

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）
■：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法	・構成の差異

赤字：設備，運用又は体制の相違点（設計方針の相違）
 緑字：記載表現，設備名称の相違（実質的な相違なし）
 ■■■■：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p style="text-align: center;">目次</p> <p>1. 一般事項・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・</p> <p>1.1 概要・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・</p> <p>1.2 適用規格及び基準との適合性・・・・・・・・</p> <p>1.3 強度計算書の構成とその見方・・・・・・・・</p> <p>1.4 計算精度と数値の丸め方・・・・・・・・</p> <p>1.5 材料の表示方法・・・・・・・・・・・・・・・・</p> <p>2. クラス2弁の強度計算方法・・・・・・・・</p> <p>2.1 弁箱又は弁ふたの最小厚さの計算・・・・・・・・</p> <p>2.2 フランジの強度計算・・・・・・・・</p> <p>3. 添付図・・・・・・・・・・・・・・・・</p> <p>別紙 クラス2弁の強度計算書のフォーマット</p>	<p>・評価対象設備の差異 （女川2号機のクラス2弁は、2.1の規定に適合しない場合無し。また、管台を使用していない。） ・構成の差異</p>

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>1. 一般事項</p> <p>1.1 概要</p> <p>本資料は、添付書類「VI-3-1-3 クラス2機器の強度計算の基本方針」に基づき、クラス2弁が十分な強度を有することを確認するための方法を説明するものである。</p> <p>1.2 適用規格及び基準との適合性</p> <p>(1) 強度計算は、昭和55年通商産業省告示第501号「発電用原子力設備に関する構造等の技術基準」（以下「告示第501号」という。）又は発電用原子力設備規格（設計・建設規格（2005年版（2007年追補版含む。））J S M E S N C 1-2005/2007）（日本機械学会 2007年9月）（以下「設計・建設規格」という。）により行う。</p> <p>なお、告示第501号及び設計・建設規格による評価について、評価式及び許容値の2つの項目について比較を実施した結果、設計・建設規格側が安全側であることを確認した。そのため、設計・建設規格による評価を行う。</p> <p>設計・建設規格各規格番号と強度計算書との対応は、表1-1に示すとおりである。</p> <p>(2) 設計・建設規格に計算式の規定がないフランジについては日本産業規格（以下「J I S」という。）を適用して行う。本資料との対応は、表1-2に示すとおりである。</p> <p>(3) 強度計算書で計算するもの以外のフランジは、以下に掲げる規格（材料に係る部分を除く。）又は設計・建設規格別表2に掲げるものを使用する。（設計・建設規格 WVC-3410）</p>	<p>・構成の差異</p> <p>・施設時の適用規格の差異（女川2号機は施設時の適用規格として昭和55年告示第501号を適用している。）</p> <p>・施設時の適用規格の差異（女川2号機では、施設時の適用規格が昭和55年告示第501号の弁があるため、設計・建設規格と告示第501号を比較した結果、設計・建設規格で評価する旨を記載している。）</p> <p>・表現上の差異</p> <p>・表現上の差異</p> <p>・表現上の差異</p>

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考																																												
		<p>a. J I S B 2 2 3 8 (1996) 「鋼製管フランジ通則」</p> <p>表 1-1 設計・建設規格各規格番号と強度計算書との対応</p> <table border="1" data-bbox="1330 560 1935 727"><thead><tr><th>設計・建設規格 規格番号</th><th>強度計算書の計算式 (章節番号)</th><th>備考</th></tr></thead><tbody><tr><td>VVC-3200 耐圧部の設計 VVC-3210</td><td>2.1</td><td>弁箱又は弁ふた及び管台の強度計算 弁箱又は弁ふたの最小厚さの計算</td></tr><tr><td>VVC-3300 弁の応力評価 VVC-3310 (a) *</td><td>2.2</td><td>フランジの強度計算 弁箱と弁ふたのフランジの応力解析</td></tr><tr><td>VVC-3310 (b) *</td><td>2.2</td><td>フランジボルトの応力解析</td></tr></tbody></table> <p>注記 *：設計・建設規格 VVC-3310による計算は、接続管の外径が115 mmを超える弁について適用する。</p> <p>表 1-2 J I Sと強度計算書との対応</p> <table border="1" data-bbox="1330 898 1935 1114"><thead><tr><th colspan="2">J I S</th><th>強度計算書の計算式 (章節番号)</th><th>備考</th></tr><tr><th>No.</th><th>項</th><th></th><th></th></tr></thead><tbody><tr><td>J I S B 8 2 6 5 (2003)</td><td></td><td>2.2</td><td>フランジの強度計算*</td></tr><tr><td>「圧力容器の構造—一般事項」</td><td></td><td></td><td></td></tr><tr><td>附属書3 (規定)</td><td>3</td><td></td><td></td></tr><tr><td>「圧力容器のボルト締めフランジ」</td><td>4</td><td></td><td></td></tr><tr><td>附属書4 (規定)</td><td>3</td><td></td><td></td></tr><tr><td>「全面形非金属カスケットを用いる全面座フランジ」</td><td>4</td><td></td><td></td></tr></tbody></table> <p>注記 *：設計・建設規格 VVC-3310によりJ I S B 8 2 6 5 (2003)「圧力容器の構造—一般事項」(以下「J I S B 8 2 6 5」という。)の附属書3 (規定)「圧力容器のボルト締めフランジ」及び附属書4 (規定)「全面形非金属カスケットを用いる全面座フランジ」を用いて計算を行う。</p> <p>1.3 強度計算書の構成とその見方</p> <p>(1) 強度計算は、本資料と各弁の強度計算書からなる。</p> <p>(2) 各弁の強度計算書では、記号の説明及び計算式を省略しているため、本資料によるものとする。</p>	設計・建設規格 規格番号	強度計算書の計算式 (章節番号)	備考	VVC-3200 耐圧部の設計 VVC-3210	2.1	弁箱又は弁ふた及び管台の強度計算 弁箱又は弁ふたの最小厚さの計算	VVC-3300 弁の応力評価 VVC-3310 (a) *	2.2	フランジの強度計算 弁箱と弁ふたのフランジの応力解析	VVC-3310 (b) *	2.2	フランジボルトの応力解析	J I S		強度計算書の計算式 (章節番号)	備考	No.	項			J I S B 8 2 6 5 (2003)		2.2	フランジの強度計算*	「圧力容器の構造—一般事項」				附属書3 (規定)	3			「圧力容器のボルト締めフランジ」	4			附属書4 (規定)	3			「全面形非金属カスケットを用いる全面座フランジ」	4			<p>・表現上の差異（設計・建設規格の記載は J I S B 2 2 2 0 (2004) であるが、正誤表にて J I S B 2 2 3 8 (1994) を使用する。）</p> <p>・表現上の差異</p> <p>・評価対象設備の差異（女川2号機のクラス2弁は、2.1の規定に適合しない場合無し。また、管台を使用していない。）</p> <p>・表現上の差異</p> <p>・構成（章節番号）の差異</p>
設計・建設規格 規格番号	強度計算書の計算式 (章節番号)	備考																																													
VVC-3200 耐圧部の設計 VVC-3210	2.1	弁箱又は弁ふた及び管台の強度計算 弁箱又は弁ふたの最小厚さの計算																																													
VVC-3300 弁の応力評価 VVC-3310 (a) *	2.2	フランジの強度計算 弁箱と弁ふたのフランジの応力解析																																													
VVC-3310 (b) *	2.2	フランジボルトの応力解析																																													
J I S		強度計算書の計算式 (章節番号)	備考																																												
No.	項																																														
J I S B 8 2 6 5 (2003)		2.2	フランジの強度計算*																																												
「圧力容器の構造—一般事項」																																															
附属書3 (規定)	3																																														
「圧力容器のボルト締めフランジ」	4																																														
附属書4 (規定)	3																																														
「全面形非金属カスケットを用いる全面座フランジ」	4																																														

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

黄色：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考																																																																																					
		<p>1.4 計算精度と数値の丸め方</p> <p>計算の精度は、6桁以上を確保する。</p> <p>表示する数値の丸め方は、表1-3に示すとおりとする。</p> <p style="text-align: center;">表1-3 表示する数値の丸め方</p> <table border="1" data-bbox="1330 427 1939 890"><thead><tr><th>数値の種類</th><th>単位</th><th>処理桁</th><th>処理方法</th><th>表示桁</th></tr></thead><tbody><tr><td>最高使用圧力</td><td>MPa</td><td>—</td><td>—</td><td>小数点以下第2位</td></tr><tr><td>設計・建設規格別表1-1に規定する許容圧力</td><td>MPa</td><td>—*1 (小数点以下第3位)</td><td>—*1 (四捨五入)</td><td>小数点以下第2位</td></tr><tr><td>上記以外の圧力</td><td>MPa</td><td>小数点以下第3位</td><td>切上げ</td><td>小数点以下第2位</td></tr><tr><td>温度</td><td>℃</td><td>—</td><td>—</td><td>整数位</td></tr><tr><td>許容応力*2</td><td>MPa</td><td>小数点以下第1位</td><td>切捨て</td><td>整数位</td></tr><tr><td>算出応力</td><td>MPa</td><td>小数点以下第1位</td><td>切上げ</td><td>整数位</td></tr><tr><td>計算上必要な長さ</td><td>mm</td><td>小数点以下第2位</td><td>切上げ</td><td>小数点以下第1位</td></tr><tr><td>実際の長さ</td><td>mm</td><td>—</td><td>—</td><td>小数点以下第1位</td></tr><tr><td>ボルト谷径</td><td>mm</td><td>—</td><td>—</td><td>小数点以下第3位</td></tr><tr><td>上記以外の長さ</td><td>mm</td><td>小数点以下第2位</td><td>四捨五入</td><td>小数点以下第1位</td></tr><tr><td>総断面積</td><td>mm²</td><td>有効数字5桁目</td><td>四捨五入</td><td>有効数字4桁*3</td></tr><tr><td>実際の断面積</td><td>mm²</td><td>有効数字5桁目</td><td>四捨五入</td><td>有効数字4桁*3</td></tr><tr><td>弁操作力による反力</td><td>N</td><td>—</td><td>—</td><td>整数位</td></tr><tr><td>上記以外の力</td><td>N</td><td>有効数字5桁目</td><td>四捨五入</td><td>有効数字4桁*3</td></tr><tr><td>モーメント</td><td>N・mm</td><td>有効数字5桁目</td><td>四捨五入</td><td>有効数字4桁*3</td></tr><tr><td>角度</td><td>°</td><td>—</td><td>—</td><td>小数点以下第1位</td></tr></tbody></table> <p>注記 *1：設計・建設規格 別表に定められる温度区分の中間の温度における許容圧力を比例法により補間して求める場合は、() 内を適用する。</p> <p>*2：設計・建設規格 付録材料図表に記載された温度の中間における許容引張応力は、比例法により補間した値の小数点以下第1位を切り捨て、整数位までの値とする。</p> <p>*3：絶対値が1000以上のときは、べき数表示とする。</p>	数値の種類	単位	処理桁	処理方法	表示桁	最高使用圧力	MPa	—	—	小数点以下第2位	設計・建設規格別表1-1に規定する許容圧力	MPa	—*1 (小数点以下第3位)	—*1 (四捨五入)	小数点以下第2位	上記以外の圧力	MPa	小数点以下第3位	切上げ	小数点以下第2位	温度	℃	—	—	整数位	許容応力*2	MPa	小数点以下第1位	切捨て	整数位	算出応力	MPa	小数点以下第1位	切上げ	整数位	計算上必要な長さ	mm	小数点以下第2位	切上げ	小数点以下第1位	実際の長さ	mm	—	—	小数点以下第1位	ボルト谷径	mm	—	—	小数点以下第3位	上記以外の長さ	mm	小数点以下第2位	四捨五入	小数点以下第1位	総断面積	mm ²	有効数字5桁目	四捨五入	有効数字4桁*3	実際の断面積	mm ²	有効数字5桁目	四捨五入	有効数字4桁*3	弁操作力による反力	N	—	—	整数位	上記以外の力	N	有効数字5桁目	四捨五入	有効数字4桁*3	モーメント	N・mm	有効数字5桁目	四捨五入	有効数字4桁*3	角度	°	—	—	小数点以下第1位	
数値の種類	単位	処理桁	処理方法	表示桁																																																																																				
最高使用圧力	MPa	—	—	小数点以下第2位																																																																																				
設計・建設規格別表1-1に規定する許容圧力	MPa	—*1 (小数点以下第3位)	—*1 (四捨五入)	小数点以下第2位																																																																																				
上記以外の圧力	MPa	小数点以下第3位	切上げ	小数点以下第2位																																																																																				
温度	℃	—	—	整数位																																																																																				
許容応力*2	MPa	小数点以下第1位	切捨て	整数位																																																																																				
算出応力	MPa	小数点以下第1位	切上げ	整数位																																																																																				
計算上必要な長さ	mm	小数点以下第2位	切上げ	小数点以下第1位																																																																																				
実際の長さ	mm	—	—	小数点以下第1位																																																																																				
ボルト谷径	mm	—	—	小数点以下第3位																																																																																				
上記以外の長さ	mm	小数点以下第2位	四捨五入	小数点以下第1位																																																																																				
総断面積	mm ²	有効数字5桁目	四捨五入	有効数字4桁*3																																																																																				
実際の断面積	mm ²	有効数字5桁目	四捨五入	有効数字4桁*3																																																																																				
弁操作力による反力	N	—	—	整数位																																																																																				
上記以外の力	N	有効数字5桁目	四捨五入	有効数字4桁*3																																																																																				
モーメント	N・mm	有効数字5桁目	四捨五入	有効数字4桁*3																																																																																				
角度	°	—	—	小数点以下第1位																																																																																				

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>1.5 材料の表示方法</p> <p>材料は次に従い表示するものとする。</p> <p>(1) 設計・建設規格に定める材料記号を原則とする。</p> <p>J I Sの改正により設計・建設規格に定める材料記号と相違が生じた場合、設計・建設規格と同等以上の材料であることを確認し、最新のJ I Sによる材料記号を表示する。</p> <p>設計・建設規格に記載されていないが設計・建設規格に相当材が記載されている場合は、次のように表示する。</p> <p>相当材記号 相当（当該材記号）</p> <p>(例1) SM400A 相当（SMA400AP）</p> <p>(例2) SCS14A 相当（ASME SA351 Gr.CF8M）</p> <p>(2) 使用する厚さ又は径等によって許容引張応力の値が異なる場合、材料記号の後に該当する厚さ又は径等の範囲を付記して表示する。</p> <p>(例) SNB7（径≤63 mm）</p> <p>(3) ガasket材料で非石棉の場合の表示は、フランジの強度計算「記号の説明」の「計算書の表示」による。</p> <p>(例) NON-ASBESTOS</p> <p>SUS-NON-ASBESTOS</p> <p>なお、この場合のガスケット係数（m）及びガスケットの最小設計締付圧力（y）は、J I S B 8 2 6 5 附属書3 表2 備考3よりガスケットメーカー推奨値を適用する。</p>	

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考																																																																				
		<p>2. クラス2弁の強度計算方法</p> <p>発電用原子力設備のうちクラス2弁の強度計算に用いる計算式と記号を以下に示す。</p> <p>2.1 弁箱又は弁ふたの最小厚さの計算</p> <p>設計・建設規格 VVC-3210 を適用する。</p> <p>(1) 記号の説明</p>																																																																					
		<table border="1"> <thead> <tr> <th>設計・建設規格の記号</th> <th>計算書の表示</th> <th>表示内容</th> <th>単位</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>d_m</td> <td>d_m</td> <td>図3-1に示す弁入口流路内径</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>d_n</td> <td>d_n</td> <td>図3-1に示すネック部の内径</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>θ</td> <td>θ</td> <td>$\frac{d_n}{d_m} \leq 1.5$ の場合、図3-2に示すネック部の厚さが t 以上必要な部分の範囲</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>P</td> <td>P</td> <td>最高使用圧力</td> <td>MPa</td> </tr> <tr> <td>P_1</td> <td>P_1</td> <td>最高使用温度における設計・建設規格 別表 1-1 に規定する許容圧力の欄のうち、最高使用圧力より低く、かつ、最も近い呼び圧力の項の許容圧力</td> <td>MPa</td> </tr> <tr> <td>P_2</td> <td>P_2</td> <td>最高使用温度における設計・建設規格 別表 1-1 に規定する許容圧力の欄のうち、最高使用圧力より高く、かつ、最も近い呼び圧力の項の許容圧力</td> <td>MPa</td> </tr> <tr> <td>t</td> <td>t</td> <td>弁箱（ネック部を除く。）又は弁ふたの計算上必要な厚さ</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>t_1</td> <td>t_1</td> <td>設計・建設規格 別表 3 の呼び圧力（設計・建設規格 別表 1-1 において P_1 に対応する呼び圧力をいう。）の欄のうち、当該弁の弁入口流路内径に対応する値</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>t_2</td> <td>t_2</td> <td>設計・建設規格 別表 3 の呼び圧力（設計・建設規格 別表 1-1 において P_2 に対応する呼び圧力をいう。）の欄のうち、当該弁の弁入口流路内径に対応する値</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td></td> <td>t_{ab}</td> <td>弁箱の最小厚さ</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td></td> <td>t_{af}</td> <td>弁ふたの最小厚さ</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td></td> <td>T_m</td> <td>最高使用温度</td> <td>℃</td> </tr> <tr> <td>t_m</td> <td>t_{m1}</td> <td>θ の範囲内のネック部の計算上必要な厚さ</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>t_m</td> <td>t_{m2}</td> <td>θ の範囲外及び $\frac{d_n}{d_m} > 1.5$ の場合、ネック部の計算上必要な厚さ</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td></td> <td>t_{m1}</td> <td>t_{m1} に対応するネック部の最小厚さ</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td></td> <td>t_{m2}</td> <td>t_{m2} に対応するネック部の最小厚さ</td> <td>mm</td> </tr> </tbody> </table>	設計・建設規格の記号	計算書の表示	表示内容	単位	d_m	d_m	図3-1に示す弁入口流路内径	mm	d_n	d_n	図3-1に示すネック部の内径	mm	θ	θ	$\frac{d_n}{d_m} \leq 1.5$ の場合、図3-2に示すネック部の厚さが t 以上必要な部分の範囲	mm	P	P	最高使用圧力	MPa	P_1	P_1	最高使用温度における設計・建設規格 別表 1-1 に規定する許容圧力の欄のうち、最高使用圧力より低く、かつ、最も近い呼び圧力の項の許容圧力	MPa	P_2	P_2	最高使用温度における設計・建設規格 別表 1-1 に規定する許容圧力の欄のうち、最高使用圧力より高く、かつ、最も近い呼び圧力の項の許容圧力	MPa	t	t	弁箱（ネック部を除く。）又は弁ふたの計算上必要な厚さ	mm	t_1	t_1	設計・建設規格 別表 3 の呼び圧力（設計・建設規格 別表 1-1 において P_1 に対応する呼び圧力をいう。）の欄のうち、当該弁の弁入口流路内径に対応する値	mm	t_2	t_2	設計・建設規格 別表 3 の呼び圧力（設計・建設規格 別表 1-1 において P_2 に対応する呼び圧力をいう。）の欄のうち、当該弁の弁入口流路内径に対応する値	mm		t_{ab}	弁箱の最小厚さ	mm		t_{af}	弁ふたの最小厚さ	mm		T_m	最高使用温度	℃	t_m	t_{m1}	θ の範囲内のネック部の計算上必要な厚さ	mm	t_m	t_{m2}	θ の範囲外及び $\frac{d_n}{d_m} > 1.5$ の場合、ネック部の計算上必要な厚さ	mm		t_{m1}	t_{m1} に対応するネック部の最小厚さ	mm		t_{m2}	t_{m2} に対応するネック部の最小厚さ	mm	<p>・記号の説明については、プラントユニークであるため、差分の抽出は実施しない。</p>
設計・建設規格の記号	計算書の表示	表示内容	単位																																																																				
d_m	d_m	図3-1に示す弁入口流路内径	mm																																																																				
d_n	d_n	図3-1に示すネック部の内径	mm																																																																				
θ	θ	$\frac{d_n}{d_m} \leq 1.5$ の場合、図3-2に示すネック部の厚さが t 以上必要な部分の範囲	mm																																																																				
P	P	最高使用圧力	MPa																																																																				
P_1	P_1	最高使用温度における設計・建設規格 別表 1-1 に規定する許容圧力の欄のうち、最高使用圧力より低く、かつ、最も近い呼び圧力の項の許容圧力	MPa																																																																				
P_2	P_2	最高使用温度における設計・建設規格 別表 1-1 に規定する許容圧力の欄のうち、最高使用圧力より高く、かつ、最も近い呼び圧力の項の許容圧力	MPa																																																																				
t	t	弁箱（ネック部を除く。）又は弁ふたの計算上必要な厚さ	mm																																																																				
t_1	t_1	設計・建設規格 別表 3 の呼び圧力（設計・建設規格 別表 1-1 において P_1 に対応する呼び圧力をいう。）の欄のうち、当該弁の弁入口流路内径に対応する値	mm																																																																				
t_2	t_2	設計・建設規格 別表 3 の呼び圧力（設計・建設規格 別表 1-1 において P_2 に対応する呼び圧力をいう。）の欄のうち、当該弁の弁入口流路内径に対応する値	mm																																																																				
	t_{ab}	弁箱の最小厚さ	mm																																																																				
	t_{af}	弁ふたの最小厚さ	mm																																																																				
	T_m	最高使用温度	℃																																																																				
t_m	t_{m1}	θ の範囲内のネック部の計算上必要な厚さ	mm																																																																				
t_m	t_{m2}	θ の範囲外及び $\frac{d_n}{d_m} > 1.5$ の場合、ネック部の計算上必要な厚さ	mm																																																																				
	t_{m1}	t_{m1} に対応するネック部の最小厚さ	mm																																																																				
	t_{m2}	t_{m2} に対応するネック部の最小厚さ	mm																																																																				

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>(2) 算式</p> <p>a. 弁箱（ネック部を除く。）又は弁ふたの計算上必要な厚さ</p> $t = t_1 + \frac{(P - P_1) \cdot (t_2 - t_1)}{(P_2 - P_1)}$ <p>注：最高使用圧力が最高使用温度における設計・建設規格別表1-1に規定する許容圧力の欄に掲げる許容圧力以下の場合、弁箱（ネック部を除く。）又は弁ふたの計算上必要な厚さtは、設計・建設規格別表3の呼び圧力（1.03 MPa）の欄のうち当該弁の弁入口流路内径に対応する値とする。</p> <p>b. ネック部の計算上必要な厚さ</p> <p>(a) $\frac{d_n}{d_m} \leq 1.5$の場合</p> <p>イ. 弁箱流路方向の外径から、ネック方向に沿って次の式で計算したℓの範囲の必要な厚さ</p> $t_{m1} = t$ $\ell = 1.1 \cdot \sqrt{d_m \cdot t}$	<p>・表現上の差異</p>

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

黄色：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>ロ. イ. 以外のネック部の必要な厚さ</p> $t_{m2} = \frac{2 \cdot d_n \cdot t}{3 \cdot d_m}$ <p>(b) $\frac{d_n}{d_m} > 1.5$ の場合</p> $t_{m2} = \frac{2 \cdot d_n \cdot t}{3 \cdot d_m}$ <p>(3) 評価</p> <p>以下の条件を満足すれば十分である。</p> <p>a. 弁箱（ネック部を除く。）又は弁ふたの最小厚さ</p> $t_{ab} \geq t$ $t_{af} \geq t$ <p>b. ネック部の最小厚さ</p> <p>(a) $\frac{d_n}{d_m} \leq 1.5$ の場合</p> $t_{ma1} \geq t_{m1}$ $t_{ma2} \geq t_{m2}$ <p>(b) $\frac{d_n}{d_m} > 1.5$ の場合</p> $t_{ma2} \geq t_{m2}$	<p>・表現上の差異</p> <p>・評価対象設備の差異 （女川2号機のクラス2弁は、VVC-3220の規定を適用しない。）</p>

赤字：設備，運用又は体制の相違点（設計方針の相違）
 緑字：記載表現，設備名称の相違（実質的な相違なし）
 ■：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
			・評価対象設備の差異 （女川2号機のクラス2弁は，2.1の規定に適合しない場合無し。）

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

■：前回提出時からの変更箇所

2021年2月12日

02-工-B-20-0031_改1

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
			・評価対象設備の差異 （女川2号機のクラス2弁は、2.1の規定に適合しない場合無し。）

本資料のうち枠囲みの内容は、他社の機密事項を含む可能性があるため公開できません。

赤字：設備，運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現，設備名称の相違（実質的な相違なし）

■：前回提出時からの変更箇所

2021年2月12日

02-工-B-20-0031_改1

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
			・評価対象設備の差異 （女川2号機のクラス 2弁は管台を使用して いないため記載しな い。）

本資料のうち枠囲みの内容は，他社の機密事項を含む可能性があるため公開できません。

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

黄色：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考																																																																												
		<p>2.2 フランジの強度計算</p> <p>2.2.1 ボルト締めフランジ</p> <p>設計・建設規格 VVC-3310 を適用する。</p> <p>(1) 記号の説明</p> <table border="1" data-bbox="1330 387 1939 1050"> <thead> <tr> <th>JISの記号</th> <th>計算書の表示</th> <th>表示内容</th> <th>単位</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>A</td> <td>A</td> <td>フランジの外径</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>A_b</td> <td>A_b</td> <td>実際に使用するボルトの総有効断面積</td> <td>mm²</td> </tr> <tr> <td>A_m</td> <td>A_m</td> <td>ボルトの総有効断面積</td> <td>mm²</td> </tr> <tr> <td>A_{m1}</td> <td>A_{m1}</td> <td>使用状態でのボルトの総有効断面積</td> <td>mm²</td> </tr> <tr> <td>A_{m2}</td> <td>A_{m2}</td> <td>ガスケット締付時のボルトの総有効断面積</td> <td>mm²</td> </tr> <tr> <td>B</td> <td>B</td> <td>フランジの内径</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>B₁</td> <td>B₁</td> <td>B + g₀ (f ≥ 1 のときの一体形フランジの場合) B + g₁ (f < 1 のときの一体形フランジの場合)</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>b</td> <td>b</td> <td>ガスケット座の有効幅</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>b₀</td> <td>b₀</td> <td>ガスケット座の基本幅</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>C</td> <td>C</td> <td>ボルト穴の中心円の直径</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>d</td> <td>d</td> <td>係数 ($= \frac{U}{V} \cdot h_0 \cdot g_0^2$ (一体形フランジの場合))</td> <td>mm³</td> </tr> <tr> <td>d_b</td> <td>d_b</td> <td>ボルトのねじ部の谷の径と軸部の径の最小部の小さい方の径</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>e</td> <td>e</td> <td>係数 ($= \frac{F}{h_0}$ (一体形フランジの場合))</td> <td>mm⁻¹</td> </tr> <tr> <td>F</td> <td>F</td> <td>一体形フランジの係数 (JIS B 8265 附属書3 図5又は表4による。)</td> <td>—</td> </tr> <tr> <td></td> <td>F₀</td> <td>フランジに作用する機械的鉛直荷重 (弁操作力による反力)</td> <td>N</td> </tr> <tr> <td>f</td> <td>f</td> <td>ハブ応力修正係数 (JIS B 8265 附属書3 図4又は表4による。)</td> <td>—</td> </tr> <tr> <td>G</td> <td>G</td> <td>ガスケット反力円の直径</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td></td> <td>G₀</td> <td>ガスケット接触面の外径</td> <td>mm</td> </tr> </tbody> </table>	JISの記号	計算書の表示	表示内容	単位	A	A	フランジの外径	mm	A _b	A _b	実際に使用するボルトの総有効断面積	mm ²	A _m	A _m	ボルトの総有効断面積	mm ²	A _{m1}	A _{m1}	使用状態でのボルトの総有効断面積	mm ²	A _{m2}	A _{m2}	ガスケット締付時のボルトの総有効断面積	mm ²	B	B	フランジの内径	mm	B ₁	B ₁	B + g ₀ (f ≥ 1 のときの一体形フランジの場合) B + g ₁ (f < 1 のときの一体形フランジの場合)	mm	b	b	ガスケット座の有効幅	mm	b ₀	b ₀	ガスケット座の基本幅	mm	C	C	ボルト穴の中心円の直径	mm	d	d	係数 ($= \frac{U}{V} \cdot h_0 \cdot g_0^2$ (一体形フランジの場合))	mm ³	d _b	d _b	ボルトのねじ部の谷の径と軸部の径の最小部の小さい方の径	mm	e	e	係数 ($= \frac{F}{h_0}$ (一体形フランジの場合))	mm ⁻¹	F	F	一体形フランジの係数 (JIS B 8265 附属書3 図5又は表4による。)	—		F ₀	フランジに作用する機械的鉛直荷重 (弁操作力による反力)	N	f	f	ハブ応力修正係数 (JIS B 8265 附属書3 図4又は表4による。)	—	G	G	ガスケット反力円の直径	mm		G ₀	ガスケット接触面の外径	mm	<p>・構成の差異</p> <p>・記号の説明については、プラントユニークであるため、差分の抽出は実施しない。</p>
JISの記号	計算書の表示	表示内容	単位																																																																												
A	A	フランジの外径	mm																																																																												
A _b	A _b	実際に使用するボルトの総有効断面積	mm ²																																																																												
A _m	A _m	ボルトの総有効断面積	mm ²																																																																												
A _{m1}	A _{m1}	使用状態でのボルトの総有効断面積	mm ²																																																																												
A _{m2}	A _{m2}	ガスケット締付時のボルトの総有効断面積	mm ²																																																																												
B	B	フランジの内径	mm																																																																												
B ₁	B ₁	B + g ₀ (f ≥ 1 のときの一体形フランジの場合) B + g ₁ (f < 1 のときの一体形フランジの場合)	mm																																																																												
b	b	ガスケット座の有効幅	mm																																																																												
b ₀	b ₀	ガスケット座の基本幅	mm																																																																												
C	C	ボルト穴の中心円の直径	mm																																																																												
d	d	係数 ($= \frac{U}{V} \cdot h_0 \cdot g_0^2$ (一体形フランジの場合))	mm ³																																																																												
d _b	d _b	ボルトのねじ部の谷の径と軸部の径の最小部の小さい方の径	mm																																																																												
e	e	係数 ($= \frac{F}{h_0}$ (一体形フランジの場合))	mm ⁻¹																																																																												
F	F	一体形フランジの係数 (JIS B 8265 附属書3 図5又は表4による。)	—																																																																												
	F ₀	フランジに作用する機械的鉛直荷重 (弁操作力による反力)	N																																																																												
f	f	ハブ応力修正係数 (JIS B 8265 附属書3 図4又は表4による。)	—																																																																												
G	G	ガスケット反力円の直径	mm																																																																												
	G ₀	ガスケット接触面の外径	mm																																																																												

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考																																																																																												
		<table border="1"> <thead> <tr> <th data-bbox="1330 288 1431 309">JISの記号</th> <th data-bbox="1435 288 1536 309">計算書の表示</th> <th data-bbox="1541 288 1861 309">表示内容</th> <th data-bbox="1865 288 1928 309">単位</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>g₀</td> <td>g₀</td> <td>ハブ先端の厚さ</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>g₁</td> <td>g₁</td> <td>フランジ背面のハブの厚さ</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>H</td> <td>H</td> <td>内圧力によってフランジに加わる全荷重</td> <td>N</td> </tr> <tr> <td>h</td> <td>h</td> <td>ハブの長さ</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>H_D</td> <td>H_D</td> <td>内圧力によってフランジの内径面に加わる荷重</td> <td>N</td> </tr> <tr> <td>h_D</td> <td>h_D</td> <td>ボルト穴の中心円からH_D作用点までの半径方向の距離</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>H_G</td> <td>H_G</td> <td>ガスケット荷重</td> <td>N</td> </tr> <tr> <td>h_G</td> <td>h_G</td> <td>ボルト穴の中心円からH_G作用点までの半径方向の距離</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>h₀</td> <td>h₀</td> <td>$\sqrt{B \cdot g_0}$</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>H_P</td> <td>H_P</td> <td>気密を十分に保つために、ガスケットに加える圧縮力</td> <td>N</td> </tr> <tr> <td>H_T</td> <td>H_T</td> <td>内圧力によってフランジに加わる全荷重とフランジの内径面に加わる荷重との差</td> <td>N</td> </tr> <tr> <td>h_T</td> <td>h_T</td> <td>ボルト穴の中心円からH_T作用点までの半径方向の距離</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>K</td> <td>K</td> <td>フランジの内外径の比</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td>L</td> <td>L</td> <td>係数 $\left(= \frac{t \cdot e + 1}{T} + \frac{t^3}{d} \right)$</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td>m</td> <td>m</td> <td>ガスケット係数 (JIS B 8265 附属書3 表2による。)</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td>M_D</td> <td>M_D</td> <td>内圧力によってフランジの内径面に加わるモーメント</td> <td>N・mm</td> </tr> <tr> <td></td> <td>M_e</td> <td>フランジ部に作用するモーメント (駆動部の偏心荷重によるモーメント)</td> <td>N・mm</td> </tr> <tr> <td></td> <td>M_G</td> <td>ガスケット荷重によるモーメント</td> <td>N・mm</td> </tr> <tr> <td></td> <td>M_g</td> <td>ガスケット締付時にフランジに作用するモーメント</td> <td>N・mm</td> </tr> <tr> <td></td> <td>M₀</td> <td>使用状態でフランジに作用するモーメント</td> <td>N・mm</td> </tr> <tr> <td></td> <td>M_T</td> <td>内圧力によってフランジに加わる全荷重とフランジの内径面に加わる荷重との差によるモーメント</td> <td>N・mm</td> </tr> <tr> <td></td> <td>N</td> <td>ガスケットの接触面の幅 (JIS B 8265 附属書3 表3による。)</td> <td>mm</td> </tr> </tbody> </table>	JISの記号	計算書の表示	表示内容	単位	g ₀	g ₀	ハブ先端の厚さ	mm	g ₁	g ₁	フランジ背面のハブの厚さ	mm	H	H	内圧力によってフランジに加わる全荷重	N	h	h	ハブの長さ	mm	H _D	H _D	内圧力によってフランジの内径面に加わる荷重	N	h _D	h _D	ボルト穴の中心円からH _D 作用点までの半径方向の距離	mm	H _G	H _G	ガスケット荷重	N	h _G	h _G	ボルト穴の中心円からH _G 作用点までの半径方向の距離	mm	h ₀	h ₀	$\sqrt{B \cdot g_0}$	mm	H _P	H _P	気密を十分に保つために、ガスケットに加える圧縮力	N	H _T	H _T	内圧力によってフランジに加わる全荷重とフランジの内径面に加わる荷重との差	N	h _T	h _T	ボルト穴の中心円からH _T 作用点までの半径方向の距離	mm	K	K	フランジの内外径の比	-	L	L	係数 $\left(= \frac{t \cdot e + 1}{T} + \frac{t^3}{d} \right)$	-	m	m	ガスケット係数 (JIS B 8265 附属書3 表2による。)	-	M _D	M _D	内圧力によってフランジの内径面に加わるモーメント	N・mm		M _e	フランジ部に作用するモーメント (駆動部の偏心荷重によるモーメント)	N・mm		M _G	ガスケット荷重によるモーメント	N・mm		M _g	ガスケット締付時にフランジに作用するモーメント	N・mm		M ₀	使用状態でフランジに作用するモーメント	N・mm		M _T	内圧力によってフランジに加わる全荷重とフランジの内径面に加わる荷重との差によるモーメント	N・mm		N	ガスケットの接触面の幅 (JIS B 8265 附属書3 表3による。)	mm	<p>・記号の説明については、プラントユニークであるため、差分の抽出は実施しない。</p>
JISの記号	計算書の表示	表示内容	単位																																																																																												
g ₀	g ₀	ハブ先端の厚さ	mm																																																																																												
g ₁	g ₁	フランジ背面のハブの厚さ	mm																																																																																												
H	H	内圧力によってフランジに加わる全荷重	N																																																																																												
h	h	ハブの長さ	mm																																																																																												
H _D	H _D	内圧力によってフランジの内径面に加わる荷重	N																																																																																												
h _D	h _D	ボルト穴の中心円からH _D 作用点までの半径方向の距離	mm																																																																																												
H _G	H _G	ガスケット荷重	N																																																																																												
h _G	h _G	ボルト穴の中心円からH _G 作用点までの半径方向の距離	mm																																																																																												
h ₀	h ₀	$\sqrt{B \cdot g_0}$	mm																																																																																												
H _P	H _P	気密を十分に保つために、ガスケットに加える圧縮力	N																																																																																												
H _T	H _T	内圧力によってフランジに加わる全荷重とフランジの内径面に加わる荷重との差	N																																																																																												
h _T	h _T	ボルト穴の中心円からH _T 作用点までの半径方向の距離	mm																																																																																												
K	K	フランジの内外径の比	-																																																																																												
L	L	係数 $\left(= \frac{t \cdot e + 1}{T} + \frac{t^3}{d} \right)$	-																																																																																												
m	m	ガスケット係数 (JIS B 8265 附属書3 表2による。)	-																																																																																												
M _D	M _D	内圧力によってフランジの内径面に加わるモーメント	N・mm																																																																																												
	M _e	フランジ部に作用するモーメント (駆動部の偏心荷重によるモーメント)	N・mm																																																																																												
	M _G	ガスケット荷重によるモーメント	N・mm																																																																																												
	M _g	ガスケット締付時にフランジに作用するモーメント	N・mm																																																																																												
	M ₀	使用状態でフランジに作用するモーメント	N・mm																																																																																												
	M _T	内圧力によってフランジに加わる全荷重とフランジの内径面に加わる荷重との差によるモーメント	N・mm																																																																																												
	N	ガスケットの接触面の幅 (JIS B 8265 附属書3 表3による。)	mm																																																																																												

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考																																																																								
		<table border="1"> <thead> <tr> <th>JISの記号</th> <th>計算書の表示</th> <th>表示内容</th> <th>単位</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>n</td> <td>n</td> <td>ボルトの本数</td> <td>—</td> </tr> <tr> <td></td> <td>P</td> <td>最高使用圧力</td> <td>MPa</td> </tr> <tr> <td></td> <td>P_{eq}</td> <td>機械的荷重によりフランジ部に作用する曲げモーメントを圧力に換算した等価圧力</td> <td>MPa</td> </tr> <tr> <td>P</td> <td>P_{FD}</td> <td>フランジの設計圧力</td> <td>MPa</td> </tr> <tr> <td>R</td> <td>R</td> <td>ボルトの中心円からハブとフランジ背面との交点までの半径方向の距離</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>T</td> <td>T</td> <td>$K = \left(\frac{A}{B}\right)$ の値によって定まる係数 (JIS B 8265 附属書3 図7による。)</td> <td>—</td> </tr> <tr> <td>t</td> <td>t</td> <td>フランジの厚さ</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>U</td> <td>U</td> <td>$K = \left(\frac{A}{B}\right)$ の値によって定まる係数 (JIS B 8265 附属書3 図7による。)</td> <td>—</td> </tr> <tr> <td>V</td> <td>V</td> <td>一体形フランジの係数 (JIS B 8265 附属書3 図8又は表4による。)</td> <td>—</td> </tr> <tr> <td>W_g</td> <td>W_g</td> <td>ガスケット締付時のボルト荷重</td> <td>N</td> </tr> <tr> <td>W_{m1}</td> <td>W_{m1}</td> <td>使用状態での必要な最小ボルト荷重</td> <td>N</td> </tr> <tr> <td>W_{m2}</td> <td>W_{m2}</td> <td>ガスケット締付時に必要な最小ボルト荷重</td> <td>N</td> </tr> <tr> <td>W_o</td> <td>W_o</td> <td>使用状態でのボルト荷重</td> <td>N</td> </tr> <tr> <td>Y</td> <td>Y</td> <td>$K = \left(\frac{A}{B}\right)$ の値によって定まる係数 (JIS B 8265 附属書3 図7による。)</td> <td>—</td> </tr> <tr> <td>y</td> <td>y</td> <td>ガスケットの最小設計締付圧力 (JIS B 8265 附属書3 表2による。)</td> <td>N/mm²</td> </tr> <tr> <td>Z</td> <td>Z</td> <td>$K = \left(\frac{A}{B}\right)$ の値によって定まる係数 (JIS B 8265 附属書3 図7による。)</td> <td>—</td> </tr> <tr> <td>π</td> <td>π</td> <td>円周率</td> <td>—</td> </tr> </tbody> </table>	JISの記号	計算書の表示	表示内容	単位	n	n	ボルトの本数	—		P	最高使用圧力	MPa		P_{eq}	機械的荷重によりフランジ部に作用する曲げモーメントを圧力に換算した等価圧力	MPa	P	P_{FD}	フランジの設計圧力	MPa	R	R	ボルトの中心円からハブとフランジ背面との交点までの半径方向の距離	mm	T	T	$K = \left(\frac{A}{B}\right)$ の値によって定まる係数 (JIS B 8265 附属書3 図7による。)	—	t	t	フランジの厚さ	mm	U	U	$K = \left(\frac{A}{B}\right)$ の値によって定まる係数 (JIS B 8265 附属書3 図7による。)	—	V	V	一体形フランジの係数 (JIS B 8265 附属書3 図8又は表4による。)	—	W_g	W_g	ガスケット締付時のボルト荷重	N	W_{m1}	W_{m1}	使用状態での必要な最小ボルト荷重	N	W_{m2}	W_{m2}	ガスケット締付時に必要な最小ボルト荷重	N	W_o	W_o	使用状態でのボルト荷重	N	Y	Y	$K = \left(\frac{A}{B}\right)$ の値によって定まる係数 (JIS B 8265 附属書3 図7による。)	—	y	y	ガスケットの最小設計締付圧力 (JIS B 8265 附属書3 表2による。)	N/mm ²	Z	Z	$K = \left(\frac{A}{B}\right)$ の値によって定まる係数 (JIS B 8265 附属書3 図7による。)	—	π	π	円周率	—	<p>・記号の説明については、プラントユニークであるため、差分の抽出は実施しない。</p>
JISの記号	計算書の表示	表示内容	単位																																																																								
n	n	ボルトの本数	—																																																																								
	P	最高使用圧力	MPa																																																																								
	P_{eq}	機械的荷重によりフランジ部に作用する曲げモーメントを圧力に換算した等価圧力	MPa																																																																								
P	P_{FD}	フランジの設計圧力	MPa																																																																								
R	R	ボルトの中心円からハブとフランジ背面との交点までの半径方向の距離	mm																																																																								
T	T	$K = \left(\frac{A}{B}\right)$ の値によって定まる係数 (JIS B 8265 附属書3 図7による。)	—																																																																								
t	t	フランジの厚さ	mm																																																																								
U	U	$K = \left(\frac{A}{B}\right)$ の値によって定まる係数 (JIS B 8265 附属書3 図7による。)	—																																																																								
V	V	一体形フランジの係数 (JIS B 8265 附属書3 図8又は表4による。)	—																																																																								
W_g	W_g	ガスケット締付時のボルト荷重	N																																																																								
W_{m1}	W_{m1}	使用状態での必要な最小ボルト荷重	N																																																																								
W_{m2}	W_{m2}	ガスケット締付時に必要な最小ボルト荷重	N																																																																								
W_o	W_o	使用状態でのボルト荷重	N																																																																								
Y	Y	$K = \left(\frac{A}{B}\right)$ の値によって定まる係数 (JIS B 8265 附属書3 図7による。)	—																																																																								
y	y	ガスケットの最小設計締付圧力 (JIS B 8265 附属書3 表2による。)	N/mm ²																																																																								
Z	Z	$K = \left(\frac{A}{B}\right)$ の値によって定まる係数 (JIS B 8265 附属書3 図7による。)	—																																																																								
π	π	円周率	—																																																																								

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

黄色：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機				備考																																																	
		<table border="1"> <thead> <tr> <th>JISの記号</th> <th>計算書の表示</th> <th>表示内容</th> <th>単位</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>σ_a</td> <td>σ_a</td> <td>常温におけるボルト材料の設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表7に定める許容引張応力</td> <td>MPa</td> </tr> <tr> <td>σ_b</td> <td>σ_b</td> <td>最高使用温度におけるボルト材料の設計・建設規格付録材料図表 Part5 表7に定める許容引張応力</td> <td>MPa</td> </tr> <tr> <td>σ_t</td> <td>σ_{ta}</td> <td>常温におけるフランジ材料の設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表5に定める許容引張応力</td> <td>MPa</td> </tr> <tr> <td>σ_t</td> <td>σ_{tb}</td> <td>最高使用温度におけるフランジ材料の設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表5に定める許容引張応力</td> <td>MPa</td> </tr> <tr> <td>σ_H</td> <td>σ_{Ha}</td> <td>ガスケット締付時のハブの軸方向応力</td> <td>MPa*</td> </tr> <tr> <td>σ_H</td> <td>σ_{Ho}</td> <td>使用状態でのハブの軸方向応力</td> <td>MPa*</td> </tr> <tr> <td>σ_R</td> <td>σ_{Ra}</td> <td>ガスケット締付時のフランジの半径方向応力</td> <td>MPa*</td> </tr> <tr> <td>σ_R</td> <td>σ_{Ro}</td> <td>使用状態でのフランジの半径方向応力</td> <td>MPa*</td> </tr> <tr> <td>σ_T</td> <td>σ_{Ta}</td> <td>ガスケット締付時のフランジの周方向応力</td> <td>MPa*</td> </tr> <tr> <td>σ_T</td> <td>σ_{To}</td> <td>使用状態でのフランジの周方向応力</td> <td>MPa*</td> </tr> <tr> <td></td> <td>NON-ASBESTOS</td> <td>非石綿ジョイントシート</td> <td>—</td> </tr> <tr> <td></td> <td>SUS-NON-ASBESTOS</td> <td>渦巻形金属ガスケット（非石綿）（ステンレス鋼）</td> <td>—</td> </tr> </tbody> </table>	JISの記号	計算書の表示	表示内容	単位	σ_a	σ_a	常温におけるボルト材料の設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表7に定める許容引張応力	MPa	σ_b	σ_b	最高使用温度におけるボルト材料の設計・建設規格付録材料図表 Part5 表7に定める許容引張応力	MPa	σ_t	σ_{ta}	常温におけるフランジ材料の設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表5に定める許容引張応力	MPa	σ_t	σ_{tb}	最高使用温度におけるフランジ材料の設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表5に定める許容引張応力	MPa	σ_H	σ_{Ha}	ガスケット締付時のハブの軸方向応力	MPa*	σ_H	σ_{Ho}	使用状態でのハブの軸方向応力	MPa*	σ_R	σ_{Ra}	ガスケット締付時のフランジの半径方向応力	MPa*	σ_R	σ_{Ro}	使用状態でのフランジの半径方向応力	MPa*	σ_T	σ_{Ta}	ガスケット締付時のフランジの周方向応力	MPa*	σ_T	σ_{To}	使用状態でのフランジの周方向応力	MPa*		NON-ASBESTOS	非石綿ジョイントシート	—		SUS-NON-ASBESTOS	渦巻形金属ガスケット（非石綿）（ステンレス鋼）	—	<p>・記号の説明については、プラントユニークであるため、差分の抽出は実施しない。</p>
JISの記号	計算書の表示	表示内容	単位																																																				
σ_a	σ_a	常温におけるボルト材料の設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表7に定める許容引張応力	MPa																																																				
σ_b	σ_b	最高使用温度におけるボルト材料の設計・建設規格付録材料図表 Part5 表7に定める許容引張応力	MPa																																																				
σ_t	σ_{ta}	常温におけるフランジ材料の設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表5に定める許容引張応力	MPa																																																				
σ_t	σ_{tb}	最高使用温度におけるフランジ材料の設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表5に定める許容引張応力	MPa																																																				
σ_H	σ_{Ha}	ガスケット締付時のハブの軸方向応力	MPa*																																																				
σ_H	σ_{Ho}	使用状態でのハブの軸方向応力	MPa*																																																				
σ_R	σ_{Ra}	ガスケット締付時のフランジの半径方向応力	MPa*																																																				
σ_R	σ_{Ro}	使用状態でのフランジの半径方向応力	MPa*																																																				
σ_T	σ_{Ta}	ガスケット締付時のフランジの周方向応力	MPa*																																																				
σ_T	σ_{To}	使用状態でのフランジの周方向応力	MPa*																																																				
	NON-ASBESTOS	非石綿ジョイントシート	—																																																				
	SUS-NON-ASBESTOS	渦巻形金属ガスケット（非石綿）（ステンレス鋼）	—																																																				
		<p>注記 *：JIS B 8265は「N/mm²」を使用しているが、設計・建設規格に合わせて「MPa」に読み替えるものとする。</p>																																																					

赤字：設備，運用又は体制の相違点（設計方針の相違）
緑字：記載表現，設備名称の相違（実質的な相違なし）
■：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考

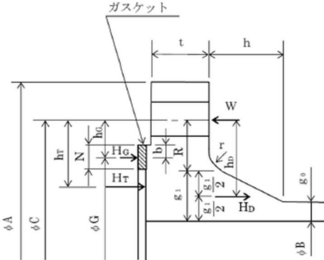
本資料のうち枠囲みの内容は，他社の機密事項を含む可能性があるため公開できません。

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>(2) 算式</p>  <p>(J I S B 8 2 6 5 附属書3 図2 b) 7))</p> <p>注1：ここに示すフランジ形式は基本形式とする。</p> <p>注2：Wは、W_g、W_{m1}、W_{m2}及びW_oのボルト荷重を表す。</p> <p>図2-1 一体形フランジ</p> <p>a. ガスケット座の有効幅及びガスケット反力円の直径</p> <p>(a) $b_o \leq 6.35\text{mm}$ の場合</p> $G = G_s - N$ $b = b_o$ <p>(b) $b_o > 6.35\text{mm}$ の場合</p> $G = G_s - 2 \cdot b$ $b = 2.52 \cdot \sqrt{b_o}$ <p>ここで、</p> $b_o = N / 2$ <p>b. フランジ設計圧力</p> $P_{FD} = P + P_{eq}$ $P_{eq} = \frac{16 \cdot M_e}{\pi \cdot G} + \frac{4 \cdot F_e}{\pi \cdot G}$	

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>c. 計算上必要なボルト荷重</p> <p>(a) 使用状態で必要なボルト荷重</p> $W_{m1} = H + H_p$ $H = \frac{\pi}{4} \cdot G^2 \cdot P_{FD}$ $H_p = 2 \cdot \pi \cdot b \cdot G \cdot m \cdot P_{FD}$ <p>(b) ガスケット締付時に必要なボルト荷重</p> $W_{m2} = \pi \cdot b \cdot G \cdot y$ <p>d. ボルトの総有効断面積及び実際に使用するボルトの総有効断面積</p> $A_{m1} = \frac{W_{m1}}{\sigma_b} \quad (\text{使用状態})$ $A_{m2} = \frac{W_{m2}}{\sigma_a} \quad (\text{ガスケット締付時})$ $A_m = \text{Max}(A_{m1}, A_{m2})$ $A_b = \frac{\pi}{4} \cdot d_b^2 \cdot n$ <p>e. フランジの計算に用いるボルト荷重</p> $W_o = W_{m1} \quad (\text{使用状態})$ $W_g = \frac{A_m + A_b}{2} \cdot \sigma_a \quad (\text{ガスケット締付時})$ <p>f. 使用状態でフランジに加わる荷重</p> $H_D = \frac{\pi}{4} \cdot B^2 \cdot P_{FD}$ $H_G = W_o - H$ $H_T = H - H_D$	

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考								
		<p>g. 使用状態でのフランジ荷重に対するモーメントアーム</p> <table border="1" data-bbox="1335 320 1935 400"> <thead> <tr> <th>フランジの形式</th> <th>h_D</th> <th>h_G</th> <th>h_T</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>一体形フランジ*</td> <td>$R + 0.5 \cdot g_1$</td> <td>$\frac{C-G}{2}$</td> <td>$\frac{R+g_1+h_G}{2}$</td> </tr> </tbody> </table> <p>ただし、$R = \frac{C-B}{2} - g_1$</p> <p>注記 *：クラス2弁には、一体形フランジを採用する。</p> <p>h. 使用状態でフランジに作用するモーメント</p> $M_D = H_D \cdot h_D$ $M_G = H_G \cdot h_G$ $M_T = H_T \cdot h_T$ $M_o = M_D + M_G + M_T$ <p>i. ガasket縮付時にフランジに作用するモーメント</p> $M_g = W_g \cdot \frac{C-G}{2}$ <p>j. 一体形フランジの応力</p> <p>(a) 使用状態でのフランジの応力</p> $\sigma_{Ho} = \frac{f \cdot M_o}{L \cdot g_1 \cdot B} + \frac{P_o \cdot B}{4 \cdot g_o} \quad *1, *2$ $\sigma_{Ro} = \frac{(1.33 \cdot t \cdot e + 1) \cdot M_o}{L \cdot t \cdot B}$ $\sigma_{To} = \frac{Y \cdot M_o}{t \cdot B} - Z \cdot \sigma_{Ro}$	フランジの形式	h_D	h_G	h_T	一体形フランジ*	$R + 0.5 \cdot g_1$	$\frac{C-G}{2}$	$\frac{R+g_1+h_G}{2}$	
フランジの形式	h_D	h_G	h_T								
一体形フランジ*	$R + 0.5 \cdot g_1$	$\frac{C-G}{2}$	$\frac{R+g_1+h_G}{2}$								

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>(b) ガスケット締付時のフランジの応力</p> $\sigma_{Hg} = \frac{f \cdot M_g^{*2}}{L \cdot g_1^2 \cdot B}$ $\sigma_{Rg} = \frac{(1.33 \cdot t \cdot e + 1) \cdot M_g}{L \cdot t^2 \cdot B}$ $\sigma_{Tg} = \frac{Y \cdot M_g}{t^2 \cdot B} - Z \cdot \sigma_{Rg}$ <p>ここで、</p> $L = \frac{t \cdot e + 1}{T} + \frac{t^3}{d}$ $h_o = \sqrt{B \cdot g_o}$ $d = \frac{U}{V} \cdot h_o \cdot g_o^2$ $e = \frac{F}{h_o}$ <p>注記 *1：設計・建設規格 VVB-3390 式(VVB-19)による。J I S B 8 2 6 5 の計算式に一次膜応力を加えたものである。</p> <p>*2：B < 20 · g₁ のときは、σ_{H_o}及びσ_{H_g}の計算式のBの代わりにB₁を用いる。</p> <p>(3) 評価</p> <p>一体形フランジは、以下の条件を満足すれば十分である。</p> <p>a. ボルトの総有効断面積</p> $A_b > A_m$ <p>b. ハブの軸方向応力</p> <p>使用状態にあつては $\sigma_{H_o} \leq 1.5 \cdot \sigma_{fb}$</p> <p>ガスケット締付時にあつては $\sigma_{Hg} \leq 1.5 \cdot \sigma_{fa}$</p> <p>c. フランジの半径方向応力</p> <p>使用状態にあつては $\sigma_{R_o} \leq 1.5 \cdot \sigma_{fb}$</p> <p>ガスケット締付時にあつては $\sigma_{Rg} \leq 1.5 \cdot \sigma_{fa}$</p>	

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

黄色：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考																																																																																								
		<p>d. フランジの周方向応力</p> <p>使用状態にあつては $\sigma_{T_o} \leq 1.5 \cdot \sigma_{f_b}$</p> <p>ガスケット締付時にあつては $\sigma_{T_g} \leq 1.5 \cdot \sigma_{f_a}$</p> <p>2.2.2 全面座フランジ</p> <p>設計・建設規格 VVC-3310 を適用する。</p> <p>(1) 記号の説明</p> <table border="1" data-bbox="1330 555 1935 1289"> <thead> <tr> <th>JISの記号</th> <th>計算書の表示</th> <th>表示内容</th> <th>単位</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>A_b</td> <td>A_b</td> <td>実際に使用するボルトの総有効断面積</td> <td>mm²</td> </tr> <tr> <td>A_m</td> <td>A_m</td> <td>ボルトの所要総有効断面積</td> <td>mm²</td> </tr> <tr> <td>A_{m1}</td> <td>A_{m1}</td> <td>使用状態でのボルトの所要総有効断面積</td> <td>mm²</td> </tr> <tr> <td>A_{m2}</td> <td>A_{m2}</td> <td>ガスケット締付時のボルトの所要総有効断面積</td> <td>mm²</td> </tr> <tr> <td>B</td> <td>B</td> <td>フランジの内径</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>b'_o</td> <td>b'_o</td> <td>$G_o - C$、ガスケット締付時におけるガスケット座の基本幅</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>b^*</td> <td>b^*</td> <td>$4 \cdot \sqrt{b'_o}$、ガスケット締付時におけるガスケット座の有効幅</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>$2b''$</td> <td>$2 \cdot b''$</td> <td>使用状態におけるガスケット座の有効幅 $2 \cdot b'' = 5 \text{ mm}$</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>C</td> <td>C</td> <td>ボルト穴の中心円の直径</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>d_h</td> <td>d_h</td> <td>ボルト穴の直径</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>d_b</td> <td>d_b</td> <td>ボルトのねじ部の谷径と軸部の径の最小部の小さい方の径</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>G'</td> <td>G'</td> <td>$C - (d_h + 2 \cdot b'')$、ガスケット圧縮力H'_pの位置の直径</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>G_o</td> <td>G_o</td> <td>ガスケット外径とフランジ外径の小さい方の値</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>α</td> <td>α</td> <td>フランジ端面のハブの厚さ</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>H_D</td> <td>H_D</td> <td>内圧力によってフランジの内径面に加わる荷重</td> <td>N</td> </tr> <tr> <td>H'</td> <td>H'</td> <td>内圧力によってフランジに加わる全荷重</td> <td>N</td> </tr> <tr> <td>H'_p</td> <td>H'_p</td> <td>気密を十分に保つためのガスケット圧縮力</td> <td>N</td> </tr> <tr> <td>H'_T</td> <td>H'_T</td> <td>内圧力によってフランジに加わる全荷重とフランジの内径面に加わる荷重との差</td> <td>N</td> </tr> <tr> <td>H_R</td> <td>H_R</td> <td>平衡反力</td> <td>N</td> </tr> <tr> <td>h_D</td> <td>h_D</td> <td>ボルト穴の中心円からH_D作用点までの半径方向の距離</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>h'_p</td> <td>h'_p</td> <td>ボルト穴の中心円からH'_p作用点までの半径方向の距離</td> <td>mm</td> </tr> </tbody> </table>	JISの記号	計算書の表示	表示内容	単位	A_b	A_b	実際に使用するボルトの総有効断面積	mm ²	A_m	A_m	ボルトの所要総有効断面積	mm ²	A_{m1}	A_{m1}	使用状態でのボルトの所要総有効断面積	mm ²	A_{m2}	A_{m2}	ガスケット締付時のボルトの所要総有効断面積	mm ²	B	B	フランジの内径	mm	b'_o	b'_o	$G_o - C$ 、ガスケット締付時におけるガスケット座の基本幅	mm	b^*	b^*	$4 \cdot \sqrt{b'_o}$ 、ガスケット締付時におけるガスケット座の有効幅	mm	$2b''$	$2 \cdot b''$	使用状態におけるガスケット座の有効幅 $2 \cdot b'' = 5 \text{ mm}$	mm	C	C	ボルト穴の中心円の直径	mm	d_h	d_h	ボルト穴の直径	mm	d_b	d_b	ボルトのねじ部の谷径と軸部の径の最小部の小さい方の径	mm	G'	G'	$C - (d_h + 2 \cdot b'')$ 、ガスケット圧縮力 H'_p の位置の直径	mm	G_o	G_o	ガスケット外径とフランジ外径の小さい方の値	mm	α	α	フランジ端面のハブの厚さ	mm	H_D	H_D	内圧力によってフランジの内径面に加わる荷重	N	H'	H'	内圧力によってフランジに加わる全荷重	N	H'_p	H'_p	気密を十分に保つためのガスケット圧縮力	N	H'_T	H'_T	内圧力によってフランジに加わる全荷重とフランジの内径面に加わる荷重との差	N	H_R	H_R	平衡反力	N	h_D	h_D	ボルト穴の中心円から H_D 作用点までの半径方向の距離	mm	h'_p	h'_p	ボルト穴の中心円から H'_p 作用点までの半径方向の距離	mm	<p>・構成の差異</p> <p>・記号の説明については、プラントユニークであるため、差分の抽出は実施しない。</p>
JISの記号	計算書の表示	表示内容	単位																																																																																								
A_b	A_b	実際に使用するボルトの総有効断面積	mm ²																																																																																								
A_m	A_m	ボルトの所要総有効断面積	mm ²																																																																																								
A_{m1}	A_{m1}	使用状態でのボルトの所要総有効断面積	mm ²																																																																																								
A_{m2}	A_{m2}	ガスケット締付時のボルトの所要総有効断面積	mm ²																																																																																								
B	B	フランジの内径	mm																																																																																								
b'_o	b'_o	$G_o - C$ 、ガスケット締付時におけるガスケット座の基本幅	mm																																																																																								
b^*	b^*	$4 \cdot \sqrt{b'_o}$ 、ガスケット締付時におけるガスケット座の有効幅	mm																																																																																								
$2b''$	$2 \cdot b''$	使用状態におけるガスケット座の有効幅 $2 \cdot b'' = 5 \text{ mm}$	mm																																																																																								
C	C	ボルト穴の中心円の直径	mm																																																																																								
d_h	d_h	ボルト穴の直径	mm																																																																																								
d_b	d_b	ボルトのねじ部の谷径と軸部の径の最小部の小さい方の径	mm																																																																																								
G'	G'	$C - (d_h + 2 \cdot b'')$ 、ガスケット圧縮力 H'_p の位置の直径	mm																																																																																								
G_o	G_o	ガスケット外径とフランジ外径の小さい方の値	mm																																																																																								
α	α	フランジ端面のハブの厚さ	mm																																																																																								
H_D	H_D	内圧力によってフランジの内径面に加わる荷重	N																																																																																								
H'	H'	内圧力によってフランジに加わる全荷重	N																																																																																								
H'_p	H'_p	気密を十分に保つためのガスケット圧縮力	N																																																																																								
H'_T	H'_T	内圧力によってフランジに加わる全荷重とフランジの内径面に加わる荷重との差	N																																																																																								
H_R	H_R	平衡反力	N																																																																																								
h_D	h_D	ボルト穴の中心円から H_D 作用点までの半径方向の距離	mm																																																																																								
h'_p	h'_p	ボルト穴の中心円から H'_p 作用点までの半径方向の距離	mm																																																																																								

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

黄色：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機				備考																																																													
		<table border="1"> <thead> <tr> <th>JISの記号</th> <th>計算書の表示</th> <th>表示内容</th> <th>単位</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>h'_t</td> <td>h'_t</td> <td>ボルトの中心円からH'_t作用点までの半径方向の距離</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>h_R</td> <td>h_R</td> <td>ボルトの中心円からH_R作用点までの半径方向の距離</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>m</td> <td>m</td> <td>ガスケット係数 (JIS B 8265 附属書3 表2による。)</td> <td>—</td> </tr> <tr> <td>M_o</td> <td>M_o</td> <td>$H_R \cdot h_R$, 使用状態でフランジに作用する全モーメント</td> <td>N・mm</td> </tr> <tr> <td>n</td> <td>n</td> <td>ボルトの本数</td> <td>—</td> </tr> <tr> <td>P</td> <td>P_{FD}</td> <td>フランジの設計圧力</td> <td>MPa</td> </tr> <tr> <td>t</td> <td>t_{fd}</td> <td>フランジの厚さ</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>t</td> <td>t</td> <td>フランジの計算厚さ</td> <td>mm</td> </tr> <tr> <td>W_{m1}</td> <td>W_{m1}</td> <td>使用状態における必要な最小ボルト荷重</td> <td>N</td> </tr> <tr> <td>W_{m2}</td> <td>W_{m2}</td> <td>ガスケット締付けに必要な最小ボルト荷重</td> <td>N</td> </tr> <tr> <td>y</td> <td>y</td> <td>ガスケットの最小設計締付圧力 (JIS B 8265 附属書3 表2による。)</td> <td>N/mm²</td> </tr> <tr> <td>π</td> <td>π</td> <td>円周率</td> <td>—</td> </tr> <tr> <td>σ_a</td> <td>σ_a</td> <td>常温におけるボルト材料の設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表7に定める許容引張応力</td> <td>MPa*</td> </tr> <tr> <td>σ_b</td> <td>σ_b</td> <td>最高使用温度におけるボルト材料の設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表7に定める許容引張応力</td> <td>MPa*</td> </tr> <tr> <td>σ_t</td> <td>σ_{tb}</td> <td>最高使用温度におけるフランジ材料の設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表5に定める許容引張応力</td> <td>MPa*</td> </tr> </tbody> </table>	JISの記号	計算書の表示	表示内容	単位	h'_t	h'_t	ボルトの中心円から H'_t 作用点までの半径方向の距離	mm	h_R	h_R	ボルトの中心円から H_R 作用点までの半径方向の距離	mm	m	m	ガスケット係数 (JIS B 8265 附属書3 表2による。)	—	M_o	M_o	$H_R \cdot h_R$, 使用状態でフランジに作用する全モーメント	N・mm	n	n	ボルトの本数	—	P	P_{FD}	フランジの設計圧力	MPa	t	t_{fd}	フランジの厚さ	mm	t	t	フランジの計算厚さ	mm	W_{m1}	W_{m1}	使用状態における必要な最小ボルト荷重	N	W_{m2}	W_{m2}	ガスケット締付けに必要な最小ボルト荷重	N	y	y	ガスケットの最小設計締付圧力 (JIS B 8265 附属書3 表2による。)	N/mm ²	π	π	円周率	—	σ_a	σ_a	常温におけるボルト材料の設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表7に定める許容引張応力	MPa*	σ_b	σ_b	最高使用温度におけるボルト材料の設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表7に定める許容引張応力	MPa*	σ_t	σ_{tb}	最高使用温度におけるフランジ材料の設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表5に定める許容引張応力	MPa*	<p>・記号の説明については、プラントユニークであるため、差分の抽出は実施しない。</p>
JISの記号	計算書の表示	表示内容	単位																																																																
h'_t	h'_t	ボルトの中心円から H'_t 作用点までの半径方向の距離	mm																																																																
h_R	h_R	ボルトの中心円から H_R 作用点までの半径方向の距離	mm																																																																
m	m	ガスケット係数 (JIS B 8265 附属書3 表2による。)	—																																																																
M_o	M_o	$H_R \cdot h_R$, 使用状態でフランジに作用する全モーメント	N・mm																																																																
n	n	ボルトの本数	—																																																																
P	P_{FD}	フランジの設計圧力	MPa																																																																
t	t_{fd}	フランジの厚さ	mm																																																																
t	t	フランジの計算厚さ	mm																																																																
W_{m1}	W_{m1}	使用状態における必要な最小ボルト荷重	N																																																																
W_{m2}	W_{m2}	ガスケット締付けに必要な最小ボルト荷重	N																																																																
y	y	ガスケットの最小設計締付圧力 (JIS B 8265 附属書3 表2による。)	N/mm ²																																																																
π	π	円周率	—																																																																
σ_a	σ_a	常温におけるボルト材料の設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表7に定める許容引張応力	MPa*																																																																
σ_b	σ_b	最高使用温度におけるボルト材料の設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表7に定める許容引張応力	MPa*																																																																
σ_t	σ_{tb}	最高使用温度におけるフランジ材料の設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表5に定める許容引張応力	MPa*																																																																
		<p>注記 * : JIS B 8265は「N/mm²」を使用しているが、設計・建設規格に合わせ「MPa」に読み替えるものとする。</p>																																																																	

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

■：前回提出時からの変更箇所

2021年2月12日

02-工-B-20-0031_改1

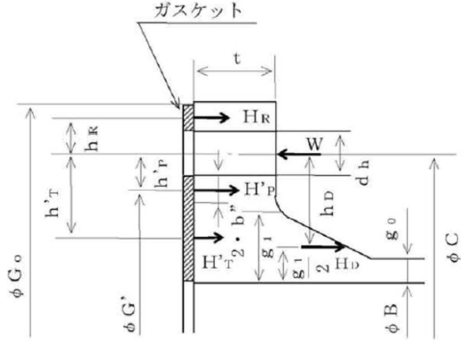
先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考

本資料のうち枠囲みの内容は、他社の機密事項を含む可能性があるため公開できません。

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）
 緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）
 黄色：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>(2) 算式</p>  <p>(JIS B 8265 附属書4 図1) 注1：ここに示すフランジ形式は基本形式とする。 注2：Wは、W_{m1}及びW_{m2}のボルト荷重を表す。</p> <p>図2-2 全面座フランジ</p> <p>a. 計算上必要なボルト荷重 (a) 使用状態で必要なボルト荷重 $W_{m1} = H' + H'_P + H_R$ $H' = \frac{\pi}{4} \cdot (C - d_h)^2 \cdot P_{FD}$ $H'_P = 2 \cdot \pi \cdot b''' \cdot G' \cdot m \cdot P_{FD}$ $H_R = \frac{H_D \cdot h_D + H'_T \cdot h'_T + H'_P \cdot h'_P}{h_R}$ $H_D = \frac{\pi}{4} \cdot B^2 \cdot P_{FD}$ $h_D = \frac{(C - B)}{2} - 0.5 \cdot g_1$ $H'_T = H' - H_D$ $h'_T = \frac{(C + d_h + 2 \cdot b''') - B}{4}$ $h'_P = \frac{d_h + 2 \cdot b'''}{2}$ $h_R = \frac{G_0 - (C + d_h)}{4} + \frac{d_h}{2}$</p>	

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

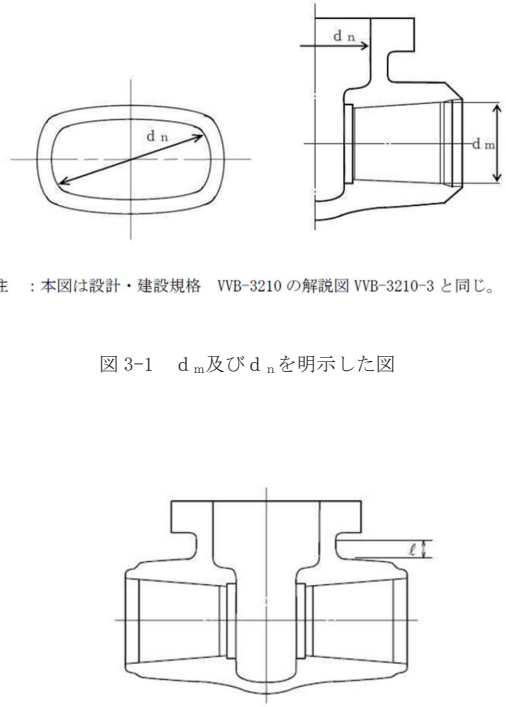
：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>(b) ガasket締付時に必要なボルト荷重 $W_{m2} = \pi \cdot b' \cdot C \cdot y$</p> <p>b. ボルトの所要総有効断面積及び実際に使用するボルトの総有効断面積</p> $A_{m1} = \frac{W_{m1}}{\sigma_b} \quad (\text{使用状態})$ $A_{m2} = \frac{W_{m2}}{\sigma_a} \quad (\text{ガasket締付時})$ $A_m = \text{Max}(A_{m1}, A_{m2})$ $A_b = \frac{\pi}{4} \cdot d_b^2 \cdot n$ <p>c. フランジの計算厚さ</p> $t = \sqrt{\frac{6 \cdot M_o}{\sigma_{fb} \cdot (\pi \cdot C - n \cdot d_h)}}$ <p>(3) 評価 全面座フランジは、以下の条件を満足すれば十分である。</p> <p>a. ボルトの総有効断面積 $A_b > A_m$</p> <p>b. フランジの厚さ $t_{fd} \geq t$</p>	

赤字：設備，運用又は体制の相違点（設計方針の相違）
 緑字：記載表現，設備名称の相違（実質的な相違なし）
 ■：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>3. 添付図</p>  <p>注：本図は設計・建設規格 VVB-3210 の解説図 VVB-3210-3 と同じ。</p> <p>図 3-1 d_m及びd_nを明示した図</p> <p>注：本図は設計・建設規格 VVC-3210 の図 VVC-3210-1 と同じ。</p> <p>図 3-2 ネック部の l の範囲</p>	

赤字：設備，運用又は体制の相違点（設計方針の相違）
緑字：記載表現，設備名称の相違（実質的な相違なし）
黄色：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		別紙 クラス2弁の強度計算書のフォーマット	

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

■：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		VI-*-*-*-* ○○○○○○○○○○○の 強度計算書	・構成の差異

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）


黄色：前回提出時からの変更箇所

2021年2月12日

02-工-B-20-0031_改1

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>まえがき</p> <p>本計算書は、添付書類「VI-3-1-3 クラス2機器の強度計算の基本方針」及び「VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法」に基づいて計算を行う。</p> <p>評価条件整理結果を以下に示す。なお、評価条件の整理に当たって使用する記号及び略語については、添付書類「VI-3-2-1 強度計算方法の概要」に定義したものを使用する。</p>	<p>・構成の差異</p>

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）
 緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）
：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考																																											
		・評価条件整理表 <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td rowspan="2">機器名</td> <td rowspan="2">既設 or 新設</td> <td rowspan="2">運転時の 指針基準 に対する規定が あるか</td> <td colspan="4">クラスアップするか</td> <td colspan="4">条件アップするか</td> <td rowspan="2">既工図に おける 評価結果 の有無</td> <td rowspan="2">運転時の 適用規格</td> <td rowspan="2">評価区分</td> <td rowspan="2">同等性 評価 区分</td> <td rowspan="2">評価 クラス</td> </tr> <tr> <td>クラス アップ の有無</td> <td>運転時 機器 クラス</td> <td>B クラス</td> <td>SA クラス</td> <td>条件 アップ の有無</td> <td colspan="2">DR 条件</td> <td colspan="2">SA 条件</td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> </table>		機器名	既設 or 新設	運転時の 指針基準 に対する規定が あるか	クラスアップするか				条件アップするか				既工図に おける 評価結果 の有無	運転時の 適用規格	評価区分	同等性 評価 区分	評価 クラス	クラス アップ の有無	運転時 機器 クラス	B クラス	SA クラス	条件 アップ の有無	DR 条件		SA 条件																			
機器名	既設 or 新設						運転時の 指針基準 に対する規定が あるか	クラスアップするか				条件アップするか								既工図に おける 評価結果 の有無	運転時の 適用規格	評価区分	同等性 評価 区分	評価 クラス																						
		クラス アップ の有無	運転時 機器 クラス	B クラス	SA クラス	条件 アップ の有無		DR 条件		SA 条件																																				

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

黄色：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		目次 1. クラス2弁・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 1.1 設計仕様・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・ 1.2 強度計算書・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）
■：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		1. クラス2弁	

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

黄色：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考																	
		<p>1.1 設計仕様</p> <p style="text-align: right;">系統： </p> <table border="1" data-bbox="1339 343 1930 443"><thead><tr><th colspan="2">機器の区分</th><th colspan="3">クラス2弁</th></tr><tr><th rowspan="2">弁番号</th><th rowspan="2">種類</th><th rowspan="2">呼び径 (A)</th><th colspan="2">材料</th></tr><tr><th>弁箱</th><th>弁ふた ボルト</th></tr></thead><tbody><tr><td> </td><td> </td><td> </td><td> </td><td> </td></tr></tbody></table>	機器の区分		クラス2弁			弁番号	種類	呼び径 (A)	材料		弁箱	弁ふた ボルト						<p>・表現上の差異</p>
機器の区分		クラス2弁																		
弁番号	種類	呼び径 (A)	材料																	
			弁箱	弁ふた ボルト																

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

黄色：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考																																																				
		<p>1.2 強度計算書</p> <p>系統： _____ 弁番号 _____ シート _____</p> <table border="1" data-bbox="1350 379 1924 810"> <thead> <tr> <th colspan="2">設計条件</th> <th colspan="2">ネック部の厚さ</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>最高使用圧力 P (MPa)</td> <td></td> <td>d_n (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>最高使用温度 T_m (°C)</td> <td></td> <td>d_n / d_m</td> <td></td> </tr> <tr> <td colspan="2">弁箱又は弁ふたの厚さ</td> <td>l (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>弁箱材料</td> <td></td> <td>t_{m1} (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>弁ふた材料</td> <td></td> <td>t_{m2} (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>P_1 (MPa)</td> <td></td> <td>t_{m1} (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>P_a (MPa)</td> <td></td> <td>t_{m2} (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>d_m (mm)</td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>t_1 (mm)</td> <td></td> <td colspan="2" rowspan="5"> 評価： $t_{m1} \geq t_{m1}$ $t_{m2} \geq t_{m2}$ よって十分である。 </td> </tr> <tr> <td>t_2 (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>t (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>t_{ab} (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>t_{af} (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td colspan="2"> 評価： $t_{ab} \geq t$ $t_{af} \geq t$ よって十分である。 </td> <td></td> <td></td> </tr> </tbody> </table>	設計条件		ネック部の厚さ		最高使用圧力 P (MPa)		d_n (mm)		最高使用温度 T_m (°C)		d_n / d_m		弁箱又は弁ふたの厚さ		l (mm)		弁箱材料		t_{m1} (mm)		弁ふた材料		t_{m2} (mm)		P_1 (MPa)		t_{m1} (mm)		P_a (MPa)		t_{m2} (mm)		d_m (mm)				t_1 (mm)		評価： $t_{m1} \geq t_{m1}$ $t_{m2} \geq t_{m2}$ よって十分である。		t_2 (mm)		t (mm)		t_{ab} (mm)		t_{af} (mm)		評価： $t_{ab} \geq t$ $t_{af} \geq t$ よって十分である。				
設計条件		ネック部の厚さ																																																					
最高使用圧力 P (MPa)		d_n (mm)																																																					
最高使用温度 T_m (°C)		d_n / d_m																																																					
弁箱又は弁ふたの厚さ		l (mm)																																																					
弁箱材料		t_{m1} (mm)																																																					
弁ふた材料		t_{m2} (mm)																																																					
P_1 (MPa)		t_{m1} (mm)																																																					
P_a (MPa)		t_{m2} (mm)																																																					
d_m (mm)																																																							
t_1 (mm)		評価： $t_{m1} \geq t_{m1}$ $t_{m2} \geq t_{m2}$ よって十分である。																																																					
t_2 (mm)																																																							
t (mm)																																																							
t_{ab} (mm)																																																							
t_{af} (mm)																																																							
評価： $t_{ab} \geq t$ $t_{af} \geq t$ よって十分である。																																																							

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）
 緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）
 黄色：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-3-2-5 クラス2弁の強度計算方法）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機（2020/10/9版）	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考																																																																																																																																																																																																												
		系統： _____ <table border="1" style="margin-left: 20px;"> <tr> <td>弁番号</td> <td></td> <td>シート</td> <td></td> </tr> </table>	弁番号		シート																																																																																																																																																																																																										
弁番号		シート																																																																																																																																																																																																													
		<table border="1"> <thead> <tr> <th colspan="4">フランジ及びフランジボルトの応力解析</th> </tr> <tr> <th colspan="2">設計条件</th> <th colspan="2">モーメントの計算</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>P_{11} (MPa)</td> <td></td> <td>H_{11} (N)</td> <td>$\times 10^4$</td> </tr> <tr> <td>P_{22} (MPa)</td> <td></td> <td>h_{11} (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>T_{11} (°C)</td> <td></td> <td>M_{11} (N·mm)</td> <td>$\times 10^4$</td> </tr> <tr> <td>M_{11} (N·mm)</td> <td>$\times 10^4$</td> <td>H_{12} (N)</td> <td>$\times 10^4$</td> </tr> <tr> <td>F_{11} (N)</td> <td></td> <td>h_{12} (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>フランジの形式</td> <td></td> <td>M_{12} (N·mm)</td> <td>$\times 10^4$</td> </tr> <tr> <td>フランジ</td> <td></td> <td>H_{13} (N)</td> <td>$\times 10^4$</td> </tr> <tr> <td>材料</td> <td></td> <td>h_{13} (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>σ_{11} (MPa)</td> <td></td> <td>M_{13} (N·mm)</td> <td>$\times 10^4$</td> </tr> <tr> <td>弾性係数 (ガスクケット締付時) (20°C)</td> <td></td> <td>M_{14} (N·mm)</td> <td>$\times 10^4$</td> </tr> <tr> <td>σ_{12} (MPa)</td> <td></td> <td>M_{15} (N·mm)</td> <td>$\times 10^4$</td> </tr> <tr> <td>最高使用温度 (使用状態)</td> <td></td> <td>M_{16} (N·mm)</td> <td>$\times 10^4$</td> </tr> <tr> <td>A (mm)</td> <td></td> <td>フランジの厚さと径数</td> <td></td> </tr> <tr> <td>B (mm)</td> <td></td> <td>t (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>C (mm)</td> <td></td> <td>h_{14} (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>e_{11} (mm)</td> <td></td> <td>f (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>e_{12} (mm)</td> <td></td> <td>F (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>h (mm)</td> <td></td> <td>V (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>ボルト</td> <td></td> <td>e (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>材料</td> <td></td> <td>d (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>σ_{13} (MPa)</td> <td></td> <td>L (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>弾性係数 (ガスクケット締付時) (20°C)</td> <td></td> <td>T (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>σ_{14} (MPa)</td> <td></td> <td>U (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>最高使用温度 (使用状態)</td> <td></td> <td>Y (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>n</td> <td></td> <td>Z (mm)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>d_{11} (mm)</td> <td></td> <td>応力の計算</td> <td></td> </tr> <tr> <td>ガスクケット</td> <td></td> <td>σ_{11} (MPa)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>材料</td> <td></td> <td>σ_{12} (MPa)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>ガスクケット厚さ (mm)</td> <td></td> <td>σ_{13} (MPa)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>g (mm)</td> <td></td> <td>σ_{14} (MPa)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>m</td> <td></td> <td>σ_{15} (MPa)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>y (N/mm)</td> <td></td> <td>σ_{16} (MPa)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>b_{11} (mm)</td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>b (mm)</td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>H (mm)</td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>G (mm)</td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>ボルトの計算</td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>H (N)</td> <td>$\times 10^4$</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>H_{11} (N)</td> <td>$\times 10^4$</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>W_{11} (N)</td> <td>$\times 10^4$</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>W_{12} (N)</td> <td>$\times 10^4$</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>A_{11} (mm)</td> <td>$\times 10^4$</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>A_{12} (mm)</td> <td>$\times 10^4$</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>A_{13} (mm)</td> <td>$\times 10^4$</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>A_{14} (mm)</td> <td>$\times 10^4$</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>A_{15} (mm)</td> <td>$\times 10^4$</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>W_{16} (N)</td> <td>$\times 10^4$</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>W_{17} (N)</td> <td>$\times 10^4$</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>評価： $A_{16} < A_{17}$</td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> </tbody> </table>	フランジ及びフランジボルトの応力解析				設計条件		モーメントの計算		P_{11} (MPa)		H_{11} (N)	$\times 10^4$	P_{22} (MPa)		h_{11} (mm)		T_{11} (°C)		M_{11} (N·mm)	$\times 10^4$	M_{11} (N·mm)	$\times 10^4$	H_{12} (N)	$\times 10^4$	F_{11} (N)		h_{12} (mm)		フランジの形式		M_{12} (N·mm)	$\times 10^4$	フランジ		H_{13} (N)	$\times 10^4$	材料		h_{13} (mm)		σ_{11} (MPa)		M_{13} (N·mm)	$\times 10^4$	弾性係数 (ガスクケット締付時) (20°C)		M_{14} (N·mm)	$\times 10^4$	σ_{12} (MPa)		M_{15} (N·mm)	$\times 10^4$	最高使用温度 (使用状態)		M_{16} (N·mm)	$\times 10^4$	A (mm)		フランジの厚さと径数		B (mm)		t (mm)		C (mm)		h_{14} (mm)		e_{11} (mm)		f (mm)		e_{12} (mm)		F (mm)		h (mm)		V (mm)		ボルト		e (mm)		材料		d (mm)		σ_{13} (MPa)		L (mm)		弾性係数 (ガスクケット締付時) (20°C)		T (mm)		σ_{14} (MPa)		U (mm)		最高使用温度 (使用状態)		Y (mm)		n		Z (mm)		d_{11} (mm)		応力の計算		ガスクケット		σ_{11} (MPa)		材料		σ_{12} (MPa)		ガスクケット厚さ (mm)		σ_{13} (MPa)		g (mm)		σ_{14} (MPa)		m		σ_{15} (MPa)		y (N/mm)		σ_{16} (MPa)		b_{11} (mm)				b (mm)				H (mm)				G (mm)				ボルトの計算				H (N)	$\times 10^4$			H_{11} (N)	$\times 10^4$			W_{11} (N)	$\times 10^4$			W_{12} (N)	$\times 10^4$			A_{11} (mm)	$\times 10^4$			A_{12} (mm)	$\times 10^4$			A_{13} (mm)	$\times 10^4$			A_{14} (mm)	$\times 10^4$			A_{15} (mm)	$\times 10^4$			W_{16} (N)	$\times 10^4$			W_{17} (N)	$\times 10^4$			評価： $A_{16} < A_{17}$				<p>応力の評価：$\sigma_{11} \leq 1.5 \cdot \sigma_{12}$ $\sigma_{12} \leq 1.5 \cdot \sigma_{13}$ $\sigma_{13} \leq 1.5 \cdot \sigma_{14}$ $\sigma_{14} \leq 1.5 \cdot \sigma_{15}$ $\sigma_{15} \leq 1.5 \cdot \sigma_{16}$ $\sigma_{16} \leq 1.5 \cdot \sigma_{17}$ $\sigma_{17} \leq 1.5 \cdot \sigma_{18}$</p> <p>よって十分である。</p>
フランジ及びフランジボルトの応力解析																																																																																																																																																																																																															
設計条件		モーメントの計算																																																																																																																																																																																																													
P_{11} (MPa)		H_{11} (N)	$\times 10^4$																																																																																																																																																																																																												
P_{22} (MPa)		h_{11} (mm)																																																																																																																																																																																																													
T_{11} (°C)		M_{11} (N·mm)	$\times 10^4$																																																																																																																																																																																																												
M_{11} (N·mm)	$\times 10^4$	H_{12} (N)	$\times 10^4$																																																																																																																																																																																																												
F_{11} (N)		h_{12} (mm)																																																																																																																																																																																																													
フランジの形式		M_{12} (N·mm)	$\times 10^4$																																																																																																																																																																																																												
フランジ		H_{13} (N)	$\times 10^4$																																																																																																																																																																																																												
材料		h_{13} (mm)																																																																																																																																																																																																													
σ_{11} (MPa)		M_{13} (N·mm)	$\times 10^4$																																																																																																																																																																																																												
弾性係数 (ガスクケット締付時) (20°C)		M_{14} (N·mm)	$\times 10^4$																																																																																																																																																																																																												
σ_{12} (MPa)		M_{15} (N·mm)	$\times 10^4$																																																																																																																																																																																																												
最高使用温度 (使用状態)		M_{16} (N·mm)	$\times 10^4$																																																																																																																																																																																																												
A (mm)		フランジの厚さと径数																																																																																																																																																																																																													
B (mm)		t (mm)																																																																																																																																																																																																													
C (mm)		h_{14} (mm)																																																																																																																																																																																																													
e_{11} (mm)		f (mm)																																																																																																																																																																																																													
e_{12} (mm)		F (mm)																																																																																																																																																																																																													
h (mm)		V (mm)																																																																																																																																																																																																													
ボルト		e (mm)																																																																																																																																																																																																													
材料		d (mm)																																																																																																																																																																																																													
σ_{13} (MPa)		L (mm)																																																																																																																																																																																																													
弾性係数 (ガスクケット締付時) (20°C)		T (mm)																																																																																																																																																																																																													
σ_{14} (MPa)		U (mm)																																																																																																																																																																																																													
最高使用温度 (使用状態)		Y (mm)																																																																																																																																																																																																													
n		Z (mm)																																																																																																																																																																																																													
d_{11} (mm)		応力の計算																																																																																																																																																																																																													
ガスクケット		σ_{11} (MPa)																																																																																																																																																																																																													
材料		σ_{12} (MPa)																																																																																																																																																																																																													
ガスクケット厚さ (mm)		σ_{13} (MPa)																																																																																																																																																																																																													
g (mm)		σ_{14} (MPa)																																																																																																																																																																																																													
m		σ_{15} (MPa)																																																																																																																																																																																																													
y (N/mm)		σ_{16} (MPa)																																																																																																																																																																																																													
b_{11} (mm)																																																																																																																																																																																																															
b (mm)																																																																																																																																																																																																															
H (mm)																																																																																																																																																																																																															
G (mm)																																																																																																																																																																																																															
ボルトの計算																																																																																																																																																																																																															
H (N)	$\times 10^4$																																																																																																																																																																																																														
H_{11} (N)	$\times 10^4$																																																																																																																																																																																																														
W_{11} (N)	$\times 10^4$																																																																																																																																																																																																														
W_{12} (N)	$\times 10^4$																																																																																																																																																																																																														
A_{11} (mm)	$\times 10^4$																																																																																																																																																																																																														
A_{12} (mm)	$\times 10^4$																																																																																																																																																																																																														
A_{13} (mm)	$\times 10^4$																																																																																																																																																																																																														
A_{14} (mm)	$\times 10^4$																																																																																																																																																																																																														
A_{15} (mm)	$\times 10^4$																																																																																																																																																																																																														
W_{16} (N)	$\times 10^4$																																																																																																																																																																																																														
W_{17} (N)	$\times 10^4$																																																																																																																																																																																																														
評価： $A_{16} < A_{17}$																																																																																																																																																																																																															
			・記載の適正化																																																																																																																																																																																																												