

本資料のうち、枠囲みの内容は、
営業秘密又は防護上の観点から
公開できません。

| | |
|------------------|-----------------|
| 東海第二発電所 工事計画審査資料 | |
| 資料番号 | 工認-223 改 4 |
| 提出年月日 | 平成 30 年 8 月 2 日 |

V-2-別添 2-5 循環水系隔離システムの耐震性についての計算書

目次

| | | |
|-----|----------------|---|
| 1. | 概要..... | 1 |
| 2. | 一般事項 | 1 |
| 2.1 | 構造計画 | 1 |
| 3. | 固有周期 | 3 |
| 3.1 | 固有周期の算出方法..... | 3 |
| 3.2 | 固有周期の計算条件..... | 3 |
| 3.3 | 固有周期の計算結果..... | 3 |
| 4. | 構造強度評価 | 4 |
| 5. | 機能維持評価 | 6 |
| 6. | 評価結果 | 6 |

1. 概要

本資料は、資料V-2-別添 2-1「溢水防護に係る施設の耐震性についての計算書の方針」にて設定している構造強度及び機能維持の設計方針に基づき、循環水系隔離システム（以下「漏えい検知」という。）が基準地震動 S_s に対して、配管破断時の溢水量を低減する機能を維持するため、十分な構造強度及び電氣的機能を有していることを説明するものである。

その耐震評価は、応力評価及び機能維持評価により行う。

資料V-2-1-4「重要度分類及び重大事故等対処施設の施設区分の基本方針」より、漏えい検知の耐震設計上の重要度分類は、Cである。

2. 一般事項

2.1 構造計画

漏えい検知の構造計画を第2-1表に示す。

第 2-1 表 漏えい検知の構造計画

| 設備名称 | 計画の概要 | | 説明図 |
|-------|---|----------|------------------|
| | 主体構造 | 支持構造 | |
| 漏えい検知 | <p>検出器は、計器取付ボルトにより計器取付板に固定され、計器取付板は、計器ステーションに溶接にて固定される。</p> <p>計器ステーションは、基礎ボルトで床面に設置する。</p> | 計器ステーション | <p>(単位 : mm)</p> |

3. 固有周期

3.1 固有周期の算出方法

漏えい検知の固有周期の計算方法を以下に示す。

3.1.1 水平方向

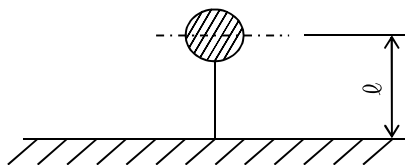
(1) 漏えい検知の質量は、重心に集中するものとする。

(2) 漏えい検知は、第 3-1 図に示す下端固定の 1 質点系振動モデルとして考える。

(3) 固有周期は次式で求める。

$$f = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{3EI}{\rho A h_1^4 (\mu + 0.23)}}$$

$$T = \frac{1}{f}$$



第 3-1 図 固有周期の計算モデル

3.1.2 鉛直方向

鉛直方向は十分な剛性を有していることから、固有周期の計算を省略する。

3.2 固有周期の計算条件

固有周期の計算に用いる数値を第 3-1 表に示す。

第 3-1 表 固有周期の計算条件

| 項目 | 記号 | 単位 | 数値等 |
|------------------------------------|----------------|-------|-----------------------|
| 集中質量 (計器スタンション頂部) | m_1 | kg | 3.0 |
| はり長さ | h_1 | m | 0.3 |
| 縦弾性係数 | E | MPa | 193666 |
| 断面二次モーメント | I | m^4 | 2.41×10^{-7} |
| はり部の質量分布 | $\rho \cdot A$ | kg/m | 5.55 |
| 材料定数 ($\mu = m_1 / \rho A \ell$) | μ | — | 1.8 |

3.3 固有周期の計算結果

固有周期の計算結果を第 3-2 表に示す。

固有周期の計算結果から、剛であることを確認した。

第 3-2 表 固有周期 (s)

| 水平方向 | 鉛直方向 |
|-------|------|
| 0.005 | — |

4. 構造強度評価

4.1 構造強度評価方法

漏えい検知は自立型であるため、構造強度評価は資料V-2-1-14-9「計器スタンションの耐震性についての計算書作成の基本方針」に記載の耐震計算方法に基づき評価する。

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

漏えい検知の荷重の組合せ及び許容応力状態を第4-1表に示す。

4.2.2 許容応力

漏えい検知の許容応力を第4-2表に示す。

4.2.3 使用材料の許容応力評価条件

漏えい検知の使用材料の許容応力評価条件を第4-3表に示す。

第 4－1 表 荷重の組合せ及び許容応力状態（設計基準対象施設）

| 機器名称 | 耐震設計上の重要度分類 | 機器等の区分 | 荷重の組合せ | 許容応力状態 |
|-------|--------------------|--------|--|-------------------|
| 漏えい検知 | C（S _s ） | —* | D＋P _D ＋M _D ＋S _s | IV _A S |

＊：その他の支持構造物の荷重の組合せ及び許容応力状態を適用する。

第 4-2 表 許容応力（その他の支持構造物（設計基準対象施設））

| 許容応力状態 | 許容限界* (ボルト等) | |
|-------------------|-------------------|-------------------|
| | 一次応力 | |
| | 引張り | せん断 |
| IV _A S | $1.5 \cdot f_t^*$ | $1.5 \cdot f_s^*$ |

*1：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。

*2：当該の応力が生じない場合、規格基準等で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。

第 4-3 表 使用材料の許容応力評価条件（設計基準対象施設）

| 評価部材 | 材料 | 温度条件 (°C) | | S _y (MPa) | S _u (MPa) | S _y (RT) (MPa) |
|-------|--------|------------------|--------------------------|-------------------------|-------------------------|------------------------------|
| 基礎ボルト | SUS304 | 周囲環境温度 タービン建屋 | <input type="checkbox"/> | 205 | 520 | <input type="checkbox"/> |
| | | 周囲環境温度 海水ポンプ室 | <input type="checkbox"/> | 205 | 520 | <input type="checkbox"/> |

5. 機能維持評価

5.1 機能維持評価方法

漏えい検知の電氣的機能維持評価について、以下に示す。

電氣的機能維持評価は、「V-2-1-14-9 計器スタンションの耐震性についての計算書作成の基本方針」に基づき評価する。

漏えい検知の機能確認済加速度には、同型式の器具の正弦波加振試験において、電氣的機能の健全性を確認した器具の加速度を適用する。

機能確認済加速度を第 5-1 表に示す。

第 5-1 表 機能確認済加速度 ($\times 9.8 \text{ m/s}^2$)

| 方向 | 機能確認済 加速度 |
|----|----------------------|
| 水平 | <input type="text"/> |
| 鉛直 | <input type="text"/> |

6. 評価結果

6.1 設計基準対象施設としての評価結果

漏えい検知の設計基準対象施設としての耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており、設計用地震力に対して十分な構造強度及び電氣的機能を有していることを確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

(2) 機能維持評価評価

電氣的機能維持評価結果を次頁以降の表に示す。

【漏えい検知の耐震性についての評価結果（計器スタンション）】

1. 設計基準対象設備

1.1 設計条件

| 機 器 名 称 | 耐震重要度分類 | 据付場所及び床面高さ (m) | 固有周期(s) | | 基準地震動 S s | | 周囲環境温度 (℃) |
|---------|-----------|---------------------|---------|------|--------------|--------------|---------------|
| | | | 水平方向 | 鉛直方向 | 水平方向 設計震度 | 鉛直方向 設計震度 | |
| 漏えい検知 | C (S s) | タービン建屋 EL -4.00* | 0.005 | - | 0.52 | 0.60 | 40 |
| 漏えい検知 | C (S s) | 海水ポンプ室 EL 3.00* | 0.005 | - | 1.10 | 1.03 | 40 |

注記 *：基準床レベルを示す。

1.2 機器要目

1.2.1 漏えい検知

| 部 材 | m (kg) | h ₁ (mm) | ℓ ₁ (mm) | | ℓ ₂ (mm) | | A _b (mm ²) | n | n _f |
|-------|-----------|------------------------|---------------------|-----|---------------------|-------|--------------------------------------|---|----------------|
| | | | 正面 | 側面 | 正面 | 側面 | | | |
| 基礎ボルト | 10 | 300 | 50 | 0.7 | 50 | 100.7 | 113.1 | 4 | 2 |

| 部 材 | S _y (MPa) | S _u (MPa) | F (MPa) | F [*] (MPa) | 転倒方向 |
|-------|-------------------------|-------------------------|------------|-------------------------|--------------|
| | | | | | 基準地震動 S s |
| 基礎ボルト | 205 | 520 | 205 | 246 | 側面 |

1.3 計算数値

1.3.1 漏えい検知に作用する力

(単位：N)

| 据付場所 | タービン建屋 | | 海水ポンプエリア | |
|-------|----------------|----------------|----------------|----------------|
| | F _b | Q _b | F _b | Q _b |
| 部 材 | 基準地震動 S s | 基準地震動 S s | 基準地震動 S s | 基準地震動 S s |
| 基礎ボルト | 155.5 | 51.00 | 163.3 | 107.9 |

1.4 結論

1.4.1 漏えい検知の応力 (単位：MPa)

| 部 材 | 材 料 | 応 力 | 基準地震動 S s | |
|-----------------|--------|-----|--------------|----------------|
| | | | 算出応力 | 許容応力 |
| 基礎ボルト タービン建屋 | SUS304 | 引張り | $\sigma_b=2$ | $f_{ts}=184^*$ |
| | | せん断 | $\tau_b=1$ | $f_{sb}=142$ |
| 基礎ボルト 海水ポンプ室 | SUS304 | 引張り | $\sigma_b=2$ | $f_{ts}=184^*$ |
| | | せん断 | $\tau_b=1$ | $f_{sb}=142$ |

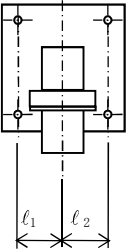
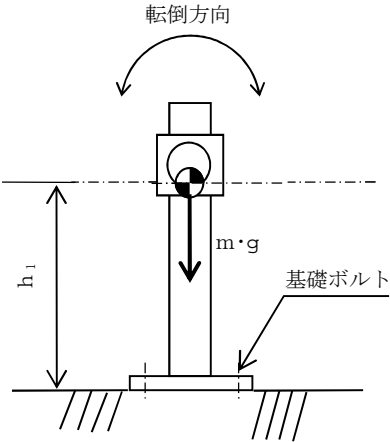
注記 * : $\text{Min} \{ 1.5 \cdot f_t^* , (2.1 \cdot f_t^* - 1.6 \cdot \tau_b) \}$ より算出

すべて許容応力以下である。

1.4.2 電氣的機能の評価結果 (単位： $\times 9.8 \text{ m/s}^2$)

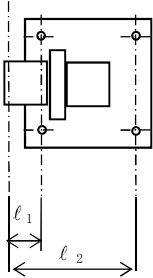
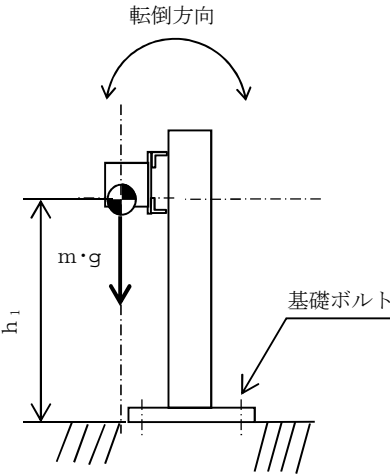
| | | 評価用加速度 | 機能確認済加速度 |
|-------------------|------|--------|----------|
| 漏えい検知 タービン建屋 | 水平方向 | 0.43 | |
| | 鉛直方向 | 0.50 | |
| 漏えい検知 海水ポンプエリア | 水平方向 | 0.91 | |
| | 鉛直方向 | 0.86 | |

評価用加速度はすべて機能確認済加速度以下である。



$(\ell_1 \leq \ell_2)$

(正面方向)



$(\ell_1 \leq \ell_2)$

(側面方向)