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	号機 工事計画審査資料
資料番号	02-工-B-20-0101_改 0
提出年月日	2021年4月23日

VI-3-3-6-2-7-1-1-2-2 サプレッションチェンバスプレイ管の 応力計算書

2021年4月

東北電力株式会社

まえがき

本計算書は、添付書類「VI-1-8-1 原子炉格納施設の設計条件に関する説明書」及び「VI-3-2-9 重大事故等クラス 2 管の強度計算方法」に基づいて計算を行う。

評価条件整理結果を以下に示す。なお、評価条件の整理に当たって使用する記号及び略語については、添付書類「VI-3-2-1 強度計算方法の概要」に定義したものを使用する。

· 評価条件整理表

		施設時の 技術基準	ク	ラスアッ	ップする	カュ		条件`	アップす	ーるか		・既工認に				
機器名称	既設 or	に対象と	クラス	施設時			条件	DB ∮	条件	SA ∮	条件	北上部における	施設時の	評価	同等性 評価	評価
(Mulica 1)	新設	する施設	器 DB SA アップ クラス クラス	圧力 (MPa)	温度 (℃)	圧力 (MPa)	温度 (℃)	評価結果の有無	適用規格	区分	区分	クラス				
サプレッション チェンバ スプレイ管	既設	有	無	DB-2	DB-2	SA-2	有	3. 73	104	3. 73	200	_	S55 告示	設計・ 建設規格 又は告示	_	SA-2

目次

1. 概要	1
2. 一般事項 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1
2.1 構造計画	1
2.2 評価方針	3
2.3 適用基準	3
2.4 記号の説明 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	4
2.5 計算精度と数値の丸め方	4
3. 形状及び主要寸法 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	5
4. 強度評価	7
4.1 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 使用材料の許容応力評価条件	7
4.2.4 設計荷重	10
4.3 計算方法 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	10
4.4 計算条件 ·····	10
4.5 応力の評価 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	10
5. 評価結果	11
5.1 重大事故等対処設備としての評価結果	11
6	13

1. 概要

本計算書は、サプレッションチェンバスプレイ管の強度計算書である。

サプレッションチェンバスプレイ管は、設計基準対象施設のサプレッションチェンバスプレイ管を重大事故等クラス2管として兼用する機器である。

以下,重大事故クラス 2 管として,添付書類「VI-1-8-1 原子炉格納施設の設計条件に関する説明書」及び「VI-3-2-9 重大事故クラス 2 管の強度計算方法」に基づき,サプレッションチェンバスプレイ管の強度評価を示す。

なお、本計算書においては、重大事故時における荷重に対して、平成2年5月24日付元資庁第14466号にて認可された工事計画の添付書類(6. 参照図書(1))(以下「既工認」という。)に示す手法に従い強度評価を行う。

2. 一般事項

2.1 構造計画

サプレッションチェンバスプレイ管の構造計画を表 2-1 に示す。

主 0 1 排光到面

		表 2-1 構造計画
	の概要	概略構造図
基礎・支持構造	主体構造	
サプレッションチェンバ	サプレッションチェンバ	180°
スプレイ管の配管サポー	スプレイ管は,外径 114.3	
トは、サプレッションチ	mm 及び厚さ mm のパイ	0
ェンバに支持される。	プで作られ,直径	ALFRED MAIN
サプレッションチェンバ	mm の円環構造である。	B
スプレイ管案内管は原子	サプレッションチェンバ	
炉格納容器貫通部に支持	スプレイ管案内管は,外	△~△斯爾図
される。	径 114.3 mm 及び厚さ	
サプレッションチェンバ	mm のパイプで作られ,ス	- Land
スプレイ管はサプレッシ	プレイ管と原子炉格納容	90° — 270°
ョンチェンバを介して鉛	器をつなぐ構造である。	AT TA
直方向荷重及び水平方向		271120
荷重が原子炉建屋に伝達		B都詳細図
 される。		
		.39
		(単位:mm)

2.2 評価方針

サプレッションチェンバスプレイ管の応力評価は、添付書類「VI-1-8-1 原子炉格納施設の設計条件に関する説明書」及び「VI-3-2-9 重大事故等クラス 2 管の強度計算方法」にて設定した荷重及び荷重の組合せ並びに許容限界に基づき、「3. 形状及び主要寸法」にて設定する箇所において重大事故等時における温度、圧力による応力等が許容限界内に収まることを、「4. 強度評価」にて示す方法で確認することで実施する。確認結果を「5. 評価結果」に示す。

サプレッションチェンバスプレイ管の強度評価フローを図 2-1 に示す。

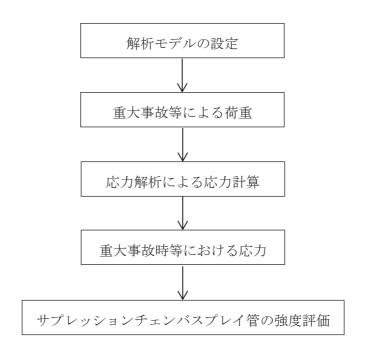


図 2-1 サプレッションチェンバスプレイ管の強度評価フロー

2.3 適用基準

適用基準を以下に示す。

- (1) 発電用原子力設備に関する構造等の技術基準 (昭和55年10月30日 通商産業省告示第501号) (以下「告示第501号」という。)
- (2) 発電用原子力設備規格 (設計・建設規格 (2005 年版 (2007 年追補版含む。)) J SME S N C 1 2005/2007) (日本機械学会 2007 年 9 月) (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	_
Р	圧力	kPa
S _h	許容引張応力	MPa
S _m	設計応力強さ	MPa
S u	設計引張強さ	MPa
S y	設計降伏点	MPa
Т	温度	$^{\circ}\! \mathbb{C}$

2.5 計算精度と数値の丸め方

精度は,有効数字6桁以上を確保する。

表示する数値の丸め方は表2-2に示すとおりとする。

表 2-2 表示する数値の丸め方

数値の種類	単位	処理桁	処理方法	表示桁
最高使用圧力 kPa				整数位
温度	$^{\circ}$	_	—	整数位
許容応力*	MPa	小数点以下第1位	切捨て	整数位
算出応力	MPa	MPa 小数点以下第1位		整数位
長さ mm				小数点以下第1位

注記*:告示第501号別表に記載された温度の中間における許容引張応力,設計降伏点及び設計引張強さは、比例法により補間した値の小数点以下第2位を切り捨て、小数点以下第1位までの値として算出する。得られた値をSI単位に換算し、SI単位に換算した値の小数点以下第1位を切り捨て、整数位までの値とする。

3. 形状及び主要寸法

サプレッションチェンバスプレイ管及びスプレイ管案内管の形状及び主要寸法を図 3-1 及び表 3-1 に示す。また,使用材料及び使用部位を表 3-2 に示す。

表 3-1 主 要 寸 法

部材	外径 (mm)	厚さ (mm)
サプレッションチェンバ スプレイ管	114.0]
スプレイ管 案内管	114. 3	

表 3-2 使用材料表

使用部位	使用材料	備考		
サプレッションチェンバスプレイ管	STS42	STS410 相当		
スプレイ管案内管	STS42	STS410 相当		

6

図 3-1 サプレッションチェンバスプレイ管及びスプレイ管

案内管の形状及び主要寸法(単位:mm)

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

4. 強度評価

4.1 強度評価方法

(1) サプレッションチェンバスプレイ管は、配管サポートがサプレッションチェンバに支持された構造であり、荷重はサプレッションチェンバを介して原子炉建屋に伝達される。

サプレッションチェンバスプレイ管の強度評価として, 6. 参照図書(1)に示す既工認の 手法に従い強度評価を行う。

(2) 強度評価に用いる寸法は、公称値とする。

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

サプレッションチェンバスプレイ管の荷重の組合せ及び許容応力状態のうち,重大事故等対処設備の評価に用いるものを表 4-1 に示す。

詳細な荷重組合せは、対象機器の設置位置等を考慮し決定する。なお、考慮する荷重組合せは、組み合わせる荷重の大きさを踏まえ、評価上厳しくなる組合せを選定する。

4.2.2 許容応力

サプレッションチェンバスプレイ管の許容応力は、添付書類「VI-3-2-9 重大事故等 クラス2管の強度計算方法」に基づき表4-2及び表4-3に示すとおりとする。

4.2.3 使用材料の許容応力評価条件

サプレッションチェンバスプレイ管の使用材料の許容応力評価条件のうち,重大事故等対処設備の評価に用いるものを表 4-4 及び表 4-5 に示す。

O 2 ③ VI-3-3-6-2-7-1-1-2-2 R O

表 4-1 荷重の組合せ及び許容応力状態(重大事故等対処設備)

施	設区分	機器名称	機器等 の区分	荷重の組合せ	状態			
原子炉格納施設	圧力低減設備 その他の安全設備	サプレッション チェンバ スプレイ管	重大事故等 クラス2管	P+D	運転状態 V 供用状態E			

表4-2 許容応力(告示第501号第56条)

X1 = H 1/2/3 (1)	* >10
応力分類 状態	一次応力 (曲げ応力を含む。)
運転状態V*	(曲り心力を含む。) S _h

注記*: 重大事故時の状態。告示第501号の設計条件での許容応力を用いる。

表4-3 許容応力 (設計・建設規格 PPC-3520)

成力分類	一次応力
状態	(曲げ応力を含む。)
供用状態E*	1.5 · S _h

注記*: 重大事故時の状態。設計・建設規格の設計条件での許容応力を用いる。

評価部材	材料	温度条件 (℃)		S _m (MPa)	S _y (MPa)	S u (MPa)	S _h (MPa)
サプレッションチェンバスプレイ管 及びスプレイ管案内管	STS42*	周囲環境温度	200			_	102

注記*:STS410相当

表4-5 設計・建設規格に基づく強度評価に用いる使用材料の許容応力評価条件(重大事故等対処設備)

No. 1 Selection of Association (Association of Association (Association)								
評価部材	材料	温度条件		S _m	S y	S u	S _h	
計1川百1247		(℃)		(MPa)	(MPa)	(MPa)	(MPa)	
サプレッションチェンバスプレイ管 及びスプレイ管案内管	STS42*	周囲環境温度	200	_		_	103	

注記*:STS410相当

4.2.4 設計荷重

(1) 重大事故等対処設備としての評価圧力及び評価温度 重大事故等対処設備としての評価圧力及び評価温度は、以下のとおりとする。

原子炉格納容器内圧 P 854kPa (SA 後)

温度 T 200℃ (SA 後)

注:重大事故等時においては、サプレッションチェンバスプレイ管の最高使用圧力 (3.73MPa) を用いて評価する。

4.3 計算方法

サプレッションチェンバスプレイ管の応力評価点は、サプレッションチェンバスプレイ管 を構成する各部材において、発生応力が最も大きくなる箇所とする。選定した応力評価点を 表 4-6 に示す。

応力計算方法は既工認から変化はなく, 6. 参照図書(1)に示すとおりである。 評価の概要を以下に示す。

評価点 15, 26, 49, 2034 は既工認の各荷重による応力を応力係数比倍し評価する。

応力評価点番号* 応力評価点

15 スプレイ管

26 ティー部

49 スプレイ管

2034 コーナ部

表 4-6 応力評価点

注記*:応力評価点番号については、図 3-1 参照。

4.4 計算条件

応力評価に用いる荷重を、「4.2 荷重の組合せ及び許容応力」に示す。

4.5 応力の評価

「4.3 計算方法」で求めた応力が許容応力以下であること。

5. 評価結果

5.1 重大事故等対処設備としての評価結果

サプレッションチェンバスプレイ管の重大事故等時の状態を考慮した場合の強度評価結果 を以下に示す。発生値は許容応力を満足している。

(1) 強度評価結果

強度評価結果を表 5-1 及び表 5-2 に示す。

O 2 ③ VI-3-3-6-2-7-1-1-2-2 R O

表 5-1 告示第501号に基づく重大事故等時に対する評価結果(P+D)

	評価部位		応力分類	重大事故等時			
評価対象設備				算出応力	許容応力	判定	備考
				MPa	MPa		
サプレッション チェンバ スプレイ管	15	スプレイ管	一次応力	25	102	0	
	26	ティー部	一次応力	29	102	0	
	49	スプレイ管	一次応力	42	102	0	
	2034	コーナ部	一次応力	31	102	0	

表 5-2 設計・建設規格に基づく重大事故等時に対する評価結果 (P+D)

	評価部位		応力分類	重大事故等時			
評価対象設備				算出応力	許容応力	判定	備考
				MPa	MPa		
サプレッション チェンバ スプレイ管	15	スプレイ管	一次応力	25	154	0	
	26	ティー部	一次応力	29	154	0	
	49	スプレイ管	一次応力	42	154	0	
	2034	コーナ部	一次応力	31	154	0	

6. 参照図書

(1) 女川原子力発電所第2号機 第2回工事計画認可申請書 IV-3-1-3-7「サプレッションチェンバスプレイ管の強度計算書」