

資料1-1

Doc. No. L5-95LC203 R7

# 発電用原子炉施設に係る特定機器の 設計の型式証明申請[MSF-28P型] 設置許可基準規則への適合性について

2023. 9.25

三菱重工業株式会社

枠囲いの内容は商業機密のため、非公開とします。

# 目次

1. 特定機器(MSF-28P型)の概要	…2
2. 収納物の収納条件	…5
3. MSF-28P型を使用することができる範囲又は条件	…7
4. 設置許可基準規則への適合性(概要)	…9
5. 設置許可基準規則への適合性(第4条)	…11
6. 設置許可基準規則への適合性(第5条)	…23
7. 設置許可基準規則への適合性(第6条)	…30
8. 設置許可基準規則への適合性(第16条)	…36

# 1. 特定機器(MSF-28P型)の概要

- 特定機器の名称及び型式 : MSF-28P型
- 最大貯蔵能力 (特定兼用キャスク1基当たり)
  - PWR使用済燃料集合体 : 28体
  - 最大崩壊熱量 : 15.7kW
- 貯蔵する使用済燃料の種類 : PWR使用済燃料集合体(ウラン燃料)<sup>(注1)</sup>  
 使用済燃料の種類の詳細、最高燃焼度及び冷却期間を  
 下表に示す。

	種類 <sup>(注2)</sup>	最高燃焼度	冷却期間
a.	17×17燃料	48,000MWd/t型 (A型)	48,000MWd/t以下
b.		48,000MWd/t型 (B型)	48,000MWd/t以下
c.		39,000MWd/t型 (A型)	39,000MWd/t以下
d.		39,000MWd/t型 (B型)	39,000MWd/t以下
e.	15×15燃料	48,000MWd/t型 (A型)	48,000MWd/t以下
f.		48,000MWd/t型 (B型)	48,000MWd/t以下
g.		39,000MWd/t型 (A型)	39,000MWd/t以下
h.		39,000MWd/t型 (B型)	39,000MWd/t以下

(注1)使用済燃料を収納するに当たり、使用済燃料集合体の燃焼度及び冷却期間に応じて収納位置が制限される。

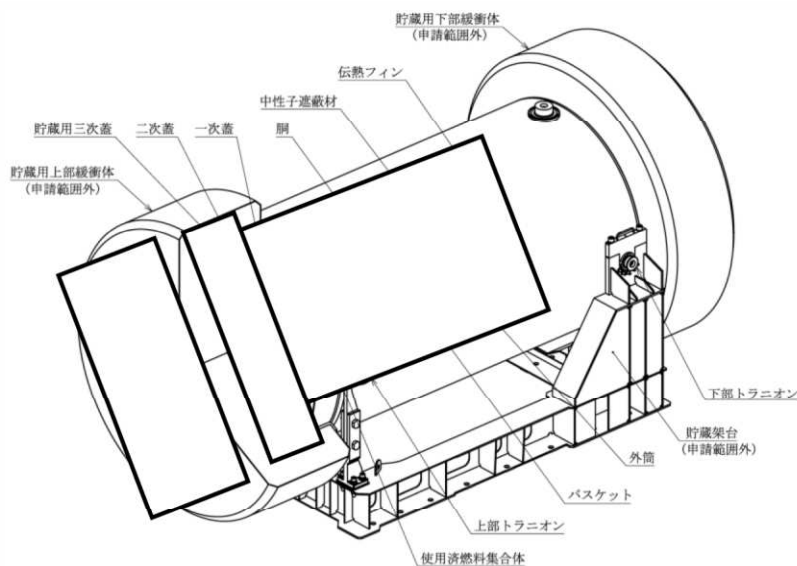
また、使用済燃料集合体は、バーナブルポイズン集合体を挿入した状態で収納する場合がある。

(注2)17×17燃料と15×15燃料は混載しないが、48,000MWd/t型と39,000MWd/t型、及びA型とB型は区別なく混載可能である。

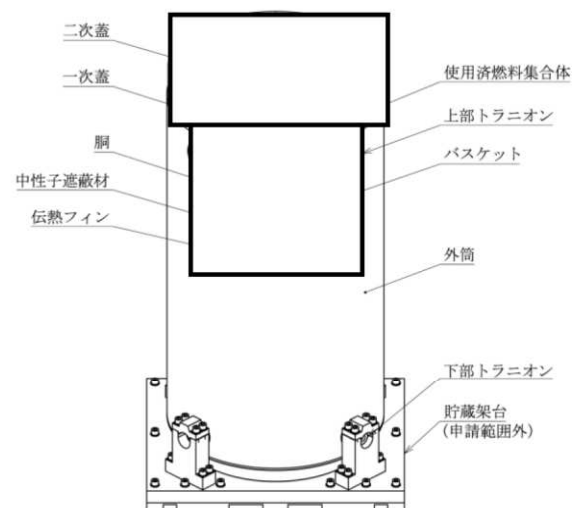
# 1. 特定機器(MSF-28P型)の概要

## ● MSF-28P型の設計方針

- 蓋部が金属部へ衝突しない設置方法(横置き)又は基礎等に固定する設置方法(たて置き)で貯蔵し、安全機能(臨界防止機能、遮蔽機能、除熱機能、閉じ込め機能)を有するように設計し、自然現象(地震、津波、竜巻)に対して安全機能を維持できる設計とする。
- MSF-28P型の構成部材について、設計貯蔵期間中の経年変化に対して十分な信頼性を有する材料を選択し、その必要とされる強度及び性能を維持することで、使用済燃料の健全性を確保する設計とする。



蓋部が金属部へ衝突しない設置方法(横置き)



基礎等に固定する設置方法(たて置き)

MSF-28P型の概要図



# 1. 特定機器(MSF-28P型)の概要

- 発電用原子炉施設に係る特定機器の設計の型式証明変更申請(原規規発第2206025号 令和4年6月2日型式証明の変更の承認)(MSF-24P(S)型)との仕様・構造の差異を下表に示す。
- MSF-28P型は、MSF-24P(S)型を基に設計したキャスクであり、構造・材質は同等である。

項目	仕様(貯蔵時)		差異の理由等		
	MSF-28P型	先行キャスク(MSF-24P(S)型)			
種類	鍛造キャスク(鋼 - レジン遮蔽体タイプ)	左記と同じ	—		
貯蔵姿勢	横置き、たて置き	左記と同じ	—		
容量	<b>28体</b> (PWR使用済燃料集合体)	<b>24体</b> (PWR使用済燃料集合体)	収納体数増加		
全質量	<b>122ton</b> (横置き) <b>118ton</b> (たて置き)	<b>120ton</b> (横置き) <b>117ton</b> (たて置き)	収納体数増加に伴うキャスク形状の差異		
寸法	全長:5.2m、外径: <b>2.7m</b>	全長:5.2m、外径: <b>2.6m</b>			
最大崩壊熱量	<b>15.7 kW/基</b>	<b>15.8 kW/基</b>	収納燃料の仕様による差異		
収納燃料 (燃焼度と冷却期間)	48000MWd/t燃料:48000MWd/t以下、 <b>20年以上</b> 39000MWd/t燃料:39000MWd/t以下、 <b>20年以上</b>	48000MWd/t燃料:48000MWd/t以下、 <b>15年以上</b> 39000MWd/t燃料:39000MWd/t以下、 <b>15年以上</b>			
設計貯蔵期間	60年	左記と同じ	—		
主要材質	本体及び蓋部	胴、一次蓋、二次蓋	炭素鋼	左記と同じ	—
		貯蔵用三次蓋	炭素鋼		
		外筒	炭素鋼		
		トラニオン	析出硬化系ステンレス鋼		
		中性子遮蔽材	レジン		
		伝熱フィン	銅		
		蓋ボルト	ニッケルクロムモリブデン鋼		
	バスケット	バスケットプレート	アルミニウム合金 (MB-A3004-H112)		
		中性子吸収材	ほう素添加アルミニウム合金		
シール材	金属ガスケット	左記と同じ	—		
閉じ込め監視	圧力センサによる蓋間(一次二次蓋間)圧力監視	左記と同じ	—		

## 2. 収納物の収納条件

### ● 収納条件(17×17燃料)

- MSF-28P型は、特定兼用キャスク表面及び表面から1m離れた位置の線量当量率を基準値以下に維持しつつ、長期間冷却された使用済燃料を効率良く収納できるよう領域を分けて収納条件を設定している。
- 17×17燃料の48000MWd/t型(A型、B型)、39000MWd/t型(A型、B型)について、下表に示す制限を満足する燃料を収納可能である。
- 17×17燃料と15×15燃料は混載しないが、48,000MWd/t型と39,000MWd/t型、及びA型とB型は区別なく混載可能である。

種類	PWR使用済燃料:17×17燃料	
型式	48,000MWd/t型	39,000MWd/t型
初期濃縮度(wt%以下)	4.2	3.7
最高燃焼度(MWd/t以下)	48,000	39,000

領域	燃料集合体の型式	48,000MWd/t型		39,000MWd/t型	
		最高燃焼度(MWd/t以下)	冷却期間(年以上)	最高燃焼度(MWd/t以下)	冷却期間(年以上)
			A型		B型



[燃料の収納配置図<sup>(注2)</sup>]

(注2) 図の赤枠内の格子には、バーナブルポイズン集合体を挿入した燃料集合体を収納することができる。

＜バーナブルポイズン集合体の仕様＞

照射期間

冷却期間

## 2. 収納物の収納条件

### ● 収納条件(15×15燃料)

- MSF-28P型は、特定兼用キャスク表面及び表面から1m離れた位置の線量当量率を基準値以下に維持しつつ、長期間冷却された使用済燃料を効率良く収納できるよう領域を分けて収納条件を設定している。
- 15×15燃料の48000MWd/t型(A型、B型)、39000MWd/t型(A型、B型)について、下表に示す制限を満足する燃料を収納可能である。
- 17×17燃料と15×15燃料は混載しないが、48,000MWd/t型と39,000MWd/t型、及びA型とB型は区別なく混載可能である。

種類	PWR使用済燃料: 15×15燃料	
型式	48,000MWd/t型	39,000MWd/t型
初期濃縮度(wt%以下)	4.1	3.5
最高燃焼度(MWd/t以下)	48,000	39,000

領域	燃料集合体の型式		48,000MWd/t型		39,000MWd/t型	
	最高燃焼度(MWd/t以下)	冷却期間(年以上)		最高燃焼度(MWd/t以下)	冷却期間(年以上)	
		A型	B型		A型	B型



[燃料の収納配置図<sup>(注2)</sup>]

(注2) 図の赤枠内の格子には、バーナブルポイズン集合体を挿入した燃料集合体を収納することができる。

＜バーナブルポイズン集合体の仕様＞

照射期間

冷却期間



### 3. MSF-28P型を使用することができる範囲又は条件

#### ● MSF-28P型を使用することができる発電用原子炉施設の範囲

- 以下に示す条件により設計された特定兼用キャスクを使用することができる貯蔵施設であること。
- MSF-28P型を使用することができる発電用原子炉施設の範囲は、先行キャスク(MSF-24P(S)型)に対して、貯蔵場所を貯蔵建屋内に限定したことを除き、他条件は同一である。

項目	MSF-28P型	MSF-24P(S)型
特定兼用キャスクの設計貯蔵期間	60年以下	左記と同じ
特定兼用キャスクの貯蔵場所	貯蔵建屋内	貯蔵建屋内又は屋外
特定兼用キャスクの貯蔵姿勢	蓋部が金属部へ衝突しない設置方法(横置き) 基礎等に固定する設置方法(たて置き)	左記と同じ
特定兼用キャスクの設置方式	貯蔵架台上に設置	
特定兼用キャスクの固定方式	トラニオン固定	
特定兼用キャスクの線量当量率	表面: 2mSv/h以下 表面から1m位置: 100 μSv/h以下	
貯蔵状態における特定兼用キャスク周囲温度	最低温度: -20°C[横置き・たて置き] 最高温度: 45°C[横置き(貯蔵建屋内貯蔵)] 最高温度: 50°C[たて置き(貯蔵建屋内貯蔵)] —	
貯蔵状態における貯蔵建屋壁面温度	最高温度: 65°C	左記と同じ
地震力	加速度 水平2300Gal及び鉛直1600Gal 又は 速度 水平2m/s及び鉛直1.4m/s	
津波荷重の算出条件	浸水深: 10m、流速: 20m/s、漂流物質量: 100t	
竜巻荷重の算出条件	風速: 100m/s、設計飛来物: 申請書本文第1表	



### 3. MSF-28P型を使用することができる範囲又は条件

#### ● MSF-28P型を使用することができる発電用原子炉施設の条件

➤ MSF-28P型を使用することができる発電用原子炉施設の範囲は、先行キャスク(MSF-24P(S)型)と同一である。

項目	MSF-28P型	MSF-24P型
共通事項	<p>①蓋部が金属部へ衝突しない設置方法(横置き)の場合            供用状態Dの事象に対して、貯蔵用緩衝体は、特定兼用キャスクの安全機能を担保する部材が許容基準を満足するために必要な緩衝性能を有すること。</p> <p>②基礎等に固定する設置方法(たて置き)の場合            特定兼用キャスクの設置場所の地盤は特定兼用キャスクを十分に支持することができる地盤であること。</p>	左記と同じ
使用済燃料収納時の措置	<p>臨界防止機能に関する評価で考慮した因子についての条件又は範囲を逸脱しないような措置、並びに、遮蔽機能及び除熱機能に関する評価で考慮した使用済燃料集合体の燃焼度及び冷却期間に応じた使用済燃料集合体の配置の条件又は範囲を逸脱しないような措置が講じられること。</p>	
遮蔽	<p>貯蔵建屋の損傷によりその遮蔽機能が著しく低下した場合においても、工場等周辺の実効線量は周辺監視区域外における線量限度を超えないこと。</p>	
除熱	<p>貯蔵建屋は、特定兼用キャスクの除熱機能を阻害しない設計であること。また、貯蔵建屋の給排気口は、積雪等により閉塞しない設計であること。</p> <p>特定兼用キャスク周囲温度及び貯蔵建屋壁面温度が、前頁に示した最高温度以下であること。さらに、貯蔵建屋内の周囲温度が異常に上昇しないことを監視できること。</p>	
閉じ込め	<p>万一の閉じ込め機能の異常に対する修復性の考慮がなされていること。</p>	
波及的影響	<p>地震時に貯蔵施設における周辺施設等からの波及的影響により、特定兼用キャスクの安全機能が損なわれないこと。</p>	
竜巻	<p>設計竜巻により特定兼用キャスクに衝突し得る設計飛来物の条件が、申請書本文第1表に示す設計飛来物の条件に包絡されていること。</p>	
その他	<p>設計及び工事の計画の認可の申請までに輸送容器の設計に関する原子力規制委員会の承認を受けること。</p>	

## 4. 設置許可基準規則への適合性(概要)

### ● 設置許可基準規則での要求事項に対する評価項目概要

設置許可基準規則第四条～第六条、第十六条への適合性を示す。

設置許可基準規則		特定兼用キャスクの安全機能				構造強度	長期健全性
		臨界防止	遮蔽	除熱	閉じ込め		
第四条	地震による損傷の防止	—	—	—	—	◎	—
第五条	津波による損傷の防止	—	—	—	—	◎	—
第六条	外部からの衝撃による損傷の防止(竜巻)	—	—	—	—	◎	—
第七条～十五条							
第十六条	燃料体等の取扱施設及び貯蔵施設	◎	◎	◎	◎	—	◎
第十七条～三十六条							

(注)◎:審査説明事項、:申請の範囲外

# 4. 設置許可基準規則への適合性(概要)

## ● 設置許可基準規則適合性説明に係る安全評価方法

- MSF-28P型と先行キャスク(MSF-24P(S)型)における規則適合性説明の安全評価方法の差異は下表のとおり。
- 本申請の地震、津波、竜巻、臨界防止、遮蔽、除熱、閉じ込め、長期健全性に係る安全評価方法及び解析コードは、先行キャスク(MSF-24P(S)型)と同じである。

設置許可基準規則	項目	MSF-28P型		先行キャスク (MSF-24P(S)型)
		安全評価説明事項(摘要)	安全評価方法・解析コード	
4条	地震	告示地震力による地震力に対してその安全性が損なわれるおそれがないことを、構造強度評価(応力評価)により示す。	応力評価式 <sup>(注1)</sup>	左記と同じ
5条	津波	告示津波による津波荷重に対してその安全性が損なわれるおそれがないことを、構造強度評価(応力評価)により示す。		
6条	竜巻	告示竜巻による竜巻荷重に対してその安全性が損なわれるおそれがないことを、構造強度評価(応力評価)により示す。		
16条	臨界防止	乾燥状態及び冠水状態における臨界評価により、中性子実効増倍率は0.95を下回ることから臨界に達するおそれがないことを示す。	SCALE6.2.1(KENO-VI)	左記と同じ
	遮蔽	使用済燃料を線源とした遮蔽評価により、通常貯蔵時の特定兼用キャスク表面の線量当量率が2mSv/h以下、及び表面から1m離れた位置における線量当量率が100μSv/h以下となることを示す。	・線源強度:ORIGEN2 ・線量当量率:MCNP5	・線源強度:左記と同じ ・線量当量率:MCNP5 <b>DOT3.5</b>
	除熱	使用済燃料を熱源とした除熱評価により、貯蔵状態の燃料被覆管及び特定兼用キャスクの構成部材の温度が健全性を維持できる温度以下となることから崩壊熱を適切に除去できることを示す。	・崩壊熱量:ORIGEN2 ・温度:ABAQUS	左記と同じ
	閉じ込め	金属ガasketの漏えい率が設計貯蔵期間中に特定兼用キャスク内部を負圧に維持できる性能(基準漏えい率)以上であることから放射性物質を適切に閉じ込めることを示す。	閉じ込め評価式	左記と同じ
	長期健全性	使用環境における温度、放射線照射、腐食に係る長期健全性評価により、適切な材料・構造であること、及び使用済燃料被覆管の著しい腐食又は変形を防止できることを示す。	文献・試験データによる確認	左記と同じ

(注1)構造強度評価における許容応力はJSME金属キャスク構造規格を準拠。



# 5. 設置許可基準規則への適合性(第4条)

## ● 設置許可基準規則の要件に対する適合性の概要(まとめ:蓋部が金属部へ衝突しない設置方法[横置き])

設置許可基準規則		要件	設置許可基準規則の解釈 別記4 第4条第2項	設計方針	設計方針の妥当性 (安全評価結果)
要求項目					
条・項	事項				
第6項	兼用キャスクの地震力に対する安全機能維持	<p>兼用キャスクは、次のいずれかの地震力に対して安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならぬ。</p> <p>一 兼用キャスクが地震力により安全機能を損なうかどうかをその設置される位置のいかんにかかわらず判断するために用いる合理的な地震力として原子力規制委員会が別に定めるもの</p> <p>二 基準地震動による地震力</p>	<p>「安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならぬ」ことを満たすために、兼用キャスクの設計に当たっては、以下の方針によること。</p> <p>一 第6項地震力に対して、その安全機能が損なわれるおそれがないものであること。ただし、(中略)、輸送荷姿以外の兼用キャスクを基礎等に固定せず、かつ、緩衝体の装着等により兼用キャスク蓋部が金属部へ衝突しない方法により設置する場合は、第6項地震力による兼用キャスク蓋部の金属部への衝突に対してその安全機能が損なわれるおそれがないものとする。</p> <p>二 兼用キャスクについては、自重その他の貯蔵時に想定される荷重と第6項地震力を組み合わせた荷重条件に対して、当該兼用キャスクに要求される機能を保持すること。また、上記により求められる荷重により塑性ひずみが生じる場合であっても、その量が小さなレベルに留まって破断延性限界に十分な余裕を有し、当該兼用キャスクに要求される機能に影響を及ぼさないこと。ただし、兼用キャスクの閉じ込め機能を担保する部位は、上記の荷重条件に対しておおむね弾性状態に留まる範囲で耐えること。</p> <p>三 (略)</p>	<p>MSF-28P型は、貯蔵用緩衝体の装着により、兼用キャスクが地震力により安全機能を損なうかどうかをその設置される位置のいかんにかかわらず判断するために用いる合理的な地震力として原子力規制委員会が別に定める地震力によって特定兼用キャスク蓋部が金属部へ衝突することに対して、その安全機能が損なわれるおそれがない、蓋部が金属部へ衝突しない方法で設置する設計とする。</p> <p>MSF-28P型は、自重その他の貯蔵時に想定される荷重と兼用キャスクが地震力により安全機能を損なうかどうかをその設置される位置のいかんにかかわらず判断するために用いる合理的な地震力として原子力規制委員会が別に定める地震力を組み合わせた荷重条件に対して、特定兼用キャスクの安全機能を担保する部位のうち、閉じ込め機能を担保する部位は、おおむね弾性状態に留まるようにし、臨界防止機能を担保するバスケットプレートは、弾性状態に留まるように設計する。その他の部位については、塑性ひずみが生じる場合であっても、破断延性限界に十分な余裕を有し、特定兼用キャスクの安全機能が維持される設計とする。</p>	<p>・兼用キャスク告示で定める加速度による地震力に対する構造健全性評価により、安全機能を担保する構成部位の構造健全性が維持されるため、地震力作用時に特定兼用キャスクの安全機能は維持される。</p>

(注) 上表に記載していない要件は、型式証明申請の範囲外である。



# 5. 設置許可基準規則への適合性(第4条)

## ● 設置許可基準規則の要件に対する適合性の概要(まとめ:基礎等に固定する設置方法[たて置き])

設置許可基準規則		要件	設置許可基準規則の解釈 別記4 第4条第2項	設計方針	設計方針の妥当性 (安全評価結果)
要求項目					
条・項	事項				
第6項	兼用キャスクの地震力に対する安全機能維持	<p>兼用キャスクは、次のいずれかの地震力に対して安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならない。</p> <p>一 兼用キャスクが地震力により安全機能を損なうかどうかをその設置される位置のいかんにかかわらず判断するために用いる合理的な地震力として原子力規制委員会が別に定めるもの</p> <p>二 基準地震動による地震力</p>	<p>「安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならない」ことを満たすために、兼用キャスクの設計に当たっては、以下の方針によること。</p> <p>一 第6項地震力に対して、その安全機能が損なわれるおそれがないものであること。ただし、(中略)、輸送荷姿以外の兼用キャスクを基礎等に固定せず、かつ、緩衝体の装着等により兼用キャスク蓋部が金属部へ衝突しない方法により設置する場合は、第6項地震力による兼用キャスク蓋部の金属部への衝突に対してその安全機能が損なわれるおそれがないものとする。</p> <p>二 兼用キャスクについては、自重その他の貯蔵時に想定される荷重と第6項地震力を組み合わせた荷重条件に対して、当該兼用キャスクに要求される機能を保持すること。また、上記により求められる荷重により塑性ひずみが生じる場合であっても、その量が小さなレベルに留まって破断延性限界に十分な余裕を有し、当該兼用キャスクに要求される機能に影響を及ぼさないこと。ただし、兼用キャスクの閉じ込め機能を担保する部位は、上記の荷重条件に対しておおむね弾性状態に留まる範囲で耐えること。</p> <p>三 (略)</p>	<p>MSF-28P型は、地盤の十分な支持を想定して貯蔵架台等に固定された特定兼用キャスクを基礎等に固定し、かつ、その安全機能を損なわない、基礎等に固定する方法でたて置きに設置する設計とする。</p> <p>また、MSF-28P型は、自重その他の貯蔵時に想定される荷重と兼用キャスクが地震力により安全機能を損なうかどうかをその設置される位置のいかんにかかわらず判断するために用いる合理的な地震力として原子力規制委員会が別に定める地震力を組み合わせた荷重条件に対して、特定兼用キャスクの貯蔵架台等に固定する支持部(下部トラニオン)は、破断延性限界に十分な余裕を有することで、特定兼用キャスクが転倒せず、特定兼用キャスクの安全機能に影響を及ぼさない設計とする。</p> <p>さらに、上記の荷重条件に対して、特定兼用キャスクの安全機能を担保する部位のうち、閉じ込め機能を担保する部位は、おおむね弾性状態に留まるようにし、臨界防止機能を担保するバスケットプレートは、弾性状態に留まるように設計する。その他の部位については、塑性ひずみが生じる場合であっても、破断延性限界に十分な余裕を有し、特定兼用キャスクの安全機能が維持される設計とする。</p>	<p>・兼用キャスク告示で定める加速度による地震力に対する構造健全性評価により下部トラニオン及び安全機能を担保する構部位の構造健全性が維持される。したがって、特定兼用キャスクが転倒せず、特定兼用キャスクの安全機能に影響を及ぼさない。また、地震力作用時に特定兼用キャスクの安全機能は維持される。</p>

(注) 上表に記載していない要件は、型式証明申請の範囲外である。



## 5. 設置許可基準規則への適合性(第4条)

### 地震による損傷の防止(第四条第6項)

#### 《設計方針》

##### [安全設計に関する方針]

MSF-28P型は、兼用キャスク告示に定める地震力に対して安全機能が維持される設計とする

##### [発電用原子炉施設に及ぼす影響に関する方針]

MSF-28P型は、兼用キャスク告示に定める地震力に対して安全機能が維持される設計とするため、発電用原子炉施設の安全性に影響を及ぼさない。

#### 具体的な設計方針

- ✓ 兼用キャスク告示に定める地震力によって特定兼用キャスク蓋部が金属部へ衝突することに対してその安全機能が損なわれるおそれがない蓋部が金属部へ衝突しない設置方法で横置きに設置する設計、または、地盤の十分な支持を想定して貯蔵架台等に固定された特定兼用キャスクを基礎等に固定し、かつ、その安全機能を損なわない、基礎等に固定する方法でたて置きに設置する設計とする。
- ✓ 基礎等に固定する方法でたて置きに設置する場合、特定兼用キャスクの貯蔵架台等に固定する支持部(下部トラニオン)は、破断延性限界に十分な余裕を有することで、特定兼用キャスクが転倒せず、特定兼用キャスクの安全機能に影響を及ぼさない設計とする。
- ✓ 特定兼用キャスクの安全機能を担保する部位のうち、閉じ込め機能を担保する部位は、おおむね弾性状態に留まるようにし、臨界防止機能を担保するバスケットプレートは、弾性状態に留まるように設計する。その他の部位については、塑性ひずみが生じる場合であっても、破断延性限界に十分な余裕を有し、特定兼用キャスクの安全機能が維持される設計とする。

#### 設計方針の妥当性確認(安全評価)

- ✓ 兼用キャスク告示に定める地震力(加速度又は速度)に対する構造健全性評価により、トラニオン及び安全機能を担保する構成部位の構造健全性が維持されるため、地震力作用時に特定兼用キャスクの安全機能は維持される。

### ● 後段審査(設置(変更)許可)で別途確認される事項

- 地震時に貯蔵施設における周辺施設等からの波及的影響によりMSF-28P型の安全機能が損なわれないこと。

## 5. 設置許可基準規則への適合性(第4条)

### ● 審査ガイドの要求事項(1/2)

審査ガイド<sup>(注)</sup>の要求事項に対するMSF-28P型の設計への考慮を下表に示す。  
これらを考慮した設計方針の妥当性確認結果をP.16~22に示す。

項目	要求事項(確認内容)		設計における考慮
考慮する自然現象の設定方針	地震力	第6項地震力として①兼用キャスク告示で定める地震力又は②基準地震動による地震力を適用していること。	兼用キャスク告示で定める加速度(水平2300Gal、鉛直1600Gal)による地震力に対して特定兼用キャスクの安全機能が維持される設計とする。
基本方針	安全機能維持	兼用キャスクを基礎等に固定しない場合、兼用キャスク告示で定める加速度による地震力に対して安全機能が維持される設計であること。兼用キャスクを基礎等に固定する場合、兼用キャスク告示で定める加速度による地震力に対して安全機能が維持される設計であること。	(型式証明申請の範囲外)
	波及的影響及び周辺斜面の影響	周辺施設からの波及的影響によって、その安全機能を損なわないように設計すること。また、設置位置周辺の斜面が安全機能に影響を及ぼす可能性について判断すること。	
荷重及び荷重の組合せ	地震力以外の荷重	兼用キャスクに作用する地震力以外の荷重は安全上適切と認められる規格等に基づいて、貯蔵時に想定される荷重を考慮していること。	耐震性評価は、設計用地震力による荷重と地震力以外の荷重として、貯蔵施設での特定兼用キャスクの貯蔵時の状態に作用する荷重を組合せて実施している。
	荷重の組み合わせ	耐震性評価を行う際、JEAG等の安全上適切と認められる規格等を参考に、兼用キャスクの設置方法に応じて、兼用キャスクに作用する地震力と地震力以外の荷重を適切に組み合わせていること。	
	転倒等	転倒等を想定する場合は、転倒等による荷重と同時に想定されるその他の荷重とを組み合わせた評価を行っていること。	(型式証明申請の範囲外)

(注)「原子力発電所敷地内での輸送・貯蔵兼用乾式キャスクによる使用済燃料の貯蔵に関する審査ガイド」



# 5. 設置許可基準規則への適合性(第4条)

## ● 審査ガイドの要求事項(2/2)

項目	要求事項(確認内容)		設計における考慮
許容限界	兼用キャスクの許容限界は、安全上適切と認められる規格等に基づき設定すること。また、密封境界部がおおむね弾性範囲となる許容限界としていること。臨界防止機能をバスケットで担保している場合、バスケットが臨界防止上有意な変形を起こさない許容限界としていること。		許容限界は、金属キャスク構造規格の適用部材の分類に応じた供用状態Dの許容基準を適用している。金属キャスク構造規格における密封境界部の供用状態Dの許容応力は弾性範囲内である。臨界防止機能を担保するバスケットプレートは、弾性範囲内に留まることを確認している。
静的解析及び地震応答解析	解析モデル及び解析手法	静的解析又は地震応答解析に用いる解析モデル及び解析手法は、JEAG4601の規定を参考に設定していること。	耐震性評価は、静的震度(兼用キャスク告示で定める加速度)に基づき算定した地震力を使用し、静的解析により実施している。地震力は、水平地震力及び鉛直地震力を同時に不利な方向の組合せで作用させている。
	地震力の組合せ	静的解析において、兼用キャスク告示で定める地震力を用いる場合の水平地震力及び鉛直地震力については同時に不利な方向の組合せで作用させること。	
耐震性評価	応力評価等	<ul style="list-style-type: none"> <li>・兼用キャスクの耐震性を評価する上で必要な箇所を評価対象部位として選定し、安全上適切と認められる規格等の規定を参考に、当該評価対象部位の応力評価及び疲労評価を行っていること。</li> <li>・地震力とそれ以外の荷重を組み合わせ、その結果得られる応力等が前記許容限界を超えていないこと。</li> <li>・密封境界部以外の部位は、前記の荷重により塑性ひずみが生ずる場合であっても、その量が小さなレベルに留まって破断延性限界に対して十分な余裕を有すること。</li> <li>・兼用キャスクの臨界防止機能をバスケットで担保しており、兼用キャスクの転倒又は衝突、貯蔵建屋の天井の落下等によりバスケットに塑性変形が生ずる場合は、バスケットの形状及び使用済燃料の状態を考慮しても未臨界が維持されること。</li> </ul>	耐震性評価におけるMSF-28P型の安全機能の維持は、設計用地震力及び地震力以外の荷重に対して、特定兼用キャスクの構造強度の確保を基本とし、特定兼用キャスクに上記の荷重が作用した場合に特定兼用キャスクの安全機能を担保する部位に生じる応力等を前述の許容限界以下とすることで構造強度を確保する。応力評価等は、金属キャスク構造規格の供用状態Dの規定に基づいている。上記に基づく耐震性評価の結果、MSF-28P型の各部材が地震時に十分な構造強度を有しており、安全機能が維持されることを確認している。

(注)「原子力発電所敷地内での輸送・貯蔵兼用乾式キャスクによる使用済燃料の貯蔵に関する審査ガイド」



# 5. 設置許可基準規則への適合性(第4条)

## ● 地震力に対する安全評価について(1/2)

### (1) 地震力に対する安全評価の概要

特定兼用キャスクを支持するトランニオンの構造健全性評価に加え、特定兼用キャスクの安全機能を担保する構成部材として、閉じ込め機能を担う密封境界部(一次蓋密封シール部及び一次蓋ボルト)、臨界防止機能を担うバスケット(バスケットプレート)、遮蔽・除熱機能を担う外筒(ガンマ線遮蔽材で最も板厚が薄く、中性子遮蔽材を支持するとともに、除熱機能を担う伝熱フィンが取り付けられる部位)及び除熱機能を担う伝熱フィンを評価対象として機能維持評価を行った。評価は、金属キャスク構造規格を基に、地震力に加え、供用中に作用する荷重(圧力荷重・機械的荷重・熱荷重)を組み合わせ実施した。

評価対象	地震力	評価方法
トランニオン	兼用キャスク告示で定める加速度による地震力 <sup>(注1)</sup> ・水平2300Gal(23m/s <sup>2</sup> ) ・鉛直1600Gal(16m/s <sup>2</sup> )	地震時にトランニオン <sup>(注2)</sup> に生じる応力を応力評価式により算出し、金属キャスク構造規格の評価基準を満足することを示す。
密封境界部(一次蓋密封シール部・一次蓋ボルト)、 バスケット(バスケットプレート)、 外筒、伝熱フィン		地震時に密封境界部、バスケット、外筒及び伝熱フィンに生じる応力を応力評価式により評価する。また、一次蓋の横ずれ有無を横ずれ荷重評価式により評価する。密封境界部及びバスケットに生じる応力の許容限界は弾性範囲内とし、外筒及び伝熱フィンは破断しないことを確認する。

(注1)地震力は、静的震度(加速度)に基づき算定した地震力を使用する。また、地震力は、水平地震力及び鉛直地震力を同時に不利な方向の組合せで作用させる。  
(注2)MSF-28P型は、横置きで貯蔵する場合は上部トランニオン及び下部トランニオンにより貯蔵架台に固縛され、たて置きで貯蔵する場合は下部トランニオンにより貯蔵架台に固縛される。

### (2) トランニオンの構造健全性評価

- ▶ 地震時にトランニオンに生じる応力は、作用する荷重が大きくなる下部トランニオンを対象とし、応力評価式により算出した。
- ▶ トランニオンに生じる応力は、金属キャスク構造規格の評価基準を満足しており、トランニオンの構造健全性は維持される。

地震時のトランニオンの構造健全性評価結果<sup>(注1)</sup>

評価位置 <sup>(注2)</sup>		応力の種類	横置き時計算値(MPa)	たて置き時計算値(MPa)	評価基準(MPa)
トランニオン本体	断面A-A	応力強さ	182	232	591 (1.5f <sub>t</sub> *)
	断面B-B	応力強さ	222	284	591 (1.5f <sub>t</sub> *)
接続部		支圧	195	238	410 (1.5f <sub>p</sub> *)

(注1)各評価部位の応力のうち、評価基準に対する余裕が最も少ない結果を記載。  
(注2)評価位置は左図参照。

# 5. 設置許可基準規則への適合性(第4条)

## ● 地震力に対する安全評価について(2/2)

### (3) 密封境界部、バスケット、外筒及び伝熱フィンの機能維持評価

- ▶ 地震時に密封境界部(一次蓋密封シール部及び一次蓋ボルト)、バスケット(バスケットプレート)、外筒及び伝熱フィンに生じる応力は、供用中に作用する荷重(内圧・蓋ボルト締付力等)を考慮し、応力評価式により算出した。
- ▶ 地震時の一次蓋の横ずれ有無は、一次蓋に生じる慣性力と一次蓋ボルトの締付力による摩擦力の比較により評価した。
- ▶ 密封境界部、バスケット、外筒及び伝熱フィンに生じる応力は評価基準を満足する。また、地震時に一次蓋には横ずれが生じない。したがって、地震時において安全機能は維持される。

地震時の構成部材の応力評価結果(注1)

評価位置	応力の種類	横置き時計算値(MPa)	たて置き時計算値(MPa)	評価基準(MPa)
一次蓋密封シール部	$P_L + P_b$	29	29	185 ( $S_y$ )
一次蓋ボルト	$\sigma_m + \sigma_b$	356(注2)	346(注2)	910 ( $S_y$ )
バスケットプレート	$\sigma_c$	2	2	56 ( $S_y$ )
外筒	引張応力	25	25	243 ( $1.5f_t^*$ )
伝熱フィン	応力強さ	2	2	176 ( $S_u$ )

- (注1)各評価部位の応力のうち、評価基準に対する余裕が最も少ない結果を記載。  
 (注2)MSF-76B型と比較し応力が大きい理由は、一次蓋ボルト締付力の差異によるものである。

地震時の密封境界部の横ずれ評価結果(注1)

評価項目	計算値(N)	評価基準(N)(注2)
一次蓋の慣性力	$2.12 \times 10^5$	$1.62 \times 10^6$

- (注1)たて置き時に比べ厳しい条件となる横置き時の結果である。  
 (注2)評価基準は一次蓋ボルトの締付力による摩擦力である。

## ● 設計方針の妥当性

以上のとおり、地震時にトラニオンの構造健全性及び特定兼用キャスクの安全機能は維持される。したがって、MSF-28P型の地震に対する設計方針は妥当である。

一次蓋の応力評価位置



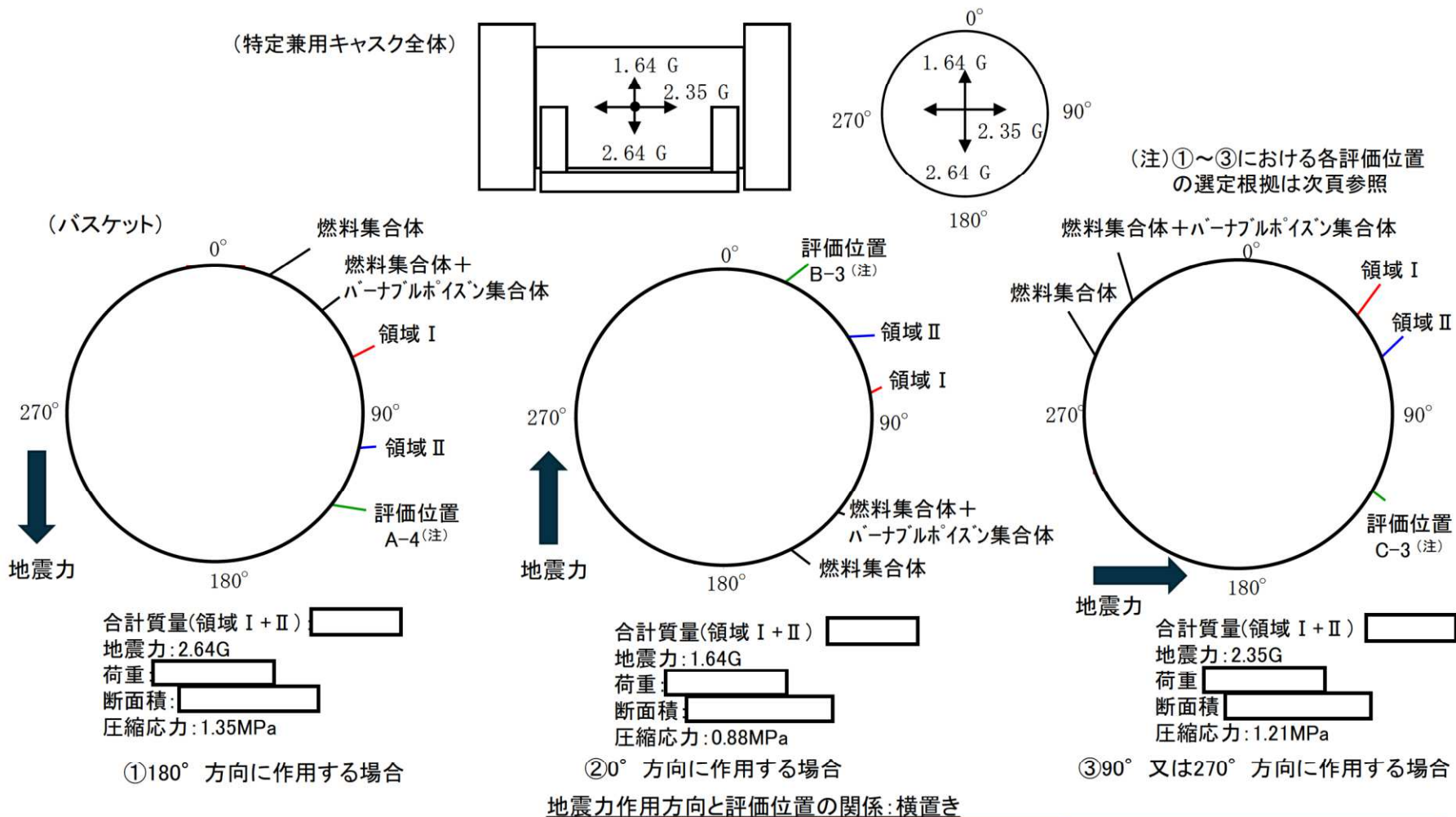
# 5. 設置許可基準規則への適合性(第4条)

## ● 地震力に対する安全評価について(補足)

地震力の作用方向とバスケットプレート(縦板)の評価位置の関係について

(1)蓋部が金属部へ衝突しない設置方法(横置き)

- バスケットの径方向に作用する地震力を基に、バスケットプレートに生じる応力が最大となる「①180° 方向に作用する場合の評価位置A-4」を評価対象としている。

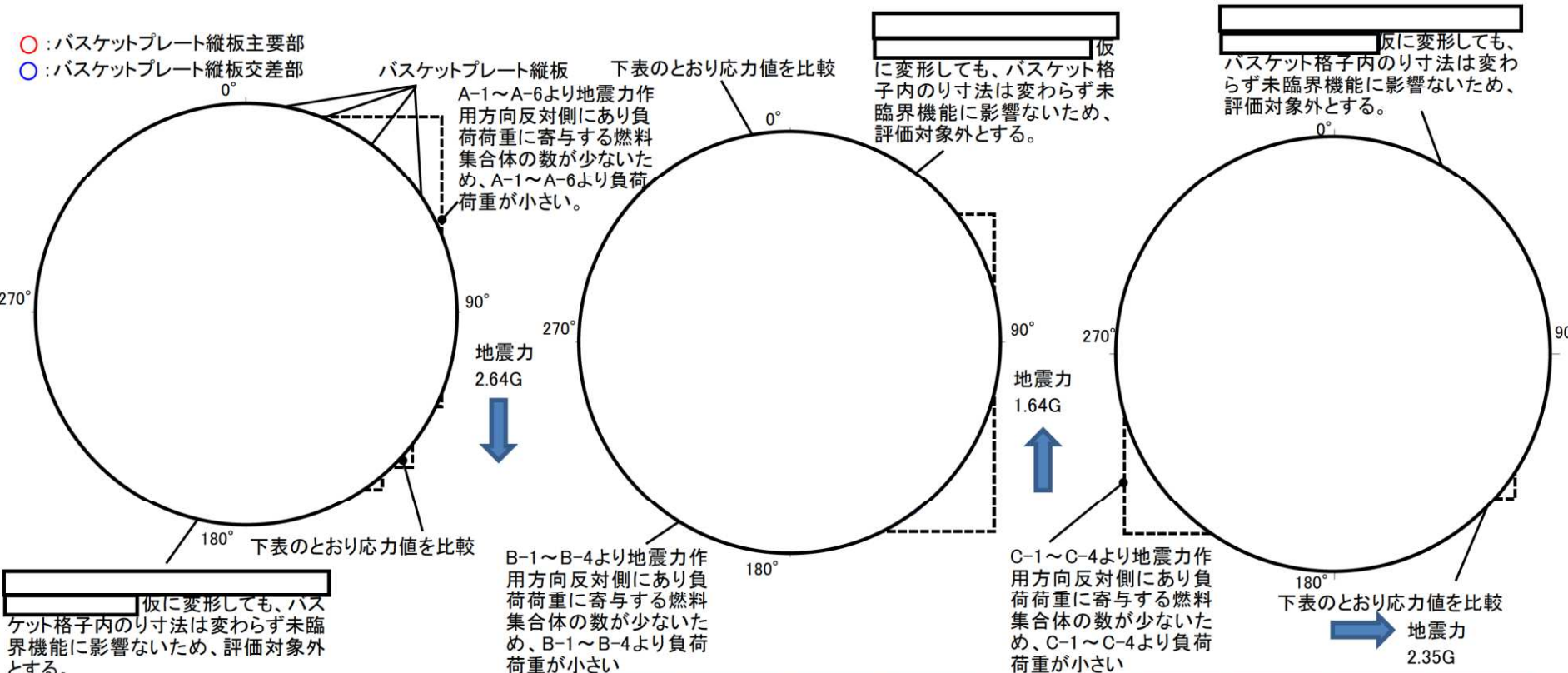


# 5. 設置許可基準規則への適合性(第4条)

## (1)蓋部が金属部へ衝突しない設置方法(横置き)

➤ ①～③の場合における各評価位置の選定根拠を以下に示す。

- : バケットプレート縦板主要部
- : バケットプレート縦板交差部



評価位置	応力 (MPa)	評価位置	応力 (MPa)
A-1	1.33	<b>A-4</b>	<b>1.35</b>
A-2	1.22	A-5	1.22
A-3	1.05	A-6	1.22

評価位置	応力 (MPa)	評価位置	応力 (MPa)
B-1	0.85	<b>B-3</b>	<b>0.88</b>
B-2	0.84	B-4	0.87

評価位置	応力 (MPa)	評価位置	応力 (MPa)
C-1	1.18	<b>C-3</b>	<b>1.21</b>
C-2	1.13	C-4	1.18

①180° 方向に作用する場合

②0° 方向に作用する場合

③90° 又は270° 方向に作用する場合



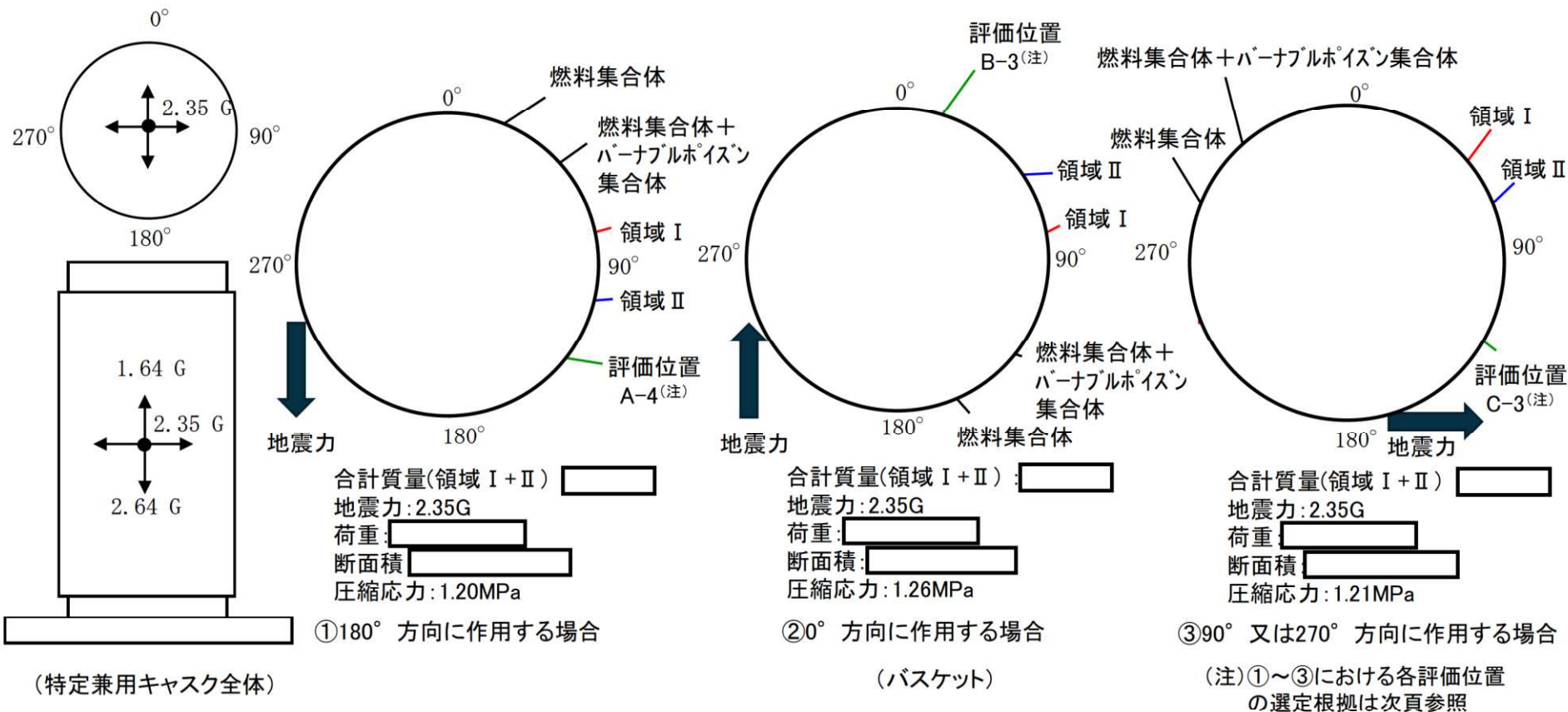
# 5. 設置許可基準規則への適合性(第4条)

## ● 地震力に対する安全評価について(補足)

地震力の作用方向とバスケットプレート(縦板)の評価位置の関係について

(2)基礎等に固定する設置方法(たて置き)

- バスケットの径方向に作用する地震力を基に、バスケットプレートに生じる応力が最大となる「②0° 方向に作用する場合の評価位置B-3」を評価対象としている。



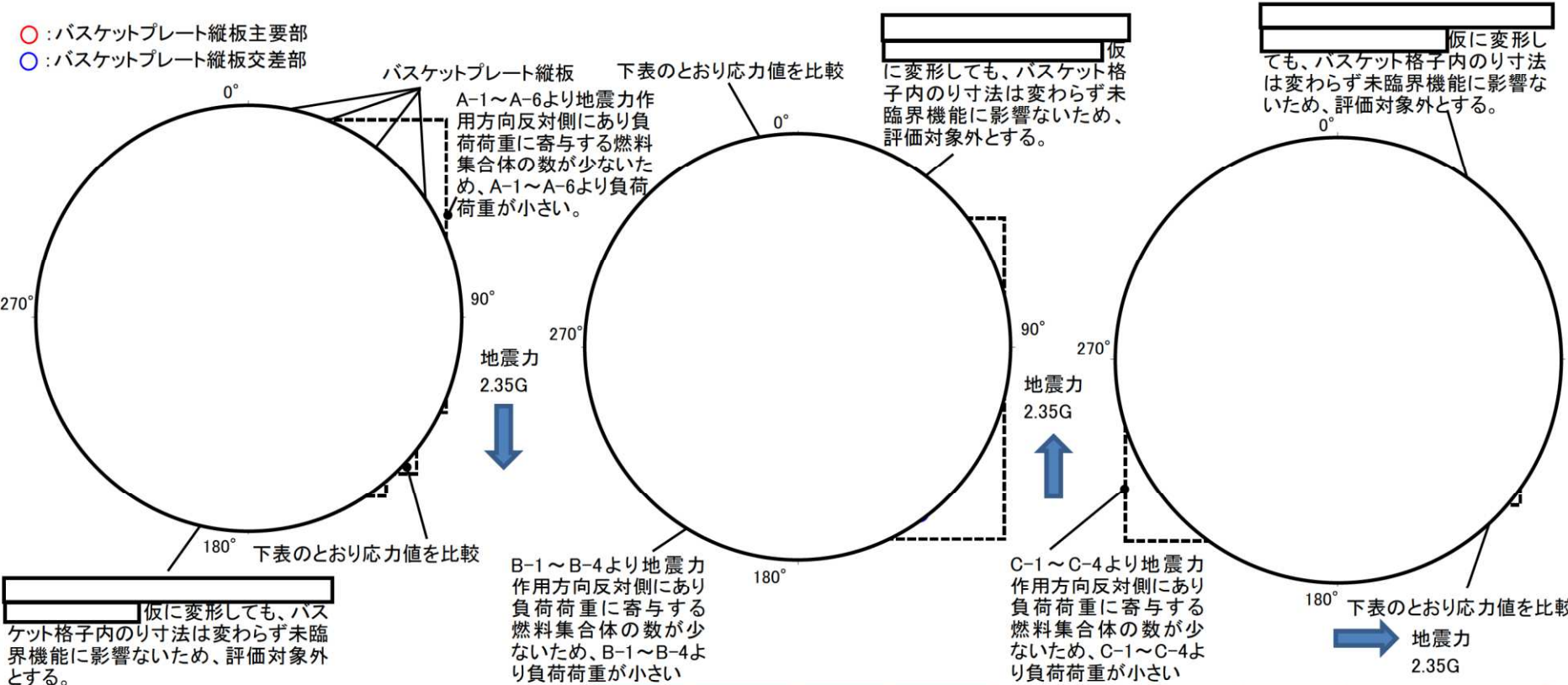
地震力作用方向と評価位置の関係:たて置き

# 5. 設置許可基準規則への適合性(第4条)

## (2)基礎等に固定する設置方法(たて置き)

➤ バスケットの径方向に作用する地震力を基に、バスケットプレートに生じる応力が最大となる「②0° 方向に作用する場合の評価位置B-3」を評価対象としている。

- :バスケットプレート縦板主要部
- :バスケットプレート縦板交差部



仮に変形しても、バスケット格子内のり寸法は変わらず未臨界機能に影響ないため、評価対象外とする。

評価位置	応力 (MPa)	評価位置	応力 (MPa)
A-1	1.18	<b>A-4</b>	<b>1.20</b>
A-2	1.09	A-5	1.09
A-3	0.94	A-6	1.08

評価位置	応力 (MPa)	評価位置	応力 (MPa)
B-1	1.22	<b>B-3</b>	<b>1.26</b>
B-2	1.20	B-4	1.24

評価位置	応力 (MPa)	評価位置	応力 (MPa)
C-1	1.18	<b>C-3</b>	<b>1.21</b>
C-2	1.13	C-4	1.18

①180° 方向に作用する場合

②0° 方向に作用する場合

③90° 又は270° 方向に作用する場合



# 5. 設置許可基準規則への適合性(第4条)

## ● 地震力に対する安全評価について(補足)

バスケットサポートの構造健全性について

➤ バスケットには、バスケットプレート及び中性子吸収材のほか以下に以下の部材が配置される。

・バスケットサポートA

[Redacted]

・バスケットサポートB

[Redacted]

・バスケットサポートC

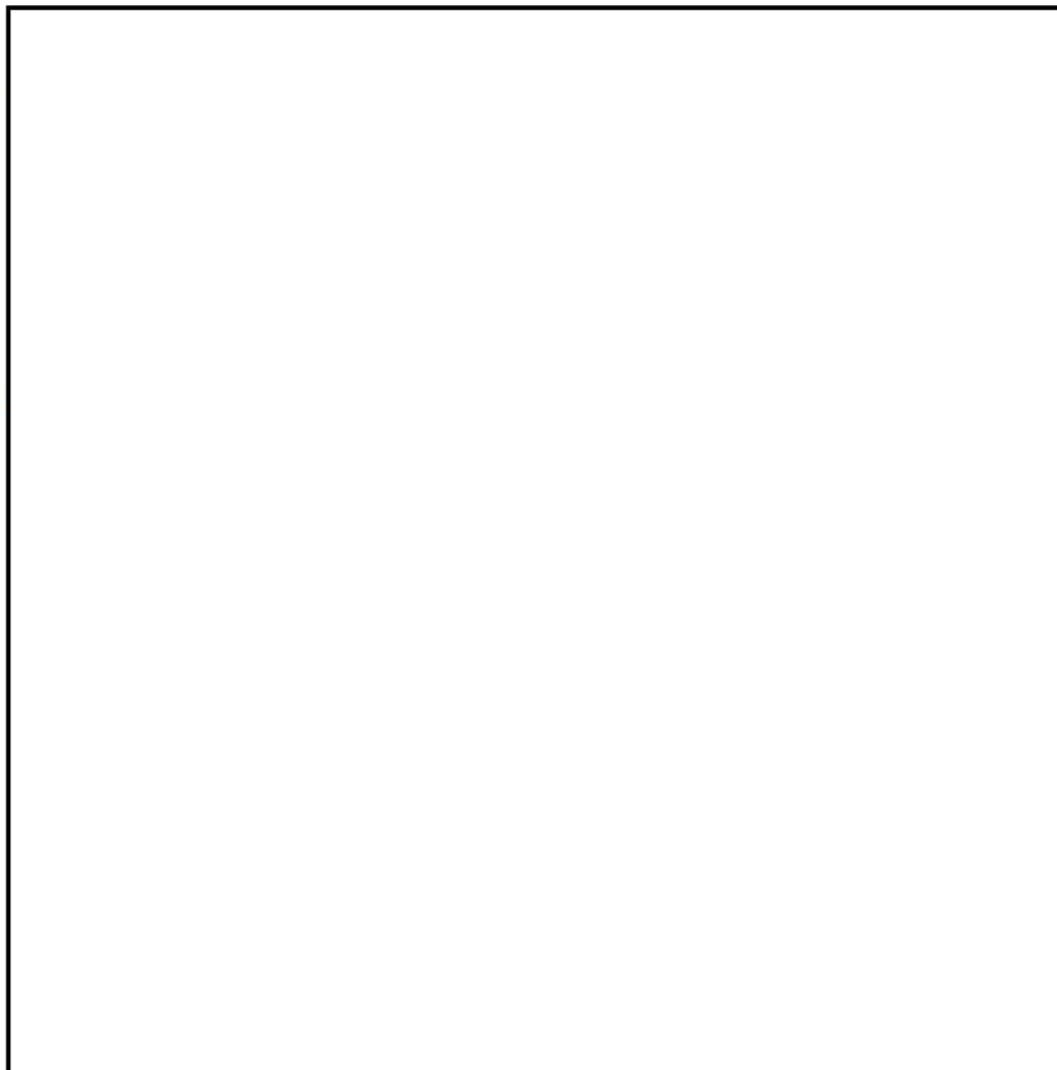
[Redacted]

➤ 上記部材のうち、バスケットサポートCは燃料集合体を収納する格子を形成する。

➤ 地震時にバスケットサポートCに生じる応力を応力評価式により算出し、評価基準を満足することを確認している。

地震時のバスケットサポートCの応力評価結果

評価位置	応力の種類	横置き時 計算値 (MPa)	たて置き時 計算値 (MPa)	評価基準 (MPa)
バスケット サポートC	$\sigma_b$	6	9	225 ( $S_y$ )
	$\tau$	1	1	225 ( $S_y$ )



## 6. 設置許可基準規則への適合性(第5条)

### ● 設置許可基準規則の要件に対する適合性の概要(まとめ)

設置許可基準規則		要件	設計方針	設計方針の妥当性 (安全評価結果)
要求項目				
条・項	事項			
第2項	兼用キャスクの津波に対する安全機能維持	兼用キャスク及びその周辺施設は、次のいずれかの津波に対して安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならない。 一 兼用キャスクが津波により安全機能を損なうかどうかをその設置される位置のいかにかわらず判断するために用いる合理的な津波として原子力規制委員会が別に定めるもの 二 基準津波	MSF-28P型は、兼用キャスクが津波により安全機能を損なうかどうかをその設置される位置のいかにかわらず判断するために用いる合理的な津波として原子力規制委員会が別に定める津波による遡上波の波力及び漂流物の衝突による荷重が同時に作用する荷重条件に対して、特定兼用キャスクの安全機能を担保する部位のうち、閉じ込め機能を担保する部位は、おおむね弾性状態に留まるようにし、臨界防止機能を担保するバスケットプレートは、弾性状態に留まるように設計する。その他の部位については、塑性ひずみが生じる場合であっても、破断延性限界に十分な余裕を有し、特定兼用キャスクの安全機能が維持される設計とする。	兼用キャスク告示で定める津波による遡上波の波力及び漂流物の衝突による荷重が同時に作用する荷重条件に対する構造健全性評価により、安全機能を担保する構成部位の構造健全性が維持されるため、津波荷重作用時に特定兼用キャスクの安全機能は維持される。

(注) 上表に記載していない要件は、型式証明申請の範囲外である。



## 6. 設置許可基準規則への適合性(第5条)

### 津波による損傷の防止(第五条第2項)

#### 《設計方針》

##### [安全設計に関する方針]

MSF-28P型は、兼用キャスク告示に定める津波に対して安全機能が維持される設計とする。

##### [発電用原子炉施設に及ぼす影響に関する方針]

MSF-28P型は、兼用キャスク告示に定める津波に対して安全機能が維持される設計とするため、発電用原子炉施設の安全性に影響を及ぼさない。

#### 具体的な設計方針

- MSF-28P型は、兼用キャスクが津波により安全機能を損なうかどうかをその設置される位置のいかににかかわらず判断するために用いる合理的な津波として原子力規制委員会が別に定める津波による遡上波の波力及び漂流物の衝突による荷重が同時に作用する荷重条件に対して、特定兼用キャスクの安全機能を担保する部位のうち、閉じ込め機能を担保する部位は、おおむね弾性状態に留まるようにし、臨界防止機能を担保するバスケットプレートは、弾性状態に留まるように設計する。その他の部位については、塑性ひずみが生じる場合であっても、破断延性限界に十分な余裕を有し、特定兼用キャスクの安全機能が維持される設計とする。

#### 設計方針の妥当性確認(安全評価)

- 兼用キャスク告示で定める津波による遡上波の波力及び漂流物の衝突による荷重が同時に作用する荷重条件に対する構造健全性評価により、安全機能を担保する構成部位の構造健全性が維持されるため、津波荷重作用時に特定兼用キャスクの安全機能は維持される。

### ● 後段審査(設置(変更)許可)で別途確認される事項

- なし

## 6. 設置許可基準規則への適合性(第5条)

### ● 審査ガイドの要求事項

審査ガイド<sup>(注)</sup>の要求事項に対するMSF-28P型の設計への考慮を下表に示す。  
これらを考慮した設計方針の妥当性確認結果をP.26～29に示す。

項目	要求事項(確認事項又は確認内容)		設計における考慮
考慮する自然現象の設定方針	津波による作用力	津波として、①兼用キャスク告示で定める津波による作用力又は②基準津波による作用力を適用していること。	津波がMSF-28P型の設置位置へ遡上することを前提として、兼用キャスク告示で定める津波による作用力(*)に対して特定兼用キャスクの安全機能が維持される設計とする。  (*) 算出条件…浸水深:10m、流速:20m/s、漂流物質量:100t
基本方針	安全機能維持	兼用キャスクは、津波による作用力に対して安全機能が維持されること。兼用キャスク告示で定める津波を適用する場合は、津波が兼用キャスクの設置位置へ遡上することを前提とした評価が行われていること。	
設計・評価の方針	荷重の組合せ	兼用キャスクの評価において保守的な荷重の作用及び組合せを設定すること。	浸水深に基づく津波波力並びに流速及び漂流物質量に基づく衝突荷重が同時に作用することに加え、津波荷重以外の荷重として、常時作用する荷重(自重)及び運転時の状態で作用する荷重(供用中に作用する荷重)を組み合わせ、特定兼用キャスクの評価上最も厳しくなる位置へ作用させている。
	津波荷重の組合せ	考慮する荷重は、浸水深に基づく津波波力並びに流速及び漂流物質量に基づく衝突荷重を基本とし、それぞれの荷重については、兼用キャスクの評価上最も厳しくなる位置に作用させること。	
	津波波力及び漂流物衝突荷重	津波波力及び漂流物荷重は以下の指針等を参考に設定することができる。 ・津波波力(津波波圧) 東日本大震災における津波による建築物被害を踏まえた津波避難ビル等の構造上の要件に係る暫定指針 ・漂流物衝突荷重 道路橋示方書・同解説(Ⅰ共通編・Ⅳ下部構造編)	
	評価方法	津波荷重に対する兼用キャスクの評価は、既往の研究事例や機能確認試験等の結果との対比、FEM解析に基づく応力評価等により行われていること。	津波荷重及びその他考慮すべき荷重の組合せにに対する特定兼用キャスクの評価は、型式指定において、既往の研究事例や機能確認試験等の結果との対比、FEM解析に基づく応力評価等により実施する。

(注)「原子力発電所敷地内での輸送・貯蔵兼用乾式キャスクによる使用済燃料の貯蔵に関する審査ガイド」



## 6. 設置許可基準規則への適合性(第5条)

### ● 津波荷重に対する安全評価について(1/3)

#### (1) 津波荷重に対する安全評価の概要

津波荷重に対する特定兼用キャスクの機能維持評価を行い、安全機能が維持されることを確認する。機能維持評価の評価部位は、特定兼用キャスクの安全機能を担保する構成部材として、閉じ込め機能を担う密封境界部(一次蓋密封シール部及び一次蓋ボルト)、臨界防止機能を担うバスケット(バスケットプレート)、遮蔽・除熱機能を担う外筒(ガンマ線遮蔽材で最も板厚が薄く、中性子遮蔽材を支持するとともに、除熱機能を担う伝熱フィンが取り付けられる部位)及び除熱機能を担う伝熱フィンとする。また、津波荷重は、貯蔵用緩衝体によるエネルギー吸収を無視して算定し、機能維持評価は、津波荷重に加え、供用中に作用する荷重(圧力荷重・機械的荷重・熱荷重)を組み合わせ、貯蔵用緩衝体の構造体としての剛性を考慮しない条件として実施した。

評価対象	津波荷重	評価方法
密封境界部(一次蓋密封シール部・一次蓋ボルト)、 バスケット(バスケットプレート)、 外筒、伝熱フィン	兼用キャスク告示 で定める津波による 作用力 <sup>(注)</sup> ・浸水深: 10m ・流速: 20m/s ・漂流物質量: 100t	津波荷重作用時に密封境界部、バスケット、外筒及び伝熱フィンに生じる応力を応力評価式により評価する。また、一次蓋の横ずれ有無を横ずれ荷重評価式により評価する。 密封境界部及びバスケットに生じる応力の許容限界は、弾性範囲内、外筒及び伝熱フィンは破断しないことを確認する。

(注) 浸水深に基づく津波波力並びに流速及び漂流物質量に基づく衝突荷重が同時に作用することに加え、供用中に作用する荷重を組み合わせ、MSF-28P型の評価上最も厳しくなる位置へ作用させる。

# 6. 設置許可基準規則への適合性(第5条)

## ● 津波荷重に対する安全評価について(2/3)

### (2) 津波荷重の算定

#### ① 津波波力 ( $P_t$ )

「東日本大震災における津波による建築物被害を踏まえた津波避難ビル等の構造上の要件に係る暫定指針」の評価式(次式)により算定する。

$$P_t = \rho g \int_{z_1}^{z_2} (ah - z) B dz$$

$$= \rho g B \left\{ \left( ahz_2 - \frac{1}{2} z_2^2 \right) - \left( ahz_1 - \frac{1}{2} z_1^2 \right) \right\}$$

- $\rho$  : 海水の密度 (kg/m<sup>3</sup>)
- $g$  : 重力加速度 (m/s<sup>2</sup>)
- $a$  : 水深係数 (=3)
- $h$  : 浸水深 (m)
- $z_1$  : 受圧面の最小高さ (m)
- $z_2$  : 受圧面の最大高さ (m)
- $B$  : 構造物の幅 (m)

#### ② 漂流物衝突荷重 ( $P_c$ )

「道路橋示方書・同解説 I 共通編」の衝突荷重の評価式(次式)により算定する。

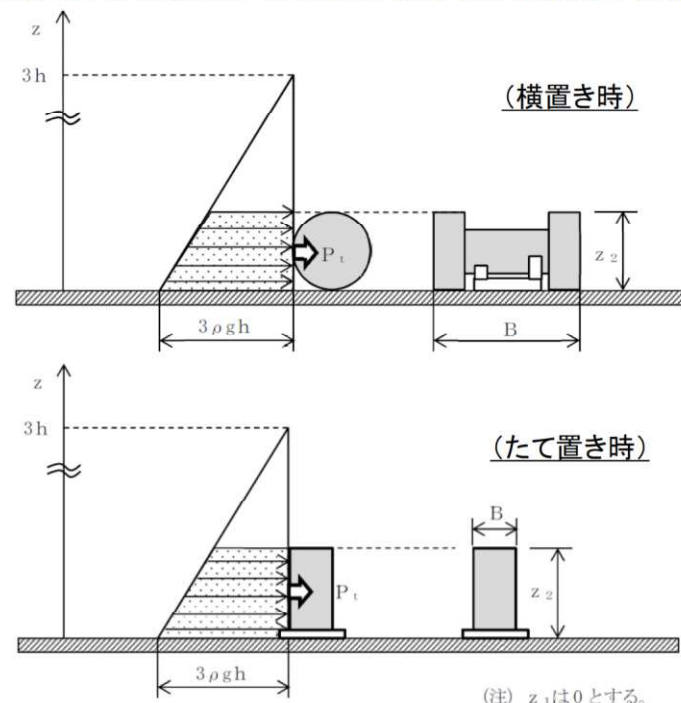
$$P_c = 0.1Wv$$

- $W$  : 漂流物の重量 (N)
- $v$  : 表面流速 (m/s)

#### ③ 津波荷重 ( $P$ )

機能維持評価に用いる津波荷重は、津波波力と漂流物衝突荷重を組み合わせる。

また、機能維持評価では、津波荷重に加え常時作用する荷重として、MSF-28P型の供用中に作用する荷重を考慮する。



項目	記号	計算値(N)	
		横置き時	たて置き時
津波波力	$P_t$	$7.07 \times 10^6$	$4.03 \times 10^6$
漂流物衝突荷重	$P_c$	$1.97 \times 10^6$	
津波荷重(上記合計)	$P$	$9.04 \times 10^6$	$6.00 \times 10^6$



# 6. 設置許可基準規則への適合性(第5条)

## ● 津波荷重に対する安全評価について(3/3)

### (3) 密封境界部、バスケット、外筒及び伝熱フィンの機能維持評価

- 津波荷重は、MSF-28P型の長手方向と径方向の両方向からの作用を考慮する。たて置き時の津波荷重は、横置き時に比べ小さく、安全機能を担保する構成部材の応力は横置き時に包絡される。
- 横置きでの津波荷重作用時に密封境界部(一次蓋密封シール部及び一次蓋ボルト)、バスケット(バスケットプレート)、外筒及び伝熱フィンに生じる応力は、供用中に作用する荷重(内圧・蓋ボルト締付力等)を考慮し、応力評価式により算出した。津波荷重作用時の一次蓋の横ずれ有無は、一次蓋に生じる慣性力と一次蓋ボルトの締付力による摩擦力の比較により評価した。
- 密封境界部、バスケット、外筒及び伝熱フィンに生じる応力は評価基準を満足する。また、津波荷重作用時に一次蓋には横ずれが生じない。したがって、津波荷重作用時に構造健全性は維持される。

津波荷重作用時の密封境界部及びバスケットの応力評価結果(注1)

評価位置	応力の種類	計算値(MPa)	評価基準(MPa)
一次蓋密封シール部	$P_L + P_b$	34	185 ( $S_y$ )
一次蓋ボルト	$\sigma_m + \sigma_b$	485	910 ( $S_y$ )
バスケットプレート	$\sigma_c$	4	56 ( $S_y$ )
外筒	せん断応力	51	215 ( $1.5f_s^*$ )
伝熱フィン	応力強さ	2	176 ( $S_U$ )

(注1) たて置き時に比べ津波荷重が大きい横置き時の評価結果。各評価部位の応力のうち、評価基準に対する余裕が最も少ない結果を記載。

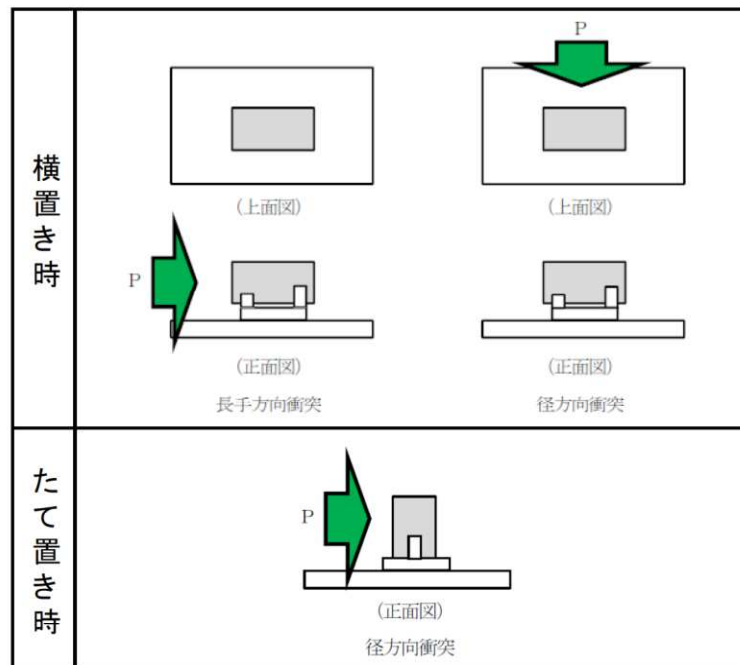
(注2) MSF-76B型と比較し応力が大きい理由は、一次蓋ボルト締付力の差異によるものである。

津波荷重作用時の密封境界部の横ずれ評価結果(注1)

評価項目	計算値(N)	評価基準(N)(注2)
一次蓋の慣性力	$4.09 \times 10^5$	$1.62 \times 10^6$

(注1) たて置き時に比べ津波荷重が大きい横置き時の評価結果。

(注2) 評価基準は一次蓋ボルトの締付力による摩擦力である。



津波荷重の作用方向

## ● 設計方針の妥当性

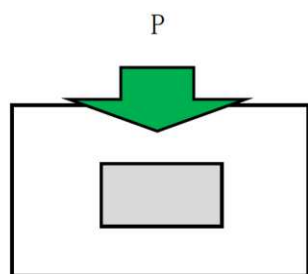
以上のとおり、津波荷重作用時に特定兼用キャスクの安全機能は維持される。したがって、MSF-28P型の津波に対する設計方針は妥当である。

# 6. 設置許可基準規則への適合性(第5条)

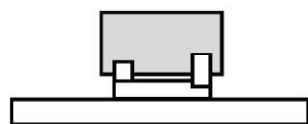
## ● 津波荷重に対する安全評価について(補足)

津波荷重の作用方向とバスケットプレートの評価位置の関係について

- ▶ たて置き時に比べ津波荷重が大きい横置き時を対象として評価を行う。
- ▶ 津波荷重が作用する方向(90°又は270°方向)に慣性力が作用する場合において、バスケットプレートに生じる応力が最大となる評価位置C-3を評価対象としている。
- ▶ バスケットサポートCには、燃料集合体による荷重は作用しないため、生じる応力は無視できるほど小さい。
- ▶ バスケットプレート横板に作用する荷重は燃料集合体1体の慣性力による荷重であり、評価位置はバスケットプレート横板の断面積が最も小さい位置とする。



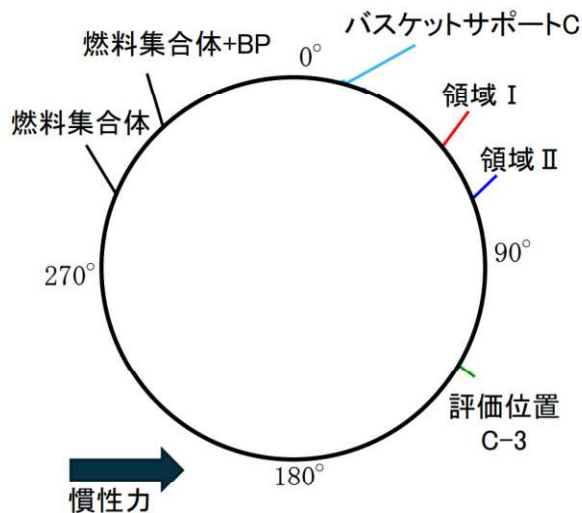
(上面図)



(正面図)

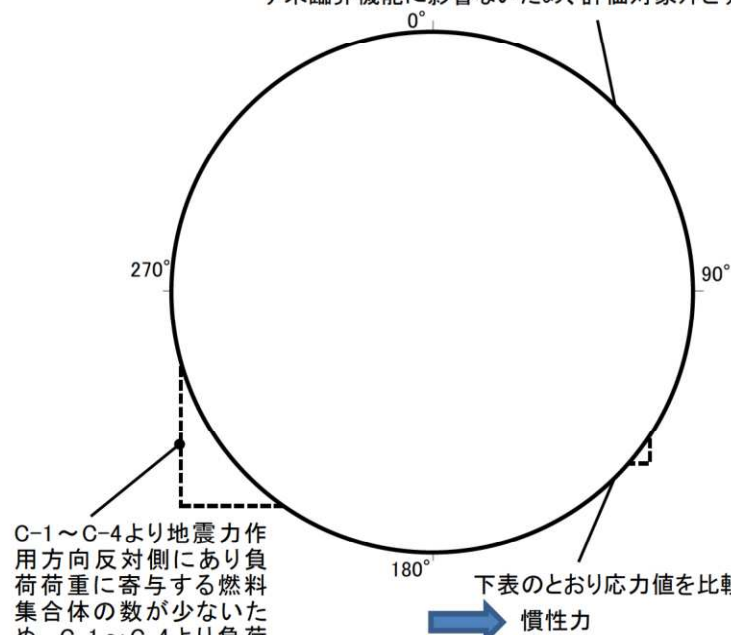
径方向衝突

(特定兼用キャスク全体)



合計質量(領域 I + II)   
 加速度: 67m/s<sup>2</sup>  
 荷重:   
 断面積:   
 圧縮応力: 3.51MPa

仮に変形しても、バスケット格子内のり寸法は変わらず未臨界機能に影響ないため、評価対象外とする。



C-1~C-4より地震力作用方向反対側にあり負荷荷重に寄与する燃料集合体の数が少ないため、C-1~C-4より負荷荷重が小さい

下表のとおり応力値を比較

評価位置	応力 (MPa)	評価位置	応力 (MPa)
C-1	3.43	<b>C-3</b>	<b>3.51</b>
C-2	3.27	C-4	3.43

津波荷重作用方向とバスケットプレート縦板の評価位置の関係



# 7. 設置許可基準規則への適合性(第6条)

## ● 設置許可基準規則の要件に対する適合性の概要(まとめ)

設置許可基準規則		要件	設計方針	設計方針の妥当性 (安全評価結果)
要求項目				
条・項	事項			
第4項	兼用キャスクの竜巻・森林火災に対する安全機能維持	兼用キャスクは、次に掲げる自然現象が発生した場合においても安全機能を損なわないものでなければならない。 一 兼用キャスクが竜巻により安全機能を損なうかどうかをその設置される位置のいかんにかかわらず判断するために用いる合理的な竜巻として原子力規制委員会が別に定めるもの 二 (略)	MSF-28P型は、兼用キャスクが竜巻により安全機能を損なうかどうかをその設置される位置のいかんにかかわらず判断するために用いる合理的な竜巻として原子力規制委員会が別に定める竜巻による荷重及び設計飛来物の衝突による荷重を組み合わせた荷重条件に対して、特定兼用キャスクの安全機能を担保する部位のうち、閉じ込め機能を担保する部位は、おおむね弾性状態に留まるようにし、臨界防止機能を担保するバスケットプレートは、弾性状態に留まるように設計する。その他の部位については、塑性ひずみが生じる場合であっても、破断延性限界に十分な余裕を有し、特定兼用キャスクの安全機能が維持される設計とする。	兼用キャスク告示で定める竜巻による荷重及び設計飛来物の衝突による荷重を組み合わせた荷重条件に対する構造健全性評価により、安全機能を担保する構成部位の構造健全性が維持されるため、竜巻荷重作用時に特定兼用キャスクの安全機能は維持される。

(注) 上表に記載していない要件は、型式証明申請の範囲外である。



## 7. 設置許可基準規則への適合性(第6条)

### 外部からの衝撃による損傷の防止(第六条第4項一号)

#### 《設計方針》

##### [安全設計に関する方針]

MSF-28P型は、兼用キャスク告示に定める竜巻に対して安全機能が維持される設計とする。

##### [発電用原子炉施設に及ぼす影響に関する方針]

MSF-28P型は、兼用キャスク告示に定める竜巻に対して安全機能が維持される設計とするため、発電用原子炉施設の安全性に影響を及ぼさない。

#### 具体的な設計方針

- MSF-28P型は、兼用キャスクが竜巻により安全機能を損なうかどうかをその設置される位置のいかににかかわらず判断するために用いる合理的な竜巻として原子力規制委員会が別に定める竜巻による荷重及び設計飛来物の衝突による荷重を組み合わせた荷重条件に対して、特定兼用キャスクの安全機能を担保する部位のうち、閉じ込め機能を担保する部位は、おおむね弾性状態に留まるようにし、臨界防止機能を担保するバスケットプレートは、弾性状態に留まるように設計する。その他の部位については、塑性ひずみが生じる場合であっても、破断延性限界に十分な余裕を有し、特定兼用キャスクの安全機能が維持される設計とする。

#### 設計方針の妥当性確認(安全評価)

- 兼用キャスク告示で定める竜巻による荷重及び設計飛来物の衝突による荷重を組み合わせた荷重条件に対する構造健全性評価により、安全機能を担保する構成部位の構造健全性が維持されるため、特定兼用キャスクの安全機能が維持される。

### ● 後段審査(設置(変更)許可)で別途確認される事項

- 貯蔵施設における設計竜巻によりMSF-28P型に衝突し得る設計飛来物の条件が、MSF-28P型で想定する設計飛来物の条件に包絡されていること。

# 7. 設置許可基準規則への適合性(第6条)

## ● 審査ガイドの要求事項

審査ガイド(注)の要求事項に対するMSF-28P型の設計への考慮を下表に示す。  
これらを考慮した設計方針の妥当性確認結果をP.33~35に示す。

項目	要求事項(確認事項又は確認内容)		設計における考慮
考慮する自然現象の設定方針	竜巻による作用力	兼用キャスク告示で定める竜巻による作用力を適用していること。最大風速を100m/sと定め、設計荷重を設定していること。設計飛来物は、原子力発電所の竜巻影響評価ガイド解説表4.1に基づき、兼用キャスクに与える影響が最大となるものを選定していること。	兼用キャスク告示で定める竜巻による作用力(*)に対して特定兼用キャスクの安全機能が維持される設計とする。  (*) 算出条件…最大風速: 100m/s、設計飛来物: 原子力発電所の竜巻影響評価ガイド解説表4.1に示される飛来物のうち特定兼用キャスクに与える影響が最大となるトラックを選定
設計方針	安全機能維持	兼用キャスクは、竜巻による作用力に対して安全機能が維持されること。	設計竜巻に対する設計飛来物及び最大速度は、原子力発電所の竜巻影響評価ガイド(以下、「竜巻影響評価ガイド」という)解説表4.1に記載の値を基に設定し、設計飛来物の衝突荷重は、Rieraの方法に基づき、飛来物の圧潰挙動を無視して算定している。竜巻に対する評価は、竜巻影響評価ガイドを参照して、設計竜巻荷重及びそれ以外の組合せを適切に考慮して実施している。
	飛来物の衝突荷重及び衝突による評価	竜巻による飛来物の衝突荷重及び評価は、「原子力発電所の竜巻影響評価ガイド」を参考にしていること。  設計竜巻に対する飛来物及び最大速度は、原子力発電所の竜巻影響評価ガイド解説表4.1に記載の値を参考に設定し、飛来物の衝突荷重を算定(例えば、建築物の耐衝撃設計の考え方((一社)日本建築学会 2015.1)を参考に飛来物の圧潰挙動を無視してRieraの式等で算定)していること。	
	評価方法	竜巻荷重に対する兼用キャスクの評価は、既往の研究事例や機能確認試験等の結果との対比、FEM解析に基づく応力評価等により行われていること。	竜巻荷重に対する特定兼用キャスクの詳細評価は、型式指定において、既往の研究事例や機能確認試験等の結果との対比、FEM解析に基づく応力評価等により実施する。

(注)「原子力発電所敷地内での輸送・貯蔵兼用乾式キャスクによる使用済燃料の貯蔵に関する審査ガイド」



# 7. 設置許可基準規則への適合性(第6条)

## ● 竜巻荷重に対する安全評価について(1/3)

### (1) 竜巻荷重に対する安全評価の概要

竜巻荷重に対する特定兼用キャスクの機能維持評価を行い、安全機能が維持されることを確認する。機能維持評価の評価部位は、特定兼用キャスクの安全機能を担保する構成部材として、閉じ込め機能を担う密封境界部(一次蓋密封シール部及び一次蓋ボルト)、臨界防止機能を担うバスケット(バスケットプレート)、遮蔽・除熱機能を担う外筒(ガンマ線遮蔽材で最も板厚が薄く、中性子遮蔽材を支持するとともに、除熱機能を担う伝熱フィンが取り付けられる部位)及び除熱機能を担う伝熱フィンとする。また、竜巻荷重は、貯蔵用緩衝体によるエネルギー吸収を無視して算定し、機能維持評価は、竜巻荷重に加え、供用中に作用する荷重(圧力荷重・機械的荷重・熱荷重)を組み合わせ、貯蔵用緩衝体の構造体としての剛性を考慮しない条件として実施した。

構造健全性評価対象	竜巻荷重	評価方法
密封境界部(一次蓋密封シール部・一次蓋ボルト)、バスケット(バスケットプレート)、外筒、伝熱フィン	兼用キャスク告示で定める竜巻津波による作用力 <sup>(注)</sup> <ul style="list-style-type: none"> <li>最大風速: 100m/s</li> <li>設計飛来物: 下表</li> </ul>	竜巻荷重作用時に密封境界部、バスケット、外筒及び伝熱フィンに生じる応力を応力評価式により評価する。また、一次蓋の横ずれ有無を横ずれ荷重評価式により評価する。密封境界部及びバスケットに生じる応力の許容限界は、弾性範囲内、外筒及び伝熱フィンは破断しないことを確認する。

(注) 竜巻荷重として、風圧力による荷重、気圧差による荷重及び設計飛来物による衝撃荷重に加え、供用中に作用する荷重を組み合わせる。

設計飛来物 (竜巻影響評価ガイド解説表4.1に基づく)

飛来物の種類	棒状物		板状物	塊状物	
	鋼製パイプ	鋼製材	コンクリート板	コンテナ	トラック
寸法(m)	長さ×直径 2×0.05	長さ×幅×奥行 4.2×0.3×0.2	長さ×幅×厚さ 1.5×1×0.15	長さ×幅×奥行 2.4×2.6×6	長さ×幅×奥行 5×1.9×1.3
質量(kg)	8.4	135	540	2300	4750
最大水平速度(m/s)	49	57 <sup>(注)</sup>	30	60	34
最大鉛直速度(m/s)	33	38 <sup>(注)</sup>	20	40	23

(注) 竜巻影響評価ガイド解説表4.1に記載の速度(最大水平速度51 m/s、最大鉛直速度34 m/s)に対し保守的な設定とした。



# 7. 設置許可基準規則への適合性(第6条)

## ● 竜巻荷重に対する安全評価について(2/3)

### (2) 竜巻荷重の算定

竜巻荷重は、「竜巻影響評価ガイド」に基づき、次の①から③の荷重を組み合わせた複合荷重④を作用させる。

#### ① 風圧力による荷重 ( $W_W$ )

#### ② 気圧差による荷重 ( $W_P$ )

竜巻により生じる外気の気圧差による荷重は、構造健全性評価において、特定兼用キャスクの外部と特定兼用キャスク本体内部の差圧設定にて考慮する。

#### ③ 設計飛来物による衝撃荷重 ( $W_M$ )

Rieraの方法に基づき、飛来物の圧潰挙動を無視するとともに、設計飛来物の衝突による減速を考慮せず、設計飛来物の衝突前の運動量と衝撃荷重(衝撃荷重時刻歴:三角波、衝突時間=衝突長さ/速度)による力積が等しいとして、算出する。

#### ④ 複合荷重 ( $W_T$ )

構造強度評価に用いる竜巻荷重は、①から③の荷重を組み合わせた複合荷重 $W_T$ を作用させる(右表参照)。

$$W_{T1} = W_P$$

$$W_{T2} = W_W + 0.5W_P + W_M$$

(竜巻荷重と組み合わせる荷重について)

##### a) 常時作用する荷重

MSF-28P型の供用中に作用する荷重を考慮する。

##### b) 竜巻以外の自然現象による荷重

竜巻と同時発生する可能性がある自然現象は、雷、雪、雹及び雨である。これらの自然現象による荷重は竜巻荷重に比べ十分小さく、竜巻荷重の設定に包絡される。

$$W_W = q \cdot G \cdot C \cdot A$$

$$q = \frac{1}{2} \cdot \rho \cdot V_D^2$$

q	: 設計用速度圧
G	: ガスト影響係数
C	: 風力係数
A	: 受圧面積 (m <sup>2</sup> )
ρ	: 空気の密度 (kg/m <sup>3</sup> )
V <sub>D</sub>	: 竜巻の最大風速 (m/s)

$$W_M = \frac{2MV^2}{L_{min}}$$

M	: 設計飛来物の質量(kg)
V	: 設計飛来物の最大速度(m/s)
L <sub>min</sub>	: 設計飛来物の衝突方向長さ(最小長さ)

項目	記号	計算値(N)	
		横置き時	たて置き時
風圧力による荷重	$W_W$	$1.81 \times 10^5$	$1.04 \times 10^5$
気圧差による荷重	$W_P$	— (注1)	
設計飛来物による衝撃荷重	$W_M$	$8.45 \times 10^6$ (注2)	
複合荷重	$W_{T1}$	—	
	$W_{T2}$	$8.64 \times 10^6$	$8.56 \times 10^6$

(注1) 気圧差による荷重は、構造健全性評価において、特定兼用キャスクの外部と特定兼用キャスク本体内部の差圧設定にて考慮する。

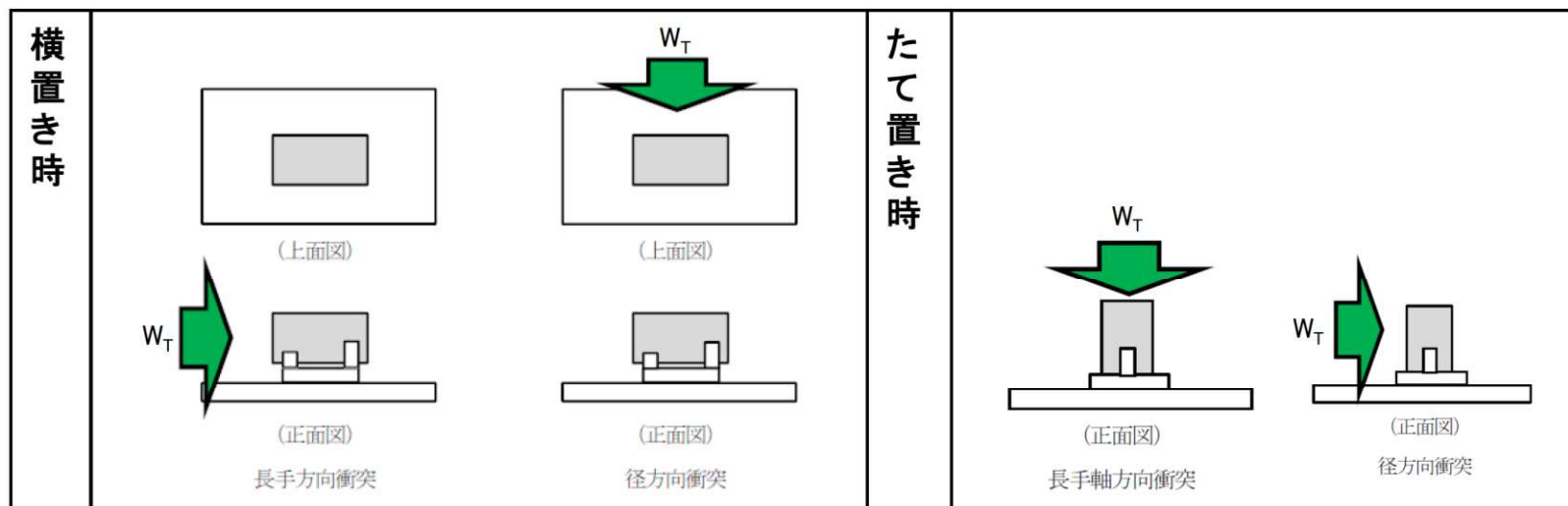
(注2) 竜巻影響評価ガイド解説表4.1の飛来物のうち、最も大きい荷重。

# 7. 設置許可基準規則への適合性(第6条)

## ● 竜巻荷重に対する安全評価について(3/3)

### (3) 密封境界部、バスケット、外筒及び伝熱フィンの機能維持評価

- 竜巻荷重は、MSF-28P型の長手方向と径方向の両方向からの作用を考慮する。
- たて置き時の竜巻荷重 ( $8.56 \times 10^6$  N) は、横置き時 ( $8.64 \times 10^6$  N) に比べ小さく、安全機能を担保する構成部材の応力は横置き時に包絡される。横置き時の竜巻荷重は、規則適合性(第5条)で示した津波荷重 ( $9.04 \times 10^6$  N) に比べ小さい。また、構造健全性評価条件のうち、津波荷重以外の荷重条件及びその他の条件は同じである。
- したがって、竜巻荷重による構造健全性評価は、津波荷重による構造健全性評価に包絡されることから、竜巻荷重が作用しても同様に構造健全性が維持される。



竜巻荷重の作用方向

## ● 設計方針の妥当性

以上のとおり、竜巻荷重作用時に特定兼用キャスクの安全機能は維持されるしたがって、MSF-28P型の竜巻に対する設計方針は妥当である。



# 8. 設置許可基準規則への適合性(第16条)

## ● 設置許可基準規則の要件に対する適合性の概要(まとめ)

要求項目		要件	設計方針(摘要)	設計方針の妥当性 (安全評価結果摘要)
条・項	安全機能			
第2項 一号 ハ	臨界防止	燃料体等が臨界に達するおそれがないものとする。	臨界を防止する構造により、貯蔵施設への搬入から搬出までの乾燥状態、及び使用済燃料を収納する際に冠水状態になること等、技術的に想定されるいかなる場合でも、臨界を防止する設計とする。	乾燥状態及び冠水状態における臨界評価により、中性子実効増倍率は0.95を下回ることから臨界に達するおそれはない。
第4項 一号	遮蔽	使用済燃料からの放射線に対して適切な遮蔽能力を有するものとする。	ガンマ線遮蔽材及び中性子遮蔽材により、使用済燃料からの放射線を適切に遮蔽する設計とする。	使用済燃料を線源とした遮蔽評価により、通常貯蔵時の特定兼用キャスク表面の線量当量率が2mSv/h以下、及び表面から1m離れた位置における線量当量率が100μSv/h以下となることから適切な遮蔽能力を有している。
第4項 二号	除熱	使用済燃料の崩壊熱を適切に除去することができるものとする。	動力を用いずに使用済燃料の崩壊熱を適切に除去するため、使用済燃料の崩壊熱を特定兼用キャスクの外面に伝え、周囲空気等に伝達し除熱する設計とする。	使用済燃料を熱源とした除熱評価により、貯蔵状態の燃料被覆管及び特定兼用キャスクの構成部材の温度が健全性を維持できる温度以下となることから崩壊熱を適切に除去できる。
第4項 三号	閉じ込め	使用済燃料が内包する放射性物質を適切に閉じ込めることができ、かつ、その機能を適切に監視することができるものとする。	蓋シール部に金属ガスケットを用いることにより、使用済燃料を内封する空間を設計貯蔵期間を通じて負圧に維持するとともに、一次蓋及び二次蓋の二重の閉じ込め構造とし、蓋間を正圧に維持することにより、圧力障壁を形成し、使用済燃料を内封する空間を外部から隔離する設計とする。また、蓋間空間の圧力を測定することで閉じ込め機能を監視できる設計とする。	設計貯蔵期間中に特定兼用キャスク内部を負圧に維持できる金属ガスケットを用いることから放射性物質を適切に閉じ込めることができる。また、蓋間空間の圧力を監視できる構造であり、閉じ込め機能を監視できる。
解釈 別記4 第16条 第5項	長期健全性 (経年変化の考慮)	兼用キャスクを構成する部材及び使用済燃料の経年変化を考慮した上で、使用済燃料の健全性を確保する設計とすること。	設計貯蔵期間中の温度、放射線等の環境及びその環境下での腐食、クリープ、応力腐食割れ等の経年変化に対して十分な信頼性を有する材料を選定し、その必要とされる強度及び性能を維持することで使用済燃料の健全性を確保する設計とする。	使用環境における温度、放射線照射、腐食に係る長期健全性評価により、経年変化を考慮した上で、使用済燃料の健全性を維持できる。

(注) 上表に記載していない要件は、型式証明申請の範囲外である。

# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:臨界)

## 燃料体等の取扱施設及び貯蔵施設(第十六条第2項一号ハ) (臨界防止機能)

### 《設計方針》

#### [安全設計に関する方針]

MSF-28P型は、燃料体等が臨界に達するおそれがない設計とする。

#### [発電用原子炉施設に及ぼす影響に関する方針]

MSF-28P型は、燃料体等が臨界に達するおそれがない設計とするため、発電用原子炉施設の安全性に影響を及ぼさない。

### 具体的な設計方針

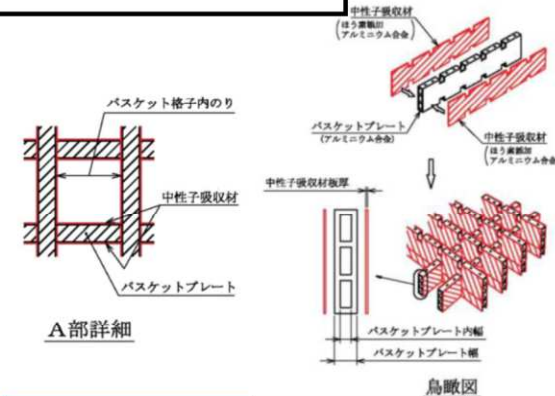
- 使用済燃料集合体を所定の幾何学的配置に維持するための断面形状が中空状であるバスケットプレート、及び中性子吸収能力を有するほう素を偏在することなく添加した中性子吸収材を適切な位置に配置することにより、臨界を防止する。
- バスケットプレートは、設計貯蔵期間を通じて使用済燃料集合体を所定の幾何学的配置に維持するために必要な構造健全性を維持する。
- MSF-28P型の貯蔵施設への搬入から搬出までの乾燥状態、及びMSF-28P型に使用済燃料集合体を収納する際に冠水状態になること等、技術的に想定されるいかなる場合でも、中性子実効増倍率が0.95以下となるように設計する。

### 設計方針の妥当性確認(安全評価)

- MSF-28P型に使用済燃料を収納する際の冠水状態・乾燥状態における臨界評価を実施し、中性子実効増倍率が0.95を下回ることを確認した。

### 後段審査(設置(変更)許可)で別途確認される事項

- 使用済燃料集合体を収納するに当たり、臨界防止機能に関する評価で考慮した因子についての条件又は範囲を逸脱しないよう必要な措置が講じられること。





## 8. 設置許可基準規則への適合性(16条: 臨界)

### ● 審査ガイドの要求事項

審査ガイド(注)の要求事項に対するMSF-28P型の臨界防止設計への考慮を下表に示す。  
これらを考慮した設計及び安全評価結果をP.39～42に示す。

項目	要求事項(確認内容)	臨界防止設計における考慮
配置・形状	兼用キャスクの配置、バスケットの形状、バスケット格子内の使用済燃料集合体の配置等における適切な安全裕度の考慮	以下の項目について、中性子実効増倍率が最も大きくなる条件を適用。 <ul style="list-style-type: none"> <li>➢ MSF-28P型が無限に配列した体系(完全反射)(*)</li> <li>➢ バスケットプレート幅、バスケット格子内のり等の寸法公差</li> <li>➢ バスケット格子内の使用済燃料の配置</li> </ul>
	兼用キャスクが滑動する場合の兼用キャスク配置の変化の適切な考慮	(*) 完全反射の考慮により特定兼用キャスクの滑動を考慮しても配置制限は必要ない。
	設計貯蔵期間中を通じてのバスケットの構造健全性維持	バスケットプレートは設計貯蔵期間を通じて使用済燃料集合体を所定の幾何学的位置に維持するために必要な構造健全性を維持する構造とする。
中性子吸収材の効果	以下についての適切な安全裕度の考慮 ・製造公差(濃度・非均質性・寸法等)	以下の項目について、中性子実効増倍率が最も大きくなる条件を適用。 ほう素の均質性は製造管理により担保。 <ul style="list-style-type: none"> <li>➢ 中性子吸収材の濃度(ほう素添加量)</li> <li>➢ 中性子吸収材の寸法公差</li> </ul>
	・中性子吸収に伴う原子個数密度の減少	設計貯蔵期間経過後の中性子吸収材に含まれるほう素の減損割合は、 $10^{-5}$ 程度であり無視し得る。
減速材(水)の影響	使用済燃料を収納する際に冠水することの適切な考慮	冠水状態(水密度 $1.0\text{g}/\text{cm}^3$ )を考慮
解析コード及びデータライブラリ	検証され適用性が確認されていること	臨界解析で使用するSCALEコードシステムは、MSF-28P型を構成する燃料体及び構造物を模擬した多数の臨界実験のベンチマーク解析により検証され適用性を確認している。
バスケットの状態	バスケットの塑性変形が想定される場合に未臨界性が維持されること	貯蔵時、貯蔵施設内での取扱い時、及び設計上考慮すべき自然現象(地震、津波及び竜巻)に対してもバスケットに塑性変形が生じない。

(注)「原子力発電所敷地内での輸送・貯蔵兼用乾式キャスクによる使用済燃料の貯蔵に関する審査ガイド」

# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条: 臨界)

## ● 臨界防止機能の安全評価について

### (1) 臨界解析評価条件(収納物仕様)

解析に用いる収納物仕様は、収納物のうち反応度の高い17×17燃料 48,000MWd/t型(A型)及び15×15燃料 48,000MWd/t型(A型)<sup>(注)</sup>とし、以下のとおりとする。

- ・収納する使用済燃料のウラン濃縮度は照射により減損しているが、新燃料(燃焼度クレジット無し: 燃焼度0MWd/t)とする。
- ・初期濃縮度は、収納する使用済燃料の濃縮度上限値とする。
- ・中性子吸収効果のあるバーナブルポイズン集合体を無視する。

<sup>(注)</sup>17×17燃料については、A型、B型ともに臨界解析で考慮する条件は同じである。  
15×15燃料については、A型の方がB型よりもペレット直径が大きく反応度が高い。

[収納物仕様: 17×17燃料]

項目		キャスク収納位置制限			臨界解析条件		
		領域A	領域B	領域C	領域A	領域B	領域C
燃料集合体 1体の仕様	種類	48,000MWd/t型(A型・B型) 39,000MWd/t型(A型・B型)			48,000MWd/t型(A型)		
	初期濃縮度 <sup>(注)</sup>	≤4.2wt%			4.2wt%		
	最高燃焼度 <sup>(注)</sup>				0MWd/t		
	冷却期間 <sup>(注)</sup>				—		
バーナブル ポイズン集合体 1体の仕様	最高燃焼度				—		
	冷却期間						
配置							

<sup>(注)</sup>キャスク収納位置制限に示す燃料集合体1体の仕様は、48,000MWd/t型の仕様を代表として記載する。



# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条: 臨界)

## ● 臨界防止機能の安全評価について

### (1) 臨界解析評価条件(収納物仕様)

[収納物仕様: 15 × 15燃料]

項目		キャスク収納位置制限			臨界解析条件		
		領域A	領域B	領域C	領域A	領域B	領域C
燃料集合体 1体の仕様	種類	48,000MWd/t型(A型・B型) 39,000MWd/t型(A型・B型)			48,000MWd/t型(A型)		
	初期濃縮度 <sup>(注)</sup>	≤ 4.1wt%			4.1wt%		
	最高燃焼度 <sup>(注)</sup>				0MWd/t		
	冷却期間 <sup>(注)</sup>				—		
バーナブル ポイズン集合体 1体の仕様	最高燃焼度				—		
	冷却期間				—		
配置							

(注)キャスク収納位置制限に示す燃料集合体1体の仕様は、48,000MWd/t型の仕様を代表として記載する。

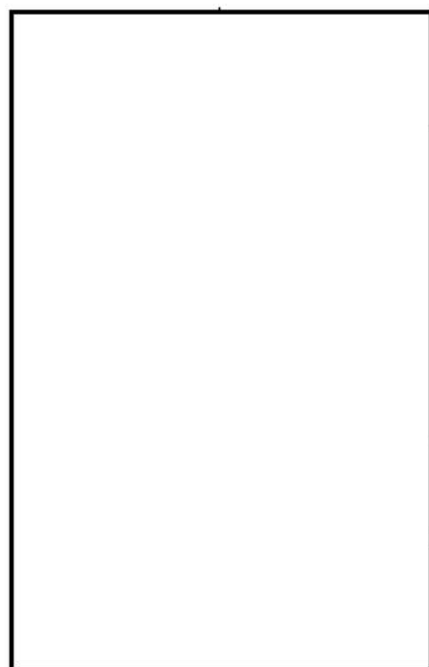
# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条: 臨界)

## ● 臨界防止機能の安全評価について

### (2) 臨界解析評価条件(解析モデル)

解析モデルは、以下のとおり配置・形状等を適切に考慮し、保守的な条件とする。

- ・特定兼用キャスク及び使用済燃料集合体の実形状を三次元でモデル化し、バスケットの非対称性を解析モデルとして考慮している。(貯蔵用三次蓋及び貯蔵用緩衝体は無視しており、横置き状態及びたて置き状態でモデルは共通。)
- ・MSF-28P型が無限に配列した体系(完全反射)とする。(これによりMSF-28P型の滑動等による配置制限は不要。)
- ・バスケット格子内での燃料の偏りを考慮し、中性子実効増倍率が最も大きくなる配置とする。
- ・バスケットプレート及び中性子吸収材は寸法公差を考慮し中性子実効増倍率が最も大きくなる寸法とする。
- ・中性子吸収材のほう素添加量は仕様上の下限値とする。(設計貯蔵期間経過後のほう素の減損割合は $10^{-5}$ 程度であり、無視し得る)
- ・側部、蓋部、底部中性子遮蔽材は無視する。

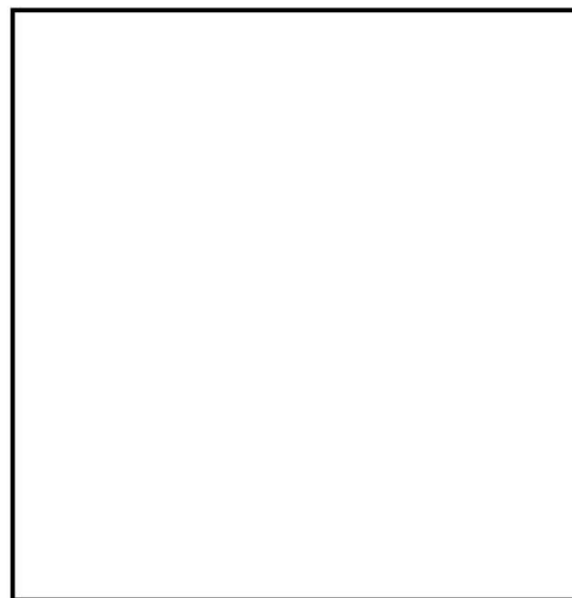


縦断面図

貯蔵用三次蓋及び貯蔵用緩衝体は無視(真空)

MSF-28P型内雰囲気及び使用済燃料集合体構造材  
乾燥状態：真空  
冠水状態：水密度 $1.0\text{g}/\text{cm}^3$   
( $1.0\text{g}/\text{cm}^3$ とした場合に中性子実効増倍率は最大)

中性子遮蔽材は無視(真空)



燃料領域横断面図

MSF-28P型外雰囲気は真空

格子内での燃料の偏りを考慮(17×17燃料、15×15燃料ともに)  
乾燥状態：外周部、中央部ともに中心偏向  
冠水状態：外周部は外周に、中央部は中心偏向

MSF-28P型周囲を完全反射とすることで無限配列としてモデル化

バスケットプレート及び中性子吸収材の寸法は、寸法公差を考慮

### 臨界解析モデル

(代表として冠水状態の図を記載)



## 8. 設置許可基準規則への適合性(16条: 臨界)

### ● 臨界防止機能の安全評価について

#### (3) 臨界解析評価条件(解析コード及び検証)

臨界解析には、米国のオークリッジ国立研究所(ORNL)で開発された公開のSCALEコードシステムを用い、中性子実効増倍率の計算には同コードシステムに含まれるKENO-VIコードを用いる。

SCALEコードシステムは、米国NRCにより認証された標準解析コードであり、国内外の臨界解析の分野で幅広く使用されている。SCALEコードシステムに対しては、MSF-28P型を構成する燃料体及び構造物を模擬した多数の臨界実験のベンチマーク解析を実施し、その妥当性を確認している。

また、本コードは技術的な特殊性、新規性は無く、許認可で使用実績があるコードである。

#### (4) 臨界解析評価結果

乾燥状態に加え、最も厳しい条件となるMSF-28P型に使用済燃料を収納する際の冠水状態における臨界評価を実施し、中性子実効増倍率が0.95を下回ることを確認した。

項目		17×17燃料収納時	15×15燃料収納時	評価基準
中性子実効増倍率※	冠水状態	0.931	0.931	0.95以下
	乾燥状態	0.403	0.397	

※統計誤差( $\sigma$ )の3倍( $3\sigma$ )を加味した値である。

### ● 設計方針の妥当性

以上のとおり、設計上想定される状態において、燃料体等が臨界に達するおそれはない。したがって、MSF-28P型の臨界防止機能に係る設計方針は妥当である。

## 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:遮蔽)

### 燃料体等の取扱施設及び貯蔵施設(第十六条第4項一号)(遮蔽機能)

#### 《設計方針》

##### [安全設計に関する方針]

MSF-28P型は、使用済燃料からの放射線を適切に遮蔽する設計とする。

##### [発電用原子炉施設に及ぼす影響に関する方針]

MSF-28P型は、使用済燃料からの放射線を適切に遮蔽する設計とするため、発電用原子炉施設の安全性に影響を及ぼさない。

#### 具体的な設計方針

- 使用済燃料から放出される放射線を特定兼用キャスクの本体及び蓋部により遮蔽する設計とし、ガンマ線遮蔽材には十分な厚みを有する鋼製の材料を用い、中性子遮蔽材にはレジンを用いる。
- 設計貯蔵期間中における特定兼用キャスクの中性子遮蔽材の熱による遮蔽能力の低下を考慮しても、特定兼用キャスク表面及び特定兼用キャスク表面から1m離れた位置における線量当量率は、それぞれ2mSv/h以下、100 μSv/h以下となるように設計する。

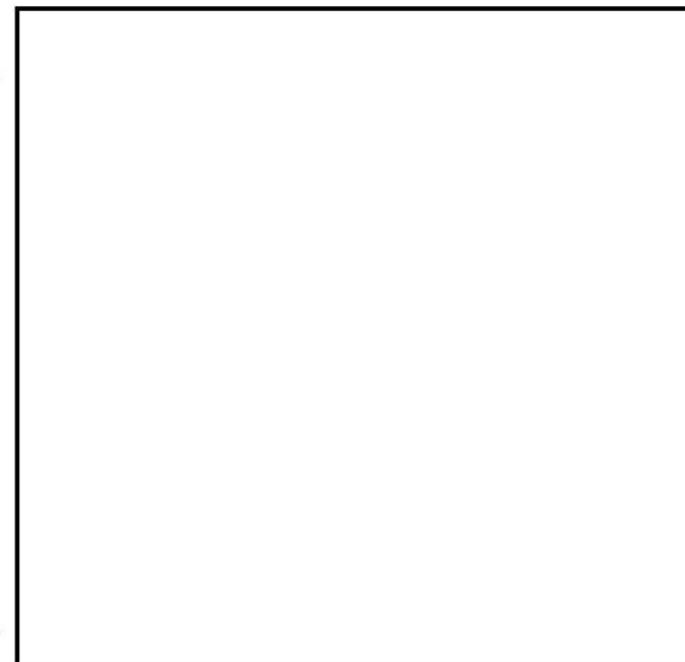
#### 設計方針の妥当性確認(安全評価)

- 使用済燃料を線源<sup>(注)</sup>として遮蔽評価を実施し、通常貯蔵時の特定兼用キャスク表面の線量当量率が2mSv/h以下及び表面から1m離れた位置における線量当量率が100 μSv/h以下となることを確認した。

(注) 収納する使用済燃料の種類、燃焼度、冷却期間等の条件を基に、遮蔽評価の結果が厳しくなる入力条件を設定したうえで、線源強度を求める。

#### 後段審査(設置(変更)許可)で別途確認される事項

- 遮蔽評価で考慮した使用済燃料集合体の燃焼度及び冷却期間に応じた使用済燃料集合体の配置の条件又は範囲を逸脱しないような措置が講じられること。
- 貯蔵建屋の損傷によりその遮蔽機能が著しく低下した場合においても、工場等周辺の実効線量は周辺監視区域外における線量限度を超えないこと。



遮蔽解析モデル

: 中性子遮蔽材  
 : ガンマ線遮蔽材



## 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:遮蔽)

### ● 審査ガイドの要求事項

審査ガイド<sup>(注)</sup>の要求事項に対するMSF-28P型の遮蔽設計への考慮を下表に示す。  
これらを考慮した設計方針及び設計方針の妥当性確認結果をP.45～51に示す。

項目	要求事項(確認内容)	遮蔽設計における考慮
使用済燃料の放射線源強度評価	使用済燃料の放射線源強度は、検証され適用性が確認された燃焼計算コードを使用して求めること。また、燃料型式、燃焼度、濃縮度、冷却年数等を条件とし、核種の生成及び崩壊を計算して求めること。	放射線源強度は、収納する燃料型式、燃焼度、濃縮度、冷却期間等を条件とし、核種の生成及び崩壊に基づき燃焼計算コードORIGEN2により求める。
兼用キャスクの遮蔽機能評価	兼用キャスクからの線量当量率は、兼用キャスクの実形状を適切にモデル化し、放射線源強度に基づき、検証され適用性が確認された遮蔽解析コード及び断面積ライブラリを使用して求めること。その際、設計貯蔵期間中の兼用キャスクのガンマ線遮蔽材及び中性子遮蔽材の熱劣化による遮蔽機能の低下を考慮すること。	線量当量率は、特定兼用キャスクの実形状を三次元でモデル化し、使用済燃料の放射線源強度等を条件として、遮蔽解析コードMCNP5により求める。その際、設計貯蔵期間中の熱影響による中性子遮蔽材(レジン)の質量減損(2.5%)を考慮する。
	兼用キャスク表面の線量当量率を2mSv/h以下とし、かつ、兼用キャスク表面から1m離れた位置における線量当量率を100 $\mu$ Sv/h以下とすること。	特定兼用キャスク表面の線量当量率は2mSv/h以下、かつ、特定兼用キャスク表面から1m離れた位置における線量当量率は100 $\mu$ Sv/h以下となるように設計する。
解析コード (放射線源強度 ／線量当量率)	検証され適用性が確認された遮蔽解析コード等を使用すること。相互遮蔽効果、ストリーミング及びコンクリート深層透過の観点から検証され適用性が確認されたものであること。	燃焼計算コードORIGEN2は、MSF-28P型に収納する使用済燃料と同等の冷却条件のANS標準崩壊熱データ等により、また、遮蔽解析コードMCNP5及び断面積ライブラリは、燃料同士の相互遮蔽及び容器でのストリーミングを考慮した使用済燃料輸送容器体系及び使用済燃料貯蔵容器体系での遮蔽ベンチマーク試験により検証され適用性を確認している。なお、MSF-28P型ではコンクリートを使用しないため、コンクリートの深層透過の観点は考慮していない。

(注)「原子力発電所敷地内での輸送・貯蔵兼用乾式キャスクによる使用済燃料の貯蔵に関する審査ガイド」

# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:遮蔽)

## ● 遮蔽機能の安全評価について

### (1) 遮蔽解析評価条件(収納物仕様)

➤ 遮蔽解析へ入力する使用済燃料の放射線源強度は、線量当量率の評価基準値に対して余裕が小さくなる放射線源強度の燃料(代表燃料)の値(下表)とする。代表燃料の選定詳細をP.46~48に示す。

収納領域		A	B	C
		線源強度の 計算条件	燃焼度(MWd/t)	
	冷却期間(年)			
燃料集合体 1体当たりの 線源強度	燃料有効部ガンマ線(photons/s)	$3.779 \times 10^{15}$	$3.171 \times 10^{15}$	$2.709 \times 10^{15}$
	構造材放射化ガンマ線( $^{60}\text{Co}$ : TBq)	$2.578 \times 10^1$ (注1)	$3.437 \times 10^0$	$2.967 \times 10^0$
	燃料有効部中性子(n/s) (注2)	$5.390 \times 10^8$	$4.172 \times 10^8$	$2.006 \times 10^8$

(注2) 中性子増倍の効果を考慮した値である。

(遮蔽解析の燃料配置)





# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:遮蔽)

## ● 遮蔽機能の安全評価について

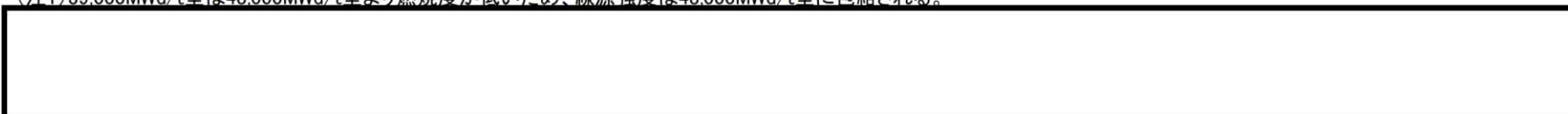
### (1) 遮蔽解析評価条件(収納物仕様)

- 使用済燃料の放射線源強度は、濃縮度、燃焼度及び冷却期間等を基に、以下保守性を考慮しORIGEN2コードにより算出。
  - ・ 初期濃縮度は、収納する使用済燃料の濃縮度下限値とする。
  - ・ 使用済燃料の軸方向燃焼度分布を考慮する。
  - ・ バーナブルポイズン集合体は、放射化による放射線源強度は考慮するが、構造材としての遮蔽効果は無視する。
- 線量当量率の評価基準値に対して余裕が小さくなる放射線源強度の燃料を線量当量率に寄与する線種の観点から選定。(P.48参照)

<領域A及び領域B>

収納領域	領域A				領域B			
	17×17燃料 48,000MWd/t型		15×15燃料 48,000MWd/t型		17×17燃料 48,000MWd/t型		15×15燃料 48,000MWd/t型	
燃料の種類(注1)	A型	B型	A型	B型	A型	B型	A型	B型
No.	A-1	A-2	A-3	A-4	B-1	B-2	B-3	B-4
燃焼度(MWd/t)								
冷却期間(年)								
燃料有効部ガンマ線 (photons/s)	$3.779 \times 10^{15}$	$3.588 \times 10^{15}$	$3.384 \times 10^{15}$	$3.222 \times 10^{15}$	$3.171 \times 10^{15}$	$3.022 \times 10^{15}$	$2.857 \times 10^{15}$	$2.725 \times 10^{15}$
構造材放射化ガンマ線 ( <sup>60</sup> Co TBq)	$2.578 \times 10^1$ (注2)	$2.601 \times 10^1$ (注2)	$1.787 \times 10^1$ (注2)	$1.859 \times 10^1$ (注2)	$3.437 \times 10^0$	$3.529 \times 10^0$	$1.431 \times 10^0$	$1.718 \times 10^0$
燃料有効部中性子(注3) (n/s)	$5.390 \times 10^8$	$5.008 \times 10^8$	$4.904 \times 10^8$	$4.559 \times 10^8$	$4.172 \times 10^8$	$3.880 \times 10^8$	$3.803 \times 10^8$	$3.538 \times 10^8$
代表燃料の選定	遮蔽解析へ 入力				遮蔽解析へ 入力			

(注1)39,000MWd/t型は48,000MWd/t型より燃焼度が低いため、線源強度は48,000MWd/t型に包絡される。



# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:遮蔽)

## ● 遮蔽機能の安全評価について

### (1) 遮蔽解析評価条件(収納物仕様)

<領域C>

収納領域	領域C							
	17×17燃料 48,000MWd/t型				15×15燃料 48,000MWd/t型			
燃料の種類 <sup>(注1)</sup>	A型		B型		A型		B型	
No.	C-1	C-2	C-3	C-4	C-5	C-6	C-7	C-8
燃焼度(MWd/t)								
冷却期間(年)								
燃料有効部ガンマ線 (photons/s)	<b>2.709 × 10<sup>15</sup></b>	2.333 × 10 <sup>15</sup>	2.582 × 10 <sup>15</sup>	2.227 × 10 <sup>15</sup>	2.443 × 10 <sup>15</sup>	2.110 × 10 <sup>15</sup>	2.330 × 10 <sup>15</sup>	2.015 × 10 <sup>15</sup>
構造材放射化ガンマ線 ( <sup>60</sup> Co TBq)	<b>2.967 × 10<sup>0</sup></b>	6.219 × 10 <sup>-1</sup>	3.046 × 10 <sup>0</sup>	6.386 × 10 <sup>-1</sup>	1.240 × 10 <sup>0</sup>	2.590 × 10 <sup>-1</sup>	1.489 × 10 <sup>0</sup>	3.110 × 10 <sup>-1</sup>
燃料有効部中性子 <sup>(注2)</sup> (n/s)	<b>2.006 × 10<sup>8</sup></b>	2.617 × 10 <sup>8</sup>	1.867 × 10 <sup>8</sup>	2.439 × 10 <sup>8</sup>	1.842 × 10 <sup>8</sup>	2.396 × 10 <sup>8</sup>	1.716 × 10 <sup>8</sup>	2.235 × 10 <sup>8</sup>
代表燃料の選定	<b>遮蔽解析へ 入力</b>							

(注1) 39,000MWd/t型は48,000MWd/t型より燃焼度が低いため、線源強度は48,000MWd/t型に包絡される。



# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:遮蔽)

## ● 遮蔽機能の安全評価について

### (1) 遮蔽解析評価条件(収納物仕様)の補足

- 各線源の線量当量率分布に対する影響
  - ・ MSF-28P型キャスクの線量当量率分布から、表面は底部径方向(⑦)、表面から1m位置では側部(⑥)の線量当量率が最も高い。
  - ・ 表面線量当量率最大値: 底部径方向(⑦)は中性子遮蔽材が無い領域であるため、中性子の影響が大きい。
  - ・ 表面から1m位置の線量当量率最大値: 側部(⑥)は中性子遮蔽材があるため、ガンマ線の影響が大きくなり、燃料有効部ガンマ線の影響が大きい。
- 代表燃料の選定
  - ・ 領域A: 燃料有効部ガンマ線及び中性子の線源強度が高いA-1を代表燃料とする。
  - ・ 領域B: 燃料有効部ガンマ線及び中性子の線源強度が高いB-1を代表燃料とする。
  - ・ 領域C: 表面から1m位置の最大線量当量率が評価基準値に対する余裕が最も小さいため、表面から1m位置の線量当量率を保守的に評価する燃料を代表燃料として選定する。具体的には、側部(⑥)は最外周燃料と表面までの距離に近い領域C側の位置であり、燃料有効部ガンマ線の線源強度が大きいC-1を代表燃料とする。

MSF-28P型の線量当量率の線源毎の内訳(μSv/h)

評価点			頭部		側部	底部	
			軸方向	径方向		径方向	軸方向
			①	③	⑤	⑦	⑨
表面	ガンマ線	燃料有効部	0.1	19.9	113.8	1.0	<0.1
		構造材放射化	0.1	36.6	20.9	0.5	<0.1
		二次ガンマ線	0.9	9.5	21.9	6.4	0.5
	中性子		302.2	573.1	48.1	<b>1516.5</b>	173.1
	合計		303.3	639.1	204.7	<b>1524.4</b>	173.8
評価点			②	④	⑥	⑧	⑩
表面から1m	ガンマ線	燃料有効部	0.2	19.0	<b>45.8</b>	20.7	2.5
		構造材放射化	0.7	9.5	8.8	6.3	16.0
		二次ガンマ線	0.4	5.4	8.9	5.4	2.9
	中性子		51.2	39.8	22.6	38.6	12.7
	合計		52.5	73.7	<b>86.1</b>	71.0	34.1

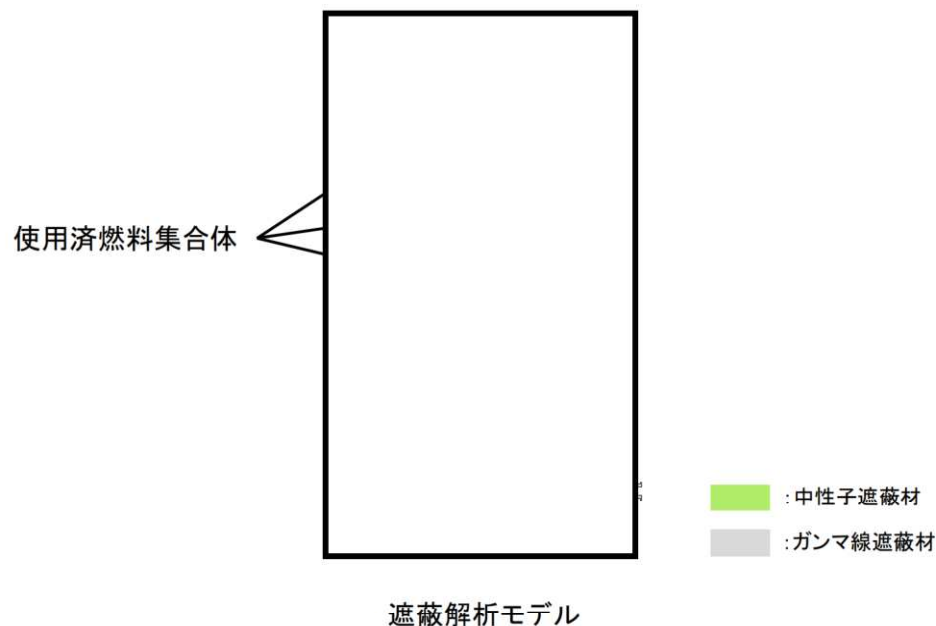
## 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:遮蔽)

### ● 遮蔽機能の安全評価について

#### (2) 遮蔽解析評価条件(解析モデル)

遮蔽解析は、MCNP5コードを用いる。解析モデルは、以下のとおり配置・形状等を適切に考慮し、保守的な条件とする。

- ・特定兼用キャスク及び使用済燃料集合体の実形状を三次元でモデル化し、バスケットの非対称性を解析モデルとして考慮する。
- ・貯蔵用三次蓋及び貯蔵用緩衝体を無視する。
- ・燃料集合体の移動を考慮するため、軸方向については燃料各領域の高さ寸法は固定して一次蓋及び胴底部へ接した状態となるようキャスク全長を短縮し、径方向についてはバスケットセル内に均質化している。
- ・各部寸法はノミナル値とするが、各構成部材のマイナス側の寸法公差を原子個数密度の設定で考慮する。
- ・設計貯蔵期間中の熱影響による中性子遮蔽材(レジン)の質量減損(2.5%)を考慮する。





## 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:遮蔽)

### ● 遮蔽機能の安全評価について

#### (3) 遮蔽解析評価条件(解析コード及び検証)

##### ① 線源強度評価に用いる解析コード

遮蔽解析評価のうち線源強度評価には、米国のオークリッジ国立研究所(ORNL)で開発された公開のORIGEN2コード、ライブラリはJAEAが整備したORLIBJ40のうち、PWR34J40及びPWR41J40を用いる。

ORIGEN2コードは、コード配布時に同梱されたサンプル問題の再現により計算機能が適正であることを確認している。また米国原子力学会(ANS)において、ANS標準崩壊熱との比較及び使用済燃料中のウラン、プルトニウム、アメリシウムなどの組成の実測値との比較により妥当性の確認を行っている。

本コードは技術的な特殊性、新規性は無く、許認可で使用実績があるコード、ライブラリである。

##### ② 遮蔽解析に用いる解析コード

遮蔽解析評価のうち、線量当量率評価には、米国ロスアラモス国立研究所(LANL)で開発されたMCNP5コードを用いる。

MCNP5コードは、「原子力発電所放射線遮蔽設計規程(JEAC4615)」において、原子力発電所附属施設遮蔽のための輸送計算コードとしてモンテカルロ法を用いた計算手法の適用が可能とされ、放射性物質輸送・貯蔵容器などの遮蔽計算に用いられている。また、米国では乾式キャスク貯蔵システムの審査指針NUREG-1536及び乾式キャスク貯蔵施設の審査指針NUREG-1567において遮蔽計算ツールとしてMCNPコードが記載され、安全評価で使用されている。

MCNP5コードは、以下により解析コードの適用妥当性確認を行っている。詳細をP.52～62に示す。

一本型式証明と類似の評価条件を用いた使用済燃料輸送・貯蔵容器体系での遮蔽ベンチマーク解析<sup>(注1)</sup>による線量当量率の評価値が測定値の分布の傾向に対してよい一致を示すことの確認、及びMCNP5コードによる線量当量率評価値が、豊富な許認可実績を有するDOT3.5コードによる保守的な手法に基づく線量当量率評価値<sup>(注2)(注3)</sup>と同等の結果となることの確認。

(注1) 一般社団法人日本原子力学会、「モンテカルロ法による放射性物質輸送容器の遮蔽安全評価手法の高度化 平成23年度報告書」,(2012).

及び、M. Ueyama M. Osaki, “Dose Equivalent Rate Benchmark Calculations of a Dry Storage Cask for Spent Fuel by 3D Monte Carlo Code”, PATRAM 2019, (2019).

(注2) 四国電力株式会社、「核燃料輸送物設計変更承認申請書」,原子力発21329号, (2021).

(注3) 三菱重工業株式会社,「発電用原子炉施設に係る型式設計特定機器の型式指定申請書(特定兼用キャスク)」,L5-95KV100, (2022).

## 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:遮蔽)

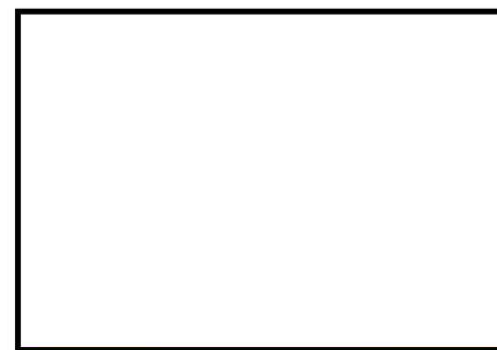
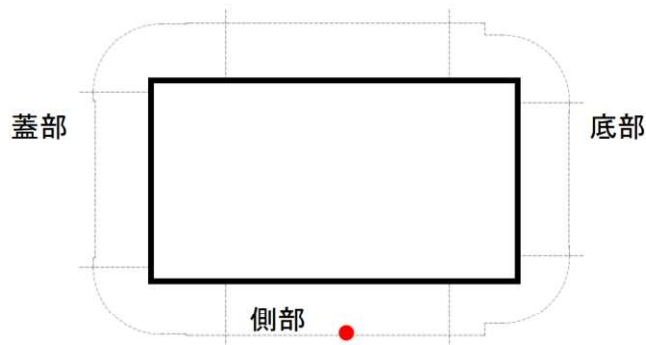
### ● 遮蔽機能の安全評価について

#### (4) 遮蔽解析評価結果

- 遮蔽評価により、特定兼用キャスク表面及び表面から1m離れた位置における線量当量率は、評価基準を下回ることを確認した。
- トラニオン周りの線量当量率分布も連続的であり、ストリーミングを適切に計算が行われていることを確認した。

線量当量率評価結果(注)

項目	評価結果	評価基準
表面線量当量率	1.53 mSv/h	2 mSv/h以下
表面から1m離れた位置における線量当量率	86.1 μSv/h	100 μSv/h以下



- 線量当量率が最大となる位置
- 表面線量当量率評価位置
- 表面から1m離れた位置における線量当量率評価位置
- 線量当量率が最大となる評価点の主な構造材透過パス

(注) 線量当量率が最大となる評価点位置は次のとおりである(左図赤点)。

- ・表面: 底部トラニオン付近コーナー部の中性子遮蔽材が少ない領域
- ・表面から1 m離れた位置: 側部中心の中性子遮蔽材でカバーされている領域

### ● 設置許可基準規則への適合性

以上のとおり、特定兼用キャスク表面及び表面から1m離れた位置における線量当量率は、基準を満足することから、MSF-28P型は使用済燃料からの放射線に対して適切な遮蔽能力を有する設計である。したがって、MSF-28P型の遮蔽機能に係る設計方針は妥当である。



# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:遮蔽)

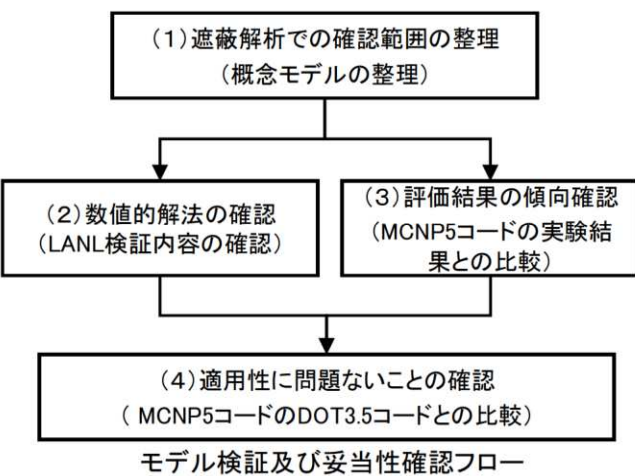
## ● MCNPコードの適用妥当性確認について

MCNP5コードの適用妥当性について、特定兼用キャスクに対するMCNP5コードの適用性について、MCNP5コードによる線量当量率分布の評価値は測定値の分布の傾向に対して良い一致を示し、許認可で認められたDOT3.5コードを用いた保守的な手法に基づく線量当量率評価値と同等の結果となることを示すことで説明する。なお、MCNP5コードを用いた遮蔽解析結果の妥当性については、統計指標の確認結果を示すとともに、正確性についてはMSF-28P型に対するMCNP5コードでの遮蔽解析において放射線の挙動が物理的に正しいことを説明する方針とする。

原子力学会標準「シミュレーションの信頼性確保に関するガイドライン:2015」のモデル検証及び妥当性確認方法を参考に、(1)遮蔽解析での確認範囲の整理、(2)数値的解法が検証されていることの確認、(3)MCNP5コードを用いた線量当量率評価値と測定値の比較による評価傾向の確認、(4)既認可で認められたDOT3.5コードを用いた保守的な評価手法に基づく特定兼用キャスクでの線量当量率の評価値との比較による同等性の確認を行った。

(1)から(3)の確認結果に加え、型式証明での遮蔽解析条件は、(4)で確認したMCNP5コードの保守的な条件設定を踏襲しており、保守性を有する解を得ることができる。以上より、本申請の遮蔽解析にMCNP5コードを適用することは妥当であると判断した。

- (1) 本申請の遮蔽解析での確認範囲を考慮すべき概念モデル要素として整理。
- (2) MCNP5は、LANLでのソフトウェア品質保証計画に従って開発されており、LANLで実施したリグレッションテスト、実験値との比較、三次元輸送計算コードの精度確認のためのベンチマーク問題に対する解析解及び参照解との比較結果を基に、数値的解法が精度よく実施できていることを確認。
- (3) MSF-28P型の遮蔽解析と(1)で整理した概念モデル要素が類似した使用済燃料輸送・貯蔵容器体系でのベンチマーク解析により線量当量率分布の傾向を確認し、MCNP5コードによる評価値と測定値の分布の傾向が良い一致を示すことを確認。
- (4) MSF-28P型と同様の体系のMSF-24P型におけるDOT3.5コードによる保守的な手法に基づく既認可評価値と、DOT3.5コードと同様の条件で実施したMCNP5コードによる評価値を比較した結果、同等の結果であり、DOT3.5コードと同様の条件とすればMCNP5コードで保守性を有する解が得られることを確認。



No.	確認結果	備考
(1)	MSF-28P型の遮蔽解析での確認範囲を考慮すべき概念モデル要素として整理。(P.53~56)	考慮すべき概念モデル要素としてミクロ的な物理現象(散乱、吸収等)、マクロ的物理現象(構造材透過、ストリーミング効果、線源の相互遮蔽)を整理。
(2)	解析コード開発機関(LANL)で実施したリグレッションテスト、実験値との比較や三次元輸送計算コード精度確認のためのベンチマーク(解析解及び参照解)との比較により、数理モデルへの変換及び数値モデルへの変換は精度良く実施できていることを確認済み。(P.57)	ベンチマークは散乱無し(解析解)と散乱有りの条件(MVPコードによる参照解)での比較で良く一致していると検証されていることを確認。
(3)	使用済燃料輸送・貯蔵容器体系におけるベンチマーク解析より、評価値の傾向が良い一致を示すことを確認。(P.58~60)	使用済燃料輸送・貯蔵容器体系におけるベンチマーク解析は、(1)で整理した概念モデル要素の内容がMSF-28P型と類似したものを選定。
(4)	MSF-28P型と類似の体系であるMSF-24P型を対象とした認可済のDOT3.5コードを用いた解析結果との比較により、同等の結果が得られることを確認。(P.61~62)	DOT3.5コードを用いた解析は実形状を二次元でモデル化したものとして認可されたものである。なお、MSF-28P型の評価条件は、使用済燃料の収納条件や評価モデルの不確かさを保守的に設定。



# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:遮蔽)

## (1) 遮蔽解析での確認範囲の整理(1/4)

- MSF-28P型の線量当量率の評価結果に影響を与える要素として、確認が必要な項目を整理した。
- 収納される使用済燃料のミクロ的な物理現象(散乱・吸収)に基づく遮蔽材の透過、遮蔽材欠損部でのストリーミング効果及び使用済燃料が複数収納されることによる相互遮蔽といったマクロ的な物理現象の考慮が必要。これら物理現象を考慮するにあたり、使用済燃料の線源条件、線源形状、遮蔽材質及び形状が必要。
- (3)(P. 58~60)のMCNP5コードによる評価値と線量率測定値を比較するベンチマーク解析の選定では、各要素が類似のものを選定した。

MSF-28P遮蔽解析 で考慮すべき 概念モデル要素	評価に影響 のある因子	評価条件				備考
		MSF-28P型 遮蔽解析	MSF-24P(S)型 先行キヤスク	ベンチマーク (使用済燃料輸送容器体系)	ベンチマーク (乾式貯蔵容器体系)	
【物理現象】 ミクロ ・散乱 ・吸収 マクロ ・遮蔽材の透過 ・遮蔽材欠損部で のストリーミング ・相互遮蔽	計算コード	MCNP5 ver.1.60コードを 用いて評価	MCNP5 ver.1.60コードを 用いて評価	MCNP5コードを用いて評価	MCNP5 ver.1.60コードを用い て評価	・MSF-28P型及び24P(S)型 は同じコードを採用。
	断面積 ライブラリ	中性子 ・FSXLIB-J33 ガンマ線 ・MCPLIB84	中性子 ・FSXLIB-J33 ガンマ線 ・MCPLIB84	中性子 ・FSXLIB-J33 ガンマ線 ・MCPLIB02	中性子 ・FSXLIB-J33 ガンマ線 ・MCPLIB84	・MSF-28P型及び24P(S)型 は同じ断面積ライブラリを 採用。 ・MSF-28P型及び24P(S)型 は同じ断面積ライブラリを 採用。
【線源】 PWR使用済燃料	中性子 線源条件	スペクトル ・Watt型 <sup>239</sup> Pu 核分裂スペクトル	スペクトル ・Watt型 <sup>239</sup> Pu 核分裂スペクトル	スペクトル ・Watt型 <sup>239</sup> Pu 核分裂スペクトル	スペクトル ・Watt型 <sup>244</sup> Cm 核分裂スペクトル	・MSF-28P型及び24P(S)型 は同じ <sup>239</sup> Pu核分裂スペク トルを採用。
		線源強度 ・ORIGEN2出力(2.2UPJ)	線源強度 ・ORIGEN2出力(2.2UPJ)	線源強度 ・ORIGEN2出力(2.2UPJ)	線源強度 ・ORIGEN2出力(2.2UPJ)	・MSF-28P型及び24P(S) 型はウラン初期濃縮度 を保守的に設定。
		燃焼度 ・軸方向分布考慮 ・燃焼度最大値	燃焼度 ・軸方向分布考慮 ・燃焼度最大値	燃焼度 ・軸方向分布考慮 ・実績燃焼度	燃焼度 ・軸方向分布考慮 ・実績燃焼度	・MSF-28P型及び24P(S) 型は収納燃料を包含す る燃焼度を設定。
		冷却期間 ・最短冷却期間	冷却期間 ・最短冷却期間	冷却期間 ・実績考慮	冷却期間 ・実績考慮	・MSF-28P型及び24P(S)型 は収納燃料を包含する冷 却期間を設定。



# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:遮蔽)

## (1) 遮蔽解析での確認範囲の整理(2/4)

MSF-28P遮蔽解析 で考慮すべき 概念モデル要素	評価に影響 のある因子	評価条件				備考
		MSF-28P型 遮蔽解析	MSF-24P(S)型 先行キャスク	ベンチマーク (使用済燃料輸送容器体系)	ベンチマーク (乾式貯蔵容器体系)	
【線源】 使用済燃料	ガンマ線 線源条件	スペクトル ・燃料有効部:ORIGEN2出力(2.2UPJ) ・放射化ガンマ: 1.17MeV-50% 1.33MeV-50%	スペクトル ・燃料有効部:ORIGEN2出力(2.2UPJ) ・放射化ガンマ: 1.17MeV-50% 1.33MeV-50%	スペクトル ・燃料有効部:ORIGEN2出力(2.2UPJ) ・放射化ガンマ:-	スペクトル ・燃料有効部:ORIGEN2出力(2.2UPJ) ・放射化ガンマ: 1.17MeV-50% 1.33MeV-50%	・MSF-28P型及び24P(S)型は同じ手法で設定。
		線源強度 ・燃料有効部:ORIGEN2出力(2.2UPJ) ・放射化ガンマ: <sup>59</sup> Co含有量からの計算値	線源強度 ・燃料有効部:ORIGEN2出力(2.2UPJ) ・放射化ガンマ: <sup>59</sup> Co含有量からの計算値	線源強度 ・燃料有効部:ORIGEN2出力(2.2UPJ) ・放射化ガンマ:未考慮	線源強度 ・燃料有効部:ORIGEN2出力(2.2UPJ) ・放射化ガンマ: <sup>59</sup> Co含有量からの計算値	・MSF-28P型及び24P(S)型はウラン初期濃縮度を保守的に設定。
		燃焼度 ・軸方向分布考慮 ・燃焼度最大値	燃焼度 ・軸方向分布考慮 ・燃焼度最大値	燃焼度 ・軸方向分布考慮 ・実績燃焼度	燃焼度 ・軸方向分布考慮 ・実績燃焼度	・MSF-28P型及び24P(S)型は同じ手法で設定。
		冷却期間 ・最短冷却期間	冷却期間 ・最短冷却期間	冷却期間 ・実績考慮	冷却期間 ・実績考慮	・MSF-28P型及び24P(S)型は同じ手法で設定。

# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:遮蔽)

## (1) 遮蔽解析での確認範囲の整理(3/4)

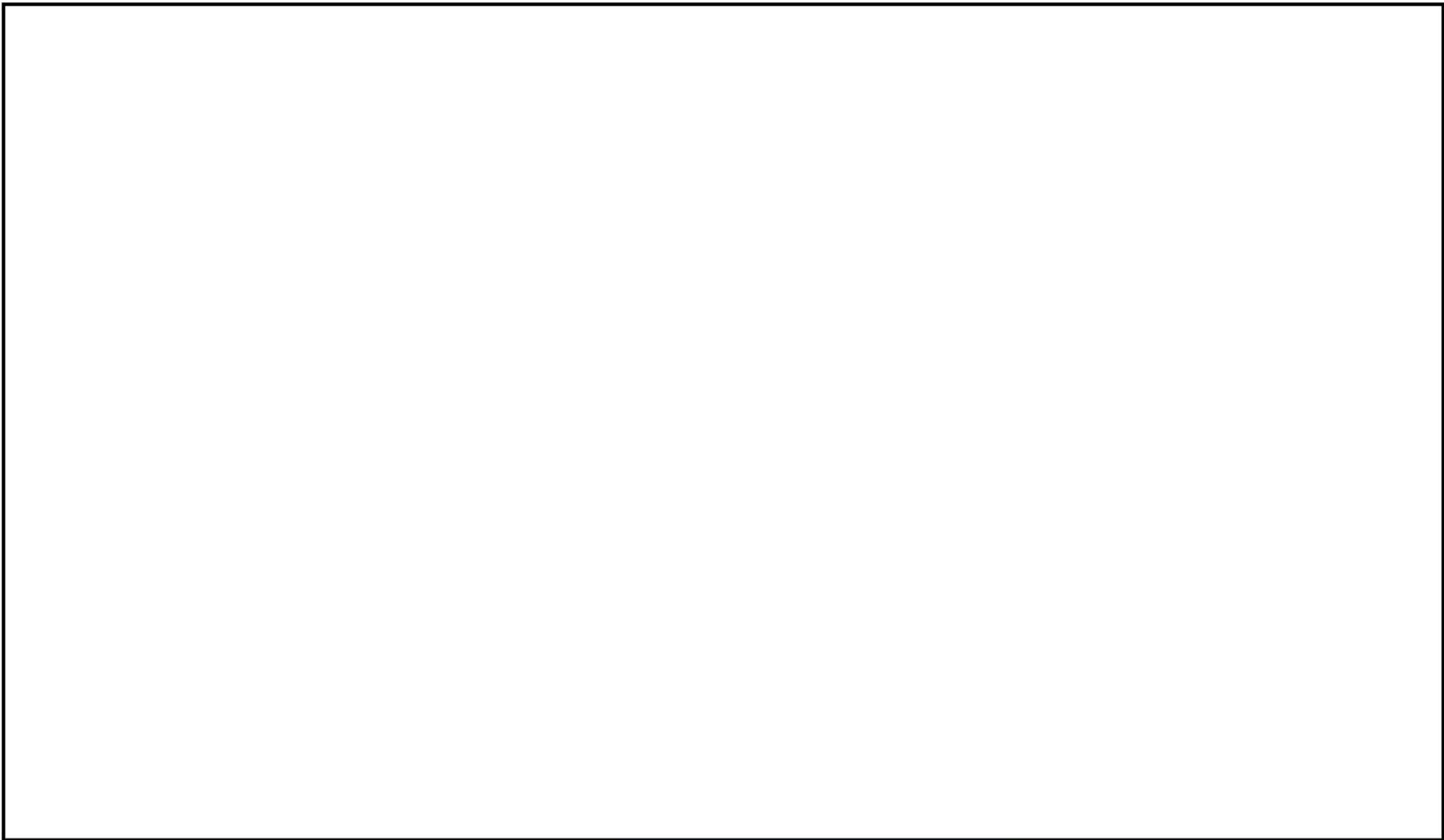
MSF-28P遮蔽解析 で考慮すべき 概念モデル要素	評価に影響 のある因子	評価条件				備考
		MSF-28P型 遮蔽解析	MSF-24P(S)型 先行キャスク	ベンチマーク (使用済燃料輸送容器体系)	ベンチマーク (乾式貯蔵容器体系)	
【線源形状】 使用済燃料	燃料集合 体(線源 領域)の 設定	<ul style="list-style-type: none"> <li>使用済PWR燃料28体</li> <li>1体ごとに均質化</li> <li>上部ノズル部、上部プレナム部、燃料有効部、下部ノズル部、下部プレナム部に分割</li> <li>バスケット内均質化</li> <li>燃料集合体は一次蓋及び胴(底板)に接し、バスケットセル内中央に配置</li> <li>燃料配置:1/2対称</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>使用済PWR燃料24体</li> <li>1体ごとに均質化</li> <li>上部ノズル部、上部プレナム部、燃料有効部、下部ノズル部、下部プレナム部に分割</li> <li>バスケット内均質化</li> <li>燃料集合体は一次蓋及び胴(底板)に接し、バスケットセル内中央に配置</li> <li>燃料配置:1/4対称</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>使用済PWR燃料14体</li> <li>1体ごとに均質化</li> <li>上部ノズル部、上部プレナム部、燃料有効部、下部ノズル部に分割</li> <li>燃料集合体は胴(底板)に接し、バスケットセル内中央に配置</li> <li>燃料配置:1/2対称</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>使用済PWR燃料1体</li> <li>1体ごとに均質化</li> <li>上部ノズル部、上部プレナム部、燃料有効部、下部ノズル部、下部プレナム部に分割</li> <li>バスケット内均質化</li> <li>燃料集合体は胴(底板)に接し、バスケットセル内中央に配置</li> <li>燃料配置:1/2対称</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>各燃料仕様に基づき、MCNP5コードの条件として設定。</li> <li>MSF-28P型及び24P(S)型は軸方向での燃料集合体の移動を考慮し、一次蓋及び胴(底板)に接した状態となるよう設定。</li> <li>MSF-28P型及び24P(S)型は使用済燃料を燃料集合体1体毎に均質化したモデルを採用。</li> <li>燃料配置はMCNP5コードで実際の配置通りに設定。</li> </ul>
【遮蔽材質及び形状】 放射性物質輸送・貯蔵 容器構造材の材料 及び形状、組成、密度 公差	材質	<ul style="list-style-type: none"> <li>構造材:炭素鋼、ステンレス鋼、レジン、銅等</li> <li>緩衝体:なし</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>構造材:炭素鋼、ステンレス鋼、レジン、銅等</li> <li>緩衝体:なし</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>構造材:炭素鋼、ステンレス鋼、鉛、レジン、水等(湿式キャスク)</li> <li>緩衝体:木材</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>構造材:炭素鋼、ステンレス鋼、レジン等</li> <li>緩衝体:なし</li> </ul>	MSF-28P型及び24P(S)型の遮蔽材は同等。(P.56参照)
	形状	<ul style="list-style-type: none"> <li>実形状</li> <li>外径約2.7m</li> <li>長さ約5.2m</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>実形状</li> <li>外径約2.6m</li> <li>長さ約5.2m</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>実形状</li> <li>外径約2.6m(緩衝体含む)</li> <li>長さ約6.3m(緩衝体含む)</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>実形状</li> <li>外径約1.7m</li> <li>長さ約5.2m</li> </ul>	MSF-28P型及び24P(S)型の形状や構造は同等。(P.56参照)
	組成/密度	<ul style="list-style-type: none"> <li>最小密度</li> <li>レジン組成カタログ値</li> <li>設計貯蔵期間のレジン質量減損考慮</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>最小密度</li> <li>レジン組成カタログ値</li> <li>設計貯蔵期間のレジン質量減損考慮</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>最小密度</li> <li>レジン組成カタログ値</li> <li>水組成:発熱量より概算</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>最小密度</li> <li>レジン組成カタログ値</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>MSF-28P型及び24P(S)型ではレジン減損を考慮。</li> <li>MSF-28P型及び24P(S)型ではバーナブルポイズン集合体の遮蔽効果を無視。</li> </ul>
	寸法公差	<ul style="list-style-type: none"> <li>密度に考慮</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>密度に考慮</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>考慮しない</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>考慮しない</li> </ul>	MSF-28P型及び24P(S)型では寸法公差を密度係数として考慮。



## 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:遮蔽)

### (1) 遮蔽解析での確認範囲の整理(4/4)

➤ MSF-28P型とMSF-24P(S)型の構造比較



## 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:遮蔽)

### (2) 数値的解法の確認

- MCNP5コードは、LANLのソフトウェア品質保証計画<sup>(注1)</sup>に従って開発されており、計算コードの検証と妥当性確認がなされたものである。
- LANLでMCNP5コードに対して実施された検証内容<sup>(注2)</sup>を確認した。
- LANLの検証では、リグレーションテスト、中性子及びガンマ線遮蔽に関する遮蔽実験値との比較、3次元輸送計算コードの精度確認のためのベンチマーク問題(Kobayashiベンチマーク)での解析解とMVPコードによる参照解との比較を実施している。
- 以下のLANLでの検証結果より、MCNP5コードの数値的解法に問題無いことを確認した。

#### ① リグレーションテスト

- リグレーションテストで今回のバージョン(ver1.60)での変更以外に影響がないことを確認。
- なお、リグレーションテストで用いられている計算は、ガンマ線や中性子のベンチマーク問題として整理されたものが含まれており、キャスクの評価に必要なガンマ線や中性子の輸送計算に必要な散乱・吸収といった現象が考慮された実験値や解析値に対して、MCNPコードを用いて精度よく予測できることが確認されている<sup>(注3)</sup><sup>(注4)</sup>。

#### ② 遮蔽実験値との比較

- 中性子スペクトル測定、中性子・ガンマ線遮蔽及びガンマ線スカイシャイン実験値とMCNP5コードでの解析値の比較で良い一致を得ている。

#### ③ Kobayashiベンチマーク

- 3次元輸送ベンチマーク問題として、吸収の強い体系中にボイド領域があるような、ストリーミングのベンチマークとの比較を実施。
- 散乱がない場合は解析解との比較、散乱がある場合はMVPコードを用いた参照解との比較を実施し、良い一致を得ている。

(注1) Hilary. M. Abhold, John. S. Hendricks, “MCNP™ Software Quality Assurance Plan”, LA-13138, (1996).

(注2) Forrest Brown, Brain Kiedrowski, Jeffery Bull, Matthew Gonzales, Nathan Gibson, “Verification of MCNP5-1.60”, LA-UR-10-05611, (2010).

(注3) Daniel J. Whalen, David E. Hollowell and John S. Hendricks, “MCNP: Photon Benchmark Problems”, LA-12196, (1991).

(注4) Daniel J. Whalen, David. A. Cardon, Jennifer L. Uhle and John S. Hendricks, “MCNP: Neutron Benchmark Problems”, LA-12212, (1991).



# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:遮蔽)

## (3) 評価結果の傾向確認(MCNP5コードの実験結果との比較)(1/3)

<評価条件(使用済燃料輸送容器体系及び乾式貯蔵容器体系)>

- ベンチマーク解析に用いる評価条件は下表に示すとおり、現実的な設定としているが、遮蔽材の密度を最小密度とする等、保守的な条件設定も存在する。

項目		使用済燃料輸送容器体系(P.59)	乾式貯蔵容器体系(P.60)
容器名称		NFT-14P型輸送容器(PWR使用済燃料14体収納)	乾式貯蔵試験容器(PWR使用済燃料1体収納)
線源	線源スペクトル	<ul style="list-style-type: none"> <li>中性子スペクトル: 239Pu核分裂スペクトル</li> <li>燃料有効部ガンマ線スペクトル: ORIGEN2(2.2UPJ)出力</li> <li>構造材ガンマ線スペクトル: - (注1)</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>中性子スペクトル: 244Cm核分裂スペクトル</li> <li>燃料有効部ガンマ線スペクトル: ORIGEN2出力(2.2UPJ)</li> <li>構造材ガンマ線スペクトル: 1.17MeV-50%、1.33MeV-50%</li> </ul>
	燃焼度	<ul style="list-style-type: none"> <li>集合体燃焼度:実績燃焼度</li> <li>軸方向分布:実績燃焼度を考慮</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>集合体燃焼度:実績燃焼度</li> <li>軸方向分布:実績燃焼度を考慮</li> </ul>
線源形状	燃料集合体	<ul style="list-style-type: none"> <li>燃料集合体を1体ごとに均質化</li> <li>上部ノズル部、上部プレナム部、燃料有効部、下部ノズル部に分割</li> <li>軸方向の燃料位置は底部側寄せ配置</li> <li>バスケット内の左右方向は中央配置</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>燃料集合体を均質化</li> <li>上部ノズル部、上部プレナム部、燃料有効部、下部ノズル部、下部プレナム部に分割</li> <li>軸方向の燃料位置は底部側寄せ配置</li> <li>バスケット内の燃料集合体は均質化</li> </ul>
材質及び形状	バスケット	基本的に形状どおりモデル化 (バスケットガイド部及び吊り具は無視)	基本的に形状どおりモデル化
	本体	基本的に形状どおりモデル化 (内部水位は水膨張無視)	基本的に形状どおりモデル化
	蓋	基本的に形状どおりモデル化 (蓋ボルト部は簡略化)	基本的に形状どおりモデル化 (蓋ボルトは簡略化)
	緩衝体	基本的に形状どおりモデル化 (カバープレート、内部リブは無視(木材に置き換え))	(緩衝体は未装着)
	架台、地面	無視	簡略化してモデル化
	周囲構造物	無視	無視
	組成・密度	<ul style="list-style-type: none"> <li>鋼材、鉛:最小密度</li> <li>レジン組成:カタログ値(密度は公称値に初期収縮1%を考慮)</li> <li>水密度:水温を発熱量より換算して設定</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>鋼材:最小密度</li> <li>レジン組成:カタログ値(密度は公称値に初期収縮1%を考慮)</li> </ul>
寸法公差	考慮しない	考慮しない	

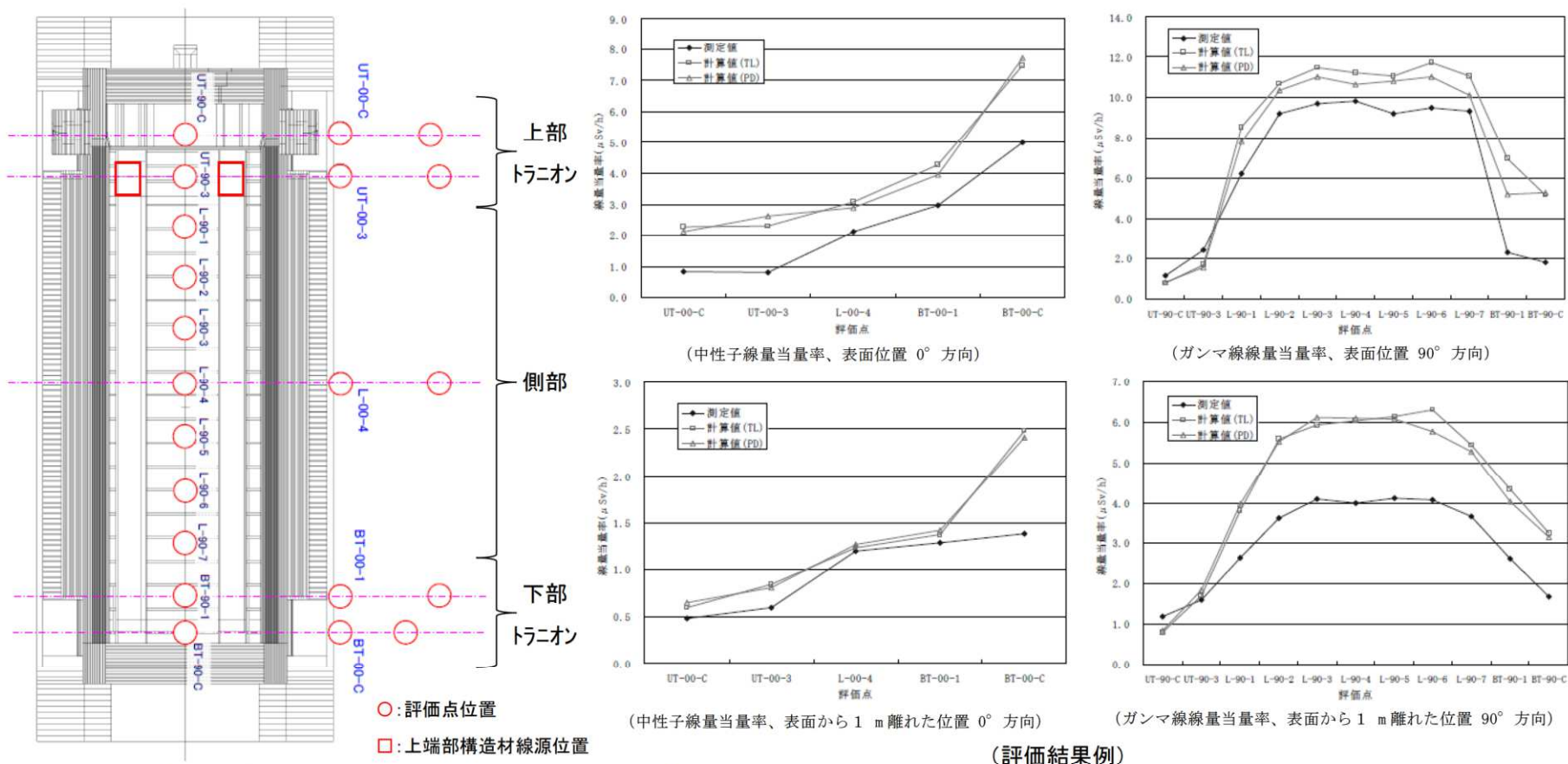
(注1)使用済燃料輸送容器体系ではベンチマーク解析において構造材ガンマ線を考慮していない。

# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:遮蔽)

## (3) 評価結果の傾向確認(MCNP5コードの実験結果との比較) (2/3)

### <評価モデル及び評価結果(使用済燃料輸送容器体系)>

線量当量率の計算値と測定値の比較では、遮蔽材の密度を最小密度としており基本的に測定値を上回るが、分布としては同様の傾向を示していることが確認されている。計算値が測定値を下回る点について、中性子についてはベンチマーク解析では考慮されていない使用済燃料輸送容器近傍の壁による反射の影響により解析結果に対して測定値が高くなったとされている。また、ガンマ線についてはベンチマーク解析において端部線源強度の高い構造材放射化ガンマ線源を考慮していないことが原因と考えられる。



NFT-14P型輸送容器によるMCNP5コードの検証

(出典) 一般社団法人日本原子力学会,「モンテカルロ法による放射性物質輸送容器の遮蔽安全評価手法の高度化 平成23年度報告書」, (2012).

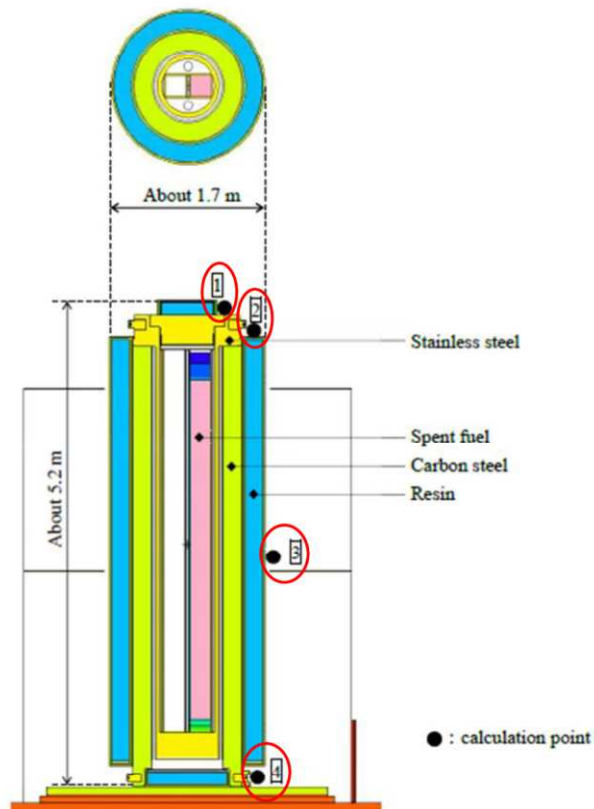


# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:遮蔽)

## (3) 評価結果の傾向確認(MCNP5コードの実験結果との比較) (3/3)

<評価モデル及び評価結果(乾式貯蔵容器体系)>

線量当量率の計算値と測定値の比較では、良い一致を示している。なお、測定は建屋内部で実施されたが、ベンチマーク解析では乾式貯蔵容器周辺の周囲構造物はモデル化されておらず、周辺構造物による中性子やガンマ線の反射が考慮されていないため、一部の計算値が測定値を下回っているものと考えられる。



(解析モデル)

Table 3. Experimental and calculated results (neutron dose equivalent rate)

Measurement point	Experimental value (μSv/h)	Calculated value (μSv/h)	Calculated / Experimental
1	9.93±0.17	10.20±1.8E-02	1.03±0.02
2	9.71±0.13	9.01±3.2E-02	0.93±0.01
3	0.47±0.02	0.52±9.8E-03	1.11±0.04
4	9.66±0.18	11.33±3.7E-02	1.17±0.02

Table 4. Experimental and calculated results (gamma-ray dose equivalent rate)

Measurement point	Experimental value (μSv/h)	Calculated value (μSv/h)	Calculated / Experimental
1	N/D*	-	-
2	N/D*	-	-
3	2.5±0	2.25±0.04	0.90±0.02
4	N/D*	-	-

\*below the detection limit 0.5 μSv/h

(評価結果)

乾式貯蔵容器によるMCNP5コードの検証

(出典) M. Ueyama M. Osaki, "Dose Equivalent Rate Benchmark Calculations of a Dry Storage Cask for Spent Fuel by 3D Monte Carlo Code", PATRAM 2019, (2019).

# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:遮蔽)

## (4) DOT3.5による既認可評価値(MSF-24P型)との同等性の確認(1/2)

- 許認可実績が豊富な二次元輸送計算コードDOT3.5による既認可評価値との比較を実施した。
- 比較対象は、MSF-28P型の輸送様態と同じ仕様・構造であるMSF-24P型での既認可の核燃料輸送物質設計変更承認申請(原規規発第22061412号により令和4年6月14日承認)<sup>(注1)</sup>のうち17×17燃料 48,000MWd/t型(A型)収納時とした。各解析コードでの計算方法及び条件設定概要を下表に示す。
- DOT3.5コードを用いた評価手法は既認可申請において文献<sup>(注2)</sup>を基に保守性があるものとして妥当であると判断されている。
- 先行キャスクにおけるMCNP5コードによる評価は、DOT3.5コードと同様の条件で実施している。
- MCNP5コード及びDOT3.5コードによるMSF-24P型表面及び表面から1m離れた位置における線量当量率をP.62に示す。DOT3.5コードの特性上の要因により、頭部及び底部の径方向の一部(トラニオン部近傍)において線量当量率評価値に差異が生じる<sup>(注3)</sup>ものの、その他の領域では同様の線量当量率及び傾向であり、MCNP5コードを使用済燃料輸送・貯蔵容器体系に適用した場合において、DOT3.5コードと比較して同等の結果が得られている。したがって、MCNP5コードにより、DOT3.5コードと同様に妥当な解が得られることを確認した。

(注1) 四国電力株式会社、「核燃料輸送物設計変更承認申請書」,原子力発21329号, (2021).

(注2) 一般社団法人 日本原子力学会,「中性子遮蔽設計ハンドブック」, (1993).

(注3) DOT3.5コードでは取り扱えるモデル形状が二次元円筒形状であるため保守的なモデルを設定して計算しており、DOT3.5コード計算値はMCNP5コード計算値より高い。MSF-24P型と同等の体系である使用済燃料輸送・貯蔵容器体系のベンチマーク解析でトラニオン近傍のMCNP評価結果と測定値の傾向がよく一致することを確認している。したがって、DOT3.5の解析結果は保守的なものであり、MCNP5コードによる評価結果は妥当である。

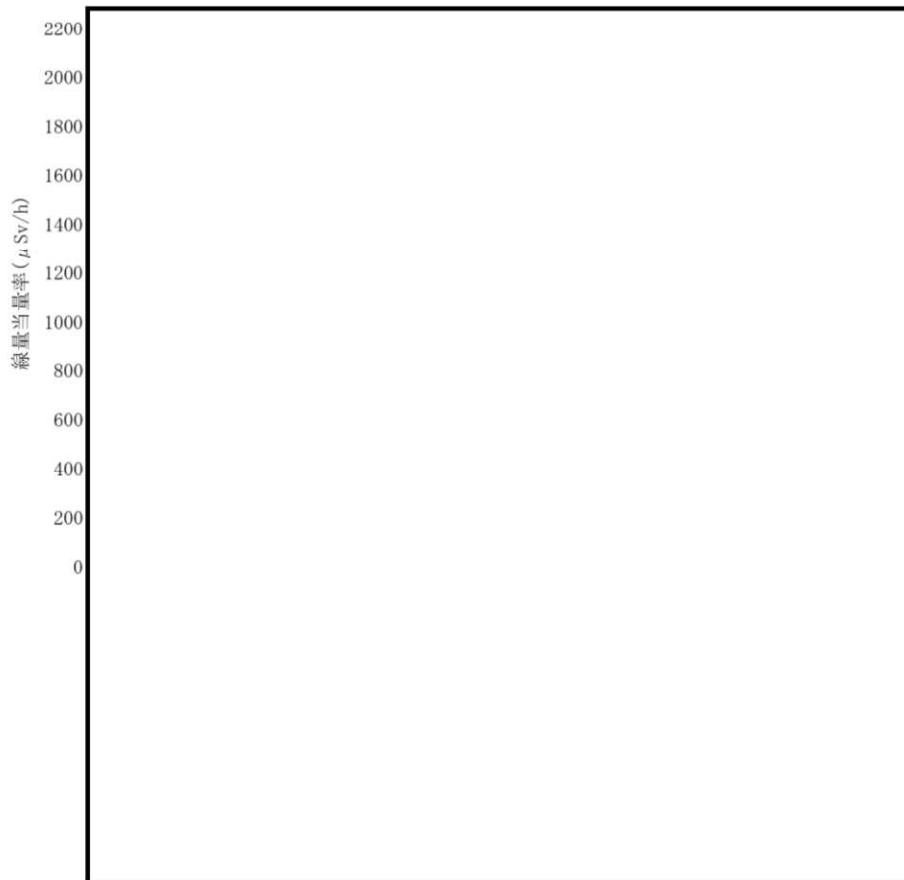
各解析コードの計算方法及び条件設定概要

項目	MCNP5コード	DOT3.5コード	備考
計算方法	放射線の衝突や散乱等を再現。評価位置に対する放射線情報を統計的に処理するため、計算値に対して統計誤差を持つ。	ガンマ線や中性子に対するボルツマン輸送方程式をSn法により解く。放射線の挙動を追跡するのに重要な非等方性を表現。	—
線源強度設定	ORIGEN2.2UPJコードにより評価した線源強度(17×17燃料 48,000MWd/t型(A型)収納時)を設定	左記と同じ	線源強度は同一
モデル化設定	MSF-24P型全体を三次元でモデル化。バスケットプレートは中性子吸収材及びポイド層を含めた格子形状を均質化	二次元円筒体系でモデル化。本体部は有限円筒形状(燃料部等は均質化)でモデル化。トラニオン部は本体モデルと別にモデル化。(異なる中心軸のモデルを同一計算することができない。)	両方で解析コードの特性上モデル化方法が異なる。DOT3.5コードでのトラニオン部評価は線束引継ぎ計算を実施。

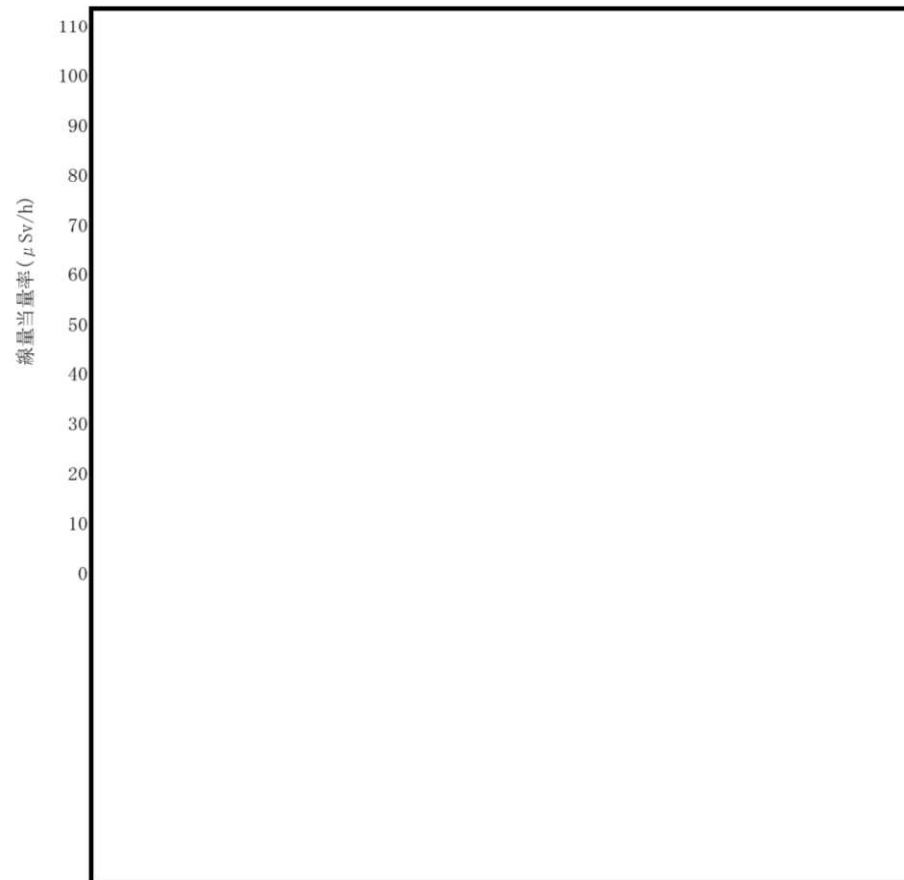


# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:遮蔽)

## (4) DOT3.5による既認可評価値(MSF-24P型)との同等性の確認(2/2)



側部方向線量当量率評価結果(表面)



側部方向線量当量率評価結果(表面から1 m離れた位置)

(結果差異の要因)

- ①: DOT3.5のトリニオン部の評価点は、本体モデルとは別に保守的な条件でモデル化するため、MCNP5に比べて線量当量率が高くなる。  
 なお、MCNP5による評価は、(3)で使用済燃料輸送・貯蔵容器体系のベンチマーク解析でトリニオン近傍の領域も測定値と傾向がよく一致することを確認している。  
 したがって、DOT3.5の評価結果は保守的なものであり、MCNP5による評価結果は妥当である。
- ②: ①と同様の設定で評価を行うが、表面から1m離れた位置ではキャスク全体からの線量当量率の寄与が支配的であり、MCNP5とDOT3.5で概ね一致する。
- ③: DOT3.5解析は、燃料領域を均質円筒モデル化するにあたり線量当量率への影響を保守的に考慮できるモデル設定としており、MCNP5に比べ線量当量率が高くなる。

## 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:除熱)

### 燃料体等の取扱施設及び貯蔵施設(第十六条第4項二号) (除熱機能)

#### 《設計方針》

##### [安全設計に関する方針]

MSF-28P型は、使用済燃料の崩壊熱を適切に除去できる設計とする。

##### [発電用原子炉施設に及ぼす影響に関する方針]

MSF-28P型は、使用済燃料の崩壊熱を適切に除去できる設計とするため、発電用原子炉施設の安全性に影響を及ぼさない。

#### 具体的な設計方針

- 動力を用いずに使用済燃料の崩壊熱を適切に除去するため、使用済燃料の崩壊熱を特定兼用キャスクの外表面に伝え、周囲空気等に伝達することにより除熱する設計とし、使用済燃料の健全性及び特定兼用キャスクの安全機能を有する構成部材の健全性を維持するために、使用済燃料及び特定兼用キャスクの温度を制限される値以下に維持する。
- 使用済燃料及び特定兼用キャスクの温度が制限される値以下に維持されていることを評価するために、特定兼用キャスク外表面の温度を測定できる設計とする。

#### 設計方針の妥当性確認(安全評価)

- 使用済燃料を熱源とした貯蔵状態の伝熱評価を実施し、燃料被覆管及び特定兼用キャスクを構成する部材の健全性を維持できる温度を超えないことを確認した。

#### 後段審査(設置(変更)許可)で別途確認される事項

- 除熱評価で考慮した使用済燃料集合体の燃焼度及び冷却期間に応じた使用済燃料集合体の配置の条件又は範囲を逸脱しないような措置が講じられること。
- 貯蔵建屋は、特定兼用キャスクの除熱機能を阻害しない設計であること。貯蔵建屋の給排気口は、積雪等により閉塞しない設計であること。
- 特定兼用キャスクの周囲温度が、45℃以下(横置き時)又は50℃以下(たて置き時)であること。また、貯蔵建屋壁面温度が65℃以下であること。さらに、貯蔵建屋内の周囲温度が異常に上昇しないことを監視できること。

伝熱経路図

熱解析モデル図



## 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:除熱)

### ● 審査ガイドの要求事項

審査ガイド<sup>(注)</sup>の要求事項に対するMSF-28P型の除熱設計への考慮を下表に示す。  
これらを考慮した設計及び安全評価結果をP.65～68に示す。

項目	要求事項(確認内容)	除熱設計における考慮
使用済燃料の崩壊熱評価	崩壊熱は、燃料型式、燃料体の実形状、燃焼度、濃縮度、冷却期間等を条件として計算した核種の生成及び崩壊から求めること	崩壊熱量は、収納する燃料型式、燃焼度、濃縮度、冷却期間等を条件とし、核種の生成及び崩壊に基づき燃焼計算コードORIGEN2により求める。
兼用キャスク各部の温度評価	使用済燃料の崩壊熱、外部からの入熱及び兼用キャスク周囲の温度を条件とし、兼用キャスクの実形状を適切にモデル化すること	特定兼用キャスク各部の温度は、MSF-28P型の実形状を三次元でモデル化し、使用済燃料の崩壊熱、外部からの入熱及び周囲温度等を条件として、伝熱解析コードABAQUSにより求める。
	求めた温度は、兼用キャスクの構成部材が兼用キャスクの各部の安全機能を維持する構造健全性及び性能を維持できる温度の範囲に収まること	特定兼用キャスク各部の温度は、安全機能を維持する構造健全性及び性能を維持できる温度以下とする。
燃料被覆管の温度評価	使用済燃料の崩壊熱と兼用キャスクの各部の温度を条件とし、使用済燃料集合体、バスケット等の実形状を適切にモデル化すること	燃料被覆管の温度は、燃料集合体の径方向断面の実形状を二次元でモデル化し、使用済燃料の崩壊熱と特定兼用キャスク各部の温度評価で求めたバスケットの温度を境界条件として、伝熱解析コードABAQUSにより求める。
	求めた温度は、燃料被覆管の構造健全性を維持できる温度の範囲に収まること	燃料被覆管の温度は、燃料被覆管の健全性を維持できる温度以下とする。
解析コード (崩壊熱 ／温度評価)	検証され適用性が確認された燃焼計算コード／伝熱解析コードを使用して求めること	燃焼計算コードORIGEN2は、MSF-28P型に収納する使用済燃料と同等の冷却条件のANS標準崩壊熱データにより、また、伝熱計算コードABAQUSは、MSF-28P型と同等の伝熱形態を有する兼用キャスクの伝熱試験により検証され適用性を確認している。

(注)「原子力発電所敷地内での輸送・貯蔵兼用乾式キャスクによる使用済燃料の貯蔵に関する審査ガイド」

# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:除熱)

## ● 除熱機能の安全評価について

### (1) 除熱解析評価条件(収納物仕様)

- 温度解析へ入力する崩壊熱量は、収納領域毎に崩壊熱量が最も大きくなる燃料  とする。
- 温度解析への入力時には、以下の保守性を考慮する。
  - ・ 温度解析では、伝熱体となるバーナブルポイズン集合体を無視する。
  - ・ 温度解析では、使用済燃料の崩壊熱量に、軸方向燃焼度分布を考慮する。また、仕様上の最大崩壊熱量(15.7kW)を上回る設計崩壊熱量(18.0kW)を適用する。

収納領域	種類	燃料集合体の型式	崩壊熱量の計算条件		燃料集合体1体当たりの崩壊熱量(W)	領域毎の収納体数(体)	特定兼用キャスク1基当たりの設計崩壊熱量(kW)
			燃焼度(MWd/t)	冷却期間(年)			
							18.0

(注1) 温度解析へ入力する燃料の選定詳細を次頁に示す。





# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:除熱)

## ● 除熱機能の安全評価について

### (1) 除熱解析評価条件(収納物仕様)

- 使用済燃料の崩壊熱量は、濃縮度、燃焼度及び冷却期間等を基に、以下保守性を考慮しORIGEN2コードにより算出。
  - 崩壊熱量の計算では、濃縮度は収納する使用済燃料の濃縮度下限値(4.1±wt%(17×17燃料)及び4.0±wt%(15×15燃料)を保守的にwt%及びwt%)とする。
- 収納領域毎に設計崩壊熱量が最大となる崩壊熱量の計算条件を選定。

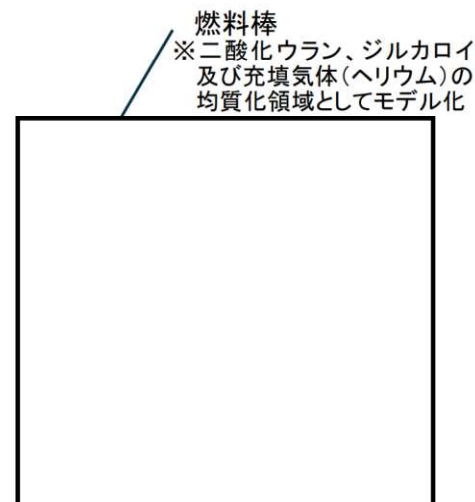
収納領域	種類	燃料集合体の型式	崩壊熱量の計算条件				No.	燃料集合体1体当たりの崩壊熱量(W)	備考
			燃焼度(MWd/t)	冷却期間(年)	濃縮度(%)	ウラン質量(kg)			

# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:除熱)

## ● 除熱機能の安全評価について

### (2) 除熱解析評価条件(解析モデル)

- 温度解析は、ABAQUSコードにより実施する。解析モデルは、以下のとおり配置・形状等を適切に考慮し、保守的な条件とする。
- 特定兼用キャスクの各部温度は、使用済燃料の崩壊熱、外部からの入熱及び周囲温度等を条件として、MSF-28P型の実形状を三次元でモデル化(バスケットの非対称性を解析モデルとして考慮)した全体モデルにより求める。
- 燃料被覆管の温度は、使用済燃料の崩壊熱と特定兼用キャスク各部の温度評価で求めたバスケット温度を境界条件として、燃料集合体の径方向の実形状を二次元でモデル化した燃料集合体モデルにより求める。
- 燃料集合体モデルでは、軸方向への伝熱を無視し断熱とする。



(モデル全体:たて置き時)      (モデル全体:横置き時)      (バスケット)      (燃料集合体)

燃料集合体モデル  
(二次元モデル)

(17×17燃料)

全体モデル(三次元モデル)



## 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:除熱)

### ● 除熱機能の安全評価について

#### (3) 除熱解析評価条件(解析コード及び検証)

使用済燃料の崩壊熱計算に用いる燃焼計算コードORIGEN2は、MSF-28P型に収納する使用済燃料と同等の冷却条件のANS標準崩壊熱データにより、また、特定兼用キャスクの構成部材及び燃料被覆管の温度解析に用いる伝熱計算コードABAQUSは、MSF-28P型と同等の伝熱形態を有する兼用キャスクの伝熱試験により検証され適用性を確認している。また、これらのコードは技術的な特殊性、新規性は無く、許認可で使用実績があるコードである。

#### (4) 除熱解析評価結果

貯蔵時における除熱解析評価により、各評価部位の最高温度が設計基準値を下回ることを確認した。

評価部位		評価結果(°C)		設計基準値 (°C) <sup>(注)</sup>
		たて置き時	横置き時	
燃料被覆管		212	205	275
特定兼用キャスク	胴	140	130	350
	一次蓋	107	103	350
	一次蓋ボルト	106	101	350
	中性子遮蔽材	137	127	149
	金属ガスカート	107	103	130
	バスケット	187	180	250
	伝熱フィン	129	121	200



(注)燃料被覆管の健全性及び特定兼用キャスクの安全機能を有する構成部材の健全性を維持できる温度

温度分布(たて置き時の例)

### ● 設計方針の妥当性

以上のとおり、燃料被覆管及び特定兼用キャスクを構成する部材の健全性を維持できる温度以下であり、MSF-28P型は使用済燃料の崩壊熱を適切に除去できる設計である。したがって、MSF-28P型の除熱機能に係る設計方針は妥当である。

# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:閉じ込め)

## 燃料体等の取扱施設及び貯蔵施設(第十六条第4項三号) (閉じ込め機能)

### 《設計方針》

#### [安全設計に関する方針]

MSF-28P型は、使用済燃料が内包する放射性物質を適切に閉じ込めることができ、かつ、その機能を適切に監視することができる設計とする。

#### [発電用原子炉施設に及ぼす影響に関する方針]

MSF-28P型は、使用済燃料が内包する放射性物質を適切に閉じ込めることができ、かつ、その機能を適切に監視することができる設計とするため、発電用原子炉施設の安全性に影響を及ぼさない。

### 具体的な設計方針

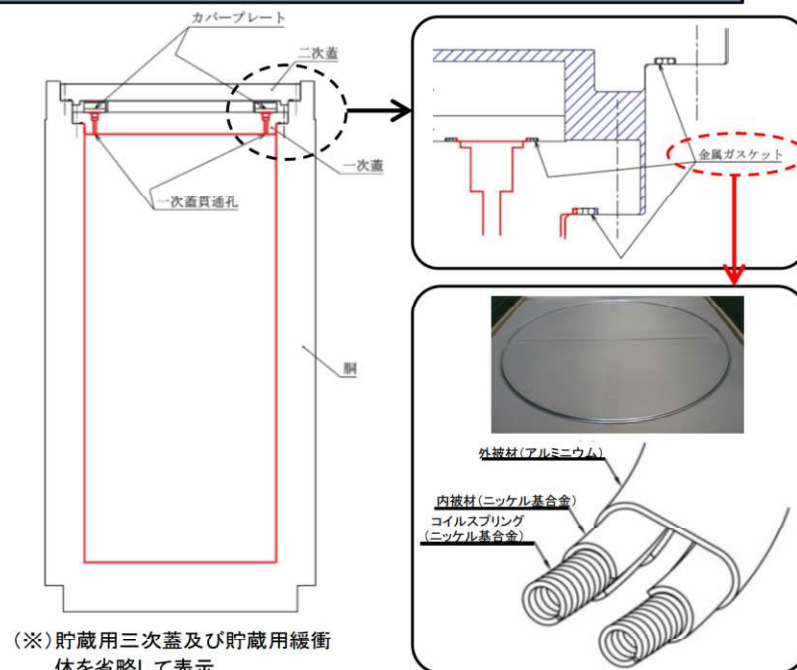
- 使用済燃料を限定された区域に閉じ込めるため、特定兼用キャスクの蓋及び蓋貫通孔のシール部に金属ガスケットを用いることにより、設計貯蔵期間を通じて、使用済燃料集合体を内封する空間を負圧に維持する設計とする。
- 一次蓋及び二次蓋による二重の閉じ込め構造とし、蓋間を正圧に維持することにより圧力障壁を形成し、使用済燃料集合体を内封する空間を特定兼用キャスク外部から隔離する設計とする。
- 蓋間空間の圧力を測定することで閉じ込め機能を監視できる設計とする。

### 設計方針の妥当性確認(安全評価)

- 蓋間空間に充填されるヘリウムガスが設計貯蔵期間を通じて圧力一定とした条件にて特定兼用キャスク内部に漏えいするとともに燃料棒からの核分裂性ガスの放出を仮定し、設計貯蔵期間経過後に大気圧となるように求めた基準漏えい率を算出する。MSF-28P型に用いる金属ガスケットの性能は、基準漏えい率及び基準漏えい率を下回るように設定するリークテスト判定基準に対し小さい漏えい率であることを確認した。

### 後段審査(設置(変更)許可)で別途確認される事項

- 万一の閉じ込め機能の異常に対する修復性の考慮がなされていること。



閉じ込め構造図



## 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:閉じ込め)

### ● 審査ガイドの要求事項

審査ガイド<sup>(注)</sup>の要求事項に対するMSF-28P型の閉じ込め設計への考慮を下表に示す。  
これらを考慮した設計及び安全評価結果をP.71～74に示す。

項目	要求事項(確認内容)	閉じ込め設計における考慮
閉じ込め構造及び監視	金属ガスケット等のシールを採用するとともに、蓋部を一次蓋と二次蓋の二重とし、蓋間圧力を監視することにより、蓋部が有する閉じ込め機能を監視できること。	一次蓋と二次蓋の二重構造とし、蓋及び蓋貫通孔のシール部には金属ガスケットを使用する。また、蓋間空間の圧力を測定することで閉じ込め機能を監視できる構造とする。
負圧維持	設計貯蔵期間中、兼用キャスク内部の負圧を維持できること。	使用済燃料を収納する空間を設計貯蔵期間を通じて負圧に維持する。
密封境界部の漏えい率	密封境界部の漏えい率は、兼用キャスク内部の負圧を維持できること。また、使用する金属ガスケット等のシール部は当該漏えい率以下であること。	密封境界部の漏えい率は、設計貯蔵期間中に特定兼用キャスク内部の負圧を維持できる漏えい率とし、金属ガスケットは、その漏えい率を満足するものを使用する。
閉じ込め機能評価	密封境界部の漏えい率が、設計貯蔵期間、内部初期圧力、自由空間容積、初期の蓋間圧力、蓋間の容積、温度等を条件として、適切な評価式を用いて求めること。	密封境界部の漏えい率は、設計貯蔵期間、内部初期圧力、自由空間容積、初期の蓋間圧力、蓋間の容積、温度等を条件として、漏えい孔中の流れの形態を考慮した適切な評価式を用いる。
兼用キャスクの衝突評価	転倒等による兼用キャスクへの衝突荷重に対して、密封境界部がおおむね弾性範囲内であること。また、使用済燃料を取り出すために、一次蓋及び二次蓋が開放でき、使用済燃料ペレットが燃料被覆管から脱落せず、かつ、使用済燃料集合体の過度な変形を生じないこと。	(型式証明申請の範囲外)
閉じ込め機能の修復性	閉じ込め機能の異常に対し、適切な期間内で使用済燃料の取出しや詰替え及び使用済燃料貯蔵槽への移送を行うこと、これらの実施に係る体制を適切に整備すること等、閉じ込め機能の修復性に関して考慮がなされていること。	(型式証明申請の範囲外)

(注)「原子力発電所敷地内での輸送・貯蔵兼用乾式キャスクによる使用済燃料の貯蔵に関する審査ガイド」

# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:閉じ込め)

## ● 閉じ込め機能の安全評価について

### (1) 閉じ込め機能評価条件(収納物仕様)

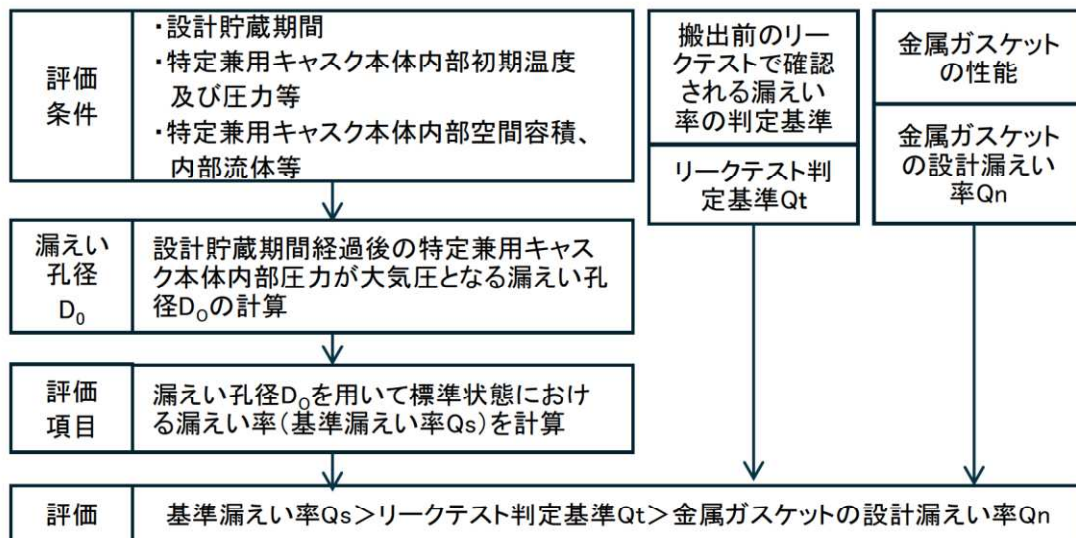
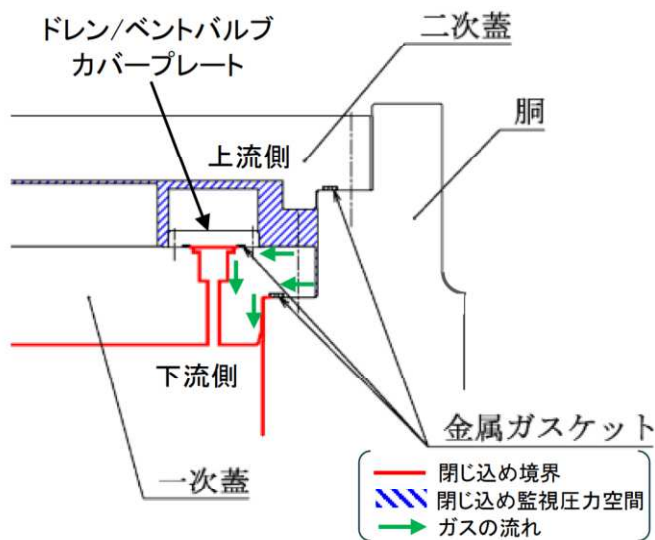
評価に用いる収納物仕様は、燃料棒の温度が最も高く、燃料棒内圧が大きくなり、基準漏えい率を算出する上で安全側となる、基礎等に固定する設置方法の17×17燃料 48,000MWd/t型(A型)収納時とし、以下のとおりとする。

- ・燃料棒からの核分裂生成ガスの放出(0.1%破損)を仮定する。
- ・特定兼用キャスク本体の内部体積が小さくなるようにバーナブルポイズン集合体の存在を考慮する。

### (2) 閉じ込め評価概要

設計貯蔵期間中に特定兼用キャスク本体内部が大気圧となる基準漏えい率を算出(流体力学の基礎式による)し、基準漏えい率及び基準漏えい率を下回るように設定したリークテスト判定基準よりも漏えい率の小さい金属ガスケットを用いることを確認する。基準漏えい率の算出では、以下のとおり保守的な条件とする。

- ・設計貯蔵期間中に蓋間空間に充填されているヘリウムガス圧力は低下するが、設計貯蔵期間を通じて貯蔵開始時の圧力で一定とした条件で特定兼用キャスク本体内部側にのみに漏えいするものとする。
- ・設計貯蔵期間中に蓋間空間及び特定兼用キャスク本体内部の温度は低下するが、設計貯蔵期間を通じて貯蔵開始時の温度で一定とした条件とする。



(閉じ込め機能評価フロー)



# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:閉じ込め)

## ● 閉じ込め機能の安全評価について

### (3) 閉じ込め評価条件(内部圧力の算出式)

基準漏えい率は、ボイル・シャルルの式で与えられる特定兼用キャスク本体内部圧力の時間変化を基に、設計貯蔵期間経過後の特定兼用キャスク本体内部圧力が大気圧となるためのシール部の標準状態(大気圧、25°C)での漏えい率として算出される。本手法は、技術的な特殊性及び新規性は無く、許認可で使用実績がある手法である。

(ボイル・シャルルの式)

$$\frac{dP_d}{dt} = \frac{Q}{V_d} \times \frac{T_d}{T}$$

$$Q = L \cdot P_a$$

$$L = (F_c + F_m) \cdot (P_u - P_d)$$

$$F_m = \frac{\sqrt{2 \pi \cdot R_0}}{6} \times \frac{D_0^3 \sqrt{\frac{T}{M}}}{a \cdot P_a}$$

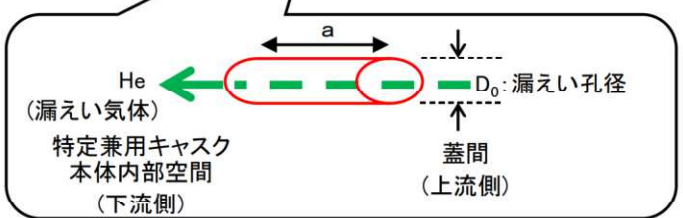
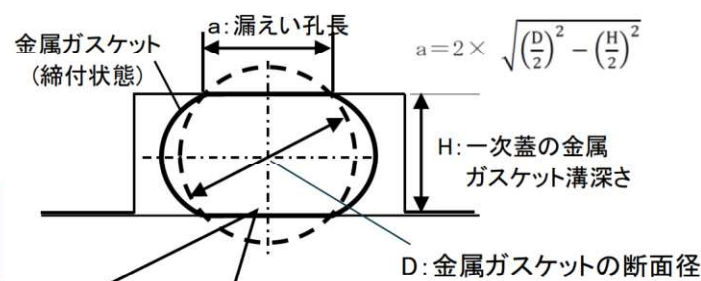
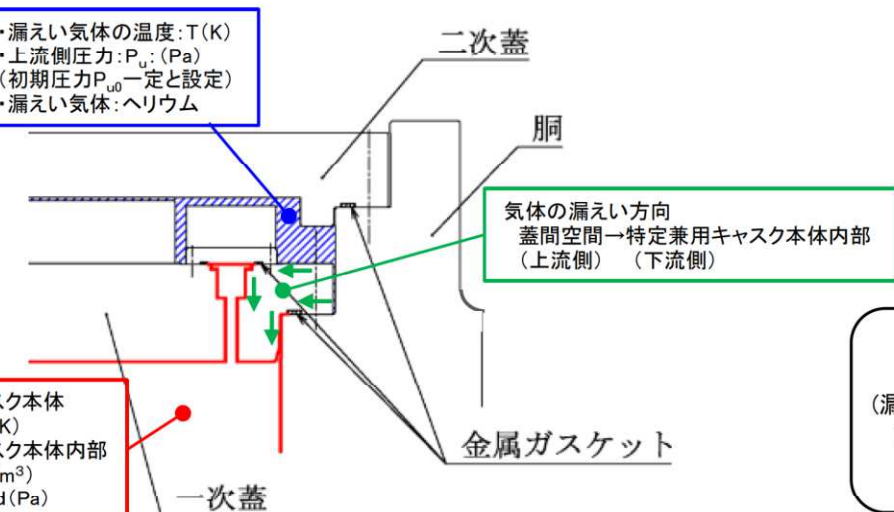
$$F_c = \frac{\pi}{128} \times \frac{D_0^4}{a \cdot \mu}$$

dPd : 特定兼用キャスク本体内部圧力の変化 (Pa)  
 dt : 時間変化 (s)  
 Q : 漏えい率 (Pa・m<sup>3</sup>/s)  
 Td : 特定兼用キャスク本体内部温度 (K)  
 Vd : 特定兼用キャスク本体内部の空間容積 (m<sup>3</sup>)  
 T : 漏えい気体の温度 (K)  
 L : 圧力Paにおける体積漏えい率 (m<sup>3</sup>/s)  
 Pa : 流れの平均圧力 (Pa)【Pa = (Pu+Pd)/2】  
 Fc : 連続流のコンダクタンス係数 (m<sup>3</sup>/(Pa・s))  
 Fm : 自由分子流のコンダクタンス係数 (m<sup>3</sup>/(Pa・s))

Pu : 上流側(蓋間)の圧力 (Pa)  
 Pd : 下流側(特定兼用キャスク本体内部)の圧力 (Pa)  
 Do : 漏えい孔径 (m)  
 a : 漏えい孔長 (m)  
 μ : 漏えい気体の粘性係数 (Pa・s)  
 M : 漏えい気体の分子量 (kg/mol)  
 Ro : ガス定数 (J/(mol・K))

・漏えい気体の温度: T(K)  
 ・上流側圧力: Pu:(Pa)  
 (初期圧力P<sub>u0</sub>一定と設定)  
 ・漏えい気体: ヘリウム

・特定兼用キャスク本体内部温度: Td(K)  
 ・特定兼用キャスク本体内部空間容積: Vd(m<sup>3</sup>)  
 ・下流側圧力: Pd(Pa)



(金属ガスケット部及び漏えい孔長)

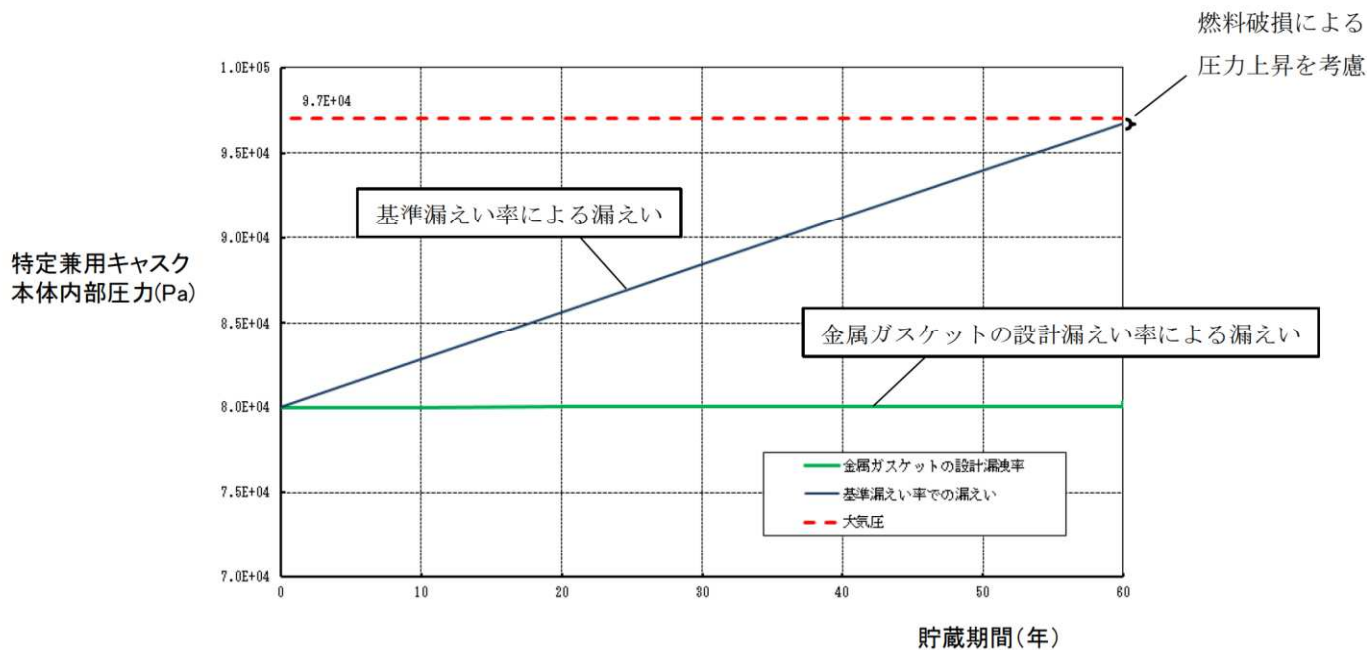
# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:閉じ込め)

## ● 閉じ込め機能の安全評価について

### (4) 閉じ込め評価結果

MSF-28P型に用いる金属ガスケットの漏えい率は基準漏えい率、及び基準漏洩率を下回るように設定したリークテスト判定基準に対し、小さいことを確認した。

基準漏えい率 (Pa・m <sup>3</sup> /s)	リークテスト判定基準 (Pa・m <sup>3</sup> /s)	金属ガスケットの性能 (Pa・m <sup>3</sup> /s)
2.87 × 10 <sup>-6</sup>	1.90 × 10 <sup>-6</sup>	1.0 × 10 <sup>-8</sup> 以下



特定兼用キャスク本体内部圧力の経時変化



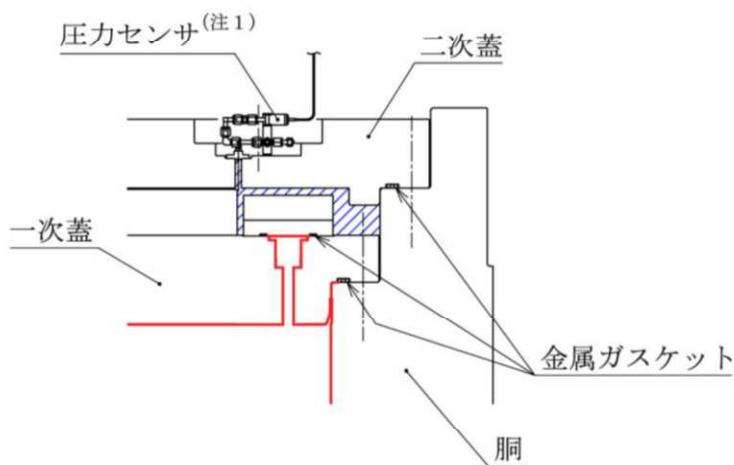
# 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:閉じ込め)

## ● 閉じ込め機能の安全評価について

### (5) 閉じ込め機能の監視構造

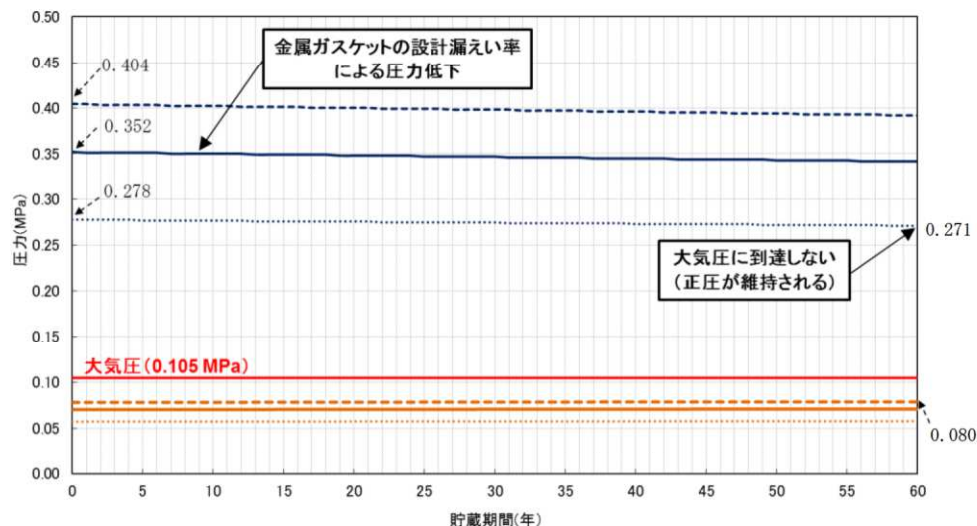
- 二次蓋に貫通部を設け、圧力センサ(圧力計)を設置する構造とし、蓋間空間の圧力を測定することにより閉じ込め機能を監視できる構造とする。
- 蓋間空間の圧力が金属ガスケットの設計漏えい率により低下(注)しても、蓋間圧力は、設計貯蔵期間中に有意な圧力低下は生じず、正圧(大気圧)以上が維持される。

(注)蓋間空間のガスが金属ガスケットの設計漏えい率で一次蓋側(兼用キャスク内部)及び二次蓋側(兼用キャスク外部)の二方向から同時に漏えいすることを想定。



(注1)圧力センサの取付位置は限定しない。

閉じ込め機能の監視構造



— : 蓋間圧力  
 — : 本体内部圧力  
 (破線は周囲環境温度等を考慮した変動幅)

金属ガスケットの設計漏えい率による蓋間圧力の経時変化の例

## ● 設計方針の妥当性

以上のとおり、設計貯蔵期間中に特定兼用キャスク本体内部を負圧に維持できる設計としている。また、一次蓋と二次蓋の間の圧力を監視できる構造している。したがって、MSF-28P型の閉じ込め機能に係る設計方針は妥当である。

## 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:長期健全性)

燃料体等の取扱施設及び貯蔵施設(解釈別記4第16条第5項) (長期健全性)

### 《設計方針》

#### [安全設計に関する方針]

MSF-28P型は、特定兼用キャスクを構成する部材及び使用済燃料の経年変化を考慮した上で、使用済燃料の健全性を確保する設計とする。

#### 基本具体的な設計方針

- MSF-28P型は、特定兼用キャスクの構成部材について、設計貯蔵期間中の温度、放射線等の環境及びその環境下での腐食、クリープ、応力腐食割れ等の経年変化に対して十分な信頼性を有する材料を選定し、その必要とされる強度及び性能を維持することで使用済燃料の健全性を確保する設計とする。
- MSF-28P型は、特定兼用キャスク本体内部、バスケット及び使用済燃料集合体の腐食等を防止するために、使用済燃料集合体を不活性ガスであるヘリウムガスとともに封入し、特定兼用キャスク本体及び蓋部等表面の必要な箇所には、塗装等による防錆措置を施す設計とする。

#### 設計方針の妥当性確認(安全評価)

- 設計貯蔵期間における環境条件の影響(照射影響、熱的影響及び化学的影響)を考慮して、文献や試験データに基づき、経年変化の影響を評価した。特定兼用キャスクの主要な構成部材の経年変化を考慮した上で、使用済燃料の健全性が維持されることを確認した。

経年変化要因	特定兼用キャスク構成部材及び使用済燃料に対して考慮すべき項目
温度(熱)	低温又は高温での材料組成・材料組織の変化、強度・延性・脆性・クリープ・その他物性値の変化及び質量減少
放射線照射	ガンマ線及び中性子照射による材料組成・材料組織の変化及び強度・延性・脆性・その他物性値の変化
腐食	全面腐食、隙間腐食、応力腐食割れ、異種材料接触部の化学反応及びジルカロイにおける水素吸収・酸化

(注)(出典)(一社)日本原子力学会、「使用済燃料中間貯蔵施設用金属キャスクの安全設計及び検査基準:2021(AESJ-SC-F002:2021)」,(2022).

#### 後段審査(設工認)で別途確認される事項

- なし



## ● 審査ガイドの要求事項

審査ガイド(注)の要求事項に対するMSF-28P型の長期健全性維持における考慮を下表に示す。  
これらを考慮した設計及び安全評価結果を次頁に示す。

要求事項(確認内容)	長期健全性維持における考慮
安全機能を維持する上で重要な兼用キャスクの構成部材は最低使用温度における低温靱性を考慮したものであること。	安全機能を維持する上で重要な特定兼用キャスクの構成部材は、最低使用温度における低温靱性を考慮した上で、その必要とされる強度、性能を維持するように設計する。
設計貯蔵期間中の温度、放射線等の環境及び当該環境下での腐食、クリープ、応力腐食割れ等の経年変化の影響を設計入力値又は設計基準値の算定に際し考慮すること。必要に応じて防食措置等が講じられていること。	MSF-28P型は、特定兼用キャスクの構成部材について、設計貯蔵期間中の温度、放射線等の環境及びその環境下での腐食、クリープ、応力腐食割れ等の経年変化の影響を設計入力値又は設計基準値に考慮する。また、特定兼用キャスク本体及び蓋部等表面の必要な箇所には、塗装等による防錆処理を講ずる。
兼用キャスク内部の不活性環境を維持し、温度を制限される範囲に収めることにより、兼用キャスクに収納される使用済燃料の経年変化を低減又は防止する設計であること。	MSF-28P型は、特定兼用キャスク本体内面、バスケット及び使用済燃料の腐食等を防止するために、使用済燃料集合体を不活性ガスであるヘリウムとともに封入して貯蔵する。経年変化要因に対して、主要な構成部材の健全性を維持することで不活性環境を維持し、温度を制限される範囲に収めることにより、使用済燃料の健全性を維持する設計とする。

(注)「原子力発電所敷地内での輸送・貯蔵兼用乾式キャスクによる使用済燃料の貯蔵に関する審査ガイド」

## 8. 設置許可基準規則への適合性(16条:長期健全性)

### ● 特定兼用キャスク及び使用済燃料の健全性評価

#### (1) 温度影響

特定兼用キャスクの構成部材は、最低使用温度において低温脆化しない材料を用いるとともに、各部位の最高温度において文献等に規定される健全性を維持できる範囲内であるため、熱による経年変化の影響はない。

主要な評価部材		温度(°C) <sup>(注1)</sup>	基準値(°C)
特定兼用 キャスク 構成部材	胴、一次蓋、二次蓋、貯蔵用三次蓋、蓋部中性子遮蔽材カバー、外筒	140	350
	バスケット(バスケットプレート)	187	250
	トラニオン、下部端板、底部中性子遮蔽材カバー	124	425
	中性子遮蔽材 <sup>(注2)</sup>	137	149
	金属ガスケット	107	130
	伝熱フィン	129	200
	使用済燃料(燃料被覆管)	212	275

(注1) 主要な評価部材のうち最大値を記載。

(注2) 設計貯蔵期間中の熱影響により質量減損が生じるため、遮蔽評価において中性子遮蔽材の質量減損(2.5%)を考慮し遮蔽機能が維持されることを確認している。

#### (2) 放射線の照射影響

設計貯蔵期間中の特定兼用キャスク構成部材及び使用済燃料の照射量は、文献等に規定される特性変化がみられない範囲内であるため、照射による経年変化の影響はない。

主要な評価部材		中性子照射量(n/cm <sup>2</sup> ) <sup>(注1)</sup>	基準値(n/cm <sup>2</sup> )
特定兼用 キャスク 構成部材	胴、一次蓋、二次蓋、貯蔵用三次蓋、蓋部中性子遮蔽材カバー、外筒	$6.3 \times 10^{14}$	$10^{16}$
	バスケット(バスケットプレート)	$1.3 \times 10^{15}$	$10^{16}$
	トラニオン、下部端板、底部中性子遮蔽材カバー	$6.3 \times 10^{14}$	$10^{17}$
	中性子遮蔽材	$1.5 \times 10^{14}$	$10^{16}$
	金属ガスケット	$2.0 \times 10^{14}$	$10^{17}$
	伝熱フィン	$1.5 \times 10^{14}$	$10^{16}$
	使用済燃料(燃料被覆管)	$1.3 \times 10^{15}$	$10^{21 \sim 22}$

(注1) 貯蔵初期の中性子が減衰せず設計貯蔵期間中一定であると仮定して保守的に算出した設計貯蔵期間中の累積値。主要な評価部材のうち最大値を記載。

#### (3) 腐食による影響

特定兼用キャスク本体及び蓋部等表面の必要な箇所には塗装等による防錆措置により腐食を防止する。また、特定兼用キャスク本体内部及び一次蓋と二次蓋の間には不活性ガスであるヘリウムを封入する設計としており、使用済燃料の腐食の影響はない。

### ● 設置許可基準規則への適合性

以上のとおり、特定兼用キャスクの構成部材の経年変化を考慮した上で、その必要とされる強度及び性能を維持することで、使用済燃料の健全性を確保する設計としている。したがって、MSF-28P型の長期健全性に係る設計方針は妥当である。



**MOVE THE WORLD FORWARD**

**MITSUBISHI  
HEAVY  
INDUSTRIES  
GROUP**

無断複製・転載禁止 三菱重工業株式会社