変更前	変更後	変更理由
2.5汚染水処理設備等2.5.2基本仕様2.5.2.1主要仕様2.5.2.1汚染水処理設備, 貯留設備(タンク等)及び関連設備(移送配管, 移送ポンプ等)	 2.5 汚染水処理設備等 2.5.2 基本仕様 2.5.2.1 主要仕様 2.5.2.1 主要仕様 2.5.2.1.1 汚染水処理設備, 貯留設備(タンク等)及び関連設備(移送配管, 移送ポンプ等) 	
(中略)	(中略)	
表 $2.5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($1/25$)	表 2. $5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($1/\underline{26}$)	記載の適正化
(中略)	(中略)	
表 2 . 5 - 1 汚染水処理設備等の主要配管仕様(2 / <u>2 5</u>)	表 2. $5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($2/\underline{26}$)	記載の適正化
(中略)	(中略)	
表 2 . 5 - 1 汚染水処理設備等の主要配管仕様(3 / <u>2 5</u>)	表 2. 5-1 汚染水処理設備等の主要配管仕様(3/ <u>26</u>)	記載の適正化
(中略)	(中略)	
表 2 . 5 - 1 汚染水処理設備等の主要配管仕様(4 / <u>2 5</u>)	表 2. 5-1 汚染水処理設備等の主要配管仕様(4/ <u>26</u>)	記載の適正化
(中略)	(中略)	
表 2 . 5 - 1 汚染水処理設備等の主要配管仕様(5 / <u>2 5</u>)	表 $2.$ $5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($5/\underline{2.6}$)	記載の適正化
(中略)	(中略)	記載の適正化
表 2. $5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($6/25$)	表 2. $5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($6/26$)	記載♥クス値Ⅱニイ┖
(中略)	(中略)	
表 $2.5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($7/25$)	表 2. $5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($7/\underline{2.6}$)	記載の適正化
(中略)	(中略)	
表 2. 5-1 汚染水処理設備等の主要配管仕様(8/ <u>2.5</u>)	表 $2.5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($8/\underline{2.6}$)	記載の適正化
(中略)	(中略)	
表 $2.5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($9/25$)	表 2. $5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様(9 $/$ 26 $)$	記載の適正化
(中略)	(中略)	
表 $2.5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($10/25$)	表 2. $5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($10/26$)	記載の適正化
(中略)	(中略)	
表 $2.5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($11/25$)	表 2. $5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($11/26$)	記載の適正化
(中略)	(中略)	

*/ p// [k表 1 ソ / ソ ん]					+ 0 F + 2F34 L 4 = 2
	、処理設備等の主要配 		を仕様(12/ <u>25</u>)	は	
					名 称
					SPT建屋取り合いから
					SPT (B) まで
		(ホリエナレン管)			(ポリエチレン管)
· ·					高温焼却炉建屋1階ハッチから
					高温焼却炉建屋1階取り合いまで
		(ホリエナレン官)			(ポリエチレン管)
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					高温焼却炉建屋1階取り合いから
			-		第二セシウム吸着装置入口まで
					(鋼管)
		₩ → 1- \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \			# → 1- 、 - 」 · 田 幸味田 + - ・ ・ >
	' ' '				第二セシウム吸着装置入口から
					第二セシウム吸着装置出口まで
,			-		(鋼管)
		第一セシウム吸着装置入口から			第二セシウム吸着装置入口から
SUS316L			SUS316L	材質	第二セシウム吸着装置出口まで
ASME SA312 S31603			1.37MPa	最高使用圧力	(鋼管)
			66°C	最高使用温度	
		第二セシウム吸差基置入口から 第二セシウム吸差基置入口から	150A/Sch. 80	呼び径/厚さ	第二セシウム吸着装置出口から
			STPG370, STPT370	材質	SPT (B) まで
		-	1.37MPa	最高使用圧力	(鋼管)
<u>66℃</u>	最高使用温度		66℃	最高使用温度	
150A / Sch. 80	呼び径/厚さ	第二セシウム吸着装置出口から	50A 相当,100A 相当	呼び径	SPT (B) から
STPG370, STPT370	材質	S P T (B) まで	ポリエチレン		淡水化装置 (RO) まで
1.37MPa	最高使用圧力	(鋼管)	1. 0MPa	·	_(ポリエチレン管)_
66°C	最高使用温度				
				呼び径	淡水化装置(RO)から
			· 	++ 斤斤	RO処理水貯槽及び蒸発濃縮処理水貯槽まで
					<u>槽まで</u> (ポリエチレン管)
					RO処理水貯槽及び蒸発濃縮処理水貯
					格O処理小灯僧及び然発展補処理小灯 槽から
					処理水バッファタンク及びCSTまで
					(ポリエチレン管)
					RO処理水供給ポンプ配管分岐部から
					RO処理水貯槽 (H9) まで
					(ポリエチレン管)
					H/
	ASME SA312 S31603 ASME SA790 S32205 ASME SA790 S32750 1.37MPa 66℃ 50A 相当 合成ゴム (EPDM) 1.37MPa 66℃ 150A / Sch. 80 STPG370, STPT370 1.37MPa	呼び径 材質 最高使用圧力 最高使用温度 40℃ 呼び径 100A 相当 材質 ポリエチレン 最高使用圧力 最高使用温度 40℃ 呼び径/厚さ 100A/Sch. 80 好質 STPG370, STPT370 最高使用圧力 最高使用压力 1. 37MPa 最高使用压力 50A, 80A, 100A, 150A/ 厚さ Sch. 80 好質 STPG370, STPT370 最高使用压力 1. 37MPa 最高使用温度 66℃ 呼び径/厚さ 50A, 80A/Sch. 40 SUS316L ASME SA312 S31603 ASME SA790 S32205 ASME SA790 S32750 最高使用压力 1. 37MPa 最高使用温度 66℃ 呼び径 50A 相当 材質 50A 相当 最高使用压力 1. 37MPa 最高使用压力 1. 37MPa 最高使用压力 66℃ 呼び径 50A 相当 材質 66℃ 呼び径 50A 相当 材質 66℃ 呼び径 50A 相当 材質 66℃ 呼び径/厚さ 1. 37MPa 最高使用压力 1. 37MPa 最高使用压力 66℃	S P T 建屋取り合いから Fび径 材質 ポリエチレン ポリエチレン 最高使用圧力 最高使用压力 最高使用温度 を6℃ 第二セシウム吸着装置入口から Fび径 厚さ なりのみ、SCh. 80 ないのから 第二セシウム吸着装置出口まで 最高使用压力 最高使用工力 最加力 最加力 和工力 和工力	100A 相当 ポリエチレン 1.0MPa 40℃ 1.3MPa 66℃ 66	呼び経 100.4 担当

変更前	変更後	変更理由
<u>(現行記載なし)</u>	表2.5-1 汚染水処理設備等の主要配管仕様(13/26)	
	<u>名 称</u> <u>仕 様</u>	記載ページの変更及び記載の
	SPT(B)から呼び径50A相当, 100A相当	適正化
	淡水化装置(RO)まで 材質	
	(ポリエチレン管) 最高使用圧力 1.0MPa	
	<u>最高使用温度</u> 40℃	
	淡水化装置(RO)から呼び径50A 相当,80A 相当,RO処理水貯槽及び蒸発濃縮処理水貯100A 相当	
	<u>R O た 足 </u>	
	(ポリエチレン管) 最高使用圧力 1.0MPa	
	<u>最高使用温度</u> <u>40℃</u>	
	RO処理水貯槽及び蒸発濃縮処理水貯 呼び径 75A 相当, 100A 相当	
	<u>槽から</u> <u>材質</u> <u>ポリエチレン</u>	
	<u>処理水バッファタンク及びCSTまで</u> <u>最高使用圧力</u> <u>1.0MPa</u> (ポリエチレン管) <u>最高使用温度</u> 40℃	
	RO処理水供給ポンプ配管分岐部から 呼び径 100A 相当 RO処理水貯槽(H9)まで 材質 ポリエチレン	
	(ポリエチレン管) 最高使用圧力 1.0MPa	
	最高使用温度 40℃	
		 記載の適正化
表 2. $5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($13/25$)	表 $2.$ $5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($14/26$)	pに事業♥ノル型 ユニ↑ し
(中略)	(中略)	
		and the National II
表 $2.5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($14/25$)	表 2 . 5 - 1 汚染水処理設備等の主要配管仕様(<u>1 5 / 2 6</u>)	記載の適正化
(中略)	(中略)	
表 $2.5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($15/25$)	表 2. 5-1 汚染水処理設備等の主要配管仕様(<mark>16/26</mark>)	記載の適正化
(中略)	(中略)	
ま Q		記載の適正化
表 $2.$ $5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($16/25$)	表 $2.$ $5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($17/26$)	
(中略)	(中略)	
	(=	記載の適正化
表 $2.5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($17/25$)	表 2 . $5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($18/26$)	
(中略)		
	(中略)	記載の適正化
表 2. 5-1 汚染水処理設備等の主要配管仕様(<u>18/25</u>)	表2.5-1 汚染水処理設備等の主要配管仕様(<mark>19/26</mark>)	pに事業♥ノル型 ユニ↑ し
(中略)	(中略)	
書○ □ 1 海洲人和田凯供你の全面되然儿送(1 ○ / ○ □)		記載の適正化
表 2. $5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($19/25$)	表 $2.5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($20/26$)	
(中略)	(中略)	
	(1 MH /	記載の適正化
表 $2.5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($20/25$)	表 $2.5-1$ 汚染水処理設備等の主要配管仕様($21/26$)	

	変 更 前				変 更 後		変更理由
(中略) 表 2 . 5 - 1 汚染水処理	目記備笠の主亜配営	5.仕垟(9.1. / 9.5)	1)	中略) 表 2 . 5 — 1 汚染水処理	製備笠の主要配答	5.4-'举(9.9. / 9.6.)	記載の適正化
表 2. 3 — 1 75 案 75 处 5 (中略)	E 政 佣 寺 の 土 安 町 目	11.作 (2.1/2.3)	(1	表 2. 3 — 1 · 75 桌 小 处 5 中略)	E放佣 寺の土安郎官	(11) (22/20)	
┃ 表2.5−1 汚染水処理	型設備等の主要配 管	· ·仕様(22/25)		表 2 . 5 - 1 汚染水処理	『 設備等の主要配管	5仕様(23/26)	記載の適正化
名 称 第三セシウム吸着装置入口から第三セ		仕 様 100A/Sch40, 80A/Sch40,		名 称 第三セシウム吸着装置入口から第三セ		仕 様 100A/Sch40, 80A/Sch40,	
シウム吸着装置出口まで (鋼管)	材質	65A/Sch40, 50A/Sch40, 40A/Sch40 SUS316L		シウム吸着装置出口まで (鋼管)	材質	65A/Sch40, 50A/Sch40, 40A/Sch40 SUS316L	m は、体にの数に変
(ポリエチレン管)	最高使用圧力 最高使用温度 呼び径 材質	1.37 MPa 40 ℃ 100A 相当 ポリエチレン			最高使用圧力最高使用温度	ASME SA790 S32205 ASME SA790 S32750 1. 37 MPa 40 ℃	配管の記載追加
(耐圧ホース)	最高使用圧力 最高使用温度 呼び径 材質	1.37 MPa 40 ℃ 65A 相当 合成ゴム(NBR)		(ポリエチレン管)	呼び径 材質 最高使用圧力 最高使用温度	100A 相当 ポリエチレン 1.37 MPa 40 ℃	
第三セシウム吸着装置出口からSPT	最高使用圧力 最高使用温度	1.37 MPa 40 °C 100A 相当		(耐圧ホース)	呼び径 材質 最高使用圧力	65A 相当 合成ゴム (NBR <u>, EPDM</u>) 1.37 MPa	耐圧ホースの記載追加
(B) まで (ポリエチレン管)	材質 最高使用圧力 最高使用温度	ポリエチレン 1.0 MPa 40 ℃		第三セシウム吸着装置出口からSPT (B) まで	最高使用温度 呼び径 材質	40 ℃ 100A 相当 ポリエチレン	
プロセス主建屋1階西側分岐からプロセス主建屋切替弁スキッドまで (鋼管)	呼び径/厚さ 材質 最高使用圧力 最高使用温度	100A/Sch80 STPG370 1.37MPa 66℃		(ポリエチレン管) プロセス主建屋 1 階西側分岐からプロセス主建屋切替弁スキッドまで	最高使用圧力 最高使用温度 呼び径/厚さ 材質	1.0 MPa 40 °C 100A/Sch80 STPG370	
(ポリエチレン管)	呼び径 材質 最高使用圧力	100A 相当 ポリエチレン 1.0 MPa		(鋼管) (ポリエチレン管)	最高使用圧力 最高使用温度 呼び径	1. 37MPa 66℃ 100A 相当	
	最高使用温度	40°C			材質 最高使用圧力 最高使用温度	ポリエチレン 1.0 MPa 40℃	
(中略)			(1	中略)			
表2.5-1 汚染水処理	記備等の主要配管	·仕様(<u>23/25</u>)		表 2 . 5 - 1 汚染水処理	毘設備等の主要配管	5仕様(<u>24/26</u>)	記載の適正化
(中略)			1)	中略)			記載の適正化
表 2. 5-1 汚染水処理 (中略)	豊設備等の主要配管	·仕様(<u>24/25</u>)	1)	表 2 . 5 — 1 汚染水処理 中略)	設備等の主要配管	·仕様(<u>25/26</u>)	H - 124 VG 1 - 1 - 1
表 2 . 5 - 1 汚染水処理	毘設備等の主要配管	· 仕様(<u>25/25</u>)		表 2 . 5 - 1 汚染水処理	毘設備等の主要配管	· 仕様(<u>26/26</u>)	記載の適正化

(中略)

変更前

添付資料-3

汚染水処理設備等に関する構造強度及び耐震性等の評価結果

変 更 後

(中略)

表-16 使用済セシウム吸着塔一時保管施設耐震評価結果(3/3)

汚染水処理設備等に関する構造強度及び耐震性等の評価結果

			長計Ш阳木		
機器名称	評価項目	水平震度	算出値	許容値	単位
高性能多核種除去設備※1	転倒	0.36	9. 0×10^2	1. 7×10^3	kN•m
(吸着塔 (ステンレス	拉田	0.60	1.4×10^3	1.7×10	KIV III
製) 2 塔×2 列及び架 台)	滑動	0.36	<0		
	(ボルトせん 断)		8	77	kN
	転倒	0.36	2.0×10^3	4. 3×10^3	kN•m
第三セシウム吸着装置	松田	0.60	3. 3×10^3	4. 3 \ 10	
(吸着塔 5 塔×2 列 及び架台)	滑動	0.36	<0		kN
及0米日)	(ボルトせん 断)	0.60	9	77	
	転倒	0.36	1.6×10	5. 3×10	1.37
浄化ユニット (吸着塔 6 塔及び架台)	料工团	0.60	2.6×10	0.0 ^ 10	kN•m
	滑動	0.36	0.36	0.40	
	[1月 野]	0.60	0.60	0.40	

※1 第二セシウム吸着装置吸着塔, 第三セシウム吸着装置吸着塔, 多核種除去設備処理カラム, 高性能多核種除去設備吸着塔, RO 濃縮水処理設備吸着塔及びサブドレン他浄化装置吸着塔のうち, 機器重量, 重心高さが評価上最も厳しい高性能多核種除去設備吸着塔(ステンレス製)にて評価を実施

(中略)

表-16 使用済セシウム吸着塔一時保管施設耐震評価結果 (3/3)

機器名称	評価項目	水平震度	算出値	許容値	単位	
高性能多核種除去設備※1	転倒	0.36	9. 0×10^2	1. 7×10^3	kN•m	
同性配多核性除去設備	和公田	0.60	1.4×10^{3}	1. 7 ^ 10	KIN•III	
製)2塔×2列及び架	滑動	0.36	<0			
台)	(ボルトせん 断)	0.60	8	77	kN	
	転倒	0.36	2.0×10^3	4. 3×10^3	kN•m	
第三セシウム吸着装置	和公田	0.60	3.3×10^3	4.3 ^ 10	KIN•III	
(吸着塔 5 塔×2 列 及び架台)	滑動	0.36	<0			
及()朱百)	(ボルトせん 断)	0.60	<u>10</u>	77	kN	
	転倒	0.36	1.6×10	5. 3×10	kN•m	
浄化ユニット	料料	0.60	2.6×10	5. 5 \ 10	KINTIII	
(吸着塔6塔及び架台)	滑動	0.36	0.36	0.40		
	(月里)	0.60	0.60	0.40	_	

※1 第二セシウム吸着装置吸着塔, 第三セシウム吸着装置吸着塔, 多核種除去設備処理カラム, 高性能多核種除去設備吸着塔, RO 濃縮水処理設備吸着塔及びサブドレン他浄化装置吸着塔のうち, 機器重量, 重心高さが評価上最も厳しい高性能多核種除去設備吸着塔(ステンレス製)にて評価を実施

(中略)

吸着塔B型の追加による耐震 評価見直し

変更理由

添付資料-3

変更前	変更後	変更理由
第二セシウム吸着装置における Cs 及び Sr の除去について 1. はじめに	添付資料-19 第二セシウム吸着装置における Cs 及び Sr の除去について はじめに 止水扉等により耐水性を向上している高温焼却炉建屋に設置されている第二セシウム 吸着装置に Cs 及び Sr を除去する吸着塔 (以下,「同時吸着塔」という)を装荷すること で,滞留水の移送・貯留時におけるリスクの低減を図る。 基本設計 (中略) 2 装置概要 同時吸着塔は,ステンレス製の容器 (吸着材容器) に吸着材を充填し,周囲は鉛等 で遮へいする構造とする。 また,同時吸着塔には,吸着材容器が従来と同じ円筒形の構造 (TYPE-A) のものと, 中空円筒形の構造 (TYPE-B1・B2・B3) のものがある。TYPE-A は,吸着材容器の外側の	変更理由 W着塔 TYPE-B3 の記載追加及 び記載の適正化

変更前	変更後	変更理由
(中略)	(中略) 図-1 (1/ <u>3</u>) 同時吸着塔外形図及び概念図 (TYPE-A) (中略)	記載の適正化
図 -1 ($2/\underline{2}$) 同時吸着塔外形図及び概念図($\underline{\text{TYPE-B}}$)	図-1 (2/ <u>3</u>) 同時吸着塔外形図及び概念図 (TYPE- <u>B1・B2</u>)	記載の適正化
(現行記載なし)	現象が	吸着塔 TYPE-B3 の記載追加
(中略)	図-1 (3/3) 同時吸着塔外形図及び概念図 (TYPE-B3) (中略)	

変更前	変更後	変更理由
変更前 (中略) 3. 構造強度及び耐震性 3.1 基本方針 3.1.1 同時吸着塔 構造強度評価の基本方針 同時吸着塔は、「発電用原子力設備に関する技術基準を定める省令」において、廃棄物処理設備に相当するクラス 3 機器に準ずるものと位置付けられる。クラス 3 機器の適用規格は、「JSME S NC-1 発電用原子力設備規格 設計・建設規格」等(以下、「JSME 規格」という。)で規定されるが、第二セシウム吸着装置は、国内外の製造メーカーが技術的妥当性を有する規格や製造実績等を参考に設計・製作しており、これまで順調に処理を継続している。 従って、同時吸着塔は JSME 規格に限定するものではなく、American Society of Mechanical Engineers (以下、「ASME 規格」という。) BPVC Sec. WI、日本工業規格(JIS)、またはこれらと同等の技術的妥当性を有する規格での設計・製作・検査を行う。また、日本工業規格(JIS)、国内外の民間規格に適合した工業用品を採用する。 溶接(溶接施工法および溶接土)は JSME 規格、ASME 規格、日本工業規格(JIS)、および発電用火力設備に関する技術基準を定める省令にて認証された溶接、または同等の溶接とする。また、JSME 規格で規定される材料の日本工業規格(JIS) 年度指	施設に係る実施計画変更比較表 (第11章 2.5 汚染水処理設備等) 変 更 後 (中略) 3. 構造強度及び耐震性 3.1 基本方針 3.1.1 同時吸着塔 構造強度評価の基本方針 同時吸着塔は,「発電用原子力設備に関する技術基準を定める省令」において,廃棄物処理設備に相当するクラス3機器に準ずるものと位置付けられる。クラス3機器の適用規格は、「JSME S NC-1 発電用原子力設備規格 設計・建設規格」等(以下,「JSME 規格」という。)で規定されるが,第二セシウム吸着装置は、国内外の製造メーカーが技術的妥当性を有する規格や製造実績等を参考に設計・製作しており,これまで順調に処理を継続している。 従って、同時吸着塔は JSME 規格に限定するものではなく、American Society of Mechanical Engineers (以下,「ASME 規格」という。) BPVC Sec. VIII、日本産業規格(JIS)、またはこれらと同等の技術的妥当性を有する規格での設計・製作・検査を行う。また、日本産業規格(JIS)、国内外の民間規格に適合した工業用品を採用する。溶接(溶接施工法および溶接士)は JSME 規格、ASME 規格、日本産業規格(JIS)、および発電用火力設備に関する技術基準を定める省令にて認証された溶接、または同等の溶接とする。また、JSME 規格で規定される材料の日本産業規格(JIS) 年度指定は、技術的妥当性の範囲において材料調達性の観点から考慮しない場合もある。	変 更 理 由 規格名称見直し
定は、技術的妥当性の範囲において材料調達性の観点から考慮しない場合もある。 (中略)	(中略)	

変更前

3.2 評価結果

(1)構造強度評価(同時吸着塔)

吸着材容器について、設計・建設規格に準拠し、板厚評価を実施した。評価の結果、内圧または外圧に耐えられることを確認した(表-1)。

(中略)

表-1 同時吸着塔 構造強度結果

機器名称	TYPE	評価部位	必要肉厚[mm]	実厚[mm]
第二セシウム吸着装置	TYPE-A	板厚	9.6	12
第二ピンリム吸有表直 同時吸着塔	<u>TYPE-B</u>	板厚 (外筒胴)	8. 1	12. 7
	TYPE-B	板厚 (内筒胴)	7. 3	12. 7

(2) 構造強度評価(配管(鋼製))

設計・建設規格に基づき板厚評価を実施した。評価の結果、最高使用圧力に耐えられることを確認した(表-2)。

(中略)

表-2 同時吸着塔 配管構造強度評価結果

評価機器	口径	Sch.	材質	最高使用 圧力[MPa]	最高使用 温度[℃]	必要肉厚 [mm]	実厚[mm]
配管①	50A	40	SUS316L	1. 37	66	0.39	3. 9
配管②	80A	40	SUS316L	1. 37	66	0. 57	5. 5

(中略)

3.2 評価結果

(1)構造強度評価(同時吸着塔)

吸着材容器について、設計・建設規格に準拠し、板厚評価を実施した。評価の結果、内圧または外圧に耐えられることを確認した(表-1)。

(中略)

表-1 同時吸着塔 構造強度結果

変更後

機器名称	機器名称 TYPE		必要肉厚[mm]	実厚[mm]
第二セシウム吸着装置	TYPE-A	板厚	9. 6	12
同時吸着塔	<u>TYPE-B1 • B2</u>	板厚 (外筒胴)	8. 1	12.7
问时效有培	<u>TYPE-B1 • B2</u>	板厚 (内筒胴)	7. 3	12. 7
第二セシウム吸着装置	TYPE-B3	板厚(外筒胴)	<u>5. 0</u>	<u>12. 7</u>
同時吸着塔(S32205)	TYPE-B3	板厚(内筒胴)	<u>7. 2</u>	<u>12. 7</u>
第二セシウム吸着装置	TYPE-B3	板厚(外筒胴)	<u>4. 1</u>	<u>12. 7</u>
同時吸着塔(S32750)	<u>TYPE-B3</u>	板厚(内筒胴)	<u>7. 2</u>	<u>12. 7</u>

吸着塔 TYPE-B3 の記載追加及 び記載の適正化

変更理由

(2)構造強度評価(配管(鋼製))

設計・建設規格に基づき板厚評価を実施した。評価の結果、最高使用圧力に耐えられることを確認した(表-2)。

(中略)

表-2 同時吸着塔 配管構造強度評価結果

評価機器	口径	Sch.	材質	最高使用 圧力[MPa]	最高使用 温度[℃]	必要肉厚[mm]	実厚[mm]
配管①	50A	40	SUS316L	1. 37	66	0.39	3.9
配管②	80A	40	SUS316L	1. 37	66	0. 57	5. 5
配管③	<u>50A</u>	<u>40</u>	<u>ASME SA790</u> <u>S32205</u>	<u>1. 37</u>	<u>66</u>	<u>0. 22</u>	<u>3. 91</u>
配管④	<u>80A</u>	<u>40</u>	ASME SA790 S32205	<u>1.37</u>	<u>66</u>	<u>0.33</u>	<u>5. 49</u>
配管⑤	<u>50A</u>	<u>40</u>	<u>ASME SA790</u> <u>S32750</u>	<u>1.37</u>	<u>66</u>	<u>0. 19</u>	<u>3. 91</u>
配管⑥	<u>80A</u>	<u>40</u>	ASME SA790 S32750	<u>1.37</u>	<u>66</u>	<u>0. 27</u>	<u>5. 49</u>
配管⑦	<u>50A</u>	<u>40</u>	<u>ASME SA312</u> <u>S31603</u>	<u>1.37</u>	<u>66</u>	<u>0.40</u>	<u>3. 91</u>

吸着塔 TYPE-B3 付属配管の記載追加

(中略)

変 更 前	変更後	変更理は
5. 温度評価		
5.1 評価概要	5.1評価概要	
滞留水の処理に伴い使用済吸着塔が発生する。これらは、水抜き後に使用済セシウ	滞留水の処理に伴い使用済吸着塔が発生する。これらは,水抜き後に使用済セシウ	
ム吸着塔一時保管施設に一時的に貯蔵するが,高濃度の放射性物質を内包しているこ	ム吸着塔一時保管施設に一時的に貯蔵するが,高濃度の放射性物質を内包しているこ	記載の適正化
とから崩壊熱による温度上昇を評価し,同時吸着塔の機能への影響について確認を行	とから崩壊熱による温度上昇を評価し、同時吸着塔の機能への影響について確認を行	
う。TYPE-Bは,熱伝導率が小さく,吸着塔内の温度が高くなるTYPE-B1により評価す	う。	
<u>る。</u>	なお、同時吸着塔の温度評価では、保守的に、吸着材容器内部の温度上昇に伴い生	
なお,同時吸着塔の温度評価では,保守的に,吸着材容器内部の温度上昇に伴い生	じる,外気と吸着材容器内部の空気の置換を考慮しない。	
じる,外気と吸着材容器内部の空気の置換を考慮しない。		
5. 2 評価方法	5.2評価方法	
使用済セシウム吸着塔一時保管施設で保管する際の同時吸着塔内部の最高温度につ	使用済セシウム吸着塔一時保管施設で保管する際の同時吸着塔内部の最高温度につ	
いて評価を行う。	いて評価を行う。	
同時吸着塔は使用済セシウム吸着塔一時保管施設では図-3,4に示すように鉛遮	同時吸着塔は使用済セシウム吸着塔一時保管施設では図ー3,4に示すように鉛遮	
へい体を含む容器として保管される。	へい体を含む容器として保管される。	
<type-a></type-a>	<type-a></type-a>	
遮へい容器上下には配管があり、内部空気温度が上昇して対流が発生することで外	遮へい容器上下には配管があり、内部空気温度が上昇して対流が発生することで外	
気が入口配管から流入し、吸着材容器側面で上昇流となり、出口配管から流出する。	気が入口配管から流入し、吸着材容器側面で上昇流となり、出口配管から流出する。	
これにより吸着材容器外表面及び遮へい容器内表面は空気の自然通風で除熱される。	これにより吸着材容器外表面及び遮へい容器内表面は空気の自然通風で除熱される。	
また、遮へい容器外表面は空気の自然対流で除熱される。	また、遮へい容器外表面は空気の自然対流で除熱される。	
同時吸着塔の温度は、セシウム吸着(約 2.1×10 ¹⁵ Bq/塔)、ストロンチウム吸着(約	同時吸着塔の温度は、セシウム吸着(約 2.1×10 ¹⁵ Bq/塔)、ストロンチウム吸着(約	
1.2×10 ¹⁵ Bq/塔)による発熱量,外気温度を 40℃と仮定し,STAR-CD Ver4.08 を用いて 三次元解析により求めた。	1.2×10 ¹⁵ Bq/塔)による発熱量,外気温度を 40℃と仮定し,STAR-CD Ver4.08 を用いて 三次元解析により求めた。	
二次元件が同じまり水のた。 <type-b></type-b>	二次元用作がにより来めた。 <type-b1・b2></type-b1・b2>	記載の適正化
<u>************************************</u>	TYPE-B1・B2 は、熱伝導率が小さく、吸着塔内の温度が高くなる TYPE-B1 により評価	
造となっている。内部の空気温度が上昇して対流が発生すると、外気は下部開口部か	する。遮へい容器の上下に開口部を設けてあり、遮へい容器下部の中心部はラビリン	
らラビリンス部を経て吸着材容器中空部で上昇流となり、遮へい容器上部の開口部か	ス構造となっている。内部の空気温度が上昇して対流が発生すると、外気は下部開口	
ら流出する。これにより、吸着材容器は空気の自然通風により除熱される。また、遮	部からラビリンス部を経て吸着材容器中空部で上昇流となり、遮へい容器上部の開口	
へい容器外表面は空気の自然対流で除熱される。	部から流出する。これにより、吸着材容器は空気の自然通風により除熱される。また、	
吸着塔の温度は、セシウム吸着(約3.8×10 ¹⁵ Ba/塔)、ストロンチウム吸着(約2.2	遮へい容器外表面は空気の自然対流で除熱される。	

吸着塔の温度は,セシウム吸着(約 3.8×10^{15} Bq/塔),ストロンチウム吸着(約2.2×10¹⁵Bg/塔) による発熱量,外気温度を 40℃と仮定し,STAR-CCM+Ver. 7.06 を用いて 三次元解析により求めた。

5.3 評価結果

評価の結果、大気への放熱が定常になる際の同時吸着塔中心部温度は、TYPE-Aにお いて約 470°C, TYPE-B において約 340°C, 鉛の最高温度は, TYPE-B において約 210°Cと 評価された。同時吸着塔内での発熱は吸着材の健全性(吸着材は600℃程度まで安定) や鉛の遮へい性能に影響を与えるものではないことを確認した。TYPE-A の評価結果を 図-5, TYPE-B の評価結果を図-6に示す。

(中略)

遮へい容器外表面は空気の自然対流で除熱される。

吸着塔の温度は、セシウム吸着(約3.8×10¹⁵Bq/塔)、ストロンチウム吸着(約2.2 ×10¹⁵Bq/塔) による発熱量,外気温度を 40℃と仮定し,STAR-CCM+Ver. 7.06 を用いて 三次元解析により求めた。

<TYPE-B3>

TYPE-B3 は、TYPE-B1・B2 と同様の構造である。吸着塔の温度は、セシウム吸着(約 3.8×10¹⁵Bq/塔),ストロンチウム吸着(約2.5×10¹⁵Bq/塔)による発熱量,外気温度 を 40℃と仮定し、STAR-CCM+Ver. 12. 04 を用いて三次元解析により求めた。

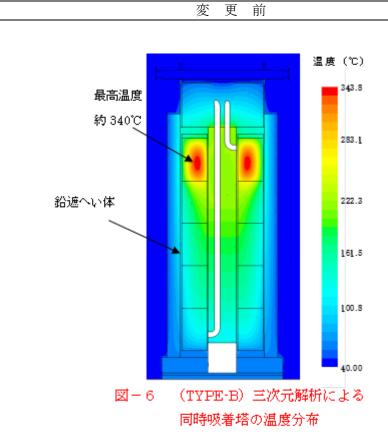
5.3 評価結果

評価の結果、大気への放熱が定常になる際の同時吸着塔中心部温度は、TYPE-Aにお いて約 470℃, TYPE-B1 · B2 において約 340℃, TYPE-B3 において約 320℃, 鉛の最高温 度は、 $\underline{\text{TYPE-B1 \cdot B2}}$ において約 210 $^{\circ}$ C、 $\underline{\text{TYPE-B3}}$ において約 140 $^{\circ}$ Cと評価された。同時 吸着塔内での発熱は吸着材の健全性(吸着材は600℃程度まで安定)や鉛の遮へい性能 に影響を与えるものではないことを確認した。TYPE-A の評価結果を図-5, TYPE-B の 評価結果を図ー6に示す。

(中略)

吸着塔 TYPE-B3 の記載追加

吸着塔 TYPE-B3 の記載追加及 び記載の適正化



(中略)

6.3 水素発生量

水素は、吸着した核種の崩壊エネルギーが容器内に残留する水に吸収され発生する。 水素発生速度 H(mol/s) は次式により求めた。

$H = G \times E \div A$

H:水素発生速度

G: 水が 100eV のエネルギーを吸収した際に発生する水素分子の個数, 0.45

E: 水が吸収するエネルギー: (TYPE-A) 約1.69×10¹⁹ (100eV/s)

(TYPE-B) 約 5.14×10¹⁹ (100eV/s)

A:アボガドロ数 (6.02×10²³個/mol)

6.4 評価結果

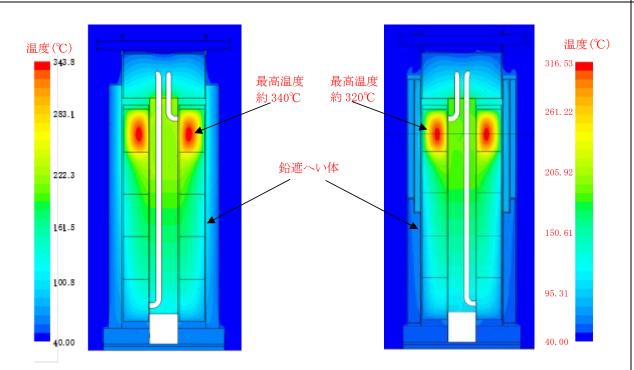
評価の結果,吸着塔の自然換気が定常となる際の可燃性ガスの濃度は,TYPE-Aにおいて約3.0%,TYPE-Bにおいて約3.1%と評価された。

なお、吸着塔内部の温度上昇を考慮した場合 (Δ T=15 $^{\circ}$ C)、吸着塔内部の可燃性ガスの濃度は、TYPE-A において約 1.5%、TYPE-B において約 1.7%と評価された。

7. 同時吸着塔の確認の方針について

(中略)

(現行記載なし)



変更後

図-6 (左: TYPE-B1・B2, 右: TYPE-B3) 三次元解析に よる同時吸着塔の温度分布

(中略)

6.3 水素発生量

水素は、吸着した核種の崩壊エネルギーが容器内に残留する水に吸収され発生する。 水素発生速度 H(mol/s) は次式により求めた。

$H = G \times E \div A$

H:水素発生速度

G:水が100eVのエネルギーを吸収した際に発生する水素分子の個数, 0.45

E:水が吸収するエネルギー: (TYPE-A) 約 1.69×10¹⁹ (100eV/s)

(TYPE-B1 · B2) 約 5.14×10¹⁹ (100eV/s)

(TYPE-B3) 約7.13×10¹⁹ (100eV/s)

A:アボガドロ数 (6.02×10²³個/mol)

6.4 評価結果

評価の結果,吸着塔の自然換気が定常となる際の可燃性ガスの濃度は,TYPE-Aにおいて約3.0%, TYPE-B1・B2において約3.1%, TYPE-B3において約3.6%と評価された。なお,吸着塔内部の温度上昇を考慮した場合(Δ T=15 $^{\circ}$ C),吸着塔内部の可燃性ガスの濃度は,TYPE-Aにおいて約1.5%, TYPE-B1・B2において約1.7%, TYPE-B3において約2.5%と評価された。

7. 同時吸着塔の確認の方針について

(中略)

7.3 主配管(鋼管)に関する事項

主配管(鋼管)に関する確認項目を表-7に示す。

7.4 主配管 (耐圧ホース) に関する事項

主配管(耐圧ホース)に関する確認項目を表-8に示す。

吸着塔 TYPE-B3 の記載追加及 び記載の適正化

変更理由

吸着塔 TYPE-B3 の記載追加及

び記載の適正化

吸着塔 TYPE-B3 の記載追加及 び記載の適正化

主配管確認事項の追加

変更前			変 更 後		変更理由
(中略)	(中略)				
(現行記載なし)		T			
	確認事項	確認項目	確認内容	判定	主配管確認事項の追加
		材料確認	実施計画に記載した主な材料について記録を確認する。	実施計画のとおりであること。	
		寸法確認	実施計画に記載した外径,厚さについて記録を確認する。	実施計画のとおりであること。	
	構造強度	<u>外観確認</u> ※1	各部の外観を確認する。	有意な欠陥がないこと。	
	• 耐震性	据付確認 ※1	配管の据付状態について確認する。	実施計画のとおり施工・据付されていること。	
		耐圧・ 漏えい <u>確認</u> ※1 ※2	確認圧力で保持した後、確認圧力 に耐えていることを確認する。 耐圧確認終了後、耐圧部分からの 漏えいの有無を確認する。	<u>圧力に耐え、かつ構造物の変形</u> <u>等がないこと。</u> <u>また、耐圧部から漏えいがない</u> <u>こと。</u>	
			可能な範囲とし,必要に応じて記録を確認す 離な箇所については代替試験にて確認する。 表一8 確認事項(主配管(_	
	確認事項	確認項目	確認内容	<u>判定</u>	主配管確認事項の追加
		材料確認	実施計画に記載した主な材料について記録を確認する。	実施計画のとおりであること。	
		寸法確認	実施計画に記載した外径について記録を確認する。	実施計画のとおりであること。	
	構造強度	<u>外観確認</u> <u>*1</u>	各部の外観を確認する。	有意な欠陥がないこと。	
	・耐震性	据付確認 ※1	配管の据付状態について確認する。	実施計画のとおり施工・据付されていること。	
		耐圧・ 漏えい <u>確認</u> ※1	確認圧力で保持した後、確認圧力 に耐えていることを確認する。 耐圧確認終了後、耐圧部分からの 漏えいの有無を確認する。	圧力に耐え、かつ構造物の変形 等がないこと。 また、耐圧部から漏えいがない こと。	
	<u>**1 </u>	」 見地では実施す	可能な範囲とし,必要に応じて記録を確認す	ト <u>る。</u>	

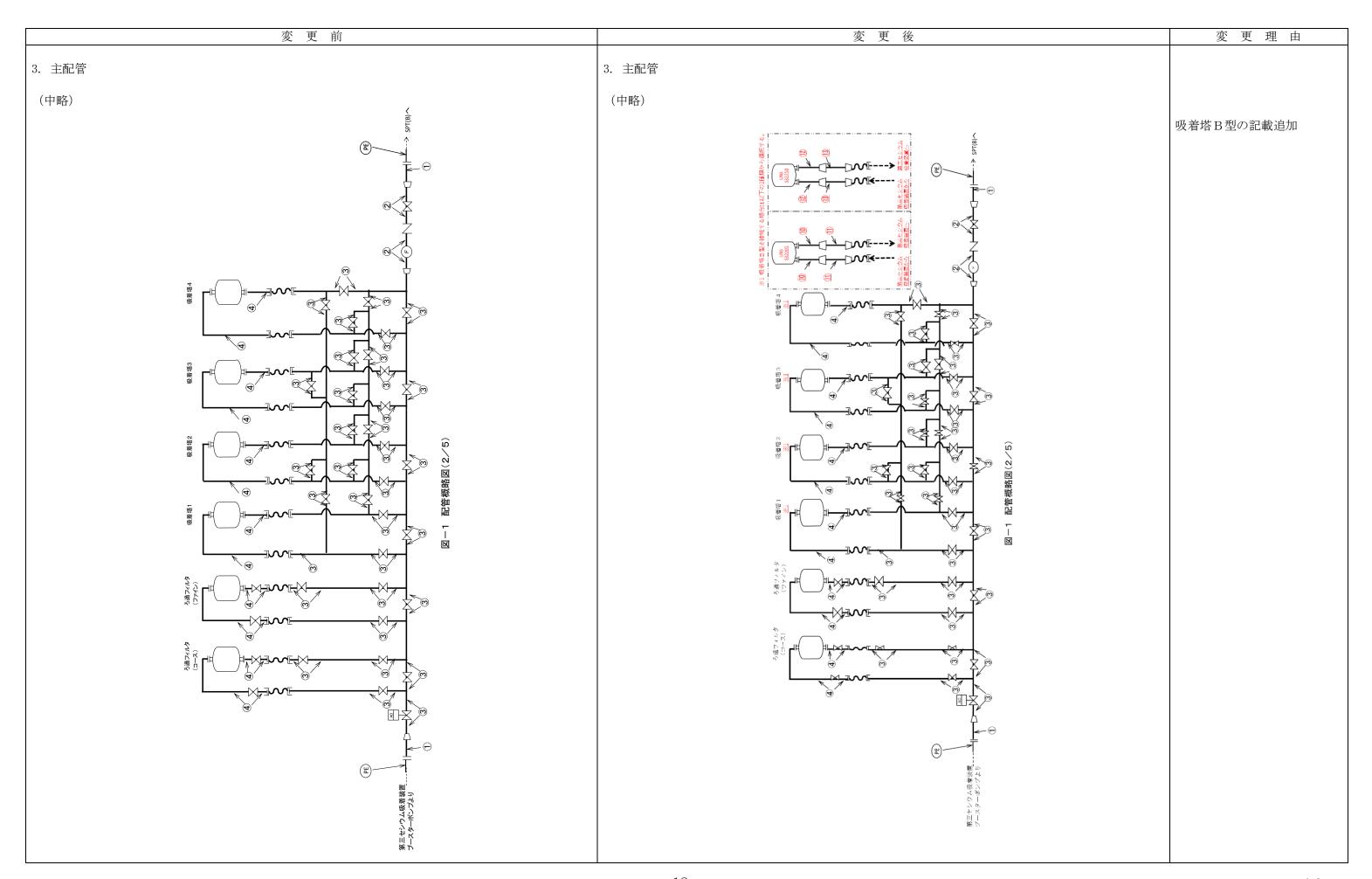
変更前		変更後	変更理由
別では、日時吸着塔の主要仕様	別紙−1 (1/ <u>2</u>)	別紙-1(1/ <u>3</u>) 同時吸着塔の主要仕様	
(中略) (中略)	別紙−1 (2/ <u>2</u>)	中略)	記載の適正化
	(中	中略)	
(中略)		別紙-1 (3/3) 1	吸着塔 TYPE-B3 の記載追加

変更前	変更後	変更理由
添付資料-30	添付資料-3	0
第三セシウム吸着装置について	第三セシウム吸着装置について	
1. 基本設計	1. 基本設計	
(中略)	(中略)	
1.5 主要な機器 第三セシウム吸着装置は1系列構成とし、第三セシウム吸着装置ブースターポンプ、 吸着塔及び配管等で構成する。 滞留水移送装置により移送された1号~4号機タービン建屋等、高温焼却炉建屋及びプロセス主建屋の滞留水は、第三セシウム吸着装置により放射性のセシウム、ストロンチウムを除去する。 二次廃棄物となる使用済みの吸着材を収容した第三セシウム吸着装置吸着塔は、使用済セシウム吸着塔一時保管施設に一時的に貯蔵する。 第三セシウム吸着装置の主要な機器は、免震重要棟集中監視室の監視・制御装置により遠隔操作及び運転状況の監視を行う。 (中略)	1.5 主要な機器 第三セシウム吸着装置は1系列構成とし、第三セシウム吸着装置ブースターポンプ、吸着塔及び配管等で構成する。 滞留水移送装置により移送された1号~4号機タービン建屋等、高温焼却炉建屋及びプロセス主建屋の滞留水は、第三セシウム吸着装置により放射性のセシウム、ストロンチウムを除去する。 吸着塔はA型・B型の2種類があり、吸着塔B型では、高性能多核種除去設備で発生した使用済 Cs/Sr 同時吸着塔(吸着材含む)、サブドレン他浄化設備で発生した使用済 Cs/Sr 同時吸着材を再利用して使用できる。 二次廃棄物となる使用済みの吸着材を収容した第三セシウム吸着装置吸着塔は、使用済セシウム吸着塔一時保管施設に一時的に貯蔵する。 第三セシウム吸着装置の主要な機器は、免震重要棟集中監視室の監視・制御装置により遠隔操作及び運転状況の監視を行う。	吸着塔B型の記載追加及び記載の適正化
1.7 構造強度及び耐震性 1.7.1 構造強度 第三セシウム吸着装置は、「実用発電用原子炉及びその付属設備の技術基準に関する規 則」において、廃棄物処理設備に相当するクラス3機器に準ずるものと位置付けられる。 第三セシウム吸着装置(震災当初に設置した既存設備を除く)については、「JSME S NC-1 発電用原子力設備規格 設計・建設規格(JSME 規格)」(以下、「JSME 規格」という。),日 本工業規格(JIS 規格等の国内外の民間規格に適合した工業用品の採用、日本工業規格 (JIS)、またはこれらと同等の技術的妥当性を有する規格での設計・製作・検査を行う。 また、JSME 規格で規定される材料の日本工業規格(JIS)年度指定は、技術的妥当性の 範囲において材料調達性の観点から考慮しない場合もある。 さらに、JSME 規格に記載のない非金属材料(耐圧ホース、ポリエチレン管等)につい ては、現場の作業環境等から採用を継続する必要があるが、これらの機器等については、日本工業規格(JIS)や日本水道協会規格(JWWA 規格)、製品の試験データ等を用いて設計を行う。	(中略) 1.7 構造強度及び耐震性 1.7.1 構造強度 第三セシウム吸着装置は、「実用発電用原子炉及びその付属設備の技術基準に関する規 則」において、廃棄物処理設備に相当するクラス3機器に準ずるものと位置付けられる。 第三セシウム吸着装置(震災当初に設置した既存設備を除く)については、「JSME S NC-1 発電用原子力設備規格設計・建設規格(JSME 規格)(以下、「JSME 規格」という。)、American Society of Mechanical Engineers(以下、「ASME 規格」という。)、日本産業規格(JIS)規格等の国内外の民間規格に適合した工業用品の採用、日本産業規格(JIS)、またはこれらと同等の技術的妥当性を有する規格での設計・製作・検査を行う。 また、JSME 規格で規定される材料の日本産業規格(JIS)年度指定は、技術的妥当性の範囲において材料調達性の観点から考慮しない場合もある。 さらに、JSME 規格に記載のない非金属材料(耐圧ホース、ポリエチレン管等)については、現場の作業環境等から採用を継続する必要があるが、これらの機器等については、日本産業規格(JIS)や日本水道協会規格(JWWA 規格)、製品の試験データ等を用いて設計を行う。 (中略)	ASME 規格追加及び記載の適正化
2. 基本仕様	2. 基本仕様	
2.1 主要仕様 (中略)	2.1 主要仕様 (中略)	

変更前 変更後 変 更 理 由 (3) 吸着塔 (3) 吸着塔A型 記載の適正化 (中略) (中略) 吸着塔B型の記載追加 (現行記載無し) (4) 吸着塔B型 名 称 仕様 中空円筒形 種 類 容量 m³/h/個 25 最高使用圧力 1.37 MPa 最高使用温度 $^{\circ}$ C 66 外胴内径 939.8 mm 外胴板厚さ 12.7 mm 主要寸法 内胴内径 330, 2 内胴板厚さ 12.7 mm 上部平板厚さ mm 76. 2 下部平板厚さ 76, 2 mm 高さ 3632 mm 外胴板 内胴板 二相ステンレス (S32205) 上部平板 二相ステンレス (S32750) 料 下部平板 遮へい材 Pb 個 数 (中略) (中略) 別紙 (1) 別紙(1) 第三セシウム吸着装置の構造強度に関する計算書 第三セシウム吸着装置の構造強度に関する計算書 1. 構造強度評価の方針 1. 構造強度評価の方針 第三セシウム吸着装置を構成する主要な機器及び主配管(鋼管)は、強度評価においては、 第三セシウム吸着装置を構成する主要な機器及び主配管(鋼管)は、強度評価においては、 「JSME S NC-1 発電用原子力設備規格 設計・建設規格」(以下,「JSME 規格」という。)のクラ 「JSME S NC-1 発電用原子力設備規格 設計・建設規格」(以下,「JSME 規格」という。) のクラ ス3機器またはクラス3配管に準じた評価を行う。 ス3機器またはクラス3配管に準じた評価を行う。 ASME 規格追加 なお、吸着塔B型の許容応力値については、輸入品であるため、ASME 規格「Boiler and Pressure Vessels Code」Section Ⅱ; Material Specifications を準じて評価を行う。 2. ろ過フィルタ・吸着塔 2. ろ過フィルタ・吸着塔 2.1 評価方法 2.1 評価方法 項目追加 (1) 胴の厚さの評価 (1) 胴の厚さの評価 a. 内面に圧力を受ける円筒形の胴の場合 円筒形の胴に必要な厚さは次に掲げる値のうちいずれか大きい値とする。 記載の適正化 円筒形の胴に必要な厚さは次に掲げる値のうちいずれか大きい値とする。 a. 規格上必要な最小厚さ:t₁ (a)規格上必要な最小厚さ: t₁ 炭素鋼鋼板又は低合金鋼鋼板で作られたものの場合は3mm,その他の材料で作られ 炭素鋼鋼板又は低合金鋼鋼板で作られたものの場合は 3mm, その他の材料で作られ たものの場合は 1.5mm とする。 記載の適正化 たものの場合は 1.5mm とする。 b. 内面に圧力を受ける胴の必要厚さ: t₂ (b)内面に圧力を受ける胴の必要厚さ: t₂ (中略) (中略)

	原子力施設に係る実施計画変更比較表(第Ⅱ章 2.5 汚染水処理設備等) 	変更理由
変更前 (現行記載なし)	変 更後 b. 外面に圧力を受ける円筒形の胴の場合 円筒形の胴に必要な厚さは次に掲げる値のうちいずれか大きい値とする。 (a)規格上必要な最小厚さ: t」 炭素鋼鋼板又は低合金鋼鋼板で作られたものの場合は 3mm, その他の材料で作られたものの場合は 1.5mm とする。 (b)外面に圧力を受ける胴の必要厚さ: t₂ は: 胴の計算上必要な厚さ Do: 胴の外径 P: 最高使用圧力 B: 設計・建設規格 付録材料図表 Part7 図 1 から図 20 までにより求めた値。	変 更 埋 田 吸着塔B型の記載追加
 2) 鏡板の厚さの評価 (現行記載なし) さら形鏡板に必要な厚さは、次に掲げる値のうちいずれか大きい値とする。 a. フランジ部の計算上必要な厚さ: t₁ t₁ = P · D_i	(2) 鏡板の厚さの評価	記載の適正化
<u>b.</u> 鏡板の計算上必要な厚さ: t_2 $t_2: 鏡板の計算上必要な厚さ (mm)$ $P: 最高使用圧力 (MPa)$ $R: 鏡板の中央部における内面の半径 (mm)$ $W: さら形鏡板の形状による係数 (-)$ $S: 許容引張応力 (MPa)$ $r: さら形鏡板のすみの丸みの内半径 (mm)$ $\eta: 継手効率 (-)$	(b) 鏡板の計算上必要な厚さ: t_2	市山 事人 ♥ ノ J.色 . J.L. ↑ L.
ここで、Wは次の計算式により計算した値とする。 $W = \frac{1}{4} \left(3 + \sqrt{\frac{R}{r}} \right) \hspace{1cm} R : 鏡板の中央部における内面の半径 (mm) \\ r : さら形鏡板のすみの丸みの内半径 (mm)$	ここで、Wは次の計算式により計算した値とする。 $W = \frac{1}{4} \left(3 + \sqrt{\frac{R}{r}} \right) \hspace{1cm} R : 鏡板の中央部における内面の半径 (mm) \\ r : さら形鏡板のすみの丸みの内半径 (mm) \\$	

変 更 前 変 更 後 変 更 理 由 (現行記載なし) b. 平板 平板の厚さは、次に掲げる値のうちいずれかによるものとする。 吸着塔B型の記載追加 (a) 平板に穴を設ける場合であって、穴の径が平板の径の2分の1以下であり、穴の補強計 算をおこなうもの。 t :必要厚さ (mm) d : 平板の径(mm) $t = d \cdot \sqrt{\frac{K \cdot P}{c}}$ K:取付方法による係数 (-) P:最高使用圧力(MPa) S : 許容引張応力 (MPa) (b)平板に穴を設ける場合であって、穴の径が平板の径の2分の1以下であり、(a)項以外 のもの。 $t=d \cdot \sqrt{\underline{2 \cdot K} \cdot P}$ t :必要厚さ (mm) d : 平板の径 (mm) K:取付方法による係数(-) P:最高使用圧力(MPa) S : 許容引張応力 (MPa) (中略) (中略) 表-1 ろ過フィルタ・吸着塔の評価結果(板厚) 表-1 ろ過フィルタ・吸着塔の評価結果(板厚) 機器名称 評価項目 必要肉厚[mm] 実厚[mm] 機器名称 評価項目 必要肉厚[mm] 実厚[mm] 胴板の厚さ 9.54 12.00 胴板の厚さ 9.54 12.00 第三セシウム吸着装置 第三セシウム吸着装置 8.68 上部鏡板の厚さ 8.68 14.00 上部鏡板の厚さ 14.00 ろ過フィルタ・<u>吸着塔</u> ろ過フィルタ・<u>吸着塔A型</u> 下部鏡板の厚さ 8.68 下部鏡板の厚さ 8.68 14.00 14.00 記載の適正化 胴板(外筒胴)の厚さ 5.0 12.7 第三セシウム吸着装置 胴板(内筒胴)の厚さ 7.2 12.7 吸着塔B型(S32205) 上部平板の厚さ 65.35 76.2 吸着塔B型の記載追加 下部平板の厚さ 65.35 76.2 胴板(外筒胴)の厚さ 12.7 4. 1 第三セシウム吸着装置 胴板(内筒胴)の厚さ <u>7. 2</u> 12.7 吸着塔B型(S32750) 上部平板の厚さ 59.32 76.2 下部平板の厚さ <u>59</u>. 32 76.2



変 更 前

3.2 評価結果

(中略)

評価結果を表-3に示す。必要厚さ等を満足しており、十分な構造強度を有していると評価している。

表-3 主配管の評価結果(管厚)

No.	口径	Sch	材料	最高使用 圧力(MPa)	最高使用 温度(℃)	必要厚さ (mm)	最小厚さ (mm)
配管①	100	40	SUS316L	1. 37	40	0.71	5. 25
配管②	80	40	SUS316L	1. 37	40	0. 55	4.81
配管③	65	40	SUS316L	1. 37	40	0.47	4. 55
配管④	50	40	SUS316L	1. 37	40	0.38	3. 40
配管⑤	40	40	SUS316L	1. 37	40	0.30	3. 20
配管⑥	150	80	STPG370	1. 0	40	3.80	9. 62
配管⑦	100	80	STPG370	1. 0	40	3. 40	7. 52
配管⑧	50	80	STPG370	1. 0	40	2.40	4.81
配管⑨	100	80	STPG370	1. 37	66	3. 40	7. 52

(中略)

(中略)

3.2 評価結果

評価結果を表-3に示す。必要厚さ等を満足しており、十分な構造強度を有していると評価している。

変 更 後

表-3 主配管の評価結果(管厚)

No.	口径	Sch	材料	最高使用 圧力(MPa)	最高使用 温度(℃)	必要厚さ (mm)	最小厚さ (mm)
配管①	100	40	SUS316L	1.37	40	0. 71	5. 25
配管②	80	40	SUS316L	1. 37	40	0. 55	4.81
配管③	65	40	SUS316L	1. 37	40	0.47	4. 55
配管④	50	40	SUS316L	1. 37	40	0.38	3.40
配管⑤	40	40	SUS316L	1. 37	40	0.30	3. 20
配管⑥	150	80	STPG370	1.0	40	3.80	9.62
配管⑦	100	80	STPG370	1.0	40	3. 40	7. 52
配管⑧	50	80	STPG370	1.0	40	2.40	4.81
配管⑨	100	80	STPG370	1. 37	66	3. 40	7. 52
配管⑩	<u>50</u>	<u>40</u>	ASME SA790 S32205	<u>1.37</u>	<u>40</u>	<u>0. 22</u>	<u>3. 42</u>
配管①	<u>80</u>	<u>40</u>	ASME SA790 S32205	<u>1.37</u>	<u>40</u>	<u>0. 33</u>	<u>4. 80</u>
配管①	<u>50</u>	<u>40</u>	ASME SA790 S32750	<u>1.37</u>	<u>40</u>	<u>0. 18</u>	<u>3. 42</u>
配管③	<u>80</u>	<u>40</u>	ASME SA790 S32750	<u>1.37</u>	<u>40</u>	0. 27	4.80

吸着塔B型関連配管の記載追加

変更理由

(中略)

変更前	変更後	変更理由
別紙(2)	別紙 (2)	
第三セシウム吸着装置の耐震性に関する計算書	第三セシウム吸着装置の耐震性に関する計算書	
(中略)	(中略)	
2. ろ過フィルタ・吸着塔の耐震性評価 ろ過フィルタ・ <mark>吸着塔</mark> の評価は、「2.16.2 増設多核種除去設備 添付資料-3 付録1スカート支持たて置円筒形容器(耐震設計上の重要度分類Bクラス)の耐震性についての計算書作成の基本方針」に基づいて評価を実施した。評価の結果、胴板、スカート及び取付ボルトの強度が確保されることを確認した(表-1,2)。	2. ろ過フィルタ・吸着塔の耐震性評価 ろ過フィルタ・ <mark>吸着塔 A型</mark> の評価は、「2.16.2 増設多核種除去設備 添付資料-3 付録1ス カート支持たて置円筒形容器(耐震設計上の重要度分類Bクラス)の耐震性についての計算書 作成の基本方針」に基づいて評価を実施した。 <u>吸着塔 B型の評価は、付録1「吸着塔 B型の耐</u> <u>震性についての計算書作成の基本方針」に基づいて評価を実施した。</u> 評価の結果、胴板、スカ ート及び取付ボルト <u>,取付部の</u> 強度が確保されることを確認した(表-1,2,3)。	吸着塔B型の記載追加及び記載の適正化
(中略)	(中略)	記載の適正化
図ー1 ろ過フィルタ・ <mark>吸着塔</mark> 概要図	図-1 ろ過フィルタ・ <mark>吸着塔 A型</mark> 概要図	
(現行記載無し)	型一 2 吸着塔 B型概要図	吸着塔B型の記載追加
(中略)	(中略)	付番の変更
表 -2 <u>吸着塔の耐震性評価結果($1/2$</u>) (中略)	表-2 <u>吸着塔A型の耐震性評価結果(1/2</u>) (中略)	付番の変更
(中略)	表-2 <u>吸着塔A型の耐震性評価結果(2/2</u>) (中略	

変更前	変更後	変更理由
	表-3 吸着塔B型の耐震性評価結果	
<u>(現行記載なし)</u>	<u>単位:MPa</u>	
	部材 材料 水平震度 応力 算出応力 許容値	吸着塔B型の記載追加
	胴板 ASME SA240 S32205 0.36 一次一般膜 σ ο = 52 S a = 393	
	取付部 ASME SA36 相当 0.36 組合せ σb=16 ft=108	
	<u>胴板</u> <u>ASME SA240 S32750</u> <u>0. 36</u> <u>一次一般膜</u> <u>σο=52</u> <u>Sa=477</u>	
	<u>取付部 ASME SA36 相当 0.36 組 合 せ σ b=16 f t=108</u>	
(中略)	(中略)	
3. ポンプの耐震性評価	3. ポンプの耐震性評価	
ポンプの評価は、「2.16.2 増設多核種除去設備 添付資料-3 付録2 横軸ポンプ及びスキ	ポンプの評価は、「2.16.2 増設多核種除去設備 添付資料-3 付録2横軸ポンプ及びスキ	
ッド(耐震設計上の重要度分類Bクラス)の耐震性についての計算書作成の基本方針」に基づいて評価を実施した。評価の結果,ポンプ取付ボルトの強度が確保されることを確認した(表-	ッド(耐震設計上の重要度分類Bクラス)の耐震性についての計算書作成の基本方針」に基づいて評価を実施した。評価の結果,ポンプ取付ボルトの強度が確保されることを確認した(表-	付番の変更
3) ·	(計画を失過した。計画の相来、 ボック取りがたいが風及が確保されることを確認した (教生)。	付番の変更
(中略)	(中略)	竹
図- <u>2</u> ポンプ概要図	図-3 ポンプ概要図	
表-3 ポンプの耐震性評価結果 (1/2)	表-4 ポンプの耐震性評価結果(1/2)	付番の変更
(中略)		
	(中略)	4.乗の本事
表 -3 ポンプの耐震性評価結果($2/2$)	表-4 ポンプの耐震性評価結果($2/2$)	付番の変更

		亦	重			T		亦 更 忿			亦 東 珊 山
		发	更前					変更後			変更理由
4. 主配管の耐震性評価						4. 主配管の耐震性評価					
(中略)						(中略)					
	図-3	等分布荷重	3点支持はり、	モデル			図- <u>4</u> 等	デ分布荷重 3点支持はり	モデル		付番の変更
次に、当該設備における	配管 (鋼管)	について,	各種条件を表	- <u>4</u> に示す。		次に、当該設備における	る配管(鋼管)は	こついて、各種条件を表	ー <u>5</u> に示す。		付番の変更
	表-4	配管系	における各種条	件			<u>表-5</u> 配管	管系における各種条件 <u>(</u>	1/2)		記載の適正化
配管分類			主配管(鋼管)		配管分類		主配管(鋼管)		
配管クラス			クラス3			配管クラス		クラス 3			
耐震クラス			Bクラス			耐震クラス		Bクラス			
最高使用圧力 [MPa]		1.37		1.0	1.37	 最高使用圧力 [MPa]		1.37	1.0	1.37	
最高使用温度 [℃]		OTTO	40	T ~==	66	最高使用温度 [℃]		40		66	4
配管材質		SUS316			PG370	配管材質		SUS316L	<u> </u>	PG370	
配管口径 [A] Sch	100 80	65	50 40	150 100	50 100 80	配管口径 [A] Sch	100 80	65 50 40		50 100 80	4
配管支持間隔※ [m]	3.3 2.9	$\begin{array}{ c c } \hline 40 \\ \hline 2.7 \\ \hline \end{array}$	2.4 2.2	3.8 3.2		配管支持間隔※ [m]	3.3 2.9	40 2.7 2.4 2.2		2.5 3.2	-
※評価は保守的に 4.0m。		2.1	2.4 2.2	5.6 5.2	2.0 0.2	※評価は保守的に 4.0m		2.1 2.4 2.2	5.6 5.2	2.0 0.2	_
	_ , _						_ , _				
(表 - 5 配管	<u> 管系における各種条件(</u>	2/2)		_
(現行記載なし)						配管分類		主配管(鋼管)_		吸着塔B型関連配管の記載追
						<u>配管クラス</u>		<u>クラス 3</u>	3相当		
						<u>耐震クラス</u>		B クラス	<u> 相当</u>		
						最高使用圧力 [MPa]		1.3			
						最高使用温度 [℃]		<u>40</u>	1		_
						配管材質		E SA790 S32205		790 S32750	
						配管口径 [A]	<u>50</u>	<u>80</u>	_	<u>80</u>	4
						Sch 配管支持間隔※ [m]	2.3	2. 9	2. 3	2. 9	-
						※評価は保守的に 4.0m と		<u>2. 9</u>	<u>2. 3</u>	<u>2. 9</u>	
							7 0				

変 更 前

(中略)

c. 評価結果

3点支持はりモデルで各応力計算をした結果を表-5に示す。

表一5より、いずれの場合においても許容値に対して十分な裕度があることが確認できた。

表 5 応力評価結果

No.	口径	Sch	材料	最高使用圧 力 [MPa]	内圧, 自重, 地震に よる発生応力 S[MPa]	供用状態 Cs における 一次応力許容値 [MPa]
配管①	100	40	SUS316L	1. 37	28	175
配管②	80	40	SUS316L	1. 37	30	175
配管③	65	40	SUS316L	1. 37	32	175
配管④	50	40	SUS316L	1. 37	37	175
配管⑤	40	40	SUS316L	1. 37	42	175
配管⑥	150	80	STPG370	1.0	18	215
配管⑦	100	80	STPG370	1.0	20	215
配管⑧	50	80	STPG370	1.0	31	215
配管⑨	100	80	STPG370	1. 37	23	189

(中略)

c. 評価結果

3点支持はりモデルで各応力計算をした結果を表一6に示す。

表一6より、いずれの場合においても許容値に対して十分な裕度があることが確認できた。

表 6 応力評価結果

変 更 後

No.	口径	Sch	材料	最高使用圧 力 [MPa]	内圧, 自重, 地震に よる発生応力 S[MPa]	供用状態 Cs における 一次応力許容値 [MPa]
配管①	100	40	SUS316L	1. 37	28	175
配管②	80	40	SUS316L	1. 37	30	175
配管③	65	40	SUS316L	1. 37	32	175
配管④	50	40	SUS316L	1. 37	37	175
配管⑤	40	40	SUS316L	1. 37	42	175
配管⑥	150	80	STPG370	1.0	18	215
配管⑦	100	80	STPG370	1.0	20	215
配管⑧	50	80	STPG370	1.0	31	215
配管⑨	100	80	STPG370	1. 37	23	189
配管⑩	<u>50</u>	<u>40</u>	ASME SA790 S32205	<u>1. 37</u>	<u>40</u>	448
配管⑪	<u>80</u>	<u>40</u>	ASME SA790 S32205	<u>1. 37</u>	<u>29</u>	448
配管①	<u>50</u>	<u>40</u>	ASME SA790 S32750	<u>1. 37</u>	<u>40</u>	<u>552</u>
配管(3)	<u>80</u>	<u>40</u>	ASME SA790 S32750	<u>1. 37</u>	<u>29</u>	<u>552</u>

付番の変更

変更理由

吸着塔B型関連配管の記載追 加

変更前

5. 吸着塔の耐震性評価(使用済セシウム吸着塔一時保管施設)

a. 転倒評価

地震による転倒モーメントと自重による安定モーメントを算出し、それらを比較することにより転倒評価を実施した。評価の結果、地震による転倒モーメントは自重による安定モーメントより小さいことから、転倒しないことを確認した(表-6)。

(中略)

b. 滑動評価

吸着塔を格納する架台は、基礎ボルトにて固定していることから基礎ボルトに作用するせん 断荷重と許容せん断荷重を比較することより滑動評価を実施した。基礎ボルトの許容せん断荷 重は「日本建築学会:各種合成構造設計指針・同解説、鉄骨鉄筋コンクリート構造計算規準・ 同解説」に基づき次式を用いた。評価の結果、基礎ボルトの破断による滑動が生じないことを 確認した(表-6)。

(中略)

表-6 使用済セシウム吸着塔一時保管施設 吸着塔耐震評価結果

機器名称	評価項目	水平震度	算出値	許容値	単位
	市二石 川	0.36	2.0×10^3	4 2 × 10 ³	1.37
第三セシウム 吸着装置 [※]	転倒	0.60	3.3×10^3	4.3×10^3	kN•m
(吸着塔 5 塔 ×2 列及び架台)	滑動	0.36	<0		kN
人名列及①朱百)	(ボルトせん断)	0.60	9	77	KIN

※: ろ過フィルタ・<u>吸着塔</u>のうち、機器重量、重心高さが評価上最も厳しい<u>吸着塔</u>にて 評価を実施 5. 吸着塔の耐震性評価 (使用済セシウム吸着塔一時保管施設)

a. 転倒評価

地震による転倒モーメントと自重による安定モーメントを算出し、それらを比較することにより転倒評価を実施した。評価の結果、地震による転倒モーメントは自重による安定モーメントより小さいことから、転倒しないことを確認した(表-7, 8)。

変 更 後

(中略)

b. 滑動評価

吸着塔を格納する架台は、基礎ボルトにて固定していることから基礎ボルトに作用するせん 断荷重と許容せん断荷重を比較することより滑動評価を実施した。基礎ボルトの許容せん断荷 重は「日本建築学会:各種合成構造設計指針・同解説、鉄骨鉄筋コンクリート構造計算規準・ 同解説」に基づき次式を用いた。評価の結果、基礎ボルトの破断による滑動が生じないことを 確認した(表-7, 8)。

吸着塔B型の記載追加

記載の適正化

付番の変更

変更理由

(中略)

表-7 使用済セシウム吸着塔一時保管施設 吸着塔A型耐震評価結果

機器名称	評価項目	水平震度	算出値	許容値	単位
	転倒	0.36	2.0×10^3	4.3×10^{3}	kN•m
第三セシウム 吸着装置*	料	0.60	3.3×10^3	4.5 10	KIN - III
(吸着塔 5 塔 ×2 列及び架台)	滑動	0. 36	<0		kN
へ4 列及の栄育)	(ボルトせん断)	0. 60	9	77	KIN

※: ろ過フィルタ・<u>吸着塔 A型</u>のうち、機器重量、重心高さが評価上最も厳しい<u>吸着塔 A型</u>にて評価を実施

一吸着塔B型の記載追加

表-8 使用済セシウム吸着塔一時保管施設 吸着塔B型耐震評価結果

機器名称	評価項目	水平震度	<u>算出値</u>	<u>許容値</u>	<u>単位</u>
	転倒	<u>0.36</u>	2.0×10^{3}	4. 3×10^3	kN•m
<u>第三セシウム</u> 吸着装置	<u>料</u> 用	<u>0.60</u>	3.3×10^{3}	4. 5 × 10	KINTIII
(吸着塔 5 塔	滑動	<u>0. 36</u>	<u><0</u>		1-N
×2列及び架台)	(ボルトせん断)	<u>0. 60</u>	<u>10</u>	<u>77</u>	<u>kN</u>

6. 付録

付録1 吸着塔B型の耐震性についての計算書作成の基本方針

吸着塔B型の記載追加

(現行記載無し)

変更前	変更後	変更理由
(田/二部4471)	<u>付録 1</u>	
(現行記載なし)	付録1 吸着塔B型の耐震性についての計算書作成の基本方針	吸着塔B型の耐震性計算の基本方針追加記載のため「付録 1」を追加
	1 一般事項 本基本方針は、吸着塔B型についての耐震性(耐震設計上の重要度分類Bクラス相当)の	
	計算方法を示す。	
	<u>1.1 適用基準</u>	
	本基本方針における計算方法は,原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG4601-1987 (日本電	
	気協会 電気技術基準調査委員会 昭和62年8月) に準拠する。	
	1.2 計算条件	
	(1) 容器及び内容物の質量は重心に集中するものとする。	
	(2) 地震力は容器に対して水平方向から作用するものとする。	
	(3) 容器本体は下部プレートに溶接されている。下部プレートに容器本体と、遮へい体が容	
	器本体とは独立して固定されている。 (4) 田有用地下デルは、海ュン体を除いた容器大体が下郊プレートに田宮された沙上者さ	
	(4) 固有周期モデルは、遮へい体を除いた容器本体が下部プレートに固定された梁と考え,	
	変形モードは曲げ及びせん断変形を考慮する。	
	内胴 Ch·mo·g (l+Cv)·mo·g ti Dii Dbo Dco	
	<u>図1-1 概 要 図</u>	

変更前		変更後	変更理	由
	1.3 記号の説明			
	1.3 正方(7)就明			
	記号	 記 号 の 説 明	単位	
	<u>A</u>	<u> </u>	<u>mm</u> ²	
	<u>A e</u>	胴の有効せん断断面積	<u>mm</u> ²	
	<u>Сн</u>	水平方向設計震度	_	
	<u>C v</u>	鉛直方向設計震度	_	
	<u>D b o</u>		mm	
	<u>D с о</u>	容器と下部プレート溶接部の外径	<u>mm</u>	
	<u>D i o</u>	外胴の内径	<u>mm</u>	
	<u>D i i</u>	内胴の内径	<u>mm</u>	
	<u>E</u>	外胴及び内胴の縦弾性係数	<u>MPa</u>	
	<u>F</u>	<u>設計・建設規格 SSB-3121.1又はSSB-3131に定める値</u>	<u>MPa</u>	
	<u>F*</u>	<u>設計・建設規格 SSB-3121.3又はSSB-3133に定める値</u>	<u>MPa</u>	
	<u>f</u> t	下部プレートとの溶接部の許容引張応力	<u>MPa</u>	
	<u>G</u>	胴のせん断弾性係数	<u>MPa</u>	
	ā	重力加速度(=9.80665)	$\frac{\text{m/s}^2}{4}$	
	<u>I</u>	胴の断面二次モーメント	mm ⁴	
	K _H	水平方向ばね定数	<u>N/m</u>	
	<u>Kv</u>	<u>鉛直方向ばね定数</u> 下部プレートから容器重心までの距離	<u>N/m</u>	
	<u>λg</u> <u>Ms</u>	容器に作用する転倒モーメント	<u>mm</u> <u>N•mm</u>	
		容器の運転時質量	kg	
	<u>m o</u> <u>m e</u>	容器の空質量	kg	
	S	設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表5に定める値。又は, ASME		
		BPVC Section II Part D Table 1Aによる。	_	
	<u>S a</u>	胴の許容応力	<u>MPa</u>	
	Su	 設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表9に定める値。又は,ASME		
		BPVC Section II Part D Table Uによる。		
	<u>S y</u>	設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表8に定める値。又は,ASME	<u>MPa</u>	
		BPVC Section II Part D Table Y-1による。		
	<u>_S</u>	下部プレート溶接部の縦弾性係数比		
	<u>T_H</u>	水平方向固有周期	<u>s</u>	
	<u>T v</u>	<u>鉛直方向固有周期</u>	<u>s</u>	
	<u>t o</u>	外胴の厚さ	<u>mm</u>	
	<u>t i</u>	内胴の厚さ	<u>mm</u>	
	<u>t 1</u>	<u>下部プレート溶接部ののど厚</u>	<u>mm</u>	
	$\frac{\pi}{2}$	四周率		
	<u>P r</u>	<u>内圧(最高使用圧力)</u>	<u>MPa</u>	

変更前			変更	理由
	⇒ 7 □)\(\lambda\)	
	記号		<u>単 位</u>	
	$\frac{\sigma_0}{\sigma_0}$	<u>胴の一次一般膜応力の最大値</u> <u>胴の組合せ圧縮応力</u>	<u>MPa</u> <u>MPa</u>	
	<u>σος</u> σοτ	胴の組合せ引張応力	MPa	
	<u>σ</u> 2	地震動のみによる胴の一次応力と二次応力の和の変動値の最大値	MPa	
	σ 2 φ	地震動のみによる胴の周方向一次応力と二次応力の和	<u>MPa</u>	
	<u> </u>	地震動のみによる胴の一次応力と二次応力の和の変動値	<u>MPa</u>	
		_(圧縮側)		
	<u> </u>	地震動のみによる胴の一次応力と二次応力の和の変動値	<u>MPa</u>	
		(引張側)		
	<u> </u>	地震動のみによる胴の軸方向一次応力と二次応力の和(圧縮側)	MPa	
	<u>σ 2 x t</u>	地震動のみによる胴の軸方向一次応力と二次応力の和(引張側)	MPa MPa	
	<u>σ b</u>	<u>容器底部の組合せ応力</u> 運転時質量により容器底部に生じる圧縮応力	<u>MPa</u> <u>MPa</u>	
	<u>σ b 1</u> <u>σ b 2</u>	水平方向地震により容器底部に生じる引張応力	MPa	
	<u>σ b 3</u>	鉛直方向地震により容器底部に生じる圧縮応力	MPa	
	<u>σ x 1, σ φ 1</u>	内圧により胴に生じる軸方向及び周方向応力	MPa	
	<u>σ x 2</u>	胴の空質量による軸方向圧縮応力	<u>MPa</u>	
	<u> </u>	胴の鉛直方向地震による軸方向応力	<u>MPa</u>	
	<u>σ x 4</u>	胴の水平方向地震による軸方向応力	<u>MPa</u>	
	<u> </u>	胴の軸方向応力の和(圧縮側)	<u>MPa</u>	
	<u>σ x t</u>	胴の軸方向応力の和(引張側)	<u>MPa</u>	
	<u>σ</u> φ	<u>胴の周方向応力の和</u> ***********************************	MPa	
	σ φ 2	静水頭に鉛直方向地震が加わり胴に生じる周方向応力 地震により胴に生じるせん断応力	MPa MPa	
	<u>τ</u> τ b	地震により個に生じるせん断応力	<u>MPa</u> <u>MPa</u>	
			<u> </u>	
		建設規格」とは、発電用原子力設備規格(設計・建設規格 JSME		
		2005 (2007年追補版含む。)) (日本機械学会 2007年9月) (以下「設	<u>īl *</u>	
	<u>建設規格</u>	<u> </u>		

変更前	変更後	変更理由
	$K_V = \frac{1000}{\frac{\lambda_g}{A \cdot E}}$ (2.1.5) $\frac{\text{ここで、胴の断面性能は次のように求める。}}{A = \pi \cdot (D_{io} + t_o) \cdot t_o + \pi \cdot (D_{ii} + t_i) \cdot t_i}$ (2.1.6)	
	したがって、固有周期 T_v は次式で求める。 $T_v = 2 \cdot \pi \cdot \sqrt{\frac{m_e}{K_v}} \qquad \qquad (2.1.7)$ 2.2 応力の計算方法	
	応力計算において、静的地震力を用いる場合は、絶対値和を用い、動的地震力を用い る場合は、SRSS法を用いることができる。	
	<u>2.2.1 外胴の応力</u>	
	$\sigma_{\phi_1} = \frac{P_r \cdot (D_{i_0} + 1.2 \cdot t_o)}{2 \cdot t_o}$ (2.2.1.1)	
	$\sigma_{x_1} = \frac{P_r \cdot (D_{i_0} + 1.2 \cdot t_{o})}{4 \cdot t_{o}}$ (2.2.1.2) $\sigma_{x_1} = \frac{P_r \cdot (D_{i_0} + 1.2 \cdot t_{o})}{4 \cdot t_{o}}$	
	(2) 運転時質量及び鉛直方向地震による応力	
	地震による軸方向応力が生じる。	
	$\sigma_{x2} = \frac{m_e \cdot g}{\pi \cdot (D_{io} + t_o) \cdot t_o} $ (2.2.1.4)	
	$\sigma_{x_3} = \frac{m_e \cdot g \cdot C_V}{\pi \cdot (D_{io} + t_o) \cdot t_o} $ (2.2.1.5)	
	(3) 水平方向地震による応力	
	水平方向の地震力により胴はベースプレート接合部で最大となる曲げモーメント	
	<u>を受ける。この曲げモーメントによる軸方向応力と地震力によるせん断応力は次の</u>	
	ように求める。	
	$\sigma_{x4} = \frac{4 \cdot C_{H} \cdot m_{\circ} \cdot g \cdot \lambda_{g}}{\pi \cdot (D_{i \circ} + t_{\circ})^{2} \cdot t_{\circ}} \qquad (2.2.1.6)$	
	$\tau = \frac{2 \cdot C_{\text{H}} \cdot m_{\text{o}} \cdot g}{\pi \cdot (D_{\text{io}} + t_{\text{o}}) \cdot t_{\text{o}}} \qquad (2.2.1.7)$	

(1) **(カン・カル・ア・カル・ア・カル・ア・カル・ア・カル・ア・カル・ア・カル・ア・カル	(3) **(タンとので始めた時のが対は下のようと利か合わせる。 ***********************************

変更前	変更後	変更理由
変更前	変 更 後 2.2.2 下部プレートとの溶接部の応力 (1) 運転時質量及び鉛直方向地震による応力	

変更前	変更後	変更理由
別紙(4)	別紙(4)	
第三セシウム吸着装置の具体的な安全確保策	第三セシウム吸着装置の具体的な安全確保策	
第三セシウム吸着装置の漏えい発生防止対策,放射線遮へい対策,崩壊熱除去,可燃性ガス 滞留防止,環境条件対策等について具体的な安全確保策を以下の通り定め,実施する。	第三セシウム吸着装置の漏えい発生防止対策,放射線遮へい対策,崩壊熱除去,可燃性ガス 滞留防止,環境条件対策等について具体的な安全確保策を以下の通り定め,実施する。	
1. 放射性物質の漏えい防止等に対する考慮 (1)漏えい発生防止 a. 第三セシウム吸着装置吸着塔の機器については,腐食による漏えい発生を防止するために,耐腐食性を有するSUS316L材の使用を基本とし,移送配管はSUS316L 材または耐腐食性を有するポリエチレン管を使用する。	1. 放射性物質の漏えい防止等に対する考慮 (1)漏えい発生防止 a. 第三セシウム吸着装置吸着塔の機器については、腐食による漏えい発生を防止するため に、耐腐食性を有するSUS316L材 <u>工相ステンレス材</u> の使用を基本とし、移送配管はSUS316L材 <u>工相ステンレス材</u> または耐腐食性を有するポリエチレン管を使用する。	吸着塔B型の記載追加
(中略)	(中略)	
5. 環境条件対策 (1)腐食 耐腐食性を有するステンレス材,ポリエチレン管等を使用する。	5. 環境条件対策 (1)腐食 耐腐食性を有するステンレス材,ポリエチレン管等を使用する。	
(2)熱による劣化 吸着塔中心温度が高くなる吸着塔において, <mark>容器外周部の最大温度は約 120℃であり,</mark> 金属 材料に有意な特性変化は生じない。	(2) 熱による劣化 吸着塔中心温度が高くなる吸着塔において、 <mark>最大温度はA型にて約 120℃(容器外周部)、B型にて約 210℃(容器内周部)であり、</mark> 金属材料に有意な特性変化は生じない。	吸着塔B型の記載追加
(中略)	(中略)	

変更前	変更後	変更理由
別添一	別添-1	
第三セシウム吸着装置 温度評価	第三セシウム吸着装置 温度評価	
. 評価概要 滞留水の処理に伴い使用済吸着塔が発生する。これらは、水抜き後に使用済セシウム吸着塔一時保管施設に一時的に貯蔵するが、高濃度の放射性物質を内包していることから崩壊熱による温度上昇を評価し、同時吸着塔の機能への影響について確認を行う。 . 評価方法	1. 評価概要 滞留水の処理に伴い使用済吸着塔が発生する。これらは、水抜き後に使用済セシウム吸着塔 一時保管施設に一時的に貯蔵するが、高濃度の放射性物質を内包していることから崩壊熱による温度上昇を評価し、同時吸着塔の機能への影響について確認を行う。 2. 評価方法 < 吸着塔 A型 >	吸着塔A型の記載追加
(現行記載なし) 使用済セシウム吸着塔一時保管施設で保管する際の吸着塔内部の最高温度について評価を行う。吸着塔は使用済セシウム吸着塔一時保管施設では図−1に示すように鉛遮へい体を含む容器として保管される。 遮へい容器上下には空気出入口があり、内部空気温度が上昇して浮力が発生することで外気が入口から流入し、吸着塔側面で上昇流となり、出口から流出する。これにより吸着塔外表面及び遮へい容器内表面は空気の自然通風で除熱される。また、遮へい容器外表面は空気の自然対流で除熱される。 吸着塔の温度は、セシウム吸着(約2.1×10¹⁵Bq/塔)、ストロンチウム吸着(約1.05×10¹⁵Bq/塔)による発熱量、外気温度を40℃と仮定し、STAR-CD Ver4.08を用いて三次元解析により求めた。 (現行記載なし)	使用済セシウム吸着塔一時保管施設で保管する際の吸着塔内部の最高温度について評価を行う。吸着塔は使用済セシウム吸着塔一時保管施設では図−1に示すように鉛遮へい体を含む容器として保管される。 遮へい容器上下には空気出入口があり、内部空気温度が上昇して浮力が発生することで外気が入口から流入し、吸着塔側面で上昇流となり、出口から流出する。これにより吸着塔外表面及び遮へい容器内表面は空気の自然通風で除熱される。また、遮へい容器外表面は空気の自然対流で除熱される。 吸着塔の温度は、セシウム吸着(約2.1×10 ¹⁵ Bq/塔)、ストロンチウム吸着(約1.05×10 ¹⁵ Bq/塔)による発熱量、外気温度を40℃と仮定し、STAR-CD Ver4.08を用いて三次元解析により求めた。	
	 <吸着塔B型> 使用済セシウム吸着塔一時保管施設で保管する際の吸着塔内部の最高温度について評価を行う。吸着塔は使用済セシウム吸着塔一時保管施設では図−3に示すように鉛遮へい体を含む容器として保管される。 遮へい容器の上下に開口部を設けてあり、遮へい容器下部の中心部はラビリンス構造となっている。内部の空気温度が上昇して対流が発生すると、外気は下部開口部からラビリンス部を経て吸着材容器中空部で上昇流となり、遮へい容器上部の開口部から流出する。これにより、吸着材容器は空気の自然通風により除熱される。また、遮へい容器外表面は空気の自然対流で除熱される。 吸着塔の温度は、セシウム吸着(約3.8×10¹⁵Bq/塔)、ストロンチウム吸着(約2.5×10¹⁵Bq/塔)による発熱量、外気温度を40℃と仮定し、STAR-CCM+Ver.12.04を用いて三次元解析により求めた。 	吸着塔B型の記載追加

変更前 変 更 後

3. 評価結果

評価の結果、大気への放熱が定常になる際の吸着塔中心部温度は約510℃、鉛の最高温度は 約70℃と評価された。吸着塔内での発熱は吸着材の健全性(吸着材は約1,000℃程度まで安定) や鉛の遮へい性能に影響を与えるものではないことを確認した。評価結果を図ー2に示す。

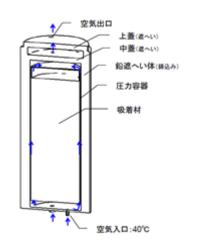


図1 吸着塔解析モデル (概念図)

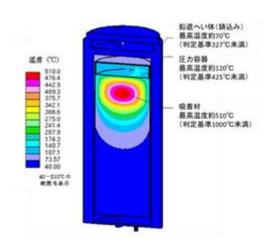


図2 吸着塔の温度分布

3. 評価結果

評価の結果、大気への放熱が定常になる際の吸着塔中心部温度はA型において約510℃、B型 において約320 $^{\circ}$ 、鉛の最高温度はA型において約70 $^{\circ}$ 、B型において約140 $^{\circ}$ と評価された。 吸着塔内での発熱は吸着材の健全性(吸着材はA型において約1,000℃, B型において約600℃ 程度まで安定)や鉛の遮へい性能に影響を与えるものではないことを確認した。吸着塔A型の 評価結果を図-2に,吸着塔B型の評価結果を図-4に示す。

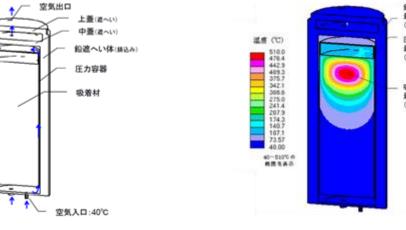


図1 吸着塔A型解析モデル(概念図)

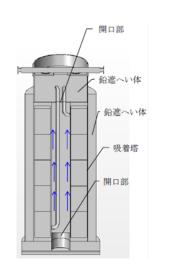


図3 吸着塔B型解析モデル(概念図)

35

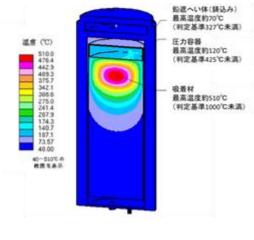


図 2 吸着塔A型の温度分布

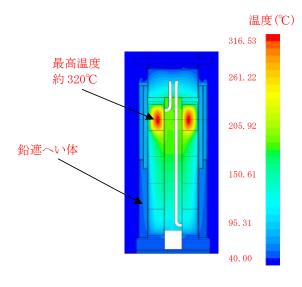


図4 吸着塔B型の温度分布

吸着塔B型の記載追加及び記 載の適正化

吸着塔B型の記載追加及び記

載の適正化

変 更 理 由

35

変更前	変更後	変更理由
別添-2 第三セシウム吸着装置 水素評価	別添-2 第三セシウム吸着装置 水素評価	
(中略)	(中略)	
		吸着塔B型の記載追加及び記載の適正化 吸着塔B型の記載追加及び記載の適正化

変更前			変更後		変 更 理 由
別紙(5)				別紙 (5)	
第三セシウム吸着装置に係る確認事項		第三セシ	ウム吸着装置に係る確認事項		
第三セシウム吸着装置の構造強度・耐震性及び機能・性能等に関する確認事項を表 -1 ~ 10 に示す。	第三セシウム <u>12</u> に示す。	吸着装置の構造強度・耐炉	震性及び機能・性能等に関する確認	事項を表-1~	記載の適正化
(中略)	(中略)				
表-1 確認事項(ろ過フィルタ, <u>吸着塔)</u>		表-1 確認	事項(ろ過フィルタ,吸着塔A型)		表題の変更
(中略)	(中略)				
					吸着塔B型の記載追加
	かみれずで		0 確認事項(吸着塔B型)	加卢甘淮	
	確認事項	<u>確認項目</u>	<u>確認内容</u> 実施計画に記載した主な材料	判定基準 実施計画のとおりであ	
		材料確認	について記録を確認する。	<u>ること。</u>	
		寸法確認	実施計画に記載した主要寸法 について記録を確認する。	<u>寸法が許容範囲内であること。</u>	
			各部の外観を確認する。※1	有意な欠陥がないこ	
		<u>外観確認</u>		<u> </u>	
	構造強度・ <u>震性</u>	<u>掛付確認</u>	機器の据付位置,据付状態について確認する。※1	実施計画のとおり施 工・据付されているこ	
	<u> </u>	<u> 7日 1 7 4年 60</u>		<u>E.</u>	
			確認圧力で保持した後、確認		
		耐圧・漏えい確認	<u>圧力に耐えていることについ</u> <u>て記録を確認する。</u>	<u> </u>	
		1047	耐圧確認終了後、漏えいの有	<u>また、耐圧部から著し</u>	
	※1 ・租地では	実施可能が範囲とし、必ず	<u>無も確認する。</u> 要に応じて記録を確認する。	い漏えいがないこと。	
(中略)	<u>水工、光地(14</u>	大旭当記は単四とし、 名言			
	(中略)				
	(41/				表番号,表題の変更
		表-11 確認事項(ろ	過フィルタ,吸着塔A型,鋼管の額	>按給否)	
表-10 確認事項(ろ過フィルタ,吸着塔,鋼管の溶接検査)		A T T PARIS IN NO.	27 17 7 7 (7 (7 (1 (4 (4 (4 (4 (4 (4 (4 (4 (4 (4 (4 (4 (4 		
(I mts)	(中略)				
(中略)	, , , , ,				

変更前				更後		変更理由
(現行記載無し)		表一12 確認		溶接検査(吸着塔B型,取合	配管))_	
	確認事項	確認項目	<u>実施計画</u> 記載事項 ※1	確認内容	判定基準	吸着塔B型の記載追加
	溶接検査	対料検査	①吸着塔 ②取合配管 ①吸着塔配管 ①吸有合配管 ①吸有合配管 ①吸有合配管 ①吸有合配管 ①吸有合配管 ①吸有合配管 ①吸有合配管 ②取合配管	溶接に使用する材料が、ASME Sec. WII 等に適合するものであり、溶接施工法の母材の区分で確認する。 開先形状等が ASME Sec. WII 等に適合するものであることを記録で確認する。 ASME Sec. IX等に定められた溶接施工法により溶接を打たいることを記録で確認する。とを記録ででであることを記録ででであるととを記録ででであるととを記録ででである。 溶接部について非破壊検査(目視検査)を行いれていることを記録で確認する。 検査圧力に耐えている。と及び耐圧部分から漏えいがないことを確認する。と及び耐圧部分から漏えいがないことを確認する。 と及び耐圧部分を確認する。 との外観を確認する。 ※2		
	第 26 料	一原子力発電所原 条第4号に規定 の溶接部に関わる	子炉施設の保安 する範囲とする。 確認は,適用する。	 食査)」の確認範囲は,「東京で 及び特定核燃料物質の防護に なお,適用する規格で使用が る規格の条件に適合している。 こ応じて記録を確認する。	<u>関する規則」の第</u> が認められている材	

(中所) 5. さの他 (中所) 5. さんに対するがからない (中所) (中	変更前	変 更 後	変更理由
(中略) 5. その他 (中略) (3) 使用済吸者塔の貯蔵 使用済吸者塔の貯蔵 使用済吸者塔の貯蔵 (5) を慰し、 エアプローにより水切りした後、使用済セシウム吸着塔一時保管施設(第一施設、第四施設)に貯蔵する。 使用済吸者塔の発生量は、年間14 基程度(多核種除去設備、増設多核種除去設備の運転に応じて2ヶ月程度の処理運転を想定)と想定される。また、運用上可能な範囲において処理量を増加(最大で1.6 倍程度)して運転した場合、使用済吸者塔の発生量は、通常の発生量に加えて1ヶ月で7 基程度と想定される。また、運用上可能な範囲において処理量を増加(最大で1.6 倍程度)して運転した場合、使用済吸者塔の発生量は、通常の発生量に加えて1ヶ月で7 基程度と想定とれる。 使用済吸者塔の発生量は、通常の発生量は、通常の発生量に加えて1ヶ月で7 基程度と想定とから必要者塔内に対して必要を関加・最大で1.6 倍程度)して運転した場合、使用済吸者塔の発生量は、通常の発生量に加えて1ヶ月で7 基程度と想定とから必要者塔内に対して必要と関立される。また、運用上可能な範囲において処理量を増加(最大で1.6 倍程度)して運転した場合、使用済吸着塔の発生量は、通常の発生を制定される。 をおり、一部の使用済で5ヶ間の映入者をは、通常の発生して、第二セシウム吸者塔内用に関する記載の追記を持ていた。 使用済吸着塔の貯蔵による敷地境界への直接線・スカイシャイン線による寄与は、使用済でもウム吸着塔内貯蔵による敷地境界への直接線・スカイシャイン線による寄与は、使用済であり、使用済であり、使用済であり、使用済であり、使用済であり、使用済であり、使用済である他の廃棄物と同程度であり、使用済でもかり、使用済である他の廃棄物と同程度であり、使用済である他の廃棄物と同程度であり、使用済でもかり、使用済である他の廃棄物と同程度であり、使用済でもかり、使用済である他の廃棄物と同程度であり、使用済である他の廃棄物と同程度であり、使用済である他の廃棄物と同程度であり、使用済である他の廃棄物と同程度であり、使用済である他の廃棄物と同程度であり、使用済である機能の通常を開発である。第二を対し、第二を表し、第二を表し、第二を表し、第二を表し、表し、表し、表し、表し、表し、表し、表し、表し、表し、表し、表し、表し、表	添付資料-7	添付資料-7	
5. その他 (中略) (3) 使用済吸着塔の貯蔵 使用済吸着塔の貯蔵 使用済吸着塔の貯蔵 使用済吸着塔の貯蔵 で用消吸着塔の貯蔵 で用消吸着塔の貯蔵 で用消吸着塔の発生量は、年間14 基程度(多核種除去設備、増設多核種除去設備の運転に応じて2ヶ月程度の処理運転を想定)と想定される。また、運用上可能な範囲において処理量を増加(最大で1.6 倍程度)して運転した場合。使用済吸着塔の発生量は、通常の発生量は加えて1ヶ月で7 基程度と想定される。使用済吸着塔の発生量は、通常の発生量は、通常の発生量は加えて1ヶ月で7 基程度と想定される。使用済吸着塔の発生量は、通常の発生量は、通常の発生量は加えて1ヶ月で7 基程度と想定される。使用済吸着塔の貯蔵による敷地境界への直接線・スカイシャイン線による寄与は、使用済セシウム吸着塔中時保管施設(第一施設、第四施設)に貯蔵される他の廃棄物と同程度であり、使用済セシウム吸着塔中時保管施設(第一施設、第四施設)の敷地境界線量の評価結果に包絡される。 (以下、省略)	高性能多核種除去設備の具体的な安全確保策	高性能多核種除去設備の具体的な安全確保策	
(中略) (3) 使用済吸着塔の貯蔵 使用済吸着塔の貯蔵 使用済吸着塔の貯蔵 使用済吸着塔の貯蔵 使用済吸着塔の貯蔵 使用済吸着塔の発生量は、終水置換し、エアプローにより水切りした後、使用済セシウム吸着塔一時保管施設(第 一施設、第四施設)に貯蔵する。 使用済吸着塔の発生量は、年間14 基程度(多核種除去設備、増設多核種除去設備の運転に応じて2ヶ月程度の処理運転を想定)と想定される。また、運用上可能な範囲において処理量を増加(最大で1.6 倍程度)して運転した場合、使用済吸着塔の発生量は、通常の発生量に加えて1ヶ月で7 基程度と想定される。 使用済吸着塔の発生量は、通常の発生量は、通常の発生量に加えて1ヶ月で7 基程度と想定される。 使用済吸着塔の野臓による敷地境界への直接線・スカイシャイン線による寄与は、使用済セシウム吸着塔中時保管施設(第一施設、第四施設)の敷地境界線量の評価結果に包絡される。 (以下、省略) (中略) (3) 使用済吸着塔の貯蔵 使用済吸着塔の貯蔵 使用済吸着塔の計蔵 使用済吸着塔の貯蔵 に対いて処理量を増加(最大で1.6 倍程度)して運転した場合、使用済の発生量は、通常の発生量に加えて1ヶ月で7 基程度と想定される。 なお、一部の使用済で8/4階の野機は、第二セシウム吸着装置、第三セシウム吸着装一時保管施設(第一施設、第四施設)の敷地境界線量の評価結果に包絡される。 (以下、省略)	(中略)	(中略)	
(3)使用済吸着塔の貯蔵 使用済吸着塔は、淡水置換し、エアブローにより水切りした後、使用済セシウム吸着塔一時保管施設(第 一施設、第四施設)に貯蔵する。 使用済吸着塔の発生量は、年間 14 基程度(多核種除去設備の運転に応じて2ヶ月程度の処理運転を想定)と想定される。また、運用上可能な範囲において処理量を増加(最大で1.6 倍程度)して運転した場合、使用済吸着塔の野な量は、通常の発生量は、通常の発生量は、通常の発生量に加えて1ヶ月で7 基程度と想定される。 使用済吸着塔の貯蔵による敷地境界への直接線・スカイシャイン線による寄与は、使用済セシウム吸着塔一時保管施設(第一施設、第四施設)に貯蔵される。 (以下、省略) (3)使用済吸着塔の貯蔵 使用済吸着塔の貯蔵 使用済吸着塔は、淡水置換し、エアブローにより水切りした後、使用済セシウム吸着塔ー時保管施設(第一施設、第四施設)に貯蔵する。 使用済吸着塔の洗金機に、年間 14 基程度(多核種除去設備の運転に応じて2ヶ月程度の処理運転を想定)と想定される。また、運用上可能な範囲において処理量を増加(最大で1.6 倍程度)して運転した場合、使用済吸着塔の発生量は、通常の発生量に加えて1ヶ月で7 基程度と想定される。 企む、一部の使用済でが多生量は、通常の発生量に加えて1ヶ月で7 基程度と想定される。 なむ、一部の使用済でが多生であり、使用済セシウム吸着塔ー時保管施設(第一施設、第四施設)の敷地境界線量の評価結果に包絡される。 (以下、省略)	5. その他	5. その他	
使用済吸着塔は、淡水置換し、エアブローにより水切りした後、使用済セシウム吸着塔一時保管施設(第一施設、第四施設)に貯蔵する。 使用済吸着塔の発生量は、年間 14 基程度(多核種除去設備、増設多核種除去設備の運転に応じて 2 ヶ月程度の処理運転を想定)と想定される。また、運用上可能な範囲において処理量を増加(最大で 1.6 倍程度)して運転した場合、使用済吸着塔の発生量は、通常の発生量に加えて 1 ヶ月で 7 基程度と想定される。 使用済吸着塔の貯蔵による敷地境界への直接線・スカイシャイン線による寄与は、使用済セシウム吸着塔一時保管施設(第一施設、第四施設)に貯蔵されるを協用において処理量を増加(最大で 1.6 倍程度)して運転した場合、使用済吸着塔の貯蔵による敷地境界への直接線・スカイシャイン線による寄与は、使用済セシウム吸着塔一時保管施設(第一施設、第四施設)に貯蔵される他の廃棄物と同程度であり、使用済セシウム吸着塔一時保管施設(第一施設、第四施設)の敷地境界線量の評価結果に包絡される。 (以下、省略)	(中略)	(中略)	
	使用済吸着塔は、淡水置換し、エアブローにより水切りした後、使用済セシウム吸着塔一時保管施設(第一施設、第四施設)に貯蔵する。 使用済吸着塔の発生量は、年間 14 基程度(多核種除去設備、増設多核種除去設備の運転に応じて 2 ヶ月程度の処理運転を想定)と想定される。また、運用上可能な範囲において処理量を増加(最大で 1.6 倍程度)して運転した場合、使用済吸着塔の発生量は、通常の発生量に加えて 1 ヶ月で 7 基程度と想定される。使用済吸着塔の貯蔵による敷地境界への直接線・スカイシャイン線による寄与は、使用済セシウム吸着塔一時保管施設(第一施設、第四施設)に貯蔵される他の廃棄物と同程度であり、使用済セシウム吸着塔一時保管施設(第一施設、第四施設)の敷地境界線量の評価結果に包絡される。	使用済吸着塔は、淡水置換し、エアブローにより水切りした後、使用済セシウム吸着塔一時保管施設(第一施設、第四施設)に貯蔵する。 使用済吸着塔の発生量は、年間 14 基程度(多核種除去設備、増設多核種除去設備の運転に応じて 2 ヶ月程度の処理運転を想定)と想定される。また、運用上可能な範囲において処理量を増加(最大で 1.6 倍程度)して運転した場合、使用済吸着塔の発生量は、通常の発生量に加えて 1 ヶ月で 7 基程度と想定される。 なお、一部の使用済 Cs/Sr 同時吸着塔は、第二セシウム吸着装置、第三セシウム吸着装置にて再利用する。 使用済吸着塔の貯蔵による敷地境界への直接線・スカイシャイン線による寄与は、使用済セシウム吸着塔一時保管施設(第一施設、第四施設)に貯蔵される他の廃棄物と同程度であり、使用済セシウム吸着塔一時保管施設(第一施設、第四施設)の敷地境界線量の評価結果に包絡される。	吸着塔再利用に関 する記載の追記

変更前	変更後	変更理由
添付資料-1		-
サブドレン他水処理施設の具体的な安全確保策	サブドレン他水処理施設の具体的な安全確保策	
(中略)	(中略)	
5. その他	5. その他	
(中略)	(中略)	
(7) 使用済吸者塔は、淡水質換し、エアブローにより水切りした後、使用済セシウム吸着塔保管施設(日 2.5.2.1.2 参照)のコンクリート製ボックスカルバート内、または架合に格納して保管する。なお、水りりにより発生した水は、処理装置供給タンクに移送する。 使用済吸者塔の発生塩は、最大でも年間 20 基程度、ボックスカルバートの使用数では最大でも年間 10 基程度と想定される。 使用済吸者塔の貯蔵による敷地境界への直接線・スカイシャイン線による寄与は、使用済センウム吸を 塔一時保管施設に貯蔵される他の廃棄物と同程度であり、同施設の敷地境界線量の評価結果に包給される。 (以下、省略)	2.5.2.1.2参照)のコンクリート製ボックスカルバート内,または架台に格納して保管する。なお,水切りにより発生した水は,処理装置供給タンクに移送する。 使用済吸着塔の発生量は,最大でも年間 20 基程度,ボックスカルバートの使用数では最大でも年間 10 基程度と想定される。 なお,一部の使用済 Cs/Sr 同時吸着塔は,吸着材を取り出して第二セシウム吸着装置,第三セシウム吸着	吸着塔再利用に関する記載の追記

変 更 前

I 汚染水処理設備等の構造強度及び耐震性について

(中略)

1.2.14. 第二セシウム吸着装置 同時吸着塔

(中略)

表-22-1 同時吸着塔 構造強度評価数値根拠 (その1)

機器名称		Di [mm]	P [MPa]	材料	温度 [℃]	S [MPa]	η	t [mm]
	TYPE-A		1. 37	SUS316L	66	108	0.60	9. 53 → 9. 6
同時吸着塔	ТҮРЕ-В		1. 37	ASME SA240 TYPE316L	66	115	0.70	8. 08 → 8. 1

(中略)

表-22-2 同時吸着塔 構造強度評価数値根拠 (その2)

機器名称 同時吸着塔 TYPE-B		D ₀ [mm]	P [MPa]	材料	温度[℃]	В	t [mm]
同時吸着塔	ТҮРЕ-В		1. 37	ASME SA312 TYPE316L	66	50. 4	7. 25 → 7. 3

表-22-3 同時吸着塔 構造強度評価結果

機器名称	TYPE	評価部位	必要肉厚[mm]	実厚[mm]
	TYPE-A	板厚	9.6	12
同時吸着塔	TYPE-B	板厚 (外筒胴)	8. 1	12.7
	TYPE-B	板厚 (内筒胴)	7.3	12.7

I 汚染水処理設備等の構造強度及び耐震性について

変 更 後

(中略)

1.2.14. 第二セシウム吸着装置 同時吸着塔

(中略)

表-22-1 同時吸着塔 構造強度評価数値根拠 (その1)

機器4	占称	[mm] [MPa] 村料 [℃] [MFa] 1.37 SUS316L 66 12 137 ASME SA240 66 12 137 AS		S [MPa]	η	t [mm]		
	TYPE-A		1. 37	SUS316L	66	108	0. 60	9. 53 → 9. 6
	<u>TYPE-B1 • B2</u>		1. 37	1	66	115	0. 70	8. 08 → 8. 1
同時吸着塔	<u>TYPE-B3</u> (S32205)		1.37		<u>66</u>	187	0. 70	<u>4. 95</u> → 5. 0
	<u>TYPE-B3</u> (S32750)		1.37	ASME SA240 S32750	<u>66</u>	227	0.70	$\begin{array}{c} 4.08 \\ \rightarrow 4.1 \end{array}$

(中略)

表-22-2 同時吸着塔 構造強度評価数値根拠 (その2)

機器	名称	D ₀ [mm]	P [MPa]	材料	温度 [℃]	В	t [mm]
	<u>TYPE-B1 • B2</u>		- 1.37	ASME SA312 TYPE316L	66	50. 4	7. 25 → 7. 3
同時吸着塔	<u>TYPE-B3</u> (S32205)		1. 37	ASME SA790 S32205	<u>66</u>	<u>51. 07</u>	$\begin{array}{c} \underline{7.16} \\ \rightarrow 7.2 \end{array}$
	<u>TYPE-B3</u> (S32750)	S32205	51.07	$\begin{array}{c} \underline{7.16} \\ \underline{\rightarrow 7.2} \end{array}$			

表-22-3 同時吸着塔 構造強度評価結果

機器名称	TYPE	評価部位	必要肉厚[mm]	実厚[mm]
	TYPE-A	板厚	9.6	12
	TUDE DI DO	板厚 (外筒胴)	8. 1	12. 7
	<u>TYPE-B1 • B2</u>	板厚 (内筒胴)	7.3	12. 7
同時吸着塔	TYPE-B3	板厚 (外筒胴)	<u>5</u>	<u>12. 7</u>
	(S32205)	板厚 (内筒胴)	7.2	12.7
	TYPE-B3	板厚 (外筒胴)	4.1	<u>12. 7</u>
	(S32750)	板厚 (内筒胴)	7.2	<u>12. 7</u>

(中略)

吸着塔 TYPE-B3 の 記載追加及び記載 の適正化

変 更 理 由

吸着塔 TYPE-B3 の

記載追加及び記載

の適正化

吸着塔 TYPE-B3 の 記載追加及び記載 の適正化

変更理由 変更後 変更前 1.2.15. 第二セシウム吸着装置 同時吸着塔 (配管 (鋼製)) 1.2.15. 第二セシウム吸着装置 同時吸着塔(配管(鋼製)) (中略) (中略) 表-24-1 同時吸着塔 配管構造強度評価計算根拠 同時吸着塔 配管構造強度評価計算根拠 表-24-1 温度 Do 評価 温度 Do 評価 材質 口径 Sch. η 材質 口径 Sch. [°C] [MPa] [MPa] [mm] 機器 [MPa] [°C] [MPa] [mm] 機器 [mm] SUS316L 1.37 66 60.5 108 1.00 0.382 \rightarrow 0.39 配管① 50A 40 SUS316L 1.37 $66 | 60.5 | 108 | 1.00 | 0.382 \rightarrow 0.39$ 配管① 50A 40 66 0.562 \rightarrow 0.57 SUS316L 1.37 89.1 108 1.00 SUS316L 1.37 配管② 80A 40 40 66 89.1 108 $| 1.00 | 0.562 \rightarrow 0.57$ 80A 配管(2) 吸着塔 TYPE-B3 の ASME SA790 \rightarrow 0.22 40 1.37 66 60.33 187 1.00 0.220 配管③ 50A 記載追加 S32205 ASME SA790 66 88.90 187 1.00 0.325 \rightarrow 0.33 配管④ 80A 40 1.37 S32205 ASME SA790 60.33 227 0.182 \rightarrow 0.19 配管⑤ 50A 40 1.37 66 1.00 S32750 ASME SA790 1.37 66 88.90 227 1.00 0.268 配管⑥ 80A 40 \rightarrow 0.27 S32750 ASME SA312 60.33 105 1.00 0.392 \rightarrow 0.40 配管⑦ 50A 40 1.37 66 S31603 表-24-2 同時吸着塔 配管構造強度評価結果 表-24-2 同時吸着塔 配管構造強度評価結果 最高使用 最高使用 必要肉厚 肉厚 最高使用 評価機器 口径 材質 Sch. 最高使用 必要肉厚 肉厚 圧力 (MPa) 温度 (℃) (mm) (mm) 評価機器 口径 Sch. 材質 圧力 温度 (℃) (mm) (mm) 3.9 配管① 50A 40 SUS316L 1.37 66 0.39 (MPa) 配管① 40 SUS316L 1.37 66 0.39 3.9 50A 配管② 40 SUS316L 1.37 66 0.57 5. 5 80A SUS316L 0.57 5.5 ASME SA790 配管② 80A 40 1.37 66 0.22 3.91 吸着塔 TYPE-B3 の 配管③ 1.37 66 50A 40 S32205 記載追加 ASME SA790 0.33 5.49 配管④ 40 1.37 66 80A S32205 ASME SA790 66 0.19 3.91 配管⑤ 40 1.37 50A S32750 ASME SA790 0.275.49 配管⑥ 80A 40 1.37 66 S32750 ASME SA312 1.37 66 0.40 3.91 配管⑦ 50A 40 S31603 (中略) (中略)

変更前	変 更 後	変更理由
1.2.17. 第三セシウム吸着装置 吸着塔	1.2.17. 第三セシウム吸着装置 吸着塔 <u>(A型)</u>	
(中略)	(中略)	
	1.2.18. 第三セシウム吸着装置 吸着塔 (B型)	吸着塔B型の
(現行記載なし)	(1)構造強度評価 <u>吸着塔の円筒形容器については、設計・建設規格に準拠し、板厚評価を実施した(表</u> <u>-29-1、表-29-2)。評価の結果、内圧または外圧に耐えられることを確認し</u> <u>た(表-29-3)。</u>	載追加及び記載の適正化
	<u><内面に圧力を受ける円筒形の胴の場合></u>	
	$t = \frac{PDi}{2S \eta - 1.2P}$ $\frac{t : 胴の計算上必要な厚さ}{Di : 胴の内径}$ $\frac{P : 最高使用圧力}{S : 最高使用温度における材料の許容引張応力}$ $\frac{\eta : 長手継手の効率}$	
	<u>ただし、tの値は炭素鋼、低合金鋼の場合はt=3[mm]以上、その他の金属の場合は</u> <u>t=1.5[mm]以上とする。</u>	
	表-29-1 吸着塔 構造強度評価数値根拠 (その1) 機器名称	
	(S32205) S32205 → 5.0 吸着塔B型 (S32750) 1.37 ASME SA240 S32750 66 227 0.70 4.08 → 4.1	
	<u><外面に圧力を受ける円筒形の胴の場合></u>	
	$t = \frac{3PD_o}{4B}$ $t : 胴の計算上必要な厚さ Do: 胴の外径 P: 最高使用圧力 B: 設計・建設規格 付録材料図表 Part7 図1から図 20 までにより求めた値$	
	ただし, t の値は炭素鋼,低合金鋼の場合は t =3[mm]以上,その他の金属の場合は t=1.5[mm]以上とする。	

変更前				変 更 後	7				変更理
	表一名	29-2	吸着塔	構造強度評	価数値根	処 (その	2)		
行記載なし)	機器名称	<u>Do</u> [mm]	<u>P</u> [MPa]	材料	<u>温度</u> [℃]	<u>B</u>	<u>t</u> [mm]		吸着塔B型の記載追加
	吸着塔B型	<u>[ium]</u>	1.37	ASME SA790		51.07	7. 16 → 7.		4,0,2,0,1
	<u>(S32205)</u> 吸着塔B型			S32205 ASME SA790					
	<u>(\$32750)</u>		1. 37	S32750	<u>66</u>	51.07	7. 16 → 7.	2	
	<平板の計算上必要な厚 平板の厚さは、次に掲け		ちいずわ	いかによるも	のとする。				
	a. 平板に穴を設ける場	合であっ	て, 穴の	径が平板の	径の2分の	01以下	であり、穴の	2	
	補強計算をおこなう	80%	_t:必	要厚さ (mm)					
			K: 取	板の径 (mm) 付方法による例	《数 (-)_				
	$t = d \cdot \sqrt{\frac{K \cdot K}{S}}$	<u>P</u>	P:最 S:計	高使用圧力(MP F容引張応力(a) MPa)				
	<u>b. 平板に穴を設ける場</u> 以外のもの。	合であっ	て, 穴の)径が平板の	<u>径の2分の</u>	01以下	であり, a !		
	$t = d \cdot \sqrt{\frac{2 \cdot I}{2}}$	(· P	d: 平	要厚さ (mm) 板の径 (mm)					
	ν ,	S	P:最	付方法による係 高使用圧力(MP	a)				
			S : #	F容引張応力(MPa)				
		STORES OF THE PERSON	1	構造強度評		拠 (その	0		
	機器名称	<u> </u>	<u>a</u> [mm]	K [MPa]	材料	[<u>C</u>]	<u>S</u> . [MPa] [m	<u>m]</u>	
	吸着塔B型 上音	平板.	0	. 33 1. 37	ASME SA24 S32205	66	<u>187</u> <u>65</u>	. 35	
	(S32205)	11平板	0	. 33 1. 37	ASME SA24	66	A D S	. 35	
		PTIX		1.01	S32205 ASME SA24		101 00		
	<u>吸着塔B型</u>	<u>邓平板</u>	0	. 33 1. 37	S32750	66	<u>227</u> <u>59</u>	. 32	
	<u>(S32750)</u> 下音	11平板	0	. 33 1. 37	ASME SA24 S32750	66	<u>227</u> <u>59</u>	. 32	
	※いずれも穴の名		mm) が平	板の径(2分の1	以下である	0_	
				M 100					

変更前		変更後	San Berry	変更理
		表一29-4 吸着塔 構造	強度評価結果	吸着塔B型の記
(現行記載なし)	機器名称	評価部位		till till till till till till till till
경영 보다 [편] 경우 등 대원 경기의 작업으로 가입했습니다. 인물(편) 의미 등 기사		板厚 (外筒胴)	<u>5</u> <u>12</u>	<u>2. 7</u>
	吸着塔B型	板厚(内筒胴)	<u>7. 2</u> <u>12</u>	<u>2. 7</u>
	<u>(S32205)</u>	上部平板	<u>65. 35</u> <u>76</u>	5 <u>. 2</u>
물었으면 얼마나 모든 얼마 되었다. 이 경우나는 나이를 어떻게 다.		下部平板	<u>65. 35</u> <u>76</u>	<u>5. 2</u>
		板厚(外筒胴)	<u>4.1</u> <u>12</u>	<u>2. 7</u>
	吸着塔B型	板厚(内筒胴)	<u>7. 2</u> <u>12</u>	<u>2. 7</u>
지하는 희생이에서 다른 사람들은 경우를 하는 것이 되었다. 그는 사람들이 가는 사람들이 다른 것이다.	<u>(S32750)</u>	上部平板	<u>59. 32</u> <u>76</u>	<u>5. 2</u>
		下部平板	<u>59. 32</u> <u>76</u>	<u>3. 2</u>
		表 $-30-1$ に示す。胴板の強度 ることを確認した(表 $-30-3$ $\sigma_{\phi} - \sigma_{xt}$) $^2 + 4 \cdot \tau^2$ $\sigma_{\phi} - \sigma_{xc}$		
	機器名称 吸着塔B型(S32) 吸着塔B型(S32)		度評価数値根拠 σ _{xe} [MPa] τ [MPa] -19 2 -19 2	<u>'a]</u>
	ASME SA240 S32205 は使 S y = 510MPa, S u = 79	許容応力 : σ=Max (Min (Sy,		

	変更前				婆	更後	227 7				変更理由
(現行記載なし)		青	文付部の強度評 呼価に用いた数 ごを確認した(値を表-	30-2に示す <u>。</u> -3)。	評価の結果	県, 取付部の強	度が確保さ	<u>:13</u>		吸着塔B型の記 載追加
			取付部の引張		$\tau_{b} = \frac{2 \times \pi \times F_{t}}{n \times A_{b} \times Ct}$ $\tau_{b} = \frac{m_{0} \times g \times C_{H}}{n \times A_{b}}$		m₀ : 機器質量 g : 重力加速 Dbo:容器固分 t₁:溶接部の λg: 容器重	<u>i度 (9.8</u> 定部のベー のど厚	ス外径		
		3	ASME SA36 $\frac{1}{5}$ S $y = 242M$ Min (Sy, 0. 7	目当は使り Pa,Su= ·Su)=Min	の式で設定した。 用温度 66℃にて =400MPa のため, (242, 0. 7×400) = 音とし,242*0. 45	- =242 → 24	<u>2MPa</u>				
					表-30-2	吸着塔 取	付部強度評価数	<u> </u>			
			機器	名称	<u>mo</u> <u>λ</u> [kg]	Dim [mn	$\frac{00}{n}$ $\frac{t_1}{[mm]}$	<u> σь</u> [MPa]	<u>ть</u> [MPa]		
			<u>吸着增</u> (S32)					<u>16</u>	3		
			<u>吸着增</u> (S32	ちB型				<u>16</u>	<u>3</u>		
			(532	750)							
					表-30-	- 3 吸着塔	참 耐震評価結				
			機器名称	部材	材料 ASME SA240	水平震度	<u>応力</u>	算出応力	-		
			吸着塔B型	胴板	<u>S32205</u>	0.36	一次一般膜	$\sigma \circ = 52$	Sa=393		
			(S32205)	取付部	ASME SA36 相 当	0.36	組合せ	$\sigma b = 16$	f t=108		
			吸着塔B型	<u>胴板</u>	ASME SA240 S32750	0.36	一次一般膜	$\sigma \circ = 52$	Sa=477		
			(\$22750)	取付部	ASME SA36 相	0.36	組合せ	$\sigma b = 16$	f t=108	3	
					크				Many.		
(-t-m/z)		(中略)									
中略)											
				20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 2						- 4	

			変更	前								変	更 後					変更理由
表一30-	5 使用済セ	シウム	、吸着塔一時	保管施設	め耐震語	平価数値	〔根拠(4/5	()	丰_ 2.0	- 5 - 信田汶	中シウ	7人吸差拱—□	去保營協司	公の配	電	m数值根拠(4/5)	
機器名称		数量	m / w	H [m]	L [m]	水平震度	M ₁ [kN·m]	M ₂ [kN·m]	表一30		センリ	m/w	开作的 H[m]	又(V) N L[m]	水平 震度	■数値投換 (4/5 M ₁ [kN·m]	M ₂ [kN·m]	
	吸着塔ボックス	64				0. 36	16, 718 → 1. 7×10 ⁴ ** ³		セシウム吸着装置※1	吸着塔 ボックス カルバート	64					16, 718 →1. 7×10 ^{4 ‰3}		
セシウム吸着装置*1 (吸着塔 64 塔及び ボックスカルバート 32 基)	カルバート ボックス カルバート蓋	22				0. 60	27, 863 →	62, 105 → 6. 2×10 ⁴ ^{**4}	(吸着塔 64 塔及び ボックスカルバート 32 基)	ボックス カルバート蓋 遮へい(1)	32				0. 60	27, 863 →2. 8×10 ⁴	62, 105 → 6. 2×10 ⁴ ^{**4}	
	遮へい(1) 遮へい(2)	16 32			S .	0. 60	2.8×10 ⁴ **3		第三セシウム吸着装置	遮へい(2) 吸着塔	32 10				0. 36	$1,936 \rightarrow 2.0 \times 10^3$	4,304 →	
第三セシウム吸着装置 (吸着塔 5 塔×2 列	吸着塔	10				0. 36	1, 936 \rightarrow 2. 0×10^3	4, 304 →	(吸着塔 5 塔×2 列及び 架台) <u>※吸着塔 A型</u>	架台	2				0.60	$3,228 \rightarrow 3.3 \times 10^3$	4. 3×10 ³	吸着塔B型の記載
及び架台)	架台	2	EAST			0.60	$3, 228 \rightarrow 3.3 \times 10^{3}$ $3, 678 \rightarrow$	4. 3×10 ³	第三セシウム吸着装置 (吸着塔 5 塔×2 列及び 架台) ※吸着塔 B型	<u>吸着塔</u> 架台	10 2	PARTIES .			0. 36	$ \begin{array}{c} \underline{1,940 \to 2.0 \times 10^3} \\ \underline{3,234 \to 3.3 \times 10^3} \end{array} $	$\underbrace{\frac{4,334 \rightarrow}{4.3 \times 10^3}}$	追加及び記載の過 正化
高性能多核種除去設備 ^{※5} (吸着塔 (ステンレス製) 6 塔×3 列及び架台)	吸着塔 架台	18				0. 36	3.7×10^{3} $6,131 \rightarrow$	15, 187 \rightarrow 1. 5×10^4	高性能多核種除去設備**5 (吸着塔 (ステンレス製) 6 塔×3 列及び架台) ※1:ボックスカルバート4	吸着塔 架台	18				0. 36	$3,678 \rightarrow 3.7 \times 10^{3}$ $6,131 \rightarrow 6.2 \times 10^{3}$	15, 187 → 1. 5×10^4	
※3:吸着塔の水平荷重の半分が ※5:第二セシウム吸着装置吸着 塔のうち、機器重量、重心	塔、第三セシウム吸	着装置吸着	雪塔、多核種除去認	设備処理カラム	, 高性能多核	亥種除去設備	吸着塔及び RO 濃縮オ	k処理設備吸着	※5:第二セシウム吸着装置 塔のうち、機器重量、1	では、パーピックを	も厳しい高	高性能多核種除去設(情吸着塔(スラ	には	と に て 計 に て 計 に て 計 に で に に に に に に に に に に に に に	で価を実施		

亦	雨	前

表-30-6 使用済セシウム吸着塔一時保管施設耐震評価結果 (3/3)

機器名称	評価項目	水平震度	算出值	許容値	単位
高性能多核種除去設備*	転倒	0.36	3.7×10^3	1. 5×10 ⁴	kN·m
同性能多核性除去設備。 (吸着塔 (ステンレス)	料公门到	0.60	6.2×10^3	1.5×10	KIN-II
製) 6 塔×3 列及び架	滑動	0.36	<0		
台)	(ボルトせん 断)	0. 60	7	38	kN
性能多核種除去設備*	転倒	0.36	2.5×10^3	6.6×10^{3}	kN·m
(吸着塔 (ステンレス)		0.60	4.1×10^{3}	0.0710	KIV III
製) 6 塔×2 列及び架	滑動	0.36	<0		1.17
台)	(ボルトせん 断)	0.60	7	38	kN
古山北夕北迁11人十三川洪※	#= 12d	0.36	1.3×10^{3}	3. 3×10^3	kN•m
高性能多核種除去設備* (吸着塔(ステンレス	転倒	0.60	2.1×10^{3}	3.3×10	KIN-II
製) 3 塔×2 列及び架	滑動	0.36	<0		kN
台)	(ボルトせん 断)	0. 60	6	38	
= LILAN A H-177人 + = TL/H-×	# <i>[2</i> 51]	0.36	1.9×10^{3}	7.6×10^{3}	1-N
高性能多核種除去設備* (吸着塔(ステンレス)	転倒	0.60	3.1×10^{3}	7.6×10	kN•n
製)3塔×3列及び架	滑動	0.36	<0		kN
台)	(ボルトせん 断)	0. 60	6	38	
古品化农长瑶瓜十凯供※	#二 <i>[</i> 54]	0. 36	9.0×10^{2}	1.7×10^{3}	kN·n
高性能多核種除去設備* (吸着塔(ステンレス)	転倒	0.60	1.4×10^{3}	1.7×10	
製) 2 塔×2 列及び架	滑動	0. 36	<0		
台)	(ボルトせん 断)	0.60	8	77	kN
	転倒	0.36	2.0×10^{3}	4.3×10^{3}	kN•n
第三セシウム吸着装置	料料	0.60	3.3×10^3	4.5/10	KIV I
(吸着塔 5 塔×2 列	滑動	0. 36	<0	15.45	10.2
及び架台)	(ボルトせん 断)		9	77	kN

[※]第二セシウム吸着装置吸着塔,第三セシウム吸着装置吸着塔,多核種除去設備処理カラム,高性能多核種除去設備吸着塔及び RO 濃縮水処理設備吸着塔のうち,機器重量,重心高さが評価上最も厳しい高性能多核種除去設備吸着塔(ステンレス製)にて評価を実施

(以下,省略)

機器名称	評価項目	水平震度	算出値	許容値	単位	
古从此夕扶廷队士凯供※	市二万山	0.36	3.7×10^3	1.5×10^4	kN·m	
高性能多核種除去設備* (吸着塔(ステンレス	転倒	0.60	6.2×10^{3}	1.5×10	KIN-III	
製) 6 塔×3 列及び架	滑動	0.36	<0			
台)	(ボルトせん 断)	0.60	7	38	kN	
高性能多核種除去設備※	転倒	0.36	2.5×10^3	6.6×10^{3}	kN∙m	
(吸着塔 (ステンレス	平公门到	0.60	4.1×10^{3}	0.0 × 10		
製) 6塔×2列及び架	滑動	0. 36	<0			
台)	(ボルトせん 断)	0.60	7	38	kN.	
古从北夕北廷瓜十凯准※	市二年山	0.36	1.3×10^{3}	3.3×10^{3}	kN•m	
高性能多核種除去設備* (吸着塔(ステンレス	転倒	0.60	2.1×10^{3}	3. 3 × 10		
製) 3 塔×2 列及び架	滑動	0. 36	<0	38	kN	
台)	(ボルトせん 断)	0.60	6			
古山北方社在IVA十三山供※	転倒 滑動 (ボルトせん 断)	0.36	1.9×10^{3}	7. 6×10^3	kN·m kN	
高性能多核種除去設備** (吸着塔 (ステンレス		0.60	3.1×10^{3}	7.0×10		
製) 3塔×3列及び架		0.36	<0			
台)		0.60	6	38		
高性能多核種除去設備*	転倒	0.36	9.0×10^{2}	1.7×10^{3}	kN·m	
(吸着塔(ステンレス	和问	0.60	1.4×10^{3}	1.7710	KIV III	
製) 2塔×2列及び架	滑動	0.36	<0		kN	
台)	(ボルトせん 断)	0.60	8	77		
	転倒	0. 36	2.0×10^{3}	4.3×10^{3}	kN·m	
第三セシウム吸着装置		0.60	3.3×10^3	1, 5 \ 10	KIN III	
(吸着塔 5 塔×2 列 及び架台)	滑動	0. 36	<0			
火い 朱ロ)	(ボルトせん 断)	0.60	<u>10</u>	77	kN	

変 更 後

表-30-6 使用済セシウム吸着塔一時保管施設耐震評価結果(3/3)

※第二セシウム吸着装置吸着塔,第三セシウム吸着装置吸着塔,多核種除去設備処理カラム,高性能多核種除去設備吸着塔及びRO濃縮水処理設備吸着塔のうち,機器重量,重心高さが評価上最も厳しい高性能多核種除去設備吸着塔(ステンレス製)にて評価を実施

(以下,省略)

吸着塔B型の追加 による耐震評価見 直し

変更理由