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－02－0006＿改 0 |
| 提出年月日 | 2021 年 1 月 15 日 |

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

2021 年 1 月
東北電力株式会社
1．概要 ..... 1
2．基本方針 ..... 1
2.1 構造概要 ..... 1
2．2 解析方針 ..... 4
2.3 適用規格•基準等 ..... 4
3．解析方法 ..... 4
3.1 入力地震動 ..... 4
3.2 地震応答解析モデル ..... 7
3．2．1 大型機器系 ..... 7
3．2．2 炉内構造物系 ..... 26
3.3 解析方法 ..... 48
3．3．1 動的解析 ..... 48
3．3．2 静的解析 ..... 48
3.4 解析条件 ..... 49
3．4．1 耐震壁の復元力特性 ..... 49
3．4．2 地盤の回転ばねの復元力特性 ..... 49
3．4．3 原子炉本体の基礎の復元力特性 ..... 49
3．4．4 誘発上下動を考慮する場合の基礎浮上り評価方法 ..... 53
3．4．5 材料物性の不確かさ等 ..... 53
4．解析結果 ..... 55
4． 1 固有値解析 ..... 55
4．1．1 大型機器系 ..... 55
4．1．2 炉内構造物系 ..... 55
4．2 地震応答解析及び静的解析 ..... 152
4．2．1 大型機器系 ..... 152
4．2．2 炉内構造物系 ..... 230
5．設計用地震力 ..... 316
5.1 弾性設計用地震動 S d ..... 316
5.2 基準地震動 S s ..... 316

## 1．概要

本計算書は，添付書類「VI－2－1－6 地震応答解析の基本方針」に基づく灲心，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解析について説明 するものである。

地震応答解析により算出した各種応答値及び静的地震力は，添付書類「VI－2－1－9 機能維持の基本方針」に示す建物•構築物及び機器•配管系の設計用地震力として用いる。

## 2．基本方針

## 2.1 構造概要

原子炉建屋内の原子炉格納容器，原子炉圧力容器，原子炉しやへい壁及び原子炉本体の基礎等の大型機器，構築物は，その支持構造上から建屋との連成が無視できないため，図 3－1～図 3－10に示すように原子炉建屋と連成で解析する。

原子炉格納容器は，円筒形の鋼製のドライウェル及び円環形の鋼製のサプレッションチェン バからなり，水平地震力は 0．P． 22.500 m で原子炉格納容器シヤラグを介して原子炉建屋に伝達 され，下端は 0．P．1．150m で原子炉建屋基礎版に支持される。
原子炉しゃへい壁は原子炉圧力容器を取り囲む二重円筒鋼板の壁であり，内部にモルタルが充てんされる。また，原子炉格納容器スタビライザを介して原子炉格納容器に結ばれ，さらに原子炉圧力容器スタビライザを介して原子炉圧力容器に結ばれる。

原子炉圧力容器は，鋼製の円筒形容器であり，O．P．$\square$（原子炉圧力容器スタビライザに より水平方向に支持され，その下部は原子炉圧力容器支持スカートを介して0．P．$\square$ で原子炉本体の基礎により支持される。
原子炉本体の基礎は円筒形の鋼製（無筋コンクリート充てん）構造物で原子炉圧力容器基礎 ボルトにより原子炉圧力容器支持スカートを介して原子炉圧力容器を支持するとともに原子炉 しゃへい壁を支持しており，原子炉本体の基礎の下端は原子炉建屋基礎版に固定する。
原子炬圧力容器内には，気水分離器及びスタンドパイプ，炬心シュラウド，燃料集合体，制御棒，制御棒案内管，制御棒駆動機構ハウジング，ジェットポンプ等が収納される。

炬心シュラウドは薄肉円筒形で，鉛直方向は下部胴下端でシュラウドサポートレグにより原子炉圧力容器に支持され，また上部胴上端とシュラウドサポートプレートが炉心シュラウド支持ロッドにより支持される。水平方向は，上部胴は上部サポートにより，中間胴下端は下部ス タビライザにより，また下部胴下端はシュラウドサポートプレートにより原子炉圧力容器に支持される構造である。炉心シュラウド上部には，さら形のシュラウドヘッドがあり（以下，炉心シュラウド及びシュラウドヘッドを「炉心シュラウド」と総称する。），その上に163本のスタ ンドパイプが立ち，その上の気水分離器を支持している。炉心シュラウド内部には560本の燃料集合体が収納され，下端を炬心支持板，上端を上部格子板で支持されることにより正確に位置が定められている。燃料集合体に加わる荷重は，水平方向は上部格子板及び炉心支持板を支持する炉心シュラウド，鉛直方向は制御棒案内管及び制御棒案内管を支持する制御棒駆動機構

ハウジングを介し，原子炉圧力容器に伝達される。
制御棒駆動機構は，原子炉圧力容器下部鏡板を貫通し取り付けられる 137 本の制御棒駆動機構ハウジング内に納められ，その上端に取り付けられる制御棒を炉心に挿入する機能を有して いる。

また，炉心シュラウドと原子炉圧力容器の間には，ジェットポンプがシュラウドサポート上 に 20 個据付けられているが，質量が小さく，炉内の構造物の振動に与える影響は小さいため質量のみを考慮する。

同様に中性子束計測案内管及び中性子束計測ハウジングについても炉内の構造物の振動に与 える影響は小さいため質量のみを考慮する。これらの構造概要を図 2－1 及び図 2－2 に示す。


図 2－1 原子炉格納容器，原子炉しゃへい壁，原子炉本体の基礎及び原子炉圧力容器等の構造概要図


図 2－2 原子炉圧力容器内部の構造概要図

## 2． 2 解析方針

大型機器系の地震応答解析は，添付書類「VI－2－1－6 地震応答解析の基本方針」に基づいて行う。

地震応答解析は，「3．2 地震応答解析モデル」において設定した地震応答解析モデル及び「3．1入力地震動」において設定した入力地震動を用いて直接積分法による解析を実施し，各種応答値を算出する。
2.3 適用規格•基準等

大型機器系及び炉内構造物系の地震応答解析において適用する規格•基準等を以下に示す。

- 原子力発電所耐震設計技術指針 J E A G 4 6 O 1－1987（（社）日本電気協会）
- 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 O 1 •補－1984 （（社）日本電気協会）
－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（（社）日本電気協会） （以下「JEAG4601－1991追補版」という。）

3．解析方法
3.1 入力地震動

地震応答解析モデルへの入力地震動は，添付書類「VI－2－1－2 基準地震動S s 及び弾性設計用地震動 S d の策定概要」に示す解放基盤表面で定義された基準地震動 S s 及び弾性設計用地震動 S d を用いて，添付書類「VI－2－2－1 原子炉建屋の地震応答計算書」で建屋基礎底面レベ ルでの地盤の応答として評価されたものを使用する。基準地震動 S s 及び弾性設計用地震動S d の最大加速度を表3－1 及び表3－2に示す。

表 3－1 基準地震動 S s の最大加速度

| 基準地震動 |  | 最大加速度（cm／s ${ }^{2}$ ） |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 水平方向 | 鉛直方向 |
| S s－D 1 | プレート間地震の応答スペクトルに基づく手法による基準地震動 | 640 | 430 |
| S s－D 2 | 海洋プレート内地震（SMGA＊マントル内）の応答スペクトルに基 づく手法による基準地震動 | 1， 000 | 600 |
| S s－D 3 | 海洋プレート内地震（SMGA＊地殻内）の応答スペクトルに基づく手法による基準地震動 | 800 | 500 |
| S s－F 1 | プレート間地震の断層モデルを用いた手法による基準地震動 （応力降下量（短周期レベル）の不確かさ） | 717 | 393 |
| S s－F 2 | プレート間地震の断層モデルを用いた手法による基準地震動 <br> （SMGA＊位置と応力降下量（短周期レベル）の不確かさの重畳） | 722 | 396 |
| S s－F 3 | 海洋プレート内地震（SMGA＊マントル内）の断層モデルを用いた手法による基準地震動（SMGA＊マントル内集約） | 835 | 443 |
| S s－N 1 | 2004 年北海道留萌支庁南部地震（K－NET 港町）の検討結果に保守性を考慮した地震動 | 620 | 320 |

注記 $*: ~$ 強震動生成域

表 3－2 弾性設計用地震動 S d の最大加速度

| 弾性設計用地震動 | 最大加速度 $\left(\mathrm{cm} / \mathrm{s}^{2}\right)$ |  |
| :---: | :---: | :---: |
|  | 水平方向 | 鉛直方向 |
| S d－D 1 | 371 | 249 |
| S d－D 2 | 580 | 348 |
| S d－D 3 d－F 1 | 464 | 290 |
| S d－F 2 | 359 | 197 |
| S d－F 3－N 1 | 361 | 198 |
| S |  |  |

## 3.2 地震応答解析モデル <br> 地震応答解析モデルは，添付書類「VI－2－1－6 地震応答解析の基本方針」に記載の解析モデ ルの設定方針に基づき，水平方向及び鉛直方向についてそれぞれ設定する。

3．2．1 大型機器系
3．2．1．1 水平方向
水平方向地震応答解析モデルは図 3－1 及び図 3－2に示すように，原子炉建屋，原子炉格納容器，原子炉圧力容器，原子炉しやへい壁及び原子炉本体の基礎は，それぞれの質点間を等価な曲げ，せん断剛性を有する無質量のはり又は無質量のばねにより結合する。
原子灲格納容器は 12 質点でモデル化し，原子炉格納容器シヤラグと等価なばねで建屋モデルと結合し，下端は原子炉建屋基䂣版と剛に結合する。

原子炉圧力容器，原子灲しやへい壁及び原子炉本体の基礎はそれぞれ 8 質点， 5 質点， 4質点でモデル化する。原子炉圧力容器は原子炉圧力容器スタビライザと等価なばねで，原子炉しやへい壁上端と結び，さらに原子炉格納容器スタビライザと等価なばねにより原子炉格納容器を介し，原子炉建屋に結合する。原子炉圧力容器の下端は，原子炉本体 の基礎の上端に剛に結合し，原子炉本体の基礎の下端は原子炉建屋基礎版上端と剛に結合する。
原子炉建屋は質点系でモデル化し，地盤を等価なばねで評価した建屋一地盤連成モデ ルとする。

建屋底面下の地盤は，水平ばね及び回転ばねで置換する。また，基礎版底面における地盤の水平及び回転ばねは，それ以深の地盤を等価な半無限地盤とみなして，波動論に より評価する。
図 3－1 及び図 3－2 に示した大型機器系の水平方向地震応答解析モデルの各質点質量，部材長，断面二次モーメント，有効せん断断面積，ばね定数等を表3－3～表3－16に示す。 また，解析に用いる各構造物の物性値を表 3－24，表 3－25 及び表 3－27に示す。なお，原子炉建屋のスケルトンカーブ及び地盤ばね定数については，添付書類「VI－2－2－1 原子炉建屋の地震応答計算書」に記載の値を使用する。

図 3－3 及び図 3－4 に示す，誘発上下動を考慮する場合の地震応答解析モデルについて は，「原子力発電所耐震設計技術規程 J E A C 4 6 0 1－2008（（社）日本電気協会）」 を参考に，水平加振により励起される上下応答を評価するために，鉛直方向モデルの諸元及び接地率に応じて変化する回転•鉛直連成ばねについても考慮している。
原子炉本体の基礎の復元力特性は，建屋の方向別に，原子炉本体の基礎の要素を単位 とした水平断面形状より設定する。

## 3．2．1．2 鉛直方向

鉛直方向地震応答解析モデルは図 3－5 に示すように，原子炉建屋，原子炉格納容器，原子炉圧力容器，原子炉しゃへい壁及び原子炉本体の基礎等の各質点間を等価な軸剛性 を有する無質量のばねにより結合する。また，屋根トラスは，各質点間を等価な曲げ， せん断剛性を有する無質量のはりで結合し，支持端部の回転拘束と等価な回転ばねで結合する。
原子炉格納容器，原子炉圧力容器，原子炉しやへい壁及び原子炉本体の基礎はそれぞ $れ 10$ 質点， 8 質点， 5 質点， 4 質点でモデル化する。原子炉格納容器の下端は，原子炉建屋と剛に結合される。原子炉圧力容器支持スカートの下端は，原子炉本体の基礎の上端 に剛に結合されており，原子炉本体の基礎の下端は，原子炉建屋と剛に結合される。

大型機器系の質点は原則として，水平方向と同一とし，部材の端点及び剛性の変化す る点，応力評価点等に設けるが，全体の振動特性が把握できるよう，質点間隔について は，工学的判断を加えて定めるものとする。
また，水平方向地震応答解析モデルで考慮している水平ばね（原子炉格納容器スタビ ライザ等）については，鉛直方向に対しては拘束効果がない構造となっているか，拘束効果があっても本体部材の鉛直剛性に対して無視できる程度に小さい値であるため，鉛直方向地震応答解析モデルでは考慮しない。

図 3－5に示した鋁直方向地震応答解析モデルの各質点質量，部材長，ばね定数等を表 3－17～表3－23に示す。また，解析に用いる各構造物の物性値を表3－26及び表3－28に示す。

なお，原子炉建屋の地盤ばね定数については，添付書類「VI－2－2－1 原子炉建屋の地震応答計算書」に記載の値を使用する。

| 記号 | 内容 |
| :---: | :---: |
| － | 質点 |
| । | はり |
| ——— | 水平ばね |
| （6） | 回転ばね |


| $K_{1}$ | 原子炉格納容器シヤラグ |
| :--- | :--- |
| $K_{2}$ | 原子炉格納容器スタビライザ |
| $K_{3}$ | 原子炉圧力容器スタビライザ |
| $K_{4}$ | 燃料交換ベローズ |
| $K_{5}$ | 所員用エアロック |
| $K_{6}$ | ベント管 |


原子炉本体の基整

しやへい壁

図 3－1 大型機器系地震応答解析モデル（NS 方向，誘発上下動を考慮しない場合）
図 3－2 大型機器系地震応答解析モデル（EW 方向，誘発上下動を考慮しない場合）





原子炉圧力容器及び

31 － $0 . \mathrm{P} \square$

（単位：m）


0．P．-8.100
0．P．-14.100 o．P
0．P． 6.000
0．P．-0.800
（0．P． 8.100
0．P． 22.500
－
$000 \cdot \mathrm{GI} \cdot \mathrm{d} \cdot 0$
－
－
$0 . \mathrm{P}=0.80$
， －

路

$$
\begin{aligned}
& \text { O.P. } 48.725 \\
& \text { O.P. } 41.200
\end{aligned}
$$

0．P． 33.200


表 3－3 原子炬建屋のモデル諸元（NS 方向）

|  | 質点 <br> 番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0.P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \hline \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\times 10^{3} \mathrm{~m}^{4}\right) \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 （ $\mathrm{m}^{2}$ ） | 回転慣性 $\left(\times 10^{6} \mathrm{t} \cdot \mathrm{~m}^{2}\right)$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  | 61 | 33． 200 |  | 10． 70 | 29． 20 | 30.8 | 1． 410 |
|  | 60 | 22.500 |  |  | 59.40 | 59.2 | 2.510 |
|  | 59 | 15．000 |  | 9.50 | 59．40 | 59.2 | 2． 560 |
|  | 58 | 6． 000 |  | 9． 00 | 73.40 | 75.0 | 3． 410 |
|  | 57 | －0．800 |  | 6.80 | 108.90 | 107.8 | 3.520 |
|  | 2 | －8． 100 |  | 7． 30 | 114． 40 | 107.8 | － |
|  | 56 | 50.500 |  | 9． 30 | 3． 84 | 10.0 | 0.141 |
|  | 55 | 41.200 |  |  |  |  | 0． 252 |
|  | 54 | 33.200 |  | 8． 00 | 6． 35 | 18.2 | 6． 120 |
|  | 53 | 22.500 |  | 10.70 | 54． 30 | 59.4 | 9． 430 |
|  | 52 | 15.000 |  | 7． 50 | 101． 20 | 85.8 | 8． 580 |
|  | 51 | 6． 000 |  | 9． 00 | 159． 50 | 123． 2 | 9． 940 |
| $\bigcirc$ | 50 | －0．800 |  | 6.80 | 211.10 | 165.2 | 10.61 |
| $\simeq$ | 2 | －8．100 |  | 7． 30 | 216． 10 | 165.2 | － |
| $\bigcirc$ | 49 | 33.200 |  | 10． 70 | 3． 83 | 50.6 | 0． 412 |
| 1 | 48 | 22.500 |  |  |  |  | 0.932 |
| N | 46 | 15.000 |  | 7.50 | 9.63 | 72.7 | 1． 150 |
| 5 | 45 | 6． 000 |  | 9.00 | 11.20 | 71.0 | 0．761 |
| （1） | 3 | 1． 150 |  | 4． 85 | 10.50 | 66.8 | － |
|  | 44 | 50.500 |  | 9． 30 | 3.90 | 10.0 | 0.141 |
| $\sim$ | 43 | 41.200 |  | 8.00 | 6.8 | 18. | 0.309 |
| O | 42 | 33.200 |  | 8.00 | 6． 82 | 18.2 | 5.090 |
|  | 41 | 22.500 |  | 10.70 | 50.70 | 59.8 | 6． 840 |
|  | 40 | 15.000 |  | 7． 50 | 105． 30 | 90.0 | 7.100 |
|  | 39 | 6.000 |  | 9． 00 | 132． 10 | 118.7 | 7.870 |
|  | 38 | －0．800 |  | 6.80 | 184． 10 | 155． 3 | 7． 140 |
|  | 2 | －8．100 |  | 7． 30 | 188.30 | 159.8 | － |
|  | 37 | 33.200 |  | 10.70 | 22.40 | 28． 4 | 0.872 |
|  | 36 | 22.500 |  |  |  |  | 1． 350 |
|  | 35 | 15． 000 |  | 7.50 | 46.50 | 52.0 | 2． 250 |
|  | 34 | 6． 000 |  | 9.00 | 62.80 | 77.0 | 2． 700 |
|  | 33 | －0．800 |  | 6.80 | 84.00 | 107.8 | 3.040 |
|  | 2 | －8．100 |  | 7． 30 | 81.60 | 107.8 | － |
|  | 3 | 1． 150 |  | 9． 25 | 15．70 | 108.0 | 0.921 |
|  | 2 | －8． 100 |  |  |  |  | 38.16 |
|  | 1 | －14．100 |  | 6.00 | 3195． 70 | 6468.0 | 23． 06 |

表 3－4 原子炉建屋（補強部材）のモデル諸元（NS 方向）

| 質点 <br> 番号 | 標高 <br> $0 . \mathrm{P} .(\mathrm{m})$ | 質量 <br> $(\mathrm{t})$ | 部材長 <br> $(\mathrm{m})$ | 断面二次 <br> モーメント <br> $\left(\times 10^{3} \mathrm{~m}^{4}\right)$ | 有効せん断 <br> 断面 <br> $\left(\mathrm{m}^{2}\right)$ | 回転慣性 <br> $\left(\times 10^{6} \mathrm{t} \cdot \mathrm{m}^{2}\right)$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 44 | 50.500 | - | 9.30 | 0.0794 | 0.1844 | - |
| 43 | 41.200 | - | 8.00 | 0.4001 | 7.56 | - |
| 42 | 33.200 | - | 8.30 | 0.0794 | 0.1844 | - |
| 56 | 50.500 | - | 9.30 | - |  |  |
| 55 | 41.200 | - | 8.00 | 0.7001 | 7.56 | - |
| 54 | 33.200 | - |  |  | - |  |

表 3－5 原子炉建屋（床ばね）のモデル諸元（NS 方向）

| 質点 <br> 番号 |  | ばね定数 <br> $(\mathrm{t} / \mathrm{m})$ | 減衰 <br> $(\%)$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
| 37 | 42 | $3.570 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 36 | 41 | $3.614 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 35 | 40 | $3.820 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 34 | 39 | $4.613 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 33 | 38 | $8.792 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 44 | 56 | $1.365 \times 10^{5}$ | 5.0 |
| 42 | 49 | $2.457 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 41 | 48 | $2.871 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 40 | 46 | $5.825 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 39 | 45 | $3.840 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 38 | 50 | $8.208 \times 10^{5}$ | 5.0 |
| 49 | 54 | $3.199 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 48 | 53 | $3.335 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 46 | 52 | $5.723 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 45 | 51 | $4.043 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 54 | 61 | $2.233 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 53 | 60 | $2.704 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 52 | 59 | $2.125 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 51 | 58 | $2.557 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 50 | 57 | $1.711 \times 10^{6}$ | 5.0 |

表 3－6 原子炉格納容器のモデル諸元（NS 方向）

| 質点番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0. P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \hline \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\mathrm{m}^{4}\right) \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 （m²） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 32 |  |  |  |  |  |
| 31 |  |  |  |  |  |
| 30 |  |  |  |  |  |
| 29 |  |  |  |  |  |
| 28 |  |  |  |  |  |
| 27 |  |  |  |  |  |
| 26 |  |  |  |  |  |
| 25 |  |  |  |  |  |
| 24 |  |  |  |  |  |
| 23 |  |  |  |  |  |
| 22 |  |  |  |  |  |
| 21 |  |  |  |  |  |
| 62 （3） |  |  |  |  |  |

表 3－7 原子炉しやへい壁のモデル諸元（NS 方向）

| 質点番号 | 標高 0. P. (m) | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \hline \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\mathrm{m}^{4}\right) \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 （ $\mathrm{m}^{2}$ ） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 20 |  |  |  |  |  |
| 19 |  |  |  |  |  |
| 18 |  |  |  |  |  |
| 17 |  |  |  |  |  |
| 16 |  |  |  |  |  |
| 7 |  |  |  |  |  |

表 3－8 原子炉圧力容器及び原子炉本体の基礎のモデル諸元（NS 方向）

| 質点番号 | 標高 <br> 0．P．（m） | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\mathrm{m}^{4}\right) \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 （m²） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 15 |  |  |  |  |  |
| 14 |  |  |  |  |  |
| 13 |  |  |  |  |  |
| 12 |  |  |  |  |  |
| 11 |  |  |  |  |  |
| 10 |  |  |  |  |  |
| 9 |  |  |  |  |  |
| 8 |  |  |  |  |  |
| 7 |  |  |  |  |  |
| 6 |  |  |  |  |  |
| 5 |  |  |  |  |  |
| 4 |  |  |  |  |  |
| 62 （3） |  |  |  |  |  |

表 3－9 大型機器系のばね定数（NS 方向）

| No． | は名称 | ばね定数 <br> $(\mathrm{t} / \mathrm{m})$ | 減衰定数 <br> $(\%)$ |
| :---: | :--- | :---: | :---: |
| $\mathrm{K}_{1}$ | 原子炉格納容器シヤラグ |  | 1.0 |
| $\mathrm{~K}_{2}$ | 原子炉格納容器スタビライザ |  | 1.0 |
| $\mathrm{~K}_{3}$ | 原子炉圧力容器スタビライザ |  | 1.0 |
| $\mathrm{~K}_{4}$ | 燃料交換ベローズ |  | 1.0 |
| $\mathrm{~K}_{5}$ | 所員用エアロック |  | 1.0 |
| $\mathrm{~K}_{6}$ | ベント管 |  | 1.0 |

表 3－10 原子炉建屋のモデル諸元（EW 方向）

|  | 質点 <br> 番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0. P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \hline \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\times 10^{3} \mathrm{~m}^{4}\right) \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 （ $\mathrm{m}^{2}$ ） | $\begin{gathered} \text { 回転慣性 } \\ \left(\times 10^{6} \mathrm{t} \cdot \mathrm{~m}^{2}\right) \end{gathered}$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  | 63 | 33.200 |  | 10． 70 | 29． 90 | 32.4 | 1． 130 |
|  | 62 | 22.500 |  |  |  |  | 1． 900 |
|  | 61 | 15． 000 |  | 7.50 | 60． 50 | 54.7 | 2． 790 |
|  | 60 | 6． 000 |  | 9.00 | 80.30 | 84.0 | 3.740 |
|  | 59 | －0．800 |  | 6.80 | 105． 80 | 109． 2 | 3． 760 |
|  | 2 | －8．100 |  | 7． 30 | 105.90 | 117.6 | － |
|  | 58 | 50.500 |  | 9． 30 | 6． 49 | 13.3 | 0． 247 |
|  | 57 | 41.200 |  | 8.00 | 10.30 | 21.2 | 0.285 |
|  | 56 | 33.200 |  | 8.00 | 10.30 | 21.2 | 6.640 |
|  | 55 | 22.500 |  | 10． 70 | 27． 30 | 53.0 | 9． 240 |
|  | 54 | 15.000 |  | 7.50 | 107.30 | 79.8 | 9.010 |
|  | 53 | 6.000 |  | 9.00 | 152.30 | 121.4 | 10． 12 |
| $\bigcirc$ | 52 | －0．800 |  | 6.80 | 216.90 | 170.0 | 10． 121 |
| $\propto$ | 2 | －8．100 |  | 7． 30 | 213.80 | 167.2 | － |
| $\cdots$ | 51 | 33.200 |  | 10． 70 | 3.07 | 63.3 | 0． 720 |
| 1 | 50 | 22.500 |  | 7.50 | 9.63 | 72.7 | 1． 610 |
| $\stackrel{1}{1}$ | 48 | 15.000 |  | 9． 50 | 9.63 | 72.7 | 1． 050 |
| 5 | 47 | 6． 000 |  | 9． 00 | 11． 20 | 71.0 | 0． 761 |
| （1） | 3 | 1． 150 |  | 4． 85 | 10.50 | 66.8 | － |
|  | 46 | 50.500 |  | 9． 30 | 6． 49 | 13． 3 | 0． 247 |
| $\sim$ | 45 | 41.200 |  |  |  |  | 0． 475 |
| O | 44 | 33.200 |  | 8.00 | 12.50 | 17.4 | 5.610 |
|  | 43 | 22.500 |  | 10． 70 | 29.50 | 51.8 | 5.830 |
|  | 42 | 15． 000 |  | 7.50 | 34.00 | 36.5 | 0.099 |
|  | 41 | 22.500 |  | 7.50 | 66.10 | 76.6 | 3.900 |
|  | 40 | 15.000 |  | 9.00 | 9270 | 107.1 | 9． 890 |
|  | 39 | 6． 000 |  | 9.00 | 92.70 | 107.1 | 11． 43 |
|  | 38 | －0．800 |  | 6.80 | 219.90 | 163.7 | 11．15 |
|  | 2 | －8．100 |  | 7． 30 | 227.80 | 169.0 | － |
|  | 37 | 33.200 |  | 10． 70 | 37.60 | 41.0 | 2． 590 |
|  | 36 | 22.500 |  |  |  |  | 2． 860 |
|  | 35 | 15． 000 |  | 7.50 | 65.30 | 57.4 | 2． 580 |
|  | 34 | 6． 000 |  | 9.00 | 85.90 | 84.0 | 3.080 |
|  | 33 | －0．800 |  | 6.80 | 110.90 | 114.8 | 3． 120 |
|  | 2 | $-8.100$ |  | 7． 30 | 113.10 | 117.6 | － |
|  | 3 | 1． 150 |  | 9． 25 | 15． 70 | 108.0 | 0.921 |
|  | 2 | －8．100 |  |  |  |  | 45.39 |
|  | 1 | －14．100 |  | 6.00 | 3803． 20 | 6468.0 | 27.44 |

表 3－11 原子炉建屋（補強部材）のモデル諸元（EW 方向）

| 質点 <br> 番号 | 標高 <br> $0 . P . ~$ | 質量 <br> $(\mathrm{m})$ | 部材長 <br> $(\mathrm{m})$ | 断面二次 <br> モーメント <br> $\left(\times 10^{3} \mathrm{~m}^{4}\right)$ | 有効せん断 <br> 断面積 <br> $\left(\mathrm{m}^{2}\right)$ | 回転慣性 <br> $\left(\times 10^{6} \mathrm{t} \cdot \mathrm{m}^{2}\right)$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 45 | 41.200 | - | 8.00 | 1.8883 | 8.58 | - |
| 44 | 33.200 | - |  | - |  |  |

表 3－12 原子炉建屋（床ばね）のモデル諸元（EW 方向）

| 質点番号 |  | ばね定数 $(\mathrm{t} / \mathrm{m})$ | 回転ばね <br> 定数 <br> （ $\mathrm{t} \cdot \mathrm{m} / \mathrm{rad}$ ） | 減衰 <br> （\％） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 37 | 44 | 1． $790 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 36 | 41 | $6.941 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 35 | 40 | 5． $216 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 34 | 39 | $5.952 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 33 | 38 | $6.932 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 41 | 43 | $4.589 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 40 | 42 | 4． $898 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 39 | 47 | 4． $147 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 38 | 52 | 6． $961 \times 10^{5}$ | － | 5.0 |
| 46 | 58 | 2． $427 \times 10^{5}$ | － | 5.0 |
| 44 | 51 | 5． $404 \times 10^{6}$ | $3.62 \times 10^{8}$ | 5.0 |
| 43 | 50 | $7.870 \times 10^{6}$ | $3.62 \times 10^{8}$ | 5.0 |
| 42 | 48 | $6.680 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 51 | 56 | 2． $019 \times 10^{6}$ | $3.62 \times 10^{8}$ | 5.0 |
| 50 | 55 | 2． $367 \times 10^{6}$ | $3.62 \times 10^{8}$ | 5.0 |
| 48 | 54 | $2.522 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 47 | 53 | $3.962 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 56 | 63 | 4． $150 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 55 | 62 | $4.530 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 54 | 61 | 4． $206 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 53 | 60 | $4.926 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 52 | 59 | $7.985 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 39 | 42 | － | $9.90 \times 10^{9}$ | 5.0 |

表 3－13 原子炉格納容器のモデル諸元（EW 方向）

|  | 質点 <br> 番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0. P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （ t ） | 部材長 （m） | $\begin{gathered} \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\mathrm{m}^{4}\right) \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 $\left(\mathrm{m}^{2}\right)$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  | 32 |  |  |  |  |  |
|  | 31 |  |  |  |  |  |
|  | 30 |  |  |  |  |  |
|  | 29 |  |  |  |  |  |
|  | 28 |  |  |  |  |  |
|  | 27 |  |  |  |  |  |
|  | 26 |  |  |  |  |  |
|  | 25 |  |  |  |  |  |
|  | 24 |  |  |  |  |  |
|  | 23 |  |  |  |  |  |
|  | 22 |  |  |  |  |  |
|  | 21 |  |  |  |  |  |
| $\bigcirc$ | 64 （3） |  |  |  |  |  |
| $\sim$ |  |  |  |  |  |  |
| $\cdots$ | 表 3－14 原子炉しゃへい壁のモデル諸元（EW 方向） |  |  |  |  |  |
| 1 $\stackrel{1}{1}$ 1 |  |  |  |  |  |  |
| 5 | 番号 |  |  |  |  |  |
| （2） | 20 |  |  |  |  |  |
|  | 19 |  |  |  |  |  |
| $\begin{aligned} & \mathrm{N} \\ & 0 \end{aligned}$ | 18 |  |  |  |  |  |
|  | 17 |  |  |  |  |  |
|  | 16 |  |  |  |  |  |
|  | 7 |  |  |  |  |  |

表 3－15 原子炉圧力容器及び原子炉本体の基礎のモデル諸元（EW 方向）

| 質点番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0. P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\mathrm{m}^{4}\right) \\ \hline \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 $\left(\mathrm{m}^{2}\right)$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 15 |  |  |  |  |  |
| 14 |  |  |  |  |  |
| 13 |  |  |  |  |  |
| 12 |  |  |  |  |  |
| 11 |  |  |  |  |  |
| 10 |  |  |  |  |  |
| 9 |  |  |  |  |  |
| 8 |  |  |  |  |  |
| 7 |  |  |  |  |  |
| 6 |  |  |  |  |  |
| 5 |  |  |  |  |  |
| 4 |  |  |  |  |  |
| 64 （3） |  |  |  |  |  |

表 3－16 大型機器系のばね定数（EW 方向）

| No． | 名称 | ばね定数 <br> $(\mathrm{t} / \mathrm{m})$ | 減衰定数 <br> $(\%)$ |
| :---: | :--- | :---: | :---: |
| $\mathrm{K}_{1}$ | 原子炉格納容器シヤラグ |  | 1.0 |
| $\mathrm{~K}_{2}$ | 原子炉格納容器スタビライザ |  | 1.0 |
| $\mathrm{~K}_{3}$ | 原子炉圧力容器スタビライザ |  | 1.0 |
| $\mathrm{~K}_{4}$ | 燃料交換ベローズ |  | 1.0 |
| $\mathrm{~K}_{5}$ | 所員用エアロック |  | 1.0 |
| $\mathrm{~K}_{6}$ | ベント管 |  | 1.0 |

表 3－17 原子炉建屋のモデル諸元（鉛直方向）

| 質点 <br> 番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0. P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | ばね定数 $\left(\times 10^{6} \mathrm{t} / \mathrm{m}\right)$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 1 | 48． 725 |  | 7.525 | 20.81 |
| 2 | 41.200 |  | 8． 000 | 49． 21 |
| 3 | 33.200 |  |  |  |
| 4 | 22.500 |  | 10． 700 | 140.00 |
|  |  |  | 7.500 | 284.60 |
| 5 | 15． 000 |  | 9.000 | 284.40 |
| 6 | 6． 000 |  | 6． 800 | 509． 30 |
| 7 | －0． 800 |  | 7.300 | 486.60 |
| 8 | －8． 100 |  |  |  |
| 9 | $-14.100$ |  | 6.000 | 2910.60 |

表 3－18 原子炉建屋（屋根トラス部）のモデル諸元（鉛直方向）

| 質点番号 | 標高 0．P．（m） | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \hline \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\mathrm{m}^{4}\right) \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 （m） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 1 | 48.725 | － | 6． 400 | 6.99 | 1.11 |
| 10 | 48.725 | 333 |  | 6.99 |  |
| 11 | 48.725 | 326 | 6． 300 |  | 1.12 |
| 12 | 48.725 | 163 | 6． 300 | 6.99 | 0． 773 |

表 3－19 原子炉格納容器のモデル諸元（鉛直方向）

| 質点 <br> 番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0. P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | ばね定数 $(\mathrm{t} / \mathrm{m})$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 41 |  |  |  |  |
| 40 |  |  |  |  |
| 39 |  |  |  |  |
| 38 |  |  |  |  |
| 37 |  |  |  |  |
| 36 |  |  |  |  |
| 35 |  |  |  |  |
| 34 |  |  |  |  |
| 33 |  |  |  |  |
| 32 |  |  |  |  |
| 14 |  |  |  |  |

表 3－20 原子炉しゃへい壁のモデル諸元（鉛直方向）

| 質点 <br> 番号 | 標高 <br> 0．P．$(\mathrm{m})$ | 質量 <br> $(\mathrm{t})$ | 部材長 <br> $(\mathrm{m})$ | ばね定数 <br> $(\mathrm{t} / \mathrm{m})$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 23 |  |  |  |  |
| 22 |  |  |  |  |
| 21 |  |  |  |  |
| 20 |  |  |  |  |
| 19 |  |  |  |  |
| 18 |  |  |  |  |

表 3－21 原子炉圧力容器及び原子炉本体の基礎のモデル諸元（鉛直方向）

| 質点番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0. P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | ばね定数 $(\mathrm{t} / \mathrm{m})$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 31 |  |  |  |  |
| 30 |  |  |  |  |
| 29 |  |  |  |  |
| 28 |  |  |  |  |
| 27 |  |  |  |  |
| 26 |  |  |  |  |
| 25 |  |  |  |  |
| 24 |  |  |  |  |
| 18 |  |  |  |  |
| 17 |  |  |  |  |
| 16 |  |  |  |  |
| 15 |  |  |  |  |
| 14 |  |  |  |  |

表 3－22 インナーコンクリートのモデル諸元（鉛直方向）

| 質点 <br> 番号 | 標高 <br> $0 . P . ~(m)$ | 質量 <br> $(\mathrm{t})$ | 部材長 <br> $(\mathrm{m})$ | ばね定数 <br> $(\mathrm{t} / \mathrm{m})$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 14 |  |  |  |  |
| 8 |  |  |  |  |

表 3－23 原子炉建屋屋根トラス部のばね定数

| No． | 名称 | ばね定数 <br> $(\mathrm{t} \cdot \mathrm{m} / \mathrm{rad})$ | 減衰定数 <br> $(\%)$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
| $\mathrm{K}_{\theta}$ | トラス端部回転拘束ばね | $3.278 \times 10^{6}$ | 5.0 |

表 3－24 解析に用いる建屋の物性値（NS 方向）

| 名称 | 縦弾性係数 E <br> $\left(\times 10^{4} \mathrm{t} / \mathrm{m}^{2}\right)$ | ポアソン比 $v$ | 減衰定数 <br> $(\%)$ |
| :--- | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉建屋 | 202.5 | 0.167 | 5.0 |
| 原子炉建屋（オペフロ上部） | 81.0 | 0.167 | 5.0 |
| 原子炉建屋（補強耐震壁） | 257.0 | 0.2 | 5.0 |
| 原子炉建屋（鉄骨ブレース） | 2100.0 | 0.3 | 2.0 |

表 3－25 解析に用いる建屋の物性値（EW 方向）

| 名称 | 縦弾性係数 E <br> $\left(\times 10^{4} \mathrm{t} / \mathrm{m}^{2}\right)$ | ポアソン比v | 減衰定数 <br> $(\%)$ |
| :--- | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉建屋 | 216.0 | 0.167 | 5.0 |
| 原子炉建屋（オペフロ上部） | 135.0 | 0.167 | 5.0 |
| 原子炉建屋（補強耐震壁） | 257.0 | 0.2 | 5.0 |

表 3－26 解析に用いる建屋の物性値（鉛直方向）

| 名称 | $\begin{array}{c}\text { 縦弾性係数 } \mathrm{E} \\ \left(\times 10^{4} \mathrm{t} / \mathrm{m}^{2}\right)\end{array}$ | ポアソン比 $v$ |
| :--- | :---: | :---: | :---: | \(\left.\begin{array}{c}減衰定数 <br>

(\%)\end{array}\right]\)

表 3－27 解析に用いる大型機器系の物性値（水平方向）

| 名称 | 縦弾性係数E $\left(\times 10^{7} \mathrm{t} / \mathrm{m}^{2}\right)$ | ポアソン比 $v$ | 減衰定数 <br> （\％） |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉しやへい壁 |  |  | 5.0 |
| 原子炉本体の基礎 |  |  | 5.0 |
| 原子炉圧力容器 |  |  | 1.0 |
| 原子炉圧力容器スカート |  |  | 1.0 |
| 原子炉格納容器 |  |  | 1.0 |

表 3－28 解析に用いる大型機器系の物性値（鉛直方向）

| 名称 | 減衰定数 <br> $(\%)$ |
| :--- | :---: |
| 原子炉しやへい壁 | 5.0 |
| 原子炉本体の基礎 | 5.0 |
| 原子炉圧力容器 | 1.0 |
| 原子炉格納容器 | 1.0 |

## 3．2．2 炉内構造物系

## 3．2．2．1 水平方向

水平方向地震応答解析モデルは図 3－6 及び図 3－7に示すように，原子炉建屋，原子炉 しゃへい壁，原子炉本体の基礎，原子炉圧力容器，炉心シュラウド，燃料集合体，制御棒案内管及び制御棒駆動機構ハウジング等の各質点間を等価な曲げ，せん断剛性を有す る無質量のはり又は無質量のばねにより結合する。
原子炉しやへい壁は5質点，原子炉本体の基礎は 4 質点，原子炉圧力容器は 18 質点 でモデル化する。原子炉圧力容器は原子炉圧力容器スタビライザ及び原子炉本体の基礎 を介して原子炉建屋に支持される。
炉心シュラウドは，下部胴下端がシュラウドサポートプレート及びシュラウドサポー トレグの回転ばねにより原子炉圧力容器と結合され，上部胴上端が炉心シュラウド支持 ロッドの回転ばねによりシュラウドサポートプレートと結合される。また，上部胴は上部サポートの水平ばねにより，中間胴下端は下部スタビライザの水平ばねにより原子炉圧力容器と結合される。
気水分離器及びスタンドパイプは 3 質点，炉心シュラウドは 10 質点，燃料集合体は 7質点，制御棒案内管は 4 質点，制御棒駆動機構ハウジングは 6 質点でモデル化する。こ れらを 0．P．$\square$ でシュラウドサポートと等価な回転ばねを介して，原子炉圧力容器 と結合する。

なお，ジェットポンプ，中性子束計測案内管，中性子束計測ハウジングについては，質量が小さく炉内の構造物の振動に与える影響は小さいため質量のみを考慮する。また，原子炉圧力容器内の燃料集合体，炉心シュラウド等のモデル化においては，炉水による付加質量効果を模擬するため仮想質量を考慮する。

図 3－6及び図 3－7に示した炉内構造物系の水平方向地震応答解析モデルの各質点質量，部材長，断面二次モーメント，有効せん断断面積，ばね定数等を表 3－29～表3－50に示 す。また，解析に用いる各構造物の物性値を表 3－62，表 3－63 及び表 3－65に示す。

図 3－8 及び図 3－9に示す誘発上下動を考慮する場合の地震応答解析モデルについては，大型機器系の地震応答解析モデルと同様に，水平加振により励起される上下応答を評価 するために，鉛直方向モデルの諸元及び接地率に応じて変化する回転•鉛直連成ばねに ついても考慮している。
原子炉本体の基礎の復元力特性は，建屋の方向別に，原子炉本体の基礎の要素を単位 とした水平断面形状より設定する。
シュラウド，炉心シュラウド支持ロッド，上部サポート及び下部スタビライザにおい て考慮すべき地震荷重が最大となるケースとして，以下の 4 通りのモデルを想定する。

- シュラウド健全モデル
- 上部胴上端（H1）き裂ケース
- 下部胴上端（H6b）き裂ケース
－全溶接線（周方向）分離時モデル


## 3．2．2．2 鉛直方向

鉛直方向地震応答解析モデルは図 3－10 に示すように，原子炉建屋，原子炉しやへい壁，原子炉本体の基礎，原子炉圧力容器，炉心シュラウド，制御棒案内管及び制御棒駆動機構ハウジング，炉心シュラウド支持ロッド等の各質点間を等価な軸剛性を有する無質量のばねにより結合する。また，屋根トラスは，各質点間を等価な曲げ，せん断剛性 を有する無質量のはりで結合し，支持端部の回転拘束と等価な回転ばねで結合する。
原子炉しゃへい壁は5質点，原子炉本体の基礎は 4 質点，原子炉圧力容器は 19 質点 でモデル化する。原子炉圧力容器は原子炉本体の基礎を介して原子炉建屋に支持される。

気水分離器及びスタンドパイプは 3 質点，炉心シュラウドは 11 質点，制御棒案内管は 3 質点，制御棒駆動機構ハウジングは 6 質点でモデル化する。

ジェットポンプ，中性子束計測案内管，中性子束計測ハウジングについては，水平方向と同様に質量のみを考慮する。

炉内構造物の質点は原則として，水平方向と同一とし，部材の端点及び剛性の変化す る点，応力評価点等に設けるが，全体の振動特性が把握できるよう，質点間隔について は，工学的判断を加えて定めるものとする。ただし，灲心シュラウドについては，シュ ラウドサポートレグ上下端に質点を設け，原子炉圧力容器下部鏡板に結合する。

また，水平方向解析モデルで考慮している水平ばね（原子炉圧力容器スタビライザ等） については，鉛直方向に対しては拘束効果がない構造となっているか，拘束効果があっ ても本体部材の鉛直剛性に対して無視できる程度に小さい値であるため，鉛直方向地震応答解析モデルでは考慮しない。

なお，鉛直方向地震応答解析モデルでは，炉水による付加質量効果は小さいため仮想質量は考慮しない。

図 3－10に示した鉛直方向地震応答解析モデルの各質点質量，部材長，ばね定数等を表 3－51～表3－61 に示す。また，解析に用いる各構造物の物性値を表3－64 及び表3－66に示す。

| $\begin{aligned} & \text { 煴 } \end{aligned}$ |  |
| :---: | :---: |
| 碞 |  |


| $K_{1}$ | 原子炉格納容器スタビライザ |
| :--- | :--- |
| $K_{2}$ | 原子炉圧力容器スタビライザ |
| $K_{3}$ | 制御棒駆動機構ハウジング <br> Vストレントビーム |
| $K_{4}$ | シュラウドサポート |
| $K_{5}$ | 上部サポート |
| $K_{6}$ | 下部スタビライザ |
| $K_{7}$ | 炉心シュラウド支持ロッド |

等
$\cdots$ $\infty$ ？

泉子加更力客器
図 3－6 炉内構造物系地震応答解析モデル（NS 方向，誘発上下動を考慮しない場合）
0．P． 50.500
0．P． 41.200
0．P． 33.200
0．P． 22.500
0．P． 15.000
$000{ }^{\circ} 9 \mathrm{~d} 0$
0．P．－ 0.800
0．P．-8.100


| 記号 | 内容 |
| :---: | :---: |
| - | 質点 |
| － | はり |
| - －9 | 水平ばね |
| 回転ばね |  |


| $K_{1}$ | 原子炉格納容器スタビライザ |
| :--- | :--- |
| $K_{2}$ | 原子炉土圧容器スタビライザ |
| $K_{3}$ | 制御棒駆動機構ハウジング <br> Vストレトビーム |
| $K_{1}$ | シュラウドサポート |
| $K_{5}$ | 上部サポート |
| $K_{6}$ | 下部スタビライザ |
| $K_{7}$ | 灲心シュラウド支持ロッド |








| 記号 | 内容 |
| :---: | :---: |
| $\begin{gathered} 1 \\ - \\ \varnothing \\ \frac{1}{4} \end{gathered}$ | 質点 <br> 軸ばね（構造物） <br> はり（屋根トラス部） <br> 回転ばね <br> 鉛直ばね（地盤） |


$00 Z^{\circ} \varepsilon \varepsilon \cdot d * 0$
0．P． 48.725
0．P． 41.200
0．P． 33.200
0．P． 22.500
0．P． 15.000
0．P．$\quad 6.000$
0．P．－ 0.800
0．P．－8． 100
0．P．-14.100
図 3－10 炉内構造物系地震応答解析モデル（鉛直方向）
0

表 3－29 原子炉建屋のモデル諸元（NS 方向）

|  | 質点 <br> 番号 | 標高 0．P．（m） | 質量 <br> （t） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \hline \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\times 10^{3} \mathrm{~m}^{4}\right) \\ \hline \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 （ $\mathrm{m}^{2}$ ） | $\begin{gathered} \text { 回転慣性 } \\ \left(\times 10^{6} \mathrm{t} \cdot \mathrm{~m}^{2}\right) \end{gathered}$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  | 89 | 33.200 |  | 10． 70 | 29． 20 | 30.8 | 1． 410 |
|  | 88 | 22.500 |  |  |  |  | 2.510 |
|  | 87 | 15.000 |  | 7.50 | 59．40 | 59.2 | 2． 560 |
|  | 86 | 6． 000 |  | 9.00 | 73． 40 | 75.0 | 3.410 |
|  | 85 | －0． 800 |  | 6.80 | 108.90 | 107.8 | 3.520 |
|  | 2 | －8．100 |  | 7． 30 | 114． 40 | 107.8 | － |
|  | 84 | 50.500 |  | 9． 30 | 3． 84 | 10.0 | 0.141 |
|  | 83 | 41.200 |  | 8.00 | 6.35 | 18.2 | 0． 252 |
|  | 82 | 33.200 |  | 8.00 | 6． 35 | 18.2 | 6.120 |
|  | 81 | 22.500 |  | 10． 70 | 54． 30 | 59.4 | 9． 430 |
|  | 80 | 15.000 |  | 7.50 | 101． 20 | 85.8 | 8.580 |
|  | 79 | 6.000 |  | 9． 00 | 159.50 | 123.2 | 9． 940 |
|  | 78 | －0．800 |  | 6.80 | 211.10 | 165.2 | 10.61 |
| $\bigcirc$ | 2 | －8．100 |  | 7． 30 | 216． 10 | 165.2 | － |
|  | 77 | 33.200 |  | 10． 70 | 3.83 | 50.6 | 0.412 |
| $\bigcirc$ | 76 | 22.500 |  | 7.50 | 9.63 | 72.7 | 0.932 |
|  | 74 | 15.000 |  | 9.50 | 9.63 | 72.7 | 1． 150 |
|  | 73 | 6.000 |  | 9.00 | 11． 20 | 71.0 | 0． 761 |
| © | 3 | 1． 150 |  | 4． 85 | 10.50 | 66.8 | － |
| $\sim$ | 72 | 50.500 |  | 9． 30 | 3.90 | 10.0 | 0． 141 |
| $\bigcirc$ | 71 | 41.200 |  |  |  |  | 0． 309 |
|  | 70 | 33.200 |  | 8.00 | 6.82 | 18． 2 | 5.090 |
|  | 69 | 22.500 |  | 10． 70 | 50． 70 | 59.8 | 6． 840 |
|  | 68 | 15.000 |  | 7.50 | 105． 30 | 90.0 | 7.100 |
|  | 67 | 6.000 |  | 9． 00 | 132． 10 | 118.7 | 7． 870 |
|  | 66 | －0． 800 |  | 6.80 | 184． 10 | 155.3 | 7.140 |
|  | 2 | －8． 100 |  | 7． 30 | 188． 30 | 159.8 | － |
|  | 65 | 33.200 |  | 10． 70 | 22． 40 | 28.4 | 0.872 |
|  | 64 | 22.500 |  | 750 | 46.50 | 52.0 | 1． 350 |
|  | 63 | 15.000 |  | 9.50 | 46.50 | 77.0 | 2． 250 |
|  | 62 | 6． 000 |  | 6.80 | 84.80 | 107.8 | 2． 700 |
|  | 61 | －0．800 |  | 6． 80 | 84.00 | 107.8 | 3.040 |
|  | 2 | －8．100 |  | 7． 30 | 81.60 | 107.8 | － |
|  | 3 | 1． 150 |  | 9． 25 | 15． 70 | 108.0 | 0.921 |
|  | 2 | －8．100 |  |  |  |  | 38． 16 |
|  | 1 | －14．100 |  | 6.00 | 3195.70 | 6468.0 | 23． 06 |

表 3－30 原子炉建屋（補強部材）のモデル諸元（NS 方向）

| 質点 <br> 番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0.P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \hline \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\times 10^{3} \mathrm{~m}^{4}\right) \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 （m²） | 回転慣性 $\left(\times 10^{6} \mathrm{t} \cdot \mathrm{~m}^{2}\right)$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 72 | 50.500 | － | 9． 30 | 0.0794 | 0.1844 | － |
| 71 | 41． 200 | － |  |  |  | － |
| 70 | 33.200 | － | 8． 00 | 0． 4001 | 7.56 | － |
| 84 | 50.500 | － | 9． 30 | 0.0794 | 0.1844 | － |
| 83 | 41.200 | － |  |  |  | － |
| 82 | 33． 200 | － | 8． 00 | 0． 7001 | 7.56 | － |

表 3－31 原子炉建屋（床ばね）のモデル諸元（NS 方向）

| 質点 <br> 番号 |  | ばね定数 <br> $(\mathrm{t} / \mathrm{m})$ | 減衰 <br> $(\%)$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
| 65 | 70 | $3.570 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 64 | 69 | $3.614 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 63 | 68 | $3.820 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 62 | 67 | $4.613 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 61 | 66 | $8.792 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 72 | 84 | $1.365 \times 10^{5}$ | 5.0 |
| 70 | 77 | $2.457 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 69 | 76 | $2.871 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 68 | 74 | $5.825 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 67 | 73 | $3.840 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 66 | 78 | $8.208 \times 10^{5}$ | 5.0 |
| 77 | 82 | $3.199 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 76 | 81 | $3.335 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 74 | 80 | $5.723 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 73 | 79 | $4.043 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 82 | 89 | $2.233 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 81 | 88 | $2.704 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 80 | 87 | $2.125 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 79 | 86 | $2.557 \times 10^{6}$ | 5.0 |
| 78 | 85 | $1.711 \times 10^{6}$ | 5.0 |

表 3－32 原子炉しやへい壁のモデル諸元（NS 方向）

| 質点 <br> 番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0. P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \hline \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\mathrm{m}^{4}\right) \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 （m²） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 60 |  |  |  |  |  |
| 59 |  |  |  |  |  |
| 58 |  |  |  |  |  |
| 57 |  |  |  |  |  |
| 56 |  |  |  |  |  |
| 7 |  |  |  |  |  |

表 3－33 原子炉圧力容器及び原子炉本体の基礎のモデル諸元（NS 方向）

| 質点番号 | 標高 0. P. (m) | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \hline \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\mathrm{m}^{4}\right) \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 （m） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 24 |  |  |  |  |  |
| 23 |  |  |  |  |  |
| 22 |  |  |  |  |  |
| 21 |  |  |  |  |  |
| 20 |  |  |  |  |  |
| 19 |  |  |  |  |  |
| 18 |  |  |  |  |  |
| 17 |  |  |  |  |  |
| 16 |  |  |  |  |  |
| 15 |  |  |  |  |  |
| 14 |  |  |  |  |  |
| 13 |  |  |  |  |  |
| 12 |  |  |  |  |  |
| 11 |  |  |  |  |  |
| 10 |  |  |  |  |  |
| 9 |  |  |  |  |  |
| 8 |  |  |  |  |  |
| 7 |  |  |  |  |  |
| 6 |  |  |  |  |  |
| 5 |  |  |  |  |  |
| 4 |  |  |  |  |  |
| 90 （3） |  |  |  |  |  |

表 3－34 原子炉圧力容器下部鏡板のモデル諸元（NS 方向）

| 質点 <br> 番号 | 標高 <br> $0 . \mathrm{P} .(\mathrm{m})$ | 質量 <br> $(\mathrm{t})$ | 部材長 <br> $(\mathrm{m})$ | 断面二次 <br> モーメント <br> $\left(\mathrm{m}^{4}\right)$ | 有効せん断 <br> 断面積 <br> $\left(\mathrm{m}^{2}\right)$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 8 |  |  |  |  |  |
| 38 |  |  |  |  |  |

表 3－35 気水分離器，スタンドパイプ及び炉心シュラウドのモデル諸元（NS 方向）

| 質点番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0. P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \hline \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\mathrm{m}^{4}\right) \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 （ $\mathrm{m}^{2}$ ） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 37 |  |  |  |  |  |
| 36 |  |  |  |  |  |
| 35 |  |  |  |  |  |
| 34 |  |  |  |  |  |
| 33 |  |  |  |  |  |
| 32 |  |  |  |  |  |
| 31 |  |  |  |  |  |
| 30 |  |  |  |  |  |
| 29 |  |  |  |  |  |
| 28 |  |  |  |  |  |
| 27 |  |  |  |  |  |
| 26 |  |  |  |  |  |
| 25 |  |  |  |  |  |
| 51 |  |  |  |  |  |

表 3－36 燃料集合体のモデル諸元（NS 方向）

| 質点番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0. P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （t） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \hline \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\mathrm{m}^{4}\right) \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 （m） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 55 |  |  |  |  |  |
| 50 |  |  |  |  |  |
| 49 |  |  |  |  |  |
| 48 |  |  |  |  |  |
| 47 |  |  |  |  |  |
| 46 |  |  |  |  |  |
| 54 |  |  |  |  |  |

表 3－37 制御棒案内管のモデル諸元（NS 方向）

| 質点 <br> 番号 | 標高 <br> 0．P．$(\mathrm{m})$ | 質量 <br> $(\mathrm{t})$ | 部材長 <br> $(\mathrm{m})$ | 断面二次 <br> モーメント <br> $\left(\mathrm{m}^{4}\right)$ | 有効せん断 <br> 断面積 <br> $\left(\mathrm{m}^{2}\right)$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 53 |  |  |  |  |  |
| 45 |  |  |  |  |  |
| 44 |  |  |  |  |  |
| 52 |  |  |  |  |  |

表 3－38 制御棒駆動機構ハウジングのモデル諸元（NS 方向）

| 質点 <br> 番号 | 標高 0. P. (m) | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\mathrm{m}^{4}\right) \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 （m²） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 43 |  |  |  |  |  |
| 38 |  |  |  |  |  |
| 39 |  |  |  |  |  |
| 40 |  |  |  |  |  |
| 41 |  |  |  |  |  |
| 42 |  |  |  |  |  |

表 3－39 炉内構造物系のばね定数（NS 方向）

| No． | 名称 | ばね定数 | 減衰定数 <br> （\％） |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
| $\mathrm{K}_{1}$ | 原子炉格納容器スタビライザ | （t／m） | 1． 0 |
| $\mathrm{K}_{2}$ | 原子炉圧力容器スタビライザ | （t／m） | 1． 0 |
| $\mathrm{K}_{3}$ | 制御棒駆動機構ハウジング レストレントビーム | （t／m） | 1.0 |
| K ${ }_{4}$ | シュラウドサポート | $(\mathrm{t} \cdot \mathrm{m} / \mathrm{rad})$ | 1.0 |
| $\mathrm{K}_{5}$ | 上部サポート | （t／m） | 1.0 |
| $\mathrm{K}_{6}$ | 下部スタビライザ | （t／m） | 1． 0 |
| $\mathrm{K}_{7}$ | 炉心シュラウド支持ロッド | $(t \cdot m / r a d)$ | 1.0 |

表 3－40 原子炉建屋のモデル諸元（EW 方向）

|  | 質点番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0. P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \hline \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\times 10^{3} \mathrm{~m}^{4}\right) \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 （m²） | 回転慣性 $\left(\times 10^{6} \mathrm{t} \cdot \mathrm{~m}^{2}\right)$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  | 91 | 33.200 |  | 10.70 | 29． 90 | 32.4 | 1． 130 |
|  | 90 | 22.500 |  |  |  |  | 1． 900 |
|  | 89 | 15.000 |  | 7.50 | 60.50 | 54.7 | 2． 790 |
|  | 88 | 6． 000 |  | 9.00 | 80.30 | 84.0 | 3． 740 |
|  | 87 | －0． 800 |  | 6.80 | 105． 80 | 109． 2 | 3． 760 |
|  | 2 | －8．100 |  | 7． 30 | 105.90 | 117.6 | － |
|  | 86 | 50.500 |  | 9． 30 | 6． 49 | 13． 3 | 0． 247 |
|  | 85 | 41.200 |  | 8.00 | 10， 30 | 21.2 | 0.285 |
|  | 84 | 33.200 |  | 8.00 | 10． 30 | 21.2 | 6.640 |
|  | 83 | 22.500 |  | 10.70 | 27． 30 | 53.0 | 9． 240 |
|  | 82 | 15.000 |  | 7.50 | 107． 30 | 79.8 | 9． 010 |
|  | 81 | 6.000 |  | 9.00 | 152.30 | 121.4 | 10． 12 |
|  | 80 | －0．800 |  | 6.80 | 216.90 | 170.0 | 10．12 |
| $\bigcirc$ | 2 | －8．100 |  | 7． 30 | 213.80 | 167.2 | － |
| $\sim$ | 79 | 33.200 |  | 10.70 | 3.07 | 63.3 | 0． 720 |
| $\uparrow$ | 78 | 22.500 |  | 7.50 | 9.63 | 72.7 | 1． 610 |
| $\uparrow$ | 76 | 15.000 |  | 7． 50 | 9.63 | 72.7 | 1． 050 |
| P | 75 | 6． 000 |  | 9． 00 | 11.20 | 71.0 | 0． 761 |
| （2） | 3 | 1． 150 |  | 4． 85 | 10.50 | 66.8 | － |
| ～ | 74 | 50.500 |  | 9． 30 | 6． 49 | 13． 3 | 0． 247 |
| $\bigcirc$ | 73 | 41.200 |  |  |  |  | 0． 475 |
|  | 72 | 33.200 |  | 8.00 | 12.50 | 17.4 | 5.610 |
|  | 71 | 22.500 |  | 10． 70 | 29． 50 | 51.8 | 5.830 |
|  | 70 | 15.000 |  | 7.50 | 34.00 | 36.5 | 0． 099 |
|  | 69 | 22.500 |  | 7.50 | 66.10 | 76.6 | 3.900 |
|  | 68 | 15.000 |  | 9.00 | 9270 | 107.1 | 9． 890 |
|  | 67 | 6． 000 |  | 9.00 | 219.90 | 107.1 | 11.43 |
|  | 66 | －0． 800 |  | 6.80 | 219.90 | 163.7 | 11.15 |
|  | 2 | －8．100 |  | 7． 30 | 227.80 | 169.0 | － |
|  | 65 | 33.200 |  | 10． 70 | 37.60 | 41.0 | 2.590 |
|  | 64 | 22.500 |  |  |  |  | 2． 860 |
|  | 63 | 15． 000 |  | 7.50 | 65.30 | 57.4 | 2.580 |
|  | 62 | 6． 000 |  | 9.00 | 85.90 | 84.0 | 3.080 |
|  | 61 | －0．800 |  | 6． 80 | 110.90 | 114.8 | 3.120 |
|  | 2 | －8．100 |  | 7． 30 | 113.10 | 117.6 | － |
|  | 3 | 1． 150 |  | 9． 25 | 15． 70 | 108.0 | 0.921 |
|  | 2 | －8． 100 |  |  |  |  | 45.39 |
|  | 1 | －14．100 |  | 6.00 | 3803． 20 | 6468.0 | 27． 44 |

表 3－41 原子炉建屋（補強部材）のモデル諸元（EW 方向）

| 質点番号 | 標高 <br> 0．P．（m） | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\times 10^{3} \mathrm{~m}^{4}\right) \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 （ $\mathrm{m}^{2}$ ） | $\begin{gathered} \text { 回転慣性 } \\ \left(\times 10^{6} \mathrm{t} \cdot \mathrm{~m}^{2}\right) \end{gathered}$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 73 | 41.200 | － | 8.00 | 1． 8883 | 8.58 | － |
| 72 | 33． 200 | － |  |  |  | － |

表 3－42 原子炉建屋（床ばね）のモデル諸元（EW 方向）

| 質点 <br> 番号 |  | ばね定数 $(\mathrm{t} / \mathrm{m})$ | 回転ばね定数 （ $\mathrm{t} \cdot \mathrm{m} / \mathrm{rad}$ ） | 減衰 <br> （\％） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 65 | 72 | 1． $790 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 64 | 69 | 6． $941 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 63 | 68 | 5． $216 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 62 | 67 | 5． $952 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 61 | 66 | 6． $932 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 69 | 71 | $4.589 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 68 | 70 | 4． $898 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 67 | 75 | 4． $147 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 66 | 80 | 6． $961 \times 10^{5}$ | － | 5.0 |
| 74 | 86 | 2． $427 \times 10^{5}$ | － | 5.0 |
| 72 | 79 | 5． $404 \times 10^{6}$ | $3.62 \times 10^{8}$ | 5.0 |
| 71 | 78 | 7． $870 \times 10^{6}$ | $3.62 \times 10^{8}$ | 5.0 |
| 70 | 76 | 6． $680 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 79 | 84 | 2． $019 \times 10^{6}$ | $3.62 \times 10^{8}$ | 5.0 |
| 78 | 83 | 2． $367 \times 10^{6}$ | $3.62 \times 10^{8}$ | 5.0 |
| 76 | 82 | $2.522 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 75 | 81 | 3． $962 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 84 | 91 | 4． $150 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 83 | 90 | $4.530 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 82 | 89 | 4． $206 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 81 | 88 | 4． $926 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 80 | 87 | $7.985 \times 10^{6}$ | － | 5.0 |
| 67 | 70 | － | $9.90 \times 10^{9}$ | 5.0 |

表 3－43 原子炉しやへい壁のモデル諸元（EW 方向）

| 質点 <br> 番号 | 標高 <br> 0．P．（m） | 質量 <br> （t） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \hline \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\mathrm{m}^{4}\right) \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 （m²） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 60 |  |  |  |  |  |
| 59 |  |  |  |  |  |
| 58 |  |  |  |  |  |
| 57 |  |  |  |  |  |
| 56 |  |  |  |  |  |
| 7 |  |  |  |  |  |

表 3－44 原子炉圧力容器及び原子炉本体の基礎のモデル諸元（EW 方向）

| 質点番号 | 標高 <br> 0．P．（m） | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \hline \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\mathrm{m}^{4}\right) \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 （m²） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 24 |  |  |  |  |  |
| 23 |  |  |  |  |  |
| 22 |  |  |  |  |  |
| 21 |  |  |  |  |  |
| 20 |  |  |  |  |  |
| 19 |  |  |  |  |  |
| 18 |  |  |  |  |  |
| 17 |  |  |  |  |  |
| 16 |  |  |  |  |  |
| 15 |  |  |  |  |  |
| 14 |  |  |  |  |  |
| 13 |  |  |  |  |  |
| 12 |  |  |  |  |  |
| 11 |  |  |  |  |  |
| 10 |  |  |  |  |  |
| 9 |  |  |  |  |  |
| 8 |  |  |  |  |  |
| 7 |  |  |  |  |  |
| 6 |  |  |  |  |  |
| 5 |  |  |  |  |  |
| 4 |  |  |  |  |  |
| 92 （3） |  |  |  |  |  |

表 3－45 原子炉圧力容器下部鏡板のモデル諸元（EW 方向）

| 質点 <br> 番号 | 標高 <br> $0 . \mathrm{P} .(\mathrm{m})$ | 質量 <br> $(\mathrm{t})$ | 部材長 <br> $(\mathrm{m})$ | 断面二次 <br> モーメント <br> $\left(\mathrm{m}^{4}\right)$ | 有効せん断 <br> 断面積 <br> $\left(\mathrm{m}^{2}\right)$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 8 |  |  |  |  |  |
| 38 |  |  |  |  |  |

表 3－46 気水分離器，スタンドパイプ及び炉心シュラウドのモデル諸元（EW 方向）

| 質点番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0. P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \hline \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\mathrm{m}^{4}\right) \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 （ $\mathrm{m}^{2}$ ） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 37 |  |  |  |  |  |
| 36 |  |  |  |  |  |
| 35 |  |  |  |  |  |
| 34 |  |  |  |  |  |
| 33 |  |  |  |  |  |
| 32 |  |  |  |  |  |
| 31 |  |  |  |  |  |
| 30 |  |  |  |  |  |
| 29 |  |  |  |  |  |
| 28 |  |  |  |  |  |
| 27 |  |  |  |  |  |
| 26 |  |  |  |  |  |
| 25 |  |  |  |  |  |
| 51 |  |  |  |  |  |

表 3－47 燃料集合体のモデル諸元（EW 方向）

| 質点 <br> 番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0. P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \hline \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\mathrm{m}^{4}\right) \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 $\left(\mathrm{m}^{2}\right)$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 55 |  |  |  |  |  |
| 50 |  |  |  |  |  |
| 49 |  |  |  |  |  |
| 48 |  |  |  |  |  |
| 47 |  |  |  |  |  |
| 46 |  |  |  |  |  |
| 54 |  |  |  |  |  |

表 3－48 制御棒案内管のモデル諸元（EW 方向）

| 質点 <br> 番号 | 標高 <br> 0．P．$(\mathrm{m})$ | 質量 <br> $(\mathrm{t})$ | 部材長 <br> $(\mathrm{m})$ | 断面二次 <br> モーメント <br> $\left(\mathrm{m}^{4}\right)$ | 有効せん断 <br> 断面積 <br> $\left(\mathrm{m}^{2}\right)$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 53 |  |  |  |  |  |
| 45 |  |  |  |  |  |
| 44 |  |  |  |  |  |
| 52 |  |  |  |  |  |

表 3－49 制御棒駆動機構ハウジングのモデル諸元（EW 方向）

| 質点番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0. P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | $\begin{gathered} \hline \text { 断面二次 } \\ \text { モーメント } \\ \left(\mathrm{m}^{4}\right) \end{gathered}$ | 有効せん断断面積 （m²） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 43 |  |  |  |  |  |
| 38 |  |  |  |  |  |
| 39 |  |  |  |  |  |
| 40 |  |  |  |  |  |
| 41 |  |  |  |  |  |
| 42 |  |  |  |  |  |

表 3－50 炉内構造物系のばね定数（EW 方向）

| No． | 名称 | ばね定数 | 減衰定数 <br> （\％） |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
| $\mathrm{K}_{1}$ | 原子炉格納容器スタビライザ | （t／m） | 1.0 |
| $\mathrm{K}_{2}$ | 原子炉圧力容器スタビライザ | （t／m） | 1． 0 |
| $\mathrm{K}_{3}$ | 制御棒駆動機構ハウジング レストレントビーム | （t／m） | 1.0 |
| $\mathrm{K}_{4}$ | シュラウドサポート | $(\mathrm{t} \cdot \mathrm{m} / \mathrm{rad})$ | 1.0 |
| $\mathrm{K}_{5}$ | 上部サポート | （t／m） | 1.0 |
| $\mathrm{K}_{6}$ | 下部スタビライザ | （t／m） | 1． 0 |
| $\mathrm{K}_{7}$ | 炉心シュラウド支持ロッド | $(\mathrm{t} \cdot \mathrm{m} / \mathrm{rad})$ | 1.0 |

表 3－51 原子炉建屋のモデル諸元（鉛直方向）

| 質点 <br> 番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0.P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | ばね定数 $\left(\times 10^{6} \mathrm{t} / \mathrm{m}\right)$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 1 | 48.725 |  | 7.525 | 20.81 |
| 2 | 41.200 |  | 8． 000 | 49． 21 |
| 3 | 33.200 |  | 8． 000 | 49.21 |
| 4 | 22.500 |  | 10．700 | 140.00 |
| 5 |  |  | 7.500 | 284.60 |
| 5 | 15.000 |  | 9.000 | 284． 40 |
| 6 | 6． 000 |  | 6． 800 | 509． 30 |
| 7 | －0．800 |  |  |  |
| 8 | －8． 100 |  | 7． 300 | 486.60 |
| 9 | $-14.100$ |  | 6． 000 | 2910.60 |

表 3－52 原子炉建屋（屋根トラス部）のモデル諸元（鉛直方向）

| 質点 <br> 番号 | 標高 <br> $0 . P . ~(m)$ | 質量 <br> $(\mathrm{t})$ | 部材長 <br> $(\mathrm{m})$ | 断面二次 <br> モーメント <br> $\left(\mathrm{m}^{4}\right)$ | 有効せん断 <br> 断面積 <br> $\left(\mathrm{m}^{2}\right)$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 1 | 48.725 | - | 6.400 | 6.99 | 1.11 |
| 10 | 48.725 | 333 | 6.300 | 6.99 | 1.12 |
| 11 | 48.725 | 326 | 6.300 | 6.99 | 0.773 |
| 12 | 48.725 | 163 | 6 | 2 |  |

表 3－53 原子炉しやへい壁のモデル諸元（鉛直方向）

| 質点 <br> 番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0. P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | ばね定数 $(\mathrm{t} / \mathrm{m})$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 23 |  |  |  |  |
| 22 |  |  |  |  |
| 21 |  |  |  |  |
| 20 |  |  |  |  |
| 19 |  |  |  |  |
| 18 |  |  |  |  |

表 3－54 原子炉圧力容器及び原子炉本体の基礎のモデル諸元（鉛直方向）

| 質点 <br> 番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0. P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | ばねる定数 $(\mathrm{t} / \mathrm{m})$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 40 |  |  |  |  |
| 39 |  |  |  |  |
| 38 |  |  |  |  |
| 37 |  |  |  |  |
| 36 |  |  |  |  |
| 35 |  |  |  |  |
| 34 |  |  |  |  |
| 33 |  |  |  |  |
| 32 |  |  |  |  |
| 31 |  |  |  |  |
| 30 |  |  |  |  |
| 29 |  |  |  |  |
| 28 |  |  |  |  |
| 27 |  |  |  |  |
| 26 |  |  |  |  |
| 25 |  |  |  |  |
| 24 |  |  |  |  |
| 18 |  |  |  |  |
| 17 |  |  |  |  |
| 16 |  |  |  |  |
| 15 |  |  |  |  |
| 14 |  |  |  |  |

表 3－55 インナーコンクリートのモデル諸元（鉛直方向）

| 質点 <br> 番号 | 標高 <br> 0. P．$(\mathrm{m})$ | 質量 <br> $(\mathrm{t})$ | 部材長 <br> $(\mathrm{m})$ | ばね定数 <br> $(\mathrm{t} / \mathrm{m})$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 14 |  |  |  |  |
| 8 |  |  |  |  |

表 3－56 原子炉圧力容器下部鏡板のモデル諸元（鉛直方向）

| 質点番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0.P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | ばね定数 <br> （t／m） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 24 |  |  |  |  |
| 41 |  |  |  |  |
| 60 |  |  |  |  |

表 3－57 気水分離器，スタンドパイプ及び炉心シュラウドのモデル諸元（鉛直方向）

| 質点番号 | 標高 0．P．（m） | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | ばね定数 $(\mathrm{t} / \mathrm{m})$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 55 |  |  |  |  |
| 54 |  |  |  |  |
| 53 |  |  |  |  |
| 52 |  |  |  |  |
| 51 |  |  |  |  |
| 50 |  |  |  |  |
| 49 |  |  |  |  |
| 48 |  |  |  |  |
| 47 |  |  |  |  |
| 46 |  |  |  |  |
| 45 |  |  |  |  |
| 44 |  |  |  |  |
| 43 |  |  |  |  |
| 42 |  |  |  |  |
| 41 |  |  |  |  |

表 3－58 炉心シュラウド支持ロッドのモデル諸元（鉛直方向）

| 質点 <br> 番号 | 標高 <br> 0．P．$(\mathrm{m})$ | 質量 <br> $(\mathrm{t})$ | 部材長 <br> $(\mathrm{m})$ | ばね定数 <br> $(\mathrm{t} / \mathrm{m})$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 51 |  |  |  |  |
| 25 |  |  |  |  |

表 3－59 制御棒案内管のモデル諸元（鉛直方向）

| 質点 <br> 番号 | 標高 <br> 0．P．$(\mathrm{m})$ | 質量 <br> $(\mathrm{t})$ | 部材長 <br> $(\mathrm{m})$ | ばね定数 <br> $(\mathrm{t} / \mathrm{m})$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 64 |  |  |  |  |
| 63 |  |  |  |  |
| 62 |  |  |  |  |
| 61 |  |  |  |  |

表 3－60 制御棒駆動機構ハウジングのモデル諸元（鉛直方向）

| 質点 <br> 番号 | $\begin{gathered} \text { 標高 } \\ \text { 0. P. (m) } \end{gathered}$ | 質量 <br> （ t ） | 部材長 <br> （m） | ばね定数 $(\mathrm{t} / \mathrm{m})$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 61 |  |  |  |  |
| 60 |  |  |  |  |
| 59 |  |  |  |  |
| 58 |  |  |  |  |
| 57 |  |  |  |  |
| 56 |  |  |  |  |

表 3－61 原子炉建屋屋根トラス部のばね定数

| No． | 名称 | ばね定数 <br> $(\mathrm{t} \cdot \mathrm{m} / \mathrm{rad})$ | 減衰定数 <br> $(\%)$ |
| :---: | :--- | :---: | :---: |
| $\mathrm{K}_{\theta}$ | トラス端部回転拘束ばね | $3.278 \times 10^{6}$ | 5.0 |

表 3－62 解析に用いる建屋の物性値（NS 方向）

| 名称 | 縦弹性係数 E $\left(\times 10^{4} \mathrm{t} / \mathrm{m}^{2}\right)$ | ポアソン比 $v$ | 減衰定数 <br> （\％） |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉建屋 | 202.5 | 0． 167 | 5.0 |
| 原子炉建屋（オペフロ上部） | 81.0 | 0． 167 | 5.0 |
| 原子炉建屋（補強耐震壁） | 257.0 | 0.2 | 5.0 |
| 原子炉建屋（鉄骨ブレース） | 2100.0 | 0.3 | 2.0 |

表 3－63 解析に用いる建屋の物性値（EW 方向）

| 名称 | $\begin{array}{c}\text { 縦弹性係数 } \mathrm{E} \\ \left(\times 10^{4} \mathrm{t} / \mathrm{m}^{2}\right)\end{array}$ | ポアソン比 $v$ |
| :--- | :---: | :---: | :---: | \(\left.\begin{array}{c}減衰定数 <br>

(\%)\end{array}\right]\)

表 3－64 解析に用いる建屋の物性値（鉛直方向）

| 名称 | $\begin{array}{c}\text { 縦弾性係数 } \mathrm{E} \\ \left(\times 10^{4} \mathrm{t} / \mathrm{m}^{2}\right)\end{array}$ | ポアソン比 $v$ |
| :--- | :---: | :---: | :---: | \(\left.\begin{array}{c}減衰定数 <br>

(\%)\end{array}\right]\)

表 3－65 解析に用いる大型機器系の物性値（水平方向）

| 名称 | 縦弾性係数 E <br> $\left(\times 10^{7} \mathrm{t} / \mathrm{m}^{2}\right)$ | ポアソン比v | 減衰定数 <br> $(\%)$ |
| :--- | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉しやへい壁 |  | 5.0 |  |
| 原子炉本体の基礎 |  | 5.0 |  |
| 原子炉圧力容器 |  | 1.0 |  |
| 原子炉圧力容器支持スカート |  | 1.0 |  |
| 炉心シュラウド |  | 1.0 |  |
| 原子炉圧力容器下部鏡板 |  | 1.0 |  |
| 制御棒案内管 |  | 1.0 |  |
| 制御棒駆動機構ハウジング |  | 3.5 |  |
| 燃料集合体 |  | 7.0 |  |

表 3－66 解析に用いる大型機器系の物性値（鉛直方向）

| 名称 | 減衰定数 <br> $(\%)$ |
| :--- | :---: |
| 原子炉しやへい壁 | 5.0 |
| 原子炉本体の基礎 | 5.0 |
| 原子炉圧力容器 | 1.0 |
| 炉心シュラウド | 1.0 |
| 原子炉圧力容器下部鏡板 | 1.0 |
| 制御棒案内管 | 1.0 |
| 制御棒駆動機構ハウジング | 1.0 |
| 炉心シュラウド支持ロッド | 1.0 |

## 3.3 解析方法

「3．2 地震応答解析モデル」において設定した地震応答解析モデルを用いて，電子計算機に より，剛性マトリックス，質量マトリックスを作り，固有振動数，固有モードマトリックス等 を求める。次に，入力地震動に対する各質点の加速度，変位，せん断力（軸力）等を時刻歴応答解析法により時間の関数として求め，地震継続時間中のこれらの最大値を求める。

以上の計算は，解析コード「T D A P III」を使用し，時刻歴応答解析を実施する。評価に用い る解析コードの検証及び妥当性確認等の概要については，添付書類「VI－5 計算機プログラム （解析コード）の概要」に示す。

## 3．3．1 動的解析

大型機器系の地震応答計算書の動的解析は，添付書類「VI－2－1－6 地震応答解析の基本方針」に記載の解析方法に基づき，時刻歴応答解析により実施する。

## 3．3．2 静的解析

（1）水平地震力
水平地震力は「VI－2－2－1 原子炉建屋の地震応答計算書」に記載の方法に基づき，算出する。水平地震力算定用の基準面は地表面（0．P．14．8m）とし，基準面より上の部分（地上部分）の地震力は，地震層せん断力係数を用いて，次式により算出する。なお，機器•配管系につい ては，算出した値を 1.2 倍して用いる。
$\mathrm{Q}_{\mathrm{i}}=\mathrm{n} \cdot \mathrm{C}_{\mathrm{i}} \cdot \mathrm{W}_{\mathrm{i}}$
$\mathrm{C}_{\mathrm{i}}=\mathrm{Z} \cdot \mathrm{R}_{\mathrm{t}} \cdot \mathrm{A}_{\mathrm{i}} \cdot \mathrm{C}_{\circ}$
ここで,
$Q_{i}$ ：第 i 層に生じる水平地震力
n ：施設の重要度分類に応じた係数（3．0）
$\mathrm{C}_{\mathrm{i}}$ ：第 i 層の地震層せん断力係数
$W_{i}$ ：第 i 層が支える重量
Z ：地震地域係数（1．0）
$\mathrm{R}_{\mathrm{t}}$ ：振動特性係数（0．8）
$\mathrm{A}_{\mathrm{i}}$ ：第 i 層の地震層せん断力係数の高さ方向の分布係数
$C_{\circ}$ ：標準層せん断力係数（0．2）

基準面より下の部分（地下部分）の地震力は，当該部分の重量に，次式によって算定する地下震度を乗じて定める。なお，機器•配管系については，算出した値を 1.2 倍して用いる。
$\mathrm{K}=0.1 \times \mathrm{n} \times(1-\mathrm{H} / 40) \times \alpha$
ここで，
$K$ ：地下部分の水平震度
n ：施設の重要度分類に応じた係数（3．0）

H ：地下の各部分の基準面からの深さ（m）
$\alpha$ ：建物•構築物側方の地盤の影響を考慮した水平地下震度の補正係数（1．0）
（2）鉛直地震力
鉛直地震力は，鉛直震度 0.3 を基準とし，建物•構築物の振動特性及び地盤の種類等を考慮 して，次式によって算定する鉛直震度を用いて定める。なお，機器•配管系については，算出 した値を 1.2 倍して用いる。ここで，鉛直方向の静的地震力は，一律に同じ値を適用する。
$C_{v}=0.3 \cdot R_{v}$
ここで，
$C_{v}$ ：鉛直震度
$\mathrm{R}_{\mathrm{v}}$ ：鉛直方向振動特性係数（ 0.8 ）

## 3.4 解析条件

## 3．4．1 耐震壁の復元力特性

耐震壁の復元力特性については，添付書類「VI－2－2－1 原子炉建屋の地震応答計算書」に示す。

3．4．2 地盤の回転ばねの復元力特性
地盤の回転ばねの復元力特性については，添付書類「VI－2－2－1 原子炉建屋の地震応答計算書」に示す。

## 3．4．3 原子炉本体の基礎の復元力特性

（1）原子炉本体の基礎のせん断力－せん断変形角関係（ $Q^{-} \gamma$ 関係）
原子炉本体の基礎のせん断力－せん断変形角関係（Q－$\gamma$ 関係）は，コンクリートのひび割 れを表す第1折点と鋼板の降伏を表す第2折点までを設定する。原子炉本体の基礎のせん断力ーせん断変形角関係を図3－11に示す。

$Q_{1}$ ：第 1 折点のせん断力
$Q_{2}$ ：第 2 折点のせん断力
$\gamma_{1}$ ：第1折点のせん断変形角
$\gamma_{2}$ ：第 2 折点のせん断変形角
図 3－11 原子炉本体の基礎のせん断力ーせん断変形角関係
（2）原子炉本体の基礎のせん断力－せん断変形角関係の履歴特性
原子炉本体の基礎のせん断力ーせん断変形角関係の履歴特性は，最大点指向型モデルとす る。原子炉本体の基礎のせん断力ーせん断変形角関係の履歴特性を図 3－12 に示す。

a． $0-\mathrm{A}$ 間：弾性範囲
b．A－B 間：負側スケルトンが経験した最大点に向かう。ただし，負側最大
（3）原子炉本体の基礎の曲げモーメント－曲率関係（M－$\phi$ 関係）
原子炉本体の基礎の曲げモーメント－曲率関係（M－$\phi$ 関係）は，コンクリートのひび割れ を表す第 1 折点と鋼板の降伏を表す第 2 折点までを設定する。原子炉本体の基礎の曲げモ ーメントー曲率関係を図3－13に示す。

$M_{1}$ ：第 1 折点の曲げモーメント
$\mathrm{M}_{2}$ ：第2折点の曲げモーメント

$$
\phi_{1} \text { : 第 } 1 \text { 折点の曲率 }
$$

$\phi_{2}$ ：第 2 折点の曲率
図 3－13 原子炉本体の基礎の曲げモーメント－曲率関係
（4）原子炉本体の基礎の曲げモーメント－曲率関係の履歴特性
原子炉本体の基礎の曲げモーメントー曲率関係の履歴特性は，最大点指向型モデルとする。原子炉本体の基礎のせん断力ーせん断変形角関係の履歴特性を図 3－14に示す。

a． $0-\mathrm{A}$ 間：弾性範囲
b．A－B 間：負側スケルトンが経験した最大点に向かう。ただし，負側最大点が第 1 折点を超えていなければ，負側第 1 折点に向かう。
c．各最大点は，スケルトン上を移動することにより更新される。
d．安定ループは面積を持たない。
図 3－14 原子炉本体の基礎の曲げモーメントー曲率関係の履歴特性
（5）スケルトンカーブの諸数値
原子炉本体の基硙の各要素について算定したせん断力及び曲げモーメントのスケルトン カーブの諸数値を表 3－67～表3－70に示す。なお，曲げモーメントのスケルトンカーブの算定には，解析コード「SCC」を使用する。評価に用いる解析コードの検証及び妥当性確認等 の概要については，添付書類「VI－5 計算機プログラム（解析コード）の概要」に示す。

表 3－67 せん断力のスケルトンカーブ（ $\mathrm{Q}-\gamma$ 関係）（NS 方向）

| 質点番号 | 要素番号 | $\begin{gathered} \mathrm{Q}_{1} \\ \left(\times 10^{4} \mathrm{kN}\right) \end{gathered}$ | $\begin{gathered} \gamma_{1} \\ \left(\times 10^{-4}\right) \end{gathered}$ | $\begin{gathered} \mathrm{Q}_{2} \\ \left(\times 10^{4} \mathrm{kN}\right) \end{gathered}$ | $\begin{gathered} \gamma_{2} \\ \left(\times 10^{-4}\right) \end{gathered}$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 7 | 6 | 5． 042 | 1． 775 | 34.90 | 32.51 |
| 6 |  |  |  |  |  |
|  | 5 | 2． 867 | 1． 859 | 24.63 | 27.17 |
|  | 4 | 5． 343 | 1． 808 | 29． 06 | 33.23 |
| 62 （90）＊ | 3 | 5． 428 | 1． 837 | 29． 06 | 33.23 |

注記 $~$ ：（ ）内は炉内構造物モデルの質点番号を示す。

表 3－68 曲げモーメントのスケルトンカーブ（M一 －関係）（NS 方向）

| 質点番号 | 要素番号 | $\begin{gathered} \mathrm{M}_{1} \\ \left(\times 10^{8} \mathrm{kN} \cdot \mathrm{~mm}\right) \end{gathered}$ | $\begin{gathered} \phi_{1} \\ \left(\times 10^{-5} 1 / \mathrm{m}\right) \end{gathered}$ | $\begin{gathered} \mathrm{M}_{2} \\ \left(\times 10^{8} \mathrm{kN} \cdot \mathrm{~mm}\right) \end{gathered}$ | $\begin{gathered} \phi_{2} \\ \left(\times 10^{-5} 1 / \mathrm{m}\right) \end{gathered}$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 7 | 6 | 1． 032 | 1． 036 | 16． 81 | 38.53 |
|  | 5 | 1． 107 | 1． 151 | 15． 98 | 38.49 |
|  | 4 | 1． 740 | 1． 721 | 16． 36 | 38． 39 |
| 62 （90）＊ | 3 | 1． 738 | 1． 799 | 15． 73 | 38.50 |

注記＊：（ ）内は炉内構造物モデルの質点番号を示す。

表 3－69 せん断力のスケルトンカーブ（ $\mathrm{Q}-\gamma$ 関係）（EW 方向）

| 質点番号 | 要素番号 | $\begin{gathered} \mathrm{Q}_{1} \\ \left(\times 10^{4} \mathrm{kN}\right) \end{gathered}$ | $\begin{gathered} \gamma_{1} \\ \left(\times 10^{-4}\right) \end{gathered}$ | $\begin{gathered} \mathrm{Q}_{2} \\ \left(\times 10^{4} \mathrm{kN}\right) \end{gathered}$ | $\begin{gathered} \gamma_{2} \\ \left(\times 10^{-4}\right) \end{gathered}$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 7 | 6 | 5． 042 | 1． 775 | 34.90 | 32.51 |
| 6 |  |  |  |  |  |
|  | 5 | 5． 400 | 1． 859 | 39． 48 | 31.21 |
|  | 4 | 5． 343 | 1． 808 | 29． 06 | 33.23 |
| 64 （92）＊ | 3 | 5． 032 | 1． 837 | 27． 23 | 33.20 |

注記＊：（ ）内は炉内構造物モデルの質点番号を示す。

表 3－70 曲げモーメントのスケルトンカーブ（M－$\phi$ 関係）（EW 方向）

| 質点番号 | 要素番号 | $\mathrm{M}_{1}$ <br> $\left(\times 10^{8} \mathrm{kN} \cdot \mathrm{mm}\right)$ | $\phi_{1}$ <br> $\left(\times 10^{-5} 1 / \mathrm{m}\right)$ | $\mathrm{M}_{2}$ <br> $\left(\times 10^{8} \mathrm{kN} \cdot \mathrm{mm}\right)$ | $\phi_{2}$ <br> $\left(\times 10^{-5} \mathrm{l} / \mathrm{m}\right)$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 7 | 6 | 1.032 | 1.036 | 16.81 | 38.53 |

注記＊：（ ）内は炉内構造物モデルの質点番号を示す。

## 3．4．4 誘発上下動を考慮する場合の基礎浮上り評価方法

誘発上下動を考慮する場合の基礎浮上り評価方法については，添付書類「VI－2－2－3
制御建屋の地震応答計算書」に示す。

3．4．5 材料物性の不確かさ等
解析においては，添付書類「VI－2－2－1 原子炉建屋の地震応答計算書」にて考慮する材料物性の不確かさに加え，原子炉本体の基礎のコンクリート剛性を低下させたケース考慮す る。材料物性の不確かさを考慮する解析ケースを表3－71に示す。
表 3－71 建屋－機器連成解析において材料物性の不確かさを考慮する解析ケース

| 検討ケース | 建屋初期剛性 | 地盤物性 |  | 原子炉本体の基礎 の初期剛性 | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 入力地震動 | 底面地盤ばね |  |  |
| ケース1 | 3.11 地震シミュレーション | 表層上部非線形非線形表層下部 Vs $900 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ | 標準地盤 | 標準 | 基本ケース |
| ケース 2 | 同上 | 表層上部非線形非線形表層下部 Vs $900+100 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ | 標準地盤＋$\sigma$ | 標準 |  |
| ケース 3 | 同上 | 表層上部非線形非線形表層下部 Vs 900－100m／s | 標準地盤－$\sigma$ | 標準 |  |
| ケース 4 | 基本ケースの 0.78 倍 | 表層上部非線形非線形表層下部 Vs $900 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ | 標準地盤 | 標準 | 基準地震動 S s 固有の解析ケース |
| ケース 5 | 同上 | 表層上部非線形非線形表層下部 Vs $900+100 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ | 標準地盤＋$\sigma$ | 標準 | 基準地震動 S s 固有の解析ケース |
| ケース 6 | 同上 | 表層上部非線形非線形表層下部 Vs 900－100m／s | 標準地盤－$\sigma$ | 標準 | 基準地震動 S s 固有の解析ケース |
| ケース 7 | 3.11 地震シミュレーション | 表層上部非線形非線形表層下部 Vs $900 \mathrm{~m} / \mathrm{s}$ | 標準地盤 | 3.11 地震シミュレーション＊ | 建屋－機器連成解析固有のケース |

注記＊：原子炉建屋の耐震壁の初期剛性の設計値に対する補正係数（地下 3 階から地上 2 階，NS 方向：0．75，EW 方向：0．80）を適用する。

4．解析結果
本章では，代表として，弾性設計用地震動 Sd 及び基準地震動 S s の基本ケースの地震応答解析結果を示す。なお，炉内構造物系については，シュラウド健全ケースの結果を示す。
4． 1 固有値解析
4．1．1 大型機器系
計算の結果得られた固有値の中で，固有周期 0.050 s までの次数についてまとめた結果を表 4－1～表4－3に示す。また，図 4－1～図 4－41 に振動モード図を示す。
4．1．2 炉内構造物系
計算の結果得られた固有値の中で，固有周期 0.050 s までの次数についてまとめた結果を表 4－4～表 4－6に示す。また，図 4－42～図 4－92 に振動モード図を示す。

表 4－1 大型機器系の固有値解析結果＊（NS 方向）

| 次数 | 固有周期（s） | 刺激係数 | 卓越部位 |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
| 1 | 0． 236 | 2． 222 | 原子炉建屋 |
| 2 | 0． 123 | －2． 741 | 原子炉建屋 |
| 3 | 0.116 | －1．113 | 原子炉建屋 |
| 4 | 0． 097 | 2． 048 | 原子炉建屋 |
| 5 | 0.093 | －1．037 | 原子炉建屋 |
| 6 | 0． 090 | －1． 774 | 原子炉圧力容器 |
| 7 | 0.089 | －0． 033 | 原子炉建屋 |
| 8 | 0． 082 | －0． 001 | 原子炉建屋 |
| 9 | 0． 074 | －0． 614 | 原子炉建屋 |
| 10 | 0． 071 | 0． 445 | 原子炉建屋 |
| 11 | 0.068 | －0． 374 | 原子炉建屋 |
| 12 | 0． 065 | －0． 596 | 原子炉建屋 |
| 13 | 0． 063 | －0．668 | 原子炉建屋 |
| 14 | 0． 060 | 0.047 | 原子炉建屋 |
| 15 | 0.058 | 0.475 | 原子炉建屋 |
| 16 | 0.055 | －0． 590 | 原子炉圧力容器 |
| 17 | 0． 052 | 1． 558 | 原子炉建屋 |
| 18 | 0． 051 | 0． 438 | 原子炉建屋 |
| 19 | 0.050 | 0.173 | 原子炉建屋 |

注記＊：固有周期 0.050 s 以上の次数について記載した。

表 4－2 大型機器系の固有値解析結果＊（EW 方向）

| 次数 | 固有周期（s） | 刺激係数 | 卓越部位 |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
| 1 | 0． 228 | 2． 197 | 原子炉建屋 |
| 2 | 0.125 | 1．928 | 原子炉建屋 |
| 3 | 0.116 | 0.066 | 原子炉建屋 |
| 4 | 0.098 | 0.619 | 原子炉建屋 |
| 5 | 0.091 | －0． 782 | 原子炉建屋 |
| 6 | 0.090 | －1．793 | 原子炉圧力容器 |
| 7 | 0.086 | 2． 182 | 原子炉建屋 |
| 8 | 0.077 | 1． 023 | 原子炉建屋 |
| 9 | 0.074 | 0． 369 | 原子炉建屋 |
| 10 | 0.070 | －0． 244 | 原子炉建屋 |
| 11 | 0.067 | －0． 521 | 原子炉建屋 |
| 12 | 0． 064 | 0． 549 | 原子炉建屋 |
| 13 | 0． 062 | －0． 256 | 原子炉建屋 |
| 14 | 0． 060 | 1． 549 | 原子炉建屋 |
| 15 | 0． 059 | 0． 109 | 原子炉建屋 |
| 16 | 0． 055 | －0． 329 | 原子炉建屋 |
| 17 | 0． 055 | 0． 558 | 原子炉圧力容器 |
| 18 | 0． 052 | －2． 456 | 原子炉建屋 |

注記＊：固有周期 0.050 s 以上の次数について記載した。

表 4－3 大型機器系の固有値解析結果＊（鉛直方向）

| 次数 | 固有周期 $(\mathrm{s})$ | 刺激係数 | 卓越部位 |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
| 1 | 0.339 | 1.458 | 原子炉建屋 |
| 2 | 0.100 | 1.584 | 原子炉建屋 |
| 3 | 0.079 | 1.360 | 原子炉建屋 |
| 4 | 0.051 | -0.381 | 原子炉建屋 |

注記 $*$ ：固有周期 0.050 s 以上の次数について記載した。

図 4－1 大型機器系の振動モード図（1 次）（NS 方向）


$$
\begin{aligned}
& \text { 固有周期 (s): } 0.123 \\
& \text { 刺激係数 } \quad:-2.741
\end{aligned}
$$



$$
\begin{aligned}
& \text { 固有周期 }(\mathrm{s}): 0.116 \\
& \text { 刺激係数 } \quad:-1.113
\end{aligned}
$$

原子炉建屋原子炉圧力容器及び



図 4－3 大型機器系の振動モード図（3 次）（NS 方向）

## $\mathrm{VI}-2-3-2 \quad \mathrm{R} 0$ <br> （a） <br> O 2

固有周期 $(\mathrm{s}): 0.097$
刺激係数 $: 2.048$

図 4－4 大型機器系の振動モード図（4 次）（NS 方向）

原子炉建屋

$$
\begin{aligned}
& \\
& \text { 固有周期 (s): } 0.093 \\
& \text { 刺激係数 }:-1.037
\end{aligned}
$$

原子炉

原子炉圧力容器及び
$\theta--\theta--\theta-\theta--\theta-\cdots-\cdots-\theta-\theta-\theta-\theta-\theta-\theta$

図 4－5 大型機器系の振動モード図（5 次）（NS 方向）
O2（3）VI－2－3－2 R 0
プラント名：女川原子力発電所第2号機

プラント名：女川原子力発電所第 2 号機



O2（3）VI－2－3－2 R 0
プラント名：女川原子力発電所第2号機


固有周期 $(\mathrm{s}): 0.071$
刺激係数 $: 0.445$

プラント名：女川原子力発電所第 2 号機

プラント名：女川原子力発電所第 2 号機
固有周期（ s ）： 0.065
刺激係数 $\quad:-0.596$

プラント名：女川原子力発電所第 2 号機

プラント名：女川原子力発電所第 2 号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.060$
刺激係数 $: 0.047$

プラント名：女川原子力発電所第 2 号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.058$
刺激係数 $: 0.475$

プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.055$
刺激係数 $: ~: ~-0.590 ~$

プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期（ s ）： 0.052
刺激係数 $: 1.558$
O 2 （3） $\mathrm{V}-2-3-2 \mathrm{R} \mathrm{O}$
プラント名：女川原子力発電所第2号機

図 4－17 大型機器系の振動モード図（17 次）（NS 方向）
プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.051$
刺激係数 $: 0.438$
プラント名：女川原子力発電所第 2 号機

プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.050$
刺激係数 $: 0.173$

図 4－19 大型機器系の振動モード図（19 次）（NS 方向）
プラント名：女川原子力発電所第 2 号機

プラント名：女川原子力発電所第 2 号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.125$
刺激係数 $: ~: 1.928$

図 4－21 大型機器系の振動モード図（2 次）（EW 方向）
プラント名：女川原子力発電所第 2 号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.116$
刺激係数 $\quad: 0.066$

プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.098$
刺激係数 $: 0.619$


$$
\begin{aligned}
& \begin{array}{r}
782^{\circ} 0- \\
160^{\circ} 0
\end{array} \\
& \begin{array}{l}
\text { 固有周期 (s): } \\
\text { 刺激係数 : }
\end{array}
\end{aligned}
$$


プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期（ s ）：0．090
刺激係数 $: ~: ~-~$ .793

固有周期 $(\mathrm{s}): 0.086$
刺激係数 $\quad: 2.182$
原子炉建屋

プラント名：女川原子力発電所第 2 号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.077$
刺激係数 $: 1.023$

プラント名：女川原子力発電所第 2 号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.074$
刺激系数 $\quad: 0.369$

プラント名：女川原子力発電所第 2 号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.070$
刺激係数 $\quad:-0.244$
プラント名：女川原子力発電所第 2 号機

図 4－29 大型機器系の振動モード図（10 次）（EW 方向）
プラント名：女川原子力発電所第 2 号機

プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.064$
刺激係数 $\quad: 0.549$
プラント名：女川原子力発電所第 2 号機

プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.062$
刺激係数 $: ~: ~-0.256 ~$

図 4－32 大型機器系の振動モード図（13 次）（EW 方向）
プラント名：女川原子力発電所第 2 号機

$$
\begin{aligned}
& \text { 固有周期 }(\mathrm{s}): ~: ~ 0.060 \\
& \text { 刺激係数 } \quad: 1.549
\end{aligned}
$$

プラント名：女川原子力発電所第 2 号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.059$
刺激係数 $\quad: 0.109$

プラント名：女川原子力発電所第 2 号機

図 4－35 大型機器系の振動モード図（16 次）（EW 方向）
プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.055$
刺激係数 $: 0.558$
原子炉建屋
プラント名：女川原子力発電所第 2 号機

O 2 （3） $\mathrm{VI}-2-3-2$ R 0



| O 2 （3）VI－2－3－2 |
| :---: |
| R 0 |

プラント名：女川原子力発電所第 2 号機

原子炉建屋
O2（3）VI－2－3－2 R 0
プラント名：女川原子力発電所第 2 号機

原子炉建屋
$\mathrm{O} 2 \mathrm{VI}-2-3-2 \mathrm{R} 0$
プラント名：女川原子力発電所第2号機


表 4－4 炉内構造物系の固有値解析結果＊（NS 方向）

| 次数 | 固有周期（s） | 刺激係数 | 卓越部位 |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
| 1 | 0． 237 | 9． 023 | 原子炉建屋 |
| 2 | 0． 229 | 7． 968 | 燃料集合体 |
| 3 | 0． 123 | 2． 705 | 原子炉建屋 |
| 4 | 0.118 | －1． 519 | 炉心シュラウド |
| 5 | 0.116 | －3． 848 | 原子炉建屋 |
| 6 | 0． 097 | －2． 066 | 原子炉建屋 |
| 7 | 0． 093 | 1． 039 | 原子炉建屋 |
| 8 | 0． 090 | 2． 070 | 原子炉圧力容器 |
| 9 | 0.089 | －0． 091 | 原子炉建屋 |
| 10 | 0.082 | 0.001 | 原子炉建屋 |
| 11 | 0． 074 | －0．717 | 原子炉建屋 |
| 12 | 0． 071 | －0． 527 | 原子炉建屋 |
| 13 | 0.068 | －0．372 | 原子炉建屋 |
| 14 | 0.066 | 2． 206 | 制御棒案内管 |
| 15 | 0． 065 | －1． 729 | 原子炉建屋 |
| 16 | 0.063 | 1． 077 | 原子炉建屋 |
| 17 | 0． 060 | －0． 084 | 原子炉建屋 |
| 18 | 0.059 | －0．364 | 原子炉建屋 |
| 19 | 0． 058 | －0．771 | 燃料集合体 |
| 20 | 0.056 | －3．586 | 炉心シュラウド |
| 21 | 0.053 | $-5.222$ | 原子炉圧力容器 |
| 22 | 0． 052 | －7． 672 | 原子炉建屋 |
| 23 | 0.051 | －0．434 | 原子炉建屋 |
| 24 | 0.050 | 0.311 | 原子炉建屋 |

注記＊：固有周期 0.050 s 以上の次数について記載した。

表 4－5 炉内構造物系の固有値解析結果＊（EW 方向）

| 次数 | 固有周期（s） | 刺激係数 | 卓越部位 |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
| 1 | 0． 231 | 18.712 | 燃料集合体 |
| 2 | 0． 227 | 17． 658 | 原子炉建屋 |
| 3 | 0.125 | 2． 617 | 原子炉建屋 |
| 4 | 0.117 | 2． 888 | 炉心シュラウド |
| 5 | 0.116 | －0． 130 | 原子炉建屋 |
| 6 | 0． 098 | 0． 630 | 原子炉建屋 |
| 7 | 0.091 | －0． 820 | 原子炉建屋 |
| 8 | 0.090 | －1．751 | 原子炉圧力容器 |
| 9 | 0.086 | 2． 243 | 原子炉建屋 |
| 10 | 0.077 | 1． 120 | 原子炉建屋 |
| 11 | 0． 074 | －0． 379 | 原子炉建屋 |
| 12 | 0.070 | 0． 238 | 原子炉建屋 |
| 13 | 0.067 | 0.505 | 原子炉建屋 |
| 14 | 0． 066 | －0． 366 | 制御棒案内管 |
| 15 | 0． 064 | －0． 599 | 原子炉建屋 |
| 16 | 0． 062 | －0． 271 | 原子炉建屋 |
| 17 | 0． 060 | 2． 781 | 原子炉建屋 |
| 18 | 0.059 | 0.114 | 原子炉建屋 |
| 19 | 0． 058 | －1． 209 | 燃料集合体 |
| 20 | 0.056 | －3． 214 | 炉心シュラウド |
| 21 | 0． 055 | 1． 326 | 原子炉建屋 |
| 22 | 0． 053 | －5． 150 | 原子炉圧力容器 |
| 23 | 0.052 | 7． 104 | 原子炉建屋 |

注記＊：固有周期 0.050 s 以上の次数について記載した。

表 4－6 炉内構造物系の固有値解析結果＊（鉛直方向）

| 次数 | 固有周期 $(\mathrm{s})$ | 刺激係数 | 卓越部位 |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
| 1 | 0.339 | 1.458 | 原子炉建屋 |
| 2 | 0.100 | 1.584 | 原子炉建屋 |
| 3 | 0.079 | 1.360 | 原子炉建屋 |
| 4 | 0.051 | -0.380 | 原子炉建屋 |

注記 $*: ~$ 固有周期 0.050 s 以上の次数について記載した。
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.237$
刺激係数 $\quad: 9.023$

プラント名：女川原子力発電所第 2 号機
刺激係数 $\quad: 7.968$

図 4－44 炉内構造物系の振動モード図（3 次）（NS 方向）
プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.118$
刺激係数 $\quad:-1.519$

プラント名：女川原子力発電所第 2 号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.116$
刺激係数 $\quad:-3.848$

固有周期 $(\mathrm{s}): 0.097$
刺激係数 $\quad:-2.066$

[^0]
## 原子炉圧力容器及び 原子炉本体の基礎

ラウド


制御棒駆動機構
図 4－47 炉内構造物系の振動モード図（6 次）（NS 方向）
プラント名：女川原子力発電所第 2 号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.093$
刺激係数 $: ~: 1.039$
プラント名：女川原子力発電所第 2 号機

プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期（ s ）： 0.090
刺激係数 $: 2.070$
原子炉建屋
原子炉圧力容器及び
ラウド
燃料集合体
制御棒駆動機構
ハウジング
図 4－49 炉内構造物系の振動モード図（8 次）（NS 方向）

$$
\begin{aligned}
& \text { 固有周期 }(\mathrm{s}): 0.089 \\
& \text { 刺激係数 } \quad:-0.091
\end{aligned}
$$


プラント名：女川原子力発電所第 2 号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.082$
刺激係数 $: 0.001$

プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.074$
刺激係数 $\quad:-0.717$
原子炉建屋

## 原子炉圧力容器及び 原子炉本体の基礎

＂
000000000000
制御棒駆動機構


O 2 （3）VI－2－3－2 R 0
プラント名：女川原子力発電所第2号機
原子炉建屋
原子炬圧力容器及び
制御棒案内管
制御棒駆動機構
図 4－54 炉内構造物系の振動モード図（13 次）（NS 方向）

固有周期 $(\mathrm{s}): 0.066$
刺激係数 $\quad: 2.206$
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.065$
刺激係数 $\quad:-1.729$
原子炉建屋

## 原子炉圧力容器及び 原子炉本体の硣

ラウド
図 4－56 炉内構造物系の振動モード図（15 次）（NS 方向）
プラント名：女川原子力発電所第 2 号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.063$
刺激係数 $: ~: 1.077$
プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.060$
刺激係数 $\quad:-0.084$

プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.059$
刺激係数 $: ~:-0.364$

プラント名：女川原子力発電所第 2 号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.058$
刺激係数 $\quad:-0.771$

固有周期 $(\mathrm{s}): 0.056$
刺激係数 $\quad: ~-3.586$

原子炉建屋

## 原子炉圧力容器及び 巷炉本体

ラウド
$00000000-000000$ 萑：


## 

$\stackrel{2}{2}$


固有周期 $(\mathrm{s}): 0.051$
刺激係数 $\quad:-0.434$
原子炉建屋
原子炉圧力容器及び
原子炉本体の基礎
制御棒案内管

固有周期（s）：0． 050
刺激係数 ：0．311
プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.231$
刺激係数 $\quad: 18.712$

図 4－66 炉内構造物系の振動モード図（1 次）（EW 方向）
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.227$
刺激係数 $\quad: 17.658$

図 4－67 炉内構造物系の振動モード図（2 次）（EW 方向）

固有周期 $(\mathrm{s}): 0.117$
刺激係数 $\quad .2 .888$



図 4－71 炉内構造物系の振動モード図（6 次）（EW 方向）
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.091$
刺激係数 $\quad: ~-0.820$

## プラント名：女川原子力発電所第2号機


固有周期 $(\mathrm{s}): 0.090$
刺激係数 $: ~:-1.751$
原子炉建屋
図 4－73 炉内構造物系の振動モード図（8 次）（EW 方向）
O 2 （3）VI－2－3－2 R 0
プラント名：女川原子力発電所第2号機

プラント名：女川原子力発電所第 2 号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.077$
刺激係数 $\quad: 1.120$
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.074$
刺激係数 $\quad:-0.379$
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.070$
刺激係数 $\quad .0 .238$

プラント名：女川原子力発電所第 2 号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.067$
刺激係数 $: 0.505$


固有周期 $(\mathrm{s}): 0.064$
刺激係数 $\quad: ~-0.599$
O 2 （3）VI－2－3－2 R 0
プラント名：女川原子力発電所第2号機
原子炉建屋

プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.060$
刺激係数 $\quad: 2.781$

プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.059$
刺激係数 $\quad: 0.114$
O 2 （3）VI－2－3－2 R 0
プラント名：女川原子力発電所第2号機


原子炉建屋
原子炉圧力容器及び
炉心シュラウド
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.055$
刺激係数 $: ~: ~ 1.326$
制御棒案内管制御棒駆動機構
ハウジング図 4－86 炉内構造物系の振動モード図（21 次）（EW 方向）
原子炉建屋

O 2 （3）VI－2－3－2 R 0
プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.339$
刺激係数 $\quad: 1.458$
原子炉建屋

O2（3）VI－2－3－2 R 0
プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.100$
刺激係数 $: ~: ~ 1.584$
プラント名：女川原子力発電所第2号機

原子炉建屋
O 2 （3） $\mathrm{VI}-2-3-2 \quad \mathrm{R} 0$
プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.079$
刺激係数 $: ~: ~ 1.360 ~$
プラント名：女川原子诗発电所第2号機

O 2 （3） $\mathrm{VI}-2-3-2 \quad \mathrm{R} 0$
プラント名：女川原子力発電所第2号機
固有周期 $(\mathrm{s}): 0.051$
刺激係数 $\quad:-0.380$原子炉建屋

## 4．2 地震応答解析及び静的解析

## 4．2．1 大型機器系

（1）弾性設計用地震動 S d 及び静的解析
水平方向の弾性設計用地震動 S d による地震応答解析及び静的解析より得られた各点の最大応答加速度，最大応答変位，最大応答せん断力及び最大応答モーメントを図 4－93～図 4－ 116 に，算定したスケルトンカーブと最大応答値の関係を図 4－117～図4－120に，原子炉圧力容器スタビライザ，原子炉格納容器スタビライザ，原子炉格納容器シヤラグ，ベント管，燃料交換ベローズ及び所員用エアロックに加わる力（ばね反力）を表4－1に示す。

鉛直方向の弾性設計用地震動 S d による地震応答解析より得られた各点の最大応答加速度，最大応答変位及び最大応答軸力を図 4－121～図4－129 に示す。また，鉛直方向の静的解析は実施せず，一律に算定することから，表 4－2 に鉛直方向の静的震度を示す。
（2）基準地震動 S s
水平方向の基準地震動 S s による地震応答解析より得られた各点の最大応答加速度，最大応答変位，最大応答せん断力及び最大応答モーメントを図 4－130～図4－153 に，算定したス ケルトンカーブと最大応答値の関係を図 4－154～図4－157に，原子炉圧力容器スタビライザ，原子炉格納容器スタビライザ，原子炉格納容器シヤラグ，ベント管，燃料交換ベローズ及び所員用エアロックに加わる力（ばね反力）を表 4－3 に示す。

鉛直方向の基準地震動 S s による地震応答解析より得られた各点の最大応答加速度，最大応答変位及び最大応答軸力を図 4－158～図4－166に示す。

| 最大応答加速度（m／s $\mathrm{s}^{2}$ ） |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 9． 75 | 11.3 | 9.44 | 5.64 | 7.81 | 8.22 | 7.83 | 9． 13 | 原子炉格納容器頂部 |
| 9.32 | 10.7 | 8.91 | 5.34 | 7.35 | 7.64 | 7.58 | 9.13 |  |
| 8.89 | 10.1 | 8.40 | 5.05 | 6． 90 | 7.03 | 7.35 | 9． 13 | 然料交換べローズ位置 |
| 8.62 | 9.69 | 8.02 | 4.85 | 6.61 | 6.65 | 7． 19 | 9． 13 |  |
| 8.01 | 8.87 | 7.23 | 4.46 | 5.98 | 5． 95 | 6.86 | 7.44 | シャラグ位置 |
| 6． 78 | 7． 19 | 5.87 | 3.95 | 4． 74 | 5． 16 | 6.11 | 7.44 |  |
| 5.95 | 6.38 | 5.05 | 3.63 | 4.21 | 4． 72 | 5.63 | 6． 48 |  |
| 4.67 | 5.03 | 4． 10 | 3.17 | 3.83 | 4.24 | 5.00 | 6． 48 |  |
| 4． 18 | 4.23 | 3.94 | 3.36 | 4.01 | 4.04 | 4.45 | 5.53 |  |
| $\begin{aligned} & 3.97 \\ & 3.82 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 4.42 \\ & 4.46 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 4.04 \\ & 4.15 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 3.46 \\ & 3.50 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 4.06 \\ & 4.03 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 4.44 \\ & 4.65 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 4.23 \\ & 4.06 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 5.53 \\ & 5.53 \end{aligned}$ | 原子炬格納容器基部 |

図 4－93 最大応答加速度 弹性設計用地震動 Sd 及び静的解析（NS 方向 原子炉格納容器）


| 最大応答変位（mm） |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 11.2 | 11.5 | 9.71 | 6.36 | 9.07 | 9.65 | 11.5 | 11.9 | 原子炉格納容器頂部 |
| 10.7 | 11.0 | 9.24 | 6． 07 | 8.64 | 9.22 | 11.0 | 11.3 |  |
| 10.2 9.82 | 10.5 10.2 | 8.80 8.50 | 5.79 5.61 | 8.23 7.96 | 8.82 8.56 | 10.5 10.2 | $\begin{aligned} & 10.8 \\ & 10.5 \end{aligned}$ | 燃料交換べローズ位直 |
| 9． 15 | 9． 44 | 7.87 | 5.22 | 7.38 | 8.00 | 9.45 | 9.76 | シヤラグ位置 |
| 7.62 | 7.87 | 6． 50 | 1.38 | 6． 08 | 6． 69 | 7.91 | 8． 14 |  |
| 6． 63 | 6． 84 | 5． 62 | 3.84 | 5.23 | 5.85 | 6.91 | 7.08 |  |
| 5.01 | 5． 22 | 4． 19 | 2.96 | 3.86 | 4.48 | 5.28 | 5.36 |  |
| 3.47 | 3.71 | 2.94 | 2.11 | 2.58 | 3． 19 | 3.73 | 3.71 |  |
| 2.86 2.43 | 3.11 2.69 | 2.45 2.10 | $\begin{aligned} & 1.77 \\ & 1.53 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 2.07 \\ & 1.77 \end{aligned}$ | 2.68 2.32 | $\begin{aligned} & 3.11 \\ & 2.67 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 3.06 \\ & 2.59 \end{aligned}$ | 原子炬格納容器基部 |

図 4－94 最大応答変位 弾性設計用地震動 Sd 及 ひ び静的解析（NS 方向 原子炉格納容器）

（Wi） $\mathrm{d}^{\circ} 0$

| 最大応答せん断力（ $\left.\times 10^{3} \mathrm{~N}\right)$ |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 147 | 171 | 140 | 85.9 | 119 | 124 | 119 | 137 | 原子炉格納容器頂部 |
| 287 | 332 | 272 | 168 | 231 | 239 | 234 | 274 |  |
| 1590 1930 | 1800 2240 | $\begin{aligned} & 1890 \\ & 2280 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 873 \\ & 1120 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1210 \\ & 1460 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1130 \\ & 1440 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1300 \\ & 1670 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1650 \\ & 2100 \end{aligned}$ | 燃料交換べローズ位置 |
| 12300 | 12800 | 10500 | 7270 | 10600 | 10700 | 12300 | 13800 | シャラグ位置 |
| 13200 | 13400 | 11200 | 7740 | 11200 | 11400 | 13100 | 14800 |  |
| 13800 | 13900 | 11700 | 8030 | 11500 | 11800 | 13600 | 15400 |  |
| 14700 | 14800 | 12200 | 8440 | 12000 | 12600 | 14600 | 16700 |  |
| 15000 | 15100 | 12400 | 8570 | 12100 | 12900 | 14900 | 17200 |  |
| $\begin{aligned} & 15500 \\ & 15500 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 15700 \\ & 15700 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 12700 \\ & 12700 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 8800 \\ & 8800 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 12100 \\ & 12100 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 13700 \\ & 13700 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 15700 \\ & 15700 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 18400 \\ & 18400 \end{aligned}$ | 原子炉格納容器基部 |

[^1]原子炉格納容器）
NS 方向
1000


(iㅣ) $d^{\prime} 0$

| 最大応答加速度 $\left(\mathrm{m} / \mathrm{s}^{2}\right)$ |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 9． 26 | 9.75 | 10.6 | 4.81 | 6.74 | 5.79 | 7.20 | 7． 44 | 原子炉しゃへい壁頂部 |
| 8.22 | 8． 88 | 9.47 | 4.77 | 6.01 | 5.67 | 6.92 | 7． 44 |  |
| 7.79 | 8.33 | 8.23 | 5.08 | 6.04 | 5． 42 | 6.72 | 7．44 |  |
| 8.04 | ${ }^{7.73}$ | 7． 16 | 5.08 | 5.90 | 5.63 | 6． 39 | 6.48 |  |
| 7.38 | 6． 69 | 5.93 | 4． 85 | 5.39 | 5.70 | 5.80 | 6.48 |  |
| 5.34 | 5.68 | 4.72 | 4． 25 | 4.43 | 5.34 | 4.99 | 6． 48 | 原子炉しゃへい壁基部 |

図 4－97 最大応答加速度 弾性設計用地震動 S d 及び静的解析（NS 方向 原子炉しやへい壁）

加速度（m／s ${ }^{2}$ ）

| 00 | 5.00 | 10.00 | 15.00 |
| :--- | :--- | :--- | :--- |

（ii） $\mathrm{d}^{\prime} 0$

$\begin{array}{lll} & \\ \text { 変位（min）} & 10.00 & 15.00 \\ & \end{array}$

| 最大応答変位（mm） |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 9.23 | 9． 90 | 8.53 | 5.27 | 7． 42 | 7.76 | 9． 75 | 10.2 | 原子炬しやへい壁頂部 |
| 8.23 | 8.89 | 7.63 | 4.71 | 6.61 | 6． 95 | 8.78 | 9.11 |  |
| 7． 15 | 7． 79 | 6． 63 | 4． 14 | 5.74 | 6． 10 | 7.73 | 7.97 |  |
| 6.16 | 6． 76 | 5.67 | 3.61 | 4.94 | 5.33 | 6． 74 | 6.89 |  |
| 5.09 | 5． 60 | 4． 57 | 3.03 | 4.03 | 4.48 | 5.61 | 5.68 |  |
| 3.80 | 4． 18 | 3.26 | 2.31 | 2.91 | 3.43 | 4.20 | 4． 18 | 原子炉しやへい壁基部 |

図 4－98 最大応答変位 弾性設計用地震動 S d 及び静的解析（NS 方向 原子炉しやへい壁）


| 最大応答せん断力（ $\times 10^{3} \mathrm{~N}$ ） |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 3640 | 3540 | 3530 | 1800 | 2780 | 2910 | 1350 | 1300 | 原子炬しゃへい壁頂部 |
| 3060 | 4210 | 2700 | 2170 | 3420 | 3230 | 2560 | 2910 |  |
| 4980 | 5180 | 4820 | 3190 | 4360 | 3980 | 4730 | 5820 |  |
| 6600 | 7060 | 6840 | 3990 | 5720 | 5510 | 6680 | 7950 |  |
| 8410 | 9060 | 8870 | 5210 | 7180 | 7320 | 8930 | 10600 |  |
| 8410 | 9060 | 8870 | 5210 | 7480 | 7320 | 8930 | 10600 | 原子炬しやへい壁基部 |

[^2]
図 4－99 最大応答せん断力 弾性設計用地震動 S d 及び静的解析（NS 方向

 せん断力（ $\times 10^{3} \mathrm{~N}$ ）
5000
（ㄸi） $\mathrm{d} \cdot 0$


| 最大応答加速度 $\left(\mathrm{m} / \mathrm{s}^{2}\right)$ |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 15.5 | 18.0 | 18.0 | 8.67 | 13.3 | 11.8 | 8.65 | 11.0 | 原子炉圧力容器頂部 |
| 13.7 | 15.8 | 15.9 | 7.55 | 11.5 | 9.76 | 8.01 | 11.0 | 燃料交換べローズ位置 |
| 12.2 | 14.0 | 14.2 | 6． 65 | 9.99 | 8.21 | 7.54 | 11.0 |  |
| 10.9 | 12.3 | 12.7 | 5.83 | 8.64 | 7.29 | 7． 17 | 8.93 | 原子炉圧力容器スタビライザ位置 |
| 8.86 | 9.95 | 10.6 | 4． 99 | 6． 75 | 6.63 | 6.72 | 8.93 |  |
| 7.41 | 8.43 | 8.27 | 5.28 | 5.46 | 6.01 | 6． 35 | 7.77 |  |
| 7． 12 | 7.08 | 6.04 | 5.13 | 5.09 | 6.25 | 5． 85 | 7.77 |  |
| 6.63 | 6.23 | 5.20 | 4.89 | 4.89 | 6.11 | 5． 52 | 7.77 | 原子炉圧力容器支持スカート位置 |
| 5.34 | $\begin{aligned} & 5.68 \\ & 5.53 \end{aligned}$ | 4.72 4.68 | 4.25 | 4.43 4.34 | 5． 54 | 4.99 | 6． 68 | 原子炉本体の基硞頂部 |
| 4.37 | 5.06 | 4.47 | 3.89 | 4． 14 | 4.98 | 4.71 | 5.53 |  |
| 4.01 | 4.75 | 4.31 | 3.67 | 4.05 | 4.80 | 4． 43 | 5． 53 |  |
| 3.82 | 4.46 | 4． 15 | 3.50 | 4.03 | 4.65 | 4.06 | 5.53 | 原子炉本体の基䂾基部 |

[^3]（II） $\mathrm{d}^{\prime} 0$

| 最大応答変位（mm） |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 12.2 | 13.5 | 12.0 | 7.03 | 9.80 | 9.83 | 12.7 | 13.6 | 原子炉圧力容器頂部 |
| 11.1 | 12.3 | 10.8 | 6． 36 | 8.89 | 8． 98 | 11.6 | 12.4 | 鿭料交換べローズ位置 |
| 10.2 | 11.3 | 9.87 | 5． 83 | 8.16 | 8.31 | 10.8 | 11.4 |  |
| 9.41 | 10.4 | 9． 05 | 5.36 | 7.52 | 7． 73 | 9.95 | 10.5 | 原子炉圧力容器スタビライザ位置 |
| 8.07 | 8.91 | 7.72 | 4.61 | 6． 43 | 6． 70 | 8.63 | 9.05 |  |
| 6． 63 | 7.38 | 6． 26 | 3.84 | 5． 26 | 5.61 | 7.19 | 7.47 |  |
| 5.31 | 5.91 | 4.87 | 3.13 | 4． 18 | 4.60 | 5.83 | 5.98 |  |
| 4.61 | 5.12 | 4.11 | 2． 75 | 3． 60 | 4.06 | 5.09 | 5.17 | 原子炉圧力容器支持スカート位置 |
| 3.80 3.59 | 4．${ }^{\text {3．}} 95$ | 3.26 3.09 | 2． 31 | 2.91 | $\begin{aligned} & 3.43 \\ & 3.26 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 4.20 \\ & 3.97 \end{aligned}$ | 4.18 3.95 | 原子炬本体の基硞頂部 |
| 3.22 | 3.53 | 2.77 | 1.98 | 2． 40 | 2． 96 | 3.55 | 3． 49 |  |
| 2.79 | 3.07 | 2.41 | 1.74 | 2.04 | 2.61 | 3.07 | 3.00 |  |
| 2.43 | 2.69 | 2． 10 | 1.53 | 1.77 | 2． 32 | 2.67 | 2.59 | 原子炉本体の基䃠基部 |

図 4－102 最大応答変位 弾性設計用地震動 Sd 及び静的解析（NS 方向 原子炉圧力容器及び原子炉本体の基礎）

${ }^{15.0}$

| 最大応答せん断力（ $\left.\times 10^{3} \mathrm{~N}\right)$ |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 261 | 308 | 306 | 148 | 224 | 201 | 151 | 188 | 原子炉圧力容器頂部 |
| 971 | 1180 | 1120 | 658 | 853 | 923 | 622 | 806 | 燃料交換ベローズ位置 |
| 2140 | 2480 | 2490 | 1260 | 1810 | 1650 | 1340 | 1880 |  |
| 1590 | 1790 | 1680 | 963 | 1200 | 1350 | 585 | 339 | 原子炉圧力容器スタビライザ位置 |
| 1810 | 2080 | 1540 | 1240 | 1800 | 1600 | 1590 | 1840 |  |
| 3430 | 3820 | 3810 | 1980 | 2840 | 2680 | 3270 | 4130 |  |
| 4410 | 4930 | 4980 | 2660 | 3630 | 3670 | 4380 | 5660 |  |
| 5450 | 5940 | 5950 | 3640 | 4520 | 4600 | 5480 | 7270 | 原子炉圧力容器支持スカート位置 |
| 15000 16100 | 16100 17400 | 15700 16600 | $\begin{aligned} & 9790 \\ & 10900 \end{aligned}$ | 12800 13700 | $\begin{aligned} & 12800 \\ & 13900 \end{aligned}$ | 15700 17000 | 19500 21300 | 原子炬本体の基碮頂部 |
| 17200 | 18600 | 17400 | 12000 | 14500 | 15000 | 18300 | 23000 |  |
| 18100 | 19700 | 18100 | 12900 | 15200 | 16100 | 19500 | 24500 |  |
| 18100 | 19700 | 18100 | 12900 | 15200 | 16100 | 19500 | 24500 | 原子炬本体の基碳基部 |

注：要素上端の質点位置にせん断力を記載。なお，最下端の要素は要素下端の質点位置にもせん断力を記載。
図 4－103 最大応答せん断力 弾性設計用地震動 S d 及び静的解析（NS 方向 原子炉圧力容器及び原子炉本体の基礎）


100002000030000
せん断力（ $\times 10^{3}$ N）

| 最大応答モーメント（ $\times 10^{6} \mathrm{~N} \cdot \mathrm{~mm}$ ） |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 原子炉圧力容器頂部 |
| 716 | 844 | 838 | 405 | 612 | 549 | 413 | 515 | 燃料交換べローズ位置 |
| 2840 | 3300 | 3280 | 1840 | 2480 | 2570 | 1780 | 2280 |  |
| 6890 | 7990 | 7990 | 4230 | 5910 | 5690 | 4310 | 5830 | 原子炉圧力容器スタビライザ位置 |
| 7680 | 11000 | 7520 | 6150 | 8630 | 8900 | 6270 | 6970 |  |
| 14300 | 18600 | 12700 | 10700 | 15200 | 14500 | 12000 | 13700 |  |
| 25500 | 27500 | 24900 | 17400 | 23400 | 21100 | 22900 | 28000 |  |
| 33800 | 37000 | 34800 | 21700 | 28600 | 26400 | 30900 | 39200 | 原子炉圧力容器支持スカート位置 |
| $\begin{aligned} & 45400 \\ & 116000 \\ & 128000 \end{aligned}$ | $\begin{array}{r} 50100 \\ 124000 \\ 136000 \end{array}$ | $\begin{aligned} & 48300 \\ & 116000 \\ & 129000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 27200 \\ & 71500 \\ & 77300 \end{aligned}$ | $\begin{array}{r} 37500 \\ 97200 \\ 106000 \end{array}$ | $\begin{gathered} 34600 \\ 92800 \\ 103000 \end{gathered}$ | $\begin{gathered} 42600 \\ 113000 \\ 125000 \end{gathered}$ | $\begin{gathered} 55800 \\ 143000 \\ 158000 \end{gathered}$ | 原子炉本体の基硞頂部 |
| 146000 | 157000 | 149000 | 87200 | 122000 | 120000 | 147000 | 186000 |  |
| 176000 | 190000 | 181000 | 104000 | 148000 | 148000 | 181000 | 229000 |  |
| 207000 | 225000 | 214000 | 123000 | 176000 | 178000 | 218000 | 276000 | 原子炬本体の基礎基部 |

弾性設計用地震動 S d 及び静的解析（NS 方向 原子炉圧力容器及び原子炉本体の基礎）



| 最大応答加速度 $\left(\mathrm{m} / \mathrm{s}^{2}\right)$ |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 10.1 | 10.3 | 11.2 | 5.41 | 8.01 | 6.77 | 7.58 | 9． 28 | 原子炉格納容器頂部 |
| 9.54 | 9.64 | 10.6 | 5． 17 | 7.63 | 6． 45 | 7.37 | 9.28 |  |
| $\begin{aligned} & 9.04 \\ & 8.69 \end{aligned}$ | 9． 05 8.65 | $\begin{aligned} & 10.1 \\ & 9.64 \end{aligned}$ | 4.97 4.86 | $\begin{aligned} & 7.24 \\ & 6.98 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 6.13 \\ & 5.92 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 7. } 16 \\ & \text { 7.03 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 9.28 \\ & 9.28 \end{aligned}$ | 燃料交換ベローズ位置 |
| 7.95 | 8.00 | 8.81 | 4.61 | 6.40 | 5.46 | 6.77 | 7.48 | シヤラグ位置 |
| 6． 45 | 6． 70 | 7.08 | 4.04 | 5.28 | 4.58 | 6.11 | 7.48 |  |
| 5． 52 | 5.92 | 5． 96 | 3.71 | 4． 62 | 4.04 | 5． 70 | 6． 49 |  |
| 4.66 | 4.82 | 4． 46 | 3.35 | 4.01 | 3． 75 | 5.04 | 6.49 |  |
| 4.47 | 4． 36 | 4.08 | 3.17 | 3.46 | 4.01 | 4.44 | 5.53 |  |
| $\begin{aligned} & 4.37 \\ & 4.22 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 4.68 \\ & \text { 4. } 65 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 4. } 36 \\ & \text { 4. } 46 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 3.15 \\ & 3.06 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 3.41 \\ & 3.38 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 4.08 \\ & 4.03 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 4. } 20 \\ & 4.01 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 5.53 \\ & 5.53 \end{aligned}$ | 原子炉格納容器基部 |

図 4－105 最大応答加速度 弾性設計用地震動 S d 及び静的解析（EW 方向 原子炉格納容器）

加速度 $\left(\mathrm{m} / \mathrm{s}^{2}\right)$

| 最大応答変位（mm） |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 11.1 | 11.3 | 9.91 | 6.25 | 8.79 | 8.14 | 10.4 | 11.6 | 原子炉格納容器頂部 |
| 10.6 | 10.8 | 9.46 | 5.98 | 8.39 | 7.78 | 9.92 | 11.1 |  |
| 10.1 9.73 | 10.3 9.93 | 9.03 8.73 | 5.73 5.56 | 8.01 7.76 | 7.44 7.21 | $9.49$ $9.21$ | $10.6$ | 燃料交換べローズ位置 |
| 9.04 | 9.26 | 8.11 | 5． 20 | 7.23 | 6． 74 | 8.60 | 9.54 | シャラグ位置 |
| 7.47 | 7.73 | 6． 74 | 4.38 | 5.98 | 5.63 | 7.21 | 7.94 |  |
| 6． 44 | 6． 74 | 5.84 | 3.84 | 5.18 | 4.91 | 6.30 | 6.89 |  |
| 4.79 | 5.14 | 4.40 | 2.96 | 3.88 | 3.76 | 4.83 | 5.21 |  |
| 3.23 | 3.62 | 3.06 | 2.12 | 2.66 | 2.67 | 3.42 | 3.60 |  |
| 2.61 2.20 | 3.02 2.60 | 2.54 2.18 | 1.79 1.55 | 2.18 1.84 | $\begin{aligned} & 2.24 \\ & 1.93 \end{aligned}$ | $2.86$ | $\begin{aligned} & 2.96 \\ & 2.50 \end{aligned}$ | 原子炬格納容器基部 |



| 子炉格納容器） |
| :--- |
|  |
| 枠囲みの内容は商 |


| 最大応答せん断力（ $\left.\times 10^{3} \mathrm{~N}\right)$ |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 150 | 153 | 166 | 82.4 | 118 | 101 | 115 | 140 | 原子炉格納容器頂部 |
| 292 | 297 | 324 | 161 | 230 | 196 | 226 | 279 |  |
| $\begin{aligned} & 1760 \\ & 2190 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 2070 \\ & 2500 \end{aligned}$ | 1890 2360 | $934$ $1140$ | $\begin{aligned} & 1350 \\ & 1690 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1300 \\ & 1590 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1340 \\ & 1690 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1680 \\ & 2150 \end{aligned}$ | 燃料交換ベローズ位置 |
| 13300 | 13700 | 11700 | 6940 | 10600 | 9380 | 11600 | 14200 | シャラグ位置 |
| 14200 | 14500 | 12700 | 7470 | 11300 | 9970 | 12400 | 15100 |  |
| 14700 | 15000 | 13200 | 7830 | 11700 | 10400 | 13000 | 15800 |  |
| 15400 | 15700 | 14000 | 8440 | 12200 | 11000 | 13900 | 17000 |  |
| 15600 | 15800 | 14300 | 8700 | 12400 | 11300 | 14400 | 17600 |  |
| $\begin{aligned} & 16000 \\ & 16000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 16000 \\ & 16000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 14700 \\ & 14700 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 9270 \\ & 9270 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 13000 \\ & 13000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 11700 \\ & 11700 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 15300 \\ & 15300 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 18800 \\ & 18800 \end{aligned}$ | 原子炬格納容器基部 |

注：要素上端の質点位置にせん断力を記載。なおふ，最下端の要素は要素下端の質点位置にもせん断力を記載。
図 4－107 最大応答せん断力 弾性設計用地震動 S d 及び静的解析（EW 方向 原子炉格納容器）


| 最大応答モーメント（ $\times 10^{6} \mathrm{~N} \cdot \mathrm{~mm}$ ） |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 原子炬格納容器頂部 |
| 346 | 353 | 383 | 190 | 272 | 232 | 264 | 321 |  |
| $\begin{gathered} 969 \\ 3420 \end{gathered}$ | $\begin{gathered} 986 \\ 3870 \end{gathered}$ | $\begin{aligned} & 1080 \\ & 3690 \end{aligned}$ | $\begin{gathered} 533 \\ 1750 \end{gathered}$ | $\begin{gathered} 763 \\ 2630 \end{gathered}$ | $\begin{gathered} 649 \\ 2440 \end{gathered}$ | $\begin{gathered} 747 \\ 2600 \end{gathered}$ | $\begin{aligned} & 916 \\ & 3260 \end{aligned}$ | 鴙料交換べローズ位置 |
| 9780 | 11200 | 10600 | 5050 | 7540 | 7060 | 7500 | 9500 | シャラグ位置 |
| 68300 | 67200 | 62100 | 34800 | 53000 | 46900 | 58300 | 71600 |  |
| 109000 | 108000 | 98100 | 56100 | 85000 | 75300 | 93700 | 115000 |  |
| 180000 | 181000 | 163000 | 94000 | 142000 | 126000 | 157000 | 191000 |  |
| 255000 | 257000 | 230000 | 135000 | 201000 | 179000 | 224000 | 274000 |  |
| $\begin{aligned} & 286000 \\ & 309000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 288000 \\ & 311000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 259000 \\ & 280000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 153000 \\ & 166000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 225000 \\ & 244000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 201000 \\ & 218000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 253000 \\ & 275000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 309000 \\ & 336000 \end{aligned}$ | 原子炬格納容器基部 |



| 最大応答加速度（m／s ${ }^{2}$ ） |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 9.91 | 11.8 | 9.83 | 5.53 | 7.63 | 7.10 | 7.16 | 7.48 | 原子炬しやへい壁頂部 |
| 9． 16 | 9．96 | 8.21 | 5.36 | 7.23 | 6.50 | 6.75 | 7.48 |  |
| 8． 46 | 10.1 | 7.49 | 5． 16 | 7． 16 | 6． 47 | 6． 43 | 7． 48 |  |
| 8.07 | 9.60 | 7.36 | 5.07 | 6． 55 | 5.77 | 6． 16 | 6． 49 |  |
| 7.18 | 8． 18 | 6． 60 | 4.60 | 5． 32 | 5．32 | 5.61 | 6． 19 |  |
| 5.54 | 5.94 | 5.28 | 3.71 | 3.90 | 4． 69 | 4.82 | 6． 49 | 原子炬しやへい壁基部 |

図 4－109 最大応答加速度 弾性設計用地震動S d 及び静的解析（EW 方向 原子炉しやへい壁）
図 $4-109$
（II） $\mathrm{d} \cdot 0$

| 最大応答変位（mm） |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 9． 56 | 9.93 | 8． 75 | 5.36 | 7.36 | 6.76 | 8.93 | 9． 93 | 原子炉しゃへい壁項部 |
| 8.50 | 8.93 | 7.81 | 4.86 | 6.59 | 6.05 | 8.05 | 8． 89 |  |
| 7.34 | 7.83 | 6.80 | 4.31 | 5.76 | 5.31 | 7.08 | 7． 75 |  |
| 6.26 | 6.77 | 5.84 | 3.77 | 4.96 | 4.64 | 6． 16 | 6． 68 |  |
| 5． 05 | 5.55 | 4.76 | 3.14 | 4.06 | 3.87 | 5.11 | 5.47 |  |
| 3.58 | 4.04 | 3.44 | 2.33 | 2.93 | 2.91 | 3.78 | 3.97 | 原子炬しゃへい壁基部 |



[^4]（II） $\mathrm{d} \cdot 0$


| 最大虑答世ん断力（ $\left.\times 10^{3} \mathrm{~N}\right)$ |  |  |  |  |  |  |  | 殿考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| sd－D1 | Sd－D2 | Sd－p3 | Sd－F1 | Sd－F2 | sd－F3 | Sd－M1 | 静的絁析 |  |
| 3460 | 4310 | 3230 | 2350 | 3330 | 2690 | 1810 | 1280 |  |
| 2920 | 4160 | 2760 | 2300 | 3500 | 2780 | 2120 | 2900 |  |
| 5360 | 5300 | 5140 | 3880 | 4310 | 3750 | 4130 | 5830 |  |
| 7100 | 7770 | 6730 | ${ }_{4310}$ | 5900 | 4840 | 6380 | 7960 |  |
| 9210 | 10300 | 8590 | 6000 | 7710 | 6760 | 8570 | 10600 |  |
| 9210 | 10300 | 8590 | 6000 | 7710 | ${ }_{6760}$ | 8570 | 10600 | 原子师しかんに碚甚部 |

図 4－111 最大応答せん断力 弾性設計用地震動 S d 及び静的解析（EW 方向 原子炉しやへい壁）


| 最大応答モーメント $\left(\times 10^{6} \mathrm{~N} \cdot \mathrm{~mm}\right)$ |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 原子炉しやへい壁頂部 |
| 9540 | 11900 | 8920 | 6480 | 9180 | 7430 | 4970 | 3540 |  |
| 17800 | 21900 | 15600 | 12100 | 19100 | 15100 | 10300 | 11800 |  |
| 24900 | 33700 | 23800 | 18400 | 27000 | 23000 | 18900 | 26700 |  |
| 44600 | 47300 | 42300 | 26300 | 37500 | 35100 | 36100 | 49000 |  |
| 75400 | 75000 | 70700 | 43700 | 61700 | 52500 | 66000 | 86400 | 原子炬しやへい壁基部 |

図 4－112 最大応答モーメント 弾性設計用地震動 S d 及び静的解析（EW 方向 原子炉しやへい壁）


| 最大応答加速度（m／s $\mathrm{s}^{2}$ ） |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 16.9 | 23.8 | 16.3 | 9.88 | 13.2 | 14.6 | 9.95 | 11.2 | 原子炉圧力容器頂部 |
| 14.0 | 20.5 | 14.1 | 8.47 | 11.5 | 12.5 | 9.02 | 11.2 | 鿭料交換べローズ位置 |
| 12.9 | 17.9 | 12.3 | 7.48 | 10.2 | 10.8 | 8.26 | 11.2 |  |
| 11.8 | 15.4 | 10.8 | 6.83 | 9.21 | 9． 16 | 7． 59 | 8.98 | 原子炉圧力容器スタビライザ位置 |
| 10.3 | 11.9 | 8.53 | 6． 16 | 7.90 | 7.71 | 6.68 | 8.98 |  |
| 8.35 | 8.64 | 6.89 | 5.50 | 6.42 | 6.05 | 5.88 | 7.79 |  |
| 7.11 | 7.43 | 6.07 | 4.83 | 5.16 | 4.89 | 5.36 | 7． 79 |  |
| 6.50 | 7.06 | 5.74 | 4.35 | 4.64 | 4.94 | 5． 12 | 7． 79 | 原子炉圧力容器支持スカート位置 |
| $\begin{aligned} & 5.54 \\ & 5.32 \end{aligned}$ | 5． 54 | $\begin{aligned} & 5.28 \\ & 5.20 \end{aligned}$ | 3.71 3.58 | 3.90 3.75 | 4.69 4.61 | 4.82 4.69 | 6． 49 | 原子炉本体の基硞頂部 |
| 4.98 | 5.64 | 5.04 | 3.43 | 3.63 | 4． 47 | 4． 59 | 5． 53 |  |
| 4.56 | 5． 19 | 4.76 | 3.21 | 3.46 | 4.25 | 4． 28 | 5． 53 |  |
| 4.22 | 4． 65 | 4． 46 | 3.06 | 3.38 | 4.03 | 4.01 | 5． 53 | 原子炉本体の基硞基部 |

図 4－113 最大応答加速度 弾性設計用地震動 S d 及び静的解析（EW 方向 原子炉圧力容器及び原子炉本体の基礎）

$\begin{array}{cc}10.00 & 20.00 \\ \text { 加速度 }\left(\mathrm{mm} / \mathrm{s}^{2}\right)\end{array}$
（II）${ }^{\circ} \mathrm{d} \times 0$

| 最大応答変位（mm） |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 13.2 | 13.5 | 12.2 | 7.04 | 9.62 | 8.91 | 11.7 | 13.4 | 原子炉圧力容器頂部 |
| 11.9 | 12.3 | 11.0 | 6． 43 | 8.72 | 8.10 | 10.7 | 12.1 | 䖮料交換べローズ位置 |
| 10.9 | 11.3 | 10.1 | 5.95 | 8.02 | 7.46 | 9.84 | 11.2 |  |
| 9． 95 | 10.4 | 9． 18 | 5． 52 | 7.41 | 6.89 | 9． 13 | 10.3 | 原子炉圧力容器スタビライザ位置 |
| 8.45 | 8.90 | 7.82 | 4.81 | 6． 36 | 5.94 | 7.91 | 8.83 |  |
| 6.83 | 7.31 | 6.35 | 4． 02 | 5． 24 | 4.94 | 6.57 | 7． 26 |  |
| 5.32 | 5.81 | 5． 00 | 3.26 | 4． 19 | 4． 02 | 5.31 | 5． 77 |  |
| 4.51 | 5． 00 | 4． 28 | 2.84 | 3.62 | 3.51 | 4.61 | 4.96 | 原子炉圧力容器支持スカート位置 |
| 3． 38 | 4.04 3.80 | 3． $\begin{aligned} & \text { 3．} \\ & \text { 3．} \\ & \text { 2 }\end{aligned}$ | 2.33 2.20 | 2． 2.93 | 2.91 | 3． 38 | 3．${ }^{\text {3．}} 73$ | 原子炉本体の基赞頂部 |
| 2.99 | 3.44 | 2.91 | 2.01 | 2.48 | 2.51 | 3.24 | 3.37 |  |
| 2.55 | 2． 99 | 2． 52 | 1． 76 | 2.14 | 2.20 | 2.82 | 2.91 |  |
| 2． 20 | 2.60 | 2． 18 | 1． 55 | 1.84 | 1.93 | 2.46 | 2． 50 | 原子炬本体の基䃯基部 |

図 4－114 最大応答変位 弾性設計用地震動 S d 及び静的解析（EW 方向 原子炉圧力容器及び原子炉本体の基礎）


15． 00

| 最大応答せん断力（ $\left.\times 10^{3} \mathrm{~N}\right)$ |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 289 | 402 | 278 | 170 | 224 | 248 | 173 | 191 | 原子炬圧力容器頂部 |
| 1240 | 1610 | 1110 | 670 | 928 | 976 | 658 | 808 | 燃料交換べローズ位置 |
| 2370 | 3230 | 2280 | 1380 | 1890 | 2020 | 1480 | 1900 |  |
| 1550 | 1870 | 1500 | 1200 | 1100 | 1560 | 699 | 333 | 原子炉圧力容器スタビライザ位置 |
| 1840 | 2110 | 1760 | 1140 | 1650 | 1480 | 1390 | 1840 |  |
| 3670 | 4130 | 3510 | 2330 | 3020 | 2820 | 3130 | 4140 |  |
| 4940 | 5250 | 4400 | 3260 | 3930 | 3660 | 4170 | 5680 |  |
| 6180 | 6070 | 5310 | 4130 | 4820 | 4330 | 5180 | 7280 | 原子炉圧力容器支持スカート位置 |
| 16500 17500 | 16200 17100 | 15000 16100 | 11100 12000 | 13300 14300 | 11800 12800 | 15000 16200 | 19600 21400 | 原子炬本体の基䃟頂部 |
| 18800 | 18000 | 17200 | 13000 | 15300 | 13900 | 17500 | 23000 |  |
| 20000 | 19100 | 18200 | 13800 | 16100 | 14900 | 18700 | 24600 |  |
| 20000 | 19100 | 18200 | 13800 | 16100 | 14900 | 18700 | 24600 | 原子炉本体の基啱基部 |

注：要素上端の質点位置にせん断力を記載。なおふ，最下端の要素は要素下端の質点位置にもせん断力を記載。
弾性設計用地震動 S d 及び静的解析（EW 方向 原子炉圧力容器及び原子炉本体の基礎）

せん断力（ $\times 10^{3} \mathrm{~N}$ ）
図 4－115 最大応答せん断力

| 最大応答モーメント $\left(\times 10^{6} \mathrm{~N} \cdot \mathrm{~mm}\right)$ |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 原子炬圧力容器頂部 |
| 791 | 1100 | 763 | 466 | 613 | 678 | 474 | 523 | 燃料交換ベローズ位置 |
| 3510 | 4590 | 3140 | 1940 | 2650 | 2820 | 1920 | 2300 |  |
| 7990 | 10600 | 7460 | 4540 | 6230 | 6640 | 4710 | 5880 | 原子炉圧力容器スタビライザ位置 |
| 8750 | 9700 | 8480 | 5980 | 8780 | 7710 | 5410 | 7000 |  |
| 15400 | 16700 | 14800 | 10200 | 14400 | 12500 | 10400 | 13700 |  |
| 28000 | 29600 | 26900 | 16000 | 22900 | 20300 | 21100 | 28000 |  |
| 36900 | 39900 | 35400 | 21600 | 29500 | 25800 | 29200 | 39300 | 原子炉圧力容器支持スカート位置 |
| $\begin{gathered} 48900 \\ 125000 \\ 136000 \end{gathered}$ | $\begin{aligned} & 53880 \\ & 128000 \\ & 140000 \end{aligned}$ | $\begin{gathered} 47000 \\ 118000 \\ 129000 \end{gathered}$ | $\begin{aligned} & 29100 \\ & 72800 \\ & 80100 \end{aligned}$ | $\begin{gathered} 395000 \\ 96900 \\ 107000 \end{gathered}$ | $\begin{aligned} & 35600 \\ & 85400 \\ & 92300 \end{aligned}$ | $\begin{gathered} 40900 \\ 107000 \\ 119000 \end{gathered}$ | $\begin{gathered} 55990 \\ 143000 \\ 158000 \end{gathered}$ | 原子炉本体の基䃛頂部 |
| 156000 | 161000 | 148000 | 95300 | 124000 | 106000 | 139000 | 186000 |  |
| 185000 | 193000 | 178000 | 120000 | 151000 | 131000 | 172000 | 230000 |  |
| 217000 | 226000 | 209000 | 146000 | 180000 | 159000 | 208000 | 276000 | 原子炬本体の基嘅基部 |


容器及び原子炉本体の基礎）
：S d 基本ケース全 7 波の最大値 （図中に応答が最大となる地震動を示す）


注記＊：各図上に記載の要素番号は表3－67に対応

図 4－117 $\mathrm{Q}-\gamma$ 関係と最大応答値（弹性設計用地震動 S d ，NS 方向）

## 凡例

$\square: \mathrm{Sd}$ 基本ケース全 7 波の最大値 （図中に応答が最大となる地震動を示す）


注記＊：各図上に記載の要素番号は表3－68 に対応

図 4－118 M－$\phi$ 関係と最大応答値（弾性設計用地震動 Sd d，NS 方向）
$\square: ~ \mathrm{~S} \mathrm{~d}$ 基本ケース全 7 波の最大値 （図中に応答が最大となる地震動を示す）





注記＊：各図上に記載の要素番号は表 3－69 に対応

図 4－119 Q－$\gamma$ 関係と最大応答値（弾性設計用地震動 S d ，EW 方向）

## 凡例

$\square: \mathrm{Sd}$ 基本ケース全 7 波の最大値 （図中に応答が最大となる地震動を示す）




注記＊：各図上に記載の要素番号は表 3－70 に対応

図 4－120 M－$\phi$ 関係と最大応答値（弹性設計用地震動S d，EW 方向）
表 4－1 弾性設計用地震動 S d 及び静的解析によるばね反力

| 名称 | 方向 | 最大地震応答値 $\left(\times 10^{3} \mathrm{~N}\right)$ |  |  |  |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |
| 原子炉格納容器 シヤラグ | NS | 10900 | 13100 | 12200 | 7260 | 9130 | 10300 | 7900 | 8020 |
|  | EW | 10600 | 14600 | 10300 | 7970 | 8410 | 10500 | 7050 | 8270 |
| 原子炉格納容器スタビライザ | NS | 7130 | 7750 | 7180 | 4070 | 4310 | 5490 | 2360 | 2450 |
|  | EW | 7030 | 8560 | 7140 | 4510 | 4760 | 5860 | 2520 | 2500 |
| 原子炉圧力容器スタビライザ | NS | 3470 | 4250 | 4250 | 2090 | 2990 | 2900 | 1760 | 2480 |
|  | EW | 3840 | 5810 | 3990 | 2520 | 3010 | 3300 | 2090 | 2520 |
| 燃料交換ベローズ | NS | 746 | 886 | 894 | 409 | 585 | 601 | 451 | 564 |
|  | EW | 854 | 1060 | 752 | 494 | 655 | 645 | 503 | 584 |
| $\begin{gathered} \text { 所員用 } \\ \text { エアロック } \end{gathered}$ | NS | 146 | 157 | 121 | 84.8 | 101 | 109 | 132 | 157 |
|  | EW | 137 | 145 | 150 | 85.8 | 112 | 98.4 | 130 | 157 |
| ベント管 | NS | 677 | 782 | 697 | 560 | 634 | 689 | 543 | 624 |
|  | EW | 764 | 1210 | 760 | 555 | 829 | 693 | 548 | 624 |


| 最大応答加速度（m／s $\mathrm{s}^{2}$ ） |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 |  |
| 4.26 | 5． 42 | 5.01 | 2． 45 | 2.77 | 3.26 | 2． 19 | 原子炬格納容器頂部 |
| 4． 23 | 5.36 | 5.00 | 2． 43 | 2.76 | 3.25 | 2． 19 |  |
| 4． 15 4.12 | 5.27 5.20 | 4.97 4.93 | 2.39 2.37 | 2.76 2.75 | $\begin{aligned} & 3.25 \\ & 3.25 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 2.18 \\ & 2.18 \end{aligned}$ | 燃料交換べローズ位置 |
| 4.05 | 5． 00 | 4.77 | 2． 30 | 2.72 | 3.22 | 2． 18 | シャラグ位置 |
| 3.87 | 4． 70 | 4.23 | 2． 16 | 2． 62 | 3.04 | 2． 16 |  |
| 3． 69 | 4.44 | 3.97 | 2． 06 | 2.52 | 2.87 | 2． 14 |  |
| 3.35 | 4.05 | 3.54 | 1.91 | 2.36 | 2.64 | 2． 10 |  |
| 3． 09 | 3.65 | 2.98 | 1.88 | 2． 17 | 2.40 | 2.01 |  |
| $\begin{array}{r} 3.01 \\ 2.93 \end{array}$ | $\begin{array}{r} 3.44 \\ 3.20 \end{array}$ | $\begin{aligned} & 2.71 \\ & 2.52 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1.88 \\ & 1.86 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 2.07 \\ & 1.99 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 2.29 \\ & 2.19 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1.96 \\ & 1.91 \end{aligned}$ | 原子炬格納容器基部 |



| （納容器） |
| :---: |
|  |
| 枠囲みの内 |


| 最大応答変位（mm） |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 |  |
| 0.593 | 0． 458 | 0.111 | 0.265 | 0.346 | 0.303 | 0.301 | 原子炉格納容器頁部 |
| 0． 592 | 0． 458 | 0.411 | 0.264 | 0.346 | 0． 302 | 0． 301 |  |
| $\begin{aligned} & 0.590 \\ & 0.589 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.456 \\ & 0.455 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.409 \\ & 0.408 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.264 \\ & 0.263 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.345 \\ & 0.345 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.301 \\ & 0.301 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.300 \\ & 0.300 \end{aligned}$ | 燃料交換べローズ位置 |
| 0.586 | 0． 451 | 0． 404 | 0.261 | 0.343 | 0.299 | 0.298 | シャラグ位置 |
| 0.576 | 0． 441 | 0.393 | 0.257 | 0.339 | 0.294 | 0.294 |  |
| 0.567 | 0． 433 | 0． 383 | 0.253 | 0.335 | 0.289 | 0． 290 |  |
| 0.550 | 0.418 | 0.365 | 0.244 | 0.328 | 0.280 | 0.282 |  |
| 0.530 | 0． 400 | 0.343 | 0． 234 | 0.318 | 0.269 | 0.272 |  |
| 0.520 0.511 | $\begin{aligned} & 0.399 \\ & 0.398 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.335 \\ & 0.328 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.229 \\ & 0.224 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.313 \\ & 0.308 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.263 \\ & 0.259 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.268 \\ & 0.263 \end{aligned}$ | 原子炉格納容器基部 |


図 4－122 最大応答変位 弾性設計用地震動 S d（鉛直方向 原子炉格納容器）

| 最大応答軸力 $\left(\times 10^{3} \mathrm{~N}\right)$ |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 |  |
| 63.7 | 81.0 | 74.8 | 36.8 | 11.1 | 19.5 | 32.6 | 原子炉格納容器頂部 |
| 127 | 161 | 150 | 73.2 | 82.2 | 98.7 | 65.2 |  |
| $\begin{aligned} & 491 \\ & 695 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 619 \\ & 875 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 584 \\ & 828 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 284 \\ & 403 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 324 \\ & 460 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 387 \\ & 550 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 257 \\ & 366 \end{aligned}$ | 燃料交換ベローズ位置 |
| 1350 | 1680 | 1600 | 778 | 901 | 1080 | 721 | シャラグ位置 |
| 1850 | 2260 | 2150 | 1060 | 1250 | 1480 | 1010 |  |
| 2210 | 2690 | 2520 | 1260 | 1490 | 1760 | 1210 |  |
| 2840 | 3440 | 3130 | 1610 | 1940 | 2260 | 1600 |  |
| 3120 | 3770 | 3410 | 1760 | 2140 | 2480 | 1780 |  |
| $\begin{aligned} & 3730 \\ & 3730 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 4500 \\ & 4500 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 3990 \\ & 3990 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 2110 \\ & 2110 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 2600 \\ & 2600 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 2990 \\ & 2990 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 2210 \\ & 2210 \end{aligned}$ | 原子炉格納容器基部 |

[^5]最大応答軸力 弹性設計用地震動 Sd （鉛直方向 原子炉格納容器）


図 $4-123$

| 最大応答加速度（m／s ${ }^{2}$ ） |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－I3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 |  |
| 6． 54 | 8.87 | 7.43 | 4.01 | 4． 12 | 7.21 | 2． 23 | 原子炬しやへい壁頂部 |
| 6． 44 | 8． 70 | 7.13 | 3.94 | 4． 02 | 6． 99 | 2． 22 |  |
| 6． 14 | 8． 19 | 6． 58 | 3.75 | 3.77 | 6． 47 | 2.21 |  |
| 5.63 | 7． 27 | 5.83 | 3.43 | 3.38 | 5． 79 | 2． 19 |  |
| 4.89 | 6． 09 | 4.89 | 2.92 | 2． 76 | 4.82 | 2.14 |  |
| 3.63 | 4． 35 | 3． 42 | 2． 15 | 2.30 | 3.17 | 2.03 | 原子炬しやへい壁基部 |


加速度 $\left(\mathrm{m} / \mathrm{s}^{2}\right)$
（II） $\mathrm{d} \cdot 0$
図 4－124 最大応答加速度 弾性設計用地震動 S d（鉛直方向 原子炉しやへい壁）

| 最大応答変位 $(\mathrm{mm})$ |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 |  |
| 0.675 | 0.585 | 0． 483 | 0.380 | 0． 400 | 0.419 | 0.336 | 原子炉しやへい壁頂部 |
| 0.670 | 0.576 | 0．476 | 0.375 | 0． 396 | 0． 414 | 0.334 |  |
| 0.658 | 0.549 | 0．458 | 0．363 | 0． 387 | 0． 400 | 0.328 |  |
| 0.638 | 0.511 | 0． 437 | 0． 344 | 0． 373 | 0． 380 | 0.320 |  |
| 0.608 | 0．451 | 0． 409 | 0.314 | 0． 352 | 0.349 | 0.307 |  |
| 0.557 | 0.417 | 0． 362 | 0.264 | 0． 325 | 0． 298 | 0． 284 | 原子炉しやへい壁基部 |


$\begin{array}{ccc}0.400 & 0.600 & 0.800 \\ \text { 変位 }(\mathrm{mm}) & & \end{array}$

0． 200
（iv） $\mathrm{d}^{\prime} 0$

| 最大応答軸力（ $\left.\times 10^{3} \mathrm{~N}\right)$ |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 |  |
| 1100 | 1500 | 1230 | 674 | 687 | 1210 | 375 | 原子炉しやへい壁頂部 |
| 2500 | 3360 | 2740 | 1530 | 1550 | 2720 | 857 |  |
| 4900 | 6510 | 5220 | 3000 | 3010 | 5230 | 1730 |  |
| 6720 | 8830 | 7130 | 4110 | 4120 | 7120 | 2450 |  |
| 8570 | 11100 | 9010 | 5250 | 5200 | 9030 | 3290 |  |
| 8570 | 11100 | 9010 | 5250 | 5200 | 9030 | 3290 | 原子炉しやへい壁基部 |

注：要素上端の質点位置に軸力を記載。な抽，最下緛の要素は要素下端の質点位置にも軸力を記載。
原子炉しゃへい壁）
図 4－126 最大応答軸力 弹性設計用地震動S d（鉛直方向
軸力 $\left(\times 10^{3} \mathrm{~N}\right)$

（iw）${ }^{\circ} \mathrm{d} 0$

| 最大応答加速度（m／s ${ }^{2}$ ） |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 |  |
| 5.15 | 6． 41 | 6． 16 | 3.01 | 3.03 | 5.00 | 2.20 | 原子炉圧力容器頂部 |
| 5.13 | 6． 39 | 6． 13 | 3.00 | 3.02 | 4.98 | 2． 20 | 燃料交換べローズ位置 |
| 5． 10 | 6． 34 | 6.03 | 2.96 | 2.99 | 4.92 | 2． 19 |  |
| 5.04 | 6． 27 | 5.84 | 2． 89 | 2.94 | 4.80 | 2． 18 | 原子炉圧力容器スタビライサ位置 |
| 4.93 | 6． 11 | 5.44 | 2.75 | 2.84 | 4． 55 | 2． 15 |  |
| 4.81 | 5． 94 | 4.95 | 2． 58 | 2.71 | 4.21 | 2.13 |  |
| 4.65 | 5． 72 | 4.41 | 2． 49 | 2． 59 | 3.85 | 2.12 |  |
| 4.53 | 5． 56 | 4.11 | 2． 45 | 2.52 | 3.64 | 2.11 | 原子炉圧力容器支持スカート位置 |
| 3.63 3.50 | 4． 35 4.18 | 3.42 3.29 | 2． 15 | 2.30 2.26 | 3.17 3.05 | 2． 2.03 2.02 | 原子炉本体の基碳頂部 |
| 3． 22 | 3.84 | 3.00 | 2.04 | 2.18 | 2.78 | 1.99 |  |
| 2.94 | 3． 47 | 2．70 | 1.96 | 2.09 | 2.49 | 1.95 |  |
| 2.93 | 3． 20 | 2． 52 | 1． 86 | 1． 99 | 2.19 | 1.91 | 原子炬本体の基硞基部 |


$\begin{array}{cll}\text { 4．} 00 & 6.00 & 8.00 \\ \text { 加速度 }\left(\mathrm{m} / \mathrm{s}^{2}\right) & & \\ \text { 図 } 4-127 & \text { 最大応答加速度 }\end{array}$

| び原子炉本体の基礎） |
| :--- |
|  |
|  |
| 枠囲みの内容は商業機密の |


| 最大応答変位（mm） |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 |  |
| 0.628 | 0． 479 | 0． 420 | 0.319 | 0.362 | 0.353 | 0.318 | 原子炉圧力容器頂部 |
| 0.627 | 0． 479 | 0.419 | 0.318 | 0.361 | 0.352 | 0.317 | 燃料交換ベローズ位置 |
| 0.626 | 0． 477 | 0.418 | 0.317 | 0.361 | 0． 351 | 0.317 |  |
| 0.623 | 0． 474 | 0.416 | 0.315 | 0.359 | 0.349 | 0.315 | 原子炉圧力容器スタビライザ位置 |
| 0.616 | 0． 468 | 0.410 | 0.310 | 0.355 | 0.343 | 0.312 |  |
| 0.607 | 0． 460 | 0.403 | 0.303 | 0.350 | 0.336 | 0.308 |  |
| 0.596 | 0． 450 | 0． 395 | 0.295 | 0.344 | 0． 328 | 0． 303 |  |
| 0.588 | 0． 444 | 0． 389 | 0． 290 | 0.340 | 0． 322 | 0． 300 | 原子炉圧力容器支持スカート位置 |
| 0.557 0.552 | $\begin{aligned} & 0.417 \\ & 0.414 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.362 \\ & 0.357 \end{aligned}$ | 0.264 0.259 | $\begin{aligned} & 0.325 \\ & 0.322 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.298 \\ & 0.293 \end{aligned}$ | 0.284 0.282 | 原子炬本体の基碩頂部 |
| 0.540 | 0． 406 | 0．347 | 0.249 | 0.318 | 0． 283 | 0． 277 |  |
| 0.526 | 0.398 | 0.336 | 0.237 | 0.313 | 0.271 | 0.270 |  |
| 0.511 | 0.398 | 0． 328 | 0． 224 | 0.308 | 0.259 | 0.263 | 原子炬本体の基喽基部 |


（II） $\mathrm{d} \cdot 0$
原子炉本体の基礎）

| 最大応答軸力 $\left(\times 10^{3} \mathrm{~N}\right)$ |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 |  |
| 89.4 | 112 | 105 | 51.6 | 51.7 | 85.4 | 37.8 | 原子炉圧力容器頂部 |
| 652 | 814 | 760 | 376 | 377 | 621 | 276 | 燃料交換べローズ位置 |
| 1140 | 1410 | 1320 | 651 | 654 | 1080 | 480 |  |
| 1460 | 1800 | 1680 | 832 | 838 | 1380 | 617 | 原子炉圧力容器スタビライサ位置 |
| 1880 | 2320 | 2150 | 1070 | 1080 | 1770 | 803 |  |
| 2270 | 2790 | 2550 | 1280 | 1300 | 2120 | 977 |  |
| 2660 | 3270 | 2930 | 1480 | 1520 | 2450 | 1160 |  |
| 5570 | 6830 | 5570 | 2970 | 3120 | 4810 | 2540 | 原子炉圧力容器支持スカート位置 |
| 15100 16000 | 18700 19800 | 15500 16400 | 8720 9250 | $\begin{aligned} & 8230 \\ & 8840 \end{aligned}$ | 14600 15500 | $\begin{aligned} & 6340 \\ & 6880 \end{aligned}$ | 原子炉本体の基䃝頂部 |
| 16900 | 20800 | 17300 | 9780 | 9480 | 16300 | 7450 |  |
| 17600 | 21700 | 18000 | 10300 | 10100 | 17000 | 7980 |  |
| 17600 | 21700 | 18000 | 10300 | 10100 | 17000 | 7980 | 原子炬本体の基整基部 |

注：要素上端の質点位置に軸力を記載。なむふ，最下端の要素は要素下端の質点位置にも軸力を記載。
弾性設計用地震動 S d（鉛直方向 原子炉圧力容器及び原子炉本体の基礎）

O 2 (3) $\mathrm{VI}-2-3-2$ R 0


| 最大応答加速度 $\left(\mathrm{m} / \mathrm{s}^{2}\right.$ ） |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 15.4 | 19.0 | 17.0 | 10.9 | 14.0 | 14.4 | 13.0 | 原子炬格納容器頂部 |
| 14.5 | 18.0 | 16.0 | 10.5 | 13.0 | 13.4 | 12.8 |  |
| 13.6 | 17.0 | 15.0 | 10.1 | 12.3 11.9 | 12.4 | 12.5 | 燃料交換ベローズ位置 |
| 13.1 12.4 | 16.3 14.8 | 14.3 12.7 | 9.81 9.23 | 11.9 11.1 | 11.7 10.2 | 12.3 11.8 | シャラグ位置 |
| 10.3 | 11.7 | 10.4 | 8． 10 | 9.71 | 9.36 | 11.2 |  |
| 9.38 | 9.72 | 9.01 | 7.33 | 8.84 | 9.04 | 10.7 |  |
| 8.50 | 8.23 | 7.17 | 6.11 | 7.50 | 8.40 | 9.79 |  |
| 7.64 | 7.28 | 6.57 | 6.28 | 7.89 | 8.74 | 8.63 |  |
| 7.30 7.12 | $\begin{aligned} & 7.56 \\ & 7.51 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 6.89 \\ & 7.25 \end{aligned}$ | 6.54 6.64 | $\begin{aligned} & 8.00 \\ & 7.96 \end{aligned}$ | 9．41 9.85 | 8.19 7.84 | 原子炉格納容器基部 |


| 最大応答変位（mm） |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | $\mathrm{Ss}-\mathrm{N} 1$ |  |
| 24.3 | 23.2 | 17.9 | 12.9 | 19.5 | 18.7 | 25.0 | 原子炬格納容器頂部 |
| 23.2 | 22.1 | 17.1 | 12.4 | 18.6 | 17.9 | 23.9 |  |
| 22.1 | 21.1 | 16.3 | 11.8 | 17.7 | 17.1 | 22.8 | 燃料交換ベローズ位置 |
| 21.4 | 20.4 | 15.7 | 11.5 | 17.1 | 16.6 | 22.1 |  |
| 19.9 | 19.0 | 14.5 | 10.7 | 15.9 | 15.5 | 20.6 | シャラグ位置 |
| 16.5 | 15.9 | 12.0 | 8.97 | 13.1 | 13.0 | 17.2 |  |
| 14.3 | 13.8 | 10.4 | 7.85 | 11.3 | 11.3 | 15.0 |  |
| 10.8 | 10.5 | 7.69 | 6.04 | 8.42 | 8． 63 | 11.5 |  |
| 7.37 | 7.29 | 5.27 | 4.30 | 5.72 | 6． 08 | 8.04 |  |
| $\begin{aligned} & 6.03 \\ & 5.09 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 6.02 \\ & 5.13 \end{aligned}$ | $4.36$ | $\begin{aligned} & 3.60 \\ & 3.11 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 4. } 67 \\ & \text { 3. } 95 \end{aligned}$ | 5． 06 4． 33 | $\begin{aligned} & 6.70 \\ & 5.76 \end{aligned}$ | 原子炬格納容器基部 |

最大応答変位 基準地震動 S s (NS 方向 原子炉格納容器)

図 4－131

| 最大応答せん断力 $\left(\times 10^{3} \mathrm{~N}\right)$ |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 228 | 286 | 250 | 165 | 211 | 220 | 187 | 原子炬格納容器頂部 |
| 443 | 556 | 485 | 324 | 407 | 423 | 371 |  |
| $\begin{aligned} & 2850 \\ & 3400 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 3100 \\ & 3920 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 3390 \\ & 4080 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1850 \\ & 2300 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 2340 \\ & 2790 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 2320 \\ & 2880 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 2270 \\ & 2840 \end{aligned}$ | 燃料交換べローズ位置 |
| 26000 | 25100 | 19600 | 13900 | 22100 | 21800 | 26700 | シャラグ位置 |
| 27300 | 26500 | 20800 | 14800 | 23100 | 22600 | 27900 |  |
| 28200 | 27400 | 21500 | 15500 | 23700 | 23200 | 28700 |  |
| 29500 | 28700 | 22500 | 16600 | 24600 | 24500 | 30200 |  |
| 30000 | 29200 | 22700 | 17100 | 24900 | 25100 | 30800 |  |
| $\begin{aligned} & 31000 \\ & 31000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 30200 \\ & 30200 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 23200 \\ & 23200 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 18000 \\ & 18000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 25000 \\ & 25000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 27200 \\ & 27200 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 32300 \\ & 32300 \end{aligned}$ | 原子炬格納容器基部 |

[^6]最大応答せん断力 基準地震動 S s（NS 方向 原子炉格納容器）

図 $4-132$

O 2 （3） $\mathrm{VI}-2-3-2 \quad \mathrm{R} 0$


| 最大応答変位（mm） |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 19.9 | 20.1 | 16.1 | 10.7 | 16.5 | 15.1 | 20.8 | 原子炬しやへい壁頂部 |
| 17.7 | 18.1 | 14.5 | 9． 55 | 14.8 | 13.6 | 18.7 |  |
| 15.4 | 15.9 | 12.6 | 8． 35 | 13.0 | 12.0 | 16.4 |  |
| 13.4 | 13.9 | 10.8 | 7.26 | 11.2 | 10.5 | 14.3 |  |
| 11.1 | 11.5 | 8.73 | 6.07 | 9.17 | 8.75 | 12.0 |  |
| 8． 25 | 8． 49 | 6． 18 | 4.65 | 6． 66 | 6． 63 | 9.03 | 原子炉しやへい壁基部 |

図 4－135 最大応答変位 基準地震動S s（NS 方向 原子炉しやへい壁）



| 最大応答モーメント $\left(\times 10^{6} \mathrm{~N} \cdot \mathrm{~mm}\right)$ |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 原子炉しやへい壁頂部 |
| 18800 | 18900 | 15700 | 9340 | 17300 | 17700 | 10100 |  |
| 32300 | 32200 | 27000 | 19100 | 33000 | 36100 | 24500 |  |
| 47500 | 50900 | 37800 | 31300 | 44800 | 49600 | 43800 |  |
| 73800 | 76800 | 56600 | 48900 | 67200 | 63700 | 70900 |  |
| 118000 | 122000 | 108000 | 76200 | 106000 | 101000 | 116000 | 原子炉しやへい壁基部 |

図 4－137 最大応答モーメント 基準地震動S s（NS 方向 原子炉しやへい壁）

| 最大応答加速度 $\left(\mathrm{m} / \mathrm{s}^{2}\right)$ |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | $\mathrm{Ss}-\mathrm{N} 1$ |  |
| 28.5 | 29.7 | 29.1 | 17.4 | 24.3 | 25.9 | 16.6 | 原子炉圧力容器頂部 |
| 24.9 | 26.2 | 26.2 | 14.9 | 21.4 | 22.0 | 15.4 | 燃料交換べローズ位置 |
| 22.1 | 23.3 | 23.9 | 12.9 | 19.1 | 19.4 | 14.5 |  |
| 19.4 | 20.7 | 21.9 | 11.6 | 16.9 | 17.0 | 14.0 | 原子炉圧力容器スタビライザ位置 |
| 17.0 | 17.2 | 19.0 | 10.3 | 14.0 | 14.1 | 13.5 |  |
| 14.9 | 13.6 | 14.8 | 10.6 | 11.8 | 13.4 | 12.4 |  |
| 12． 6 | 11.4 | 11.1 | 9． 98 | 9.89 | 13.4 | 10.8 |  |
| 11.4 | 10.2 | 10.1 | 9.43 | 9.50 | 12.9 | 9.94 | 原子炉圧力容器支持スカート位置 |
| $\begin{aligned} & 9.90 \\ & 9.52 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 9.20 \\ & 8.91 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 8.80 \\ & 8.63 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 8.10 \\ & 7.88 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 8.72 \\ & 8.57 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 11.2 \\ & 11.0 \end{aligned}$ | $\frac{9.15}{8.84}$ | 原子炉本体の基䂾頂部 |
| 9.00 | 8.47 | 8.08 | 7.37 | 8.22 | 10.5 | 8.37 |  |
| 8． 15 | 8.01 | 7.64 | 6.95 | 8.03 | 10.1 | 8.10 |  |
| 7． 12 | 7.51 | 7． 25 | 6． 64 | 7． 96 | 9.85 | 7.84 | 原子炉本体の基桹基部 |



子炉本体の基礎）

| 最大応答変位（mm） |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 25.8 | 26.6 | 22.4 | 14.1 | 21.8 | 19.3 | 26.8 | 原子炉圧力容器頂部 |
| 23.5 | 24.3 | 20.3 | 12.8 | 19.9 | 17.6 | 24.5 | 然料交換ベローズ位置 |
| 21.7 | 22.4 | 18.6 | 11.8 | 18.3 | 16.3 | 22.7 |  |
| 20.1 | 20.8 | 17.1 | 10.9 | 16.9 | 15.1 | 21.1 | 原子炉圧力容器スタビライザ位置 |
| 17.3 | 18.0 | 14.6 | 9.42 | 14.6 | 13.1 | 18.4 |  |
| 14.3 | 15.0 | 11.9 | 7.81 | 12.0 | 11.0 | 15.4 |  |
| 11.5 | 12． 1 | 9.27 | 6． 32 | 9． 56 | 8.99 | 12.5 |  |
| 10.0 | 10.5 | 7.85 | 5．54 | 8.24 | 7.91 | 10.9 | 原子炉圧力容器支持スカート位置 |
| 8． 25 | ${ }^{8} \mathbf{8} .99$ | $\begin{aligned} & \text { 6. } 18 \\ & 5.74 \end{aligned}$ | 4.65 4.41 | $\begin{aligned} & 6.66 \\ & 6.24 \end{aligned}$ | 6.63 6.28 | 9.03 8.51 |  |
| 6.90 | 7.04 | 5． 03 | 4． 00 | 5． 49 | 5.65 | 7.62 |  |
| 5.91 | 5.99 | 4.31 | 3.52 | 4． 64 | 4.93 | 6.59 |  |
| 5． 09 | 5.13 | 3.72 | 3.11 | 3.95 | 4.33 | 5.76 | 原子炉本体の基磽基部 |


（III） $\mathrm{d} \cdot 0$

| 子炉本体の基礎） |
| :---: |
|  |
| 枠囲みの内容は商業 |


| 最大応答せん断力（ $\left.\times 10^{3} \mathrm{~N}\right)$ |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 482 | 510 | 495 | 301 | 410 | 445 | 281 | 原子炉圧力容器頂部 |
| 1690 | 1890 | 1780 | 1230 | 1490 | 1890 | 974 | 燃料交換べローズ位置 |
| 3800 | 3960 | 3990 | 2380 | 3200 | 3540 | 2330 |  |
| 3200 | 3050 | 2790 | 1860 | 3000 | 3040 | 1970 | 原子炉圧力容器スタビライザ位置 |
| 3020 | 3270 | 2330 | 2110 | 2850 | 2770 | 2920 |  |
| 5850 | 6150 | 6360 | 3870 | 5440 | 4570 | 5620 |  |
| 8270 | 8260 | 8310 | 5210 | 7280 | 5960 | 7700 |  |
| 10600 | 10200 | 9950 | 6990 | 8920 | 8450 | 9660 | 原子炬圧力容器支持スカート位置 |
| 28700 31200 | 28300 30200 | 25900 27100 | 18700 20600 | 24500 26100 | 21800 23700 | 27300 29600 | 原子炉本体の基碷頂部 |
| 33700 | 32200 | 28000 | 22600 | 27500 | 26300 | 31800 |  |
| 36000 | 34100 | 28800 | 24300 | 28700 | 28600 | 34000 |  |
| 36000 | 34100 | 28800 | 24300 | 28700 | 28600 | 34000 | 原子炉本体の基碇基部 |

[^7]図 4－140 最大応答せん断力 基準地震動S s（NS 方向 原子炉圧力容器及び原子炉本体の基礎）


| 最大応答モーメント $\left(\times 10^{6} \mathrm{~N} \cdot \mathrm{~mm}\right)$ |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 原子炉圧力容器頂部 |
| 1320 | 1400 | 1360 | 824 | 1130 | 1220 | 769 | 燃料交換べローズ位置 |
| 5020 | 5400 | 5130 | 3410 | 4350 | 5330 | 2840 |  |
| 12300 | 12700 | 12700 | 7810 | 10400 | 12100 | 7250 | 原子炉圧力容器スタビライザ位置 |
| 13000 | 16100 | 12200 | 10800 | 12700 | 16900 | 10700 |  |
| 23600 | 27500 | 19000 | 18400 | 23000 | 26800 | 21200 |  |
| 42000 | 46700 | 38500 | 29300 | 38600 | 38200 | 37000 |  |
| 55900 | 59500 | 54900 | 37800 | 49800 | 46200 | 49900 | 原子炉圧力容器支持スカート位置 |
| $\begin{array}{r} 74660 \\ 190000 \\ 1906000 \end{array}$ | $\begin{gathered} 7780 \\ 199000 \\ 1922000 \\ 2200 \end{gathered}$ | $\begin{array}{r} 77700 \\ 185000 \\ \hline 206000 \end{array}$ | $\begin{aligned} & 50100 \\ & 126000 \\ & 138000 \end{aligned}$ | $\begin{gathered} 69200 \\ 172000 \\ 190000 \end{gathered}$ | $\begin{gathered} 60100 \\ 157000 \\ 173000 \end{gathered}$ | $\begin{gathered} 70990 \\ 185000 \\ 205000 \end{gathered}$ | 原子炉本体の基磫頂部 |
| 240000 | 261000 | 240000 | 161000 | 222000 | 202000 | 243000 |  |
| 301000 | 321000 | 293000 | 197000 | 272000 | 248000 | 303000 |  |
| 369000 | 385000 | 347000 | 237000 | 326000 | 297000 | 368000 | 原子炉本体の基䃏基部 |

図 4－141 最大応答モーメント 基準地震動 S s（NS 方向 原子炉圧力容器及び原子炉本体の基礎）
（w） $\mathrm{d} \cdot 0$

| 最大応答加速度（m／s ${ }^{2}$ ） |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 16.5 | 18.5 | 19.4 | 10.9 | 15.5 | 14.1 | 14.0 | 原子炬格納容器頂部 |
| 15.5 | 17.5 | 18.4 | 10.4 | 14.8 | 13.4 | 13.6 |  |
| 14.7 | 16.4 | 17.3 | 9． 99 | 14.1 | 12.8 | 13.2 | 燃料交換ベローズ位置 |
| 13.2 | 14.2 | 15.0 | 9． 23 | 12.8 | 11.3 | 12.4 | シャラグ位置 |
| 11.5 | 12．3 | 12.0 | 8.13 | 11.2 | 9． 38 | 11.3 |  |
| 11.2 | 10.8 | 10.5 | 7.44 | 10． 2 | 8． 06 | 10.6 |  |
| 9.93 | 8.07 | 8.86 | 6． 47 | 8.42 | 7． 46 | 9.75 |  |
| 7． 58 | 8.63 | 6． 65 | 6.31 | 6.89 | 8.17 | 8.88 |  |
| $\begin{aligned} & 7.23 \\ & 6.88 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 8.82 \\ & 8.71 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 6. } 91 \\ & \text { 6. } 96 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 6.25 \\ & 6.05 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 6.55 \\ & 6.69 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 8.35 \\ & 8.25 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 8.38 \\ & 8.17 \end{aligned}$ | 原子炬格納容器基部 |


図 4－142



最大応答変位 基準地震動 S s（EW 方向 原子炉格納容器）
図 $4-143$图

[^8] 4

| 最大応答せん断力（ $\left.\times 10^{3} \mathrm{~N}\right)$ |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 244 | 269 | 288 | 168 | 229 | 209 | 207 | 原子炉格納容器頂部 |
| 475 | 522 | 560 | 323 | 446 | 408 | 407 |  |
| $\begin{aligned} & 3060 \\ & 3670 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 3220 \\ & 3980 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 3190 \\ & 3990 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 2050 \\ & 2460 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 2700 \\ & 3260 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 2740 \\ & 3340 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 2380 \\ & 3020 \end{aligned}$ | 燃料交換べローズ位置 |
| 28900 | 26200 | 22100 | 14400 | 22300 | 18300 | 25100 | シャラグ位置 |
| 30300 | 27300 | 23600 | 15400 | 23500 | 19500 | 26300 |  |
| 31200 | 28100 | 24600 | 16100 | 24400 | 20200 | 27200 |  |
| 32800 | 29400 | 26100 | 17400 | 25700 | 21400 | 28600 |  |
| 33400 | 29800 | 26700 | 17900 | 26200 | 21800 | 29200 |  |
| $\begin{aligned} & 34300 \\ & 34300 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 31400 \\ & 31400 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 27800 \\ & 27800 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 18900 \\ & 18900 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 27800 \\ & 27800 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 22700 \\ & 22700 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 30400 \\ & 30400 \end{aligned}$ | 原子炉格納容器基部 |

[^9]最大応答せん断力 基準地震動S s（EW 方向 原子炉格納容器）

図 $4-144$

| 最大応答モーメント $\left(\times 10^{6} \mathrm{~N} \cdot \mathrm{~mm}\right)$ |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 原子炬格納容器頂部 |
| 563 | 619 | 663 | 386 | 527 | 481 | 476 |  |
| 1580 5670 | 1740 6210 | $\begin{aligned} & 1860 \\ & 6270 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1080 \\ & 3760 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1480 \\ & 5070 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1360 \\ & 5140 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1350 \\ & 4660 \end{aligned}$ | 燃料交換べローズ位置 |
| 16300 | 17800 | 17900 | 11000 | 14600 | 14900 | 13500 | シャラグ位置 |
| 142000 | 129000 | 115000 | 72100 | 111000 | 91900 | 123000 |  |
| 228000 | 207000 | 183000 | 116000 | 178000 | 148000 | 198000 |  |
| 379000 | 343000 | 302000 | 194000 | 296000 | 246000 | 329000 |  |
| 538000 | 484000 | 428000 | 278000 | 420000 | 349000 | 468000 |  |
| $\begin{aligned} & 604000 \\ & 654000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 543000 \\ & 587000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 481000 \\ & 520000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 314000 \\ & 341000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 472000 \\ & 512000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 392000 \\ & 425000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 526000 \\ & 570000 \end{aligned}$ | 原子炬格納容器基部 |

図 4－145 最大応答モーメント 基準地震動S s（EW 方向 原子炬格納容器）


| 最大応答加速度（m／s ${ }^{\text {a }}$ ） |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 17.2 | 16.6 | 16.1 | 11.6 | 15.3 | 13.9 | 12.9 | 原子炬しゃへい壁頂部 |
| 16.3 | 14.6 | 13.6 | 11.3 | 15.3 | 13.4 | 12.7 |  |
| 15.9 | 14.6 | 13.0 | 11.5 | 14.9 | 13.1 | 12.2 |  |
| 15.1 | 13.9 | 12.5 | 11.3 | 13.3 | 11.6 | 11.4 |  |
| 12.7 | 12.1 | 11.1 | 10.1 | 10.7 | 11.1 | 10.7 |  |
| 9． 45 | 10.0 | 9． 27 | 7.91 | 8.07 | 9． 72 | 9． 28 | 原子炬しやへい壁基部 |



| 最大応答変位（mm） |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 20.2 | 18.3 | 16.1 | 11.5 | 16.3 | 13.5 | 18.6 | 原子师しやへい壁頂部 |
| 18.0 | 16.4 | 14.4 | 10.5 | 14.7 | 12.1 | 16.8 |  |
| 15.6 | 14.4 | 12.5 | 9.30 | 12.9 | 10.6 | 14.7 |  |
| 13.4 | 12.5 | 10.7 | 8． 15 | 11.2 | 9． 27 | 12.8 |  |
| 10.9 | 10.3 | 8.68 | 6． 79 | 9． 23 | 7.77 | 10.6 |  |
| 7.93 | 7． 49 | 6.17 | 5.01 | 6.73 | 5.85 | 7.83 | 原子炬しやへい壁基部 |

図 4－147 最大応答変位 基準地震動S s（EW 方向 原子炉しやへい壁）

（III）${ }^{\mathrm{d}} \mathrm{d} 0$
O 2 （3） $\mathrm{VI}-2-3-2 \quad \mathrm{R} \mathrm{O}$


| 最大応答モーメント $\left(\times 10^{6} \mathrm{~N} \cdot \mathrm{~mm}\right)$ |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 原子炉しゃへい壁頂部 |
| 13800 | 16700 | 16100 | 12900 | 12700 | 16000 | 9380 |  |
| 25000 | 35300 | 27300 | 24500 | 28300 | 32000 | 20500 |  |
| 45400 | 53300 | 38700 | 34400 | 43600 | 43400 | 38200 |  |
| 77400 | 75300 | 63700 | 45900 | 63700 | 59400 | 64700 |  |
| 128000 | 121000 | 110000 | 76700 | 106000 | 89800 | 113000 | 原子炉しやへい壁基部 |

図 4－149 最大応答モーメント 基準地震動S s（EW 方向 原子炉しゃへい壁）

| 最大応答加速度 $\left(\mathrm{m} / \mathrm{s}^{2}\right)$ |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 27.4 | 31.7 | 27.3 | 23.8 | 26.2 | 31.2 | 18.1 | 原子炬圧力容器頂部 |
| 23.7 | 26.3 | 23.3 | 20.6 | 22.9 | 26.6 | 15.9 | 燃料交換べローズ位置 |
| 21.9 | 22.8 | 20.6 | 17.9 | 20.4 | 22.9 | 14.4 |  |
| 20.2 | 20.0 | 18.3 | 15.5 | 18.1 | 19.5 | 13.0 | 原子炉圧力容器スタビライザ位置 |
| 18.2 | 18.3 | 15.1 | 12.4 | 15.2 | 15.4 | 12.4 |  |
| 16.3 | 16.0 | 13.5 | 11.0 | 12.5 | 12.4 | 11.6 |  |
| 13.2 | 12.4 | 11.0 | 10.2 | 10.5 | 9． 84 | 11.0 |  |
| 11.4 | 10.6 | 9.88 | 9． 23 | 9． 62 | 10.2 | 10.2 | 原子炉圧力容器文持スカート位置 |
| 9．45 | ${ }^{10.0} 9$ | 8． 8.27 | 7．91 | 8． 7.67 | 9．72 | ${ }^{9 .} 8.88$ | 原子炉本体の基酰頂部 |
| 8.39 | 9.71 | 8.11 | 6.96 | 7.03 | 9． 25 | 8.58 |  |
| 7.68 | 9.24 | 7.20 | 6． 46 | 6． 76 | 8.75 | 8.65 |  |
| 6.88 | 8.71 | 6.96 | 6.05 | 6.69 | 8.25 | 8.17 | 原子师本体の基磱基部 |

炉本体の基礎）


| 最大応答変位（mm） |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 26.8 | 24.2 | 22． 1 | 15.0 | 21.1 | 17.9 | 24.3 | 原子炉圧力容器頂部 |
| 24.4 | 22.0 | 20.0 | 13.8 | 19.3 | 16.2 | 22.2 | 燃料交換べローズ位置 |
| 22.4 | 20.2 | 18.4 | 12.8 | 17.8 | 14.9 | 20.5 |  |
| 20.6 | 18.7 | 16.9 | 11.9 | 16.6 | 13.8 | 19.0 | 原子炉圧力容器スタビライザ位置 |
| 17.7 | 16.1 | 14.4 | 10.4 | 14.4 | 11.9 | 16． 5 |  |
| 14.5 | 13.4 | 11.8 | 8． 70 | 12.0 | 9.90 | 13.8 |  |
| 11.5 | 10.7 | 9.20 | 7.07 | 9． 60 | 8.07 | 11.1 |  |
| 9.81 | 9.25 | 7.82 | 6． 15 | 8.31 | 7.07 | 9.60 | 原子炉圧力容器支持スカート位置 |
| 7.93 7.41 | 7． 49 | 6．${ }^{6} 74$ | 5． 01 | $\begin{aligned} & 6.73 \\ & 6.31 \end{aligned}$ | 5．85 | 7.83 7.35 | 原子炬本体の基啱頂部 |
| 6． 65 | 6． 30 | 5.11 | 4.27 | 5.68 | 5.03 | 6.63 |  |
| 5． 70 | 5.41 | 4.32 | 3.71 | 4． 89 | 4． 40 | 5.72 |  |
| 4.93 | 4.68 | 3.69 | 3.24 | 4.24 | 3.86 | 4.98 | 原子炉本体の基䂾基部 |



| 最大応答せん断力（ $\left.\times 10^{3} \mathrm{~N}\right)$ |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 468 | 536 | 463 | 399 | 441 | 530 | 320 | 原子炉圧力容器頂部 |
| 1890 | 2130 | 1880 | 1550 | 1730 | 2060 | 1230 | 燃料交換べローズ位置 |
| 3760 | 4210 | 3770 | 3250 | 3500 | 4260 | 2520 |  |
| 2560 | 2550 | 2770 | 2300 | 1950 | 2780 | 1720 | 原子炉圧力容器スタビライザ位置 |
| 3130 | 3200 | 2600 | 2120 | 2770 | 2490 | 2600 |  |
| 5970 | 6480 | 5700 | 4260 | 5140 | 5190 | 5500 |  |
| 8550 | 8930 | 7850 | 6200 | 7040 | 6940 | 7490 |  |
| 10900 | 11100 | 9870 | 8030 | 8950 | 8340 | 9540 | 原子炉圧力容器支持スカート位置 |
| 29100 31600 | 27000 29100 | 26200 28000 | 21700 23700 | 25300 27400 | 21800 23900 | $\begin{aligned} & 26900 \\ & 29300 \end{aligned}$ | 原子炉本体の基磑頂部 |
| 34000 | 31200 | 29700 | 25600 | 29500 | 26200 | 31700 |  |
| 36000 | 32800 | 31000 | 27200 | 31200 | 28100 | 33800 |  |
| 36000 | 32800 | 31000 | 27200 | 31200 | 28100 | 33800 | 原子师本体の基硞基部 |

[^10]子炉本体の基礎）

（ii） $\mathrm{d}^{\circ} 0$

| 最大応答モーメント $\left(\times 10^{6} \mathrm{~N} \cdot \mathrm{~mm}\right)$ |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 原子炉圧力容器頂部 |
| 1290 | 1470 | 1270 | 1100 | 1210 | 1460 | 878 | 燃料交換べローズ位置 |
| 5410 | 6120 | 5380 | 4480 | 4990 | 5950 | 3570 |  |
| 12600 | 14100 | 12600 | 10700 | 11500 | 14100 | 8350 | 原子炉圧力容器スタビライザ位置 |
| 15600 | 16900 | 14300 | 12800 | 16000 | 14400 | 10500 |  |
| 25200 | 27900 | 21900 | 20100 | 26000 | 22500 | 19900 |  |
| 45200 | 45000 | 40700 | 29900 | 39000 | 35900 | 36800 |  |
| 59700 | 57500 | 54700 | 38700 | 49300 | 47500 | 49700 | 原子炉圧力容器支持スカート位置 |
| $\begin{gathered} 79600 \\ 207000 \\ 2226000 \end{gathered}$ | $\begin{gathered} 77800 \\ \begin{array}{c} 195000 \\ \hline \end{array} 14000 \end{gathered}$ | $\begin{array}{r} 74400 \\ 184000 \\ 203000 \end{array}$ | $\begin{gathered} 53300 \\ 129000 \\ 144000 \end{gathered}$ | $\begin{array}{r} 66400 \\ 167000 \\ 186000 \end{array}$ | $\begin{gathered} 64000 \\ 148000 \\ 164000 \end{gathered}$ | $\begin{gathered} 69800 \\ 188000 \\ 1803000 \end{gathered}$ | 原子炬本体の基䃈頂部 |
| 259000 | 246000 | 236000 | 174000 | 220000 | 191000 | 239000 |  |
| 311000 | 298000 | 291000 | 222000 | 275000 | 232000 | 298000 |  |
| 368000 | 360000 | 349000 | 273000 | 333000 | 277000 | 362000 | 原子炉本体の基碎基部 |

図 4－153 最大応答モーメント 基準地震動 S s（EW 方向 原子炉圧力容器及び原子炉本体の基礎）


## 凡例

$\square: \mathrm{S}$ s 基本ケース全 7 波の最大値 （図中の応答が最大となる地震動を示す）


注記＊：各図上に記載の要素番号は表 3－67 に対応

図 4－154 $\mathrm{Q}-\gamma$ 関係と最大応答値（基準地震動 $\mathrm{S} s$ ，NS 方向）

## 凡例

$\square: ~ \mathrm{~S} \mathrm{~s}$ 基本ケース全 7 波の最大値
（図中の応答が最大となる地震動を示す）


注記＊：各図上に記載の要素番号は表3－68 に対応

図 4－155 $\mathrm{M}-\phi$ 関係と最大応答値（基準地震動 s s，NS 方向）

## 凡例

## $\square: \mathrm{Ss}$ 基本ケース全 7 波の最大値

（図中の応答が最大となる地震動を示す）


注記 $*$ ：各図上に記載の要素番号は表 3－69 に対応

図 4－156 $\mathrm{Q}-\gamma$ 関係と最大応答値（基準地震動 $\mathrm{S} \mathrm{s}, ~ \mathrm{EW}$ 方向）
$\square: ~ \mathrm{~S} \mathrm{~s}$ 基本ケース全 7 波の最大値
（図中の応答が最大となる地震動を示す）


注記＊：各図上に記載の要素番号は表 3－70に対応

図 4－157 $\mathrm{M}-\phi$ 関係と最大応答値（基準地震動 S s，EW 方向）
O 2 （3） $\mathrm{VI}-2-3-2$ R 0

| 名称 | 方向 | 最大地震応答値 $\left(\times 10^{3} \mathrm{~N}\right)$ |  |  |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |
| 原子炉格納容器 シヤラグ | NS | 24700 | 24200 | 21900 | 13100 | 22600 | 20700 | 24800 |
|  | EW | 22500 | 25800 | 21600 | 15500 | 15900 | 20000 | 21300 |
| 原子炉格納容器スタビライザ | NS | 14800 | 13300 | 13200 | 8260 | 10900 | 13600 | 6160 |
|  | EW | 13200 | 12800 | 13200 | 9050 | 10600 | 12900 | 6650 |
| 原子炉圧力容器スタビライザ | NS | 6690 | 7700 | 7420 | 4450 | 6260 | 6870 | 3770 |
|  | EW | 7200 | 7350 | 6770 | 5630 | 6090 | 6980 | 4280 |
| 燃料交換 ベローズ | NS | 1500 | 1660 | 1620 | 891 | 1310 | 1440 | 1020 |
|  | EW | 1640 | 1500 | 1340 | 1110 | 1380 | 1410 | 965 |
| $\begin{gathered} \text { 所員用 } \\ \text { エアロック } \end{gathered}$ | NS | 229 | 261 | 223 | 176 | 204 | 208 | 257 |
|  | EW | 261 | 281 | 251 | 180 | 231 | 209 | 231 |
| ベント管 | NS | 1140 | 1630 | 1150 | 1020 | 1230 | 1610 | 1020 |
|  | EW | 1280 | 1820 | 1320 | 1150 | 1220 | 1510 | 1050 |


| 最大応答加速度（m／s ${ }^{2}$ ） |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 7.35 | 9.35 | 8.64 | 4.90 | 5.53 | 6.52 | 4． 38 | 原子炬格納容器頂部 |
| 7.28 | 9． 24 | 8.62 | 4.86 | 5． 52 | 6． 49 | 4． 37 |  |
| 7.10 6.98 | 8.97 8.62 | 8.49 8.22 | 4.73 4.60 | 5.49 5.44 | 6.49 6.43 | 4.35 4.35 | シャラグ位置 |
| 6.66 | 8． 09 | 7.29 | 4.31 | 5.23 | 6． 07 | 4.31 |  |
| 6． 36 | 7． 65 | 6.84 | 4.11 | 5.04 | 5.74 | 4． 27 |  |
| 5． 78 | 6． 98 | 6． 10 | 3.82 | 4.71 | 5． 28 | 4． 19 |  |
| 5． 33 | 6． 29 | 5.14 | 3.75 | 4.33 | 4.80 | 4.02 |  |
| $\begin{aligned} & 5.19 \\ & 5.05 \end{aligned}$ | 5． 93 5.51 | 4.67 4.35 | $\begin{aligned} & 3.75 \\ & 3.71 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 4.14 \\ & 3.97 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 4.57 \\ & 4.37 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 3.92 \\ & 3.81 \end{aligned}$ | 原子炉格納容器基部 |

[^11]
（ii）$\cdot \mathrm{d} \cdot 0$

| 最大応答変位（mm） |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 1． 03 | 0.790 | 0． 709 | 0.529 | 0.692 | 0.605 | 0.602 | 原子炉格納容器頂部 |
| 1． 02 | 0.789 | 0． 707 | 0.528 | 0.691 | 0.604 | 0． 602 |  |
| 1.02 1.02 | 0.786 0.784 | $\begin{aligned} & 0.705 \\ & 0.703 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.527 \\ & 0.526 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.690 \\ & 0.689 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.602 \\ & 0.601 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.600 \\ & 0.599 \end{aligned}$ | 燃料交換べローズ位置 |
| 1.01 | 0.778 | 0.696 | 0.522 | 0.686 | 0.597 | 0.596 | シヤラグ位置 |
| 0.993 | 0.761 | 0． 677 | 0.513 | 0.678 | 0． 587 | 0． 587 |  |
| 0.978 | 0.746 | 0.661 | 0.505 | 0.670 | 0.577 | 0． 579 |  |
| 0.948 | 0.720 | 0． 629 | 0． 488 | 0.655 | 0． 560 | 0． 564 |  |
| 0.913 | 0.690 | 0.592 | 0． 467 | 0.635 | 0． 537 | 0． 544 |  |
| $\begin{aligned} & 0.896 \\ & 0.881 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.687 \\ & 0.686 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.577 \\ & 0.565 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.457 \\ & 0.448 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.625 \\ & 0.616 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.526 \\ & 0.517 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0.535 \\ & 0.526 \end{aligned}$ | 原子炉格納容器基部 |

最大応答変位 基準地震動 S s（鉛直方向 原子炉格納容器）

変位（mm）
図 $4-159$
（ii）${ }^{\mathrm{d}} \mathrm{d} \circ$

| 最大応答軸力 $\left(\times 10^{3} \mathrm{~N}\right)$ |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 110 | 140 | 129 | 73.5 | 82.2 | 99.0 | 65.2 | 原子炉格种容器頂部 |
| 219 | 278 | 258 | 147 | 165 | 198 | 131 |  |
| $\begin{aligned} & 846 \\ & 1200 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1070 \\ & 1510 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1010 \\ & 1430 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 568 \\ & 805 \\ & 805 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \begin{array}{l} 647 \\ 920 \end{array} \end{aligned}$ | $\begin{gathered} 774 \\ 1100 \\ \end{gathered}$ | $\begin{aligned} & 513 \\ & 731 \end{aligned}$ | 燃料交換べローズ位置 |
| 2330 | 2900 | 2760 | 1560 | 1810 | 2160 | 1450 | シャラグ位置 |
| 3190 | 3900 | 3710 | 2120 | 2490 | 2950 | 2010 |  |
| 3810 | 4640 | 4340 | 2510 | 2980 | 3520 | 2420 |  |
| 4900 | 5930 | 5380 | 3210 | 3870 | 4510 | 3190 |  |
| 5380 | 6500 | 5870 | 3520 | 4280 | 4960 | 3560 |  |
| $\begin{aligned} & 6430 \\ & 6430 \\ & 640 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 7760 \\ & 7760 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 6880 \\ & 6880 \\ & \hline 6 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 4220 \\ & 4220 \\ & 420 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 5200 \\ & 5200 \\ & 50 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 5980 \\ & 5980 \\ & 5980 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 4420 \\ & 4420 \end{aligned}$ | 原子炉格納容器基部 |

注：要素上端の質点位置に軸力を記載。なわっ，最下端の要素は要素下端の質点位置にも軸力を記載。
最大応答軸力 基準地震動 S S（鉛直方向 原子炉格納容器）

軸力 $\left(\times 10^{3} \mathrm{~N}\right)$


[^12]（II） $\mathrm{d} \cdot 0$

| 最大応答加速度（m／s ${ }^{2}$ ） |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 11.3 | 15.3 | 12.9 | 8． 01 | 8． 23 | 14.5 | 4.45 | 原子炬しやへい壁頂部 |
| 11.1 | 15.0 | 12.3 | 7.87 | 8.04 | 14.0 | 4．44 |  |
| 10.6 | 14.2 | 11.4 | 7.49 | 7.53 | 13.0 | 4.41 |  |
| 9.70 | 12.6 | 10.1 | 6.86 | 6.76 | 11.6 | 4.37 |  |
| 8.43 | 10.5 | 8.42 | 5.83 | 5.51 | 9.64 | 4.27 |  |
| 6． 26 | 7.50 | 5.89 | 4．30 | 4.59 | 6． 34 | 4.05 | 原子㫙しやへい壁基部 |

最大応答加速度 基準地震動 S s（鉛直方向 原子炉しやへい壁）

O 2 （3） $\mathrm{VI}-2-3-2 \quad \mathrm{R} 0$

| 最大応答変位（mm） |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 1． 17 | 1.01 | 0.832 | 0． 759 | 0.799 | 0.837 | 0.671 | 原子炬しやへい壁頂部 |
| 1． 16 | 0． 992 | 0． 820 | 0． 750 | 0.792 | 0.827 | 0.667 |  |
| 1． 14 | 0.946 | 0． 790 | 0． 725 | 0.773 | 0.800 | 0.656 |  |
| 1． 10 | 0.880 | 0．753 | 0.687 | 0.745 | 0.760 | 0.639 |  |
| 1.05 | 0.777 | 0． 704 | 0.627 | 0.703 | 0.697 | 0.613 |  |
| 0.960 | 0.719 | 0.623 | 0.528 | 0.649 | 0.595 | 0.568 | 原子炉しやへい壁基部 |


図 4－162 最大応答変位 基準地震動 S s（鉛直方向 原子炉しやへい壁）
O 2 (3) $\mathrm{VI}-2-3-2$ R 0



| 最大応答加速度（m／s ${ }^{2}$ ） |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 8.87 | 11.1 | 10.7 | 6.02 | 6.05 | 10.0 | 4.40 | 原子炉圧力容器頂部 |
| 8.85 | 11.1 | 10.6 | 5.99 | 6.03 | 9.95 | 4． 39 | 燃料交換ベローズ位置 |
| 8.79 | 11.0 | 10.4 | 5.91 | 5.98 | 9.84 | 4． 37 |  |
| 8.69 | 10.8 | 10.1 | 5.78 | 5.88 | 9.60 | 4． 35 | 原子炉圧力容器スタビライザ位置 |
| 8.50 | 10.6 | 9.38 | 5.50 | 5.67 | 9.09 | 4． 29 |  |
| 8.29 | 10.3 | 8.52 | 5.16 | 5.41 | 8.41 | 4． 26 |  |
| 8.01 | 9.85 | 7.60 | 4.97 | 5.17 | 7.70 | 4． 24 |  |
| 7.80 | 9.58 | 7.09 | 4． 90 | 5.03 | 7． 28 | 4.22 | 原子炉圧力容器支持スカート位置 |
| 6.26 6.04 | 7. <br> 7. <br> 7. <br>  <br> 1 | $\begin{aligned} & \text { 5. } 89 \\ & 5.66 \end{aligned}$ | 4.30 4.23 | $\begin{aligned} & 4.59 \\ & 4.52 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 6.34 \\ & 6.09 \end{aligned}$ | 4.05 4.03 | 原子炉本体の基硞頂部 |
| 5.55 | 6.62 | 5． 16 | 4.08 | 4.36 | 5.56 | 3.97 |  |
| 5．06 | 5.97 | 4.66 | 3.91 | 4． 18 | 4.97 | 3.90 |  |
| 5． 05 | 5.51 | 4.35 | 3.71 | 3.97 | 4.37 | 3.81 | 原子炉本体の基硞基部 |

図 4－164 最大応答加速度 基準地震動 S s（鉛直方向 原子炉圧力容器及び原子炉本体の基礎）

加速度 $\left(\mathrm{m} / \mathrm{s}^{2}\right)$
図 $4-164$


| 最大応答変位（mm） |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－13 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 1.09 | 0.826 | 0.723 | 0.637 | 0.723 | 0.705 | 0.635 | 原子炉圧力容器頂部 |
| 1． 09 | 0.825 | 0.722 | 0.636 | 0.722 | 0.704 | 0.634 | 燃料交換べローズ位置 |
| 1.08 | 0.823 | 0.720 | 0． 634 | 0.721 | 0.701 | 0． 633 |  |
| 1.08 | 0.818 | 0.716 | 0．630 | 0.717 | 0.697 | 0.630 | 原子炉圧力容器スタビライザ位置 |
| 1． 07 | 0．807 | 0． 707 | 0． 620 | 0.710 | 0.686 | 0． 624 |  |
| 1． 05 | 0.792 | 0.695 | 0.606 | 0.699 | 0.671 | 0.615 |  |
| 1． 03 | 0.776 | 0.680 | 0． 590 | 0.687 | 0.655 | 0.605 |  |
| 1． 02 | 0.765 | 0.671 | 0． 579 | 0.679 | 0.644 | 0． 599 | 原子炉圧力容器支持スカート位置 |
| $\begin{aligned} & 0.960 \\ & 0.951 \end{aligned}$ | 0.719 0.713 | $\begin{aligned} & 0.623 \\ & 0.615 \end{aligned}$ | 0.528 0.518 | 0.649 0.644 | 0.595 0.585 | 0.568 0.564 | 原子炬本体の基矿頂部 |
| 0.930 | 0.699 | 0.599 | 0． 498 | 0.636 | 0.565 | 0． 553 |  |
| 0.907 | 0.686 | 0.579 | 0． 474 | 0.626 | 0.542 | 0.540 |  |
| 0.881 | 0.686 | 0.565 | 0． 448 | 0.616 | 0.517 | 0.526 | 原子炬本体の基整基部 |



炉本体の基礎）

| 最大応答軸力（ $\left.\times 10^{3} \mathrm{~N}\right)$ |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Ss－D2 | Ss－D3 | Ss－F1 | Ss－F2 | Ss－F3 | Ss－N1 |  |
| 155 | 193 | 181 | 104 | 104 | 171 | 75.6 | 原子炉圧力容器頂部 |
| 1130 | 1410 | 1310 | 751 | 753 | 1250 | 552 | 燃料交換べローズ位置 |
| 1960 | 2430 | 2270 | 1310 | 1310 | 2160 | 960 |  |
| 2510 | 3100 | 2900 | 1670 | 1680 | 2760 | 1240 | 原子炉圧力容器スタビライザ位置 |
| 3240 | 4000 | 3700 | 2140 | 2160 | 3540 | 1610 |  |
| 3910 | 4810 | 4390 | 2550 | 2600 | 4230 | 1960 |  |
| 4580 | 5640 | 5040 | 2950 | 3040 | 4890 | 2320 |  |
| 9600 | 11800 | 9590 | 5930 | 6240 | 9610 | 5070 | 原子炉圧力容器支持スカート位置 |
| $\begin{aligned} & 25900 \\ & 27500 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 32200 \\ & 34000 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 26600 \\ & 28200 \end{aligned}$ | 17500 18500 | 16500 17700 | $\begin{aligned} & 29200 \\ & 30900 \end{aligned}$ | 12700 13800 | 原子炬本体の基碐頂部 |
| 29000 | 35800 | 29700 | 19600 | 19000 | 32600 | 14900 |  |
| 30400 | 37400 | 31000 | 20500 | 20200 | 34000 | 16000 |  |
| 30400 | 37400 | 31000 | 20500 | 20200 | 34000 | 16000 | 原子炉本体の基碟基部 |

注：要素上端の質点位置に軸力を記載。なお」，最下端の要素は要素下端の質点位置にも軸力を記載。
図 4－166 最大応答軸力 基準地震動 S s（鉛直方向 原子炉圧力容器及び原子炉本体の基礎）


## 4．2．2 炉内構造物系

（1）弾性設計用地震動 S d 及び静的解析
水平方向の弾性設計用地震動 S d による地震応答解析及び静的解析より得られた各点の最大応答加速度，最大応答変位，最大応答せん断力及び最大応答モーメントを図 4－167～図4－ 198 に，制御棒駆動機構ハウジングレストレントビーム，シュラウドサポート，上部格子板，炉心支持板，炉心シュラウド支持ロッド，上部サポート及び下部スタビライザに加わる力（ば ね反力，せん断力）を表 4－4 に示す。燃料集合体の最大応答相対変位については，図 4－172及び図 4－188に示す。

鉛直方向の弾性設計用地震動 S d による地震応答解析より得られた各点の最大応答加速度，最大応答変位及び最大応答軸力を図 4－199～図4－207に示す。また，鉛直方向の静的解析は実施せず，一律に算定することから，表 4－5に鉛直方向の静的震度を示す。
（2）基準地震動 S s
水平方向の基準地震動 S s による地震応答解析より得られた各点の最大応答加速度，最大応答変位，最大応答せん断力及び最大応答モーメントを図 4－208～図 4－239に，制御棒駆動機構ハウジングレストレントビーム，シュラウドサポート，上部格子板，炉心支持板，炉心 シュラウド支持ロッド，上部サポート及び下部スタビライザに加わる力（ばね反力，せん断力）を表 4－6に示す。燃料集合体の最大応答相対変位については，図 4－213 及び図 4－229に示す。

鉛直方向の基準地震動 S s による地震応答解析より得られた各点の最大応答加速度，最大応答変位及び最大応答軸力を図 4－240～図4－248に示す。

| 最大応答加速度 $\left(\mathrm{m} / \mathrm{s}^{2}\right)$ |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 30.9 | 30.4 | 26.3 | 15.7 | 18.7 | 21.7 | 12.1 | 11.0 | 気水分離器頂部 |
| 17.3 | 18.7 | 14.9 | 9． 06 | 11.4 | 14.0 | 9.01 | 8.93 |  |
| 11.8 | 13.2 | 10.8 | 6.46 | 8.67 | 10.8 | 8． 28 | 8.93 |  |
| 10.5 | 10.8 | 9.23 | 6.03 | 7． 58 | 9.34 | 7.81 | 8.93 | シュラウドヘッド上部鏡板頂部 |
| 9.82 | 9． 79 | 8.61 | 5.80 | 7.02 | 8.95 | 7.62 | 8． 93 |  |
| 9.34 | 9.28 | 8.21 | 5． 64 | 6． 59 | 8.65 | 7.41 | 8.93 | 上部格子板 |
| 8.84 | 8.77 | 7.90 | 5． 46 | 6.32 | 8.31 | 7.24 | 8.93 |  |
| 8.34 | 8.24 | 7.59 | 5.25 | 6． 10 | 7.95 | 7.08 | 8.93 |  |
| 7.96 | 7.76 | 7.29 | 5． 02 | 5.86 | 7.56 | 6.91 | 7.77 |  |
| 7.79 | 7.32 | 6． 98 | 4.77 | 5． 61 | 7． 16 | 6． 72 | 7.77 |  |
| 7.62 | 7.03 | 6． 66 | 4.61 | 5.32 | 6.74 | 6． 48 | 7． 77 |  |
| 7.46 | 6.82 | 6.35 | 4.67 | 5． 16 | 6.35 | 6． 29 | 7.77 | 炉心支持板 |
| 7.03 | 6． 52 | 5.77 | 4． 79 | 4． 90 | 5． 96 | 5． 93 | 7． 77 |  |
| 6.69 | 6.24 | 5.48 | 4． 86 | 4． 69 | 6． 03 | 5． 62 | 7.77 | 炬心シュラウド下部同 |

図 4－167 最大応答加速度 弾性設計用地震動 S d 及び静的解析（NS 方向 炉心シュラウド）


| 最大応答変位（mm） |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 14.2 | 15.4 | 13.1 | 7.86 | 10.2 | 12.8 | 13.5 | 14.7 | 気水分離器頂部 |
| 12.6 | 13.5 | 11.4 | 6.97 | 9.21 | 11.5 | 12.3 | 13.2 |  |
| 11.4 | 12． 1 | 10.2 | 6． 33 | 8.47 | 10.4 | 11.3 | 12.0 |  |
| 10.2 | 10.9 | 9． 05 | 5． 72 | 7.67 | 9.28 | 10.3 | 10.9 | シュラウドヘッド上部鏡板頂部 |
| 9． 63 | 10.4 | 8.52 | 5． 42 | 7． 27 | 8．76 | 9． 75 | 10.3 |  |
| 9.21 8.71 | 9.90 9.39 | 8.12 7.67 | 5． 19 4.94 | 6.96 6.61 | 8.37 7.91 | 9.37 8.94 | 9.86 9.38 | 上部格子板 |
| 8.23 | 8.89 | 7.23 | 4． 69 | 6． 26 | 7.46 | 8.51 | 8.91 |  |
| 7.76 | 8.41 | 6.80 | 4． 44 | 5.91 | 7.02 | 8.08 | 8． 44 |  |
| 7.30 | 7.95 | 6． 38 | 4． 19 | 5． 58 | 6． 60 | 7． 67 | 7.97 |  |
| 6.86 | 7.51 | 5.97 | 3.95 | 5.25 | 6． 18 | 7.26 | 7.52 |  |
| 6． 44 | 7.08 | 5.58 | 3.71 | 4.92 | 5.78 | 6.86 | 7． 07 | 炬心支持板 |
| 5.68 | 6． 29 | 4.93 | 3.31 | 4.36 | 5.08 | 6． 16 | 6． 29 |  |
| 4． 99 | 5.54 | 4． 34 | 2.93 | 3.83 | 4． 43 | 5． 49 | 5． 56 | 炬心シュラウド下部胴 |

図 4－168 最大応答変位 弾性設計用地震動 Sd 及び静的解析（NS 方向 炉心シュラウド）


[^13]| 最大応答せん断力（ $\left.\times 10^{3} \mathrm{~N}\right)$ |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 236 | 233 | 201 | 126 | 149 | 172 | 95.0 | 87.1 | 気水分離唯頂部 |
| 498 | 507 | 427 | 269 | 328 | 367 | 221 | 229 |  |
| 750 | 829 | 605 | 434 | 521 | 637 | 287 | 387 |  |
| 924 | 1060 | 778 | 532 | 659 | 814 | 336 | 488 | シュラウドヘッド上部銑板頂部 |
| 1170 | 1350 | 1060 | 655 | 845 | 1050 | 399 | ${ }^{626}$ |  |
| 1630 | 1840 | 1460 | 1130 | 1340 | 1410 | 1130 | 968 | 上部格子板 |
| 1590 | 1900 | 1530 | 1120 | 1330 | 1450 | 1090 | 1020 |  |
| 1530 | 1840 | 1500 | 1030 | 1290 | 1410 | 1010 | 1070 |  |
| 1520 | 1710 | 1450 | 912 | 1240 | 1340 | 912 | 1120 |  |
| 1550 | 1690 | 1430 | 908 | 1200 | 1310 | 811 | 1160 |  |
| 1600 | 1850 | 1550 | 976 | 1200 | 1420 | 813 | 1210 |  |
| 2510 | 3030 | 2290 | 1700 | 2080 | 2500 | 1960 | 2160 | 炬心支持板 |
| 2500 | 3090 | 2350 | 1730 | 2120 | 2540 | 1970 | 2230 |  |
| 2500 | 3090 | 2350 | 1730 | 2120 | 2540 | 1970 | 2230 | 炉心シュラウド下部同 |

注：要素上端の質点位置にせん断力を記載。なお，最下端の要素は要素下端の質点位置にもせん断力を記載。


| 最大応答モーメント $\left(\times 10^{6} \mathrm{~N} \cdot \mathrm{~mm}\right)$ |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 0.00 | 0． 00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 気水分睢器湏部 |
| 303 | 299 | 257 | 162 | 190 | 220 | 122 | 112 |  |
| 941 | 946 | 804 | 506 | 611 | 679 | 401 | 406 |  |
| $\begin{gathered} 2170 \\ 29960 \\ 29505 \end{gathered}$ | $\begin{aligned} & 2300 \\ & 32020 \\ & 27200 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1840 \\ & \begin{array}{l} 1840 \\ 2140 \end{array} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1240 \\ & 17700 \\ & 1 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 140 \\ & 2010 \\ & 1605 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1740 \\ & \hline 2450 \\ & 2450 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 881 \\ & 1180 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 1060 \\ & 1400 \\ & 14090 \end{aligned}$ | シュラウド～ッド上部鎳板頂部 |
| 2550 3250 | 2720 3570 | 2160 2700 | 1400 1820 | 1660 2190 | 2060 2740 | 938 1200 | 1130 1540 | 上部格子板 |
| 4050 | 4330 | 3140 | 2610 | 2990 | 3320 | 1870 | 2220 |  |
| 4910 | 5220 | 4040 | 3380 | 3810 | 4010 | 2580 | 2940 |  |
| 5900 | 6220 | 5080 | 4070 | 4600 | 4800 | 3260 | 3690 |  |
| 6900 | 7320 | 6090 | 4670 | 5340 | 5670 | 3860 | 4470 |  |
| 7830 | 8500 | 7080 | 5180 | 6030 | 6600 | 4390 | 5290 |  |
| 8750 | 9750 | 8080 | 5660 | 6700 | 7600 | 4910 | 6130 | 炬恶支持板 |
| 11500 | 12700 | 10700 | 7490 | 9100 | 10200 | 7170 | 8650 |  |
| 14300 | 16300 | 13400 | 9360 | 11600 | 13100 | 9470 | 11300 | 炬ぶシラウド下部胴 |


炉心シュラウド）

| 最大応答加速度（ $\mathrm{m} / \mathrm{s}^{2}$ ） |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 9.34 | 9． 28 | 8.21 | 5.64 | 6.59 | 8.65 | 7.41 | 8.93 | 上部格子板 |
| 13.6 | 16.4 | 10.6 | 8.79 | 10.9 | 12.2 | 10.5 | 8.93 |  |
| 19.0 | 22.7 | 14.9 | 12.1 | 14.5 | 14.9 | 13.4 | 8.93 |  |
| 21.0 | 25.1 | 16.2 | 13.0 | 16.4 | 15.7 | 14.7 | 7.77 | 㷦料集合体中央 |
| 18.8 | 22.3 | 14.1 | 11.4 | 14.7 | 14.3 | 13.0 | 7．77 |  |
| 12.5 | 15.9 | 9.86 | 8． 23 | 10.5 | 11.0 | ${ }^{9.68}$ | 7． 77 |  |
| 7.46 | 6.82 | 6． 35 | 4.67 | 5． 16 | 6.35 | 6． 29 | 7.77 | 炉心支持板 |


| 燃料集合体） |
| :--- |
|  |
| 枠囲みの内容は |


図 4－171 最大応答加速度 弾性設計用地震動 $\mathrm{S} d$ 及び静的解析（NS 方向

| 最大大応答相対変位（mm） |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0． 00 | 上部格子板 |
| 12.3 | 15.1 | 9.57 | 7.31 | 9.91 | 9.30 | 8.50 | 4.53 |  |
| 21.2 | 26.1 | 16.6 | 12.7 | 17.2 | 16.1 | 14.7 | 7． 75 |  |
| 24.5 | 30.1 | 19.1 | 14.6 | 19.9 | 18.6 | 17.0 | 8． 89 | 燃料集合体中央 |
| 21.2 | 26.0 | 16.5 | 12.7 | 17.2 | 16.2 | 14.7 | 7.69 |  |
| 12.3 | 15.0 | 9.50 | 7.28 | 9.94 | 9.34 | 8.48 | 4.47 |  |
| 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 炉心支持板 |

図 4－172 最大応答相対変位 弾性設計用地震動 S d 及び静的解析（NS 方向 燃料集合体）

O 2 （3） $\mathrm{VI}-2-3-2 \quad \mathrm{R} 0$

| 最大応答せん断力（ $\times 10^{3} \mathrm{~N}$ ） |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 1660 | 2060 | 1320 | 1010 | 1340 | 1260 | 1170 | 665 | 上部格子板 |
| 1200 | 1480 | 927 | 725 | 969 | 905 | 823 | 389 |  |
| 436 | 515 | 330 | 267 | 360 | 339 | 292 | 106 |  |
| 439 | 560 | 358 | 278 | 344 | 355 | 306 | 141 | 燃料集合体中央 |
| 1200 | 1480 | 930 | 721 | 967 | 901 | 822 | 387 |  |
| 1670 | 2010 | 1280 | 989 | 1360 | 1280 | 1150 | 633 |  |
| 1670 | 2010 | 1280 | 989 | 1360 | 1280 | 1150 | 633 | 炬心支持板 |

[^14]注：要素上端の質点位置にせん断力を記載。なおう，最下端の要素は要素下端の質点位置にもせん断力を記載。


| 最大応答モーメント $\left(\times 10^{6} \mathrm{~N} \cdot \mathrm{~mm}\right)$ |  |  |  |  |  |  |  | 備考 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Sd－D1 | Sd－D2 | Sd－D3 | Sd－F1 | Sd－F2 | Sd－F3 | Sd－N1 | 静的解析 |  |
| 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 上部格子板 |
| 1170 | 1450 | ${ }_{9} 93$ | 708 | 939 | 882 | 817 | 468 |  |
| 2000 | 2480 | 1580 | 1210 | 1620 | 1520 | 1400 | 741 |  |
| 2310 | 2840 | 1800 | 1390 | 1880 | 1760 | 1600 | 815 | 你料集合体中央 |
| 2010 | 2450 | 1550 | 1200 | 1630 | 1540 | 1390 | 717 |  |
| 1180 | 1420 | 895 | 695 | 951 | 900 | 809 | 445 |  |
| 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 炉心支持板 |

図 4－174 最大応答モーメント 弾性設計用地震動S d及び静的解析（NS 方向 燃料集合体）



[^0]:    プラント名：女川原子力発電所第2号機

[^1]:    注：要素上端の質点位置にせん断力を記載。なお，最下端の要素は要素下端の質点位置にもせん断力を記載。

[^2]:    注：要素上端の質点位置にせん断力を記載。なお，最下端の要素は要素下端の質点位置にもせん断力を記載。

[^3]:    図 4－101 最大応答加速度 弾性設計用地震動 Sd 及び静的解析（NS 方向 原子炉圧力容器及び原子炉本体の基礎）

[^4]:    15.00

    図 4－110 最大応答変位

[^5]:    注：要素上端の質点位置に軸力を記載。なおふ，最下端の要素は要素下端の質点位置にも軸力を記載。

[^6]:    注：要素上端の質点位置にせん断力を記載。なおふ，最下端の要素は要素下端の質点位置にもせん断力を記載。

[^7]:    注：要素上端の質点位置にせん断力を記載。なおふ，最下端の要素は要素下端の質点位置にもせん断力を記載。

[^8]:[^9]:    注：要素上端の質点位置にせん断力を記載。な未ろ，最下端の要素は要素下端の質点位置にもせん断力を記載。

[^10]:    注：要素上端の質点位置にせん断力を記載。なおふ，最下端の要素は要素下端の質点位置にもせん断力を記載。

[^11]:    最大応答加速度 基準地震動 S s（鉛直方向 原子炉格納容器）

[^12]:    図 $4-160$
    0

[^13]:    

[^14]:    燃料集合体）

