2.2 線量評価

敷地周辺における線量評価は、プラントの安定性を確認するひとつの指標として、放射性物質の放出抑制に係る処理設備設計の妥当性の確認の観点から放射性物質の放出に起因する実効線量の評価を、施設配置及び遮蔽設計の妥当性の確認の観点から施設からの放射線に起因する実効線量の評価を行う。

2.2.1 大気中に拡散する放射性物質に起因する実効線量

2.2.1.1 評価の基本的な考え方

大気中に拡散する放射性物質に起因する実効線量の評価については,「発電用原子炉施設の安全解析に関する気象指針」(以下,「気象指針」という),「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」(以下,「評価指針」という)及び「発電用軽水型原子炉施設の安全審査における一般公衆の線量評価について」(以下,「一般公衆の線量評価」という)を準用する。

外部被ばく及び吸入摂取による実効線量の評価は、原子炉施設周辺でそれぞれ最大の被ばくを与える地点に居住する人を対象とし、外部被ばくについては放射性雲からの γ 線による実効線量と地表に沈着した放射性物質からの γ 線による実効線量を考慮する。

食物摂取による実効線量については、現実に存在する被ばく経路について、食生活の様態等が標準的である人を対象として行うため、敷地周辺で農業・畜産業が行われていない現状では有意な被ばく経路は存在しない。ただし、今後敷地周辺において農業・畜産業が再開されることを見越し、被ばく評価全体において食物摂取による被ばくが占める程度を把握するため、参考として、葉菜及び牛乳摂取による実効線量を評価する。

2.2.1.2 計算のための前提条件

(1) 気象条件

大気拡散の解析に用いる気象条件は、福島第一原子力発電所原子炉設置変更許可申請書(6号原子炉施設の変更)(平成22年11月12日付け、平成19・04・19原第18号にて設置変更許可)の添付書類六の記載と同様とする。

気象条件の採用に当たっては、風向出現頻度及び風速出現頻度について平成12年4月から平成22年3月までの10年間の資料により検定を行い、代表性に問題ないことを確認した。検定法は、不良標本の棄却検定に関するF分布検定の手順に従った。

乗却検定の結果を表 2. 2. 1-1及び表 2. 2. 1-2に示す。有意水準 5%で乗却された項目は 28 項目中 2 個であった。これは採用した気象条件が長期間の気象状況と比較して異常でないことを示しており、解析に用いる気象条件が妥当であることを示している。

(2) 放出源と有効高さ

放出源は各建屋からの排気であるが、「2.1.3 放射性気体廃棄物等の管理」で述べたとおり、 $1\sim4$ 号機の原子炉建屋(原子炉格納容器を含む)以外からの放出は無視しうるため、放出位置は $1\sim4$ 号機の原子炉建屋とする。

有効高さについて,現在の推定放出位置は原子炉建屋オペレーティングフロア付近であるが,保守的に地上放散とする。

地上放散の保守性については、以下のとおりである。

「気象指針」において、位置(x,y,z)における放射性物質濃度 $\chi(x,y,z)$ を求める基本拡散式を(2-2-1)式に示す。

ここで,

 $\chi(x,y,z)$:点(x,y,z)における放射性物質の濃度 (Bg/m³)

Q : 放出率 (Bq/s)

U : 放出源高さを代表する風速 (m/s)

λ : 物理的崩壊定数 (1/s)H : 放出源の有効高さ(m)

 σ_{v} : 濃度分布の v 方向の拡がりのパラメータ (m)

 σ_z : 濃度分布の z 方向の拡がりのパラメータ (m)

このとき、有効高さと同じ高度(z=H)の軸上で放射性物質濃度が最も濃くなる。被ばく評価地点は地上(z=0)であるため、地上放散が最も厳しい評価を与えることになる。

(3) 放出を考慮する核種

放射性物質の放出量は、原子炉建屋上部におけるサンプリング結果から想定しており、 現時点では実際に検出されている Cs-134 及び Cs-137 を評価対象とする。

Cs-134 及び Cs-137 以外の核種には、検出限界未満であることが確認されている核種だけではなく、測定自体ができていないものもあるが、評価結果に大きな影響は与えないものと考えている。これら評価対象としなかった核種の影響度合いについては、「2.2.1.8 Cs 以外の核種の影響について」で詳しく述べる。

(4)線量及び濃度計算地点

線量の計算は、図 2. 2. 1-1 に示すとおり、1, 2 号機共用排気筒を中心として 16 方位に分割した陸側 9 方位の敷地境界外について行う。ただし、これらの地点より大きな線量を受ける恐れのある地点が別に陸側にある場合は、その地点も考慮する。

1,2号機共用排気筒から各評価点までの距離は、表2.2.1-3に示す。

2.2.1.3 単位放出率あたりの年間平均濃度の計算

計算は連続放出とし、放出位置毎に行う。単位放出率あたりの地上における放射性物質 濃度は、放射性物質の減衰を無視すると(2-2-2)式となる。

$$\chi(x,y,0) = \frac{1}{\pi\sigma_{v}\sigma_{z}U} \cdot \exp\left(-\frac{y^{2}}{2\sigma_{v}^{2}}\right) \cdot \exp\left(-\frac{H^{2}}{2\sigma_{z}^{2}}\right) \cdot \dots \cdot \dots \cdot \dots \cdot (2-2-2) \quad \vec{\Xi}$$

計算地点における年間平均相対濃度 χ は、隣接方位からの寄与も考慮して以下のように計算する。

j : 大気安定度 (A \sim F)

L:計算地点を含む方位

計算結果を表2.2.1-4に示す。これに「2.1.3 放射性気体廃棄物等の管理」表2.

1. 3-1 に示した推定放出量を乗じた結果を表 2. 2. 1-5 に示す。 $1\sim4$ 号機合計の濃度が最大となるのは、1、2 号機共用排気筒の南方位約 1,340mの敷地境界で、それぞれ約 1.5×10^{-9} Bg/cm³ である。

2.2.1.4 単位放出量あたりの実効線量の計算

建屋から放出された放射性雲による計算地点における空気カーマ率は, (2-2-4) 式により計算する。

ここで,

D: 計算地点(x, y, 0)における空気カーマ率 $(\mu Gy/h)$

 $K_{_{1}}$: 空気カーマ率への換算係数 $\left(rac{dis\cdot m^{_{3}}\cdot \mu Gy}{MeV\cdot Bq\cdot h}
ight)$

E : γ 線の実効エネルギ (MeV/dis)

 μ_{m} : 空気に対する γ 線の線エネルギ吸収係数 (m^{-1})

μ : 空気に対する γ 線の線減衰係数 (m⁻¹)

r: 放射性雲中の点(x',y',z')から計算地点(x,y,0)までの距離 (m)

 $B(\mu r)$: 空気に対する γ 線の再生係数で、次式から求める。

$$B(\mu r) = 1 + \alpha(\mu r) + \beta(\mu r)^2 + \gamma(\mu r)^3$$

ただし、 μ_{en} 、 μ 、 α 、 β 、 γ については、0.5 MeV の γ 線に対する値を用い、以下のとおりとする。

$$\mu_{\rm en} = 3.84 \times 10^{-3} \ ({\rm m}^{-1})$$
 $\mu = 1.05 \times 10^{-2} \ ({\rm m}^{-1})$ $\alpha = 1.000$ $\beta = 0.4492$ $\gamma = 0.0038$

 $\chi(x',y',z')$: 放射性雲中の点(x',y',z')における濃度 (Bq/m³)

計算地点における単位放出量当たりの年間の実効線量は、計算地点を含む方位及びその 隣接方位に向かう放射性雲の γ 線からの空気カーマを合計して、次の(2-2-5)式により 計算する。

 $H_{_{\gamma}} = K_{_{2}} \cdot f_{_{h}} \cdot f_{_{o}} \left(\overline{D}_{_{L}} + \overline{D}_{_{L-1}} + \overline{D}_{_{L+1}} \right) \cdot \cdots$ (2-2-5) $\overrightarrow{\Xi}$

 H_{v} :計算地点における実効線量 (μ Sv/年)

 K_2 : 空気カーマから実効線量への換算係数 (μ Sv/ μ Gy)

f。: 家屋の遮蔽係数

 f_{o} : 居住係数

 \overline{D}_{L} , \overline{D}_{L-1} , \overline{D}_{L-1} : 計算地点を含む方位(L)及びその隣接方位に向かう放射性雲による年間平均の γ 線による空気カーマ (μ Gy/年)。これらは,(4-5-4) 式から得られる空気カーマ率 D を放出モード,大気安定度別風向分布及び風速分布を考慮して年間について積算して求める。

計算結果を表2.2.1-6及び表2.2.1-7に示す。

2.2.1.5 年間実効線量の計算

(1)放射性雲からのγ線に起因する実効線量

放射性雲からの γ 線に起因する実効線量は、「2.1.3 放射性気体廃棄物等の管理」表 2.1.3-1の推定放出量に「2.2.1.4 単位放出量あたりの実効線量の計算」で求めた単位放出量あたりの実効線量を乗じ求める。計算結果を表 2.2.1-8及び表 2.2.1-9に示す。

計算の結果,放射性雲からの γ 線に起因する実効線量は南方向沿岸部で最大となり,年間約 2.0×10^{-6} mSv である。

- (2)地面に沈着した放射性物質からのγ線に起因する実効線量
- a. 計算の方法

評価は「一般公衆の線量評価」に基づき、以下の式で求める。

ただし、

 $H_{\scriptscriptstyle A}$: 年間実効線量(mSv/年)

$$K : 3.91 \times 10^{3} \left(\frac{dis \cdot cm^{3} \cdot mGy}{MeV \cdot Bq \cdot y} \right) \times 0.8 \left(\frac{mSv}{mGy} \right)$$

(0.8 (mSv/mGy) は、空気カーマから実効線量への換算係数。)

 μ_{em} : 空気の γ 線の線エネルギ吸収係数 (1/cm)

(1-g):制動放射による損失の補正

E : γ 線実効エネルギ (MeV/dis)

C。: 地表面附近の土壌における放射性物質濃度 (Bq/cm³)

B : 空気, 土壌の2層 γ 線ビルドアップ係数 (-)

 μ_1 , μ_2 : 空気及び土壌の γ 線線減衰係数(1/cm), 土壌は Al で代用, ただし, 密度は 1.5 (g/cm³) とする。

 r_1 , r_2 , r_3 , r_4 , r_5 , r_6 , r_7 , r_8 , r_9 ,

r : 土壌中の任意点 $\left(
ho, heta,z
ight)$ から被ばく点までの距離 $\left(
ho \right)$

 $r^2 = (h-z)^2 + \rho^2 = (r_1 + r_2)^2$

f(z): 放射性物質の土壌中鉛直分布

h : 被ばく点地上高 (100cm)

被ばく点が 1 m程度であれば、これに寄与する放射性物質の範囲は、被ばく点から 10 m以内である。このため通常は C_0 =一定と考える。したがって、上記式は、

b. 空気及び土壌のビルドアップ係数(B)

空気, 土壌 2 層の γ 線ビルドアップ係数については, 広く使用されているビルドアップ係数を使用する。

1) E > 1.801 MeV

$$B(E, \mu r) = 1 + \left\{0.8 - 0.214 \ln\left(\frac{E}{1.801}\right)\right\} (\mu r)^{g(E)}$$

2) $E \le 1.801 MeV$

$$B(E, \mu r) = 1 + 0.8(\mu r)^{g(E)}$$

ここで,

$$g(E) = 1.44 + 0.02395E + 0.625 \ln\left(0.19 + \frac{1.0005}{E}\right)$$

$$\mu r = \mu_1 r_1 + \mu_2 r_2$$

c. 放射性物質の土壌中鉛直分布 $(C = C_0 f(z))$ について

地表面附近の土壌における放射性物質濃度は、大気と地面の接触による沈着(乾性沈着)と、降水による放射性物質の降下(湿性沈着)を考慮して、(2-2-9)式により計算する。

 C_0 : 地表面付近の放射性物質濃度 (Bq/cm³)

 C_a :無降水期間における地表面付近の濃度 (Bq/cm³)

 C_r : 降水期間における地表面付近の濃度 (Bq/cm³)

(a)無降水期間における沈着量

無降水期間中は乾性沈着のみとなるため、(2-2-10) 式~(2-2-12) 式で表せる。

$$S_d = \int_{-\infty}^0 C_d \exp(\alpha z) dz = \frac{C_d}{\alpha} \quad (2-2-10) \quad \vec{\Xi}$$

$$S_{d} = \overline{x}_{i} \cdot V_{g} \frac{f_{1}}{\lambda_{r}} \{ 1 - \exp(-\lambda_{r} T_{0}) \} \cdot (1 - K_{r}) \cdot \cdots \cdot \cdots \cdot \cdots \cdot (2 - 2 - 11) \quad \overrightarrow{\Xi}$$

ただし.

 \bar{x} : 地上における年間平均濃度 (Bq/cm³)

 V_s :沈着速度 (cm/s)

λ:物理的崩壊定数(1/s)

T₀:放射性物質の放出期間

f::沈着した放射性物質のうち残存する割合(-)

S。: 放射性物質の地表濃度 (Bq/cm²)

 $K_{\cdot \cdot}$:降水期間割合(-)

ここで、 V_s は 0.3 cm/s、 T_o は 1 年、 f_i はフォールアウトの調査結果より平均値の 0.5 とした。なお、降水期間割合(K_r)を 0 とすれば、「一般公衆の線量評価」と同じ評価式となる。

(b)降水期間における沈着量

降水期間中は,乾性沈着及び湿性沈着が重なるため,(2-2-13)式~(2-2-15)式で表せる。

$$S_r = \int_{-\infty}^0 C_r \exp(\alpha z) dz = \frac{C_r}{\alpha} \cdot \dots$$
 (2-2-13) $\equiv \mathbb{R}$

$$S_{r} = \overline{x}_{i} \cdot \left(V_{g} + \Lambda \cdot L\right) \frac{f_{1r}}{\lambda_{c}} \left\{1 - \exp\left(-\lambda_{r} T_{0}\right)\right\} K_{r} \quad \cdots \qquad (2-2-14) \quad \vec{\Xi}$$

ただし.

 \bar{x}_i : 地上における年間平均濃度 (Bq/cm³)

 V_a : 沈着速度 (cm/s)

 Λ :降水による洗浄係数 (1/s) で、以下の式により求める。

 $\Lambda = 1.2 \times 10^{-4} \cdot I^{0.5}$

ここで、降水強度I (mm/h) は、気象データより、2.16mm/h とする。

L:空気中放射性物質濃度の鉛直方向積分値で,

$$L = \int_0^\infty \exp\left(-\frac{z_1^2}{2 \cdot \sigma_{zi}^2}\right) dz_1$$

とし, 風向別大気安定度別出現回数で平均化する。

λ: 物理的崩壊定数 (1/s)

T。: 放射性物質の放出期間

 f_{lr} :沈着した放射性物質のうち残存する割合 (-)

降水時は地表面に全て残存すると仮定し、1.0とする。

 S_{c} : 放射性物質の地表濃度 (Bq/cm²)

 $K_{.}$:降水期間割合(-)

(c)計算結果

 \bar{x}_i は「2.2.1.3 単位放出率あたりの年間平均濃度の計算」で求めた最大濃度の約 1.5×10^{-9} Bq/cm³ を用いる。計算の結果,地表に沈着した放射性物質からの γ 線による 実効線量は,Cs-134 及び Cs-137 の合計で年間約 3.0×10^{-2} mSv である。

(3) 吸入摂取による実効線量

吸入摂取による実効線量は、「評価指針」に基づき、次の計算式を用いる。

 H_{ι} : 吸入摂取による年間の実効線量(μ Sv/年)

365:年間日数への換算係数 (d/年)

 K_{μ} : 核種 i の吸入摂取による実効線量係数 (μ Sv/Bq)

 A_n :核種 i の吸入による摂取率 (Bq/d)

 M_a : 呼吸率 (cm^3/d)

 \bar{x} :核種 i の年平均地上空気中濃度 (Bg/cm³)

 \bar{x}_i は「2.2.1.3 単位放出率あたりの年間平均濃度の計算」で求めた最大濃度の約 1.5×10^{-9} Bq/cm³ を用いる。その他に評価に必要なパラメータは,表 2.2.1-10 及び表 2.1-10 に示す。計算の結果,吸入摂取による実効線量は,Cs-134 及び Cs-137 の合計で年間約 1.9×10^{-4} mSv である。

なお、吸入摂取の被ばく経路には地表に沈着した放射性物質の再浮遊に起因するものも存在するが、「一般公衆の線量評価」の再浮遊係数 (10^{-8}cm^{-1}) を用いると再浮遊濃度は約 6.0 ~ $7.0 \times 10^{-10} \text{Bq/cm}^3$ 程度であり、被ばく評価全体への寄与は小さい。

2.2.1.6 5号機及び6号機の寄与

5号機は平成23年1月3日,6号機は平成22年8月14日に定期検査のため運転を停止しており、「評価指針」において評価対象としている希ガス及びよう素は十分に減衰しているが、保守的に福島第一原子力発電所原子炉設置変更許可申請書(6号原子炉施設の変更)(平成22年11月12日付け、平成19・04・19原第18号にて設置変更許可)添付書類九と同様の評価とする。

これによると,希ガスの γ 線による実効線量は 1, 2 号機共用排気筒の北方位で最大となり,年間約 4.4×10^{-3} mSv,放射性よう素に起因する実効線量は 1, 2 号機共用排気筒の北北西方位で最大となり,年間約 1.7×10^{-4} mSv である。

2.2.1.7 計算結果

大気中に拡散する放射性物質に起因する実効線量は,最大で年間約3.0×10⁻²mSvである。

2.2.1.8 Cs 以外の核種の影響について

(1) γ 線放出核種

γ 線を放出する核種のうち、粒子状の放射性物質はダストサンプリングにより定期的に測定しており、Cs 以外の核種は測定限界未満となっていることから、現在の状態が維持されれば敷地周辺への影響はCs に比べて軽微である。

一方、希ガスのようなガス状の放射性物質については、これまでの評価から、大気中に拡散する放射性物質に起因する実効線量は、地表に沈着した放射性物質からの γ 線の外部被ばくが支配的であり、沈着しないガス状の放射性物質の寄与は小さいと考えられる。

(2) β 線及び α 線放出核種

 β 線及び α 線の放出核種で、 γ 線を放出しない又は微弱でゲルマニウム半導体検出器による核種分析ができない核種は、現時点で直接分析ができていない。これらの核種

は、地表に沈着した放射性物質からの γ 線は無視しうるが、特に α 線を放出する核種は内部被ばくにおける実効線量換算係数が α 線を放出しない核種に比べて $100\sim1,000$ 倍程度となる。

Cs との比較可能な測定データとして表 2. 2. 1-1 4 に グラウンド約西南西における土壌分析結果を示す。表 2. 2. 1-1 4 では, β 線を放出する主要な核種である Sr と, α 線を放出する主要な核種である Pu が分析されており,その量は Cs に比べ,Sr で 1/1,000 程度,Pu で 1/1,000,000 程度である。この分析結果から,線質による違いを無視しうるほどに放出量は小さく,Cs-134 及び Cs-137 に比べ,線量への寄与は小さいと考えられる。

2.2.1.9 食物摂取による実効線量の計算

2.2.1.9.1 葉菜摂取による実効線量

葉菜摂取による実効線量は、評価対象核種が Cs-134 及び Cs-137 の長寿命核種であることから、沈着分からの間接移行経路を考慮した「一般公衆の線量評価」に基づき、次の計算式を用いる。

$$H_{v} = 365 \cdot \sum K_{\tau_{1}} \cdot A_{v_{1}} \cdot \cdots \cdot (2-2-18)$$
 式

$$A_{vi} = \frac{1}{x_i} \cdot \left\{ \frac{V_g \cdot (1 - e^{-\lambda_{effi} t_1})}{\lambda_{effi} \cdot \rho} + \frac{V_g' \cdot B_{vi} (1 - e^{-\lambda_{ri} t_0})}{\lambda_{ri} \cdot P_v} \right\} \cdot f_t \cdot f_d \cdot M_v \cdot \dots$$

$$(2-2-19) \quad \overrightarrow{\mathbb{R}}$$

ここで,

H_ν: 葉菜摂取による年間の実効線量(μSv/年)

365:年間日数への換算係数 (d/年)

 K_{π} : 核種 i の経口摂取による実効線量換算係数 (μ Sv/Bq)

A_w : 核種 i の葉菜による摂取率 (Bq/d)

 V_{c} : 葉菜への沈着速度(cm/s)

λ_{eff} :核種 i の葉菜上実効崩壊定数(1/s)

 $\lambda_{effi} = \lambda_{ri} + \lambda_{w}$

λ。: 核種 i の物理的崩壊定数 (1/s)

 λ_w : ウェザリング効果による減少係数 (1/s)

ρ : 葉菜の栽培密度 (g/cm²)

t₁ : 葉菜の栽培期間 (s)

V': 葉菜を含む土壌への核種の沈着速度 (cm/s)

P_v : 経口移行に寄与する土壌の有効密度 (g/cm²)

 B_{v} : 土壌 1g 中に含まれる核種 i が葉菜に移行する割合

t。: 核種の蓄積期間 (s)

f, : 葉菜の栽培期間年間比

f_a:調理前洗浄による核種の残留比

M_v : 葉菜摂取量 (g/d)

評価に必要なパラメータは、表2.2.1-11~表2.2.1-13に示す。

 \bar{x}_i は「2.2.1.3 単位放出率あたりの年間平均濃度の計算」で求めた最大濃度の約 $1.5 \times 10^{-9} \text{Bq/cm}^3$ を用いて計算した結果、葉菜摂取による実効線量は最大で年間約 $6.1 \times 10^{-3} \text{mSv}$ である。

2.2.1.9.2 牛乳摂取による実効線量

牛乳摂取による実効線量は、評価対象核種が Cs-134 及び Cs-137 の長寿命核種であることから、沈着分からの間接移行経路を考慮した「一般公衆の線量評価」に基づき、次の計算式を用いる。

$$H_{M} = 365 \cdot \sum_{i} K_{T_{i}} \cdot A_{M_{i}} \cdot \dots$$

$$A_{M_{i}} = \overline{X}_{i} \cdot \left\{ \frac{V_{gM} \cdot \left(1 - e^{-\lambda_{eff} \cdot t_{1M}} \right)}{\lambda_{eff_{i}} \cdot \rho_{M}} + \frac{V'_{gM} \cdot B_{v_{i}} \left(1 - e^{-\lambda_{r_{i}} \cdot t_{0}} \right)}{\lambda_{r_{i}} \cdot P_{v}} \right\} \cdot f_{i} \cdot Q_{f} \cdot F_{M_{i}} \cdot M_{M} \cdot \dots$$

$$(2-2. 1-20) \quad \overrightarrow{X}_{i} \cdot P_{i} \cdot Q_{f} \cdot F_{M_{i}} \cdot M_{M} \cdot \dots$$

$$(2-2. 1-21) \quad \overrightarrow{X}_{i} \cdot P_{v} \cdot Q_{f} \cdot P_{M_{i}} \cdot Q_{f} \cdot Q_{f}$$

H_ν: 牛乳摂取による年間の実効線量 (μSv/年)

A₁₆:核種iの牛乳による摂取率 (Bq/d)

V_{sM} : 牧草への沈着速度(cm/s)

 $\lambda_{effi} = \lambda_{ri} + \lambda_{w}$

λ。: 核種 i の物理的崩壊定数 (1/s)

 λ_w : ウェザリング効果による減少係数 (1/s)

 $\rho_{\scriptscriptstyle M}$: 牧草の栽培密度 (g/cm²)

t_w : 牧草の栽培期間 (s)

 $V'_{\scriptscriptstyle \mathrm{gM}}$: 牧草を含む土壌への核種の沈着速度 $(\mathrm{cm/s})$

 P_{ν} :経口移行に寄与する土壌の有効密度 (g/cm²)

B_v: 土壌 1g 中に含まれる核種 i が牧草に移行する割合

t₀ : 核種の蓄積期間 (s)

f.: 放牧期間年間比

 Q_c : 乳牛の牧草摂取量 (g/d)

 F_{Mi} : 乳牛が摂取した核種 i が牛乳に移行する割合 ((Bq/cm³)/(Bq/d))

 $M_{\scriptscriptstyle M}$: 牛乳摂取量 (cm^3/d)

評価に必要なパラメータは、表2.2.1-11~表2.2.1-13に示す。

 \bar{x}_i は「2.2.1.3 単位放出率あたりの年間平均濃度の計算」で求めた最大濃度の約 $1.5 \times 10^{-9} \text{Bq/cm}^3$ を用いて計算した結果、牛乳摂取による実効線量は最大で年間約 $9.9 \times 10^{-3} \text{mSv}$ である。

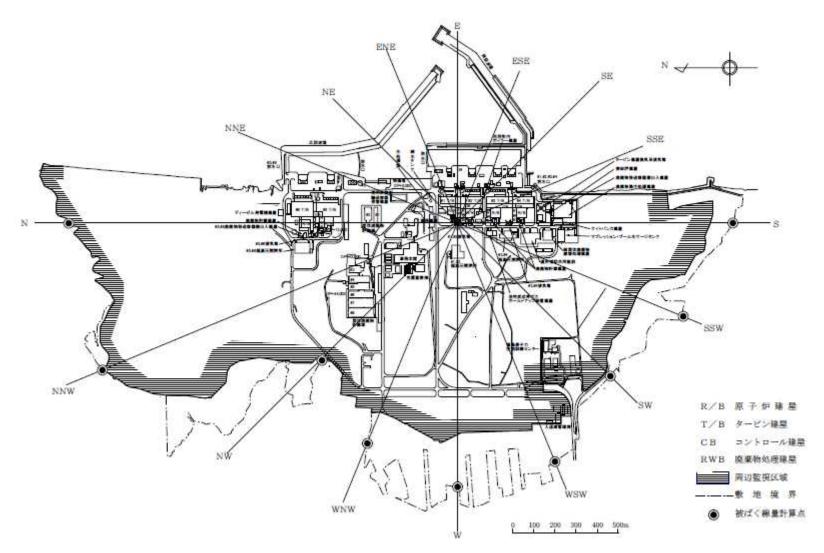


図2.2.1-1 被ばく線量計算地点(敷地境界)

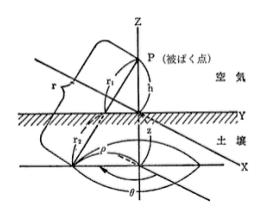


図2. 2. 1-2 沈着評価モデル

表2.2.1-1 風向分布に対する棄却検定表

統計												検定年	棄却	限界	判定
年度 風向	平成 12	平成 13	平成 14	平成 15	平成 16	平成 17	平成 18	平成 19	平成 20	平成 21	平均値	昭和 54	上限	下限	○採択 ×棄却
N	7. 23	8. 90	8.40	7. 79	5. 92	5. 27	4. 52	4. 98	4. 67	5. 34	6.30	6. 35	10. 18	2. 43	0
NNE	5. 62	6. 26	6. 24	6. 51	4. 37	6.68	7. 16	5. 39	5. 40	7.41	6. 10	4. 71	8. 28	3. 92	0
NE	3. 69	3. 54	3. 91	3. 42	2.44	3.94	4. 55	3. 28	3. 31	4. 15	3. 62	2.84	4. 99	2. 25	0
ENE	2. 15	2. 59	2. 45	2.05	1.75	2. 14	2. 64	2. 45	2. 23	2. 74	2. 32	1. 92	3. 05	1. 59	0
Е	2. 12	1.84	2. 12	1.85	1. 95	2. 28	2. 12	2.09	2. 10	1. 79	2.03	1. 43	2. 40	1. 65	×
ESE	1. 98	2.06	2.06	2. 14	1. 97	2. 28	1. 98	2. 37	2. 31	1. 95	2. 11	1.73	2. 48	1. 74	×
SE	2. 69	2.63	2.80	2.63	2.71	2.82	2.87	2.71	3. 27	2.67	2. 78	2.74	3. 23	2. 33	0
SSE	6. 20	5. 14	6.36	7. 05	9. 52	8. 76	8. 47	8. 31	10.42	6.85	7. 71	6. 52	11.62	3. 79	0
S	11. 59	9.61	10. 29	13. 54	12. 54	10.91	10. 43	10. 22	9.42	12.01	11.06	9.90	14. 22	7. 89	0
SSW	6. 14	5. 83	5. 57	5. 40	5. 24	4.89	4. 81	4. 54	4. 24	6. 19	5. 29	6. 28	6.86	3. 71	0
SW	3. 88	4. 11	3.04	3. 13	3.70	3. 73	3. 30	3. 63	2. 76	3. 41	3. 47	3.72	4. 46	2. 48	0
WSW	3. 99	4. 77	4.00	4. 35	7. 54	6.71	5. 72	6.68	4.40	3. 93	5. 21	3. 56	8. 40	2. 02	0
W	8. 45	8. 90	7. 66	6. 63	8.95	9.44	7.81	9. 31	7.82	7. 47	8. 25	6. 26	10.41	6. 08	0
WNW	8. 50	8. 13	7.85	7. 45	9.83	9. 57	9. 25	10. 58	10.81	7.89	8.99	9.68	11.81	6. 16	0
NW	11. 27	10. 93	11. 90	11.65	12. 55	12. 19	14. 71	14. 60	16. 56	10.72	12.71	14. 46	17. 30	8. 12	0
NNW	13. 35	13. 79	14. 31	12. 97	7.80	7. 32	8. 67	7.84	8. 35	13. 96	10.83	16. 76	18. 03	3. 64	0
静穏	1. 13	0. 98	1.04	1. 42	1. 24	1.07	0. 99	1.02	1. 93	1. 53	1.24	1. 13	1. 97	0. 51	0

表2.2.1-2 風速分布に対する棄却検定表

	1	1	ı		八口. 4	-	_ /=\	下入1,411.60	/· 1 / G /	K-11000C					1
統計												検定年	棄却	限界	判定
年度 風速 階級	平成 12	平成 13	平成 14	平成 15	平成 16	平成 17	平成 18	平成 19	平成 20	平成 21	平均値	昭和 54	上限	下限	○採択 ×棄却
~ 0.4	1. 13	0. 98	1.04	1. 42	1. 24	1.07	0. 99	1.02	1. 93	1. 53	1. 24	1. 13	1. 97	0. 51	0
$0.5 \sim 1.4$	6. 66	5. 19	6. 74	7. 01	6. 68	7. 61	6. 63	7. 02	5.64	6.65	6. 58	6. 27	8. 22	4. 94	0
$1.5 \sim 2.4$	11. 57	9.85	11. 70	11. 43	10.62	12. 11	12. 69	12. 94	10. 57	11.01	11. 45	10. 21	13. 75	9. 14	0
$2.5 \sim 3.4$	13. 13	13. 21	14. 04	13.83	13. 59	14. 06	15. 21	16. 14	13. 14	12. 53	13.89	13.06	16. 44	11. 34	0
$3.5 \sim 4.4$	13. 62	13. 98	15. 59	13. 07	12.73	15. 12	15. 19	15. 12	14. 47	13. 07	14. 20	14. 30	16. 66	11. 73	0
$4.5 \sim 5.4$	12. 96	12.77	13. 74	12. 76	13. 27	14. 27	14. 25	13.86	13.00	12. 43	13. 33	14. 50	14. 89	11. 77	0
$5.5 \sim 6.4$	10. 91	12. 21	11. 23	10. 29	11. 43	11.82	11. 33	11. 68	10.83	11.85	11. 36	12.05	12.71	10.00	0
$6.5 \sim 7.4$	9. 20	9. 44	9. 03	8. 98	9. 35	8.88	8. 54	8. 63	8. 94	8. 99	9.00	9. 26	9. 67	8. 33	0
$7.5 \sim 8.4$	6. 90	7. 48	5. 78	6.83	6.86	6. 24	6. 23	5. 64	7. 17	7. 48	6. 66	6.46	8. 22	5. 10	0
$8.5 \sim 9.4$	4. 83	5. 66	3. 71	4. 42	4. 60	4. 45	3. 82	3. 43	4. 95	5. 06	4. 49	4. 57	6. 12	2.87	0
9.5 ~	9. 10	9. 22	7. 38	9. 95	9. 62	4. 36	5. 11	4. 53	9. 35	9. 40	7. 80	8. 19	13. 20	2. 40	0

表2.2.1-3 1,2号機共用排気筒から敷地境界までの距離

計算地点の	1,2号機共用排気筒から
方位	敷地境界までの距離(m)
S	1, 340
SSW	1, 100
SW	1, 040
WSW	1, 270
W	1, 270
WNW	1, 170
NW	950
NNW	1,870
N	1, 930
S 方向沿岸部	1, 400

表 2. 2. 1-4 単位放出率あたりの年間平均濃度 $((Bq/cm^3)/(Bq/s))$

放出位置評価位置	1号原子炉建屋	2 号原子炉建屋	3 号原子炉建屋	4 号原子炉建屋
S	約8.6×10 ⁻¹³	約 9.6×10 ⁻¹³	約 1.1×10 ⁻¹²	約 1.4×10 ⁻¹²
SSW	約7.6×10 ⁻¹³	約8.8×10 ⁻¹³	約 1.1×10 ⁻¹²	約 6.1×10 ⁻¹³
SW	約 3.7×10 ⁻¹³	約 4.1×10 ⁻¹³	約 4.8×10 ⁻¹³	約7.9×10 ⁻¹³
WSW	約3.7×10 ⁻¹³	約4.0×10 ⁻¹³	約 4.2×10 ⁻¹³	約3.6×10 ⁻¹³
W	約3.1×10 ⁻¹³	約3.2×10 ⁻¹³	約3.1×10 ⁻¹³	約3.2×10 ⁻¹³
WNW	約 3.9×10 ⁻¹³	約3.8×10 ⁻¹³	約 3.5×10 ⁻¹³	約3.3×10 ⁻¹³
NW	約 6.3×10 ⁻¹³	約 5.7×10 ⁻¹³	約 4.8×10 ⁻¹³	約 4.1×10 ⁻¹³
NNW	約 5.5×10 ⁻¹³	約 5.1×10 ⁻¹³	約 4.6×10 ⁻¹³	約 4.2×10 ⁻¹³
N	約8.1×10 ⁻¹³	約7.5×10 ⁻¹³	約 6.8×10 ⁻¹³	約 6.2×10 ⁻¹³
S 方向沿岸部	約8.0×10 ⁻¹³	約8.9×10 ⁻¹³	約 1.1×10 ⁻¹²	約 1.3×10 ⁻¹²

表 2. 2. 1-5 Cs-134 及び Cs-137 の年間平均濃度 (Bq/cm³)

放出位置評価位置	1号 原子炉建屋	2号 原子炉建屋	3 号 原子炉建屋	4号 原子炉建屋	合計
S	約 4.0×10 ⁻¹⁰	約 9.1×10 ⁻¹¹	約 8.1×10 ⁻¹⁰	約 1.7×10 ⁻¹⁰	約 1.5×10 ⁻⁹
SSW	約3.6×10 ⁻¹⁰	約8.2×10 ⁻¹¹	約 7.5×10 ⁻¹⁰	約7.2×10 ⁻¹¹	約 1. 3×10 ⁻⁹
SW	約 1.7×10 ⁻¹⁰	約 3. 9×10 ⁻¹¹	約 3.4×10 ⁻¹⁰	約 9. 3×10 ⁻¹¹	約 6.4×10 ⁻¹⁰
WSW	約 1.8×10 ⁻¹⁰	約 3. 7×10 ⁻¹¹	約 2.9×10 ⁻¹⁰	約 4. 2×10 ⁻¹¹	約 5.5×10 ⁻¹⁰
W	約 1.5×10 ⁻¹⁰	約 3. 0×10 ⁻¹¹	約 2.2×10 ⁻¹⁰	約 3.8×10 ⁻¹¹	約 4.3×10 ⁻¹⁰
WNW	約 1.9×10 ⁻¹⁰	約 3.6×10 ⁻¹¹	約 2.5×10 ⁻¹⁰	約 3. 9×10 ⁻¹¹	約 5.1×10 ⁻¹⁰
NW	約 2.9×10 ⁻¹⁰	約 5. 3×10 ⁻¹¹	約 3.4×10 ⁻¹⁰	約 4.8×10 ⁻¹¹	約 7.4×10 ⁻¹⁰
NNW	約 2.6×10 ⁻¹⁰	約 4.8×10 ⁻¹¹	約 3.3×10 ⁻¹⁰	約 5. 0×10 ⁻¹¹	約 6.9×10 ⁻¹⁰
N	約 3.8×10 ⁻¹⁰	約 7.1×10 ⁻¹¹	約 4.8×10 ⁻¹⁰	約 7.3×10 ⁻¹¹	約 1.0×10 ⁻⁹
S 方向沿岸部	約 3.8×10 ⁻¹⁰	約8.4×10 ⁻¹¹	約 7.5×10 ⁻¹⁰	約 1.5×10 ⁻¹⁰	約 1. 4×10 ⁻⁹

表 2. 2. 1 - 6 Cs-134 の単位放出率あたりの実効線量 $((\mu \text{Sv/F})/(\text{Bq/s}))$

放出位置評価位置	1 号原子炉建屋	2 号原子炉建屋	3 号原子炉建屋	4 号原子炉建屋
S	約 7.7×10 ⁻⁷	約 8.5×10 ⁻⁷	約 9.8×10 ⁻⁷	約1.2×10 ⁻⁶
SSW	約 7.0×10 ⁻⁷	約 7.6×10 ⁻⁷	約8.3×10 ⁻⁷	約 9.0×10 ⁻⁷
SW	約 4.5×10 ⁻⁷	約 5.2×10 ⁻⁷	約 6.1×10 ⁻⁷	約 7.2×10 ⁻⁷
WSW	約 4.0×10 ⁻⁷	約 4.2×10 ⁻⁷	約 4.3×10 ⁻⁷	約 4.3×10 ⁻⁷
W	約 3.7×10 ⁻⁷	約 3.7×10 ⁻⁷	約3.6×10 ⁻⁷	約 3.4×10 ⁻⁷
WNW	約 3.9×10 ⁻⁷	約 3. 9×10 ⁻⁷	約3.8×10 ⁻⁷	約 3.7×10 ⁻⁷
NW	約 6.9×10 ⁻⁷	約 6.7×10 ⁻⁷	約 7.2×10 ⁻⁷	約 7.4×10 ⁻⁷
NNW	約 5.9×10 ⁻⁷	約 5.8×10 ⁻⁷	約 5.5×10 ⁻⁷	約 5.1×10 ⁻⁷
N	約 7.8×10 ⁻⁷	約 7.4×10 ⁻⁷	約 6.8×10 ⁻⁷	約 6.3×10 ⁻⁷
S 方向沿岸部	約 8.5×10 ⁻⁷	約 9.6×10 ⁻⁷	約 1.1×10 ⁻⁶	約 1.3×10 ⁻⁶

表 2. 2. 1-7 Cs-137 の単位放出率あたりの実効線量 ((μ Sv/年)/(Bq/s))

放出位置評価位置	1号原子炉建屋	2 号原子炉建屋	3 号原子炉建屋	4 号原子炉建屋
S	約 3. 0×10 ⁻⁷	約3.3×10 ⁻⁷	約 3.8×10 ⁻⁷	約 4. 4×10 ⁻⁷
SSW	約 2.7×10 ⁻⁷	約 2.9×10 ⁻⁷	約 3.2×10 ⁻⁷	約 3.4×10 ⁻⁷
SW	約 1.7×10 ⁻⁷	約 2.0×10 ⁻⁷	約 2.3×10 ⁻⁷	約 2.7×10 ⁻⁷
WSW	約 1.6×10 ⁻⁷	約 1.6×10 ⁻⁷	約 1.6×10 ⁻⁷	約 1.7×10 ⁻⁷
W	約 1.4×10 ⁻⁷	約 1.4×10 ⁻⁷	約 1.4×10 ⁻⁷	約 1.3×10 ⁻⁷
WNW	約 1.5×10 ⁻⁷	約 1.5×10 ⁻⁷	約 1.5×10 ⁻⁷	約 1.4×10 ⁻⁷
NW	約 2.6×10 ⁻⁷	約 2.6×10 ⁻⁷	約 2.8×10 ⁻⁷	約 2.8×10 ⁻⁷
NNW	約 2. 3×10 ⁻⁷	約 2.2×10 ⁻⁷	約 2.1×10 ⁻⁷	約 2.0×10 ⁻⁷
N	約 3. 0×10 ⁻⁷	約 2.8×10 ⁻⁷	約 2.6×10 ⁻⁷	約 2.4×10 ⁻⁷
S 方向沿岸部	約 3.3×10 ⁻⁷	約3.7×10 ⁻⁷	約 4.3×10 ⁻⁷	約 5.0×10 ⁻⁷

表 2. 2. 1-8 Cs-134 の放射性雲からの γ 線に起因する実効線量 (μ Sv/年)

放出位置評価位置	1 号 原子炉建屋	2 号 原子炉建屋	3 号 原子炉建屋	4 号 原子炉建屋	合計
S	約 3.6×10 ⁻⁴	約8.0×10 ⁻⁵	約 6.9×10 ⁻⁴	約 1.4×10 ⁻⁴	約 1. 3×10 ⁻³
SSW	約 3.3×10 ⁻⁴	約7.1×10 ⁻⁵	約 5.8×10 ⁻⁴	約 1.1×10 ⁻⁴	約 1.1×10 ⁻³
SW	約 2.1×10 ⁻⁴	約 4.9×10 ⁻⁵	約 4.3×10 ⁻⁴	約 8.4×10 ⁻⁵	約 7.8×10 ⁻⁴
WSW	約 1.9×10 ⁻⁴	約3.9×10 ⁻⁵	約3.0×10 ⁻⁴	約 5.1×10 ⁻⁵	約 5.8×10 ⁻⁴
W	約 1.7×10 ⁻⁴	約3.5×10 ⁻⁵	約 2.5×10 ⁻⁴	約 4.0×10 ⁻⁵	約 5.0×10 ⁻⁴
WNW	約 1.9×10 ⁻⁴	約3.6×10 ⁻⁵	約 2.7×10 ⁻⁴	約 4.4×10 ⁻⁴	約 5.3×10 ⁻⁴
NW	約3.2×10 ⁻⁴	約 6. 4×10 ⁻⁵	約 5.1×10 ⁻⁴	約8.7×10 ⁻⁵	約 9.8×10 ⁻⁴
NNW	約 2.8×10 ⁻⁴	約 5.4×10 ⁻⁵	約3.9×10 ⁻⁴	約 6.0×10 ⁻⁵	約 7.8×10 ⁻⁴
N	約3.7×10 ⁻⁴	約7.0×10 ⁻⁵	約 4.8×10 ⁻⁴	約7.4×10 ⁻⁵	約 1.0×10 ⁻³
S 方向沿岸部	約 4.0×10 ⁻⁴	約 9.0×10 ⁻⁵	約 7.8×10 ⁻⁴	約 1.5×10 ⁻⁴	約 1.4×10 ⁻³

表 2. 2. 1-9 Cs-137 の放射性雲からの γ 線に起因する実効線量 (μ Sv/年)

放出位置評価位置	1号 原子炉建屋	2号 原子炉建屋	3号 原子炉建屋	4 号 原子炉建屋	合計
S	約 1. 4×10 ⁻⁴	約3.1×10 ⁻⁵	約 2. 7×10 ⁻⁴	約 5.2×10 ⁻⁵	約 4.9×10 ⁻⁴
SSW	約 1. 3×10 ⁻⁴	約 2.7×10 ⁻⁵	約 2.2×10 ⁻⁴	約 4.1×10 ⁻⁵	約 4.2×10 ⁻⁴
SW	約8.2×10 ⁻⁵	約 1.9×10 ⁻⁵	約 1.7×10 ⁻⁴	約 3.2×10 ⁻⁵	約3.0×10 ⁻⁴
WSW	約7.3×10 ⁻⁵	約 1.5×10 ⁻⁵	約 1.2×10 ⁻⁴	約 2.0×10 ⁻⁵	約 2.2×10 ⁻⁴
W	約 6.7×10 ⁻⁵	約 1.3×10 ⁻⁵	約 9.7×10 ⁻⁵	約 1.5×10 ⁻⁵	約 1.9×10 ⁻⁴
WNW	約7.1×10 ⁻⁵	約 1. 4×10 ⁻⁵	約 1. 0×10 ⁻⁴	約 1.7×10 ⁻⁵	約 2.1×10 ⁻⁴
NW	約 1.2×10 ⁻⁴	約2.4×10 ⁻⁵	約 2. 0×10 ⁻⁴	約3.4×10 ⁻⁵	約3.8×10 ⁻⁴
NNW	約 1.1×10 ⁻⁴	約2.1×10 ⁻⁵	約 1.5×10 ⁻⁴	約 2.3×10 ⁻⁵	約3.0×10 ⁻⁴
N	約 1.4×10 ⁻⁴	約 2.7×10 ⁻⁵	約 1.9×10 ⁻⁴	約 2.8×10 ⁻⁵	約 3.8×10 ⁻⁴
S 方向沿岸部	約 1.5×10 ⁻⁴	約3.5×10 ⁻⁵	約3.0×10 ⁻⁴	約 5.9×10 ⁻⁵	約 5.5×10 ⁻⁴

表 2 . 2 . 1-10 吸入摂取の評価パラメータ[1]

パラメータ	記号	単位	数値
呼吸率	$M_{\rm a}$	${\rm cm^3/d}$	2.22×10^7

表 2 . 2 . 1 - 1 1 実効線量換算係数[2]

元素	吸入摂取(K _{Ii})(μ Sv/Bq)	経口摂取 (K _{Ti}) (μSv/Bq)
Cs-134	9.6×10^{-3}	1.9×10^{-2}
Cs-137	6.7×10^{-3}	1.3×10^{-2}

表2.2.1-12 葉菜及び牛乳摂取の評価パラメータ

経路	パラメータ	記号	単位	数値
	核種の葉菜への沈着速度[1][3]	$V_{\rm g}$	cm/s	1
	ウェザリング効果による減少定数[3]	λw	1/s	5.73×10 ⁻⁷ (14 日相当)
	葉菜の栽培密度[1]	ρ	$\mathrm{g/cm^2}$	0.23
	葉菜の栽培期間[3]	t_1	S	5. 184×10 ⁶ (60 日)
葉菜	葉菜を含む土壌への核種の沈着速度 ^[3]	$V_{\rm g}$	cm/s	1
摂取	経根移行に寄与する土壌の有効密度 ^[3]	$P_{\rm v}$	g/cm^2	24
	核種の蓄積期間	t_0	S	3. 1536×10 ⁷ (1 年間)
	葉菜の栽培期間年間比[1]	f_{t}	_	0.5
	調理前洗浄による核種の残留比 ^[3]	f_{d}	_	1
	葉菜摂取量(成人)[1]	$M_{\rm v}$	g/d	100
	核種の牧草への沈着速度[1]	V_{gM}	cm/s	0.5
	ウェザリング効果による減少定数 ^[3]	λ w	${ m g/cm^3}$	5.73×10 ⁻⁷ (14 日相当)
	牧草の栽培密度[4]	ρ M	$\mathrm{g/cm^3}$	0.07
牛乳	牧草の栽培期間[4]	$t_{1\mathtt{M}}$	S	2.592×10 ⁶ (30 日間)
摂取	牧草を含む土壌への核種の沈着速度[3]	V_{gM}	cm/s	1
	経根移行に寄与する土壌の有効密度[3]	$P_{\rm v}$	g/cm^2	24
	放牧期間年間比[1]	$f_{\rm t}$	_	0.5
	乳牛の牧草摂取量 ^[3]	Q_{f}	g/d wet	5×10^4
	牛乳摂取量(成人)[1]	M_{M}	cm ³ /d	200

表 2. 2. 1-13 葉菜及び牛乳摂取の評価パラメータ $^{[4]}$

元素	土壌1g中に含まれる核種iが葉菜	乳牛が摂取した核種iが牛乳に移行す		
	及び牧草に移行する割合 (B _{vi})	る割合(F _{Mi})((Bq/cm³)/(Bq/d))		
Cs	1.0×10^{-2}	1.2×10^{-5}		

(出典)

- [1] 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 平成 13 年 3 月 29 日,原 子力安全委員会一部改訂
- [2] 実用発電用原子炉の設置, 運転等に関する規則の規定に基づく線量限度等を定める告示 平成13年3月21日 経済産業省告示
- [3] 発電用軽水型原子炉施設の安全審査における一般公衆の線量評価について 平成 13 年 3 月 29 日,原子力安全委員会一部改訂
- [4] U.S.NRC: Calculation of Annual Doses to Man from Routine Releases of Reactor Effluents for the Purpose of Evaluating Compliance with 10 CFR Part 50, Appendix I, Regulatory Guide 1.109, Revision 1,1977

表 2. 2. 1-14 土壤分析結果

	土壌(Bq/kg) (グラウンド約西南西 500m)	分析日
Cs-134	4.1×10^5	2011年11月7日
Cs-137	4.7×10^5	2011年11月7日
Sr-89	1.8×10^{2}	2011年10月10日
Sr-90	2.5×10^{2}	2011年10月10日
Pu-238	2.6×10^{-1}	2011年10月31日
Pu-239	1.1×10^{-1}	2011年10月31日
Pu-240	1.1×10^{-1}	2011年10月31日

2.2.2 敷地内各施設からの直接線ならびにスカイシャイン線による実効線量 (その1) 「平成25年3月末時点」

2.2.2.1 線量の評価方法

(1) 線量評価点

直接線及びスカイシャイン線による実効線量は、線源から離れると急激に小さくなるため、線源となる施設をいくつかのエリアに分け、各エリアで敷地境界線量が最大となる地点での線量、またはエリア内各線源から敷地境界までの最短の地点での線量の合計値を計算する。

具体的には、使用済セシウム吸着塔保管施設等がある敷地南エリア、液体廃棄物の貯留設備(タンク類)等がある敷地南西エリア、使用済燃料乾式キャスク仮保管設備と固体廃棄物貯蔵庫等のある敷地西エリア及び瓦礫類の一時保管エリアがある敷地北エリアとする。

(2)評価に使用するコード

MCNP 等,他の原子力施設における評価で使用実績があり、信頼性の高いコードを使用する。

(3)線源及び遮蔽

線源は各施設が内包する放射性物質量に容器厚さ、建屋壁、天井等の遮蔽効果を考慮して設定する。内包する放射性物質量や、遮蔽が明らかでない場合は、設備の表面線量率を測定し、これに代えるものとする。

対象設備は事故処理に係る使用済セシウム吸着塔保管施設, 廃スラッジ貯蔵施設, 貯留設備(タンク類), 固体廃棄物貯蔵庫, 使用済燃料乾式キャスク仮保管設備及び瓦礫類, 伐採木の一時保管エリア等とし, 現に設置あるいは現時点で設置予定があるものとする。

2.2.2.2 敷地南エリア

2.2.2.2.1 使用済セシウム吸着塔保管施設,廃スラッジ貯蔵施設及び貯留設備(タンク類) 評価対象とするのは,使用済セシウム吸着塔保管施設,廃スラッジ貯蔵施設及び貯留設備(タンク類)のうち,使用済セシウム吸着塔一時保管施設,廃スラッジ一時保管施設及び高濃度滞留水受タンクであり,現に設置,あるいは設置予定のある設備を評価する。使用済セシウム吸着塔一時保管施設におけるセシウム吸着装置(KURION)吸着塔については,平成24年7月7日までに使用済セシウム吸着塔一時保管施設に保管した使用済吸着塔の線量率測定結果をもとに線源条件を設定する。(添付資料-1)

(1) 使用済セシウム吸着塔一時保管施設

a. 第一施設

容 量:セシウム吸着装置吸着塔:536体

第二セシウム吸着装置吸着塔:142体

i.セシウム吸着装置 (KURION) 吸着塔

放射能強度:低線量吸着塔 Cs-134:約2.2×10¹⁴Bq Cs-136:約4.1×10¹¹Bq

Cs-137:約2.6×10¹⁴Bq

中線量吸着塔 Cs-134:約5.6×10¹⁴Bq Cs-136:約1.1×10¹²Bq

Cs-137:約6.7×10¹⁴Bq

高線量吸着塔 Cs-134:約3.8×10¹³Bq Cs-136:約7.2×10¹⁰Bq

Cs-137:約4.6× 10^{13} Bq

遮 蔽:吸着塔側面:鉄 177.8mm (高線量吸着塔 85.7mm)

吸着塔一次蓋:鉄222.5mm (高線量吸着塔174.5mm)

吸着塔二次蓋:鉄 127mm (高線量吸着塔 55mm)

コンクリート製ボックスカルバート:203mm (蓋厚さ 403mm),密

度 2.30g/cm³

ボックスカルバート追加コンクリート遮蔽 (施設西端,厚さ 200mm,

密度 2.30g/cm³)

ボックスカルバート間通路土嚢: 高さ 4m, 密度 1.8g/cm³)

評 価 結 果:約0.31mSv/年

約 0.28mSv/年(保管体数を 476 体に制限した場合)

約 0.22mSv/年(保管体数を 196 体に制限した場合)

ii. 第二セシウム吸着装置 (SARRY) 吸着塔

放射能強度: Cs-134: 3.0×1015Bq

 $Cs-137: 3.0 \times 10^{15}Bq$

遮 蔽:吸着塔側面:鉄 35mm, 鉛 190.5mm

吸着塔上面: 鉄 35mm, 鉛 250.8mm

評 価 結 果:約0.22mSv/年

約 0.16mSv/年(保管体数を 112 体に制限した場合)

b. 第二施設

容 量:高性能容器 (HIC) : 736 体

放射能強度:表2.2.2-1参照

遮 蔽:コンクリート製ボックスカルバート:203mm (蓋厚さ 400mm),密

度 2.30g/cm³

評 価 結 果:約0.21mSv/年

表 2. 2. 2-1 評価対象核種及び放射能濃度 (1/2)

	放射能濃度(Bq/cm³)				
核種	スラリー	スラリー (炭酸塩沈殿処理)	吸着材3		
Fe-59	(鉄共沈処理) 5.55E+02	(灰酸塩化厥处理) 1.33E+00	0.00E+00		
Co-58	8. 44E+02	2. 02E+00	0. 00E+00		
Rb-86	0. 00E+00	0. 00E+00	9. 12E+04		
Sr-89	1. 08E+06	3. 85E+05	0. 00E+00		
Sr-90	2. 44E+07	8. 72E+06	0. 00E+00		
Y-90	2. 44E+07	8. 72E+06	0. 00E+00		
Y-91	8. 12E+04	3. 96E+02	0. 00E+00		
Nb-95	3. 51E+02	8. 40E-01	0. 00E+00		
Tc-99	1. 40E+01	2. 20E-02	0. 00E+00		
Ru-103	6. 37E+02	2. 01E+01	0.00E+00		
Ru-106	1. 10E+04	3. 47E+02	0.00E+00		
Rh-103m	6. 37E+02	2. 01E+01	0.00E+00		
Rh-106	1. 10E+04	3. 47E+02	0.00E+00		
Ag-110m	4. 93E+02	0.00E+00	0.00E+00		
Cd-113m	0. 00E+00	5. 99E+03	0.00E+00		
Cd-115m	0. 00E+00	1. 80E+03	0.00E+00		
Sn-119m	6. 72E+03	0.00E+00	0.00E+00		
Sn-123	5. 03E+04	0.00E+00	0.00E+00		
Sn-126	3.89E+03	0.00E+00	0.00E+00		
Sb-124	1. 44E+03	3.88E+00	0.00E+00		
Sb-125	8. 99E+04	2. 42E+02	0.00E+00		
Te-123m	9. 65E+02	2. 31E+00	0.00E+00		
Te-125m	8. 99E+04	2. 42E+02	0.00E+00		
Te-127	7. 96E+04	1. 90E+02	0.00E+00		
Te-127m	7. 96E+04	1. 90E+02	0.00E+00		
Te-129	8. 68E+03	2.08E+01	0.00E+00		
Te-129m	1. 41E+04	3. 36E+01	0.00E+00		
I-129	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00		
Cs-134	0.00E+00	0.00E+00	2. 61E+05		
Cs-135	0.00E+00	0.00E+00	8. 60E+05		
Cs-136	0.00E+00	0.00E+00	9. 73E+03		

表 2. 2. 2-1 評価対象核種及び放射能濃度 (2/2)

	放射能濃度(Bq/cm³)					
核種	スラリー (鉄共沈処理)	スラリー (炭酸塩沈殿処理)	吸着材3			
Cs-137	0.00E+00	0. 00E+00	3. 59E+05			
Ba-137m	0.00E+00	0.00E+00	3. 59E+05			
Ba-140	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			
Ce-141	1. 74E+03	8. 46E+00	0.00E+00			
Ce-144	7. 57E+03	3. 69E+01	0.00E+00			
Pr-144	7. 57E+03	3. 69E+01	0.00E+00			
Pr-144m	6. 19E+02	3. 02E+00	0.00E+00			
Pm-146	7. 89E+02	3. 84E+00	0.00E+00			
Pm-147	2. 68E+05	1. 30E+03	0.00E+00			
Pm-148	7. 82E+02	3. 81E+00	0.00E+00			
Pm-148m	5. 03E+02	2. 45E+00	0.00E+00			
Sm-151	4. 49E+01	2. 19E-01	0.00E+00			
Eu-152	2. 33E+03	1. 14E+01	0.00E+00			
Eu-154	6. 05E+02	2. 95E+00	0.00E+00			
Eu-155	4. 91E+03	2. 39E+01	0.00E+00			
Gd-153	5. 07E+03	2. 47E+01	0.00E+00			
Tb-160	1. 33E+03	6. 50E+00	0.00E+00			
Pu-238	2. 54E+01	1. 24E-01	0.00E+00			
Pu-239	2. 54E+01	1. 24E-01	0.00E+00			
Pu-240	2. 54E+01	1. 24E-01	0.00E+00			
Pu-241	1. 13E+03	5. 48E+00	0.00E+00			
Am-241	2. 54E+01	1. 24E-01	0.00E+00			
Am-242m	2. 54E+01	1. 24E-01	0.00E+00			
Am-243	2. 54E+01	1. 24E-01	0.00E+00			
Cm-242	2. 54E+01	1. 24E-01	0.00E+00			
Cm-243	2. 54E+01	1. 24E-01	0.00E+00			
Cm-244	2. 54E+01	1. 24E-01	0.00E+00			
Mn-54	1. 76E+04	4. 79E+00	0.00E+00			
Co-60	8. 21E+03	6. 40E+00	0.00E+00			
Ni-63	0.00E+00	8. 65E+01	0.00E+00			
Zn-65	5. 81E+02	1. 39E+00	0.00E+00			

c. 第三施設(平成25年度中頃運用開始予定)

容 量:高性能容器:3,456体

放射能強度:表2.2.2-1参照

遮 蔽: コンクリート製ボックスカルバート:150mm (通路側 400mm), 密

度 2.30g/cm³

蓋:重コンクリート 400mm, 密度 3.20g/cm³

評 価 結 果:約0.17mSv/年(概算值)

(2) 廃スラッジ一時保管施設

合 計 容 量:約630m3

放射能濃度:約1.0×107Bq/cm3

遮 蔽: 炭素鋼 25mm, コンクリート 1,000mm (密度 2.1g/cm³)

(貯蔵建屋外壁で 1mSv/時)

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視する

(3) 高濃度滞留水受タンク

合 計 容 量:約2,800m3

放射能濃度:約1.0×107Bq/cm3

遮 蔽: SS400 9mm, 盛土 2,500mm (密度 1.2g/cm³)

(満水時の地表で 0.04 µ Sv/時)

評価結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視する

2.2.2.2.2 伐採木一時保管エリア

瓦礫類, 伐採木, ドラム缶等の線量評価は, 次に示す条件で MCNP コードにより評価する。 なお, 保管エリアが満杯となった際には, 実際の線源形状に近い形で MCNP コードにより 再評価することとする。(添付資料-2)

伐採木一時保管エリアについては、今後搬入が予想される伐採木の量と表面線量率を設定し、一時保管エリア全体に体積線源で存在するものとして評価する。核種は Cs-134 及び Cs-137 とする。

評価条件における「未保管」は受入上限値による評価を表す。

(1)一時保管エリアS

貯 蔵 容 量:約11,400m³

貯 蔵 面 積:約3,800m²

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ 0.5m (密度 1.2g/cm³)

評価点までの距離:約550m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:木0.1g/cm³

評 価 結 果:約0.0005mSv/年

(2)一時保管エリアT

貯 蔵 容 量:約23,100m3

貯 蔵 面 積:約7,700m²

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ 0.7m (密度 1.2g/cm³)

評価点までの距離:約320m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:木0.1g/cm³

評 価 結 果:約0.0058mSv/年

2.2.2.2.3 瓦礫類一時保管エリア

瓦礫類, 伐採木, ドラム缶等の線量評価は, 次に示す条件で MCNP コードにより評価する。 なお, 保管エリアが満杯となった際には, 実際の線源形状に近い形で MCNP コードにより 再評価することとする。(添付資料-2)

瓦礫類一時保管エリアについては、今後搬入が予想される瓦礫類の量と表面線量率を設定し、一時保管エリア全体に体積線源で存在するものとして評価する。核種は Cs-134 及び Cs-137 とする。なお、一時保管エリア U については保管する各機器の形状、保管状態を考慮した体積線源として各々評価する。また、機器本体の放射化の可能性が否定出来ないことから、核種は Co-60 とする。

評価条件における「未保管」は受入上限値による評価を表す。

(1)一時保管エリア J

貯 蔵 容 量:約4,800m3

エ リ ア 面 積:約1,600m2

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.005mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約270m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0097mSv/年

(2)一時保管エリアN

貯 蔵 容 量:約6,000m³

エ リ ア 面 積:約2,000m²

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約490m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0167mSv/年

(3)一時保管エリアU

貯 蔵 容 量:約750m3

エ リ ア 面 積:約450m2

積 上 げ 高 さ:約4.3m

表 面 線 量 率: 0.015 mSv/時 (未保管約 310m3), 0.020 mSv/時 (未保管約

110m³), 0.028 mSv/時 (未保管約 330m³)

評価点までの距離: 約260m

線 源 形 状: 円柱

か き 密 度:鉄7.86g/cm³またはコンクリート2.15g/cm³

評 価 結 果:約0.0254mSv/年

2.2.2.2.4 貯留設備 (タンク類)

(1) RO 濃縮水貯槽

RO 濃縮水貯槽は、タンク上部の合計面積と同一の上部面積で、同一容量の円柱型の体積線源とする。合計容量、放射性物質濃度及び遮蔽は以下のとおりである。

a. RO 濃縮水貯槽 (G4 エリア, G6 エリア)

合 計 容 量:約41,000m3

放 射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

上面:SS400 (6mm または4.5mm)

表2.2.2ー2 評価対象核種及び放射能濃度

	放射能濃度(Bq/cm³)						
	Cs-134	Cs-137 (Ba-137m)	Co-60	Mn-54	Sb-125 (Te-125m)	Ru-106 (Rh-106)	Sr-90 (Y-90)
RO 濃縮水貯槽 (G4 エリア, G6 エリア)	7. 8E+00	1. 3E+01	2. 7E+00	4. 0E+00	7. 5E+01	4. 8+01	1. 6E+05

2.2.2.2.5 計算結果

平成25年3月末における敷地南エリアの直接線及びスカイシャイン線の線量は、使用済セシウム吸着塔一時保管施設等に起因する分が約0.65mSv/年、伐採木に起因する分が約0.0063mSv/年、瓦礫類に起因する分が約0.0518mSv/年、合計0.71mSv/年となる。なお、RO濃縮水貯槽(G4エリア、G6エリア)、使用済セシウム吸着塔一時保管施設(第三施設)は運用開始前であるため、線源として考慮しない。また、使用済セシウム吸着塔一時保管施設(第一施設)のKURION吸着塔、SARRY吸着塔の保管体数をそれぞれ476体以下、112体以下に制限する。

2.2.2.3 敷地南西エリア

2.2.2.3.1 貯留設備(タンク類)

貯留設備(タンク類)は、現に設置、あるいは設置予定のあるタンクを対象とし、設置 エリア毎に線源を設定する。

蒸発濃縮廃液用タンクは、タンク上部の合計面積と同一の上部面積で、同一容量の円柱型の体積線源とし、放射能濃度は、水分析結果を基に線源条件を設定する。R0濃縮水貯槽のうち、設置エリアと敷地境界が近いR0濃縮水貯槽6,R0濃縮水貯槽7,R0濃縮水貯槽9,R0濃縮水貯槽10,及びR0濃縮水貯槽12については、タンクの形状をモデル化し、線源と評価点の高低差を考慮する。R0濃縮水貯槽1,2,3,4,5,8及び11,R0濃縮水貯槽(H8エリア,Cエリア)、サプレッションプール水サージタンク、及び受タンク等については、各設置エリアのタンク上部の合計面積と同一の上部面積で、同一容量の円柱型の体積線源とする。放射能濃度は、R0濃縮水貯槽6,R0濃縮水貯槽7,R0濃縮水貯槽9,R0濃縮水貯槽10,及びR0濃縮水貯槽12については、水分析結果を基に線源条件を設定し、R0濃縮水貯槽7,R0濃縮水貯槽6,R0濃縮水貯槽7,R0濃縮水貯槽6,R0濃縮水貯槽7,R0濃縮水貯槽6,R0濃縮水貯槽7,R0濃縮水貯槽6,R0濃縮水貯槽7,R0濃縮水貯槽6,R0濃縮水貯槽7,R0濃縮水貯槽6,R0濃縮水貯槽7,R0濃縮水貯槽6,R0濃縮水貯槽7,R0濃縮水貯槽6,R0濃縮水貯

遮蔽はタンク厚さとする。

貯留設備の種類別タンクの合計容量、放射性物質濃度及び遮蔽は以下のとおりである。

(1) 蒸発濃縮廃液用タンク

合 計 容 量:約10,000m3

放射能濃度:表2.2.2-3参照

上面:SS400 (9mm)

(2) RO 濃縮水貯槽

a. RO 濃縮水貯槽 6

容 量: A:約4,200m³, B:約5,300m³, C:7,400m³, D:約7,400m³

放射能濃度:表2.2.2-3参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

b. RO 濃縮水貯槽 7

容 量: A:約4,200m³, B:約4,200m³

放射能濃度:表2.2.2-3参照

遮 蔽:側面: SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

c. RO 濃縮水貯槽 9

容 量:A:約4,200m³, B:約4,200m³

放射能濃度:表2.2.2-3参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

d. RO 濃縮水貯槽 10

容 量:A:約6,300m³, B:約5,300m³, C:5,300m³

放射能濃度:表2.2.2-3参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

e. RO 濃縮水貯槽 12

容 量 A:約11,000m³, B:約8,400m³, C:約12,000m³, D:約13,000m³, E:約

 $8.400 \,\mathrm{m}^3$

放射能濃度:表2.2.2-3参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

f. RO 濃縮水貯槽 1, 2, 3, 4, 5, 8 及び 11

合 計 容 量:約124,000m3

放射能濃度:表2.2.2-3参照

上面: SS400 (9mm, 6mm または 4.5mm)

g. RO 濃縮水貯槽 (H8 エリア, Cエリア)

容 量:約31,000m³

放射能濃度:表2.2.2-3参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

(3) サプレッションプール水サージタンク

合 計 容 量:約7,000m³

放射能濃度:表2.2.2-3参照

遮 蔽:側面:SM41A(15.5mm)

上面: SM41A (6mm)

(4) RO 処理水一時貯槽

貯蔵している液体の放射能濃度が 10⁻²Bq/cm³程度と低いため,評価対象外とする。

(5) RO 処理水貯槽

貯蔵している液体の放射能濃度が 10⁻²Bq/cm³程度と低いため、評価対象外とする。

(6) 受タンク等

合 計 容 量:約2,100m3

放射能濃度:表2.2.2-3参照

遮 蔽:側面:SS400 (6mm)

上面: SS400 (4.5mm)

(7) 低レベル用タンク

貯蔵している液体の放射能濃度が 10°Bq/cm³ 程度と低く,設置位置も他のタンクに比べて敷地境界から十分に遠いため,評価対象外とする。

表2.2.2-3 評価対象核種及び放射能濃度

		放射能濃度(Bq/cm³)						
		Cs-134	Cs-137 (Ba-137m)	Co-60	Mn-54	Sb-125 (Te-125m)	Ru-106 (Rh-106)	Sr-90 (Y-90)
(1)蒸発濃縮廃液用。	タンク	ウ フ						
蒸発濃縮廃液用タン	/ク	3. 0E+01	3. 7E+01	1.7E+01	7. 9E+01	4. 5E+02	7. 4E+00	2.8E+05
(2)RO 濃縮水貯槽								
	A	_	1.5E+01	_	_	1.2E+02	1.3E+02	4. 1E+05
RO 濃縮水貯槽 6	В	_	8. 0E+00	_	_	8.7E+01	9.8E+01	2.9E+05
NU (長州1/N只) 竹首 U	С	8.9E+00	2. 3E+01	5.0E+00	6. 9E+00	8.7E+01	7.6E+01	2.5E+05
	D	_	8. 1E+00	2.8E+00	_	9.4E+01	9. 3E+01	2. 7E+05
RO 濃縮水貯槽 7	A	1.2E+01	2. 2E+01	_	4. 7E+00	1.1E+02	4. 9E+01	2. 1E+05
NU 候相/N只 竹	В	1.5E+01	2. 6E+01	2.0E+00	_	1.2E+02	4.8E+01	1.4E+05
RO 濃縮水貯槽 9	A	9. 2E+00	1.6E+01	_	9. 0E+00	7. 7E+01	4. 3E+01	1. 5E+05
KU 候椭小灯帽 9	В	_	8.8E+00	3.5E+00	3.9E+00	8. 5E+01	4. 2E+01	1.6E+05
	A	_	1. 3E+01	_	3.6E+00	1.1E+02	4.6E+01	1.6E+05
RO 濃縮水貯槽 10	В	1.5E+01	2. 1E+01	4. 1E+00	5. 7E+00	1.1E+02	4. 4E+01	1.6E+05
	С	6. 2E+00	1. 0E+01	2.5E+00	5. 6E+00	7.3E+01	5. 5E+01	1.4E+05
	A	3. 1E+00	6. 3E+00	_	_	2.5E+01	1.2E+01	3.7E+04
	В	4. 7E+00	7. 6E+00	7.6E+00	5. 1E+00	3.6E+01	1.7E+01	6.5E+04
RO 濃縮水貯槽 12	С	2.0E+00	3. 7E+00	1.4E+00	6.7E-01	2.4E+01	2.5E+00	1.0E+04
	D	2. 1E+00	3. 9E+00	9.5E-01	6. 3E-01	2. 1E+01	2. 9E+00	1.1E+04
	Е	1.0E+01	1. 7E+01	7.6E-01	_	2. 7E+01	8. 5E+00	3.7E+04
RO 濃縮水貯槽 1, 2, 3, 4, 5, 8 及び 11		8. 2E+00	1. 3E+01	3. 3E+00	5. 0E+00	9. 7E+01	9. 9E+01	3. 0E+05
RO 濃縮水貯槽 (H8 エリア, C エリア)		7. 8E+00	1. 3E+01	2. 7E+00	4. 0E+00	7. 5E+01	4. 8+01	1. 6E+05
(3)サプレッション	プーノ	レ水サージタン	/ク					
サプレッションプー 水サージタンク	ール	7. 8E+00	1. 3E+01	2. 7E+00	4. 0E+00	7. 5E+01	4. 8+01	1. 6E+05
(6)受タンク等	- L					•		
受タンク等		8. 2E+00	1. 3E+01	3.3E+00	5. 0E+00	9.7E+01	9. 9E+01	3.0E+05

2.2.2.3.2 伐採木一時保管エリア

伐採木一時保管エリアについては、今後搬入が予想される伐採木の量と表面線量率を設定し、一時保管エリア全体に体積線源で存在するものとして評価する。核種は Cs-134 及び Cs-137 とする。(添付資料-2)

評価条件における「未保管」は受入上限値による評価を表す。

(1)一時保管エリアR

 貯
 蔵
 容
 量:約6,900m³

 貯
 蔵
 面
 積:約2,300m²

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ 0.5m (密度 1.2g/cm³)

評価点までの距離:約600m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:木0.1g/cm³

評 価 結 果:約0.0003mSv/年

2.2.2.3.3 瓦礫類一時保管エリア

瓦礫類一時保管エリアについては、今後搬入が予想される瓦礫類の量と表面線量率を設定し、一時保管エリア全体に体積線源で存在するものとして評価する。核種は Cs-134 及び Cs-137 とする。(添付資料-2)

評価条件における「未保管」は受入上限値による評価を表す。

(1)一時保管エリア〇

貯 蔵 容 量:約16,500m3

エ リ ア 面 積:約5,500m2

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約800m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0014mSv/年

2.2.2.3.4 計算結果

平成25年3月末における敷地南西エリアの直接線及びスカイシャイン線の線量は、貯留設備に起因する分が約0.91mSv/年(概算値)、伐採木に起因する分が約0.0003mSv/年、瓦礫類に起因する分が約0.0014mSv/年、合計約0.91mSv/年となる。なお、RO濃縮水貯槽(H8エリア、Cエリア)は運用開始前であるため、線源として考慮しない。

2.2.2.4 敷地西エリア

2.2.2.4.1 使用済燃料乾式キャスク仮保管設備

使用済燃料乾式キャスク仮保管設備については、線源スペクトル、線量率、乾式キャスク本体の寸法等の仕様は、工事計画認可申請書又は核燃料輸送物設計承認申請書等、乾式キャスクの設計値及び収納する使用済燃料の収納条件に基づく値とする。なお、乾式キャスクの線量率は、側面、蓋面、底面の3領域に分割し、ガンマ線、中性子線毎にそれぞれ表面から1mの最大線量率で規格化する。乾式キャスクの配置は、設備の配置設計を反映し、隣接する乾式キャスク等による遮蔽効果を考慮し、敷地境界における直接線及びスカイシャイン線の合計の線量率を評価する。

貯 蔵 容 量:65基(乾式貯蔵キャスク20基及び輸送貯蔵兼用キャスク45基)

エ リ ア 面 積:約80m×約96m

遮 蔽:コンクリートモジュール 200mm(密度 2.15g/cm³)

評価点までの距離:エリア北西コーナーから約270m

評価 結果の種類: MCNP コードによる評価結果

評 価 結 果:約0.07mSv/年

2.2.2.4.2 固体廃棄物貯蔵庫

瓦礫類、伐採木、ドラム缶等の線量評価結果は、次に示す条件でMCNP コードにより評価する。

第1及び第2固体廃棄物貯蔵庫については、回収した瓦礫類の保管に活用するため、実測した線量率に今後の活用も考慮した表面線量率を設定し、核種を Cs-134 及び Cs-137 として評価するものとする。

第3~第8固体廃棄物貯蔵庫については、放射性固体廃棄物や一部を活用して瓦礫類、 使用済保護衣等を保管、または一時保管するため、実測した線量率に今後の活用も考慮し た表面線量率を設定し、核種を Co-60 として評価するものとする。

第6~第8固体廃棄物貯蔵庫地下には、放射性固体廃棄物や事故後に発生した瓦礫類を保管するが、遮蔽効果が高いことから地下保管分については、設置時の工事計画認可申請書と同様に評価対象外とする。

評価に用いる値は以下のとおり。

(1)第1固体廃棄物貯蔵庫

貯 蔵 容 量:約1,000m³

エ リ ア 面 積:約840㎡

積 上 げ 高 さ:約1.2m

表 面 線 量 率:約1.0mSv/時

遮 蔽:天井及び壁:鉄板厚さ 約 0.5mm

評価点までの距離:約760m

線 源 形 状:直方体

か さ 密 度:コンクリート2.0g/cm³

評 価 結 果:約0.0034mSv/年

(2)第2固体廃棄物貯蔵庫

貯 蔵 容 量:約2,000m3

エ リ ア 面 積:約1,100m2

積 上 げ 高 さ:約1.8m

表 面 線 量 率:約5.3mSv/時

遮 蔽: 天井及び壁: コンクリート 厚さ 約 180mm, 密度 約 2.2g/cm³

評価点までの距離:約760m線源形状:直方体

か き 密 度:コンクリート2.0g/cm³

評 価 結 果:約0.0198mSv/年

(3) 第3固体廃棄物貯蔵庫

貯 蔵 容 量:約7,400m3

エ リ ア 面 積:約2,300m2

積 上 げ 高 さ:約3.2m

表 面 線 量 率:約0.006mSv/時

遮 蔽: 天井及び壁: コンクリート 厚さ 約 180mm, 密度 約 2.2g/cm³

評価点までの距離:約480m線源形状:直方体

か さ 密 度:コンクリート2.0g/cm³

評 価 結 果:約0.0003mSv/年

(4)第4固体廃棄物貯蔵庫

貯 蔵 容 量:約7,400m3

エ リ ア 面 積:約2,300m²

積 上 げ 高 さ:約3.2m

表 面 線 量 率:約0.002mSv/時

遮 蔽:天井及び壁:コンクリート 厚さ 約 700mm, 密度 約 2.2g/cm³

評価点までの距離:約430m

線 源 形 状:直方体

か さ 密 度:コンクリート2.0g/cm³

評価結果: 0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視する

(5)第5固体廃棄物貯蔵庫

貯 蔵 容 量:約2,500m3

エ リ ア 面 積:約800m2

積 上 げ 高 さ:約3.2m

表 面 線 量 率:約0.21mSv/時

遮 蔽: 天井及び壁: コンクリート 厚さ 約500mm, 密度 約2.2g/cm³

評価点までの距離:約380m線 源 形 状:直方体

か き 密 度:コンクリート2.0g/cm³

評 価 結 果:約0.0003mSv/年

(6) 第 6 固体廃棄物貯蔵庫

貯 蔵 容 量:約12,200m³(1階部分)

エ リ ア 面 積:約3,800m2

積 上 げ 高 さ:約3.2m

表 面 線 量 率:約0.15mSv/時

遮 蔽:天井及び壁:コンクリート 厚さ 約 500mm, 密度 約 2.2g/cm³

評価点までの距離:約350m線源形状:直方体

か さ 密 度:コンクリート2.0g/cm³

評 価 結 果:約0.0011mSv/年

※地下に瓦礫類を一時保管することを考慮している。

(7)第7固体廃棄物貯蔵庫

貯 蔵 容 量:約17,200m³(1階部分)

エ リ ア 面 積:約5,400m²

積 上 げ 高 さ:約3.2m

表 面 線 量 率:約0.11mSv/時

遮 蔽: 天井及び壁: コンクリート 厚さ 約 500mm, 密度 約 2.2g/cm³

評価点までの距離:約320m線 源 形 状:直方体

か さ 密 度:コンクリート2.0g/cm³

評 価 結 果:約0.0015mSv/年

※地下に瓦礫類を一時保管することを考慮している。

(8)第8固体廃棄物貯蔵庫

貯 蔵 容 量:約17,200m³(1階部分)

エ リ ア 面 積:約5,400m² 積 上 げ 高 さ:約3.2m

表 面 線 量 率:約0.12mSv/時

遮 蔽: 天井及び壁: コンクリート 厚さ 約 600mm, 密度 約 2.2g/cm³

評価点までの距離:約280m線 源 形 状:直方体

か さ 密 度:コンクリート2.0g/cm³

評 価 結 果:約0.0009mSv/年

※地下に瓦礫類を一時保管することを考慮している。

2.2.2.4.3 ドラム缶等仮設保管設備

ドラム缶等仮設保管設備は、事故前に固体廃棄物貯蔵庫に保管されていた放射性固体廃棄物を仮置きするため、収納スペース内の直方体体積線源、核種を Co-60 として評価する。また、評価条件における「保管済」は実測値による評価、「未保管」は受入上限値による評価を表す。

貯 蔵 容 量:約23,000本(ドラム缶換算)

(内, ドラム缶約 15,000 本: 未保管, 大型廃棄物約 8,000 本(ド

ラム缶換算):保管済)

表 面 線 量 率: 0.1mSv/時(ドラム缶: 未保管),約 0.002mSv/時(大型廃棄物: 保管済)

(1)ドラム缶等仮設保管設備 (ドラム缶)

貯 蔵 容 量:約9,300m3

エ リ ア 面 積:約3,000m²

積 上 げ 高 さ:約3.1m

表 面 線 量 率: 0.1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約390m

線 源 形 状:直方体

か さ 密 度:鉄0.7g/cm³

評 価 結 果:約0.0815mSv/年

(2)ドラム缶等仮設保管設備 (大型廃棄物)

貯 蔵 容 量:約6,200m3

エ リ ア 面 積:約2,000m²

積 上 げ 高 さ:約3.1m

表 面 線 量 率:約0.002mSv/時(保管済)

評価点までの距離:約360m線 源 形 状:直方体

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0014mSv/年

2.2.2.4.4 瓦礫類一時保管エリア

瓦礫類一時保管エリアについては、今後搬入が予想される瓦礫類の量と表面線量率を設定し、一時保管エリア全体に体積線源で存在するものとして評価する。核種は Cs-134 及び Cs-137 とする。(添付資料-2)

評価条件における「未保管」は受入上限値による評価を表す。

(1) 一時保管エリアQ

貯 蔵 容 量:約6,100m3

エ リ ア 面 積:約1,700m²

積 上 げ 高 さ:約3.6m

表 面 線 量 率:5mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約720m

線 源 形 状:円柱

か き 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0614mSv/年

(2) 一時保管エリアW

①エリア1

貯 蔵 容 量:約23,000m3

エ リ ア 面 積:約5,100m2

積上 げ高さ:約4.5m

表 面 線 量 率:1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約690m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0436mSv/年

②エリア2

貯 蔵 容 量:約6,300m3

エ リ ア 面 積:約1,400m2

積 上 げ 高 さ:約4.5m

表 面 線 量 率:1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約730m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0105mSv/年

2.2.2.4.5 伐採木一時保管エリア

伐採木一時保管エリアについては、今後搬入が予想される伐採木の量と表面線量率を設定し、一時保管エリア全体に体積線源で存在するものとして評価する。核種は Cs-134 及び Cs-137 とする。(添付資料-2)

評価条件における「未保管」は受入上限値による評価を表す。

(1) 一時保管エリアM

表面線量率がバックグランド線量率と同等以下の伐採木(幹根)を一時保管するため, 評価対象外とする。

(2)一時保管エリア V

貯 蔵 容 量:約15,000m3

貯 蔵 面 積:約3,000m²

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約670m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:木0.05g/cm³

評 価 結 果:約0.0123mSv/年

なお、当該エリアには表面線量率がバックグランド線量率と同等以下の伐採木(幹根) も一時保管する。

2.2.2.4.6 多核種除去設備

多核種除去設備については、各機器に表2.2.2-3及び表2.2.2-4に示す核種、放射能濃度が内包しているとし、制動エックス線を考慮したガンマ線線源強度を核種生成減衰計算コード ORIGEN-S により求め、3次元モンテカルロ計算コード MCNP により敷地境界における実効線量を評価した結果、敷地西エリアにおける多核種除去設備に起因する直接線及びスカイシャイン線の線量は、約0.16mSv/年となる。

放射能強度 :表2.2.2-4,表2.2.2-5参照

: 鉄 (HIC 用遮蔽材) 112mm

:鉄(循環タンク用遮蔽材) 100mm

遮 蔽

: 鉄(吸着塔用遮蔽材) 50mm

:鉛(クロスフローフィルタ他用遮蔽材) 8mm, 4mm

:鉛(循環弁スキッド,クロスフローフィルタスキッド)18mm,9mm

表 2. 2. 2-4 評価対象核種及び放射能濃度 (汚染水・スラリー・前処理後の汚染水) (1/2)

		放射能濃度(Bq/cm³)			
		汚染水	スラリー	スラリー	前処理後の
No.	核種	(処理対象水)	(鉄共沈処理)	(炭酸塩沈殿処理)	汚染水
1	Fe-59	3. 45E+00	5. 55E+02	1.33E+00	1.06E-02
2	Co-58	5. 25E+00	8. 44E+02	2.02E+00	1. 61E-02
3	Rb-86	2. 10E+01	0.00E+00	0.00E+00	4. 19E+00
4	Sr-89	2. 17E+04	1. 08E+06	3.85E+05	9. 11E+01
5	Sr-90	4. 91E+05	2. 44E+07	8.72E+06	2.06E+03
6	Y-90	4. 91E+05	2. 44E+07	8.72E+06	2.06E+03
7	Y-91	5. 05E+02	8. 12E+04	3.96E+02	3.03E-03
8	Nb-95	2. 19E+00	3. 51E+02	8.40E-01	6.69E-03
9	Tc-99	8. 50E-02	1. 40E+01	2. 20E-02	1.70E-06
10	Ru-103	6. 10E+00	6. 37E+02	2.01E+01	2. 98E-01
11	Ru-106	1.06E+02	1. 10E+04	3.47E+02	5. 15E+00
12	Rh-103m	6. 10E+00	6. 37E+02	2.01E+01	2. 98E-01
13	Rh-106	1.06E+02	1. 10E+04	3. 47E+02	5. 15E+00
14	Ag-110m	2. 98E+00	4. 93E+02	0.00E+00	0.00E+00
15	Cd-113m	4. 68E+02	0.00E+00	5.99E+03	4. 77E+01
16	Cd-115m	1. 41E+02	0.00E+00	1.80E+03	1. 43E+01
17	Sn-119m	4. 18E+01	6. 72E+03	0.00E+00	2. 51E-01
18	Sn-123	3. 13E+02	5. 03E+04	0.00E+00	1.88E+00
19	Sn-126	2. 42E+01	3.89E+03	0.00E+00	1.45E-01
20	Sb-124	9. 05E+00	1. 44E+03	3.88E+00	4. 27E-02
21	Sb-125	5. 65E+02	8. 99E+04	2. 42E+02	2.67E+00
22	Te-123m	6.00E+00	9. 65E+02	2.31E+00	1.84E-02
23	Te-125m	5. 65E+02	8. 99E+04	2.42E+02	2. 67E+00
24	Te-127	4. 95E+02	7. 96E+04	1.90E+02	1.51E+00
25	Te-127m	4. 95E+02	7. 96E+04	1.90E+02	1. 51E+00
26	Te-129	5. 40E+01	8. 68E+03	2.08E+01	1.65E-01
27	Te-129m	8. 75E+01	1. 41E+04	3.36E+01	2. 68E-01
28	I-129	8. 50E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 70E+00
29	Cs-134	6. 00E+01	0.00E+00	0.00E+00	1. 20E+01
30	Cs-135	1. 98E+02	0.00E+00	0.00E+00	3.95E+01
31	Cs-136	2. 24E+00	0.00E+00	0.00E+00	4. 47E-01

表 2. 2. 2-4 評価対象核種及び放射能濃度 (汚染水・スラリー・前処理後の汚染水) (2/2)

			放射能濃度	₹ (Bq∕cm³)	
		汚染水	スラリー	スラリー	前処理後の
No.	核種	(処理対象水)	(鉄共沈処理)	(炭酸塩沈殿処理)	汚染水
32	Cs-137	8. 25E+01	0.00E+00	0.00E+00	1. 65E+01
33	Ba-137m	8.25E+01	0.00E+00	0.00E+00	1. 65E+01
34	Ba-140	1.29E+01	0.00E+00	0.00E+00	2. 58E+00
35	Ce-141	1.08E+01	1.74E+03	8.46E+00	6. 48E-05
36	Ce-144	4.71E+01	7.57E+03	3. 69E+01	2.83E-04
37	Pr-144	4.71E+01	7. 57E+03	3. 69E+01	2.83E-04
38	Pr-144m	3.85E+00	6. 19E+02	3. 02E+00	2. 31E-05
39	Pm-146	4. 91E+00	7.89E+02	3.84E+00	2. 94E-05
40	Pm-147	1. 67E+03	2. 68E+05	1.30E+03	9. 99E-03
41	Pm-148	4.86E+00	7.82E+02	3.81E+00	2. 92E-05
42	Pm-148m	3. 13E+00	5. 03E+02	2. 45E+00	1.87E-05
43	Sm-151	2. 79E-01	4. 49E+01	2. 19E-01	1. 67E-06
44	Eu-152	1. 45E+01	2. 33E+03	1. 14E+01	8. 70E-05
45	Eu-154	3.77E+00	6. 05E+02	2.95E+00	2. 26E-05
46	Eu-155	3.06E+01	4. 91E+03	2. 39E+01	1.83E-04
47	Gd-153	3. 16E+01	5. 07E+03	2. 47E+01	1.89E-04
48	Tb-160	8. 30E+00	1. 33E+03	6. 50E+00	4. 98E-05
49	Pu-238	1.58E-01	2. 54E+01	1.24E-01	9. 48E-07
50	Pu-239	1.58E-01	2.54E+01	1.24E-01	9. 48E-07
51	Pu-240	1. 58E-01	2. 54E+01	1.24E-01	9. 48E-07
52	Pu-241	7. 00E+00	1. 13E+03	5. 48E+00	4. 20E-05
53	Am-241	1. 58E-01	2. 54E+01	1. 24E-01	9. 48E-07
54	Am-242m	1. 58E-01	2. 54E+01	1. 24E-01	9. 48E-07
55	Am-243	1. 58E-01	2. 54E+01	1. 24E-01	9. 48E-07
56	Cm-242	1. 58E-01	2. 54E+01	1. 24E-01	9. 48E-07
57	Cm-243	1. 58E-01	2. 54E+01	1. 24E-01	9. 48E-07
58	Cm-244	1. 58E-01	2. 54E+01	1.24E-01	9. 48E-07
59	Mn-54	1. 07E+02	1. 76E+04	4. 79E+00	4. 86E-02
60	Co-60	5. 00E+01	8. 21E+03	6. 40E+00	5. 10E-02
61	Ni-63	6. 75E+00	0. 00E+00	8. 65E+01	6. 89E-01
62	Zn-65	3. 62E+00	5.81E+02	1.39E+00	1. 11E-02

表2.2.2-5 評価対象核種及び放射能濃度(吸着材)(1/2)

		放射能濃度(Bq/cm³)					
No.	核種	吸着材 1 / 4	吸着材 2	吸着材 3	吸着材 6	吸着材 5	吸着材 7
1	Fe-59	0. 00E+00	0.00E+00	0. 00E+00	1. 54E+02	0.00E+00	0.00E+00
2	Co-58	0. 00E+00	0.00E+00	0. 00E+00	2. 35E+02	0.00E+00	0.00E+00
3	Rb-86	0. 00E+00	0.00E+00	9. 12E+04	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
4	Sr-89	0.00E+00	1. 27E+06	0. 00E+00	0. 00E+00	0.00E+00	0.00E+00
5	Sr-90	0. 00E+00	2.88E+07	0. 00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
6	Y-90	0. 00E+00	2.88E+07	0. 00E+00	4. 31E+04	0.00E+00	0.00E+00
7	Y-91	0.00E+00	0.00E+00	0. 00E+00	4. 43E+01	0.00E+00	0.00E+00
8	Nb-95	0. 00E+00	0.00E+00	0. 00E+00	9. 78E+01	0.00E+00	0.00E+00
9	Tc-99	0.00E+00	0.00E+00	0. 00E+00	0. 00E+00	0.00E+00	2. 23E-02
10	Ru-103	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	3. 91E+03
11	Ru-106	0. 00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	6. 75E+04
12	Rh-103m	0.00E+00	0.00E+00	0. 00E+00	1. 21E+02	0.00E+00	3. 91E+03
13	Rh-106	0. 00E+00	0.00E+00	0.00E+00	4. 72E+03	0.00E+00	6. 75E+04
14	Ag-110m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
15	Cd-113m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	6. 98E+05	0.00E+00	0.00E+00
16	Cd-115m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 10E+05	0.00E+00	0.00E+00
17	Sn-119m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	3. 67E+03	0.00E+00	0.00E+00
18	Sn-123	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 75E+04	0.00E+00	0.00E+00
19	Sn-126	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 12E+03	0.00E+00	0.00E+00
20	Sb-124	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	6.25E+02	0.00E+00
21	Sb-125	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	3. 90E+04	0.00E+00
22	Te-123m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2.69E+02	0.00E+00
23	Te-125m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	3.90E+04	0.00E+00
24	Te-127	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 22E+04	0.00E+00
25	Te-127m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2.22E+04	0.00E+00
26	Te-129	0. 00E+00	0.00E+00	0. 00E+00	0.00E+00	2. 42E+03	0. 00E+00
27	Te-129m	0. 00E+00	0.00E+00	0. 00E+00	0.00E+00	3. 92E+03	0.00E+00
28	I-129	3. 70E+04	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
29	Cs-134	0. 00E+00	0.00E+00	2. 61E+05	0.00E+00	0.00E+00	0. 00E+00
30	Cs-135	0. 00E+00	0.00E+00	8. 60E+05	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
31	Cs-136	0.00E+00	0.00E+00	9. 73E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00

表2.2.2-5 評価対象核種及び放射能濃度(吸着材)(2/2)

		放射能濃度(Bq/cm³)					
No.	核種	吸着材 1 / 4	吸着材 2	吸着材 3	吸着材 6	吸着材 5	吸着材 7
32	Cs-137	0.00E+00	0.00E+00	3. 59E+05	0.00E+00	0.00E+00	0. 00E+00
33	Ba-137m	0.00E+00	0.00E+00	3. 59E+05	2. 41E+05	0.00E+00	0.00E+00
34	Ba-140	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	3. 77E+04	0.00E+00	0.00E+00
35	Ce-141	0.00E+00	0.00E+00	0. 00E+00	9. 48E-01	0.00E+00	0.00E+00
36	Ce-144	0.00E+00	0.00E+00	0. 00E+00	4. 13E+00	0.00E+00	0.00E+00
37	Pr-144	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	4. 13E+00	0.00E+00	0.00E+00
38	Pr-144m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	3. 38E-01	0.00E+00	0.00E+00
39	Pm-146	0.00E+00	0.00E+00	0. 00E+00	4. 30E-01	0.00E+00	0.00E+00
40	Pm-147	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 46E+02	0.00E+00	0. 00E+00
41	Pm-148	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	4. 26E-01	0.00E+00	0.00E+00
42	Pm-148m	0.00E+00	0.00E+00	0. 00E+00	2.74E-01	0.00E+00	0.00E+00
43	Sm-151	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 45E-02	0.00E+00	0.00E+00
44	Eu-152	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 27E+00	0.00E+00	0.00E+00
45	Eu-154	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	3. 30E-01	0.00E+00	0.00E+00
46	Eu-155	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 68E+00	0.00E+00	0.00E+00
47	Gd-153	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 77E+00	0.00E+00	0.00E+00
48	Tb-160	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	7. 28E-01	0.00E+00	0.00E+00
49	Pu-238	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 39E-02	0.00E+00	0.00E+00
50	Pu-239	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 39E-02	0.00E+00	0.00E+00
51	Pu-240	0.00E+00	0.00E+00	0. 00E+00	1. 39E-02	0.00E+00	0.00E+00
52	Pu-241	0.00E+00	0.00E+00	0. 00E+00	6. 14E-01	0.00E+00	0. 00E+00
53	Am-241	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 39E-02	0.00E+00	0.00E+00
54	Am-242m	0.00E+00	0.00E+00	0. 00E+00	1. 39E-02	0.00E+00	0. 00E+00
55	Am-243	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 39E-02	0.00E+00	0.00E+00
56	Cm-242	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 39E-02	0.00E+00	0. 00E+00
57	Cm-243	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 39E-02	0.00E+00	0. 00E+00
58	Cm-244	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 39E-02	0.00E+00	0.00E+00
59	Mn-54	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	7. 10E+02	0.00E+00	0. 00E+00
60	Co-60	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	7. 46E+02	0.00E+00	0. 00E+00
61	Ni-63	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 01E+04	0.00E+00	0. 00E+00
62	Zn-65	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 62E+02	0.00E+00	0.00E+00

2.2.2.4.7 使用済セシウム吸着塔一時保管施設

使用済セシウム吸着塔一時保管施設におけるセシウム吸着装置(KURION)吸着塔については、平成24年7月7日までに使用済セシウム吸着塔一時保管施設に保管した使用済吸着塔の線量率測定結果をもとに線源条件を設定する。(添付資料-1)

(1) 第四施設

容 量:セシウム吸着装置吸着塔:680体

第二セシウム吸着装置吸着塔:212体

i.セシウム吸着装置 (KURION) 吸着塔

放射能強度:低線量吸着塔 Cs-134:約2.2×10¹⁴Bq Cs-136:約4.1×10¹¹Bq

Cs-137:約2.6×10¹⁴Bq

中線量吸着塔 Cs-134:約5.6×10¹⁴Bq Cs-136:約1.1×10¹²Bq

Cs-137:約6.7×10¹⁴Bq

高線量吸着塔 Cs-134:約3.8×10¹³Bq Cs-136:約7.2×10¹⁰Bq

Cs-137:約4.6× 10^{13} Bq

遮 蔽:吸着塔側面:鉄177.8mm(高線量吸着塔85.7mm)

吸着塔一次蓋:鉄222.5mm(高線量吸着塔174.5mm)

吸着塔二次蓋:鉄127mm(高線量吸着塔55mm)

コンクリート製ボックスカルバート:203mm (蓋厚さ 400mm),密

度 2.30g/cm³

評 価 結 果:約0.017mSv/年

ii. 第二セシウム吸着装置 (SARRY) 吸着塔

放射能強度: Cs-134:3.0×1015Bq

 $Cs-137:3.0\times10^{15}Bq$

遮 蔽:吸着塔側面:鉄 35mm, 鉛 190.5mm

吸着塔上面:鉄 35mm, 鉛 250.8mm

評 価 結 果:約0.033mSv/年

2.2.2.4.8 貯留設備 (タンク類)

(1) ろ過水タンク

ろ過水タンクは、タンク上部の合計面積と同一の上部面積で、同一容量の円柱型の体積線源とし、放射能濃度は、RO 濃縮水貯槽 6, 7, 9, 10 及び 12 の水分析値を平均して線源条件を設定する。

貯留設備の種類別タンクの合計容量、放射性物質濃度及び遮蔽は以下のとおりである。

容 量:約4,600m³

放射能濃度:表2.2.2-6参照

遮 蔽:側面:SS400 (9mm)

上面: SS400 (4.5mm)

表2.2.2-6 評価対象核種及び放射能濃度

		放射能濃度(Bq/cm³)						
	Cs-134	Cs-134						
ろ過水タンク	7.8E+00	1. 3E+01	2. 7E+00	4. 0E+00	7. 5E+01	4. 8+01	1.6E+05	

2.2.2.4.9 計算結果

平成25年3月末における敷地西エリアの直接線及びスカイシャイン線の線量は、使用済燃料乾式キャスク仮保管設備に起因する分が約0.07mSv/年、固体廃棄物貯蔵庫に起因する分が約0.0273mSv/年、ドラム缶等仮設保管設備に起因する分が約0.0829mSv/年、多核種除去設備に起因する分が約0.16mSv/年、瓦礫類に起因する分が約0.1155mSv/年、伐採木に起因する分が約0.0123mSv/年、使用済セシウム吸着塔一時保管施設に起因する分が約0.05mSv/年、合計約0.52mSv/年となる。なお、ろ過水タンクはRO濃縮水の貯留の運用開始前であるため、線源として考慮しない。

2.2.2.5 敷地北エリア

2.2.2.5.1 瓦礫類及び伐採木一時保管エリア

瓦礫類及び伐採木の一時保管エリアについては、実測した線量率に今後搬入が予想される瓦礫類及び伐採木の量と線量率を考慮した表面線量率を設定し、一時保管エリア全体に体積線源で存在するものとして評価する。なお、核種は Cs-134 及び Cs-137 とする。(添付資料-2)

また、評価条件における「保管済」は実測値による評価、「未保管」は受入上限値による 評価を表す。

- (1) 瓦礫類一時保管エリア
 - a. 一時保管エリアA1

一時保管エリアA1は、高線量の瓦礫類に遮蔽を行って一時保管する場合のケース1 と遮蔽を行っていた瓦礫類を他の一時保管エリアに移動した後に低線量瓦礫類を一時保 管する場合のケース2により運用する。

(ケース1)

貯 蔵 容 量:約2,400m3

エ リ ア 面 積:約800m2

積 上 げ 高 さ:約4m

表 面 線 量 率:30mSv/時(未保管)

遮 蔽:側面(南側以外)

土嚢:高さ約3m, 厚さ約1m, 密度約1.5g/cm³

高さ約 1m, 厚さ約 0.8m, 密度約 1.5g/cm³

コンクリート壁: 高さ約3m, 厚さ約120mm, 密度約2.1g/cm3

鉄板:高さ約1m,厚さ約22mm,密度約7.8g/cm³

側面 (南側)

土嚢:厚さ約0.8m, 密度約1.5g/cm³

鉄板:厚さ約22mm, 密度約7.8g/cm³

上部

土嚢:厚さ約 0.8m, 密度約 1.5g/cm³

鉄板:厚さ約22mm, 密度約7.8g/cm³

評価点までの距離:約230m

線 源 形 状:四角柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0027mSv/年

(ケース2)

貯 蔵 容 量:約4,200m3

エ リ ア 面 積:約1,400m2

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率:0.01mSv/時(未保管)

遮 蔽: コンクリート壁: 高さ 約3m, 厚さ 約120mm, 密度 約2.1g/cm³

評価点までの距離:約240m 線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0193mSv/年

b. 一時保管エリアA2

一時保管エリアA2は、高線量の瓦礫類に遮蔽を行って一時保管する場合のケース1 と遮蔽を行っていた瓦礫類を他の一時保管エリアに移動した後に低線量瓦礫類を一時保 管する場合のケース2により運用する。

(ケース1)

貯 蔵 容 量:約4,700m3

エ リ ア 面 積:約1,500m2

積 上 げ 高 さ:約4m

表 面 線 量 率:30mSv/時(未保管)

遮 蔽:側面(東側以外)

土嚢:高さ約3m, 厚さ約1m, 密度約1.5g/cm³

高さ約 1m, 厚さ約 0.8m, 密度約 1.5g/cm³

コンクリート壁: 高さ約3m, 厚さ約120mm, 密度約2.1g/cm3

鉄板:高さ約1m,厚さ約22mm,密度約7.8g/cm³

側面 (東側)

土嚢:厚さ約 0.8m, 密度約 1.5g/cm³

鉄板:厚さ約22mm, 密度約7.8g/cm³

上部

土嚢:厚さ約0.8m, 密度約1.5g/cm³

鉄板:厚さ約22mm, 密度約7.8g/cm³

評価点までの距離:約210m

線 源 形 状:四角柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0050mSv/年

(ケース2)

貯 蔵 容 量:約7,400m3

エ リ ア 面 積:約2,500㎡

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.005mSv/時(未保管)

遮 蔽:コンクリート壁:高さ 約3m,厚さ 約120mm,密度 約2.1g/cm³

評価点までの距離:約220m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0189mSv/年

c. 一時保管エリアB

①エリア1

貯 蔵 容 量:約1,900m3

エ リ ア 面 積:約600m²

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.01mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約260m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0114mSv/年

②エリア2

貯 蔵 容 量:約1,200m3

エ リ ア 面 積:約400m²

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率:0.01mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約310m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0042mSv/年

d. 一時保管エリアC

すべて未保管としたエリア全体の評価を MCNP で実施し、その結果を基に比例計算によって、保管済分と未保管分に分けて評価した。

貯 蔵 容 量:約40,000m³(内,保管済約28,000m³,未保管約12,000m³)

エ リ ア 面 積:約13,400㎡

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率:約0.01mSv/時(保管済),0.1 mSv/時(未保管),0.05mSv/時

(未保管)

評価点までの距離:約310m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.5256mSv/年(全て0.1mSv/時として評価した場合)

·保管済約 28,000m3

評価結果:約0.0368mSv/年

・未保管約 9,000m³ (0.1mSv/時)

評価結果:約0.1183mSv/年

・未保管約 3,000m³ (0.05mSv/時)

評価結果:約0.0198mSv/年

e. 一時保管エリアD

すべて未保管としたエリア全体の評価を MCNP で実施し、その結果を基に比例計算によって、保管済分と未保管分に分けて評価した。

貯 蔵 容 量:約3,000m³(内,保管済約2,400m³,未保管約600m³)

エ リ ア 面 積:約1,000m2

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率:約0.09mSv/時(保管済),0.5mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約540m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0272mSv/年(全て0.5mSv/時として評価した場合)

·保管済約 2,400m3

評価結果:約0.0038mSv/年

·未保管約 600m3

評価結果:約0.0055mSv/年

f. 一時保管エリアE1

すべて未保管としたエリア全体の評価を MCNP で実施し、その結果を基に比例計算に

よって,保管済分と未保管分に分けて評価した。

貯 蔵 容 量:約10,500m³(内,保管済約3,200m³,未保管約7,300m³)

エ リ ア 面 積:約3,500m²

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率:約0.11mSv/時(保管済),1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約660m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0403mSv/年(全て1mSv/時として評価した場合)

·保管済約 3, 200m3

評価結果:約0.0014mSv/年

·未保管約7,300m3

評価結果:約0.0281mSv/年

g. 一時保管エリアE2

貯 蔵 容 量:約1,800m3

エ リ ア 面 積:約500m2

積上 げ 高 さ:約3.6m

表 面 線 量 率:10mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約810m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0219mSv/年

h. 一時保管エリアF1

貯 蔵 容 量:約650m3

エ リ ア 面 積:約220m2

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率:約1.8mSv/時(保管済)

評価点までの距離:約700m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0059mSv/年

i. 一時保管エリアF2

貯 蔵 容 量:約7,500m3

エ リ ア 面 積:約1,500m2

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率: 0.1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約690m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0018mSv/年

j. 一時保管エリア L

覆土式一時保管施設1槽毎に評価した。

貯 蔵 容 量:約4,000m3×4

貯 蔵 面 積:約1,400m²×4

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率:30mSv/時(未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ1m (密度1.2g/cm³)

評価点までの距離:約260m,約180m,約270m,約200m

線 源 形 状:直方体

か さ 密 度:鉄0.5g/cm³

評 価 結 果:約0.0075mSv/年,約0.0254mSv/年,約0.0059mSv/年,約

0.0193mSv/年

k. 一時保管エリアP1

貯 蔵 容 量:約51,000m3

エ リ ア 面 積:約17,000m²

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率:0.1mSv/時(未保管約25,500m3),0.05 mSv/時(未保管約

 $25,500m^3$)

評価点までの距離:約550m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0303mSv/年

1. 一時保管エリア P 2

貯 蔵 容 量:約7,100m3

エ リ ア 面 積:約2,000㎡

積上 げ 高 さ:約3.6m

表 面 線 量 率:1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約550m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0876mSv/年

(2) 伐採木一時保管エリア

i. 一時保管エリアG

①エリア1

貯 蔵 容 量:約8,400m3

貯 蔵 面 積:約2,800m²

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ 0.7m (密度 1.2g/cm³)

評価点までの距離:約210m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:木0.1g/cm³

評 価 結 果:約0.0167mSv/年

②エリア2

貯 蔵 容 量:約18,600m3

貯 蔵 面 積:約6,200m²

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ 0.7m (密度 1.2g/cm³)

評価点までの距離:約270m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:木0.1g/cm³

評 価 結 果:約0.0097mSv/年

j. 一時保管エリアH

貯 蔵 容 量:約15,000m3

貯 蔵 面 積:約5,000m²

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ 0.7m (密度 1.2g/cm³)

評価点までの距離:約610m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:木0.1g/cm³

評 価 結 果:約0.0002mSv/年

なお、当該エリアには表面線量率がバックグランド線量率と同等以下の伐採木(幹根) も一時保管する。

k. 一時保管エリア I

表面線量率がバックグランド線量率と同等以下の伐採木(幹根)を一時保管するため, 評価対象外とする。

2.2.3.5.2 雑固体廃棄物焼却設備

雑固体廃棄物焼却設備については、雑固体廃棄物と焼却灰を線源として、直接線は QAD、 スカイシャイン線は、ANISN+G33 コードにて評価を行う。

遮蔽は、焼却炉建屋の建屋壁、天井のコンクリート厚さを考慮する。なお、焼却灰については、重量コンクリートによる遮蔽を考慮する。

焼却炉建屋

容 量:雑固体廃棄物:約2,170m³

焼却灰:約85m3

線 源 強 度:表2.2.2-7参照

遮 蔽: コンクリート (密度 2.15g/cm³) 300mm~700mm

重量コンクリート (密度 3.715 g/cm³) : 50mm

評価点までの距離:約530m

線 源 形 状:直方体

か さ 密 度:雑固体廃棄物:0.134g/cm³

燒却灰: 0.5g/cm³

評 価 結 果:約0.0008mSv/年

表2.2.2.7 評価対象核種及び放射能濃度

L+ CF	放射能濃度	(Bq∕cm³)
核種	雑固体廃棄物	焼却灰
Mn-54	5.4E+00	4. 0E+02
Co-58	2.5E-02	1. 9E+00
Co-60	1.5E+01	1. 1E+03
Sr-89	2. 1E-01	1. 6E+01
Sr-90	1.3E+03	9. 9E+04
Ru-103	1.9E-04	1. 4E-02
Ru-106	5. 0E+01	3. 7E+03
Sb-124	2.8E-02	2. 1E+00
Sb-125	4. 7E+01	3. 5E+03
I-131	5. 1E-25	3. 8E-23
Cs-134	4. 6E+02	3. 4E+04
Cs-136	3. 4E-17	2. 5E-15
Cs-137	1. 3E+03	9. 4E+04
Ba-140	2. 1E-15	1. 6E-13
合計	3. 2E+03	2. 4E+05

2.2.2.5.3 計算結果

平成 25 年 3 月末における敷地北エリアの評価値は, 瓦礫類に起因する分が約 0.4426mSv/年, 伐採木に起因する分が約 0.0266mSv/年, 合計約 0.47mSv/年となる。

2.2.2.6 添付資料

添付資料-1 使用済セシウム吸着塔一時保管施設におけるセシウム吸着装置 (KURION) 吸着塔の線源条件について

添付資料-2 瓦礫類および伐採木一時保管エリアにおける敷地境界線量評価について

使用済セシウム吸着塔一時保管施設における セシウム吸着装置(KURION)吸着塔の線源条件について

1. 概要

使用済セシウム吸着塔一時保管施設におけるセシウム吸着装置吸着塔(KURION)の線源 条件については、滞留水中の放射能濃度の低下等に伴い、吸着塔内のセシウム吸着量が運 転当初から変化していることから、使用済セシウム吸着塔側部の線量率の実測値に基づき、 実態を反映した線源条件とした。

2. 線源設定

当初設計では、滞留水の性状及び吸着材の吸着性能から、吸着塔あたりの放射能濃度を表1に示すように推定し、この場合の吸着塔側面線量率を、MCNPコードによる評価により14mSv/時と評価した。吸着塔側部の線量率測定から、各吸着塔を、低線量吸着塔(10mSv/時以上40mSv/時未満)、高線量吸着塔(40mSv/時以上)に分類した。平成24年7月7日までに一時保管施設に保管した177本のうち、低線量吸着塔、中線量吸着塔、高線量吸着塔側部の線量率平均値がそれぞれ5mSv/時、12.9mSv/時、95mSv/時であることから、低線量吸着塔・中線量吸着塔については、当初設計との比率に応じて、それぞれの分類に属する吸着塔あたりのセシウム吸着量を表1のように設定した。また、低線量吸着塔・中線量吸着塔の遮蔽厚が7インチであるのに対し、高線量吸着塔は、すべて前段の油分等除去用のSMZスキッドから発生した3インチ遮蔽の吸着塔であるため、3インチ遮蔽をモデル化して吸着塔側面線量率が95mSv/時となるように線源条件を設定した。なお、177塔のうち、低線量吸着塔、中線量吸着塔、高線量吸着塔がそれぞれ106本、63本、8本であり、今後の使用済吸着塔は低線量吸着塔になることが予想されることから、第一施設においてはそれぞれの吸着塔を344塔、172塔、20塔とし、第四施設においてはそれぞれの吸着塔を344塔、172塔、20塔とし、第四施設においてはそれぞれの吸着塔を344塔、172塔、20塔とし、第四施設においてはそれぞれの吸着塔を344塔、172塔、20塔とした。

衣1 センリム吸有袋直吸有塔の線原采件						
	Cs-134	Cs-136	Cs-137	吸着塔側面線量率		
	(Bq)	(Bq)	(Bq)	(mSv/時)		
当初設計吸着塔	約 6.0×10 ¹⁴	約 1.1×10 ¹²	約7.3×10 ¹⁴	14 (計算値)		
低線量吸着塔	約 2.2×10 ¹⁴	約 4.1×10 ¹¹	約 2.6×10 ¹⁴	5		
中線量吸着塔	約 5.6×10 ¹⁴	約 1.1×10 ¹²	約 6.7×10 ¹⁴	12. 9		
高線量吸着塔	約3.8×10 ¹³	約 7.2×10 ¹⁰	約 4.6×10 ¹³	95		

表1 セシウム吸着装置吸着塔の線源条件

3. 線源設定の保守性

平成24年7月7日までに一時保管施設に保管した177本のうち,平成23年6月から9月,平成23年10月から12月,平成24年1月から3月,平成24年4月から6月に発生した使用済吸着塔の低線量吸着塔,中線量吸着塔,高線量吸着塔の割合を図1に示す。平成23年6月の運転開始初期には中・高線量吸着塔の割合が高かったが,滞留水中の放射能濃度低下に伴い,低線量吸着塔の割合が高くなっている。高線量吸着塔は平成24年の運転では発生しておらず,中線量吸着塔も直近ではほとんど発生していないことから,今後は高線量吸着塔が発生せず,ほとんどが低線量吸着塔であると予想される。また、図2に示すように、発生時期が遅いほど表面線量率が低下しており、これまでに発生した吸着塔の側面線量率の平均値を基に今後の発生分も含めて線源設定することは、保守的と言える。

運用にあたっては、各々の平均値が設定条件を超えないように管理を行う。

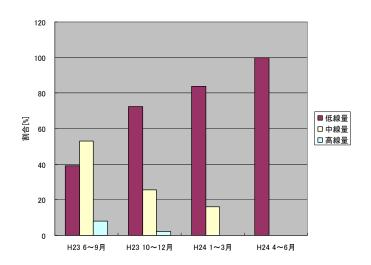


図1 一時保管施設に保管した使用済吸着塔の発生時期による割合の変化

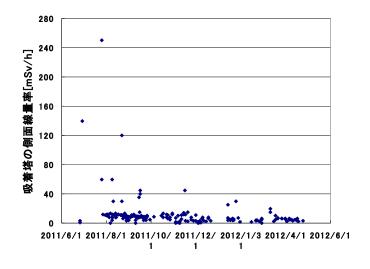


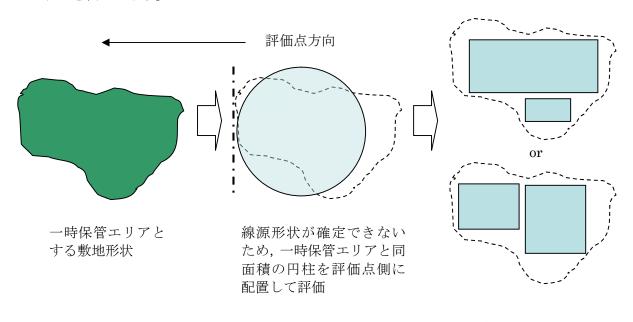
図2 一時保管施設に保管した使用済吸着塔の発生時期と表面線量率分布

瓦礫類および伐採木一時保管エリアにおける敷地境界線量評価について

敷地周辺における線量評価のうち、瓦礫類および伐採木一時保管エリアからの放射線に 起因する実効線量を評価するため、各エリアの線源形状をモデル化し、MCNPコードを 用いて評価している。

一時保管エリアのうち、保管される廃棄物の形状が多種多様で、一時保管エリアを設定する時点で、線源の規模は確定できるが線源形状が変動する可能性がある一時保管エリアについては、線源形状を円柱にモデル化した評価を行った。(図1)

なお、円柱にモデル化している一時保管エリアについては、保管完了後に実績を反映し、 線源を実態に近い形状にモデル化した詳細な評価を行うこととする。対象となる一時保管 エリアを表1に示す。



保管完了後に実態に近 い線源形状で再評価

図1 線量評価イメージ

表1 詳細評価実施エリア

女士 时间时间0000000000000000000000000000000000
エリア名称
一時保管エリアA1
(ケース2)
一時保管エリアA2
(ケース2)
一時保管エリアB
一時保管エリアC
一時保管エリアD
一時保管エリアE1
一時保管エリアE2
一時保管エリアF1
一時保管エリアF2
一時保管エリアG
一時保管エリアH
一時保管エリア J
一時保管エリアN
一時保管エリア〇
一時保管エリア P 1
一時保管エリアP2
一時保管エリアQ
一時保管エリアR
一時保管エリアS
一時保管エリアT
一時保管エリアV
一時保管エリアW

2.2.3 線量評価のまとめ (その1)「平成25年3月末時点」

追加的に放出される放射性物質と敷地内に保管する放射性廃棄物等により、一般公衆が受ける実効線量は、平成25年3月において、気体廃棄物放出分で約0.03mSv/年、敷地内各施設からの直接線及びスカイシャイン線の線量分で約0.91mSv/年(敷地を4つに分けたエリアのうちで実効線量が最大となるエリアの評価値:敷地南西エリア)となり、合計約0.94mSv/年であることから1mSv/年未満を満足する。

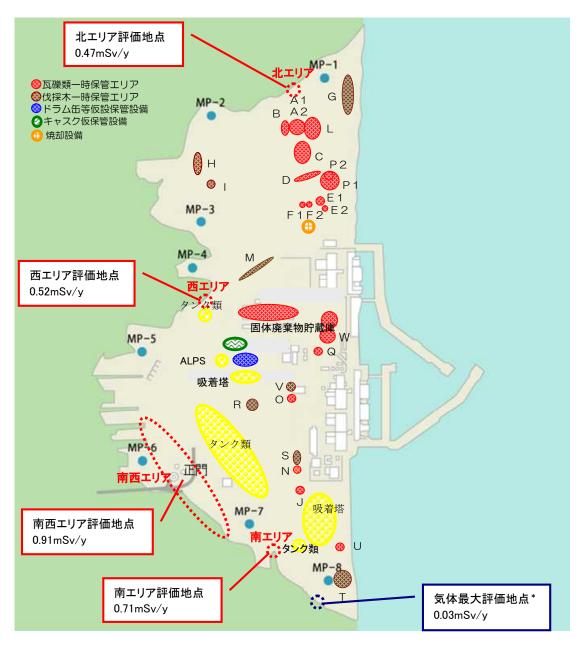


図 2. 2. 3-1 各施設及び各エリアの敷地境界における評価値 (平成 25 年 3 月末時点)

*:1~3 号機原子炉建屋(原子炉格納容器を含む)以外からの追加的放出は極めて 少ないと考えられるため、1~3 号機原子炉建屋からの放出量により評価

- 2.2.2 敷地内各施設からの直接線ならびにスカイシャイン線による実効線量(その2) 「平成27年3月末時点」
- 2.2.2.1 線量の評価方法

(1) 線量評価点

施設と評価点との高低差を考慮し、各施設からの影響を考慮した敷地境界線上(図 2 . 2 - 1)の最大実効線量評価地点(図 2 . 2 . 2 - 2)における直接線及びスカイシャイン線による実効線量を算出する。

(2)評価に使用するコード

MCNP 等,他の原子力施設における評価で使用実績があり、信頼性の高いコードを使用する。

(3)線源及び遮蔽

線源は各施設が内包する放射性物質量に容器厚さ、建屋壁、天井等の遮蔽効果を考慮して設定する。内包する放射性物質量や、遮蔽が明らかでない場合は、設備の表面線量率を測定し、これに代えるものとする。

対象設備は事故処理に係る使用済セシウム吸着塔保管施設, 廃スラッジ貯蔵施設, 貯留設備(タンク類), 固体廃棄物貯蔵庫, 使用済燃料乾式キャスク仮保管設備及び瓦礫類, 伐採木の一時保管エリア等とし, 現に設置あるいは現時点で設置予定があるものとする。

2.2.2.2 各施設における線量評価

2.2.2.2.1 使用済セシウム吸着塔保管施設,廃スラッジ貯蔵施設及び貯留設備(タンク類) 使用済セシウム吸着塔保管施設,廃スラッジ貯蔵施設及び貯留設備(タンク類) は,現に設置,あるいは設置予定のある設備を評価する。使用済セシウム吸着塔一時保管施設におけるセシウム吸着装置(KURION)吸着塔については,「2.2.2 敷地内各施設からの直接線ならびにスカイシャイン線による実効線量(その1)」と同様に,平成24年7月7日までに使用済セシウム吸着塔一時保管施設に保管した使用済吸着塔の線量率測定結果をもとに線源条件を設定する。(添付資料-1)

貯留設備 (タンク類) は、設置エリア毎に線源を設定する。全てのタンク類について、タンクの形状をモデル化する。濃縮廃液貯槽の放射能濃度は、水分析結果を基に線源条件を設定する。RO 濃縮水貯槽のうち RO 濃縮水貯槽 6 (H5 エリア),9 (H5 北エリア),12 (Eエリア),13 (Cエリア),14 (G6 エリア),15 (H8 エリア),16 (G4 エリア),17 (G3 エリア),18 (J1 エリア), D エリア及びろ過水タンクの放射能濃度は、水分析結果を基に線源条件を設定する。RO 濃縮水貯槽のうち RO 濃縮水貯槽 2 (H1 東エリア),3 (H2 エリア),4 (H4 エリア),5 (H4 東エリア),7 (H6 エリア),8 (H4 北エリア),10 (H6 北エリア),11 (H3 エリア)及び RO 濃縮水受タンクについては、RO 濃縮水貯槽 6 (H5 エリア)以外の RO

濃縮水を貯留するタンクの水分析結果から、各核種濃度の最大値を放射能濃度として設定する。サプレッションプール水サージタンク及び廃液 RO 供給タンクについては、平成 25年4月から8月までに採取した淡水化装置入口水の水分析結果の平均値を放射能濃度として設定する。Sr 処理水貯槽(K2 エリア)及び Sr 処理水貯槽(K1 南エリア)については、RO 濃縮水処理設備にて処理予定の RO 濃縮水貯槽(D, E, G6 北エリア)のうち、最も放射能濃度が高い RO 濃縮水貯槽(G6 北エリア)の RO 濃縮水を処理した場合を想定し、各核種の放射能濃度を設定する。また、平成 27年3月末現在、多核種除去設備等で処理中のため水位が満水でないタンクについては、水位に応じた評価を実施する。RO 濃縮水貯槽2(H1東エリア)、3(H2 エリア)、4(H4 エリア)、6(H5 エリア)、7(H6 エリア)、10(H6 北エリア)、17(G3 エリア) D 群およびろ過水タンクは残水高さを1.5m、RO 濃縮水貯槽18(J1 エリア)、B 群は残水高さを2.0m、RO 濃縮水貯槽5(H4 東エリア)、8(H4 北エリア)及び18(J1 エリア) G 群は水位を満水の半分とする。

(1) 使用済セシウム吸着塔一時保管施設

a. 第一施設

容

量 : セシウム吸着装置吸着塔:536体

第二セシウム吸着装置吸着塔:142体

i.セシウム吸着装置(KURION)吸着塔

放 射 能 強 度:低線量吸着塔 Cs-134:約2.2×10¹⁴Bq

Cs-136:約4.1×10¹¹Bq

Cs-137:約2.6×10¹⁴Bq

中線量吸着塔 Cs-134:約5.6×1014Bq

Cs-136:約1.1×10¹²Bq

Cs-137:約6.7×10¹⁴Bq

高線量吸着塔 Cs-134:約3.8×10¹³Bq

Cs-136:約7.2×10 10 Bq

Cs-137:約4.6×10¹³Bq

遮 蔽:吸着塔側面:鉄 177.8mm(高線量吸着塔 85.7mm)

吸着塔一次蓋:鉄222.5mm(高線量吸着塔174.5mm)

吸着塔二次蓋:鉄 127mm (高線量吸着塔 55mm)

コンクリート製ボックスカルバート:203mm(蓋厚さ403mm),

密度 2.30g/cm³

ボックスカルバート追加コンクリート遮蔽(施設西端、厚さ

200mm, 密度 2.30g/cm³)

ボックスカルバート間通路土嚢: 高さ 4m, 密度 1.8g/cm³)

評価地点までの距離:約240m

線源の標高:約35m

ii. 第二セシウム吸着装置 (SARRY) 吸着塔

放射能強度: Cs-134:3.0×10¹⁵Bq

 $Cs-137: 3.0 \times 10^{15} Bq$

遮 蔽:吸着塔側面:鉄 35mm, 鉛 190.5mm

吸着塔上面: 鉄 35mm, 鉛 250.8mm

評価地点までの距離:約240m線源の標高:約35m

評 価 結 果:約2.72×10-1mSv/年

(セシウム吸着装置吸着塔:196体,第二セシウム吸着装置吸

着塔:112体に制限した場合)

b. 第二施設

容 量: 高性能容器 (HIC): 736 体

放 射 能 強 度:表2.2.2-1参照

遮 蔽: コンクリート製ボックスカルバート: 203mm (蓋厚さ 400mm),

密度 2.30g/cm³

評価地点までの距離:約210m

線 源 の 標 高:約35m

評 価 結 果:約1.60×10⁻¹mSv/年

c. 第三施設

容 量:高性能容器:3,456体

放 射 能 強 度:表2.2.2-1参照

密度 2.30g/cm³

蓋: 重コンクリート 400mm, 密度 3.20g/cm³

評価地点までの距離:約180m

線 源 の 標 高:約35m

d. 第四施設

容 量: セシウム吸着装置吸着塔:680 体

第二セシウム吸着装置吸着塔:212体

i.セシウム吸着装置 (KURION) 吸着塔

放 射 能 強 度:低線量吸着塔 Cs-134:約2.2×10¹⁴Bq

Cs-136:約4.1×10¹¹Bq

Cs-137:約2.6×10¹⁴Bq

中線量吸着塔 Cs-134:約5.6×1014Bq

Cs-136:約1.1×10¹²Bq

Cs-137:約6.7×10¹⁴Bq

高線量吸着塔 Cs-134:約3.8×1013Bq

Cs-136:約7.2×10¹⁰Bq

Cs-137:約4.6×10¹³Bq

遮 蔽: 吸着塔側面 : 鉄 177.8mm (高線量吸着塔 85.7mm)

吸着塔一次蓋:鉄 222.5mm (高線量吸着塔 174.5mm) 吸着塔二次蓋:鉄 127mm (高線量吸着塔 55mm)

コンクリート製ボックスカルバート:203mm(蓋厚さ400mm),

密度 2.30g/cm³

評価地点までの距離 約 1030m 線 源 の 標 高:約 36m

ii. 第二セシウム吸着装置 (SARRY) 吸着塔

放射能強度: Cs-134:3.0×10¹⁵Bq

 $Cs-137: 3.0 \times 10^{15}Bq$

遮 蔽:吸着塔側面:鉄 35mm, 鉛 190.5mm

吸着塔上面:鉄 35mm, 鉛 250.8mm

評価地点までの距離:約1030m

線源の標高:約36m

評 価 結 果:約1.46×10⁻³mSv/年

表2.2.2.2ー1 評価対象核種及び放射能濃度(1/2)

		放射能濃度(Bq/cm³)	
核種	スラリー(鉄共沈処理)	スラリー (炭酸塩沈殿処理)	吸着材 3
Fe-59	5. 55E+02	1. 33E+00	0.00E+00
Co-58	8. 44E+02	2. 02E+00	0.00E+00
Rb-86	0.00E+00	0. 00E+00	9. 12E+04
Sr-89	1. 08E+06	3. 85E+05	0.00E+00
Sr-90	2. 44E+07	8. 72E+06	0.00E+00
Y-90	2. 44E+07	8. 72E+06	0.00E+00
Y-91	8. 12E+04	3. 96E+02	0.00E+00
Nb-95	3. 51E+02	8. 40E-01	0.00E+00
Tc-99	1. 40E+01	2. 20E-02	0.00E+00
Ru-103	6. 37E+02	2. 01E+01	0.00E+00
Ru-106	1. 10E+04	3. 47E+02	0.00E+00
Rh-103m	6. 37E+02	2. 01E+01	0.00E+00
Rh-106	1. 10E+04	3. 47E+02	0. 00E+00
Ag-110m	4. 93E+02	0.00E+00	0.00E+00
Cd-113m	0.00E+00	5. 99E+03	0.00E+00
Cd-115m	0.00E+00	1. 80E+03	0.00E+00
Sn-119m	6. 72E+03	0.00E+00	0.00E+00
Sn-123	5. 03E+04	0.00E+00	0.00E+00
Sn-126	3.89E+03	0.00E+00	0.00E+00
Sb-124	1. 44E+03	3. 88E+00	0.00E+00
Sb-125	8. 99E+04	2. 42E+02	0.00E+00
Te-123m	9.65E+02	2. 31E+00	0.00E+00
Te-125m	8. 99E+04	2. 42E+02	0.00E+00
Te-127	7. 96E+04	1. 90E+02	0.00E+00
Te-127m	7. 96E+04	1. 90E+02	0.00E+00
Te-129	8. 68E+03	2. 08E+01	0.00E+00
Te-129m	1. 41E+04	3. 36E+01	0. 00E+00
I-129	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
Cs-134	0. 00E+00	0. 00E+00	2. 61E+05
Cs-135	0.00E+00	0. 00E+00	8. 60E+05
Cs-136	0.00E+00	0.00E+00	9. 73E+03

表 2. 2. 2-1 評価対象核種及び放射能濃度 (2/2)

	放射能濃度(Bq/cm³)				
核種	スラリー (鉄共沈処理)	スラリー (炭酸塩沈殿処理)	吸着材 3		
Cs-137	0. 00E+00	0.00E+00	3. 59E+05		
Ba-137m	0. 00E+00	0.00E+00	3. 59E+05		
Ba-140	0. 00E+00	0.00E+00	0. 00E+00		
Ce-141	1. 74E+03	8. 46E+00	0.00E+00		
Ce-144	7. 57E+03	3. 69E+01	0.00E+00		
Pr-144	7. 57E+03	3. 69E+01	0. 00E+00		
Pr-144m	6. 19E+02	3. 02E+00	0. 00E+00		
Pm-146	7. 89E+02	3.84E+00	0.00E+00		
Pm-147	2. 68E+05	1. 30E+03	0.00E+00		
Pm-148	7. 82E+02	3. 81E+00	0.00E+00		
Pm-148m	5. 03E+02	2. 45E+00	0.00E+00		
Sm-151	4. 49E+01	2. 19E-01	0.00E+00		
Eu-152	2. 33E+03	1. 14E+01	0.00E+00		
Eu-154	6. 05E+02	2. 95E+00	0.00E+00		
Eu-155	4. 91E+03	2. 39E+01	0.00E+00		
Gd-153	5. 07E+03	2. 47E+01	0.00E+00		
Tb-160	1. 33E+03	6. 50E+00	0.00E+00		
Pu-238	2. 54E+01	1. 24E-01	0.00E+00		
Pu-239	2. 54E+01	1.24E-01	0.00E+00		
Pu-240	2. 54E+01	1. 24E-01	0.00E+00		
Pu-241	1. 13E+03	5. 48E+00	0.00E+00		
Am-241	2. 54E+01	1. 24E-01	0.00E+00		
Am-242m	2. 54E+01	1.24E-01	0.00E+00		
Am-243	2. 54E+01	1.24E-01	0.00E+00		
Cm-242	2. 54E+01	1.24E-01	0.00E+00		
Cm-243	2. 54E+01	1.24E-01	0.00E+00		
Cm-244	2. 54E+01	1. 24E-01	0.00E+00		
Mn-54	1. 76E+04	4. 79E+00	0. 00E+00		
Co-60	8. 21E+03	6. 40E+00	0.00E+00		
Ni-63	0. 00E+00	8. 65E+01	0.00E+00		
Zn-65	5. 81E+02	1. 39E+00	0.00E+00		

(2) 廃スラッジ一時保管施設

合 計 容 量:約630m3

放射能濃度:約1.0×107Bq/cm3

遮 蔽: 炭素鋼 25mm, コンクリート 1,000mm (密度 2.1g/cm³)

(貯蔵建屋外壁で 1mSv/時)

評価地点までの距離:約380m 線 源 の 標 高:約34m

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(3) 高濃度滞留水受タンク

合 計 容 量:約2,800m3

放射 能 濃 度:約1.0×10⁷Bq/cm³

遮 蔽: SS400 9mm, 盛土 2,500mm (密度 1.2g/cm³)

(満水時の地表で 0.04 µ Sv/時)

評価地点までの距離:約380m線 源 の 標 高:約35m

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(4) 濃縮廃液貯槽 (H2 エリア), 濃縮水タンク

合 計 容 量:約10,000m3

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm または 9mm)

上面: SS400 (9mm)

評価点までの距離:約720m,約420m

線 源 の 標 高:約34m

評 価 結 果:約9.53×10⁻³ mSv/年

(5) RO 濃縮水貯槽

a. 廃止 (RO 濃縮水貯槽 1 (H1 エリア))

b. RO 濃縮水貯槽 2 (H1 東エリア)

容 量:約13,000m³

放 射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約890m線源の標高:約34m

評 価 結 果:約1.53×10⁻⁴mSv/年,

c. RO 濃縮水貯槽 3 (H2 エリア)

容 量:約30,000m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面:SS400 (6mm)

評価点までの距離:約680m

線 源 の 標 高:約34m

評 価 結 果:約2.82×10⁻³mSv/年

d. RO 濃縮水貯槽 4 (H4 エリア)

容 量:約21,000m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm または9mm)

上面: SS400 (6mm または 4.5mm)

評価点までの距離:約610m線源の標高:約34m

e. RO 濃縮水貯槽 5 (H4 東エリア)

容 量:約13,000m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面:SS400 (6mm)

評価点までの距離:約570m線源の標高:約34m

f. RO 濃縮水貯槽 6 (H5 エリア)

容 量:A:約4,200m³, B:約5,300m³, C:約7,400m³, D:約7,400m³

放 射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約500m

線 源 の 標 高:約34m

g. RO 濃縮水貯槽 7 (H6 エリア)

容 量:約8,400m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約450m

線 源 の 標 高:約34m

評 価 結 果:約1.21×10⁻²mSv/年

h. RO 濃縮水貯槽 8 (H4 北エリア)

客 量:約14,000m³

放射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約660m

線 源 の 標 高:約34m

i. RO 濃縮水貯槽 9 (H5 北エリア)

容 量:約8,400m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約590m

線源の標高:約34m

j. RO 濃縮水貯槽 10 (H6 北エリア)

容 量:約17,000m³

放 射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約480m線源の標高:約34m

k. RO 濃縮水貯槽 11 (H3 エリア)

容 量:約12,000m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約790m線源の標高:約34m

評 価 結 果:約8.85×10-4mSv/年

1. RO 濃縮水貯槽 12 (E エリア)

容 量:約52,000m³

放射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約700m

線 源 の 標 高:約34m

評 価 結 果:約1.33×10⁻³mSv/年

m. RO 濃縮水貯槽 13 (Cエリア)

容 量:約14,000m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面:SS400 (6mm)

評価点までの距離:約360m線源の標高:約35m

W14 1914 × 1914 1914 1914

n. RO 濃縮水貯槽 14 (G6 エリア)

容 量: A, B:約10,000m³, C, D:約9,300m³

放 射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (9mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約150m

線 源 の 標 高:約35m

o. RO 濃縮水貯槽 15 (H8 エリア)

客 量:約17,000m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面:SS400 (6mm)

評価点までの距離:約780m

線 源 の 標 高:約34m

評 価 結 果:約1.18×10⁻⁵mSv/年

p. RO 濃縮水貯槽 16 (G4 南エリア)

容 量:約18,000m³

放射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約300m

線 源 の 標 高:約35m

評 価 結 果:約2.86×10⁻²mSv/年

q. RO 濃縮水貯槽 17 (G3 エリア)

容 量:約49,000m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面:SS400 (6mm)

評価点までの距離:約270m,約160m

線 源 の 標 高:約34m

r. RO 濃縮水貯槽 18 (J1 エリア)

容 量:約37,000m³

放 射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約150m,約190m

線 源 の 標 高:約36m

(6) サプレッションプール水サージタンク

客 量:約6,800m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SM41A(15.5mm)

上面: SM41A (6mm)

評価点までの距離:約550m

線源の標高:約9m

評 価 結 果:約1.87×10⁻³mSv/年

(7) RO 処理水一時貯槽

貯蔵している液体の放射能濃度が 10⁻²Bq/cm³程度と低いため、評価対象外とする。

(8) RO 処理水貯槽

貯蔵している液体の放射能濃度が 10⁻²Bq/cm³程度と低いため, 評価対象外とする。

(9) 受タンク等

合 計 容 量:約2,100m3

放 射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

上面: SS400 (9mm または 4.5mm)

評価点までの距離:約370m,約380m,約420m

線 源 の 標 高:約34m

(10) ろ過水タンク

容 量:約4,600m³

放 射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SM400C(18mm), SS400 (12mm, 10mm, 8mm)

上面: SS400 (4.5mm)

評価点までの距離:約1430m 線 源 の 標 高:約40m

評 価 結 果 約 0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(11) RO 濃縮水貯槽及び濃縮廃液貯槽 (Dエリア)

容 量:約31,000m³(RO濃縮水貯槽)

約 10,000m3 (濃縮廃液貯槽)

放 射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (9mm)

評価点までの距離:約820m線 源 の 標 高:約34m

(12)Sr 処理水貯槽

a . Sr 処理水貯槽(K2 エリア)

容 量:約28,000m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (15mm)

上面: SS400 (9mm)

評価点までの距離:約1340m

線 源 の 標 高:約35m

評価 結果約0.0001mSv/年未満※影響が小さいため線量評価上無視

する

b. Sr 処理水貯槽 (K1 南エリア)

容 量:約11,600m3

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SM400C(12mm)

上面: SM400C (12mm)

評価点までの距離:約 1240m

線源の標高:約35m

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(13) ブルータンクエリア A1

エ リ ア 面 積:約490m² 積 上 げ 高 さ:約6.3m

表 面 線 量 率:約0.017mSv/時(実測値)

放射能濃度比:表2.2.2-2「RO濃縮水貯槽2,3,4,5,7,8,10,11」の核

種比率

評価点までの距離:約340m線 源 の 標 高:約34m線 源 形 状:四角柱

評 価 結 果:約1.15×10⁻²mSv/年

(14) ブルータンクエリア A2

エ リ ア 面 積:約490m² 積 上 げ 高 さ:約6.3m

表 面 線 量 率:約0.002mSv/時(実測値)

放射能濃度比:表2.2.2-2「RO濃縮水貯槽2,3,4,5,7,8,10,11」の核

種比率

評価点までの距離:約330m線 源 の 標 高:約34m線 源 形 状:四角柱

評 価 結 果:約1.46×10⁻³mSv/年

(15) ブルータンクエリア B

エ リ ア 面 積:約5,700m²

積 上 げ 高 さ:約6.3m

表 面 線 量 率:約0.050mSv/時

放射能濃度比:表2.2.2-2「RO濃縮水貯槽2,3,4,5,7,8,10,11」の核

種比率

評価点までの距離:約730m線 源 の 標 高:約35m線 源 形 状:四角柱

評 価 結 果:約3.79×10⁻³mSv/年

表2.2.2-2 評価対象核種及び放射能濃度

				放射	能濃度(Bq/	cm ³)		
		Cs-134	Cs-137 (Ba-137m)	Co-60	Mn-54	Sb-125 (Te-125m)	Ru-106 (Rh-106)	Sr-90 (Y-90)
(a)濃縮廃液貯槽		•	•			•		
濃縮廃液貯槽,濃線	宿水タンク	3.0E+01	3. 7E+01	1. 7E+01	7. 9E+01	4. 5E+02	7. 4E+00	2.8E+05
(b)RO 濃縮水貯槽					1			
RO 濃縮水則 2, 3, 4, 5, 7, 8,		5. 9E+01	9. 9E+01	2. 3E+01	4. 5E+01	1. 2E+02	9. 1E+01	2. 1E+05
	A	8. 7E+00	1. 5E+01	2. 7E+00	4. 9E+00	1. 2E+02	1. 3E+02	4. 1E+05
RO 濃縮水貯槽 6	В	8. 1E+00	8. 0E+00	2. 5E+00	4. 1E+00	8. 7E+01	9.8E+01	2. 9E+05
KO (反利日/JCX17日 O	С	8. 9E+00	2. 3E+01	5. 0E+00	6. 9E+00	8. 7E+01	7. 6E+01	2. 5E+05
	D	7. 3E+00	8. 1E+00	2.8E+00	4. 0E+00	9. 4E+01	9. 3E+01	2. 7E+05
RO 濃縮水貯	槽 9	1. 2E+00	3. 7E+00	4.6E-01	4. 1E-01	1. 4E+01	1. 1E+01	1.8E+04
RO 濃縮水貯槽 12	A, E	1.6E+00	6. 2E+00	2.9E-01	2. 7E-02	3. 2E+00	4.0E-01	4. 0E+02
八八次小日八八只17日 12	В, С, D	2. 7E+00	8. 6E+00	4. 9E+00	1. 4E+00	3. 7E+01	1. 3E+01	3.8E+04
RO 濃縮水貯	曹 13	2.7E-01	3. 4E-01	4. 1E-01	1. 5E-01	2. 1E+01	1.5E-01	2. 4E+04
	А, В	2.7E-01	8. 4E-01	9. 7E-02	6. 0E-02	1. 9E+01E+ 01	3. 3E+00	1. 2E+04
RO濃縮水貯槽 14	C,D の北 側7基	6. 1E-01	1. 7E+00	4. 1E-01	3. 2E-01	1. 2+01	5. 7E+00	1. 5E+04
	C, D の南 側 11 基	9. 9E-02	1. 3E-01	1.2E-01	4. 0E-02	1. 4E+01	9. 2E-02	2. 7E+03
RO 濃縮水貯	曹 15	1.3E-01	5. 7E-01	2. 7E-01	3.6E-02	6. 4E+00	2. 9E-01	2. 2E+02
	A	6.9E-02	8, 2E-02	2.0E-02	3.6E-02	7. 9E+00	8. 4E-01	1. 1E+03
RO濃縮水貯槽 16	В	2.4E-01	5. 5E-01	6. 7E-02	9.4E-02	2. 5E+01	3. 3E+00	2. 3E+03
	С	2.6E+00	7. 4E+00	7. 0E-01	1. 0E+00	6. 5E+01	4. 4E+01	5. 1E+04
	D	2. 1E+00	2. 0E+00	9. 0E-01	9. 9E-01	1. 4E+01	1. 5E+01	2. 5E+04
RO 濃縮水貯槽 17	E, F, G	1.4E-01	9.8E-02	3. 5E-01	7. 0E-02	6. 6E+00	1. 9E+00	2. 9E+02
	A	2. 3E-02	2. 5E-02	3. 2E-02	1. 2E-02	1. 6E-01	7. 1E-02	4. 9E+01
DO 3ml 상수 Line Letter -	В	7.5E-01	2. 3E+00	2.6E-01	3. 2E-01	7. 1E+00	6. 3E+00	2. 1E+04
RO濃縮水貯槽 18	С	2. 1E+00	7. 4E+00	1.0E-01	2.4E-02	2. 9E+00	3.0E-01	3. 2E+02
	G	1.3E+00	4. 0E+00	5. 4E-01	3. 3E-01	9.8E+00	5. 4E+00	2. 0E+04
(c)サプレッション	ノプール水サ	ーージタンク						
サプレッションフ ージタン		2. 1E+00	2. 3E+00	4. 9E+00	7. 8E-01	1.8E+01	8. 0E+00	4. 4E+04
(d)受タンク等		•	•			•		
廃液 RO 供給。	タンク	2. 1E+00	2. 3E+00	4. 9E+00	7.8E-01	1.8E+01	8. 0E+00	4. 4E+04
RO 濃縮水受タンク		2. 0E+00	4. 4E+00	5.8E-01	9. 9E-01	3. 5E+01	8.8E+00	7. 4E+04
濃縮水受タ	ンク	5. 9E+01	9. 9E+01	2. 3E+01	4. 5E+01	1. 2E+02	9. 1E+01	2. 1E+05
(e) ろ過水タンク		•				•		
ろ過水タン	ク	2. 3E+00	4. 3E+00	4.0E-01	6. 3E-01	3. 4E+01	1. 2E+01	4. 7E+04
(f)Sr 処理水貯槽								
Sr 処理水貯槽(K K1 南エリフ		3.00E-01	5.00E-01	2.00E+00	2.00E+00	2.00E+01	3.00E+01	6.00E+03

2.2.2.2.2 瓦礫類一時保管エリア

瓦礫類の線量評価は、次に示す条件で MCNP コードにより評価する。

なお、保管エリアが満杯となった際には、実際の線源形状に近い形で MCNP コードにより 再評価することとする。(添付資料-2)

瓦礫類一時保管エリアについては、今後搬入が予想される瓦礫類の量と表面線量率を設定し、一時保管エリア全体に体積線源で存在するものとして評価する。核種は Cs-134 及び Cs-137 とする。なお、一時保管エリア U については保管する各機器の形状、保管状態を考慮した体積線源として各々評価する。また、機器本体の放射化の可能性が否定出来ないことから、核種は Co-60 とする。

評価条件における「保管済」は実測値による評価,「未保管」は受入上限値による評価を 表す。

また、実測値による評価以外の実態に近づける線量評価方法も必要に応じて適用してい く。(添付資料-3)

(1)一時保管エリアA1

一時保管エリアA1は、高線量の瓦礫類に遮蔽を行って一時保管する場合のケース1 と遮蔽を行っていた瓦礫類を他の一時保管エリアに移動した後に低線量瓦礫類を一時保 管する場合のケース2により運用する。

(ケース1)

財蔵容量:約2,400m³エリア面積:約800m²

積 上 げ 高 さ:約4m

> 土嚢:高さ約3m, 厚さ約1m, 密度約1.5g/cm³ 高さ約1m, 厚さ約0.8m, 密度約1.5g/cm³

コンクリート壁: 高さ約3m, 厚さ約120mm, 密度約2.1g/cm³

鉄板:高さ約1m,厚さ約22mm,密度約7.8g/cm³

側面 (南側)

土嚢:厚さ約0.8m, 密度約1.5g/cm³ 鉄板:厚さ約22mm, 密度約7.8g/cm³

上部

土嚢:厚さ約0.8m, 密度約1.5g/cm³ 鉄板:厚さ約22mm, 密度約7.8g/cm³

評価点までの距離:約2470m線源の標高:約48m

線 源 形 状:四角柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※(その1)「平成25年3月末時点」

の評価結果より (ケース2) の評価結果のほうが高いため、

(ケース2) の評価結果で代表する

(ケース2)

貯蔵容量:約7,000m³エリア面積:約1,400m²

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率: 0.01mSv/時(未保管)

遮 蔽: コンクリート壁:高さ 約3m,厚さ 約120mm,密度 約2.1g/cm³

評価点までの距離:約2470m 線源の標高:約48m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果 : 約 0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(2) 一時保管エリアA2

一時保管エリアA2は、高線量の瓦礫類に遮蔽を行って一時保管する場合のケース1と遮蔽を行っていた瓦礫類を他の一時保管エリアに移動した後に低線量瓦礫類を一時保管する場合のケース2により運用する。

(ケース1)

貯蔵容量:約4,700m³エリア面積:約1,500m²

積 上 げ 高 さ:約4m

土嚢:高さ約 3m,厚さ約 1m,密度約 $1.5 \mathrm{g/cm^3}$

高さ約1m, 厚さ約0.8m, 密度約1.5g/cm³

コンクリート壁: 高さ約3m, 厚さ約120mm, 密度約2.1g/cm3

鉄板:高さ約1m,厚さ約22mm,密度約7.8g/cm³

側面 (東側)

土嚢:厚さ約0.8m, 密度約1.5g/cm³ 鉄板:厚さ約22mm, 密度約7.8g/cm³ 上部

土嚢:厚さ約0.8m, 密度約1.5g/cm³ 鉄板:厚さ約22mm, 密度約7.8g/cm³

評価点までの距離 : 約 2490m 線 源 の 標 高 : 約 48m 線 源 形 状 : 四角柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評価結果:約0.0001mSv/年未満※(その1)「平成25年3月末時点」

の評価結果より (ケース2) の評価結果のほうが高いため、

(ケース2) の評価結果で代表する

(ケース2)

貯 蔵 容 量:約12,000m3

エ リ ア 面 積:約2,500m2

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率: 0.005mSv/時(未保管)

遮 蔽: コンクリート壁: 高さ 約3m, 厚さ 約120mm, 密度 約2.1g/cm³

評価点までの距離 : 約2490m 線 源 の 標 高:約48m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(3)一時保管エリアB

①エリア1

貯 蔵 容 量:約3,200m³

エ リ ア 面 積:約600m²

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率: 0.01mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約2460m

線 源 の 標 高:約48m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

②エリア2

貯蔵容量:約2,100m³エリア面積:約400m²積上げ高さ:約5m

表 面 線 量 率: 0.01mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約2410m線源の標高:約48m線源形状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(4)一時保管エリア C

一時保管エリアCは、一時保管エリアP1運用開始前の場合のケース1と一時保管エリアP1運用開始後の場合のケース2により運用する。

(ケース1)

貯 蔵 容 量:約67,000m3

エ リ ア 面 積:約13,400m²

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率:約0.01mSv/時(保管済約31,000m³),0.1 mSv/時(未保管

約 9,000m³), 0.05mSv/時 (未保管約 27,000m³)

評価点までの距離:約2290m

線 源 の 標 高:約33m

線 源 形 状:円柱

か き 密 度:鉄0.3g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(ケース2)

貯 蔵 容 量:約67,000m3

エ リ ア 面 積:約13,400m2

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率:約0.01mSv/時(保管済約31,000m³),0.1 mSv/時(未保管

約 1,000m³) , 0.025mSv/時 (未保管約 35,000m³)

評価点までの距離:約2290m

線 源 の 標 高:約33m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(5)一時保管エリアD

貯 蔵 容 量:約3,000m³(内,保管済約2,400m³,未保管約600m³)

エ リ ア 面 積:約1,000m2

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率:約0.09mSv/時(保管済),0.5mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約2180m

線 源 の 標 高:約35m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(6)一時保管エリアE1

貯 蔵 容 量:約16,000m³(内,保管済約3,200m³,未保管約12,800m³)

エ リ ア 面 積:約3,500m² 積 上 げ 高 さ:約4.5m

表 面 線 量 率:約0.11mSv/時(保管済),1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約2060m

線 源 の 標 高:約27m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(7)一時保管エリアE2

財蔵容量:約1,800m³エリア面積:約500m²積上げ高さ:約3.6m

表 面 線 量 率:10mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約1950m

線 源 の 標 高:約12m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(8) 一時保管エリアF1

財蔵容量:約650m³エリア面積:約220m²積上げ高さ:約3m

表 面 線 量 率:約1.8mSv/時(保管済)

評価点までの距離:約2020m線源の標高:約27m線源形状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(9)一時保管エリアF2

貯蔵容量:約7,500m³エリア面積:約1,500m²

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率: 0.1mSv/時(未保管)

評価点までの距離 : 約 2020m 線 源 の 標 高 : 約 27m 線 源 形 状 : 円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(10) 一時保管エリア J

貯蔵容量:約4,800m³エリア面積:約1,600m²積上げ高さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.005mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約300m

線源の標高:約35m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

(11) 一時保管エリア L

覆土式一時保管施設1槽毎に評価した。

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率:1槽目0.005mSv/時(保管済),2槽目0.005mSv/時(保管済),

3 槽目 30mSv/時 (未保管), 4 槽目 30mSv/時 (未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ1m (密度1.2g/cm³)

評価点までの距離:1槽目約2480m,2槽目約2570m,3槽目約2480m,4槽目

約 2580m

線 源 の 標 高:約36m 線 源 形 状:直方体

か さ 密 度:鉄0.5g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(12)一時保管エリアN

貯 蔵 容 量:約10,000m3

エ リ ア 面 積:約2,000m2

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率: 0.1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約530m

線源の標高:約34m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

(13) 一時保管エリアO

貯 蔵 容 量:約27,500m3

エ リ ア 面 積:約5,500m2

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率: 0.1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約950m線源の標高:約24m線源形状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約7.31×10-4mSv/年

(14)一時保管エリアP1

貯 蔵 容 量:約85,000m³ エ リ ア 面 積:約17,000m²

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率: 0.1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約2150m線源の標高:約27m線源形状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(15)一時保管エリア P 2

財蔵容量:約9,000m³エリア面積:約2,000m²積上げ高さ:約4.5m

表 面 線 量 率:1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約2200m 線源の標高:約27m 線源形状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(16) 一時保管エリアQ

財蔵容量:約6,100m³エリア面積:約1,700m²積上げ高さ:約3.6m

表 面 線 量 率:5mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約1230m

線 源 の 標 高:約34m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約5.69×10⁻⁴mSv/年

(17)一時保管エリアU

財蔵容量: 約750m³エリア面積: 約450m²積上げ高さ: 約4.3m

表 面 線 量 率: 0.015 mSv/時 (未保管約 310m³), 0.020 mSv/時 (未保管

約 110m³), 0.028 mSv/時 (未保管約 330m³)

評価点までの距離: 約320m 線 源 の 標 高: 約35m 線 源 形 状: 円柱

(18) 一時保管エリアW

①エリア1

 貯
 蔵
 容
 量:約23,000m³

 エリア面積:約5,100m²

積 上 げ 高 さ:約4.5m

表 面 線 量 率:1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約1370m線源の標高:約34m線源形状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評価結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

②エリア2

貯蔵容量:約6,300m³エリア面積:約1,400m²積上げ高さ:約4.5m

表 面 線 量 率:1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約1300m

線 源 の 標 高:約33m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

2.2.2.2.3 伐採木一時保管エリア

伐採木の線量評価は、次に示す条件で MCNP コードにより評価する。

なお、保管エリアが満杯となった際には、実際の線源形状に近い形で MCNP コードにより 再評価することとする。(添付資料-2)

伐採木一時保管エリアについては、今後搬入が予想される伐採木の量と表面線量率を設定し、一時保管エリア全体に体積線源で存在するものとして評価する。核種は Cs-134 及び Cs-137 とする。

評価条件における「未保管」は受入上限値による評価を表す。

また、実測値による評価以外の実態に近づける線量評価方法も必要に応じて適用してい く。(添付資料-3)

(1)一時保管エリアG

①エリア1

 貯
 蔵
 容
 量:約8,400m³

 貯
 蔵
 面
 積:約2,800m²

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ 0.7m (密度 1.2g/cm³)

評価点までの距離:約2760m

線 源 の 標 高:約31m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:木0.1g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

②エリア2

貯 蔵 容 量:約18,600m3

貯 蔵 面 積:約6,200m²

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ 0.7m (密度 1.2g/cm³)

評価点までの距離:約2620m線源の標高:約31m線源形状:円柱

か さ 密 度:木0.1g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(2)一時保管エリアH

貯蔵容量:約15,000m³貯蔵面積:約5,000m²積上げ高さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ0.7m (密度1.2g/cm³)

評価点までの距離 : 約2370m 線 源 の 標 高 : 約54m 線 源 形 状 : 円柱

か さ 密 度:木0.1g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

なお,当該エリアには表面線量率がバックグランド線量率と同等以下の伐採木(幹根) も一時保管する。

(3) 一時保管エリア I

表面線量率がバックグランド線量率と同等以下の伐採木(幹根)を一時保管するため, 評価対象外とする。

(4) 一時保管エリアM

表面線量率がバックグランド線量率と同等以下の伐採木(幹根)を一時保管するため, 評価対象外とする。

(5)一時保管エリアR

財蔵容量:約6,900m³財蔵面積:約2,300m²積上げ高さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ0.5m (密度1.2g/cm³)

評価点までの距離:約880m線源の標高:約36m線源形状:円柱

か さ 密 度:木0.1g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(6)一時保管エリアS

貯蔵容量:約11,400m³貯蔵面積:約3,800m²積上げ高さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ 0.5m (密度 1.2g/cm³)

評価点までの距離:約610m線源の標高:約34m線源形状:円柱

か さ 密 度:木0.1g/cm³

評 価 結 果:約4.79×10⁻⁴mSv/年

(7)一時保管エリアT

貯蔵容量:約23,100m³貯蔵面積:約7,700m²積上げ高さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ 0.7m (密度 1.2g/cm³)

評価点までの距離:約410m線源の標高:約46m線源形状:円柱

か さ 密 度:木0.1g/cm³

評 価 結 果:約5.41×10⁻³mSv/年

(8)一時保管エリアV

 貯
 蔵
 容
 量:約15,000m³

 貯
 蔵
 面
 積:約3,000m²

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約1010m

線 源 の 標 高:約35m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:木0.05g/cm³

評 価 結 果:約5.60×10-4mSv/年

なお、当該エリアには表面線量率がバックグランド線量率と同等以下の伐採木(幹根) も一時保管する。

2.2.2.2.4 使用済燃料乾式キャスク仮保管設備

使用済燃料乾式キャスク仮保管設備については、線源スペクトル、線量率、乾式キャスク本体の寸法等の仕様は、工事計画認可申請書又は核燃料輸送物設計承認申請書等、乾式キャスクの設計値及び収納する使用済燃料の収納条件に基づく値とする。なお、乾式キャスクの線量率は、側面、蓋面、底面の3領域に分割し、ガンマ線、中性子線毎にそれぞれ表面から1mの最大線量率で規格化する。乾式キャスクの配置は、設備の配置設計を反映し、隣接する乾式キャスク等による遮蔽効果を考慮し、敷地境界における直接線及びスカイシャイン線の合計の線量率を評価する。

貯 蔵 容 量 65 基(乾式貯蔵キャスク 20 基及び輸送貯蔵兼用キャスク 45 : <u>基</u>)

エ リ ア 面 積:約80m×約96m

遮 蔽: コンクリートモジュール 200mm(密度 2.15g/cm³)

評価点までの距離:約1290m

評価結果の種類: MCNP コードによる評価結果

線 源 の 標 高:約39m

評 価 結 果 約 0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視 : する

2.2.2.2.5 固体廃棄物貯蔵庫

固体廃棄物貯蔵庫の線量評価は、次に示す条件でMCNP コードにより評価する。

固体廃棄物貯蔵庫については、放射性固体廃棄物や一部を活用して瓦礫類、使用済保護衣等を保管、または一時保管するため、実測した線量率に今後の活用も考慮した表面線量率を設定し、核種をCo-60として評価するものとする。

第6~第8固体廃棄物貯蔵庫地下には、放射性固体廃棄物や事故後に発生した瓦礫類を 保管するが、遮蔽効果が高いことから地下保管分については、設置時の工事計画認可申請 書と同様に評価対象外とする。 また,実測値による評価以外の実態に近づける線量評価方法も必要に応じて適用していく。(添付資料-3)

(1)第1固体廃棄物貯蔵庫

財蔵容量:約3,600m³エリア面積:約1,100m²積上げ高さ:約3.2m

表 面 線 量 率:約0.1mSv/時

遮 蔽: 天井及び壁: 鉄板厚さ 約 0.5mm

評価地点までの距離 : 約1430m 線 源 の 標 高 : 約34m 線 源 形 状 : 直方体

か さ 密 度: コンクリート 2.0g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(2)第2固体廃棄物貯蔵庫

財蔵容量:約6,700m³エリア面積:約2,100m²積上げ高さ:約3.2m表面線量率:約5mSv/時

遮 蔽: 天井及び壁: コンクリート 厚さ 約 180mm, 密度 約 2.2g/cm³

評価地点までの距離 : 約1470m 線 源 の 標 高 : 約34m 線 源 形 状 : 直方体

か さ 密 度: コンクリート 2.0g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(3)第3固体廃棄物貯蔵庫

財蔵容量:約7,400m³エリア面積:約2,300m²積上げ高さ:約3.2m表面線量率:約0.1mSv/時

遮 蔽: 天井及び壁: コンクリート 厚さ 約 180mm, 密度 約 2.2g/cm³

評価地点までの距離:約1480m

線 源 の 標 高:約43m

線 源 形 状:直方体

か さ 密 度: コンクリート 2.0g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(4)第4固体廃棄物貯蔵庫

財蔵容量:約7,400m³エリア面積:約2,300m²積上げ高さ:約3.2m

表 面 線 量 率:約0.5mSv/時

遮 蔽: 天井及び壁: コンクリート 厚さ 約 700mm, 密度 約 2.2g/cm³

評価地点までの距離 : 約1470m 線 源 の 標 高 : 約43m 線 源 形 状 : 直方体

你 你 心 机 . 巨力件

か さ 密 度:コンクリート2.0g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(5)第5固体廃棄物貯蔵庫

貯 蔵 容 量:約2,500m3

エ リ ア 面 積:約800m² は 5 な 400.00m²

積 上 げ 高 さ:約3.2m

表 面 線 量 率:約0.5mSv/時

遮 蔽: 天井及び壁: コンクリート 厚さ 約500mm, 密度 約2.2g/cm³

評価地点までの距離 : 約1420m

線源の標高:約43m

線 源 形 状:直方体

か さ 密 度: コンクリート 2.0g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(6) 第 6 固体廃棄物貯蔵庫

貯 蔵 容 量:約12,200m³(1階部分)

エ リ ア 面 積:約3,800m² 積 上 げ 高 さ:約3.2m 表 面 線 量 率:約0.5mSv/時

遮 蔽: 天井及び壁: コンクリート 厚さ 約500mm, 密度 約2.2g/cm³

評価地点までの距離 : 約1450m 線 源 の 標 高 : 約43m 線 源 形 状 : 直方体

か さ 密 度:コンクリート2.0g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

※地下に瓦礫類を一時保管することを考慮している。

(7)第7固体廃棄物貯蔵庫

貯 蔵 容 量:約17,200m3(1階部分)

エ リ ア 面 積:約5,400m² 積 上 げ 高 さ:約3.2m

表 面 線 量 率:約0.5mSv/時

遮 蔽: 天井及び壁: コンクリート 厚さ 約500mm, 密度 約2.2g/cm³

評価地点までの距離 : 約1450m 線 源 の 標 高 : 約43m

線 源 形 状:直方体

評価結果:約0.0001mSv/年未満※影響が小さいため線量評価上無視

する

※地下に瓦礫類を一時保管することを考慮している。

(8)第8固体廃棄物貯蔵庫

貯 蔵 容 量:約17,200m3(1階部分)

エ リ ア 面 積:約5,400m² 積 上 げ 高 さ:約3.2m

表 面 線 量 率:約0.5mSv/時

遮 蔽: 天井及び壁: コンクリート 厚さ 約 600mm, 密度 約 2.2g/cm³

評価地点までの距離 : 約1450m 線 源 の 標 高 : 約43m

線 源 形 状:直方体

か さ 密 度: コンクリート 2.0g/cm³

評価結果:約0.0001mSv/年未満※影響が小さいため線量評価上無視

※地下に瓦礫類を一時保管することを考慮している。

2.2.2.2.6 ドラム缶等仮設保管設備

ドラム缶等仮設保管設備の線量評価は、次に示す条件で MCNP コードにより評価する。

ドラム缶等仮設保管設備は、事故前に固体廃棄物貯蔵庫に保管されていた放射性固体廃棄物を仮置きするため、収納スペース内の直方体体積線源、核種を Co-60 として評価する。また、評価条件における「保管済」は実測値による評価、「未保管」は受入上限値による評価を表す。

また、実測値による評価以外の実態に近づける線量評価方法も必要に応じて適用してい く。(添付資料-3)

貯 蔵 容 量:約23,000本(ドラム缶換算)

(内, ドラム缶約 15,000 本:未保管, 大型廃棄物約 8,000

本 (ドラム缶換算):保管済)

表 面 線 量 率: 0.1mSv/時(ドラム缶:未保管),約 0.002mSv/時(大型廃棄

物:保管済)

(1)ドラム缶等仮設保管設備(ドラム缶)

貯 蔵 容 量:約9,300m3

エ リ ア 面 積:約3,000m2

積 上 げ 高 さ:約3.1m

表 面 線 量 率: 0.1mSv/時(未保管)

線 源 形 状:直方体

評価地点までの距離 : 約1160m

線 源 の 標 高:約39m

か さ 密 度:鉄0.7g/cm³

(2)ドラム缶等仮設保管設備 (大型廃棄物)

貯 蔵 容 量:約6,200m3

エ リ ア 面 積:約2,000m²

積 上 げ 高 さ:約3.1m

表 面 線 量 率:約0.002mSv/時(保管済)

線 源 形 状:直方体

評価地点までの距離 : 約1210m

線 源 の 標 高:約39m

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視 する

2.2.2.2.7 多核種除去設備

多核種除去設備については、各機器に表 2. 2. 2 - 3 及び表 2. 2. 2 - 4 に示す核種、放射能濃度が内包しているとし、制動エックス線を考慮したガンマ線線源強度を核種生成減衰計算コード ORIGEN-S により求め、3 次元モンテカルロ計算コード MCNP により敷地境界における実効線量を評価した。

放射能強度:表2.2.2-3,表2.2.2-4参照

鉄(循環タンク用遮蔽材) 100mm

鉄(吸着塔用遮蔽材) 50mm

鉛 (クロスフローフィルタ他用遮蔽材) 8mm, 4mm

鉛(循環弁スキッド,クロスフローフィルタスキッド)18mm,

9mm

評価地点までの距離 : 約 1230m

線 源 の 標 高:約37m

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

表 2. 2. 2-3 評価対象核種及び放射能濃度 (汚染水・スラリー・前処理後の汚染水) (1/2)

			放射能源	農度 (Bq/cm³)	
No.	核種	汚染水	スラリー	スラリー	前処理後の
		(処理対象水)	(鉄共沈処理)	(炭酸塩沈殿処理)	汚染水
1	Fe-59	3. 45E+00	5. 09E+02	9. 35E-01	1.06E-02
2	Co-58	5. 25E+00	7. 74E+02	1. 42E+00	1.61E-02
3	Rb-86	2. 10E+01	0.00E+00	0.00E+00	4. 19E+00
4	Sr-89	2. 17E+04	1. 85E+05	3. 74E+05	3. 28E+01
5	Sr-90	4. 91E+05	4. 18E+06	8. 47E+06	7. 42E+02
6	Y-90	4. 91E+05	4. 18E+06	8. 47E+06	7. 42E+02
7	Y-91	5. 05E+02	7. 44E+04	2. 79E+02	3.03E-03
8	Nb-95	2. 19E+00	3. 22E+02	5. 92E-01	6.69E-03
9	Tc-99	8. 50E-02	1. 28E+01	1.55E-02	1.70E-06
10	Ru-103	6. 10E+00	5. 84E+02	1. 41E+01	2. 98E-01
11	Ru-106	1. 06E+02	1. 01E+04	2. 45E+02	5. 15E+00
12	Rh-103m	6. 10E+00	5. 84E+02	1. 41E+01	2. 98E-01
13	Rh-106	1. 06E+02	1. 01E+04	2. 45E+02	5. 15E+00
14	Ag-110m	2. 98E+00	4. 52E+02	0.00E+00	0.00E+00
15	Cd-113m	4. 68E+02	0.00E+00	4. 23E+03	4. 77E+01
16	Cd-115m	1. 41E+02	0.00E+00	1. 27E+03	1. 43E+01
17	Sn-119m	4. 18E+01	6. 16E+03	0.00E+00	2.51E-01
18	Sn-123	3. 13E+02	4. 61E+04	0.00E+00	1.88E+00
19	Sn-126	2. 42E+01	3. 57E+03	0.00E+00	1.45E-01
20	Sb-124	9. 05E+00	1. 32E+03	2. 73E+00	4. 27E-02
21	Sb-125	5. 65E+02	8. 24E+04	1.71E+02	2.67E+00
22	Te-123m	6.00E+00	8. 84E+02	1.63E+00	1.84E-02
23	Te-125m	5. 65E+02	8. 24E+04	1.71E+02	2.67E+00
24	Te-127	4. 95E+02	7. 30E+04	1.34E+02	1.51E+00
25	Te-127m	4. 95E+02	7. 30E+04	1.34E+02	1.51E+00
26	Te-129	5. 40E+01	7. 96E+03	1.46E+01	1.65E-01
27	Te-129m	8. 75E+01	1. 29E+04	2. 37E+01	2.68E-01
28	I-129	8. 50E+00	0.00E+00	0.00E+00	1.70E+00
29	Cs-134	6. 00E+01	0.00E+00	0.00E+00	1. 20E+01
30	Cs-135	1. 98E+02	0.00E+00	0.00E+00	3. 95E+01
31	Cs-136	2. 24E+00	0.00E+00	0.00E+00	4.47E-01

表 2. 2. 2-3 評価対象核種及び放射能濃度 (汚染水・スラリー・前処理後の汚染水) (2/2)

			放射能	濃度 (Bq/cm³)	
No.	核種	汚染水	スラリー	スラリー	前処理後の
		(処理対象水)	(鉄共沈処理)	(炭酸塩沈殿処理)	汚染水
32	Cs-137	8. 25E+01	0.00E+00	0.00E+00	1.65E+01
33	Ba-137m	8. 25E+01	0.00E+00	0.00E+00	1.65E+01
34	Ba-140	1. 29E+01	0.00E+00	0.00E+00	2. 58E+00
35	Ce-141	1. 08E+01	1. 59E+03	5. 96E+00	6. 48E-05
36	Ce-144	4. 71E+01	6. 94E+03	2. 60E+01	2.83E-04
37	Pr-144	4. 71E+01	6. 94E+03	2. 60E+01	2.83E-04
38	Pr-144m	3.85E+00	5. 68E+02	2. 13E+00	2. 31E-05
39	Pm-146	4. 91E+00	7. 23E+02	2. 71E+00	2.94E-05
40	Pm-147	1. 67E+03	2. 45E+05	9. 20E+02	9.99E-03
41	Pm-148	4.86E+00	7. 16E+02	2.68E+00	2. 92E-05
42	Pm-148m	3. 13E+00	4. 61E+02	1. 73E+00	1.87E-05
43	Sm-151	2. 79E-01	4. 11E+01	1.54E-01	1.67E-06
44	Eu-152	1. 45E+01	2. 14E+03	8. 01E+00	8. 70E-05
45	Eu-154	3. 77E+00	5. 55E+02	2. 08E+00	2. 26E-05
46	Eu-155	3.06E+01	4. 50E+03	1.69E+01	1.83E-04
47	Gd-153	3.16E+01	4. 65E+03	1.74E+01	1.89E-04
48	Tb-160	8. 30E+00	1. 22E+03	4. 58E+00	4. 98E-05
49	Pu-238	1.58E-01	2. 33E+01	8. 73E-02	9.48E-07
50	Pu-239	1.58E-01	2. 33E+01	8. 73E-02	9.48E-07
51	Pu-240	1.58E-01	2. 33E+01	8. 73E-02	9.48E-07
52	Pu-241	7.00E+00	1. 03E+03	3.87E+00	4. 20E-05
53	Am-241	1.58E-01	2. 33E+01	8. 73E-02	9.48E-07
54	Am-242m	1.58E-01	2. 33E+01	8. 73E-02	9.48E-07
55	Am-243	1.58E-01	2. 33E+01	8. 73E-02	9.48E-07
56	Cm-242	1.58E-01	2. 33E+01	8. 73E-02	9. 48E-07
57	Cm-243	1.58E-01	2. 33E+01	8. 73E-02	9.48E-07
58	Cm-244	1.58E-01	2. 33E+01	8. 73E-02	9.48E-07
59	Mn-54	1. 07E+02	1. 61E+04	3. 38E+00	4.86E-02
60	Co-60	5. 00E+01	7. 52E+03	4. 51E+00	5. 10E-02
61	Ni-63	6.75E+00	0.00E+00	6. 09E+01	6.89E-01
62	Zn-65	3.62E+00	5. 33E+02	9. 79E-01	1. 11E-02

表2.2.2-4 評価対象核種及び放射能濃度(吸着材)(1/2)

N	L+1#		放射	け能濃度(Bq∕c	m ³)	
No.	核種	吸着材2*	吸着材3*	吸着材6*	吸着材5*	吸着材 7 **
1	Fe-59	0.00E+00	0.00E+00	8. 49E+01	0.00E+00	0.00E+00
2	Co-58	0.00E+00	0.00E+00	1. 29E+02	0.00E+00	0.00E+00
3	Rb-86	0.00E+00	5. 02E+04	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
4	Sr-89	2. 52E+05	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
5	Sr-90	5. 70E+06	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
6	Y-90	5. 70E+06	0.00E+00	2. 37E+04	0.00E+00	0.00E+00
7	Y-91	0.00E+00	0.00E+00	2. 44E+01	0.00E+00	0.00E+00
8	Nb-95	0.00E+00	0.00E+00	5. 38E+01	0.00E+00	0.00E+00
9	Tc-99	0. 00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 23E-02
10	Ru-103	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 15E+03
11	Ru-106	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	3. 71E+04
12	Rh-103m	0.00E+00	0.00E+00	6. 65E+01	0.00E+00	2. 15E+03
13	Rh-106	0.00E+00	0.00E+00	2. 60E+03	0.00E+00	3. 71E+04
14	Ag-110m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
15	Cd-113m	0.00E+00	0.00E+00	3.84E+05	0.00E+00	0.00E+00
16	Cd-115m	0.00E+00	0.00E+00	1. 15E+05	0.00E+00	0.00E+00
17	Sn-119m	0.00E+00	0.00E+00	2. 02E+03	0.00E+00	0.00E+00
18	Sn-123	0.00E+00	0.00E+00	1. 51E+04	0.00E+00	0.00E+00
19	Sn-126	0.00E+00	0.00E+00	1. 17E+03	0.00E+00	0.00E+00
20	Sb-124	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	3.44E+02	0.00E+00
21	Sb-125	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 15E+04	0.00E+00
22	Te-123m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 48E+02	0.00E+00
23	Te-125m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 15E+04	0.00E+00
24	Te-127	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 22E+04	0.00E+00
25	Te-127m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 22E+04	0.00E+00
26	Te-129	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 33E+03	0.00E+00
27	Te-129m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 15E+03	0.00E+00
28	I-129	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
29	Cs-134	0.00E+00	1. 44E+05	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
30	Cs-135	0.00E+00	4. 73E+05	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
31	Cs-136	0. 00E+00	5. 35E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00

※吸着塔収容時は、平均的な濃度(最大吸着量の55%)を用いて評価を行うが高性能収容時には、最大吸着量で評価を実施。

表2.2.2-4 評価対象核種及び放射能濃度(吸着材)(2/2)

N -	松 種		放射	け能濃度(Bq∕c	m ³)	
No.	核種	吸着材2*	吸着材3*	吸着材6*	吸着材 5 **	吸着材 7 **
32	Cs-137	0.00E+00	1. 98E+05	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
33	Ba-137m	0.00E+00	1. 98E+05	1. 33E+05	0.00E+00	0.00E+00
34	Ba-140	0.00E+00	0.00E+00	2. 08E+04	0.00E+00	0.00E+00
35	Ce-141	0.00E+00	0.00E+00	5. 21E-01	0.00E+00	0.00E+00
36	Ce-144	0.00E+00	0.00E+00	2. 27E+00	0.00E+00	0.00E+00
37	Pr-144	0.00E+00	0.00E+00	2. 27E+00	0.00E+00	0.00E+00
38	Pr-144m	0.00E+00	0.00E+00	1.86E-01	0.00E+00	0.00E+00
39	Pm-146	0.00E+00	0.00E+00	2. 37E-01	0.00E+00	0.00E+00
40	Pm-147	0.00E+00	0.00E+00	8. 04E+01	0.00E+00	0.00E+00
41	Pm-148	0.00E+00	0.00E+00	2. 35E-01	0.00E+00	0.00E+00
42	Pm-148m	0.00E+00	0.00E+00	1. 51E-01	0.00E+00	0.00E+00
43	Sm-151	0.00E+00	0.00E+00	1. 35E-02	0.00E+00	0.00E+00
44	Eu-152	0.00E+00	0.00E+00	7. 00E-01	0.00E+00	0.00E+00
45	Eu-154	0.00E+00	0.00E+00	1.82E-01	0.00E+00	0.00E+00
46	Eu-155	0.00E+00	0.00E+00	1. 47E+00	0.00E+00	0.00E+00
47	Gd-153	0.00E+00	0.00E+00	1. 52E+00	0.00E+00	0.00E+00
48	Tb-160	0.00E+00	0.00E+00	4. 01E-01	0.00E+00	0.00E+00
49	Pu-238	0.00E+00	0.00E+00	7. 63E-03	0.00E+00	0.00E+00
50	Pu-239	0.00E+00	0.00E+00	7. 63E-03	0.00E+00	0.00E+00
51	Pu-240	0.00E+00	0.00E+00	7. 63E-03	0.00E+00	0.00E+00
52	Pu-241	0.00E+00	0.00E+00	3. 38E-01	0.00E+00	0.00E+00
53	Am-241	0.00E+00	0.00E+00	7. 63E-03	0.00E+00	0.00E+00
54	Am-242m	0.00E+00	0.00E+00	7. 63E-03	0.00E+00	0.00E+00
55	Am-243	0.00E+00	0.00E+00	7. 63E-03	0.00E+00	0.00E+00
56	Cm-242	0.00E+00	0.00E+00	7. 63E-03	0.00E+00	0.00E+00
57	Cm-243	0. 00E+00	0.00E+00	7. 63E-03	0.00E+00	0.00E+00
58	Cm-244	0.00E+00	0.00E+00	7. 63E-03	0. 00E+00	0.00E+00
59	Mn-54	0.00E+00	0.00E+00	3. 91E+02	0. 00E+00	0.00E+00
60	Co-60	0. 00E+00	0.00E+00	4. 10E+02	0.00E+00	0.00E+00
61	Ni-63	0.00E+00	0.00E+00	5. 54E+03	0. 00E+00	0.00E+00
62	Zn-65	0.00E+00	0.00E+00	8. 90E+01	0.00E+00	0.00E+00

※吸着塔収容時は、平均的な濃度(最大吸着量の55%)を用いて評価を行うが高性能収容時には、最大吸着量で評価を実施。

2.2.2.2.8 雑固体廃棄物焼却設備

雑固体廃棄物焼却設備については、雑固体廃棄物と焼却灰を線源として、直接線は QAD、 スカイシャイン線は、ANISN+G33 コードにて評価を行う。

遮蔽は、焼却炉建屋の建屋壁、天井のコンクリート厚さを考慮する。なお、焼却灰については、重量コンクリートによる遮蔽を考慮する。

焼却炉建屋

容 量: 雑固体廃棄物:約2,170m³

燒却灰:約85m3

線 源 強 度:表2.2.2-5参照

遮 蔽: コンクリート (密度 2.15g/cm³) 300mm~700mm

重量コンクリート (密度 3.715 g/cm³) :50mm

評価地点までの距離:約1930m

線源の標高:約23m 線源形状:直方体

か さ 密 度:雑固体廃棄物:0.134g/cm³

燒却灰: 0.5g/cm³

評価結果:約0.0001mSv/年未満※影響が小さいため線量評価上無視

表2.2.2ー5 評価対象核種及び放射能濃度

	111 11-11 4 1 4 1 4 1 4 1 4 1	12/00///11/2///
按 籍	放射能濃度	(Bq/cm^3)
核種	雑固体廃棄物	焼却灰
Mn-54	5. 4E+00	4. 0E+02
Co-58	2. 5E-02	1. 9E+00
Co-60	1. 5E+01	1. 1E+03
Sr-89	2. 1E-01	1. 6E+01
Sr-90	1. 3E+03	9. 9E+04
Ru-103	1. 9E-04	1. 4E-02
Ru-106	5. 0E+01	3. 7E+03
Sb-124	2. 8E-02	2. 1E+00
Sb-125	4.7E+01	3. 5E+03
I-131	5. 1E-25	3. 8E-23
Cs-134	4. 6E+02	3. 4E+04
Cs-136	3.4E-17	2. 5E-15
Cs-137	1.3E+03	9. 4E+04
Ba-140	2.1E-15	1. 6E-13
合計	3. 2E+03	2. 4E+05

2.2.2.2.9 增設多核種除去設備

増設多核種除去設備については、各機器に表 2.2-6 に示す核種、放射能濃度が内包しているとし、制動エックス線を考慮したガンマ線線源強度を核種生成減衰計算コード ORIGEN-S により求め、3 次元モンテカルロ計算コード MCNP により敷地境界における実効線量を評価した。

放射能強度:表2.2.2-6参照

:鉄(クロスフローフィルタスキッド) 20~60mm

: 鉄 (スラリー移送配管) 28mm

: 鉄(吸着塔) 30~80mm

: 鉄 (高性能容器 (HIC)) 120mm

: コンクリート (高性能容器 (HIC))

評価地点までの距離 : 約1180m 線 源 の 標 高:約38m

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

表2.2.2-6 評価対象核種及び放射能濃度(1/2)

	L+ fE			放射能濃度	€ (Bq/cm³)		
No	核種	汚染水	スラリー	吸着材1*	吸着材2*	吸着材4*	吸着材5*
1	Fe-59	3. 45E+00	8. 90E+01	2. 30E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
2	Co-58	5. 25E+00	1. 35E+02	3. 50E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
3	Rb-86	2. 10E+01	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	9. 12E+04	0.00E+00
4	Sr-89	2. 17E+04	5. 64E+05	0. 00E+00	4. 58E+05	0.00E+00	0.00E+00
5	Sr-90	3. 00E+05	1. 30E+07	0. 00E+00	1. 06E+07	0.00E+00	0.00E+00
6	Y-90	3. 00E+05	1. 30E+07	6. 53E+04	1. 06E+07	0.00E+00	0.00E+00
7	Y-91	5. 05E+02	1. 32E+04	6. 60E+01	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
8	Nb-95	2. 19E+00	5. 72E+01	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
9	Tc-99	8. 50E-02	2. 23E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
10	Ru-103	6. 10E+00	1. 21E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
11	Ru-106	1. 06E+02	2. 09E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
12	Rh-103m	6. 10E+00	1. 21E+02	1. 80E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
13	Rh-106	1. 06E+02	2. 09E+03	7. 03E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
14	Ag-110m	2. 98E+00	7. 79E+01	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
15	Cd-113m	4. 68E+02	6. 01E+03	1. 04E+06	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
16	Cd-115m	1. 41E+02	1.80E+03	3. 12E+05	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
17	Sn-119m	4. 18E+01	1. 06E+03	5. 46E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
18	Sn-123	3. 13E+02	7. 95E+03	4. 09E+04	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
19	Sn-126	2. 42E+01	6. 15E+02	3. 16E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
20	Sb-124	9. 05E+00	3. 79E+01	3. 94E+02	0.00E+00	0.00E+00	2. 20E+04
21	Sb-125	5. 65E+02	2. 37E+03	2. 46E+04	0.00E+00	0.00E+00	1. 37E+06
22	Te-123m	6.00E+00	1.55E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2.69E+02
23	Te125m	5. 65E+02	2. 37E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 37E+06
24	Te-127	4. 95E+02	1. 28E+04	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 22E+04
25	Te-127m	4. 95E+02	1. 28E+04	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 22E+04
26	Te-129	5. 40E+01	1. 39E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2.42E+03
27	Te-129m	8. 75E+01	2. 26E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	3. 92E+03
28	I-129	8. 50E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
29	Cs-134	6. 00E+01	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 61E+05	0.00E+00
30	Cs-135	1. 98E+02	0.00E+00	0. 00E+00	0.00E+00	8. 60E+05	0.00E+00
31	Cs-136	2. 24E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	9. 73E+03	0.00E+00

※吸着塔収容時は、平均的な濃度(最大吸着量の55%)を用いて評価を行うが高性能収容時には、最大吸着量で評価を実施。

表2.2.2-6 評価対象核種及び放射能濃度(2/2)

M	核種			放射能濃度	€ (Bq/cm³)		
No	核性	汚染水	スラリー	吸着材1*	吸着材2*	吸着材4*	吸着材5*
32	Cs-137	8. 25E+01	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	3. 59E+05	0.00E+00
33	Ba-137m	8. 25E+01	2. 16E+03	0. 00E+00	0.00E+00	3. 59E+05	0.00E+00
34	Ba-140	1. 29E+01	3. 38E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
35	Ce-141	1. 08E+01	2. 83E+02	1. 41E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
36	Ce-144	4. 71E+01	1. 23E+03	6. 15E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
37	Pr-144	4. 71E+01	1. 23E+03	4. 19E+01	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
38	Pr-144m	3.85E+00	1. 01E+02	5. 03E-01	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
39	Pm-146	4. 91E+00	1. 28E+02	6. 41E-01	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
40	Pm-147	1. 67E+03	4. 36E+04	2. 18E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
41	Pm-148	4. 86E+00	1. 27E+02	6. 35E-01	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
42	Pm-148m	3. 13E+00	8. 19E+01	4. 08E-01	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
43	Sm-151	2. 79E-01	7. 31E+00	3. 65E-02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
44	Eu-152	1. 45E+01	3.80E+02	1.89E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
45	Eu-154	3. 77E+00	9.86E+01	4. 92E-01	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
46	Eu-155	3. 06E+01	8. 00E+02	3. 99E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
47	Gd-153	3. 16E+01	8. 26E+02	4. 12E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
48	Tb-160	8. 30E+00	2. 17E+02	1. 08E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
49	Pu-238	1. 58E-01	4. 14E+00	2. 06E-02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
50	Pu-239	1. 58E-01	4. 14E+00	2. 06E-02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
51	Pu-240	1. 58E-01	4. 14E+00	2. 06E-02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
52	Pu-241	7. 00E+00	1.83E+02	9. 15E-01	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
53	Am-241	1. 58E-01	4. 14E+00	2. 06E-02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
54	Am-242m	1. 58E-01	4. 14E+00	2. 06E-02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
55	Am-243	1. 58E-01	4. 14E+00	2. 06E-02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
56	Cm-242	1. 58E-01	4. 14E+00	2. 06E-02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
57	Cm-243	1. 58E-01	4. 14E+00	2. 06E-02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
58	Cm-244	1. 58E-01	4. 14E+00	2. 06E-02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
59	Mn-54	1. 07E+02	2. 78E+03	1. 06E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
60	Co-60	5. 00E+01	1. 30E+03	1. 11E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
61	Ni-63	6. 75E+00	8. 66E+01	1. 50E+04	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
62	Zn-65	3. 62E+00	9. 32E+01	2. 41E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00

※吸着塔収容時は、平均的な濃度(最大吸着量の55%)を用いて評価を行うが高性能収容時には、最大吸着量で評価を実施。

2.2.2.2.10 高性能多核種除去設備

高性能多核種除去設備については、各機器に表 2. 2. 2 - 7 及び表 2. 2. 2 - 8 に示す核種、放射能濃度が内包しているとし、制動エックス線を考慮したガンマ線線源強度を核種生成減衰計算コード ORIGEN により求め、3 次元モンテカルロ計算コード MCNP により敷地境界における実効線量を評価した。

放射能強度:表2.2.2-7,表2.2.2-8参照

遮 蔽:鉛(前処理フィルタ) 50mm

: 鉛(多核種吸着塔) 145mm

評価地点までの距離 : 約1,260m

線 源 の 標 高:約38m

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

表 2. 2. 2-7 評価対象核種及び放射能濃度(前処理フィルタ・多核種吸着塔 1~3 塔目)(1/2)

		自	前処理フィル	Я			多核種吸着塔		
No.	核種						1~3 塔目		
		1 塔目	2 塔目	3~4 塔目	1層目	2 層目	3 層目	4層目	5 層目
1	Rb-86	0. 00E+00	0. 00E+00	0. 00E+00			2. 93E+04		
2	Sr-89	5. 19E+06	0.00E+00	7. 29E+06			3. 42E+07		
3	Sr-90	5. 19E+08	0. 00E+00	7. 29E+08			3. 42E+09		
4	Y-90	5. 19E+08	3. 62E+08	7. 29E+08	3. 42E+09				
5	Y-91	0.00E+00	1. 68E+07	0.00E+00			0.00E+00		
6	Nb-95	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
7	Tc-99	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
8	Ru-103	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
9	Ru-106	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
10	Rh-103m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
11	Rh-106	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
12	Ag-110m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00				
13	Cd-113m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00				
14	Cd-115m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
15	Sn-119m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
16	Sn-123	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
17	Sn-126	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
18	Sb-124	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
19	Sb-125	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
20	Te-123m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			7. 15E+03		
21	Te-125m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			1.88E+06		
22	Te-127	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			5. 64E+05		
23	Te-127m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			5. 64E+05		
24	Te-129	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			3. 54E+05		
25	Te-129m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			1. 09E+05		
26	I-129	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
27	Cs-134	5. 19E+04	7. 22E+05	0.00E+00	1. 71E+06	2.05E+05	1. 20E+05	5. 13E+04	3. 42E+04
28	Cs-135	3.06E-01	4. 26E+00	0.00E+00	1. 01E+01	1. 21E+00	7.06E-01	3.03E-01	2. 02E-01
29	Cs-136	3.84E+02	5. 34E+03	0.00E+00	1. 26E+04	1.52E+03	8.85E+02	3. 79E+02	2. 53E+02
30	Cs-137	5. 19E+04	7. 22E+05	0.00E+00	1.71E+06 2.05E+05 1.20E+05 5.13E+04 3		3. 42E+04		
31	Ba-137m	5. 19E+04	7. 22E+05	0.00E+00	1. 71E+06	2.05E+05	1. 20E+05	5. 13E+04	3. 42E+04

表 2. 2. 2 - 7 評価対象核種及び放射能濃度(前処理フィルタ・多核種吸着塔 $1\sim3$ 塔目) (2/2)

		自	前処理フィル	Я			多核種吸着塔	:	
No.	核種						1~3 塔目		
		1 塔目	2 塔目	3~4 塔目	1層目	2層目	3 層目	4 層目	5層目
32	Ba-140	0.00E+00	0. 00E+00	3. 45E+04			0. 00E+00		
33	Ce-141	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
34	Ce-144	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
35	Pr-144	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00				
36	Pr-144m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
37	Pm-146	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
38	Pm-147	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
39	Pm-148	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
40	Pm-148m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
41	Sm-151	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
42	Eu-152	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
43	Eu-154	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
44	Eu-155	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
45	Gd-153	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
46	Tb-160	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
47	Pu-238	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
48	Pu-239	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
49	Pu-240	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
50	Pu-241	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
51	Am-241	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
52	Am-242m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
53	Am-243	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
54	Cm-242	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
55	Cm-243	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
56	Cm-244	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
57	Mn-54	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
58	Fe-59	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
59	Co-58	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
60	Co-60	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
61	Ni-63	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
62	Zn-65	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		

表2.2.2-8 評価対象核種及び放射能濃度(多核種吸着塔4~13 塔目)(1/2)

					多核	核種吸着塔			
No.	核種			4~5 塔目					
		1層目	2層目	3層目	4層目	5 層目	6~8 塔目	9~10 塔目	11~13 塔目
1	Rb-86	0.00E+00	0. 00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0. 00E+00
2	Sr-89			2. 91E+03			0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
3	Sr-90			2. 91E+05			0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
4	Y-90			2. 91E+05			0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
5	Y-91			0.00E+00			0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
6	Nb-95			0.00E+00			0.00E+00	2. 82E+04	0.00E+00
7	Tc-99			0.00E+00			3. 20E+03	0.00E+00	0.00E+00
8	Ru-103			0.00E+00			0.00E+00	3. 75E+04	4. 16E+03
9	Ru-106			0.00E+00			0.00E+00	5. 77E+06	6. 41E+05
10	Rh-103m			0.00E+00			0.00E+00	3. 75E+04	4. 16E+03
11	Rh-106			0.00E+00			0.00E+00	5. 77E+06	6. 41E+05
12	Ag-110m			0.00E+00			0.00E+00	3. 04E+04	0.00E+00
13	Cd-113m			0.00E+00			0.00E+00	1. 95E+08	0.00E+00
14	Cd-115m			0.00E+00			0.00E+00	1. 47E+06	0.00E+00
15	Sn-119m			0.00E+00			0.00E+00	6. 41E+05	0.00E+00
16	Sn-123			0.00E+00			0.00E+00	4. 81E+06	0.00E+00
17	Sn-126			0.00E+00			0.00E+00	2. 27E+05	0.00E+00
18	Sb-124			0.00E+00			4. 16E+04	0.00E+00	0.00E+00
19	Sb-125			0.00E+00			1. 60E+07	0.00E+00	0.00E+00
20	Te-123m			0.00E+00			6. 09E+03	0.00E+00	0.00E+00
21	Te-125m			0.00E+00			1. 60E+07	0.00E+00	0.00E+00
22	Te-127			0.00E+00			4. 81E+05	0.00E+00	0.00E+00
23	Te-127m			0.00E+00			4. 81E+05	0.00E+00	0.00E+00
24	Te-129			0.00E+00			3. 01E+05	0.00E+00	0.00E+00
25	Te-129m	0.00E+00					9. 29E+04	0.00E+00	0.00E+00
26	I-129	0. 00E+00				0.00E+00	2. 92E+03	0.00E+00	
27	Cs-134	1.46E+04	1. 75E+03	1. 02E+03	4. 37E+02	2. 91E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
28	Cs-135	8.59E-02 1.03E-02 6.01E-03 2.58E-03 1.72E-03				0.00E+00	0.00E+00	0. 00E+00	
29	Cs=136	1.08E+02 1.29E+01 7.54E+00 3.23E+00 2.16E+00				0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	
30	Cs-137	1.46E+04	1. 75E+03	1. 02E+03	4. 37E+02	2. 91E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
31	Ba-137m	1.46E+04	1. 75E+03	1. 02E+03	4. 37E+02	2. 91E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00

表2.2.2-8 評価対象核種及び放射能濃度(多核種吸着塔4~13 塔目)(2/2)

		多核種	吸着塔		
No.	核種	4~5 塔目			
		1層目 2層目 3層目 4層目 5層目	6~8 塔目	9~10 塔目	11~13 塔目
32	Ba-140	0. 00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0. 00E+00
33	Ce-141	0. 00E+00	0.00E+00	1. 12E+05	0.00E+00
34	Ce-144	0.00E+00	0.00E+00	5. 13E+05	0.00E+00
35	Pr-144	0.00E+00	0.00E+00	5. 13E+05	0.00E+00
36	Pr-144m	0. 00E+00	0.00E+00	5. 13E+05	0.00E+00
37	Pm-146	0. 00E+00	0.00E+00	5. 45E+04	0.00E+00
38	Pm-147	0. 00E+00	0.00E+00	8. 65E+05	0.00E+00
39	Pm-148	0. 00E+00	0.00E+00	7. 05E+04	0.00E+00
40	Pm-148m	0.00E+00	0.00E+00	3. 01E+04	0.00E+00
41	Sm-151	0. 00E+00	0.00E+00	4. 16E+03	0.00E+00
42	Eu-152	0.00E+00	0.00E+00	2. 11E+05	0.00E+00
43	Eu-154	0.00E+00	0.00E+00	5. 45E+04	0.00E+00
44	Eu-155	0. 00E+00	0.00E+00	2. 82E+05	0.00E+00
45	Gd-153	0. 00E+00	0.00E+00	2. 63E+05	0.00E+00
46	Tb-160	0. 00E+00	0.00E+00	7. 37E+04	0.00E+00
47	Pu-238	0. 00E+00	0.00E+00	5. 77E+01	0.00E+00
48	Pu-239	0. 00E+00	0.00E+00	5. 77E+01	0.00E+00
49	Pu-240	0. 00E+00	0.00E+00	5. 77E+01	0.00E+00
50	Pu-241	0. 00E+00	0.00E+00	2. 53E+03	0.00E+00
51	Am-241	0. 00E+00	0.00E+00	5. 77E+01	0.00E+00
52	Am-242m	0. 00E+00	0.00E+00	3. 52E+00	0.00E+00
53	Am-243	0. 00E+00	0.00E+00	5. 77E+01	0.00E+00
54	Cm-242	0. 00E+00	0.00E+00	5. 77E+01	0.00E+00
55	Cm-243	0. 00E+00	0.00E+00	5. 77E+01	0.00E+00
56	Cm-244	0. 00E+00	0.00E+00	5. 77E+01	0.00E+00
57	Mn-54	0. 00E+00	0.00E+00	2.53E+04	0.00E+00
58	Fe-59	0. 00E+00	0.00E+00	3. 52E+04	0.00E+00
59	Co-58	0. 00E+00	0.00E+00	2. 63E+04	0.00E+00
60	Co-60	0. 00E+00	0.00E+00	2. 11E+04	0.00E+00
61	Ni-63	0. 00E+00	0.00E+00	3. 20E+05	0.00E+00
62	Zn-65	0. 00E+00	0.00E+00	4.81E+04	0.00E+00

2.2.2.2.11 RO 濃縮水処理設備

RO 濃縮水処理設備については、各機器に表 2. 2. 2 - 9 に示す核種、放射能濃度が内包しているとし、制動エックス線を考慮したガンマ線線源強度を核種生成減衰計算コード ORIGEN により求め、3 次元モンテカルロ計算コード MCNP により敷地境界における実効線量を評価した(線量評価条件については添付資料 - 5 参照)。

放射能強度:表2.2.2-9参照

遮 蔽:鉛(前処理フィルタ) 50mm

: 鉛(吸着塔) 137mm

評価地点までの距離 : 約1,320m

線 源 の 標 高:約40m

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

表 2. 2. 2-9 評価対象核種及び放射能濃度(前処理フィルタ及び吸着塔)(1/4)

		前処理		初 配	吸着塔 1, 2			
No.	核種	フィルタ	1層目	2層目	3層目	4層目	5 層目	
1	Rb-86	0.00E+00		2.64E+04				
2	Sr-89	5.19E+06			3.08E+07			
3	Sr-90	5.19E+08			3.08E+09			
4	Y-90	5.19E+08			3.08E+09			
5	Y-91	0.00E+00			0.00E+00			
6	Nb-95	0.00E+00			0.00E+00			
7	Tc-99	0.00E+00			0.00E+00			
8	Ru-103	0.00E+00			0.00E+00			
9	Ru-106	0.00E+00			0.00E+00			
10	Rh-103m	0.00E+00			0.00E+00			
11	Rh-106	0.00E+00			0.00E+00			
12	Ag-110m	0.00E+00			0.00E+00			
13	Cd-113m	0.00E+00			0.00E+00			
14	Cd-115m	0.00E+00			0.00E+00			
15	Sn-119m	0.00E+00			0.00E+00			
16	Sn-123	0.00E+00			0.00E+00			
17	Sn-126	0.00E+00			0.00E+00			
18	Sb-124	0.00E+00			0.00E+00			
19	Sb-125	0.00E+00			0.00E+00			
20	Te-123m	0.00E+00			6.44E+03			
21	Te-125m	0.00E+00			1.69E+06			
22	Te-127	0.00E+00			5.08E+05			
23	Te-127m	0.00E+00			5.08E+05			
24	Te-129	0.00E+00			3.18E+05			
25	Te-129m	0.00E+00			9.83E+04			
26	I-129	0.00E+00			0.00E+00			
27	Cs-134	5.19E+04	1.54E+06	1.85E+05	1.08E+05	4.62E+04	3.08E+04	
28	Cs-135	3.06E-01	9.09E+00	1.09E+00	6.36E-01	2.73E-01	1.82E-01	
29	Cs-136	3.84E+02	1.14E+04	1.37E+03	7.98E+02	3.42E+02	2.28E+02	
30	Cs-137	5.19E+04	1.54E+06	1.85E+05	1.08E+05	4.62E+04	3.08E+04	
31	Ba-137m	5.19E+04	1.54E+06 1.85E+05 1.08E+05 4.62E+04 3.08E-				3.08E+04	
32	Ba-140	0.00E+00		•	0.00E+00	•	•	

表2.2.2-9 評価対象核種及び放射能濃度(前処理フィルタ及び吸着塔)(2/4)

		前処理			吸着塔 1, 2		
No.	核種	フィルタ	1層目	2層目	3層目	4層目	5 層目
33	Ce-141	0.00E+00			0.00E+00		
34	Ce-144	0.00E+00			0.00E+00		
35	Pr-144	0.00E+00			0.00E+00		
36	Pr-144m	0.00E+00			0.00E+00		
37	Pm-146	0.00E+00			0.00E+00		
38	Pm-147	0.00E+00			0.00E+00		
39	Pm-148	0.00E+00			0.00E+00		
40	Pm-148m	0.00E+00			0.00E+00		
41	Sm-151	0.00E+00			0.00E+00		
42	Eu-152	0.00E+00			0.00E+00		
43	Eu-154	0.00E+00	0.00E+00				
44	Eu-155	0.00E+00	0.00E+00				
45	Gd-153	0.00E+00	0.00E+00				
46	Tb-160	0.00E+00			0.00E+00		
47	Pu-238	0.00E+00			0.00E+00		
48	Pu-239	0.00E+00			0.00E+00		
49	Pu-240	0.00E+00			0.00E+00		
50	Pu-241	0.00E+00			0.00E+00		
51	Am-241	0.00E+00			0.00E+00		
52	Am-242m	0.00E+00			0.00E+00		
53	Am-243	0.00E+00			0.00E+00		
54	Cm-242	0.00E+00			0.00E+00		
55	Cm-243	0.00E+00			0.00E+00		
56	Cm-244	0.00E+00			0.00E+00		
57	Mn-54	0.00E+00			0.00E+00		
58	Fe-59	0.00E+00	0.00E+00				
59	Co-58	0.00E+00	0.00E+00				
60	Co-60	0.00E+00	0.00E+00				
61	Ni-63	0.00E+00	0.00E+00				
62	Zn-65	0.00E+00			0.00E+00		

表2.2.2-9 評価対象核種及び放射能濃度(前処理フィルタ及び吸着塔)(3/4)

1 2.	2. 2 9	#1 Im// 3/1/12		大田大田子		767 (0/ 1/
No.	核種			吸着塔3 		
		1層目	2 層目	3 層目	4 層目	5 層目
1	Rb-86			2.93E+04		
2	Sr-89			3.42E+07		
3	Sr-90			3.42E+09		
4	Y-90			3.42E+09		
5	Y-91			0.00E+00		
6	Nb-95			0.00E+00		
7	Tc-99			0.00E+00		
8	Ru-103			0.00E+00		
9	Ru-106			0.00E+00		
10	Rh-103m			0.00E+00		
11	Rh-106			0.00E+00		
12	Ag-110m			0.00E+00		
13	Cd-113m			0.00E+00		
14	Cd-115m			0.00E+00		
15	Sn-119m			0.00E+00		
16	Sn-123			0.00E+00		
17	Sn-126			0.00E+00		
18	Sb-124			0.00E+00		
19	Sb-125			0.00E+00		
20	Te-123m			7.15E+03		
21	Te-125m			1.88E+06		
22	Te-127			5.64E+05		
23	Te-127m			5.64E+05		
24	Te-129			3.54E+05		
25	Te-129m			1.09E+05		
26	I-129			0.00E+00		
27	Cs-134	1.71E+06	2.05E+05	1.20E+05	5.13E+04	3.42E+04
28	Cs-135	1.01E+01	1.21E+00	7.06E-01	3.03E-01	2.02E-01
29	Cs-136	1.26E+04	1.52E+03	8.85E+02	3.79E+02	2.53E+02
30	Cs-137	1.71E+06	2.05E+05	1.20E+05	5.13E+04	3.42E+04
31	Ba-137m	1.71E+06	2.05E+05	1.20E+05	5.13E+04	3.42E+04
32	Ba-140			0.00E+00		•

表2.2.2-9 評価対象核種及び放射能濃度(前処理フィルタ及び吸着塔)(4/4)

				吸着塔3			
No.	核種	1層目	2 層目	3 層目	4 層目	5 層目	
33	Ce-141			0.00E+00			
34	Ce-144			0.00E+00			
35	Pr-144			0.00E+00			
36	Pr-144m			0.00E+00			
37	Pm-146			0.00E+00			
38	Pm-147			0.00E+00			
39	Pm-148			0.00E+00			
40	Pm-148m			0.00E+00			
41	Sm-151			0.00E+00			
42	Eu-152			0.00E+00			
43	Eu-154			0.00E+00			
44	Eu-155			0.00E+00			
45	Gd-153		0.00E+00				
46	Tb-160		0.00E+00				
47	Pu-238			0.00E+00			
48	Pu-239			0.00E+00			
49	Pu-240			0.00E+00			
50	Pu-241			0.00E+00			
51	Am-241			0.00E+00			
52	Am-242m			0.00E+00			
53	Am-243			0.00E+00			
54	Cm-242			0.00E+00			
55	Cm-243			0.00E+00			
56	Cm-244			0.00E+00			
57	Mn-54			0.00E+00			
58	Fe-59			0.00E+00			
59	Co-58			0.00E+00			
60	Co-60		0.00E+00				
61	Ni-63		0.00E+00				
62	Zn-65			0.00E+00			

2.2.2.2.12 サブドレン他浄化設備

サブドレン他浄化設備については、各機器に表 2. 2. 2-10に示す核種、放射能濃度が内包しているとし、制動エックス線を考慮したガンマ線線源強度を核種生成減衰計算コード ORIGEN により求め、3次元モンテカルロ計算コード MCNP により敷地境界における実効線量を評価した(線量評価条件については添付資料-6参照)。

放射能強度:表2.2.2-10参照

遮 蔽: 鉄 6.35mm 及び鉛 50mm (前処理フィルタ 1,2)

: 鉄 6.35mm 及び鉛 40mm (前処理フィルタ 3,4)

: 鉄 25.4mm (吸着塔 1 ~ 5)

評価地点までの距離 : 約1,310m

線 源 の 標 高:約40m

評価結果:約0.0001mSv/年未満※影響が小さいため線量評価上無視

する

表2.2.2-10 評価対象核種及び放射能濃度

	放射能濃度 (Bq/cm³)							
核種	前処理	前処理	前処理	吸着塔 1	吸着塔 4	吸着塔 5		
	フィルタ2	フィルタ3	フィルタ 4	ツ 目 占 1	ツ 相 日 日	ツ(目) ツ(目)		
Cs-134	1.34E+05	3. 26E+04	0.00E+00	2.66E+02	0.00E+00	0.00E+00		
Cs-137	2. 47E+05	5. 93E+04	0.00E+00	4.84E+02	0.00E+00	0.00E+00		
Sb-125	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	3. 55E+03	0.00E+00		
Ag-110m	7. 93E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	9.80E+02		
Sr-89	0.00E+00	0.00E+00	2. 32E+02	1.89E+01	0.00E+00	0.00E+00		
Sr-90	0.00E+00	0.00E+00	5. 73E+03	4. 68E+02	0.00E+00	0.00E+00		
Y-90	0.00E+00	5. 73E+03	5. 73E+03	4.68E+02	4. 68E+02	4. 67E+02		
Co-60	4. 35E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	5. 38E+01		

2.2.2.3 敷地境界における線量評価結果

各施設からの影響を考慮して敷地境界線量上の直接線・スカイシャイン線を評価した結果 (添付資料-4),最大実効線量は評価地点 No.7 において約 1.12mSv/年 (RO 濃縮水貯槽等*に貯蔵された汚染水の影響による実効線量:0.56mSv/年,RO 濃縮水貯槽等に貯蔵された汚染水の影響を除く実効線量:0.56mSv/年)となり,RO 濃縮水貯槽等に貯蔵された汚染水の影響を除く実効線量は、最大で評価地点 No.70 において約 0.62mSv/年となる。

※ RO 濃縮水貯槽等とは下記のものを示し、以下同様とする。

RO 濃縮水貯槽 $2\sim 1$ 8, RO 濃縮水貯槽及び濃縮廃液貯槽(D エリア),濃縮廃液貯槽(H2 エリア),濃縮水タンク, Sa 処理水貯槽(K2 エリア),Sr 処理水貯槽(K2 エリア),Sr 処理水貯槽(K1 南エリア)

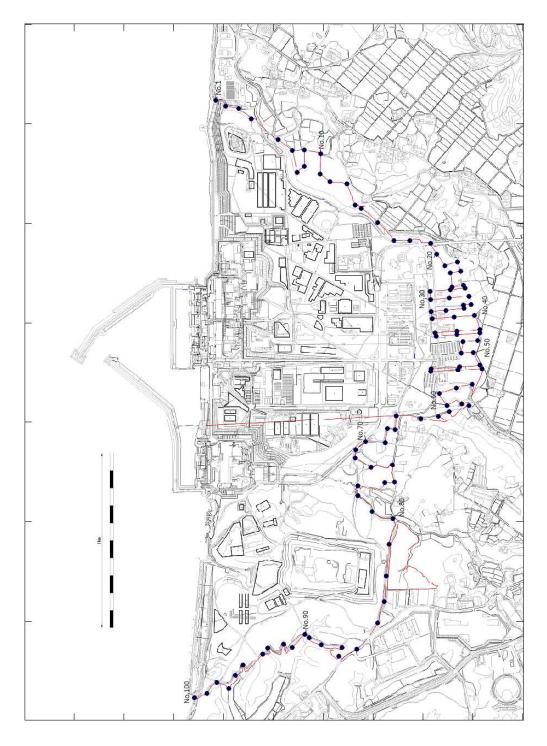


図2. 2. 2-1 直接線ならびにスカイシャイン線の線量評価地点

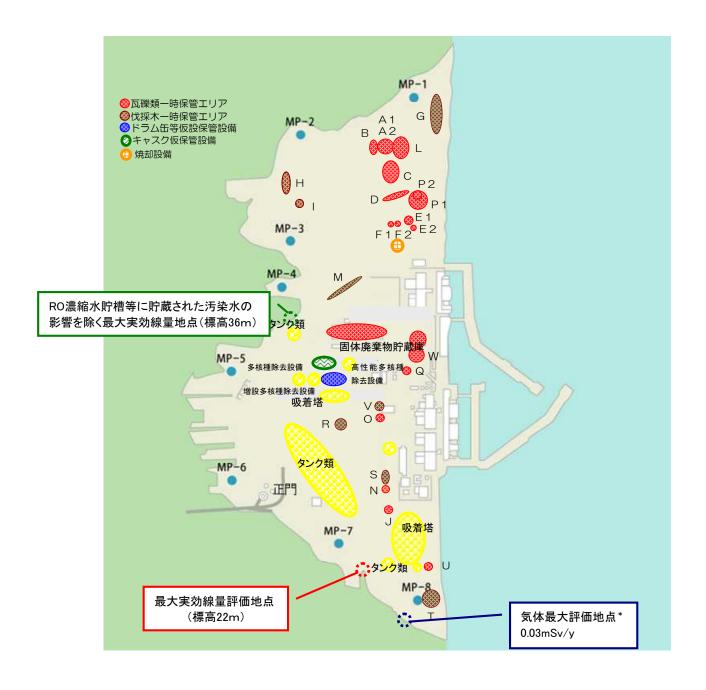


図2.2.2-2 敷地境界線上の最大実効線量評価地点

*:1~4号機原子炉建屋(原子炉格納容器を含む)以外からの追加的放出は極めて 少ないと考えられるため、1~4号機原子炉建屋からの放出量により評価

2.2.2.4 添付資料

添付資料-1 使用済セシウム吸着塔一時保管施設におけるセシウム吸着装置(KURION) 吸着塔の線源条件について

添付資料-2 瓦礫類および伐採木一時保管エリアにおける敷地境界線量評価について

添付資料-3 実態に近づける線量評価方法について

添付資料-4 敷地境界における直接線・スカイシャイン線の評価結果

添付資料-5 多核種除去設備,増設多核種除去設備,高性能多核種除去設備及びRO濃縮水処理設備の線量評価条件について

添付資料-6 サブドレン他浄化設備の線量評価条件について

使用済セシウム吸着塔一時保管施設における セシウム吸着装置(KURION)吸着塔の線源条件について

1. 概要

使用済セシウム吸着塔一時保管施設におけるセシウム吸着装置吸着塔(KURION)の線源 条件については、滞留水中の放射能濃度の低下等に伴い、吸着塔内のセシウム吸着量が運 転当初から変化していることから、使用済セシウム吸着塔側部の線量率の実測値に基づき、 実態を反映した線源条件とした。

2. 線源設定

当初設計では、滞留水の性状及び吸着材の吸着性能から、吸着塔あたりの放射能濃度を表1に示すように推定し、この場合の吸着塔側面線量率を、MCNPコードによる評価により14mSv/時と評価した。吸着塔側部の線量率測定から、各吸着塔を、低線量吸着塔(10mSv/時以上40mSv/時未満)、高線量吸着塔(40mSv/時以上)に分類した。平成24年7月7日までに一時保管施設に保管した177本のうち、低線量吸着塔、中線量吸着塔、高線量吸着塔側部の線量率平均値がそれぞれ5mSv/時、12.9mSv/時、95mSv/時であることから、低線量吸着塔・中線量吸着塔については、当初設計との比率に応じて、それぞれの分類に属する吸着塔あたりのセシウム吸着量を表1のように設定した。また、低線量吸着塔・中線量吸着塔の遮蔽厚が7インチであるのに対し、高線量吸着塔は、すべて前段の油分等除去用のSMZスキッドから発生した3インチ遮蔽の吸着塔であるため、3インチ遮蔽をモデル化して吸着塔側面線量率が95mSv/時となるように線源条件を設定した。なお、177塔のうち、低線量吸着塔、中線量吸着塔、高線量吸着塔がそれぞれ106本、63本、8本であり、今後の使用済吸着塔は低線量吸着塔になることが予想されることから、第一施設においてはそれぞれの吸着塔を344塔、172塔、20塔とし、第四施設においてはそれぞれの吸着塔を344塔、172塔、20塔とし、第四施設においてはそれぞれの吸着塔を344塔、172塔、20塔とし、第四施設においてはそれぞれの吸着塔を344塔、172塔、20塔とし、第四施設においてはそれぞれの吸着塔を344塔、172塔、20塔とした。

表1 セシウム吸着装置吸着塔の線源条件						
	Cs-134	Cs-136	Cs-137	吸着塔側面線量率		
	(Bq)	(Bq)	(Bq)	(mSv/時)		
当初設計吸着塔	約 6.0×10 ¹⁴	約 1.1×10 ¹²	約7.3×10 ¹⁴	14 (計算値)		
低線量吸着塔	約 2. 2×10 ¹⁴	約 4.1×10 ¹¹	約 2.6×10 ¹⁴	5		
中線量吸着塔	約 5.6×10 ¹⁴	約 1.1×10 ¹²	約 6.7×10 ¹⁴	12.9		
高線量吸着塔	約 3.8×10 ¹³	約 7.2×10 ¹⁰	約 4.6×10 ¹³	95		

3. 線源設定の保守性

平成24年7月7日までに一時保管施設に保管した177本のうち,平成23年6月から9月,平成23年10月から12月,平成24年1月から3月,平成24年4月から6月に発生した使用済吸着塔の低線量吸着塔,中線量吸着塔,高線量吸着塔の割合を図1に示す。平成23年6月の運転開始初期には中・高線量吸着塔の割合が高かったが,滞留水中の放射能濃度低下に伴い,低線量吸着塔の割合が高くなっている。高線量吸着塔は平成24年の運転では発生しておらず,中線量吸着塔も直近ではほとんど発生していないことから,今後は高線量吸着塔が発生せず,ほとんどが低線量吸着塔であると予想される。また,図2に示すように,発生時期が遅いほど表面線量率が低下しており,これまでに発生した吸着塔の側面線量率の平均値を基に今後の発生分も含めて線源設定することは,保守的と言える。

運用にあたっては、各々の平均値が設定条件を超えないように管理を行う。

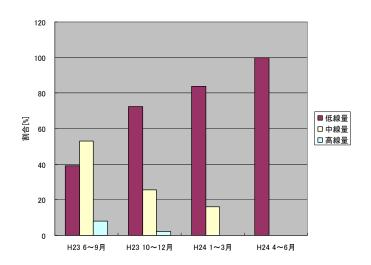


図1 一時保管施設に保管した使用済吸着塔の発生時期による割合の変化

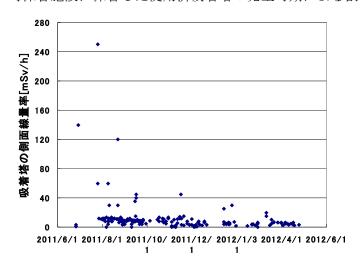


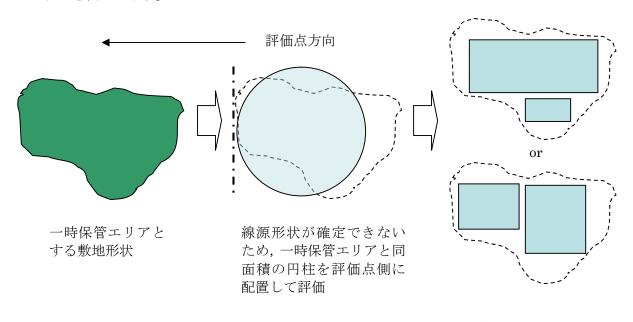
図2 一時保管施設に保管した使用済吸着塔の発生時期と表面線量率分布

瓦礫類および伐採木一時保管エリアにおける敷地境界線量評価について

敷地周辺における線量評価のうち、瓦礫類および伐採木一時保管エリアからの放射線に 起因する実効線量を評価するため、各エリアの線源形状をモデル化し、MCNPコードを 用いて評価している。

一時保管エリアのうち、保管される廃棄物の形状が多種多様で、一時保管エリアを設定する時点で、線源の規模は確定できるが線源形状が変動する可能性がある一時保管エリアについては、線源形状を円柱にモデル化した評価を行った。(図1)

なお、円柱にモデル化している一時保管エリアについては、保管完了後に実績を反映し、 線源を実態に近い形状にモデル化した詳細な評価を行うこととする。対象となる一時保管 エリアを表1に示す。



保管完了後に実態に近 い線源形状で再評価

図1 線量評価イメージ

表1 詳細評価実施エリア

- 大王 - 日 / 日 I I I I I I I I I I I I I I I I I
エリア名称
一時保管エリアA1
(ケース2)
一時保管エリアA2
(ケース2)
一時保管エリアB
一時保管エリアC
一時保管エリアD
一時保管エリアE1
一時保管エリアE2
一時保管エリアF1
一時保管エリアF2
一時保管エリアG
一時保管エリアH
一時保管エリア J
一時保管エリアN
一時保管エリア〇
一時保管エリア P 1
一時保管エリア P 2
一時保管エリアQ
一時保管エリアR
一時保管エリアS
一時保管エリアT
一時保管エリアV
一時保管エリアW

実態に近づける線量評価方法について

現状の瓦礫類・伐採木の一時保管エリアにおける敷地境界線量評価は、施設やエリアを 枠取りの考え方で、受け入れ上限値の線量を有する廃棄物が保守的にあらかじめ満杯になった条件で実施しており、実際の運用と比較すると保守的な評価となっている。このため、 実測線量率に基づいた線源条件により敷地境界線量の再評価を行い、より実態に近づける ものとする。

以下に, 具体的な線量評価方法を示す。

	説明(数字は一例)	効果
方法 1	保管エリアの中で、定置済の瓦礫は実測評価、今後使用予定の分は受け入れ上限値評価、当面使用予定のない分は評価値から除外する 「保管容量 「保管容量 」 「出版・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	満杯になったとした設計値評価に対して実態に近い保管容量で評価可能である
方法2	新たな固体廃棄物貯蔵庫設置に伴い瓦礫等一時保管エリアを移動する等により解除する場合、重複する施設の線量評価値はカウントしない 新たな施設 瓦礫等を移動後 2つの施設の線量評価値を足すと重複 を足すと重複 0.30mSv/年とする 0.30mSv/年	線量評価値の重複によ る過度の保守性をなく すことができる
方法3	保管エリア間で瓦礫等を移動する場合、各々のエリアの線量評価値 ×保管容量におけるエリア占有率を線量評価値とする 0.05mSv/年 0.30mSv/年 保管容量2:1の場合 (R管容量2:1の場合 (Read 2:1) (Read 2:1)	物量の出入りを反映するため実態に近い線量評価が可能である

一時保管エリアLについては、方法1を適用して敷地境界の線量評価を行った。なお、今後は、その他の一時保管エリアについても、実測値による評価以外の線量評価方法(方法 $1\sim3$ のいずれか)を必要に応じて適用していく。

敷地境界における直接線・スカイシャイン線の評価結果(1/2)

敷地境界 評価地点	評価地点 の標高 「m」	敷地内各施設からの 直接線・スカイシャイン線 「単位:mSv/年」	直接線・スカイシャイン線 (RO濃縮水貯槽に貯蔵された 汚染水の影響による実効線量) 「単位:mSv/年」	直接線・スカイシャイン線 (RO濃縮水貯槽に貯蔵された 汚染水の影響を除く実効線量) 「単位:mSv/年」	
No.1	5	0.08	0.01	0.07	
No.2	19	0.15	0.02	0.13	
No.3	19	0.16	0.03	0.13	
No.4	20	0.27	0.04	0.23	
No.5	17	0.46	0.13	0.33	
No.6	17	0.53	0.21	0.32	
No.7	22	1.12	0.56	0.56	
No.8	17	0.64	0.33	0.32	
No.9	15	0.30	0.14	0.17	
No.10	16	0.18	0.10	0.09	
No.11	18	0.46	0.29	0.17	
No.12	18	0.44	0.31	0.13	
No.13	17	0.32	0.19	0.13	
No.14	19	0.51	0.38	0.13	
No.15	22	0.49	0.39	0.10	
No.16	27	0.43	0.37	0.06	
No.17	35	0.50	0.45	0.00	
No.18 No.19	38 34	0.22	0.20 0.06	0.02	
No.20	38	0.07	0.06	0.0	
No.21	39	0.07	0.06	0.0	
No.22	35 35	0.03	0.03	0.03	
No.23	36	0.03	0.02	0.01	
No.24	39	0.05	0.04	0.01	
No.25	40	0.05	0.04	0.01	
No.26	33	0.03	0.02	0.0	
No.27	32	0.02	0.01	0.0	
No.28	40	0.06	0.04	0.0	
No.29	40	0.19	0.15	0.04	
No.30	40	0.19	0.14	0.0	
No.31	40	0.07	0.05	0.03	
No.32	32	0.02	0.01	0.0	
No.33	34	0.02	0.01	0.0	
No.34	39	0.03	0.02	0.0	
No.35	39	0.03	0.02	0.0	
No.36	40	0.08	0.06	0.03	
No.37	40	0.19	0.13	0.00	
No.38	40	0.19	0.12	0.0′	
No.39	40	0.06	0.03	0.02	
No.40	33	0.02	0.01	0.0	
No.41	32	0.02	0.01	0.0	
No.42	40	0.05	0.03	0.05	
No.43 No.44	40 40	0.17	0.09	0.08	
No.44 No.45	40	0.16	0.08	0.00	
No.45 No.46	31	0.05	0.02	0.00	
No.47	33	0.02	0.01	0.03	
No.48	40	0.02	0.02	0.02	
No.49	40	0.04	0.02	0.03	
No.50	36	0.02	0.01	0.03	

敷地境界における直接線・スカイシャイン線の評価結果 (2/2)

敷地境界 評価地点	評価地点 の標高 「m」	敷地内各施設からの 直接線・スカイシャイン線 「単位:mSv/年」	直接線・スカイシャイン線 (RO濃縮水貯槽に貯蔵された 汚染水の影響による実効線量) 「単位:mSv/年」	直接線・スカイシャイン線 (RO濃縮水貯槽に貯蔵された 汚染水の影響を除く実効線量) 「単位:mSv/年」
No.51	33	0.02	0.00	0.01
No.52	40	0.05	0.02	0.03
No.53	40	0.25	0.09	0.16
No.54	40	0.26	0.10	0.16
No.55	40	0.05	0.02	0.04
No.56	34	0.02	0.00	0.01
No.57	40	0.02	0.01	0.02
No.58	40	0.05	0.02	0.04
No.59	40	0.15	0.05	0.09
No.60	42	0.08	0.03	0.05
No.61	43	0.04	0.01	0.03
No.62	39	0.03	0.01	0.02
No.63	45	0.07	0.02	0.04
No.64	45	0.10	0.03	0.07
No.65	42	0.25	0.09	0.16
No.66	41	1.06	0.45	0.60
No.67	40	0.50	0.15	0.35
No.68	38	0.69	0.22	0.47
No.69	37	0.37	0.08	0.30
No.70	36	0.73	0.12	0.62
No.71	33	0.67	0.06	0.61
No.72	30	0.55	0.03	0.51
No.73	30	0.25	0.02	0.24
No.74	36	0.13	0.02	0.11
No.75	32	0.08	0.00	0.07
No.76	32	0.11	0.01	0.11
No.77	16	0.37	0.00	0.37
No.78	20	0.40	0.00	0.40
No.79	20	0.19	0.00	0.19
No.80	20	0.06	0.00	0.06
No.81	36	0.10	0.00	0.10
No.82	39	0.21	0.00	0.21
No.83	41	0.11	0.00	0.11
No.84	42	0.05	0.00	0.05
No.85	38	0.03	0.00 0.00	0.03 0.05
No.86 No.87	34 27	0.05	0.00	0.06
No.88	23	0.06	0.00	0.00
No.89	21	0.13	0.00	0.13
No.90	21	0.49	0.00	0.49
No.91	21	0.49	0.00	0.49
No.92	22	0.51	0.00	0.54
No.93	21	0.53	0.00	0.53
No.94	29	0.41	0.00	0.41
No.95	22	0.41	0.00	0.29
No.96	20	0.29	0.00	0.16
No.97	16	0.10	0.00	0.10
No.98	24	0.09	0.00	0.09
No.99	26	0.04	0.00	0.03
No.100	0	0.04	0.00	0.04

(参考)「2.2.2 敷地内各施設からの直接線ならびにスカイシャイン線による実効線量(その1)「平成25年3月末時点」」における線量評価点に相当する敷地境界評価地点は以下のとおり。南エリア: No.7, 西エリア: No.70, 北エリア: No.92, 南西エリアにおける最大値を示す地点: No.17

注) 四捨五入した数値を記載しているため、合算値が合計と合わない場合がある。

多核種除去設備, 増設多核種除去設備, 高性能多核種除去設備及び RO 濃縮水処理設備の 線量評価条件について

- 1. 多核種除去設備の線量評価条件について
- 1.1 評価対象設備・機器

多核種除去設備の評価対象設備・機器を表1に示す。

表 1 評価対象設備·機器(多核種除去設備)

設備・機器		評価対象とし た機器数 (基数×系列)	放射能条件	遮へい体			
1	バッチ処理タンク	1×3	汚染水 (処理対象水)	なし			
1	盾環タンク	1×3	スラリー (鉄共沈処理)	鉄 100mm			
5	デカントタンク	1×3	汚染水 (処理対象水)	なし			
前処理設備 1	盾環タンク弁スキッド	1×3	スラリー (鉄共沈処理)	鉛 18mm			
1 ′	クロスフロー フィルタスキッド	1×3	スラリー (鉄共沈処理)	鉛 8mm (配管周囲) 鉛 9mm (スキッド周囲)			
7	スラリー移送配管	1×3	スラリー (鉄共沈処理)	鉛 18mm			
7	スラリー移送配管 (40A-30m)	1×3	スラリー (鉄共沈処理)	鉛 8mm			
₹	共沈タンク	1×3	汚染水 (処理対象水)	なし			
£	共給タンク	1×3	汚染水(処理対象水)	なし			
1447 = ===15 + 0114	クロスフロー	1×3	スラリー	鉛 4mm(配管周囲)			
(炭酸塩沈殿処理)	フィルタスキッド		(炭酸塩沈殿処理)	鉛 9mm(スキッド周囲)			
7	スラリー移送配管 (40A-40m)	1×3	スラリー (炭酸塩沈殿処理)	鉛 4mm			
ÿ	吸着塔(吸着材 2)	1×3	吸着材 2				
Ŋ.	吸着塔(吸着材 3)	1×3	吸着材3	AH FO			
多核種除去装置	吸着塔(吸着材 6)	1×3	吸着材 6	鉄 50mm			
9	吸着塔(吸着材 5)	1×3	吸着材 5				
夕	処理カラム(吸着材7)	1×3	吸着材 7	なし			
F	スラリー(鉄共沈処理) 用	1×3	スラリー (鉄共沈処理)	鉄 112mm			
	スラリー(炭酸塩沈殿 処理)用	1×3	スラリー (炭酸塩沈殿処理)	鉄 112mm			
同注配合格 (HIC)	吸着材 2 用	1	吸着材2※	鉄 112mm			
	吸着材 3 用	1	吸着材3※	鉄 112mm			
n	吸着材 6 用	1	吸着材6※	鉄 112mm			
	吸着材 5 用	±	次/目/1 ∪ /K	->,			

※吸着塔収容時は、平均的な濃度(最大吸着量の55%)を用いて評価を行うが 高性能容器収容時には、最大吸着量で評価を実施。

1.2 放射能条件の設定

多核種除去設備の放射能条件は以下の事項を考慮して設定する。

- ・ スラリーは、クロスフローフィルタで濃縮されることから、スラリー濃度は濃縮前 ~濃縮後の平均的な濃度を考慮する。スラリー(鉄共沈処理)の濃度は、約 70g/L ~約 84g/L の平均値である約 77g/L より設定し、スラリー(炭酸塩沈殿処理)の濃度は、初期の設計では最大約 305g/L としているが運転実績より知見が得られたことから、約 $195g/L \sim 236g/L$ の平均値である約 215g/L より設定する。
- ・ 各吸着材の吸着量は、吸着塔のメリーゴーランド運用を考慮すると、最大吸着量の 概ね 10%~100%の間で推移し、平均的には最大吸着量の 55%程度となる。よって、各 吸着材の放射能濃度は、平均的な吸着量を考慮して設定。
- ・ スラリー, 吸着材の放射能濃度は, 想定される濃度に対して, 保守的に 30%を加算して評価を行う。

2. 増設多核種除去設備の線量評価条件

2.1 評価対象設備・機器

増設多核種除去設備の評価対象設備・機器を表2に示す。

表 2 評価対象設備・機器(増設多核種除去設備)

	設備・機器	評価上考慮 する 基数×系列	放射能条件	遮へい体
処理水受入	処理水受入タンク	1×1	汚染水	なし
	共沈・供給タンクスキッド	1×3	汚染水	鉄:40~80mm
前処理設備	クロスフローフィルタス キッド	1×3	スラリー	鉄:20~60mm
	スラリー移送配管	1×3	スラリー	鉄:28mm
	吸着塔(吸着材1)	1×3	吸着材 1	
夕松種四美樹	吸着塔(吸着材 2)	1×3	吸着材 2	鉄:30~80mm
多核種吸着塔	吸着塔(吸着材 4)	1×3	吸着材 4	鉄:30~80mm
	吸着塔(吸着材 5)	1×3	吸着材 5	
	スラリー (前処理)	1×3	スラリー	
	吸着材(吸着材1)	1×1	吸着材1※	コンクリート
高性能容器 (HIC)	吸着材(吸着材 2)	1×1	吸着材2※	及びハッチ
	吸着材(吸着材 4)	1×1	吸着材4%	(鉄:120mm)
	吸着材(吸着材 5)	1×1	吸着材5※	

※吸着塔収容時は、平均的な濃度(最大吸着量の55%)を用いて評価を行うが 高性能容器収容時には、最大吸着量で評価を実施。

2.2 放射能条件の設定

増設多核種除去設備の放射能条件は以下の事項を考慮して設定する。

- ・ スラリーは、クロスフローフィルタで濃縮されることから、スラリー濃度は濃縮前 ~濃縮後の平均的な濃度を考慮し、スラリーの濃度は、195g/L~236g/L の平均値である約 215g/L より設定する。
- ・ 各吸着材の吸着量は、吸着塔のメリーゴーランド運用を考慮すると、最大吸着量の 概ね 10%~100%の間で推移し、平均的には最大吸着量の 55%程度となる。よって、各 吸着材の放射能濃度は、平均的な吸着量を考慮して設定。
- ・ スラリー, 吸着材の放射能濃度は, 想定される濃度に対して, 保守的に 30%を加算して評価を行う。

3. 高性能多核種除去設備の線量評価条件

3.1 評価対象設備·機器

高性能多核種除去設備の評価対象設備・機器を表3に示す。

機器		評価上考慮	北色公友/4	
		する基数 (基)	放射能条件	
前処理フィルタ	1 塔目	1	前処理フィルタ1塔目	
	2 塔目	1	前処理フィルタ 2 塔目	
	3~4 塔目	2	前処理フィルタ 3~4 塔目	
多核種吸着塔	1~3 塔目	3	多核種除去塔 1~3 塔目	
	4~5 塔目	2	多核種除去塔 4~5 塔目	
	6~8 塔目	3	多核種除去塔 6~8 塔目	
	9~10 塔目	2	多核種除去塔 9~10 塔目	
	11~13 塔目	3	多核種除去塔 11~13 塔目	

表 3 評価対象設備·機器(高性能多核種除去設備)

3.2 放射能条件の設定

高性能多核種除去設備の放射能条件は以下の事項を考慮して設定する。

- ・ 吸着材の放射能濃度は、各フィルタ・吸着塔の入口濃度から除去率、通水量(機器表面線量が 1mSv/h 以下となるよう設定)を考慮して算出した値に保守的に 30%を加算して評価を行う。
- ・ 多核種吸着塔 1~5 塔目の線源は、Cs の吸着量分布を考慮し、吸着塔の高さ方向に均等5分割し、各層に線源を設定する。

4. RO 濃縮水処理設備の線量評価条件

4.1 評価対象設備·機器

RO 濃縮水処理設備の評価対象設備・機器を表4に示す。

表 4 評価対象機器 (RO 濃縮水処理設備)

機器		評価上考慮する基数	放射能条件
前処理フィルタ	1 塔目	1	前処理フィルタ 1~2
	1 塔目	1	吸着塔 1
吸着塔	2 塔目	1	吸着塔 2
	3~5 塔目	3	吸着塔 3

4.2 放射能条件の設定

RO 濃縮水処理設備の放射能条件は以下の事項を考慮して設定する。

- ・ 吸着塔の構成は、敷地境界に対して保守的となるセシウム・ストロンチウム同時吸着 塔 5 塔として評価する。
- ・ 吸着材の放射能濃度は、吸着塔の入口濃度から除去率、通水量(遮へい体を含む機器 表面から 1m の位置における雰囲気線量当量率が 0.1mSv/h 以下となるよう設定) を考慮して算出した値に、保守的に 30%を加算して評価を行う。
- ・ 吸着塔 $3\sim5$ は、3 塔に分布する放射能の全量が吸着塔 3 に吸着していると保守的に設定する。また Cs の吸着量分布を考慮し、吸着塔の高さ方向に均等 5 分割し、各層に線源を設定する。

以上

サブドレン他浄化設備の線量評価条件について

- 1. サブドレン他浄化設備の線量評価条件
- 1.1 評価対象設備・機器

サブドレン他浄化設備の評価対象設備・機器を表1に示す。

評価上考慮 機器 放射能条件 する基数 (基) 1~2 塔目 前処理フィルタ1~2塔目 前処理フィルタ 3 塔目 1 前処理フィルタ3塔目 4 塔目 1 前処理フィルタ4塔目 1~3 塔目 吸着塔 1~3 塔目 3 4 塔目 吸着塔 4 塔目 吸着塔 1 5 塔目 吸着塔5塔目 1

表1 評価対象設備・機器(サブドレン他浄化設備)

1.2 放射能条件の設定

サブドレン他浄化設備の放射能条件は以下の事項を考慮して設定する。

- ・ 前処理フィルタ及び吸着塔は、各々が交換直前で放射性物質の捕捉量又は吸着量が最大 になっているものとする。
- ・ 前処理フィルタ1~2は、フィルタ2塔に分散する放射性物質の全量が前処理フィルタ2で捕捉されているものとする。
- ・ 吸着塔 $1 \sim 3$ は、吸着塔 3 塔に分散する放射性物質の全量が吸着塔 1 で吸着されているものとする。

以上

2.2.2 敷地内各施設からの直接線ならびにスカイシャイン線による実効線量(その3)

2.2.2.1 線量の評価方法

(1) 線量評価点

施設と評価点との高低差を考慮し、各施設からの影響を考慮した敷地境界線上(図 2 . 2 - 1)の最大実効線量評価地点(図 2 . 2 . 2 - 2)における直接線及びスカイシャイン線による実効線量を算出する。

(2)評価に使用するコード

MCNP 等,他の原子力施設における評価で使用実績があり、信頼性の高いコードを使用する。

(3)線源及び遮蔽

線源は各施設が内包する放射性物質量に容器厚さ、建屋壁、天井等の遮蔽効果を考慮して設定する。内包する放射性物質量や、遮蔽が明らかでない場合は、設備の表面線量率を測定し、これに代えるものとする。

対象設備は事故処理に係る使用済セシウム吸着塔保管施設, 廃スラッジ貯蔵施設, 貯留設備(タンク類), 固体廃棄物貯蔵庫, 使用済燃料乾式キャスク仮保管設備及び瓦礫類, 伐採木の一時保管エリア等とし, 現に設置あるいは現時点で設置予定があるものとする。

2.2.2.2 各施設における線量評価

2.2.2.2.1 使用済セシウム吸着塔保管施設,廃スラッジ貯蔵施設及び貯留設備(タンク類) 使用済セシウム吸着塔保管施設,廃スラッジ貯蔵施設及び貯留設備(タンク類) は,現に設置,あるいは設置予定のある設備を評価する。使用済セシウム吸着塔一時保管施設におけるセシウム吸着装置(KURION)吸着塔については,「2.2.2 敷地内各施設からの直接線ならびにスカイシャイン線による実効線量(その1)」と同様に,平成24年7月7日までに使用済セシウム吸着塔一時保管施設に保管した使用済吸着塔の線量率測定結果をもとに線源条件を設定する。(添付資料-1)

貯留設備(タンク類) は、設置エリア毎に線源を設定する。全てのタンク類について、タンクの形状をモデル化する。濃縮廃液貯槽の放射能濃度は、水分析結果を基に線源条件を設定する。RO 濃縮水貯槽のうち RO 濃縮水貯槽 6 (H5 エリア),9 (H5 北エリア),12 (Eエリア),13 (Cエリア),14 (G6 エリア),15 (H8 エリア),16 (G4 エリア),17 (G3 エリア),18 (J1 エリア), D エリア及びろ過水タンクの放射能濃度は、水分析結果を基に線源条件を設定する。RO 濃縮水貯槽のうち RO 濃縮水貯槽 2 (H1 東エリア),3 (H2 エリア),4 (H4 エリア),5 (H4 東エリア),7 (H6 エリア),8 (H4 北エリア),10 (H6 北エリア),11 (H3 エリア)及び RO 濃縮水受タンクについては、RO 濃縮水貯槽 6 (H5 エリア)以外の RO

濃縮水を貯留するタンクの水分析結果から、各核種濃度の最大値を放射能濃度として設定する。サプレッションプール水サージタンク及び廃液 RO 供給タンクについては、平成 25年4月から8月までに採取した淡水化装置入口水の水分析結果の平均値を放射能濃度として設定する。Sr 処理水貯槽(K2 エリア)及び Sr 処理水貯槽(K1 南エリア)については、RO 濃縮水処理設備にて処理予定の RO 濃縮水貯槽(D, E, G6 北エリア)のうち、最も放射能濃度が高い RO 濃縮水貯槽(G6 北エリア)の RO 濃縮水を処理した場合を想定し、各核種の放射能濃度を設定する。また、平成 27年3月末現在、多核種除去設備等で処理中のため水位が満水でないタンクについては、水位に応じた評価を実施する。RO 濃縮水貯槽2(H1東エリア)、3(H2 エリア)、4(H4 エリア)、6(H5 エリア)、7(H6 エリア)、10(H6 北エリア)、17(G3 エリア) D群およびろ過水タンクは残水高さを1.5m、RO 濃縮水貯槽18(J1 エリア)、B 群は残水高さを2.0m、RO 濃縮水貯槽5(H4 東エリア)、8(H4 北エリア)及び18(J1 エリア) G 群は水位を満水の半分とする。

(1) 使用済セシウム吸着塔一時保管施設

a. 第一施設

容 量:セシウム吸着装置吸着塔:536体

第二セシウム吸着装置吸着塔:142体

i.セシウム吸着装置(KURION)吸着塔

放 射 能 強 度:低線量吸着塔 Cs-134:約2.2×10¹⁴Bq

Cs-136:約4.1×10¹¹Bq

Cs-137:約2.6×10¹⁴Bq

中線量吸着塔 Cs-134:約5.6×1014Bq

Cs-136:約1.1×10¹²Bq

Cs-137:約6.7×10¹⁴Bq

高線量吸着塔 Cs-134:約3.8×10¹³Bq

Cs-136:約7.2×10¹⁰Bq

Cs-137:約4.6×10¹³Bg

遮 蔽:吸着塔側面:鉄 177.8mm(高線量吸着塔 85.7mm)

吸着塔一次蓋:鉄222.5mm(高線量吸着塔174.5mm)

吸着塔二次蓋:鉄 127mm (高線量吸着塔 55mm)

コンクリート製ボックスカルバート:203mm(蓋厚さ403mm),

密度 2.30g/cm³

ボックスカルバート追加コンクリート遮蔽(施設西端、厚さ

200mm, 密度 2.30g/cm³)

ボックスカルバート間通路土嚢: 高さ 4m, 密度 1.8g/cm³)

評価地点までの距離:約240m

線源の標高:約35m

ii. 第二セシウム吸着装置 (SARRY) 吸着塔

放射能強度: Cs-134:3.0×10¹⁵Bq

 $Cs-137: 3.0 \times 10^{15} Bq$

遮 蔽:吸着塔側面:鉄 35mm, 鉛 190.5mm

吸着塔上面: 鉄 35mm, 鉛 250.8mm

評価地点までの距離:約240m線源の標高:約35m

評 価 結 果:約2.72×10-1mSv/年

(セシウム吸着装置吸着塔:196体,第二セシウム吸着装置吸

着塔:112体に制限した場合)

b. 第二施設

容 量: 高性能容器 (HIC): 736 体

放 射 能 強 度:表2.2.2-1参照

遮 蔽: コンクリート製ボックスカルバート: 203mm (蓋厚さ 400mm),

密度 2.30g/cm³

評価地点までの距離:約210m

線 源 の 標 高:約35m

評 価 結 果:約1.60×10⁻¹mSv/年

c. 第三施設

室 量:高性能容器:3,456体

放 射 能 強 度:表2.2.2-1参照

密度 2.30g/cm³

蓋:重コンクリート 400mm, 密度 3.20g/cm³

評価地点までの距離:約180m

線 源 の 標 高:約35m

評 価 結 果:約1.74×10⁻²mSv/年

d. 第四施設

容 量:セシウム吸着装置吸着塔:680体

第二セシウム吸着装置吸着塔:212体

i.セシウム吸着装置 (KURION) 吸着塔

放 射 能 強 度:低線量吸着塔 Cs-134:約2.2×10¹⁴Bq

Cs-136:約4.1×10¹¹Bq

Cs-137:約2.6×10¹⁴Bq

中線量吸着塔 Cs-134:約5.6×1014Bq

Cs-136:約1.1×10¹²Bq

Cs-137:約6.7×10¹⁴Bq

高線量吸着塔 Cs-134:約3.8×1013Bq

Cs-136:約7.2×10¹⁰Bq

Cs-137:約4.6×10¹³Bq

遮 蔽:吸着塔側面:鉄177.8mm(高線量吸着塔85.7mm)

吸着塔一次蓋:鉄 222.5mm (高線量吸着塔 174.5mm) 吸着塔二次蓋:鉄 127mm (高線量吸着塔 55mm)

コンクリート製ボックスカルバート:203mm(蓋厚さ400mm),

密度 2.30g/cm³

評価地点までの距離 約 1030m 線 源 の 標 高:約 36m

ii. 第二セシウム吸着装置 (SARRY) 吸着塔

放射能強度: Cs-134:3.0×10¹⁵Bq

 $Cs-137: 3.0 \times 10^{15}Bq$

遮 蔽:吸着塔側面:鉄 35mm, 鉛 190.5mm

吸着塔上面:鉄 35mm, 鉛 250.8mm

評価地点までの距離:約1030m

線 源 の 標 高:約36m

評 価 結 果:約1.46×10⁻³mSv/年

表2.2.2ー1 評価対象核種及び放射能濃度(1/2)

	放射能濃度 (Bq/cm³)			
核種	スラリー	スラリー	四类社の	
	(鉄共沈処理)	(炭酸塩沈殿処理)	吸着材 3	
Fe-59	5. 55E+02	1. 33E+00	0.00E+00	
Co-58	8. 44E+02	2. 02E+00	0.00E+00	
Rb-86	0.00E+00	0.00E+00	9. 12E+04	
Sr-89	1. 08E+06	3.85E+05	0.00E+00	
Sr-90	2.44E+07	8. 72E+06	0.00E+00	
Y-90	2. 44E+07	8. 72E+06	0.00E+00	
Y-91	8. 12E+04	3. 96E+02	0.00E+00	
Nb-95	3. 51E+02	8. 40E-01	0.00E+00	
Tc-99	1. 40E+01	2. 20E-02	0.00E+00	
Ru-103	6. 37E+02	2. 01E+01	0.00E+00	
Ru-106	1. 10E+04	3. 47E+02	0.00E+00	
Rh-103m	6. 37E+02	2. 01E+01	0.00E+00	
Rh-106	1. 10E+04	3. 47E+02	0.00E+00	
Ag-110m	4. 93E+02	0.00E+00	0.00E+00	
Cd-113m	0.00E+00	5. 99E+03	0.00E+00	
Cd-115m	0.00E+00	1.80E+03	0.00E+00	
Sn-119m	6.72E+03	0.00E+00	0.00E+00	
Sn-123	5.03E+04	0.00E+00	0.00E+00	
Sn-126	3.89E+03	0.00E+00	0.00E+00	
Sb-124	1.44E+03	3.88E+00	0.00E+00	
Sb-125	8. 99E+04	2. 42E+02	0.00E+00	
Te-123m	9.65E+02	2. 31E+00	0.00E+00	
Te-125m	8. 99E+04	2. 42E+02	0.00E+00	
Te-127	7. 96E+04	1. 90E+02	0.00E+00	
Te-127m	7. 96E+04	1. 90E+02	0.00E+00	
Te-129	8.68E+03	2. 08E+01	0.00E+00	
Te-129m	1. 41E+04	3. 36E+01	0.00E+00	
I-129	0.00E+00	0. 00E+00	0.00E+00	
Cs-134	0. 00E+00	0. 00E+00	2. 61E+05	
Cs-135	0.00E+00	0. 00E+00	8. 60E+05	
Cs-136	0.00E+00	0.00E+00	9. 73E+03	

表2.2.2ー1 評価対象核種及び放射能濃度(2/2)

	放射能濃度 (Bq/cm³)			
核種	スラリー (鉄共沈処理)	スラリー (炭酸塩沈殿処理)	吸着材 3	
Cs-137	0.00E+00	0.00E+00	3. 59E+05	
Ba-137m	0.00E+00	0.00E+00	3. 59E+05	
Ba-140	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	
Ce-141	1. 74E+03	8. 46E+00	0.00E+00	
Ce-144	7. 57E+03	3. 69E+01	0.00E+00	
Pr-144	7. 57E+03	3. 69E+01	0.00E+00	
Pr-144m	6. 19E+02	3. 02E+00	0.00E+00	
Pm-146	7. 89E+02	3.84E+00	0.00E+00	
Pm-147	2. 68E+05	1. 30E+03	0. 00E+00	
Pm-148	7. 82E+02	3. 81E+00	0.00E+00	
Pm-148m	5. 03E+02	2.45E+00	0.00E+00	
Sm-151	4. 49E+01	2.19E-01	0.00E+00	
Eu-152	2. 33E+03	1. 14E+01	0.00E+00	
Eu-154	6. 05E+02	2.95E+00	0.00E+00	
Eu-155	4. 91E+03	2. 39E+01	0.00E+00	
Gd-153	5. 07E+03	2. 47E+01	0.00E+00	
Tb-160	1. 33E+03	6. 50E+00	0.00E+00	
Pu-238	2. 54E+01	1. 24E-01	0.00E+00	
Pu-239	2. 54E+01	1.24E-01	0.00E+00	
Pu-240	2. 54E+01	1.24E-01	0.00E+00	
Pu-241	1. 13E+03	5. 48E+00	0.00E+00	
Am-241	2. 54E+01	1.24E-01	0.00E+00	
Am-242m	2. 54E+01	1.24E-01	0.00E+00	
Am-243	2. 54E+01	1. 24E-01	0.00E+00	
Cm-242	2. 54E+01	1.24E-01	0.00E+00	
Cm-243	2. 54E+01	1. 24E-01	0.00E+00	
Cm-244	2. 54E+01	1. 24E-01	0. 00E+00	
Mn-54	1. 76E+04	4. 79E+00	0.00E+00	
Co-60	8. 21E+03	6. 40E+00	0. 00E+00	
Ni-63	0.00E+00	8. 65E+01	0.00E+00	
Zn-65	5. 81E+02	1. 39E+00	0.00E+00	

(2) 廃スラッジ一時保管施設

合 計 容 量:約630m3

放射能濃度:約1.0×107Bq/cm3

遮 蔽: 炭素鋼 25mm, コンクリート 1,000mm (密度 2.1g/cm³)

(貯蔵建屋外壁で 1mSv/時)

評価地点までの距離:約380m 線 源 の 標 高:約34m

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(3) 高濃度滞留水受タンク

合 計 容 量:約2,800m3

放射 能 濃 度:約1.0×10⁷Bq/cm³

遮 蔽: SS400 9mm, 盛土 2,500mm (密度 1.2g/cm³)

(満水時の地表で 0.04 µ Sv/時)

評価地点までの距離:約380m線源の標高:約35m

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(4) 濃縮廃液貯槽 (H2 エリア), 濃縮水タンク

合 計 容 量:約10,000m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm または 9mm)

上面: SS400 (9mm)

評価点までの距離:約720m,約420m

線 源 の 標 高:約34m

評 価 結 果:約9.53×10⁻³ mSv/年

(5) RO 濃縮水貯槽

a. 廃止 (RO 濃縮水貯槽 1 (H1 エリア))

b. RO 濃縮水貯槽 2 (H1 東エリア)

容 量:約13,000m3

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約890m

線 源 の 標 高:約34m

c. RO 濃縮水貯槽 3 (H2 エリア)

容 量:約30,000m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面:SS400 (6mm)

評価点までの距離:約680m

線 源 の 標 高:約34m

評 価 結 果:約2.82×10⁻³mSv/年

d. RO 濃縮水貯槽 4(H4 エリア)

容 量:約21,000m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

上面: SS400 (6mm または 4.5mm)

評価点までの距離:約610m

線 源 の 標 高:約34m

評 価 結 果:約4.56×10⁻³mSv/年

e. RO 濃縮水貯槽 5 (H4 東エリア)

容 量:約13,000m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約570m

線源の標高:約34m

f. RO 濃縮水貯槽 6 (H5 エリア)

容 量:A:約4,200m³, B:約5,300m³, C:約7,400m³, D:約7,400m³

放 射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約500m

線 源 の 標 高:約34m

評 価 結 果:約1.89×10⁻²mSv/年

g. RO 濃縮水貯槽 7 (H6 エリア)

容 量:約8,400m³

放 射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約450m

線 源 の 標 高:約34m

評 価 結 果:約1.21×10⁻²mSv/年

h. RO 濃縮水貯槽 8 (H4 北エリア)

容 量:約14,000m³

放射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約660m

線 源 の 標 高:約34m

i. RO 濃縮水貯槽 9 (H5 北エリア)

容 量:約8,400m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約590m

線源の標高:約34m

j. RO 濃縮水貯槽 10 (H6 北エリア)

容 量:約17,000m3

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約480m

線 源 の 標 高:約34m

k. RO 濃縮水貯槽 11 (H3 エリア)

容 量:約12,000m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約790m

線 源 の 標 高:約34m

評 価 結 果:約8.85×10⁻⁴mSv/年

1. RO 濃縮水貯槽 12 (E エリア)

容 量:約52,000m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約700m

線 源 の 標 高:約34m

m. RO 濃縮水貯槽 13 (Cエリア)

容 量:約14,000m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約360m

線源の標高:約35m

n. RO 濃縮水貯槽 14 (G6 エリア)

容 量: A, B:約10,000m³, C, D:約9,300m³

放 射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (9mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約150m

線 源 の 標 高:約35m

o. RO 濃縮水貯槽 15 (H8 エリア)

客 量:約17,000m³

放 射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面:SS400 (6mm)

評価点までの距離:約780m

線 源 の 標 高:約34m

評 価 結 果:約1.18×10⁻⁵mSv/年

p. RO 濃縮水貯槽 16 (G4 南エリア)

容 量:約18,000m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約300m

線 源 の 標 高:約35m

評 価 結 果:約2.86×10⁻²mSv/年

q. RO 濃縮水貯槽 17 (G3 エリア)

容 量:約49,000m³

放 射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面:SS400 (6mm)

評価点までの距離:約270m,約160m

線 源 の 標 高:約34m

r. RO 濃縮水貯槽 18 (J1 エリア)

容 量:約37,000m3

放 射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面: SS400 (6mm)

評価点までの距離:約150m,約190m

線 源 の 標 高:約36m

(6) サプレッションプール水サージタンク

容 量:約6,800m³

放 射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SM41A(15.5mm)

上面: SM41A (6mm)

評価点までの距離:約550m

線源の標高:約9m

評 価 結 果:約1.87×10⁻³mSv/年

(7) RO 処理水一時貯槽

貯蔵している液体の放射能濃度が 10⁻²Bq/cm³程度と低いため、評価対象外とする。

(8) RO 処理水貯槽

貯蔵している液体の放射能濃度が 10⁻²Bq/cm³程度と低いため、評価対象外とする。

(9) 受タンク等

合 計 容 量:約2,100m³

放射能濃度:表2.2.2-2参照

上面: SS400 (9mm または 4.5mm)

評価点までの距離:約370m,約380m,約420m

線 源 の 標 高:約34m

評 価 結 果:約3.73×10⁻²mSv/年

(10) ろ過水タンク

容 量:約4,600m3

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SM400C(18mm), SS400 (12mm, 10mm, 8mm)

上面: SS400 (4.5mm)

評価点までの距離:約1430m

線 源 の 標 高:約40m

評 価 結 果 約 0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

・する

(11) RO 濃縮水貯槽及び濃縮廃液貯槽 (Dエリア)

容 量:約31,000m³(RO濃縮水貯槽)

約 10,000m3 (濃縮廃液貯槽)

放射能濃度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (12mm)

上面:SS400 (9mm)

評価点までの距離:約820m

線 源 の 標 高:約34m

(12)Sr 処理水貯槽

a. Sr 処理水貯槽 (K2 エリア)

容 量:約28,000m³

放 射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SS400 (15mm)

上面: SS400 (9mm)

評価点までの距離:約1340m

線 源 の 標 高:約35m

評 価 結 果 約 0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

b. Sr 処理水貯槽 (K1 南エリア)

容 量:約11,600m³

放 射 能 濃 度:表2.2.2-2参照

遮 蔽:側面:SM400C(12mm)

上面: SM400C (12mm)

評価点までの距離:約 1240m

線 源 の 標 高:約35m

評価結果約0.0001mSv/年未満※影響が小さいため線量評価上無視

する

(13) ブルータンクエリア A1

エ リ ア 面 積:約490m² 積 上 げ 高 さ:約6.3m

表 面 線 量 率:約0.017mSv/時(実測値)

放射能濃度比:表2.2.2-2「RO濃縮水貯槽2,3,4,5,7,8,10,11」の核

種比率

評価点までの距離:約340m線 源 の 標 高:約34m線 源 形 状:四角柱

評 価 結 果:約1.15×10⁻²mSv/年

(14) ブルータンクエリア A2

エ リ ア 面 積:約490m² 積 上 げ 高 さ:約6.3m

表 面 線 量 率:約0.002mSv/時(実測値)

放射能濃度比:表2.2.2-2 「RO濃縮水貯槽2,3,4,5,7,8,10,11」の核

種比率

評価点までの距離:約330m線源の標高:約34m線源形状:四角柱

評 価 結 果:約1.46×10⁻³mSv/年

(15) ブルータンクエリア B

エ リ ア 面 積:約5,700m²

積 上 げ 高 さ:約6.3m

表 面 線 量 率:約0.050mSv/時

放射能濃度比:表2.2.2-2「RO濃縮水貯槽2,3,4,5,7,8,10,11」の核

種比率

評価点までの距離:約730m 線源の標高:約35m 線源形状:四角柱

(16) ブルータンクエリア C1

エ リ ア 面 積:約310m² 積 上 げ 高 さ:約5.9m

表 面 線 量 率:約1.000mSv/時

放射能濃度比:表2.2.2-2「濃縮廃液貯槽」の核種比率

評価点までの距離:約620m線 源 の 標 高:約35m線 源 形 状:四角柱

評 価 結 果:約1.10×10⁻²mSv/年

(17) ブルータンクエリア C2

エ リ ア 面 積:約280m² 積 上 げ 高 さ:約5.9m

表 面 線 量 率:約0.050mSv/時(実測値)

放射能濃度比:表2.2.2-2「濃縮廃液貯槽」の核種比率

評価点までの距離:約620m線源の標高:約35m線源形状:四角柱

(18) ブルータンクエリア C3

エ リ ア 面 積:約2,000m² 積 上 げ 高 さ:約5.9m

表 面 線 量 率:約0.015mSv/時(実測値)

放射能濃度比:表2.2.2-2「濃縮廃液貯槽」の核種比率

評価点までの距離:約620m線 源 の 標 高:約35m線 源 形 状:四角柱

(19) ブルータンクエリア C4

エ リ ア 面 積:約270m² 積 上 げ 高 さ:約6.3m

表 面 線 量 率:約0.050mSv/時

放射能濃度比:表2.2.2-2「RO濃縮水貯槽2,3,4,5,7,8,10,11」の核

種比率

評価点までの距離:約630m線 源 の 標 高:約35m線 源 形 状:四角柱

表2.2.2ー2 評価対象核種及び放射能濃度

				放射	能濃度(Bq/	cm ³)		
		Cs-134	Cs-137 (Ba-137m)	Co-60	Mn-54	Sb-125 (Te-125m)	Ru-106 (Rh-106)	Sr-90 (Y-90)
(a)濃縮廃液貯槽								
濃縮廃液貯槽,濃線	濃縮廃液貯槽, 濃縮水タンク		3. 7E+01	1. 7E+01	7. 9E+01	4. 5E+02	7. 4E+00	2. 8E+05
(b)RO 濃縮水貯槽								
RO 濃縮水則	宁槽	E 00.01	0.00.01	0.00.01	4 50.01	1 00.00	0.45.04	0.48.05
2, 3, 4, 5, 7, 8,	10, 11	5. 9E+01	9. 9E+01	2. 3E+01	4. 5E+01	1. 2E+02	9. 1E+01	2. 1E+05
	A	8. 7E+00	1.5E+01	2.7E+00	4. 9E+00	1. 2E+02	1. 3E+02	4. 1E+05
RO 濃縮水貯槽 6	В	8. 1E+00	8. 0E+00	2.5E+00	4. 1E+00	8. 7E+01	9.8E+01	2. 9E+05
NO (長州日/八只) 7曾 O	С	8. 9E+00	2. 3E+01	5. 0E+00	6. 9E+00	8. 7E+01	7.6E+01	2. 5E+05
	D	7. 3E+00	8. 1E+00	2.8E+00	4. 0E+00	9. 4E+01	9. 3E+01	2. 7E+05
RO 濃縮水貯	槽 9	1. 2E+00	3. 7E+00	4.6E-01	4. 1E-01	1. 4E+01	1. 1E+01	1.8E+04
RO 濃縮水貯槽 12	A, E	1.6E+00	6. 2E+00	2.9E-01	2. 7E-02	3. 2E+00	4.0E-01	4. 0E+02
NU (辰州日/八只) 1管 12	В, С, D	2. 7E+00	8. 6E+00	4. 9E+00	1.4E+00	3. 7E+01	1. 3E+01	3.8E+04
RO 濃縮水貯	槽 13	2. 7E-01	3. 4E-01	4. 1E-01	1.5E-01	2. 1E+01	1.5E-01	2. 4E+04
	A, B	2. 7E-01	8. 4E-01	9. 7E-02	6.0E-02	1. 9E+01	3.3E+00	1. 2E+04
RO 濃縮水貯槽 14	C,Dの北 側7基	6. 1E-01	1. 7E+00	4. 1E-01	3. 2E-01	1. 2+01	5. 7E+00	1. 5E+04
	C, D の南 側 11 基	9. 9E-02	1. 3E-01	1.2E-01	4. 0E-02	1. 4E+01	9. 2E-02	2. 7E+03
RO 濃縮水貯	槽 15	1.3E-01	5. 7E-01	2.7E-01	3.6E-02	6. 4E+00	2. 9E-01	2. 2E+02
	A	6. 9E-02	8, 2E-02	2.0E-02	3.6E-02	7. 9E+00	8. 4E-01	1. 1E+03
RO 濃縮水貯槽 16	В	2. 4E-01	5. 5E-01	6. 7E-02	9. 4E-02	2. 5E+01	3. 3E+00	2. 3E+03
	С	2. 6E+00	7. 4E+00	7. 0E-01	1. 0E+00	6. 5E+01	4. 4E+01	5. 1E+04
	D	2. 1E+00	2. 0E+00	9.0E-01	9. 9E-01	1. 4E+01	1. 5E+01	2. 5E+04
RO 濃縮水貯槽 17	E, F, G	1.4E-01	9.8E-02	3.5E-01	7. 0E-02	6. 6E+00	1. 9E+00	2. 9E+02
	A	2. 3E-02	2. 5E-02	3. 2E-02	1. 2E-02	1.6E-01	7. 1E-02	4. 9E+01
DO 油 %	В	7. 5E-01	2. 3E+00	2.6E-01	3. 2E-01	7. 1E+00	6. 3E+00	2. 1E+04
RO 濃縮水貯槽 18	С	2. 1E+00	7. 4E+00	1.0E-01	2.4E-02	2. 9E+00	3.0E-01	3. 2E+02
G		1. 3E+00	4. 0E+00	5.4E-01	3. 3E-01	9.8E+00	5. 4E+00	2. 0E+04
(c)サプレッションプール水サ		ージタンク						
サプレッションプール水サ ージタンク		2. 1E+00	2. 3E+00	4. 9E+00	7.8E-01	1. 8E+01	8. 0E+00	4. 4E+04
(d)受タンク等								
廃液 RO 供給?	タンク	2. 1E+00	2. 3E+00	4.9E+00	7.8E-01	1.8E+01	8.0E+00	4. 4E+04

RO 濃縮水受タンク	2. 0E+00	4. 4E+00	5.8E-01	9. 9E-01	3. 5E+01	8.8E+00	7. 4E+04			
濃縮水受タンク	5. 9E+01	9. 9E+01	2. 3E+01	4. 5E+01	1. 2E+02	9. 1E+01	2. 1E+05			
(e) ろ過水タンク										
ろ過水タンク	2.3E+00	4. 3E+00	4. 0E-01	6. 3E-01	3. 4E+01	1. 2E+01	4. 7E+04			
(f)Sr 処理水貯槽	(f)Sr 処理水貯槽									
Sr 処理水貯槽(K2 エリア,	3.00F-01	5.00F-01	2.00F+00	2.00E+00	2.00E+01	3.00E+01	6.00E+03			
K1 南エリア)	3.00⊑-01	J.00E-01	2.00⊑+00	2.00⊑+00	2.00⊑+01	3.00⊑+01	0.00⊑+03			

2.2.2.2.2 瓦礫類一時保管エリア

瓦礫類の線量評価は、次に示す条件で MCNP コードにより評価する。

なお、保管エリアが満杯となった際には、実際の線源形状に近い形で MCNP コードにより 再評価することとする。(添付資料-2)

瓦礫類一時保管エリアについては、今後搬入が予想される瓦礫類の量と表面線量率を設定し、一時保管エリア全体に体積線源で存在するものとして評価する。核種は Cs-134 及び Cs-137 とする。なお、一時保管エリア U については保管する各機器の形状、保管状態を考慮した体積線源として各々評価する。また、機器本体の放射化の可能性が否定出来ないことから、核種は Co-60 とする。

評価条件における「保管済」は実測値による評価,「未保管」は受入上限値による評価を 表す。

また、実測値による評価以外の実態に近づける線量評価方法も必要に応じて適用してい く。(添付資料-3)

(1) 一時保管エリアA1

一時保管エリアA1は、高線量の瓦礫類に遮蔽を行って一時保管する場合のケース1 と遮蔽を行っていた瓦礫類を他の一時保管エリアに移動した後に低線量瓦礫類を一時保 管する場合のケース2により運用する。

(ケース1)

貯 蔵 容 量:約2,400m3

エ リ ア 面 積:約800m²

積 上 げ 高 さ:約4m

表 面 線 量 率:30mSv/時(未保管)

遮 蔽:側面(南側以外)

土嚢: 高さ約3m, 厚さ約1m, 密度約1.5g/cm³

高さ約1m, 厚さ約0.8m, 密度約1.5g/cm³

コンクリート壁: 高さ約3m, 厚さ約120mm, 密度約2.1g/cm3

鉄板:高さ約1m, 厚さ約22mm, 密度約7.8g/cm³

側面 (南側)

土嚢:厚さ約0.8m, 密度約1.5g/cm³

鉄板:厚さ約22mm, 密度約7.8g/cm3

上部

土嚢:厚さ約0.8m, 密度約1.5g/cm³ 鉄板:厚さ約22mm, 密度約7.8g/cm³

評価点までの距離:約2470m線源の標高:約48m

線 源 形 状:四角柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評価結果:約0.0001mSv/年未満※(その1)「平成25年3月末時点」

の評価結果より (ケース2) の評価結果のほうが高いため、

(ケース2) の評価結果で代表する

(ケース2)

貯 蔵 容 量:約7,000m³

エ リ ア 面 積:約1,400m2

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率: 0.01mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約2470m

線 源 の 標 高:約48m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(2) 一時保管エリアA2

一時保管エリアA2は、高線量の瓦礫類に遮蔽を行って一時保管する場合のケース1と遮蔽を行っていた瓦礫類を他の一時保管エリアに移動した後に低線量瓦礫類を一時保管する場合のケース2により運用する。

(ケース1)

貯 蔵 容 量:約4,700m³

エ リ ア 面 積:約1,500m2

積 上 げ 高 さ:約4m

表 面 線 量 率:30mSv/時(未保管)

遮 蔽:側面(東側以外)

土嚢:高さ約3m, 厚さ約1m, 密度約1.5g/cm³

高さ約1m, 厚さ約0.8m, 密度約1.5g/cm3

コンクリート壁: 高さ約3m, 厚さ約120mm, 密度約2.1g/cm3

鉄板:高さ約1m, 厚さ約22mm, 密度約7.8g/cm3

側面 (東側)

土嚢:厚さ約0.8m, 密度約1.5g/cm³

鉄板:厚さ約22mm,密度約7.8g/cm3

上部

土嚢:厚さ約0.8m, 密度約1.5g/cm3 鉄板:厚さ約22mm,密度約7.8g/cm3

評価点までの距離:約2490m

源 の 標 高:約48m 状 : 四角柱 線 源 形

カュ Z 密 度:鉄0.3g/cm³

結 果 : 約 0.0001mSv/年未満 ※ (その1) 「平成25年3月末時点」 評 価

の評価結果より (ケース2) の評価結果のほうが高いため,

(ケース2) の評価結果で代表する

(ケース2)

容 量:約12,000m³ 貯 蔵

リ ア 面 積:約2,500m²

上げ高 さ:約5m 積

表 面 線 量 率: 0.005mSv/時(未保管)

瀌 蔽: コンクリート壁:高さ 約3m,厚さ 約120mm,密度 約2.1g/cm3

評価点までの距離:約2490m

線 源 の 標 高:約48m

線 源 形 状: 円柱

カュ 度:鉄0.3g/cm³ さ 密

果 : 約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視 評 価 結

する

(3)一時保管エリアB

①エリア1

貯 量:約3,200m³ 蔵 容 リア面積:約600m2

上げ高 さ:約5m 積

表 面 線 量 率: 0.01mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約2460m

線 源 の 標 高:約48m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

②エリア2

 貯
 蔵
 容
 量:約2,100m³

 エ
 リ
 ア
 面
 積:約400m²

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率: 0.01mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約2410m 線源の標高:約48m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(4)一時保管エリアC

一時保管エリアCは、一時保管エリアP1運用開始前の場合のケース1と一時保管エリアP1運用開始後の場合のケース2により運用する。

(ケース1)

貯 蔵 容 量:約67,000m³ エ リ ア 面 積:約13,400m²

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率:約0.01mSv/時(保管済約31,000m³),0.1 mSv/時(未保管

約 9,000m³), 0.05mSv/時 (未保管約 27,000m³)

評価点までの距離:約2290m 線 源 の 標 高:約33m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(ケース2)

貯 蔵 容 量:約67,000m3

エ リ ア 面 積:約13,400m²

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率:約0.01mSv/時(保管済約31,000m³),0.1 mSv/時(未保管

約 1,000m³) , 0.025mSv/時 (未保管約 35,000m³)

評価点までの距離:約2290m

線源の標高:約33m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(5)一時保管エリアD

貯 蔵 容 量:約3,000m³(内,保管済約2,400m³,未保管約600m³)

エ リ ア 面 積:約1,000m2

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率:約0.09mSv/時(保管済),0.5mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約2180m

線 源 の 標 高:約35m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(6)一時保管エリアE1

貯 蔵 容 量:約16,000m³(内,保管済約3,200m³,未保管約12,800m³)

エ リ ア 面 積:約3,500m²

積 上 げ 高 さ:約4.5m

表 面 線 量 率:約0.11mSv/時(保管済),1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約2060m

線 源 の 標 高:約27m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

(7)一時保管エリアE2

貯 蔵 容 量:約1,800m3

エ リ ア 面 積:約500m²

積 上 げ 高 さ:約3.6m

表 面 線 量 率:10mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約1950m

線 源 の 標 高:約12m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評価結果:約0.0001mSv/年未満※影響が小さいため線量評価上無視

する

(8) 一時保管エリア F 1

貯 蔵 容 量:約650m3

エ リ ア 面 積:約220m²

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率:約1.8mSv/時(保管済)

評価点までの距離:約2020m

線 源 の 標 高:約27m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(9) 一時保管エリア F 2

貯 蔵 容 量:約7,500m3

エ リ ア 面 積:約1,500m2

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率: 0.1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約2020m

線 源 の 標 高:約27m

線 源 形 状:円柱

か き 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(10)一時保管エリア J

貯 蔵 容 量:約4,800m3

エ リ ア 面 積:約1,600m2

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.005mSv/時(未保管)

評価点までの距離 : 約300m 線 源 の 標 高 : 約35m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約1.01×10-2mSv/年

(11)一時保管エリアL

覆土式一時保管施設1槽毎に評価した。

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率:1槽目0.005mSv/時(保管済),2槽目0.005mSv/時(保管済),

3 槽目 30mSv/時 (未保管), 4 槽目 30mSv/時 (未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ1m (密度1.2g/cm³)

評価点までの距離:1槽目約2480m,2槽目約2570m,3槽目約2480m,4槽目

約 2580m

線 源 の 標 高:約36m

線 源 形 状:直方体

か さ 密 度:鉄0.5g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(12)一時保管エリアN

貯 蔵 容 量:約10,000m3

エ リ ア 面 積:約2,000m2

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率: 0.1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約530m

線 源 の 標 高:約34m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約1.87×10⁻²mSv/年

(13)一時保管エリアO

貯 蔵 容 量:約27,500m3

エ リ ア 面 積:約5,500m²

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率: 0.1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約950m 線源の標高:約24m

線源形状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約7.31×10-4mSv/年

(14) 一時保管エリアP1

貯 蔵 容 量:約85,000m3

エ リ ア 面 積:約17,000m²

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率: 0.1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約2150m

線 源 の 標 高:約27m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(15)一時保管エリアP2

貯 蔵 容 量:約9,000m3

エ リ ア 面 積:約2,000m2

積 上 げ 高 さ:約4.5m

表 面 線 量 率:1mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約2200m

線 源 の 標 高:約27m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(16) 一時保管エリアQ

貯 蔵 容 量:約6,100m³ 工 IJ ア 面 積:約1,700m² 上 げ 高 さ:約3.6m 積

線 量 率:5mSv/時(未保管) 表 面

評価点までの距離:約1230m 源 の 標 高:約34m 状 : 円柱 線 形 源

度:鉄0.3g/cm³ カュ さ 密

評 結 果 : 約5.69×10⁻⁴mSv/年 価

(17)一時保管エリアU

量: 約750m³ 貯 蔵 容 ア 面 積:約450m² 工 IJ げ さ: 約4.3m 積 上 高

表 面 線 量 率: 0.015 mSv/時(未保管約310m³), 0.020 mSv/時(未保管

約 110m³), 0.028 mSv/時 (未保管約 330m³)

評価点までの距離: 約320m 源 の 標 高: 約35m 線 線 源 形 状: 円柱

カゝ さ 密 度: 鉄7.86g/cm³またはコンクリート2.15g/cm³

果: 約1.33×10⁻²mSv/年 評 価 結

(18) 一時保管エリアW

①エリア1

貯 蔵 容 量:約23,000m³ リア面積:約5,100m² 上 げ 高 さ:約4.5m 積

線 量 率:1mSv/時(未保管) 表 面

評価点までの距離:約1370m 線 源 の 標 高:約34m 線 源 形 状: 円柱

度:鉄0.3g/cm³ カュ さ 密

果 : 約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視 評 価 結

する

②エリア2

貯蔵容量:約6,300m³エリア面積:約1,400m²

積 上 げ 高 さ:約4.5m

表 面 線 量 率:1mSv/時(未保管)

評価点までの距離 : 約1300m 線 源 の 標 高 : 約33m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

2.2.2.2.3 伐採木一時保管エリア

伐採木の線量評価は、次に示す条件で MCNP コードにより評価する。

なお、保管エリアが満杯となった際には、実際の線源形状に近い形で MCNP コードにより 再評価することとする。(添付資料-2)

伐採木一時保管エリアについては、今後搬入が予想される伐採木の量と表面線量率を設定し、一時保管エリア全体に体積線源で存在するものとして評価する。核種は Cs-134 及び Cs-137 とする。

評価条件における「未保管」は受入上限値による評価を表す。

また、実測値による評価以外の実態に近づける線量評価方法も必要に応じて適用してい く。(添付資料-3)

(1)一時保管エリアG

①エリア1

 貯
 蔵
 容
 量:約8,400m³

 貯
 蔵
 面
 積:約2,800m²

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ 0.7m (密度 1.2g/cm³)

評価点までの距離:約2760m

線 源 の 標 高:約31m

線 源 形 状:円柱

か き 密 度:木0.1g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

②エリア2

貯 蔵 容 量:約18,600m3

貯 蔵 面 積:約6,200m²

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ0.7m (密度1.2g/cm³)

評価点までの距離:約2620m

線源の標高:約31m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:木0.1g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(2)一時保管エリアH

貯 蔵 容 量:約15,000m3

貯 蔵 面 積:約5,000m²

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ 0.7m(密度 1.2g/cm³)

評価点までの距離:約2370m

線 源 の 標 高:約54m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:木0.1g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

なお、当該エリアには表面線量率がバックグランド線量率と同等以下の伐採木(幹根) も一時保管する。

(3)一時保管エリア I

表面線量率がバックグランド線量率と同等以下の伐採木(幹根)を一時保管するため, 評価対象外とする。

(4) 一時保管エリアM

表面線量率がバックグランド線量率と同等以下の伐採木(幹根)を一時保管するため, 評価対象外とする。

(5)一時保管エリアR

貯 蔵 容 量:約6,900m³

貯 蔵 面 積:約2,300m²

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ 0.5m (密度 1.2g/cm³)

評価点までの距離 : 約880m 線 源 の 標 高 : 約36m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:木0.1g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(6)一時保管エリアS

貯 蔵 容 量:約11,400m3

貯 蔵 面 積:約3,800m²

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ 0.5m (密度 1.2g/cm³)

評価点までの距離:約610m

線 源 の 標 高:約34m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:木0.1g/cm³

(7)一時保管エリアT

貯 蔵 容 量:約23,100m3

貯 蔵 面 積:約7,700m²

積 上 げ 高 さ:約3m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

遮 蔽:覆土:厚さ0.7m (密度1.2g/cm³)

評価点までの距離:約410m

線 源 の 標 高:約46m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:木0.1g/cm³

評 価 結 果:約5.41×10⁻³mSv/年

(8)一時保管エリアV

貯 蔵 容 量:約15,000m3

貯 蔵 面 積:約3,000m²

積 上 げ 高 さ:約5m

表 面 線 量 率: 0.3mSv/時(未保管)

評価点までの距離:約1010m

線 源 の 標 高:約35m

線 源 形 状:円柱

か さ 密 度:木0.05g/cm³

なお、当該エリアには表面線量率がバックグランド線量率と同等以下の伐採木(幹根) も一時保管する。

2.2.2.2.4 使用済燃料乾式キャスク仮保管設備

使用済燃料乾式キャスク仮保管設備については、線源スペクトル、線量率、乾式キャスク本体の寸法等の仕様は、工事計画認可申請書又は核燃料輸送物設計承認申請書等、乾式キャスクの設計値及び収納する使用済燃料の収納条件に基づく値とする。なお、乾式キャスクの線量率は、側面、蓋面、底面の3領域に分割し、ガンマ線、中性子線毎にそれぞれ表面から1mの最大線量率で規格化する。乾式キャスクの配置は、設備の配置設計を反映し、隣接する乾式キャスク等による遮蔽効果を考慮し、敷地境界における直接線及びスカイシャイン線の合計の線量率を評価する。

貯 蔵 容 量 65 基(乾式貯蔵キャスク 20 基及び輸送貯蔵兼用キャスク 45 : _{基)}

エ リ ア 面 積:約80m×約96m

遮 蔽: コンクリートモジュール 200mm(密度 2.15g/cm³)

評価点までの距離:約1290m

評価 結果の種類: MCNP コードによる評価結果

線 源 の 標 高:約39m

評価結果、約 0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

2.2.2.2.5 固体廃棄物貯蔵庫

固体廃棄物貯蔵庫の線量評価は、次に示す条件でMCNP コードにより評価する。

固体廃棄物貯蔵庫については、放射性固体廃棄物や一部を活用して瓦礫類、使用済保護衣等を保管、または一時保管するため、実測した線量率に今後の活用も考慮した表面線量率を設定し、核種をCo-60として評価するものとする。

第6~第8固体廃棄物貯蔵庫地下には、放射性固体廃棄物や事故後に発生した瓦礫類を保管するが、遮蔽効果が高いことから地下保管分については、設置時の工事計画認可申請書と同様に評価対象外とする。

また、実測値による評価以外の実態に近づける線量評価方法も必要に応じて適用してい く。(添付資料-3)

(1)第1固体廃棄物貯蔵庫

財蔵容量:約3,600m³エリア面積:約1,100m²積上げ高さ:約3.2m

表 面 線 量 率:約0.1mSv/時

遮 蔽: 天井及び壁: 鉄板厚さ 約 0.5mm

評価地点までの距離 : 約 1430m 線 源 の 標 高 : 約 34m 線 源 形 状 : 直方体

か き 密 度:コンクリート2.0g/cm³

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(2)第2固体廃棄物貯蔵庫

財蔵容量:約6,700m³エリア面積:約2,100m²積上げ高さ:約3.2m表面線量率:約5mSv/時

遮 蔽: 天井及び壁: コンクリート 厚さ 約 180mm, 密度 約 2.2g/cm³

評価地点までの距離 : 約1470m 線 源 の 標 高 : 約34m 線 源 形 状 : 直方体

か さ 密 度: コンクリート 2.0g/cm³

評価結果:約0.0001mSv/年未満※影響が小さいため線量評価上無視

する

(3) 第 3 固体廃棄物貯蔵庫

財蔵容量:約7,400m³エリア面積:約2,300m²積上げ高さ:約3.2m

面 線 量 率:約0.1mSv/時 表

遮 蔽: 天井及び壁: コンクリート 厚さ 約180mm, 密度 約2.2g/cm3

評価地点までの距離 : 約1480m 源 の 標 高:約43m 線 源 形 状 : 直方体

さ 度 : コンクリート 2.0g/cm³ カュ 密

評 価 結 果 : 約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(4)第4固体廃棄物貯蔵庫

貯 蔵 容 量:約7,400m³ リ ア 面 積:約2,300m² 工 積 上 げ 高 さ:約3.2m

量 率:約0.5mSv/時 表 面 線

瀌 蔽: 天井及び壁: コンクリート 厚さ 約700mm, 密度 約2.2g/cm3

評価地点までの距離 : 約1470m 源 の 標 高:約43m 線 形 状:直方体 源

カュ さ 密 度: コンクリート 2.0g/cm³

評 価 結 果 :約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

(5)第5固体廃棄物貯蔵庫

表

面

線

量:約2,500m³ 貯 蔵 容 エ リ ア 面 積:約800m² 積 上 げ 高 さ:約3.2m 量 率:約0.5mSv/時

瀌 蔽: 天井及び壁: コンクリート 厚さ 約500mm, 密度 約2.2g/cm3

評価地点までの距離 : 約1420m 線 源 の 標 高:約43m 線 源 形 状 : 直方体

度: コンクリート 2.0g/cm³ カュ さ 密

価 果 : 約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視 評 結

する

(6)第6固体廃棄物貯蔵庫

貯 蔵 容 量:約12,200m³(1階部分)

エ リ ア 面 積:約3,800m² 積 上 げ 高 さ:約3.2m

表 面 線 量 率:約0.5mSv/時

遮 蔽: 天井及び壁: コンクリート 厚さ 約500mm, 密度 約2.2g/cm³

評価地点までの距離 : 約 1450m 線 源 の 標 高 : 約 43m 線 源 形 状 : 直方体

評価結果:約0.0001mSv/年未満※影響が小さいため線量評価上無視

する

※地下に瓦礫類を一時保管することを考慮している。

(7)第7固体廃棄物貯蔵庫

貯 蔵 容 量:約17,200m³(1階部分)

エ リ ア 面 積:約5,400m² 積 上 げ 高 さ:約3.2m

表 面 線 量 率:約0.5mSv/時

遮 蔽: 天井及び壁: コンクリート 厚さ 約500mm, 密度 約2.2g/cm³

評価地点までの距離 : 約1450m 線 源 の 標 高 : 約43m 線 源 形 状 : 直方体

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

※地下に瓦礫類を一時保管することを考慮している。

(8) 第8固体廃棄物貯蔵庫

貯 蔵 容 量:約17,200m³(1階部分)

エ リ ア 面 積:約5,400m²
 積 上 げ 高 さ:約3.2m
 表 面 線 量 率:約0.5mSv/時

遮 蔽: 天井及び壁: コンクリート 厚さ 約 600mm, 密度 約 2.2g/cm³

評価地点までの距離 : 約 1450m 線 源 の 標 高 : 約 43m 線 源 形 状 : 直方体

評価結果:約0.0001mSv/年未満※影響が小さいため線量評価上無視

する

※地下に瓦礫類を一時保管することを考慮している。

2.2.2.2.6 ドラム缶等仮設保管設備

ドラム缶等仮設保管設備の線量評価は、次に示す条件で MCNP コードにより評価する。

ドラム缶等仮設保管設備は、事故前に固体廃棄物貯蔵庫に保管されていた放射性固体廃棄物を仮置きするため、収納スペース内の直方体体積線源、核種を Co-60 として評価する。また、評価条件における「保管済」は実測値による評価、「未保管」は受入上限値による評価を表す。

また、実測値による評価以外の実態に近づける線量評価方法も必要に応じて適用してい く。(添付資料-3)

貯 蔵 容 量:約23,000本(ドラム缶換算)

(内, ドラム缶約 15,000 本:未保管, 大型廃棄物約 8,000

本 (ドラム缶換算):保管済)

表 面 線 量 率: 0.1mSv/時(ドラム缶:未保管),約 0.002mSv/時(大型廃棄

物:保管済)

(1)ドラム缶等仮設保管設備(ドラム缶)

貯 蔵 容 量:約9,300m3

エ リ ア 面 積:約3,000m²

積 上 げ 高 さ:約3.1m

表 面 線 量 率: 0.1mSv/時(未保管)

線 源 形 状:直方体

評価地点までの距離 : 約1160m

線 源 の 標 高:約39m

か さ 密 度:鉄0.7g/cm³

(2)ドラム缶等仮設保管設備(大型廃棄物)

貯 蔵 容 量:約6,200m³

エ リ ア 面 積:約2,000m2

積 上 げ 高 さ:約3.1m

表 面 線 量 率:約0.002mSv/時(保管済)

線 源 形 状:直方体

評価地点までの距離 : 約1210m

線 源 の 標 高:約39m

か さ 密 度:鉄0.3g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

する

2.2.2.2.7 多核種除去設備

多核種除去設備については、各機器に表 2. 2. 2 - 3 及び表 2. 2. 2 - 4 に示す核種、放射能濃度が内包しているとし、制動エックス線を考慮したガンマ線線源強度を核種生成減衰計算コード ORIGEN-S により求め、3 次元モンテカルロ計算コード MCNP により敷地境界における実効線量を評価した。

放射能強度:表2.2.2-3,表2.2.2-4参照

鉄(循環タンク用遮蔽材) 100mm

鉄(吸着塔用遮蔽材) 50mm

鉛(クロスフローフィルタ他用遮蔽材) 8mm, 4mm

鉛(循環弁スキッド、クロスフローフィルタスキッド) 18mm,

9mm

評価地点までの距離 : 約1230m 線 源 の 標 高:約37m

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

表 2. 2. 2-3 評価対象核種及び放射能濃度 (汚染水・スラリー・前処理後の汚染水) (1/2)

			放射能源	農度(Bq∕cm³)	
No.	核種	汚染水	スラリー	スラリー	前処理後の
		(処理対象水)	(鉄共沈処理)	(炭酸塩沈殿処理)	汚染水
1	Fe-59	3. 45E+00	5. 09E+02	9. 35E-01	1.06E-02
2	Co-58	5. 25E+00	7. 74E+02	1. 42E+00	1. 61E-02
3	Rb-86	2. 10E+01	0. 00E+00	0.00E+00	4. 19E+00
4	Sr-89	2. 17E+04	1. 85E+05	3. 74E+05	3. 28E+01
5	Sr-90	4. 91E+05	4. 18E+06	8. 47E+06	7. 42E+02
6	Y-90	4. 91E+05	4. 18E+06	8. 47E+06	7. 42E+02
7	Y-91	5. 05E+02	7. 44E+04	2. 79E+02	3. 03E-03
8	Nb-95	2. 19E+00	3. 22E+02	5. 92E-01	6. 69E-03
9	Tc-99	8. 50E-02	1. 28E+01	1.55E-02	1.70E-06
10	Ru-103	6. 10E+00	5. 84E+02	1. 41E+01	2. 98E-01
11	Ru-106	1.06E+02	1. 01E+04	2. 45E+02	5. 15E+00
12	Rh-103m	6. 10E+00	5. 84E+02	1. 41E+01	2. 98E-01
13	Rh-106	1. 06E+02	1. 01E+04	2. 45E+02	5. 15E+00
14	Ag-110m	2. 98E+00	4. 52E+02	0.00E+00	0.00E+00
15	Cd-113m	4. 68E+02	0. 00E+00	4. 23E+03	4. 77E+01
16	Cd-115m	1. 41E+02	0.00E+00	1.27E+03	1. 43E+01
17	Sn-119m	4. 18E+01	6. 16E+03	0.00E+00	2.51E-01
18	Sn-123	3. 13E+02	4. 61E+04	0.00E+00	1.88E+00
19	Sn-126	2. 42E+01	3. 57E+03	0.00E+00	1.45E-01
20	Sb-124	9. 05E+00	1. 32E+03	2.73E+00	4. 27E-02
21	Sb-125	5. 65E+02	8. 24E+04	1.71E+02	2. 67E+00
22	Te-123m	6. 00E+00	8. 84E+02	1.63E+00	1.84E-02
23	Te-125m	5. 65E+02	8. 24E+04	1.71E+02	2. 67E+00
24	Te-127	4. 95E+02	7. 30E+04	1.34E+02	1.51E+00
25	Te-127m	4. 95E+02	7. 30E+04	1.34E+02	1.51E+00
26	Te-129	5. 40E+01	7. 96E+03	1.46E+01	1.65E-01
27	Te-129m	8. 75E+01	1. 29E+04	2. 37E+01	2. 68E-01
28	I-129	8. 50E+00	0.00E+00	0.00E+00	1.70E+00
29	Cs-134	6. 00E+01	0.00E+00	0.00E+00	1. 20E+01
30	Cs-135	1. 98E+02	0.00E+00	0.00E+00	3. 95E+01
31	Cs-136	2. 24E+00	0. 00E+00	0.00E+00	4. 47E-01

表 2. 2. 2-3 評価対象核種及び放射能濃度 (汚染水・スラリー・前処理後の汚染水) (2/2)

			放射能	濃度 (Bq/cm³)	
No.	核種	汚染水	スラリー	スラリー	前処理後の
		(処理対象水)	(鉄共沈処理)	(炭酸塩沈殿処理)	汚染水
32	Cs-137	8. 25E+01	0.00E+00	0.00E+00	1.65E+01
33	Ba-137m	8. 25E+01	0.00E+00	0.00E+00	1.65E+01
34	Ba-140	1. 29E+01	0.00E+00	0.00E+00	2. 58E+00
35	Ce-141	1. 08E+01	1. 59E+03	5. 96E+00	6. 48E-05
36	Ce-144	4. 71E+01	6. 94E+03	2. 60E+01	2.83E-04
37	Pr-144	4. 71E+01	6. 94E+03	2. 60E+01	2.83E-04
38	Pr-144m	3.85E+00	5. 68E+02	2. 13E+00	2. 31E-05
39	Pm-146	4. 91E+00	7. 23E+02	2. 71E+00	2.94E-05
40	Pm-147	1. 67E+03	2. 45E+05	9. 20E+02	9.99E-03
41	Pm-148	4.86E+00	7. 16E+02	2.68E+00	2. 92E-05
42	Pm-148m	3. 13E+00	4. 61E+02	1. 73E+00	1.87E-05
43	Sm-151	2. 79E-01	4. 11E+01	1.54E-01	1.67E-06
44	Eu-152	1. 45E+01	2. 14E+03	8. 01E+00	8. 70E-05
45	Eu-154	3. 77E+00	5. 55E+02	2. 08E+00	2. 26E-05
46	Eu-155	3.06E+01	4. 50E+03	1.69E+01	1.83E-04
47	Gd-153	3.16E+01	4. 65E+03	1.74E+01	1.89E-04
48	Tb-160	8. 30E+00	1. 22E+03	4. 58E+00	4. 98E-05
49	Pu-238	1.58E-01	2. 33E+01	8. 73E-02	9.48E-07
50	Pu-239	1.58E-01	2. 33E+01	8. 73E-02	9.48E-07
51	Pu-240	1.58E-01	2. 33E+01	8. 73E-02	9.48E-07
52	Pu-241	7.00E+00	1. 03E+03	3.87E+00	4. 20E-05
53	Am-241	1.58E-01	2. 33E+01	8. 73E-02	9.48E-07
54	Am-242m	1.58E-01	2. 33E+01	8. 73E-02	9.48E-07
55	Am-243	1.58E-01	2. 33E+01	8. 73E-02	9.48E-07
56	Cm-242	1.58E-01	2. 33E+01	8. 73E-02	9. 48E-07
57	Cm-243	1.58E-01	2. 33E+01	8. 73E-02	9.48E-07
58	Cm-244	1.58E-01	2. 33E+01	8. 73E-02	9.48E-07
59	Mn-54	1. 07E+02	1. 61E+04	3. 38E+00	4.86E-02
60	Co-60	5. 00E+01	7. 52E+03	4. 51E+00	5. 10E-02
61	Ni-63	6.75E+00	0.00E+00	6. 09E+01	6.89E-01
62	Zn-65	3.62E+00	5. 33E+02	9. 79E-01	1. 11E-02

表2.2.2-4 評価対象核種及び放射能濃度(吸着材)(1/2)

	1 de et et		放射	↑能濃度(Bq∕c	m ³)	
No.	核種	吸着材2*	吸着材3*	吸着材6*	吸着材5*	吸着材 7 **
1	Fe-59	0.00E+00	0.00E+00	8. 49E+01	0.00E+00	0.00E+00
2	Co-58	0.00E+00	0.00E+00	1. 29E+02	0.00E+00	0.00E+00
3	Rb-86	0.00E+00	5. 02E+04	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
4	Sr-89	2. 52E+05	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
5	Sr-90	5. 70E+06	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
6	Y-90	5. 70E+06	0.00E+00	2. 37E+04	0.00E+00	0.00E+00
7	Y-91	0. 00E+00	0. 00E+00	2. 44E+01	0.00E+00	0.00E+00
8	Nb-95	0. 00E+00	0.00E+00	5. 38E+01	0.00E+00	0.00E+00
9	Tc-99	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 23E-02
10	Ru-103	0. 00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 15E+03
11	Ru-106	0. 00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	3. 71E+04
12	Rh-103m	0.00E+00	0.00E+00	6. 65E+01	0.00E+00	2. 15E+03
13	Rh-106	0.00E+00	0.00E+00	2. 60E+03	0.00E+00	3. 71E+04
14	Ag-110m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
15	Cd-113m	0.00E+00	0.00E+00	3.84E+05	0.00E+00	0.00E+00
16	Cd-115m	0.00E+00	0.00E+00	1. 15E+05	0.00E+00	0.00E+00
17	Sn-119m	0.00E+00	0.00E+00	2. 02E+03	0.00E+00	0.00E+00
18	Sn-123	0.00E+00	0.00E+00	1. 51E+04	0.00E+00	0.00E+00
19	Sn-126	0.00E+00	0.00E+00	1. 17E+03	0.00E+00	0.00E+00
20	Sb-124	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	3. 44E+02	0.00E+00
21	Sb-125	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 15E+04	0.00E+00
22	Te-123m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 48E+02	0.00E+00
23	Te-125m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 15E+04	0.00E+00
24	Te-127	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 22E+04	0.00E+00
25	Te-127m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 22E+04	0.00E+00
26	Te-129	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 33E+03	0.00E+00
27	Te-129m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 15E+03	0.00E+00
28	I-129	0. 00E+00	0. 00E+00	0. 00E+00	0.00E+00	0.00E+00
29	Cs-134	0.00E+00	1. 44E+05	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
30	Cs-135	0.00E+00	4. 73E+05	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
31	Cs-136	0. 00E+00	5. 35E+03	0. 00E+00	0.00E+00	0.00E+00

※吸着塔収容時は、平均的な濃度(最大吸着量の55%)を用いて評価を行うが高性能収容時には、最大吸着量で評価を実施。

表2.2.2-4 評価対象核種及び放射能濃度(吸着材)(2/2)

N -	松 種		放射	け能濃度(Bq∕c	m ³)	
No.	核種	吸着材2*	吸着材3*	吸着材6*	吸着材 5 **	吸着材 7 **
32	Cs-137	0.00E+00	1. 98E+05	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
33	Ba-137m	0.00E+00	1. 98E+05	1. 33E+05	0.00E+00	0.00E+00
34	Ba-140	0.00E+00	0.00E+00	2. 08E+04	0.00E+00	0.00E+00
35	Ce-141	0.00E+00	0.00E+00	5. 21E-01	0.00E+00	0.00E+00
36	Ce-144	0.00E+00	0.00E+00	2. 27E+00	0.00E+00	0.00E+00
37	Pr-144	0.00E+00	0.00E+00	2. 27E+00	0.00E+00	0.00E+00
38	Pr-144m	0.00E+00	0.00E+00	1.86E-01	0.00E+00	0.00E+00
39	Pm-146	0.00E+00	0.00E+00	2. 37E-01	0.00E+00	0.00E+00
40	Pm-147	0.00E+00	0.00E+00	8. 04E+01	0.00E+00	0.00E+00
41	Pm-148	0.00E+00	0.00E+00	2. 35E-01	0.00E+00	0.00E+00
42	Pm-148m	0.00E+00	0.00E+00	1. 51E-01	0.00E+00	0.00E+00
43	Sm-151	0.00E+00	0.00E+00	1. 35E-02	0.00E+00	0.00E+00
44	Eu-152	0.00E+00	0.00E+00	7. 00E-01	0.00E+00	0.00E+00
45	Eu-154	0.00E+00	0.00E+00	1.82E-01	0.00E+00	0.00E+00
46	Eu-155	0.00E+00	0.00E+00	1. 47E+00	0.00E+00	0.00E+00
47	Gd-153	0.00E+00	0.00E+00	1. 52E+00	0.00E+00	0.00E+00
48	Tb-160	0.00E+00	0.00E+00	4. 01E-01	0.00E+00	0.00E+00
49	Pu-238	0.00E+00	0.00E+00	7. 63E-03	0.00E+00	0.00E+00
50	Pu-239	0.00E+00	0.00E+00	7. 63E-03	0.00E+00	0.00E+00
51	Pu-240	0.00E+00	0.00E+00	7. 63E-03	0.00E+00	0.00E+00
52	Pu-241	0.00E+00	0.00E+00	3. 38E-01	0.00E+00	0.00E+00
53	Am-241	0.00E+00	0.00E+00	7. 63E-03	0.00E+00	0.00E+00
54	Am-242m	0.00E+00	0.00E+00	7. 63E-03	0.00E+00	0.00E+00
55	Am-243	0.00E+00	0.00E+00	7. 63E-03	0.00E+00	0.00E+00
56	Cm-242	0.00E+00	0.00E+00	7. 63E-03	0.00E+00	0.00E+00
57	Cm-243	0.00E+00	0.00E+00	7. 63E-03	0.00E+00	0.00E+00
58	Cm-244	0.00E+00	0.00E+00	7. 63E-03	0. 00E+00	0.00E+00
59	Mn-54	0.00E+00	0.00E+00	3. 91E+02	0. 00E+00	0.00E+00
60	Co-60	0.00E+00	0.00E+00	4. 10E+02	0.00E+00	0.00E+00
61	Ni-63	0.00E+00	0.00E+00	5. 54E+03	0. 00E+00	0.00E+00
62	Zn-65	0.00E+00	0.00E+00	8. 90E+01	0.00E+00	0.00E+00

※吸着塔収容時は、平均的な濃度(最大吸着量の55%)を用いて評価を行うが高性能収容時には、最大吸着量で評価を実施。

2.2.2.2.8 雑固体廃棄物焼却設備

雑固体廃棄物焼却設備については、雑固体廃棄物と焼却灰を線源として、直接線は QAD、 スカイシャイン線は、ANISN+G33 コードにて評価を行う。

遮蔽は、焼却炉建屋の建屋壁、天井のコンクリート厚さを考慮する。なお、焼却灰については、重量コンクリートによる遮蔽を考慮する。

焼却炉建屋

容 量: 雑固体廃棄物:約2,170m³

燒却灰:約85m3

線 源 強 度:表2.2.2-5参照

遮 蔽: コンクリート (密度 2.15g/cm³) 300mm~700mm

重量コンクリート (密度 3.715 g/cm³) :50mm

評価地点までの距離:約1930m

線源の標高:約23m

線 源 形 状:直方体

か さ 密 度:雑固体廃棄物:0.134g/cm³

燒却灰: 0.5g/cm³

評価 結果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

表2.2.2.5 評価対象核種及び放射能濃度

	<u> </u>	
核種	放射能濃度	(Bq∕cm³)
核性	雑固体廃棄物	焼却灰
Mn-54	5. 4E+00	4. 0E+02
Co-58	2.5E-02	1. 9E+00
Co-60	1.5E+01	1. 1E+03
Sr-89	2.1E-01	1. 6E+01
Sr-90	1.3E+03	9. 9E+04
Ru-103	1.9E-04	1. 4E-02
Ru-106	5. 0E+01	3. 7E+03
Sb-124	2.8E-02	2. 1E+00
Sb-125	4. 7E+01	3. 5E+03
I-131	5. 1E-25	3. 8E-23
Cs-134	4. 6E+02	3. 4E+04
Cs-136	3.4E-17	2. 5E-15
Cs-137	1.3E+03	9. 4E+04
Ba-140	2. 1E-15	1. 6E-13
合計	3. 2E+03	2. 4E+05

2.2.2.2.9 增設多核種除去設備

増設多核種除去設備については、各機器に表 2. 2. 2-6に示す核種、放射能濃度が内包しているとし、制動エックス線を考慮したガンマ線線源強度を核種生成減衰計算コード ORIGEN-S により求め、3次元モンテカルロ計算コード MCNP により敷地境界における実効線量を評価した。

放射能強度:表2.2.2-6参照

遮 蔽: 鉄(共沈タンク・供給タンクスキッド) 40~80mm

:鉄(クロスフローフィルタスキッド) 20~60mm

: 鉄 (スラリー移送配管) 28mm

: 鉄(吸着塔) 30~80mm

: 鉄(高性能容器 (HIC)) 120mm

: コンクリート (高性能容器 (HIC))

評価地点までの距離 : 約1180m

線 源 の 標 高:約38m

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

表2.2.2-6 評価対象核種及び放射能濃度(1/2)

	L+ fE			放射能濃度	€ (Bq/cm³)		
No	核種	汚染水	スラリー	吸着材1*	吸着材2*	吸着材4*	吸着材5*
1	Fe-59	3. 45E+00	8. 90E+01	2. 30E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
2	Co-58	5. 25E+00	1. 35E+02	3. 50E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
3	Rb-86	2. 10E+01	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	9. 12E+04	0.00E+00
4	Sr-89	2. 17E+04	5. 64E+05	0. 00E+00	4. 58E+05	0.00E+00	0.00E+00
5	Sr-90	3. 00E+05	1. 30E+07	0. 00E+00	1. 06E+07	0.00E+00	0.00E+00
6	Y-90	3. 00E+05	1. 30E+07	6. 53E+04	1. 06E+07	0.00E+00	0.00E+00
7	Y-91	5. 05E+02	1. 32E+04	6. 60E+01	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
8	Nb-95	2. 19E+00	5. 72E+01	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
9	Tc-99	8. 50E-02	2. 23E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
10	Ru-103	6. 10E+00	1. 21E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
11	Ru-106	1. 06E+02	2. 09E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
12	Rh-103m	6. 10E+00	1. 21E+02	1. 80E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
13	Rh-106	1. 06E+02	2. 09E+03	7. 03E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
14	Ag-110m	2. 98E+00	7. 79E+01	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
15	Cd-113m	4. 68E+02	6. 01E+03	1. 04E+06	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
16	Cd-115m	1. 41E+02	1.80E+03	3. 12E+05	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
17	Sn-119m	4. 18E+01	1. 06E+03	5. 46E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
18	Sn-123	3. 13E+02	7. 95E+03	4. 09E+04	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
19	Sn-126	2. 42E+01	6. 15E+02	3. 16E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
20	Sb-124	9. 05E+00	3. 79E+01	3. 94E+02	0.00E+00	0.00E+00	2. 20E+04
21	Sb-125	5. 65E+02	2. 37E+03	2. 46E+04	0.00E+00	0.00E+00	1. 37E+06
22	Te-123m	6.00E+00	1.55E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2.69E+02
23	Te125m	5. 65E+02	2. 37E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	1. 37E+06
24	Te-127	4. 95E+02	1. 28E+04	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 22E+04
25	Te-127m	4. 95E+02	1. 28E+04	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 22E+04
26	Te-129	5. 40E+01	1. 39E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2.42E+03
27	Te-129m	8. 75E+01	2. 26E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	3. 92E+03
28	I-129	8. 50E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
29	Cs-134	6. 00E+01	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 61E+05	0.00E+00
30	Cs-135	1. 98E+02	0.00E+00	0. 00E+00	0.00E+00	8. 60E+05	0.00E+00
31	Cs-136	2. 24E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	9. 73E+03	0.00E+00

※吸着塔収容時は、平均的な濃度(最大吸着量の55%)を用いて評価を行うが高性能収容時には、最大吸着量で評価を実施。

表2.2.2-6 評価対象核種及び放射能濃度(2/2)

NT		2. 2.			E(Bq/cm³)		
No	核種	汚染水	スラリー	吸着材1*	吸着材2*	吸着材4*	吸着材5*
32	Cs-137	8. 25E+01	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	3. 59E+05	0.00E+00
33	Ba-137m	8. 25E+01	2. 16E+03	0.00E+00	0.00E+00	3. 59E+05	0.00E+00
34	Ba-140	1. 29E+01	3. 38E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
35	Ce-141	1. 08E+01	2.83E+02	1. 41E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
36	Ce-144	4. 71E+01	1. 23E+03	6. 15E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
37	Pr-144	4. 71E+01	1. 23E+03	4. 19E+01	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
38	Pr-144m	3.85E+00	1. 01E+02	5. 03E-01	0.00E+00	0. 00E+00	0.00E+00
39	Pm-146	4. 91E+00	1. 28E+02	6. 41E-01	0.00E+00	0. 00E+00	0.00E+00
40	Pm-147	1. 67E+03	4. 36E+04	2. 18E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
41	Pm-148	4. 86E+00	1. 27E+02	6. 35E-01	0.00E+00	0. 00E+00	0.00E+00
42	Pm-148m	3. 13E+00	8. 19E+01	4. 08E-01	0.00E+00	0. 00E+00	0.00E+00
43	Sm-151	2. 79E-01	7. 31E+00	3. 65E-02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
44	Eu-152	1. 45E+01	3.80E+02	1. 89E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
45	Eu-154	3. 77E+00	9.86E+01	4. 92E-01	0.00E+00	0. 00E+00	0.00E+00
46	Eu-155	3. 06E+01	8. 00E+02	3. 99E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
47	Gd-153	3. 16E+01	8. 26E+02	4. 12E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
48	Tb-160	8. 30E+00	2. 17E+02	1. 08E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
49	Pu-238	1. 58E-01	4. 14E+00	2. 06E-02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
50	Pu-239	1. 58E-01	4. 14E+00	2. 06E-02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
51	Pu-240	1. 58E-01	4. 14E+00	2. 06E-02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
52	Pu-241	7. 00E+00	1.83E+02	9. 15E-01	0.00E+00	0. 00E+00	0.00E+00
53	Am-241	1. 58E-01	4. 14E+00	2. 06E-02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
54	Am-242m	1. 58E-01	4. 14E+00	2. 06E-02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
55	Am-243	1. 58E-01	4. 14E+00	2. 06E-02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
56	Cm-242	1. 58E-01	4. 14E+00	2. 06E-02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
57	Cm-243	1. 58E-01	4. 14E+00	2. 06E-02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
58	Cm-244	1. 58E-01	4. 14E+00	2. 06E-02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
59	Mn-54	1. 07E+02	2. 78E+03	1. 06E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
60	Co-60	5. 00E+01	1. 30E+03	1. 11E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
61	Ni-63	6. 75E+00	8. 66E+01	1. 50E+04	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
62	Zn-65	3. 62E+00	9. 32E+01	2. 41E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00

※吸着塔収容時は、平均的な濃度(最大吸着量の55%)を用いて評価を行うが高性能収容時には、最大吸着量で評価を実施。

2.2.2.2.10 高性能多核種除去設備

高性能多核種除去設備については、各機器に表2.2.2-7及び表2.2.2-8に示す核種、放射能濃度が内包しているとし、制動エックス線を考慮したガンマ線線源強度を核種生成減衰計算コード ORIGEN により求め、3次元モンテカルロ計算コード MCNP により敷地境界における実効線量を評価した。

放射能強度:表2.2.2-7,表2.2.2-8参照

遮 蔽:鉛(前処理フィルタ)50mm

: 鉛(多核種吸着塔) 145mm

評価地点までの距離 : 約1,260m

線 源 の 標 高:約38m

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

表 2. 2. 2-7 評価対象核種及び放射能濃度(前処理フィルタ・多核種吸着塔 1~3 塔目)(1/2)

		育	前処理フィル	タ			多核種吸着塔	ì		
No.	核種						1~3 塔目			
		1 塔目	2 塔目	3~4 塔目	1層目	2層目	3 層目	4層目	5層目	
1	Rb-86	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	2. 93E+04					
2	Sr-89	5. 19E+06	0.00E+00	7. 29E+06			3. 42E+07			
3	Sr-90	5. 19E+08	0.00E+00	7. 29E+08	3. 42E+09					
4	Y-90	5. 19E+08	3. 62E+08	7. 29E+08			3. 42E+09			
5	Y-91	0.00E+00	1. 68E+07	0.00E+00			0.00E+00			
6	Nb-95	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00			
7	Tc-99	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00			
8	Ru-103	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00			
9	Ru-106	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00			
10	Rh-103m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00			
11	Rh-106	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0. 00E+00					
12	Ag-110m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0. 00E+00					
13	Cd-113m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0. 00E+00					
14	Cd-115m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00			
15	Sn-119m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00			
16	Sn-123	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00			
17	Sn-126	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00			
18	Sb-124	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00			
19	Sb-125	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00			
20	Te-123m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			7. 15E+03			
21	Te-125m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			1. 88E+06			
22	Te-127	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			5. 64E+05			
23	Te-127m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			5. 64E+05			
24	Te-129	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			3. 54E+05			
25	Te-129m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			1. 09E+05			
26	I-129	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00			
27	Cs-134	5. 19E+04	7. 22E+05	0.00E+00	1.71E+06	2. 05E+05	1. 20E+05	5. 13E+04	3. 42E+04	
28	Cs-135	3.06E-01	4. 26E+00	0.00E+00	1.01E+01 1.21E+00 7.06E-01 3.03E-01 2			2. 02E-01		
29	Cs-136	3.84E+02	5. 34E+03	0.00E+00	1. 26E+04 1. 52E+03 8. 85E+02 3. 79E+02 2				2. 53E+02	
30	Cs-137	5. 19E+04	7. 22E+05	0.00E+00	1.71E+06	2.05E+05	1. 20E+05	5. 13E+04	3. 42E+04	
31	Ba-137m	5. 19E+04	7. 22E+05	0.00E+00	1.71E+06	2.05E+05	1. 20E+05	5. 13E+04	3. 42E+04	

表 2. 2. 2 - 7 評価対象核種及び放射能濃度(前処理フィルタ・多核種吸着塔 $1\sim3$ 塔目) (2/2)

		自	前処理フィル	Я			多核種吸着塔	:	
No.	核種						1~3 塔目		
		1 塔目	2 塔目	3~4 塔目	1層目	2層目	3 層目	4 層目	5層目
32	Ba-140	0.00E+00	0. 00E+00	3. 45E+04			0. 00E+00		
33	Ce-141	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
34	Ce-144	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
35	Pr-144	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
36	Pr-144m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
37	Pm-146	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
38	Pm-147	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
39	Pm-148	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
40	Pm-148m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
41	Sm-151	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
42	Eu-152	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
43	Eu-154	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
44	Eu-155	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
45	Gd-153	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
46	Tb-160	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
47	Pu-238	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
48	Pu-239	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
49	Pu-240	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
50	Pu-241	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
51	Am-241	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
52	Am-242m	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
53	Am-243	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
54	Cm-242	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
55	Cm-243	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
56	Cm-244	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
57	Mn-54	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
58	Fe-59	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
59	Co-58	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
60	Co-60	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
61	Ni-63	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		
62	Zn-65	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00			0.00E+00		

表2.2.2-8 評価対象核種及び放射能濃度(多核種吸着塔4~13 塔目)(1/2)

						核種吸着塔		10 7 1 1	<u> </u>
No.	核種			4~5 塔目					
		1 層目	2層目	3層目	4層目	5 層目	6~8 塔目	9~10 塔目	11~13 塔目
1	Rb-86	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0. 00E+00	0.00E+00	0. 00E+00
2	Sr-89			2. 91E+03			0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
3	Sr-90			2. 91E+05			0. 00E+00	0.00E+00	0.00E+00
4	ү-90			2. 91E+05			0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
5	Y-91			0.00E+00			0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00
6	Nb-95			0.00E+00			0.00E+00	2.82E+04	0.00E+00
7	Tc-99			0.00E+00			3. 20E+03	0.00E+00	0.00E+00
8	Ru-103			0.00E+00			0.00E+00	3. 75E+04	4. 16E+03
9	Ru-106			0.00E+00			0.00E+00	5. 77E+06	6. 41E+05
10	Rh-103m			0.00E+00			0.00E+00	3. 75E+04	4. 16E+03
11	Rh-106			0.00E+00			0.00E+00	5. 77E+06	6. 41E+05
12	Ag-110m			0.00E+00			0.00E+00	3. 04E+04	0.00E+00
13	Cd-113m			0.00E+00			0.00E+00	1. 95E+08	0.00E+00
14	Cd-115m			0.00E+00			0.00E+00	1. 47E+06	0.00E+00
15	Sn-119m			0.00E+00			0. 00E+00	6. 41E+05	0.00E+00
16	Sn-123			0.00E+00			0. 00E+00	4. 81E+06	0.00E+00
17	Sn-126			0.00E+00			0. 00E+00	2. 27E+05	0.00E+00
18	Sb-124			0.00E+00			4. 16E+04	0.00E+00	0.00E+00
19	Sb-125			0.00E+00			1. 60E+07	0.00E+00	0.00E+00
20	Te-123m			0.00E+00			6. 09E+03	0.00E+00	0.00E+00
21	Te-125m			0.00E+00			1. 60E+07	0.00E+00	0.00E+00
22	Te-127			0.00E+00			4. 81E+05	0.00E+00	0.00E+00
23	Te-127m			0.00E+00			4. 81E+05	0.00E+00	0.00E+00
24	Te-129			0.00E+00			3. 01E+05	0.00E+00	0.00E+00
25	Te-129m			0.00E+00	9. 29E+04	0.00E+00	0.00E+00		
26	I-129			0.00E+00	0. 00E+00	2. 92E+03	0.00E+00		
27	Cs-134	1. 46E+04 1. 75E+03 1. 02E+03 4. 37E+02 2. 91E+02					0. 00E+00	0.00E+00	0.00E+00
28	Cs-135	8. 59E-02 1. 03E-02 6. 01E-03 2. 58E-03 1. 72E-03					0. 00E+00	0.00E+00	0.00E+00
29	Cs-136	1. 08E+02					0. 00E+00	0.00E+00	0.00E+00
30	Cs-137	1. 46E+04					0. 00E+00	0.00E+00	0.00E+00
31	Ba-137m	1. 46E+04	1. 75E+03	1. 02E+03	4. 37E+02	2. 91E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00

表2.2.2-8 評価対象核種及び放射能濃度(多核種吸着塔4~13 塔目)(2/2)

		多核種	吸着塔		
No.	核種	4~5 塔目			
		1層目 2層目 3層目 4層目 5層目	6~8 塔目	9~10 塔目	11~13 塔目
32	Ba-140	0. 00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0. 00E+00
33	Ce-141	0. 00E+00	0.00E+00	1. 12E+05	0.00E+00
34	Ce-144	0. 00E+00	0.00E+00	5. 13E+05	0.00E+00
35	Pr-144	0.00E+00	0.00E+00	5. 13E+05	0.00E+00
36	Pr-144m	0. 00E+00	0.00E+00	5. 13E+05	0.00E+00
37	Pm-146	0. 00E+00	0.00E+00	5. 45E+04	0.00E+00
38	Pm-147	0. 00E+00	0.00E+00	8. 65E+05	0.00E+00
39	Pm-148	0. 00E+00	0.00E+00	7. 05E+04	0.00E+00
40	Pm-148m	0.00E+00	0.00E+00	3. 01E+04	0.00E+00
41	Sm-151	0. 00E+00	0.00E+00	4. 16E+03	0.00E+00
42	Eu-152	0.00E+00	0.00E+00	2. 11E+05	0.00E+00
43	Eu-154	0.00E+00	0.00E+00	5. 45E+04	0.00E+00
44	Eu-155	0. 00E+00	0.00E+00	2. 82E+05	0.00E+00
45	Gd-153	0. 00E+00	0.00E+00	2. 63E+05	0.00E+00
46	Tb-160	0. 00E+00	0.00E+00	7. 37E+04	0.00E+00
47	Pu-238	0. 00E+00	0.00E+00	5. 77E+01	0.00E+00
48	Pu-239	0. 00E+00	0.00E+00	5. 77E+01	0.00E+00
49	Pu-240	0. 00E+00	0.00E+00	5. 77E+01	0.00E+00
50	Pu-241	0. 00E+00	0.00E+00	2.53E+03	0.00E+00
51	Am-241	0. 00E+00	0.00E+00	5. 77E+01	0.00E+00
52	Am-242m	0. 00E+00	0.00E+00	3. 52E+00	0.00E+00
53	Am-243	0. 00E+00	0.00E+00	5. 77E+01	0.00E+00
54	Cm-242	0. 00E+00	0.00E+00	5. 77E+01	0.00E+00
55	Cm-243	0. 00E+00	0.00E+00	5. 77E+01	0.00E+00
56	Cm-244	0. 00E+00	0.00E+00	5. 77E+01	0.00E+00
57	Mn-54	0. 00E+00	0.00E+00	2. 53E+04	0.00E+00
58	Fe-59	0. 00E+00	0.00E+00	3. 52E+04	0.00E+00
59	Co-58	0. 00E+00	0.00E+00	2. 63E+04	0.00E+00
60	Co-60	0. 00E+00	0.00E+00	2. 11E+04	0.00E+00
61	Ni-63	0. 00E+00	0.00E+00	3. 20E+05	0.00E+00
62	Zn-65	0. 00E+00	0.00E+00	4.81E+04	0.00E+00

2.2.2.2.11 RO 濃縮水処理設備

RO 濃縮水処理設備については、各機器に表 2. 2. 2 - 9 に示す核種、放射能濃度が内包しているとし、制動エックス線を考慮したガンマ線線源強度を核種生成減衰計算コード ORIGEN により求め、3 次元モンテカルロ計算コード MCNP により敷地境界における実効線量を評価した(線量評価条件については添付資料 - 5 参照)。

放射能強度:表2.2.2-9参照

遮 蔽:鉛(前処理フィルタ) 50mm

: 鉛(吸着塔) 137mm

評価地点までの距離 : 約1,320m

線 源 の 標 高:約40m

評 価 結 果:約0.0001mSv/年未満 ※影響が小さいため線量評価上無視

表 2. 2. 2-9 評価対象核種及び放射能濃度(前処理フィルタ及び吸着塔)(1/4)

衣 2	2. 2. 2-	が一計価対象核性及び放射能振度(削処理ノイルタ及び吸有塔)(1/4)前処理 吸着塔1,2							
No.	核種	フィルタ	 1 層目	2層目	3層目	4層目	5 層目		
1	Rb-86	0.00E+00			2.64E+04				
2	Sr-89	5.19E+06							
3	Sr-90	5.19E+08			3.08E+09				
4	Y-90	5.19E+08			3.08E+09				
5	Y-91	0.00E+00		0.00E+00					
6	Nb-95	0.00E+00			0.00E+00				
7	Tc-99	0.00E+00			0.00E+00				
8	Ru-103	0.00E+00			0.00E+00				
9	Ru-106	0.00E+00			0.00E+00				
10	Rh-103m	0.00E+00			0.00E+00				
11	Rh-106	0.00E+00			0.00E+00				
12	Ag-110m	0.00E+00			0.00E+00				
13	Cd-113m	0.00E+00			0.00E+00				
14	Cd-115m	0.00E+00	0.00E+00						
15	Sn-119m	0.00E+00			0.00E+00				
16	Sn-123	0.00E+00	0.00E+00						
17	Sn-126	0.00E+00	0.00E+00						
18	Sb-124	0.00E+00	0.00E+00						
19	Sb-125	0.00E+00	0.00E+00						
20	0.00E+00		6.44E+03						
21	Te-125m 0.00E+00		1.69E+06						
22	Te-127	0.00E+00	5.08E+05						
23	Te-127m 0.00E+00		5.08E+05						
24	Te-129	0.00E+00	3.18E+05						
25	Te-129m	Te-129m 0.00E+00		9.83E+04					
26	I-129	0.00E+00	0.00E+00		0.00E+00				
27	Cs-134	5.19E+04	1.54E+06	1.85E+05	1.08E+05	4.62E+04	3.08E+04		
28	Cs-135	3.06E-01	9.09E+00	1.09E+00	6.36E-01	2.73E-01	1.82E-01		
29	Cs-136	3.84E+02	1.14E+04	1.37E+03	7.98E+02	3.42E+02	2.28E+02		
30	Cs-137	5.19E+04	1.54E+06	1.85E+05	1.08E+05	4.62E+04	3.08E+04		
31	Ba-137m	5.19E+04	1.54E+06	1.85E+05	1.08E+05	4.62E+04	3.08E+04		
32	Ba-140	0.00E+00	0.00E+00						

表 2. 2. 2-9 評価対象核種及び放射能濃度(前処理フィルタ及び吸着塔)(2/4)

	核種	前処理	吸着塔 1, 2					
No.		フィルタ	1層目	2層目	3層目	4層目	5 層目	
33	Ce-141	0.00E+00	0.00E+00					
34	Ce-144	0.00E+00			0.00E+00			
35	Pr-144	0.00E+00			0.00E+00			
36	Pr-144m	0.00E+00			0.00E+00			
37	Pm-146	0.00E+00			0.00E+00			
38	Pm-147	0.00E+00			0.00E+00			
39	Pm-148	0.00E+00			0.00E+00			
40	Pm-148m	0.00E+00			0.00E+00			
41	Sm-151	0.00E+00			0.00E+00			
42	Eu-152	0.00E+00			0.00E+00			
43	Eu-154	0.00E+00		0.00E+00				
44	Eu-155	0.00E+00	0.00E+00					
45	Gd-153	0.00E+00	0.00E+00					
46	Tb-160	0.00E+00	0.00E+00					
47	Pu-238	0.00E+00	0.00E+00					
48	Pu-239	0.00E+00	0.00E+00					
49	Pu-240	0.00E+00	0.00E+00					
50	Pu-241	0.00E+00	0.00E+00					
51	Am-241	0.00E+00	0.00E+00					
52	Am-242m	0.00E+00	0.00E+00					
53	Am-243	0.00E+00	0.00E+00					
54	Cm-242	0.00E+00	0.00E+00					
55	Cm-243	0.00E+00	0.00E+00					
56	Cm-244	0.00E+00	0.00E+00					
57	Mn-54	0.00E+00	0.00E+00					
58	Fe-59	0.00E+00	0.00E+00					
59	Co-58	0.00E+00	0.00E+00					
60	Co-60	0.00E+00	0.00E+00					
61	Ni-63	0.00E+00	0.00E+00					
62	Zn-65	0.00E+00	0.00E+00					

表 2. 2. 2-9 評価対象核種及び放射能濃度(前処理フィルタ及び吸着塔)(3/4)

1 2.	. 2. 2 9	計画対象核性及Uが以対能候及(前を控えイルク及U'效有塔)(0/4)						
No.	核種	吸着塔3						
		1層目	2 層目	3 層目	4 層目	5 層目		
1	Rb-86			2.93E+04				
2	Sr-89			3.42E+07				
3	Sr-90			3.42E+09				
4	Y-90			3.42E+09				
5	Y-91			0.00E+00				
6	Nb-95			0.00E+00				
7	Tc-99			0.00E+00	0			
8	Ru-103			0.00E+00				
9	Ru-106			0.00E+00				
10	Rh-103m			0.00E+00				
11	Rh-106			0.00E+00				
12	Ag-110m			0.00E+00				
13	Cd-113m			0.00E+00				
14	Cd-115m			0.00E+00				
15	Sn-119m			0.00E+00				
16	Sn-123			0.00E+00				
17	Sn-126			0.00E+00				
18	Sb-124			0.00E+00				
19	Sb-125			0.00E+00				
20	Te-123m			7.15E+03				
21	Te-125m			1.88E+06				
22	Te-127			5.64E+05				
23	Te-127m			5.64E+05				
24	Te-129			3.54E+05				
25	Te-129m			1.09E+05				
26	I-129			0.00E+00				
27	Cs-134	1.71E+06	2.05E+05	1.20E+05	5.13E+04	3.42E+04		
28	Cs-135	1.01E+01	1.21E+00	7.06E-01	3.03E-01	2.02E-01		
29	Cs-136	1.26E+04	1.52E+03	8.85E+02	3.79E+02	2.53E+02		
30	Cs-137	1.71E+06	2.05E+05	1.20E+05	5.13E+04	3.42E+04		
31	Ba-137m	1.71E+06	2.05E+05	1.20E+05	5.13E+04	3.42E+04		
32	Ba-140			0.00E+00		•		

表 2. 2. 2-9 評価対象核種及び放射能濃度(前処理フィルタ及び吸着塔)(4/4)

)			吸着塔3		
No.	核種	1層目	2層目	3 層目	4 層目	5 層目
33	Ce-141			0.00E+00		
34	Ce-144			0.00E+00		
35	Pr-144			0.00E+00		
36	Pr-144m			0.00E+00		
37	Pm-146			0.00E+00		
38	Pm-147			0.00E+00		
39	Pm-148			0.00E+00		
40	Pm-148m			0.00E+00		
41	Sm-151			0.00E+00		
42	Eu-152			0.00E+00		
43	Eu-154	0.00E+00				
44	Eu-155	0.00E+00				
45	Gd-153	0.00E+00				
46	Tb-160	0.00E+00				
47	Pu-238	0.00E+00				
48	Pu-239	0.00E+00				
49	Pu-240	0.00E+00				
50	Pu-241			0.00E+00		
51	Am-241			0.00E+00		
52	Am-242m			0.00E+00		
53	Am-243			0.00E+00		
54	Cm-242			0.00E+00		
55	Cm-243		0.00E+00			
56	Cm-244	0.00E+00				
57	Mn-54	0.00E+00				
58	Fe-59	0.00E+00				
59	Co-58	0.00E+00				
60	Co-60	0.00E+00				
61	Ni-63	0.00E+00				
62	Zn-65	0.00E+00				

2.2.2.2.12 サブドレン他浄化設備

サブドレン他浄化設備については、各機器に表 2. 2. 2-10に示す核種、放射能濃度が内包しているとし、制動エックス線を考慮したガンマ線線源強度を核種生成減衰計算コード ORIGEN により求め、3次元モンテカルロ計算コード MCNP により敷地境界における実効線量を評価した(線量評価条件については添付資料-6参照)。

放射能強度:表2.2.2-10参照

遮 蔽: 鉄 6.35mm 及び鉛 50mm (前処理フィルタ 1,2)

: 鉄 6.35mm 及び鉛 40mm (前処理フィルタ 3,4)

: 鉄 25.4mm (吸着塔 1~5)

評価地点までの距離 : 約1,310m

線 源 の 標 高:約40m

評価結果:約0.0001mSv/年未満※影響が小さいため線量評価上無視

する

表2.2.2-10 評価対象核種及び放射能濃度

	放射能濃度 (Bq/cm³)					
核種	前処理	前処理	前処理	吸着塔 1	吸着塔 4	吸着塔 5
	フィルタ2	フィルタ 3	フィルタ 4	ツ 有 冶 1	ツ有冶4	ツ有冶 3
Cs-134	1.34E+05	3. 26E+04	0.00E+00	2.66E+02	0.00E+00	0.00E+00
Cs-137	2. 47E+05	5. 93E+04	0.00E+00	4.84E+02	0.00E+00	0.00E+00
Sb-125	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	3. 55E+03	0.00E+00
Ag-110m	7. 93E+03	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	9.80E+02
Sr-89	0.00E+00	0.00E+00	2. 32E+02	1.89E+01	0.00E+00	0.00E+00
Sr-90	0.00E+00	0.00E+00	5. 73E+03	4. 68E+02	0.00E+00	0.00E+00
Y-90	0.00E+00	5. 73E+03	5. 73E+03	4. 68E+02	4. 68E+02	4. 67E+02
Co-60	4. 35E+02	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	0.00E+00	5. 38E+01

2.2.2.3 敷地境界における線量評価結果

各施設からの影響を考慮して敷地境界線量上の直接線・スカイシャイン線を評価した結果 (添付資料-4),最大実効線量は評価地点 No.7 において約 1.12mSv/年 (RO 濃縮水貯槽等*に貯蔵された汚染水の影響による実効線量:0.56mSv/年,RO 濃縮水貯槽等に貯蔵された汚染水の影響を除く実効線量:0.56mSv/年)となり,RO 濃縮水貯槽等に貯蔵された汚染水の影響を除く実効線量は、最大で評価地点 No.70 において約 0.62mSv/年となる。

※ RO 濃縮水貯槽等とは下記のものを示し、以下同様とする。

RO 濃縮水貯槽 $2\sim 1$ 8, RO 濃縮水貯槽及び濃縮廃液貯槽(D エリア),濃縮廃液貯槽(H2 エリア),濃縮水タンク, Sa 処理水貯槽(K2 エリア),Sr 処理水貯槽(K2 エリア),Sr 処理水貯槽(K1 南エリア)

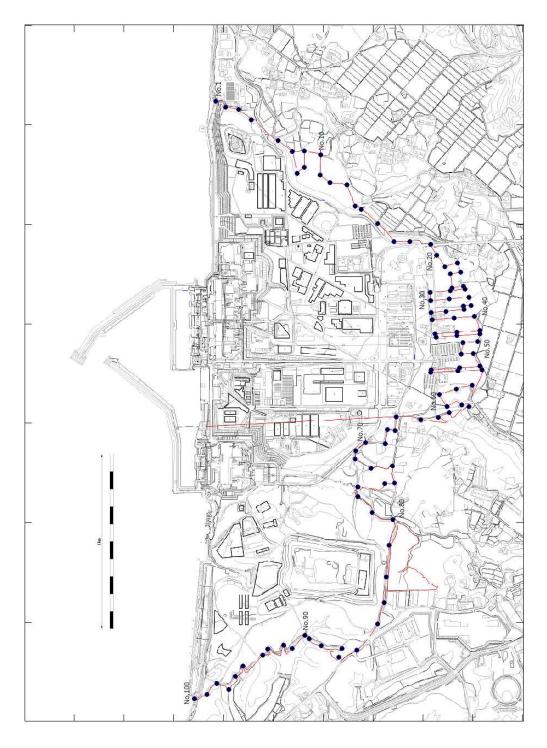


図2.2.2-1 直接線ならびにスカイシャイン線の線量評価地点



図2.2.2-2 敷地境界線上の最大実効線量評価地点

*:1~4号機原子炉建屋(原子炉格納容器を含む)以外からの追加的放出は極めて 少ないと考えられるため、1~4号機原子炉建屋からの放出量により評価

2.2.2.4 添付資料

添付資料-1 使用済セシウム吸着塔一時保管施設におけるセシウム吸着装置(KURION) 吸着塔の線源条件について

添付資料-2 瓦礫類および伐採木一時保管エリアにおける敷地境界線量評価について

添付資料-3 実態に近づける線量評価方法について

添付資料-4 敷地境界における直接線・スカイシャイン線の評価結果

添付資料-5 多核種除去設備,増設多核種除去設備,高性能多核種除去設備及びRO濃縮水処理設備の線量評価条件について

添付資料-6 サブドレン他浄化設備の線量評価条件について

使用済セシウム吸着塔一時保管施設における セシウム吸着装置 (KURION) 吸着塔の線源条件について

1. 概要

使用済セシウム吸着塔一時保管施設におけるセシウム吸着装置吸着塔(KURION)の線源 条件については、滞留水中の放射能濃度の低下等に伴い、吸着塔内のセシウム吸着量が運 転当初から変化していることから,使用済セシウム吸着塔側部の線量率の実測値に基づき, 実態を反映した線源条件とした。

2. 線源設定

当初設計では、滞留水の性状及び吸着材の吸着性能から、吸着塔あたりの放射能濃度を 表 1 に示すように推定し,この場合の吸着塔側面線量率を,MCNP コードによる評価により 14mSv/時と評価した。吸着塔側部の線量率測定から、各吸着塔を、低線量吸着塔(10mSv/ 時未満),中線量吸着塔(10mSv/時以上 40mSv/時未満),高線量吸着塔(40mSv/時以上)に 分類した。平成24年7月7日までに一時保管施設に保管した177本のうち、低線量吸着塔、 中線量吸着塔, 高線量吸着塔側部の線量率平均値がそれぞれ 5mSv/時, 12.9mSv/時, 95mSv/ 時であることから, 低線量吸着塔・中線量吸着塔については, 当初設計との比率に応じて, それぞれの分類に属する吸着塔あたりのセシウム吸着量を表1のように設定した。また、 低線量吸着塔・中線量吸着塔の遮蔽厚が7インチであるのに対し,高線量吸着塔は,すべ て前段の油分等除去用の SMZ スキッドから発生した 3 インチ遮蔽の吸着塔であるため、3 インチ遮蔽をモデル化して吸着塔側面線量率が 95mSv/時となるように線源条件を設定し た。なお、177 塔のうち、低線量吸着塔、中線量吸着塔、高線量吸着塔がそれぞれ 106 本、 63 本, 8 本であり, 今後の使用済吸着塔は低線量吸着塔になることが予想されることから, 第一施設においてはそれぞれの吸着塔を344塔,172塔,20塔とし,第四施設においては それぞれの吸着塔を488塔,172塔,20塔とした。

表1 セシウム吸着装置吸着塔の線源条件				
	Cs-134	Cs-136	Cs-137	吸着塔側面線量率
	(Bq)	(Bq)	(Bq)	(mSv/時)
当初設計吸着塔	約 6.0×10 ¹⁴	約 1.1×10 ¹²	約7.3×10 ¹⁴	14 (計算値)
低線量吸着塔	約 2. 2×10 ¹⁴	約 4.1×10 ¹¹	約 2.6×10 ¹⁴	5
中線量吸着塔	約 5.6×10 ¹⁴	約 1.1×10 ¹²	約 6.7×10 ¹⁴	12. 9
高線量吸着塔	約 3.8×10 ¹³	約 7.2×10 ¹⁰	約 4.6×10 ¹³	95

3. 線源設定の保守性

平成24年7月7日までに一時保管施設に保管した177本のうち,平成23年6月から9月,平成23年10月から12月,平成24年1月から3月,平成24年4月から6月に発生した使用済吸着塔の低線量吸着塔,中線量吸着塔,高線量吸着塔の割合を図1に示す。平成23年6月の運転開始初期には中・高線量吸着塔の割合が高かったが,滞留水中の放射能濃度低下に伴い,低線量吸着塔の割合が高くなっている。高線量吸着塔は平成24年の運転では発生しておらず,中線量吸着塔も直近ではほとんど発生していないことから,今後は高線量吸着塔が発生せず,ほとんどが低線量吸着塔であると予想される。また,図2に示すように,発生時期が遅いほど表面線量率が低下しており,これまでに発生した吸着塔の側面線量率の平均値を基に今後の発生分も含めて線源設定することは,保守的と言える。

運用にあたっては、各々の平均値が設定条件を超えないように管理を行う。

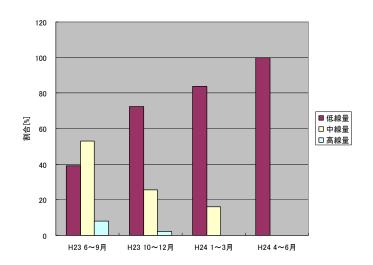


図1 一時保管施設に保管した使用済吸着塔の発生時期による割合の変化

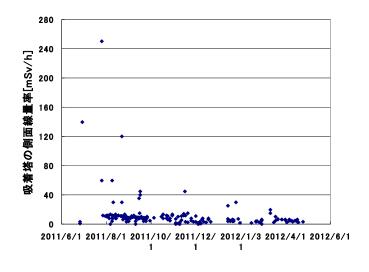


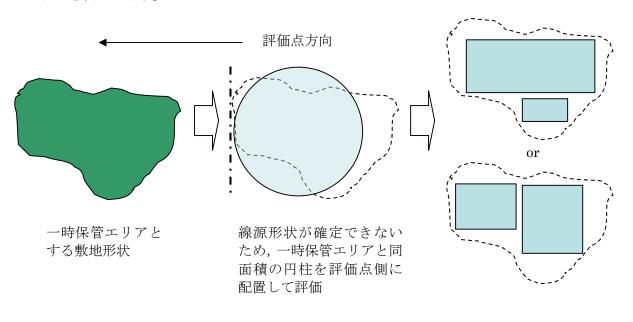
図2 一時保管施設に保管した使用済吸着塔の発生時期と表面線量率分布

瓦礫類および伐採木一時保管エリアにおける敷地境界線量評価について

敷地周辺における線量評価のうち、瓦礫類および伐採木一時保管エリアからの放射線に 起因する実効線量を評価するため、各エリアの線源形状をモデル化し、MCNPコードを 用いて評価している。

一時保管エリアのうち、保管される廃棄物の形状が多種多様で、一時保管エリアを設定する時点で、線源の規模は確定できるが線源形状が変動する可能性がある一時保管エリアについては、線源形状を円柱にモデル化した評価を行った。(図1)

なお、円柱にモデル化している一時保管エリアについては、保管完了後に実績を反映し、 線源を実態に近い形状にモデル化した詳細な評価を行うこととする。対象となる一時保管 エリアを表1に示す。



保管完了後に実態に近 い線源形状で再評価

図1 線量評価イメージ

表1 詳細評価実施エリア

女士 时间时间0000000000000000000000000000000000
エリア名称
一時保管エリアA1
(ケース2)
一時保管エリアA2
(ケース2)
一時保管エリアB
一時保管エリアC
一時保管エリアD
一時保管エリアE1
一時保管エリアE2
一時保管エリアF1
一時保管エリアF2
一時保管エリアG
一時保管エリアH
一時保管エリア J
一時保管エリアN
一時保管エリア〇
一時保管エリア P 1
一時保管エリアP2
一時保管エリアQ
一時保管エリアR
一時保管エリアS
一時保管エリアT
一時保管エリアV
一時保管エリアW

実態に近づける線量評価方法について

現状の瓦礫類・伐採木の一時保管エリアにおける敷地境界線量評価は、施設やエリアを 枠取りの考え方で、受け入れ上限値の線量を有する廃棄物が保守的にあらかじめ満杯になった条件で実施しており、実際の運用と比較すると保守的な評価となっている。このため、 実測線量率に基づいた線源条件により敷地境界線量の再評価を行い、より実態に近づける ものとする。

以下に, 具体的な線量評価方法を示す。

	説明(数字は一例)	効果
方法 1	保管エリアの中で、定置済の瓦礫は実測評価、今後使用予定の分は受け入れ上限値評価、当面使用予定のない分は評価値から除外する 保管容量 「保管容量 「保管容量 「保管済容量」 「出面使用予定のない容量 「使用予定のある容量	満杯になったとした設計値評価に対して実態に近い保管容量で評価可能である
方法2	新たな固体廃棄物貯蔵庫設置に伴い瓦礫等一時保管エリアを移動する等により解除する場合、重複する施設の線量評価値はカウントしない 新たな施設 瓦礫等を移動後解除するエリア を足すと重複 を足すと重複 0.30mSv/年とする 0.30mSv/年	線量評価値の重複によ る過度の保守性をなく すことができる
方法3	保管エリア間で瓦礫等を移動する場合、各々のエリアの線量評価値 ×保管容量におけるエリア占有率を線量評価値とする 0.05mSv/年 0.30mSv/年 保管容量2:1の場合 (R管容量2:1の場合 (Read 2:1)) (Read 2:1) (Read	物量の出入りを反映するため実態に近い線量評価が可能である

一時保管エリアLについては、方法1を適用して敷地境界の線量評価を行った。なお、今後は、その他の一時保管エリアについても、実測値による評価以外の線量評価方法(方法 $1\sim3$ のいずれか)を必要に応じて適用していく。

敷地境界における直接線・スカイシャイン線の評価結果 (1/2)

敷地境界 評価地点	評価地点 の標高 「m」	敷地内各施設からの 直接線・スカイシャイン線 「単位:mSv/年」	直接線・スカイシャイン線 (RO濃縮水貯槽に貯蔵された 汚染水の影響による実効線量) 「単位:mSv/年」	直接線・スカイシャイン線 (RO濃縮水貯槽に貯蔵された 汚染水の影響を除く実効線量) 「単位:mSv/年」
No.1	5	0.08	0.01	0.07
No.2	19	0.15	0.02	0.13
No.3	19	0.16	0.03	0.13
No.4	20	0.27	0.04	0.23
No.5	17	0.46	0.13	0.33
No.6	17	0.54	0.21	0.33
No.7	22	1.13	0.56	0.57
No.8	17	0.65	0.33	0.32
No.9	15	0.31	0.14	0.17
No.10	16	0.19	0.10	0.09
No.11	18	0.47	0.29	0.18
No.12	18	0.45	0.31	0.14
No.13	17	0.33	0.19	0.14
No.14 No.15	19 22	0.53 0.50	0.38	0.14
			0.39	0.11
No.16 No.17	27 35	0.44 0.51	0.37	0.07 0.06
No.17 No.18	38	0.23	0.43	0.03
No.19	34	0.23	0.06	0.03
No.20	38	0.07	0.06	0.01
No.21	39	0.06	0.05	0.01
No.22	35	0.03	0.02	0.01
No.23	36	0.03	0.02	0.01
No.24	39	0.05	0.04	0.01
No.25	40	0.05	0.04	0.01
No.26	33	0.03	0.02	0.01
No.27	32	0.02	0.01	0.01
No.28	40	0.06	0.04	0.02
No.29	40	0.19	0.15	0.04
No.30	40	0.19	0.14	0.05
No.31	40	0.07	0.05	0.02
No.32	32	0.02	0.01	0.01
No.33	34	0.02	0.01	0.01
No.34	39	0.03	0.02	0.01
No.35	39	0.03	0.02	0.01
No.36	40	0.09	0.06	0.03
No.37	40	0.19	0.13	0.06
No.38	40	0.19	0.12	0.07
No.39	40	0.06	0.03	0.02
No.40	33	0.02	0.01	0.01
No.41	32	0.02	0.01	0.01
No.42	40	0.05	0.03	0.03
No.43	40	0.17	0.09	0.08
No.44	40 40	0.16 0.05	0.08	0.08
No.45	31		0.02	0.03
No.46	33	0.02	0.01 0.01	0.01
No.47 No.48	40	0.02	0.01	0.01 0.02
No.48 No.49	40	0.04	0.02	0.02
No.49 No.50	36	0.04	0.02	0.03

敷地境界における直接線・スカイシャイン線の評価結果 (2/2)

敷地境界 評価地点	評価地点 の標高 「m」	敷地内各施設からの 直接線・スカイシャイン線 「単位:mSv/年」	直接線・スカイシャイン線 (RO濃縮水貯槽に貯蔵された 汚染水の影響による実効線量) 「単位:mSv/年」	直接線・スカイシャイン線 (RO濃縮水貯槽に貯蔵された 汚染水の影響を除く実効線量) 「単位:mSv/年」
No.51	33	0.02	0.00	0.01
No.52	40	0.05	0.02	0.03
No.53	40	0.25	0.09	0.16
No.54	40	0.26	0.10	0.16
No.55	40	0.05	0.02	0.04
No.56	34	0.02	0.00	0.01
No.57	40	0.02	0.01	0.02
No.58	40	0.05	0.02	0.04
No.59	40	0.15	0.05	0.09
No.60	42	0.08	0.03	0.05
No.61	43	0.04	0.01	0.03
No.62	39	0.03	0.01	0.02
No.63	45	0.07	0.02	0.04
No.64	45	0.10	0.03	0.07
No.65	42	0.25	0.09	0.16
No.66	41	1.06	0.45	0.60
No.67	40	0.50	0.15	0.35
No.68	38	0.69	0.22	0.47
No.69	37	0.37	0.08	0.30
No.70	36	0.73	0.12	0.62
No.71	33	0.67	0.06	0.61
No.72	30	0.55	0.03	0.52
No.73	30	0.25	0.02	0.24
No.74	36	0.13	0.02	0.11
No.75	32	0.08	0.00	0.07
No.76	32	0.11	0.01	0.11
No.77	16	0.37	0.00	0.37
No.78	20	0.40	0.00	0.40
No.79	20	0.19	0.00	0.19
No.80	20	0.06	0.00	0.06
No.81	36	0.10	0.00	0.10
No.82	39	0.21	0.00	0.21
No.83	41	0.11	0.00	0.11
No.84	42	0.05	0.00	0.05
No.85	38	0.03	0.00	0.03
No.86	34 27	0.05	0.00	0.05
No.87 No.88	23	0.06 0.15	0.00 0.00	0.06 0.15
No.88 No.89	23	0.15	0.00	0.15
No.90 No.91	21 21	0.49 0.34	0.00 0.00	0.49 0.34
No.91 No.92	22	0.51	0.00	0.54
No.93	21	0.53	0.00	0.53
No.93 No.94	29	0.33	0.00	0.33
No.94 No.95	22	0.41	0.00	0.41
No.96	20	0.29	0.00	0.16
No.97	16	0.10	0.00	0.10
No.98	24	0.07	0.00	0.09
No.99	26	0.09	0.00	0.09
No.100	0	0.04	0.00	0.04

(参考)「2.2.2 敷地内各施設からの直接線ならびにスカイシャイン線による実効線量(その1) 「平成25年3月末時点」」における線量評価点に相当する敷地境界評価地点は以下のとおり。 南エリア: No.7, 西エリア: No.70, 北エリア: No.92,

南西エリアにおける最大値を示す地点: No.17

注) 四捨五入した数値を記載しているため、合算値が合計と合わない場合がある。

多核種除去設備, 増設多核種除去設備, 高性能多核種除去設備及び RO 濃縮水処理設備の 線量評価条件について

- 1. 多核種除去設備の線量評価条件について
- 1.1 評価対象設備・機器

多核種除去設備の評価対象設備・機器を表1に示す。

表 1 評価対象設備·機器(多核種除去設備)

	表 1 評価対象	人以 川 1次46 (多核種除去設備)	
	帯・機器	評価対象とし た機器数 (基数×系列)	放射能条件	遮へい体
	バッチ処理タンク	1×3	汚染水(処理対象水)	なし
	循環タンク	1×3	スラリー (鉄共沈処理)	鉄 100mm
	デカントタンク	1×3	汚染水(処理対象水)	なし
前処理設備 1	循環タンク弁スキッド	1×3	スラリー (鉄共沈処理)	鉛 18mm
(鉄共沈処理)	クロスフロー フィルタスキッド	1×3	スラリー (鉄共沈処理)	鉛 8mm (配管周囲) 鉛 9mm (スキッド周囲)
	スラリー移送配管	1×3	スラリー (鉄共沈処理)	鉛 18mm
	スラリー移送配管 (40A-30m)	1×3	スラリー (鉄共沈処理)	鉛 8mm
	共沈タンク	1×3	汚染水(処理対象水)	なし
	供給タンク	1×3	汚染水(処理対象水)	なし
前処理設備 2 (炭酸塩沈殿処理)	クロスフロー フィルタスキッド	1×3	スラリー (炭酸塩沈殿処理)	鉛 4mm (配管周囲) 鉛 9mm (スキッド周囲)
	スラリー移送配管 (40A-40m)	1×3	スラリー (炭酸塩沈殿処理)	鉛 4mm
	吸着塔(吸着材2)	1×3	吸着材 2	
	吸着塔(吸着材3)	1×3	吸着材3	鉄 50mm
多核種除去装置	吸着塔(吸着材 6)	1×3	吸着材 6	
	吸着塔(吸着材 5)	1×3	吸着材 5	
	処理カラム(吸着材7)	1×3	吸着材 7	なし
	スラリー (鉄共沈処理) 用	1×3	スラリー (鉄共沈処理)	鉄 112mm
高性能容器 (HIC)	スラリー(炭酸塩沈殿 処理)用	1×3	スラリー (炭酸塩沈殿処理)	鉄 112mm
	吸着材2用	1	吸着材2※	鉄 112mm
	吸着材 3 用	1	吸着材3※	鉄 112mm
	吸着材 6 用	1	吸着材 6 ※	鉄 112mm
ĺ	吸着材 5 用	1	吸着材 5 ※	鉄 112mm

※吸着塔収容時は、平均的な濃度(最大吸着量の55%)を用いて評価を行うが 高性能容器収容時には、最大吸着量で評価を実施。

1.2 放射能条件の設定

多核種除去設備の放射能条件は以下の事項を考慮して設定する。

- ・ スラリーは、クロスフローフィルタで濃縮されることから、スラリー濃度は濃縮前 ~濃縮後の平均的な濃度を考慮する。スラリー(鉄共沈処理)の濃度は、約 70g/L ~約 84g/L の平均値である約 77g/L より設定し、スラリー(炭酸塩沈殿処理)の濃度は、初期の設計では最大約 305g/L としているが運転実績より知見が得られたことから、約 $195g/L \sim 236g/L$ の平均値である約 215g/L より設定する。
- ・ 各吸着材の吸着量は、吸着塔のメリーゴーランド運用を考慮すると、最大吸着量の 概ね 10%~100%の間で推移し、平均的には最大吸着量の 55%程度となる。よって、各 吸着材の放射能濃度は、平均的な吸着量を考慮して設定。
- ・ スラリー,吸着材の放射能濃度は,想定される濃度に対して,保守的に30%を加算して評価を行う。

2. 増設多核種除去設備の線量評価条件

2.1 評価対象設備·機器

増設多核種除去設備の評価対象設備・機器を表2に示す。

表 2 評価対象設備・機器(増設多核種除去設備) 評価上考慮 設備・機器 する お射能多例

	設備・機器	評価上考慮 する 基数×系列	放射能条件	遮へい体
処理水受入	処理水受入タンク	1×1	汚染水	なし
	共沈・供給タンクスキッド	1×3	汚染水	鉄:40~80mm
前処理設備	クロスフローフィルタス キッド	1×3	スラリー	鉄:20~60mm
	スラリー移送配管	1×3	スラリー	鉄:28mm
	吸着塔(吸着材1)	1×3	吸着材1	
多核種吸着塔	吸着塔(吸着材2)	1×3	吸着材 2	鉄:30~80mm
多核性效有均	吸着塔(吸着材4)	1×3	吸着材 4	欽. 30/~80000
	吸着塔(吸着材 5)	1×3	吸着材 5	
	スラリー (前処理)	1×3	スラリー	
- W. W	吸着材(吸着材1)	1×1	吸着材1※	コンクリート
高性能容器 (HIC)	吸着材(吸着材 2)	1×1	吸着材2※	及びハッチ
(IIIC)	吸着材(吸着材4)	1×1	吸着材4※	(鉄:120mm)
	吸着材(吸着材 5)	1×1	吸着材5※	

※吸着塔収容時は、平均的な濃度(最大吸着量の55%)を用いて評価を行うが 高性能容器収容時には、最大吸着量で評価を実施。

2.2 放射能条件の設定

増設多核種除去設備の放射能条件は以下の事項を考慮して設定する。

- ・ スラリーは、クロスフローフィルタで濃縮されることから、スラリー濃度は濃縮前 ~濃縮後の平均的な濃度を考慮し、スラリーの濃度は、195g/L~236g/L の平均値である約 215g/L より設定する。
- ・ 各吸着材の吸着量は、吸着塔のメリーゴーランド運用を考慮すると、最大吸着量の 概ね 10%~100%の間で推移し、平均的には最大吸着量の 55%程度となる。よって、各 吸着材の放射能濃度は、平均的な吸着量を考慮して設定。
- ・ スラリー, 吸着材の放射能濃度は, 想定される濃度に対して, 保守的に 30%を加算して評価を行う。

3. 高性能多核種除去設備の線量評価条件

3.1 評価対象設備・機器

高性能多核種除去設備の評価対象設備・機器を表3に示す。

+66¢ EL	п	評価上考慮	放射能条件	
機器		する基数 (基)		
	1 塔目	1	前処理フィルタ1塔目	
前処理フィルタ	2 塔目	1	前処理フィルタ2塔目	
	3~4 塔目	2	前処理フィルタ 3~4 塔目	
	1~3 塔目	3	多核種除去塔 1~3 塔目	
多核種吸着塔	4~5 塔目	2	多核種除去塔 4~5 塔目	
	6~8 塔目	3	多核種除去塔 6~8 塔目	
	9~10 塔目	2	多核種除去塔 9~10 塔目	
	11~13 塔目	3	多核種除去塔 11~13 塔目	

表 3 評価対象設備·機器(高性能多核種除去設備)

3.3 放射能条件の設定

高性能多核種除去設備の放射能条件は以下の事項を考慮して設定する。

- ・ 吸着材の放射能濃度は、各フィルタ・吸着塔の入口濃度から除去率、通水量(機器表面線量が 1mSv/h 以下となるよう設定)を考慮して算出した値に保守的に 30%を加算して評価を行う。
- ・ 多核種吸着塔 1~5 塔目の線源は、Cs の吸着量分布を考慮し、吸着塔の高さ方向に均 等5分割し、各層に線源を設定する。

4. RO 濃縮水処理設備の線量評価条件

4.1 評価対象設備·機器

RO 濃縮水処理設備の評価対象設備・機器を表4に示す。

表 4 評価対象機器 (RO 濃縮水処理設備)

機器		評価上考慮する基数	放射能条件
前処理フィルタ	1 塔目	1	前処理フィルタ 1~2
	1 塔目	1	吸着塔 1
吸着塔	2 塔目	1	吸着塔 2
	3~5 塔目	3	吸着塔 3

4.2 放射能条件の設定

RO 濃縮水処理設備の放射能条件は以下の事項を考慮して設定する。

- ・ 吸着塔の構成は、敷地境界に対して保守的となるセシウム・ストロンチウム同時吸着 塔 5 塔として評価する。
- ・ 吸着材の放射能濃度は、吸着塔の入口濃度から除去率、通水量(遮へい体を含む機器 表面から 1m の位置における雰囲気線量当量率が 0.1mSv/h 以下となるよう設定) を考慮して算出した値に、保守的に 30%を加算して評価を行う。
- ・ 吸着塔 $3\sim5$ は、3 塔に分布する放射能の全量が吸着塔 3 に吸着していると保守的に設定する。また Cs の吸着量分布を考慮し、吸着塔の高さ方向に均等 5 分割し、各層に線源を設定する。

以上

サブドレン他浄化設備の線量評価条件について

- 1. サブドレン他浄化設備の線量評価条件
- 1.1 評価対象設備·機器

サブドレン他浄化設備の評価対象設備・機器を表1に示す。

評価上考慮 機器 放射能条件 する基数 (基) 1~2 塔目 前処理フィルタ 1~2 塔目 前処理フィルタ 前処理フィルタ3塔目 3 塔目 1 4 塔目 前処理フィルタ4塔目 1 1~3 塔目 3 吸着塔 1~3 塔目 吸着塔 4 塔目 吸着塔 4 塔目 1 5 塔目 吸着塔 5 塔目

表1 評価対象設備・機器(サブドレン他浄化設備)

1.2 放射能条件の設定

サブドレン他浄化設備の放射能条件は以下の事項を考慮して設定する。

- ・ 前処理フィルタ及び吸着塔は、各々が交換直前で放射性物質の捕捉量又は吸着量が最 大になっているものとする。
- ・ 前処理フィルタ $1 \sim 2$ は、フィルタ 2 塔に分散する放射性物質の全量が前処理フィルタ 2 で捕捉されているものとする。
- ・ 吸着塔 $1 \sim 3$ は、吸着塔 3 塔に分散する放射性物質の全量が吸着塔 1 で吸着されているものとする。

以上

2.2.3 放射性液体廃棄物等による線量評価

2.2.3.1 線量評価の方法

(1)評価対象核種

サブドレン他浄化設備の処理済水は、Cs-134、Cs-137、Sr-90、H-3(以下、「主要核種」という)、及びその他44核種※を評価対象核種とする。

(※ その他44核種は、「Ⅲ 第3編2.1.2放射性液体廃棄物等の管理」を参照)

その他の放射性液体廃棄物等の評価対象核種は、サンプリング頻度等を考慮して実効的に測定可能な主要核種とし、その他の核種については、平成27年3月末までに選定する。

(2)線量評価の方法

排水する系統の実効線量は、排水する系統ごとに評価対象核種の放射性物質濃度の告示に定める周辺監視区域外の水中の濃度限度との比の総和(以下、「告示濃度限度比」という)から求め、最大の告示濃度限度比を排水の実効線量とする。

散水による実効線量は、散水した水のγ線に起因する敷地境界の実効線量、及び散水 した水の H-3 を吸入摂取した場合の敷地境界の実効線量を考慮する。

排水路については、実効線量の算出方法を平成27年3月末までに確立し、管理対象と する。

2.2.3.2 各系統における線量評価

(1)評価対象の系統

以下の系統について線量評価を行う。

○排水する系統

- ・地下水バイパス水
- ・ 堰内雨水の処理済水
- ・サブドレン他水処理施設の処理済水

○散水する系統

- ・ 堰内雨水の処理済水
- ・5・6号機滞留水の処理済水

(2)排水による線量評価

地下水バイパス水については、次の運用目標を満足していることを確認の上、排水するため、実効線量は 0.22mSv/年となる。

運用目標

 $\begin{array}{ccccc} \text{Cs-134} & & 1 & \text{Bq/L} \\ \text{Cs-137} & & 1 & \text{Bq/L} \\ \text{Sr-90} & & 5 & \text{Bq/L} \\ \text{H-3} & & 1,500 & \text{Bq/L} \\ \end{array}$

サブドレン他浄化設備の処理済水については、次の運用目標を満足していることを確認の上、排水するため、主要核種の排水による実効線量は最大でも 0.15mSv/年となる。 運用目標

Cs-134 1 Bq/L Cs-137 1 Bq/L Sr-90 3(1)Bq/L $\stackrel{*}{\times}$ H-3 1,500 Bq/L

※ Sr-90 は、分析値若しくは全 β での評価値とし、10 日に1 回程度の頻度で 1Bq/L 未満であることを確認する。)

なお、1~4号機建屋近傍から地下水を汲み上げており比較的放射性物質濃度が高いサブドレン他浄化設備の処理済水(処理対象の全てのピット)について、その他44核種※の検出限界濃度を下げて分析した結果、多くの核種が検出限界濃度未満であった。仮に検出限界値未満の核種についても検出限界濃度を用いて告示濃度限度比を評価したところ0.0041 mSv/年未満となり、告示濃度限度比が極めて小さくなることを確認した。また、この試料について、主要核種の告示濃度限度比は、0.011mSv/年未満となった。(※ 測定データの詳細は、「Ⅲ 第3編 2.1.2 放射性液体廃棄物等の管理 添付資料ー2 を参照)

この実測データに基づき、仮に主要核種が運用目標まで上昇した場合、それと同様な割合でその他44核種も上昇するものと仮定して、その他44核種の線量評価を行う。実測値に基づくその他44核種/主要核種の比が0.37であるので、これに主要核種による最大の実効線量0.15mSv/年を乗じ、その他44核種の実効線量は0.056mSv/年となった。よって、サブドレン他浄化設備の処理済水の排水による実効線量は0.21mSv/年となった。

その他の排水する系統については, 実効線量が 0.22mSv/年以下となることを確認の上, 排水する。

従って、放射性液体廃棄物等による実効線量は、上記のうち最大となる 0.22mSv/年とする。

排水路の水については、評価方法を確立した後、評価を行うこととする。排水路の水からの線量の寄与は、平成27年3月末までに算入する。

(3) 散水による線量評価

散水する系統については、実効線量が 0.22mSv/年以下となることを確認の上、散水する。

堰内雨水の処理済水を散水した水の γ 線に起因する敷地境界の実効線量は $4.2\times 10^{-2} \text{mSv}$ /年であり, $5 \cdot 6$ 号機滞留水の処理済水を散水した水のH-3 を吸入摂取した場合の敷地境界の実効線量は $3.3\times 10^{-2} \text{mSv}$ /年である。(詳細は,「 $\text{II}\ 2.36$ 雨水処理設備等 参考資料-1 構内散水における被ばく評価」,「 $\text{II}\ 2.33\ 5\cdot 6$ 号機放射性液体廃棄物処理系 参考資料-1 構内散水における被ばく評価」を参照)

2.2.4 線量評価のまとめ (その2) 「平成27年3月末時点」

追加的に放出される放射性物質と敷地内に保管する放射性廃棄物等により、一般公衆が受ける実効線量は、平成 27 年 3 月末において、気体廃棄物放出分で約 0.03mSv/年、敷地内各施設からの直接線及びスカイシャイン線の線量分で約 1.12mSv/年 (RO 濃縮水貯槽等に貯蔵された汚染水の影響による実効線量:約 0.56mSv/年、RO 濃縮水貯槽等に貯蔵された汚染水の影響を除く実効線量:約 0.56mSv/年)、放射性液体廃棄物等の排水分で約 0.22mSv/年,構内散水した堰内雨水の処理済水の γ 線に起因する敷地境界の実効線量は約 4.2×10⁻²mSv/年,構内散水した 5 ・6 号機滞留水の処理済水の H-3 を吸入摂取した場合の敷地境界の実効線量は約 3.3×10⁻²mSv/年となり合計約約 1.44mSv/年となる^{注)}。

また、放射性液体廃棄物等の排水の線量分は約 0.22 mSv/年、構内散水した水の敷地境界の線量分は約 $4.2 \times 10^{-2} \text{mSv}/\text{年}$ 及び約 $3.3 \times 10^{-2} \text{mSv}/\text{年}$,原子炉建屋から放出する気体廃棄物の線量分は約 0.03 mSv/年,直接線・スカイシャイン線の線量分(RO 濃縮水貯槽等に貯蔵された汚染水の影響を除く実効線量(最大値))は約 0.62 mSv/年であり,RO 濃縮水貯槽等に貯蔵された汚染水の影響を除く実効線量は合計で約 0.94 mSv/年となる $^{(\pm)}$ 。

注) 四捨五入した数値を記載しているため、合算値が合計と合わない場合がある。

2.2.4 線量評価のまとめ(その3)

現状の設備の運用により、気体廃棄物放出分で約 $0.03\,\mathrm{mSv/F}$ 、敷地内各施設からの直接線及びスカイシャイン線の線量分で約 $1.13\,\mathrm{mSv/F}$ (RO 濃縮水貯槽等に貯蔵された汚染水の影響による実効線量:約 $0.56\,\mathrm{mSv/F}$, RO 濃縮水貯槽等に貯蔵された汚染水の影響を除く実効線量:約 $0.57\,\mathrm{mSv/F}$),放射性液体廃棄物等の排水分で約 $0.22\,\mathrm{mSv/F}$, 構内散水した堰内雨水の処理済水の γ 線に起因する敷地境界の実効線量は約 $4.2\times10^{-2}\,\mathrm{mSv/F}$, 構内散水した5・6号機滞留水の処理済水のH-3を吸入摂取した場合の敷地境界の実効線量は約 $3.3\times10^{-2}\,\mathrm{mSv/F}$ となり合計約約 $1.45\,\mathrm{mSv/F}$ となる $^{(2)}$ 。

また、放射性液体廃棄物等の排水の線量分は約 0.22mSv/年、構内散水した水の敷地境界の線量分は約 4.2×10⁻²mSv/年及び約 3.3×10⁻²mSv/年、原子炉建屋から放出する気体廃棄物の線量分は約 0.03mSv/年、直接線・スカイシャイン線の線量分(R0濃縮水貯槽等に貯蔵された汚染水の影響を除く実効線量(最大値))は約 0.62mSv/年であり、R0濃縮水貯槽等に貯蔵された汚染水の影響を除く実効線量は合計で約 0.94mSv/年となる注)。

注) 四捨五入した数値を記載しているため、合算値が合計と合わない場合がある。

2.2.5 敷地境界実効線量の制限について

2.2.5.1 敷地境界における実効線量の制限値

「2.2.4 線量評価のまとめ(その2)」で示すとおり、「特定原子力施設への指定に際し東京電力株式会社福島第一原子力発電所に対して求める措置を講ずべき事項について」で求められている実効線量の制限から超過している。このため、表2.2.5-1のとおり段階的な制限を定め、対策を施すことにより達成を目指す。

表2.2.5-1 敷地境界における実効線量(評価値)の制限

時期	平成27年3月末	平成28年3月末
制限值	2 mSv/年未満**	1 mSv/年未満

※タンクに貯蔵された汚染水以外に起因する敷地境界における実効線量(評価値)の低減目標は、平成27年3月末までに1mSv/年未満とする。

ただし、以下の3つを起源とする敷地境界における実効線量(評価値)の低減目標は、 実施計画の認可日から継続して1mSv/年未満とする。

- ・実施計画(変更認可申請中のものも含む)に記載されているものであって,敷地の外に排水する水(ただし,排水路からの実効線量は平成27年3月末までに算入する。)
- ・原子炉建屋から放出する気体廃棄物
- ・タンクに貯蔵された汚染水以外に起因する直接線・スカイシャイン線

2.2.5.2 制限値に向けた対策

2.2.5.1 に示す"敷地境界における実効線量の制限値"を達成させるために、以下のとおり対策を実施することとする。対策の工程表については表2.2.5-2 に示す。

(1) 気体廃棄物

現在,気体廃棄物の敷地境界線量は約0.03mSv/年と評価しているが,更なる放出量の低減及び測定精度の向上を目指して,燃料取り出し用カバーの設置,排気設備の設置等を実施する。また,放射性物質の飛散防止剤散布等を実施することにより,放出量の低減を図るものとする。

(2) 放射性液体廃棄物等

①評価方法の確立

排水口における放射性物質濃度,流量を把握し,平成27年3月末までに3ヶ月平均濃度の算出方法を確立する。

サブドレン他浄化設備の処理済水以外の放射性液体廃棄物等に係る評価対象核種 については、平成27年3月末までに選定する。

②排水路等の状況改善

a. 排水路(側溝含む)の清掃

排水路及び側溝の清掃については、汚泥堆積状況を点検し、年度毎に効果的な清掃計画を立案する。また、異常気象等の堆積状況の変化が想定される場合や排水口付近における定期的な放射能濃度分析の結果、高濃度の状況が確認された場合には、臨時点検を実施し必要に応じて排水路等の清掃を行うことを検討する。

なお、暗渠部の清掃については、点検・調査により、人力作業以外に清掃機器の 導入等も検討する。

b. 道路の清掃

道路の清掃については、汚泥堆積状況を点検し、年度毎に効果的な清掃計画を立案する。また、交通等の堆積状況の変化が想定される場合は、臨時点検を実施し必要に応じて道路の清掃を行うことを検討する。

なお、清掃は、再汚染を防止するため、道路、側溝、排水路の順に清掃することを基本とし、清掃計画を平成26年6月迄に立案し、物揚場排水路、K排水路、C排水路、A排水路及びその流域の道路については平成27年3月迄に清掃を実施する。

c. 敷地の除染

敷地の除染については、作業員の線量低減のために実施する敷地の除染計画(第3章 第三編 3.1.3「敷地内に飛散した放射性物質の拡散防止及び除染による線量低減」参照)を考慮して実施する。

③適切な管理のための設備対策

a. 汚泥の流出抑制

効果的な汚泥流出抑制とするため、排水路点検口付近に汚泥堰を設けることとし、物揚場排水路、K排水路及びC排水路については平成27年3月迄に、A排水路及び新設排水路については平成28年3月迄に排水路汚泥の流出抑制を実施する。

b. 排水路流量計の設置

排水路に流れる雨水等の量を把握するため、流量測定設備を物揚場排水路、C排水路、K排水路及びA排水路については平成27年3月迄に、新設排水路については平成28年3月迄に設置する。

(3) 敷地内各施設からの直接線ならびにスカイシャイン線による実効線量

(1)RO 濃縮水貯槽からの敷地境界線量低減

多核種除去設備,及び平成 26 年度に運用開始を予定している増設多核種除去設備 及び高性能多核種除去設備により RO 濃縮水を重層的に浄化処理することに加え,濃縮 水の漏洩リスクや土地利用効率等を考慮して新たに多核種処理水貯槽等を設置してい くことにより,敷地境界線量を低減させる。

また,地下水流入量抑制対策として,高温焼却炉建屋の止水,地下水バイパスの稼働等を実施する。

②実態に合わせた線源条件の見直し

現状の瓦礫類・伐採木の一時保管エリアにおける敷地境界線量評価は、施設やエリアを枠取りの考え方で、受け入れ上限値の線量を有する廃棄物が保守的にあらかじめ満杯になった条件で実施しており、実際の運用と比較すると保守的な評価となっている。このため、一時保管エリアLについて、実測線量率に基づいた線源条件により敷地境界の線量評価を行った。(2.2.2 敷地内各施設からの直接線ならびにスカイシャイン線による実効線量(その2)添付資料-3参照)

また,多核種除去設備等についても,設備の運用実態に合わせて線源条件を見直し, 敷地境界の線量評価を行う。

③保管エリアの受け入れ上限値(表面線量率)の変更

敷地境界線量へ影響を与える一時保管エリアCについて,平成 26 年9月迄に瓦礫類の受け入れ基準(表面線量率)を変更し,敷地境界線量を低減させる。

④遮へいの設置

今後設置予定の新規設備等については,適切に遮へい設計を実施し,敷地境界線量 を可能な限り低減させる。

表2.2.5-2 目標値に向けた対策 工程表

			平成26年度			平成27年度				
			1Q	2Q	3Q	4Q	1Q	2Q	3Q	4Q
評価・報告						iii [∳ 価 △報	告		
RO濃縮水貯槽				;	争化処理等	€施				
	気体廃棄物		1 -	号機:建屋	カバー解(本時におけ	る飛散防	止剤散布		
RO			3号機:約	泉量低減文	策•燃料]					
			== /= + 4	14.72.0			7.77.77.47.47		1.484	
	液体廃棄物等	評価方法の確立			定(サブド		业埋設備0 	0処埋済≁	*水を除く)	
						扌	水路の放	射能濃度	の測定	
濃縮		排水路等の状況 改善				道路	清掃			
水貯槽以外							排水路清	掃		
				Γ		除染・フ	ューシング	ř		
		適切な管理のための設備対策			汚泥の流 (物揚場,	进防止 C,K排水路	()		汚泥の流 (A, 新設	出防止 排水路)
					排水路流(物揚場)	量計の設 D,K,A排水	置 路)	 村 (i	 水路流量 新設排水區	計の設置 A)
	施設内各施設からの直接線 ならびに		実態に	合わせた糸	泉源条件の	見直し				
	スカイシャイン線による実効線量									

2.2.6 事故当初に放出された放射性物質の影響について

平成 25 年 4 月 2 日のモニタリングポスト指示値及び遮へい壁外側の空間線量率と年間 換算値 (8760 時間) を表 2. 2. 6-1 に示す。

最も低い敷地北側の MP-1 においても年間約 26mSv であり、これは 2.2.4 までに評価した追加的な放射性物質の放出に起因する実効線量及び各施設からの直接並びに散乱放射線による実効線量を大きく上回っている。また、空気中の放射性物質濃度も、追加放出分の評価値が約 1.5×10^{-9} Bq/cm³ に対し、西門におけるダストサンプリング結果が 10^{-7} Bq/cm³ と 2 桁程度高い値となっており、過去に沈積した放射性物質が再浮遊しているものと考えられる。

これらのことから、現状は事故当初に放出し、沈積した放射性物質の影響が支配的であり、今後敷地周辺で居住するに当たっては、既に沈積した放射性物質の除去がより重要であることを示している。

	指示値	年間換算値	遮へい壁外側の	年間換算値	
	$(\mu \text{ Sv/h})$	(mSv/年)	空間線量率(μ Sv/h)	(mSv/年)	
MP-1	3.0	約 26	I	_	
MP-2	5. 5	約 48	_	_	
MP-3	6. 6	約 58	_	_	
MP-4	5. 9	約 52	_	_	
MP-5	6. 2	約 54	_	_	
MP-6	2. 4	_	15	約 131	
MP-7	5. 5		40	約 350	
MP-8	3.9	_	50	約 438	