女川原子力発電所第2	2 号機 工事計画審査資料
資料番号	02-工-B-19-0205_改 1
提出年月日	2021年9月2日

VI-2-3-4-3-6 給水スパージャの耐震性についての計算書

2021年 9月 東北電力株式会社

1. –	-般事項・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	1
1.1	形状・寸法・材料	1
1.2	解析範囲・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	1
1.3	計算結果の概要・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	1
2. 青	+算条件・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	4
2.1	設計条件 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	4
2.2	運転条件・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	4
2.3	材料	4
2.4	荷重の組合せ及び許容応力状態・・・・・	4
2.5	荷重の組合せ及び応力評価・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	4
2.6	許容応力・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	4
3. 夕	▶荷重の条件・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	5
3.1	計算方法	5
3.2	解析モデル・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	5
3.3	設計震度 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	5
3.4	計算結果	5
3.	4.1 固有周期・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	5
3.	4.2 地震荷重・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	5
4. 応	5.力計算・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	6
4.1	応力評価点・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	6
4.2	差圧による応力・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	6
4.	2.1 荷重条件・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	6
4.	2.2 計算方法・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
4.3	外荷重による応力・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	6
4.	3.1 荷重条件・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	6
4.	3.2 計算方法・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	6
4.4	応力の評価・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	6
5. 応	5力強さの評価・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	7
5.1	一次一般膜応力強さの評価・・・・・	7
5.2	一次一般膜+一次曲げ応力強さの評価・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	7

図表目次

図 1-1	形状・寸法・材料・応力評価点・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	2
図 3-1	解析モデル・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	8
表 1-1	計算結果の概要・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	3
表 5-1	一次一般膜応力強さの評価のまとめ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	9
表 5-2	一次一般膜+一次曲げ応力強さの評価のまとめ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	10

1. 一般事項

本計算書は、給水スパージャの応力計算について示すものである。

給水スパージャは、原子炉圧力容器内部構造物であるため、添付書類「VI-2-3-4-3-1 原子炉圧力容器内部構造物の応力解析の方針」(以下「応力解析の方針」という。)に基 づき評価する。

給水スパージャは,設計基準対象施設においては S クラス施設に,重大事故等対処設 備においては常設耐震重要重大事故防止設備,常設重大事故緩和設備及び常設重大事故 防止設備(設計基準拡張)に分類される。

以下,設計基準対象施設及び重大事故等対処設備としての構造強度評価を示す。

1.1 形状·寸法·材料

本計算書で解析する箇所の形状・寸法・材料を図 1-1 に示す。

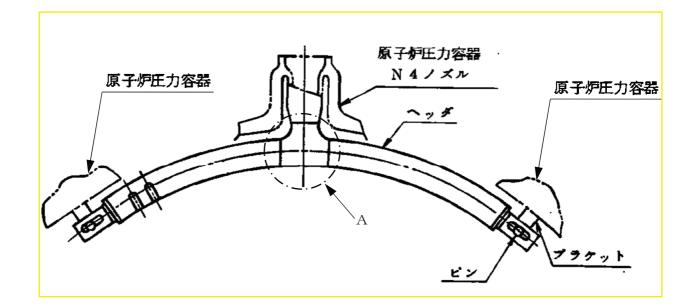
1.2 解析範囲

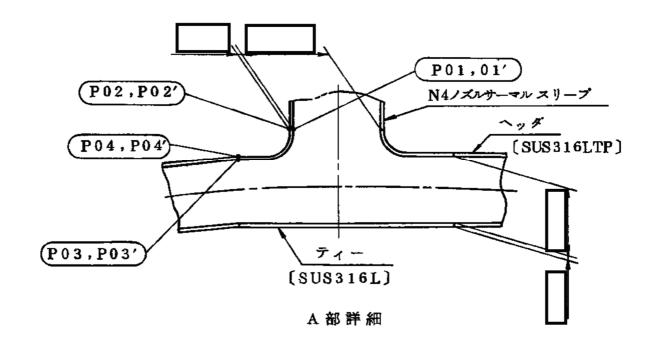
解析範囲を図 1-1 に示す。

1.3 計算結果の概要

計算結果の概要を表 1-1 に示す。

なお,応力評価点の選定に当たっては,形状不連続部,溶接部及び厳しい荷重作用 点に着目し,応力評価上厳しくなる代表的な評価点を記載する。







) : 応力評価点〕: 材 料

図1-1 形状・寸法・材料・応力評価点 (単位:mm)

表1-1 計算結果の概要

(単位:MPa)

					を示す。	を乗じた値を示す	注記*:継手効率
P03-P04	218^{*}	29	P03-P04	145^{*}	7	V = S	
P03-P04	223*	29	P03-P04	148^{*}	7	IV A S	$\sim \checkmark \not $ SUS316LTP
P03-P04	139^{*}	25	P03-P04	92^{*}	9	II A S	
P01-P02	218^{*}	17	P01-P02	145^{*}	6	V A S	
P01-P02	223*	17	P01-P02	148^{*}	6	$\rm IV_A~S$	$\overline{\mathcal{F}}\mathcal{A} =$ SUS316L
P01-P02	139^{*}	12	P01-P02	92^{*}	9	$III \stackrel{A}{\rightarrow} S$	
応力評価面	許容応力	応力強さ	応力評価面	許容応力	応力強さ		
げ応力強さ	- 次一般膜+-次曲げ応力強さ	ー次ー	り強さ	一次一般膜応力強さ		<u> </u>	ユー ユー ユー ユー ユー マー ユー マー ユー マー ユー マー ユー マー コー マー ユー マー コー マー コー マー コー コー コー コー コー コー コー コー コー コ
い 一 一 一 二 、 MF は)							

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

- 2. 計算条件
- 2.1 設計条件
 設計条件を「応力解析の方針」(1)耐震評価編の4.1節に示す。
- 2.2 運転条件

考慮した運転条件を「応力解析の方針」(1)耐震評価編の4.2節に示す。 また,重大事故等時の条件を「応力解析の方針」(1)耐震評価編の4.3節に示す。

2.3 材料

各部の材料を図 1-1 に示す。

- 2.4 荷重の組合せ及び許容応力状態 荷重の組合せ及び許容応力状態を「応力解析の方針」(1)耐震評価編の3.3 節に示 す。
- 2.5 荷重の組合せ及び応力評価 荷重の組合せ及び応力評価を「応力解析の方針」(1)耐震評価編の4.4節に示す。
- 2.6 許容応力

許容応力を「応力解析の方針」(1)耐震評価編の3.4節に示す。 溶接部の継手効率を「応力解析の方針」(1)耐震評価編の3.6節に示す。 3. 外荷重の条件

3.1 計算方法

固有周期,地震荷重は「3.2 解析モデル」に示す解析モデルにより求める。

3.2 解析モデル

解析モデルは,既工認から変更はなく「応力解析の方針」(1)耐震評価編の参照図書(1)a.に定めるとおりである。

「応力解析の方針」(1)耐震評価編の参照図書(1)a.に定める解析モデルを図 3-1 に 示す。

3.3 設計震度

設計震度を下表に示す。

	設計	震度
	水平方向	鉛直方向
弾性設計用地震動 S d 又は静的震度	1.70	0.82
基準地震動 S s	2.61	1.41

3.4 計算結果

3.4.1 固有周期

固有周期を下表に示す。

固有周期は,既工認から変更はなく「応力解析の方針」(1)耐震評価編の参照図書(1)a.に示すとおり 0.05 秒以下であり,剛であることを確認した。

モード	固有周期(s)	水平方向	鉛直方向	
τ-r	回 1 问 列 (S)	X方向	Y方向	刺激係数
1 次		_	_	_

3.4.2 地震荷重

解析により求めた地震荷重を「応力解析の方針」(1)耐震評価編の表 4-1(5)に 示す。

- 4. 応力計算
- 4.1 応力評価点

応力評価点の位置を図 1-1 に示す。

なお,各応力評価点の断面性状は,既工認から変更はなく「応力解析の方針」(1)耐 震評価編の参照図書(1)1.に定めるとおりである。

- 4.2 差圧による応力
 - 4.2.1 荷重条件(L02)

各運転状態による差圧は,既工認から変更はなく「応力解析の方針」(1)耐震評 価編の参照図書(1)1.に定めるとおりである。

なお、重大事故等時の差圧は、「2.2 運転条件」による。

4.2.2 計算方法

差圧による応力の計算は,既工認から変更はなく「応力解析の方針」(1)耐震評 価編の参照図書(1)1.に定めるとおりである。

なお,各許容応力状態での差圧による応力は,内圧を受ける円筒にモデル化し 計算する。

- 4.3 外荷重による応力
 - 4.3.1 荷重条件(L04, L14及びL16)

外荷重を「応力解析の方針」(1)耐震評価編の表 4-1(5)に示す。

4.3.2 計算方法

外荷重による応力の計算は,既工認から変更はなく「応力解析の方針」(1)耐震 評価編の参照図書(1)1.に定めるとおりである。

なお,外荷重による各応力は,外荷重と各応力評価断面の断面性状により計算 する。

4.4 応力の評価

各応力評価点で計算された応力を分類ごとに重ね合わせて組合せ応力を求め,応力 強さを算出する。

応力強さの算出方法は、「応力解析の方針」(1)耐震評価編の 5.2.2 項に定めるとお りである。

- 5. 応力強さの評価
- 5.1 一次一般膜応力強さの評価

各許容応力状態における評価を表 5-1 に示す。

表 5-1 より,各許容応力状態の一次一般膜応力強さは,「応力解析の方針」(1)耐震 評価編の 3.4 節及び 3.6 節に示す許容応力を満足する。

5.2 一次一般膜+一次曲げ応力強さの評価

各許容応力状態における評価を表 5-2 に示す。

表 5-2 より,各許容応力状態の一次一般膜+一次曲げ応力強さは,「応力解析の方針」(1)耐震評価編の3.4節及び3.6節に示す許容応力を満足する。

図3-1 解析モデル

(単位	:	MPa)
-----	---	------

応力評価面	許容応力	犬態Ⅲ _A S	許容応力料	犬態Ⅳ _A S	許容応力状態 V _A S	
がフノ計加固	応力強さ	許容応力	応力強さ	許容応力	応力強さ	許容応力
P01 P02	6	92*	9	148*	9	145*
P01' P02'	5	92*	6	148*	6	145*
P03 P04	6	92*	7	148*	7	145*
P03' P04'	3	92*	4	148*	4	145*
注記*:継手	シ効率を	ました値を	示す。			

表5-2 一次一般膜+一次曲げ応力強さの評価のまとめ

応力評価面	許容応力	犬態Ⅲ _A S	許容応力料	犬態Ⅳ _A S	許容応力	犬態 V _A S
がフノ計加固	応力強さ	許容応力	応力強さ	許容応力	応力強さ	許容応力
P01 P02	12	139*	17	223*	17	218*
P01' P02'	11	139*	17	223*	17	218*
P03 P04	25	139*	29	223*	29	218*
P03' P04'	24	139*	28	223*	28	218*
注記*:継手	効率を	まじた値を	示す。			