本資料のらち，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 工事計画審查資料 |  |
| :---: | :---: |
| 資料番号 | 02 －工－B－19－0201＿改 3 |
| 提出年月日 | 2021 年 10 月 14 日 |

VI－2－3－4－2－4 差圧検出・ほう酸水注入系配管（ティーよりN11ノ ズルまでの外管）の耐震性についての計算書

## 目次

1．一般事項 ..... 1
1．1 記号の説明 ..... 1
1．2 形状•寸法•材料 ..... 1
1．3 解析範囲 ..... 1
1．4 計算結果の概要 ..... 1
2．計算条件 ..... 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．外荷重の条件 ..... 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．応力計算 ..... 6
4． 1 応力評価点 ..... 6
4．2 内圧による応力 ..... 6
4．2．1 荷重条件 ..... 6
4．2．2 計算方法 ..... 6
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 一次膜 + 一次曲げ応力強さの評価 ..... 7
5.3 一次 + 二次応力強さの評価 ..... 7
6．繰返し荷重の評価 ..... 7
6.1 設計•建設規格 PVB－3140（6）についての検討 ..... 7
7．参照図書 ..... 7
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 一次膜 + 一次曲げ応力強さの評価のまとめ ..... 10
表 5－3 一次＋二次応力強さの評価のまとめ ..... 11

## 1．一般事項

本計算書は，差圧検出・ほう酸水注入系配管（ティーよりN11ノズルまでの外管）の応力計算について示すものである。

差圧検出・ほう酸水注入系配管（ティーよりN11 ノズルまでの外管）は，原子炉圧力容器付属構造物であるため，添付書類「VI－2－3－4－1－1 原子炉圧力容器の応力解析の方針」（以下「応力解析の方針」という。）に基づき評価する。

差圧検出・ほう酸水注入系配管（ティーよりN11 ノズルまでの外管）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及び常設重大事故緩和設備に分類される。

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 記号の説明

記号の説明を「応力解析の方針」（1）耐震評価編の2．4節に示す。
更に，本章において，以下の記号を用いる。

| 記号 | 記号の説明 | 単位 |
| :--- | :--- | :---: |
| $\mathrm{N}^{\prime}$ | 荷重変動回数 | 回 |
| $\Delta \sigma$ | 機械的荷重により生じる応力の全振幅 | MPa |
| Sa | 任意の点の繰返しピーク応力強さ | MPa |

## 1．2 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。

## 1．3 解析範囲

解析範囲を図1－1に示す。

## 1．4 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つては，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。


図1－1 形状•寸法•材料•応力評価点（単位：mm）

O 2 （3）VI－2－3－4－2－4 R 4

表1－1 計算結果の概要
（単位：MPa）

| 部分及び材料 | 許容応力状態 | 一次一般膜応力強さ |  |  | 一次膜＋一 次曲げ応力強さ |  |  | 一次＋二次応力強さ |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 応力強さ | 許容応力 | 応力評価面 | 応力強さ | 許容応力 | 応力評価面 | 応力強さ | 許容応力 | 応力評価点 |
| $\begin{gathered} \text { パイプ } \\ \text { SUS316LTP } \end{gathered}$ | III ${ }_{A} \mathrm{~S}$ | 42 | 114 | P01＇－P02＇ | 42 | 159 | P01＇－P02＇ | 11 | 288 | P02 |
|  | $\mathrm{IV}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ | 42 | 228 | P01＇－P02＇ | 42 | 318 | P01＇－P02＇ | 25 | 288 | P02 |

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。

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 3.4 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 3.5 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参照図書（1）a．に定めるとおりである。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 <br> 又は静的震度 | 1.04 | 0.78 |
| 基準地震動 S s | 1.96 | 1.33 |

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 ） | 水平方向刺激係数 |  | 鉛直方向 <br> 刺激係数 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | X 方向 | Y 方向 |  |
| 1 次 | $\square$ | - | - | - |

## 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（8）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）v．に定めるとおりである。

## 4．2 内圧による応力

4．2．1 荷重条件（L01）
各運転状態による内圧は，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）v．に定めるとおりである。

4．2．2 計算方法
内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）v．に定めるとおりである。

なお，各許容応力状態での内圧による応力は，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（8）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）v．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5．3．2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 3.5 節に示す許容応力を満足する。
5.2 一次膜 + 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 3.5 節に示す許容応力を満足する。
5.2 一次 + 二次応力強さの評価

各許容応力状態における評価を表5－3に示す。
表 5－3より，各許容応力状態の一次 + 二次応力差の最大範囲は，「応力解析の方針」

6．繰返し荷重の評価
6.1 設計•建設規格 PVB－3140（6）についての検討

添付書類「VI－2－1－9 機能維持の基本方針」に基づき，設計•建設規格 PVB－ 3140 （6）の検討を行い，疲労解析が不要であることを示す。

著しい機械的荷重は，$S=94 \mathrm{MPa}$ を超えるような応力変動を生じる荷重である。
N＇は，「応力解析の方針」（1）耐震評価編の4．2節に示すように地震荷重の繰返 し回数が多い地震荷重S d＊の回数を用いる。
$\mathrm{N}^{\prime}=590$ 回
N’に対するS は，設計•建設規格 添付4－2 3．2よりS a＝968MPaである。
S d 又はS s 地震動による $\Delta \sigma$ は，「応力解析の方針」（1）耐震評価編の 4.2 節に示すように地震荷重の大きいS s 地震動による応力の全振幅を用いる。
$\Delta \sigma=12 \times 2=24 \mathrm{MPa}$
したがって， $\mathrm{S} \mathrm{a}>\Delta \sigma$ であり，条件を満足する。

7．参照図書
（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
a．IV－2－3－9 差圧検出・ほう酸水注入系配管（原子炉圧力容器内部及びティーより N11ノズルまでの外管）の耐震性についての計算書
$\square$
図3－1 解析モデル

表5－1 一次一般膜応力強さの評価のまとめ

| 応力評価面 | 許容応力状態 $\mathrm{III}_{A} \mathrm{~S}$ |  | 許容応力状態 $\mathrm{IV}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  | 応力強さ | 許容応力 | 応力強さ | 許容応力 |
| $\begin{aligned} & \text { P01 } \\ & \text { P02 } \end{aligned}$ | 42 | 114 | 42 | 228 |
| $\begin{aligned} & \text { P01 } \\ & \text { P02 } \end{aligned}$ | 42 | 114 | 42 | 228 |

O 2 （3）VI－2－3－4－2－4 R 4

表5－2 一次膜 + 一次曲げ応力強さの評価のまとめ
（単位：MPa）

| 応力評価面 | 許容応力状態 $\mathrm{III}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ |  | 許容応力状態 IV <br> A |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  | 応力強さ | 許容応力 | 応力強さ | 許容応力 |
| P01 <br> P02 | 42 | 159 | 42 | 318 |
| P01， <br> P02， | 42 | 159 | 42 | 318 |

O 2 （3）VI－2－3－4－2－4 R 4

> 表5-3 一次 + 二次応力強さの評価のまとめ

|  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
| （単位：MPa） |  |  |  |
| 応力評価点 | $\mathrm{S}_{\mathrm{n}}{ }^{\# 1 * 1}$ | $\mathrm{~S}_{\mathrm{n}}{ }^{\# 2 * 2}$ | 許容応力 <br> $3 \cdot \mathrm{~S}_{\mathrm{m}}$ |
| P 01 | 9 | 21 | 288 |
| P 01 ， | 9 | 21 | 288 |
| P 02 | 11 | 25 | 288 |
| P 02 ， | 11 | 25 | 288 |

注記＊ $1: \mathrm{S}_{\mathrm{n}}{ }^{\# 1}$ は許容応力状態 $\mathrm{III}_{A} \mathrm{~S}$ による一次 + 二次応力差の最大範囲を示す。
＊2： $\mathrm{S}_{\mathrm{n}}{ }^{\# 2}$ は許容応力状態 $\mathrm{IV}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ による一次 + 二次応力差の最大範囲を示す。

