

本資料のうち、枠囲みの内容は
商業機密の観点から公開できま
せん。

女川原子力発電所第2号機 工事計画審査資料	
資料番号	02-補-E-04-0330_改1
提出年月日	2021年11月24日

補足-330 工事計画に係る補足説明資料（原子炉冷却系統施設）

東北電力株式会社

工事計画添付書類に係る補足説明資料

添付書類の記載内容を補足するための資料を以下に示す。

工認添付書類	補足説明資料
VI-1-4-2 流体振動又は温度変動による損傷防止に関する説明書	補足-330-1 流体振動又は温度変動による損傷防止に関する補足説明資料
VI-1-4-3 非常用炉心冷却設備その他原子炉注水設備のポンプの有効吸込水頭に関する説明書	補足-330-2 非常用炉心冷却設備その他原子炉注水設備のポンプの有効吸込水頭に関する補足説明資料
VI-1-4-1 原子炉格納容器内の原子炉冷却材の漏えいを監視する装置の構成に関する説明書並びに計測範囲及び警報動作範囲に関する説明書	補足-330-3 原子炉格納容器内の原子炉冷却材の漏えいを監視する装置の構成並びに計測範囲及び警報動作範囲に関する補足説明資料

女川原子力発電所第2号機 工事計画審査資料	
資料番号	02-補-E-04-0330-1_改0

補足-330-1 流体振動又は温度変動による損傷防止に関する

補足説明資料

目 次

1. 概要	1
2. 原子炉冷却材圧力バウンダリ拡大範囲の構成	1
3. まとめ	6
4. 添付資料	6

1. 概要

本資料は、「VI-1-4-2 流体振動又は温度変動による損傷の防止に関する説明書」（以下「説明書」という。）の「2. 評価範囲」に示す評価範囲において、流力振動評価が必要な配管内円柱状構造物及び配管の高サイクル熱疲労評価が必要な高低温水合流部及び閉塞分岐管が含まれないことを説明する。

なお、原子炉冷却材圧力バウンダリ拡大範囲以外の既設設備については、経済産業省原子力安全・保安院による指示文書の別紙1「新省令第6条及び第8条の2第2項における流体振動による損傷の防止に関する当面の措置について」（平成17・12・22 原院第6号）に基づき保安院に提出した「女川原子力発電所における流体振動による配管内円柱状構造物の損傷防止に関する評価結果と措置計画等の報告について」（平成18年8月10日付け東北電原設第20号）及び「高サイクル熱疲労に係る評価及び検査に対する要求事項について」（平成19・02・15 原院第2号）に基づき提出した「女川原子力発電所2号機 高サイクル熱疲労による損傷の防止に関する評価および検査結果の報告について」（平成20年3月3日付け東北電原設第53号）（以下「報告書」という。）にて評価している。また、技術基準規則第19条解釈に示された配管内円柱状構造物の流力振動及び配管の高サイクル熱疲労の評価が必要となる一次冷却材が循環する施設は参考資料に示すとおり、省令62号から変更はない。よって改めて検討する範囲は今回拡大した原子炉冷却材圧力バウンダリ範囲で十分である。

2. 原子炉冷却材圧力バウンダリ拡大範囲の構成

原子炉冷却材圧力バウンダリ拡大範囲について、系統概要図を図1～図5に示す。

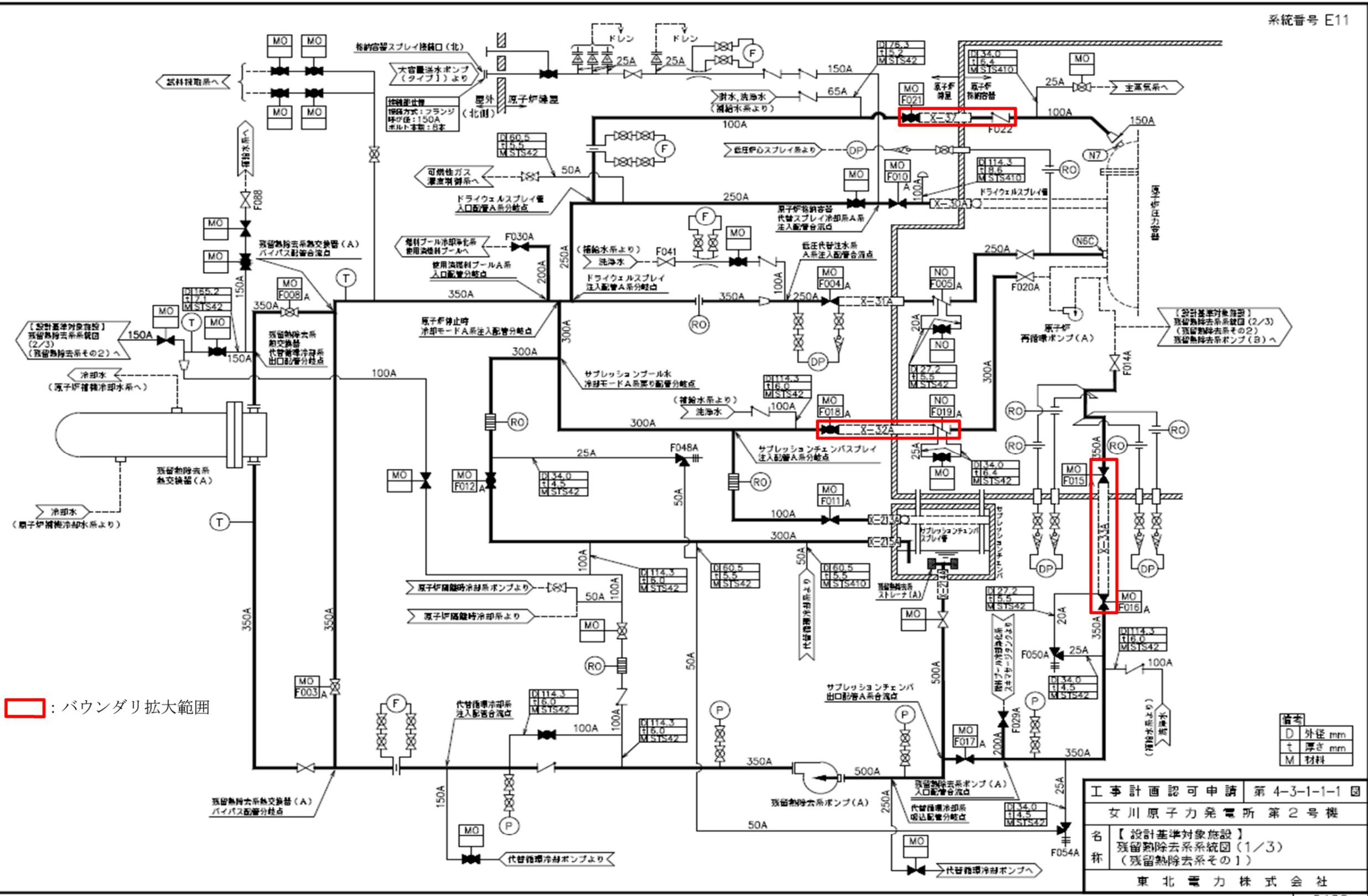
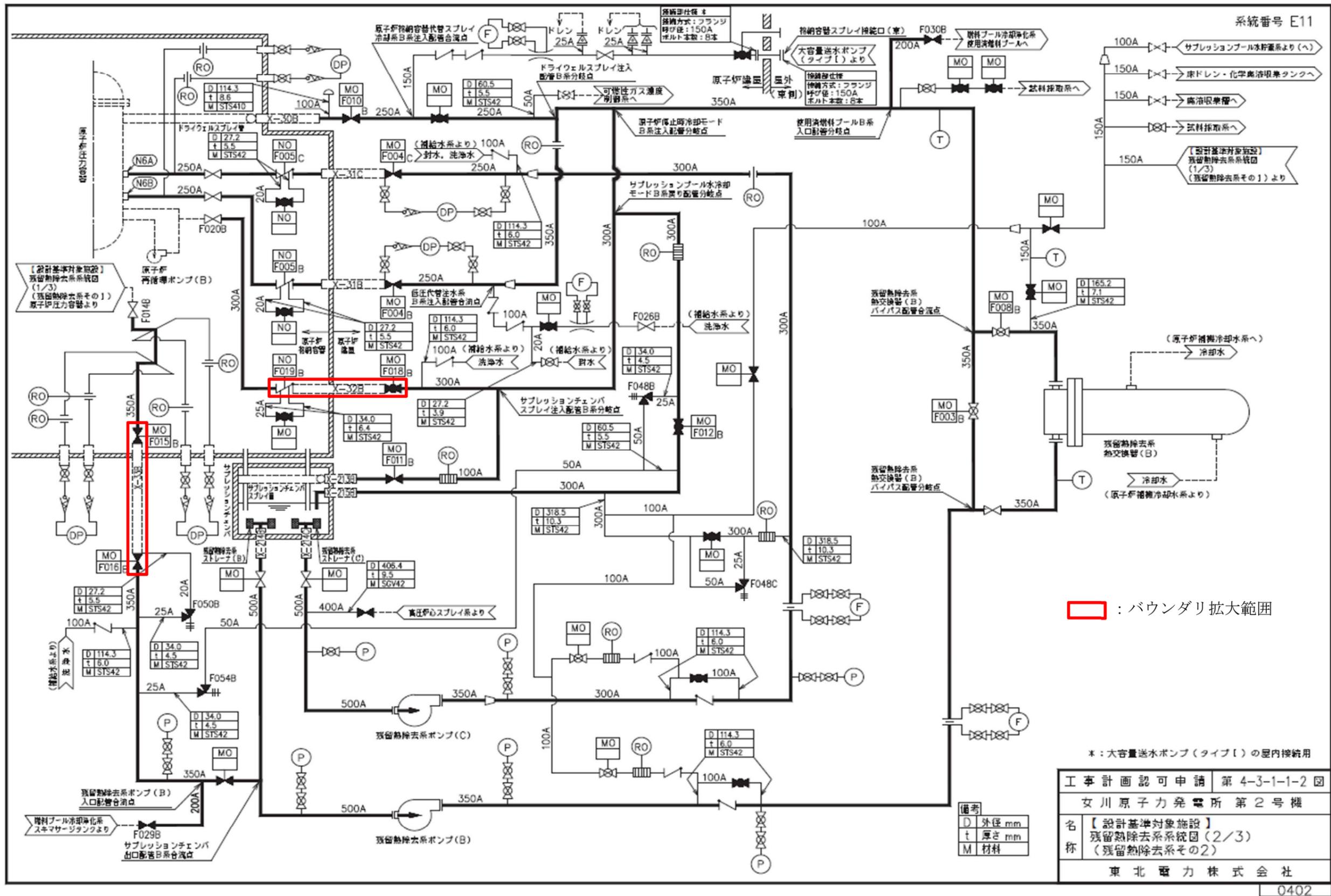


図1 残留熱除去系(A)系統図



□ : バウンダリ拡大範囲

図2 残留熱除去系(B)系統図

- ①配管
- ②弁
- ③配管溶接部
- ④支持構造物取付溶接継手

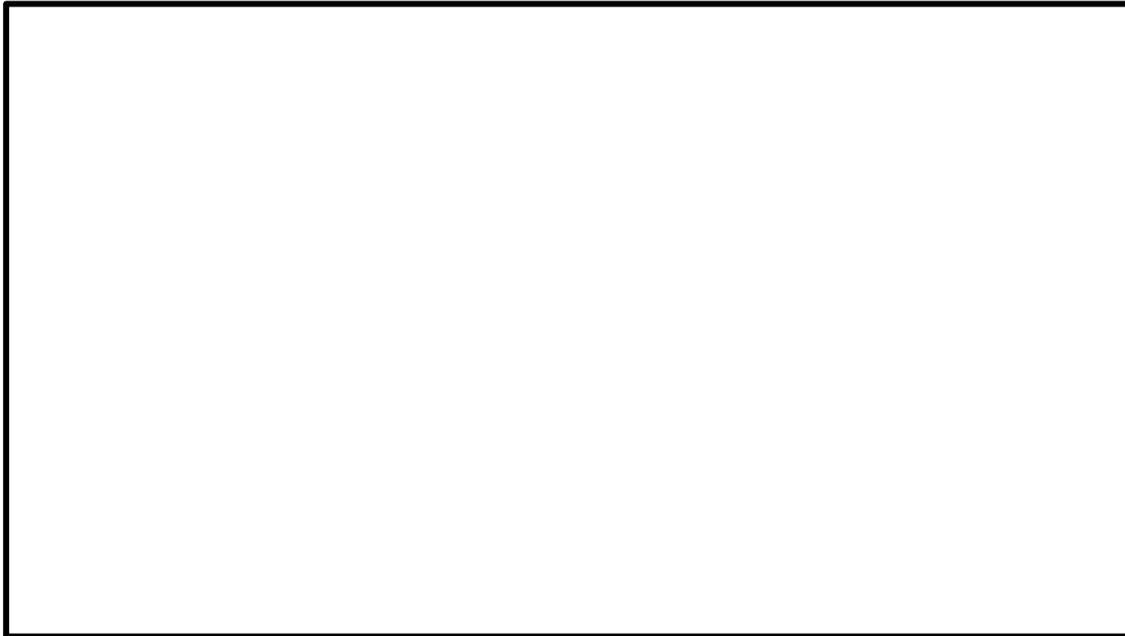


図 3 残留熱除去系停止時冷却モード吸込ラインの系統概要図



図 4 残留熱除去系停止時冷却モード戻りラインの系統概要図

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

- ①配管
- ②弁
- ③配管溶接部
- ④支持構造物取付溶接継手

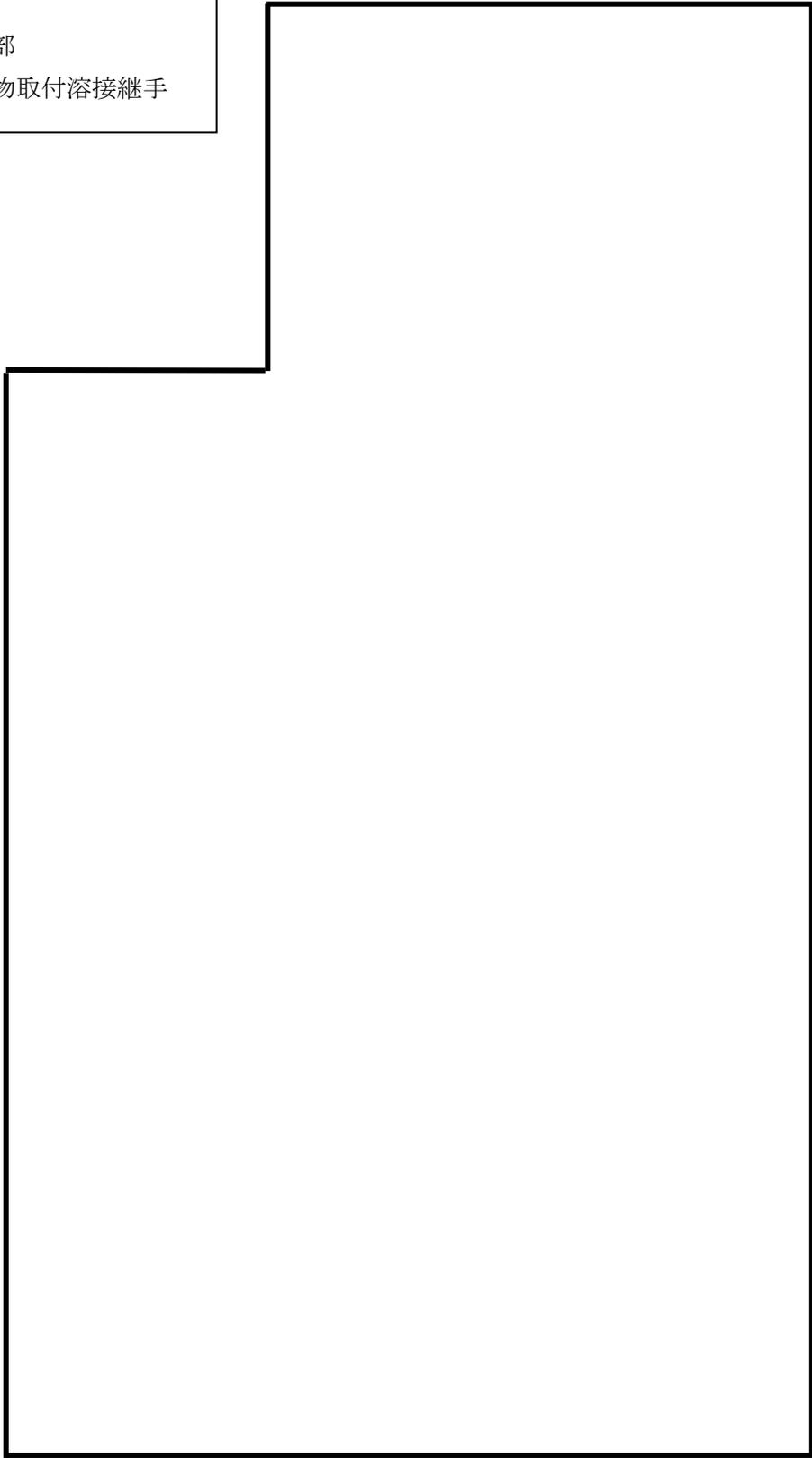


図5 残留熱除去系ヘッドスプレイラインの系統概要図

3. まとめ

図 1～図 5 より、今回の原子炉冷却材圧力バウンダリ拡大範囲に流力振動評価対象となる配管内円柱状構造物及び高サイクル熱疲労の評価対象となる高低温水合流部は含まれておらず、流体振動又は温度変動による損傷が懸念され新たに評価が必要となる部位は無い。また、保安院に提出した報告書を添付 1，添付 2 に示す。これにより、技術基準第 19 条に示されたとおり、配管内円柱状構造物の流力振動については「配管内円柱状構造物の流力振動評価指針」(J S M E S 0 1 2)，高サイクル熱疲労については「配管の高サイクル熱疲労に関する評価指針」(J S M E S 0 1 7)に規定された手法により評価しており、問題があると評価された部位については対策をとり、結果を定期事業者検査で確認している。

4. 添付資料

添付 1 流体振動による配管内円柱構造物の損傷防止に関する評価結果について

添付 2 高サイクル熱疲労による損傷の防止に関する評価結果について

【参考資料】

技術基準規則の新旧比較について

流体振動による配管内円柱状構造物の損傷防止に関する評価結果について

女川原子力発電所2号機

流体振動による配管内円柱状構造物の損傷防止に関する
評価結果と措置計画等の報告について

平成18年8月

東北電力株式会社

1. 目的

平成17年12月27日付け平成17・12・22 原院第6号「発電用原子力設備に関する技術基準を定める省令の改正に伴う電気事業法に基づく定期事業者検査の実施について」のうち「別紙1 新省令第6条及び第8条の2第2項における流体振動による損傷の防止に関する当面の措置について」の指示に基づき、女川原子力発電所2号機における流体振動による配管内円柱状構造物の損傷防止に関する評価結果と措置計画等について、報告書を提出した。

(東北電原設第43号 平成18年3月31日付け)その後、偏流発生部等における評価が完了したことから、改めて報告したところである。(東北電原設第43号 平成18年4月28日付け)

今回、本内容のうち措置計画の一部を変更したことや誤記が認められたことから、変更箇所について修正するとともに、誤記に対する対策について別添資料にてまとめ、再度報告する。

2. 配管内円柱状構造物の損傷評価

配管内円柱状構造物について、発電用原子力設備に関する技術基準を定める省令(以下、「省令62号」という)第6条第1項および第3項ならびに第8条の2第3項に基づき、評価を行った。

(1) 評価手法

日本機械学会「配管内円柱状構造物の流力振動評価指針」(JSME S012)(以下、「JSME」という)に基づき、評価を行った。(添付資料-1-1参照)

なお、評価にあたっては、下記の作業ステップに従いスクリーニングを行い、評価作業の効率化を図ることとした。(添付資料-1-2参照)

ステップ①

プラント配管設計上のスペックである設計最大流速に更に余裕を加味した条件(蒸気配管:80m/s,液体配管:12m/s,但しPLR系については24m/s)にて、JSME評価式に基づいた換算流速 V_r を算出し、 $V_r < 1$,すなわち共振が回避できることを確認する。合わせて、定常抗力および流れの乱れを考慮した振動応力を算出し、許容応力以下であることを確認する。

ステップ②

ステップ①にて損傷の可能性が否定できないと評価されたものについて、系統流速を条件とした評価を実施する。なお、系統流速については、実機の運転モード(ランアウト運転,バイパス運転)を考慮して系統平均流速を2倍した流速にて評価を実施する。ただし、2倍した数値が、上記ステップ①の流速を超える場合は、そのまま次ステップに移行する。

ステップ③

ステップ②にて損傷の可能性が否定できないと評価されたものについて、実機の運転モードを考慮した詳細評価を実施する。評価にあたっては、系統試運転等で実施した系統流速をオーバーした試験実績、系統のバイパス運転による局所的な流速の増加を考慮する。また、上流部に偏流発生源がある場合、円柱状構造物までの距離に応じて以下に示す割増係数を乗じた流速条件にて評価を行う。

偏流発生源から円柱状構造物までの距離 (X)	割増係数
$X \leq 3d$	1.5
$3d < X \leq 5d$	1.25

d：配管内径

(2) 対象系統

対象として、省令62号より以下の系統を選定している。

- ・ 一次冷却材の循環系統（主蒸気系，給復水系等を含む）
- ・ 原子炉冷却材浄化系
- ・ 残留熱除去系（原子炉停止時冷却モード）
- ・ 非常用炉心冷却設備（原子炉隔離時冷却系を含む）

(3) 対象設備

片持梁状の構造物（温度計ウェル，サンプリングノズル，酸素注入ノズル）を対象とする。なお，容器等流れを有しない管以外の部位に設置される円柱状構造物は対象設備より除く。対象設備について添付資料－2，3に示す。

3. JSME評価結果

2. の損傷評価を実施し，損傷の可能性が否定できない箇所について抽出を行った。（添付資料－3参照）

また，温度計ウェルとサンプリングノズルの概略図について添付資料－4に示す。

4. プラント機器への影響評価

サンプリングノズルについては，プラント運転中に損傷した場合に検知が不可能であることから，損傷の可能性が否定できない8箇所について，プラント機器への影響評価を実施し，問題ないことを確認した。（添付資料－5参照）

5. 措置計画

損傷の可能性が否定できないもののうち，温度計ウェルについては，短尺化による共振の

回避を行うこととする。また、サンプリングノズルにおいては、その損傷によりプラント機器に対して影響ないことを確認したものの、損傷の可能性を否定できないことから、短尺化による共振の回避を行うこととする。

以上の措置計画について添付資料－6に示す。

6. 添付資料

- 添付資料－1－1 配管内円柱状構造物の流力振動評価フロー（JSME）
- 添付資料－1－2 配管内円柱状構造物の流力振動評価フロー（実作業）
- 添付資料－2 女川原子力発電所2号機配管内円柱状構造物設置箇所
- 添付資料－3 女川原子力発電所2号機対象設備一覧表および評価結果
- 添付資料－4 対象設備の概略図
- 添付資料－5 プラント機器への影響評価
- 添付資料－6 損傷の可能性が否定できない箇所の措置計画

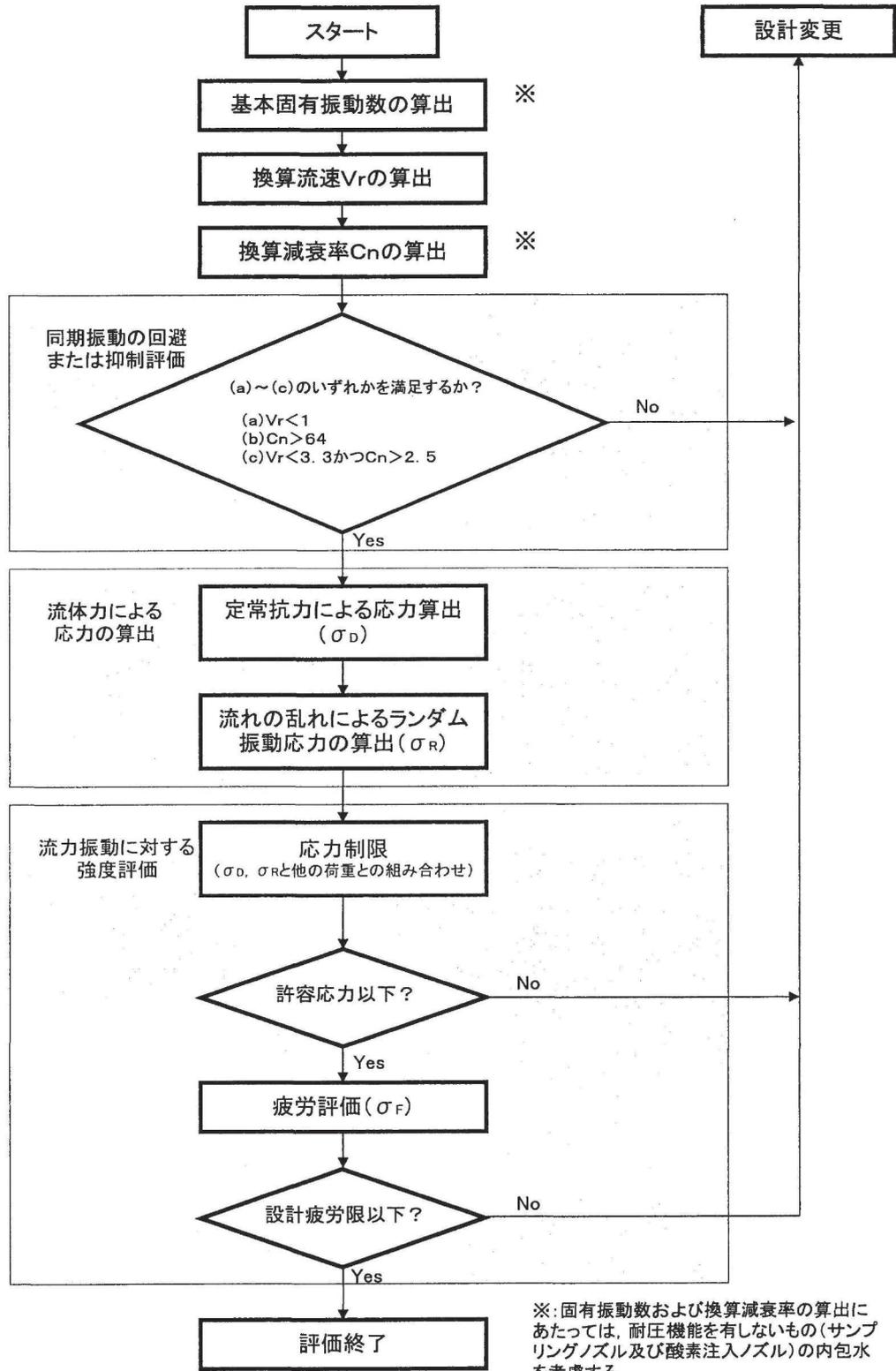
7. 参考資料

- 参考資料－1 配管内円柱状構造物の流力振動評価データ
- 参考資料－2 アイソメ図

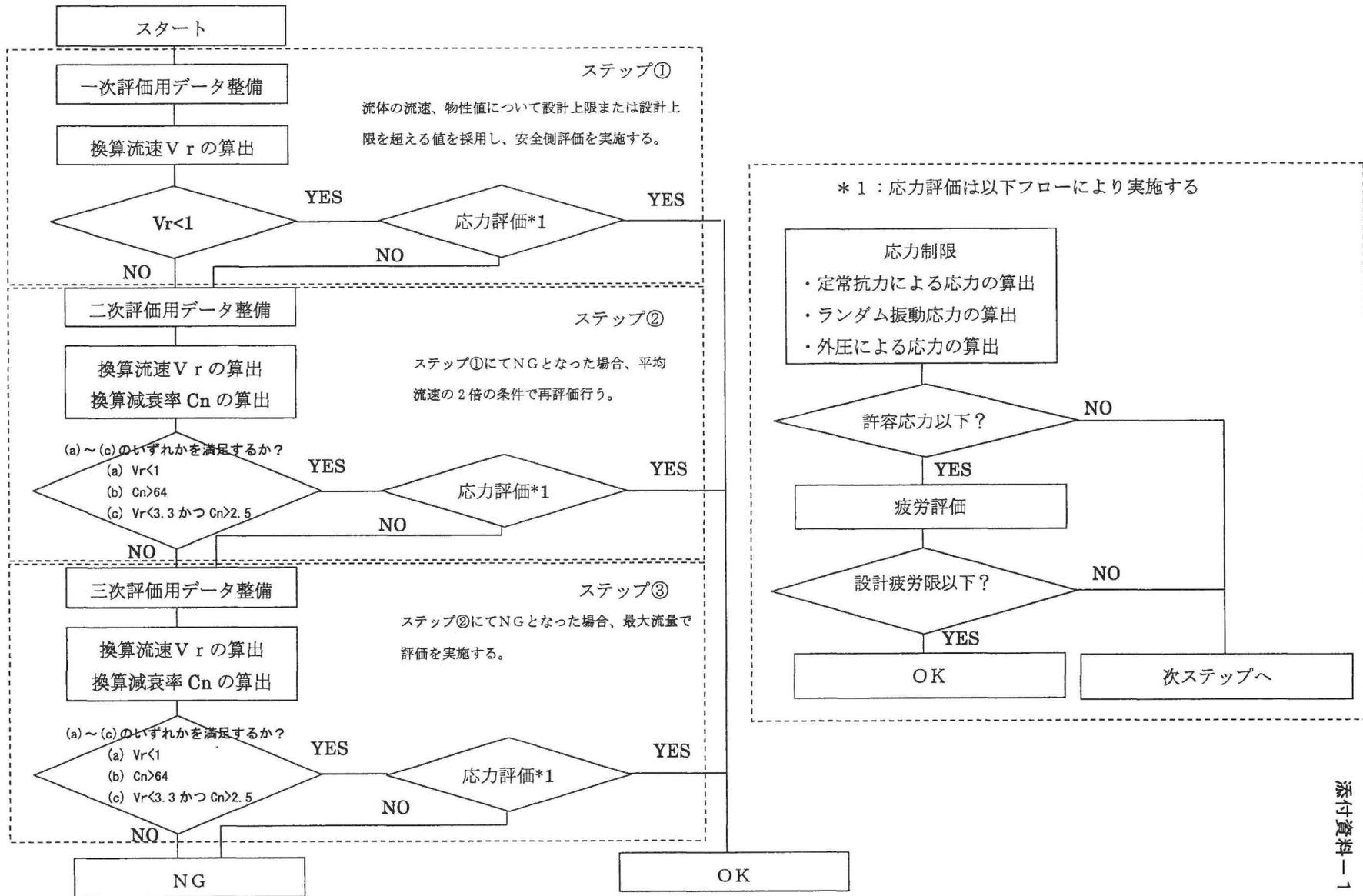
8. 別添資料

- 別添資料 女川原子力発電所2号機 配管内円柱状構造物健全性評価報告書における誤記について

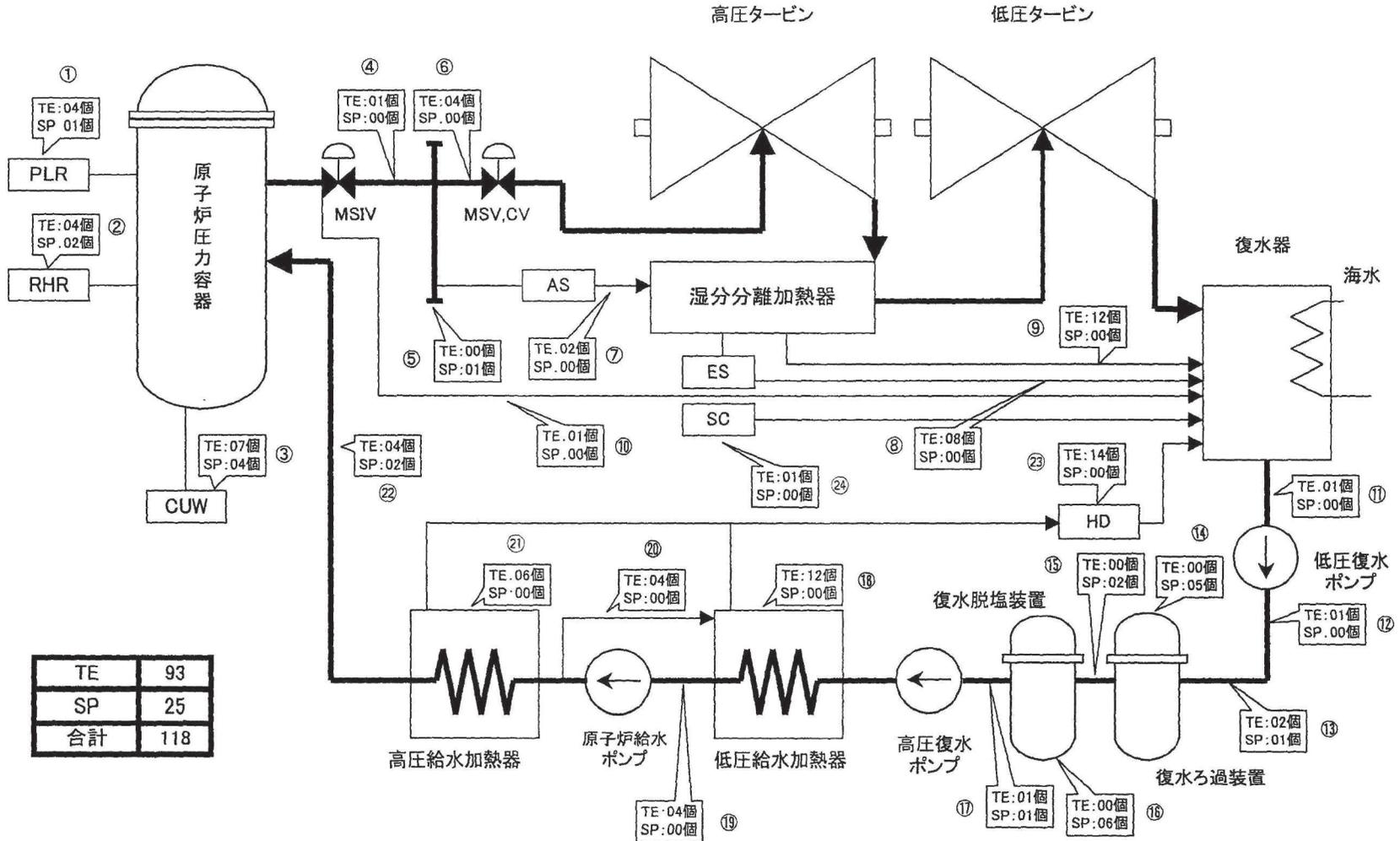
以上



配管内円柱状構造物の流力振動評価フロー(JSME)



配管内円柱状構造物の流力振動評価フロー（実作業）



女川原子力発電所2号機配管内円柱状構造物設置箇所

女川原子力発電所2号機対象設備一覧表および評価結果

連番	系統		Tag No.	名称	評価結果			設置箇所※
	番号	略称			STEP 1	STEP 2	STEP 3	
1	B21	NB	B21-TE002	原子炉出口主蒸気温度	×	×	×	④
2	B21	NB	B21-TE003	主蒸気ドレンライン温度	×	-	○	⑩
3	B32	PLR	B32-TE002A	原子炉再循環ポンプ(A)入口温度	×	×	○	①
4	B32	PLR	B32-TE002B	原子炉再循環ポンプ(B)入口温度	×	×	○	①
5	B32	PLR	B32-TE003A	原子炉再循環ポンプ(A)入口温度	×	×	×	①
6	B32	PLR	B32-TE003B	原子炉再循環ポンプ(B)入口温度	×	×	×	①
7	E11	RHR	E11-TE007A	RHR熱交換器(A)出口温度	×	×	○	②
8	E11	RHR	E11-TE007B	RHR熱交換器(B)出口温度	×	×	○	②
9	E11	RHR	E11-TE010A	RHR熱交換器(A)入口温度	×	×	○	②
10	E11	RHR	E11-TE010B	RHR熱交換器(B)入口温度	×	×	○	②
11	G31	CUW	G31-TE002	CUW再生熱交換器入口温度	×	○	-	③
12	G31	CUW	G31-TE006	CUW再生熱交換器出口温度	×	○	-	③
13	G31	CUW	G31-TE007A	CUW非再生熱交換器(A)出口温度	○	-	-	③
14	G31	CUW	G31-TE007B	CUW非再生熱交換器(B)出口温度	○	-	-	③
15	G31	CUW	G31-TE008	CUWポンプ入口温度	×	○	-	③
16	G31	CUW	G31-TE021	CUW再生熱交換器冷却側出口温度	×	○	-	③
17	G31	CUW	G31-TE025	原子炉圧力容器ドレン温度	○	-	-	③
18	N11	MS	N11-TE006A	高圧タービン第1入口温度	×	×	×	⑥
19	N11	MS	N11-TE006B	高圧タービン第2入口温度	×	×	×	⑥
20	N11	MS	N11-TE006C	高圧タービン第3入口温度	×	×	×	⑥
21	N11	MS	N11-TE006D	高圧タービン第4入口温度	×	×	×	⑥
22	N21	C, FDW, AO	N21-TE005	復水脱塩装置出口復水温度	×	○	-	⑰
23	N21	C, FDW, AO	N21-TE006	低圧復水ポンプ入口ヘッダ温度	×	○	-	⑪
24	N21	C, FDW, AO	N21-TE008	蒸気式空気抽出器出口復水温度	×	○	-	⑬
25	N21	C, FDW, AO	N21-TE009	グランド蒸気復水器出口復水温度	×	○	-	⑬
26	N21	C, FDW, AO	N21-TE014A	低圧第1給水加熱器ドレン冷却器(A)入口復水温度	×	○	-	⑩

○:OK ×:NG -:評価不要
 ※:添付資料-2参照

連番	系統		Tag No.	名称	評価結果			設置箇所 ※
	番号	略称			STEP 1	STEP 2	STEP 3	
27	N21	C, FDW, AO	N21-TE014B	低圧第1給水加熱器ドレン冷却器(B)入口復水温度	×	○	—	⑱
28	N21	C, FDW, AO	N21-TE015A	低圧第1給水加熱器(A)入口復水温度	×	○	—	⑱
29	N21	C, FDW, AO	N21-TE015B	低圧第1給水加熱器(B)入口復水温度	×	○	—	⑱
30	N21	C, FDW, AO	N21-TE016A	低圧第2給水加熱器(A)入口復水温度	×	○	—	⑱
31	N21	C, FDW, AO	N21-TE016B	低圧第2給水加熱器(B)入口復水温度	×	○	—	⑱
32	N21	C, FDW, AO	N21-TE017A	低圧第3給水加熱器(A)入口復水温度	×	○	—	⑱
33	N21	C, FDW, AO	N21-TE017B	低圧第3給水加熱器(B)入口復水温度	×	○	—	⑱
34	N21	C, FDW, AO	N21-TE018A	低圧第4給水加熱器(A)入口復水温度	×	○	—	⑱
35	N21	C, FDW, AO	N21-TE018B	低圧第4給水加熱器(B)入口復水温度	×	○	—	⑱
36	N21	C, FDW, AO	N21-TE019A	低圧第4給水加熱器(A)出口復水温度	×	○	—	⑱
37	N21	C, FDW, AO	N21-TE019B	低圧第4給水加熱器(B)出口復水温度	×	○	—	⑱
38	N21	C, FDW, AO	N21-TE030A	高圧第1給水加熱器(A)入口給水温度	○	—	—	㉑
39	N21	C, FDW, AO	N21-TE030B	高圧第1給水加熱器(B)入口給水温度	○	—	—	㉑
40	N21	C, FDW, AO	N21-TE031A	高圧第2給水加熱器(A)入口給水温度	○	—	—	㉑
41	N21	C, FDW, AO	N21-TE031B	高圧第2給水加熱器(B)入口給水温度	○	—	—	㉑
42	N21	C, FDW, AO	N21-TE032A	高圧第2給水加熱器(A)出口給水温度	○	—	—	㉑
43	N21	C, FDW, AO	N21-TE032B	高圧第2給水加熱器(B)出口給水温度	○	—	—	㉑
44	N21	C, FDW, AO	N21-TE034A	原子炉給水温度	○	—	—	㉒
45	N21	C, FDW, AO	N21-TE034B	原子炉給水温度	○	—	—	㉒
46	N21	C, FDW, AO	N21-TE035A	原子炉給水温度	○	—	—	㉒
47	N21	C, FDW, AO	N21-TE035B	原子炉給水温度	○	—	—	㉒
48	N21	C, FDW, AO	N21-TE051A	TD-RFP(A)シール水中間抽出温度	×	○	—	㉓
49	N21	C, FDW, AO	N21-TE051B	TD-RFP(B)シール水中間抽出温度	×	○	—	㉓
50	N21	C, FDW, AO	N21-TE052A	MD-RFP(A)シール水中間抽出温度	×	○	—	㉓
51	N21	C, FDW, AO	N21-TE052B	MD-RFP(B)シール水中間抽出温度	×	○	—	㉓
52	N21	C, FDW, AO	N21-TE055A	TD-RFP(A)入口温度	×	○	—	⑲
53	N21	C, FDW, AO	N21-TE055B	TD-RFP(B)入口温度	×	○	—	⑲

○:OK ×:NG —:評価不要
※:添付資料-2参照

連番	系統		Tag No.	名称	評価結果			設置箇所※
	番号	略称			STEP 1	STEP 2	STEP 3	
54	N21	C, FDW, AO	N21-TE056A	MD-RFP (A) 入口温度	×	○	-	⑬
55	N21	C, FDW, AO	N21-TE056B	MD-RFP (B) 入口温度	×	○	-	⑬
56	N21	C, FDW, AO	N21-TE080	低圧復水ポンプ出口ヘッダ温度	×	○	-	⑫
57	N22	HD	N22-TE005A	高圧第2給水加熱器(A)ドレン温度	○	-	-	⑳
58	N22	HD	N22-TE005B	高圧第2給水加熱器(B)ドレン温度	○	-	-	⑳
59	N22	HD	N22-TE010A	高圧第1給水加熱器(A)ドレン温度	×	○	-	⑳
60	N22	HD	N22-TE010B	高圧第1給水加熱器(B)ドレン温度	×	○	-	⑳
61	N22	HD	N22-TE015A	低圧第4給水加熱器(A)ドレン温度	×	○	-	⑳
62	N22	HD	N22-TE015B	低圧第4給水加熱器(B)ドレン温度	×	○	-	⑳
63	N22	HD	N22-TE020A	低圧第3給水加熱器(A)ドレン温度	×	○	-	⑳
64	N22	HD	N22-TE020B	低圧第3給水加熱器(B)ドレン温度	×	○	-	⑳
65	N22	HD	N22-TE025A	低圧第2給水加熱器(A)ドレン温度	×	○	-	⑳
66	N22	HD	N22-TE025B	低圧第2給水加熱器(B)ドレン温度	×	○	-	⑳
67	N22	HD	N22-TE029A	低圧第1給水加熱器ドレン冷却器(A)入口ドレン温度	×	○	-	⑳
68	N22	HD	N22-TE029B	低圧第1給水加熱器ドレン冷却器(B)入口ドレン温度	×	○	-	⑳
69	N22	HD	N22-TE030A	低圧第1給水加熱器ドレン冷却器(A)出口ドレン温度	×	○	-	⑳
70	N22	HD	N22-TE030B	低圧第1給水加熱器ドレン冷却器(B)出口ドレン温度	×	○	-	⑳
71	N22	HD	N22-TE036A1	湿分離ドレンタンク(A1)ドレン温度	○	-	-	⑨
72	N22	HD	N22-TE036A2	湿分離ドレンタンク(A2)ドレン温度	○	-	-	⑨
73	N22	HD	N22-TE036B1	湿分離ドレンタンク(B1)ドレン温度	○	-	-	⑨
74	N22	HD	N22-TE036B2	湿分離ドレンタンク(B2)ドレン温度	○	-	-	⑨
75	N22	HD	N22-TE041A1	第1段加熱器ドレンタンク(A1)ドレン温度	○	-	-	⑨
76	N22	HD	N22-TE041A2	第1段加熱器ドレンタンク(A2)ドレン温度	○	-	-	⑨
77	N22	HD	N22-TE041B1	第1段加熱器ドレンタンク(B1)ドレン温度	○	-	-	⑨
78	N22	HD	N22-TE041B2	第1段加熱器ドレンタンク(B2)ドレン温度	○	-	-	⑨
79	N22	HD	N22-TE046A1	第2段加熱器ドレンタンク(A1)ドレン温度	○	-	-	⑨
80	N22	HD	N22-TE046A2	第2段加熱器ドレンタンク(A2)ドレン温度	○	-	-	⑨

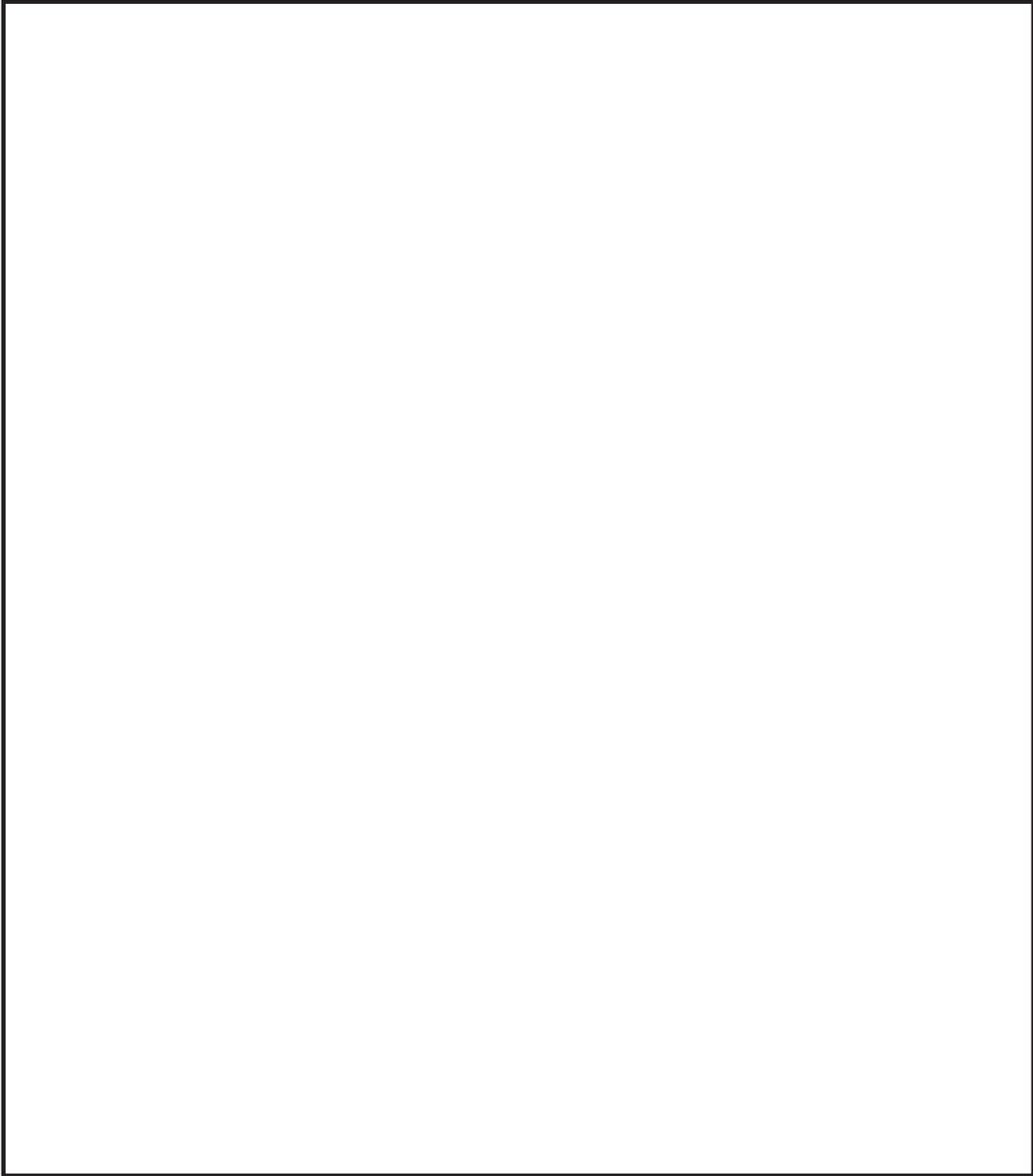
○:OK ×:NG -:評価不要
 ※:添付資料-2参照

連番	系統		Tag No.	名称	評価結果			設置箇所※
	番号	略称			STEP 1	STEP 2	STEP 3	
81	N22	HD	N22-TE046B1	第2段加熱器ドレンタンク(B1)ドレン温度	○	—	—	⑨
82	N22	HD	N22-TE046B2	第2段加熱器ドレンタンク(B2)ドレン温度	○	—	—	⑨
83	N36	ES	N36-TE007A	湿分離加熱器(A)出口蒸気温度(低圧タービン(A)入口)	×	○	—	⑧
84	N36	ES	N36-TE007B	湿分離加熱器(B)出口蒸気温度(低圧タービン(A)入口)	×	○	—	⑧
85	N36	ES	N36-TE008A	湿分離加熱器(A)出口蒸気温度(低圧タービン(B)入口)	×	○	—	⑧
86	N36	ES	N36-TE008B	湿分離加熱器(B)出口蒸気温度(低圧タービン(B)入口)	×	○	—	⑧
87	N36	ES	N36-TE032A	低圧第4給水加熱器(A)抽気温度	×	○	—	⑧
88	N36	ES	N36-TE032B	低圧第4給水加熱器(B)抽気温度	×	○	—	⑧
89	N36	ES	N36-TE033A	MSH第1段加熱器(A)加熱蒸気温度	×	×	○	⑧
90	N36	ES	N36-TE033B	MSH第1段加熱器(B)加熱蒸気温度	×	×	×	⑧
91	N38	AS	N38-TE011A	MSH第2段加熱器(A)加熱蒸気温度	×	○	—	⑦
92	N38	AS	N38-TE011B	MSH第2段加熱器(B)加熱蒸気温度	×	○	—	⑦
93	P63	SC	P63-TE027	SC中間熱交換器出口ドレン温度	○	—	—	⑭
94	B32	PLR	SP-RB01	原子炉再循環系出口配管	×	×	×	①
95	G31	CUW	SP-RB02	原子炉冷却材浄化系ポンプ出口配管	○	—	—	③
96	G32	CUW	SP-RB03	原子炉冷却材浄化系ポンプ出口配管	×	○	—	③
97	E11	RHR	SP-RB06A	RHR熱交換器(A)出口配管	×	○	—	②
98	E11	RHR	SP-RB06B	RHR熱交換器(B)出口配管	×	○	—	②
99	N11	MS	SP-TB01	主蒸気ヘッダ	○	—	—	⑤
100	N21	FDW	SP-TB13	高圧第2給水加熱器出口配管	×	×	○	⑫
101	N21	FDW	SP-TB14	高圧第2給水加熱器出口配管	×	×	○	⑫
102	N21	C	SP-TB04	復水ろ過装置入口配管	×	×	×	⑬
103	N21	C	SP-TB07	復水ろ過装置出口配管	×	×	○	⑮
104	N21	C	SP-TB10	復水脱塩装置出口配管	×	×	○	⑰
105	G31	CUW	SP-RB04A	CUWろ過脱塩器(A)出口配管	○	—	—	③
106	G31	CUW	SP-RB04B	CUWろ過脱塩器(B)出口配管	○	—	—	③
107	N26	CF	SP-TB06A	復水ろ過装置出口配管(A)	×	×	○	⑭

○:OK ×:NG —:評価不要
※:添付資料-2参照

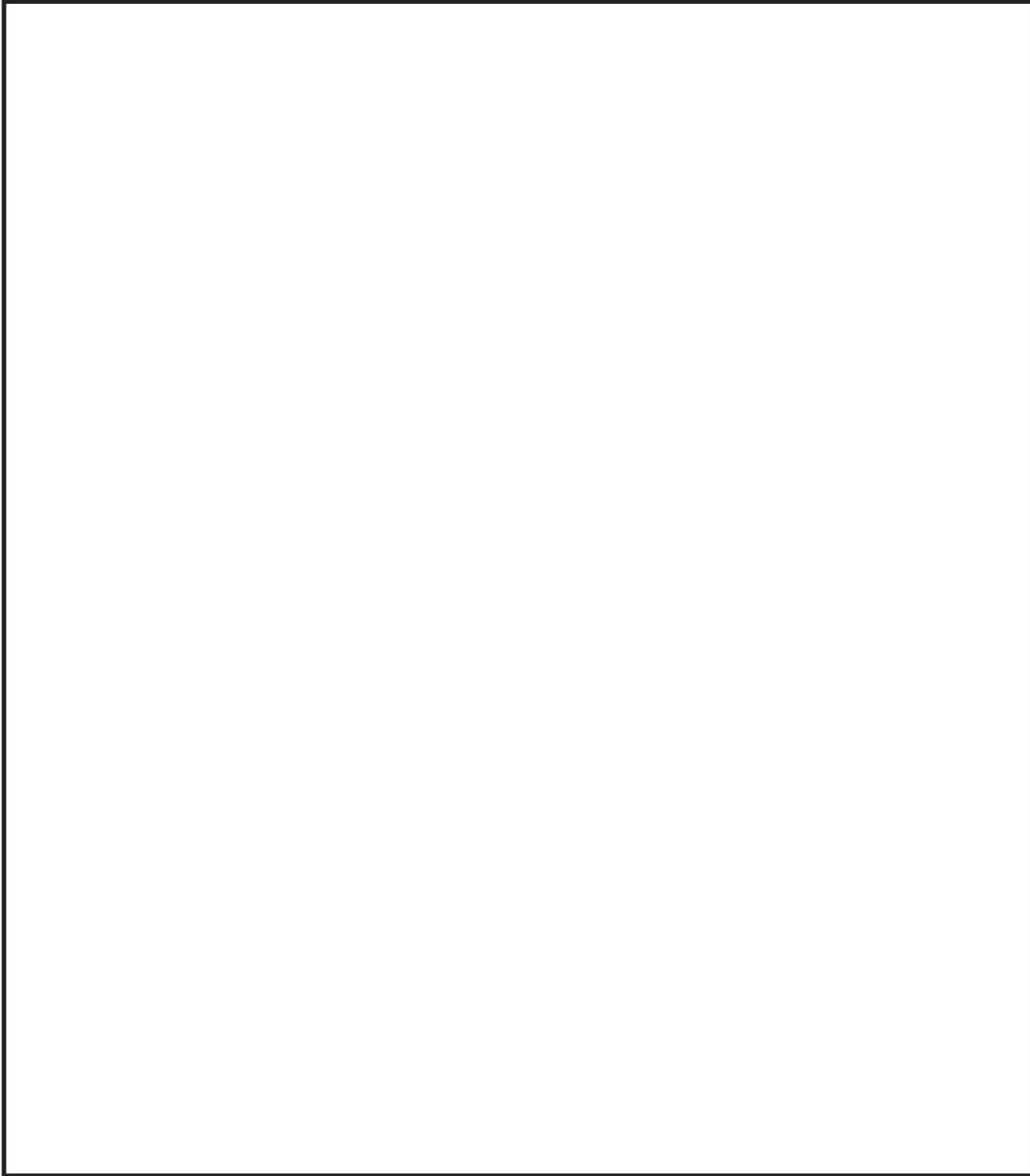
連番	系統		Tag No.	名称	評価結果			設置箇所 ※
	番号	略称			STEP 1	STEP 2	STEP 3	
108	N26	CF	SP-TB06B	復水ろ過装置出口配管 (B)	×	×	○	⑭
109	N26	CF	SP-TB06C	復水ろ過装置出口配管 (C)	×	×	○	⑭
110	N26	CF	SP-TB06D	復水ろ過装置出口配管 (D)	×	×	○	⑭
111	N26	CF	SP-TB06E	復水ろ過装置出口配管 (E)	×	×	○	⑭
112	N27	CD	SP-TB09A	復水脱塩装置出口配管 (A)	×	×	×	⑮
113	N27	CD	SP-TB09B	復水脱塩装置出口配管 (B)	×	×	×	⑮
114	N27	CD	SP-TB09C	復水脱塩装置出口配管 (C)	×	×	×	⑮
115	N27	CD	SP-TB09D	復水脱塩装置出口配管 (D)	×	×	×	⑮
116	N27	CD	SP-TB09E	復水脱塩装置出口配管 (E)	×	×	×	⑮
117	N27	CD	SP-TB09F	復水脱塩装置出口配管 (F)	×	×	×	⑮
118	N27	CD	CDin	復水脱塩装置入口配管 (酸素注入ライン)	×	×	○	⑮

○:OK ×:NG -:評価不要
 ※:添付資料-2参照



対象設備の概略図(温度計ウエル)

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。



対象設備の概略図(サンプリングノズル)

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

プラント機器への影響評価

1. 想定損傷物について

設置場所および寸法形状については以下の通りとする。

- ① 原子炉再循環系出口配管サンプリングノズル (SP-RB01)
 - ・ 原子炉再循環ポンプ出口弁下流部 (別紙1参照)
 - ・ $\phi = 19 \text{ mm}$, $L = 135 \text{ mm}$
- ② 復水ろ過装置入口配管サンプリングノズル (SP-TB04)
 - ・ 低圧復水ポンプ下流部 (別紙2参照)
 - ・ $\phi = 27.2 \text{ mm}$, $L = 294 \text{ mm}$
- ③ 復水脱塩装置出口配管 (A) ~ (F) サンプリングノズル (SP-TB09A~F)
 - ・ 復水脱塩装置出口部 (別紙2参照)
 - ・ $\phi = 20 \text{ mm}$, $L = 145 \text{ mm}$

2. 評価方法

上記想定損傷物が、別紙1, 2に示す位置から一次冷却材に流入し、原子炉内へ流入するか、また流入する可能性がある場合、プラント機器に影響を与えるかについて検討を行った。

3. 評価結果

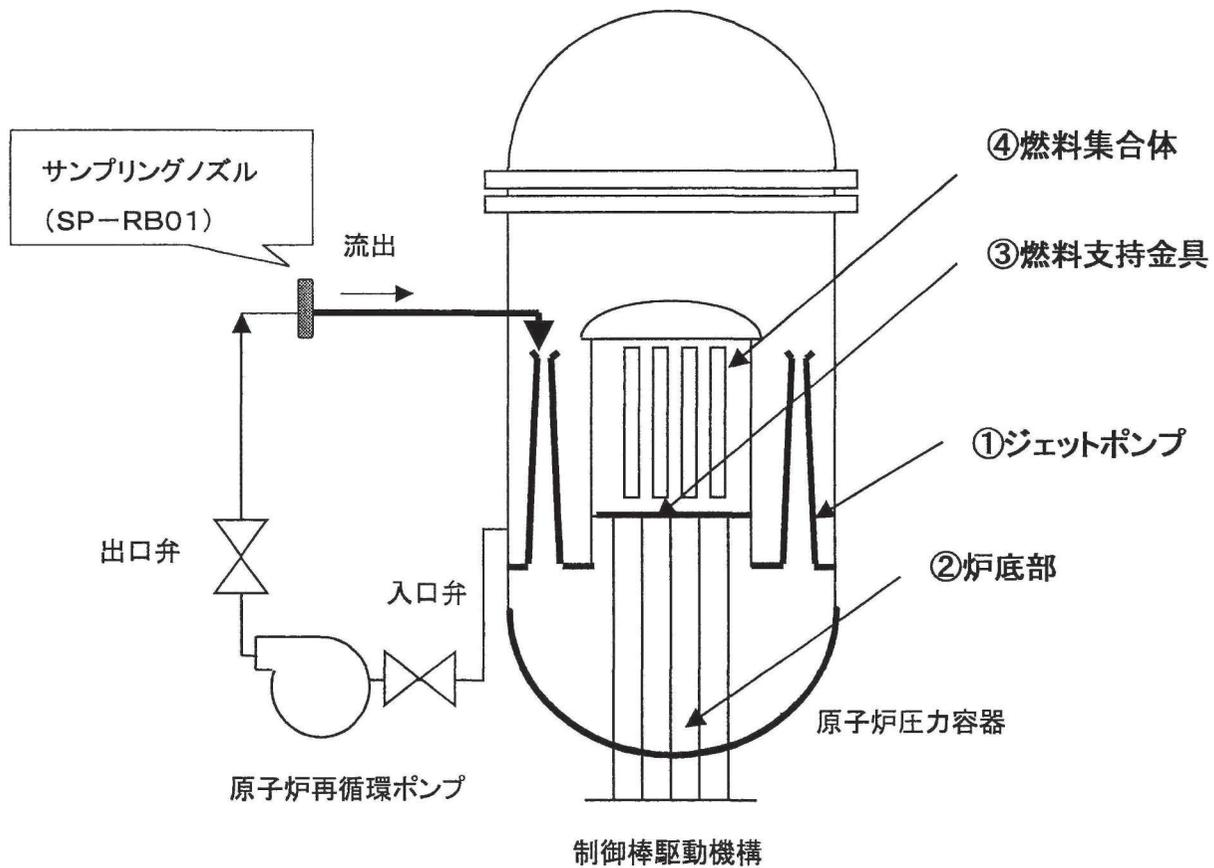
- ① SP-RB01
 - ・ 別紙1に示す通り、サンプリングノズル設置場所の下流部には弁等の機器がないため、再循環入口ノズルからジェットポンプに流入する。
 - ・ ジェットポンプの最も狭隘な部位はインレットミキサのノズル部であるが、内径が約29mmであり、損傷サンプリングノズルは通過する。(図1参照)
 - ・ ジェットポンプから流出し、炉底部に至り、上部への流れに乗り上昇すると仮定すると、燃料支持金具に到達する。燃料支持金具には、周辺部と中央部の2種類があり、周辺燃料支持金具のオリフィスの穴径は約32mmであるため、損傷サンプリングノズルは通過する。また、中央燃料支持金具については、流路で引っかかるが、損傷部の形状によっては長さが短くなることも考えられ、通過することを否定できない。(図2参照)
 - ・ 燃料支持金具を通過すると燃料の下部タイプレートに到達するが、下部タイプレートの冷却水流路の狭隘部は、ステップⅡ燃料で約16.3mm、ステップⅢ燃料(B型)で約14.3mm、またステップⅢ燃料(A型)の冷却水流路で約 $\phi 7.2 \text{ mm}$ であり、損傷サンプリングノズルの形状や寸法から、ここに捕捉されるため、燃料集合体に影響はない。(図3参照)

② SP-TB04

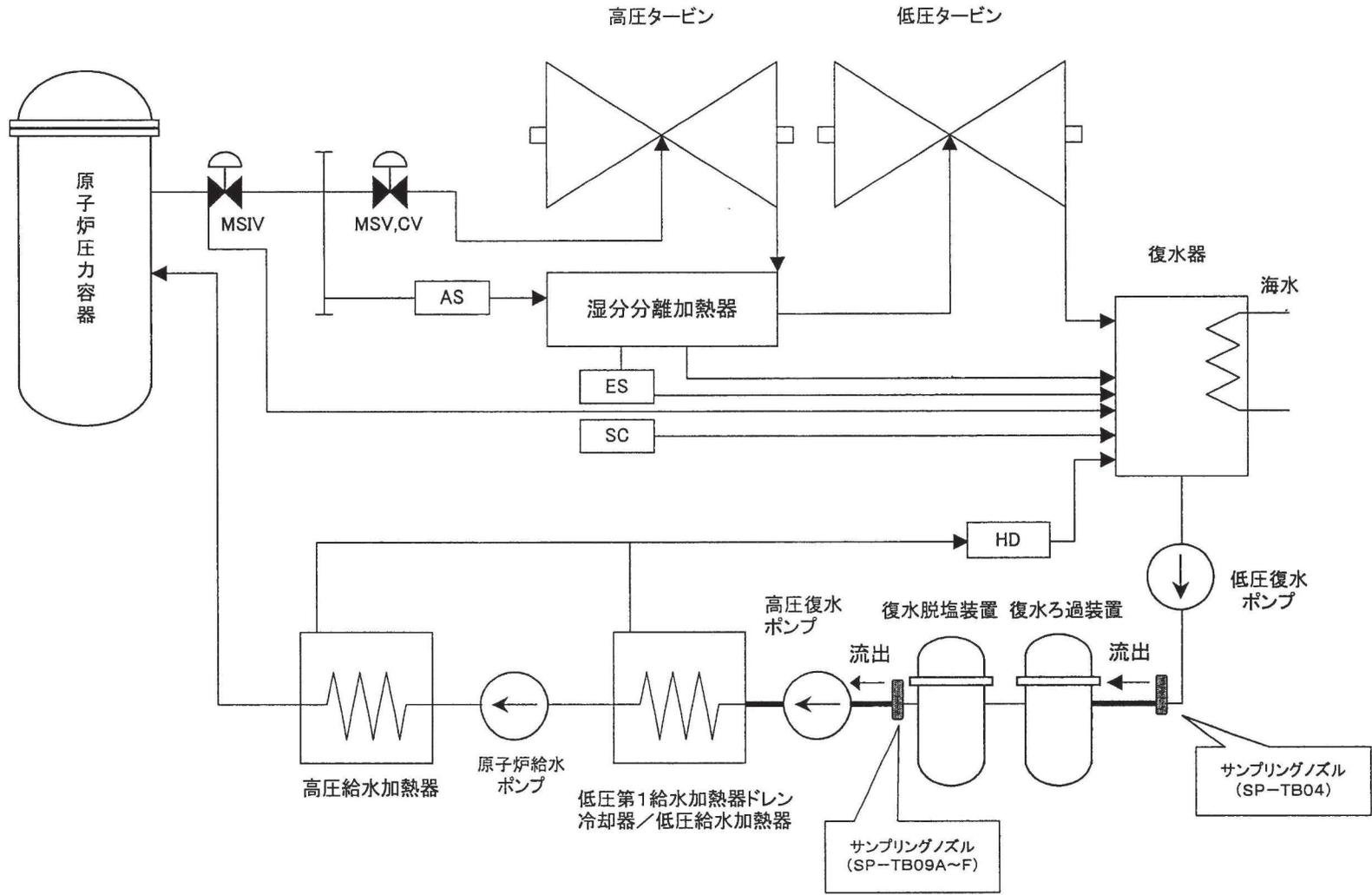
- ・ 別紙2に示す通り、サンプリングノズル設置場所の下流部に設置された復水ろ過装置の中空糸膜フィルタに捕捉されるため、原子炉に流入することはない。

③ SP-TB09A～F

- ・ 別紙2に示す通り、サンプリングノズル設置場所の下流部に設置された低圧第1給水加熱器ドレン冷却器に捕捉されるため(伝熱管外径:19.05mm(t=1mm)), 原子炉に流入することはない。
なお、その手前にある高圧復水ポンプは常用系であり、仮に運転に支障をきたした場合は予備機に切替が可能である。



原子炉再循環系出口配管サンプリングノズル想定流入, 滞留経路



サンプリングノズル想定流入, 滞留経路

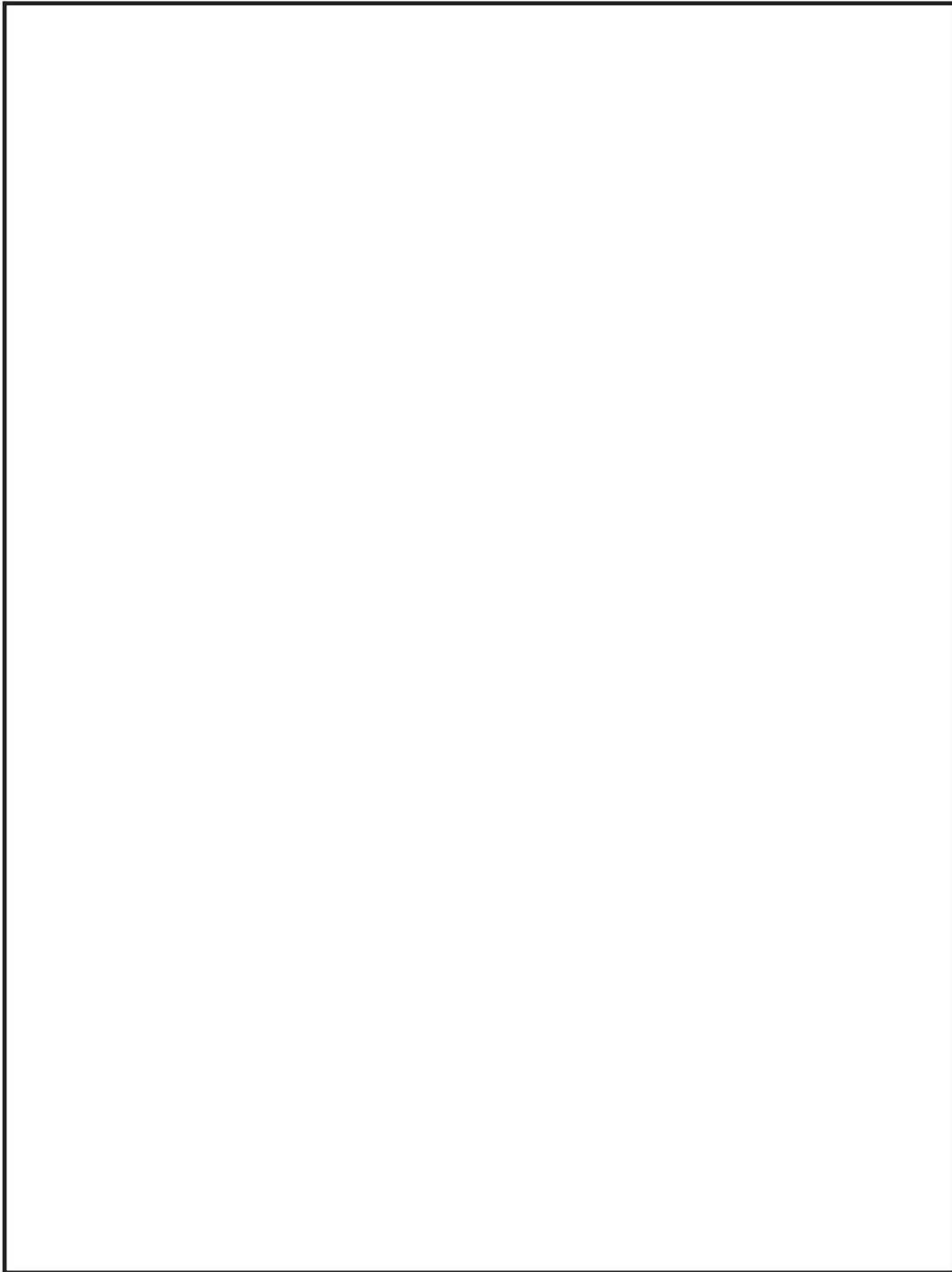


図1 ジェットポンプ

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

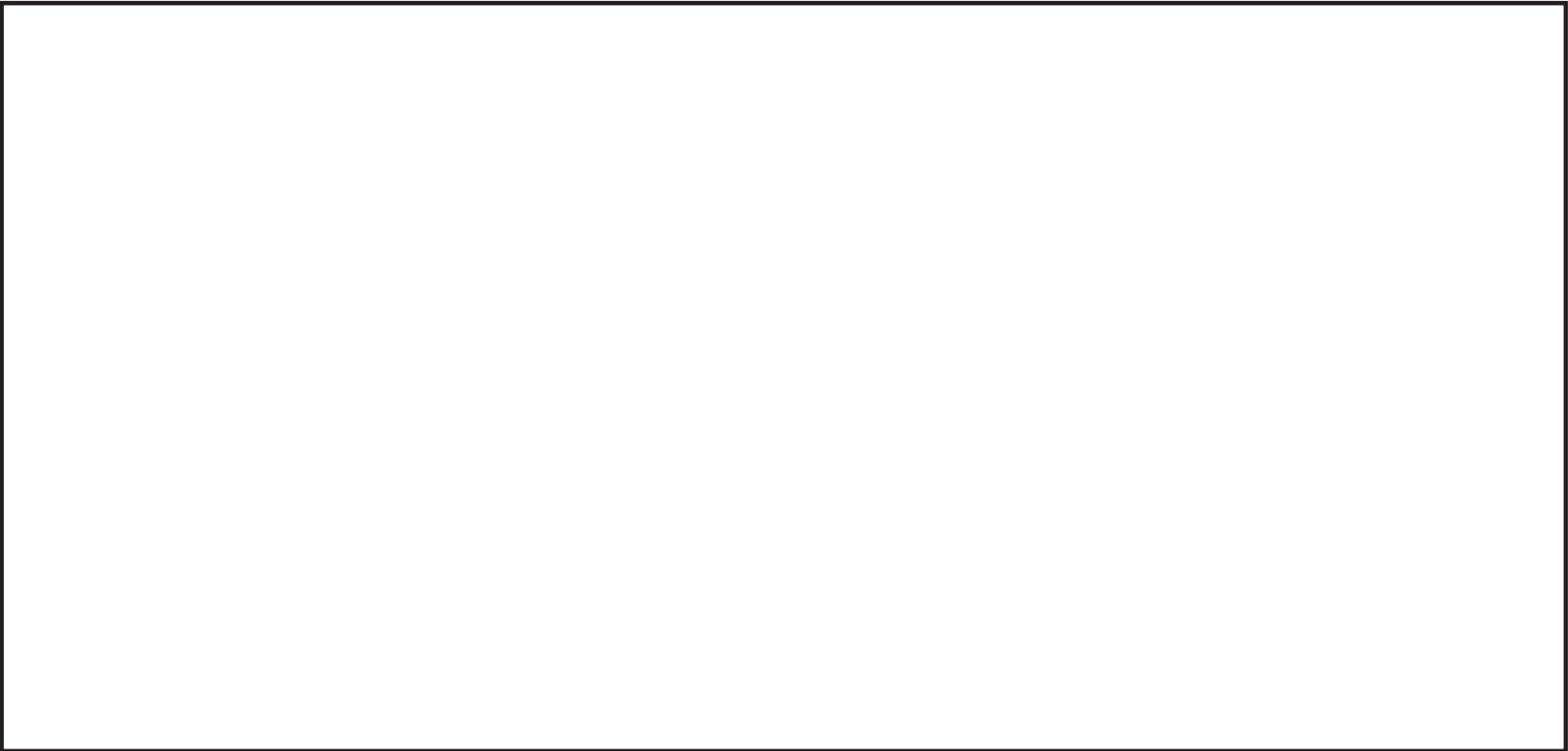


図2 燃料支持金具およびオリフィス

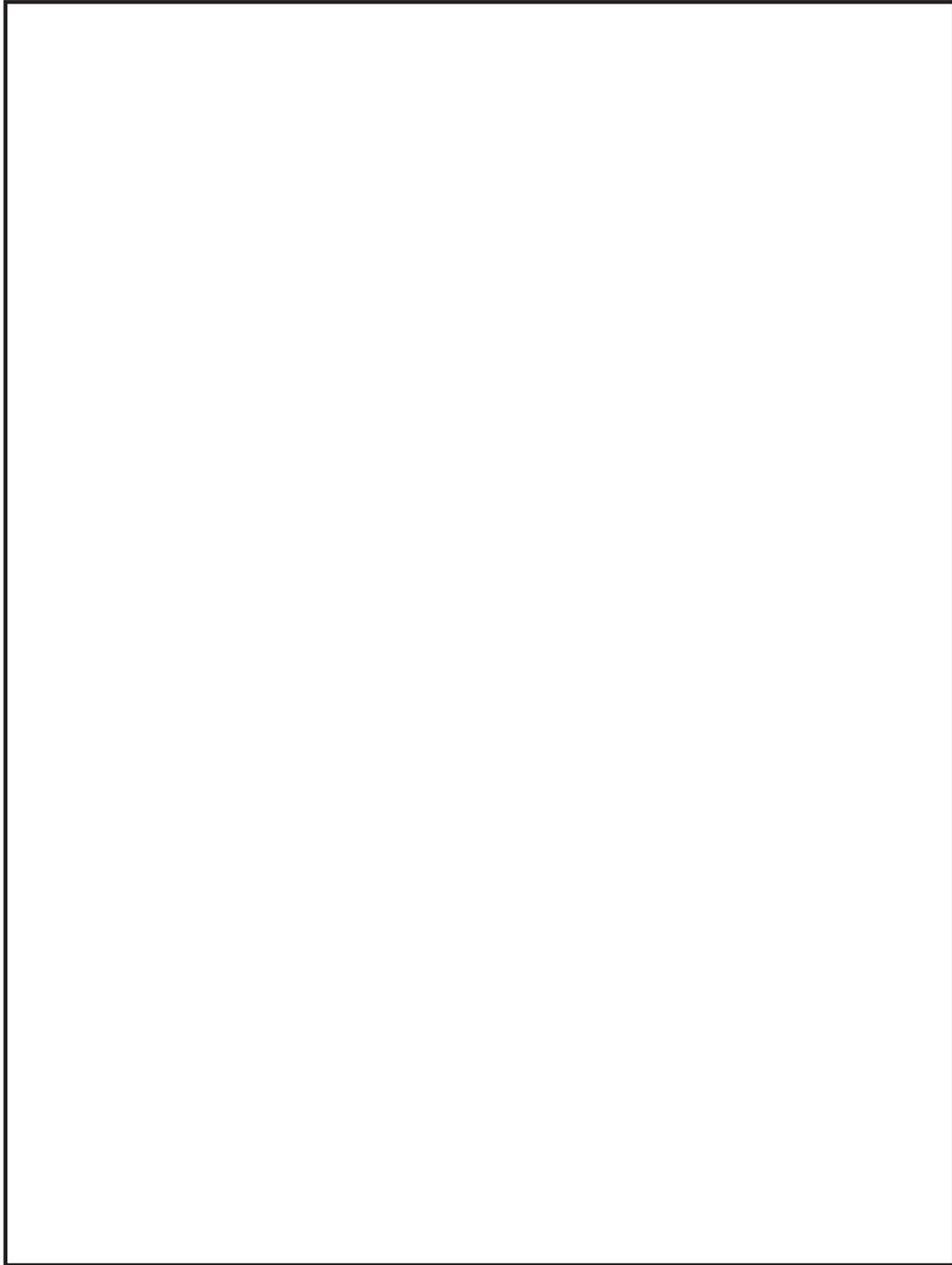


図3 下部タイプレート

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

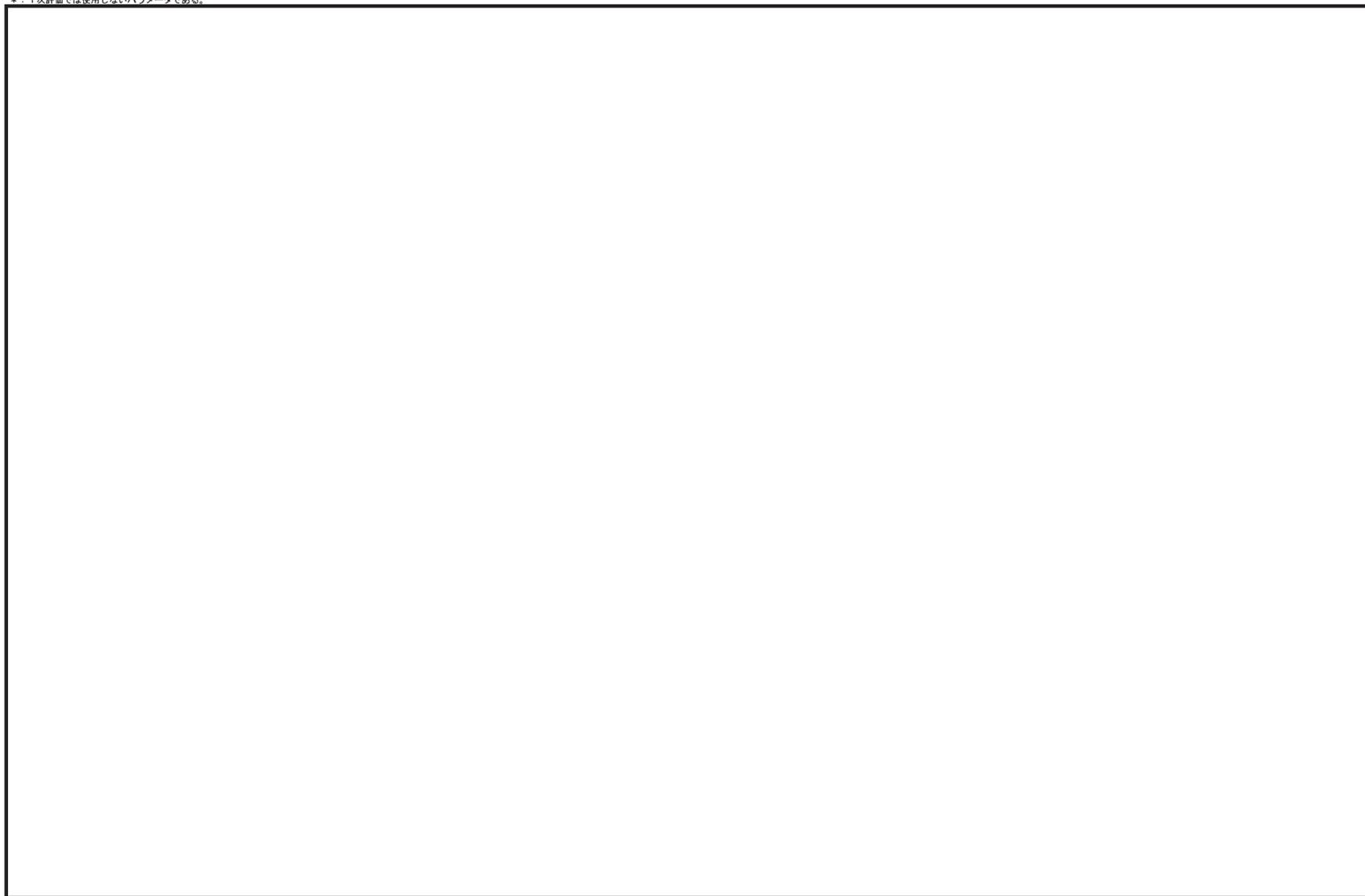
損傷の可能性が否定できない箇所の措置計画

NO	プラント	Tag No	名称	措置計画
1	O-2	B21-TE002	原子炉出口主蒸気温度	#8 定検で取替
2	O-2	B32-TE003A	原子炉再循環ポンプ(A)入口温度	#8 定検で取替
3	O-2	B32-TE003B	原子炉再循環ポンプ(B)入口温度	#8 定検で取替
4	O-2	N11-TE006A	高圧タービン第1入口温度	#8 定検で取替
5	O-2	N11-TE006B	高圧タービン第2入口温度	#8 定検で取替
6	O-2	N11-TE006C	高圧タービン第3入口温度	#8 定検で取替
7	O-2	N11-TE006D	高圧タービン第4入口温度	#8 定検で取替
8	O-2	N36-TE033B	MSH 第1段加熱器(B)加熱蒸気温度	#8 定検で取替
9	O-2	SP-RB01	原子炉再循環系出口配管	#8 定検で取替
10	O-2	SP-TB04	復水ろ過装置入口配管	#8 定検で取替
11	O-2	SP-TB09A	復水脱塩装置出口配管 (A)	#8 定検で取替
12	O-2	SP-TB09B	復水脱塩装置出口配管 (B)	#8 定検で取替
13	O-2	SP-TB09C	復水脱塩装置出口配管 (C)	#8 定検で取替
14	O-2	SP-TB09D	復水脱塩装置出口配管 (D)	#8 定検で取替
15	O-2	SP-TB09E	復水脱塩装置出口配管 (E)	#8 定検で取替
16	O-2	SP-TB09F	復水脱塩装置出口配管 (F)	#8 定検で取替

配管内円柱状構造物の流力振動評価データ

O-2 温度計ウェル STEP1

* : 1次評価では使用しないパラメータである。



枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

配管内円柱状構造物の流力振動評価データ

0-2 温度計ウエル STEP1

*：1次評価では使用しないパラメータである。

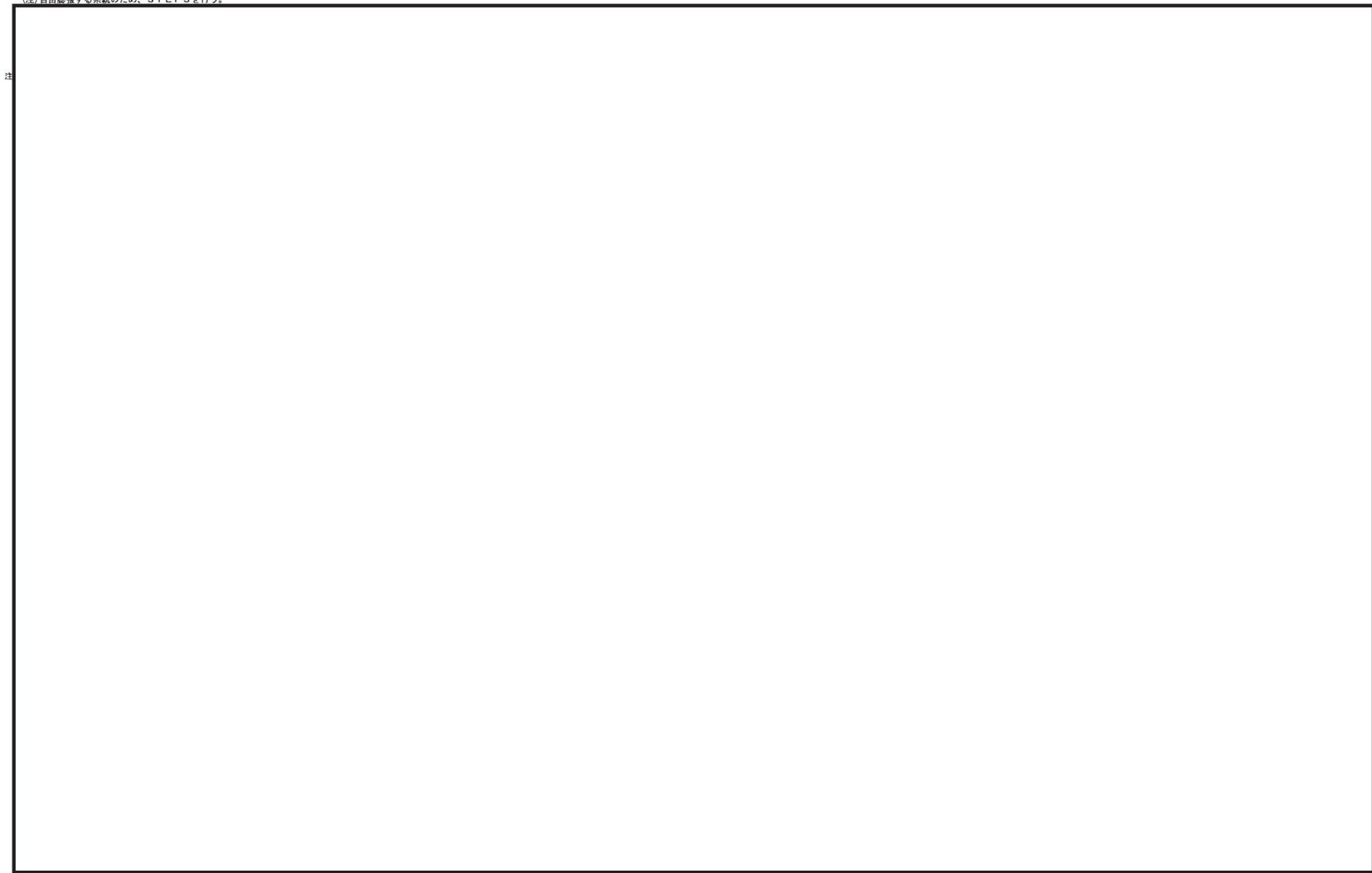


柱囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

配管内円柱状構造物の流力振動評価データ

0-2 温度計ウェル STEP2

(注)自由膨張する系統のため、STEP3を行う。



注

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

配管内円柱状構造物の流力振動評価データ

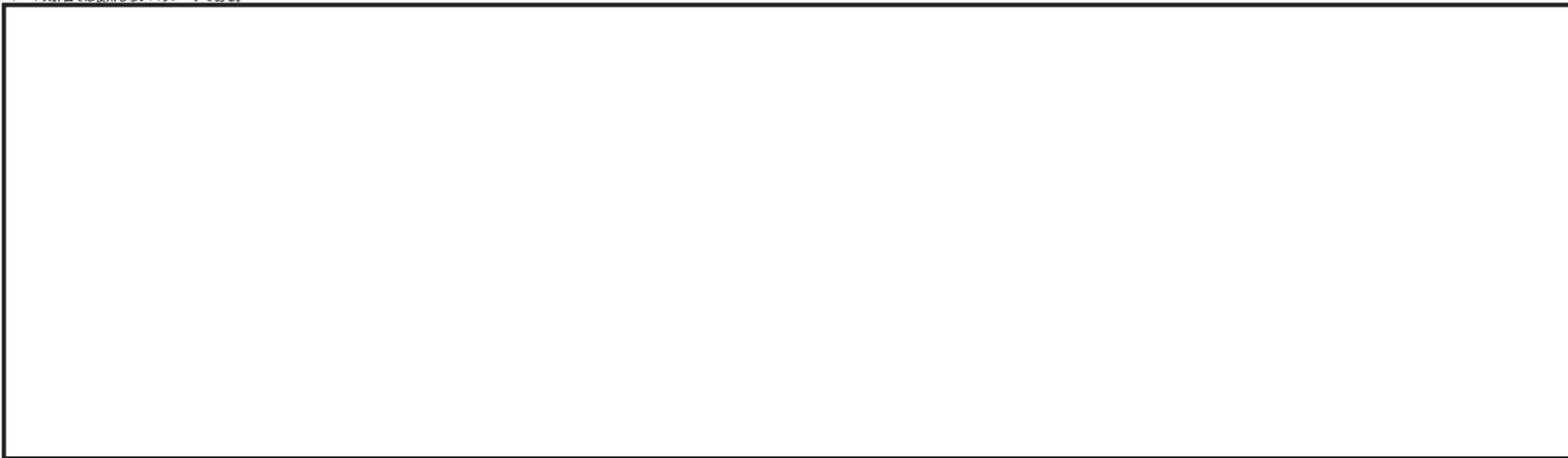
0-2 温度計ウェル STEP3



枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

配管内円柱状構造物の流力振動評価データ

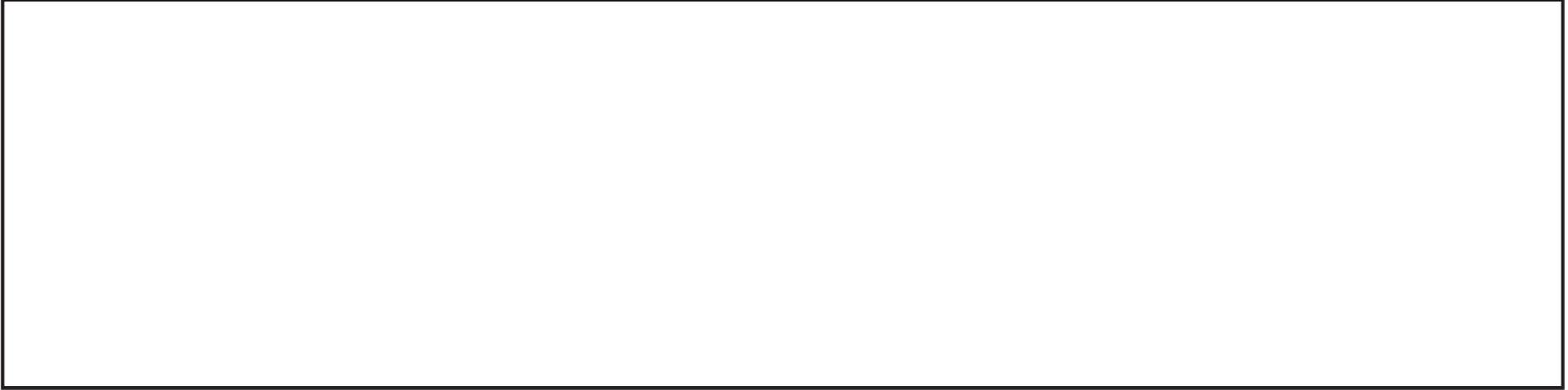
O-2：サンプリングノズル（STEP1評価）
*：1次評価では使用しないパラメータである。



枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

配管内円柱状構造物の流力振動評価データ

0-2: サンプリングノズル (STEP2評価)



枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

配管内円柱状構造物の流力振動評価データ

O-2 : サンプルングノズル (STEP3評価)



枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

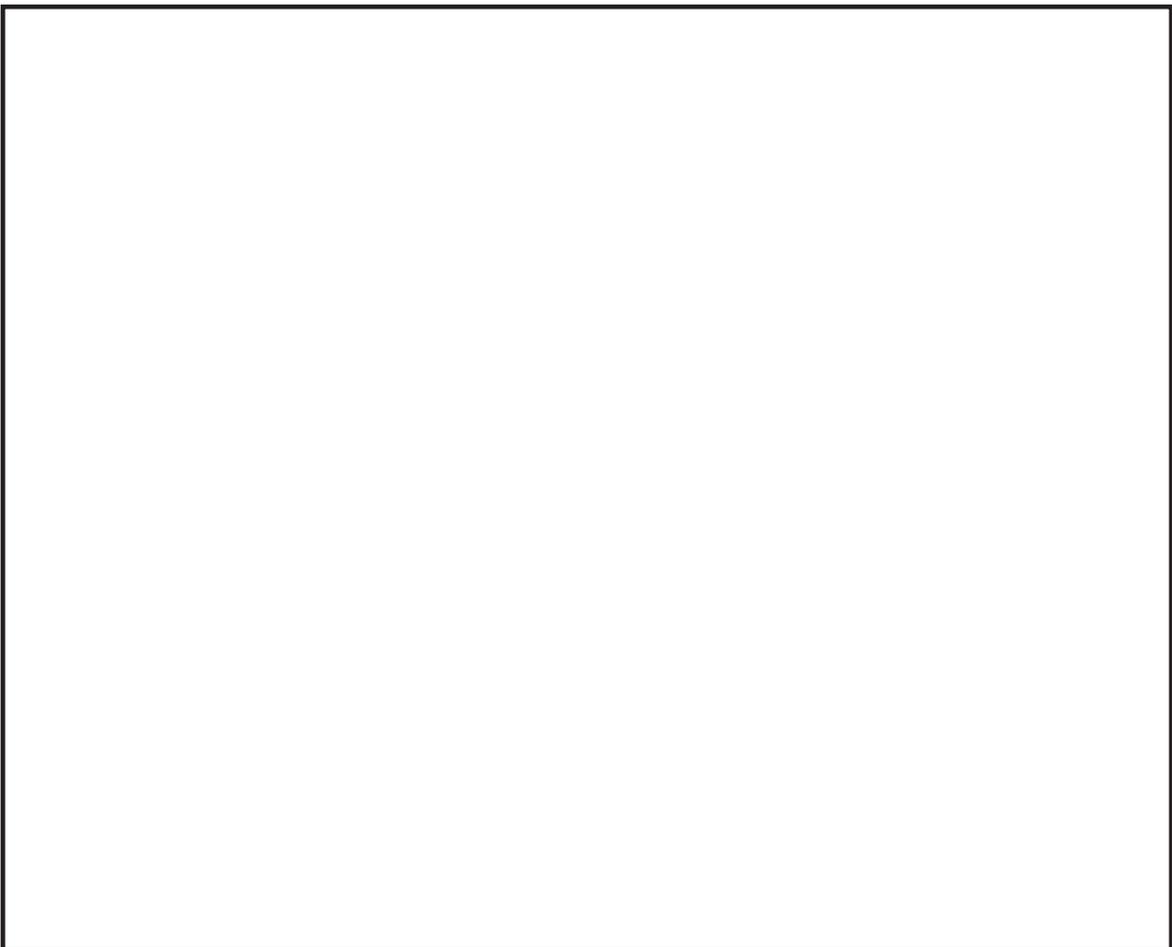
女川2号機 配管内円柱状構造物健全性評価 ステップ③対象箇所アイソメ図一覧表

NO.	プラント	系統	T A G. NO.	計測点名称	アイソメ図 シートNo.
1	0-2	NB	B21-TE002	原子炉出口主蒸気温度	1
2	0-2	NB	B21-TE003	主蒸気ドレンライン温度	19
3	0-2	PLR	B32-TE002A	原子炉再循環ポンプ(A)入口温度	2
4	0-2	PLR	B32-TE002B	原子炉再循環ポンプ(B)入口温度	3
5	0-2	PLR	B32-TE003A	原子炉再循環ポンプ(A)入口温度	2
6	0-2	PLR	B32-TE003B	原子炉再循環ポンプ(B)入口温度	3
7	0-2	RHR	E11-TE007A	RHR熱交換器(A)出口温度	4
8	0-2	RHR	E11-TE007B	RHR熱交換器(B)出口温度	5
9	0-2	RHR	E11-TE010A	RHR熱交換器(A)入口温度	6
10	0-2	RHR	E11-TE010B	RHR熱交換器(B)入口温度	7
11	0-2	MS	N11-TE006A	高圧タービン第1入口温度	1
12	0-2	MS	N11-TE006B	高圧タービン第2入口温度	1
13	0-2	MS	N11-TE006C	高圧タービン第3入口温度	1
14	0-2	MS	N11-TE006D	高圧タービン第4入口温度	1
15	0-2	ES	N36-TE033A	MSH第1段加熱器(A)加熱蒸気温度	8
16	0-2	ES	N36-TE033B	MSH第1段加熱器(B)加熱蒸気温度	9
17	0-2	PLR	SP-RB01	原子炉再循環系出口配管	10
18	0-2	FDW	SP-TB13	高圧第2給水加熱器出口配管	11
19	0-2	FDW	SP-TB14	高圧第2給水加熱器出口配管	11
20	0-2	C	SP-TB04	復水ろ過装置入口配管	12
21	0-2	C	SP-TB07	復水ろ過装置出口配管	13
22	0-2	C	SP-TB10	復水脱塩装置出口配管	14
23	0-2	CF	SP-TB06A	復水ろ過装置出口配管(A)	15
24	0-2	CF	SP-TB06B	復水ろ過装置出口配管(B)	15
25	0-2	CF	SP-TB06C	復水ろ過装置出口配管(C)	15
26	0-2	CF	SP-TB06D	復水ろ過装置出口配管(D)	16
27	0-2	CF	SP-TB06E	復水ろ過装置出口配管(E)	16
28	0-2	CD	SP-TB09A	復水脱塩装置出口配管(A)	17
29	0-2	CD	SP-TB09B	復水脱塩装置出口配管(B)	18
30	0-2	CD	SP-TB09C	復水脱塩装置出口配管(C)	17
31	0-2	CD	SP-TB09D	復水脱塩装置出口配管(D)	18
32	0-2	CD	SP-TB09E	復水脱塩装置出口配管(E)	17
33	0-2	CD	SP-TB09F	復水脱塩装置出口配管(F)	18
34	0-2	CD	CD in	復水脱塩装置入口配管(酸素注入ライン)	13

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

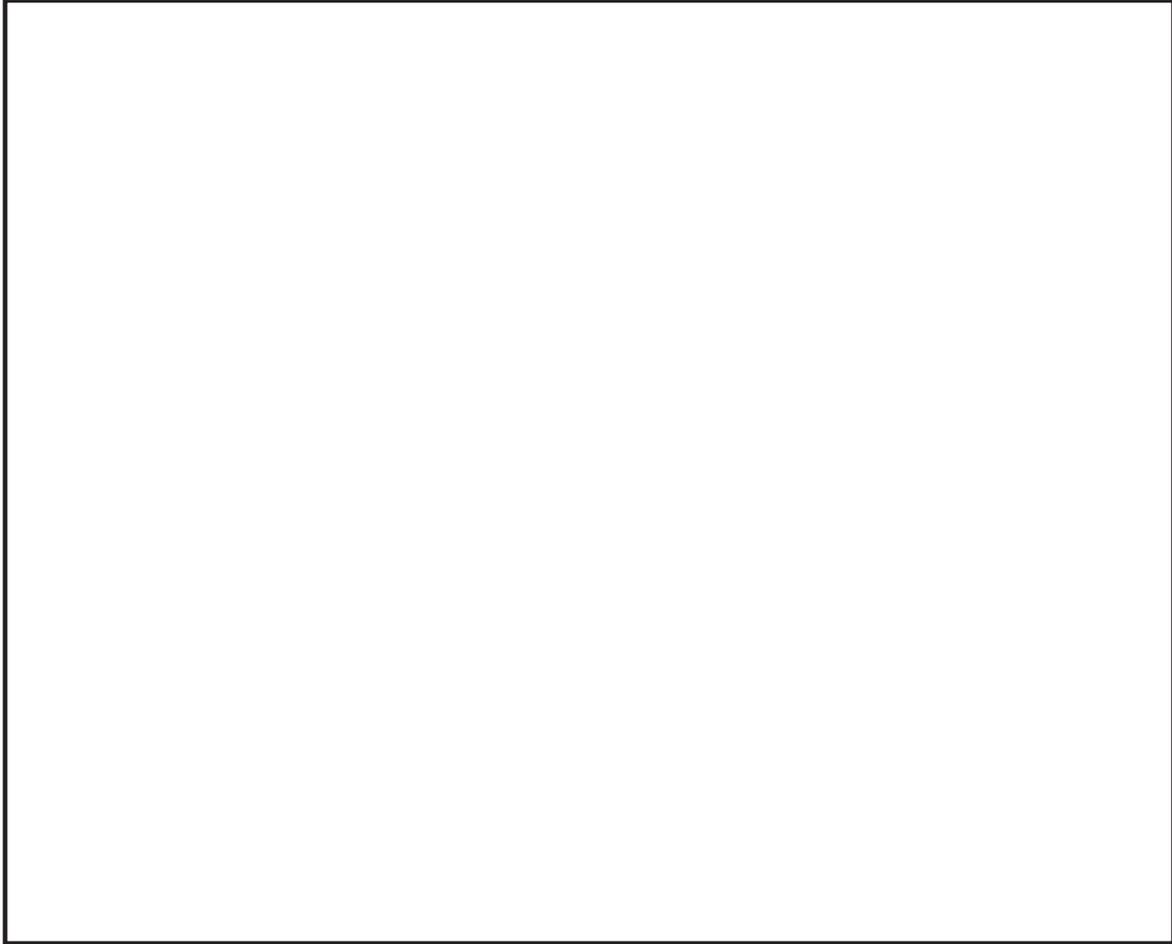
プラント	系統	Tag No.	計測点名称
□-2	NB	B21-TE002	原子炉出口主蒸気温度
□-2	MS	N11-TE006A	高圧タービン第1入口温度
□-2	MS	N11-TE006B	高圧タービン第2入口温度
□-2	MS	N11-TE006C	高圧タービン第3入口温度
□-2	MS	N11-TE006D	高圧タービン第4入口温度

プラント	系統	Tag No.	計測点名称
O-2	PLR	B32-TE002A	原子炉再循環ポンプ(A)入口温度
O-2	PLR	B32-TE003A	原子炉再循環ポンプ(A)入口温度



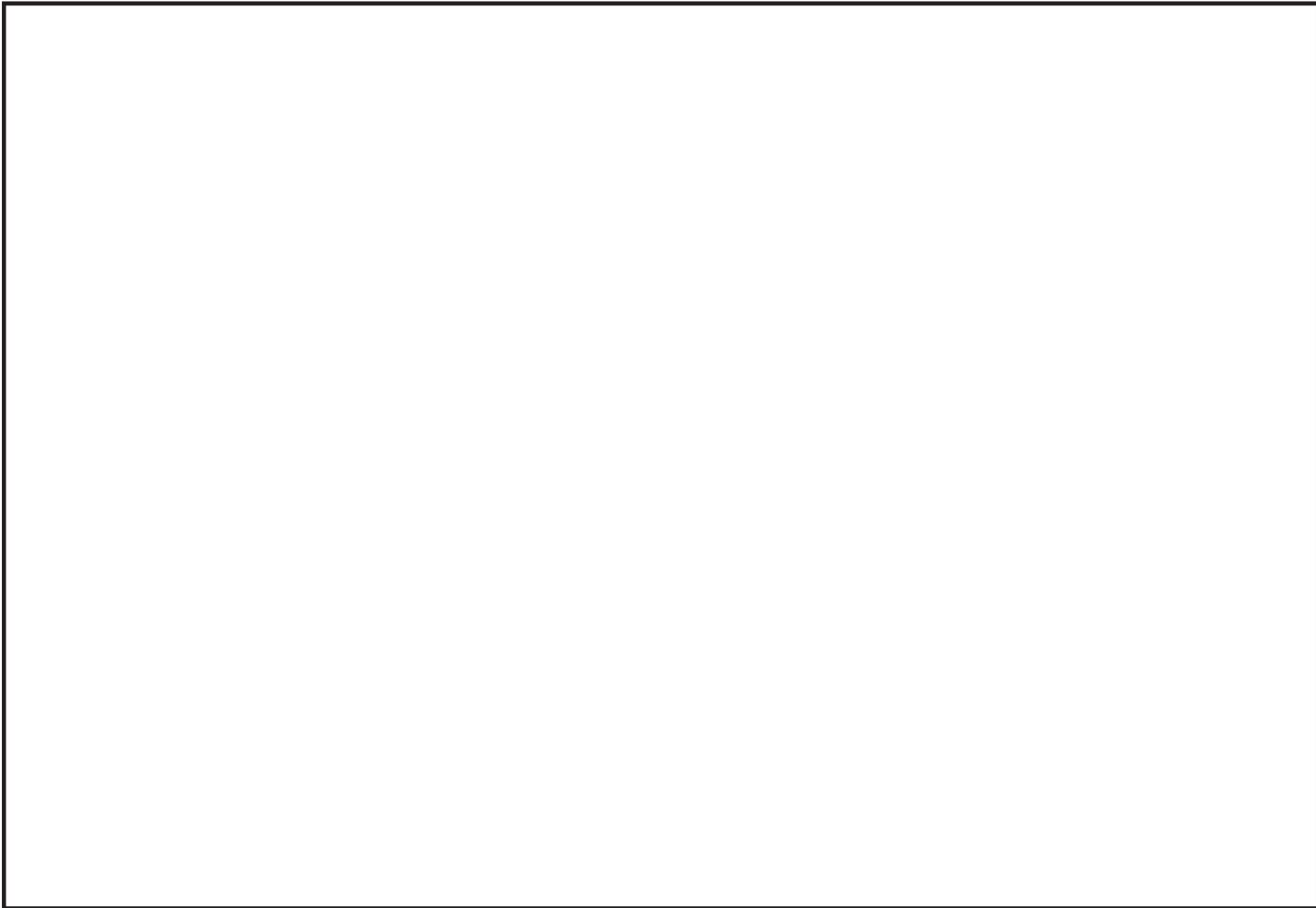
枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

プラント	系統	Tag No.	計測点名称
0-2	PLR	B32-TE002B	原子炉再循環ポンプ(B)入口温度
0-2	PLR	B32-TE003B	原子炉再循環ポンプ(B)入口温度



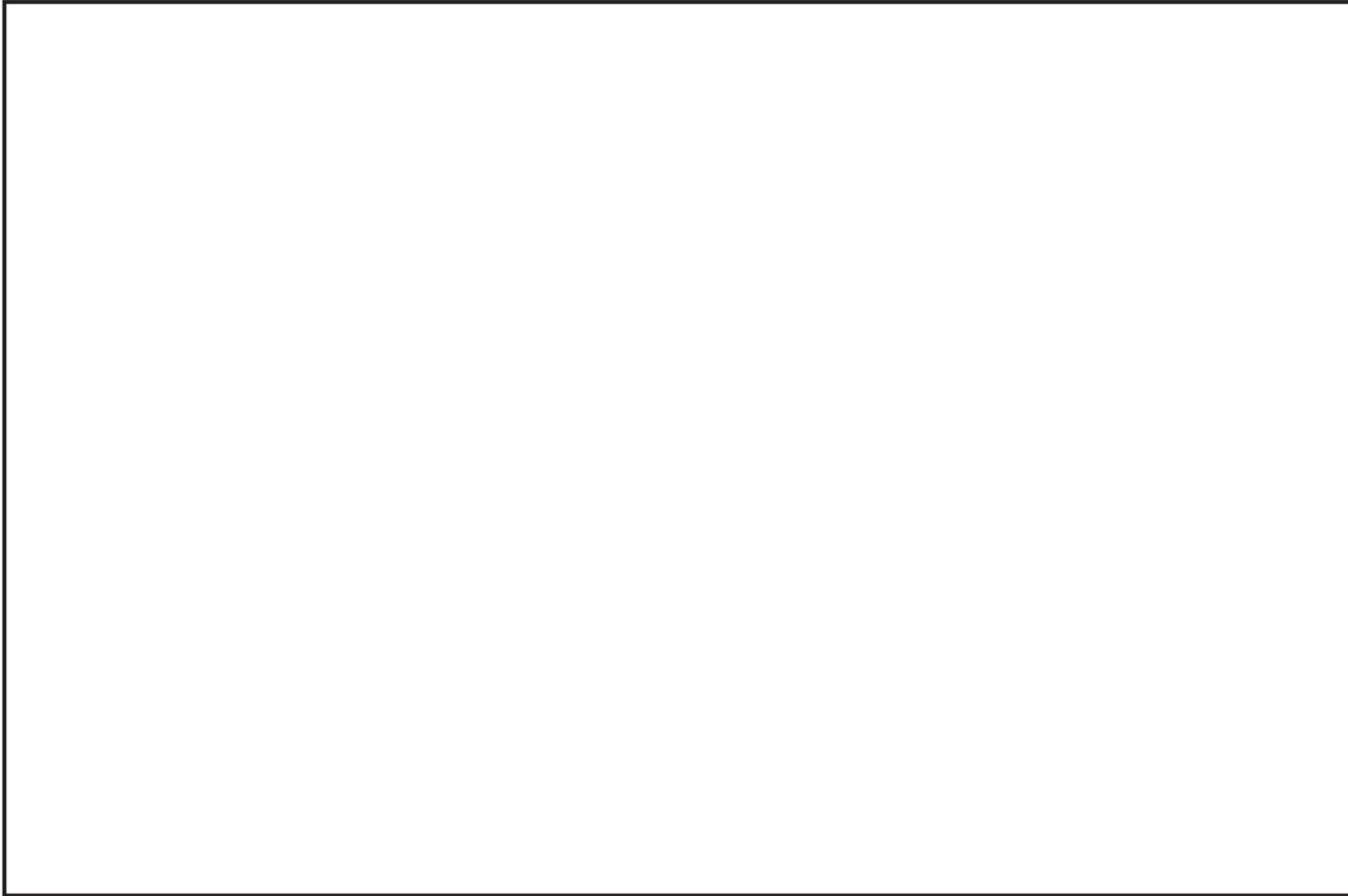
枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

プラント	系統	Tag No.	計測点名称
O-2	RHR	E11-TE007A	RHR熱交換器(A)出口温度



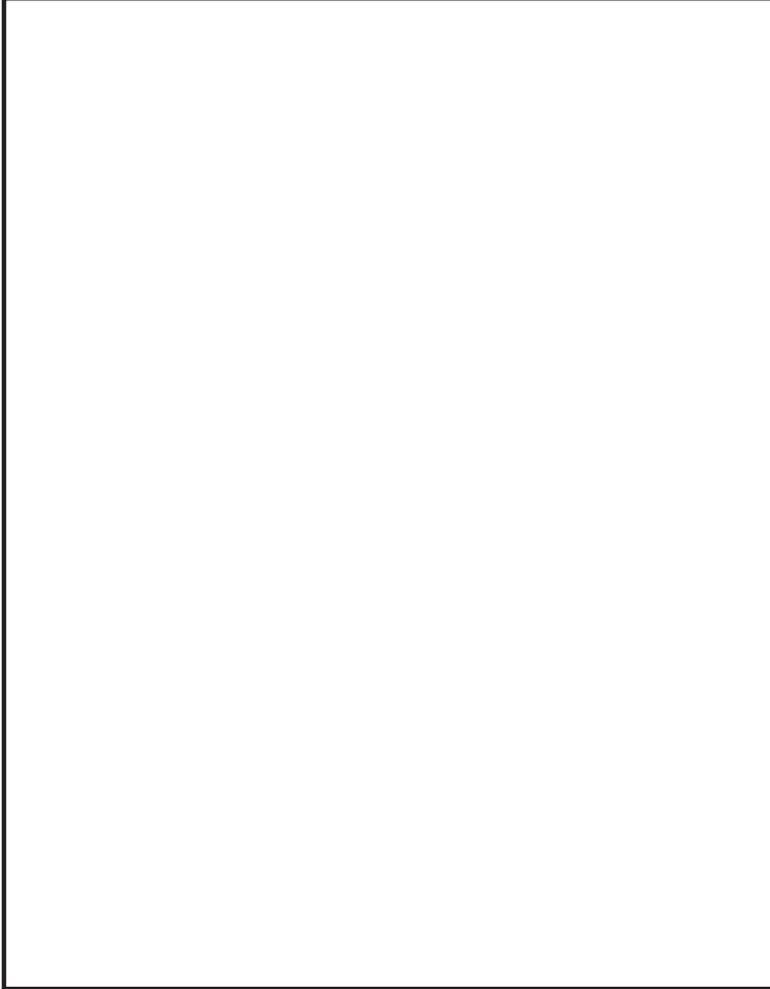
枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

プラント	系統	Tag No.	計測点名称
O-2	RHR	E11-TE007B	RHR熱交換器(B)出口温度



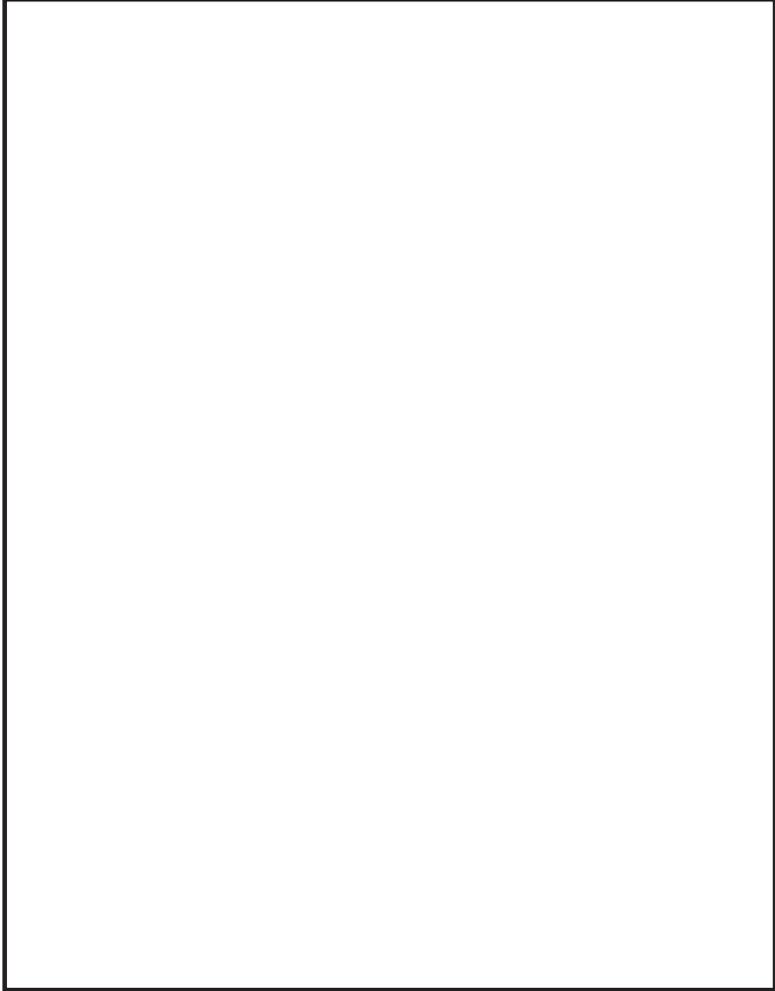
枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

プラント	系統	Tag No.	計測点名称
O-2	RHR	E1-TE010A	RHR熱交換器(A)入口温度



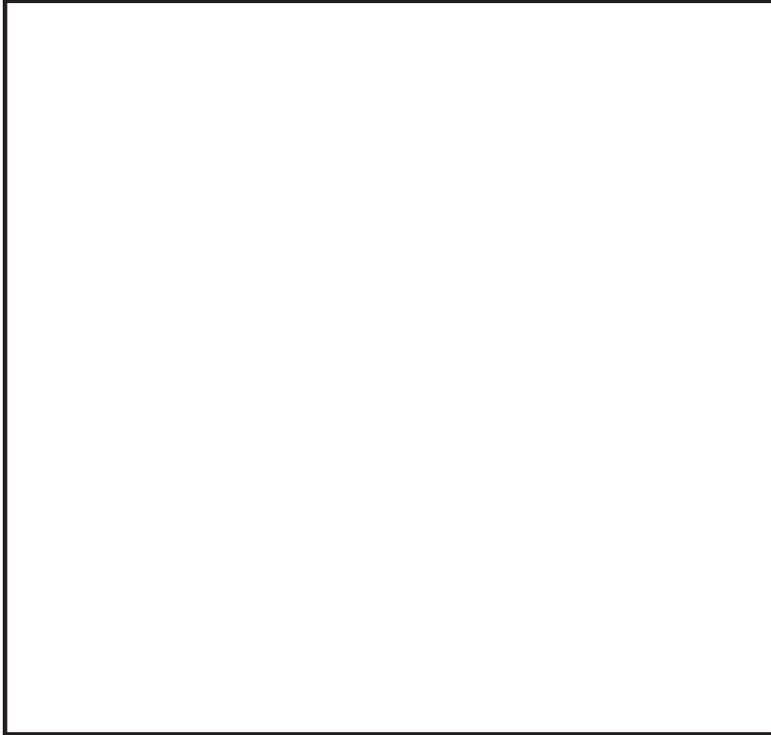
枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

プラント	系統	Tag No.	計測点名称
O-2	RHR	E11-TE010B	RHR熱交換器(E)入口温度



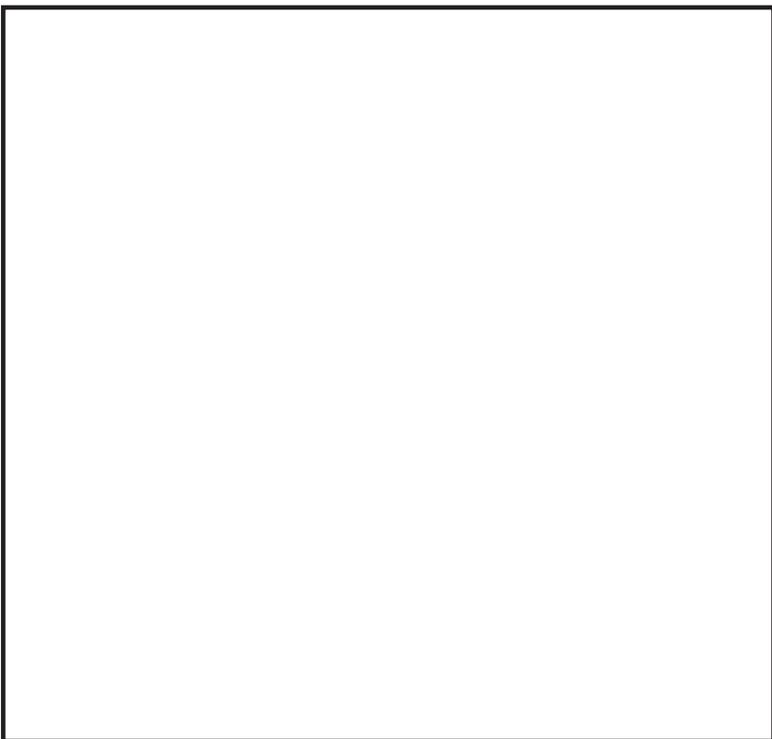
枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

プラント	系統	Tag No.	計測点名称
□-2	ES	N36-TE033A	MSH第1段加熱器(A)加熱蒸気温度



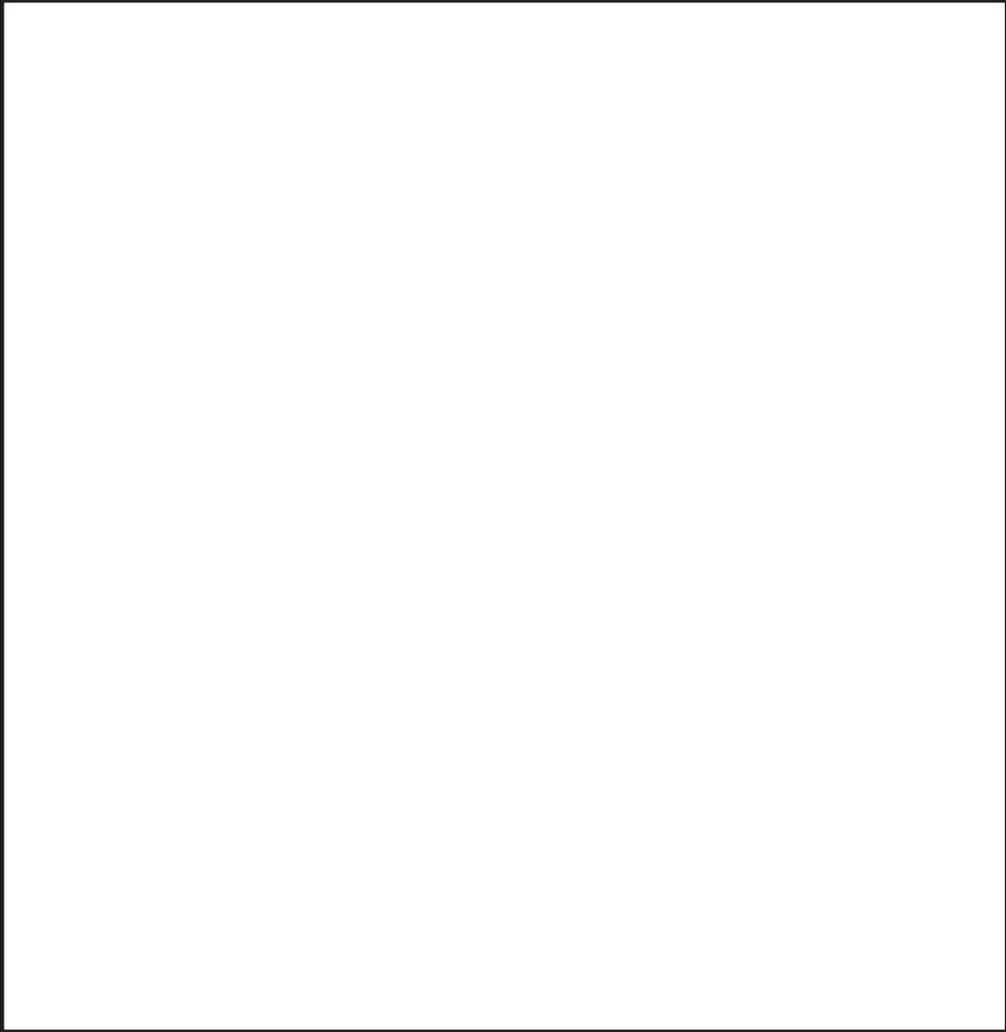
枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

プラント	系統	Tag No.	計測点名称
□-2	ES	N36-TE033B	MSH第1段加熱器(B)加熱蒸気温度



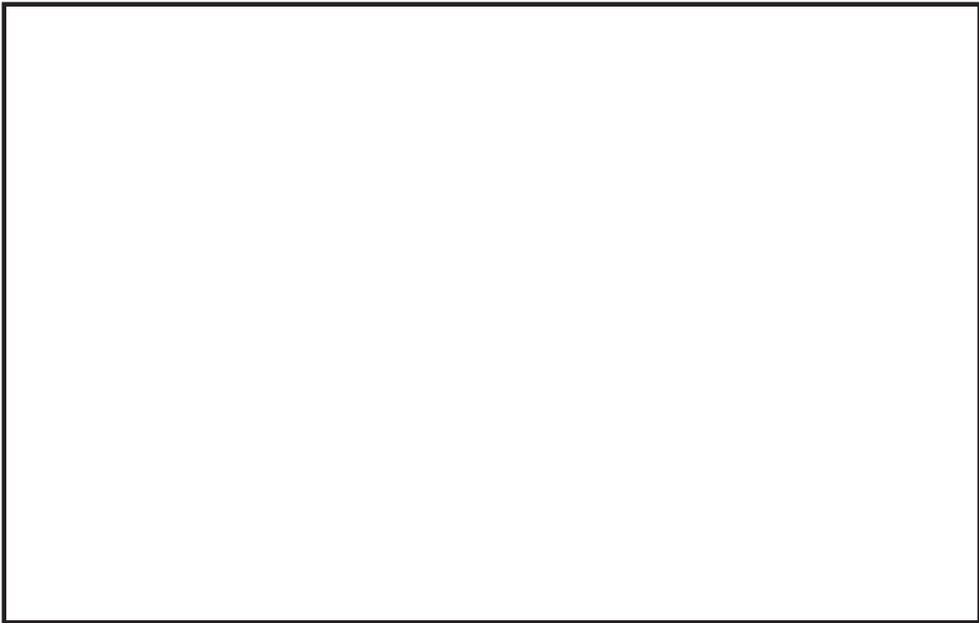
中囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

プラント	系統	Tag No.	計測点名称
O-2	PLR	SP-RB01	原子炉再循環系出口配管



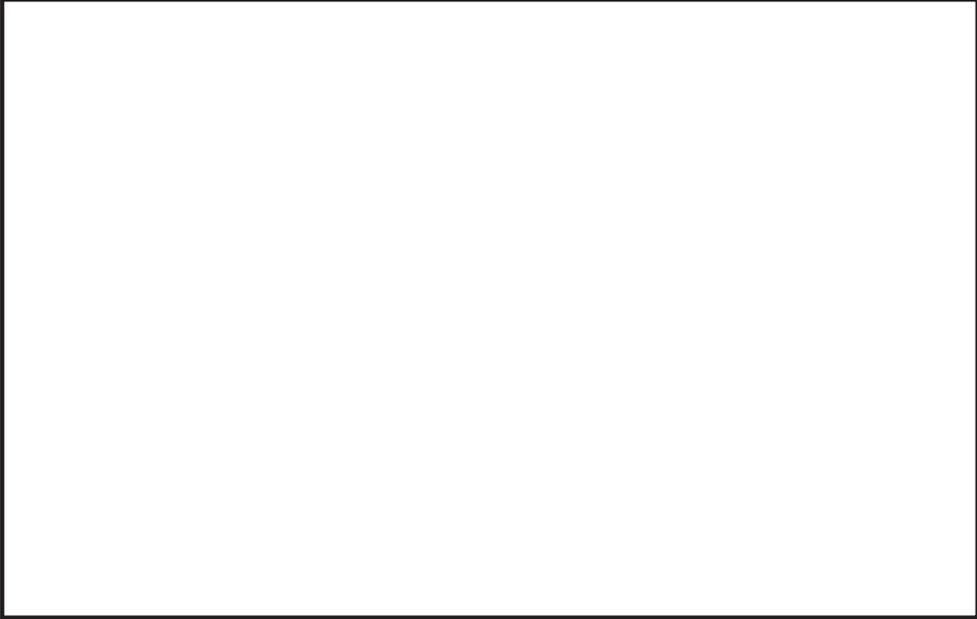
枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

プラント	系統	Tag No.	計測点名称
0-2	FDW	SP-TB13	高圧第2給水加熱器出口配管
0-2	FDW	SP-TB14	高圧第2給水加熱器出口配管

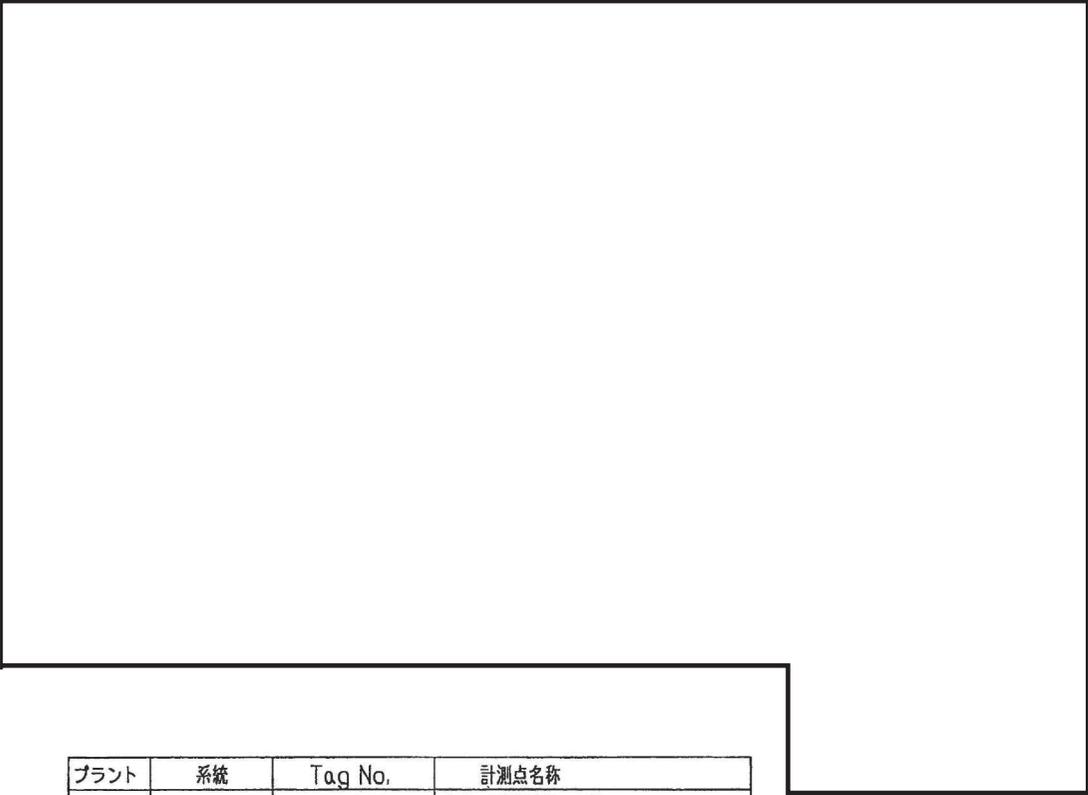


枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

プラント	系統	Tag No.	計測点名称
0-2	C	SP-TB04	復水器過装置入口配管



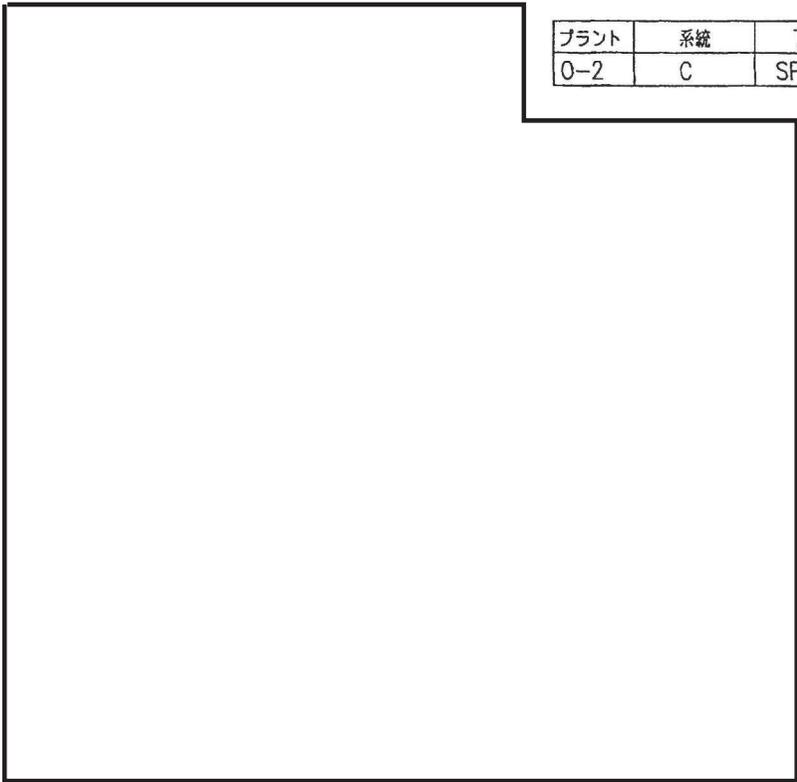
枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。



プラント	系統	Tag No.	計測点名称
□-2	C	SP-TB07	復水ろ過装置出口配管
□-2	CD	CDin	復水脱塩装置入口配管(酸素注入ライン)

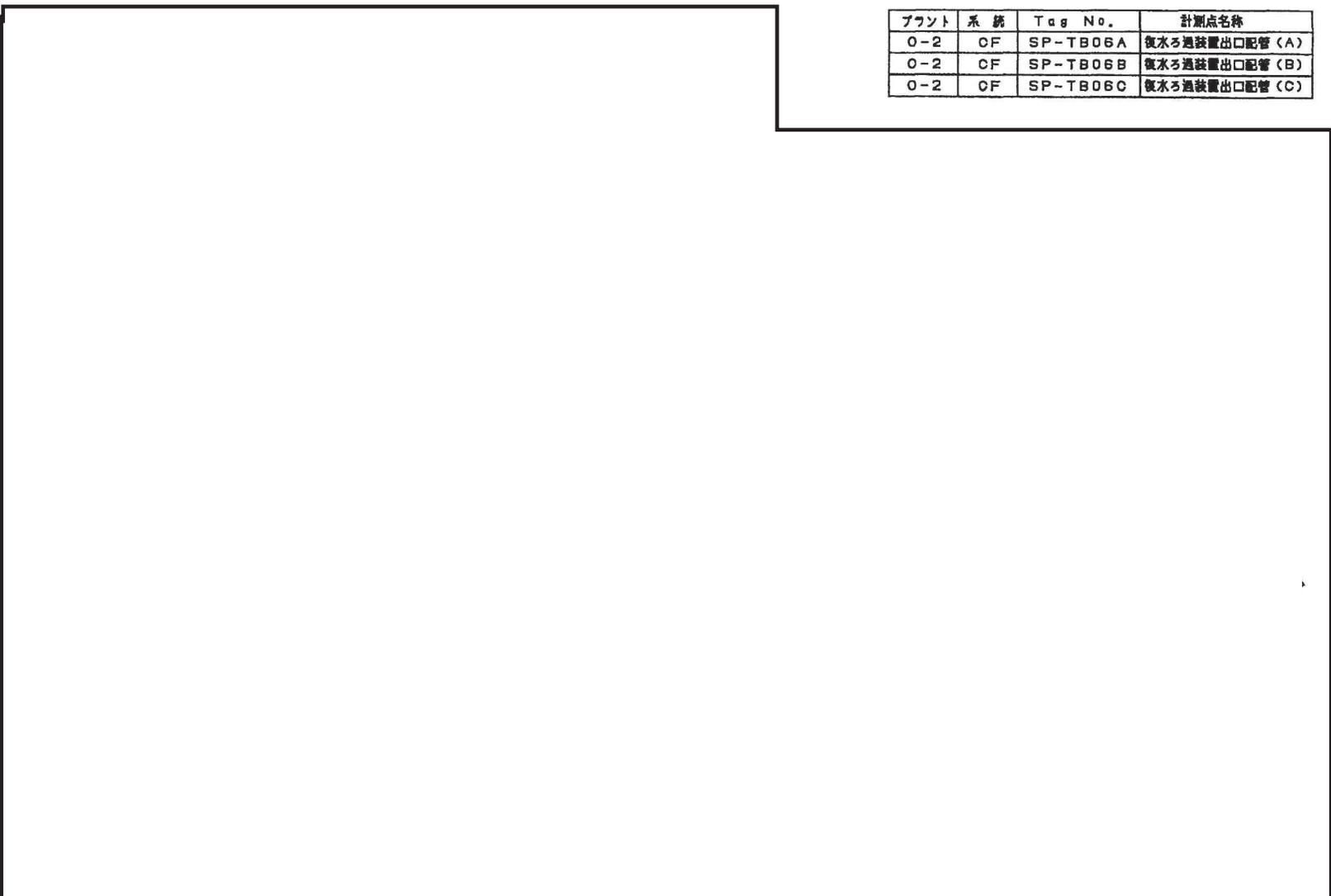
枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

プラント	系統	Tag No.	計測点名称
0-2	C	SP-TB10	復水脱塩装置出口配管



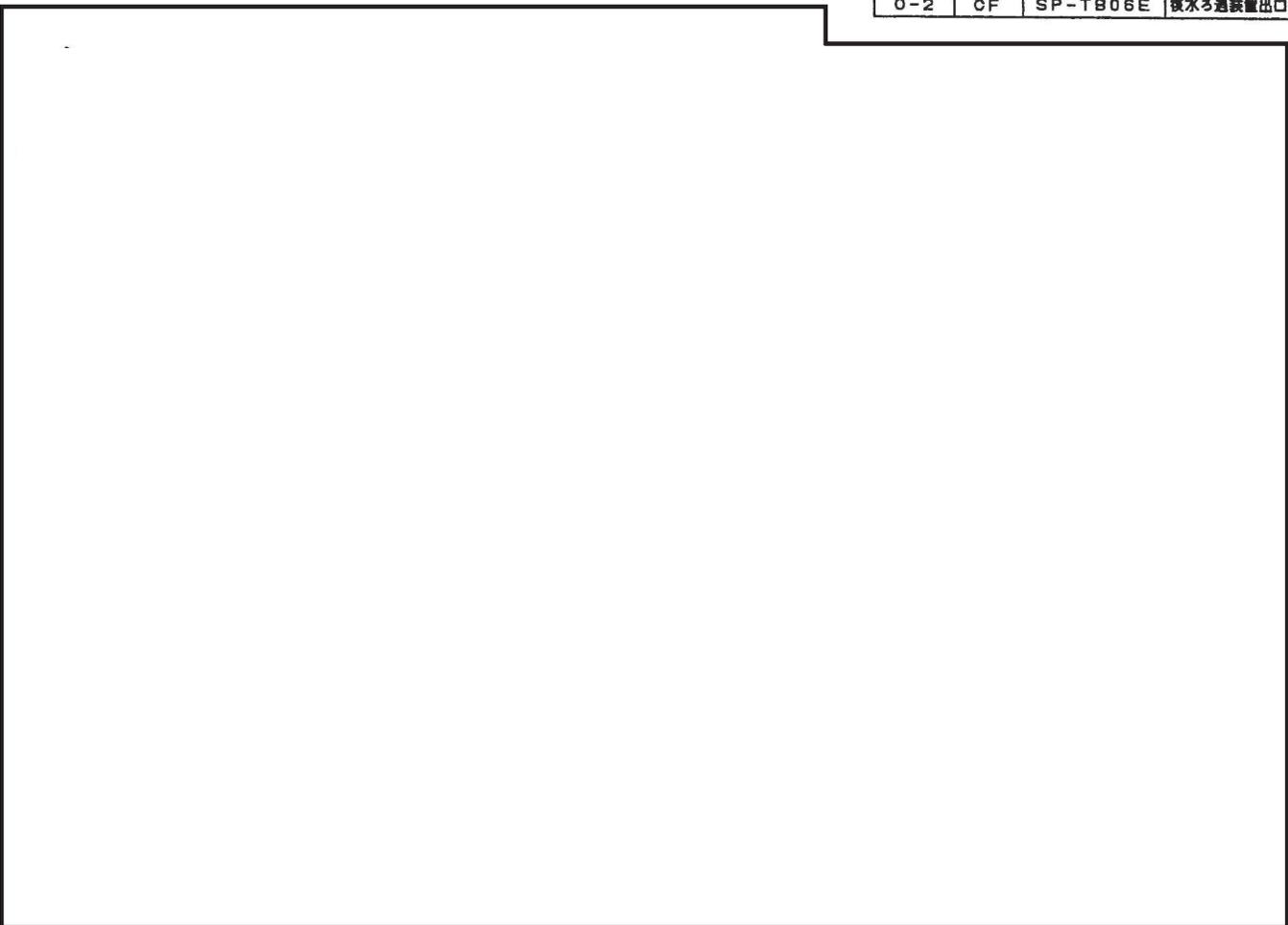
枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

プラント	系 統	Tag No.	計測点名称
0-2	CF	SP-TB06A	復水器過装置出口配管 (A)
0-2	CF	SP-TB06B	復水器過装置出口配管 (B)
0-2	CF	SP-TB06C	復水器過装置出口配管 (C)



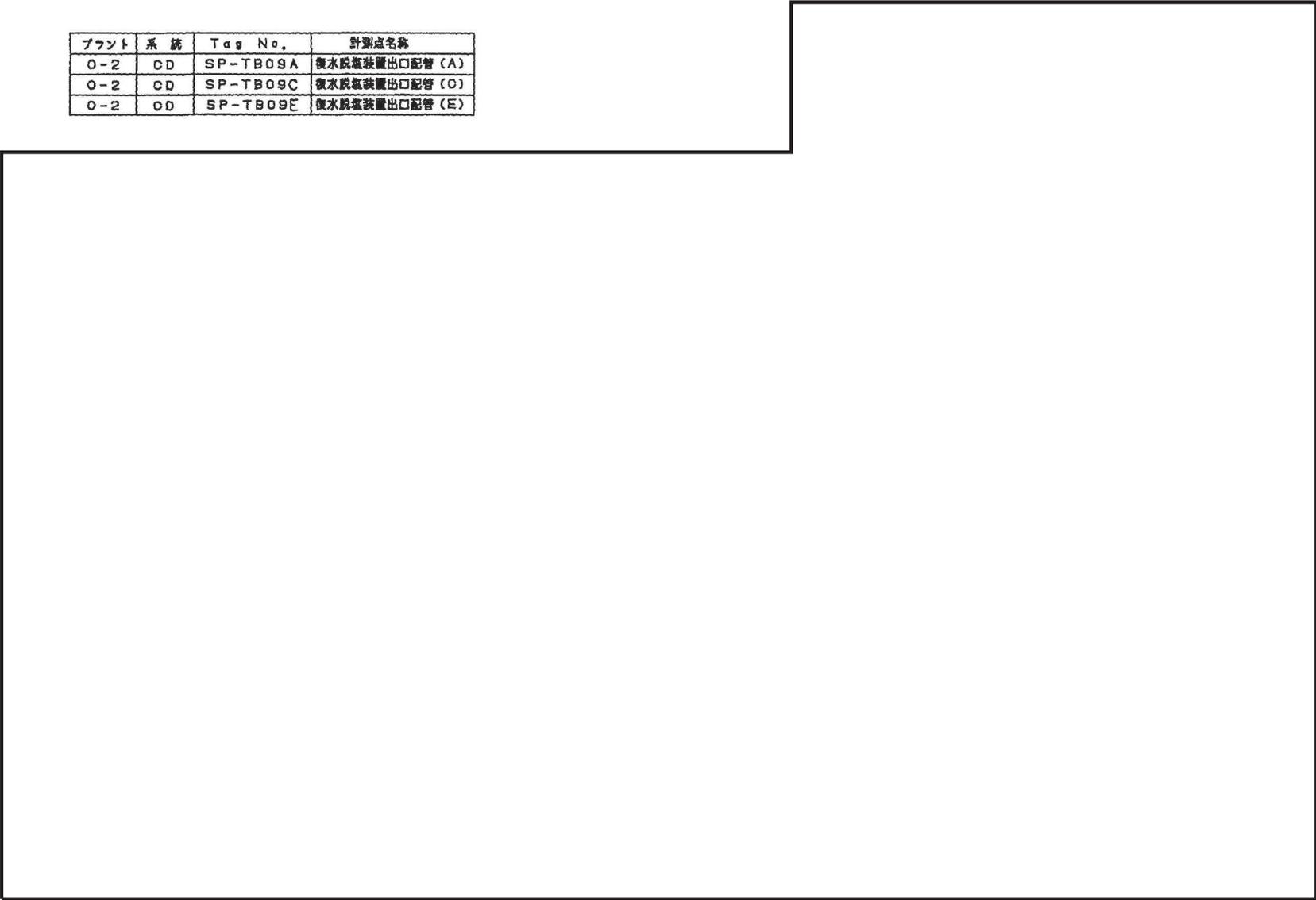
枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

プラント	系 統	Tag No.	計測点名称
0-2	CF	SP-TB06D	復水器過熱置出口配管 (D)
0-2	CF	SP-TB06E	復水器過熱置出口配管 (E)



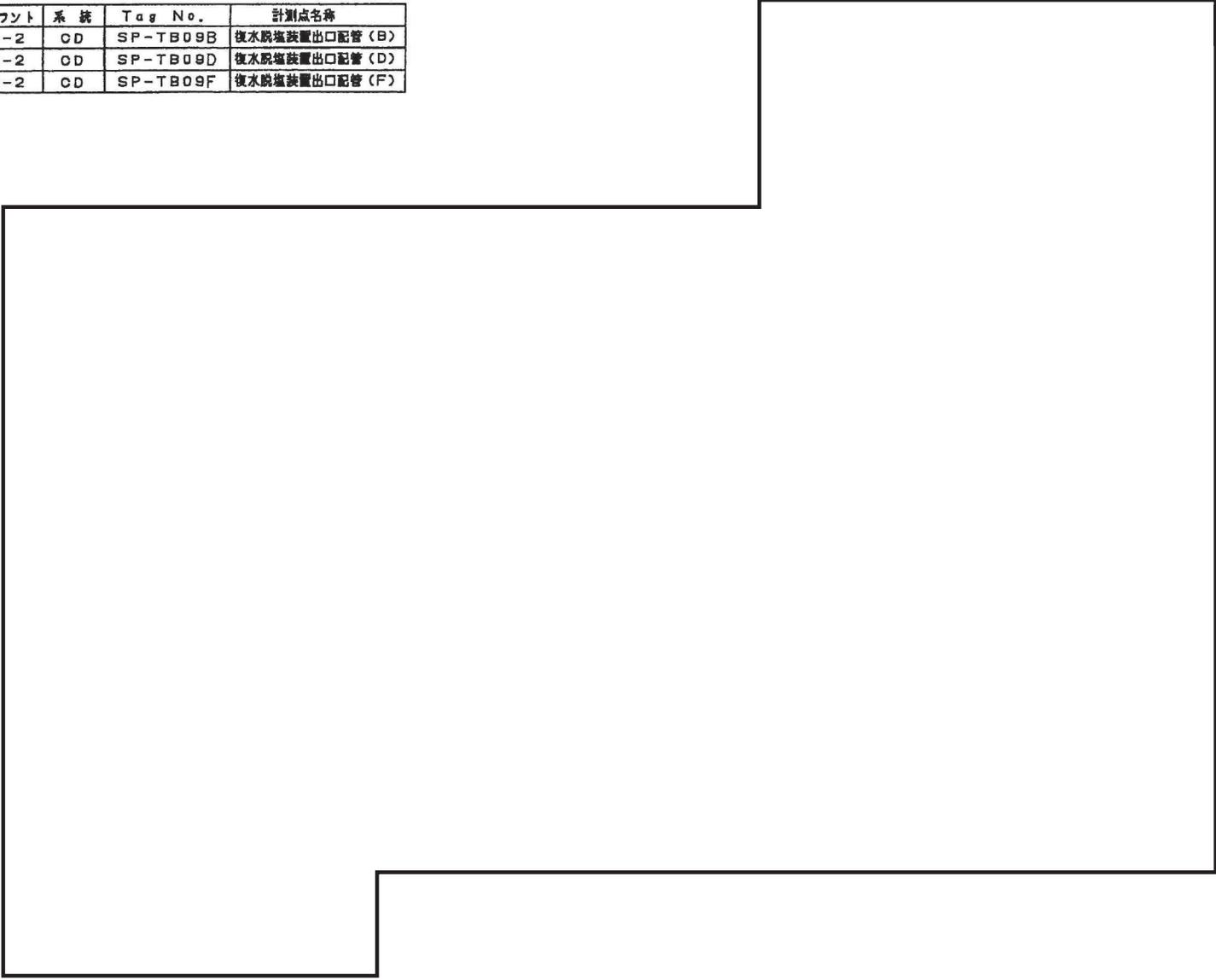
枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

プラント	系統	Tag No.	計測点名称
0-2	CD	SP-TB09A	復水脱塩装置出口配管(A)
0-2	CD	SP-TB09C	復水脱塩装置出口配管(C)
0-2	CD	SP-TB09E	復水脱塩装置出口配管(E)



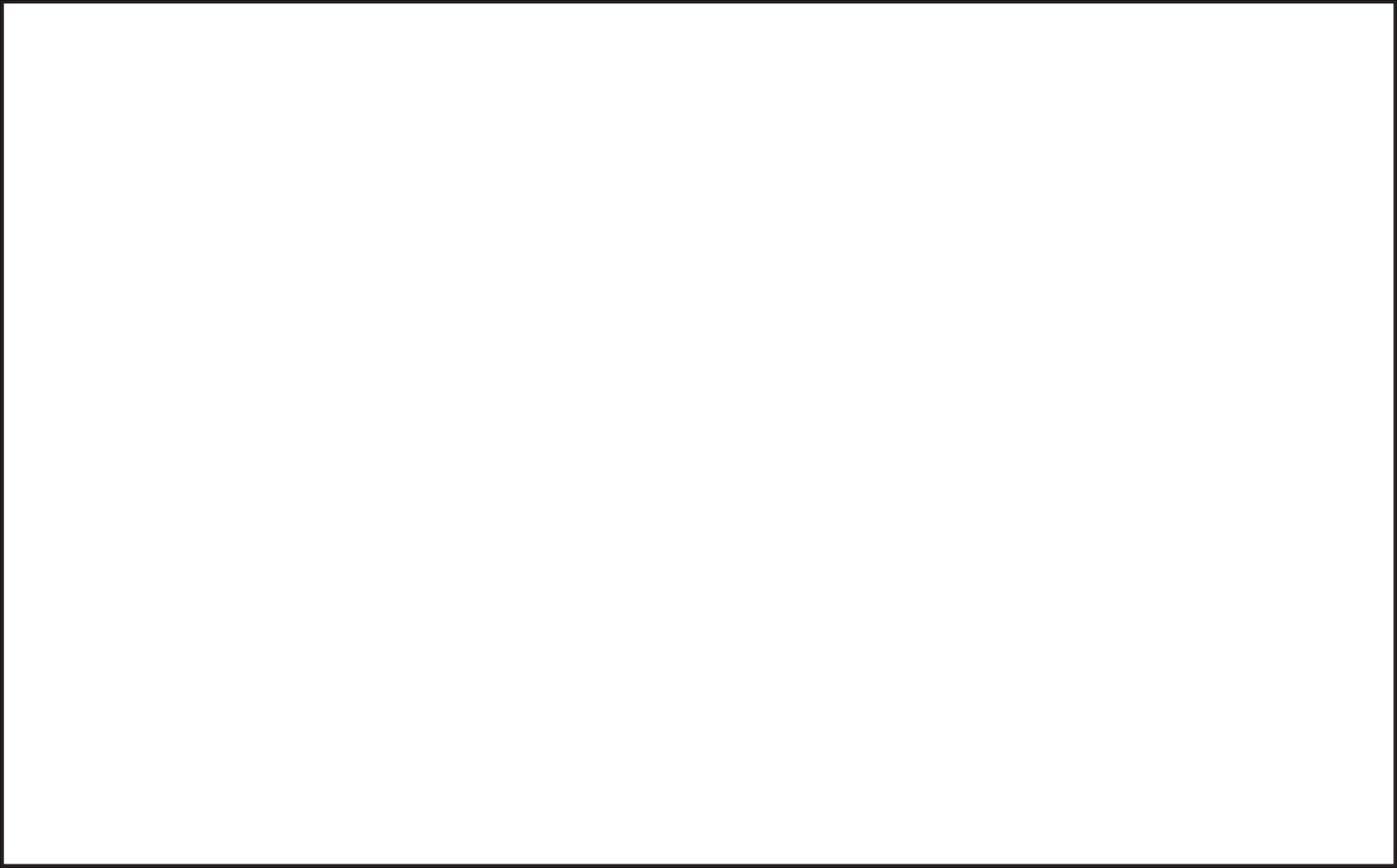
枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

プラント	系 統	Tag No.	計測点名称
0-2	CD	SP-TB09B	復水脱塩装置出口配管 (B)
0-2	CD	SP-TB09D	復水脱塩装置出口配管 (D)
0-2	CD	SP-TB09F	復水脱塩装置出口配管 (F)



枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

プラント	系統	Tag No.	計測点名称
O-2	NB	B21-TE003	主蒸気ドレンライン温度



枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

女川原子力発電所2号機
配管内円柱状構造物健全性評価報告書における誤記等について

平成17年12月27日付け「発電用原子力設備に関する技術基準を定める省令の改正に伴う電気事業者に基づく定期事業者検査の実施について」のうち「別紙1 新省令第6条及び第8条の2第2項における流体振動による損傷の防止に関する当面の措置について」（平成17・12・22 原院第6号）の指示に基づき、エルボの偏流による影響等を考慮し配管内円柱状構造物の流体振動による損傷の防止に関する評価結果と措置計画等について報告書を提出した。

その後、本報告書の措置計画の一部を変更したことや誤記が認められたことから、当該部分を修正のうえ再提出するとともに、誤記の原因を調査し、その結果に基づき再発防止対策を行うこととした。

1. 措置計画の変更について

女川原子力発電所2号機において損傷の可能性を否定できない個所のうち、原子炉再循環系の温度計ウェル2箇所およびサンプリングプローブ1箇所については、納期上の理由から次回定期検査にて交換することとしていたが、今回の定期検査（第8回）に調達が可能であることを確認したため、計画を前倒しして対策品に取り換えることとした。

2. 誤記について

(1) 概要

- ・女川原子力発電所2号機における配管内円柱状構造物の評価報告書について平成18年3月31日付けで提出した。
- ・偏流の影響等を考慮した評価について指示を受けたことから、偏流による影響の確認および再評価の結果について、新たに作成した構造物廻りの配管図（アイソメ図）とともに、メーカーから報告を受けた。（4月21日）
- ・メーカーの評価結果に基づき、損傷の可能性を否定できない箇所について、プラント機器への影響評価や措置計画について社内でも検討を行い、報告書として取りまとめ、4月28日付けで提出した。
- ・このアイソメ図について、6月19日にメーカーから誤記があるとの連絡を受けたことから、6月21日から7月10日にかけて社内では報告書のダブルチェックを行い、内容の確認を行った。

なお、誤記の内容は以下の3種類に分類されるが、いずれも評価結果に影響はなかった。

① 偏流部からの距離の誤記

- ② 偏流部からの距離以外の図面記載項目の誤記
- ③ 計測点名称の誤記

また、計測点名称の整合性の観点から統一すべきと思われる個所についても確認した。
(詳細は添付資料—1 参照)

(2) 原因

今回確認された誤記については、平成18年3月に提出した報告書からはほとんど確認されていないため、誤記が発生した主な原因は以下の通りと考えられる。

- ① 作業期間が1ヶ月と限定された中で新たにアイソメ図を作成したため、作成者による寸法などの読み間違いなどが発生したこと、またチェックも十分実施できなかった。(作成者の確認のみで提出された)
- ② メーカーから評価結果の提出が遅れたこともあり、当社側の資料作成作業も担当者まかせとなりチェックも十分行わなかった。(ダブルチェックによる確認を行わなかった)

また、今回の誤記が発生した背景には、時間的要因の他に以下の要因もあると考えられる。

【委託メーカーの要因】

- ① 作業に関する指示が徹底されていない。
- ② 作業スケジュールがない。
- ③ 作業内容を把握していない。(特にアイソメ図の作成は大変な労力であった)

【当社の要因】

- ① 作業スケジュールを把握していない。
- ② アイソメ図作成の基本的な内容についてメーカーへ指示したものの、指示した内容が反映されているかの確認をせず、メーカーまかせとなった。

(3) 再発防止対策

今回の原因等を踏まえ、報告書に対して以下の対策を実施した。

【委託メーカーの対策】

- ① 報告書の精度を確保するための管理方策としてアイソメ図作成作業者が容易に作業過程を確認できるように作業内容を記録した。(トレーサビリティの確保)
- ② 図面の数値の見えにくい箇所については、必要に応じて別資料による検証等を実施した。
- ③ 全てのアイソメ図作成作業結果に対して、メーカー社内のダブルチェックを行うことにより、報告書に正確を期した。

【当社対策】

- ① 報告書に添付された全てのアイソメ図の記載事項について、出典元のデータ（配管施工図面等）との照合を実施した。
- ② 報告書に添付された全てのアイソメ図の記載事項について、報告書との照合を実施した。
- ③ 全ての照合作業についてダブルチェックを行うことにより、報告書に正確を期した。

また、今回の不適合を踏まえ、委託にて作業管理を行う場合は以下の点について社内関係者へ周知し、今後も誤記を防止する努力を継続していくこととする。

- ① メーカーから評価作業スケジュールを提出させ、進捗管理を確実に行うとともに、メーカーによるダブルチェックを確実に行うことを調達における標準仕様書（要領）に反映する。
- ② メーカー内の作業工程を把握し、当社が確認すべき項目について明確にするとともに、当社がダブルチェックを必ず行うことを調達管理要領に反映する。
- ③ メーカーへ指示した事項は確実にフォローするとともに、当社作成の資料についても確実にダブルチェックを行う。

以上

高サイクル熱疲労による損傷の防止に関する評価結果について

女川原子力発電所 2 号機

高サイクル熱疲労による損傷の防止に関する

評価および検査結果報告書

平成 2 0 年 3 月

東北電力株式会社

1. はじめに

「高サイクル熱疲労に係る評価及び検査に対する要求事項について」（平成19年2月16日付け平成19・02・15原院第2号）に基づき、女川原子力発電所2号機における高サイクル熱疲労による損傷の防止に関する評価を行い検査対象部位を特定し、女川原子力発電所2号機第9回定期事業者検査において検査を実施した。

本報告書は、その結果を報告するものである。

なお、「発電用原子力設備に関する技術基準を定める省令の改正に伴う電気事業法に基づく定期事業者検査の実施について」（平成17年12月27日付け平成17・12・22原院第6号）のうち、別紙2「新省令第6条における高サイクル熱疲労による損傷の防止に関する当面の措置について」に基づく女川原子力発電所2号機における高サイクル熱疲労による損傷の防止に関する評価結果については報告済みである（別添-1）。

2. 高サイクル熱疲労に係る評価及び検査対象部位の特定

(1) 高サイクル熱疲労割れに係る構造健全性評価

高サイクル熱疲労割れが発生する可能性が高い部位について、発電用原子力設備に関する技術基準を定める省令第6条および解釈第6条第2項および第3項に基づき、日本機械学会「配管の高サイクル熱疲労に関する評価指針」（以下「J S M E S 0 1 7」という。）に従って評価を行ない、問題ないことを確認しているが（別添-1）、母材部の基本探傷で評価すべきエコーが確認されているため、「高サイクル熱疲労に係る評価及び検査に対する要求事項について」（平成19年2月16日付け平成19・02・15原院第2号）に基づき、検査対象部位を以下のとおり特定し、女川原子力発電所2号機第9回定期事業者検査において再度検査を実施した。

なお、J S M E S 0 1 7に従い評価した部位にあっては、過去に評価部位の上流側又は下流側で評価に影響を及ぼす改造工事は実施していないことを確認した。（添付資料-1）

(2) 検査対象部位の特定

「高サイクル熱疲労に係る評価及び検査に対する要求事項について」（平成19年2月16日付け平成19・02・15原院第2号）に基づき、第9回定期事業者検査において検査を行う検査対象部位を以下に示すとおり特定した。

a. 高低温水合流型

残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管との合流部（A）（B）

3. 検査の方法及び結果

検査対象部位として特定した、残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管との合流部（A）（B）について、「高サイクル熱疲労に係る評価及び検査に対する要求事項について」（平成19年2月16日付け平成19・02・15原院第2号）に基づく方法で検査を実施し、問題のないことを確認した。

（添付資料－2）

4. 今後の対応について

残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管との合流部（A）（B）については、「高サイクル熱疲労に係る評価及び検査に対する要求事項について」（平成19年2月16日付け平成19・02・15原院第2号）に基づき、今後の定期事業者検査においても検査を実施することとする。

また、詳細評価や構造変更等の必要性についての検討も行っていくこととする。

5. 添付資料

添付資料－1：女川原子力発電所2号機 高サイクル熱疲労割れに関する評価に係る過去の改造工事の確認について

添付資料－2：女川原子力発電所2号機 高サイクル熱疲労に係る検査の結果について

6. 別添

別添－1：女川原子力発電所2号機 高サイクル熱疲労による損傷の防止に関する評価結果について（平成18年11月）

以 上

女川原子力発電所 2号機

高サイクル熱疲労割れに関する評価に係る過去の改造工事の確認について

「高サイクル熱疲労に係る評価及び検査に対する要求事項について」（平成19年2月16日付け平成19・02・15 原院第2号）に基づき、評価に影響を及ぼす改造工事の有無について、以下のとおり確認した。

1. 対象となる改造

(1) 高低温水合流型

残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管の合流部における

- ・ 残留熱除去系ポンプ定格流量が変更となるような改造
- ・ 熱交換器伝熱面積が変更となるような改造
- ・ ティーの合流形態が変更になるような改造
- ・ 合流前後の配管（ポンプ～合流ティ）の材質及び口径が変更になるような改造
- ・ 合流前の流れを乱す原因となるエルボ、曲げ管、ディフューザ等の追加設置

(2) キャビティーフロー型熱成層

原子炉再循環系ドレンラインエルボ部およびタービン駆動原子炉給水ポンプミニマムフローラインエルボ部を対象とし

- ・ 原子炉再循環系吸込ノズルの改造
- ・ 原子炉再循環系ポンプ、原子炉給水ポンプの定格流量が変更になるような工事
- ・ 主管（ポンプ～分岐部近傍）、分岐管の口径が変更になるような改造
- ・ 分岐管の材質、厚さが変更になるような改造
- ・ 分岐管のルート変更（閉塞弁位置の変更を含む）

2. 確認項目および結果

改造工事実績に関する確認結果を表1に示す。

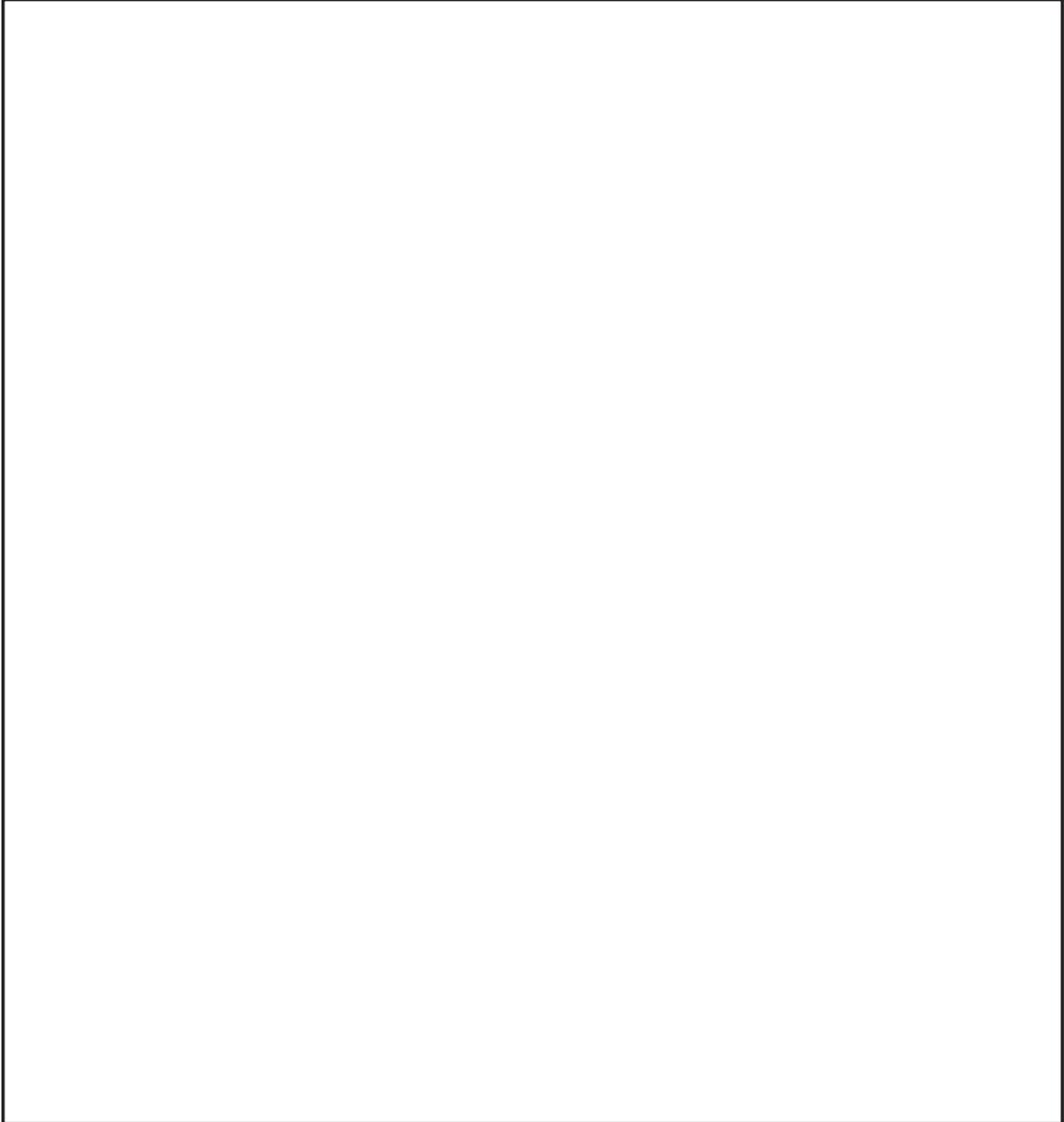
いずれの評価対象部位についても高サイクル熱疲労による損傷の防止に関する評価に影響を及ぼす改造工事の実績はなかった。

以上

表1 女川2号機 高サイクル熱疲労に係る改造工事実績確認結果

評価対象部位		当該部	ポンプ	上流・下流側配管他
高低温水合流型	残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管合流部	当該配管改造工事なし	残留熱除去ポンプの容量変更なし	残留熱除去系熱交換器改造・容量変更工事なし 上流・下流側配管改造工事なし
キャビテーター型熱成層	原子炉再循環系ドレンライン	当該分岐管改造工事なし	原子炉再循環ポンプの容量変更なし	上流・下流側主管改造工事なし
	タービン駆動原子炉給水ポンプミニマムフローライン	当該分岐管改造工事なし	タービン駆動原子炉給水ポンプの容量変更なし	上流・下流側主管改造工事なし

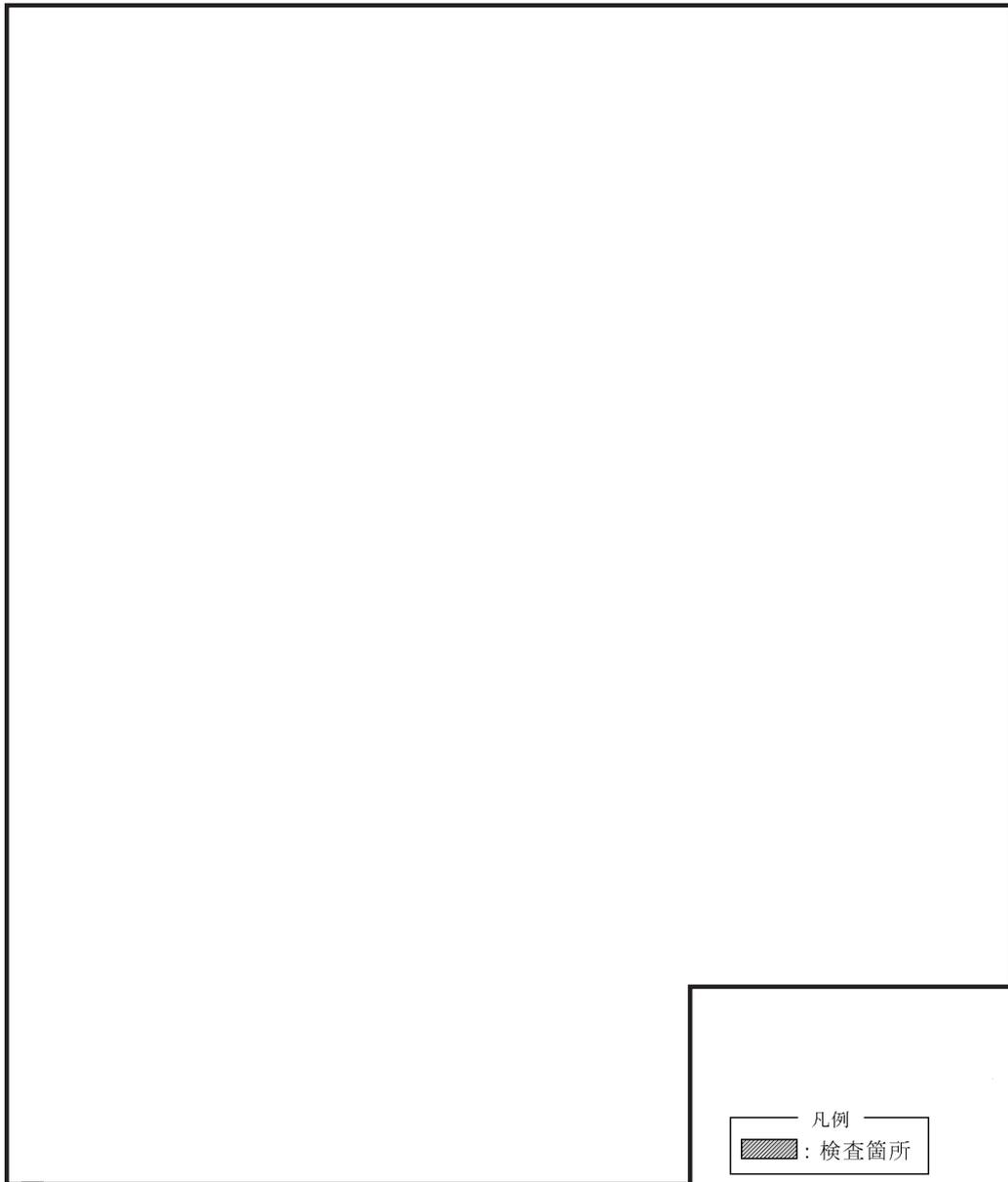
検査結果（13箇所）



以上

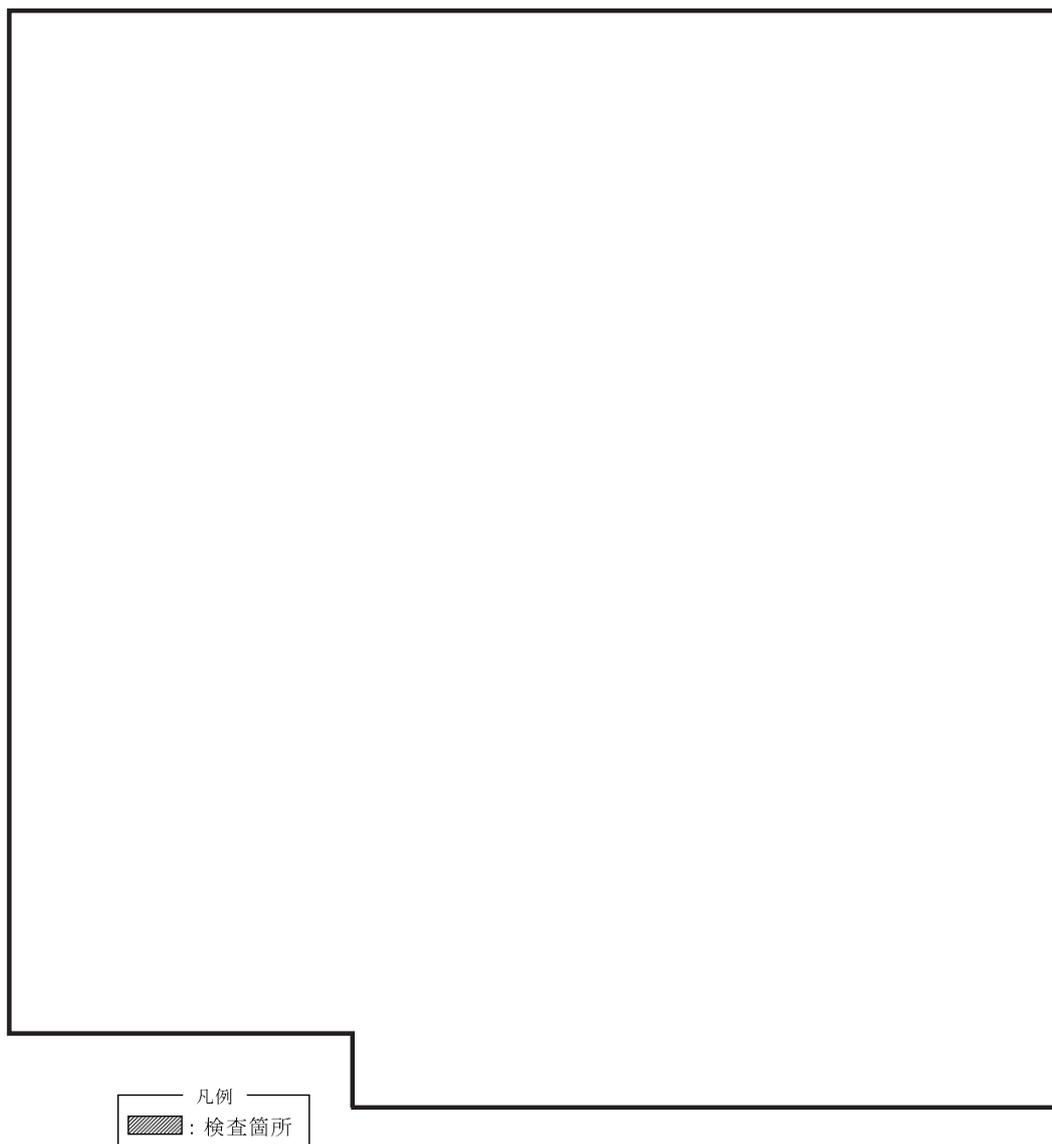
別紙1：検査対象箇所図

検査対象箇所図 (A系)



枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

検査対象箇所図 (B系)



枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

別添－1

別紙－2

女川原子力発電所2号機

高サイクル熱疲労による損傷の防止に関する

評価結果について

平成18年11月

東北電力株式会社

1. 目的

「発電用原子力設備に関する技術基準を定める省令の改正に伴う電気事業法に基づく定期事業者検査の実施について」（平成17年12月27日付け平成17・12・22 原院第6号）のうち、別紙2「新省令第6条における高サイクル熱疲労による損傷の防止に関する当面の措置について」に基づき、女川原子力発電所2号機における高サイクル熱疲労による損傷の防止に関する評価結果について報告する。

2. 高サイクル熱疲労割れに関する評価の実施

高サイクル熱疲労割れが発生する可能性が高い部位について、発電用原子力設備に関する技術基準を定める省令（以下、「省令62号」という。）第6条および解釈第6条第2項および第3項に基づき、日本機械学会「配管の高サイクル熱疲労に関する評価指針」（以下 J S M E S O 1 7 という）に従って評価を行ない、部位を以下のとおり特定した。

(1) 対象施設

対象施設は、省令62号第6条および解釈第6条第3項により、以下のとおりである。

- ・一次冷却材系
- ・原子炉冷却材浄化系
- ・残留熱除去系（原子炉停止時冷却モード）

(2) 高サイクル熱疲労に係る現象

高サイクル熱疲労モードは、以下のとおりである。

- ・高低温水合流型
- ・キャビティフロー型熱成層
- ・運転操作型熱成層
- ・弁グランドリーク型熱成層
- ・弁シートリーク型熱成層

(3) 高サイクル熱疲労割れの評価対象部位の抽出

高サイクル熱疲労モードのうち、高低温水合流型およびキャビティフロー型熱成層について、評価対象部位を抽出した。

なお、運転操作型熱成層、弁グランドリーク型熱成層および弁シートリーク型熱成層については、運転管理や弁等の保守管理で対応可能であることから評価対象外^(注1)とした。

注1：J S M E S O 1 7 の評価対象外

a. 高低温水合流型

高低温水合流型は、高温水と低温水が混合する部位において、温度変動による熱応力の変動が繰り返され熱疲労が生じる現象であり、以下の通り評価対象部位を抽出している。

- ①原子炉圧力容器給水ノズル
- ②原子炉再循環系／残留熱除去系吐出合流部
- ③原子炉浄化系の給水系への戻り部
- ④残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管合流部

b. キャビティフロー型熱成層

キャビティフロー型熱成層は、高温流体に接続されている閉塞配管に高温水が流入すること（キャビティフロー）により閉塞配管に熱成層が発生し、熱成層境界面の変動で温度変動が繰り返され熱疲労が生じる現象であり、以下の通り評価対象部位を抽出^(注2)した。

- ①原子炉再循環系ドレンライン

注2：J S M E S O 1 7においては、評価対象を以下のように定めている。

- ・主管側から見て下向きから水平に移行する部位を含む配管を対象とする。
- ・分岐管口径は、50A～300Aを対象とする。
- ・主管と分岐管の口径比（分岐管内径／主管内径）は、0.5以下までを対象とする。
なお、以下の前提条件を満足するものとする。
 - ・分岐管口径は一樣である場合を対象とする。
 - ・分岐管は主管より直角に分岐する場合を対象とする。
 - ・主管および分岐管には、保温を有する場合を対象とする。
- ・非圧縮性と考えられる水単相を対象とする。
- ・主管流速は5m/s～18m/sを対象とする。
- ・主管内流体温度は、分岐管内流体滞留温度（雰囲気温度）よりも高い場合を対象とする。
- ・分岐管の材料はオーステナイト系ステンレス鋼および炭素鋼を対象とする。

(添付資料-1)

(4) 高サイクル熱疲労割れに係る構造健全性評価

(3)で抽出した高サイクル熱疲労割れの評価対象部位について、J S M E S O 1 7に基づき評価を行った。

a. 高低温水合流型

抽出された4箇所は、「泊発電所2号機再生熱交換器胴側出口配管の損傷を踏まえた検査の実施について—高サイクル熱疲労割れに係る検査の実施について—」(平成15年12月12日付け平成15・12・11原院第1号)に従って評価を行ない、熱疲労割れが発生する可能性がある残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管との合流部(A)(B)について検査を実施し^(注3)、問題ないことを確認している。(別添—1)

注3 検査範囲は別添1の別紙4に示す探傷範囲の母材および溶接線(ただし構造上検査できない場合は、検査できる最大限を実施)

b. キャビティフロー型熱成層

(a) 原子炉再循環系ドレンライン(A系, B系)

添付資料—2に示すフローによる評価の結果、原子炉再循環系ドレンライン(A系, B系)について、雰囲気温度と系統運転温度との温度差は、指針の判定温度差を越えており、分岐管鉛直部長さは分岐管鉛直部への侵入判定長さを満足していないが、分岐管水平部への侵入判定長さを満足しており、問題のないことを確認した。

(添付資料—3)

3. 高サイクル熱疲労割れが発生する可能性の高い部位の特定の結果

以上の評価結果より、検査が必要とされる高サイクル熱疲労割れが発生する可能性が高い部位はなかった。

4. 今後の対応について

通常運転時に高サイクル熱疲労割れが発生する可能性のある部位については、「高サイクル熱疲労に係る検査に対する要求事項について」(平成18年6月6日付け平成18・06・02原院第6号)において、今後の検査プログラムが策定されている。このため、同プログラムに従って詳細評価を行ない構造変更等の必要性について検討を行っていくこととする。

5. 添付資料

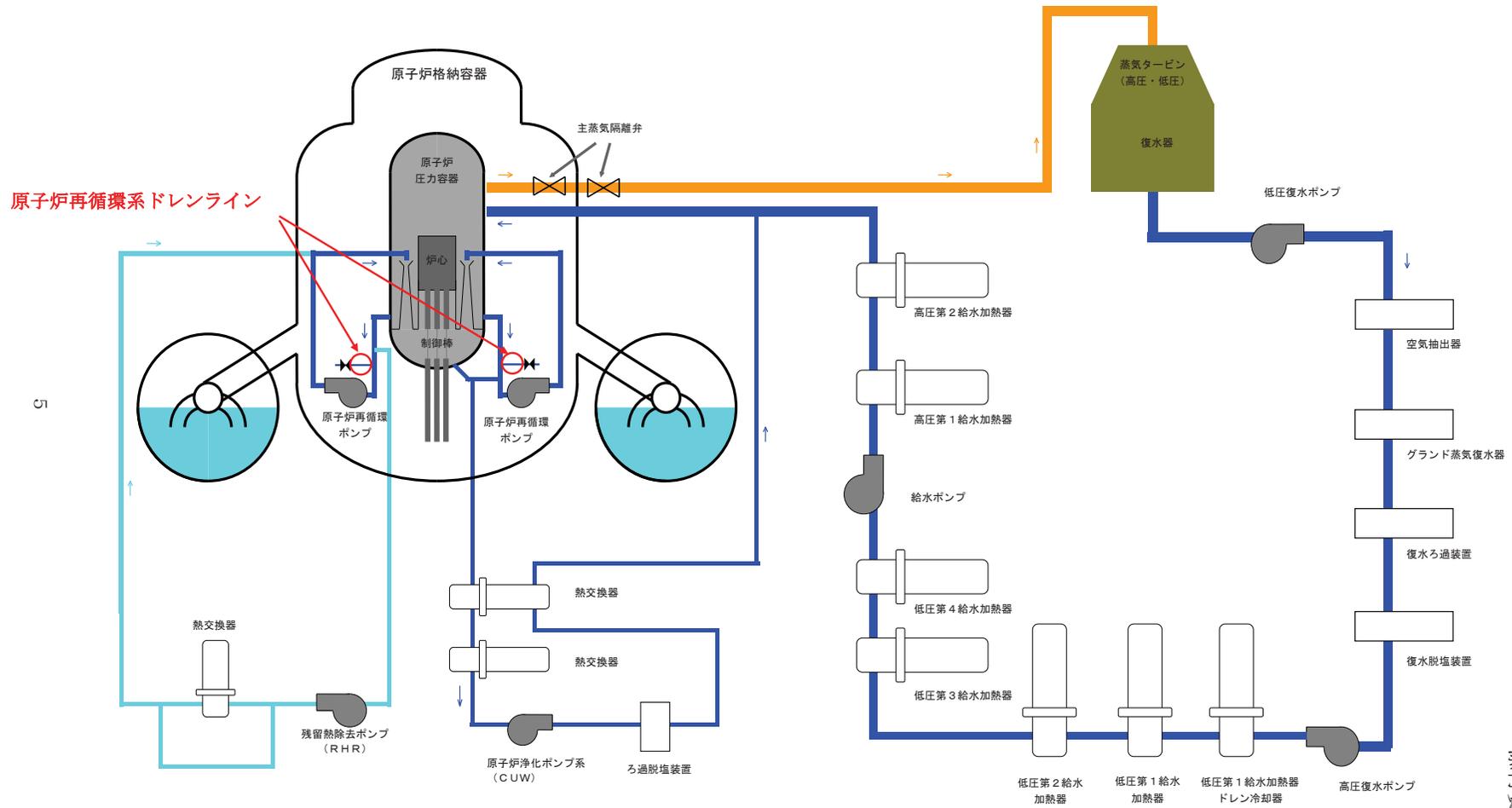
- 添付資料一1 女川原子力発電所2号機 キャビティフロー型熱成層による高サイクル熱疲労評価対象部位
- 添付資料一2 閉塞分岐管滞留部に発生する熱成層現象評価フロー
- 添付資料一3 女川原子力発電所2号機 キャビティフロー型熱成層による高サイクル熱疲労評価結果

6. 別添

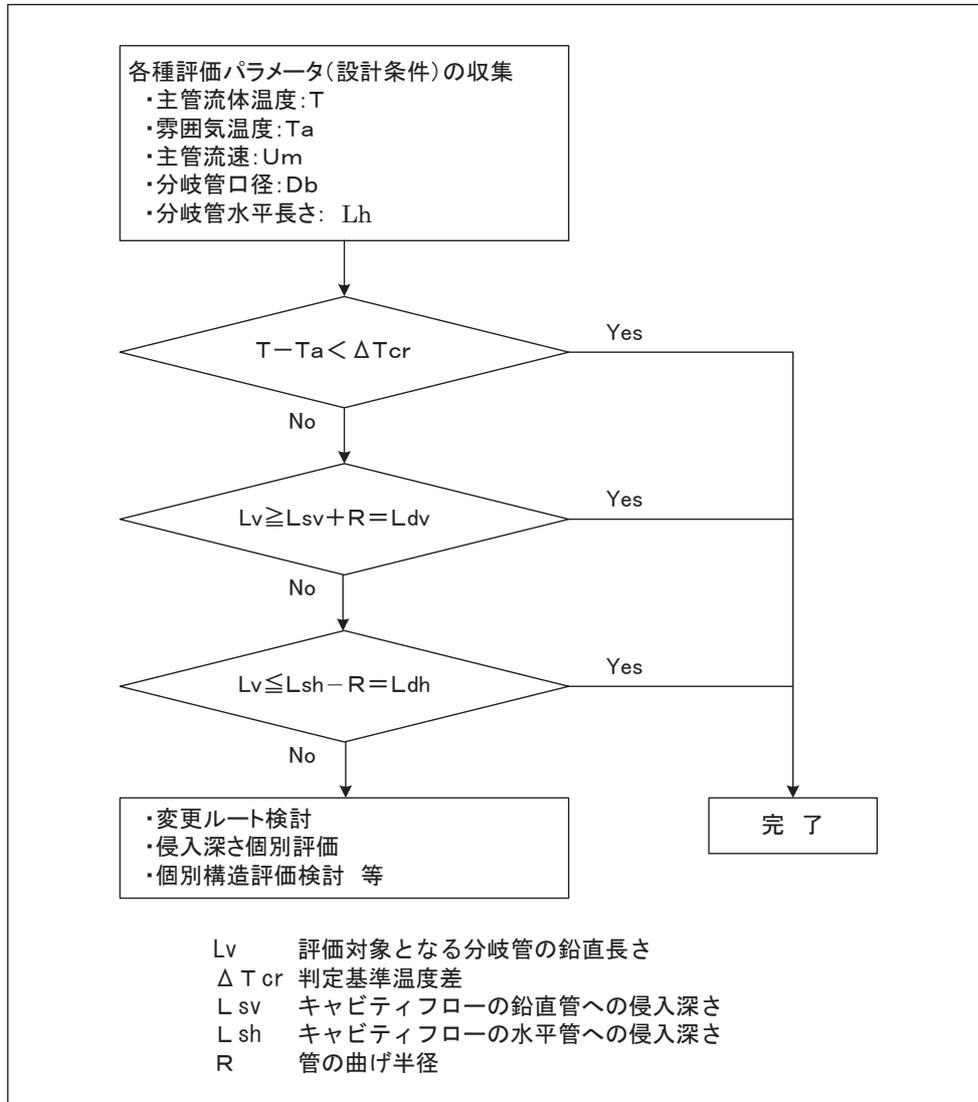
- 別添一1 女川原子力発電所2号機 泊発電所2号機再生熱交換器胴側出口配管の損傷を踏まえた検査の結果報告書

以 上

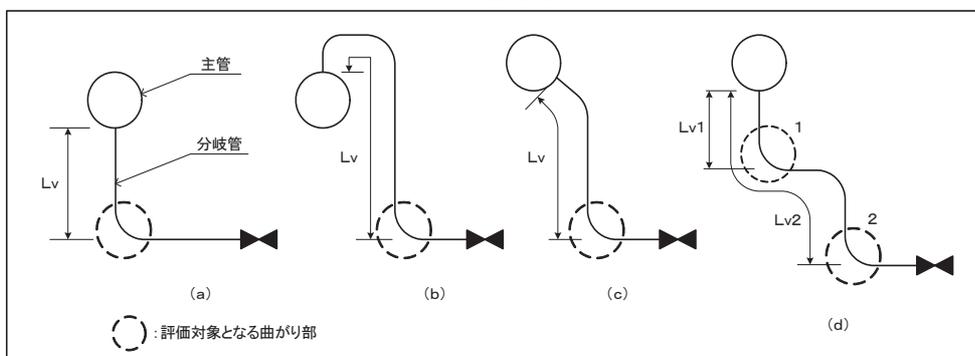
女川原子力発電所2号機 キャビティフロー型熱成層による高サイクル熱疲労評価対象部位



閉塞分岐管滞留部に発生する熱成層現象評価フロー
(J S M E S O 1 7)

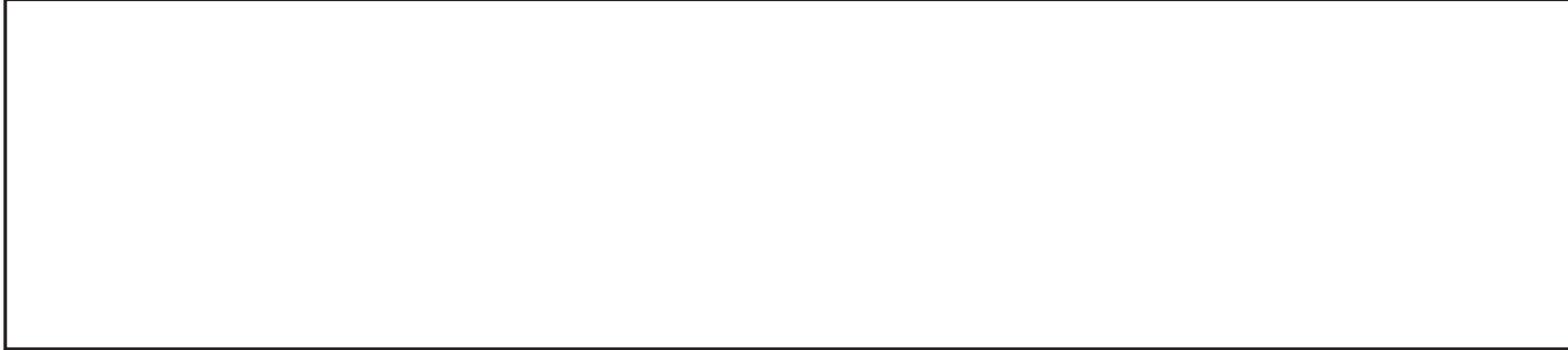


L_v の定義例



女川原子力発電所2号機 キャビティフロー型熱成層による高サイクル熱疲労評価結果

原子炉再循環系ドレンライン



- ※1：主管温度は系統の設計温度
- ※2：雰囲気温度は空調換気系の設計最低温度
- ※3：参考資料—1，2参照

7

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

プラント	評価対象部位
0-2	原子炉再循環系ドレンライン (A)

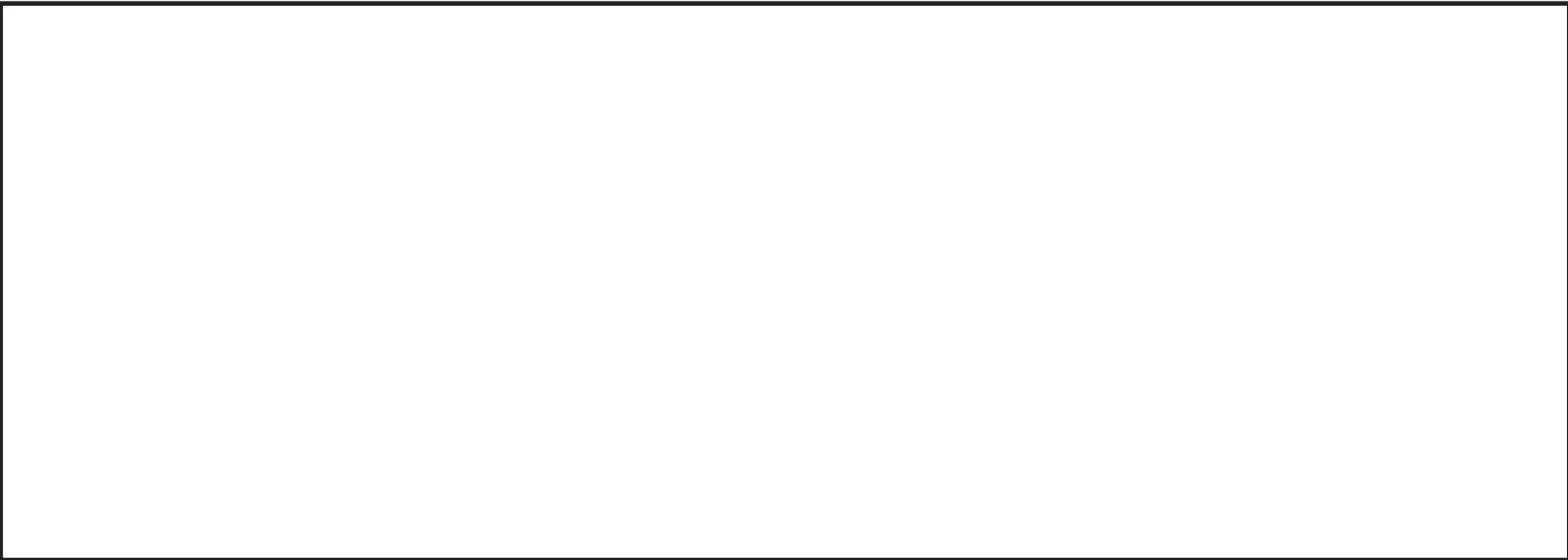


[単位：mm]

参考資料 1

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

プラント	評価対象部位
0-2	原子炉再循環系ドレンライン (B)



[単位 : mm]

参考資料ー 2

9

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

別添-1

添付資料

女川原子力発電所第2号機

泊発電所2号機再生熱交換器同側出口配管の損傷を踏まえた検査の結果報告書

平成17年8月

東北電力株式会社

1. はじめに

「泊発電所2号機再生熱交換器胴側出口配管の損傷を踏まえた検査の実施について」（平成15年12月12日付け平成15・12・11原院第1号）（以下「指示文書」という。）に従って、通常運転時に高低温水の内部流体が合流することによる温度ゆらぎが生じ、かつ応力集中が生じることにより熱疲労割れが発生する可能性が高い部位（以下「温度ゆらぎによる熱疲労割れ発生の可能性が高い部位」という。）の特定及び検査を女川原子力発電所第2号機第7回定期事業者検査時において実施した。

本報告書は、その結果を報告するものである。

2. 検査対象部位の特定

温度ゆらぎによる熱疲労割れ発生の可能性が高い部位を以下の様に特定した。

（別紙－1，2）

①高低温水の内部流体が合流する配管の抽出

重要度分類クラス1及び2に属する配管で、高低温水の内部流体が合流する配管を抽出した。結果を以下に示す。

- a. 残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管との合流部（A）
- b. 残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管との合流部（B）
- c. 残留熱除去系配管と原子炉冷却材再循環系配管との合流部（A）
- d. 残留熱除去系配管と原子炉冷却材再循環系配管との合流部（B）
- e. 給水配管と原子炉冷却材浄化系配管との合流部（A）
- f. 給水配管と原子炉冷却材浄化系配管との合流部（B）
- g. R P V給水ノズル（4箇所）

②配管の健全性評価

①で抽出された配管の健全性評価を「配管の高サイクル熱疲労に関する評価指針」（日本機械学会基準）（以下「評価指針」という。）の「高低温水合流部での温度揺らぎに対する配管の構造健全性評価フロー（別紙－3）」等に準拠し実施した。

- a. 残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管との合流部（A）
当該合流部の流体温度差は122℃であり、評価指針の判定温度差42.7℃を超えている。
また、熱応力は109.2MPaと評価され、当該合流部材料の疲労限79.9MPaを超えており、疲れ累積係数も評価上1を超えることから検査対象とした。
- b. 残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管との合流部（B）
（A）系と同様であり検査対象とした。

- c. 残留熱除去系配管と原子炉冷却材再循環系配管との合流部 (A)
当該合流部の残留熱除去系配管流体温度 (166℃) と原子炉冷却材再循環系配管流体温度 (186℃) との温度差は 20℃であり、評価指針の判定温度差 36.2℃以下であるため検査対象外とした。
- d. 残留熱除去系配管と原子炉冷却材再循環系配管との合流部 (B)
(A) 系と同様であり検査対象外とした。
- e. 給水配管と原子炉冷却材浄化系配管との合流部 (A)
当該合流部はリコンビネーションティが設置されており、電力共同研究「高温・低温流体合流部の構造選定に関する研究」において高サイクル熱疲労に対する安全性が確認されているため除外した。
- f. 給水配管と原子炉冷却材浄化系配管との合流部 (B)
(A) 系と同様であり検査対象外とした。
- g. 給水ノズル (4箇所)
給水ノズルはサーマルスリーブが設置されており、電力共同研究「給水ラインサーマルスリーブに関する研究」において高サイクル熱疲労に対する安全性が確認されているため除外した。

③検査対象部位の特定結果

- ①②による抽出の結果、検査が必要とされる部位は以下のとおりとなった。
 - a. 残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管との合流部 (A)
 - b. 残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管との合流部 (B)

3. 検査方法

検査は、女川原子力発電所第2号機第7回定期事業者検査要領書に従って実施した。

定期事業者検査要領書では、指示文書に従い、「発電用原子力設備における破壊を引き起こすき裂その他の欠陥の解釈について」(平成16年9月22日付け平成16・09・08原院第1号)の別紙1、社団法人日本電気協会電気技術指針 JEAG 4207-2004「軽水型原子力発電所用機器の供用期間中検査における超音波探傷試験指針」および社団法人日本機械学会 JSME S NAI-2002「発電用原子力設備規格維持規格(2002年改訂)」に従い、超音波探傷検査(UT)を実施した。

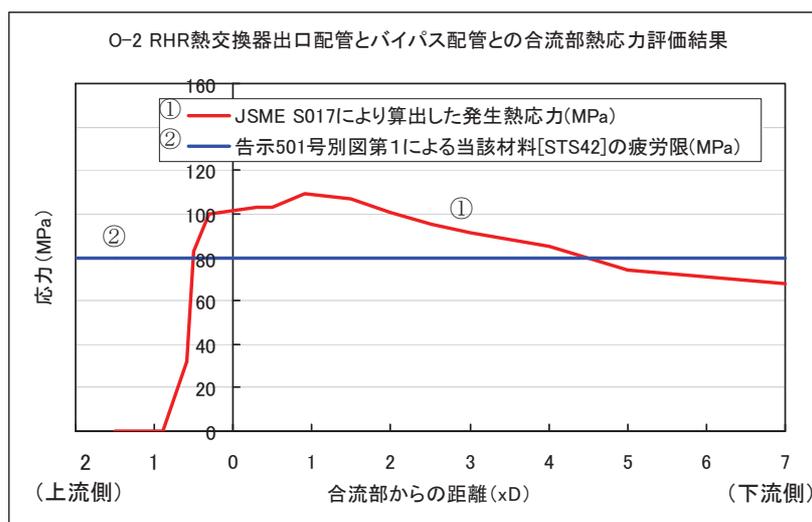
3. 1 検査範囲

検査対象部位である残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管との合流部の熱応力は、下図のとおり、合流部下流側 4.5D^{*1}の位置において、疲労限である79.9MPa未滿となる。

一方、合流部上流側（主管）については、下図のとおり、0.5Dの位置において、疲労限である79.9MPa未滿となる。合流部上流側（分岐管）については、評価指針に評価についての記載はないが、評価指針に付属のCD-ROMの可視化画像（主管の流体が分岐管の1Dまで流れ込んでいない。）と女川2号機の当該部の流速比がほぼ同じであり、分岐管への流れ込みも同等と考えられ、合流部上流側1Dの位置では疲労限未滿になっていると考えられる。

また、熱応力が疲労限以上となる範囲を検査することにより、プラント運転時間を考慮せずに保守的な健全性確認が可能なることから、残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管との合流部について、合流部上流側1Dから下流側5Dまでを検査範囲とした。（別紙-4）

※ 1：Dは配管内径を示す。



3. 2 検査の実施

当該箇所は発電用原子力設備に関する構造等の技術基準（昭和55年通商産業省告示第501号）第2条に規定する第3種管に係るものであるため、指示文書に基づき第3種機器供用期間中検査特別検査を実施し、また、独立行政法人原子力安全基盤機構による電気事業法第54条第1項の定期検査を受検した。

4. 定期事業者検査実施時期

平成17年3月11日

5. 検査結果

UTを実施し問題のないことを確認した。(別紙-5)

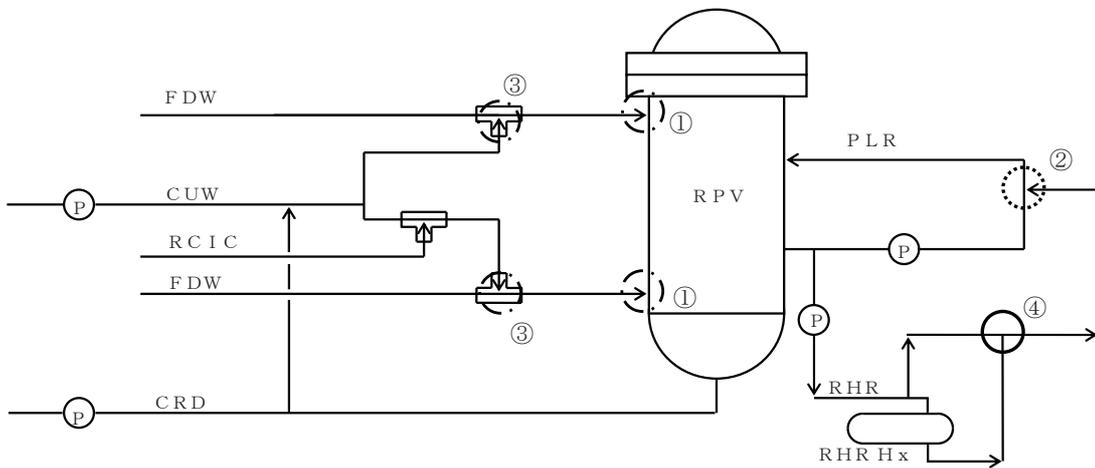
[別紙]

1. 検査対象部位の特定結果
2. 高サイクル熱疲労検査対象評価結果
3. 高低温水合流部での温度揺らぎに対する配管の構造健全性評価フロー
4. 検査対象範囲図
5. 女川2号機 第7回定期事業者検査実施結果

検査対象箇所の特典結果

高温/低温の内部流体が合流する箇所

No.	箇所名	備考
①	RPV 給水ノズル	サーマルスリーブ
②	RHR/PLR 吐出合流部	
③	原子炉冷却材浄化系の給水系への戻り部	リコンビネーションティ
④	RHR系熱交換器出口配管とバイパス配管合流部	



女川2号機系統概略図

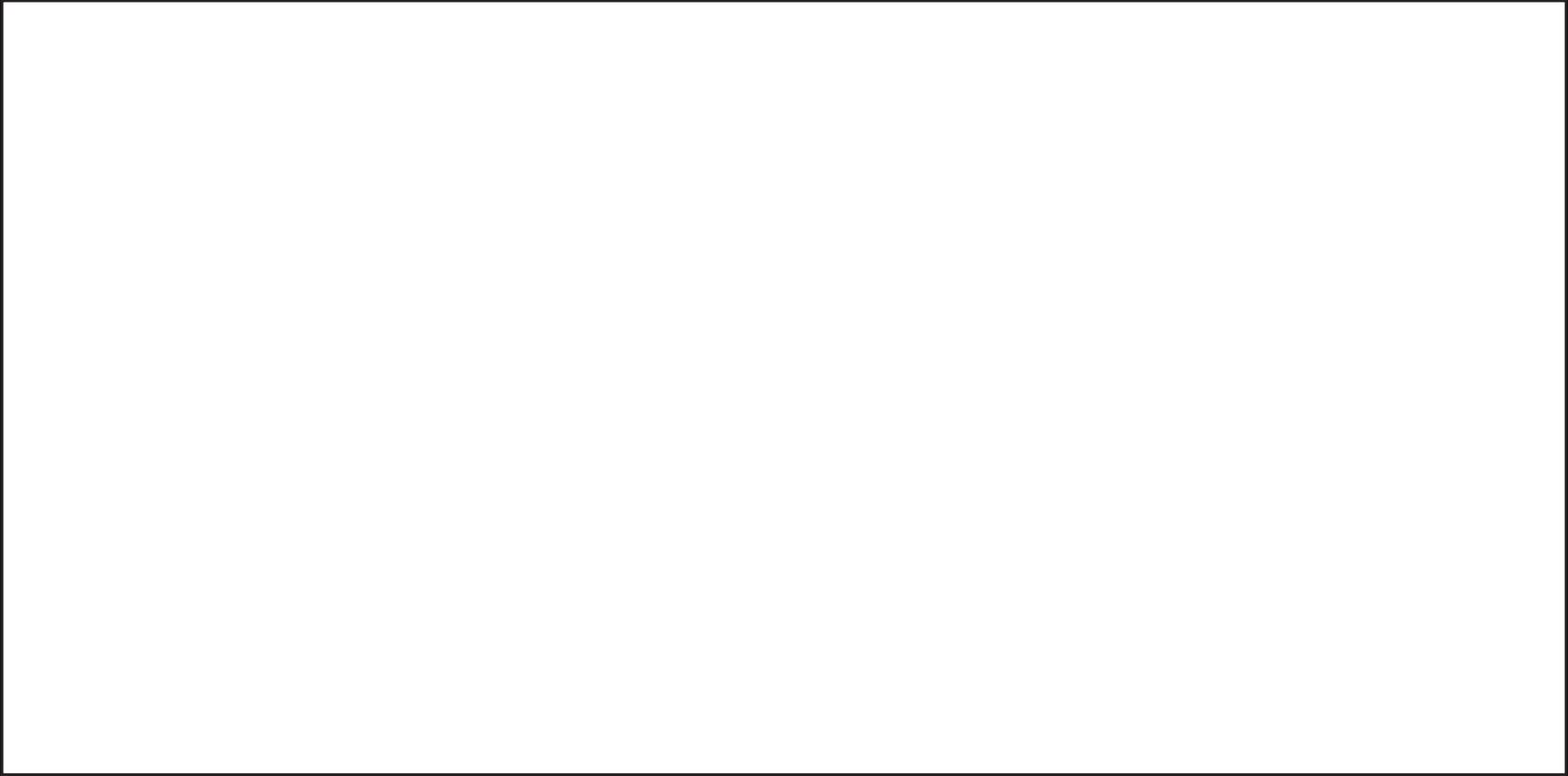
- (dashed) 電力共同研究により健全性が確認された部位 ①③
- (dotted) 日本機械学会基準に準拠した評価により健全性が確認された部位 ②
- (solid) 検査対象部位 ④

検査対象部位の特典結果

- ・ 残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管との合流部 (A)
- ・ 残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管との合流部 (B)

高サイクル熱疲労検査対象評価結果

原子炉再循環系／残留熱除去系吐出合流部



6

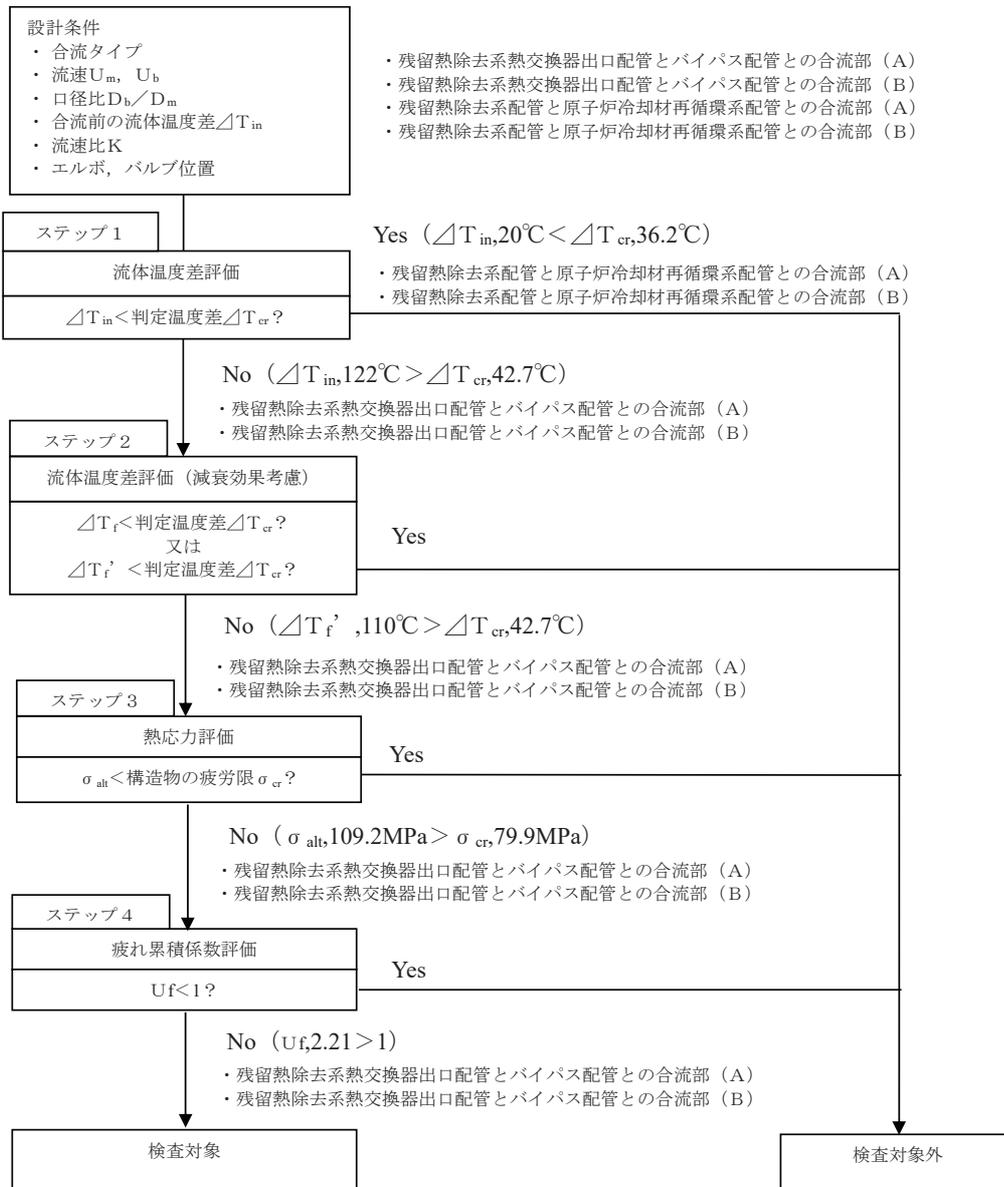
枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

別紙 2

高低温水合流部での温度揺らぎに対する配管の構造健全性評価フロー

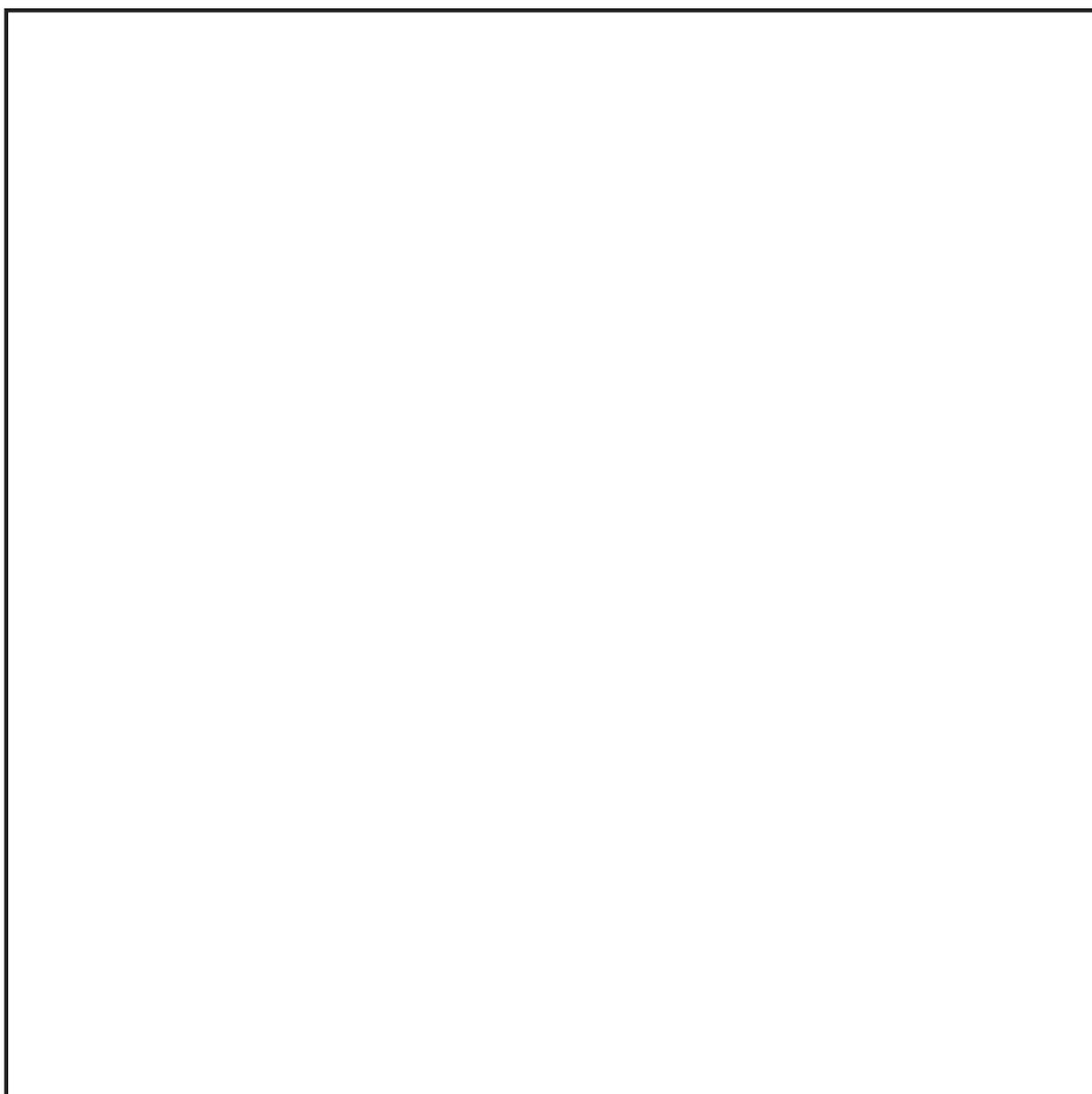
<記号説明>

- ΔT_{cr} 構造物の疲労限に対応させた温度差
- ΔT_f 混合による減衰効果を考慮した合流後の温度揺らぎ幅
- $\Delta T_f'$ エルボ等の上流外乱を考慮した合流後の温度揺らぎ幅
- σ_{alt} 温度揺らぎにより構造物に発生する熱応力振幅
- σ_{cr} 構造物の疲労限
- U_f 評価部位の疲れ累積係数

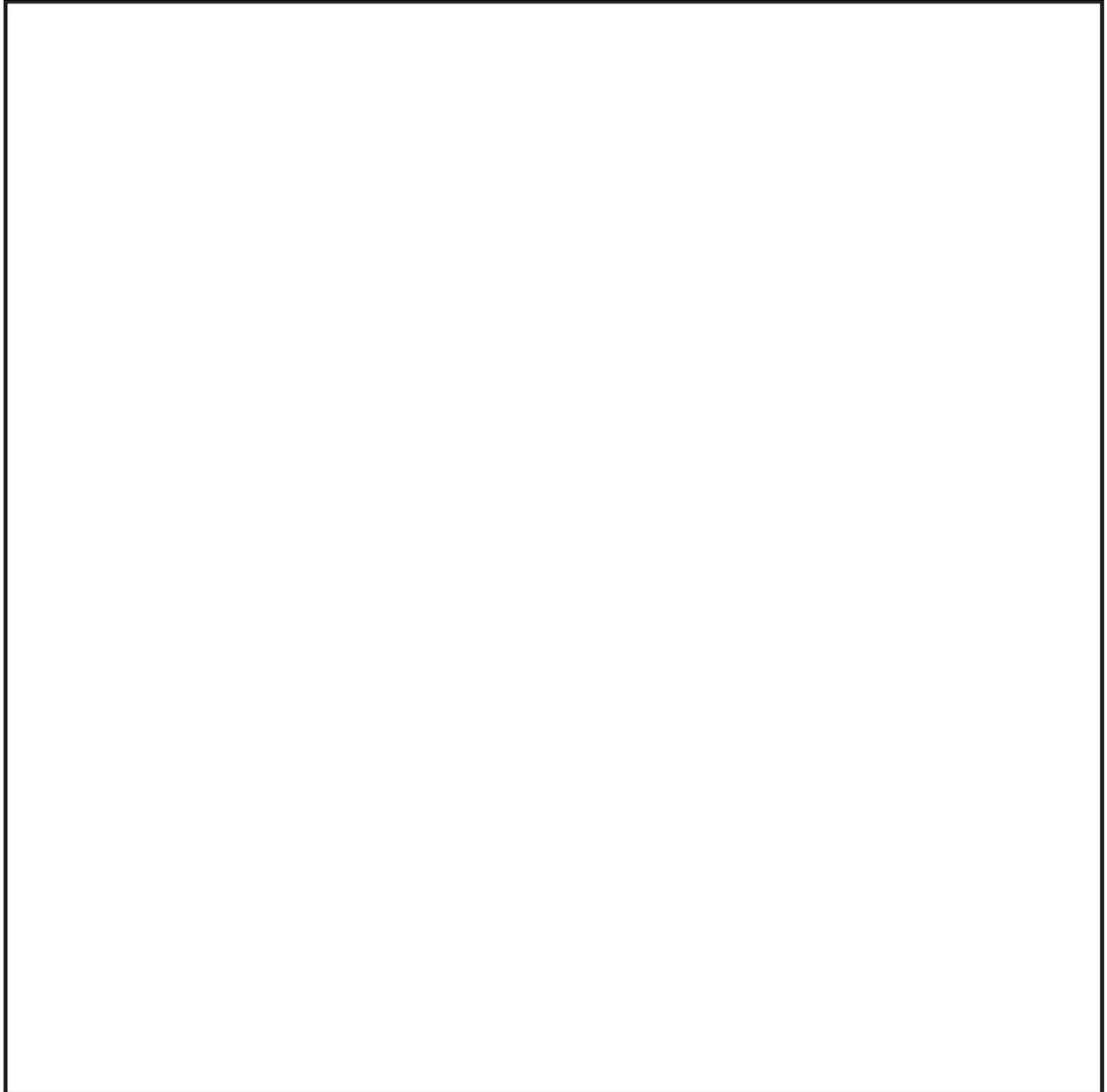


[出典：日本機械学会「配管の高サイクル熱疲労に関する評価指針(JSME S 017-2003)」]

検査対象範囲図 (A系)



検査対象範囲図（B系）



女川2号機 第7回定期事業者検査実施結果

温度ゆらぎによる熱疲労割れ発生の可能性が考えられる部位である残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管との合流部（A）および（B）について、女川原子力発電所第2号機第7回定期事業者検査時に実施した「第3種機器供用期間中検査特別検査（高サイクル熱疲労）」において表1のとおり、当該部位の構造を考慮した適切な超音波探傷検査（UT）を実施し、当該部位に異常のないことを確認した。

なお、母材部のUTにおいて検出したエコーの高さが距離振幅補正曲線の20%を超える要記録エコーを検出したが、表2のとおり、「良」と評価した。母材部の欠陥指示評価は、JSME S NA1-2002「維持規格」のEC「クラス2機器の欠陥評価」に基づき、JSME S NC1-2001「設計・建設規格」を適用した。

表1 超音波探傷検査結果

検査対象	検査方法	検査結果	備考
			DAC20%*を超える有害な欠陥エコー
残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管との合流部（A）	UT （垂直，横波45°軸・周）	良	なし
残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管との合流部（B）	UT （垂直，横波45°軸・周）	良	なし （要記録エコー有り）

*DAC20%とは、標準試験片に設けた穴から反射された超音波の信号高さをDAC100%とした場合に、この信号高さを1/5（20%）にしたものであり、標準穴からの反射波（DAC100%）よりも弱い反射波であることを意味している。

表2 要記録エコーの評価

対象箇所	探傷方向	評価
残留熱除去系熱交換器出口配管とバイパス配管との合流部（B）	垂直	<p>垂直で検出した要記録エコーは、</p> <p>①母材部で検出されている</p> <p>②45°軸/周方向探傷では検出されていない</p> <p>③板厚より浅い場所で検出されている</p> <p>ことから、探傷面に平行な反射源であると判断し介在物と評価した。</p> <p>なお、JSME S NA1-2002「維持規格」にしたがって評価すると、クラス2機器で指示部が母材部であることから、JSME S NC1-2001「設計・建設規格」PVB-2421(1)または同(4)の判定となる。JSME S NC1-2001「設計・建設規格」PVB-2421(4)によると、底面エコー方式*で健全部の底面エコーをブラウン管の全目盛の75%以上90%以下になるように感度調整し、対象部位（欠陥部位）の底面エコーが5%以下になる部分がない場合は合格となる。今回検出した介在物部の底面エコーは76%であり「良」と評価した。</p>

*試験体の健全部の底面エコーを用いて探傷感度を調整して探傷を行う方法。

技術基準規則の新旧比較について

発電用原子力設備に関する技術基準を定める省令（平成 25 年 6 月 28 日）と実用発電用原子炉及びその附属施設の技術基準に関する規則（令和 2 年 4 月 1 日）との比較について以下の表に示す。

表 技術基準規則の新旧比較表

発電用原子力設備に関する技術基準を定める省令（平成 25 年 6 月 28 日）	実用発電用原子炉及びその附属施設の技術基準に関する規則（令和 2 年 4 月 1 日）	備考
（流体振動等による損傷の防止）	（流体振動等による損傷の防止）	
第六条	第十九条	
燃料体及び反射材並びにこれらをサポートする構造物、熱遮へい材並びに一次冷却系統に係る施設に属する容器、管、ポンプ及び弁は、一次冷却材若しくは二次冷却材の循環、沸騰等により生ずる流体振動又は温度差のある流体の混合等により生ずる温度変動により損傷を受けないように施設しなければならない。	燃料体及び反射材並びに炉心支持構造物、熱遮蔽材並びに一次冷却系統に係る容器、管、ポンプ及び弁は、一次冷却材又は二次冷却材の循環、沸騰その他一次冷却材又は二次冷却材の挙動により生ずる流体振動又は温度差のある流体の混合その他の一次冷却材又は二次冷却材の挙動により生ずる温度変動により損傷を受けないように施設しなければならない。	追加要求なし
解釈	解釈	
1 「流体振動により損傷を受けないように施設しなければならない」とは流れの乱れ、渦、気ほう等に起因する高サイクル疲労による損傷の発生防止を規定するものであり、以下の措置を講じること。 ・蒸気発生器伝熱管群の曲げ部については、日本機械学会「設計・建設規格」（JSME S NC1-2005）PVB-3600 に規定する手法を適用すること。	1 「流体振動により損傷を受けないように施設しなければならない」とは流れの乱れ、渦、気泡等に起因する高サイクル疲労による損傷の発生防止を規定するものであり、以下の措置を講ずること。 ・蒸気発生器伝熱管群の曲げ部については、日本機械学会「発電用原子力設備規格 設計・建設規格（2005 年版）（JSME SNC1-2005）」（以下「設計・建設規格 2005」）という。）PVB-3600 又は「設計・建設規格 2012」PVB-3600 に「日本機械学会「設計・建設規格」及び「材料規格」の適用に当たって（別記-2）の要件を付したものであること。	追加要求なし

発電用原子力設備に関する技術基準を定める省令（平成 25 年 6 月 28 日）	実用発電用原子炉及びその附属施設の技術基準に関する規則（令和 2 年 4 月 1 日）	備考
<p>・管に設置された円柱状構造物で耐圧機能を有するものについては、日本機械学会「配管内円柱状構造物の流力振動評価指針」（JSME S012）に規定する手法を適用すること。<u>なお耐圧機能を有しないものについては第 8 条の 2 第 2 項によること。</u> （日本機械学会「発電用原子力設備規格 設計建設規格（JSME S NC1）」（2005 年改訂版）並びに流力振動及び高サイクル熱疲労に関する評価指針の技術評価書）</p> <p>2 「温度差のある流体の混合等により生ずる温度変動により損傷を受けないように施設しなければならない」とは、日本機械学会「配管の高サイクル熱疲労に関する評価指針」（JSME S017）に規定する手法を適用し、<u>損傷の発生防止措置を講じること。なお供用開始後における運転管理等の運用上の対応を考慮して施設することができる。</u>（日本機械学会「発電用原子力設備規格 設計・建設規格（JSME S NC1）」（2005 年改訂版）並びに流力振動及び高サイクル熱疲労に関する評価指針の技術評価書）</p> <p>3 配管内円柱状構造物の流力振動及び配管の高サイクル熱疲労については、一次冷却材が循環する施設として、原子炉冷却材浄化系、残留熱除去系（原子炉停止時冷却モード）（BWR）及び化学体積制御系、余熱除去系（PWR）を含めて措置を<u>講じること。</u></p>	<p>・管に設置された円柱状構造物で耐圧機能を有するものについては、日本機械学会「配管内円柱状構造物の流力振動評価指針」（JSME S012）に規定する手法を適用すること。（「日本機械学会「発電用原子力設備規格 設計建設規格（JSME S NC1）」（2005 年改訂版）並びに流力振動及び高サイクル熱疲労に関する評価指針の技術評価書」（平成 17 年 12 月原子力安全・保安院、原子力安全基盤機構取りまとめ）及び「設計・建設規格 2012 技術評価書」）</p> <p>2 「温度差のある流体の混合等により生ずる温度変動により損傷を受けないように施設しなければならない」とは、日本機械学会「配管の高サイクル熱疲労に関する評価指針」（JSME S017）に規定する手法を適用し、<u>損傷の発生防止措置を講ずること。</u>（日本機械学会「発電用原子力設備規格 設計・建設規格（JSME S NC1）」（2005 年改訂版）並びに流力振動及び高サイクル熱疲労に関する評価指針の技術評価書」（平成 17 年 12 月原子力安全基盤機構取りまとめ））</p> <p>3 配管内円柱状構造物の流力振動及び配管の高サイクル熱疲労については、一次冷却材が循環する施設として、原子炉冷却材浄化系、残留熱除去系（原子炉停止時冷却モード）（BWR）及び化学体積制御系、余熱除去系（PWR）を含めて措置を<u>講ずること。</u></p>	追加要求なし

女川原子力発電所第2号機 工事計画審査資料	
資料番号	02-補-E-04-0330-2_改1

補足-330-2 非常用炉心冷却設備その他原子炉注水設備のポンプの有効吸込水頭に関する補足説明資料

目次

1. 非常用炉心冷却設備その他原子炉注水設備及び圧力低減設備その他の安全設備の有効NPSH 評価対象ポンプの選定について…………… 1-1
2. 非常用炉心冷却設備その他原子炉注水設備のポンプの有効吸込水頭について… 2-1

別紙 1

- 有効吸込水頭の評価に用いる水源の水位設定について…………… 別紙 1-1

1. 非常用炉心冷却設備その他原子炉注水設備及び圧力低減設備その他の安全設備の有効 NPSH 評価対象ポンプの選定について

工事計画認可申請書において「3.6 非常用炉心冷却設備その他原子炉注水設備」及び「7.3(6) 圧力低減設備その他の安全設備」として申請しているポンプと水源の組合せのうち、最も小さい有効 NPSH となり、評価対象となるポンプと水源の組合せを下表に示す。

下表の整理を踏まえ、非常用炉心冷却設備その他原子炉注水設備として評価対象となる高圧炉心スプレィ系ポンプ、高圧代替注水系タービンポンプ、3.6.5 低圧代替注水系の復水移送ポンプ及び直流駆動低圧注水系ポンプの有効 NPSH 評価は、「2. 非常用炉心冷却設備その他原子炉注水設備のポンプの有効吸込水頭について」に示す。圧力低減設備その他の原子炉注水設備として評価対象となる代替循環冷却ポンプ及び残留熱除去系ポンプの有効 NPSH 評価は、補足 370-5「5. 圧力低減設備その他の原子炉注水設備のポンプの有効吸込水頭について」に示す。

表 非常用炉心冷却設備その他原子炉注水設備及び圧力低減設備その他の安全設備の有効 NPSH 評価対象ポンプの選定について

申請ポンプ	水源	系統名称	評価対象	有効 NPSH 評価対象ポンプ選定の考え方	有効 NPSH 評価条件 (括弧内は有効 NPSH 評価に用いる値を示す。)					
					水源の 圧力	水源の 水位	水源の 温度	配管 圧損	異物 有無	
残留熱除去系 ポンプ	サブプレッショ ンプール	3.6.8 残留熱除去系	—	<p>残留熱除去系ポンプに期待する有効性評価事故シーケンスのうち、最も水源の温度が高くなる「全交流動力電源喪失」では、低圧注水モードとサブプレッションプルール水冷却モードを使用する。シナリオ上、サブプレッションプルール水冷却モードを先に使用し、その後は水源の温度が単調減少を示すことから、7.3(6)i. 残留熱除去系（サブプレッションプルール水冷却モード）を評価対象として選定する。</p> <p>なお、7.3(6)h. 残留熱除去系（格納容器スプレィ冷却モード）は、有効性評価において期待していないことから、重大事故等対処設備（設計基準拡張）として設計基準対象施設の有効 NPSH 評価条件を記載する。</p>	144℃の 飽和蒸気圧 (44.7m)		144℃ (44.7m)			無し
		7.3(6)h. 残留熱除去系（格納容器スプレィ冷却モード）	—		大気圧 (10.3m)		144℃の 飽和蒸気圧 (44.7m)			
		7.3(6)i. 残留熱除去系（サブプレッションプルール水冷却モード）	評価対象 (VI-1-8-4 に 記載)							
高圧炉心スプレィ系ポンプ	サブプレッショ ンプール	3.6.1 高圧炉心スプレィ系	評価対象 (VI-1-4-3 に 記載)	<p>復水貯蔵タンクを水源として使用する場合の方が、配管圧損は厳しいものの、サブプレッションプルールを水源として使用する場合の方が、水源の水位及び温度が厳しくなることから、最も小さい有効 NPSH となるため、サブプレッションプルールを水源として使用する場合の方を評価対象として選定する。</p>	大気圧 (10.3m)		100℃ (10.3m)			無し
	復水貯蔵タンク		—							
低圧炉心スプレィ系ポンプ	サブプレッショ ンプール	3.6.2 低圧炉心スプレィ系	—	<p>重大事故等対処設備として使用する場合の方が、設計基準対象施設として使用する場合よりも水源の温度が低く、異物が発生しないことから、重大事故等対処設備として使用する場合は評価対象外とする。</p> <p>なお、設計基準対象施設としての有効 NPSH 評価条件は以下のとおり。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・水源の温度： <input type="text"/> ・異物の有無：有り 	大気圧 (10.3m)		73℃ (3.7m)			無し

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

申請ポンプ	水源	系統名称	評価対象	有効 NPSH 評価対象ポンプ選定の考え方	有効 NPSH 評価条件 (括弧内は有効 NPSH 評価に用いる値を示す。)				
					水源の 圧力	水源の 水位	水源の 温度	配管 圧損	異物 有無
高圧代替注水系タービンポンプ	復水貯蔵タンク	3.6.3 高圧代替注水系	評価対象 (VI-1-4-3 に 記載)	7.3(6)e. 高圧代替注水系は、溶融炉心の原子炉格納容器下部への落下の遅延又は防止を目的として、原子炉圧力容器への注水に使用するものであり、有効 NPSH 評価条件は変わらないことから、3.6.3 高圧代替注水系を評価対象として選定する。	大気圧 (10.3m)		66℃ (2.7m)		無し
		7.3(6)e. 高圧代替注水系	—						
原子炉隔離時冷却系ポンプ	復水貯蔵タンク	3.6.4 原子炉隔離時冷却系	—	<p>重大事故等対処設備として復水貯蔵タンクを水源として使用する場合は、配管圧損は厳しいものの、設計基準対象施設としてサブプレッションプールを水源として使用する場合は、水源の水位が厳しくなり、最も小さい有効 NPSH となるため、重大事故等対処設備として使用する場合は評価対象外とする。</p> <p>なお、設計基準対象施設（水源：サブプレッションプール）としての有効 NPSH 評価条件は以下のとおり。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・水源の水位： <input type="text"/> ・配管圧損： <input type="text"/> 	大気圧 (10.3m)		66℃ (2.7m)		無し
直流駆動低圧注水系ポンプ	復水貯蔵タンク	3.6.5 低圧代替注水系	評価対象 (VI-1-4-3 に 記載)	評価対象として選定する。	大気圧 (10.3m)		66℃ (2.7m)		無し
復水移送ポンプ	復水貯蔵タンク	3.6.5 低圧代替注水系	評価対象 (VI-1-4-3 に 記載)	重大事故等時として復水移送ポンプを使用する場合、3.6.5 低圧代替注水系として使用する場合は通水流量が最も大きくなり、配管圧損も大きくなるため、評価対象として選定する。	大気圧 (10.3m)		66℃ (2.7m)		無し
		7.3(6)b. 原子炉格納容器下部注水系	—						
		7.3(6)c. 原子炉格納容器代替スプレイ冷却系	—						
		7.3(6)f. 低圧代替注水系	—						

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

申請ポンプ	水源	系統名称	評価対象	有効 NPSH 評価対象ポンプ選定の考え方	有効 NPSH 評価条件 (括弧内は有効 NPSH 評価に用いる値を示す。)				
					水源の 圧力	水源の 水位	水源の 温度	配管 圧損	異物 有無
大容量送水ポンプ (タイプ I)	淡水貯水槽 (No. 1) 淡水貯水槽 (No. 2) 海	3.6.5 低圧代替注水系	—	<p>大容量送水ポンプ (タイプ I) の付属品である水中ポンプは、空気を吸い込まない水位を確保するように沈めて運転するポンプであり、必要 NPSH に代わる条件として運転必要最低水位 (水中ポンプ内に空気を吸い込まず、ポンプが正常に機能するための最低吸込高さ) を確保するように設置することで、キャビテーションを防止する設計であることから、評価対象外とする。</p> <p>また、大容量送水ポンプ (タイプ I) は、付属品である水中ポンプにより、大容量送水ポンプ (タイプ I) の必要 NPSH を上回る押込水頭が大容量送水ポンプ (タイプ I) の吸込側にかかるように設計されており、大容量送水ポンプ (タイプ I) の有効 NPSH は十分確保されることから、評価対象外とする。</p>	—				
		3.6.9 代替水源移送系	—						
		7.3(6)b. 原子炉格納容器下部注水系	—						
		7.3(6)c. 原子炉格納容器代替スプレイ冷却系	—						
		7.3(6)f. 低圧代替注水系	—						
代替循環冷却ポンプ	サブプレッションプール	3.6.6 代替循環冷却系	—	<p>3.6.6 代替循環冷却系は、残存溶融炉心の冷却のために使用する系統であることから、原子炉格納容器の除熱のために使用する 7.3(6)d. 代替循環冷却系の方が、厳しい有効 NPSH 評価条件となると想定される。</p> <p>また、7.3(6)b. 原子炉格納容器下部注水系は、復水移送ポンプによる原子炉格納容器下部注水系と同様の使用条件を想定していることから、7.3(6)d. 代替循環冷却系の方が、厳しい有効 NPSH 評価条件となる。</p> <p>以上より、7.3(6)d. 代替循環冷却系を評価対象として選定する。</p>	150℃の飽和蒸気圧 (52.9m)	[]	150℃ (52.9m)	[]	有り
		7.3(6)b. 原子炉格納容器下部注水系	—		大気圧 (10.3m)		66℃ (2.7m)		
		7.3(6)d. 代替循環冷却系	評価対象 (VI-1-8-4 に記載)		150℃の飽和蒸気圧 (52.9m)		150℃ (52.9m)		
ほう酸水注入系ポンプ	ほう酸水注入系貯蔵タンク	3.6.7 ほう酸水注入系	—	<p>ほう酸水注入系貯蔵タンクを水源として有効 NPSH が確保される水位以上に確保された必要水量を原子炉圧力容器へ注水するよう設計されており、機能が要求される運転状態においては水源の圧力、温度の変化及び異物の影響はなく、ほう酸水注入系ポンプの有効 NPSH は十分確保されることから、評価対象外とする。</p>	—				
		7.3(6)g. ほう酸水注入系	—						
大容量送水ポンプ (タイプ II)	海	3.6.9 代替水源移送系	—	<p>重大事故等対処設備として申請する「非常用炉心冷却設備その他原子炉注水設備」のうち、原子炉圧力容器に注水するために使用しないため、評価対象外とする。</p>	—				

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

2. 非常用炉心冷却設備その他原子炉注水設備のポンプの有効吸込水頭について

「1. 非常用炉心冷却設備その他原子炉注水設備及び圧力低減設備その他の安全設備の有効 NPSH 評価対象ポンプの選定について」において、個別評価対象として選定された高圧炉心スプレイ系ポンプ、高圧代替注水系タービンポンプ、3.6.5 低圧代替注水系の復水移送ポンプ及び直流駆動低圧注水系ポンプの有効 NPSH 評価を示す。

(1) 高圧炉心スプレイ系ポンプの有効吸込水頭に関する補足説明

記載内容		根拠
項目	値(m)	
高圧炉心スプレイ系ポンプ（評価流量：1074 m ³ /h）		
H _a ：吸込み液面に作用する絶対圧力	10.3	保守的にサブプレッションチェンバ圧力を大気圧とし、吸込み液面に作用する絶対圧力は 10.3m としている。
H _s ：吸込揚程		吸込揚程は、以下の差分の <input type="text"/> m としている。 <ul style="list-style-type: none"> ●水源の水位：O.P. <input type="text"/> m（サブプレッションプールの最低水位） ●ポンプ設置フロアの床上 1 m の値：O.P. <input type="text"/> m 水源の水位としては、プラント運転時のサブプレッションプールの最低水位とした（別紙 1 参照）。
H ₁ ：ポンプ吸込配管圧損		サブプレッションプールから高圧炉心スプレイ系ポンプまでの配管及び弁類圧損は、高圧炉心スプレイ系ポンプが以下の流量*で運転することを想定する。 この場合、サブプレッションプールから高圧炉心スプレイ系ポンプまでの配管及び弁類圧損の合計値は、 <input type="text"/> m となる。 <ul style="list-style-type: none"> ●高圧炉心スプレイ系ポンプ：1074m³/h×1 個 ポンプ吸込配管圧損は、圧損合計値より <input type="text"/> m に設定する。 注記*：サブプレッションプールから高圧炉心スプレイ系ポンプまでの配管は、単独取水する配管構成となっているため、他の非常用炉心冷却設備のポンプの運転流量を圧損計算上で考慮する必要はない。
H ₂ ：異物付着なしの状態におけるストレーナ圧損		異物付着なしの状態におけるストレーナ圧損を、以下に示す。 <ul style="list-style-type: none"> ●異物付着なしの状態におけるストレーナ圧損：<input type="text"/> m
h _s ：ポンプ吸込口における飽和蒸気圧水頭	10.3	高圧炉心スプレイ系ポンプ運転中のサブプレッションプール水最高運転温度は 100℃ 以下であるため、100℃ における飽和蒸気圧水頭として、10.3m としている。
有効 NPSH (H _a +H _s -H ₁ -H ₂ -h _s)	2.4	有効 NPSH は、以下の計算式により算出している。 有効 NPSH = H _a + H _s - H ₁ - H ₂ - h _s = 10.3 m + <input type="text"/> - 10.3 m = 2.4 m
必要 NPSH	<input type="text"/>	高圧炉心スプレイ系ポンプ運転流量 1074 m ³ /h における必要 NPSH としてポンプ性能より設定している。
評価結果		有効 NPSH と必要 NPSH との関係は以下のとおりとなり、必要 NPSH が確保されることからポンプ運転状態として問題ない結果となる。 有効 NPSH：2.4 m > 必要 NPSH： <input type="text"/> m

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

(2) 高圧代替注水系タービンポンプの有効吸込水頭に関する補足説明

記載内容		高圧代替注水系タービンポンプ (評価流量：90.8 m ³ /h)
項目	値 (m)	根拠
H _a ：吸込み液面に作用する絶対圧力	10.3	水源である復水貯蔵タンクは大気に開放しているため、吸込み液面に作用する絶対圧力は、大気圧とし 10.3m としている。
H _s ：吸込揚程		<p>吸込揚程は、以下の差分の <input type="text"/> m としている。</p> <ul style="list-style-type: none"> ● 水源の水位：O.P. <input type="text"/> m (復水貯蔵タンクの HPCS 水源切替レベル) ● 水源の水位としては、復水貯蔵タンクの HPCS 水源切替レベルとした (別紙 1 参照)。 ● ポンプ設置フロアの床上 1 m の値：O.P. <input type="text"/> m
H ₁ ：ポンプ吸込配管圧損		<p>復水貯蔵タンクから高圧代替注水系タービンポンプまでの配管及び弁類圧損は、高圧代替注水系タービンポンプが以下の流量*で運転することを想定する。この場合、復水貯蔵タンクから高圧代替注水系タービンポンプまでの配管及び弁類圧損の合計値は、<input type="text"/> m となる。</p> <ul style="list-style-type: none"> ● 高圧代替注水系タービンポンプ：90.8 m³/h×1 個 <p>ポンプ吸込配管圧損は、圧損合計値より <input type="text"/> m に設定する。</p> <p>注記*：復水貯蔵タンクから高圧代替注水系タービンポンプまでの配管は、高圧炉心スプレイ系ポンプ、原子炉隔離時冷却系ポンプ、直流駆動低圧注水系ポンプ並びに低圧代替注水系、原子炉格納容器下部注水系及び原子炉格納容器代替スプレイ冷却系に用いる復水移送ポンプと共用する部分があるが、同時使用しない運用であるため、高圧代替注水系タービンポンプ以外のポンプの運転流量を圧損計算上で考慮する必要はない。</p>
h _s ：ポンプ吸込口における飽和蒸気圧水頭	2.7	復水貯蔵タンクの最高使用温度 66℃における飽和蒸気圧水頭として、2.7m としている。
有効 NPSH (H _a +H _s -H ₁ -h _s)	17.9	<p>有効 NPSH は、以下の計算式により算出している。</p> $\text{有効 NPSH} = H_a + H_s - H_1 - h_s$ $= 10.3 \text{ m} + \text{} - 2.7 \text{ m}$ $= 17.9 \text{ m}$
必要 NPSH		高圧代替注水系タービンポンプ運転流量 90.8m ³ /h における必要 NPSH としてポンプ性能より設定している。
評価結果		<p>有効 NPSH と必要 NPSH との関係は以下のとおりとなり、必要 NPSH が確保されることからポンプ運転状態として問題ない結果となる。</p> <p>有効 NPSH：17.9 m > 必要 NPSH：<input type="text"/> m</p>

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

(3) 直流駆動低圧注水系ポンプの有効吸込水頭に関する補足説明

記載内容		直流駆動低圧注水系ポンプ（評価流量：82 m ³ /h）
項目	値 (m)	根拠
H _a ：吸込み液面に作用する絶対圧力	10.3	水源である復水貯蔵タンクは大気に開放しているため、吸込み液面に作用する絶対圧力は、大気圧とし 10.3m としている。
H _s ：吸込揚程		<p>吸込揚程は、以下の差分の <input type="text"/> m としている。</p> <ul style="list-style-type: none"> ● 水源の水位：0.P. <input type="text"/> m（復水貯蔵タンクの HPCS 水源切替レベル） ● 水源の水位としては、復水貯蔵タンクの HPCS 水源切替レベルとした（別紙 1 参照）。 ● ポンプの吸込み口高さ：0.P. <input type="text"/> m
H ₁ ：ポンプ吸込配管圧損		<p>復水貯蔵タンクから直流駆動低圧注水系ポンプまでの配管及び弁類圧損は、直流駆動低圧注水系ポンプが以下の流量*で運転することを想定する。この場合、復水貯蔵タンクから直流駆動低圧注水系ポンプまでの配管及び弁類圧損の合計値は、<input type="text"/> m となる。</p> <ul style="list-style-type: none"> ● 直流駆動低圧注水系ポンプ：82m³/h×1 個 <p>ポンプ吸込配管圧損は、圧損合計値より <input type="text"/> m に設定する。</p> <p>注記*：復水貯蔵タンクから直流駆動低圧注水系ポンプまでの配管は、高圧炉心スプレイ系ポンプ、高圧代替注水系タービンポンプ、原子炉隔離時冷却系ポンプ並びに低圧代替注水系、原子炉格納容器下部注水系及び原子炉格納容器代替スプレイ冷却系に用いる復水移送ポンプと共用する部分がある。このうち、ミニマムフロー運転での直流駆動低圧注水系ポンプ（約 <input type="text"/> m³/h）と定格流量での原子炉隔離時冷却系ポンプ（90.8 m³/h）を短時間同時使用する。同時使用した場合の方が通水流量は大きいですが、同時使用する配管長が短いことから、直流駆動低圧注水系ポンプとしては、同時使用した場合の配管圧損よりも、単独運転（82m³/h）した場合の配管圧損の方が大きくなり、保守的な評価となる。</p>
h _s ：ポンプ吸込口における飽和蒸気圧水頭	2.7	復水貯蔵タンクの最高使用温度 66℃における飽和蒸気圧水頭として、2.7m としている。
有効 NPSH (H _a +H _s -H ₁ -h _s)	24.0	<p>有効 NPSH は、以下の計算式により算出している。</p> $\begin{aligned} \text{有効 NPSH} &= H_a + H_s - H_1 - h_s \\ &= 10.3 \text{ m} + \text{} - 2.7 \text{ m} \\ &= 24.0 \text{ m} \end{aligned}$
必要 NPSH		直流駆動低圧注水系ポンプ運転流量 82m ³ /h における必要 NPSH としてポンプ性能より設定している。
評価結果		<p>有効 NPSH と必要 NPSH との関係は以下のとおりとなり、必要 NPSH が確保されることからポンプ運転状態として問題ない結果となる。</p> <p>有効 NPSH：24.0 m > 必要 NPSH：<input type="text"/> m</p>

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

(4) 低圧代替注水系に用いる復水移送ポンプの有効吸込水頭に関する補足説明

記載内容		根拠
項目	値(m)	
低圧代替注水系に用いる復水移送ポンプ（評価流量： <input type="text"/> m ³ /h×2 個）		
H _a ：吸込み液面に作用する絶対圧力	10.3	水源である復水貯蔵タンクは 大気に開放しているため、吸込み液面に作用する絶対圧力は、大気圧とし 10.3m としている。
H _s ：吸込揚程		<p>吸込揚程は、以下の差分の <input type="text"/> m としている。</p> <ul style="list-style-type: none"> ● 水源の水位：O.P. <input type="text"/> m（復水貯蔵タンクの HPCS 給水ノズルレベル） ● 水源の水位としては、復水貯蔵タンクの HPCS 給水ノズルレベルとした（別紙 1 参照）。 ● ポンプの吸込み口高さ：O.P. <input type="text"/> m
H ₁ ：ポンプ吸込配管圧損		<p>復水貯蔵タンクから復水移送ポンプまでの配管及び弁類圧損は、復水移送ポンプが以下の流量*で運転することを想定する。</p> <p>この場合、復水貯蔵タンクから復水移送ポンプまでの配管及び弁類圧損の合計値は、<input type="text"/> m となる。</p> <ul style="list-style-type: none"> ● 復水移送ポンプ：<input type="text"/> m³/h×2 個 <p>ポンプ吸込配管圧損は、圧損合計値より <input type="text"/> m に設定する。</p> <p>注記*：復水貯蔵タンクから復水移送ポンプまでの配管は、高圧炉心スプレイ系ポンプ、高圧代替注水系タービンポンプ、原子炉隔離時冷却系ポンプ及び直流駆動低圧注水系ポンプと共用する部分があるが、同時使用しない運用であるため、復水移送ポンプ以外のポンプの運転流量を圧損計算上で考慮する必要はない。</p>
h _s ：ポンプ吸込口における飽和蒸気圧水頭	2.7	復水貯蔵タンクの最高使用温度 66℃における飽和蒸気圧水頭として、2.7m としている。
有効 NPSH (H _a +H _s -H ₁ -h _s)	14.0	<p>有効 NPSH は、以下の計算式により算出している。</p> $\text{有効 NPSH} = H_a + H_s - H_1 - h_s$ $= 10.3 \text{ m} + \text{} - 2.7 \text{ m}$ $= 14.0 \text{ m}$
必要 NPSH		復水移送ポンプ運転流量 <input type="text"/> m ³ /h における必要 NPSH としてポンプ性能より設定している。
評価結果		<p>有効 NPSH と必要 NPSH との関係は以下のとおりとなり、必要 NPSH が確保されることからポンプ運転状態として問題ない結果となる。</p> <p>有効 NPSH：14.0 m > 必要 NPSH：<input type="text"/> m</p>

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

有効吸込水頭の評価に用いる水源の水位設定について

1. サプレッションプールの水位設定について

有効吸込水頭の評価に用いるサプレッションプールの水位設定を図別 1-1 に示す。

サプレッションプールを水源として個別評価しているポンプのうち，非常用炉心冷却設備その他注水設備の高圧炉心スプレイ系ポンプ並びに圧力低減設備その他の注水設備の代替循環冷却ポンプ及び残留熱除去系ポンプは，プラント運転時（通常運転時，設計基準対象事故時及び重大事故等時）におけるサプレッションプールの最低水位である L. W. L (O. P. m) を有効 NPSH 評価時の水位として設定している。



図別 1-1 サプレッションプールの水位設定

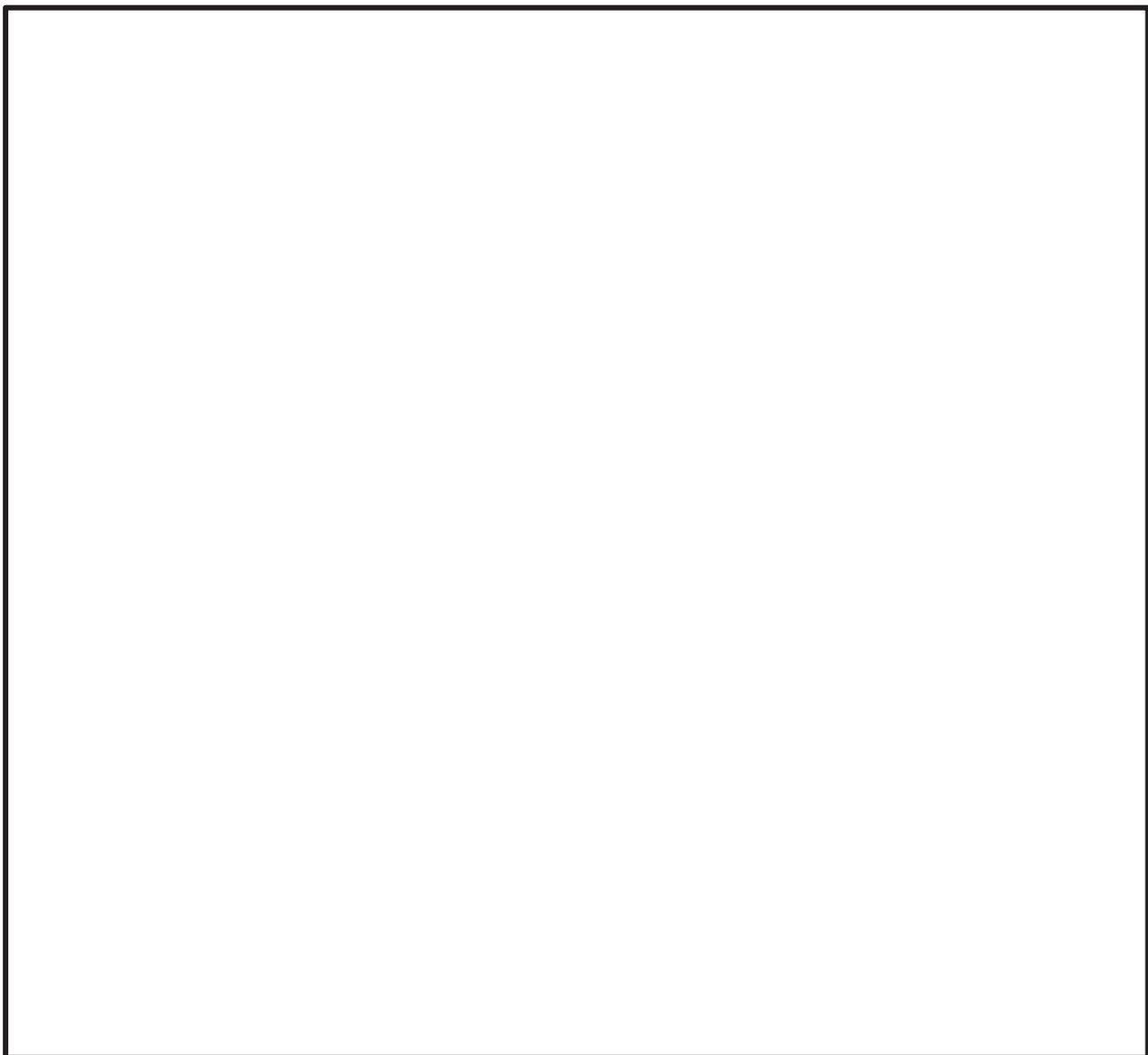
枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

2. 復水貯蔵タンクの水位設定について

有効吸込水頭の評価に用いる復水貯蔵タンクの水位設定を図別 1-2 に示す。

復水貯蔵タンクを水源とするポンプのうち、高圧代替注水系タービンポンプ及び直流駆動低圧注水系ポンプは、系統設計上、設計基準対象施設の高圧炉心スプレイ系ポンプ使用時に復水貯蔵タンクからサブプレッションプールに自動水源切替するレベル（HPCS 水源切替レベル）を最低水位としていることから、有効 NPSH 評価時の水位として設定している。

一方、3.6.5 低圧代替注水系として使用する復水移送ポンプは、系統設計上、非常用の給水ノズル位置（HPCS 給水ノズルレベル）を最低水位としていることから、有効 NPSH 評価時の水位として設定している。



図別 1-2 復水貯蔵タンクの水位設定

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

女川原子力発電所第2号機 工事計画審査資料	
資料番号	02-補-E-04-0330-3_改4

補足-330-3 原子炉格納容器内の原子炉冷却材の漏えいを監視する装置の構成並びに計測範囲及び警報動作範囲に関する補足説明資料

目次

1. ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置の検出時間について	1
2. ドライウェル床ドレンサンプ水位測定装置の演算時間について	3
3. ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置による漏えい検出の評価時間の 保守性について	5
4. 凝縮水量が平衡に達する時間に関する妥当性について	8
5. ドレン配管移送時間の算出について	10
6. 漏えい検出設備の検出時間評価に使用する配管及び床面の粗度係数について	11
7. ドライウェル床ドレンサンプ水位測定装置の漏えい検出の評価時間の 保守性について	12
8. ドライウェル床ドレンサンプ水位測定装置監視不能時の対応について	16
9. コリウムシールドが検出時間に与える影響について	17

1. ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置の検出時間について

ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置は、容積式流量検出器からのパルス信号を、変換器にて電流信号へ変換し、床漏えい検出表示盤内の演算装置にて流量信号に変換し監視する。なお、容積式流量検出器においては $0.23\text{m}^3/\text{h}$ ($3.8\text{l}/\text{min}$) のような低流量域においても計測できるよう、適切な容量を有するバケット（容量： 100ml ）を選定している。

警報動作範囲は、 $0\sim 5\text{l}/\text{min}$ で設定可能であり、全漏えい量 $0.23\text{m}^3/\text{h}$ ($3.8\text{l}/\text{min}$) の蒸気分 ($1.5\text{l}/\text{min}$) の漏えいに相当する流量になる前 ($1.35\text{l}/\text{min}$) に、流量高の警報を中央制御室に発信する。なお、警報動作流量以上の流量では、警報動作状態を継続する。（図1-1「ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置の概略構成図」参照）

パルス信号積算値出力は1分毎に更新され、変換器の出力は1分間のパルス信号積算値出力を1分間保持する設計としていることから、ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置の検出遅れ時間を2分とする。（図1-2「ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置の検出時間の考え方」参照）

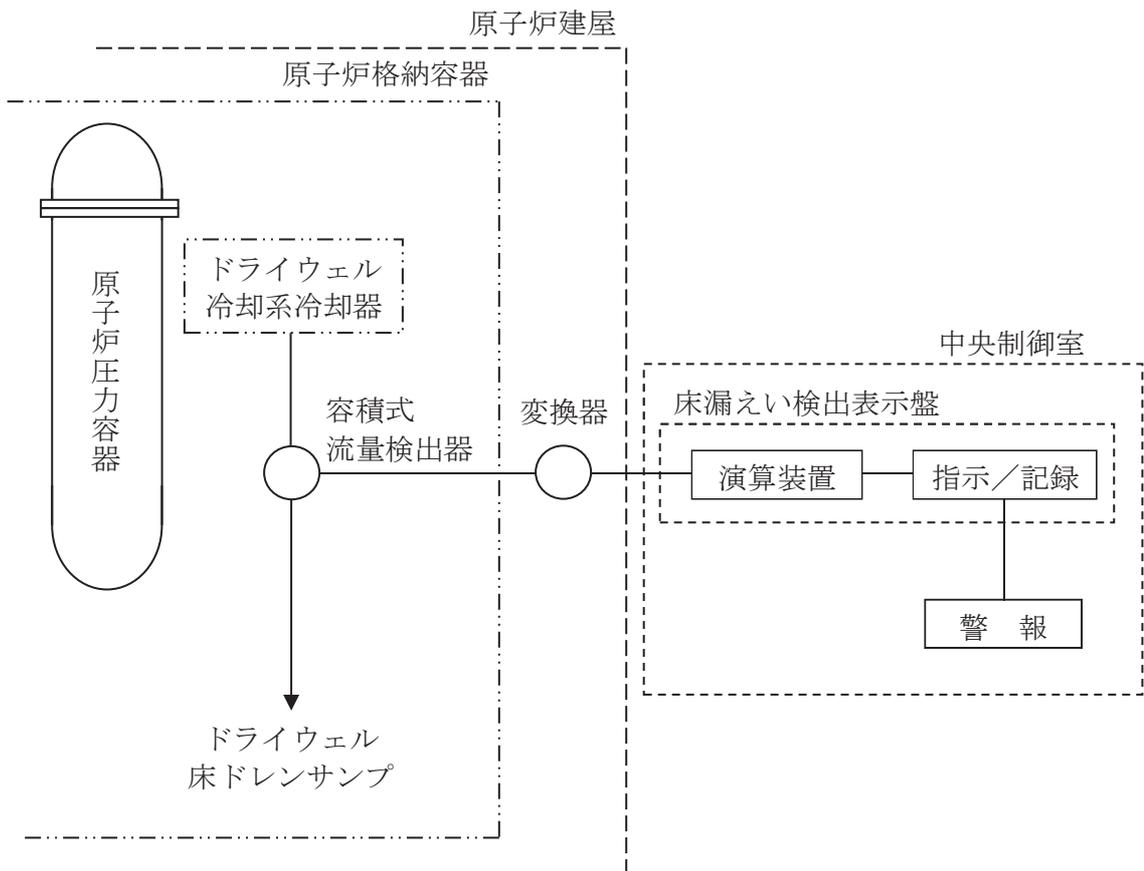


図1-1 ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置の概略構成図

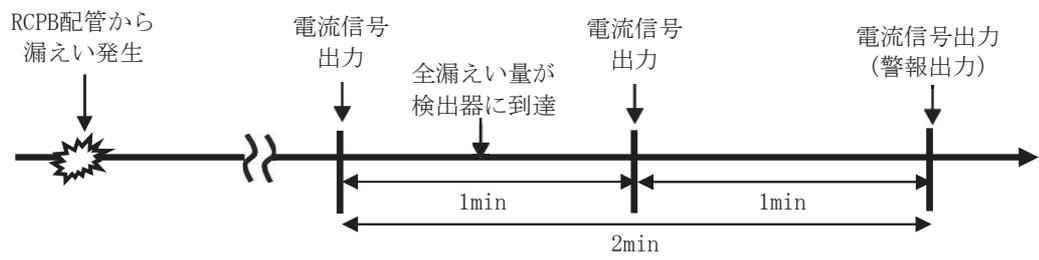


図1-2 ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置の検出時間の考え方

2. ドライウェル床ドレンサンプ水位測定装置の演算時間について

ドライウェル床ドレンサンプ水位測定装置は、超音波式水位検出器からの電流信号を、サンプ制御盤内の指示部及び記録部にて水位信号に変換し監視する。

警報動作範囲は、0～1900mmで設定可能であり、全漏えい量 $0.23\text{m}^3/\text{h}$ ($3.8\text{l}/\text{min}$) の漏えいに相当する水位変化率 ($23\text{mm}/14\text{min}$) になると水位変化率高の警報を中央制御室に発信する。なお、警報動作水位変化率以上の変化率では、警報動作状態を継続する。(図2-1「ドライウェル床ドレンサンプ水位測定装置の概略構成図」参照)

水位変化率の設定要求値は、ドライウェル床ドレンサンプに全漏えい量 $0.23\text{m}^3/\text{h}$ ($3.8\text{l}/\text{min}$) が流入したときの水位変化は $1.7\text{mm}/\text{min}$ であるが、ドライウェル床ドレンサンプ水位測定装置の計測精度は $\pm 23\text{mm}$ であり、 23mm の水位変化に相当する時間は 14min ($23\text{mm} \div 1.7\text{mm}/\text{min}$) となる。

この水位変化率を演算処理する際は、床ドレンサンプポンプが停止しており、かつ、床ドレンサンプ水面が安定している状態の水位測定装置による水位信号が必要であるため、水位変化率を演算処理するプロセス計算機ではこの処理を行う条件として、床ドレンサンプポンプ運転中 ($0.23\text{m}^3/\text{h}$ を排出する時間である1分23秒) 及び床ドレンサンプポンプ停止後 (3分) の4分23秒は演算処理を行わない条件とし、水位変化率の演算処理は水位検出信号を1分周期で平均処理したデータから、14分前の同データを減算して水位変化率を監視する。

このため、ドレン流入開始のタイミングを考慮した検出時間は18分23秒となるが、保守的に19分後に検出可能な設計としている。(図2-2「ドライウェル床ドレンサンプ水位測定装置の演算時間」参照)

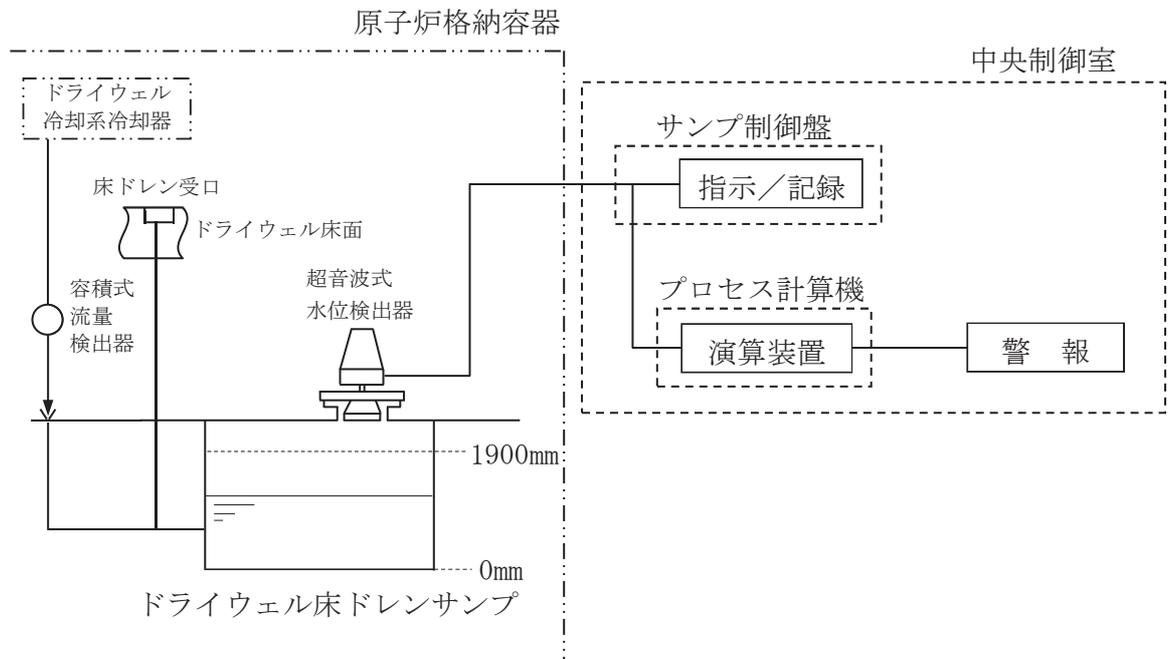


図2-1 ドライウェル床ドレンサンプ水位測定装置の概略構成図

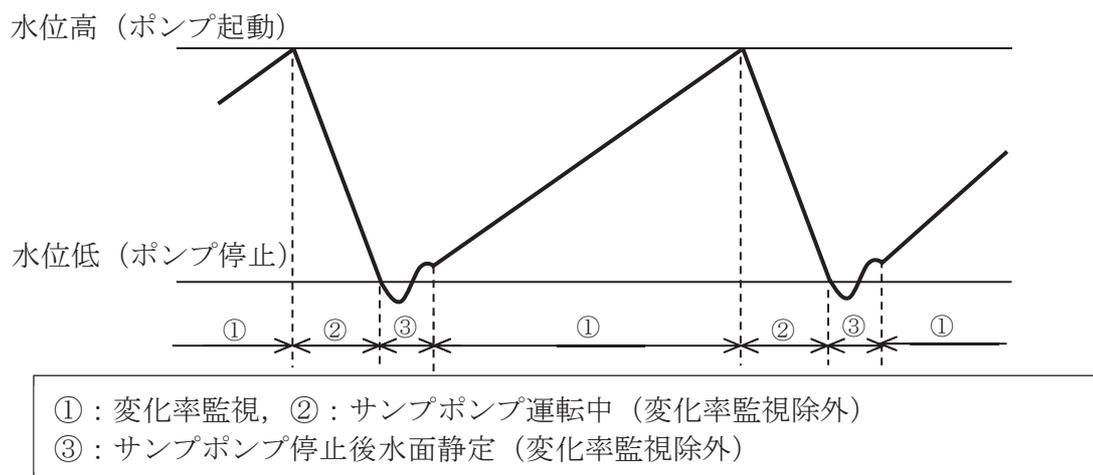


図2-2 ドライウェル床ドレンサンプ水位測定装置の演算時間

3. ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置による漏えい検出の評価時間の保守性について

ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置による漏えい検知時間 ($T_1 \sim T_3$ の合計30分) には、以下のとおり保守性を見込んでおり、ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置の検出時間 (T_4) の2分を加えても60分を超えないため、問題なく1時間以内に $0.23\text{m}^3/\text{h}$ ($3.8\text{l}/\text{min}$) の蒸気分 ($1.5\text{l}/\text{min}$) の漏えい量を検知可能である。

3.1 ドライウェル冷却系冷却器までの蒸気到達時間： $T_1=3$ 分における保守性

漏えいした蒸気がドライウェル冷却系冷却器（以下「冷却器」という。）の冷却コイルに達し、冷却が開始されるまでの時間 T_1 を評価する際には、冷却器に到達するまでの時間に「3.2 凝縮水量が平衡に到達する時間」で述べる原子炉格納容器内に漏えいした蒸気が徐々に充満し平衡状態となる過程も一部で始まっているが、そのことは考慮せず保守的に評価している。

また、RCPB配管から漏えいした蒸気が冷却器の冷却コイルに達する最長経路は、漏えい蒸気を含む原子炉格納容器内の空気がドライウェル冷却系送風機（以下「送風機」という。）により一巡する時間を T_1 とすることで保守的に評価している。

3.2 凝縮水量が平衡に到達する時間： $T_2=22$ 分における保守性

漏えい蒸気が凝縮に要する時間は、冷却器における凝縮水量が蒸気分の漏えい量と平衡となる時間として評価している。ここで、本評価に対しては確実に漏えい蒸気分の検知を可能とするために、ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置の警報設定値を漏えい蒸気の90%とすることで対応する。

凝縮水量と経過時間の関係は、図3-1に示すとおりであり、凝縮水量が蒸気分の漏えい量の90%に達する時間は約21.1分である。これを保守的に22分としている。

また、平衡に達する時間の妥当性については、「4. 凝縮水量が平衡に達する時間に関する妥当性について」にて示す。

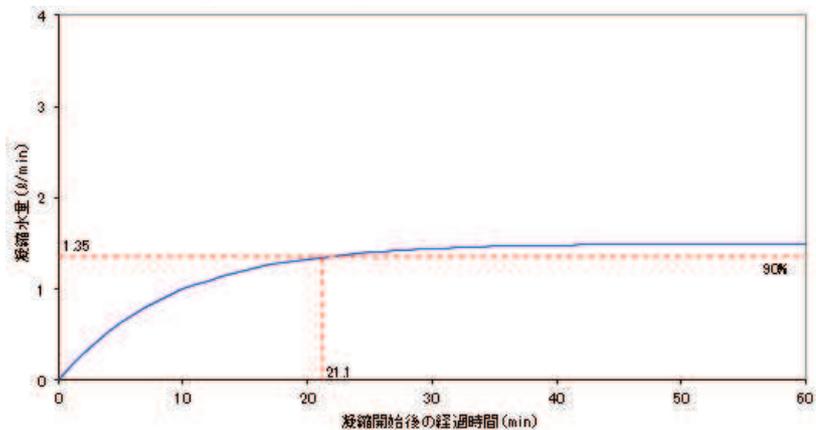


図3-1 凝縮水量が平衡に達する時間

3.3 ドレン配管移送時間（ドライウェル冷却系冷却器～ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置）：T₃=5分における保守性

冷却器からドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置までのドレン配管には、垂直部、水平部（1/100こう配）があるが、ドレン配管移送時間を評価する際には、保守的に垂直部を含む全体を水平部と同じ1/100こう配と仮定し、さらに評価用長さを配管の設計長さに1.1倍を乗じて評価している。

なお、冷却器からドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置までのドレン配管には、25A、50A及び80Aの配管口径があるが、最も保守的となる80Aの配管は全体の約5%であり、配管長さの余裕10%に含まれるため、すべての配管を50Aと仮定し評価している。

垂直配管の流速は水平部より早くなり、さらに小さい配管口径の流速は大きい配管口径より早くなることから、実際の検出時間は評価時間よりも短くなると考えられる。

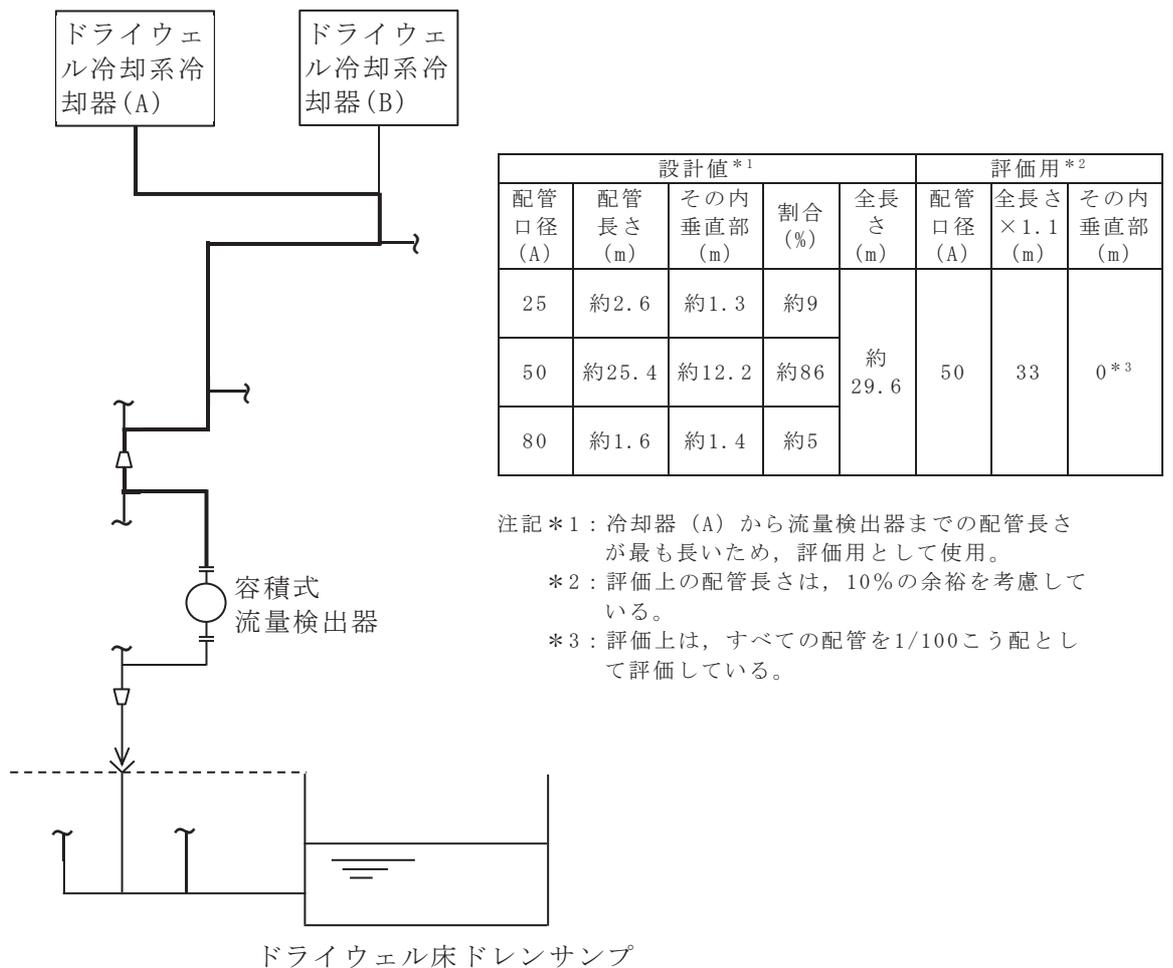


図3-2 ドレン配管移送時間

（ドライウェル冷却系冷却器～ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置）

3.4 ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置の検出遅れ時間： $T_4=2$ 分

ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置の検出遅れ時間を「1. ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置の検出時間について」に示す。

4. 凝縮水量が平衡に達する時間に関する妥当性について

4.1 ドライウェル冷却系の設置目的について

ドライウェル冷却系は、通常運転時において、冷却器及び送風機によりドライウェル内雰囲気絶えず循環させ、原子炉格納容器内の機器、配管等からの発熱を除去するために設置している。

4.2 ドライウェル冷却系の構造・機能について

4.2.1 ドライウェル冷却系の構成について

RCPB配管から原子炉格納容器内へ漏えいが生じたときに、蒸気分については原子炉格納容器に配置されるドライウェル冷却系にて冷却される。原子炉格納容器内に冷却器及び送風機はそれぞれ上部に3台、下部に3台が設置されており、通常運転時は上部、下部ともに各2台運転とし、各1台を予備としている。

また、上部冷却器は換気空調補機常用冷却水系より冷水を供給し、冷却と除湿を行い、下部冷却器は原子炉補機冷却水系より冷水を供給し、冷却を行い、ドライウェル雰囲気露点温度を低く保つ設計としている。

冷却器は、冷却コイル、ドレンパン、エアフィルタ、ケーシング等により構成され、冷水を冷却コイルに通水し、送風機を起動することにより、水、空気を熱交換し空気を冷却するものである。冷却器概略図を下記の図4-1に示す。

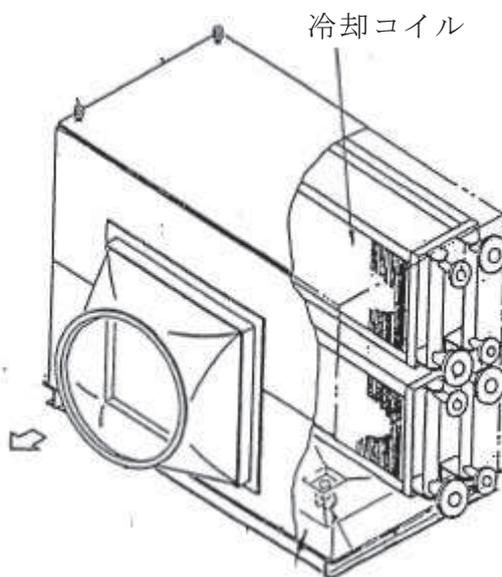


図4-1 冷却器の概略図

4.2.2 ドライウェル冷却系の冷却能力について

ドライウェル冷却系は、通常運転時において、ドライウェル内の機器、配管等からの発熱を除去するため、また、ドライウェル内配管の大气による腐食防止対策として、ドライウェル雰囲気露点温度を低く保つために設置している。

プラント通常運転時、ドライウェル内に設置されている各機器からの放熱及びサブレーションプール、格納容器床ドレンサンプからの蒸発分の凝縮による熱負荷は1.140MW程度である。一方、上部冷却器及び下部冷却器の交換熱量（合計）は1.313MWであることから、ドライウェル内雰囲気を平衡状態に維持することができる。

4.2.3 蒸気漏えい時

蒸気漏えいが発生した場合には、ドライウェル冷却系の熱負荷に凝縮潜熱分の除熱能力が追加される。原子炉冷却材の漏えい量 $0.23\text{m}^3/\text{h}$ ($3.8\ell/\text{min}$) に相当する蒸気 $1.5\ell/\text{min}$ ($=1.5\text{kg}/\text{min}$) を凝縮するために必要な除熱量は 0.056MW であり、次式で求められる。

$$1.5\text{kg}/\text{min} \div 60 \times (2.676 \times 10^6 \text{J}/\text{kg} - 0.419 \times 10^6 \text{J}/\text{kg}) = 0.056\text{MW}$$

〔	漏えい量 Q_1	: $1.5\text{kg}/\text{min}$ (蒸気分)	〕
	大气圧での蒸気のエンタルピ	: $2.676 \times 10^6 \text{J}/\text{kg}$	
	大气圧での水のエンタルピ	: $0.419 \times 10^6 \text{J}/\text{kg}$	

以上より、 $0.23\text{m}^3/\text{h}$ ($3.8\ell/\text{min}$) の漏えいにより蒸気漏えいが発生した際のドライウェル冷却系の上部冷却器及び下部冷却器は、凝縮潜熱分 0.056MW の除熱能力が追加されるものの、上部冷却器及び下部冷却器の交換熱量（合計）は 1.313MW であることから、十分な除熱能力を有している。したがって、漏えい蒸気は、ドライウェル冷却系にて問題なく凝縮するものと考えられる。

5. ドレン配管移送時間の算出について

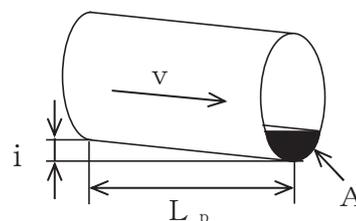
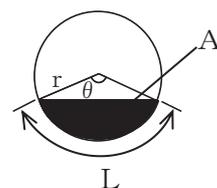
ドレン配管移送時間（ T_3 ， T_5 ， T_7 ， T_8 ）の算出において，ドレンの流速 v を求めるときに解が複数存在する場合がありますため，このときの算出条件について，以下に示す。

ガンギェ・クッタの経験式は開きよ（上蓋のされていない水路）に適用される経験式であるため，水密状態に近い範囲（ $180 \leq \theta \leq 360$ ）は適用範囲外となる。

（算出式：ガンギェ・クッタの経験式）

$$v = C \sqrt{m \cdot i} \quad \dots \dots \dots (5.1)$$

$$C = \frac{23 + (1/n) + (0.00155/i)}{1 + \{23 + (0.00155/i)\} \cdot (n/\sqrt{m})} \quad \dots \dots (5.2)$$



記号	記号説明	単位	計算式
n	粗度係数	—	配管材固有の値
i	こう配	—	—
r	配管半径	m	—
Q	流量	m ³ /s	Q = v · A
θ	弦の角度	rad	仮定値
L	ぬれ縁長さ	m	L = r · θ
A	断面積	m ²	A = 1/2 × r ² (θ - sin θ)
m	平均深さ	m	m = A / L
C	流速係数	—	(5.2) 式
L _p	配管長	m	—
v	平均流速	m/s	(5.1) 式
T	時間遅れ	min	T = L _p / v / 60

実際の計算においては，平均流速 v ，断面積 A 及びぬれ縁長さ L を求める必要がある。

ここで，弦の角度 θ により求まる平均深さ m をある値と仮定することで断面積 A 及びぬれ縁長さ L を算出し，上記 (5.1) 式及び (5.2) 式により求めた平均流速 v から算出した流量 Q と漏えい量が同値となるまで収束計算を行うことで算出する。

6. 漏えい検出設備の検出時間評価に使用する配管及び床面の粗度係数について

6.1 ドレン配管の粗度係数

冷却器にて凝縮した凝縮水をドライウエル床ドレンサンプまで移送するドレン配管及び保温材からの漏えい水をドレン配管入口からドライウエル床ドレンサンプまで移送するドレン配管内を流れる漏えい水の流速は、シェジー形の公式及びガンギェ・クッタの経験式を基に算出しており、この際に配管の内面粗さを表すパラメータとして粗度係数を使用している。

本評価で使用する粗度係数は、「機械工学便覧」に記載されている黄銅管の粗度係数（0.009～0.013）を参考に0.01としている。

なお、粗度係数は以下に示すManning-Stricklerの式を用いて評価することも可能であり、実機におけるステンレス鋼管の粗度係数は0.01以下となることも考慮し、本評価で用いる粗度係数は0.01としている。

（算出式：Manning-Stricklerの式）

$$n = \frac{k_s^{1/6}}{7.66 \times \sqrt{g}}$$

n：粗度係数

k_s：相当粗度（＝配管内面粗さ）

g：重力加速度（＝9.80665m/s²）

表6-1 ステンレス鋼管の粗度係数

	ステンレス鋼管
相当粗度 k _s	5 × 10 ⁻⁵ m*
粗度係数 n	0.008

注記*：メーカー標準値

6.2 床面の粗度係数

保温材からの漏えい水がドライウエル床面を通じてドレン配管入口まで移動する際の流速は、シェジー形の公式及びガンギェ・クッタの経験式を基に算出しており、この際に床面の粗さを表すパラメータとして粗度係数を使用している。

本評価で使用する粗度係数は、「機械工学便覧」に記載されている純セメント平滑面の粗度係数（0.009～0.013）を参考にしており、発電所の床面は塗装により滑らかであるが、本評価では0.013とし、保守的な評価としている。

7. ドライウェル床ドレンサンプ水位測定装置の漏えい検出評価時間の保守性について

ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置による漏えい検出時間（ $T_1 \sim T_3$ の合計30分）には、「3. ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置による漏えい検出の評価時間の保守性について」のとおり保守性を見込んでおり、以下に示すドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置からドライウェル床ドレンサンプまでのドレン配管移送時間（ T_5 ）及びドライウェル床ドレンサンプ水位変化率の演算時間（ T_9 ）の合計22分を加えても60分を超えないため、問題なく1時間以内に $0.23\text{m}^3/\text{h}$ の漏えい量（蒸気分）を検知可能である。

また、ドライウェル床ドレンサンプ水位測定装置による漏えい検出時間（ $T_6 \sim T_8$ の合計40分）には、以下のとおり保守性を見込んでおり、ドライウェル床ドレンサンプ水位変化率の演算時間（ T_9 ）の19分を加えても60分を超えないため、問題なく1時間以内に $0.23\text{m}^3/\text{h}$ の漏えい量（液体分）を検知可能である。

7.1 ドレン配管移送時間（ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置～ドライウェル床ドレンサンプ）： $T_5=3$ 分における保守性

ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置からドライウェル床ドレンサンプまでのドレン配管には、垂直部、水平部（1/100こう配）があるが、ドレン配管移送時間を評価する際には、保守的に垂直部を含む全体を水平部と同じ1/100こう配と仮定し、さらに評価用長さを配管の設計長さに1.1倍を乗じて評価している。

また、ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置からドライウェル床ドレンサンプまでのドレン配管には、25A、50A及び80Aの配管口径があるが、最も保守的となる80Aが全体の約94%であるため、すべての配管を80Aと仮定し評価している。

垂直配管の流速は水平部より早くなり、さらに小さい配管口径の流速は大きい配管口径より早くなることから、実際の検出時間は評価時間よりも短くなると考えられる。

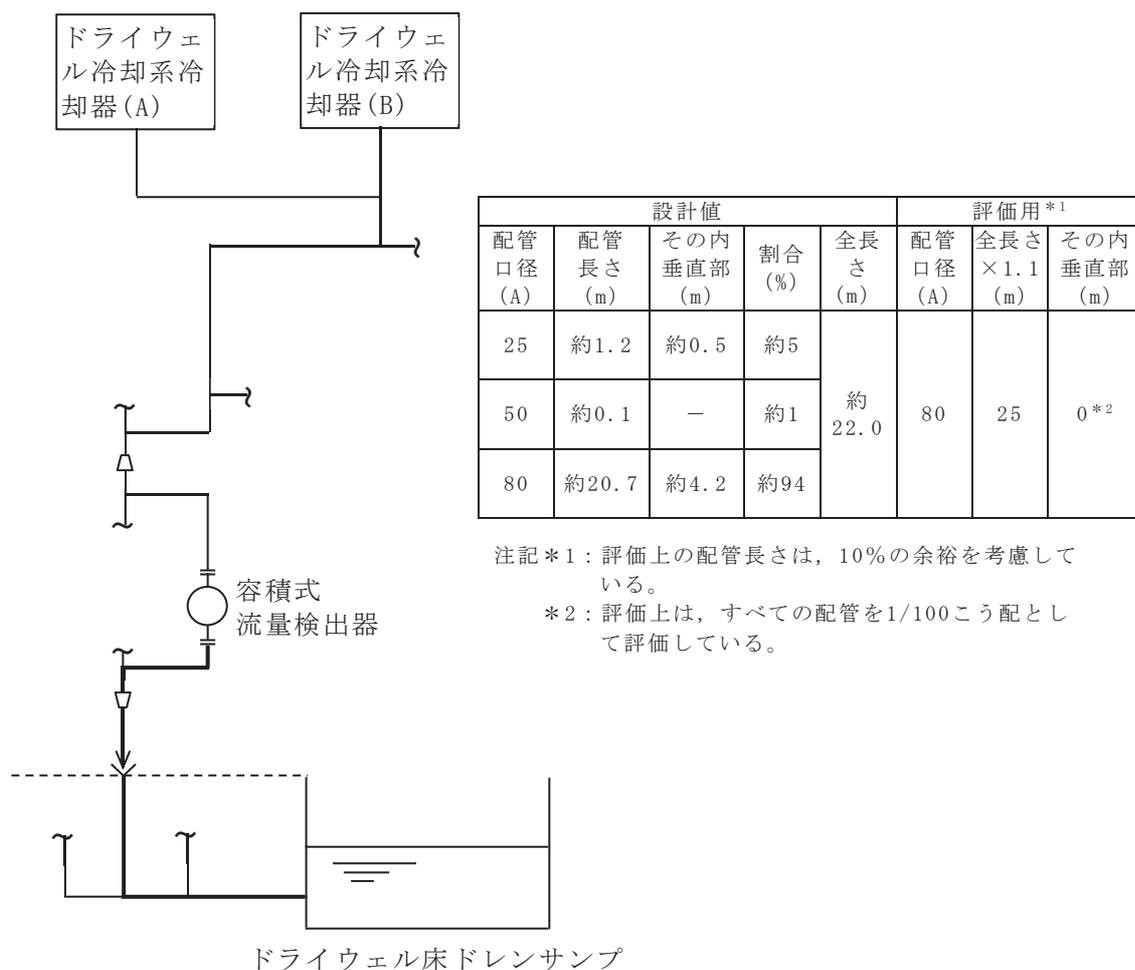


図7-1 ドレン配管移送時間

(ドライウエル送風機冷却コイルドレン流量測定装置～ドライウエル床ドレンサンプル)

7.2 保温材から漏れ出るまでの時間： $T_6 = 33$ 分の保守性

原子炉冷却材配管は保温材（金属保温）を設置しており，円周方向に一体構造ではなく，独立に2分割された金属保温を止め合せて取り付けられている。保温材は水が滞留しないよう設計されているが，保温材から漏えい水が漏れ出るまでの時間 T_6 は，保守的に漏えい水が2分割の一部の保温材及び保温材と原子炉冷却材配管のすき間の2分割部分に滞留後，接合部から漏れ出ると仮定し算出している。漏えい水が保温材に入り込むとは考えにくい，保温材の2分割の下半分に入り込むと仮定することで，漏えい水が保温材の接合部まで達し流れ出るまでの時間を保守的に評価している。なお，本評価では保守的に原子炉冷却材を内包する配管の金属保温材のうち，2分割で水平配管に設置される保温材内容積が最も大きい箇所を評価している。

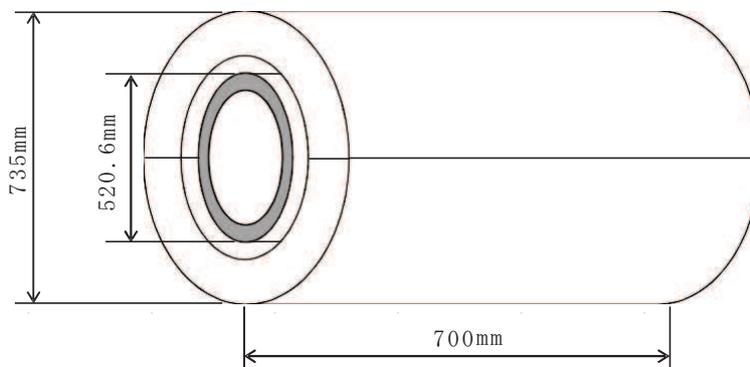


図7-2 金属保温材から漏れ出るまでの時間における概略図

7.3 ドレン配管入口までの到達時間： $T_7 = 3$ 分における保守性

保温材からの漏えい水はドライウェル床面に落下し，床ドレン受口に向かうこう配（約1/100）にしたがって流れる。本評価における落下位置は，配管の真下ではなく原子炉格納容器内においてドレン配管入口（床ドレン受口）から最も離れている箇所から評価することで保守的な評価としている。

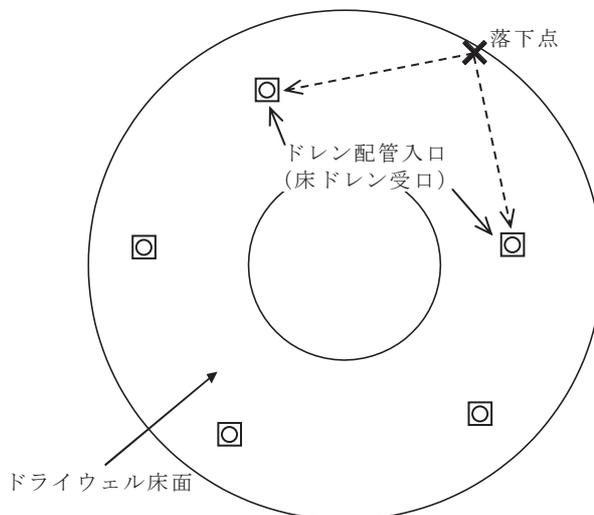


図7-3 落下点からドレン配管入口（床ドレン受口）までの到達時間における概略図

7.4 ドレン配管移送時間（ドレン配管入口～ドライウエル床ドレンサンプル）： $T_8=4$ 分における保守性

ドレン配管入口からドライウエル床ドレンサンプルまでのドレン配管には、垂直部、水平部（1/100こう配）があるが、ドライウエル床ドレンサンプルから最も離れた位置にある床ドレン受口を対象とし、ドレン配管移送時間を評価する際には、保守的に垂直部を含む全体を水平部と同じ1/100こう配と仮定し、さらに評価用長さを配管の設計長さに1.1倍を乗じて評価している。

垂直配管の流速は水平部より早くなることから実際の検出時間は評価時間よりも短くなると考えられる。

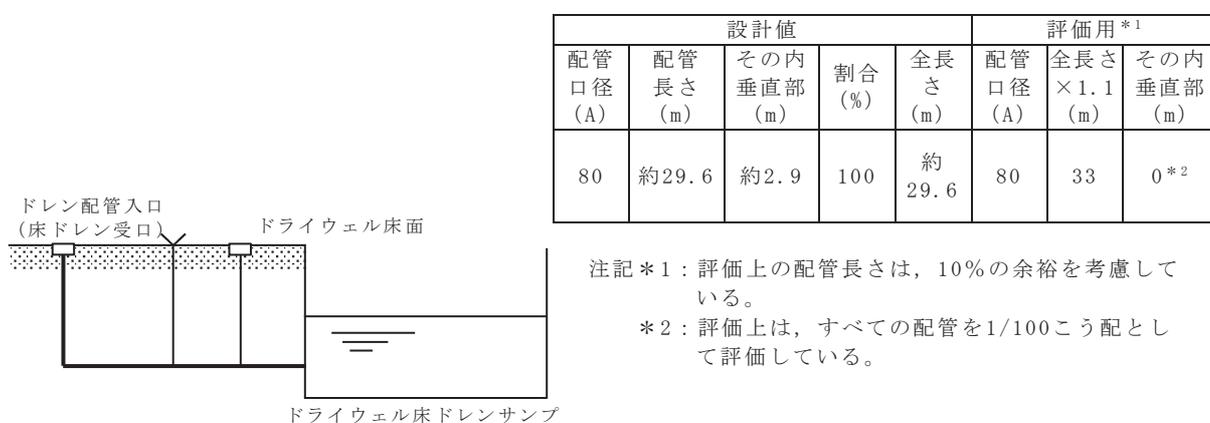


図7-4 ドレン配管移送時間（ドレン配管入口～ドライウエル床ドレンサンプル）

7.5 ドライウエル床ドレンサンプル水位変化率の演算時間： $T_9=19$ 分における保守性

ドライウエル床ドレンサンプル水位変化率の演算時間における保守性を「2. ドライウエル床ドレンサンプル水位測定装置の演算時間について」に示す。

8. ドライウェル床ドレンサンプル水位測定装置監視不能時の対応について

RCPB配管からの原子炉冷却材の漏えいの検出装置として、漏えい位置を特定できない原子炉格納容器内への漏えいに対しては、ドライウェル床ドレンサンプル水位測定装置を使用するが、当該装置が故障した場合は、当該装置の復旧に努めるとともに、ドライウェル送風機冷却コイルドレン流量測定装置による確認（原子炉冷却材漏えい時の冷却器の蒸気凝縮量の増加）及び格納容器内ダスト放射線濃度測定装置による確認（原子炉冷却材漏えい時の核分裂生成物放出量の増加）を行う。

なお、ドライウェル床ドレンサンプル水位測定装置の故障判断については、通常運転時における当該装置の監視及び点検の結果により行う。

9. コリウムシールドが検出時間に与える影響について

コリウムシールドが検出時間に与える影響を評価するため、原子炉格納容器下部で漏えいが発生した場合の検出時間についてコリウムシールド設置した場合の検出時間への影響を確認するとともに、添付書類「VI-1-4-1 原子炉格納容器内の原子炉冷却材の漏えいを監視する装置の構成に関する説明書並びに計測範囲及び警報動作範囲に関する説明書」（以下「添付書類」という。）で評価した検出時間に包絡されているかを確認する。コリウムシールドの概要図を図9-1に示す。

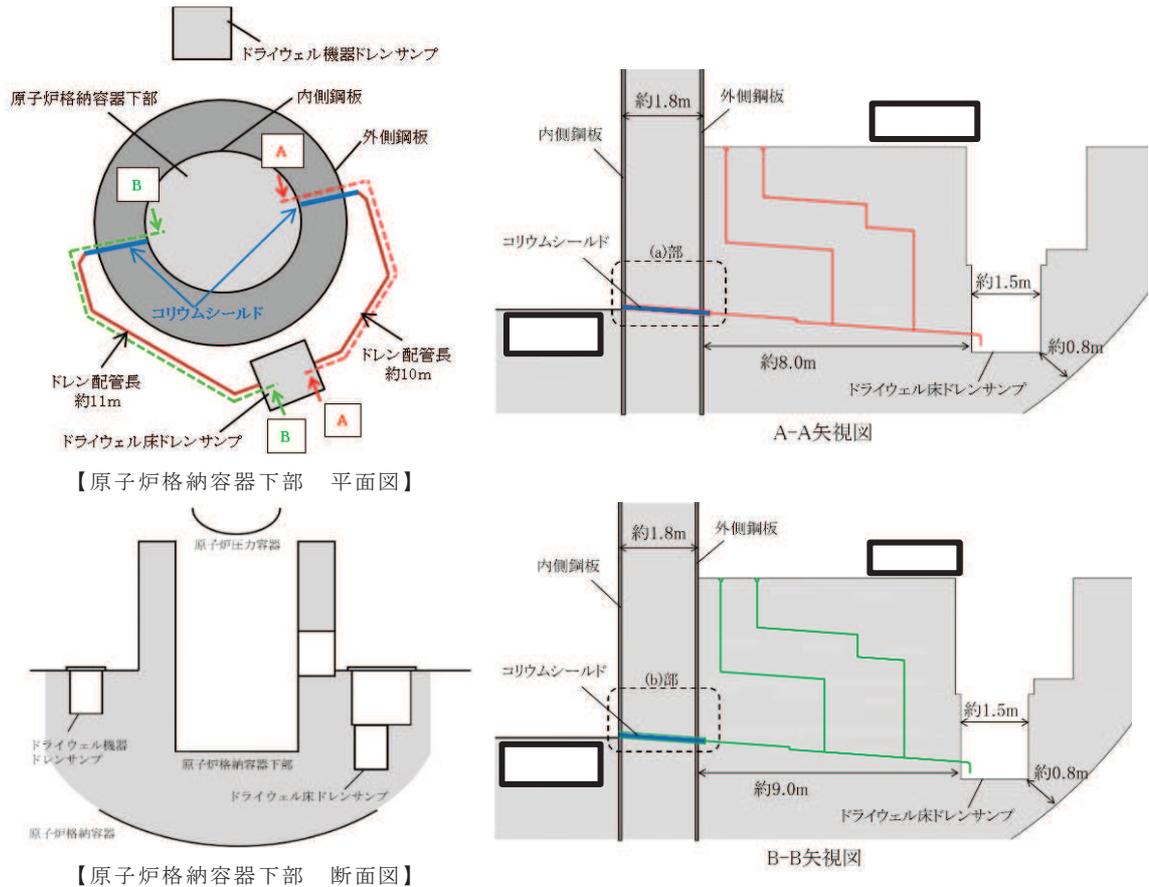


図9-1 コリウムシールド概要図

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

9.1 蒸気分の漏えい

原子炉格納容器下部のRCPB配管から漏れ出た蒸気は、やがてドライウエル冷却系冷却器の冷却コイルに達し、冷却されて凝縮水となる。

添付書類3.3.4(1)では漏えい蒸気を含む原子炉格納容器内の空気がドライウエル冷却系送風機により一巡する経路で時間を算出しており、経路には原子炉格納容器下部も含まれていることから、原子炉格納容器下部のRCPB配管からの漏えいにおける蒸気分の検出時間は添付書類において算出している時間と同様となる。

9.2 液体分の漏えい

原子炉格納容器下部での漏えいのうち液体分は、原子炉格納容器下部の配管のき裂開口部から、原子炉格納容器下部床面に漏えいする。その後、原子炉格納容器下部床面からドレン配管受口へ流れ、ドレン配管を経て、ドライウエル床ドレンサンプに流入し、ドライウエル床ドレンサンプ水位測定装置により検出される。

時間評価の概要図を図9-2に示す。

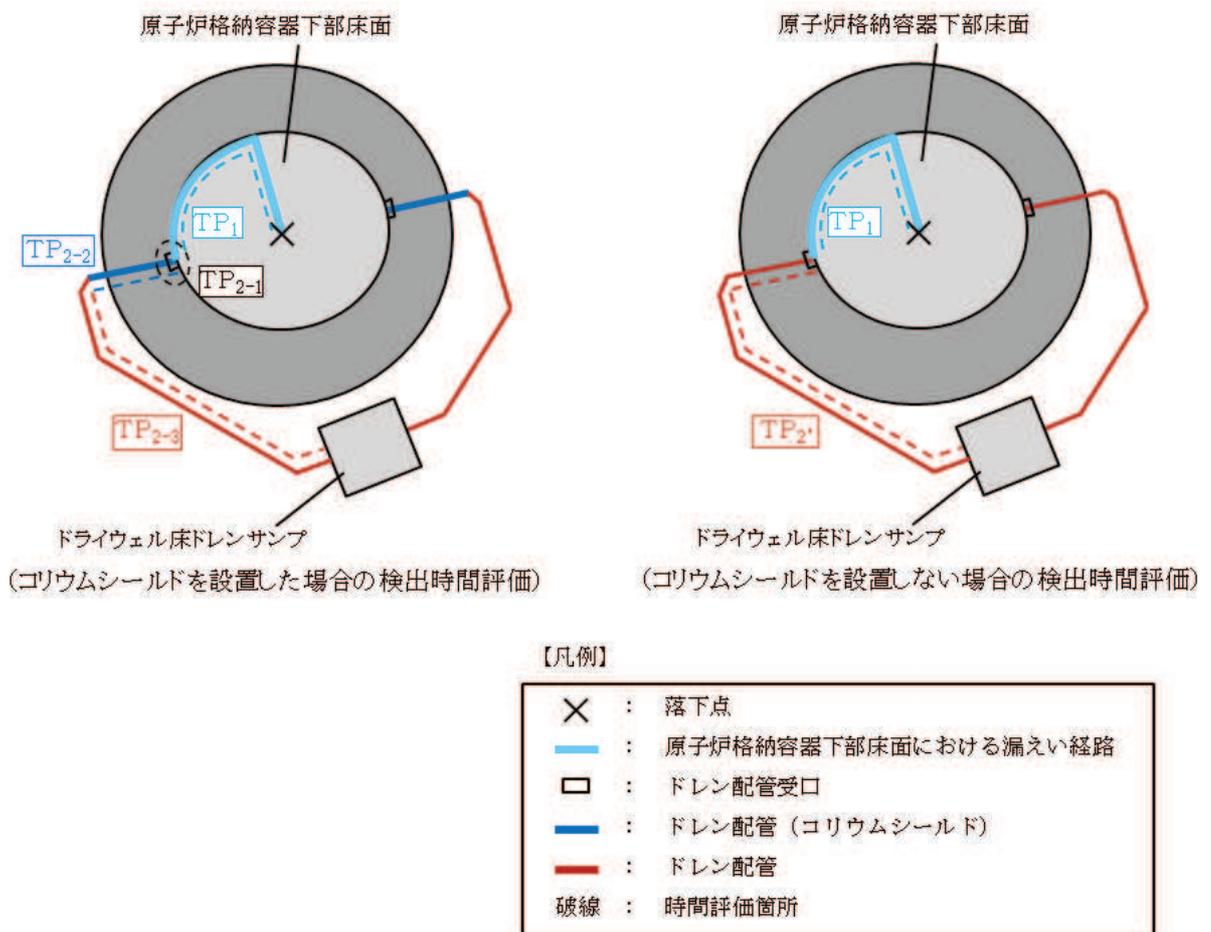


図9-2 時間評価概要図

9.2.1 ドレン配管受口までの到達時間（原子炉格納容器下部床面～ドレン配管受口）

: TP_1

原子炉格納容器下部床面はドレン配管受口に向かって1/100の勾配があり，漏えい水は2箇所設置されたドレン配管受口のどちらか近傍の一方へ流れる。床面を流れる平均流速 v を，シェジューの公式及びガンギェ・クッタの経験式から算出することにより，ドレン配管受口までの到達時間を求める。（図9-3「原子炉格納容器下部床面からドレン配管受口までの漏えい経路」及び図9-4「床面概略図」参照）

なお，本計算は，原子炉格納容器下部床面のうち，ドレン配管受口から最も離れている位置を落下点として設定し，評価している。

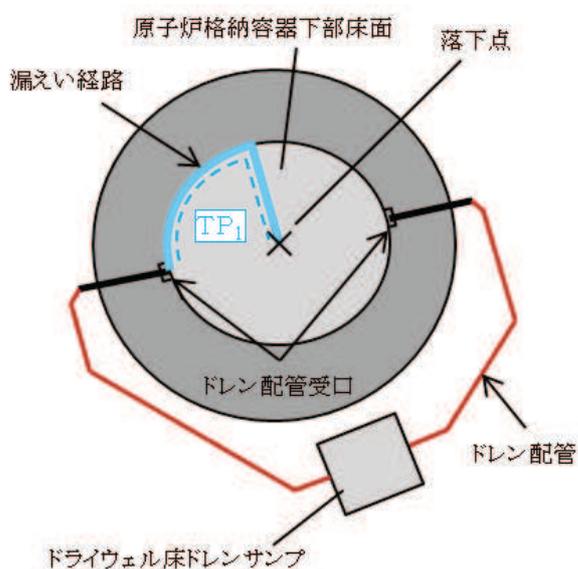


図9-3 原子炉格納容器下部床面からドレン配管受口までの漏えい経路

$$v_{P1} = C \sqrt{m \cdot i}$$

$$C = \frac{23 + (1/n) + (0.00155/i)}{1 + \{23 + (0.00155/i)\} \cdot (n/\sqrt{m})}$$

$$TP_1 = \frac{L_s}{v}$$

$$Q_D = v \cdot A \cdot 3600$$

$$m = A / L_b$$

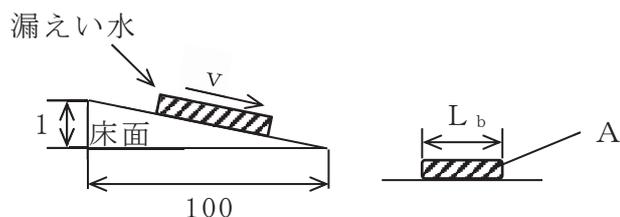


図9-4 床面概略図

原子炉格納容器下部床面からドレン配管受口まで漏えい水の到達時間を算出した結果、3分となる。

なお、原子炉格納容器下部床面からドレン配管受口までの区間は、コリウムシールド設置範囲ではないため、コリウムシールド設置による検出時間の影響は受けない。

9.2.2 ドレン配管移送時間（ドレン配管受口～ドライウエル床ドレンサンプル）

9.2.2.1 コリウムシールドを設置した場合の移送時間

(1) ドレン配管受口滞留時間： TP_{2-1}

コリウムシールドは冷却を促進し、溶融炉心を早期に固化・停止させるため、ドレン配管入口の開口部（200A）内に設置された80Aのドレン配管を にすることで、実効的な流路を小さくしている。

そのため、ドレン配管入口部の開口部とその内部にある のドレン配管に漏えい水が滞留することからその時間を評価する。

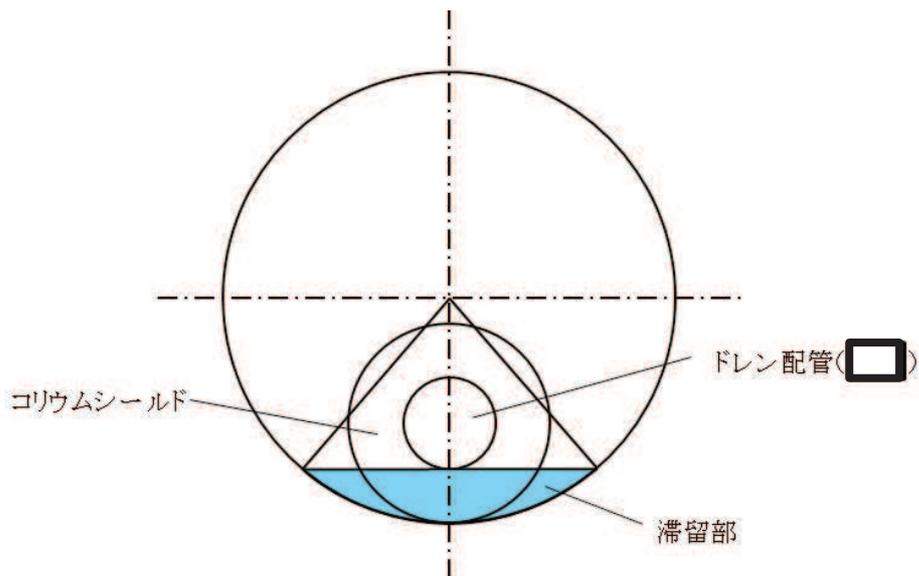


図9-5 ドレン配管受口滞留概念図

$$V = A \cdot L$$

$$TP_{2-1} = \frac{V \cdot 10^{-6}}{Q}$$

滞留部の断面積と ドレン配管までの距離から滞留部の容積を求め、漏えい量2.30/minが滞留部に溜まるまでの時間を算出した結果、1分となる。

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

(2) ドレン配管移送時間（ドレン配管受口～ドライウェル床ドレンサンプ）

a. コリウムシールド部（呼び径 \square のドレン配管）を通過する時間

: $T P_{2-2}$

コリウムシールド部の呼び径 \square のドレン配管（内径 \square m）には、ドライウェル床ドレンサンプに向かって1/100のこう配が施されているため、ドレン配管を流れる漏えい水の平均流速を、シェジー形の公式及びガングェ・クッタの経験式から算出することにより、コリウムシールド部を通過する時間を求める。

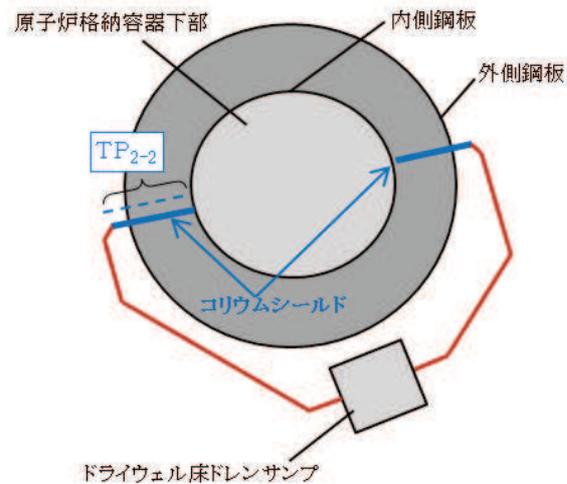


図9-6 コリウムシールド部の漏えい経路

$$v_{P2-2} = C \sqrt{m \cdot i}$$

$$C = \frac{23 + (1/n) + (0.00155/i)}{1 + \{23 + (0.00155/i)\} \cdot (n/\sqrt{m})}$$

$$T P_{2-2} = \frac{L_a}{v}$$

$$Q_D = v \cdot A \cdot 3600$$

$$m = A / L_b$$

コリウムシールド部を通過する時間を算出した結果、1分となる。

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

- b. ドレン配管移送時間（コリウムシールド部～ドライウェル床ドレンサン
プ）： TP_{2-3}

コリウムシールド部からドライウェル床ドレンサンプまでの呼び径80Aのド
レン配管（内径0.0781m）には，ドライウェル床ドレンサンプに向かって
1/100のこう配が施されているため，ドレン配管を流れる漏えい水の平均流速
をシェジー形の公式及びガンギェ・クッタの経験式から算出することにより，
ドレン配管移送時間を求める。

なお，本計算は，コリウムシールド部からドライウェル床ドレンサンプまで
のドレン配管のうち，全長が最も長くなる配管長により評価している。また，
保守的に垂直部を含む全体を水平部と同じ1/100こう配と仮定して評価してい
る。

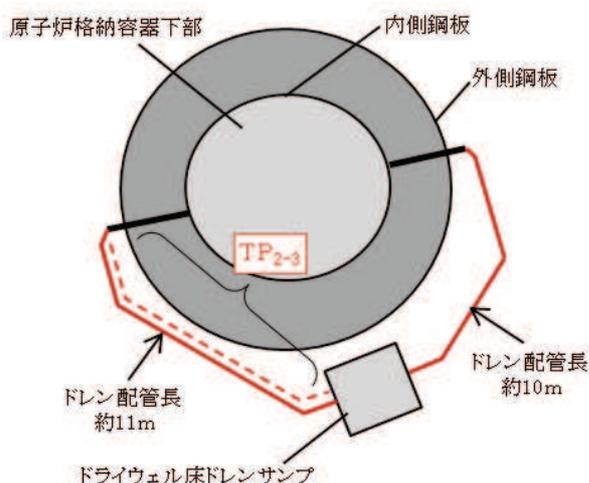


図9-7 コリウムシールド部からドライウェル床ドレンサンプまでの漏えい経路

$$v_{P_{2-3}} = C \sqrt{m \cdot i}$$

$$C = \frac{23 + (1/n) + (0.00155/i)}{1 + \{23 + (0.00155/i)\} \cdot (n/\sqrt{m})}$$

$$TP_{2-3} = \frac{L_a}{v}$$

$$Q_D = v \cdot A \cdot 3600$$

$$m = A / L_b$$

コリウムシールド部からドライウェル床ドレンサンプまでのドレン配管移送
時間を算出した結果，1分となる。

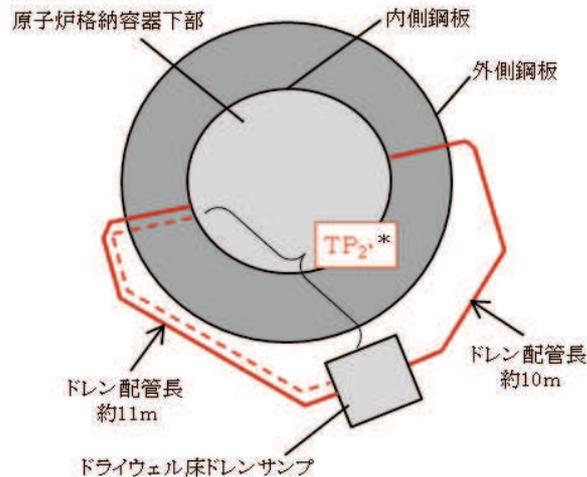
9.2.2.2 コリウムシールドを設置しない場合の移送時間

(1) ドレン配管移送時間（ドレン配管受口～ドライウェル床ドレンサンプ）

： $TP_{2'}$

ドレン配管受口からドライウェル床ドレンサンプまでの呼び径80Aのドレン配管（内径0.0781m）には，ドライウェル床ドレンサンプに向かって1/100のこう配が施されているため，ドレン配管を流れる漏えい水の平均流速をシェジー形の公式及びガンギェ・クッタの経験式から算出することにより，ドレン配管移送時間を求める。

なお，本計算は，ドレン配管受口からドライウェル床ドレンサンプまでのドレン配管のうち，全長が最も長くなる配管長により評価している。また，保守的に垂直部を含む全体を水平部と同じ1/100こう配と仮定して評価している。



注記*：コリウムシールドを設置した場合の $TP_{2-1}+TP_{2-2}+TP_{2-3}$ に相当する部分

図9-8 ドレン配管受口からドライウェル床ドレンサンプまでの漏えい経路

$$v_{P_{2'}} = C \sqrt{m \cdot i}$$

$$C = \frac{23 + (1/n) + (0.00155/i)}{1 + \{23 + (0.00155/i)\} \cdot (n/\sqrt{m})}$$

$$TP_{2'} = \frac{L_a}{v}$$

$$Q_D = v \cdot A \cdot 3600$$

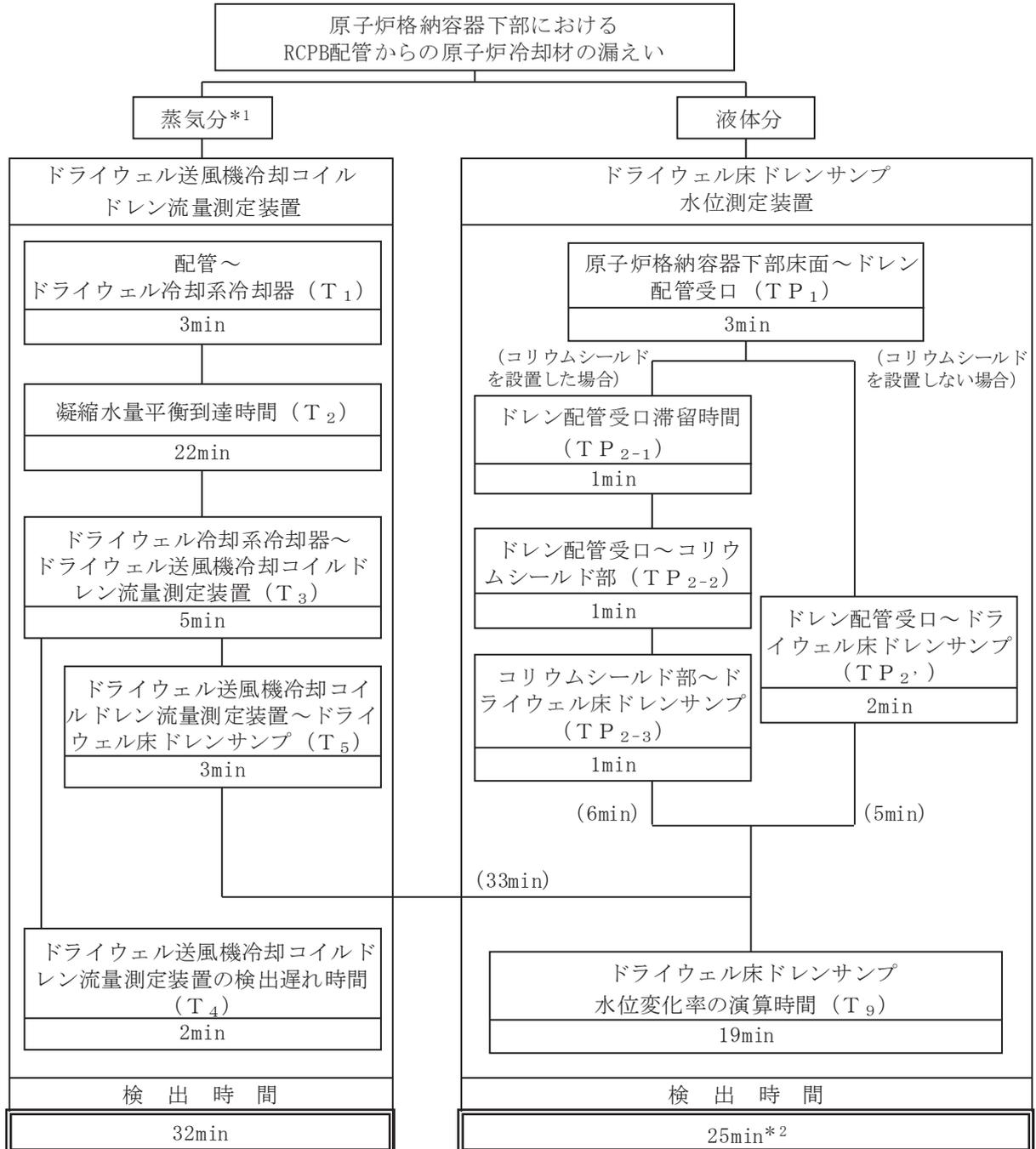
$$m = A / L_b$$

コリウムシールドを設置しない場合，ドレン配管受口からドライウェル床ドレンサンプまでのドレン配管移送時間を算出した結果，2分となる。

9.2.3 検出時間

原子炉格納容器下部での漏えいのうち液体分の検出時間を算出した結果、漏えい発生から検出されるまでの時間は25分で検出可能であることを確認した。

また、コリウムシールドを設置した場合と設置しない場合の時間差は1分であることを確認した。



注記*1：蒸気分については添付書類でのドライウエル送風機冷却コイルドレン流量測定装置及びドライウエル床ドレンサンプ水量測定装置による検出時間と同じ。

*2：コリウムシールドを設置した場合の液体分の検出時間について記載。

図9-9 原子炉格納容器下部における漏えい検出時間の評価結果

表 9-1 原子炉格納容器下部における漏えい検出時間の整理表 (1/2)

項目		計算パラメータ		評価時間 (min)
原子炉格納容器下部での漏えいのうち液体分における検出時間	原子炉格納容器下部床面からドレン配管受口：TP ₁ (min)	v _{P1} ：床面を流れる漏えい水の平均流速 (m/s)	0.045 ^{*1}	3
		C：流速係数	11.540 ^{*1}	
		i：こう配	0.01	
		n：粗度係数	0.013 ^{*2}	
		A：流路断面積 (m ²)	0.000847 ^{*1}	
		Q _D ：床面を流れる漏えい水の流量 (m ³ /h)	0.138	
		m：平均深さ (m)	0.00154 ^{*1}	
		L _b ：床面のぬれ縁長さ (m)	0.55 ^{*3}	
		L _a ：ドレン配管受口までの床面距離 (m)	7.07	
		ドレン配管受口滞留時間：TP ₂₋₁ (min)	ドレン配管受口滞留時間：TP ₂₋₁ (min)	
L：ドレン配管受口から <input type="text"/> ドレン配管までの距離 (mm)	65			
Q：漏えい量 (液体分) (ℓ/min)	2.3			
ドレン配管移送時間 (ドレン配管受口～コリウムシールド部)：TP ₂₋₂ (min)	ドレン配管移送時間 (ドレン配管受口～コリウムシールド部)：TP ₂₋₂ (min)	v _{P2-2} ：コリウムシールド部を流れる漏えい水の平均流速 (m/s)	0.215 ^{*1}	1
		C：流速係数	29.466 ^{*1}	
		i：こう配	0.01	
		n：粗度係数	0.01 ^{*4}	
		A：流路断面積 (m ²)	<input type="text"/> ^{*1}	
		Q _D ：コリウムシールド部を流れる漏えい水の流量 (m ³ /h)	0.138	
		m：平均深さ (m)	0.00530 ^{*1}	
		L _b ：コリウムシールド部のぬれ縁長さ (m)	0.0337 ^{*1}	
L _a ：コリウムシールド部の長さ (m)	<input type="text"/>			

注記*1：平均深さmを仮定し，収束計算によって得られる値。

*2：「機械工学便覧」の純セメント平滑面の係数を参考に設定した値。

*3：実測値に基づき設定した値。

*4：「機械工学便覧」の金属配管（黄銅管）の係数を参考に，実機における配管仕様（粗度係数0.01以下）を踏まえて設定した値。

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 9-1 原子炉格納容器下部における漏えい検出時間の整理表 (2/2)

項目		計算パラメータ		評価時間 (min)
原子炉格納容器下部での漏えいのうち液体分における検出時間	ドレン配管移送時間 (コリウムシールド部～ドライウエル床ドレンサンプ) : TP_{2-3} (min)	v_{P2-3} : ドレン配管を流れる漏えい水の平均流速 (m/s)	0.183 ^{*1}	1
		C : 流速係数	27.499 ^{*1}	
		i : こう配	0.01	
		n : 粗度係数	0.01 ^{*2}	
		A : 流路断面積 (m ²)	0.000209 ^{*1}	
		Q_D : ドレン配管を流れる漏えい水の流量 (m ³ /h)	0.138	
		m : 平均深さ (m)	0.00443 ^{*1}	
		L_b : ドレン配管のぬれ縁長さ (m)	0.0473 ^{*1}	
		L_a : ドレン配管の長さ (m)	9.679	
		ドレン配管移送時間 (ドレン配管受口～ドライウエル床ドレンサンプ) : $TP_{2'}$ (min)	$v_{P2'}$: ドレン配管を流れる漏えい水の平均流速 (m/s)	
C : 流速係数	27.499 ^{*1}			
i : こう配	0.01			
n : 粗度係数	0.01 ^{*2}			
A : 流路断面積 (m ²)	0.000209 ^{*1}			
Q_D : ドレン配管を流れる漏えい水の流量 (m ³ /h)	0.138			
m : 平均深さ (m)	0.00443 ^{*1}			
L_b : ドレン配管のぬれ縁長さ (m)	0.0473 ^{*1}			
ドライウエル床ドレンサンプ水位変化率の演算時間 : T_9 (min)	— ^{*3}		19 ^{*4}	
検出時間合計 : コリウムシールドを設置した場合 ($TP_1 + TP_{2-1} + TP_{2-2} + TP_{2-3} + T_9$)				25
検出時間合計 : コリウムシールドを設置しない場合 ($TP_1 + TP_{2'} + T_9$)				24

注記*1 : 平均深さmを仮定し、収束計算によって得られる値。

*2 : 「機械工学便覧」の金属配管 (黄銅管) の係数を参考に、実機における配管仕様 (粗度係数 0.01 以下) を踏まえて設定した値。

*3 : 計算パラメータなし。

*4 : ドライウエル床ドレンサンプ水位変化率の演算時間は添付書類 3.3.4(2)e. と同じ値。

9.3 コリウムシールドが検出時間に与える影響評価結果

(1) コリウムシールドを設置した場合の検出時間と影響評価結果

コリウムシールドを設置することにより、ドレン配管受口に滞留部ができ、漏えい水の移送時間が長くなるため、コリウムシールドを設置しない場合の検出時間24分に対して、コリウムシールドを設置した場合の検出時間は25分となることを確認した。

「実用発電用原子炉及びその附属施設の技術基準に関する規則」第28条及びその「実用発電用原子炉及びその附属施設の技術基準に関する規則の解釈」では原子炉冷却材圧力バウンダリからの漏えい位置を特定できない格納容器内における原子炉冷却材の漏えいに対して、1時間以内に 0.23m^3 の漏えい量を検出できることを要求しているが、コリウムシールドを設置した場合の検出時間は25分であることから、1時間以内の検出が可能である。

(2) 添付書類における検出時間の評価に与える影響

添付書類における検出時間の評価では、以下のとおり漏えい箇所から検出装置までの経路における遅れ時間要素を考慮し、最大となる時間を算出*しても1時間以内に漏えいが検出できることを評価することで、コリウムシールドを設置するドレン配管を含めた他の漏えい経路における検出時間を包絡した評価としている。

- ①原子炉冷却材を内包する配管の金属保温材のうち、2分割で水平配管に設置される保温材内容積が最も大きい箇所を評価
- ②ドライウェル床面のうち、ドレン配管入口（床ドレン受口）から最も離れている位置を落下点として設定し、評価
- ③ドレン配管入口からドライウェル床ドレンサンプまでのドレン配管のうち、全長が最も長くなる配管長により評価

上記③の全長が最も長くなるドレン配管は、コリウムシールド設置対象ではないことから、コリウムシールドを設置した場合でも添付書類の評価内容への影響はなく、添付書類で評価した検出時間59分は変わらない。

以上から、コリウムシールド設置による原子炉冷却材の漏えい検出に対する影響はない。

注記*：RCPB配管からの原子炉冷却材の漏えいにおける液体分のうち、ドライウェル床ドレンサンプ流入までの要素について示す。