosphere Database for Assessments of Radioactive
	Waste Disposals (Edition1), DOE/RW/88.083
	*13 International Atomic Energy Agency(2010) : Handbook of
	Parameter Values for the Prediction of Radionuclide Transfer in
	Terrestrial and Freshwater Environments, Technical Reports
	561165 10. 112

					水産物への濃約	鏥係数(m³/kg)				
元素	魚類 (設定値)		淡水魚		海水魚	無脊椎 (設定値)		淡水貝		海水貝
Н	1.0E-03	1.0E-03	IAEA SRS No. 44	1.0E-03	IAEA TRS No. 422	1.0E-03	9.0E-04	UCRL-50564R1	1.0E-03	IAEA TRS 422 軟体
Be	2.0E-01	1.0E-01	IAEA TRS No. 364	2.0E-01	NCRP No. 123	2.0E-01	1.0E-02	UCRL-50564R1	2.0E-01	NCRP No. 123
С	8.4E+00	8.4E+00	現地測定値	2.0E+01	IAEA TRS No. 422	9.1E+00	9.1E+00	UCRL-50564R1	2.0E+01	IAEA TRS 422 軟体
Na	1.4E-01	1.4E-01	IAEA TRS No.472 全身	1.0E-04	IAEA SRS No.19	2.0E-02	2.0E-02	IAEA SS No. 57	3.0E-04	IAEA SRS No. 19
Si	2.0E-02	2.0E-02	NCRP No. 123	1.0E-02	NCRP No. 123	3.3E-02	2.5E-02	UCRL-50564R1	3.3E-02	UCRL-50564R1
S	8.0E-01	8.0E-01	IAEA SRS No. 19	2.0E-03	IAEA SRS No. 19	1.0E-01	1.0E-01	IAEA SS No. 57	4.0E-03	IAEA SRS No. 19
C1	1.0E+00	1.0E+00	IAEA SRS No. 44	6.0E-05	IAEA TRS No. 422	1.6E-01	1.6E-01	IAEA TRS No. 472	6.0E-05	IAEA TRS 422 甲殻
К	5.0E+00	4. 0E+00	IAEA TRS No.472 全身	5.0E+00	NCRP No. 123	5.0E+00	8.3E-01	UCRL-50564R1	5.0E+00	NCRP No. 123
Ca	1.0E+00	1.0E+00	IAEA SRS No. 44	2.0E-03	IAEA TRS No. 422	3.3E-01	3.3E-01	UCRL-50564R1	5.0E-03	IAEA TRS 422 甲殻
Sc	1.0E+00	9.3E-01	IAEA TRS No.472 全身	1.0E+00	IAEA TRS No. 422	1.0E+02	3.5E+00	IAEA TRS No. 472	1.0E+02	IAEA TRS 422 軟体
V	4.0E-01	2.9E-01	IAEA TRS No.472 全身	4.0E-01	NCRP No. 123	3.0E+00	3.0E+00	UCRL-50564R1	5.0E-01	NCRP No. 123
Mn	4.5E-01	4.5E-01	IAEA TRS No.472 全身	4.0E-01	IAEA SRS No.19	1.0E+02	1.0E+02	IAEA SS No.57	5.0E+00	IAEA SRS No. 19
Fe	3.0E+00	2.0E-01	IAEA SRS No. 19	3.0E+00	IAEA SRS No. 19	3.0E+01	3.0E+00	IAEA SS No. 57	3.0E+01	IAEA SRS No. 19
Со	1.0E+00	4.0E-01	IAEA TRS No.472 全身	1.0E+00	IAEA SRS No.19	1.0E+01	1.0E+01	IAEA SS No.57	5.0E+00	IAEA SRS No. 19
Ni	1.0E+00	1.0E-01	IAEA SRS No. 19	1.0E+00	IAEA SRS No. 19	2.0E+00	1.0E-01	IAEA SS No.57	2.0E+00	IAEA SRS No. 19
Zn	4.7E+00	4. 7E+00	IAEA TRS No.472 全身	1.0E+00	IAEA SRS No. 19	5.0E+01	1.0E+01	IAEA SS No. 57	5.0E+01	IAEA SRS No. 19
Se	6. 9E+00	6. 9E+00	IAEA TRS No.472 全身	6.0E+00	IAEA SRS No. 19	6. 0E+00	5. 7E-01	IAEA TRS No. 472	6. 0E+00	IAEA SRS No. 19

第6表	水産物 mにおける核種 i の濃縮係数(1/	4)

	水産物への濃縮係数(m ³ /kg)									
元素	魚類 (設定値)	淡水魚		海水魚		無脊椎 (設定値)	淡水貝		海水貝	
Rb	6.1E+00	6.1E+00	IAEA TRS No.472 全身	1.0E-01	IAEA SRS No. 19	2.0E+00	2.0E+00	IAEA TRS No. 472	2.0E-02	IAEA SRS No.19
Sr	1.9E-01	1.9E-01	IAEA TRS No.472 全身	2.0E-03	IAEA SRS No. 19	3.0E-01	3.0E-01	IAEA SS No. 57	2.0E-03	IAEA SRS No.19
Y	4.0E-02	4.0E-02	IAEA TRS No.472 筋肉	2.0E-02	IAEA SRS No.19	1.0E+00	1.0E+00	IAEA SS No. 57	1.0E+00	IAEA SRS No.19
Zr	3.0E-01	3.0E-01	IAEA SRS No. 19	2.0E-02	IAEA SRS No. 19	5.0E+00	1.0E-01	IAEA SS No.57	5.0E+00	IAEA SRS No.19
Nb	3.0E-01	3.0E-01	IAEA SRS No. 19	3.0E-02	IAEA SRS No. 19	1.0E+00	1.0E-01	IAEA SS No.57	1.0E+00	IAEA SRS No.19
Мо	2.7E-02	2.7E-02	IAEA TRS No.472 全身	1.0E-02	IAEA SRS No. 19	1.0E-01	1.0E-02	UCRL-50564R1	1.0E-01	IAEA SRS No. 19
Tc	3.0E-02	2.0E-02	IAEA SRS No. 19	3.0E-02	IAEA SRS No. 19	1.0E+00	2.6E-02	IAEA TRS No. 472	1.0E+00	IAEA SRS No. 19
Ru	5.5E-02	5.5E-02	IAEA TRS No.472 筋肉	2.0E-03	IAEA SRS No. 19	2.0E+00	3.0E-01	IAEA SS No.57	2. 0E+00	IAEA SRS No.19
Rh	1.0E-01	1.0E-02	IAEA SRS No. 19	1.0E-01	IAEA SRS No. 19	1.0E+00	3.0E-01	UCRL-50564R1	1.0E+00	IAEA SRS No.19
Pd	3.0E-01	1.0E-02	IAEA SRS No. 19	3.0E-01	IAEA SRS No. 19	3.0E-01	3.0E-01	UCRL-50564R1	3.0E-01	IAEA SRS No.19
Ag	5.0E-01	1.1E-01	IAEA TRS No.472 全身	5.0E-01	IAEA SRS No. 19	1.0E+01	7.0E-01	IAEA SS No. 57	1.0E+01	IAEA SRS No. 19
Cd	1.0E+00	2.0E-01	IAEA SRS No. 19	1.0E+00	IAEA SRS No. 19	2.0E+01	2.0E+00	UCRL-50564R1	2.0E+01	IAEA SRS No.19
In	1.0E+01	1.0E+01	IAEA SRS No. 19	1.0E+00	IAEA SRS No. 19	1.0E+01	1.0E+01	淡水魚と同じ	1.0E+01	IAEA SRS No. 19
Sn	5.0E+02	3.0E+00	IAEA SRS No. 44	5.0E+02	IAEA TRS No. 422	5.0E+02	1.0E+00	UCRL-50564R1	5.0E+02	IAEA TRS 422 軟体
Sb	4.0E-01	1.0E-01	IAEA SRS No. 19	4.0E-01	IAEA SRS No. 19	4.0E-01	2.1E-01	IAEA TRS No. 472	4.0E-01	IAEA SRS No.19
Те	1.0E+00	4.2E-01	IAEA TRS No.472 全身	1.0E+00	IAEA SRS No. 19	6.0E+00	6.0E+00	IAEA SS No. 57	1.0E+00	IAEA SRS No. 19
I	6.5E-01	6.5E-01	IAEA TRS No.472 全身	1.0E-02	IAEA SRS No. 19	4.0E-01	4.0E-01	IAEA SS No. 57	1.0E-02	IAEA SRS No. 19
Cs	1.0E+01	1.0E+01	IAEA SRS No. 19	1.0E-01	IAEA SRS No. 19	1.0E+00	1.0E+00	IAEA SS No. 57	3.0E-02	IAEA SRS No. 19

第6表 水産物 mにおける核種 iの濃縮係数(2/4)

		水産物への濃縮係数(m³/kg)									
元素	魚類 (設定値)	淡水魚		海水魚		無脊椎 (設定値)	淡水貝		海水貝		
Ba	4.7E-02	4.7E-02	IAEA TRS No.472 全身	1.0E-02	IAEA SRS No. 19	2.0E-01	2.0E-01	IAEA SS No.57	1.0E-03	IAEA SRS No. 19	
La	3.7E-02	3.7E-02	IAEA TRS No.472 筋肉	3.0E-02	IAEA SS No. 57	1.0E+00	1.0E+00	IAEA SS No. 57	1.0E+00	IAEA SS No.57	
Се	5.0E-02	3.0E-02	IAEA SRS No. 19	5.0E-02	IAEA SRS No. 19	5.0E+00	1.0E+00	IAEA SS No. 57	5.0E+00	IAEA SRS No. 19	
Nd	1.0E-01	1.0E-01	IAEA TRS No. 364	1.0E-01	NCRP No. 123	1.0E+00	1.0E+00	UCRL-50564R1	1.0E+00	NCRP No. 123	
Pm	5.0E-01	3.0E-02	IAEA SRS No. 19	5.0E-01	IAEA SRS No. 19	5.0E+00	1.0E+00	IAEA SS No. 57	5.0E+00	IAEA SRS No. 19	
Sm	3.0E-01	2.5E-02	IAEA SRS No. 19	3.0E-01	IAEA TRS No. 422	7.0E+00	1.6E+00	IAEA TRS No. 472	7.0E+00	IAEA TRS 422 軟体	
Eu	3.0E-01	1.5E-01	IAEA TRS No.472 全身	3.0E-01	IAEA SRS No. 19	7.0E+00	1.0E+00	UCRL-50564R1	7.0E+00	IAEA SRS No. 19	
Gd	3.0E-01	3.0E-02	NCRP No. 123	3.0E-01	IAEA TRS No. 422	7.0E+00	1.0E+00	UCRL-50564R1	7.0E+00	IAEA TRS 422 軟体	
Tb	7.5E-01	7.5E-01	IAEA TRS No.472 全身	6.0E-02	IAEA TRS No. 422	3.0E+00	1.0E+00	UCRL-50564R1	3.0E+00	IAEA TRS 422 軟体	
Dy	6.5E-01	6.5E-01	IAEA TRS No.472 筋肉	3.0E-01	IAEA TRS No. 422	7.0E+00	1.0E+00	UCRL-50564R1	7.0E+00	IAEA TRS 422 軟体	
Но	3.0E-02	2.5E-02	IAEA SRS No. 44	3.0E-02	NCRP No. 123	1.0E+00	1.0E+00	UCRL-50564R1	1.0E+00	UCRL-50564R1	
Tm	3.0E-01	2.5E-02	IAEA SRS No. 44	3.0E-01	IAEA TRS No. 422	7.0E+00	1.0E+00	UCRL-50564R1	7.0E+00	IAEA TRS 422 軟体	
Yb	2.0E-01	2.0E-01	NCRP No. 123	2.0E-01	IAEA TRS No. 422	3.0E+00	1.0E+00	UCRL-50564R1	3.0E+00	IAEA TRS 422 軟体	
Lu	2.5E-02	2.5E-02	NCRP No. 123	2.5E-02	NCRP No. 123	1.1E+00	1.1E+00	IAEA TRS No. 472	1.0E+00	NCRP No. 123	
Hf	2.1E+00	2.1E+00	IAEA TRS No.472 全身	5.0E-01	IAEA TRS No. 422	7.0E+00	1.4E+00	IAEA TRS No. 472	7.0E+00	IAEA TRS 422 軟体	
Ta	1.0E-01	1.0E-01	IAEA TRS No. 364	6.0E-02	IAEA TRS No. 422	7.0E+00	6.7E-01	UCRL-50564R1	7.0E+00	IAEA TRS 422 軟体	
W	9.0E-02	1.0E-02	IAEA TRS No. 364	9.0E-02	IAEA TRS No. 422	6.0E-01	1.0E-02	UCRL-50564R1	6.0E-01	IAEA TRS 422 軟体	

第6表 水産物 mにおける核種 iの濃縮係数(3/4)
	水産物への濃縮係数(m ³ /kg)									
元素	魚類 (設定値)		淡水魚		海水魚	無脊椎 (設定値)	淡水貝		海水貝	
Re	1.2E+01	1.2E+01	NCRP No. 123	3.0E-02	NCRP No. 123	6.0E-02	6.0E-02	UCRL-50564R1	6.0E-02	UCRL-50564R1
0s	1.0E-01	3.5E-02	NCRP No. 123	1.0E-01	NCRP No. 123	2.0E+00	3.0E-01	UCRL-50564R1	2.0E+00	UCRL-50564R1
Ir	2.0E-02	1.0E-02	NCRP No. 123	2.0E-02	IAEA TRS No. 422	3.0E-01	3.0E-01	UCRL-50564R1	1.0E-01	IAEA TRS 422 軟体
Pt	1.0E-01	1.0E-02	IAEA SRS No. 44	1.0E-01	NCRP No. 123	2.0E+00	3.0E-01	UCRL-50564R1	2.0E+00	UCRL-50564R1
Hg	2.0E+01	6.1E+00	IAEA TRS No.472 筋肉	2.0E+01	IAEA SRS No.19	1.0E+02	1.0E+02	UCRL-50564R1	2.0E+01	IAEA SRS No. 19
T1	5.0E+00	1.0E+00	IAEA SRS No. 19	5.0E+00	IAEA SRS No. 19	1.5E+01	1.5E+01	UCRL-50564R1	5.0E+00	IAEA SRS No. 19
Pb	3.7E-01	3.7E-01	IAEA TRS No.472 全身	2.0E-01	IAEA SRS No.19	1.0E+00	1.0E-01	IAEA SS No. 57	1.0E+00	IAEA SRS No. 19
Bi	2.0E-02	1.0E-02	IAEA SRS No. 19	2.0E-02	IAEA SRS No. 19	1.0E+02	1.0E+02	IAEA SS No. 57	1.0E+00	IAEA SRS No. 19
Ро	2.0E+00	5.0E-02	IAEA SRS No. 19	2.0E+00	IAEA SRS No.19	5.0E+01	2.0E+01	IAEA SS No. 57	5.0E+01	IAEA SRS No. 19
Ra	5.0E-01	2.1E-01	IAEA TRS No.472 全身	5.0E-01	IAEA SRS No.19	1.0E+00	3.0E-01	IAEA SS No.57	1.0E+00	IAEA SRS No. 19
Ac	5.0E-02	1.5E-02	IAEA SRS No. 19	5.0E-02	IAEA SRS No. 19	1.0E+00	1.0E+00	UCRL-50564R1	1.0E+00	IAEA SRS No. 19
Th	6.0E-01	1.9E-01	IAEA TRS No.472 全身	6.0E-01	IAEA SRS No.19	2.9E+00	2.9E+00	IAEA TRS No. 472	1.0E+00	IAEA SRS No. 19
Pa	5.0E-02	1.0E-02	IAEA SRS No. 19	5.0E-02	IAEA SRS No. 19	5.0E-01	1.0E-01	IAEA SS No. 57	5.0E-01	IAEA SRS No.19
U	1.0E-02	1.0E-02	IAEA SRS No. 19	1.0E-03	IAEA SRS No. 19	1.7E-01	1.7E-01	IAEA TRS No. 472	3.0E-02	IAEA SRS No. 19
Np	3.0E-02	3.0E-02	IAEA SRS No. 19	1.0E-02	IAEA SRS No. 19	9.5E+00	9.5E+00	IAEA TRS No. 472	4.0E-01	IAEA SRS No. 19
Pu	4.0E-02	3.0E-02	IAEA SRS No. 19	4.0E-02	IAEA SRS No. 19	3.0E+00	7.4E+00	IAEA TRS No. 472	3.0E+00	IAEA SRS No. 19
Am	2.4E-01	2.4E-01	IAEA TRS No.472 筋肉	5.0E-02	IAEA SRS No.19	2.0E+01	2.4E+00	IAEA TRS No. 472	2.0E+01	IAEA SRS No.19
Cm	5.0E-02	3.0E-02	IAEA SRS No. 19	5.0E-02	IAEA SRS No.19	3.0E+01	9.5E+00	IAEA TRS No. 472	3.0E+01	IAEA SRS No. 19
Bk	1.0E-01	3. 0E-02	IAEA SRS No. 44	1.0E-01	IAEA TRS No. 422	1.0E+00	1.0E+00	UCRL-50564R1	1.0E+00	IAEA TRS 422 軟体
Cf	1.0E-01	2.5E-02	IAEA SRS No. 44	1.0E-01	IAEA TRS No. 422	1.0E+00	1.0E+00	UCRL-50564R1	1.0E+00	IAEA TRS 422 軟体
Es	3.0E-02	3.0E-02	IAEA SRS No. 44	2.5E-02	NCRP No. 123	1.0E+00	1.0E-01	UCRL-50564R1	1.0E+00	NCRP No. 123

第6表 水産物 mにおける核種 iの濃縮係数(4/4)

			名称	単位								
パラメータ		灌漑農産物へ	の核種iの移行係数	[(Bq/kg-wet 農産物)/								
		農耕農産物へ	(Bq/kg-dry 土壤)]									
設定値	第7	第7表参照										
灌漑農産物	灌消	既農産物への核種	iの移行係数									
への核種 <i>i</i>		農耕農産物	(米以外)について参照する文	献及び優先順位								
の移行係数		文献 No	文献名	優先順位								
		文献 1	IAEA TRS No. 19^{*2}	1								
		文献 2	IAEA SRS No. 44^{*3}	2								
		文献 3	IAEA SS No. 57^{*4}	3								
		文献 4	IAEA SRS No. 364^{*1}	4								
		文献 5	IAEA TECDOC-401 ^{*5}	5								
		文献 6	IAEA TECDOC-1000*6	6								
		文献 7	NUREG/CR-3585*7									
		文献 8	ORNL-5786*8	7								
		文献 9										
		文献 10	IAEA TRS No. 472 ^{*10}	上記文献と比較し 大きい場合採用								

	*1	International Atomic Energy Agency(1994) : Handbook of Parameter Values for the Prediction of Radionuclide Transfer in Temperate Environments, TECHNICAL REPORTS SERIES No. 364
	*2	International Atomic Energy Agency(2001) : Generic Models for Use in Assessing the Impact of Discharges of Radioactive Substances to the Environment, Safety Reports Series No. 19
	*3	International Atomic Energy Agency(2005) : Derivation of Activity Concentration Values for Exclusion, Exemption and Clearance, Safety Reports Series No. 44
	*4	International Atomic Energy Agency(1982) : Generic Models and Parameters for Assessing the Environmental Transfer of Radionuclides form Routine Releases, Exposures of Critical Groups, IAEA Safety Series No.57
	*5	International Atomic Energy Agency(1987) : EXEMPTION OF RADIATION SOURCES AND PRACTICES FROM REGULATORY CONTROL, IAEA-TECDOC-401
参考文献	*6	International Atomic Energy Agency(1998) : Clearance of materials resulting from the use of radionuclides in medicine, industry and research, IAEA-TECDOC-1000
	*7	O. I. Oztunali and G. W. Roles(1986) : De Minimis Waste Impacts Analysis Methodology, NUREG/CR-3585
	*8	C. F. Baes III, R. D. Sharp, A. L. Sjoreen and R. W. Shor(1984) : A Review and Analysis of Parameters for Assessing Transport of Environmentally Released Radionuclides through Agriculture, ORNL-5786
	*9	National Council on Radiation Protection and Measurements (1999) : RECOMMENDED SCREENING LIMITS FOR CONTAMINATED SURFACE SOIL AND REVIEW OF FACTORS RELEVANT TO SITE-SPECIFIC STUDIES, NCRP Report No. 129
	*10	International Atomic Energy Agency(2010) : Handbook of Parameter Values for the Prediction of Radionuclide Transfer in Terrestrial and Freshwater Environments, Technical Reports Series No.472
	*11	文部科学省(平成 22 年):日本食品標準成分表

- +		農産	動への移行係数				
兀糸	米[(E	Bq/kg-wet 農産物)/(Bq/kg-dry 土壤)]	米具	以外[(Bq/kg-wet 農産物)/(Bq/kg-dry 土壤)]			
Н	1.0E+00	IAEA SRS No. 44	1.0E+00	IAEA SRS No. 44			
Ве	4.0E-03	NCRP No. 129	1.0E-02	ORNL-5786 (veg)			
С	7.0E-01	IAEA SRS No. 44	7.0E-01	IAEA SRS No. 44			
Na	5.0E-02	IAEA SRS No. 19	5.0E-02	IAEA SRS No. 19			
Si	7.0E-02	ORNL-5786(実種茎)	3.5E-01	ORNL-5786 (veg)			
S	6.0E-01	IAEA SRS No. 19	6.0E-01	IAEA SRS No. 19			
C1	5.0E+00	IAEA SRS No. 44	3.1E+01	IAEA TRS No. 472 最大			
К	1.1E-01	IAEA TRS No. 472	6.5E-01	IAEA TRS No. 472 最大			
Ca	3.5E-01	IAEA SRS No. 44	3.5E-01	IAEA SRS No. 44			
Sc	2.0E-03	NCRP No. 129	6.0E-03	ORNL-5786 (veg)			
V	3.0E-03	ORNL-5786(実種茎)	5.5E-03	ORNL-5786 (veg)			
Mn	2.6E-01	IAEA TRS No. 364	3.9E+00	IAEA TRS No. 472 最大			
Fe	1.0E-03	IAEA SRS No. 19	1.0E-03	IAEA SRS No. 19			
Со	4.3E-03	IAEA TRS No. 472	8.0E-02	IAEA SRS No. 19			
Ni	2.6E-02	IAEA TRS No. 364	5.0E-02	NCRP No. 129			
Zn	1.4E+00	IAEA TRS No. 364	2.0E+00	IAEA SRS No. 19			
Se	1.0E-01	IAEA SRS No. 19	1.0E-01	IAEA SRS No. 19			
Rb	2.0E-01	IAEA SRS No. 19	7.9E-01	IAEA TRS No. 472 最大			
Sr	1.8E-01	IAEA TRS No. 364	1.2E+00	IAEA TRS No. 472 最大			
Y	3.0E-03	IAEA SRS No. 19	3.0E-03	IAEA SRS No. 19			
Zr	1.0E-03	IAEA SRS No. 19	1.0E-03	IAEA SRS No. 19			
Nb	1.0E-02	IAEA SRS No. 19	1.2E-02	IAEA TRS No. 472 最大			
Mo	2.0E-01	IAEA SRS No. 19	7.0E-01	IAEA TRS No. 472 最大			
Тс	6.3E-01	IAEA TRS No. 364	1.6E+01	IAEA TRS No. 472 最大			

第7表 農産物への核種 iの移行係数(1/3)

+		農商	産物への移行係数	
兀糸	米[(Bq/kg-wet 農産物)/(Bq/kg-dry 土壤)]	米以	以外[(Bq/kg-wet 農産物)/(Bq/kg-dry 土壤)]
Ru	4.3E-03	IAEA TRS No. 364	5.0E-02	IAEA SRS No. 19
Rh	2.0E-01	IAEA SRS No. 19	2.0E-01	IAEA SRS No. 19
Pd	1.0E-01	IAEA SRS No. 19	1.0E-01	IAEA SRS No. 19
Ag	1.0E-02	IAEA SRS No. 19	1.0E-02	IAEA SRS No. 19
Cd	5.0E-01	IAEA SRS No. 19	7.7E-01	IAEA TRS No.472 最大
In	3.0E-03	IAEA SRS No. 19	3.0E-03	IAEA SRS No. 19
Sn	3.0E-01	IAEA SRS No. 19	3.0E-01	IAEA SRS No. 19
Sb	1.0E-03	IAEA SRS No. 19	6.0E-03	IAEA TRS No.472 最大
Те	1.0E+00	IAEA SRS No. 19	1.0E+00	IAEA SRS No. 19
Ι	2.0E-02	IAEA SRS No. 19	2.1E-02	IAEA TRS No.472 最大
Cs	7.1E-02	IAEA TRS No. 364	4.0E-02	IAEA SRS No. 19
Ba	5.0E-02	IAEA SRS No. 19	5.0E-02	IAEA SRS No. 19
La	3.0E-03	IAEA SRS No. 44	3.0E-03	IAEA SRS No. 44
Ce	5.0E-02	IAEA SRS No. 19	5.0E-02	IAEA SRS No. 19
Nd	4.0E-03	ORNL-5786(実種茎)	1.0E-02	ORNL-5786 (veg)
Pm	2.0E-03	IAEA SRS No. 19	1.4E-01	IAEA TRS No.472 最大
Sm	4.0E-03	IAEA SRS No. 44	4.0E-03	IAEA SRS No. 44
Eu	2.0E-03	IAEA SRS No. 19	2.0E-03	IAEA SRS No. 19
Gd	4.0E-03	IAEA SRS No. 44	4.0E-03	IAEA SRS No. 44
Tb	4.0E-03	IAEA SRS No. 44	4.0E-03	IAEA SRS No. 44
Dy	4.0E-03	ORNL-5786(実種茎)	1.0E-02	ORNL-5786 (veg)
Но	4.0E-03	IAEA SRS No. 44	4.0E-03	IAEA SRS No. 44
Tm	3.0E-03	IAEA SRS No. 44	3.0E-03	IAEA SRS No. 44
Yb	4.0E-03	ORNL-5786(実種茎)	1.0E-02	ORNL-5786 (veg)
Lu	4.0E-03	ORNL-5786(実種茎)	1.0E-02	ORNL-5786 (veg)

第7表 農産物への核種 iの移行係数(2/3)

-+		農産	ぎ物への移行係数	
元素	米[(]	Bq/kg-wet 農産物)/(Bq/kg-dry 土壤)]	米以	以外[(Bq/kg-wet 農産物)/(Bq/kg-dry 土壤)]
Hf	3.0E-03	NCRP No. 129	3.5E-03	ORNL-5786 (veg)
Ta	2.5E-03	ORNL-5786(実種茎)	1.0E-02	ORNL-5786 (veg)
W	8.0E-01	NCRP No. 129	8.0E-01	NCRP No. 129
Re	3.5E-01	ORNL-5786(実種茎)	1.5E+00	ORNL-5786(veg)
0s	3.0E-02	NCRP No. 129	3.0E-02	NCRP No. 129
Ir	3.0E-02	NCRP No. 129	5.5E-02	ORNL-5786(veg)
Pt	5.0E-01	IAEA SRS No. 44	5.0E-01	IAEA SRS No. 44
Hg	3.0E-01	IAEA SRS No. 19	3.0E-01	IAEA SRS No. 19
T1	2.0E+00	IAEA SRS No. 19	2.0E+00	IAEA SRS No. 19
Pb	7.1E-03	IAEA TRS No. 472	2.0E-02	IAEA SRS No. 19
Bi	1.0E-01	IAEA SRS No. 19	1.0E-01	IAEA SRS No. 19
Ро	1.1E-02	IAEA TRS No. 472	2.0E-03	IAEA SRS No. 19
Ra	7.4E-04	IAEA TRS No. 472	4.0E-02	IAEA SRS No. 19
Ac	1.0E-03	IAEA SRS No. 19	1.0E-03	IAEA SRS No. 19
Th	1.4E-04	IAEA TRS No. 472	1.8E-03	IAEA TRS No. 472 最大
Pa	1.0E-02	IAEA SRS No. 19	1.0E-02	IAEA SRS No. 19
U	1.1E-03	IAEA TRS No. 364	1.3E-02	IAEA TRS No. 472 最大
Np	2.3E-03	IAEA TRS No. 364	4.0E-02	IAEA SRS No. 19
Pu	7.4E-06	IAEA TRS No. 364	1.0E-03	IAEA SRS No. 19
Am	1.9E-05	IAEA TRS No. 364	2.0E-03	IAEA SRS No. 19
Cm	1.8E-05	IAEA TRS No. 364	1.0E-03	IAEA SRS No. 19
Bk	3.0E-03	IAEA SRS No. 44	3.0E-03	IAEA SRS No. 44
Cf	1.0E-02	IAEA SRS No. 44	1.0E-02	IAEA SRS No. 44
Es	3.0E-03	IAEA SRS No. 44	3.0E-03	IAEA SRS No. 44

第7表 農産物への核種 iの移行係数(3/3)

		名称	単位	
パラメータ	畜産物	Inへの核種iの移行係数	F 1 /1 - 7	
	(牛肉、	ミルク、豚肉、鶏肉、鶏卵)	[d/kg]	
設 定 値	第8表参照			
	 ・牛肉は2000 ・合は2000 たたでありたいで、 ・一次ののので、 ・ たいのので、 ・ たいのので	クへの移行係数は、文献1を基 5の順、文献1~5にない場合は これらの文献よりも新しい文献 場合は、その数値を採用した。 び鶏卵のH及びCについては、F を用いた計算値を使用すること 元素については、他の元素との。 を用いて設定できない元素につ 設定することとした。	本とし、文献1にない場 文献6の最大値を引用し 7に、より大きい数値が YNL-3209に記載されてい とした。 化学的類似性などを考慮 いては、得られている知	
	文献 No	文献名	優先順位	
	文献 1	IAEA SRS No. 19 ^{*1}	1	
	文献 2	IAEA TRS No. 364 ^{*2}	2	
	文献 3	IAEA SS No. 57 ^{*3}	3	
	文献 4	IAEA TECDOC-401*4	4	
	文献 5	IAEA TECDOC-1000 ^{*5}	5	
設定根拠		NUREG/CR-3585*6		
		PNL-3209*7		
	文献 6	ORNL-5786*8	6	
		NCRP No. 129*9		
		DOE/RW/88.083*10		
	文献 7	IAEA TRS No. 472*11	上記文献と比較し 大きい場合採用	

	*1 International Atomic Energy Agency (2001) : Generic Models for Use in Assessing the Impact of Discharges of Radioactive Substances to the Environment, Safety Reports Series No. 19
	*2 International Atomic Energy Agency(1994) : Handbook of Parameter Values for the Prediction of Radionuclide Transfer in Temperate Environments, TECHNICAL REPORTS SERIES No. 364
	*3 International Atomic Energy Agency(1982) : Generic Models and Parameters for Assessing the Environmental Transfer of Radionuclides form Routine Releases, Exposures of Critical Groups, IAEA Safety Series No.57
	*4 International Atomic Energy Agency (1987) : EXEMPTION OF RADIATION SOURCES AND PRACTICES FROM REGULATORY CONTROL, IAEA-TECDOC-401
	*5 International Atomic Energy Agency (1998):Clearance of materials resulting from the use of radionuclides in medicine, industry and research, IAEA-TECDOC-1000
	*6 O. I. Oztunali and G. W. Roles(1986) : De Minimis Waste Impacts Analysis Methodology, NUREG/CR-3585
参考文献	*7 B. A. Napier, W. E. Kennedy, Jr., J. K. Soldat(1980) : Assessment of Effectiveness of Geologic Isolation Systems, PNL-3209
	*8 C. F. Baes III, R. D. Sharp, A. L. Sjoreen and R. W. Shor(1984) : A Review and Analysis of Parameters for Assessing Transport of Environmentally Released Radionuclides through Agriculture, ORNL-5786
	*9 National Council on Radiation Protection and Measurements (1999) : RECOMMENDED SCREENING LIMITS FOR CONTAMINATED SURFACE SOIL AND REVIEW OF FACTORS RELEVANT TO SITE-SPECIFIC STUDIES, NCRP Report No. 129
	*10 J. Ashton and T. J. Sumerling, Associated Nuclear Services, Epsom. (1988) : Biosphere Database for Assessments of Radioactive Waste Disposals (Edition1), DOE/RW/88.083
	*11 International Atomic Energy Agency (2010) : Handbook of Parameter Values for the Prediction of Radionuclide Transfer in Terrestrial and Freshwater Environments, Technical Reports Series No. 472

- ±										
兀茶		牛肉		ミルク		豚肉		鶏肉		鶏卵
Н	1.0E-02	IAEA TECDOC-401	1.5E-02	IAEA TRS No. 364	8.0E-02	PNL-3209	2.5E+00	PNL-3209	2.7E+00	PNL-3209
Be	5.0E-03	NCRP No. 129	2.6E-06	DOE/RW88.083	1.0E-02	PNL-3209	4.0E-01	PNL-3209	8.7E-02	DOE/RW/88.083
С	2.0E-02	IAEA TECDOC-401	5.0E-03	IAEA TECDOC-401	1.7E-01	PNL-3209	3.7E+00	PNL-3209	2.8E+00	PNL-3209
Na	8.0E-01	IAEA SRS No. 19	2.5E-01	IAEA SRS No. 19	1.0E-01	PNL-3209	7.0E+00	IAEA TRS No. 472	6.0E+00	IAEA TRS No. 364
Si	3.0E-04	NCRP No. 129	2.0E-05	NCRP No. 129	3.1E+00	表中の元素の最大値	1.8E+01	表中の元素の最大値	1.2E+01	表中の元素の最大値
S	2.0E-01	IAEA SRS No.19	2.0E-02	IAEA SRS No. 19	3.1E+00	表中の元素の最大値	1.8E+01	表中の元素の最大値	1.2E+01	表中の元素の最大値
C1	2.0E-02	IAEA TRS No. 364	1.7E-02	IAEA TRS No. 364	2.2E-01	DOE/RW/88.083	8.7E+00	DOE/RW/88.083	8.7E+00	DOE/RW/88.083
К	2.0E-02	IAEA TRS No. 364	7.2E-03	IAEA TRS No. 364	1.0E-01	Na と同じとした	1.0E-02	Na と同じとした	1.0E+00	IAEA TRS No. 364
Ca	1.3E-02	IAEA TRS No. 472	1.0E-02	IAEA TRS No. 472	5.2E-02	DOE/RW/88.083	4.0E-02	IAEA TRS No. 364	4.4E-01	IAEA TRS No. 472
Sc	1.6E-02	NUREG/CR-3585	6.0E-05	NCRP No. 129	1.0E-02	PNL-3209	4.0E-03	PNL-3209	9.9E-04	PNL-3209
V	1.0E-02	NCRP No. 129	5.0E-04	NCRP No. 129	2.0E-04	Nb と同じとした	3.0E-04	Nb と同じとした	1.0E-03	Nb と同じとした
Mn	7.0E-04	IAEA SRS No. 19	3.0E-04	IAEA SRS No. 19	5.3E-03	IAEA TRS No. 472	5.0E-02	IAEA TRS No. 364	6.0E-02	IAEA TRS No. 364
Fe	5.0E-02	IAEA SRS No. 19	3.0E-04	IAEA SRS No. 19	2.6E-02	IAEA TRS No. 364	1.0E+00	IAEA TRS No. 364	1.8E+00	IAEA TRS No. 472
Со	7.0E-02	IAEA SRS No. 19	1.0E-02	IAEA SRS No. 19	2.0E-03	IAEA TRS No. 364	2.0E+00	IAEA TRS No. 364	1.0E-01	IAEA TRS No. 364
Ni	5.0E-02	IAEA SRS No. 19	2.0E-01	IAEA SRS No. 19	4.1E-02	DOE/RW/88.083	1.7E+00	DOE/RW/88.083	1.7E+00	DOE/RW/88.083
Zn	2.0E-01	IAEA SRS No. 19	1.0E-02	IAEA SRS No. 19	1.7E-01	IAEA TRS No. 472	7.0E+00	IAEA TRS No. 364	3.0E+00	IAEA TRS No. 364
Se	1.0E-01	IAEA SRS No. 19	4.0E-03	IAEA TRS No. 472	3.2E-01	IAEA TRS No. 364	9.7E+00	IAEA TRS No. 472	1.6E+01	IAEA TRS No. 472
Rb	3.0E-02	IAEA SRS No. 19	1.0E-01	IAEA SRS No. 19	2.0E-01	PNL-3209	2.0E+00	PNL-3209	3.0E+00	PNL-3209
Sr	1.0E-02	IAEA SRS No. 19	3.0E-03	IAEA SRS No. 19	4.0E-02	IAEA TRS No. 364	8.0E-02	IAEA TRS No. 364	3.5E-01	IAEA TRS No. 472
Y	1.0E-02	IAEA SRS No. 19	6.0E-05	IAEA SRS No. 19	5.0E-03	PNL-3209	1.0E-02	IAEA TRS No. 364	2.0E-03	IAEA TRS No. 364
Zr	1.0E-05	IAEA SRS No. 19	6.0E-06	IAEA SRS No. 19	3.5E-03	DOE/RW/88.083	6.0E-05	IAEA TRS No. 472	2.0E-04	IAEA TRS No. 364
Nb	3.0E-06	IAEA SRS No. 19	4.0E-06	IAEA SRS No. 19	2.0E-04	IAEA TRS No. 364	3.0E-04	IAEA TRS No. 472	1.0E-03	IAEA TRS No. 364
Mo	1.0E-02	IAEA SRS No. 19	5.0E-03	IAEA SRS No. 19	2.0E-02	PNL-3209	1.0E+00	IAEA TRS No. 364	9.0E-01	IAEA TRS No. 364
Тс	1.0E-03	IAEA SRS No. 19	1.0E-03	IAEA SRS No. 19	1.5E-04	IAEA TRS No. 364	3.0E-02	IAEA TRS No. 364	3.0E+00	IAEA TRS No. 364

第8表 畜産物 nへの核種 iの移行係数(1/3)

— +	畜産物への移行係数(d/kg)									
兀茶		牛肉		ミルク		豚肉		鶏肉		鶏卵
Ru	5.0E-02	IAEA SRS No. 19	3.0E-05	IAEA SRS No. 19	6.6E-01	IAEA TRS No. 364	8.0E+00	IAEA TRS No. 364	5.0E-03	IAEA TRS No. 364
Rh	2.0E-03	IAEA SRS No. 19	5.0E-04	IAEA SRS No. 19	5.0E-03	PNL-3209	3.0E-04	PNL-3209	4.0E-03	PNL-3209
Pd	2.0E-04	IAEA SRS No. 19	1.0E-04	IAEA SRS No.19	5.0E-03	PNL-3209	1.4E-03	DOE/RW/88.083	4.0E-03	PNL-3209
Ag	6.0E-03	IAEA SRS No. 19	1.0E-04	IAEA SRS No.19	2.0E-02	IAEA TRS No. 364	2.0E+00	IAEA TRS No. 364	7.9E-02	DOE/RW/88.083
Cd	5.8E-03	IAEA TRS No. 472	2.0E-02	IAEA SRS No.19	1.5E-02	IAEA TRS No. 364	1.7E+00	IAEA TRS No. 472	1.0E-01	IAEA TRS No. 364
In	4.0E-03	IAEA SRS No. 19	2.0E-04	IAEA SRS No. 19	3.1E+00	表中の元素の最大値	1.8E+01	表中の元素の最大値	1.2E+01	表中の元素の最大値
Sn	1.0E-02	IAEA SRS No. 19	1.0E-03	IAEA SRS No. 19	4.4E-03	DOE/RW/88.083	1.8E-01	DOE/RW/88.083	1.8E-01	DOE/RW/88.083
Sb	5.0E-03	IAEA SRS No. 19	2.5E-04	IAEA SRS No.19	7.0E-03	PNL-3209	6.0E-03	PNL-3209	7.0E-02	PNL-3209
Те	7.0E-02	IAEA SRS No. 19	5.0E-03	IAEA SRS No.19	1.0E-02	PNL-3209	6.0E-01	IAEA TRS No. 364	5.1E+00	IAEA TRS No. 472
Ι	5.0E-02	IAEA SRS No. 19	1.0E-02	IAEA SRS No.19	4.1E-02	IAEA TRS No. 472	1.0E-02	IAEA TRS No. 364	3.0E+00	IAEA TRS No. 364
Cs	5.0E-02	IAEA SRS No. 19	1.0E-02	IAEA SRS No. 19	2.4E-01	IAEA TRS No. 364	1.0E+01	IAEA TRS No. 364	4.0E-01	IAEA TRS No. 364
Ba	2.0E-03	IAEA SRS No. 19	5.0E-03	IAEA SRS No. 19	1.0E-02	PNL-3209	1.9E-02	IAEA TRS No. 472	9.0E-01	IAEA TRS No. 364
La	2.0E-03	IAEA SS No.57	2.0E-05	IAEA SS No. 57	5.0E-03	PNL-3209	1.0E-01	IAEA TRS No. 364	9.0E-03	IAEA TRS No. 364
Се	2.0E-04	IAEA SRS No. 19	3.0E-04	IAEA SRS No.19	1.0E-04	IAEA TRS No. 364	4.0E-03	IAEA TRS No. 364	3.1E-03	IAEA TRS No. 472
Nd	5.0E-03	PNL-3209	6.0E-05	NCRP No. 129	5.0E-03	PNL-3209	9.0E-02	IAEA TRS No. 364	3.0E-04	IAEA TRS No. 364
Pm	2.0E-03	IAEA SRS No. 19	6.0E-05	IAEA SRS No.19	5.0E-03	PNL-3209	2.0E-03	IAEA TRS No. 364	2.0E-02	IAEA TRS No. 364
Sm	2.0E-03	IAEA SS No.57	2.0E-05	IAEA SS No. 57	5.0E-03	PNL-3209	4.0E-03	PNL-3209	7.0E-03	PNL-3209
Eu	2.0E-03	IAEA SRS No. 19	6.0E-05	IAEA SRS No.19	5.0E-03	PNL-3209	4.0E-03	PNL-3209	7.0E-03	PNL-3209
Gd	3.5E-03	ORNL-5786	6.0E-05	NCRP No. 129	5.0E-03	Eu と同じとした	4.0E-03	Eu と同じとした	7.0E-03	Eu と同じとした
Tb	5.0E-03	PNL-3209	6.0E-05	NCRP No. 129	5.0E-03	PNL-3209	4.0E-03	PNL-3209	7.0E-03	PNL-3209
Dy	5.5E-03	ORNL-5786	6.0E-05	NCRP No. 129	5.0E-03	Eu と同じとした	4.0E-03	Eu と同じとした	7.0E-03	Eu と同じとした
Но	5.0E-03	PNL-3209	6.0E-05	NCRP No. 129	5.0E-03	PNL-3209	4.0E-03	PNL-3209	7.0E-03	PNL-3209
Tm	4.5E-03	ORNL-5786	6.0E-05	NCRP No. 129	5.0E-03	Eu と同じとした	4.0E-03	Eu と同じとした	7.0E-03	Eu と同じとした
Yb	4.0E-03	NUREG/CR-3585	6.0E-05	NCRP No. 129	5.0E-03	Eu と同じとした	4.0E-03	Eu と同じとした	7.0E-03	Eu と同じとした
Lu	4.5E-03	ORNL-5786	6.0E-05	NCRP No. 129	5.0E-03	Eu と同じとした	4.0E-03	Eu と同じとした	7.0E-03	Eu と同じとした

第8表 畜産物 n への核種 i の移行係数(2/3)

二书	畜産物への移行係数(d/kg)									
兀茶		牛肉		ミルク		豚肉		鶏肉		鶏卵
Hf	1.0E-03	ORNL-5786	2.0E-05	NCRP No. 129	3.5E-03	Zr と同じとした	6.0E-05	Zr と同じとした	2.0E-04	Zr と同じとした
Ta	6.0E-04	ORNL-5786	5.0E-06	NCRP No. 129	2.0E-04	Nb と同じとした	3.0E-04	Nb と同じとした	1.0E-03	Nb と同じとした
W	4.0E-02	IAEA TRS No. 364	3.0E-04	ORNL-5786	9.9E-04	PNL-3209	9.9E-04	PNL-3209	9.9E-04	PNL-3209
Re	1.0E-02	NCRP No. 129	2.0E-03	NCRP No. 129	1.5E-04	Tc と同じとした	3.0E-02	Tc と同じとした	3.0E+00	Tc と同じとした
0s	4.0E-01	ORNL-5786	5.0E-03	ORNL-5786	6.6E-01	Ru と同じとした	8.0E+00	Ru と同じとした	5.0E-03	Ru と同じとした
Ir	2.0E-03	NCRP No. 129	2.0E-06	NCRP No. 129	2.0E-03	Co と同じとした	2.0E+00	Co と同じとした	1.0E-01	Co と同じとした
Pt	4.0E-03	ORNL-5786	5.0E-03	ORNL-5786	4.1E-02	Ni と同じとした	1.7E+00	Ni と同じとした	1.0E-01	Co と同じとした
Hg	1.0E-02	IAEA SRS No.19	5.0E-04	IAEA SRS No. 19	3.1E+00	PNL-3209	3.0E-02	IAEA TRS No. 364	1.0E-01	Cd と同じとした
T1	2.0E-02	IAEA SRS No.19	3.0E-03	IAEA SRS No.19	3.1E+00	表中の元素の最大値	1.8E+01	表中の元素の最大値	1.2E+01	表中の元素の最大値
Pb	7.0E-04	IAEA SRS No.19	3.0E-04	IAEA SRS No. 19	3.1E-02	DOE/RW/88.083	1.2E+00	DOE/RW/88.083	1.2E+00	DOE/RW/88.083
Bi	2.0E-03	IAEA SRS No.19	1.0E-03	IAEA SRS No. 19	9.9E-04	PNL-3209	9.9E-04	PNL-3209	9.9E-04	PNL-3209
Ро	5.0E-03	IAEA SRS No.19	3.0E-03	IAEA SRS No. 19	9.9E-04	PNL-3209	2.4E+00	IAEA TRS No. 472	3.1E+00	IAEA TRS No. 472
Ra	5.0E-03	IAEA SRS No.19	1.0E-03	IAEA SRS No. 19	3.5E-02	DOE/RW/88.083	4.8E-01	DOE/RW/88.083	2.5E-01	DOE/RW/88.083
Ac	2.0E-05	IAEA SRS No.19	2.0E-06	IAEA SRS No. 19	1.0E-02	PNL-3209	6.6E-03	DOE/RW/88.083	1.6E-02	DOE/RW/88.083
Th	2.3E-04	IAEA TRS No. 472	5.0E-06	IAEA SRS No. 19	1.0E-02	PNL-3209	1.8E-01	DOE/RW/88.083	1.8E-01	DOE/RW/88.083
Pa	5.0E-06	IAEA SRS No.19	5.0E-06	IAEA SRS No. 19	1.0E-02	PNL-3209	4.1E-03	DOE/RW/88.083	4.1E-03	DOE/RW/88.083
U	3.0E-03	IAEA SRS No.19	1.8E-03	IAEA TRS No. 472	6.2E-02	IAEA TRS No. 364	1.0E+00	IAEA TRS No. 364	1.1E+00	IAEA TRS No. 472
Np	1.0E-02	IAEA SRS No.19	5.0E-05	IAEA SRS No. 19	1.0E-02	PNL-3209	4.0E-03	PNL-3209	1.7E-02	DOE/RW/88.083
Pu	2.0E-04	IAEA SRS No.19	1.0E-05	IAEA TRS No. 472	8.0E-05	IAEA TRS No. 364	3.0E-03	IAEA TRS No. 364	1.2E-03	IAEA TRS No. 472
Am	5.0E-04	IAEA TRS No. 472	2.0E-05	IAEA SRS No. 19	1.7E-04	IAEA TRS No. 364	6.0E-03	IAEA TRS No. 364	4.0E-03	IAEA TRS No. 364
Cm	2.0E-05	IAEA SRS No.19	2.0E-06	IAEA SRS No. 19	1.0E-02	PNL-3209	4.0E-03	DOE/RW/88.083	4.0E-02	DOE/RW/88.083
Bk	2.0E-05	NCRP No. 129	2.0E-06	NCRP No. 129	1.0E-02	Cm と同じとした	4.0E-03	Cm と同じとした	4.0E-02	Cm と同じとした
Cf	5.0E-03	PNL-3209	2.0E-05	NUREG/CR-3585	1.0E-02	PNL-3209	4.0E-03	PNL-3209	2.0E-03	PNL-3209
Es	2.0E-05	NCRP No. 129	4.0E-07	NCRP No. 129	1.0E-02	Cm と同じとした	4.0E-03	Cm と同じとした	4.0E-02	Cm と同じとした

第8表 畜産物 nへの核種 iの移行係数(3/3)

	名称	単位
パラメータ	公衆 pの屋外労働作業中の核種 iの遮蔽係数 居住者の屋外における核種 iの遮蔽係数	[-]
設 定 値	建設作業労働者:第9表参照 建設作業労働者以外:全核種 1 居住者(屋外):全核種 1	
設定根拠	 ・核種の放射線のエネルギーを参考に設定する。 Pub. 107*1 で示されている photon の放出エネルギー 場合はそれらを含めた最大値)が、Cs-137 のそれよ Np-237 よりも大きければ 0.3、Am-241 よりも大きけ は 0.02 とした。 ・Ta-180m については、子孫核種である Ta-180 の値を ・建設作業以外の屋外労働者については、建機等を利 し全核種 1 とした。 ・居住者についても全核種 1 とした。 ・表内の考慮する子孫核種の括弧内には生成割合を記 	具体的には、ICRP - (子孫核種を有する りも大きければ 0. 4、 れば 0. 2、上記以外 : 用いた。 用しない作業を考慮
参考文献	*1 International Commission on Radiological Pr Nuclear Decay Data for Dosimetric Calculations 107	cotection (2008) : s, ICRP Publication

核種	遮蔽係数[-]	考慮する子孫核種
Н-3	0.02	-
Be-10	0.02	-
C-14	0.02	-
Na-22	0.4	-
Si-32	0.02	P-32(100%)
S-35	0.02	-
C1-36	0.02	-
K-40	0.2	-
Ca-41	0.02	-
Ca-45	0.02	-
Sc-46	0.4	-
V-49	0.02	-
Mn-54	0.4	-
Fe-55	0.02	-
Fe-59	0.4	-
Co-58	0.4	-
Co-60	0.4	-
Ni-59	0.02	-
Ni-63	0.02	-
Zn-65	0.3	-
Se-75	0.3	-
Se-79	0.02	-
Rb-87	0.02	-
Sr-85	0.3	-
Sr-89	0.02	-
Sr-90	0.02	Y-90(100%)
Y-91	0.02	-
Zr-93	0.02	Nb-93m (97. 50%)
Zr-95	0.4	Nb-95 (98. 92%+1. 0802%*0. 944), Nb-95m (1. 0802%)
Nb-91	0.02	-
Nb-92	0.4	-
Nb-93m	0.02	-
Nb-94	0.4	-
Nb-95	0.4	-
Mo-93	0.02	Nb-93m (88. 00%)
Tc-97	0.02	-
Tc-97m	0.02	-
Tc-98	0.4	-
Tc-99	0.02	-
Ru-103	0.3	Rh-103m (98. 755%)
Ku-106	0.2	Kh=106(100%)
Kh-102	0.3	-
Pd-107	0.02	-

第9表 建設作業労働時の核種 iの遮蔽係数(1/4)

核種	遮蔽係数[-]	考慮する子孫核種
Ag-108m	0.4	Ag-108 (8.7%)
Ag-110m	0.4	Ag-110(1.36%)
Cd-109	0.02	-
Cd-113	0.02	-
Cd-113m	0.02	-
Cd-115m	0.2	In-115m(0.010578%)
In-114m	0.2	In-114 (96. 75%)
In-115	0.02	-
Sn-113	0.3	In-113m(99.998%)
Sn-119m	0.02	-
Sn-121m	0.02	Sn-121 (77. 60%)
Sn-123	0.02	-
Sn-126	0.4	Sb-126(14%), Sb-126m(100%)
Sb-124	0.4	-
Sb-125	0.3	Te-125m(23.136%)
Te-121m	0.3	Te-121 (88. 60%)
Te-123	0.02	-
Te-123m	0.2	-
Te-125m	0.2	-
Te-127m	0.02	Te-127 (97. 60%)
Te-129m	0.2	Te-129 (63. 00%)
I-125	0.2	-
I-129	0.02	-
Cs-134	0.4	-
Cs-135	0.02	-
Cs-137	0.3	Ba-137m(94.4%)
Ba-133	0.3	-
La-137	0.02	-
La-138	0.4	-
Ce-139	0.2	-
Ce-141	0.2	-
Ce-144	0.02	Pr-144(99.023%+0.97699%*0.9993), Pr-144m(0.97699%)
Nd-144	0.02	-
Pm-145	0.2	-
Pm-146	0.4	-
Pm-147	0.02	-
Pm-148m	0.4	Pm-148(4.2%)
Sm-145	0.2	-
Sm-146	0.02	-
Sm-147	0.02	-
Sm-148	0.02	_
Sm-151	0.02	-
Eu-149	0.2	-

第9表 建設作業労働時の核種 iの遮蔽係数(2/4)

核種	遮蔽係数[-]	考慮する子孫核種
Eu-150	0.4	-
Eu-152	0.4	-
Eu-154	0.4	-
Eu-155	0.2	_
Gd-152	0.02	_
Gd-153	0.2	-
Tb-157	0.02	-
Tb-160	0.4	-
Dy-159	0.2	-
Ho-163	0.02	-
Ho-166m	0.4	-
Tm-170	0.02	-
Tm-171	0.02	-
Yb-169	0.3	-
Lu-176	0.3	-
Lu-177m	0.4	Lu-177 (21.7%)
Hf-175	0.3	_
Hf-181	0.3	-
Hf-182	0.4	Та-182 (100%)
Ta-180m	0.2	_
Ta-182	0.4	_
W-181	0.2	-
W-185	0.02	-
W-188	0.2	Re-188 (100%)
Re-187	0.02	-
0s-185	0.4	-
0s-194	0.2	Ir-194(100%)
Ir-192	0.4	-
Ir-192n	0.4	Ir-192(100%)
Ir-194m	0.4	_
Pt-190	0.02	-
Pt-193	0.02	-
Hg-203	0.3	-
T1-204	0.02	-
Pb-205	0.02	-
Pb-210	0.2	Bi-210(100%), Hg-206(1.900E-06%), T1-206(1.32E-04%)
Bi-208	0.4	-
Bi-210m	0.3	T1-206(100%)
Po-210	0.02	-
Ra-226	0.4	Rn-222, Po-218, Pb-214, Bi-214, Po-214, At-218 (0. 02%), T1-210 (0. 021%)
Ra-228	0.4	Ac-228
Ac-227	0.3	Th-227 (98. 62%), Fr-223 (1. 38%), Ra-223+

第9表 建設作業労働時の核種 iの遮蔽係数(3/4)

核種	遮蔽係数[-]	考慮する子孫核種
Th-228	0.4	Ra-224+
Th-229	0.4	Ra-225+
Th-230	0.02	-
Th-232	0.02	-
Pa-231	0.2	-
U-232	0.02	-
U-233	0.02	-
U-234	0.02	-
U-235	0.2	Th-231 (100%)
U-236	0.02	-
U-238	0.4	Th-234, Pa-234m, Pa-234(0.16%)
Np-235	0.02	U-235m(0.39933%)
Np-236	0.4	Pa-232 (0. 16%)
Np-237	0.2	Pa-233 (100%)
Pu-236	0.02	-
Pu-237	0.2	-
Pu-238	0.02	-
Pu-239	0.02	-
Pu-240	0.02	-
Pu-241	0.2	U-237 (0. 0042%)
Pu-242	0.02	-
Pu-244	0.4	U-240, Np-240m, Np-240 (0. 11%)
Am-241	0.02	-
Am-242m	0.3	Am-242 (99. 55%), Np-238 (0. 45%)
Am-243	0.2	Np-239 (100%)
Cm-241	0.3	-
Cm-242	0.02	-
Cm-243	0.2	-
Cm-244	0.02	-
Cm-245	0.2	-
Cm-246	0.02	-
Cm-247	0.3	Pu-243 (100%)
Cm-248	0.4	-
Cm-250	0.4	Pu-246 (18%), Bk-250 (8%)
Bk-249	0.2	Am-245 (0. 00145%)
Cf-249	0.3	-
Cf-250	0.02	-
Cf-251	0.2	-
Cf-252	0.3	-
Cf-254	0.4	-
Es-254	0.4	Bk-250 (100%), Fm-254 (1. 74E-04%)
Es-255	0.2	Bk-251 (8%), Fm-255 (92%)

第9表 建設作業労働時の核種 iの遮蔽係数(4/4)

	名称	単位
パラメータ	公衆 pの居住中の屋外における核種 iの遮蔽係数	[-]
設 定 値	第10表参照	
設定根拠	 ・大規模掘削の居住による被ばくについては、客土 100 ため、客土 10cm としたときの遮蔽係数から、核種の ーを参考に設定した。 ・ ICRP. Pub. 107*1 で示されている photon の放出エネ を有する場合はそれらを含めた最大値)が、Cs-137 ければ 0.3、Am-241 よりも大きければ 0.27、上記以外 	cm を考慮している 放射線のエネルギ ペルギー(子孫核種 のそれよりも大き トは 0. 031 とした。
参考文献	*1 International Commission on Radiological Pro Nuclear Decay Data for Dosimetric Cal Publication 107	tection (2008): culations, ICRP

第 10 表	居住中の屋外におけ	る遮蔽係数(大規模掘削)(1/	4)

核種	遮蔽係数[-]	考慮する子孫核種
Н-3	0.031	_
Be-10	0.031	-
C-14	0.031	-
Na-22	0.3	-
Si-32	0.031	P-32(100%)
S-35	0.031	-
C1-36	0.031	-
K-40	0.27	_
Ca-41	0.031	-
Ca-45	0.031	-
Sc-46	0.3	-
V-49	0.031	-
Mn-54	0.3	-
Fe-55	0.031	-
Fe-59	0.3	-
Co-58	0.3	-
Co-60	0.3	-
Ni-59	0.031	_
Ni-63	0.031	-
Zn-65	0.27	-
Se-75	0.27	-
Se-79	0.031	-
Rb-87	0.031	-
Sr-85	0.27	-
Sr-89	0.031	-
Sr-90	0.031	Y-90 (100%)
Y-91	0.031	-
Zr-93	0.031	Nb-93m (97. 50%)
Zr-95	0.3	Nb-95(98.92%+1.0802%*0.944), Nb-95m(1.0802%)
Nb-91	0.031	
Nb-92	0.3	
Nb-93m	0.031	-
Nb-94	0.3	-
Nb-95	0.3	
Mo-93	0.031	Nb-93m (88.00%)
Tc-97	0.031	-
Tc-97m	0.031	-
Tc-98	0.3	-
Tc-99	0.031	-
Ru-103	0.27	Rh-103m (98. 755%)
Ru-106	0.27	Rh-106 (100%)
Rh-102	0.27	-
Pd-107	0.031	-

核種	遮蔽係数[-]	考慮する子孫核種
Ag-108m	0.3	Ag-108 (8.7%)
Ag-110m	0.3	Ag-110 (1. 36%)
Cd-109	0.031	-
Cd-113	0.031	-
Cd-113m	0.031	-
Cd-115m	0.27	In-115m(0.010578%)
In-114m	0.27	In-114 (96. 75%)
In-115	0.031	-
Sn-113	0.27	In-113m(99.998%)
Sn-119m	0.031	-
Sn-121m	0.031	Sn-121 (77. 60%)
Sn-123	0.031	-
Sn-126	0.3	Sb-126(14%), Sb-126m(100%)
Sb-124	0.3	-
Sb-125	0.27	Te-125m(23.136%)
Te-121m	0.27	Te-121 (88. 60%)
Te-123	0.031	-
Te-123m	0.27	-
Te-125m	0.27	-
Te-127m	0.031	Te-127 (97. 60%)
Te-129m	0.27	Te-129 (63.00%)
I-125	0.27	-
I-129	0.031	-
Cs-134	0.3	-
Cs-135	0.031	-
Cs-137	0.27	Ba-137m(94.4%)
Ba-133	0.27	-
La-137	0.031	-
La-138	0.3	-
Ce-139	0.27	-
Ce-141	0.27	-
Ce-144	0.031	Pr-144(99.023%+0.97699%*0.9993), Pr-144m(0.97699%)
Nd-144	0.031	-
Pm-145	0.27	-
Pm-146	0.3	-
Pm-147	0.031	-
Pm-148m	0.3	Pm-148 (4. 2%)
Sm-145	0.27	
Sm-146	0.031	-
Sm-147	0.031	-
Sm-148	0.031	
Sm-151	0.031	
Eu-149	0.27	-

第10表 居住中の屋外における遮蔽係数(大規模掘削)(2/4)

核種	遮蔽係数[-]	考慮する子孫核種
Eu-150	0.3	-
Eu-152	0.3	-
Eu-154	0.3	-
Eu-155	0.27	-
Gd-152	0.031	-
Gd-153	0.27	-
Tb-157	0.031	-
Tb-160	0.3	-
Dy-159	0.27	-
Ho-163	0.031	-
Ho-166m	0.3	-
Tm-170	0.031	-
Tm-171	0.031	-
Yb-169	0.27	-
Lu-176	0.27	-
Lu-177m	0.3	Lu-177 (21. 7%)
Hf-175	0.27	-
Hf-181	0.27	-
Hf-182	0.3	Ta-182(100%)
Ta-180m	0.27	子孫核種である Ta-180 の値
Ta-182	0.3	-
W-181	0.27	-
₩-185	0.031	-
W-188	0.27	Re-188 (100%)
Re-187	0.031	-
0s-185	0.3	-
0s-194	0.27	Ir-194(100%)
Ir-192	0.3	-
Ir-192n	0.3	Ir-192 (100%)
Ir-194m	0.3	-
Pt-190	0.031	-
Pt-193	0.031	-
Hg-203	0.27	-
T1-204	0.031	-
Pb-205	0.031	-
Pb-210	0.27	Bi-210(100%), Hg-206(1.900E-6%), T1-206(1.32E-4%)
Bi-208	0.3	-
Bi-210m	0.27	T1-206 (100%)
Po-210	0.031	-
Ra-226	0.3	Rn-222, Po-218, Pb-214, Bi-214, Po-214, At-218(0.02%), T1-210(0.021%)
Ra-228	0.3	Ac-228
Ac-227	0.27	Th-227 (98. 62%), Fr-223 (1. 38%), Ra-223+

第10表 居住中の屋外における遮蔽係数(大規模掘削)(3/4)

核種	遮蔽係数[-]	考慮する子孫核種
Th-228	0.3	Ra-224+
Th-229	0.3	Ra-225+
Th-230	0.031	_
Th-232	0.031	_
Pa-231	0.27	_
U-232	0.031	-
U-233	0.031	_
U-234	0.031	_
U-235	0.27	Th-231 (100%)
U-236	0.031	_
U-238	0.3	Th-234, Pa-234m, Pa-234(0.16%)
Np-235	0.031	U-235m(0.39933%)
Np-236	0.3	Pa-232 (0. 16%)
Np-237	0.27	Pa-233 (100%)
Pu-236	0.031	_
Pu-237	0.27	_
Pu-238	0.031	_
Pu-239	0.031	_
Pu-240	0.031	_
Pu-241	0.27	U-237 (0. 0042%)
Pu-242	0.031	-
Pu-244	0.3	U-240, Np-240m, Np-240 (0. 11%)
Am-241	0.031	-
Am-242m	0.27	Am-242 (99. 55%), Np-238 (0. 45%)
Am-243	0.27	Np-239 (100%)
Cm-241	0.27	_
Cm-242	0.031	-
Cm-243	0.27	-
Cm-244	0.031	_
Cm-245	0.27	_
Cm-246	0.031	_
Cm-247	0.27	Pu-243 (100%)
Cm-248	0.3	-
Cm-250	0.3	Pu-246 (18%), Bk-250 (8%)
Bk-249	0.27	Am-245 (0. 00145%)
Cf-249	0.27	-
Cf-250	0.031	-
Cf-251	0.27	-
Cf-252	0.27	-
Cf-254	0.3	-
Es-254	0.3	Bk-250(100%), Fm-254(1.74E-04%)
Es-255	0.27	Bk-251 (8%), Fm-255 (92%)

	第 10 表	居住中の屋外におけ	る遮蔽係数(大規模掘削)	(4/4)
--	--------	-----------	--------------	-------

	名称	単位
パラメータ	核種 <i>i</i> の半減期	[y]
設 定 値	第 11 表参照	
設定根拠	 半減期は、ICRP Pub. 107*1の値を使用した。ただし、、 い核種については、ICRP Pub. 38*2の値を使用した。 なお、Ta-180mは、ICRP Pub. 107 には記載がない。までは半減期が 8.1 時間と極めて短いが、Ta-180 であれ ある。このため、放射能量算出のベースとなる ORIGE における Ta-180m と対応するものが、ICRP Pub. 38 で と判断して、Ta-180mの半減期は 1.0E+13 年と設定し また、Ir-192mは、ICRP Pub. 107 では半減期が極めて であれば 241 年である。このため、放射能量算出のベー のデータコードにおける Ir-192m と対応するものが、 は Ir-192n であると判断して、Ir-192mの半減期は 24 核種の分岐比については、ICRP Pub. 107 を基に設定し 示す。) 	この文献に値がな た、ICRP Pub. 38 いば 1. 0E+13 年で N のデータコード は Ta-180 である た。 短いが、Ir-192n -スとなる ORIGEN ICRP Pub. 107 で 41 年と設定した。 した。(第 12 表に
参考文献	 *1 International Commission on Radiological Prot Nuclear Decay Data for Dosimetric Calculations, 107 *2 International Commission on Radiological Prot Radionuclide Transformation; Energy and Intensi ICRP Publication 38 	ection (2008) : ICRP Publication ection (1983) : ty of Emissions,

放射性物質	半減期	放射性物質	半減期
の種類	(y)	の種類	(y)
Н-3	1.23×10^{1}	Ag-108m	4. 18×10^2
Be-10	1.51×10^{6}	Ag-110m	6.84 $\times 10^{-1}$
C-14	5.70 $\times 10^{3}$	Cd-109	1.26×10^{0}
Na-22	2.60 $\times 10^{\circ}$	Cd-113	7.70×10^{15}
Si-32	1.32×10^{2}	Cd-113m	1.41×10^{1}
S-35	2. 40×10^{-1}	Cd-115m	1.22×10^{-1}
C1-36	3. 01×10^5	In-114m	1.36×10^{-1}
K-40	1.25×10^{9}	In-115	4. 41×10^{14}
Ca-41	1.02×10^{5}	Sn-113	3. 15×10^{-1}
Ca-45	4. 46×10^{-1}	Sn-119m	8.03 $\times 10^{-1}$
Sc-46	2. 30×10^{-1}	Sn-121m	4. 39×10^{1}
V-49	9. 04×10^{-1}	Sn-123	3.54×10^{-1}
Mn-54	8.55 $\times 10^{-1}$	Sn-126	2. 30×10^5
Fe-55	2.74 $\times 10^{\circ}$	Sb-124	1.65×10^{-1}
Fe-59	1.22×10^{-1}	Sb-125	2.76 $\times 10^{\circ}$
Co-58	1.94×10^{-1}	Te-121m	4.22×10^{-1}
Co-60	5. $27 \times 10^{\circ}$	Te-123	6.00 $\times 10^{14}$
Ni-59	1.01×10^{5}	Te-123m	3.27×10^{-1}
Ni-63	1.00×10^{2}	Te-125m	1.57×10^{-1}
Zn-65	6.69 $\times 10^{-1}$	Te-127m	2.99×10^{-1}
Se-75	3.28×10^{-1}	Te-129m	9. 21×10^{-2}
Se-79	2.95×10^{5}	I-125	1.63×10^{-1}
Rb-87	4.92×10^{10}	I-129	1.57×10^{7}
Sr-85	1.78×10^{-1}	Cs-134	2.06 $\times 10^{0}$
Sr-89	1.38×10^{-1}	Cs-135	2. 30×10^{6}
Sr-90	2.88 $\times 10^{1}$	Cs-137	3.02×10^{1}
Y-91	1.60×10^{-1}	Ba-133	1.05×10^{1}
Zr-93	1.53×10^{6}	La-137	6.00 $\times 10^4$
Zr-95	1.75×10^{-1}	La-138	1.02×10^{11}
Nb-91	6.80 $\times 10^{2}$	Ce-139	3. 77×10^{-1}
Nb-92	3. 47×10^7	Ce-141	8.91 $\times 10^{-2}$
Nb-93m	1.61×10^{1}	Ce-144	7.81 \times 10 ⁻¹
Nb-94	2. 03×10^4	Nd-144	2. 29×10^{15}
Nb-95	9.59 $\times 10^{-2}$	Pm-145	1.77×10^{1}
Mo-93	4. 00×10^3	Pm-146	5. $53 \times 10^{\circ}$
Tc-97	2.60 $\times 10^{6}$	Pm-147	2.62 $\times 10^{\circ}$
Tc-97m	2. 47×10^{-1}	Pm-148m	1.13×10^{-1}
Tc-98	4.20×10^{6}	Sm-145	9. 32×10^{-1}
Tc-99	2. 11×10^5	Sm-146	1.03×10^{8}
Ru-103	1.08×10^{-1}	Sm-147	1.06×10^{11}
Ru-106	1.02×10^{0}	Sm-148	7.00 $\times 10^{15}$
Rh-102	5. 67×10^{-1}	Sm-151	9.00 $\times 10^{1}$
Pd-107	6. 50 $\times 10^{6}$	Eu-149	2.55 $\times 10^{-1}$

第11表 核種 *i*の半減期(1/2)

放射性物質	半減期	放射性物質	半減期
の種類	(y)	の種類	(y)
Eu-150	3.69×10^{1}	Th-229*1	7.34×10^{3}
Eu-152	1.35×10^{1}	Th-230*1	7.54×10^{4}
Eu-154	8.59 $\times 10^{\circ}$	Th-232*1	1.41×10^{10}
Eu-155	4.76 $\times 10^{\circ}$	Pa-231*1	3.28×10^4
Gd-152	1.08×10^{14}	$U-232^{*1}$	6.89 $\times 10^{1}$
Gd-153	6. 59×10^{-1}	U-233*1	1.59×10^{5}
Tb-157	7. 10×10^{1}	U-234*1	2. 46×10^5
Tb-160	1.98×10^{-1}	U-235*1	7.04×10^8
Dy-159	3.96×10^{-1}	$U-236^{*1}$	2. 34×10^7
Ho-163	4. 57×10^3	U-238*1	4. 47×10^9
Ho-166m	1.20×10^{3}	Np-235*1	1.09×10^{0}
Tm-170	3. 52×10^{-1}	Np-236*1	1.54×10^{5}
Tm-171	1.92×10^{0}	Np-237*1	2. 14×10^{6}
Yb-169	8.77 $\times 10^{-2}$	Pu-236*1	2.86 $\times 10^{0}$
Lu-176	3.85×10^{10}	Pu-237*1	1.24×10^{-1}
Lu-177m	4. 39×10^{-1}	Pu-238*1	8.77 $\times 10^{1}$
Hf-175	1.92×10^{-1}	Pu-239*1	2. 41×10^4
Hf-181	1.16×10^{-1}	Pu-240*1	6. 56×10^3
Hf-182	9.00 $\times 10^{6}$	Pu-241*1	1.44×10^{1}
Ta-180m	1.00×10^{13}	Pu-242*1	3. 75×10^5
Ta-182	3. 14×10^{-1}	Pu-244*1	8.00 $\times 10^{7}$
W-181	3. 32×10^{-1}	$Am - 241^{*1}$	4. 32×10^2
W-185	2.06 $\times 10^{-1}$	$Am - 242m^{*1}$	1.41×10^{2}
W-188	1.91×10^{-1}	$Am - 243^{*1}$	7. 37×10^3
Re-187	4. 12×10^{10}	$Cm - 241^{*1}$	8.99×10^{-2}
0s-185	2.56 $\times 10^{-1}$	$Cm - 242^{*1}$	4. 46×10^{-1}
0s-194	6. 00×10^{0}	$Cm-243^{*1}$	2.91×10^{1}
Ir-192	2.02 $\times 10^{-1}$	$Cm - 244^{*1}$	1.81×10^{1}
Ir-192m	2. 41×10^2	$Cm - 245^{*1}$	8.50 $\times 10^{3}$
Ir-194m	4.68 $\times 10^{-1}$	$Cm-246^{*1}$	4. 76×10^3
Pt-190	6. 50×10^{11}	$Cm-247^{*1}$	1.56×10^{7}
Pt-193	5.00 $\times 10^{1}$	$Cm-248^{*1}$	3. 48×10^5
Hg-203	1.28×10^{-1}	Cm-250*1	8. 30×10^3
T1-204	3.78 $\times 10^{\circ}$	Bk-249*1	9. 04×10^{-1}
Pb-205	1.53×10^{7}	Cf-249*1	3. 51×10^2
Pb-210*1	2.22×10^{1}	Cf-250*1	1.31×10^{1}
Bi-208	3. 68×10^5	Cf-251*1	9.00 $\times 10^2$
Bi-210m*1	3.04×10^{6}	Cf-252*1	2.65 $\times 10^{\circ}$
Po-210*1	3. 79×10^{-1}	$Cf-254^{*1}$	1.66×10^{-1}
Ra-226*1	1.60×10^{3}	Es-254*1	7.55×10^{-1}
Ra-228	5.75 $\times 10^{\circ}$	Es-255*1	1.09×10^{-1}
Ac-227*1	2. 18×10^{1}		
Th-228*1	$1.91 \times 10^{\circ}$		

第11表 核種 *i*の半減期(2/2)

核種	子孫核種1	分岐比1	子孫核種2	分岐比2	子孫核種3	分岐比3
H-3	_	_	_	_	_	_
Be-10	_	-	-	_	_	_
C-14	_	_	_	_	_	_
Na-22	_	_	_	_	_	_
Si-32	_	-	-	_	_	_
S-35	_	-	-	_	_	_
C1-36	-	-	-	-	-	_
K-40	-	_	_	-	-	-
Ca-41	-	-	-	-	-	-
Ca-45	_	_	_	_	_	-
Sc-46	_	_	_	_	-	-
V-49	_	_	_	_	_	-
Mn-54	-	_	_	-	-	-
Fe-55	-	-	-	-	-	-
Fe-59	-	_	_	-	-	-
Co-58	-	-	-	-	-	-
Co-60	_	_	_	_	_	_
Ni-59	_	-	-	_	-	-
Ni-63	_	_	_	_	_	_
Zn-65	_	_	_	_	_	_
Se-75	-	-	-	-	-	-
Se-79	_	_	_	_	_	_
Rb-87	-	-	-	-	-	_
Sr-85	_	_	_	_	_	_
Sr-89	_	_	_	_	_	_
Sr-90	-	-	-	-	-	-
Y-91	_	_	_	_	_	_
Zr-93	-	-	-	-	-	-
Zr-95	-	-	-	-	-	-
Nb-91	-	-	-	-	-	-
Nb-92	-	-	-	-	-	-
Nb-93m	-	-	-	-	-	-
Nb-94	-	-	-	-	-	-
Nb-95	-	-	-	-	-	-
Mo-93	-	-	-	-	-	-
Tc-97	_	_	_	_	_	-
Tc-97m	_	_	_	_	_	-
Tc-98	-	-	-	-	-	-
Tc-99	-	-	-	-	-	-
Ru-103	-	-	-	-	-	-
Ru-106	-	-	-	-	-	-
Rh-102	-	-	-	-	-	_

第12表 核種 *i*の核種分岐比(1/4)

核種	子孫核種1	分岐比1	子孫核種2	分岐比2	子孫核種3	分岐比3
Pd-107	_	_	-	-	_	_
Ag-108m	_	_	_	_	_	_
Ag-110m	_	_	_	_	_	_
Cd-109	_	_	_	_	_	_
Cd-113	_	_	_	_	_	-
Cd-113m	-	_	-	-	-	_
Cd-115m	-	-	-	-	-	-
In-114m	-	-	-	-	-	_
In-115	-	-	-	-	-	-
Sn-113	_	_	_	_	-	-
Sn-119m	-	-	-	-	-	-
Sn-121m	_	_	_	_	-	-
Sn-123	_	_	-	-	_	-
Sn-126	-	-	-	-	-	-
Sb-124	_	_	_	_	-	-
Sb-125	_	_	_	_	-	-
Te-121m	-	-	-	-	-	_
Te-123	-	-	-	-	-	-
Te-123m	_	_	-	-	_	-
Te-125m	_	_	_	_	-	-
Te-127m	_	_	_	_	-	-
Te-129m	_	_	_	_	_	-
I-125	_	_	_	_	-	-
I-129	_	_	_	_	_	-
Cs-134	_	_	_	_	_	-
Cs-135	_	_	_	_	_	-
Cs-137	-	-	-	-	-	-
Ba-133	-	-	-	-	-	-
La-137	_	_	-	-	-	-
La-138	-	-	-	-	-	-
Ce-139	-	-	-	-	-	-
Ce-141	-	-	-	-	-	-
Ce-144	-	-	-	-	-	-
Nd-144	_	_	-	-	-	-
Pm-145	-	-	-	-	-	-
Pm-146	_	_	_	_	_	-
Pm-147	_	_	_	_	_	_
Pm-148m	_	_	_	_	_	-
Sm-145	_	_	_	_	_	-
Sm-146			_	_	_	_
Sm-147			_	_	_	-
Sm-148	-	_	-	-	-	-
Sm-151	_	_	_	_	_	_

第12表 核種 iの核種分岐比(2/4)

核種	子孫核種1	分岐比1	子孫核種2	分岐比2	子孫核種3	分岐比3
Eu-149	-	-	-	-	-	_
Eu-150	_	_	_	_	_	_
Eu-152	_	_	_	_	_	_
Eu-154	-	-	-	-	_	_
Eu-155	_	_	_	_	_	_
Gd-152	-	-	-	-	-	_
Gd-153	_	_	_	_	-	_
Tb-157	_	_	_	_	-	-
Tb-160	_	_	_	_	-	_
Dy-159	_	_	_	_	-	-
Но-163	_	_	_	_	-	_
Ho-166m	_	_	_	_	-	_
Tm-170	_	_	_	_	-	-
Tm-171	-	-	-	-	-	-
Yb-169	_	_	-	-	-	-
Lu-176	_	_	-	-	-	-
Lu-177m	-	-	-	-	-	-
Hf-175	_	_	-	-	-	-
Hf-181	_	_	-	-	-	-
Hf-182	_	_	-	-	-	-
Ta-180m	-	-	-	-	-	-
Ta-182	_	_	-	-	-	_
W-181	-	-	-	-	-	-
W-185	-	-	-	-	-	-
W-188	_	_	_	_	_	_
Re-187	_	_	_	_	_	_
0s-185	_	_	_	_	_	_
0s-194	-	-	_	_	_	_
Ir-192	_	_	_	_	_	_
Ir-192m	_	_	_	_	_	_
Ir-194m	_	_	-	-	_	_
Pt-190	-	-	-	-	-	-
Pt-193	-	-	-	-	-	-
Hg-203	_	_	-	-	_	_
T1-204	-	-	-	-	-	-
Pb-205	-	-	-	-	-	-
Pb-210	Po-210	1	-	-	_	_
Bi-208	-	-	_	_		_
Bi-210m	-	-	_	_		_
Po-210	-	-	-	-	_	_
Ra-226	Pb-210	1	_	_		_
Ra-228	Th-228	1	_	_	_	-
Ac-227	-	-	-	-	-	_

第12表 核種 *i*の核種分岐比(3/4)

		1		1		
核種	子孫核種1	分岐比1	子孫核種2	分岐比2	子孫核種3	分岐比3
Th-228	-	-	_	-	-	-
Th-229	-	-	-	-	-	-
Th-230	Ra-226	1	-	-	-	-
Th-232	Ra-228	1	-	-	_	_
Pa-231	Ac-227	1	_	_	_	_
U-232	Th-228	1	_	_	_	_
U-233	Th-229	1	-	-	_	_
U-234	Th-230	1	_	_	_	_
U-235	Pa-231	1	_	_	_	_
U-236	Th-232	1	_	_	_	_
U-238	U-234	1	_	-	-	-
Np-235	U-235	0.9999733	Pa-231	0.000026	-	_
Np-236	U-236	0.873	Pu-236	0.125	U-232	0.0016
Np-237	U-233	1	_	-	-	-
Pu-236	U-232	1	-	-	-	-
Pu-237	Np-237	1	U-233	0.000042	-	-
Pu-238	U-234	1	_	-	-	-
Pu-239	U-235	1	_	-	-	-
Pu-240	U-236	1	-	-	-	-
Pu-241	Am-241	0.99998	Np-237	0.0000245	-	-
Pu-242	U-238	1	_	-	-	-
Pu-244	Pu-240	0.99879	_	-	-	-
Am-241	Np-237	1	_	-	-	-
Am-242m	Pu-242	0.1722	Cm-242	0.8233	Pu-238	0.0045
Am-243	Pu-239	1	_	-	-	-
Cm-241	Am-241	0.99	Pu-237	0.01	-	-
Cm-242	Pu-238	1	_	-	-	-
Cm-243	Am-243	0.0024	Pu-239	0.9976	-	-
Cm-244	Pu-240	1	_	-	-	-
Cm-245	Pu-241	1	_	-	-	-
Cm-246	Pu-242	0.99974	_	-	_	-
Cm-247	Am-243	1	_	-	-	-
Cm-248	Pu-244	0.9161	_	-	-	-
Cm-250	Cf-250	0.08	Cm-246	0.18	-	-
Bk-249	Cf-249	1	_	-	-	-
Cf-249	Cm-245	1	_	-	-	-
Cf-250	Cm-246	0.99923	-	-	-	-
Cf-251	Cm-247	1	-	-	-	-
Cf-252	Cm-248	0.96908	_	-	-	-
Cf-254	Cm-250	0.0031	—	-	-	-
Es-254	Cf-250	1	-	-	-	-
Es-255	Cf-251	1	-	-	_	-

第12表 核種 *i*の核種分岐比(4/4)

以 上