

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-08-0015_改2
提出年月日	2021年8月19日

VI-3-3-6-1-1-2 ドライウェルの強度計算書

02 ③ VI-3-3-6-1-1-2 R1

2021年8月
東北電力株式会社

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	5
3. 評価部位	6
4. 強度評価	9
4.1 強度評価方法	9
4.2 荷重の組合せ及び許容応力	9
4.2.1 荷重の組合せ及び許容応力状態	9
4.2.2 許容応力	9
4.2.3 使用材料の許容応力評価条件	9
4.2.4 設計荷重	13
4.3 計算方法	13
4.4 計算条件	15
4.5 応力の評価	15
5. 評価結果	16
5.1 重大事故等対処設備としての評価結果	16
6. 参照図書	18

1. 概要

本計算書は、ドライウエルの強度計算書である。

ドライウエルは、設計基準対象施設のドライウエルを重大事故等クラス 2 容器として兼用する機器である。

以下、重大事故等クラス 2 容器として、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-3-1-5 重大事故等クラス 2 機器及び重大事故等クラス 2 支持構造物の強度計算の基本方針」に基づき、ドライウエルの強度評価を示す。

なお、本計算書においては、重大事故等時における荷重に対して、平成 2 年 5 月 24 日付け元資庁第 14466 号にて認可された工事計画の添付書類（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

ドライウエルの構造計画を表 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>ドライウエルは、原子炉格納容器シヤラグ及び基部（サンドクッション部）を原子炉建屋により拘束された構造であり、水平方向荷重は原子炉格納容器シヤラグ及び基部を介して、鉛直方向荷重は基部を介して原子炉建屋に伝達される。</p>	<p>上鏡、上部円筒部、ナックル部、上部球形部、下部円筒部及び下鏡で構成される鋼製構造物である。 ドライウエル基部外側には、サンドクッションを備える。</p>	

2.2 評価方針

ドライウエルの応力評価は、添付書類「VI-1-8-1 原子炉格納施設的设计条件に関する説明書」及び「VI-3-1-5 重大事故等クラス 2 機器及び重大事故等クラス 2 支持構造物の強度計算の基本方針」にて設定した荷重及び荷重の組合せ並びに許容限界に基づき、「3. 評価部位」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」にて示す方法にて確認することで実施する。確認結果を「5. 評価結果」に示す。

ドライウエルの強度評価フローを図 2-1 に示す。

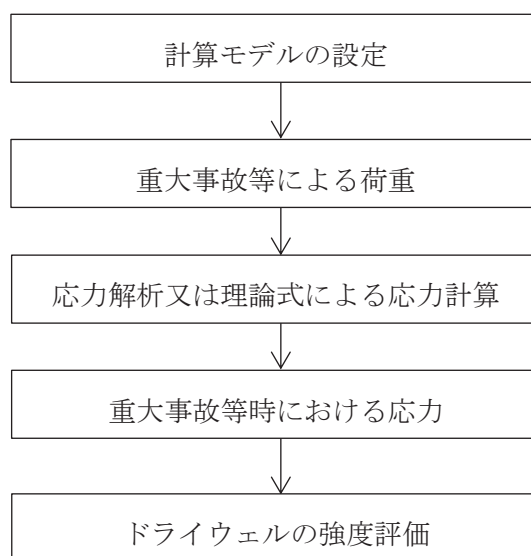


図 2-1 ドライウエルの強度評価フロー

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。）

2.4 記号の説明

記号	記号の説明	単位
D	死荷重	—
D_i	直径 ($i = 1, 2$)	mm
l_i	長さ ($i = 1, 2, 3 \dots$)	mm
M_{SA}	機械的荷重 (SA 短期機械的荷重)	—
P_{SA}	圧力 (SA 短期圧力)	kPa
R_i	半径 ($i = 1, 2, 3$)	mm
S	許容引張応力	MPa
S_u	設計引張強さ	MPa
S_y	設計降伏点	MPa
$S_y (RT)$	40°Cにおける設計降伏点	MPa
t_i	厚さ ($i = 1, 2, 3 \dots$)	mm
T_{SA}	温度 (SA 短期温度)	°C
ASS	オーステナイト系ステンレス鋼	—
HNA	高ニッケル合金	—

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。

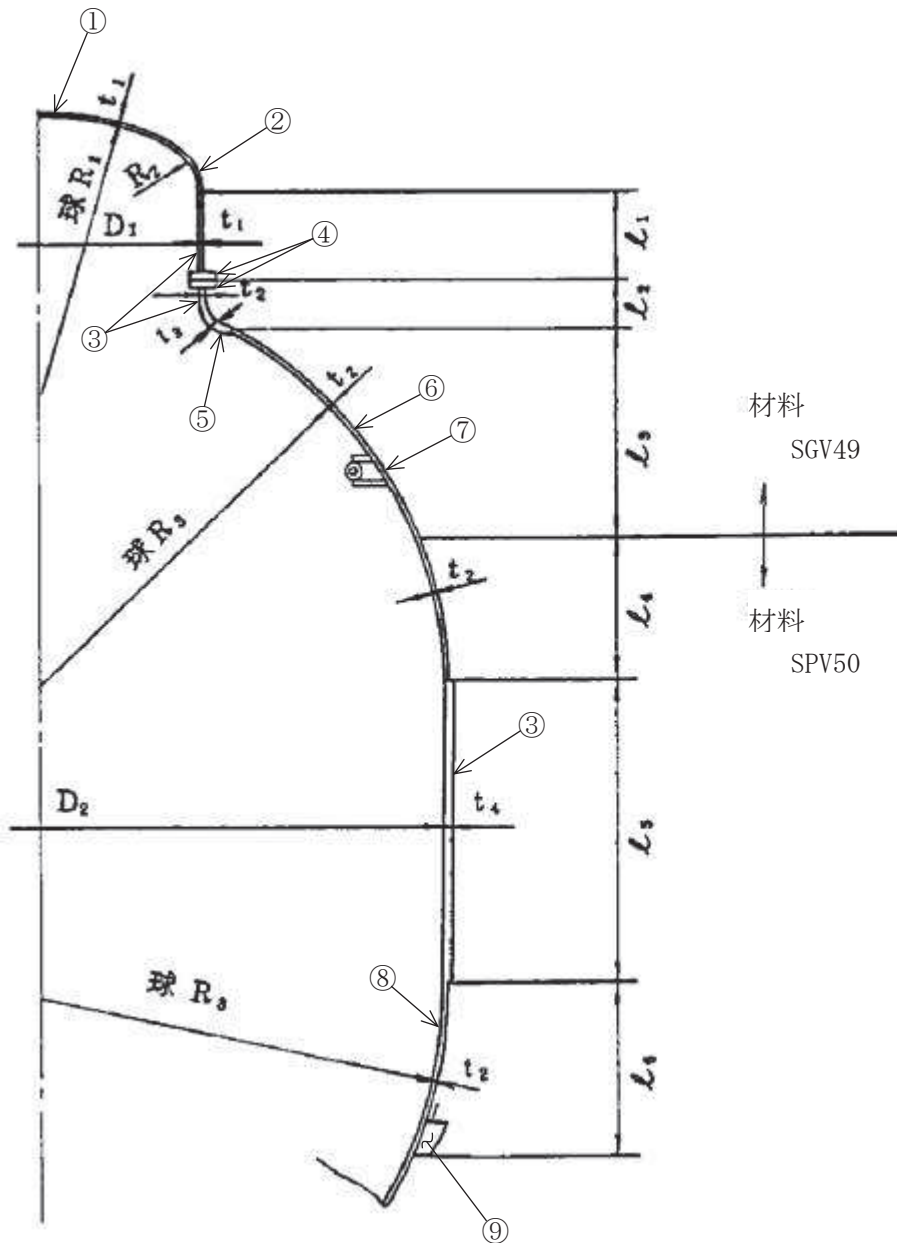
表 2-2 表示する数値の丸め方

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	℃	—	—	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	小数点以下第1位	切上げ	整数位

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. 評価部位

ドライウエルの形状及び主要寸法を図 3-1 及び図 3-2 に、使用材料及び使用部位を表 3-1 に示す。



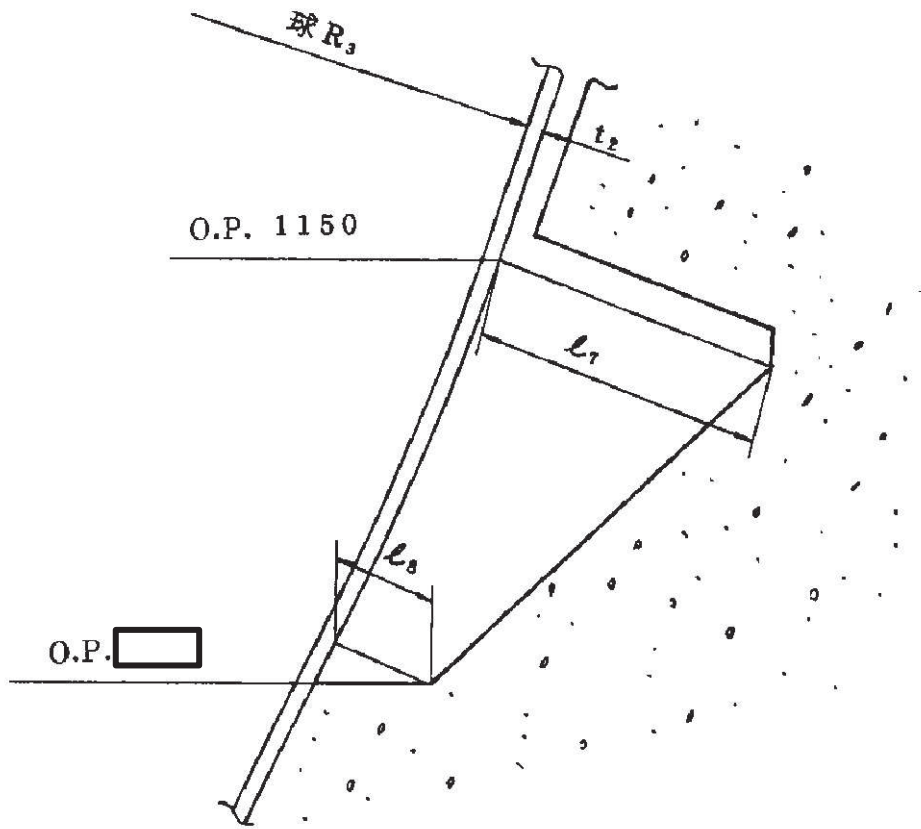
- ①上鏡球形部 ②上鏡ナックル部 ③円筒部 ④フランジ ⑤ナックル部
 ⑥上部球形部 ⑦ドライウエルスプレイ管取付部 ⑧下鏡 ⑨サンドクッション部

$D_1 =$ $D_2 =$ 球 $R_1 =$ $R_2 =$ 球 $R_3 =$
 $l_1 =$ $l_2 =$ $l_3 =$ $l_4 =$ $l_5 =$
 $l_6 =$ $t_1 =$ $t_2 =$ $t_3 =$ $t_4 =$

(単位：mm)

図 3-1 ドライウエルの形状及び主要寸法

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。



球 R_3 = l_7 = l_8 = t_2 =

(単位 : mm)

図 3-2 サンドクッション部の形状及び主要寸法

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 3-1 使用材料表

使用部位	使用材料	備考
ドライウエル	SGV49 SPV50	

4. 強度評価

4.1 強度評価方法

- (1) ドライウェルは、原子炉格納容器シヤラグ及び基部（サンドクッション部）を原子炉建屋により拘束された構造であり、水平方向荷重は原子炉格納容器シヤラグ及び基部を介して、鉛直方向荷重は基部を介して原子炉建屋に伝達される。

ドライウェルの強度評価として、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」において設定された荷重を用いて、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、公称値を用いる。

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

ドライウェル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。

詳細な荷重の組合せは、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」に従い、対象機器の設置位置等を考慮し決定する。なお、考慮する荷重の組合せは、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

ドライウェルの許容応力は、添付書類「VI-3-1-5 重大事故等クラス 2 機器及び重大事故等クラス 2 支持構造物の強度計算の基本方針」に基づき、表 4-2 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

ドライウェル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 4-3 に示す。

表 4-1 荷重の組合せ及び許容応力状態（重大事故等対応設備）

施設区分		機器名称	機器等の区分	荷重の組合せ*1		許容応力状態
原子炉格納施設	原子炉格納容器	ドライウエル	重大事故等 クラス2容器	$D + P_{SA} + M_{SA}$	(V(S)-1) (V(S)-2)	重大事故等時*2

注記*1：() 内は添付書類「VI-1-8-1 原子炉格納施設の設計条件に関する説明書」における表3-7の荷重の組合せのNo.を示す。

*2：重大事故等時としてIV_Aの許容限界を用いる。

表4-2 許容応力 (第2種容器)

応力分類 許容 応力状態	一次一般膜応力	一次膜応力 + 一次曲げ応力
重大事故等時*	運転状態Ⅳの許容応力である $2/3 \cdot S_u$ とする。ただし, ASS及びHNAについては, $2.4 \cdot S$ と $2/3 \cdot S_u$ の小さい方とする。	左欄の 1.5倍の値

注記* : 重大事故等時としてⅣ_Aの許容限界を用いる。

表4-3 使用材料の許容応力評価条件（重大事故等対応設備）

評価部材	材料	温度条件 (°C)	S (MPa)	S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (RT) (MPa)
ドライウェル	SGV49	周囲環境 温度 200	—	—	421	—
	SPV50	周囲環境 温度 200	—	—	545	—

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。

内圧 P_{SA}	854kPa (SA 短期)
温度 T_{SA}	200°C (SA 短期)

4.3 計算方法

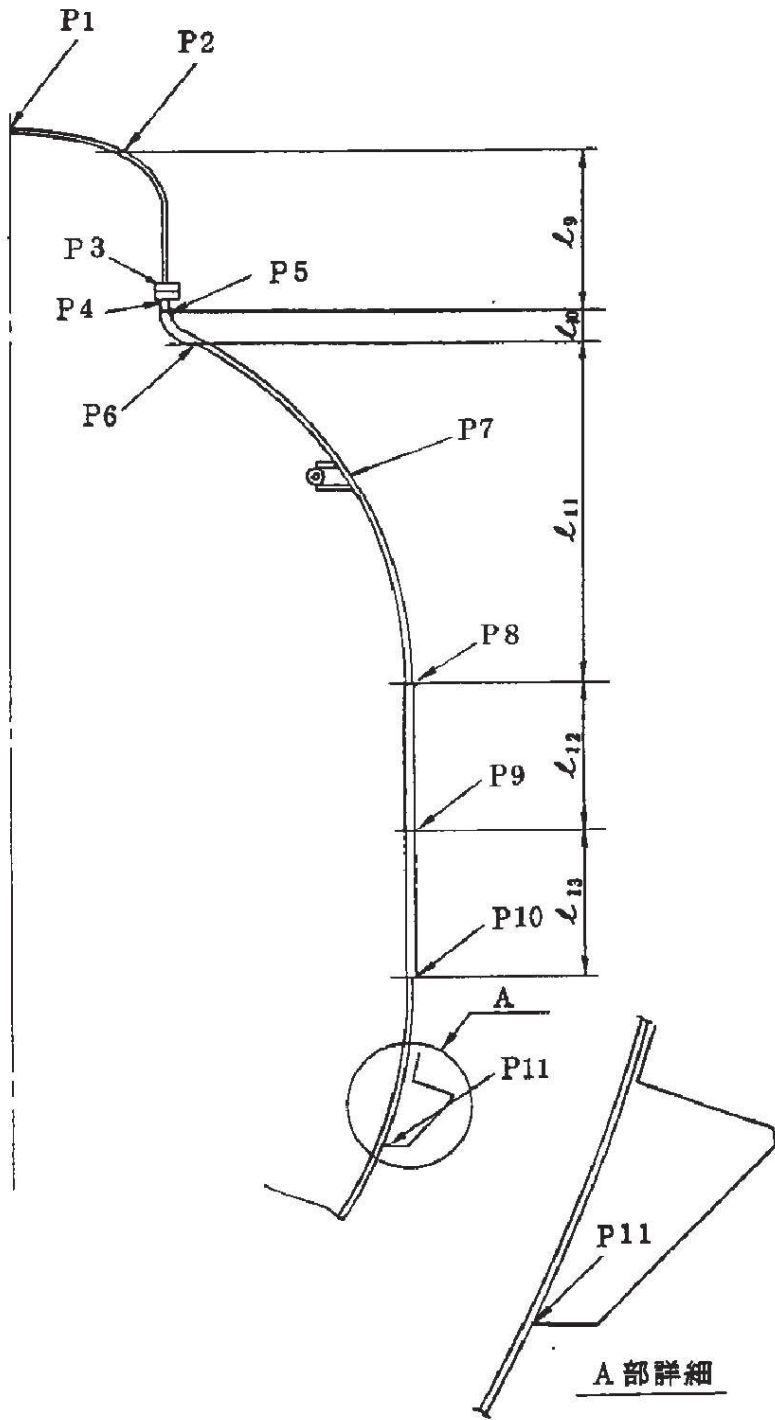
ドライウエルの応力評価点は、ドライウエルを構成する部材の形状及び荷重伝達経路を考慮し、発生応力が大きくなる部位を選定する。選定した応力評価点を表 4-4 及び図 4-1 に示す。

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。

応力評価点 P1～P11 の応力は、既工認の各荷重条件との比を用いて発生応力を算出し評価する。

表 4-4 応力評価点

応力評価点番号	応力評価点
P1	上鏡球形部
P2	上鏡球形部と上鏡ナックル部の接合部
P3	円筒部と上フランジの接合部
P4	下フランジと円筒部の接合部
P5	円筒部とナックル部の接合部
P6	ナックル部と上部球形部の接合部
P7	ドライウエルスプレイ管取付部
P8	上部球形部と円筒部の接合部
P9	円筒部中心部
P10	円筒部と下鏡の接合部
P11	サンドクッション部



$l_9 =$ $l_{10} =$ $l_{11} =$ $l_{12} =$ $l_{13} =$

(単位：mm)

図 4-1 ドライウェルの応力評価点

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

4.4 計算条件

応力計算に用いる荷重を、「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

ドライウエル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。発生値は許容限界を満足している。

(1) 強度評価結果

強度評価結果を表 5-1 に示す。

表 5-1 重大事故等時に対する評価結果 (D + P_{SA} + M_{SA})

評価対象設備	評価部位		応力分類	重大事故等時		判定	備考
				算出応力	許容応力		
				MPa	MPa		
ドライウエル	P1	上鏡球形部	一次一般膜応力	148	281	○	
			一次膜応力+一次曲げ応力	148	421	○	
	P2	上鏡球形部と上鏡ナックル部の接合部	一次膜応力+一次曲げ応力	215	421	○	
	P3	円筒部と上フランジの接合部	一次膜応力+一次曲げ応力	82	421	○	
	P4	下フランジと円筒部の接合部	一次膜応力+一次曲げ応力	58	421	○	
	P5	円筒部とナックル部の接合部	一次膜応力+一次曲げ応力	103	421	○	
	P6	ナックル部と上部球形部の接合部	一次膜応力+一次曲げ応力	312	421	○	
	P7	ドライウエルスプレイ管取付部	一次膜応力+一次曲げ応力	141	421	○	
	P8	上部球形部と円筒部の接合部	一次膜応力+一次曲げ応力	210	545	○	
	P9	円筒部中心部	一次一般膜応力	271	363	○	
	P10	円筒部と下鏡の接合部	一次膜応力+一次曲げ応力	271	545	○	
P11	サندوقクシヨン部	一次膜応力+一次曲げ応力	185	545	○		
			一次膜応力+一次曲げ応力	141	545	○	

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
添付書類「IV-3-1-1-4 ドライウエルの強度計算書」