

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-工-B-19-0198_改0
提出年月日	2021年6月24日

VI-2-3-4-2-1 原子炉圧力容器スタビライザの耐震性についての計算書

目次

1. 概要	1
2. 一般事項	2
2.1 構造計画	2
2.2 評価方針	4
2.3 適用規格・基準等	4
2.4 記号の説明	5
3. 評価部位	6
4. 構造強度評価	7
4.1 構造強度評価方法	7
4.2 荷重の組合せ及び許容応力	7
4.2.1 荷重の組合せ及び許容応力状態	7
4.2.2 許容応力	7
4.2.3 許容応力評価条件	7
4.2.4 設計荷重	7
4.3 計算方法	8
4.4 応力の評価	10
5. 参照図書	11

図表目次

図 2-1	スタビライザの耐震評価フロー	4
図 3-1	形状・寸法・材料	12
図 3-2	応力評価点	13
図 4-1	ブラケットの形状及び寸法	14
表 2-1	構造計画	3
表 4-1	荷重の組合せ及び許容応力状態（設計基準対象施設）	15
表 4-2	許容応力（クラス 1 支持構造物）	16
表 4-3	許容応力評価条件	17
表 4-4	スタビライザに加わる荷重	18
表 4-5	評価結果まとめ	19

1. 概要

本計算書は、添付書類「VI-2-1-9 機能維持の基本方針」にて設定している構造強度の設計方針に基づき、原子炉圧力容器スタビライザ（以下「スタビライザ」という。）が設計用地震力に対して十分な構造強度を有していることを説明するものである。

スタビライザは設計基準対象施設においては S クラス施設に分類される。以下、設計基準対象施設としての構造強度評価を示す。

注：本計算書においては、平成 4 年 1 月 13 日付け 3 資庁第 10518 号にて認可された工事計画の添付書類（参照図書(1)）を「既工認」という。

2. 一般事項

2.1 構造計画

スタビライザの構造計画を表 2-1 に示す。

表 2-1 構造計画

計画の概要		概略構造図
基礎・支持構造	主体構造	
<p>スタビライザは、原子炉しゃへい壁に設置されたソールプレートに溶接される。</p>	<p>ブラケット、ロッド、ヨーク、座金及び皿ばねで構成される、原子炉圧力容器が揺れた場合にこれを支持するためのものであり、原子炉圧力容器外周に8個等間隔に配置されている。</p>	

2.2 評価方針

スタビライザの応力評価は、添付書類「VI-2-1-9 機能維持の基本方針」にて設定した荷重及び荷重の組合せ並びに許容応力に基づき、「3. 評価部位」にて設定する箇所に作用する設計用地震力による応力等が許容応力内に収まることを、「4. 構造強度評価」にて示す方法にて確認することで実施する。

スタビライザの耐震評価フローを図 2-1 に示す。

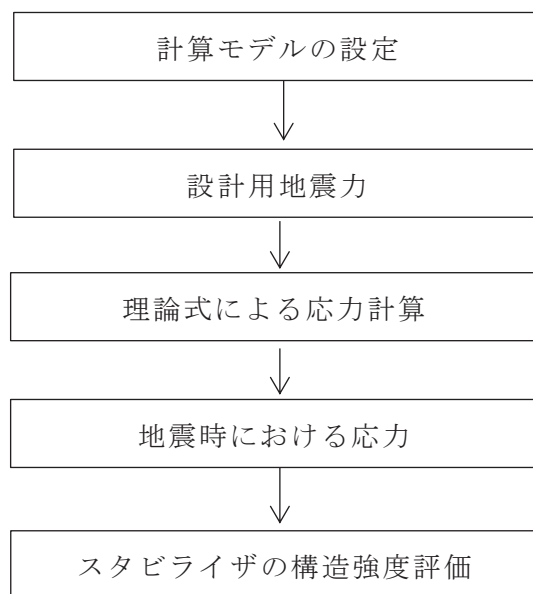


図 2-1 スタビライザの耐震評価フロー

2.3 適用規格・基準等

適用する規格・基準等を以下に示す。

- (1) 原子力発電所耐震設計技術指針重要度分類・許容応力編（J E A G 4 6 0 1 ・ 補-1984）
- (2) 原子力発電所耐震設計技術指針（J E A G 4 6 0 1 -1987）
- (3) 原子力発電所耐震設計技術指針（J E A G 4 6 0 1 -1991 追補版）
- (4) J S M E S N C 1 -2005/2007 発電用原子力設備規格 設計・建設規格（以下「設計・建設規格」という。）

2.4 記号の説明

記号	記号の説明	単位
D	死荷重	—
W_A	ロッド及びブラケットに加わる最大荷重	N
F_H	スタビライザ 1 個に加わる最大地震荷重	N
F_O	初期締付荷重	N
f_b	許容曲げ応力	MPa
f_s	許容せん断応力	MPa
f_t	許容引張応力	MPa
H_1	スタビライザ全体に加わる S_d *地震時の水平地震荷重	N
H_2	スタビライザ全体に加わる S_s 地震時の水平地震荷重	N
σ_b	曲げ応力	MPa
τ	せん断応力	MPa
σ_k	組合せ応力	MPa
M_A, M_B	モーメント	N・mm
Z_A, Z_B	断面係数	mm ³
A_1, A_2, A_3	断面積	mm ²
M	地震及び死荷重以外で地震と組み合わせすべきプラントの 運転状態(地震との組合せが独立な運転状態IV, Vは除く) で設備に作用している機械的荷重	—
P	地震と組み合わせべきプラントの運転状態(地震との組合 せが独立な運転状態IV, Vは除く)における圧力荷重	—
S	許容引張応力 設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表 5 又は表 6 に規定される値	MPa
S_d	弾性設計用地震動 S_d により定まる地震力	—
S_d^*	弾性設計用地震動 S_d により定まる地震力又は S クラス 設備に適用される静的地震力のいずれか大きい方の地震 力	—
S_s	基準地震動 S_s により定まる地震力	—
S_u	設計引張強さ 設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表 9 に規定される値	MPa
S_y	設計降伏点 設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表 8 に規定される値	MPa
$S_y (RT)$	40℃における設計降伏点 設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表 8 に規定される値	MPa

3. 評価部位

本計算書で解析する箇所形状・寸法・材料を図 3-1 に示す。

なお、スタビライザの応力評価点は、スタビライザを構成する部材の形状及び荷重伝達経路を考慮し、発生応力が大きくなる部位を選定する。選定した応力評価点を図 3-2 に示す。

4. 構造強度評価

4.1 構造強度評価方法

- (1) スタビライザは、原子炉しゃへい壁に設置されたソールプレート上に溶接され、原子炉圧力容器の水平地震荷重を原子炉しゃへい壁に伝達させる構造である。スタビライザの耐震評価は、添付書類「VI-2-3-2 炉心，原子炉圧力容器及び原子炉内部構造物並びに原子炉格納容器及び原子炉本体の基礎の地震応答計算書」により求めた荷重を用いて、参照図書(1)に示す既工認の手法に基づき構造強度評価を行う。
- (2) 構造強度評価に用いる寸法は、既工認からの変更はなく、参照図書(1)に定めるとおりである。
- (3) 概略構造図を表 2-1 に示す。

4.2 荷重の組合せ及び許容応力

4.2.1 荷重の組合せ及び許容応力状態

スタビライザの荷重の組合せ及び許容応力状態を表 4-1 に示す。

4.2.2 許容応力

スタビライザの許容応力は、添付書類「VI-2-1-9 機能維持の基本方針」に基づき表 4-2 に示す。

4.2.3 許容応力評価条件

スタビライザの許容応力評価条件を表 4-3 に示す。

4.2.4 設計荷重

(1) 最高使用温度

最高使用温度は、既工認からの変更はなく、参照図書(1)に定めるとおりである。

(2) スタビライザに加わる荷重及び設計用地震力

スタビライザに加わる荷重を表 4-4 に示す。

スタビライザの評価に用いる設計用地震力は、水平地震荷重として、添付書類「VI-2-3-2 炉心，原子炉圧力容器及び原子炉内部構造物並びに原子炉格納容器及び原子炉本体の基礎の地震応答計算書」により求めた、「弾性設計用地震動 S_d 又は静的地震力」及び「基準地震動 S_s 」の応答値を用いる。

(3) ロッド及びブラケットに加わる荷重

ロッド及びブラケットに加わる最大荷重 W_A は、次のようにして求める。

a. 弾性設計用地震動 S_d の場合

スタビライザ1個に加わる最大地震荷重 F_H は $1/4 \cdot H_1$ であり、 $F_0 - 1/2 \cdot F_H \geq 0$ となるため、次のように求める。

$$W_A = F_0 + \frac{1}{2} \cdot F_H = F_0 + \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{4} \cdot H_1$$

b. 基準地震動 S_s の場合

スタビライザ1個に加わる最大地震荷重 F_H は $1/4 \cdot H_2$ であり、 $F_0 - 1/2 \cdot F_H < 0$ となるため、次のように求める。

$$W_A = F_H = \frac{1}{4} \cdot H_2$$

4.3 計算方法

ロッドの応力計算方法は、既工認から変更はなく、参照図書(1)に示すとおりである。
 ブラケットの応力計算方法は、以下に示すとおりである。ブラケットの形状及び寸法を図4-1に示す。

(1) 応力評価点 P02

a. 曲げ応力 σ_b

$$\sigma_b = \frac{M_A}{Z_A}$$

ここで、

$$M_A : \text{モーメント} = \frac{W_A \cdot l_{B3}}{8}$$

$$Z_A : \text{断面係数} = \frac{l_{B2} \cdot l_{B5}^2}{6}$$

b. せん断応力 τ

$$\tau = \frac{W_A}{2 \cdot A_3}$$

ここで、

$$A_3 : \text{断面積} = \ell_{B2} \cdot \ell_{B5}$$

c. 組合せ応力 σ_k

$$\sigma_k = \sqrt{\sigma_b^2 + 3 \cdot \tau^2}$$

(2) 応力評価点 P03

a. 曲げ応力 σ_b

$$\sigma_b = \frac{M_B}{Z_B}$$

ここで,

$$M_B : \text{モーメント} = \frac{W_A \cdot l_{B4}}{2}$$

$$Z_B : \text{断面係数} = \frac{t_{B1} \cdot l_{B1}^2}{6}$$

b. せん断応力 τ

$$\tau = \frac{W_A}{2 \cdot A_1}$$

ここで,

$$A_1 : \text{断面積} = t_{B1} \cdot \ell_{B1}$$

c. 組合せ応力 σ_k

$$\sigma_k = \sqrt{\sigma_b^2 + 3 \cdot \tau^2}$$

(3) 応力評価点 P04

a. せん断応力 τ

$$\tau = \frac{W_A}{2 \cdot A_1 + A_2}$$

ここで,

$$A_2 : \text{断面積} = 2 \cdot \ell_{B6} \cdot \ell_{B3}$$

4.4 応力の評価

各許容応力状態における評価を表 4-5 に示す。

表 4-5 より，各許容応力状態の各応力は，「4.2.2 許容応力」に示す許容応力を満足する。

5. 参照図書

- (1) 女川原子力発電所第2号機 第5回工事計画認可申請書 添付書類
IV-3-1-3-2 「原子炉圧力容器スタビライザの応力計算書」

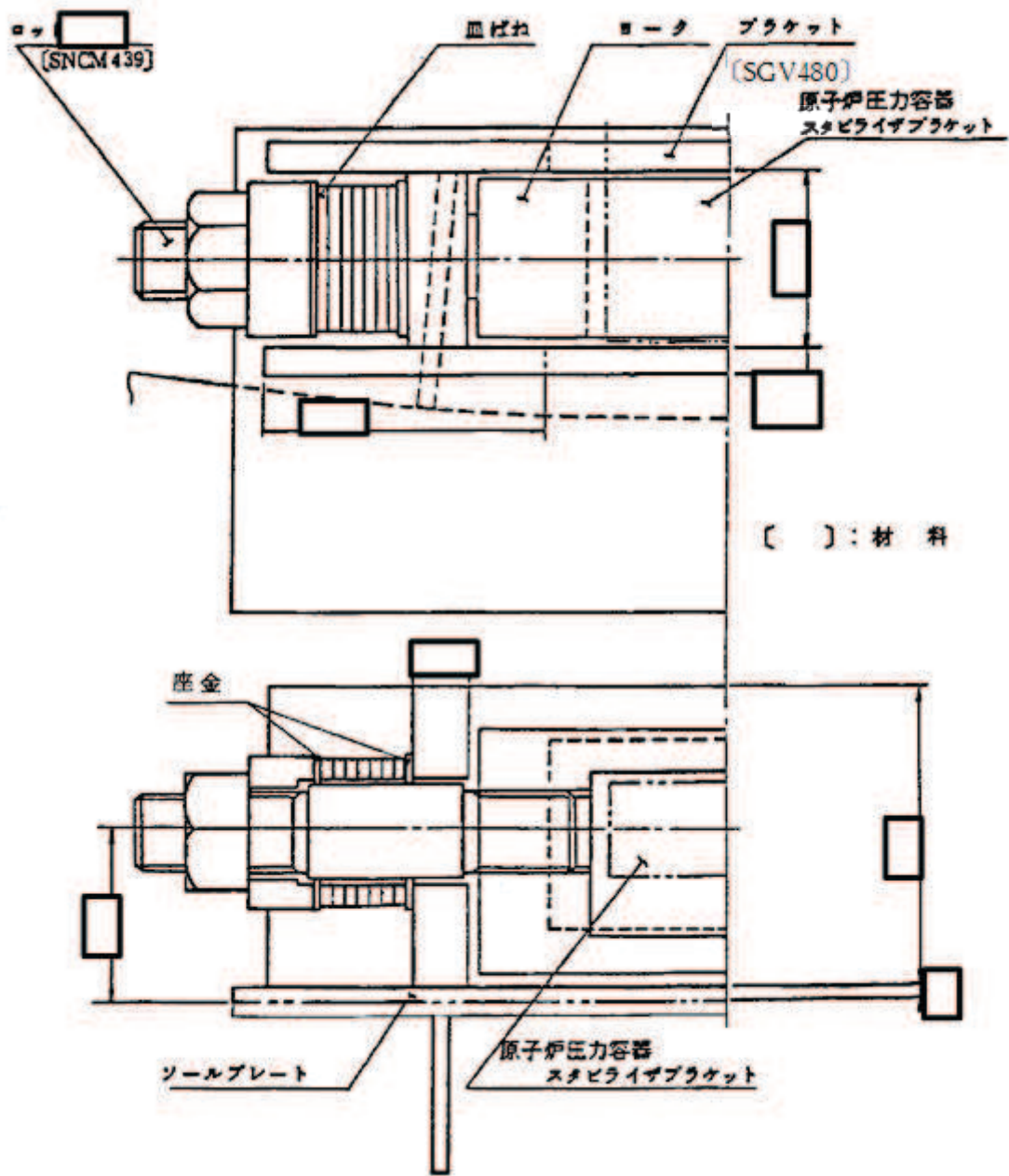
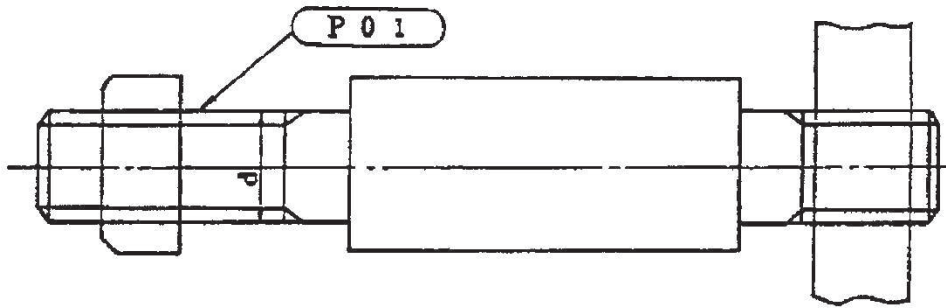
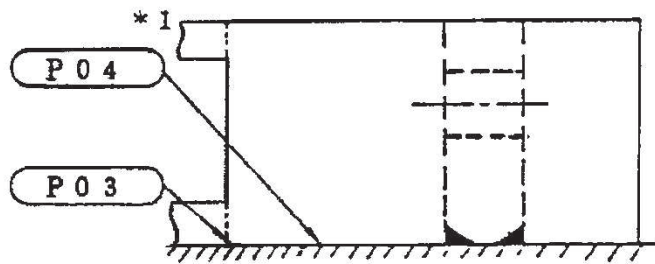
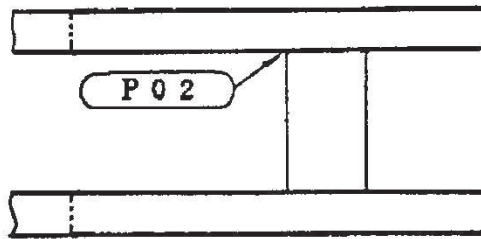


図 3-1 形状・寸法・材料（単位：mm）

○ : 応力評価点



(a) ロッド



(b) ブラケット

注記

*1 : 応力評価点 P04
はブラケットと
ソールプレート
との溶接面を示
す。

図 3-2 応力評価点

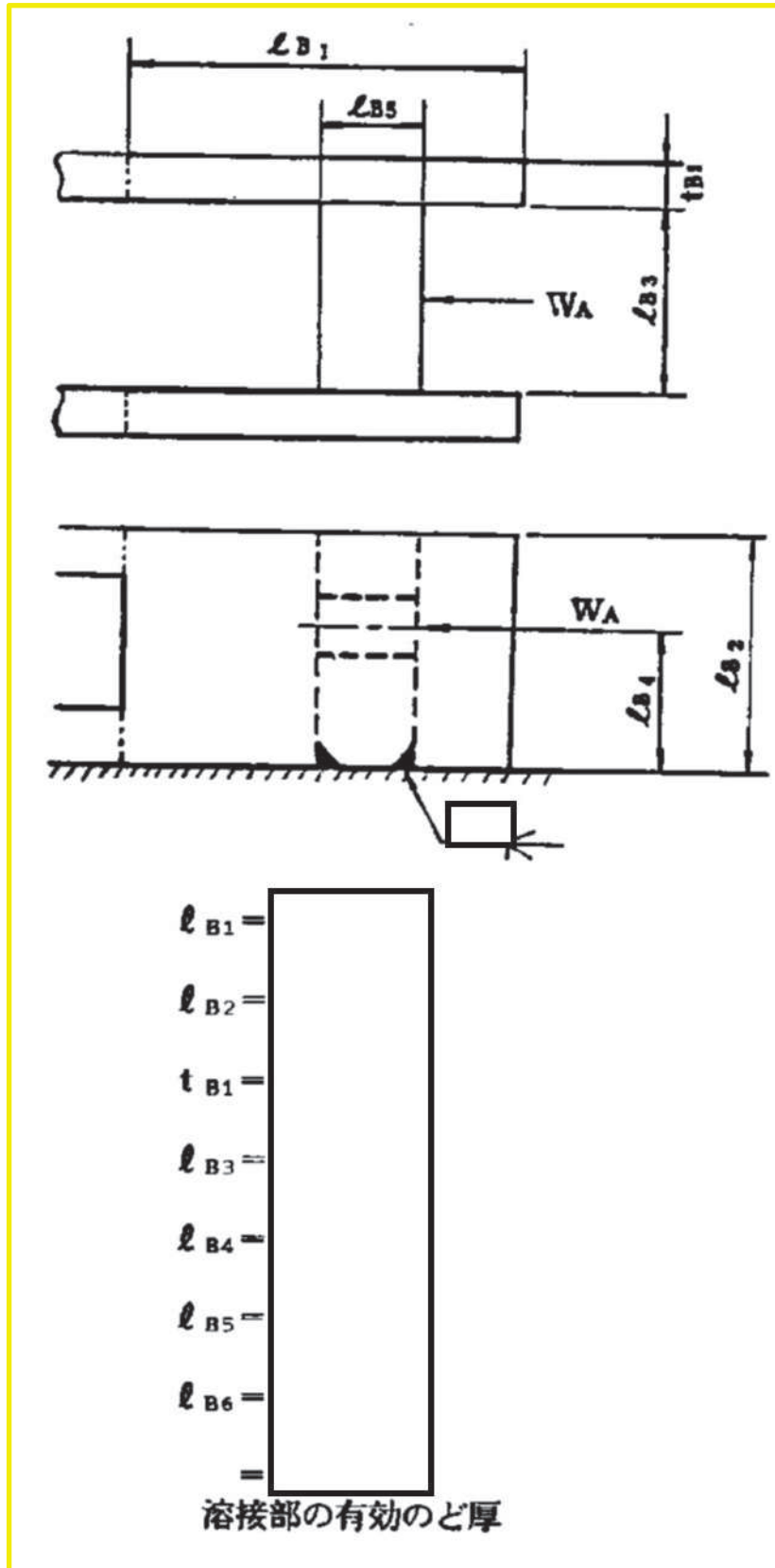


図 4-1 ブラケットの形状及び寸法

表 4-1 荷重の組合せ及び許容応力状態（設計基準対象施設）

施設区分		機器名称	耐震重要度分類	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
原子炉本体	原子炉圧力容器 付属構造物	スタビライザ	S	—*	D + P + M + S _d *	III _A S
					D + P + M + S _s	IV _A S

注記*：クラス 1 支持構造物の荷重の組合せ及び許容応力を準用する。

表4-2 許容応力（クラス1支持構造物）

許容応力状態	許容応力* (ボルト等以外)		許容応力 (ボルト等)
	一次応力		一次応力
	せん断	曲げ	引張り
Ⅲ _A S	$1.5 \cdot f_s$	$1.5 \cdot f_b$	$1.5 \cdot f_t$
Ⅳ _A S	$1.5 \cdot f_s^*$	$1.5 \cdot f_b^*$	$1.5 \cdot f_t^*$

注記*：鋼構造設計規準（日本建築学会 2005改定）等の幅厚比の制限を満足させる。
 応力の組合せが考えられる場合には、組合せ応力に対しても評価を行う。

表 4-3 許容応力評価条件

評価部位	材料		温度条件 (°C)	S	S _y	S _u	S _y (R T)
				(MPa)	(MPa)	(MPa)	(MPa)
ロッド	棒鋼	SNCM439	最高使用温度	—			—
ブラケット	鋼板	SGV480	最高使用温度	—			—

表 4-4 スタビライザに加わる荷重

(単位：kN)

種別	記号	荷重
初期締付荷重	F ₀	
スタビライザ全体に加わる S _d *地震時の 水平地震荷重	H ₁	
スタビライザ全体に加わる S _s 地震時の 水平地震荷重	H ₂	

表 4-5 評価結果まとめ

(単位：MPa)

評価対象設備	評価部位		応力分類	Ⅲ _A S		Ⅳ _A S	
				算出応力	許容応力	算出応力	許容応力
スタビライザ	P01	ロッド	引張応力	123	440	156	440
	P02	ブラケット	曲げ応力	71	228	90	274
			せん断応力	17	114	22	137
			組合せ応力	77	198	97	238
	P03		曲げ応力	118	228	150	274
			せん断応力	37	114	46	137
			組合せ応力	134	198	170	238
	P04	曲げ応力	—	—	—	—	
		せん断応力	29	114	37	137	
		組合せ応力	—	—	—	—	