

国立研究開発法人日本原子力研究開発機構  
大洗研究所（南地区）高速実験炉原子炉施設（「常陽」）

第 22 条（放射性廃棄物の廃棄施設）に係る説明書

2019 年 10 月 28 日

国立研究開発法人日本原子力研究開発機構  
大洗研究所高速実験炉部

## 目 次

1. 要求事項の整理
2. 要求事項への適合性
  - 2.1 基本方針
  - 2.2 気体廃棄物の廃棄施設
  - 2.3 液体廃棄物の廃棄設備
  - 2.4 固体廃棄物の廃棄設備
  - 2.5 放射性気体廃棄物処理及び放出管理
  - 2.6 放射性液体廃棄物処理及び放出管理
  - 2.7 放射性固体廃棄物処理
  - 2.8 通常運転時における一般公衆の実効線量評価
  - 2.9 要求事項（試験炉設置許可基準規則第 22 条）への適合性説明

(別紙)

別紙 1 : 「炉心の変更」に関する基本方針

別紙 2 : 液体廃棄物処理設備における放射性液体廃棄物の漏えい防止措置

別紙 3 : 液体廃棄物処理設備における放射性液体廃棄物の漏えいの検出及び拡大防止措置

1. 要求事項の整理

「常陽」の炉心は、増殖炉心（以下「MK-I 炉心」という。）から照射用炉心（以下「MK-II 炉心」という。）へ変更された後、更に変更を加え、熱出力を 140MW とした照射用炉心（以下「MK-III 炉心」という。）に変更された。本申請では、更に変更を加え、熱出力を 100MW とした照射用炉心（以下「MK-IV 炉心」という。）を対象とする【「炉心の変更」に関する基本方針：別紙 1 参照】。試験炉設置許可基準規則第 22 条における要求事項等を第 1.1 表に示す。

第 1.1 表 試験炉設置許可基準規則第 22 条における要求事項  
及び本申請における変更の有無

要求事項	変更の有無
<p>1 工場等には、次に掲げるところにより、通常運転時において放射性廃棄物を廃棄する施設（放射性廃棄物を保管廃棄する施設を除く。）を設けなければならない。</p> <p>一 周辺監視区域の外の空气中及び周辺監視区域の境界における水中の放射性物質の濃度を十分に低減できるよう、試験研究用等原子炉施設において発生する放射性廃棄物を処理する能力を有するものとする。</p> <p>【解釈】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>第 1 号に規定する「十分に低減できる」とは、As Low As Reasonably Achievable（以下「ALARA」という。）の考え方の下、「発電用軽水型原子炉施設周辺の線量目標値に関する指針」（昭和 50 年 5 月 13 日原子力委員会決定）を参考に、周辺公衆の線量を合理的に達成できる限り低くすることをいう。</li> </ul>	有
<p>二 液体状の放射性廃棄物の処理に係るものにおいては、放射性廃棄物を処理する施設から液体状の放射性廃棄物が漏えいすることを防止し、及び工場等外へ液体状の放射性廃棄物が漏えいすることを防止できるものとする。</p> <p>【解釈】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>第 2 号に規定する「液体状の放射性廃棄物が漏えいすることを防止し、及び工場等外へ液体状の放射性廃棄物が漏えいすることを防止」については、「放射性液体廃棄物処理施設の安全審査に当たり考慮すべき事項ないしは基本的な考え方」（昭和 56 年 9 月 28 日原子力安全委員会決定）を参考とすること。</li> </ul>	無
<p>三 固体状の放射性廃棄物の処理に係るものにおいては、放射性廃棄物を処理する過程において放射性物質が散逸し難いものとする。</p>	無

## 2. 要求事項への適合性

### 2.1 基本方針

原子炉施設には、周辺監視区域の外の空気中及び周辺監視区域の境界における水中の放射性物質の濃度を十分に低減し、「発電用軽水型原子炉施設周辺の線量目標値に関する指針」を参考に、周辺公衆の線量を合理的に達成できる限り低くするよう、原子炉施設において発生する放射性廃棄物を処理する能力を有する放射性廃棄物の廃棄施設を設ける。なお、「常陽」では、放射性固体廃棄物については、減容保管等の処理を目的に、大洗研究所廃棄物管理施設へ移送するため、原子炉施設に、固体状の放射性廃棄物の処理に係る施設を有しない。ただし、金属ナトリウムが付着している、若しくは付着しているおそれのある固体廃棄物については、必要に応じて、メンテナンス建物に設けた脱金属ナトリウム設備により、金属ナトリウムを安定化するものとし、貯蔵中の火災の発生を防止する。脱金属ナトリウム処理は、その過程において、作業エリアの区画等を行い、放射性物質が散逸し難いものとする。

## 2.2 気体廃棄物の廃棄施設

### 2.2.1 概要

放射性気体廃棄物のうち主要なものは、原子炉建物内の1次アルゴンガス系等から排出される放射性廃ガスである。これらの放射性廃ガスを処理するため、気体廃棄物処理設備を設ける(第2.2.1図参照)。気体廃棄物処理設備は、フィルタ、送風機、圧縮機、貯留タンク及び配管等から構成する。放射性気体廃棄物は、主排気筒から大気に放出する。なお、主排気筒の排気口は、原子炉の炉心中心から北方向約30mの高さ約80m(T.P.約118m)に位置する。

### 2.2.2 主要設備

原子炉建物内の1次アルゴンガス系等から排出される放射性廃ガスは、コレクションヘッダに集約された後、廃ガスクーラ及び廃ガスフィルタを経由し、廃ガス圧縮機(3基(常用圧縮機2基(予備1基)及び非常用圧縮機1基))に導入される。アルゴン廃ガスモニタにより、放射性廃ガス中の放射性物質の濃度を測定し、当該濃度が「線量告示」に定める濃度限度以下であることを確認した場合には、圧縮機に導入された廃ガスは、廃ガスフィルタを経由し、直接、主排気筒に送られる。なお、廃ガスフィルタには、圧縮機の上流に設けられるフィルタユニット(2基(予備1基):プレフィルタ及び高性能フィルタから構成)及び主排気筒の上流に設けられるフィルタユニット(2基(予備1基):プレフィルタ、高性能フィルタ及びチャコールフィルタから構成)がある。また、換気設備等から主排気筒に送られる排気は、当該ガスを希釈するためにも用いられる。

放射性廃ガス中の放射性物質の濃度が濃度限度を超える場合には、廃ガス圧縮機に導入された廃ガスは、廃ガス貯留タンクに圧入貯蔵される。気体廃棄物処理設備には、1基当たり約2週間分の放射性気体廃棄物を貯蔵する能力を有する廃ガス貯留タンクを3基設ける(1基当たりの容量 $20\text{m}^3 \cdot \text{圧力 } 9\text{kg}/\text{cm}^2[\text{gage}]$ (約 $0.88\text{MPa}[\text{gage}]$ )。このうち、廃ガス貯留タンク1基は、万一の事故等に備え、予備として運用するものとする。なお、遮へいコンクリート冷却系等より排出される廃ガスについては、当該廃ガス用のフィルタユニット(2基(予備1基):プレフィルタ及び高性能フィルタで構成)を経由し、送風機により直接、主排気筒に送られるが、窒素廃ガスモニタにより、放射性廃ガス中の放射性物質の濃度を測定し、当該濃度が「線量告示」に定める濃度限度を超える場合には、廃ガス貯留タンクに圧入貯蔵される。圧入貯蔵された廃ガスは、アルゴン廃ガスモニタ又はサンプリングによる測定により、放射性物質の濃度が濃度限度以下に減衰したことを確認した後、廃ガスフィルタを経由し、主排気筒に送られる。

## 2.3 液体廃棄物の廃棄設備

### 2.3.1 概要

原子炉施設で発生した放射性液体廃棄物は、その放射性物質の濃度のレベルが低いものをA、高いものをBと区分して処理する。これらの放射性液体廃棄物を処理するため、廃棄物処理建物等に液体廃棄物処理設備を設ける（第 2.3.1 図参照）。液体廃棄物処理設備は、蒸発濃縮処理装置、アルコール廃液処理装置等から構成する。液体廃棄物処理設備は、以下に示す方針に基づき設計するものとし、液体廃棄物処理設備が設置された廃棄物処理建物等から、放射性液体廃棄物が漏えいすることを防止し、及び敷地外へ放射性液体廃棄物が漏えいすることを防止できるものとする。なお、液体廃棄物処理設備の一部は、大洗研究所（南地区）の核燃料物質使用施設等の一部と共用する。

- (1) 液体廃棄物処理設備は、適切な材料が使用され、また、タンク水位の検出器やインターロック回路等の適切な計測制御設備を有し、放射性液体廃棄物の漏えいの発生を防止できる設計とする。【液体廃棄物処理設備における放射性液体廃棄物の漏えい防止措置：別紙2参照】
- (2) タンク水位、漏えい検知等の警報を設け、タンク等から、放射性液体廃棄物の漏えいが生じた場合に、その漏えいを早期に検出し、中央制御室等に警報を発することができる設計とする。また、液体廃棄物処理設備を設ける建物の床及び壁面は、放射性液体廃棄物が漏えいし難い構造とするとともに、液体廃棄物処理設備は独立した区画内に設けるか周辺にせき等を設け、放射性液体廃棄物の漏えいの拡大防止対策を講じることにより、放射性液体廃棄物が万一、漏えいした場合に、適切に措置できる設計とする。【液体廃棄物処理設備における放射性液体廃棄物の漏えいの検出及び拡大防止措置：別紙3参照】
- (3) 液体廃棄物処理設備を設ける建物にあっては、当該建物からの放射性液体廃棄物の漏えいのおそれがある場合に、建物外に通じる出入口等にはせき等を設け、建物外への放射性液体廃棄物の漏えいを防止するとともに、床及び壁面は、建物外へ放射性液体廃棄物が漏えいし難い構造とする。
- (4) 液体廃棄物処理設備を設ける建物内部には敷地外に管理されずに排出される排水が流れる排水路に通じる開口部（マンホール等）を設けない設計とする。

### 2.3.2 主要設備

原子炉施設で発生した放射性液体廃棄物は、各建物の廃液タンクに集約し、廃液輸送管等により、廃棄物処理建物の廃液タンク（液体廃棄物A受入タンク（2基）及び液体廃棄物B受入タンク（2基））に貯留する。廃棄物処理建物の廃液タンクは、約5日分の放射性液体廃棄物を貯留する能力を有するものとする。また、液体廃棄物処理設備は、これらを1日で処理するのに十分な能力を有するものとする。これらの放射性液体廃棄物については、放射性物質の濃度を測定し、放射性液体廃棄物Aの基準を満足することを確認した上で、大洗研究所廃棄物管理施設に移送し、処理する。なお、原子炉施設における排水口は、大洗研究所廃棄物管理施設に放射性液体廃棄物を移送する廃液輸送管とする。また、大洗研究所廃棄物管理施設への移送には、廃液運搬車等の車両を使用する場合がある。

当該放射性液体廃棄物が、放射性液体廃棄物Aの基準を超える場合には、蒸発濃縮処理装置を用いて濃縮処理を行う。なお、蒸発濃縮処理装置から発生した蒸気ドレンは、蒸気ドレンピットに移送するものとし、「線量告示」に定める濃度限度以下であることを確認した上で、排水監視ポンド（Ⅱ）を經由し、一般排水溝へ放出する。濃度限度以上の場合は、再度、廃棄物処理建物の廃液タンク（液体廃棄物A受入タンク）に貯留し、処理する。濃縮液は、濃縮液タンクへ移送し、固化装置を用いて固化し、放射性固体廃棄物として処理する。なお、アルコールを含む放射性液体廃棄物については、アルコール廃液処理装置により、アルコールを分離・除去した後に、原子炉附属建物の液体廃棄物Bタンクに貯留し、必要な処理を行うものとする。また、各建物の廃液タンク若しくは廃液ピット等から排出される廃ガスは、各建物の換気空調設備のダクトに導入し、当該設備の有するフィルタユニット（プレフィルタ及び高性能フィルタから構成）を經由し、排気する。液体廃棄物処理設備に係る主な仕様を以下に示す。

(1) 蒸発濃縮処理装置

基数 1基

処理能力 約600ℓ/h/基 約8時間運転/日

(2) 主要な廃液タンク

原子炉附属建物

液体廃棄物Aタンク

基数 1基

容量 10m<sup>3</sup>/基

液体廃棄物Bタンク

基数 1基

容量 5m<sup>3</sup>/基

アルコール廃液タンク

基数 1基

容量 10m<sup>3</sup>/基

第一使用済燃料貯蔵建物

液体廃棄物Aタンク

基数 2基

容量 10m<sup>3</sup>/基

第二使用済燃料貯蔵建物

液体廃棄物Aタンク

基数 2基

容量 5m<sup>3</sup>/基

メンテナンス建物

液体廃棄物Aタンク

基数 1基

容量 20m<sup>3</sup>/基

液体廃棄物Bタンク

基数 1基

容量 20m<sup>3</sup>/基

廃棄物処理建物

液体廃棄物A受入タンク

基数 2基

容量 10m<sup>3</sup>/基

液体廃棄物B受入タンク

基数 2基

容量 30m<sup>3</sup>/基及び5m<sup>3</sup>/基

廃液調整タンク

基数 2基

容量 5m<sup>3</sup>/基

廃液移送タンク

基数 2基

容量 10m<sup>3</sup>/基

濃縮液タンク

基数 1基

容量 5m<sup>3</sup>/基

逆洗液タンク

基数 1基

容量 1m<sup>3</sup>/基



## 2.4 固体廃棄物の廃棄設備

### 2.4.1 概要

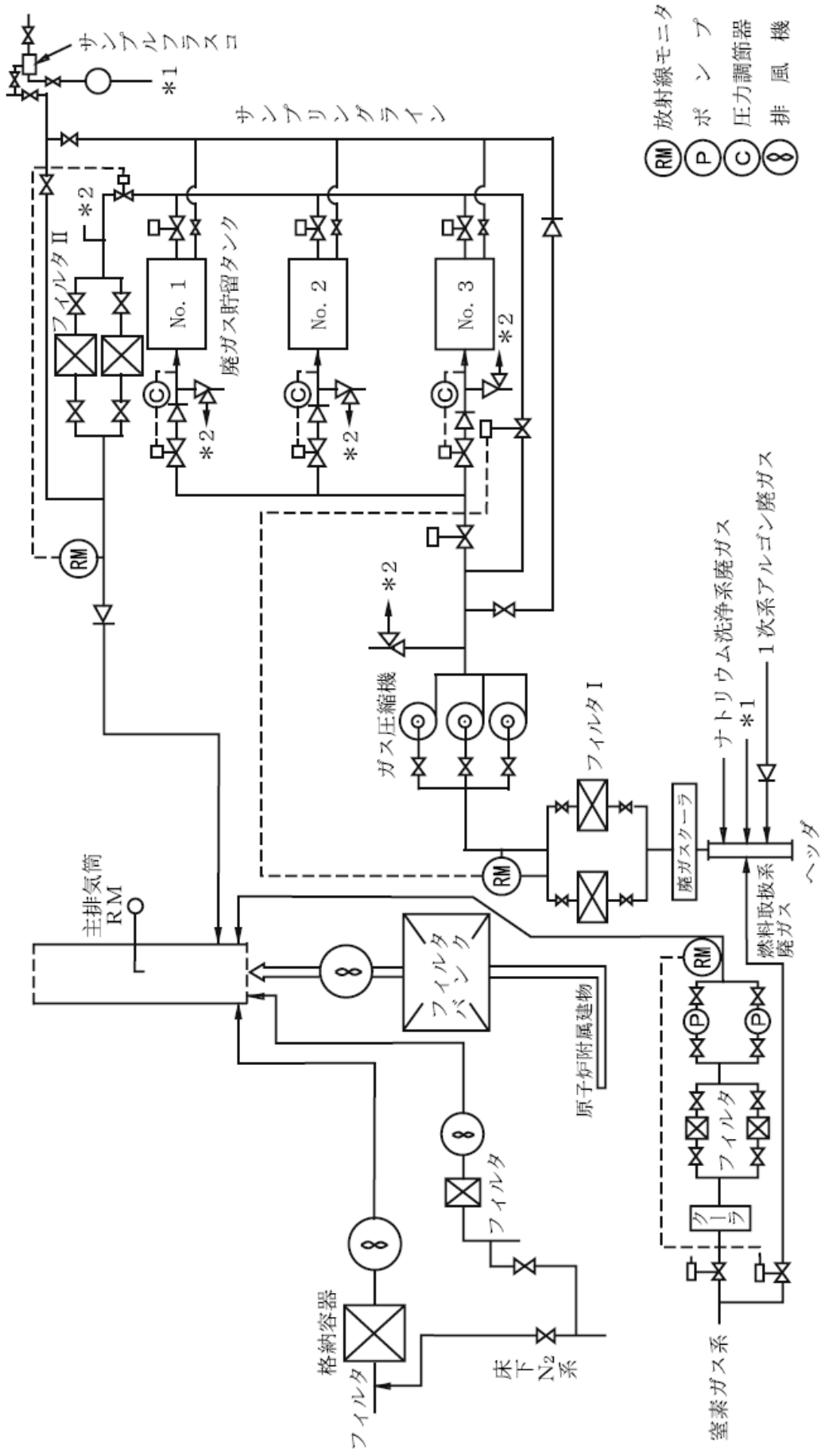
原子炉施設で発生した放射性固体廃棄物は、その線量率等のレベルが低いものをA、高いものをBと区分して貯蔵する。これらの放射性固体廃棄物を貯蔵するため、廃棄物処理建物、原子炉附属建物、第二使用済燃料貯蔵建物及びメンテナンス建物に固体廃棄物貯蔵設備を設ける。なお、放射性固体廃棄物については、減容保管等の処理を行うため、大洗研究所廃棄物管理施設へ移送する。

### 2.4.2 主要設備

固体廃棄物貯蔵設備は、廃棄物処理建物に設ける固体廃棄物A貯蔵設備及び固体廃棄物B貯蔵設備並びに原子炉附属建物に設ける原子炉附属建物固体廃棄物貯蔵設備、第二使用済燃料貯蔵建物に設ける第二使用済燃料貯蔵建物固体廃棄物貯蔵設備及びメンテナンス建物に設けるメンテナンス建物固体廃棄物貯蔵設備から構成する。貯蔵能力(容量)は以下のとおりである。

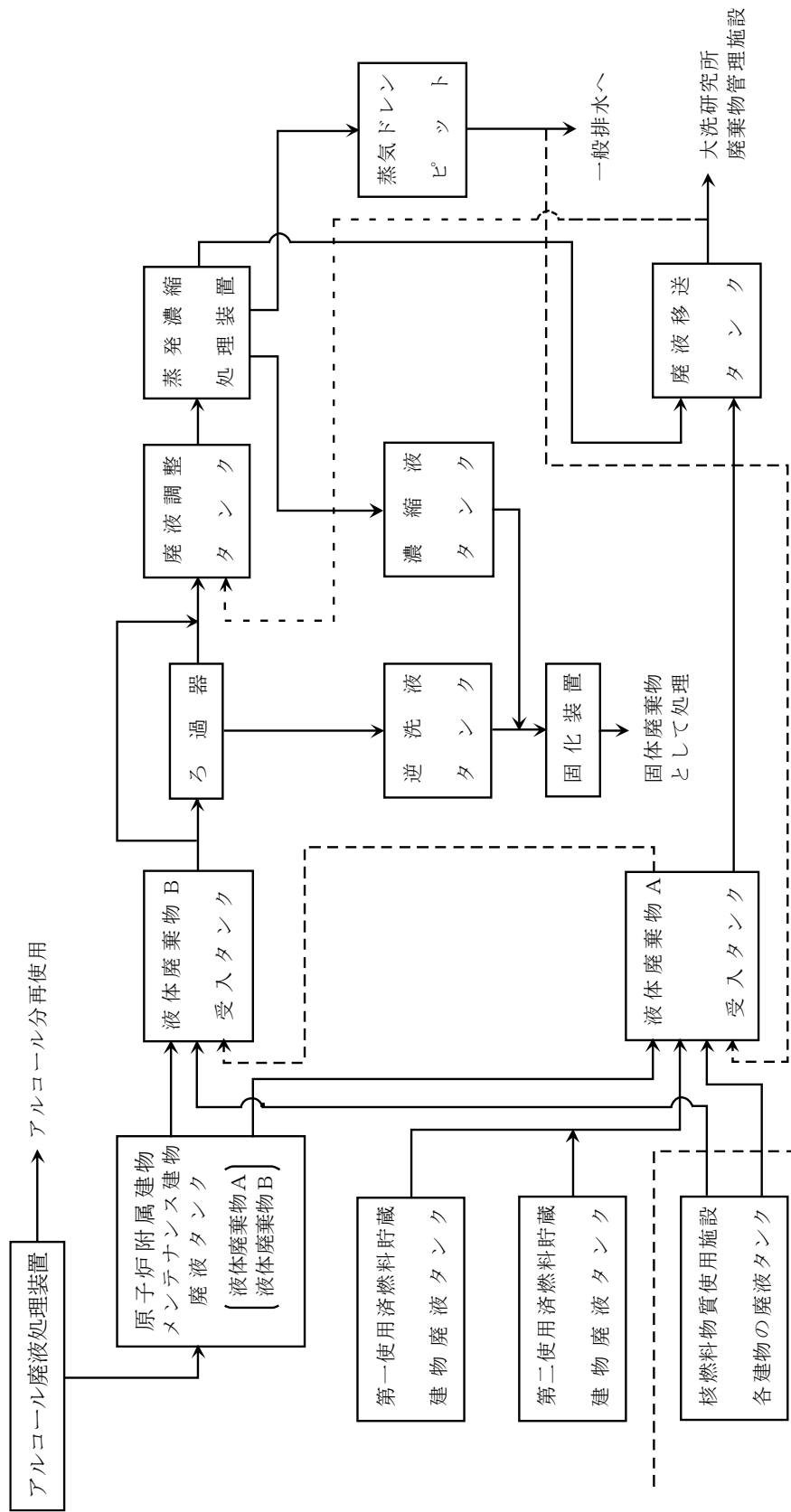
廃棄物処理建物	固体廃棄物A貯蔵設備	約 100m <sup>3</sup>
		(200ℓ ドラム缶換算約 500 本)
	固体廃棄物B貯蔵設備	合計約 35m <sup>3</sup>
		(200ℓ ドラム缶換算約 175 本)
原子炉附属建物	固体廃棄物貯蔵設備	約 60m <sup>3</sup>
		(200ℓ ドラム缶換算約 300 本)
第二使用済燃料貯蔵建物	固体廃棄物貯蔵設備	約 130m <sup>3</sup>
		(200ℓ ドラム缶換算約 650 本)
メンテナンス建物	固体廃棄物貯蔵設備	約 450m <sup>3</sup>
		(200ℓ ドラム缶換算約 2,250 本)

廃棄物処理建物の固体廃棄物貯蔵設備は、固体廃棄物約1年間分を貯蔵するに十分な能力を有するものとする。また、原子炉附属建物、第二使用済燃料貯蔵建物及びメンテナンス建物の固体廃棄物貯蔵設備は、保守作業及び改造工事に伴って発生する固体廃棄物を貯蔵できる能力を有するものとする。放射性固体廃棄物は、ドラム缶等の容器に入れて保管する等の方法により、放射性廃棄物が漏えいし難いものとし、かつ、放射性廃棄物による汚染が広がらないものとする。なお、金属ナトリウムが付着している、若しくは付着しているおそれのある固体廃棄物については、必要に応じて、メンテナンス建物に設けた脱金属ナトリウム設備により、金属ナトリウムを安定化するものとし、貯蔵中の火災の発生を防止する。脱金属ナトリウム設備は、金属製の固体廃棄物に対して使用するスチーム洗浄装置、及び布や紙等の固体廃棄物を相当時間浸漬することのできる水槽等から構成する。脱金属ナトリウム処理は、その過程において、作業エリアの区画等を行い、放射性物質が散逸し難いものとする。



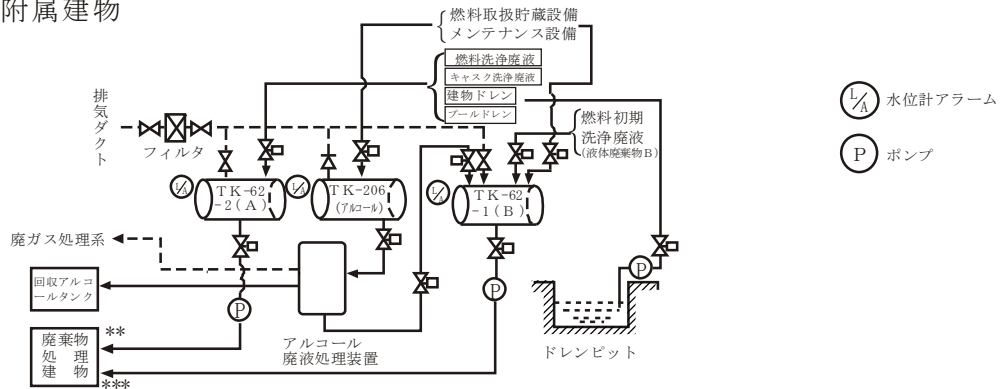
(RM) 放射線モニタ  
 (P) ボンプ  
 (C) 圧力調節器  
 (排風機) 排風機

第 2.2.1 図 気体廃棄物処理系統図

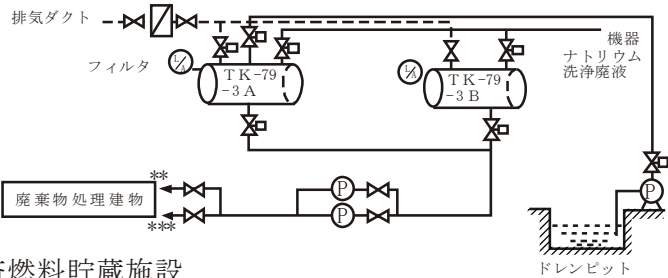


第 2.3.1 図 (1/2) 液体廃棄物処理系統図

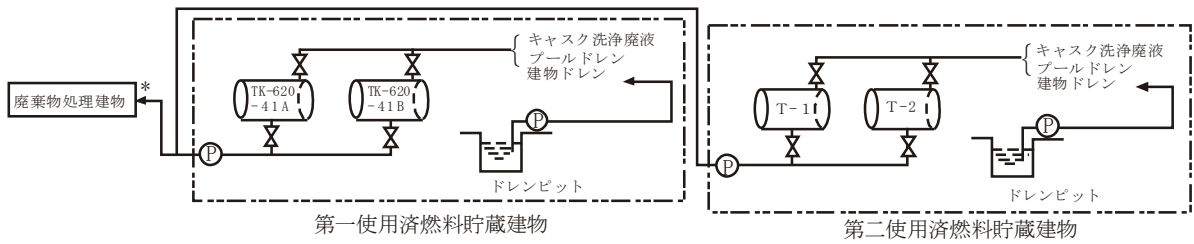
(1) 原子炉附属建物



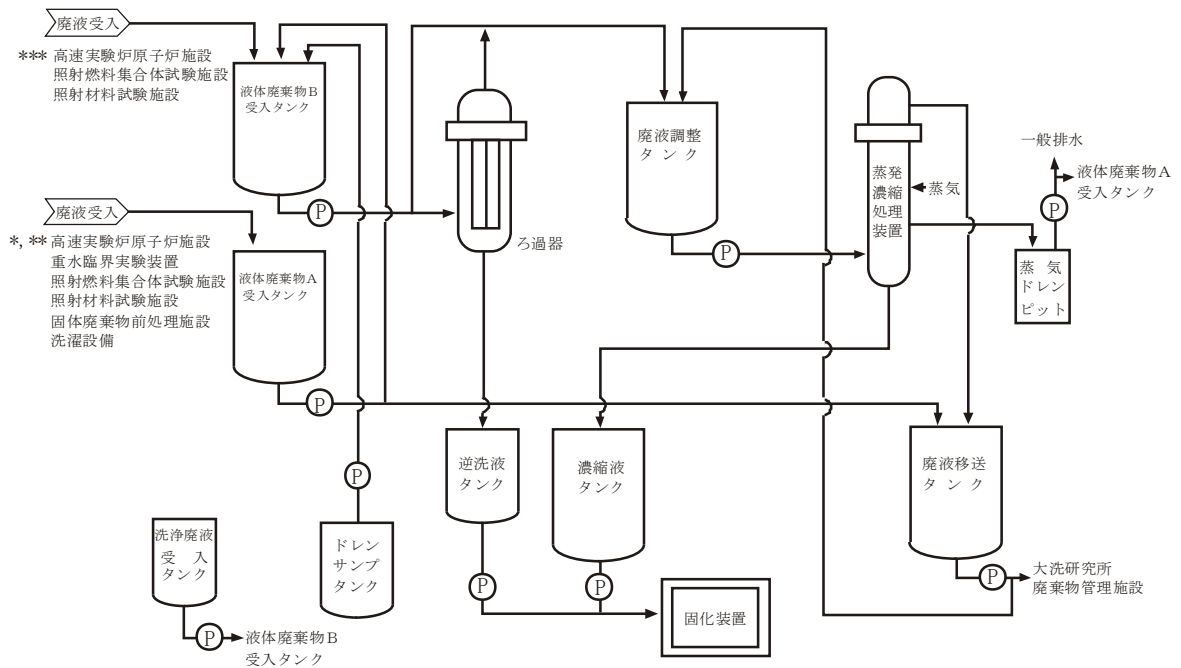
(2) メンテナンス建物



(3) 使用済燃料貯蔵施設



(4) 廃棄物処理建物



第 2.3.1 図 (2/2) 液体廃棄物処理系統図

## 2.5 放射性気体廃棄物処理及び放出管理

### 2.5.1 放射性気体廃棄物の発生源と推定発生量

#### (1) 放射性気体廃棄物の発生源

放射性気体廃棄物のうち主要なものは、原子炉建物内の1次アルゴンガス系等から排出される放射性廃ガスである。これらの放射性廃ガスを処理するため、気体廃棄物処理設備を設ける。原子炉建物内の1次アルゴンガス系等から排出される放射性廃ガスは、気体廃棄物処理設備において、廃ガスコレクションヘッダに集約された後、廃ガスクーラー及び廃ガス浄化用フィルタを経由し、圧縮機に導入される。アルゴン廃ガスモニタにより、放射性廃ガス中の放射性物質の濃度を測定し、当該濃度が「線量告示」に定める濃度限度以下であることを確認した場合には、圧縮機に導入された廃ガスは、廃ガス浄化用フィルタを経由し、直接、主排気筒に送られる。なお、廃ガス浄化用フィルタには、圧縮機の上流に設けられるフィルタユニット(2基(予備1基):プレフィルタ及び高性能フィルタから構成)及び主排気筒の上流に設けられるフィルタユニット(2基(予備1基):プレフィルタ、高性能フィルタ及びチャコールフィルタから構成)がある。

放射性廃ガス中の放射性物質の濃度が濃度限度を超える場合には、圧縮機に導入された廃ガスは、貯留タンクに圧入貯蔵される。なお、コンクリート遮へい体冷却系等より排出される廃ガスについては、当該廃ガス用のフィルタユニットを経由し、送風機により直接、主排気筒に送られるが、窒素廃ガスモニタにより、放射性廃ガス中の放射性物質の濃度を測定し、当該濃度が「線量告示」に定める濃度限度を超える場合には、貯留タンクに圧入貯蔵される。圧入貯蔵された廃ガスは、アルゴン廃ガスモニタ又はサンプリングによる測定により、放射性物質の濃度が濃度限度以下に減衰したことを確認した後、廃ガス浄化用フィルタを経由し、主排気筒に送られる。

#### (2) 放射性気体廃棄物の推定発生量

放射性気体廃棄物の発生量の推定にあたっては、全ての燃料集合体の燃焼度が一様に最高燃焼度に達した場合に炉心に蓄積される希ガス及びよう素の1%に相当する量が、1次冷却材中に放出された状態で運転を継続した場合を仮定するものとする。なお、廃ガスには、アルゴンガスと窒素ガスの放射化により生成された放射性核種が含まれる。このうち、比較的半減期の長いものは、Ar-41及びC-14であるが、その放出量は、上記で仮定する放射性気体廃棄物と比較して無視できる程度である。

全ての燃料集合体の燃焼度が一様に最高燃焼度に達した状態で燃料破損が生じた場合に、1次冷却材中に放出される希ガス及びよう素の量は以下の式により計算する。

$$(R_i^l)_w = F_f \cdot K \cdot Y_i (1 - e^{-\lambda_i T_o})$$

ここで  $(R_i^l)_w$ : 全ての燃料集合体の燃焼度が一様に最高燃焼度に達した状態で燃料破損が生じた場合に、1次冷却材中に放出される希ガス及びよう素の量 (Bq)

$F_f$ : 破損燃料割合 0.01

$K$ : 1秒当たりの核分裂数 (fission/s)

$Y_i$  : 核種  $i$  の核分裂収率

$\lambda_i$  : 核種  $i$  の崩壊定数 (1/s)

$T_0$  : 最高燃焼度に対応する積算運転時間 (s)

また、その後の継続運転により破損した燃料集合体より放出される希ガス及びよう素の量は以下の式により計算する。

$$(R_i^c)_w = F_f \cdot K \cdot Y_i \cdot \lambda_i$$

ここで  $(R_i^c)_w$  : 継続運転により破損した燃料集合体より放出される希ガス及びよう素の量 (Bq)

これらの希ガス及びよう素は、気体廃棄物処理設備において、廃ガスコレクションヘッダに集約された後、廃ガスクーラー及び廃ガス浄化用フィルタを経由し、圧縮機に導入される。アルゴン廃ガスモニタにより、放射性廃ガス中の放射性物質の濃度を測定し、当該濃度が  $1.1 \times 10^3 \text{Bq/cm}^3$  以上の場合には、圧縮機に導入された廃ガスは、貯留タンクに圧入貯蔵される。圧入貯蔵された廃ガスは、アルゴン廃ガスモニタ又はサンプリングによる測定により、放射性物質の濃度が濃度限度以下に減衰したことを確認した後、廃ガス浄化用フィルタを経由し、主排気筒に送られる。貯留タンクを経由して放出(間欠放出)される希ガス及びよう素の年間放出量は、約  $5.9 \times 10^{14} \text{Bq/y}$  及び約  $8.7 \times 10^8 \text{Bq/y}$  である(第 2.5.1 表参照)。なお、よう素の年間放出量の評価にあつては、1次冷却材中に存在するよう素の  $10^{-3}\%$  が1次アルゴンガス中に移行することとし、保守的に、気体廃棄物処理設備における配管壁等でのプレートアウト等は考慮しないものとした。また、廃ガス浄化用フィルタにおけるよう素の除去効率を90%とした。

また、放射性廃ガス中の放射性物質の濃度を測定し、当該濃度が  $1.1 \times 10^3 \text{Bq/cm}^3$  未満の場合には、圧縮機に導入された廃ガスは、貯留タンクをバイパスし、廃ガス浄化用フィルタを経由して主排気筒に送られ放出される(連続放出)。希ガス及びよう素の年間放出量は、通常運転時に想定される放射性廃ガス中の放射性物質の濃度及び廃ガス発生量から、約  $3.4 \times 10^{13} \text{Bq/y}$  及び約  $3.1 \times 10^7 \text{Bq/y}$  となる(第 2.5.2 表参照)。

なお、限界照射試験時においては、被覆管が開孔することを想定している。限界照射試験用要素において被覆管が開孔した場合に、1次冷却材中に放出された希ガス及びよう素は、1次アルゴンガス中に移行し、上述したルートで、貯留タンクを経由して放出される。限界照射試験時における希ガス及びよう素の年間放出量は、約  $8.3 \times 10^{12} \text{Bq/y}$  及び約  $1.0 \times 10^7 \text{Bq/y}$  である(第 2.5.3 表参照)。これらは、全ての燃料集合体の燃焼度が一様に最高燃焼度に達した場合に炉心に蓄積される希ガス及びよう素の1%に相当する量が、1次冷却材中に放出された状態で運転を継続した場合を仮定して評価した希ガス及びよう素の年間放出量に対して十分に小さく、無視できる程度である。

## 2.5.2 放射性気体廃棄物の放出管理

気体廃棄物中の希ガス及びよう素の放出管理目標値は、以下のように設定する。

希ガス  $6.2 \times 10^{14} \text{Bq/y}$

よう素 (I-131 換算\*)  $8.9 \times 10^8 \text{Bq/y}$

\* I-131、I-132、I-133、I-134 及び I-135 の吸入摂取による小児の実効線量係数を使用

第2.5.1表 貯留タンクを経由して放出（間欠放出）される核分裂生成ガス

核種	核分裂収率 (%)	半減期	ガンマ線 エネルギー (MeV)	貯留タンクへの 年間注入量*1 (Bq/y)	貯留タンク14日間 冷却後の排出量*1 (Bq/y)	主排気筒からの 年間放出量*1 (Bq/y)	
希ガス	Kr-83m	0.43	0.0025	$5.0 \times 10^{10}$	~0	~0	
	Kr-85m	0.86	0.159	$1.8 \times 10^{12}$	~0	~0	
	Kr-85	0.20	0.0022	$1.2 \times 10^{13}$	$1.1 \times 10^{13}$	$1.1 \times 10^{13}$	
	Kr-87	1.58	0.793	$3.2 \times 10^{10}$	~0	~0	
	Kr-88	2.10	2.8h	1.95	$1.2 \times 10^{12}$	~0	~0
	Kr-89	2.59	3.18min	2.067	~0	~0	
	Kr-90	2.57	32.32s	1.325	~0	~0	
	Xe-131m	0.052	11.9d	0.02	$5.3 \times 10^{13}$	$2.4 \times 10^{13}$	$2.4 \times 10^{13}$
	Xe-133m	0.21	2.25d	0.042	$3.0 \times 10^{13}$	$4.1 \times 10^{11}$	$4.1 \times 10^{11}$
	Xe-133	6.84	5.29d	0.045	$3.5 \times 10^{15}$	$5.5 \times 10^{14}$	$5.5 \times 10^{14}$
	Xe-135m	1.40	15.65min	0.432	$6.2 \times 10^2$	~0	~0
	Xe-135	7.12	9.08h	0.25	$6.0 \times 10^{13}$	$4.4 \times 10^2$	$4.4 \times 10^2$
	Xe-137	6.22	3.83min	0.181	~0	~0	~0
	Xe-138	5.51	14.17min	1.183	$2.9 \times 10^2$	~0	~0
	Xe-139	4.32	39.5s	0.85	~0	~0	~0
	合計 (Bq)				$3.6 \times 10^{15}$	$5.9 \times 10^{14}$	$5.9 \times 10^{14}$
	合計 (MeV・Bq)				$1.8 \times 10^{14}$	$2.6 \times 10^{13}$	$2.6 \times 10^{13}$
	放射性物質	I-131	3.70		$2.9 \times 10^{10}$	$8.7 \times 10^9$	$8.7 \times 10^8$
		I-132	5.13		$1.4 \times 10^7$	~0	~0
I-133		6.81		$2.1 \times 10^9$	$2.9 \times 10^4$	$2.9 \times 10^3$	
I-134		7.42		$1.5 \times 10^5$	~0	~0	
I-135		6.39		$3.0 \times 10^8$	~0	~0	
合計 (Bq)				$3.2 \times 10^{10}$	$8.7 \times 10^9$	$8.7 \times 10^8$	

\*1:  $1 \times 10^{-1}$  Bq/y 以下については、「~0」とする。



第 2.5.2 表 貯留タンクをバイパスして放出（連続放出）される核分裂生成ガス

核種		主排気筒からの 年間放出量*1 (Bq/y)
希ガス	Kr-83m	$2.4 \times 10^{10}$
	Kr-85m	$3.3 \times 10^{11}$
	Kr-85	$1.4 \times 10^{10}$
	Kr-87	$2.2 \times 10^{10}$
	Kr-88	$3.5 \times 10^{11}$
	Kr-89	~0
	Kr-90	~0
	Xe-131m	$2.7 \times 10^{11}$
	Xe-133m	$4.8 \times 10^{11}$
	Xe-133	$2.7 \times 10^{13}$
	Xe-135m	$2.0 \times 10^3$
	Xe-135	$5.6 \times 10^{12}$
	Xe-137	~0
	Xe-138	$1.1 \times 10^3$
	Xe-139	~0
		合計 (Bq)
	合計 (MeV・Bq)	$3.4 \times 10^{12}$
ヨウ素	I-131	$1.8 \times 10^7$
	I-132	$5.3 \times 10^5$
	I-133	$8.7 \times 10^6$
	I-134	$1.4 \times 10^4$
	I-135	$3.9 \times 10^6$
		合計 (Bq)

\*1 :  $1 \times 10^{-1} \text{Bq/y}$  以下については、「~0」とする。

第2.5.3表 限界照射試験用要素から放出される核分裂生成ガス

核種	核分裂収率 (%)	半減期	ガンマ線エネルギー (MeV)	貯留タンクへの年間注入量*1 (Bq/y)	貯留タンク14日間冷却後の排出量*1 (Bq/y)	主排気筒からの年間放出量*1 (Bq/y)
希ガス	Kr-83m	0.43	0.0025	$4.3 \times 10^8$	~0	~0
	Kr-85m	0.86	0.159	$1.5 \times 10^{10}$	~0	~0
	Kr-85	0.20	10.73y	0.0022	$2.5 \times 10^{12}$	$2.5 \times 10^{12}$
	Kr-87	1.58	76.3min	0.793	$2.7 \times 10^8$	~0
	Kr-88	2.10	2.8h	1.95	$9.9 \times 10^9$	~0
	Kr-89	2.59	3.18min	2.067	~0	~0
	Kr-90	2.57	32.32s	1.325	~0	~0
	Xe-131m	0.052	11.9d	0.02	$7.5 \times 10^{11}$	$3.4 \times 10^{11}$
	Xe-133m	0.21	2.25d	0.042	$2.6 \times 10^{11}$	$3.5 \times 10^9$
	Xe-133	6.84	5.29d	0.045	$3.4 \times 10^{13}$	$5.5 \times 10^{12}$
	Xe-135m	1.40	15.65min	0.432	$5.3 \times 10^0$	~0
	Xe-135	7.12	9.08h	0.25	$5.1 \times 10^{11}$	$3.7 \times 10^0$
	Xe-137	6.22	3.83min	0.181	~0	~0
	Xe-138	5.51	14.17min	1.183	$2.5 \times 10^0$	~0
Xe-139	4.32	39.5s	0.85	~0	~0	
合計 (Bq)				$3.8 \times 10^{13}$	$8.3 \times 10^{12}$	$8.3 \times 10^{12}$
合計 (MeV・Bq)				$1.8 \times 10^{12}$	$2.6 \times 10^{11}$	$2.6 \times 10^{11}$
放射性元素	I-131	3.70		$3.4 \times 10^8$	$1.0 \times 10^8$	$1.0 \times 10^7$
	I-132	5.13	8.06d	$1.2 \times 10^5$	~0	~0
	I-133	6.81	2.28h	$1.8 \times 10^7$	$2.5 \times 10^2$	$2.5 \times 10^1$
	I-134	7.42	20.8h	$1.3 \times 10^3$	~0	~0
	I-135	6.39	52.6min	$2.6 \times 10^6$	~0	~0
合計 (Bq)		6.61h		$3.6 \times 10^8$	$1.0 \times 10^8$	$1.0 \times 10^7$

\*1:  $1 \times 10^{-1}$  Bq/y 以下については、「~0」とする。

## 2.6 放射性液体廃棄物処理及び放出管理

### 2.6.1 放射性液体廃棄物の発生源と推定発生量

原子炉施設で発生した放射性液体廃棄物は、その放射性物質の濃度のレベルが低いものをA、高いものをBと区分して処理する。

原子炉施設で発生した放射性液体廃棄物は、各建物の廃液タンクに集約し、廃液輸送管等により、廃棄物処理建物の廃液タンク（液体廃棄物A受入タンク（2基）及び液体廃棄物B受入タンク（2基））に貯留する。これらの放射性液体廃棄物については、放射性物質の濃度を測定し、放射性液体廃棄物Aの基準を満足することを確認した上で、大洗研究所廃棄物管理施設に移送し、処理する。なお、原子炉施設における排水口は、大洗研究所廃棄物管理施設に放射性液体廃棄物を移送する廃液輸送管とする。また、大洗研究所廃棄物管理施設への移送には、廃液運搬車を使用する場合がある。当該放射性液体廃棄物が、放射性液体廃棄物Aの基準を超える場合には、液体廃棄物処理設備（蒸発濃縮処理装置）を用いて濃縮処理を行う。なお、蒸発濃縮処理装置から発生した蒸気ドレンは、蒸気ドレンピットに移送するものとし、「線量告示」に定める濃度限度以下であることを確認した上で、排水監視ポンド（Ⅱ）を経由し、一般排水溝へ放出する。濃度限度以上の場合は、再度、廃棄物処理建物の廃液タンク（液体廃棄物A受入タンク）に貯留し、処理する。濃縮液は、濃縮液タンクへ移送し、固化装置を用いて固化し、固体廃棄物として処理する。なお、アルコールを含む放射性液体廃棄物については、アルコール廃液処理装置により、アルコールを分離・除去した後に、原子炉附属建物の液体廃棄物Bタンクに貯留し、必要な処理を行うものとする。放射性液体廃棄物の主な発生源及び推定発生量を第2.6.1表に示す。

### 2.6.2 放射性液体廃棄物の放出管理

一般排水溝に放出する放射性液体廃棄物の放出管理目標値は、以下のように設定する。また、排水監視ポンド（Ⅱ）の出口においては、当該液体廃棄物が、「線量告示」に定める濃度限度以下であることを確認する。

大洗研究所（南地区）	$3.7 \times 10^8 \text{Bq/y}$
高速実験炉原子炉施設	$8.8 \times 10^7 \text{Bq/y}$

第 2.6.1 表 放射性液体廃棄物の主な発生源及び推定発生量

発生源	排出量	核種	放射性物質濃度	主要な貯留設備
燃料洗浄廃液	131m <sup>3</sup> /y	Sr-90 Cs-137 Na-22 及び CP	$7.4 \times 10^{-1} \text{Bq/cm}^3$ 1.3Bq/cm <sup>3</sup> 2.2Bq/cm <sup>3</sup>	液体廃棄物 B 受入タンク
機器洗浄廃液	158m <sup>3</sup> /y	Sr-90 Cs-137 Na-22 及び CP	3.0Bq/cm <sup>3</sup> 7.4Bq/cm <sup>3</sup> $1.1 \times 10^3 \text{Bq/cm}^3$	液体廃棄物 B 受入タンク
使用済燃料輸送 キャスク洗浄廃液	110m <sup>3</sup> /y	Sr-90 Cs-137	$3.7 \times 10^{-3} \sim$ $3.7 \times 10^{-2} \text{Bq/cm}^3$	液体廃棄物 A 受入タンク
使用済燃料 貯蔵設備水冷却池 ドレン水	300m <sup>3</sup> /y	Sr-90 Cs-137	$3.7 \times 10^{-3} \sim$ $3.7 \times 10^{-2} \text{Bq/cm}^3$	液体廃棄物 A 受入タンク
グリッパ 洗浄廃液	5m <sup>3</sup> /y	Sr-90 Cs-137 Na-22 及び CP	3.0Bq/cm <sup>3</sup> 7.4Bq/cm <sup>3</sup> $1.1 \times 10^3 \text{Bq/cm}^3$	アルコール廃液タンク
ホット実験室廃液	72m <sup>3</sup> /y	FP・他	$3.7 \times 10^{-2} \text{Bq/cm}^3$	液体廃棄物 A 受入タンク
メンテナンス建物 ドレン水	6m <sup>3</sup> /y	FP・他	$3.7 \times 10^{-3} \sim$ $3.7 \times 10^{-2} \text{Bq/cm}^3$	液体廃棄物 A 受入タンク
廃棄物処理建物 ドレン水	6m <sup>3</sup> /y	FP・他	$3.7 \times 10^{-2} \sim$ $3.7 \times 10^{-1} \text{Bq/cm}^3$	液体廃棄物 B 受入タンク
照射燃料集合体 試験施設廃液	254m <sup>3</sup> /y 86m <sup>3</sup> /y	FP・Pu, U 他 同上	$3.7 \times 10^{-1} \sim 3.7 \text{Bq/cm}^3$ $3.7 \sim 3.7 \times 10^2 \text{Bq/cm}^3$	液体廃棄物 A 受入タンク 液体廃棄物 B 受入タンク
照射材料試験施設 No.1 セル (αセル) 廃液	2m <sup>3</sup> /y	FP・Pu, U 他	$3.7 \times 10^1$ $\sim 3.7 \times 10^2 \text{Bq/cm}^3$	液体廃棄物 B 受入タンク
固体廃棄物前処理 施設廃液	30m <sup>3</sup> /y	FP・Pu, U 他	$3.7 \times 10^{-1} \sim 3.7 \text{Bq/cm}^3$	液体廃棄物 A 受入タンク

## 2.7 放射性固体廃棄物処理

### 2.7.1 放射性固体廃棄物の発生源と推定発生量

原子炉施設で発生した放射性固体廃棄物は、その線量率等のレベルが低いものをA、高いものをBと区分して貯蔵する。通常運転時における放射性固体廃棄物の主な発生源及び推定発生量を第2.7.1表に示す。

### 2.7.2 放射性固体廃棄物の管理

放射性固体廃棄物を貯蔵するため、原子炉施設には、廃棄物処理建物、原子炉附属建物、第二使用済燃料貯蔵建物及びメンテナンス建物に固体廃棄物貯蔵設備を設ける。なお、放射性固体廃棄物については、減容保管等の処理を行うため、大洗研究所廃棄物管理施設へ移送する。

固体廃棄物貯蔵設備は、廃棄物処理建物に設ける固体廃棄物A貯蔵設備及び固体廃棄物B貯蔵設備並びに原子炉附属建物に設ける原子炉附属建物固体廃棄物貯蔵設備、第二使用済燃料貯蔵建物に設ける第二使用済燃料貯蔵建物固体廃棄物貯蔵設備及びメンテナンス建物に設けるメンテナンス建物固体廃棄物貯蔵設備から構成する。廃棄物処理建物の固体廃棄物貯蔵設備は、固体廃棄物約1年間分を貯蔵するに十分な能力を有するものとする。また、原子炉附属建物、第二使用済燃料貯蔵建物及びメンテナンス建物の固体廃棄物貯蔵設備は、保守作業及び改造工事に伴って発生する固体廃棄物を貯蔵できる能力を有するものとする。固体廃棄物貯蔵設備は、放射性廃棄物が漏えいし難いものとし、かつ放射性廃棄物による汚染が広がらないものとする。なお、金属ナトリウムが付着している、若しくは付着しているおそれのある固体廃棄物については、必要に応じて、メンテナンス建物に設けた脱金属ナトリウム設備により、金属ナトリウムを安定化するものとし、貯蔵中の火災の発生を防止する。

第2.7.1表 放射性固体廃棄物の主な発生源及び推定発生量

発生源	排出量	種類	貯蔵形式	区分
使用済燃料貯蔵設備他	6m <sup>3</sup> /y	使用済イオン交換樹脂	ステンレス鋼製容器	固体廃棄物A
原子炉附属建物他	100m <sup>3</sup> /y	使用済フィルタ	金属製容器 又は金属製保管庫	固体廃棄物A
原子炉附属建物他	20m <sup>3</sup> /y	保守作業及び改造工事に伴って発生する雑固体廃棄物	カートンボックス、 ペール缶 又はドラム缶等	固体廃棄物A
廃棄物処理建物	0.04～ 0.06m <sup>3</sup> /y	廃液固化体	金属製容器	固体廃棄物B
原子炉附属建物他	—	保守作業及び改造工事に伴って発生する固体廃棄物(雑固体廃棄物を除く。)	金属製容器等	固体廃棄物B

## 2.8 通常運転時における一般公衆の実効線量評価

### 2.8.1 気体廃棄物中に含まれる放射性希ガスのガンマ線に起因する実効線量

#### 2.8.1.1 概要

気体廃棄物中に含まれる放射性希ガスのガンマ線に起因する実効線量の評価に当たっては、希ガスが、以下の方法により放出されることを想定する。

- (1) 貯留タンクを經由し、一定期間減衰後に放出（間欠放出）
- (2) 貯留タンクをバイパスして放出（連続放出）

上記（1）については、当該放出が間欠的であることを踏まえ、着目方位及びその隣接2方位へ向う風の出現頻度の和と年間の放出回数より二項確率分布の信頼度が67%となるように着目方位を中心とした3方位への最大放出回数を求め、その放射性雲からの実効線量を評価する。また、風速については、風向別大気安定度別風速逆数の平均を用いる。

上記（2）については、当該放出が連続的であることを踏まえ、風向別大気安定度別風速逆数の総和を用いて、その放射性雲からの実効線量を評価する。

また、実効線量の評価に当たっては、原子炉施設の主排気筒の地上高さ80mに吹き上げ高さを加えたものを放出源の有効高さとし、原子炉施設の主排気筒を中心とした16方位の周辺監視区域境界外（第2.8.1図）を対象として、実効線量が最大となる地点での実効線量を求める。なお、実効線量の評価に当たっては、風が着目方位に向かっている場合の実効線量とともに、風が着目方位に隣接する方位へ向かっている場合の実効線量を考慮し、これらを合計するものとする。

#### 2.8.1.2 評価に用いる基本式

ガンマ線による空気カーマ率を求める基本式を以下に示す。

$$D\gamma(x, y, 0) = K_1 \cdot \mu a \cdot E\gamma \int_0^{\infty} \int_{-\infty}^{\infty} \frac{e^{-\mu r}}{4\pi r^2} \cdot B(\mu r) \cdot \chi(x', y', z') \cdot dx' \cdot dy' \cdot dz'$$

ここで  $D\gamma(x, y, 0)$  : 計算地点  $(x, y, 0)$  におけるガンマ線による空気カーマ率 ( $\mu\text{Gy/h}$ )

$$K_1 : \text{空気カーマ率への換算係数} \left( \frac{\text{dis} \cdot \text{m}^3 \cdot \mu\text{Gy}}{\text{MeV} \cdot \text{Bq} \cdot \text{h}} \right) \quad (4.46 \times 10^{-4})$$

$E\gamma$  : ガンマ線の実効エネルギー ( $\text{MeV/dis}$ )

$\mu a$  : 空気に対する0.5MeVのガンマ線の線エネルギー吸収係数 ( $\text{m}^{-1}$ )  
( $3.84 \times 10^{-3}$ )

$r$  : 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)

$$r = \sqrt{(x-x')^2 + (y-y')^2 + (0-z')^2}$$

$\mu$  : 空気に対する0.5MeVのガンマ線の線減衰係数 ( $\text{m}^{-1}$ )  
( $1.05 \times 10^{-2}$ )

$B(\mu r)$  : 空気に対するガンマ線の再生係数

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

なお、 $\alpha$ 、 $\beta$ 、 $\gamma$ は0.5MeVのガンマ線に対して以下のように与えられる。

$$\alpha = 1.000, \beta = 0.4492, \gamma = 0.0038$$

$\chi(x', y', z')$ : 放射性雲中の点  $(x', y', z')$  における放射性物質の濃度 (Bq/m<sup>3</sup>)

$$\chi = \frac{Q}{2\pi \cdot \sigma_y \cdot \sigma_z \cdot u} \cdot \exp\left(-\frac{y'^2}{2\sigma_y^2}\right) \cdot \left[ \exp\left\{-\frac{(z'-H)^2}{2\sigma_x^2}\right\} + \exp\left\{-\frac{(z'+H)^2}{2\sigma_x^2}\right\} \right]$$

Q: 希ガスの放出率 (Bq/s)

u: 平均風速 (m/s)

H: 放出源の有効高さ (m)

$\sigma_y$ 、 $\sigma_z$ : 各々濃度分布の y 方向、z 方向の拡がりのパラメータ (m)

### 2.8.1.3 実効線量の計算式

希ガスのガンマ線による実効線量は方位別に以下の式を用いて計算する。

$$H\gamma = H\gamma_{in} + H\gamma_{cont}$$

ここで、 $H\gamma$ : 希ガスのガンマ線による方位別年間実効線量 ( $\mu$  Sv/y)

$H\gamma_{in}$ : 間欠放出分の希ガスのガンマ線による方位別年間実効線量 ( $\mu$  Sv/y)

$H\gamma_{cont}$ : 連続放出分の希ガスのガンマ線による方位別年間実効線量 ( $\mu$  Sv/y)

(1) 貯留タンクを經由し、一定期間減衰後に放出 (間欠放出) される希ガス

間欠的に放出される希ガスのガンマ線による実効線量は以下の式を用いて計算する。

$$H\gamma_{in} = \sum_{S=A}^F (H\gamma_{in,s} + H'\gamma_{in,s} + H''\gamma_{in,s})$$

ここで、 $H\gamma_{in,s}$ : 風が着目方位へ向かっており、大気安定度が s であるときの着目地点における希ガスのガンマ線による年間実効線量 ( $\mu$  Sv/y)

$H'\gamma_{in,s}$ 、 $H''\gamma_{in,s}$ : それぞれ、風が着目方位に隣接する方位へ向かっており、大気安定度が s である時の着目地点における希ガスのガンマ線による年間実効線量 ( $\mu$  Sv/y)

s: 6つの大気安定度型 (A, B, C, D, E, F)

$H\gamma_{in,s}$ 、 $H'\gamma_{in,s}$  及び  $H''\gamma_{in,s}$  はそれぞれ以下の式を用いて計算する。

$$H\gamma_{in,s} = K_2 \cdot f_h \cdot f_o \cdot \frac{Q_{in} \cdot E\gamma_{in} \cdot n_T}{3,600 \times 0.5 \times N \cdot f_{dt}} \cdot \bar{D}_s \cdot \frac{N_{d,s}}{Nt} \cdot \bar{S}_{d,s}$$

$$H'\gamma_{in,s} = K_2 \cdot f_h \cdot f_o \cdot \frac{Q_{in} \cdot E\gamma_{in} \cdot n_T}{3,600 \times 0.5 \times N \cdot f_{dt}} \cdot \bar{D}'_s \cdot \frac{N'_{d,s}}{Nt} \cdot \bar{S}'_{d,s}$$

$$H''\gamma_{in,s} = K_2 \cdot f_h \cdot f_o \cdot \frac{Q_{in} \cdot E\gamma_{in} \cdot n_T}{3,600 \times 0.5 \times N \cdot f_{dt}} \cdot \bar{D}''_s \cdot \frac{N''_{d,s}}{Nt} \cdot \bar{S}''_{d,s}$$

ここで、 $K_2$  : 空気カーマから実効線量への換算係数 ( $\mu Sv / \mu Gy$ ) (0.8)

$f_h$  : 家屋による遮蔽を考慮した補正係数 (1)

$f_o$  : 居住係数 (1)

$\bar{D}_s$  : 放出率  $1Bq/s$ 、ガンマ線エネルギー  $0.5MeV/dis$ 、風速  $1m/s$  で着目方位へ放出した場合、大気安定度が  $s$  であるときの当該距離におけるガンマ線による空気カーマ率の方位内平均値 ( $\mu Gy/h$ )

なお、 $\bar{D}_s$  は、「2.8.1.2 評価に用いる基本式」に示す式を用いて求める。

$\bar{D}'_s$ 、 $\bar{D}''_s$  : それぞれ、放出率  $1Bq/s$ 、ガンマ線エネルギー  $0.5MeV/dis$ 、風速  $1m/s$  で着目方位に隣接する方位へ放出した場合、大気安定度が  $s$  である時の着目方位の当該距離におけるガンマ線による空気カーマ率の方位内平均値 ( $\mu Gy/h$ )

なお、 $\bar{D}'_s$ 、 $\bar{D}''_s$  は、「2.8.1.2 評価に用いる基本式」に示す式を用いて求める。

$Q_{in}$  : 間欠放出分の希ガスの年間放出量 ( $Bq/y$ ) ( $5.9 \times 10^{14}$ )

$E\gamma_{in}$  : 間欠放出分の希ガスのガンマ線実効エネルギー ( $MeV/dis$ ) ( $4.4 \times 10^{-2}$ )

$N$  : 間欠放出の年間回数 (回/y) (24)

$n_T$  : 着目方位及び隣接 2 方位へ向かう風の出現頻度の和と年間の放出回数とから二項確率分布の信頼度が 67% となるように求めた着目方位を中心とした 3 方位への最大放出回数 (回/y)

(第 2.8.1 表参照)

$f_{dt}$  : 着目方位及びその隣接 2 方位へ向かう風の出現頻度の和 (第 2.8.2 表参照)

$N_t$  : 総観測回数 (回) (8,760)

$N_{d,s}$  : 風が着目方位へ向かっているときの大気安定度別観測回数 (回) (第 2.8.2 表参照)

$N'_{d,s}$ 、 $N''_{d,s}$  : それぞれ、風が着目方位に隣接する方位へ向かっているときの大気安定度別観測回数 (回) (第 2.8.2 表参照)



$\bar{S}_{d,s}$  : 風が着目方位へ向かっており、大気安定度が  $s$  であるときの風速逆数の平均 (s/m) (第 2.8.3 表参照)

$\bar{S}'_{d,s}$ 、 $\bar{S}''_{d,s}$  : それぞれ、風が着目方位に隣接する方位へ向かっており、大気安定度が  $s$  であるときの風速逆数の平均 (s/m)  
(第 2.8.3 表参照)

$d$  : 16 方位

(2) 貯留タンクをバイパスして放出 (連続放出) される希ガス

連続的に放出される希ガスのガンマ線による実効線量は以下の式を用いて計算する。

$$H\gamma_{cont} = \sum_{S=A}^F (H\gamma_{cont,s} + H'\gamma_{cont,s} + H''\gamma_{cont,s})$$

ここで、 $H\gamma_{cont,s}$  : 風が着目方位へ向かっており、大気安定度が  $s$  であるときの着目地点における希ガスのガンマ線による年間実効線量 ( $\mu$  Sv/y)

$H'\gamma_{cont,s}$ 、 $H''\gamma_{cont,s}$  : それぞれ、風が着目方位に隣接する方位へ向かっており、大気安定度が  $s$  である時の着目地点における希ガスのガンマ線による年間実効線量 ( $\mu$  Sv/y)

$H\gamma_{cont,s}$ 、 $H'\gamma_{cont,s}$  及び  $H''\gamma_{cont,s}$  はそれぞれ以下の式を用いて計算する。

$$H\gamma_{cont,s} = K_2 \cdot f_h \cdot f_o \cdot \frac{Q_{cont} \cdot E\gamma_{cont}}{3,600 \times 0.5} \cdot \bar{D}_s \cdot \frac{1}{Nt} \cdot S_{d,s}$$

$$H'\gamma_{cont,s} = K_2 \cdot f_h \cdot f_o \cdot \frac{Q_{cont} \cdot E\gamma_{cont}}{3,600 \times 0.5} \cdot \bar{D}'_s \cdot \frac{1}{Nt} \cdot S'_{d,s}$$

$$H''\gamma_{cont,s} = K_2 \cdot f_h \cdot f_o \cdot \frac{Q_{cont} \cdot E\gamma_{cont}}{3,600 \times 0.5} \cdot \bar{D}''_s \cdot \frac{1}{Nt} \cdot S''_{d,s}$$

ここで、 $Q_{cont}$  : 連続放出分の希ガスの年間放出量 (Bq/y) ( $3.4 \times 10^{13}$ )

$E\gamma_{cont}$  : 連続放出分の希ガスのガンマ線実効エネルギー (MeV/dis)  
( $1.0 \times 10^{-1}$ )

$S_{d,s}$  : 風が着目方位へ向かっており、大気安定度が  $s$  であるときの風速逆数の総和 (s/m) (第 2.8.3 表参照)

$S'_{d,s}$ 、 $S''_{d,s}$  : それぞれ、風が着目方位に隣接する方位へ向かっており、大気安定度が  $s$  であるときの風速逆数の総和 (s/m)  
(第 2.8.3 表参照)

#### 2.8.1.4 評価結果

「EDAS」コードを用いて、気体廃棄物中に含まれる放射性希ガスのガンマ線に起因する実効線量を評価した結果を第 2.8.4 表に示す。全 16 方位のうち、周辺監視区域外において、放射性希ガスのガンマ線に起因する実効線量が最大となるのは、主排気筒から南東方向約 260m の地点であり、その実効線量は年間約  $0.86 \mu$  Sv となった。

第 2.8.1 表 着目方位及び隣接 2 方位への最大放出回数

着目方位及び隣接 2 方位へ向かう風の出現頻度の和と年間の放出回数とから二項確率分布の信頼度が 67%となるように求めた着目方位を中心とした 3 方位への最大放出回数

着目方位	着目方位を中心とした 3 方位への 最大放出回数* (間欠放出) (回/y)
N	4
NNE	4
NE	4
ENE	4
E	4
ESE	5
SE	6
SSE	7
S	8
SSW	8
SW	8
WSW	6
W	4
WNW	4
NW	4
NNW	4

\* 2009 年 1 月～2013 年 12 月の気象観測データを基に評価

第 2.8.2 表 風向出現頻度及び風向別大気安定度別観測回数

[2009 年 1 月～2013 年 12 月、観測高：80m]

風向	風向出現頻度 (%)		風向別大気安定度別観測回数 $N_{d,s}$ (回)							
	$f_d$	$f_{dt}$ [*1]	A	B	C	D	E	F [*2]		
N	7.1	28.8	1.7	55.0	10.8	341.1	7.8	203.3		
NNE	11.9	30.9	1.3	51.8	76.0	742.1	29.0	134.9		
NE	11.8	29.5	3.7	134.6	135.6	608.5	39.2	100.7		
ENE	5.8	21.2	11.3	145.6	44.8	204.7	15.2	79.1		
E	3.7	13.2	19.9	126.6	11.2	103.6	3.6	53.8		
ESE	3.7	13.3	34.3	140.3	9.4	90.6	2.0	48.0		
SE	5.9	14.3	110.5	203.3	17.8	122.7	1.0	56.4		
SSE	4.6	14.8	12.2	69.7	58.0	162.8	13.0	87.0		
S	4.3	14.8	6.2	30.5	17.4	162.9	34.2	119.2		
SSW	5.9	15.3	4.9	49.0	47.6	221.9	39.4	151.1		
SW	5.1	14.6	3.1	54.6	54.0	210.3	22.6	100.9		
WSW	3.5	12.8	5.1	54.8	22.4	103.6	15.2	101.5		
W	4.2	12.4	11.7	99.8	17.8	102.0	11.4	118.5		
WNW	4.7	16.9	16.1	97.5	4.4	114.3	1.6	176.4		
NW	8.0	22.4	12.7	99.7	2.2	232.7	0.6	346.0		
NNW	9.7	24.8	7.1	100.9	8.4	345.2	3.8	374.4		

[\*1] 着目方位及びその隣接 2 方向へ向かう風の出現頻度の和

[\*2] 大気安定度 F は G を含む。

第 2.8.3 表 風向別大気安定度別風速逆数の総和及び平均  
 [2009 年 1 月～2013 年 12 月、観測高：80m]

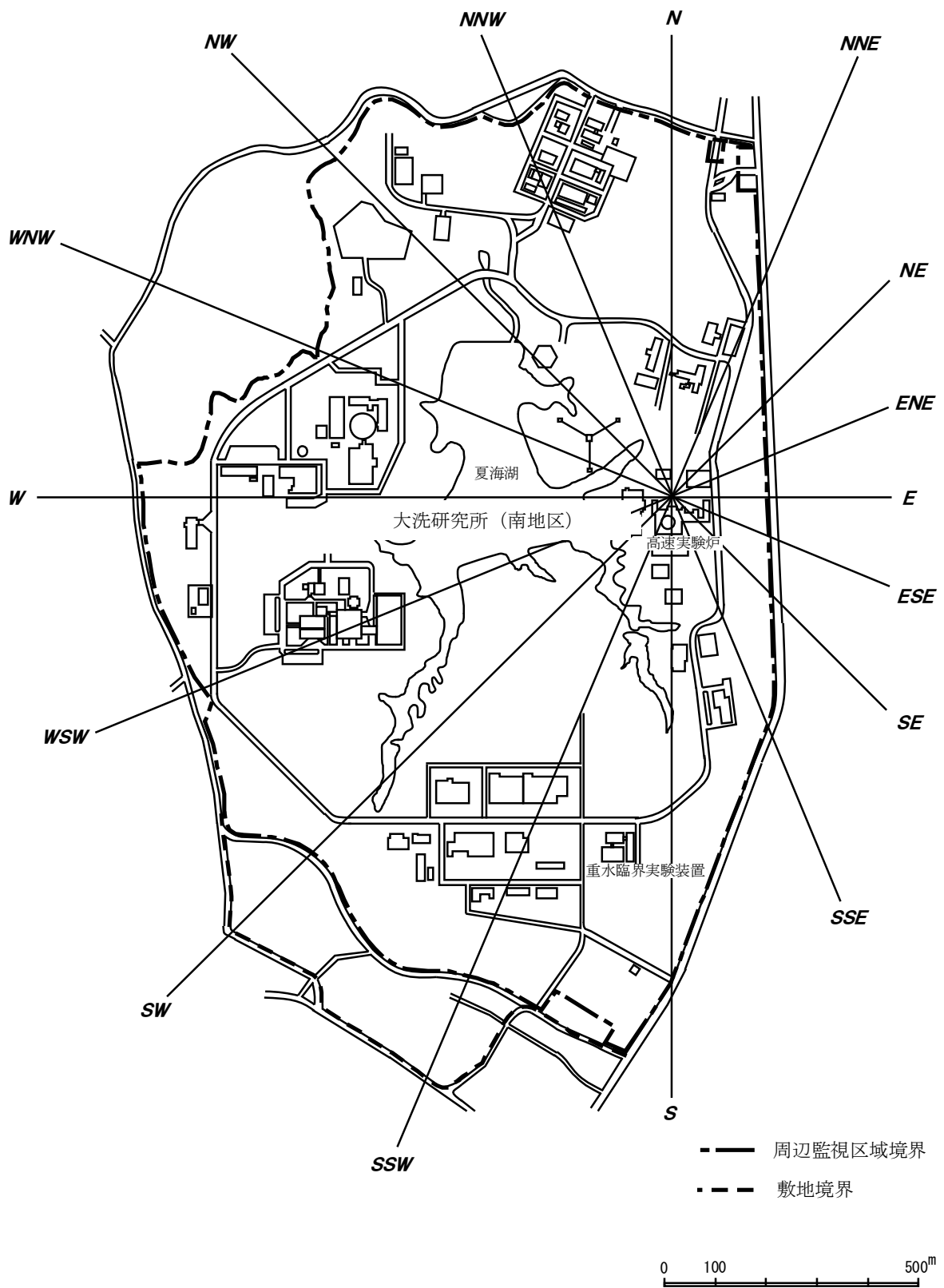
風向	風向別大気安定度別風速逆数の総和及び平均 (s/m)											
	A		B		C		D		E		F [*]	
	$S_{d,s}$	$\bar{S}_{d,s}$	$S_{d,s}$	$\bar{S}_{d,s}$	$S_{d,s}$	$\bar{S}_{d,s}$	$S_{d,s}$	$\bar{S}_{d,s}$	$S_{d,s}$	$\bar{S}_{d,s}$	$S_{d,s}$	$\bar{S}_{d,s}$
N	1.27	1.04	23.81	0.43	1.87	0.17	80.06	0.23	1.18	0.52	51.92	0.25
NNE	1.21	0.95	22.11	0.42	12.59	0.16	130.03	0.17	4.50	0.15	41.65	0.31
NE	1.98	0.53	40.92	0.30	22.38	0.16	109.02	0.18	6.43	0.16	33.46	0.33
ENE	5.79	0.51	47.40	0.32	8.35	0.18	55.09	0.27	2.65	0.18	26.12	0.33
E	8.70	0.43	44.17	0.34	2.34	0.21	35.62	0.34	0.80	0.24	19.77	0.37
ESE	12.78	0.37	46.42	0.33	1.86	0.20	29.99	0.33	0.34	0.13	18.96	0.40
SE	26.55	0.24	49.52	0.24	2.31	0.13	38.86	0.31	0.25	0.50	19.84	0.35
SSE	5.48	0.45	22.05	0.31	7.22	0.13	39.64	0.24	1.79	0.14	24.43	0.28
S	3.18	0.46	13.99	0.46	2.79	0.16	39.06	0.24	5.50	0.16	31.82	0.27
SSW	2.54	0.53	20.73	0.42	7.96	0.17	50.14	0.22	5.89	0.15	38.32	0.25
SW	2.17	0.73	24.79	0.45	10.22	0.19	46.41	0.22	3.45	0.15	31.86	0.31
WSW	3.72	0.72	27.08	0.49	4.99	0.22	38.58	0.37	2.17	0.14	35.68	0.35
W	5.54	0.45	42.26	0.42	2.49	0.14	33.94	0.33	1.54	0.14	38.08	0.32
WNW	6.20	0.38	39.51	0.40	0.43	0.09	41.33	0.36	0.22	0.47	51.00	0.29
NW	4.35	0.35	36.36	0.36	0.23	0.08	67.30	0.29	0.09	0.08	85.31	0.25
NNW	2.83	0.44	33.92	0.33	0.97	0.11	85.81	0.25	0.46	0.12	84.12	0.22

[\*] 大気安定度 F は G を含む。

第 2.8.4 表 放射性希ガスのガンマ線に起因する実効線量

着目地点 の方位	被ばく評価 地点 (m)	実効線量 ( $\mu\text{Sv}/\text{y}$ )	
		間欠放出	連続放出
N	700	$2.3 \times 10^{-1}$	$2.7 \times 10^{-2}$
NNE	420	$3.9 \times 10^{-1}$	$4.8 \times 10^{-2}$
NE	240	$5.4 \times 10^{-1}$	$6.3 \times 10^{-2}$
ENE	190	$6.2 \times 10^{-1}$	$6.4 \times 10^{-2}$
E	170	$6.8 \times 10^{-1}$	$6.8 \times 10^{-2}$
ESE	190	$7.5 \times 10^{-1}$	$8.1 \times 10^{-2}$
SE	260	$7.7 \times 10^{-1}$	$9.2 \times 10^{-2}$
SSE	470	$6.4 \times 10^{-1}$	$7.3 \times 10^{-2}$
S	850	$3.4 \times 10^{-1}$	$3.9 \times 10^{-2}$
SSW	960	$3.5 \times 10^{-1}$	$4.3 \times 10^{-2}$
SW	940	$3.7 \times 10^{-1}$	$4.4 \times 10^{-2}$
WSW	940	$2.7 \times 10^{-1}$	$3.1 \times 10^{-2}$
W	990	$2.0 \times 10^{-1}$	$2.1 \times 10^{-2}$
WNW	710	$2.9 \times 10^{-1}$	$3.0 \times 10^{-2}$
NW	900	$2.3 \times 10^{-1}$	$2.6 \times 10^{-2}$
NNW	760	$2.3 \times 10^{-1}$	$2.7 \times 10^{-2}$

〔 「EDAS」コードによる計算結果  
 気象データ：2009年1月～2013年12月 〕



第 2.8.1 図 周辺監視区域

## 2.8.2 気体廃棄物中に含まれる放射性よう素に起因する実効線量

### 2.8.2.1 概要

気体廃棄物中に含まれる放射性よう素のガンマ線に起因する実効線量の評価に当たっては、よう素が、以下の方法により放出されることを想定する。

(1) 貯留タンクを經由し、一定期間減衰後に放出（間欠放出）

(2) 貯留タンクをバイパスして放出（連続放出）

上記(1)については、I-131を対象とし、上記(2)については、I-131及びI-133を対象とする。また、これらの年平均地上空気中濃度は、放出形態が希ガスと同じであることに鑑み、気体廃棄物中に含まれる放射性希ガスのガンマ線に起因する実効線量の評価と同様の方法で求めるものとする。気体廃棄物中に含まれる放射性よう素のガンマ線に起因する実効線量は、成人、幼児及び乳児を対象として、吸入摂取による実効線量、葉菜摂取による実効線量及び牛乳摂取による実効線量を評価し、これらを合算したものとする。なお、実効線量の評価に当たっては、気体廃棄物中に含まれる放射性希ガスのガンマ線に起因する実効線量の評価と同様に、原子炉施設の主排気筒の地上高さ80mに吹き上げ高さを加えたものを放出源の有効高さとし、原子炉施設の主排気筒を中心とした16方位の周辺監視区域境界外を対象として、年平均地上空気中濃度が最大となる地点での実効線量を求める。なお、年平均地上空気中濃度の評価に当たっては、風が着目方位に向かっている場合の年平均地上空気中濃度とともに、風が着目方位に隣接する方位へ向かっている場合の年平均地上空気中濃度を考慮し、これらを合計するものとする。

### 2.8.2.2 実効線量の計算式

#### (1) 年平均地上空気中濃度の計算式

よう素の年平均地上空気中濃度は、方位別に以下の式を用いて計算する。

$$\chi_I = \chi_{lin} + \chi_{Icont}$$

ここで、 $\chi_I$ ：気体廃棄物中のよう素の年平均地上空気中濃度 (Bq/cm<sup>3</sup>)

$\chi_{lin}$ ：間欠放出分のよう素による年平均地上空気中濃度 (Bq/cm<sup>3</sup>)

$\chi_{Icont}$ ：連続放出分のよう素による年平均地上空気中濃度 (Bq/cm<sup>3</sup>)

(i) 貯留タンクを經由し、一定期間減衰後に放出（間欠放出）されるよう素

間欠的に放出されるよう素による年平均空気中濃度は以下の式を用いて計算する。

$$\chi_{lin} = \sum_{S=A}^F (\chi_{lin,s} + \chi'_{lin,s} + \chi''_{lin,s})$$

$$\chi_{lin,s} = \frac{Q_{lin} \cdot n_T}{8,760 \times N \cdot f_{dt}} \cdot \chi_s \cdot \frac{N_{d,s}}{N_t} \cdot \bar{S}_{d,s}$$

$$\chi'_{lin,s} = \frac{Q'_{lin} \cdot n_T}{8,760 \times N \cdot f_{dt}} \cdot \chi'_s \cdot \frac{N'_{d,s}}{N_t} \cdot \bar{S}'_{d,s}$$

$$\chi''_{lin,s} = \frac{Q''_{lin} \cdot n_T}{8,760 \times N \cdot f_{dt}} \cdot \chi''_s \cdot \frac{N''_{d,s}}{N_t} \cdot \bar{S}''_{d,s}$$

ここで、 $\chi_{In,s}$ ：風が着目方位へ向かっており、大気安定度が  $s$  であるときの着目地点における年平均地上空気中濃度 ( $Bq/cm^3$ )

$\chi'_{In,s}$ 、 $\chi''_{In,s}$ ：それぞれ、風が着目方位に隣接する方位へ向かっており、大気安定度が  $s$  である時の着目地点における年平均地上空気中濃度 ( $Bq/cm^3$ )

$Q_{in}$ ：間欠放出分のような素の年間放出量 ( $Bq/y$ ) (I-131:  $8.7 \times 10^8$ )

$\bar{\chi}_s$ ：放出率  $1Bq/h$ 、風速  $1m/s$  で着目方位へ放出した場合、大気安定度が  $s$  であるときの当該距離における地上空気中濃度の方位内平均値 ( $Bq/cm^3$ )

なお、 $\bar{\chi}_s$ ：は、「2.8.1.2 評価に用いる基本式」に示す式を用いて求める。

$\bar{\chi}'_s$ 、 $\bar{\chi}''_s$ ：それぞれ、放出率  $1Bq/h$ 、風速  $1m/s$  で着目方位に隣接する方位へ放出した場合、大気安定度が  $s$  であるときの当該距離における地上空気中濃度の方位内平均値 ( $Bq/cm^3$ )

なお、 $\bar{\chi}'_s$ 、 $\bar{\chi}''_s$ ：は、「2.8.1.2 評価に用いる基本式」に示す式を用いて求める。

(ii) 貯留タンクをバイパスして放出（連続放出）されるよう素

連続的に放出されるよう素による年平均地上空気中濃度は以下の式を用いて計算する。

$$\chi_{Icont} = \sum_{S=A}^F (\chi_{Icont,s} + \chi'_{Icont,s} + \chi''_{Icont,s})$$

$$\chi_{Icont,s} = \frac{Q_{Icont}}{8,760} \cdot \bar{\chi}_s \cdot \frac{1}{N_t} \cdot S_{d,s}$$

$$\chi'_{Icont,s} = \frac{Q_{Icont}}{8,760} \cdot \bar{\chi}'_s \cdot \frac{1}{N_t} \cdot S'_{d,s}$$

$$\chi''_{Icont,s} = \frac{Q_{Icont}}{8,760} \cdot \bar{\chi}''_s \cdot \frac{1}{N_t} \cdot S''_{d,s}$$

ここで、 $\chi_{Icont,s}$ ：風が着目方位へ向かっており、大気安定度が  $s$  であるときの着目地点における年平均地上空気中濃度 ( $Bq/cm^3$ )

$\chi'_{Icont,s}$ 、 $\chi''_{Icont,s}$ ：それぞれ、風が着目方位に隣接する方位へ向かっており、大気安定度が  $s$  である時の着目地点における年平均地上空気中濃度 ( $Bq/cm^3$ )

$Q_{Icont}$ ：連続放出分のような素の年間放出量 ( $Bq/y$ )

(I-131:  $1.8 \times 10^7$ 、I-133:  $8.7 \times 10^6$ )

(2) 実効線量の計算式

気体廃棄物中に含まれる放射性よう素による実効線量は成人、幼児及び乳児について、それぞれ以下の式を用いて求める。

$$H_{th} = H_I + H_V + H_M$$

ここで、 $H_{th}$ ：気体廃棄物中のよう素による実効線量 ( $\mu Sv/y$ )



$H_I$  : 呼吸による実効線量 ( $\mu\text{ Sv}/\text{y}$ )

$H_V$  : 葉菜摂取による実効線量 ( $\mu\text{ Sv}/\text{y}$ )

$H_M$  : 牛乳摂取による実効線量 ( $\mu\text{ Sv}/\text{y}$ )

$H_I$ 、 $H_V$ 、 $H_M$  はそれぞれ以下の式を用いて求める。

$$H_I = 365 \cdot \sum_i K_{Ii} \cdot A_{Ii}$$

$$A_{Ii} = Ma \cdot \chi_{Ii}(x, y, 0)$$

ここで、365 : 年間日数への換算係数 (d/y)

$K_{Ii}$  : 核種  $i$  の呼吸摂取による実効線量への換算係数 ( $\mu\text{ Sv}/\text{Bq}$ )

$$\left( \begin{array}{l} \text{成人} \quad \text{I-131} : 1.5 \times 10^{-2}, \text{ I-133} : 2.9 \times 10^{-3} \\ \text{幼児} \quad \text{I-131} : 6.9 \times 10^{-2}, \text{ I-133} : 1.6 \times 10^{-2} \\ \text{乳児} \quad \text{I-131} : 1.3 \times 10^{-1}, \text{ I-133} : 3.5 \times 10^{-2} \end{array} \right)$$

$A_{Ii}$  : 核種  $i$  の呼吸による摂取率 (Bq/d)

$Ma$  : 呼吸率 ( $\text{cm}^3/\text{d}$ )

(成人 :  $2.22 \times 10^7$ 、幼児 :  $8.72 \times 10^6$ 、乳児 :  $2.86 \times 10^6$ )

$\chi_{Ii}(x, y, 0)$  : 核種  $i$  の計算地点  $(x, y, 0)$  における年平均地上空気中濃度 ( $\text{Bq}/\text{cm}^3$ )

$$H_V = 365 \cdot \sum_i K_{Vi} \cdot A_{Vi}$$

$$A_{Vi} = M_V \cdot f_{Vm} \cdot f_{Vi} \cdot f_d \cdot F_{Vi} \cdot e^{-\frac{0.693}{T_{ri}} t_v} \cdot \chi_{Vi}(x, y, 0)$$

ここで、 $K_{Vi}$  : 核種  $i$  の経口摂取による実効線量への換算係数 ( $\mu\text{ Sv}/\text{Bq}$ )

$$\left( \begin{array}{l} \text{成人} \quad \text{I-131} : 1.6 \times 10^{-2}, \text{ I-133} : 3.1 \times 10^{-3} \\ \text{幼児} \quad \text{I-131} : 7.5 \times 10^{-2}, \text{ I-133} : 1.7 \times 10^{-2} \\ \text{乳児} \quad \text{I-131} : 1.4 \times 10^{-1}, \text{ I-133} : 3.8 \times 10^{-2} \end{array} \right)$$

$A_{Vi}$  : 核種  $i$  の葉菜摂取による摂取率 (Bq/d)

$M_V$  : 葉菜の摂取率 ( $\text{g}/\text{d}$ ) (成人 : 100、幼児 : 50、乳児 : 20)

$f_{Vm}$  : 葉菜の市場希釈係数 (1)

$f_{Vt}$  : 葉菜の栽培期間の年間比 (0.5)

$f_d$  : 葉菜の除染係数 (0.5)

$F_{Vi}$  : 核種  $i$  が空気中から葉菜に移行する割合 ( $(\text{Bq}/\text{g}) / (\text{Bq}/\text{cm}^3)$ )  
(I-131 :  $2.6 \times 10^6$ 、I-133 :  $4.3 \times 10^5$ )

$\chi_{Vi}(x, y, 0)$  : 核種  $i$  の計算地点  $(x, y, 0)$  における年平均地上空気中濃度 ( $\text{Bq}/\text{cm}^3$ )

$T_{ri}$  : 核種  $i$  の物理的半減期 (d) (I-131 : 8.06、I-133 : 0.87)

$t_v$  : 葉菜の採取から摂取までの時間 (d) (0)

$$H_M = 365 \cdot \sum_i K_{Mi} \cdot A_{Mi}$$

$$A_{Mi} = M_M \cdot f_{Mm} \cdot f_{Mt} \cdot f_f \cdot F_{Mi} \cdot e^{-\frac{0.693}{T_{ri}} t_M} \cdot \chi_{Mi(x,y,0)}$$

ここで、 $A_{Mi}$ ：核種  $i$  の牛乳摂取による摂取率 (Bq/d)

$M_M$ ：牛乳の摂取量 (ml/d) (成人：200、幼児：500、乳児：600)

$f_{Mm}$ ：牛乳の市場希釈係数 (成人及び幼児：1、乳児：0.5)

$f_f$ ：飼料の混合比 (1)

$f_{Mt}$ ：牧草の栽培期間の年間比 (0.5)

$F_{Mi}$ ：核種  $i$  の空気中から牛乳に移行する割合 ((Bq/ml)/(Bq/cm<sup>3</sup>))  
(I-131：6.2×10<sup>5</sup>、I-133：4.6×10<sup>4</sup>)

$\chi_{Mi}(x, y, 0)$ ：核種  $i$  の計算地点 (x, y, 0) における年平均地上空気中濃度 (Bq/cm<sup>3</sup>)

$t_M$ ：牛乳の採取から摂取までの期間 (d)

(成人及び幼児：0、乳児：3)

### 2.8.2.3 評価結果

「EDAS」コードを用いて、よう素の年平均地上空気中濃度を評価した結果、全16方位のうち、周辺監視区域外において、よう素の年平均地上空気中濃度が最大となるのは、主排気筒から西北西方向約710mの地点であり、その年平均地上空気中濃度は、I-131及びI-133について、それぞれ約3.7×10<sup>-12</sup>Bq/cm<sup>3</sup>及び約3.0×10<sup>-14</sup>Bq/cm<sup>3</sup>となった。

吸入摂取による実効線量、葉菜摂取による実効線量及び牛乳摂取による実効線量の評価結果を第2.8.5表に示す。また、これを合算したものを以下に示す。気体廃棄物中に含まれる放射性よう素に起因する実効線量が最大となるのは幼児であり、その実効線量は年間約2.0×10<sup>-2</sup>μSvとなった。

成人 約3.2×10<sup>-3</sup>μSv/y

幼児 約2.0×10<sup>-2</sup>μSv/y

乳児 約1.7×10<sup>-2</sup>μSv/y

第2.8.5表 気体廃棄物中に含まれる放射性よう素に起因する実効線量

(単位：μSv/y)

	呼吸	葉菜摂取	牛乳摂取
成人	4.6×10 <sup>-4</sup>	1.4×10 <sup>-3</sup>	1.4×10 <sup>-3</sup>
幼児	8.2×10 <sup>-4</sup>	3.3×10 <sup>-3</sup>	1.6×10 <sup>-2</sup>
乳児	5.1×10 <sup>-4</sup>	2.5×10 <sup>-3</sup>	1.4×10 <sup>-2</sup>

## 2.8.3 液体廃棄物中に含まれる放射性物質に起因する実効線量

### 2.8.3.1 実効線量の計算式

液体廃棄物中に含まれる放射性物質に起因する実効線量の計算式を以下に示す。ただし、液体廃棄物中に含まれる放射性よう素に起因する実効線量については、「2.8.4 液体廃棄物中に含まれる放射性よう素に起因する実効線量」において評価する。

$$H_w = 365 \cdot \sum_i K_{wi} \cdot A_{wi}$$

$$A_{wi} = C_{wi} \sum_k (CF)_{ik} \cdot W_k \cdot f_{ki} \cdot f_{mk}$$

ここで、 $H_w$ ：海産物を摂取した場合の年間の実効線量 ( $\mu\text{Sv}/\text{y}$ )

365：年間日数への換算係数 (d/y)

$K_{wi}$ ：核種  $i$  の実効線量への換算係数 ( $\mu\text{Sv}/\text{Bq}$ )

(第 2.8.6 表参照)

$A_{wi}$ ：核種  $i$  の海産物摂取による摂取率 (Bq/d)

$C_{wi}$ ：海水中の核種  $i$  の濃度 (Bq/cm<sup>3</sup>) (第 2.8.6 表参照)

(CF)<sub>ik</sub>：核種  $i$  の海産物  $k$  に対する濃縮係数 ((Bq/g)/(Bq/cm<sup>3</sup>))

(第 2.8.6 表参照)

$W_k$ ：海産物  $k$  の摂取量 (g/d)

魚類	成人：200、幼児：100、乳児：40
無脊椎動物	成人：20、幼児：10、乳児：4
海藻類	成人：40、幼児：20、乳児：8

$f_{mk}$ ：海産物  $k$  の市場希釈係数 (1)

$f_{ki}$ ：海産物  $k$  の採取から摂取までの核種  $i$  の減衰比

$$f_{ki} = e^{-\frac{0.693}{T_{ri}} \cdot t_k} \quad (\text{海藻類以外の海産物に対して})$$

$$f_{ki} = \frac{3}{12} + \frac{T_{ri}}{0.693 \times 365} \left( 1 - e^{-\frac{0.693}{T_{ri}} \times 365 \times \frac{9}{12}} \right) \quad (\text{海藻類に対して})$$

$T_{ri}$ ：核種  $i$  の物理的半減期 (d)

Co-60	約 $1.9 \times 10^3\text{d}$ (5.2713y)
Sr-90	約 $1.1 \times 10^4\text{d}$ (28.79y)
Cs-137	約 $1.1 \times 10^4\text{d}$ (30.1671y)
H-3	約 $4.5 \times 10^3\text{d}$ (12.32y)

$t_k$ ：海産物  $k$  (海藻類を除く。) の採取から摂取までの時間 (d) (0)

また、海水中における着目核種の年間平均濃度  $C_{wi}$  (Bq/cm<sup>3</sup>) は原子力安全研究協会報告書に提示された以下の式を用いて求める。

$$C_{wi} = \chi(r) \quad (\text{海藻類})$$

$$C_{wi} = \bar{\chi}(r) \quad (\text{魚類及び無脊椎動物})$$

$$\chi(r) = \frac{0.75 \times 3.171 \times 10^{-8} \cdot Q_i}{r \cdot z}$$

$$\bar{\chi}(r) = 2 \cdot \chi(r)$$

ここで、 $Q_i$  : 着目核種  $i$  の年間放出量 (Bq/y)

なお、液体廃棄物としての主な核種として、Co-60、Cs-137 及び U が考えられる。ここでは Corrosion Product の代表として Co-60 を、Fission Product の代表として Cs-137 を、U その他の核種を安全側に最も厳しい結果を与える Sr-90 に置き換えて実効線量を評価するものとする。また、年間放出量  $Q_i$  はトリチウムを除いて  $3.7 \times 10^8$  Bq/y、トリチウムが  $1.9 \times 10^9$  Bq/y であり、その内訳は第 2.8.6 表に示すとおりである。

$r$  : 放出点からの距離 (cm) ( $5 \times 10^3$ )

$z$  : 鉛直混合厚さ (cm) ( $2 \times 10^2$ )

$\chi(r)$  : 放出点から距離  $r$  における年間平均濃度 (Bq/cm<sup>3</sup>)

$\bar{\chi}(r)$  : 放出点から半径  $r$  の半円内において平均化して得られる濃度 (Bq/cm<sup>3</sup>)

### 2.8.3.2 評価結果

液体廃棄物中に含まれる放射性物質に起因する実効線量は年間約  $7.6 \times 10^{-1} \mu$  Sv となった。

第 2.8.6 表 液体廃棄物の海水中濃度、濃縮係数及び実効線量への換算係数

核種	核種構成 (%)	年間放出量 $Q_i$ (Bq/y)	海水中濃度 (海藻類) $C_{wi}$ (Bq/cm <sup>3</sup> )	海水中濃度 (海藻類以外) $C_{wi}$ (Bq/cm <sup>3</sup> )	濃縮係数 (CF) $ik$			実効線量への換算係数 $K_{wi}$ ( $\mu$ Sv/Bq)
					魚類	無脊椎動物	海藻類	
<sup>60</sup> Co	40	$1.5 \times 10^8$	$3.6 \times 10^{-6}$	$7.1 \times 10^{-6}$	$10^2$	$10^3$	$10^3$	$3.4 \times 10^{-3}$
<sup>90</sup> Sr	15	$5.6 \times 10^7$	$1.4 \times 10^{-6}$	$2.7 \times 10^{-6}$	1	6	10	$2.8 \times 10^{-2}$
<sup>137</sup> Cs	40	$1.5 \times 10^8$	$3.6 \times 10^{-6}$	$7.1 \times 10^{-6}$	30	20	20	$1.3 \times 10^{-2}$
<sup>131</sup> I	5	$1.9 \times 10^7$	$4.4 \times 10^{-7}$	$8.8 \times 10^{-7}$	10	50	$4 \times 10^3$	—
<sup>3</sup> H	—	$1.9 \times 10^9$	$4.6 \times 10^{-5}$	$9.1 \times 10^{-5}$	1	1	1	$4.2 \times 10^{-5}$

## 2.8.4 液体廃棄物中に含まれる放射性よう素に起因する実効線量

### 2.8.4.1 実効線量の計算式

液体廃棄物中に含まれる放射性よう素に起因する実効線量の評価に当たっては、成人、幼児及び乳児を対象として、海藻類を摂取する場合及び海藻類を摂取しない場合について評価し、大きいものを液体廃棄物中に含まれる放射性よう素に起因する実効線量とする。実効線量の計算式を以下に示す。

(1) 海藻類を摂取する場合

$$Hwr = K_3 \cdot \sum_i \frac{Awi}{As} \cdot qs \cdot (SEE)_i \cdot fsi$$

$$Awi = Cwi \cdot \sum_k (CF)_{ik} \cdot Wk \cdot fmk \cdot fki$$

$$As = Cws \cdot \sum_k (CF)_{ik} \cdot Wk$$

ここで、Hwr：海産物を摂取した場合の年間の実効線量 ( $\mu\text{Sv}/\text{y}$ )

$$K_3 : \text{実効線量への換算係数} \left( \frac{\text{dis} \cdot \text{g} \cdot \mu\text{Sv}}{\text{MeV} \cdot \text{Bq} \cdot \text{y}} \right) \quad (2.52 \times 10^2)$$

Awi：核種 i の海産物摂取による摂取率 ( $\text{Bq}/\text{d}$ )

As：安定よう素の海産物摂取による摂取率 ( $\text{g}/\text{d}$ )

qs：甲状腺中の安定よう素量 (g)

(成人： $1.2 \times 10^{-2}$ 、幼児： $2.1 \times 10^{-3}$ 、乳児： $7.5 \times 10^{-4}$ )

(SEE)<sub>i</sub>：核種 i の甲状腺に対する比実効エネルギー ( $\text{MeV}/\text{g}/\text{dis}$ )

(成人：0.01、幼児：0.058、乳児：0.15)

fsi：核種 i の甲状腺中比放射能の減衰係数

(成人：0.1、幼児：0.3、乳児：0.4)

Cwi：海水中の核種 i の濃度 ( $\text{Bq}/\text{cm}^3$ ) (第 2.8.6 表参照)

(CF)<sub>ik</sub>：よう素の海産物 k に対する濃縮係数 ( $(\text{Bq}/\text{g})/(\text{Bq}/\text{cm}^3)$ )  
(第 2.8.6 表参照)

Wk：海産物 k の摂取量 ( $\text{g}/\text{d}$ )

$$\left[ \begin{array}{ll} \text{魚類} & \text{成人：200、幼児：100、乳児：40} \\ \text{無脊椎動物} & \text{成人：20、幼児：10、乳児：4} \\ \text{海藻類} & \text{成人：40、幼児：20、乳児：8} \end{array} \right]$$

fmk：海産物 k の市場希釈係数 (1)

fki：海産物 k の採取から摂取までの核種 i の減衰比

$$fki = e^{-\frac{0.693}{Tri} \cdot tk} \quad (\text{海藻類以外の海産物に対して})$$

$$fki = \frac{3}{12} + \frac{Tri}{0.693 \times 365} \left( 1 - e^{-\frac{0.693}{Tri} \times 365 \times \frac{9}{12}} \right) \quad (\text{海藻類に対して})$$

Tri：核種 i の物理的半減期 (d) (I-131：8.06)

tk : 海産物 k (海藻類を除く。) の採取から摂取までの時間 (d) (0)

Cws : 海水中の安定よう素濃度 (g/cm<sup>3</sup>) (5×10<sup>-8</sup>)

(2) 海藻類を摂取しない場合

$$H_F = 365 \cdot \sum_i K_{Ti} \cdot A_{Fi}$$

$$A_{Fi} = C_{wi} \cdot \sum_k (CF)_{ik} \cdot W_k \cdot f_{mk} \cdot f_{ki}$$

ここで、H<sub>F</sub> : 海産物 (海藻類を除く。) を摂取した場合の年間実効線量

(μSv/y)

365 : 年間日数への換算係数 (d/y)

K<sub>Ti</sub> : 核種 i の経口摂取における実効線量への換算係数 (μSv/Bq)

(成人 : 1.6×10<sup>-2</sup>、幼児 : 7.5×10<sup>-2</sup>、乳児 : 1.4×10<sup>-1</sup>)

A<sub>Fi</sub> : 核種 i の海産物 (海藻類を除く。) 摂取による摂取率 (Bq/d)

C<sub>wi</sub> : 核種 i の海水中濃度 (Bq/cm<sup>3</sup>) (第 2.8.6 表参照)

(CF)<sub>ik</sub> : よう素の海産物 k に対する濃縮係数 ((Bq/g)/(Bq/cm<sup>3</sup>))

(第 2.8.6 表参照)

W<sub>k</sub> : 海産物 k の摂取量 (g/d)

魚類	成人 : 200、幼児 : 100、乳児 : 40
無脊椎動物	成人 : 20、幼児 : 10、乳児 : 4

f<sub>mk</sub> : 海産物 k の市場希釈係数 (1)

f<sub>ki</sub> : 海産物 k の採取から摂取までの核種 i の減衰比

$$f_{ki} = e^{-\frac{0.693}{T_{ri}} \cdot tk} \quad (\text{海藻類以外の海産物に対して})$$

T<sub>ri</sub> : 核種 i の物理的半減期 (d) (I-131 : 8.06)

tk : 海産物 k (海藻類を除く。) の採取から摂取までの時間 (d) (0)

#### 2.8.4.2 評価結果

液体廃棄物中に含まれる放射性よう素に起因する実効線量の評価結果を以下に示す。液体廃棄物中に含まれる放射性よう素に起因する実効線量が最大となるのは、海藻類を摂取しない場合の幼児であり、その実効線量は年間約 3.7×10<sup>-2</sup> μSv となった。

海藻類を摂取する場合

成人 約 8.4×10<sup>-3</sup> μSv/y

幼児 約 2.5×10<sup>-2</sup> μSv/y

乳児 約 3.2×10<sup>-2</sup> μSv/y

海藻類を摂取しない場合

成人 約 1.6×10<sup>-2</sup> μSv/y

幼児 約 3.7×10<sup>-2</sup> μSv/y

乳児 約 2.7×10<sup>-2</sup> μSv/y

## 2.8.5 気体廃棄物中及び液体廃棄物中に含まれる放射性よう素を同時に摂取する場合の実効線量

### 2.8.5.1 実効線量の計算式

気体廃棄物中及び液体廃棄物中に含まれる放射性よう素を同時に摂取する場合の実効線量の評価に当たっては、成人、幼児及び乳児を対象として、海藻類を摂取する場合及び海藻類を摂取しない場合について評価し、大きいものを気体廃棄物中及び液体廃棄物中に含まれる放射性よう素を同時に摂取する場合の実効線量とする。実効線量の計算式を以下に示す。なお、気体廃棄物中に含まれるよう素の年平均地上空気中濃度及び液体廃棄物中に含まれるよう素の海水中濃度は、気体廃棄物中に含まれる放射性よう素に起因する実効線量及び液体廃棄物中に含まれる放射性よう素に起因する実効線量と同様の方法で算出するものとする。

#### (1) 海藻類を摂取する場合

$$H_T = K_3 \cdot \sum_i \frac{A_i}{A_s} q_s \cdot (SEE)_i \cdot f_{si}$$

$$A_i = 0.9 \times A_{li} + A_{vi} + A_{mi} + A_{wi}$$

ここで、 $H_T$ ：呼吸、葉菜摂取、牛乳摂取及び海産物摂取による実効線量

( $\mu\text{Sv}/\text{y}$ )

$A_i$ ：核種  $i$  の摂取率 ( $\text{Bq}/\text{d}$ )

#### (2) 海藻類を摂取しない場合

$$H_{TF} = 365 \cdot \sum_i (K_{li} \cdot A_{li} + K_{Ti} (A_{vi} + A_{mi} + A_{Fi}))$$

ここで、 $H_{TF}$ ：呼吸、葉菜摂取、牛乳摂取及び海産物（海藻類を除く。）摂取による実効線量 ( $\mu\text{Sv}/\text{y}$ )

### 2.8.5.2 評価結果

気体廃棄物中及び液体廃棄物中に含まれる放射性よう素を同時に摂取する場合の実効線量の評価結果を以下に示す。気体廃棄物中及び液体廃棄物中に含まれる放射性よう素を同時に摂取する場合の実効線量が最大となるのは海藻類を摂取しない場合の幼児であり、その実効線量は年間約  $5.6 \times 10^{-2} \mu\text{Sv}$  となった。

#### 海藻類を摂取する場合

成人 約  $8.6 \times 10^{-3} \mu\text{Sv}/\text{y}$

幼児 約  $2.7 \times 10^{-2} \mu\text{Sv}/\text{y}$

乳児 約  $3.4 \times 10^{-2} \mu\text{Sv}/\text{y}$

#### 海藻類を摂取しない場合

成人 約  $1.9 \times 10^{-2} \mu\text{Sv}/\text{y}$

幼児 約  $5.6 \times 10^{-2} \mu\text{Sv}/\text{y}$

乳児 約  $4.4 \times 10^{-2} \mu\text{Sv}/\text{y}$

2.8.6 通常運転時における一般公衆の実効線量の評価結果

通常運転時における一般公衆の実効線量の評価結果を第 2.8.7 表に示す。実効線量が最大となるのは幼児であり、その値は年間約  $1.7 \mu\text{Sv}$  となった。

第 2.8.7 表 年間実効線量評価結果

評価項目	実効線量 ( $\mu\text{Sv}/\text{y}$ )		
	成人	幼児	乳児
気体廃棄物に含まれる 放射性希ガスのガンマ線に起因する実効線量	$8.6 \times 10^{-1}$		
液体廃棄物に含まれる 放射性物質（よう素を除く。）に起因する実効線量	$7.6 \times 10^{-1}$		
気体廃棄物に含まれる 放射性よう素に起因する実効線量	$3.2 \times 10^{-3}$	$2.0 \times 10^{-2}$	$1.7 \times 10^{-2}$
液体廃棄物に含まれる 放射性よう素に起因する実効線量	$1.6 \times 10^{-2}$	$3.7 \times 10^{-2}$	$3.2 \times 10^{-2}$
気体廃棄物中及び液体廃棄物に含まれる 放射性よう素を同時に摂取する場合の実効線量	$1.9 \times 10^{-2}$	$5.6 \times 10^{-2}$	$4.4 \times 10^{-2}$
年間実効線量*	1.7	1.7	1.7

\* 年間実効線量は、気体廃棄物に含まれる放射性希ガスのガンマ線に起因する実効線量、液体廃棄物に含まれる放射性物質（よう素を除く。）に起因する実効線量及び気体廃棄物中及び液体廃棄物に含まれる放射性よう素を同時に摂取する場合の実効線量を合計したものとした。



## 2.9 要求事項（試験炉設置許可基準規則第 22 条）への適合性説明

### （放射性廃棄物の廃棄施設）

第二十二条 工場等には、次に掲げるところにより、通常運転時において放射性廃棄物を廃棄する施設（放射性廃棄物を保管廃棄する施設を除く。）を設けなければならない。

- 一 周辺監視区域の外の空气中及び周辺監視区域の境界における水中の放射性物質の濃度を十分に低減できるよう、試験研究用等原子炉施設において発生する放射性廃棄物を処理する能力を有するものとする。
- 二 液体状の放射性廃棄物の処理に係るものにあつては、放射性廃棄物を処理する施設から液体状の放射性廃棄物が漏えいすることを防止し、及び工場等外へ液体状の放射性廃棄物が漏えいすることを防止できるものとする。
- 三 固体状の放射性廃棄物の処理に係るものにあつては、放射性廃棄物を処理する過程において放射性物質が散逸し難いものとする。

### 適合のための設計方針

- 一 原子炉施設には、周辺監視区域の外の空气中及び周辺監視区域の境界における水中の放射性物質の濃度を十分に低減し、「発電用軽水型原子炉施設周辺の線量目標値に関する指針」（昭和 50 年 5 月 13 日原子力委員会決定）を参考に、周辺公衆の線量を合理的に達成できる限り低くするよう、原子炉施設において発生する放射性廃棄物を処理する能力を有する放射性廃棄物の廃棄施設を設ける。ここでは、全ての燃料集合体の燃焼度が一様に最高燃焼度に達した場合に炉心に蓄積される希ガス及びヨウ素の 1%に相当する量が、1 次冷却材中に放出された状態で運転を継続した場合を仮定した上で、通常運転時における大洗研究所（南地区）周辺の一般公衆の放射線被ばくについて、「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」及び「発電用原子炉施設の安全解析に関する気象指針」を参考として評価した結果、実効線量が最大となるのは幼児であり、その値は年間約  $1.7 \mu\text{Sv}$  となり、年間  $50 \mu\text{Sv}$  を下回ることを確認した。

#### （1）気体廃棄物の廃棄施設

放射性気体廃棄物のうち主要なものは、原子炉建物内の 1 次アルゴンガス系等から排出される放射性廃ガスである。これらの放射性廃ガスを処理するため、気体廃棄物処理設備を設ける。

原子炉建物内の 1 次アルゴンガス系等から排出される放射性廃ガスは、アルゴン廃ガスモニタにより、放射性廃ガス中の放射性物質の濃度を測定し、当該濃度が「線量告示」に定める濃度限度以下であることが確認できる場合には、廃ガス浄化用フィルタを経由し、直接、主排気筒に送られる。なお、廃ガス浄化用フィルタには、圧縮機の上流に設けられるフィルタユニット（2 基（予備 1 基）：プレフィルタ及び高性能フィルタから構成）及び主排気筒の上流に設けられるフィルタユニット（2 基（予備 1 基）：プレフィルタ、高性能フィルタ及びチャコールフィルタから構成）がある。また、換気設備等から主排気筒に送られる排気は、当該ガスを希釈するためにも用いられる。

放射性廃ガス中の放射性物質の濃度限度を超える場合には、廃ガスは、貯留タンクに圧入貯蔵される。貯留タンクに圧入貯蔵された廃ガスは、アルゴン廃ガスモニタ又はサンプリングに

よる測定により、放射性物質の濃度が濃度限度以下に減衰したことを確認した後、廃ガス浄化用フィルタを経由し、主排気筒に送られる。

## (2) 液体廃棄物の廃棄設備

原子炉施設で発生した放射性液体廃棄物は、その放射性物質の濃度のレベルが低いものをA、高いものをBと区分して処理する。これらの放射性液体廃棄物を処理するため、廃棄物処理建物等に液体廃棄物処理設備を設ける。

原子炉施設で発生した放射性液体廃棄物は、各建物の廃液タンクに集約し、廃液輸送管等により、廃棄物処理建物の廃液タンクに貯留する。これらの放射性液体廃棄物については、放射性物質の濃度を測定し、放射性液体廃棄物Aの基準を満足することを確認した上で、大洗研究所廃棄物管理施設に移送し、処理する。なお、原子炉施設における排水口は、大洗研究所廃棄物管理施設に放射性液体廃棄物を移送する廃液輸送管とする。また、大洗研究所廃棄物管理施設への移送には、廃液運搬車を使用する場合がある。

当該放射性液体廃棄物が、放射性液体廃棄物Aの基準を超える場合には、蒸発濃縮処理装置を用いて濃縮処理を行う。なお、蒸発濃縮処理装置から発生した蒸気ドレンは、蒸気ドレンピットに移送するものとし、「線量告示」に定める濃度限度以下であることを確認した上で、排水監視ポンド(Ⅱ)を経由し、一般排水溝へ放出する。濃度限度以上の場合は、再度、廃棄物処理建物の廃液タンクに貯留し、処理する。濃縮液は、濃縮液タンクへ移送し、固化装置を用いて固化し、放射性固体廃棄物として処理する。

二 液体廃棄物処理設備は、以下に示す方針に基づき設計するものとし、液体廃棄物処理設備が設置された廃棄物処理建物等から、放射性液体廃棄物が漏えいすることを防止し、及び敷地外へ放射性液体廃棄物が漏えいすることを防止できるものとする。

(1) 液体廃棄物処理設備は、適切な材料が使用され、また、タンク水位の検出器やインターロック回路等の適切な計測制御設備を有し、放射性液体廃棄物の漏えいの発生を防止できる設計とする。

(2) タンク水位、漏えい検知等の警報を設け、タンク等から、放射性液体廃棄物の漏えいが生じた場合に、その漏えいを早期に検出し、中央制御室等に警報を発することができる設計とする。また、液体廃棄物処理設備を設ける建物の床及び壁面は、放射性液体廃棄物が漏えいし難い構造とするとともに、液体廃棄物処理設備は独立した区画内に設けるか周辺にせき等を設け、放射性液体廃棄物の漏えいの拡大防止対策を講じることにより、放射性液体廃棄物が万一、漏えいした場合に、適切に措置できる設計とする。

(3) 液体廃棄物処理設備を設ける建物にあつては、当該建物からの放射性液体廃棄物の漏えいのおそれがある場合に、建物外に通じる出入口等にはせき等を設け、建物外への放射性液体廃棄物の漏えいを防止するとともに、床及び壁面は、建物外へ放射性液体廃棄物が漏えいし難い構造とする。

(4) 液体廃棄物処理設備を設ける建物内部には敷地外に管理されずに排出される排水が流れる排水路に通じる開口部(マンホール等)を設けない設計とする。

三 原子炉施設で発生する放射性固体廃棄物については、減容保管等の処理を行うため、大洗研究所

廃棄物管理施設へ移送する。なお、金属ナトリウムが付着している、若しくは付着しているおそれのある固体廃棄物については、必要に応じて、メンテナンス建物に設けた脱金属ナトリウム設備により、金属ナトリウムを安定化するものとし、貯蔵中の火災の発生を防止する。脱金属ナトリウム処理は、その過程において、作業エリアの区画等を行い、放射性物質が散逸し難いものとする。

## 「炉心の変更」に関する基本方針

## 1. 概要

「常陽」の炉心は、増殖炉心（以下「MK-I炉心」という。）から照射用炉心（以下「MK-II炉心」という。）へ変更された後、更に変更を加え、熱出力を140MWとした照射用炉心（以下「MK-III炉心」という。）に変更された。本申請では、更に変更を加え、熱出力を100MWとした照射用炉心（以下「MK-IV炉心」という。）を対象とする。「炉心の変更」に関する基本方針を以下に示す。

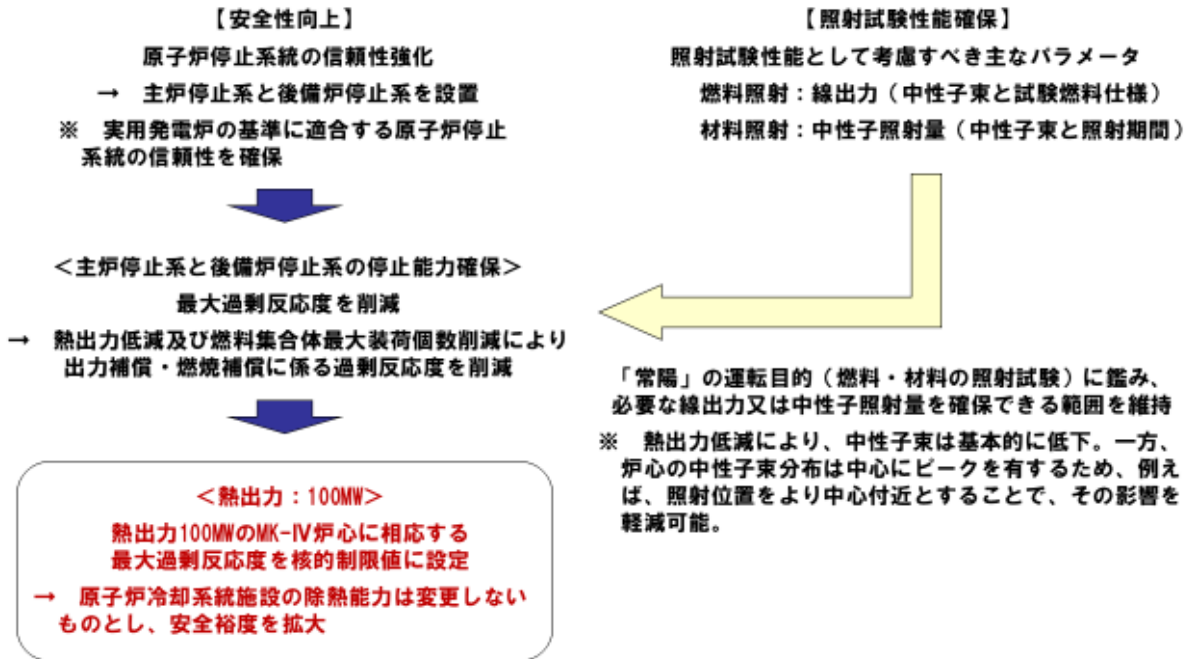
## 2. 「炉心の変更」に関する基本方針

「炉心の変更」は、改正された核原料物質、核燃料物質及び原子炉の規制に関する法律の施行に伴い、「常陽」を「試験研究の用に供する原子炉等の位置、構造及び設備の基準に関する規則」等に適合させるための変更を行うにあたり、原子炉停止システムの信頼性を強化し、安全性を向上させること、一方で、高速炉燃料材料の開発等のための照射試験に必要な性能を維持することを目的とする（別図1.1参照）。

原子炉停止システムは、独立した主炉停止系と後備炉停止系を設けることで信頼性を向上する。それぞれの原子炉停止システムに要求される停止能力の確保には、最大過剰反応度の削減が必要であり、ここでは、熱出力の低減及び燃料集合体最大装荷個数の削減により、出力補償や燃焼補償に係る過剰反応度を削減して対応することとした。一方で、照射試験性能として考慮すべき主なパラメータである線出力と中性子照射量は、熱出力低減により基本的に低下する。必要な線出力又は中性子照射量を確保できる範囲に維持することも「常陽」の運転目的として肝要である。

熱出力を100MWとしたMK-IV炉心は、これらの要件を満足するものであり、当該炉心に相応する最大過剰反応度を核的制限値とする。なお、原子炉冷却システム施設の除熱能力は変更しないものとし、安全裕度を拡大することとしている。

「炉心の変更」に伴って生じる主な変更点等を別図1.2に示す。本申請にあつては、MK-IV炉心（熱出力100MW）での核設計や熱設計を実施するとともに、当該設計結果を炉心燃料集合体の機械設計や被ばく評価、安全評価等に反映する。



別図 1.1 「炉心の変更」に関する基本方針

**MK-IV炉心（熱出力100MW）条件として、以下の変更・評価等を実施（最新知見の反映を含む）**

- 【核設計における主な変更点】**

  - ・ 炉心構成（燃料集合体最大装荷個数削減に対応）
  - ・ 核的制限値（最大過剰反応度削減に対応）
  - ・ 反応度係数（炉心構成の変更に対応）
  - ・ 動特性パラメータ（炉心構成の変更に対応）

**【熱設計における主な変更点】**

  - ・ 熱的制限値（熱出力低下に伴う使用期間長期化に対応）
  - ・ 線出力密度や集合体冷却材流量（炉心構成の変更に対応）

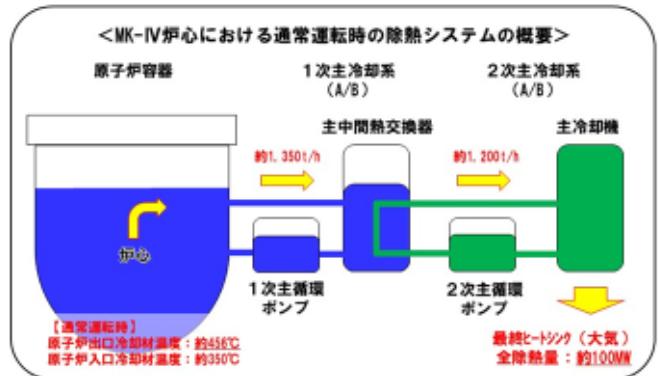
→

**【核熱設計結果の反映】**

  - ・ 炉心燃料集合体の機械設計（使用期間長期化対応を含む）
  - ・ 動特性
  - ・ 被ばく評価
  - ・ 運転時の異常な過渡変化の評価
  - ・ 設計基準事故の評価
  - ・ 多量の放射性物質等を放出する事故の対策検討・評価

**熱的制限値：** 通常運転時及び運転時の異常な過渡変化時において、原子炉停止系統及び安全保護系等の機能とあいまって**熱設計基準値（燃料の許容設計限界）**を超えないよう、かつ、その被覆管のクリープ寿命分數和と疲労寿命分數和を加えた累積損傷和が設計上の制限値である1.0を超えないよう、定格出力時における制限値として設定

	MK-III炉心（140MW）		MK-IV炉心（100MW）	
	熱的制限値	熱設計基準値	熱的制限値	熱設計基準値
燃料最高温度	2,530℃	2,650℃	2,350℃	2,650℃
被覆管最高温度（肉厚中心）	675℃	830℃	620℃	840℃
冷却材最高温度		910℃		910℃



別図 1.2 「炉心の変更」に伴って生じる主な変更点等

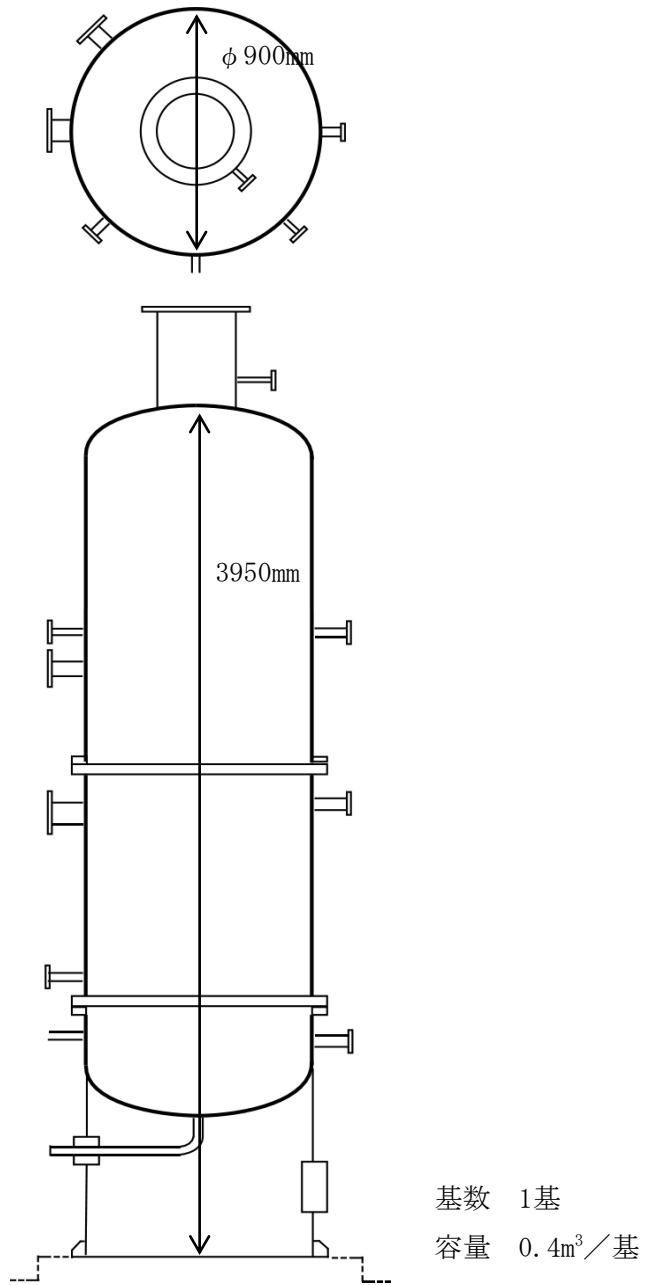
液体廃棄物処理設備における放射性液体廃棄物の漏えい防止措置

液体廃棄物処理設備には、適切な材料を使用し、また、タンク水位の検出器やインターロック回路等の適切な計測制御設備を設けることで、放射性液体廃棄物の漏えいの発生を防止する。液体廃棄物処理設備の使用材料や漏えい発生防止措置を下表に示す。

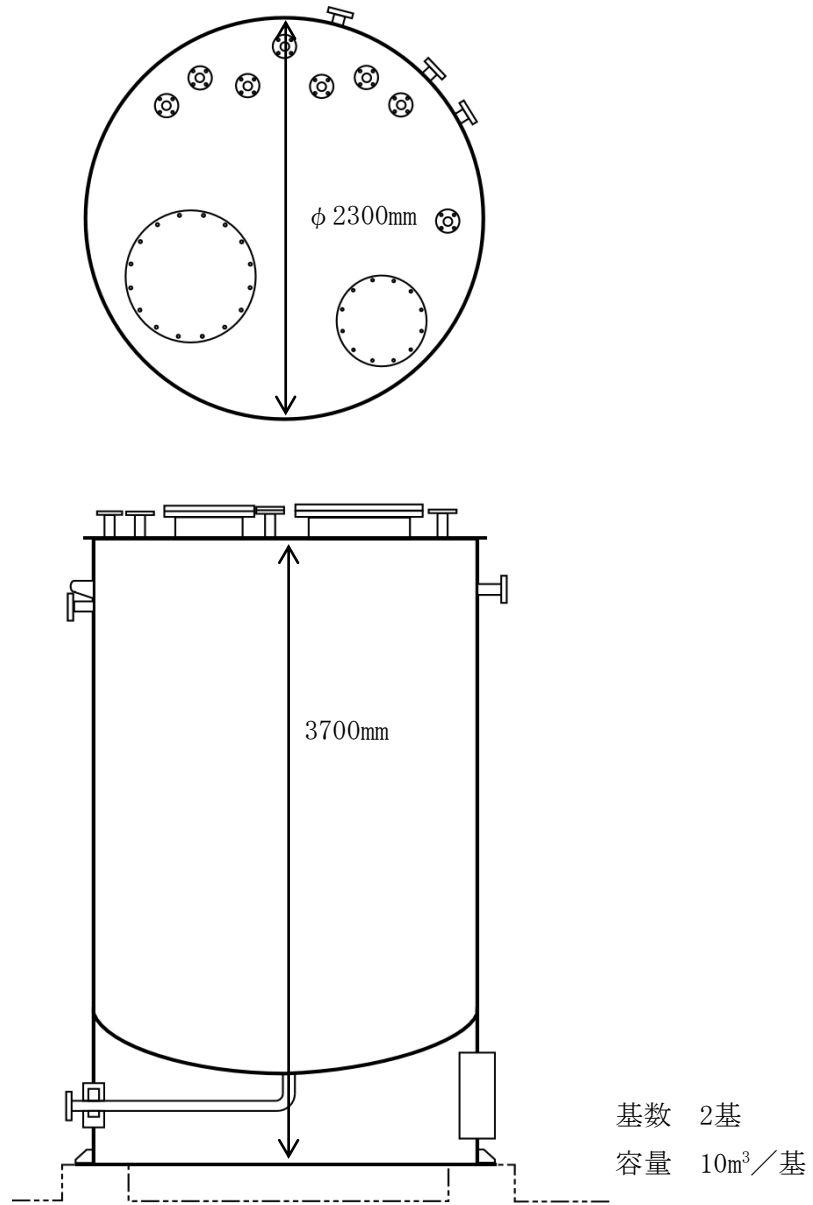
表 主要な廃液タンク等における放射性液体廃棄物の漏えい発生防止措置等

主要な廃液タンク等	使用材料	水位計	漏えい発生防止措置
廃棄物処理建物			<ul style="list-style-type: none"> <li>・ 適切な材料の使用による腐食防止</li> <li>・ 定期的な外観検査の実施（必要な場合には補修）</li> <li>・ タンク内水位の管理               <ul style="list-style-type: none"> <li>→ 上限を設定</li> <li>→ 巡視等により水位を確認するとともに、計画的に移送</li> <li>→ 必要に応じて、水の使用を制限</li> </ul> </li> </ul>
蒸発濃縮処理装置（蒸発缶）：第1図参照	ステンレス鋼	差圧型	
液体廃棄物A受入タンク：第2図参照	ステンレス鋼	差圧型	
液体廃棄物B受入タンク：第3図参照	ステンレス鋼	差圧型	
廃液調整タンク：第4図参照	ステンレス鋼	差圧型	
廃液移送タンク：第5図参照	ステンレス鋼	差圧型	
濃縮液タンク：第6図参照	ステンレス鋼	差圧型	
逆洗液タンク：第7図参照	ステンレス鋼	差圧型	
原子炉附属建物			
液体廃棄物Aタンク：第8図参照	炭素鋼 (内面ゴムライニング)	差圧型	
液体廃棄物Bタンク：第8図参照	炭素鋼 (内面ゴムライニング)	差圧型	
アルコール廃液タンク：第9図参照	ステンレス鋼	フロート型	
第一使用済燃料貯蔵建物			
液体廃棄物Aタンク：第10図参照	炭素鋼 (内面ゴムライニング)	差圧型	
第二使用済燃料貯蔵建物			
液体廃棄物Aタンク：第11図参照	ステンレス鋼	差圧型	
メンテナンス建物			
液体廃棄物Aタンク：第12図参照	ステンレス鋼	差圧型	
液体廃棄物Bタンク：第12図参照	ステンレス鋼	差圧型	





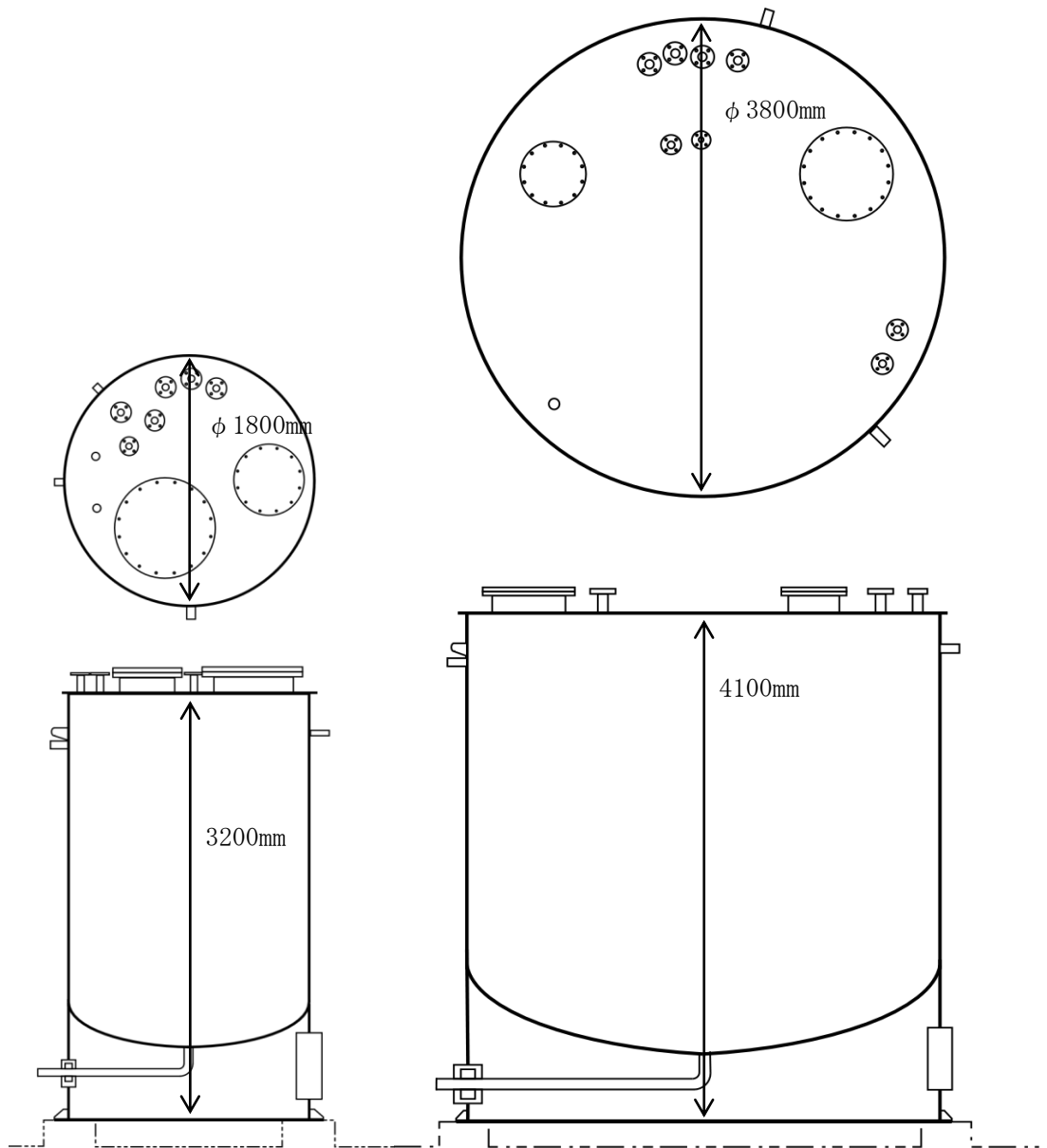
第1図 廃棄物処理建物蒸発濃縮処理装置（蒸発缶）の構造概要



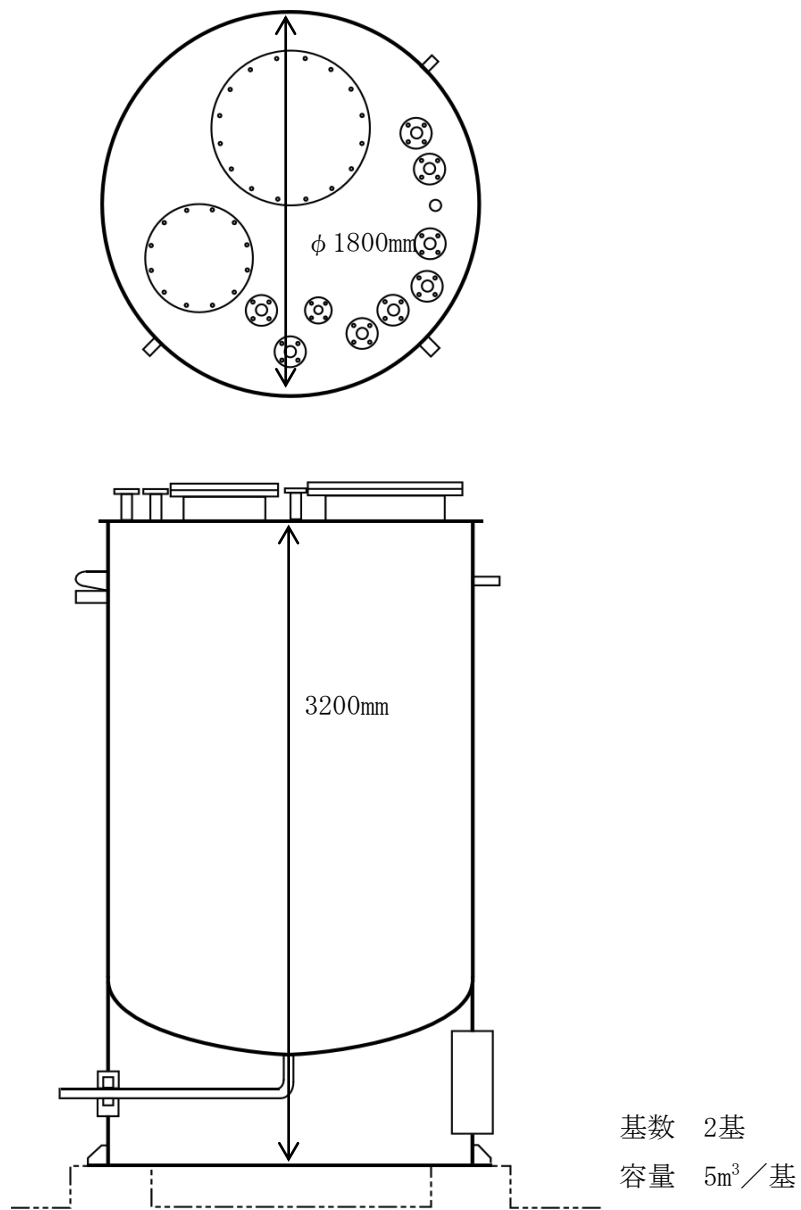
第2図 廃棄物処理建物液体廃棄物A受入タンクの構造概要

基数 2基

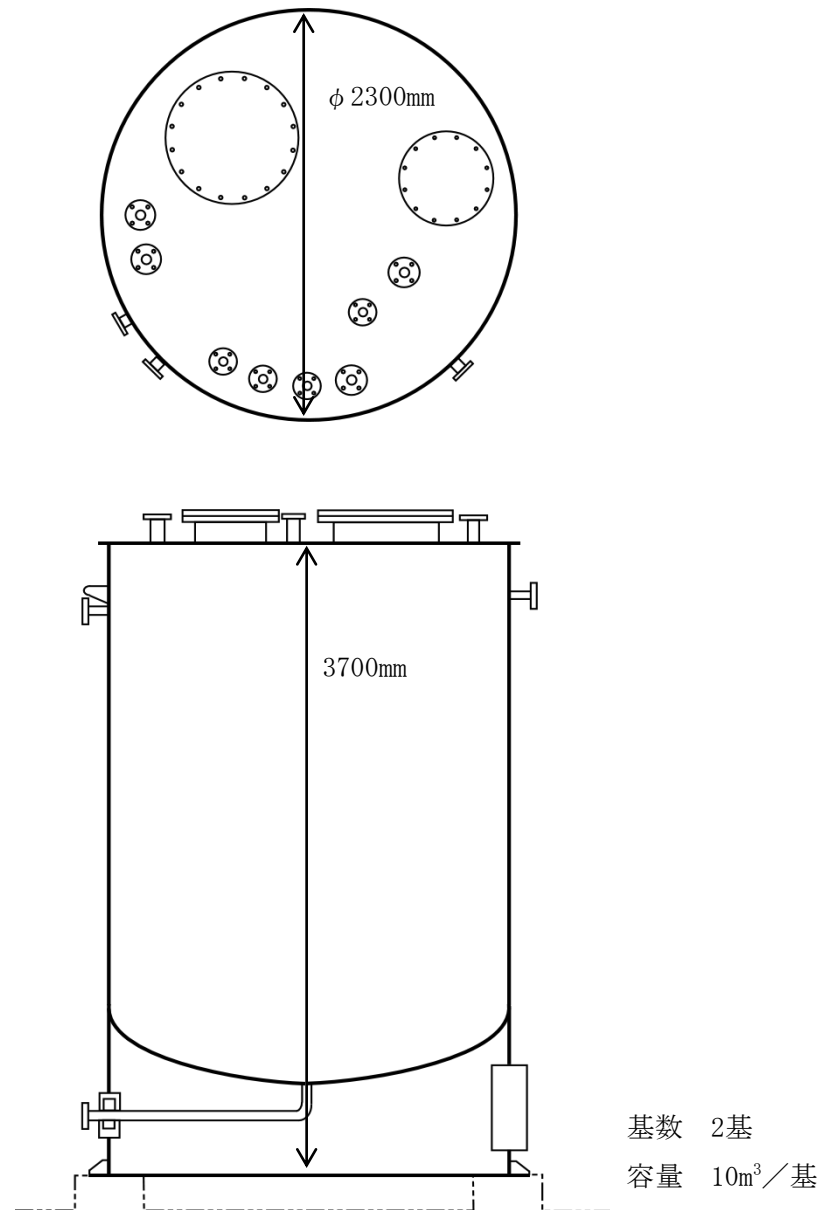
容量 30m<sup>3</sup>/基及び5m<sup>3</sup>/基



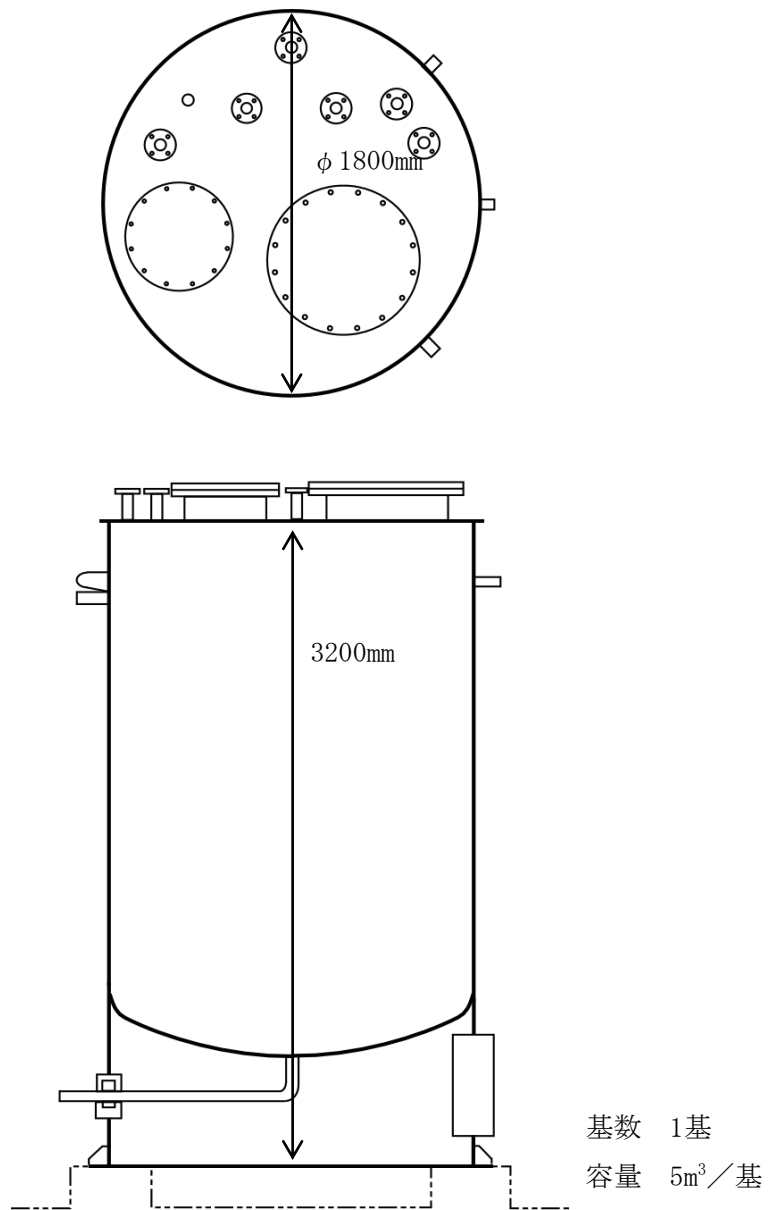
第3図 廃棄物処理建物液体廃棄物B受入タンクの構造概要



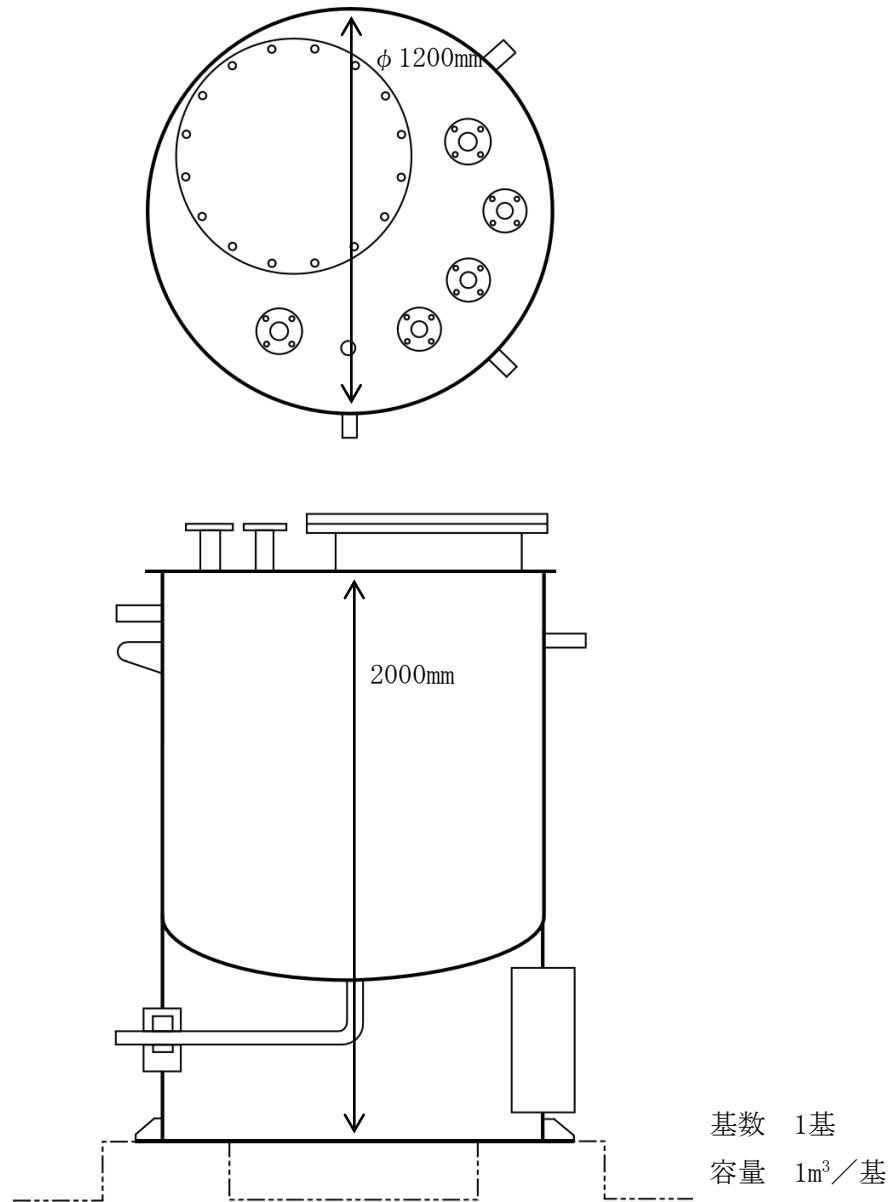
第4図 廃棄物処理建物廃液調整タンクの構造概要



第5図 廃棄物処理建物廃液移送タンクの構造概要



第6図 廃棄物処理建物濃縮液タンクの構造概要



第7図 廃棄物処理建物逆洗液タンクの構造概要

液体廃棄物Aタンク

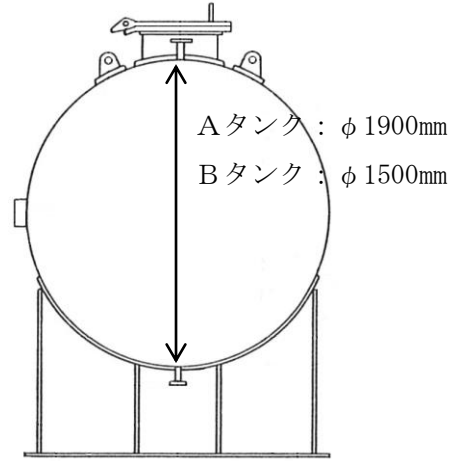
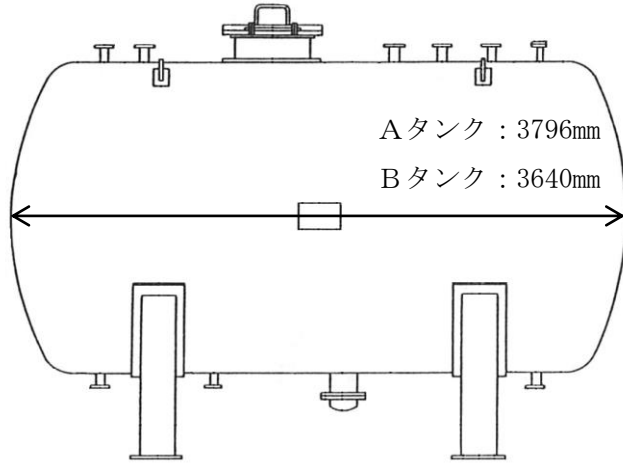
液体廃棄物Bタンク

基数 1基

基数 1基

容量 10m<sup>3</sup>/基

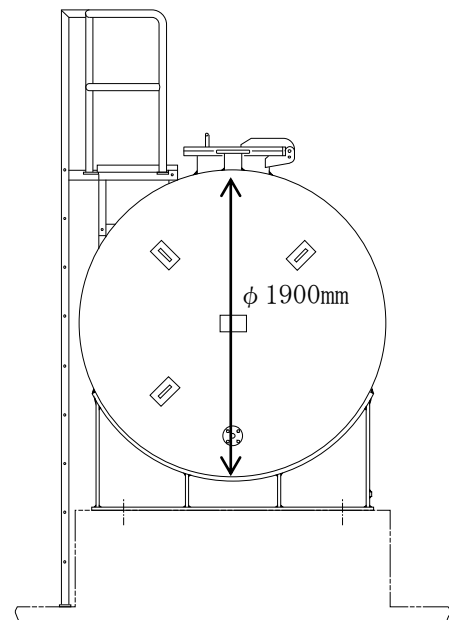
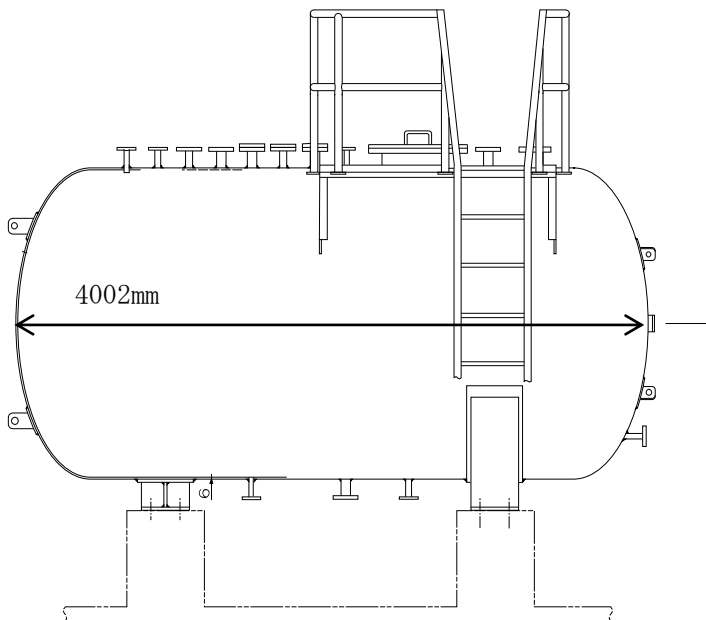
容量 5m<sup>3</sup>/基



第8図 原子炉附属建物液体廃棄物Aタンク及び液体廃棄物Bタンクの構造概要

基数 1基

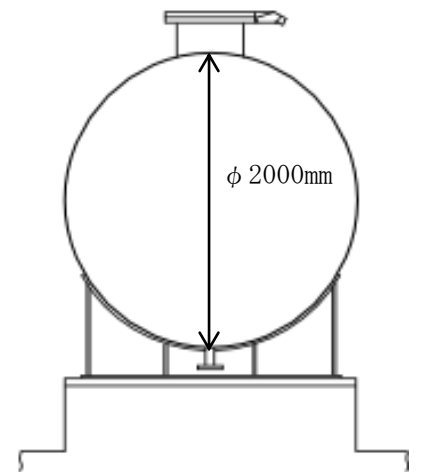
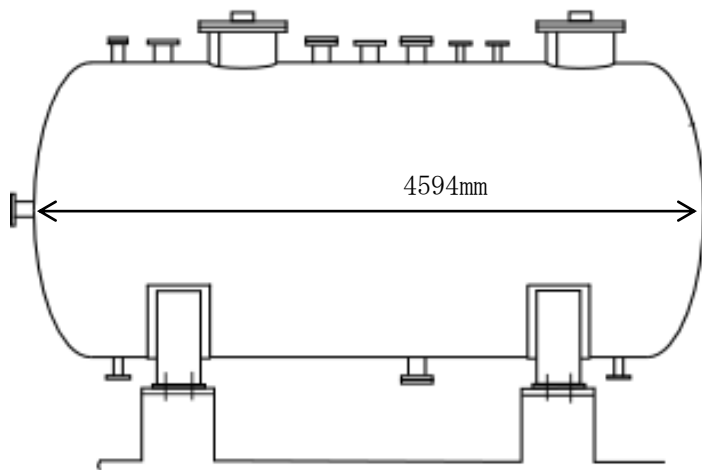
容量 10m<sup>3</sup>/基



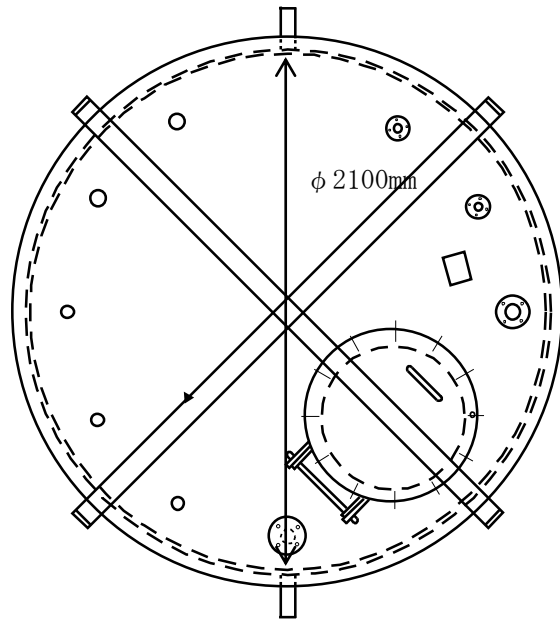
第9図 原子炉附属建物アルコール廃液タンクの構造概要



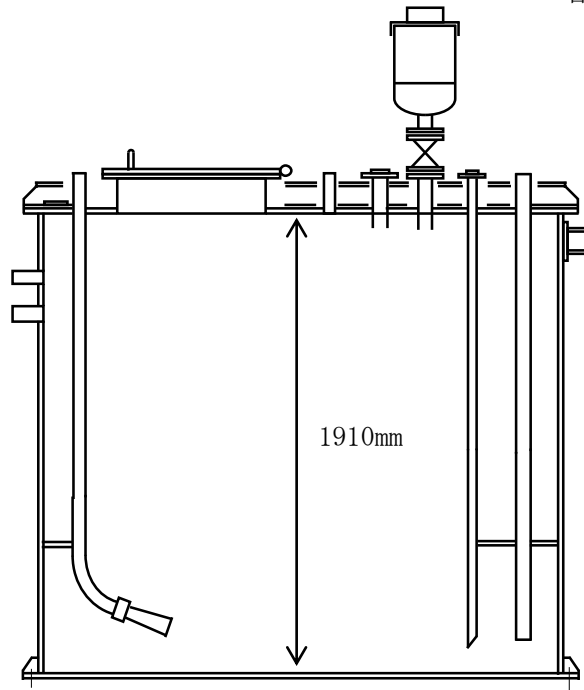
基数 2基  
容量 10m<sup>3</sup>/基



第 10 図 第一使用済燃料貯蔵建物液体廃棄物 A タンクの構造概要



基数 2基  
 容量 5m<sup>3</sup>/基



第 11 図 第二使用済燃料貯蔵建物液体廃棄物 A タンクの構造概要

液体廃棄物Aタンク

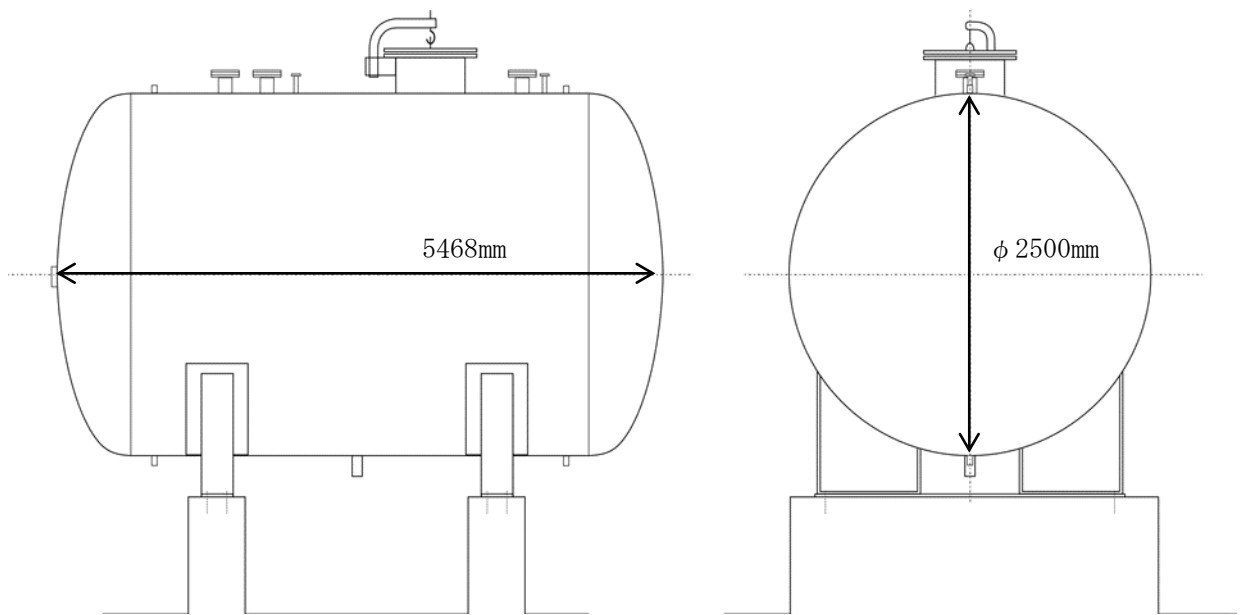
基数 1基

容量 20m<sup>3</sup>/基

液体廃棄物Bタンク

基数 1基

容量 20m<sup>3</sup>/基



第 12 図 メンテナンス建物液体廃棄物Aタンク及び液体廃棄物Bタンクの構造概要

液体廃棄物処理設備における  
放射性液体廃棄物の漏えいの検出及び拡大防止措置

## 1. 放射性液体廃棄物の漏えいの検出

液体廃棄物処理設備のタンクに設置した水位計に、警報機能を設け、下限値を下回った場合に、中央制御室等に警報を発するものとする。また、廃棄物処理建物に設置する液体廃棄物処理設備（蒸発濃縮処理装置を除く）にあつては、漏えいした放射性液体廃棄物が、床ドレンを介して、ドレンサンプタンクに集水される構造とし、ディスプレイサ式の水位計により、漏えいを検出できるものとする。

## 2. 放射性液体廃棄物の漏えいの拡大防止措置

液体廃棄物処理設備を設ける建物の床及び壁面にはエポキシ樹脂塗装を施し、放射性液体廃棄物が漏えいし難い構造とする。また、液体廃棄物処理設備の周辺にせきを設け、放射性液体廃棄物の漏えいの拡大防止対策を講じる（下表参照）。

主要な廃液タンク等	せき材質	せき内容積
廃棄物処理建物		
蒸発濃縮処理装置（蒸発缶：0.4m <sup>3</sup> ×1）	鉄筋コンクリート	約 1.8m <sup>3</sup>
液体廃棄物A受入タンク（10m <sup>3</sup> ×2）	鉄筋コンクリート	約 15m <sup>3</sup>
液体廃棄物B受入タンク（30m <sup>3</sup> ×1／5m <sup>3</sup> ×1）	鉄筋コンクリート	約 9.6m <sup>3</sup> *1／約 9.6m <sup>3</sup>
廃液調整タンク（5m <sup>3</sup> ×2）	鉄筋コンクリート	約 7.5m <sup>3</sup>
廃液移送タンク（10m <sup>3</sup> ×2）	鉄筋コンクリート	約 15m <sup>3</sup>
濃縮液タンク（5m <sup>3</sup> ×1）	鉄筋コンクリート	約 6.8m <sup>3</sup> （ピット容積含む）
逆洗液タンク（1m <sup>3</sup> ×1）	鉄筋コンクリート	約 1.5m <sup>3</sup>
原子炉附属建物		
液体廃棄物Aタンク（10m <sup>3</sup> ×1）	鉄筋コンクリート	約 9.9m <sup>3</sup> *2
液体廃棄物Bタンク（5m <sup>3</sup> ×1）	鉄筋コンクリート	
アルコール廃液タンク（10m <sup>3</sup> ×1）	鉄筋コンクリート	約 11m <sup>3</sup>
第一使用済燃料貯蔵建物		
液体廃棄物Aタンク（10m <sup>3</sup> ×2）	鉄筋コンクリート	約 18m <sup>3</sup>
第二使用済燃料貯蔵建物		
液体廃棄物Aタンク（5m <sup>3</sup> ×2）	鉄筋コンクリート	約 17m <sup>3</sup>
メンテナンス建物		
液体廃棄物Aタンク（20m <sup>3</sup> ×1）	鉄筋コンクリート ステンレス鋼	約 20m <sup>3</sup>
液体廃棄物Bタンク（20m <sup>3</sup> ×1）	鉄筋コンクリート ステンレス鋼	

\*1： 漏えいした放射性液体廃棄物は、床ドレンを介して、ドレンサンプタンクに集水。ドレンサンプタンクにおけるディスプレイサ式の水位計により、漏えいを早期に検出。運転員等による応急措置により、漏えいの拡大を防止。

\*2： 水位計の上限設定より、運用管理において、タンク内の放射性液体廃棄物は、せき内容積を下回るため、漏えいした放射性液体廃棄物のせき外への拡大防止が可能。