33．可燃性ガス濃度制御系の計算モデル
－VI－2－9－4－4－2－1 管の耐震性についての計算書（可燃性ガス濃度制御系）

設計基準対象施設
4．2．4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し，応力分類ごとに裕度が最小のモデルを選定して鳥瞰図，計算条件及び評価結果を記載している。下表に，代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（クラス 2 以下の管）

| No． | 配管モデル | 許容応力状態 $\mathrm{III}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ |  |  |  |  | 許容応力状態 $\mathrm{IV}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次＋二次応力＊ |  |  |  |  | 疲労評価 |  |  |
|  |  | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \hline \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & (\mathrm{MPa}) \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & (\mathrm{MPa}) \\ & \hline \end{aligned}$ | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & (\mathrm{MPa}) \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \begin{array}{l} \text { 許容 } \\ \text { 応力 } \\ (\mathrm{MPa}) \end{array} \\ & \hline \end{aligned}$ | 裕度 | $\begin{array}{\|l\|l\|} \hline \text { 代 } \\ \text { 表 } \end{array}$ | $\begin{aligned} & \hline \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & (\mathrm{MPa}) \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \hline \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & (\mathrm{MPa}) \\ & \hline \end{aligned}$ | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \hline \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 疲労 } \\ & \text { 累積 } \\ & \text { 係数 } \end{aligned}$ |  |
| 1 | FCS－001 | 18 | 73 | 211 | 2． 89 | － | 18 | 102 | 363 | 3.55 | － | 18 | 184 | 422 | 2． 29 | － | － | － | － |
| 2 | FCS－002 | 801 | 44 | 211 | 4． 79 | － | 801 | 75 | 363 | 4.84 | － | 23 | 148 | 422 | 2.85 | － | － | － | － |
| 3 | FCS－003 | 7 | 77 | 211 | 2． 74 | － | 7 | 123 | 363 | 2.95 | － | 7 | 252 | 422 | 1.67 | － | － | － | － |
| 4 | FCS－004 | 28 | 34 | 211 | 6． 20 | － | 28 | 52 | 363 | 6． 98 | － | 67 | 101 | 300 | 2.97 | － | － | － | － |
| 5 | FCS－005 | 61 | 46 | 150 | 3． 26 | － | 61 | 69 | 371 | 5． 38 | － | 61 | 110 | 300 | 2.73 | － | － | － | － |
| 6 | FCS－006 | 11 | 52 | 75 | 1． 44 | $\bigcirc$ | 11 | 104 | 163 | 1． 57 | $\bigcirc$ | 11 | 200 | 150 | 0.75 | $\bigcirc$ | 11 | 0.5717 | $\bigcirc$ |

注記＊： $\mathrm{III}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ の一次十二次応力の許容値は $\mathrm{V}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ と同様であることから，地震荷重が大きい $\mathrm{V}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ の一次十二次応力裕度最小を代表とする。


可燃性ガス濃度制御系概略系統図（その 2）

## 34．可搬型窒素ガス供給系の計算モデル

－VI－2－9－4－4－4－1 管の耐震性についての計算書（可搬型窒素ガス供給系）

重大事故等対処設備
4． 2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し，応力分類ごとに裕度が最小のモデルを選定して鳥瞰図，計算条件及び評価結果を
記載している。下表に，代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（重大事故等クラス 2 管であってクラス 2 以下の管）

|  |  | 世䊑 | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 数 紸紫圑迷 | ｜ | ｜ | ｜ | I |
|  |  | 稨进舐 | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ |
|  |  | 世耻 | ｜ | ｜ | ｜ | $\bigcirc$ |
|  |  | 这 | $\begin{aligned} & \infty \\ & \stackrel{\infty}{\sim} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { in } \\ & \text { + } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { io } \\ & 6 \end{aligned}$ | $\stackrel{\infty}{\bullet}$ |
|  |  |  | \％ | ¢ | Nợ | 꿍 |
|  |  |  | $\stackrel{9}{9}$ | $\stackrel{\square}{\square}$ | N | $\vec{\sim}$ |
|  |  | 㴜进腙 | 烒 | － | $\exists$ | 아 |
|  | 令 | 世䊑 | ｜ | ｜ | ｜ | $\bigcirc$ |
|  |  | 笅 | $\begin{aligned} & \underset{\sim}{\mathscr{O}} \\ & \underset{\sim}{2} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \stackrel{0}{0} \\ & \dot{\sim} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { Ơ } \\ & \text { İ } \end{aligned}$ | － |
|  |  |  | \％ | \％ | $\stackrel{\circ}{0}$ | \％ |
|  |  |  | ® | $\stackrel{\circ}{\sim}$ | $\stackrel{\sim}{\sim}$ | $\stackrel{\sim}{4}$ |
|  |  |  | $\stackrel{\text { ® }}{\sim}$ | N | $\stackrel{\sim}{\sim}$ | 안 |
|  |  |  | $\begin{aligned} & \overrightarrow{0} \\ & 0 \\ & 0 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { N } \\ & \vdots \\ & 1 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 0 \\ & 0 \\ & 1 \end{aligned}$ | 3 0 $i$ 3 4 |
|  | 8 |  | － | $\sim$ | $\infty$ | ＋ |

ドライウェル 原子炉建屋

(1)
鳥樶図 $A C-014-3 / 3$
枠井みの内容は商柴機密の権点かッら公開できません。

## 可搬型窒素ガス供給系の計算モデル

－VI－3－3－6－2－8－3－1－2 管の応力計算書（可搬型窒素ガス供給系）

重大事故等対処設備

代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果
記載している。下表に，代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。
$10^{\circ}$
計算条件及び評価結果を の選定結果及び全モデルの評価結果（重大事故等クラス 2 管であ

| No． | 配管モデル | 供用状態（E）＊1 |  |  |  |  | 供用状態（E）＊2 |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次応力 |  |  |  |  |
|  |  | 評価 <br> 点 | 計算 <br> 応力 $(\mathrm{MPa})$ | 許容 <br> 応力 <br> （MPa） | 裕度 | 代表 | 評価 <br> 点 | 計算 <br> 応力 $(\mathrm{MPa})$ | 許容 <br> 応力 <br> （ MPa ） | 裕度 | 代表 |
| 1 | AC－011 | 134 | 22 | 154 | 7.00 | － | 134 | 22 | 185 | 8． 40 | － |
| 2 | AC－012 | 71 | 11 | 154 | 14.00 | － | 71 | 11 | 185 | 16． 81 | － |
| 3 | AC－013 | 44 | 12 | 154 | 12.83 | － | 44 | 12 | 185 | 15.41 | － |
| 4 | AC－014 | 114 | 27 | 154 | 5． 70 | $\bigcirc$ | 114 | 27 | 185 | 6． 85 | $\bigcirc$ |

注記＊1 ：設計•建設規格 PPC－3520（1）に基づき計算した一次応力を示す。
＊2：設計•建設規格 PPC－3520（2）に基づき計算した一次応力を示す。
原子炉建屋 ドライウェル

ドライウェル入口配管より
ドライウェル補給用窒素配管より

注記＊ 1 ：原子炉格納容器フィルタベント系
解析モデル上本系統に含める。
＊2 ：解析モデル上
原子炉格納容器調気系に含める。
（1）
枠囲みの内容は商業機密の観点かっら公開てきません。
(1)

## 35．原子炉格納容器調気系の計算モデル

－VI－2－9－4－5－1－1 管の耐震性についての計算書（原子炉格納容器調気系）

設計基準対象施設
4．2．4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し，応力分類ごとに裕度が最小のモデルを選定して鳥瞰図，計算条件及び評価結果を記載している。下表に，代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（クラス 2 以下の管）

| No． | 配管モデル | 許容応力状態 $\mathrm{III}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ |  |  |  |  | 許容応力状態 $\mathrm{IV}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次＋二次応力＊ |  |  |  |  | 疲労評価 |  |  |
|  |  | 評 価 点 | $\begin{aligned} & \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & (\mathrm{MPa}) \end{aligned}$ | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & (\mathrm{MPa}) \end{aligned}$ | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \end{aligned}$ | 裕度 | 代 表 | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 疲労 } \\ & \text { 累積 } \\ & \text { 係数 } \end{aligned}$ | 代表 |
| 1 | AC－001 | 13 | 69 | 201 | 2.91 | $\bigcirc$ | 13 | 107 | 335 | 3.13 | $\bigcirc$ | 34 | 242 | 402 | 1.66 | $\bigcirc$ | － | － | － |
| 2 | AC－002 | 15 | 66 | 201 | 3.04 | － | 221 | 115 | 363 | 3.15 | － | 33 | 230 | 402 | 1.74 | － | － | － | － |

注記＊： $\mathrm{III}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ の一次＋二次応力の許容値は $\mathrm{IV}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ と同様であることから，地震荷重が大きいIV A S の一次 + 二次応力裕度最小を代表とする。


原子炉格納容器調気系概略系統図（その2）
(1)

> (1)
$A C-001-5 / 6$
棵井みの内内容は商業機密の観点かっら公開できません。

$$
\pm
$$

重大事故等対処設備
4．2．4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し，応力分類ごとに裕度が最小のモデルを選定して鳥瞰図，計算条件及び評価結果を記載している。下表に，代表モデルの選定結果及び全モデルの評侕結果を示す。
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（重大事故等クラス 2 管であってクラス 2 以下の管）

|  |  | 世䐆 | ｜ | ｜ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | ｜ | ｜ |
|  |  | 呺星㕷 | ｜ | ｜ |
|  |  | 世䚀 | ｜ | $\bigcirc$ |
|  |  | 校 | $\begin{aligned} & \text { ® } \\ & \text { i } \end{aligned}$ | $\stackrel{\sim}{\sim}$ |
|  |  |  | $\underset{7}{7}$ | $\stackrel{\otimes}{\infty}$ |
|  |  | 吘 | $\stackrel{\text { ® }}{\sim}$ | $\stackrel{\sim}{\sim}$ |
|  |  |  | $\stackrel{\text { \％}}{\substack{1}}$ | \％ |
|  | $\begin{aligned} & \text { 会 } \\ & \text { 号 } \end{aligned}$ | 世䐆 | ｜ | $\bigcirc$ |
|  |  | 这 | $\begin{aligned} & !8 \\ & \stackrel{8}{4} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \stackrel{\rightharpoonup}{\alpha} \\ & \dot{\alpha} \end{aligned}$ |
|  |  |  | \％ | \％ |
|  |  |  | $\stackrel{\infty}{\sim}$ | N |
|  |  | 陑遇堰 | $\stackrel{\text { ¢ }}{\substack{7}}$ | － |
|  |  |  | $\begin{aligned} & \vec{\circ} \\ & \text { i} \end{aligned}$ | N O S U |
| $\stackrel{\circ}{8}$ |  |  | $\checkmark$ | $\sim$ |




## 原子炉格納容器調気系の計算モデル

－VI－3－3－6－2－9－1－2－2 管の応力計算書（原子炉格納容器調気系）

設計基準対象施設
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果
記載している。下表に，代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。
เค
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し，応力分類ごとに裕度が最小のモデルを選定して鳥瞰図，計算条件及び評価結果を
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（クラス 2 管）

| No． | 配管モデル | 供用状態（I，II）＊1 |  |  |  |  | 供用状態（I，II）＊2 |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次応力 |  |  |  |  |
|  |  | 評価 <br> 点 | 計算 <br> 応力 <br> （MPa） | 許容 <br> 応力 <br> （MPa） | 裕度 | 代表 | 評価 <br> 点 | 計算 <br> 応力 <br> （MPa） | 許容 <br> 応力 <br> （MPa） | 裕度 | 代表 |
| 1 | AC－001 | 415 | 9 | 102 | 11.33 | － | 415 | 9 | 122 | 13.55 | － |
| 2 | AC－002 | 28 | 16 | 100 | 6． 25 | $\bigcirc$ | 28 | 16 | 120 | 7.50 | $\bigcirc$ |

注記＊1：告示第501号第56条第1号（イ）に基づき計算した一次応力を示す。
＊2：告示第501号第56条第1号（口）に基づき計算した一次応力を示す。
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（クラス 2 管）

| No． | 配管モデル | 供用状態（I，II）＊3 |  |  |  |  | 供用状態（I，II）＊1 |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次＋二次応力 |  |  |  |  | 一次＋二次応力 |  |  |  |  |
|  |  | 評価 <br> 点 | 計算 <br> 応力 <br> （ MPa ） | 許容 <br> 応力 <br> （MPa） | 裕度 | 代表 | 評価 <br> 点 | 計算 <br> 応力 <br> （MPa） | 許容 <br> 応力 <br> （MPa） | 裕度 | 代表 |
| 1 | AC－001 | 561 | 42 | 250 | 5． 95 | － | 561 | 42 | 270 | 6． 42 | － |
| 2 | AC－002 | 26 | 109 | 250 | 2． 29 | $\bigcirc$ | 26 | 109 | 270 | 2． 47 | $\bigcirc$ |

注記＊3：告示第501号第56条第2号（イ）に基づき計算した一次＋二次応力を示す。
＊4：告示第501号第56条第2号（ロ）に基づき計算した一次十二次応力を示す。
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（クラス 2 管）

| No． | 配管モデル | 供用状態（A，B）＊1 |  |  |  |  | 供用状態（A，B）＊2 |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次応力 |  |  |  |  |
|  |  | 評価 <br> 点 | 計算 <br> 応力 <br> （MPa） | 許容 <br> 応力 <br> （MPa） | 裕度 | 代表 | 評価点 | 計算 <br> 応力 <br> （MPa） | 許容 <br> 応力 <br> （MPa） | 裕度 | 代表 |
| 1 | AC－001 | 415 | 12 | 154 | 12．83 | － | 415 | 12 | 185 | 15.41 | － |
| 2 | AC－002 | 28 | 18 | 150 | 8.33 | $\bigcirc$ | 28 | 19 | 180 | 9． 47 | $\bigcirc$ |

注記＊1 ：設計•建設規格 PPC－3520（1）に基づき計算した一次応力を示す。
＊2：設計•建設規格 PPC－3520（2）に基づき計算した一次応力を示す。
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（クラス 2 管）

| No． | 配管モデル | 供用状態（A，B）＊3 |  |  |  |  | 供用状態（A，B）＊ 1 |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次＋二次応力 |  |  |  |  | 一次＋二次応力 |  |  |  |  |
|  |  | 評価 <br> 点 | 計算 <br> 応力 <br> （ MPa ） | 許容 <br> 応力 <br> （MPa） | 裕度 | 代表 | 評価 <br> 点 | 計算 <br> 応力 <br> （MPa） | 許容 <br> 応力 <br> （MPa） | 裕度 | 代表 |
| 1 | AC－001 | 561 | 44 | 250 | 5.68 | － | 561 | 44 | 270 | 6． 13 | － |
| 2 | AC－002 | 26 | 116 | 250 | 2.15 | $\bigcirc$ | 26 | 116 | 270 | 2． 32 | $\bigcirc$ |

注記＊3 ：設計•建設規格 PPC－3530（1）a に基づき計算した一次＋二次応力を示す。
＊ 4 ：設計•建設規格 PPC－3530（1）b に基づき計算した一次＋二次応力を示す。

原子炉格納容器調気系概略系統図（その2）
6／2－200－3H
枠囲みの内容は商業機密の䍩点から公開できませた。

重大事故等対処設備

代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（重大事故等クラス 2 管であってクラス 2 以下の管）

| No． | 配管モデル | 運転状態（V）＊1 |  |  |  |  | 運転状態（V）＊2 |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次応力 |  |  |  |  |
|  |  | 評価 <br> 点 | 計算 <br> 応力 <br> （MPa） | 許容 <br> 応力 <br> （MPa） | 裕度 | 代表 | $\begin{gathered} \text { 評価 } \\ \text { 点 } \end{gathered}$ | 計算 <br> 応力 <br> （MPa） | 許容 <br> 応力 <br> （MPa） | 裕度 | 代表 |
| 1 | AC－001 | 167 | 22 | 100 | 4.54 | － | 167 | 22 | 120 | 5． 45 | － |
| 2 | AC－002 | 15 | 38 | 100 | 2.63 | $\bigcirc$ | 15 | 38 | 120 | 3.15 | $\bigcirc$ |

注記＊1：告示第501号第56条第1号（イ）に基づき計算した一次応力を示す。
＊2：告示第501号第56条第1号（口）に基づき計算した一次応力を示す。

記載している。下表に，代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し，応力分類ごとに裕度が最小のモデルを選定して鳥瞰図，計算条件及び評価結果を
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（重大事故等クラス 2 管であってクラス 2 以下の管）

| No． | 配管モデル | 供用状態（E）＊1 |  |  |  |  | 供用状態（E）${ }^{* 2}$ |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次応力 |  |  |  |  |
|  |  | $\begin{gathered} \text { 評価 } \\ \text { 点 } \end{gathered}$ | 計算 <br> 応力 <br> （MPa） | 許容 <br> 応力 <br> （MPa） | 裕度 | 代表 | 評価 <br> 点 | 計算 <br> 応力 <br> （MPa） | 許容 <br> 応力 <br> （MPa） | 裕度 | 代表 |
| 1 | AC－001 | 167 | 23 | 165 | 7． 17 | － | 167 | 23 | 198 | 8.60 | － |
| 2 | AC－002 | 12 | 57 | 150 | 2.63 | $\bigcirc$ | 12 | 57 | 180 | 3.15 | $\bigcirc$ |

注記 $* 1$ ：設計•建設規格 PPC－3520（1）に基づき計算した一次応力を示す。
＊ 2 ：設計•建設規格 PPC－3520（2）に基づき計算した一次応力を示す。



## 36．原子炉格納容器フィルタベント系の計算モデル

－VI－2－9－4－6－1－1 管の耐震性についての計算書（原子炉格納容器フィルタベント系）

重大事故等対処設備
4． 2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し，応力分類ごとに裕度が最小のモデルを選定して鳥瞰図，計算条件及び評価結果を記載している。下表に，代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（重大事故等クラス 2 管であってクラス 2 以下の管）

| No． | 配管モデル | 許容応力状態 VAS |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次＋二次応力 |  |  |  |  | 疲労評価 |  |  |
|  |  | 評 価 点 | 計算 <br> 応力 <br> （MPa） | 許容 <br> 応力 <br> （MPa） | 裕度 | 代 | 評 価 点 | 計算 <br> 応力 <br> （MPa） | 許容 <br> 応力 <br> （MPa） | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | 疲労 <br> 累積 <br> 係数 | 代 |
| 1 | FCVS－001 | 31 | 114 | 363 | 3.18 | － | 31 | 218 | 414 | 1． 89 | － | － | － | － |
| 2 | FCVS－002 | 73 | 127 | 363 | 2.85 | － | 70 | 226 | 414 | 1． 83 | － | － | － | － |
| 3 | FCVS－003 | 10 | 136 | 366 | 2.69 | $\bigcirc$ | 1 | 302 | 240 | 0．79 | $\bigcirc$ | 1 | 0． 3849 | $\bigcirc$ |
| 4 | FCVS－004 | 3 | 132 | 366 | 2． 77 | － | 3 | 274 | 240 | 0.87 | － | 3 | 0.3833 | － |
| 5 | KFCVS－101 | 37 | 113 | 363 | 3.21 | － | 35 | 204 | 414 | 2.02 | － | － | － | － |
| 6 | KFCVS－105 | 59 | 70 | 366 | 5.22 | － | 84 | 213 | 240 | 1． 12 | － | － | － | － |
| 7 | KFCVS－106 | 6 | 76 | 413 | 5.43 | － | 60 | 234 | 318 | 1． 35 | － | － | － | － |
| 8 | KFCVS－108 | 10 | 41 | 366 | 8.92 | － | 1 | 90 | 240 | 2.66 | － | － | － | － |
| 9 | KFCVS－109 | 8 | 93 | 366 | 3.93 | － | 8 | 171 | 240 | 1． 40 | － | － | － | － |
| 10 | KFCVS－111 | 11 | 91 | 366 | 4． 02 | － | 11 | 163 | 240 | 1． 47 | － | － | － | － |




$$
\begin{array}{|c|c|}
\hline \text { 鳥瞰図 } & \text { FCVS-003-1/3 } \\
\hline \text { 枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。 } \\
\hline
\end{array}
$$

原子炉格納容器フィルタベント系の計算モデル
－VI－3－3－6－2－10－1－3－2 管の応力計算書（原子炉格納容器フィルタベント系）

重大事故等対処設備
5．代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し，応力分類ごとに裕度が最小のモデルを選定して鳥㒈図，計算条件及び評価結果を記載している。下表に，代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（重大事故等クラス 2 管であってクラス 2 以下の管）

| No． | 配管モデル | 供用状態（E）＊1 |  |  |  |  | 供用状態（E）＊2 |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次応力 |  |  |  |  |
|  |  | 評価点 | 計算応力 <br> （MPa） | 許容応力 <br> （ MPa ） | 裕度 | 代表 | 評価点 | 計算応力 <br> （MPa） | 許容応力 <br> （MPa） | 裕度 | 代表 |
| 1 | FCVS－001 | 10 | 21 | 154 | 7． 33 | － | 10 | 22 | 185 | 8． 40 | － |
| 2 | FCVS－002 | 73 | 95 | 154 | 1． 62 | $\bigcirc$ | 73 | 96 | 185 | 1． 92 | $\bigcirc$ |
| 3 | FCVS－003 | 22 | 43 | 160 | 3.72 | － | 22 | 44 | 192 | 4.36 | － |
| 4 | FCVS－004 | 3 | 50 | 160 | 3.20 | － | 3 | 51 | 192 | 3． 76 | － |
| 5 | KFCVS－101 | 37 | 18 | 154 | 8.55 | － | 37 | 19 | 185 | 9． 73 | － |
| 6 | KFCVS－105 | 41 | 16 | 162 | 10． 12 | － | 41 | 17 | 194 | 11． 41 | － |
| 7 | KFCVS－106 | 11 | 19 | 162 | 8.52 | － | 11 | 20 | 194 | 9． 70 | － |
| 8 | KFCVS－108 | 1 | 16 | 160 | 10.00 | － | 1 | 17 | 192 | 11.29 | － |
| 9 | KFCVS－109 | 1 | 18 | 160 | 8.88 | － | 1 | 19 | 192 | 10.10 | － |
| 10 | KFCVS－111 | 55 | 13 | 160 | 12．30 | － | 55 | 14 | 192 | 13．71 | － |

[^0]＊2：設計•建設規格 PPC－3520（2）に基づき計算した一次応力を示す。


鷍樶図 KFCVS－105－2／3
枠囲みの内容は商業機密の败点から公開てきません。

37．非常用ディーゼル発電設備の計算モデル
－VI－2－10－1－2－1－6 非常用ディーゼル発電設備 管の耐震性についての計算書

設計基準対象施設
4．2．4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し，応力分類ごとに裕度が最小のモデルを選定して鳥瞰図，計算条件及び評価結果を記載している。下表に，代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（クラス2以下の管）

| No． | 配管モデル | 許容応力状態 $\mathrm{III}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ |  |  |  |  | 許容応力状態 $\mathrm{IV}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次＋二次応力＊ |  |  |  |  | 疲労評価 |  |  |
|  |  | 評 偠 点 | $\begin{aligned} & \hline \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & (\mathrm{MPa}) \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \\ & \hline \end{aligned}$ | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \hline \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \hline \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & (\mathrm{MPa}) \\ & \hline \end{aligned}$ | 裕度 | 代表 | 評 価 点 | $\begin{aligned} & \hline \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & (\mathrm{MPa}) \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \\ & \hline \end{aligned}$ | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | 評 価 点 | $\begin{aligned} & \text { 疲労 } \\ & \text { 累積 } \\ & \text { 係数 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ |
| 1 | DGD0－A001 | 29 | 44 | 231 | 5． 25 | － | 29 | 76 | 366 | 4． 81 | － | 29 | 149 | 462 | 3.10 | － | － | － | － |
| 2 | DGD0－A002 | 12 | 29 | 231 | 7.96 | － | 12 | 38 | 366 | 9． 63 | － | 12 | 45 | 462 | 10． 26 | － | － | － | － |
| 3 | DGD0－A003 | 12 | 29 | 231 | 7． 96 | － | 12 | 38 | 366 | 9． 63 | － | 12 | 45 | 462 | 10． 26 | － | － | － | － |
| 4 | DGD0－A004 | 12 | 19 | 231 | 12.15 | － | 12 | 23 | 366 | 15.91 | － | 36 | 33 | 398 | 12.06 | － | － | － | － |
| 5 | DGD0－A005 | 65 | 30 | 199 | 6.63 | － | 65 | 46 | 324 | 7.04 | － | 190 | 386 | 462 | 1.19 | － | － | － | － |
| 6 | DGD0－A006 | 6 | 6 | 199 | 33.16 | － | 6 | 6 | 324 | 54.00 | － | 6 | 2 | 398 | 199.00 | － | － | － | － |
| 7 | DGD0－A007 | 1 | 5 | 199 | 39.80 | － | 1 | 5 | 324 | 64.80 | － | 1 | 2 | 398 | 199.00 | － | － | － | － |
| 8 | DGD0－A008 | 83 | 49 | 199 | 4． 06 | － | 83 | 85 | 324 | 3.81 | － | 83 | 163 | 398 | 2.44 | － | － | － | － |

注記＊： $\mathrm{III}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ の一次＋二次応力の許容値は $\mathrm{IV}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ と同様であることから，地震荷重が大きい $\mathrm{IV}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ の一次 + 二次応力裕度最小を代表とする。
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（クラス2以下の管）

| No． | 配管モデル | 許容応力状態III ${ }_{\text {A }} \mathrm{S}$ |  |  |  |  | 許容応力状態 $\mathrm{V}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次＋二次応力＊ |  |  |  |  | 疲労評価 |  |  |
|  |  | 評 偠 点 | $\begin{aligned} & \hline \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & (\mathrm{MPa}) \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \\ & \hline \end{aligned}$ | 裕度 | 代 <br> 表 | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \\ & \hline \end{aligned}$ | 裕度 | 代表 | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & (\mathrm{MPa}) \\ & \hline \end{aligned}$ | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 疲労 } \\ & \text { 累積 } \\ & \text { 係数 } \end{aligned}$ | 代表 |
| 9 | DGD0－A009 | 21 | 28 | 199 | 7． 10 | － | 21 | 37 | 324 | 8.75 | － | 7 | 160 | 398 | 2． 48 | － | － | － | － |
| 10 | DGD0－A010 | 34 | 66 | 199 | 3.01 | － | 34 | 115 | 324 | 2.81 | － | 76 | 285 | 398 | 1． 39 | － | － | － | － |
| 11 | DGD0－A011 | 13 | 24 | 199 | 8． 29 | － | 13 | 35 | 324 | 9.25 | － | 12 | 88 | 398 | 4． 52 | － | － | － | － |
| 12 | DGD0－B001 | 9 | 23 | 231 | 10． 04 | － | 1 | 32 | 366 | 11.43 | － | 1 | 44 | 462 | 10.50 | － | － | － | － |
| 13 | DGD0－B002 | 1 | 24 | 231 | 9． 62 | － | 1 | 33 | 366 | 11.09 | － | 1 | 47 | 462 | 9． 82 | － | － | － | － |
| 14 | DGD0－B003 | 9 | 24 | 231 | 9． 62 | － | 31 | 33 | 366 | 11.09 | － | 31 | 58 | 462 | 7.96 | － | － | － | － |
| 15 | DGD0－B004 | 40 | 17 | 199 | 11.70 | － | 40 | 21 | 324 | 15.42 | － | 40 | 37 | 398 | 10． 75 | － | － | － | － |
| 16 | DGD0－B005 | 6 | 6 | 199 | 33． 16 | － | 6 | 6 | 324 | 54.00 | － | 6 | 2 | 398 | 199.0 | － | － | － | － |
| 17 | DGD0－B006 | 1 | 5 | 199 | 39． 80 | － | 1 | 5 | 324 | 64.80 | － | 1 | 2 | 398 | 199.0 | － | － | － | － |

注記＊： $\mathrm{III}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ の一次＋二次応力の許容値は $\mathrm{IV}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ と同様であることから，地震荷重が大きい $\mathrm{IV}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ の一次＋二次応力裕度最小を代表とする。
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（クラス2以下の管）

| No． | 配管モデル | 許容応力状態 $\mathrm{III}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ |  |  |  |  | 許容応力状態 $\mathrm{V}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次＋二次応力＊ |  |  |  |  | 疲労評価 |  |  |
|  |  | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \hline \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & (\mathrm{MPa}) \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \hline \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \\ & \hline \end{aligned}$ | 裕度 | 代表 | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \\ & \hline \end{aligned}$ | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \hline \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \hline \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \\ & \hline \end{aligned}$ | 裕度 | 代表 | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 疲労 } \\ & \text { 累積 } \\ & \text { 係数 } \\ & \hline \end{aligned}$ | 代表 |
| 18 | DGD0－B007 | 1 | 39 | 199 | 5.10 | － | 1 | 56 | 324 | 5． 78 | － | 9 | 138 | 398 | 2． 88 | － | － | － | － |
| 19 | DGD0－B008 | 15 | 59 | 199 | 3.37 | － | 19 | 94 | 324 | 3． 44 | － | 77 | 439 | 398 | 0.90 | $\bigcirc$ | 61 | 0.4004 | $\bigcirc$ |
| 20 | DGD0－B009 | 47 | 81 | 199 | 2.45 | $\bigcirc$ | 47 | 125 | 324 | 2． 59 | $\bigcirc$ | 47 | 217 | 398 | 1． 83 | － | － | － | － |
| 21 | DGD0－B010 | 18 | 32 | 199 | 6.21 | － | 18 | 43 | 324 | 7． 53 | － | 18 | 79 | 398 | 5． 03 | － | － | － | － |

注記＊： $\mathrm{II}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ の一次＋二次応力の許容値は $\mathrm{IV}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ と同様であることから，地震荷重が大きい $\mathrm{IV}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ の一次＋二次応力裕度最小を代表とする。



非常用ディーゼル発電設備摡略系統図（その3）



重大事故等対処設備
4．2．4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し，応力分類ごとに裕度が最小のモデルを選定して鳥瞰図，計算条件及び評価結果を記載している。下表に，代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（重大事故等クラス2管であってクラス2以下の管）

| No． | 配管モデル | 許容応力状態 $\mathrm{V}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次＋二次応力 |  |  |  |  | 疲労評価 |  |  |
|  |  | 評 価 点 | $\begin{aligned} & \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \hline \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & (\mathrm{MPa}) \\ & \hline \end{aligned}$ | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \hline \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & (\mathrm{MPa}) \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \\ & \hline \end{aligned}$ | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | 疲労累積係数 | 代 <br> 表 |
| 1 | DGD0－A001 | 29 | 76 | 366 | 4.81 | － | 29 | 149 | 462 | 3.10 | － | － | － | － |
| 2 | DGD0－A002 | 46 | 66 | 366 | 5.54 | － | 46 | 129 | 462 | 3． 58 | － | － | － | － |
| 3 | DGD0－A003 | 40 | 51 | 366 | 7． 17 | － | 40 | 90 | 462 | 5． 13 | － | － | － | － |
| 4 | DGD0－A004 | 12 | 23 | 366 | 15.91 | － | 36 | 33 | 398 | 12.06 | － | － | － | － |
| 5 | DGD0－A005 | 65 | 46 | 324 | 7.04 | － | 190 | 386 | 462 | 1． 19 | － | － | － | － |
| 6 | DGD0－A006 | 6 | 6 | 324 | 54.00 | － | 6 | 2 | 398 | 199.00 | － | － | － | － |
| 7 | DGD0－A007 | 1 | 5 | 324 | 64.80 | － | 1 | 2 | 398 | 199.00 | － | － | － | － |
| 8 | DGDO－A008 | 83 | 85 | 324 | 3.81 | － | 83 | 163 | 398 | 2． 44 | － | － | － | － |

代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（重大事故等クラス2管であってクラス2以下の管）

|  | 歯省沙紫 | 出䊉 | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | I | ｜ |
|  |  |  | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ |
|  |  | 出䉼 | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ |
|  |  | 誌 | $\begin{aligned} & \stackrel{\infty}{\stackrel{+}{i}} \\ & \stackrel{1}{2} \end{aligned}$ | $\stackrel{\underset{\sim}{\circ}}{-}$ | $\begin{aligned} & \text { N } \\ & \text { ¢ } \end{aligned}$ | $\stackrel{+}{\infty}+$ | $\stackrel{\infty}{\stackrel{\infty}{i}}$ | $\begin{aligned} & \text { ®. } \\ & \dot{\infty} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \stackrel{\circ}{\circ} \\ & \dot{\circ} \end{aligned}$ | $\circ$ $\stackrel{\text { O }}{ }$ $\stackrel{\text { O }}{\sim}$ |  |
|  |  |  | $\underset{\sim}{\infty}$ | $\stackrel{\infty}{\circ}$ | $\stackrel{\infty}{\circ}$ | N | N | N | $\stackrel{\infty}{\infty}$ | $\stackrel{\infty}{\infty}$ | $\stackrel{\infty}{\sim}$ |
|  |  |  | $\stackrel{\square}{0}$ | $\stackrel{\llcorner }{\sim}$ | $\infty$ | 8 | 8 | 측 | － | $\sim$ | $\sim$ |
|  |  |  | $\sim$ | $\stackrel{\sim}{2}$ | $\sim$ | $\cdots$ | \％） | $\stackrel{9}{7}$ | 아 | $\bullet$ | － |
|  | 原 | 世 标 | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ | ｜ |
|  |  | 遃 | $\begin{aligned} & \stackrel{\text { 上 }}{\stackrel{1}{\infty}} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \vec{\infty} \\ & \dot{\sim} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \stackrel{1}{N} \\ & \stackrel{\circ}{\circ} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \approx \\ & 0 \end{aligned}$ | $\stackrel{\sim}{\sim}$ | $\begin{aligned} & \mathfrak{O} \\ & \stackrel{0}{0} \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { ̈ } \\ & \stackrel{0}{0} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 8 \\ & \text { +1 } \end{aligned}$ | $\infty$ <br> + |
|  |  |  | ホ | ざ | ત | \％ | \％ | $\stackrel{\otimes}{0}$ | 太 | ત্ণ | ત |
|  |  |  | ¢ | $\stackrel{\llcorner }{\square}$ | $\stackrel{\square}{\circ}$ | \％ | $\stackrel{\rightharpoonup}{1}$ | $\stackrel{1}{6}$ | $\stackrel{\rightharpoonup}{\mathrm{N}}$ | $\bigcirc$ | $\llcorner$ |
|  |  |  | $\stackrel{\rightharpoonup}{\sim}$ | $\stackrel{\text { ® }}{ }$ | $\stackrel{\square}{\sim}$ | $\stackrel{\circ}{8}$ | ® | $\stackrel{\text { ¢ }}{+}$ | O | $\bigcirc$ | $\checkmark$ |
|  |  |  |  | $\begin{aligned} & 0 \\ & 0 \\ & 0 \\ & \vdots \\ & \vdots \\ & 0.6 \end{aligned}$ |  | $\begin{aligned} & \text { Bे } \\ & \text { O} \\ & 0 \\ & 0.6 \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { No } \\ & \text { O} \\ & \text { O} \\ & \text { Ò } \end{aligned}$ |  | $\begin{aligned} & \text { O甘 } \\ & \text { oे } \\ & \text { oे } \\ & \text { ồ } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { Lo } \\ & \text { O} \\ & 0 \\ & 6 \\ & \hline 0 \end{aligned}$ | \％ ¢ ¢ O O－ |
| $\stackrel{\circ}{2}$ |  |  | $\infty$ | $\bigcirc$ | $\exists$ | $\sim$ | $\stackrel{\square}{\sim}$ | $\pm$ | $\stackrel{\square}{\square}$ | $\stackrel{\sim}{\bullet}$ | $\approx$ |

代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（重大事故等クラス2管であってクラス2以下の管）

|  |  | 世 标 | ｜ | $\bigcirc$ | ｜ | ｜ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | ｜ | H O ¢ | ｜ | I |
|  |  |  | ｜ | $\bar{\square}$ | ｜ | ｜ |
|  |  | 世 脂 | ｜ | $\bigcirc$ | ｜ | ｜ |
|  |  | 等 | $\begin{aligned} & \infty \\ & \infty \\ & \dot{\sim} \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & 8 \\ & \dot{\circ} \end{aligned}$ | $\stackrel{\infty}{\infty}$ | $\begin{aligned} & \text { of } \\ & \text { if } \end{aligned}$ |
|  |  |  | $\underset{\sim}{\infty}$ | $\stackrel{\infty}{\circ}$ | $\stackrel{\infty}{\circ}$ | $\stackrel{\infty}{\circ}$ |
|  |  |  | $\stackrel{\infty}{\sim}$ | $\stackrel{\text { ® }}{\text { ¢ }}$ | $\stackrel{\sim}{\mathrm{N}}$ | ® |
|  |  |  | 0 | $\therefore$ | ־ | $\stackrel{\infty}{\sim}$ |
|  | 昼 | 世 展 | ｜ | ｜ | $\bigcirc$ | ｜ |
|  |  | 込 | $\stackrel{\infty}{\stackrel{\infty}{\stackrel{0}{0}}}$ | $\underset{\infty}{\underset{\sim}{*}}$ | $\begin{aligned} & \text { os } \\ & \text { io } \end{aligned}$ | $\stackrel{0}{\circ}$ |
|  |  |  | ત্ત゙ | ત্ঠ | さ | 㦘 |
|  |  |  | $\stackrel{\circ}{\circ}$ | あ | $\stackrel{\text { ®® }}{\sim}$ | $\stackrel{\text { \％}}{\sim}$ |
|  |  | 烱进屿 | $\checkmark$ | $\bigcirc$ | \％ | $\stackrel{\infty}{\sim}$ |
|  |  |  | $\begin{aligned} & \text { ō } \\ & \text { oे } \\ & \text { oे } \\ & \text { 人े } \end{aligned}$ |  |  | 0 0 0 O ¢ ¢ |
| $\dot{8}$ |  |  | $\stackrel{\infty}{\sim}$ | $\stackrel{\square}{\square}$ | $\stackrel{\text { 가 }}{ }$ | $\vec{\sim}$ |


非常用ディーゼル発電設備摡咯系統図（その1）



非常用ディーゼル発電設備摡略系統図（その3）



38．高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備の計算モデル
－VI－2－10－1－2－2－6 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備 管の耐震性についての計算書

設計基準対象施設
4．2．4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し，応力分類ごとに裕度が最小のモデルを選定して鳥瞰図，計算条件
及び評価結果を記載している。下表に，代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（クラス2以下の管）

| No． | 配管モデル | 許容応力状態 $\mathrm{III}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ |  |  |  |  | 許容応力状態 $\mathrm{IV}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次＋二次応力＊ |  |  |  |  | 疲労評価 |  |  |
|  |  | 評 価 点 | $\begin{aligned} & \hline \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & (\mathrm{MPa}) \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \\ & \hline \end{aligned}$ | 裕度 | 代表 | 評 価 点 | $\begin{aligned} & \hline \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \\ & \hline \end{aligned}$ | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | 評 価 点 | $\begin{aligned} & \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \\ & \hline \end{aligned}$ | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 疲労 } \\ & \text { 累積 } \\ & \text { 係数 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ |
| 1 | DGD0－H001 | 22 | 66 | 231 | 3.50 | － | 22 | 111 | 366 | 3.29 | － | 22 | 218 | 462 | 2.11 | － | － | － | － |
| 2 | DGD0－H002 | 6 | 6 | 199 | 33.16 | － | 6 | 6 | 324 | 54.00 | － | 6 | 2 | 398 | 199.00 | － | － | － | － |
| 3 | DGD0－H003 | 1 | 5 | 199 | 39.80 | － | 1 | 5 | 324 | 64.80 | － | 1 | 2 | 398 | 199． 00 | － | － | － | － |
| 4 | DGD0－H004 | 1 | 24 | 199 | 8． 29 | － | 1 | 34 | 324 | 9.52 | － | 1 | 54 | 398 | 7.37 | － | － | － | － |
| 5 | DGD0－H005 | 20 | 30 | 199 | 6.63 | － | 20 | 39 | 324 | 8.30 | － | 7 | 224 | 398 | 1． 77 | － | － | － | － |
| 6 | DGD0－H006 | 34 | 64 | 199 | 3． 10 | $\bigcirc$ | 34 | 113 | 324 | 2.86 | $\bigcirc$ | 77 | 380 | 398 | 1.04 | $\bigcirc$ | － | － | － |
| 7 | DGD0－H007 | 15 | 32 | 199 | 6． 21 | － | 15 | 46 | 324 | 7.04 | － | 15 | 128 | 398 | 3.10 | － | － | － | － |

注記 $*: ~ \mathrm{II}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ の一次＋二次応力の許容値は $\mathrm{IV}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ と同様であることから，地震荷重が大きい $\mathrm{IV}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ の一次 + 二次応力裕度最小を代表とする。

高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備概峈系統図（その1）


重大事故等対処設備
4．2．4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し，応力分類ごとに裕度が最小のモデルを選定して鳥瞰図，計算条件及び評価結果を記載している。下表に，代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。

| No． | 配管モデル | 許容応力状態 $\mathrm{V}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次＋二次応力 |  |  |  |  | 疲労評価 |  |  |
|  |  | 評 偠 点 | $\begin{aligned} & \hline \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & (\mathrm{MPa}) \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \hline \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & (\mathrm{MPa}) \\ & \hline \end{aligned}$ | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \hline \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \\ & \hline \end{aligned}$ | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 疲労 } \\ & \text { 累積 } \\ & \text { 係数 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ |
| 1 | DGD0－H001 | 22 | 111 | 366 | 3.29 | － | 22 | 218 | 462 | 2． 11 | － | － | － | － |
| 2 | DGD0－H002 | 6 | 6 | 324 | 54.00 | － | 6 | 2 | 398 | 199.00 | － | － | － | － |
| 3 | DGD0－H003 | 1 | 5 | 324 | 64.80 | － | 1 | 2 | 398 | 199.00 | － | － | － | － |
| 4 | DGD0－H004 | 1 | 34 | 324 | 9.52 | － | 1 | 54 | 398 | 7． 37 | － | － | － | － |
| 5 | DGD0－H005 | 20 | 39 | 324 | 8.30 | － | 7 | 224 | 398 | 1． 77 | － | － | － | － |
| 6 | DGD0－H006 | 34 | 113 | 324 | 2.86 | $\bigcirc$ | 77 | 380 | 398 | 1.04 | $\bigcirc$ | － | － | － |
| 7 | DGD0－H007 | 15 | 46 | 324 | 7.04 | － | 15 | 128 | 398 | 3． 10 | － | － | － | － |


高圧炉心スプレイ系ディーゼル発雪設備概略系統図（その1）


## 39．ガスタービン発電設備の計算モデル

－VI－2－10－1－2－3－5 ガスタービン発電設備 管の耐震性についての計算書

重大事故等対処設備
4．2．4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し，応力分類ごとに裕度が最小のモデルを選定して鳥瞰図，計算条件及び評価結果を記載している。下表に，代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（重大事故等クラス2管であってクラス2以下の管）

| No． | 配管モデル | 許容応力状態 $\mathrm{V}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次＋二次応力 |  |  |  |  | 疲労評価 |  |  |
|  |  | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | 計算応力 （ MPa ） | 許容応力 （MPa） | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | 評 <br> 価 <br> 点 | 計算応力 （MPa） | 許容応力 （MPa） | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 疲労 } \\ & \text { 累積 } \\ & \text { 係数 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ |
| 1 | GTG－001 | 159 | 124 | 368 | 2.96 | $\bigcirc$ | 159 | 241 | 478 | 1.98 | $\bigcirc$ | － | － | － |
| 2 | GTG－002 | 37 | 118 | 368 | 3.11 | － | 37 | 226 | 478 | 2.11 | － | － | － | － |
| 3 | GTG－003 | 19 | 46 | 368 | 8.00 | － | 19 | 79 | 478 | 6.05 | － | － | － | － |
| 4 | GTG－004 | 24 | 35 | 368 | 10.51 | － | 24 | 52 | 478 | 9.19 | － | － | － | － |
| 5 | GTG－005 | 29 | 70 | 368 | 5.25 | － | 21 | 126 | 478 | 3.79 | － | － | － | － |
| 6 | GTG－010 | 12 | 14 | 368 | 26.28 | － | 12 | 12 | 478 | 39．83 | － | － | － | － |
| 7 | GTG－011 | 12 | 14 | 368 | 26.28 | － | 12 | 12 | 478 | 39．83 | － | － | － | － |
| 8 | GTG－012 | 28 | 60 | 368 | 6.13 | － | 27 | 147 | 478 | 3.25 | － | － | － | － |

代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（重大事故等クラス2管であってクラス2以下の管）

| No． | 配管モデル | 許容応力状態 $\mathrm{V}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次＋二次応力 |  |  |  |  | 疲労評価 |  |  |
|  |  | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{gathered} \text { 計算応力 } \\ (\mathrm{MPa}) \end{gathered}$ | $\begin{gathered} \text { 許容応力 } \\ (\mathrm{MPa}) \end{gathered}$ | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{gathered} \text { 計算応力 } \\ (\mathrm{MPa}) \end{gathered}$ | 許容応力 （MPa） | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 疲労 } \\ & \text { 累積 } \\ & \text { 係数 } \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ |
| 9 | GTG－012－01 | 7 | 56 | 368 | 6.57 | － | 7 | 82 | 478 | 5.82 | － | － | － | － |
| 10 | GTG－012－02 | 1 | 19 | 368 | 19.36 | － | 1 | 24 | 478 | 19． 91 | － | － | － | － |
| 11 | GTG－014 | 8 | 41 | 368 | 8.97 | － | 8 | 77 | 478 | 6.20 | － | － | － | － |
| 12 | GTG－014－01 | 7 | 56 | 368 | 6.57 | － | 7 | 82 | 478 | 5.82 | － | － | － | － |
| 13 | GTG－014－02 | 1 | 14 | 368 | 26.28 | － | 1 | 16 | 478 | 29． 87 | － | － | － | － |




40．緊急時対策所ディーゼル発電設備の計算モデル
－VI－2－10－1－2－4－2 緊急時対策所ディーゼル発電設備 管の耐震性についての計算書

重大事故等対処設備
4．2．4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し，応力分類ごとに裕度が最小のモデルを選定して鳥瞰図，計算条件及び評価結果を記載している。下表に，代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。

| No． | 配管モデル | 許容応力状態 $\mathrm{V}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次＋二次応力 |  |  |  |  | 疲労評価 |  |  |
|  |  | 評 価 点 | 計算応力 （MPa） | 許容応力 （MPa） | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | $\begin{gathered} \text { 計算応力 } \\ \text { (MPa) } \end{gathered}$ | $\begin{gathered} \text { 許容応力 } \\ (\mathrm{MPa}) \end{gathered}$ | 裕度 | 代表 | 評 価 点 | $\begin{aligned} & \text { 疲労 } \\ & \text { 累積 } \\ & \text { 係数 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ |
| 1 | TSCD02 | 79 | 84 | 368 | 4． 38 | $\bigcirc$ | 43 | 154 | 478 | 3.10 | － | － | － | － |
| 2 | TSCD02Y | 2 | 95 | 453 | 4． 76 | － | 2 | 140 | 396 | 2． 82 | $\bigcirc$ | － | － | － |




## 41．取水ピット水位計の計算モデル

－VI－2－10－2－13－2 取水ピット水位計の耐震性についての計算書

設計基準対象施設
4．2．4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し，応力分類ごとに裕度が最小のモデルを選定して鳥瞰図，計算条件及び評価結果を記載している。下表に，代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。
クラス2以下の管

| No． | 配管モデル | 許容応力状態 $\mathrm{III}_{\mathrm{A}} \mathrm{S}$ |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次＋二次応力 |  |  |  |  | 疲労評価 |  |  |
|  |  | 評 価 点 | $\begin{aligned} & \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & (\mathrm{MPa}) \end{aligned}$ | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | 評 価 点 | $\begin{aligned} & \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \end{aligned}$ | 許容 応力 （MPa） | 裕度 | 代表 | 評 価 点 | $\begin{aligned} & \text { 疲労 } \\ & \text { 累積 } \\ & \text { 係数 } \end{aligned}$ | 代表 |
| 1 | RSWIA－1 | 18 | 127 | 188 | 1.48 | $\bigcirc$ | 20 | 241 | 376 | 1.56 | －＊1 | － | － | － |
| 2 | RSWIA－2 | 9 | 124 | 188 | 1.51 | － | 20 | 241 | 376 | 1.56 | ○＊1 | － | － | － |

注記＊1：RSWIA－1とRSWIA－2は裕度が同じであるが，端数処理前の数値を比較し，RSWIA－2を代表としている。



## 42．地下水位低下設備の計算モデル

－VI－2－13－7 地下水位低下設備配管の耐震性についての計算書

設計基準対象施設
4．2．4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し，応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図，計算条件及び評価結果を記載している。下表に，代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（クラス 2 以下の管）

| No． | 配管モデル | 許容応力状態 $\mathrm{IV}_{4} \mathrm{~S}$ |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 一次応力 |  |  |  |  | 一次＋二次応力 |  |  |  |  | 疲労評価 |  |  |
|  |  | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 計算 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \end{aligned}$ | 許容 <br> 応力 <br> （MPa） | 裕度 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | 計算 <br> 応力 <br> （MPa） | $\begin{aligned} & \text { 許容 } \\ & \text { 応力 } \\ & \text { (MPa) } \end{aligned}$ | 裕度 | 代 | $\begin{aligned} & \text { 評 } \\ & \text { 価 } \\ & \text { 点 } \end{aligned}$ | 疲労 <br> 累積 <br> 係数 | $\begin{aligned} & \text { 代 } \\ & \text { 表 } \end{aligned}$ |
| 1 | DE－001A | 624 | 77 | 333 | 4． 32 | － | 510 | 227 | 430 | 1． 89 | $\bigcirc$ | － | － | － |
| 2 | DE－001B | 512 | 56 | 333 | 5． 94 | － | 509 | 176 | 430 | 2.44 | － | － | － | － |
| 3 | DE－002A | 627 | 77 | 333 | 4． 32 | $\bigcirc$ | 508 | 149 | 430 | 2.88 | － | － | － | － |
| 4 | DE－002B | 512 | 56 | 333 | 5.94 | － | 507 | 171 | 430 | 2.51 | － | － | － | － |
| 5 | DE－003A | 624 | 77 | 333 | 4． 32 | － | 510 | 227 | 430 | 1． 89 | － | － | － | － |
| 6 | DE－003B | 512 | 56 | 333 | 5.94 | － | 509 | 176 | 430 | 2.44 | － | － | － | － |
| 7 | DE－004A | 627 | 77 | 333 | 4． 32 | － | 508 | 149 | 430 | 2.88 | － | － | － | － |
| 8 | DE－004B | 512 | 56 | 333 | 5.94 | － | 507 | 171 | 430 | 2.51 | － | － | － | － |




枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。
$\square$
$\square$

$\square$
$\square$
$\square$
枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

$\square$
$\square$
$\square$
$\square$

$\square$

$\square$
$\square$
枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。
$\square$


[^0]:    注記 $* 1$ ：設計•建設規格 PPC－3520（1）に基づき計算した一次応力を示す。

