本資料のうち,枠囲みの内容 は商業機密の観点や防護上の観 点から公開できません。

女川原子力発電所第2号機 工事計画審査資料		
資料番号	02-補-E-01-0220-1_改 5	
提出年月日	2021年9月7日	

補足-220-1 発電用原子炉施設の溢水防護に関する補足説明資料

- 1. 没水影響評価
 - 1.1 機能喪失高さについて
 - 1.2 防護すべき設備のうち溢水影響評価対象外とする設備について
- 2. 没水影響評価について
 - 2.1 溢水伝播経路概念図
 - 2.2 溢水伝播経路モデル図
 - 2.3 想定破損により生じる溢水に対する没水影響評価について
 - 2.4 想定破損により生じる溢水に対する没水影響評価結果(溢水防護対象設備)
 - 2.5 想定破損により生じる溢水に対する没水影響評価結果(重大事故等対処設備)
 - 2.6 消火栓からの放水による没水影響評価結果(溢水防護対象設備)
 - 2.7 消火栓からの放水による没水影響評価結果(重大事故等対処設備)
 - 2.8 地震に起因する溢水による没水影響評価結果(溢水防護対象設備)
 - 2.9 地震に起因する溢水による没水影響評価結果(重大事故等対処設備)
- 3. 被水影響評価について
 - 3.1 想定破損により生じる溢水に対する被水影響評価について
 - 3.2 想定破損により生じる溢水に対する被水影響評価結果(溢水防護対象設備)
 - 3.3 想定破損により生じる溢水に対する被水影響評価結果(重大事故等対処設備)
 - 3.4 地震に起因する溢水による被水影響評価結果(溢水防護対象設備)
 - 3.5 地震に起因する溢水による被水影響評価結果(重大事故等対処設備)
- 4. 蒸気影響評価について
 - 4.1 想定破損により生じる溢水に対する蒸気影響評価結果(溢水防護対象設備)
 - 4.2 想定破損により生じる溢水に対する蒸気影響評価結果(重大事故等対処設備)
 - 4.3 地震に伴い発生する溢水による蒸気影響評価結果(溢水防護対象設備)
 - 4.4 地震に伴い発生する溢水による蒸気影響評価結果(重大事故等対処設備)
- 5. 想定破損による溢水影響評価について
 - 5.1 想定破損により生じる溢水影響評価における溢水源リスト
 - 5.2 高エネルギー及び低エネルギー配管の分類について
 - 5.3 高エネルギー及び低エネルギー配管の応力評価について
 - 5.4 想定破損における減肉の考慮について
- 6. 消火水の放水による溢水の影響評価について
 - 6.1 消火水の放水による溢水に対する評価の概要について
 - 6.2 消火水の放水による溢水に対する評価例
- 7. 地震起因による溢水影響評価について
 - 7.1 地震に起因する溢水源について
 - 7.2 耐震 B, C クラス機器の耐震工事の内容
 - 7.3 溢水防護に係わる設備の耐震評価対象設備・部位の代表性及び網羅性について
 - 7.4 使用済燃料プール等のスロッシングによる溢水量の算出

7.5 溢水源としない耐震 B, C クラス機器の耐震評価の内容

7.6 溢水源としない耐震 B, C クラス配管の耐震評価の考え方

- 8. その他の溢水による溢水影響評価について
 - 8.1 タービン建屋内で発生する溢水の溢水影響評価について
 - 8.2 屋外タンクからの溢水影響評価について
 - 8.3 地下水の溢水による影響について
 - 8.4 その他漏えい事象に対する確認について
- 9. 全般
 - 9.1 溢水防護区画毎における機能喪失高さについて
 - 9.2 ケーブルの被水影響評価について
 - 9.3 没水評価における床勾配について
 - 9.4 貫通部止水処置に関する健全性について
 - 9.5 蒸気防護カバーの性能試験について
 - 9.6 放射性物質を含む液体の管理区域外漏えい防止評価について
 - 9.7 床ドレンラインからの排水に期待する区画について
 - 9.8 流下開口を考慮した没水高さについて
 - 9.9 鉄筋コンクリート壁の水密性について
 - 9.10 経年劣化事象と保全内容
 - 9.11 水密扉の開閉運用について
 - 9.12 床ドレンラインの応力評価について
 - 9.13 循環水系隔離システムの内,復水器水室出入口弁への地震時復水器の影響について
- 9.14 浸水防護施設の止水性について
- 9.15 水密扉の設計に関する補足説明
 - 9.16 堰の設計に関する補足説明
 - 9.17 逆流防止装置を構成する各部材の評価及び機能維持の確認方法について
 - 9.18 内部溢水影響評価に用いる各項目の保守性と有効数字の処理について
 - 9.19 現場操作の実施可能性について
 - 9.20 ほう酸水漏えい等による影響について
 - 9.21 漏えい系統の検知時間及び溢水量評価について
 - 9.22 溢水発生後の復旧について
 - 9.23 内部溢水影響評価における判定表
 - 9.24 建屋地下外壁の地下水に対する健全性について

別紙(2) 添付VI-1-1-8 の各資料と工認補足説明資料との関係【溢水防護に関する施設】

: 今回提出範囲

工認添付資料と設置許可まとめ資料との関係【溢水防護に関する施設】

工認添付書類VI-1-1-8の各資料と工認補足説明資料との関係【溢水防護に関する施設】

	工認添付書類		工認補足説明資料
VI-1-1-8-1	溢水等による損傷防止の基本方針		—
VI-1-1-8-2	防護すべき設備の設定	1.1	機能喪失高さについて
		1.2	防護すべき設備のうち溢水影響評価対象
			外とする設備について
		9.1	溢水防護区画毎における機能喪失高さに
			ついて
VI-1-1-8-3	溢水評価条件の設定	2.1	溢水伝播経路概念図
		2.2	溢水伝播経路モデル図
		3.1	想定破損により生じる溢水に対する被水
			影響評価について
		5.1	想定破損により生じる溢水影響評価にお
			ける溢水源リスト
		5.2	高エネルギー及び低エネルギー配管の分
		類について	
		5.3	高エネルギー及び低エネルギー配管の応
			力評価について
		5.4	想定破損における減肉の考慮について
		6.1	消火水の放水による溢水に対する評価の
			概要について
		7.1	地震に起因する溢水源について
		7.2	耐震 B,C クラス機器の耐震工事の内容
		7.3	溢水防護に係わる設備の耐震評価対象設
			備・部位の代表性及び網羅性について
		7.4	使用済燃料プール等のスロッシングによ
			る溢水量の算出
		7.5	溢水源としない耐震 B,C クラス機器の耐
			震評価の内容
		<mark>7.</mark> 6	溢水源としない耐震 B,C クラス配管の耐
			震評価の考え方
		8.4	その他漏えい事象に対する確認について
		9.8	流下開口を考慮した没水高さについて

工認添付書類VI-1-1-8の各資料と工認補足説明資料との関係【溢水防護に関する施設】

工認添付書類		工認補足説明資料			
VI-1-1-8-4	溢水影響に関する評価	2.3	想定破損により生じる溢水に対する没水		
			影響評価について		
		2.4	想定破損により生じる溢水に対する没水		
			影響評価結果(溢水防護対象設備)		
		2.5	想定破損により生じる溢水に対する没水		
			影響評価結果(重大事故等対処設備)		
		2.6	消火栓からの放水による没水影響評価結		
			果(溢水防護対象設備)		
		2.7	消火栓からの放水による没水影響評価結		
			果(重大事故等対処設備)		
		2.8	地震に起因する溢水による没水影響評価		
			結果(溢水防護対象設備)		
		2.9	地震に起因する溢水による没水影響評価		
			結果(重大事故等対処設備)		
		3.2	想定破損により生じる溢水に対する被水		
			影響評価結果(溢水防護対象設備)		
		3.3	想定破損により生じる溢水に対する被水		
			影響評価結果(重大事故等対処設備)		
		3.4	地震に起因する溢水による被水影響評価		
			結果(溢水防護対象設備)		
		3.5	地震に起因する溢水による被水影響評価		
			結果(重大事故等対処設備)		
		4.1	想定破損により生じる溢水に対する蒸気		
			影響評価結果(溢水防護対象設備)		
		4.2	想定破損により生じる溢水に対する蒸気		
			影響評価結果(重大事故等対処設備)		
		4.3	地震に伴い発生する溢水による蒸気影響		
			評価結果(溢水防護対象設備)		
		4.4	地震に伴い発生する溢水による蒸気影響		
			評価結果(重大事故等対処設備)		
		6.2	消火水の放水による溢水に対する評価例		
		8.1	タービン建屋内で発生する溢水の溢水影		
			響評価について		
		8.2	屋外タンクからの溢水影響評価について		

工認添付書類VI-1-1-8の各資料と工認補足説明資料との関係【溢水防護に関する	5施設	٤l
--	-----	----

	工認添付書類	工認補足説明資料
VI-1-1-8-4 溢水影響に関する評価		8.3 地下水の溢水による影響について
		9.2 ケーブルの被水影響評価について
		9.3 没水評価における床勾配について
		9.6 放射性物質を含む液体の管理区域外漏え
		い防止評価について
		9.9 鉄筋コンクリート壁の水密性について
		9.18 内部溢水影響評価に用いる各項目の保
		守性と有効数字の処理について
		9.19 現場操作の実施可能性について
		9.20 ほう酸水漏えい等による影響について
		9.21 漏えい系統の検知時間及び溢水量評価
		について
	9.22 溢水発生後の復旧について	
	9.23 内部溢水影響評価における判定表	
	9.24 建屋地下外壁の地下水に対する健全性	
		について
VI-1-1-8-5	溢水防護施設の詳細設計	9.4 貫通部止水処置に関する健全性について
		9.5 蒸気防護カバーの性能試験について
		9.7 床ドレンラインからの排水に期待する区
		画について
		9.10 経年劣化事象と保全内容
		9.11 水密扉の開閉運用について
		9.12 床ドレンラインの応力評価について
		9.13 循環水系隔離システムの内,復水器水室
		出入口弁への地震時復水器の影響につ
		いて
		9.14 浸水防護施設の止水性について
		9.15 水密扉の設計に関する補足説明
		9.16 堰の設計に関する補足説明
		9.17 逆流防止装置を構成する各部材の評価
		及び機能維持の確認方法について

1. 概要

地震時,溢水源としない耐震 B,C クラス機器については,添付書類「VI-2-別添 2-2 溢水源としない耐震 B,C クラス機器の耐震性についての計算書」にて,耐震評価結果を纏めている。

本資料は,添付書類「VI-2-別添 2-2 溢水源としない耐震 B,C クラス機器の耐震 性についての計算書」にて評価対象とした耐震 B,C クラス機器(容器,ポンプ)の耐 震評価内容について補足するものである。

2. 対象機器

確認対象機器を表 7.5-1 に示す。溢水源としない耐震 B,C クラス機器は、剛構造及 び柔構造に分類されることから、剛構造機器は代表 1 機器,柔構造機器は全ての機器 を対象に、耐震評価内容を確認する。

機器名称	設計震度		固有周期(s)*2		対象
	水平	鉛直	水平	鉛直	機器
CRD スクラム排出容器(A)(B)	解析值	解析值			O^{*4}
送風機室空調機(A)(B)	2.65	1.77			$\bigcirc * 5$
入退域エリア(クリーン)空調機	2.25	1.39			_ * 5
IA 後部冷却器(A)(B)	解析值	解析值			_ *4
SA 後部冷却器(A)(B)	解析值	解析值			_ *4
所内温水系温水熱交換器(A)(B)	6.18	1.37			\bigcirc
タービン補機冷却海水ポンプ(A)(B)(C)	解析值	1.94			\bigcirc
循環水ポンプ(A)	解析值	2.02			\bigcirc
循環水ポンプ(B)	解析值	2.02			0
燃料プール冷却浄化系プリコートポンプ	1.97	1.37			0

表 7.5-1 確認対象機器*1

注記 *1:剛構造機器は代表して1機器を確認対象とする。また,柔構造機器は全て確認対象とし, 評価内容が同様のものは代表機器について確認する。

- *2:柔構造のみ固有周期を記載。
- *3:配管の評価手法を適用しており,解析コード「SOLVER」又は「ISAP」を用いた固有値解析 による算出値を記載。
- *4:評価方法が同様であるため、CRD スクラム排出容器を代表して確認する。

*5:評価方法が同様であるため、送風機室空調機を代表して確認する。

3. 荷重及び荷重の組合せ

応力評価に用いる荷重及び荷重の組合せは,添付書類「VI-2-別添 2-1 溢水防護 に係る施設の耐震計算の方針」の「3.1 荷重及び荷重の組合せ」にて示している荷 重及び荷重の組合せを用いる。

3.1 荷重の種類

応力評価に用いる荷重は、以下の荷重を用いる。

- (1) 常時作用する荷重(D)常時作用する荷重は、持続的に生じる荷重であり、自重とする。
- (2) 内圧荷重(P_D) 内圧荷重は、当該設備に設計上定められた最高使用圧力による荷重とする。
- (3) 機械的荷重(M_D)当該設備に設計上定められた機械的荷重
- (4) 地震荷重(Ss)地震荷重は,基準地震動Ssにより定まる地震力とする。

3.2 荷重の組合せ

応力評価に用いる荷重の組合せは,各機器の評価部位ごとに設定する。各機器の 評価部位における荷重の組合せを表 7.5-2~表 7.5-4 に示す。

表 7.5-2 容器類の荷重の組合せ

許容応力状態	荷重の組合せ	評価部位
IV _A S	$D + P_D + M_D + S_s$	胴板

表 7.5-3 配管の荷重の組合せ

許容応力状態	荷重の組合せ	評価部位
IV _A S	$D + P_D + M_D + S_s$	配管,弁

表 7.5-4 支持構造物の荷重の組合せ

許容応力状態	荷重の組合せ	評価部位
IV _A S	$D + P_D + M_D + S_s$	脚,支持構造物,ボルト等

4. 耐震評価内容

「2.対象機器」において選定した機器について、耐震評価内容を以下に示す。

- 4.1 CRD スクラム排出容器(A)(B)
- 4.1.1 構造計画

CRD スクラム排出容器の構造計画を表 7.5-5 に示す。

計画0	〇概要	
基礎・支持構造	主体構造	概略構造図
容器は接続配管	胴板, 鏡板, 円	(単位:mm)
及びアンカによ	すい胴板及び当	
り支持される。	板で構成する。	円すい胴板
		順板 当板 埋込 当板 金物 単込 上 単込 上 一 基礎ボルト (ケミカルアンカ) 焼板

表 7.5-5 構造計画

4.1.2 評価対象部位

CRD スクラム排出容器の評価対象部位を表 7.5-6 に示す。

表 7.5	5-6	評	価	対	象	部	位

機器名称	評価部位
	容器
CRD スクラム排出容器(A)(B)	サポート

4.1.3 計算方法

基準地震動Ssによる地震力に対して耐震性が確保され,溢水に至らないこと を確認するために,許容応力状態WASで許容限界を満足することを確認する。 スクラム排出容器は容器中心部のアンカ及び容器前後に取り付く配管によって 支持されており,支持構造物となる配管の耐震性確保も必要となるため,容器前 後の配管まで含めた配管系評価として実施する。解析コードは「SOLVER」及び 「NX NASTRAN」を使用し,解析コードの検証及び妥当性確認等の概要については, 添付書類「VI-5 計算機プログラム(解析コード)の概要」に示す。

4.1.4 許容応力

評価の許容限界は,許容応力状態IVASの許容応力を用いる。評価に用いる許容限界を表 7.5-7 に示す。

荷重の	許容応力		許容	限界	
和重の組合せ	計 在 応 力 状態	一次一般	一次膜応力+	一次+	一次+二次+
	次態	膜応力	一次曲げ応力	二次応力	ピーク応力
					* 1
	IV _A S	0.6•S u). 6・S u の値	S s 地震動の	みによる疲労解
$D + P_D + M_D + S_s$				析を行い,疲	を 労 累 積 係 数 が
				1.0 以下であ	ること。但し,
				地震動のみに。	よる一次+二次応
				力の変動値が	2・S y以下であ
				れば,疲労解析	斤は不要。

表 7.5-7 許容応力

注記 *1:2・S_yを超える場合は弾塑性解析を行う。この場合,設計・建設規格 PVB-3300 (PVB-3313 を除く。S_mは 2/3・S_yと読み替える。)の簡易弾塑性解析を用いる。 4.1.5 使用材料の許容応力評価条件

使用材料及び使用材料の許容応力評価条件を表 7.5-8 に示す。

評価対象設備	評価部位	材料	温度条件 (℃)	S _y (MPa)	S u (MPa)
CRD スクラム排出容器(A)(B)	容器	STS410	138	215	404
CRD ヘク ノム研 山 谷 奋 (A) (D)	サポート	STKR400	50	234	394

表 7.5-8 使用材料及び使用材料の許容応力評価条件

4.1.6 解析モデル

CRD スクラム排出容器の解析モデルを図 7.5-1 に示す。

図 7.5-1 CRD スクラム排出容器の解析モデル

4.1.7 固有周期

固有値解析の結果を表 7.5-9 に示す。

V	占地土白	固有周期	水平方向刺激係数		鉛直方向
モード 卓越方向		(s)	NS 方向	EW 方向	刺激係数
1次	鉛直				

表 7.5-9 CRD スクラム排出容器の固有値解析結果*1

注記 *1:評価上厳しい箇所を含む解析モデルの固有値解析結果及び振動モード図を掲載。

4.1.8 振動モード図

振動モード図を図 7.5-2 に示す。

図 7.5-2 振動モード図*1

注記 *1:評価上厳しい箇所を含む解析モデルの固有値解析結果及び振動モード図を掲載。

4.1.9 設計用地震力

本資料において考慮する設計用地震力の算出に用いる設計用床応答曲線を表 7.5-10に示す。

なお,設計用床応答曲線は,添付書類「VI-2-1-7 設計用床応答曲線の作成方 針」に基づき設定する。また,減衰定数は添付書類「VI-2-1-6 地震応答解析の 基本方針」に記載の減衰定数を用いる。

	No Io RATAO	~
建物・構築物	標高 O.P.(m)	減衰定数 (%)
原子炉建屋	15.00 6.00	

表 7.5-10 設計震度

4.1.10 評価結果

表 7.5-11 に示すとおり,算出応力は許容応力を超えず,基準地震動Ssに対し,耐震性を有することを確認した。

表 7.5-11 評価結果*1

評価対象設備	評価部位	応力種類	算出応力	許容応力
計個刈豕苡佣			(MPa)	(MPa)
	容器	一次	198	363
CRD スクラム排出容器 (A)(B)		一次+二次	363	430
	サポート	一次	98	276
		一次+二次	127	159

注記 *1:評価結果は,算出応力と許容応力を踏まえ,評価上厳しい箇所の結果について記載 する。

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

- 4.2 送風機室空調機(A)(B)
- 4.2.1 構造計画

送風機室空調機の構造計画を表 7.5-12 に示す。

[
計画の概要		概略構造図
基礎·支持構造	主体構造	의 과 해 대 씨
送風機室空調機	露出型	(単位:mm)
は基礎ボルトで	(予備機付送風	
基礎に据え付け	機露出型空調	
δ.	機)	Image: state stat

表 7.5-12 構造計画

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

4.2.2 評価対象部位

送風機室空調機の評価対象部位を表 7.5-13 に示す。

表 7.5-13 評価対象部位

機器名称	評価部位
送風機室空調機(A)(B)	基礎ボルト

4.2.3 計算方法

基準地震動Ssによる地震力に対して耐震性が確保され,溢水に至らないことを確認するために,許容応力状態IVASで許容限界を満足することを確認する。 また,解析コードは「SAP-IV」を使用し,解析コードの検証及び妥当性確認等の 概要については,添付書類「VI-5 計算機プログラム(解析コード)の概要」に 示す。

基礎ボルトの応力評価として、スペクトルモーダル解析による動解析を実施す る。また、固有値解析結果を踏まえ、静解析についても実施する。静解析は、当 該評価部位の形状が横軸ポンプと同等であることから、添付書類「VI-2-1-13-4 横軸ポンプの耐震性についての計算書作成の基本方針」に記載の評価方法に基づ き評価する。

4.2.4 許容応力

評価の許容限界は,許容応力状態ⅣASの許容応力を用いる。評価に用いる許容限界を表 7.5-14 に示す。

荷重の組合せ	許容応力状態	許容限界		
何里の組合と	计 谷心力状態	引張	せん断	
$D + P_D + M_D + S_s$	IV _A S	1.5•f t*	1.5•f _s *	

表 7.5-14 許容応力

4.2.5 使用材料の許容応力評価条件

使用材料及び使用材料の許容応力評価条件を表 7.5-15 に示す。

評価対象設備	評価部位	材料	温度条件 (℃)	S _y (MPa)	S _u (MPa)
送風機室空調機(A)(B)	基礎ボルト	SS400	50	231	394

表 7.5-15 使用材料及び使用材料の許容応力評価条件

4.2.6 解析モデル

送風機室空調機の解析モデルを図 7.5-3 に示す。

図 7.5-3 送風機室空調機の解析モデル

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

4.2.7 固有周期

固有値解析の結果を表 7.5-16 に示す。

云 1		至上	
	固有周期	水平方向刺激係数	鉛重

表 7.5-16	送風機室空調機の固有値解析結果
20	

V	占非十百	固有周期	水平方向刺激係数		鉛直方向
モード	卓越方向	(s)	NS 方向	EW 方向	刺激係数
1次	水平				

4.2.8 振動モード図

振動モード図を図 7.5-4 に示す。

図 7.5-4 振動モード図

4.2.9 設計用地震力

本資料において考慮する設計用地震力の算出に用いる設計用床応答曲線及び設 計震度を表 7.5-17 及び表 7.5-18 に示す。

なお,設計用床応答曲線は,添付書類「VI-2-1-7 設計用床応答曲線の作成方 針」に基づき設定する。また,減衰定数は添付書類「VI-2-1-6 地震応答解析の 基本方針」に記載の減衰定数を用いる。

建物・構築物	標高 O.P.(m)	減衰定数 (%)
原子炉建屋	33.20	1.0

表 7.5-17 動解析の設計震度

表 7.5-18 静解析の設計震度

建物・構築物	標高 O.P.(m)	1.2	ZPA	
		水平方向	鉛直方向	
原子炉建屋	33.20	設計震度	設計震度	
		2.65	1.77	

4.2.10 評価結果

表 7.5-19 に示すとおり,算出応力は許容応力を超えず,基準地震動Ssに対し,耐震性を有することを確認した。

		応力	動解析		静解析	
評価対象設備	評価対象設備 評価部位	110万 種類	算出応力	許容応力	算出応力	許容応力
		1里 天只	(MPa)	(MPa)	(MPa)	(MPa)
送風機室空調機 (A)(B)	基礎ボルト	引張	55	207	73	207

表 7.5-19 評価結果*1

注記 *1:評価結果は,算出応力と許容応力を踏まえ,評価上厳しい箇所の結果について記載 する。

- 4.3 所内温水系温水熱交換器(A)(B)
- 4.3.1 構造計画

所内温水系温水熱交換器の構造計画を表 7.5-20 に示す。

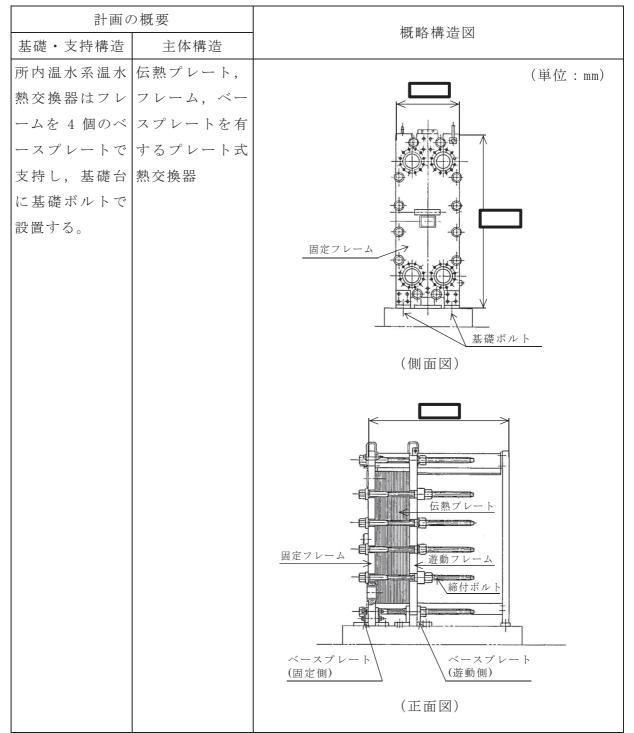


表 7.5-20 構造計画

4.3.2 評価対象部位

所内温水系温水熱交換器の評価対象部位を表 7.5-21 に示す。

機器名称	評価部位
	フレーム
所内温水系温水熱交換器(A)(B)	ベースプレート
	基礎ボルト

表 7.5-21 評価対象部位

4.3.3 計算方法

基準地震動Ssによる地震力に対して耐震性が確保され、溢水に至らないことを確認するために、許容応力状態IVASで許容限界を満足することを確認する。

固有周期及びフレームに発生する各応力の算出は,既往研究「BWRプラント へのプレート式熱交換器適用化に関する研究」(引用文献参照)に基づく評価式よ り算出する。

ベースプレート及び基礎ボルトに発生する各応力の算出は,当該評価部位の形 状が横置一胴円筒形容器と同等であることから,添付書類「VI-2-1-13-2 横置 一胴円筒形容器の耐震性についての計算書作成の基本方針」に記載の評価式を基 に算出する。

4.3.4 許容応力

評価の許容限界は,許容応力状態ⅣASの許容応力を用いる。評価に用いる許容限界を表 7.5-22 及び表 7.5-23 に示す。

		A 0 22 HI	各心方(ノレ				
世代の	# 종 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		許容限界(フレーム)				
荷重の 組合せ	許容応力 状態	一次一般	一次膜応力+	一次+	一次+二次+		
祖台セ	<u> </u>	膜応力	一次曲げ応力	二次応力	ピーク応力		
					* 1		
				Ss地震動の。	みによる疲労解		
$ \begin{array}{c} D + P_{D} + \\ M_{D} + S_{S} \end{array} $ IV			左欄の 1.5 倍 の値	析を行い,疲	を労累積係数が		
	IV _A S	0.6•S u		1.0 以下であ	ること。但し,		
				地震動のみに。	よる一次+二次応		
				力の変動値が	2・S _y 以下であ		
				れば,疲労解材	斤は不要。		

表 7.5-22 許容応力 (フレーム)

 注記 *1:2・Syを超える場合は弾塑性解析を行う。この場合,設計・建設規格 PVB-3300 (PVB-3313 を除く。Smは 2/3・Syと読み替える。)の簡易弾塑性解析を用いる。

	1 1.0 20	前各応力 (** ハクレ	下及巴奎碇林加	
		許容限界*1,*2	許容限	界*1,*2
荷重の	許容応力	(ベースプレート)	(基礎ス	ドルト)
組合せ	状態	一次応力	一次	応力
		引張	引張	せん断
$D + P_{D} + M_{D} + S_{S}$	IV _A S	1.5•f t*	1.5 • f t *	1.5•f _s *

表 7.5-23 許容応力 (ベースプレート及び基礎ボルト)

注記 *1:応力の組合せが考えられる場合には、組合せ応力に対しても評価を行う。

*2:当該の応力が生じない場合,規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可 能である場合は評価を省略する。 4.3.5 使用材料の許容応力評価条件

使用材料及び使用材料の許容応力評価条件を表 7.5-24 に示す。

評価対象設備	評価部位	材料	温度条件 (℃)	S _y (MPa)	S u (MPa)
	フレーム	SB410N	85	205	394
所内温水系温水熱交 換器(A)(B)	ベースプレート	SS400	85	218	377
	基礎ボルト	SNB7	50	512	671

表 7.5-24 使用材料及び使用材料の許容応力評価条件

4.3.6 固有周期

固有値算出結果を表 7.5-25 に示す。

			固有周期(s)	
		水平大	方向*1	鉛直方向
		長辺方向	短辺方向	<u> </u>
注記	*1: *2:			

表 7.5-25 所内温水系温水熱交換器の固有値算出結果

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

4.3.7 設計用地震力

本資料において考慮する設計用地震力の算出に用いる設計用床応答曲線及び設計震度を表 7.5-26 に示す。

なお,設計用床応答曲線は,添付書類「VI-2-1-7 設計用床応答曲線の作成方 針」に基づき設定する。また,減衰定数は添付書類「VI-2-1-6 地震応答解析の 基本方針」に記載の減衰定数を用いる。

-					
	建物・構築物	標高 O.P.(m)	減衰定数	設計	震度
	建物・博架物	悰向 0.P. (III)	(%)	水平方向	鉛直方向
ſ	原子炉建屋	15.0	2.0	6.18	1.37

表 7.5-26 設計震度

4.3.8 評価結果

表 7.5-27 に示すとおり,算出応力は許容応力を超えず,基準地震動Ssに対し,耐震性を有することを確認した。

表 7.5-27 評価結果*1

評価対象設備	評価部位	応力種類	算出応力 (MPa)	許容応力 (MPa)
所内温水系温水熱交換器 (A)(B)	基礎ボルト	引張	266	323

注記 *1:評価結果は,算出応力と許容応力を踏まえ,評価上厳しい箇所の結果について記載 する。

4.3.9 引用文献

・大山 ほか, BWRプラントへのプレート式熱交換器適用化に関する研究, 火力原子力発電, 第 576 号, Vol. 55, No. 9, 2004 年, pp. 962-969.

- 4.4 タービン補機冷却海水ポンプ(A)(B)(C)
- 4.4.1 構造計画

タービン補機冷却海水ポンプの構造計画を表 7.5-28 に示す。

計画の)概要	概略構造図
基礎・支持構造	主体構造	饭 哈 侢 垣 凶
ポンプはポンプ	ターボ形	(単位:mm)
ベースに固定さ	(ターボ形たて	
れ,ポンプベー	軸ポンプ)	
スは基礎ボルト		原動機取付ボルト
で基礎に据え付		ポンフ取付ボルト
ける。		

表 7.5-28 構造計画

4.4.2 評価対象部位

タービン補機冷却海水ポンプの評価対象部位を表 7.5-29 に示す。

表 7.5-29 評価対象部位

機器名称	評価部位
	基礎ボルト
タービン補機冷却海水ポンプ (A)(B)(C)	ポンプ取付ボルト
	原動機台取付ボルト
	原動機取付ボルト

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

4.4.3 計算方法

基準地震動Ssによる地震力に対して耐震性が確保され、溢水に至らないことを確認するために、許容応力状態 W_AS で許容限界を満足することを確認する。 また、解析コードは「MSC NASTRAN」を使用し、解析コードの検証及び妥当性確 認等の概要については、添付書類「VI-5計算機プログラム(解析コード)の概 要」に示す。

4.4.4 許容応力

評価の許容限界は,許容応力状態ⅣASの許容応力を用いる。評価に用いる許容限界を表 7.5-30 に示す。

		許容限界	
荷重の組合せ	許容応力状態 引張		せん断
$D + P_D + M_D + S_s$	IV _A S	1.5 • f _t *	1.5 • f _s *

表 7.5-30 許容応力

4.4.5 使用材料の許容応力評価条件

使用材料及び使用材料の許容応力評価条件を表 7.5-31 に示す。

評価対象設備	評価部位	材料	温度条件 (℃)	S y (MPa)	S u (MPa)
	基礎ボルト	SCM435	50	764	906
タービン補機冷却海水ポ ンプ(A)(B)(C)	ポンプ取付 ボルト	SCM435	50	764	906
	原動機台取付 ボルト	SCM435	50	764	906
	原動機取付 ボルト	SUS304	50	198	504

表 7.5-31 使用材料及び使用材料の許容応力評価条件

4.4.6 解析モデル

タービン補機冷却海水ポンプの解析モデルを図 7.5-5 に示す。

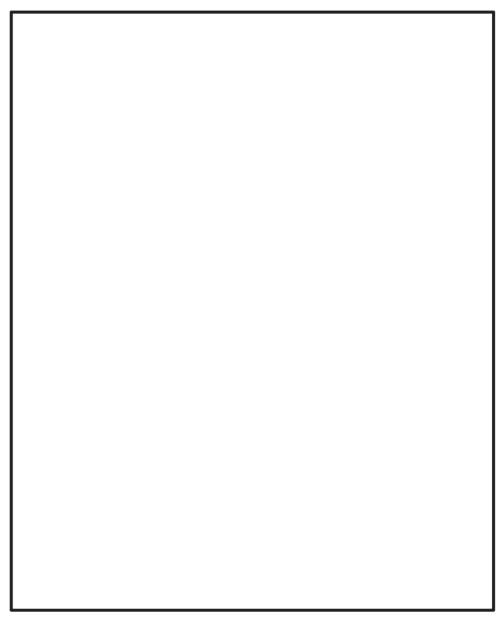


図 7.5-5 タービン補機冷却海水ポンプ 解析モデル

4.4.7 固有周期

固有値解析の結果を表 7.5-32 に示す。

V	卓越方向	固有周期	水平方向刺激係数		鉛直方向
モード		(s)	NS 方向	EW 方向	刺激係数
1次	水平				

表 7.5-32 タービン補機冷却海水ポンプの固有値解析結果

4.4.8 振動モード図

振動モード図を図 7.5-6 に示す。

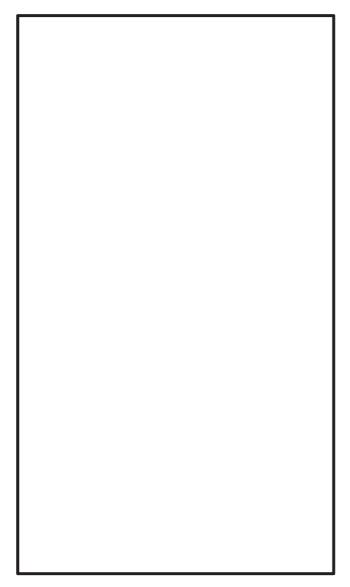


図 7.5-6 タービン補機冷却海水ポンプ 振動モード

4.4.9 設計用地震力

本資料において考慮する設計用地震力の算出に用いる設計用床応答曲線及び設計震度を表 7.5-33 に示す。

なお,設計用床応答曲線は,添付書類「VI-2-1-7 設計用床応答曲線の作成方 針」に基づき設定する。また,減衰定数は添付書類「VI-2-1-6 地震応答解析の 基本方針」に記載の減衰定数を用いる。

建物・構築物	標高 O.P.(m)	減衰定数 (%)
海水ポンプ室 補機ポンプエリア	0. P. +2. 25	1.0

表 7.5-33 設計震度

4.4.10 評価結果

表 7.5-34 に示すとおり,算出応力は許容応力を超えず,基準地震動Ssに対し,耐震性を有することを確認した。

表 7.5-34 評価結果*1

評価対象設備	評価部位	応力種類	算出応力 (MPa)	許容応力 (MPa)
タービン補機冷却海水 ポンプ(A)(B)(C)	原動機取付ボルト	引張	98	145

注記 *1:評価結果は,算出応力と許容応力を踏まえ,評価上厳しい箇所の結果について 記載する。

- 4.5 循環水ポンプ(A)(B)
- 4.5.1 構造計画

循環水ポンプの構造計画を表 7.5-35 及び表 7.5-36 に示す。

計画0	つ概要	概略構造図
基礎・支持構造	主体構造	193、1197月1日区
ポンプはポンプ	ターボ形	(単位:mm)
ベースに固定さ	(ターボ形たて	
れ,ポンプベー	軸ポンプ)	
スは基礎ボルト		
で基礎に据え付		
ける。		

表 7.5-35 循環水ポンプ(A) 構造計画

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

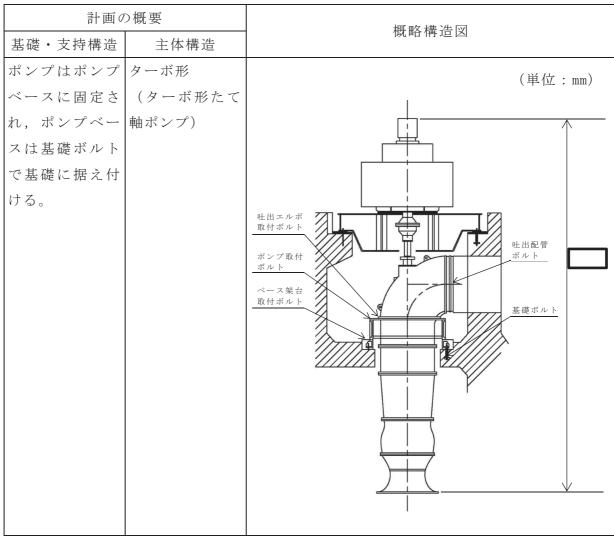


表 7.5-36 循環水ポンプ(B) 構造計画

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

4.5.2 評価対象部位

循環水ポンプの評価対象部位を表 7.5-37 に示す。

機器名称	評価部位	
	基礎ボルト	
循環水ポンプ(A) -	ポンプ取付ボルト	
	吐出エルボ取付ボルト	
	吐出配管ボルト	
	基礎ボルト	
	ポンプ取付ボルト	
循環水ポンプ(B)	吐出エルボ取付ボルト	
	吐出配管ボルト	
	ベース架台取付ボルト	

表 7.5-37 評価対象部位

4.5.3 計算方法

基準地震動Ssによる地震力に対して耐震性が確保され,溢水に至らないことを確認するために,許容応力状態IVASで許容限界を満足することを確認する。 また,解析コードは「MSC NASTRAN」を使用し,解析コードの検証及び妥当性確 認等の概要については,添付書類「VI-5 計算機プログラム(解析コード)の概 要」に示す。

4.5.4 許容応力

評価の許容限界は,許容応力状態ⅣASの許容応力を用いる。評価に用いる許容限界を表 7.5-38 に示す。

表 7.5-3	8 許容応力	
1 1.0 0		

	荷重の組合せ	許容応力状態	許容	限界
		计谷心刀状態	引張	せん断
	$D + P_D + M_D + S_s$	IV A S	1.5 • f t *	1.5 • f _s *

4.5.5 使用材料の許容応力評価条件

使用材料及び使用材料の許容応力評価条件を表 7.5-39 に示す。

評価対象設備	評価部位	材料	温度条件 (℃)	S _y (MPa)	S _u (MPa)
	基礎ボルト	SS400	50	211	394
	ポンプ取付 ボルト	SNCM630	50	873	1061
循環水ポンプ(A)	吐出エルボ 取付ボルト	SNCM630	50	873	1061
	吐出配管 ボルト	SS400	50	211	394
	基礎ボルト	SS400	50	211	394
	ポンプ取付 ボルト	SNCM630	50	873	1061
循環水ポンプ(B)	吐出エルボ 取付ボルト	SNCM630	50	873	1061
	<u>吐</u> 出配管 ボルト	SCM435	50	764	906
	ベース架台 取付ボルト	SNCM630	50	873	1061

表 7.5-39 使用材料及び使用材料の許容応力評価条件

4.5.6 解析モデル

循環水ポンプの解析モデルを図 7.5-7 及び図 7.5-8 に示す。

図 7.5-7 循環水ポンプ(A)解析モデル

図 7.5-8 循環水ポンプ(B)解析モデル

4.5.7 固有周期

固有値解析の結果を表 7.5-40~表 7.5-43 に示す。

モード	卓越方向	固有周期	水平方向	鉛直方向
	早越刀円	(_S)	刺激係数	刺激係数
1次	水平			

表 7.5-40 循環水ポンプ(A) 吐出軸方向の固有値解析結果

表 7.5-41 循環水ポンプ(A) 吐出軸直角方向の固有値解析結果

モード	남 th: 누 스	固有周期	水平方向	鉛直方向
	卓越方向	(s)	刺激係数	刺激係数
1次	水平			

表 7.5-42 循環水ポンプ(B) 吐出軸方向の固有値解析結果

- 12	モード 卓越方向	固有周期	水平方向刺	鉛直方向
		(s)	激係数	刺激係数
1次	水平			

表 7.5-43 循環水ポンプ(B) 吐出軸直角方向の固有値解析結果

- 19	モード 卓越方向	固有周期	水平方向刺	鉛直方向
r		(s)	激係数	刺激係数
1次	水平			

4.5.8 振動モード図

振動モード図を図 7.5-9~図 7.5-12 に示す。

図 7.5-9 循環水ポンプ(A)吐出軸方向 振動モード

図 7.5-10 循環水ポンプ(A)吐出軸直角方向 振動モード

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

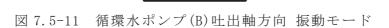


図 7.5-12 循環水ポンプ(B)吐出軸直角方向 振動モード

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

4.5.9 設計用地震力

本資料において考慮する設計用地震力の算出に用いる設計用床応答曲線及び設計震度を表 7.5-41 に示す。

なお,設計用床応答曲線は,添付書類「VI-2-1-7 設計用床応答曲線の作成方 針」に基づき設定する。また,減衰定数は添付書類「VI-2-1-6 地震応答解析の 基本方針」に記載の減衰定数を用いる。

双1.0 11 取削展及					
建物・構築物	標高 O.P.(m)	減衰定数 (%)			
海水ポンプ室 循環水ポンプエリア	0. P. +7. 25 0. P. +2. 25 0. P0. 55	1.0			

表 7.5-41 設計震度

4.5.10 評価結果

表 7.5-42 に示すとおり,算出応力は許容応力を超えず,基準地震動Ssに対し,耐震性を有することを確認した。

表 7.5-42 評価結果*1

評価対象設備	評価部位	応力種類	算出応力 (MPa)	許容応力 (MPa)
循環水ポンプ(A)	吐出配管ボルト	引張	118	181
循環水ポンプ(B)	吐出エルボ取付 ボルト	引張	305	557

注記 *1:評価結果は,算出応力と許容応力を踏まえ,評価上厳しい箇所の結果について 記載する。

- 4.6 燃料プール冷却浄化系プリコートポンプ
- 4.6.1 構造計画

燃料プール冷却浄化系プリコートポンプの構造計画を表 7.5-43 に示す。

計画0	⊃概要	概略構造図
基礎・支持構造	主体構造	饭 哈 件 垣 凶
ポンプはポンプ	うず巻形	(単位:mm)
ベースに固定さ	(うず巻形横軸	ポンプ
れ,ポンプベー	ポンプ)	ポンプ取付 ボルト TT
スは基礎ボルト		
で基礎に据え付		
ける。		
		基礎ボルト ポンプベーズ 原動機取付
		<u></u>

表 7.5-43 構造計画

4.6.2 評価対象部位

燃料プール冷却浄化系プリコートポンプの評価対象部位を表 7.5-44 に示す。

機器名称	評価部位			
燃料プール冷却浄化系プリコート ポンプ	基礎ボルト			
	ポンプ取付ボルト			
	原動機取付ボルト			

表 7.5-44 評価対象部位

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

4.6.3 計算方法

基準地震動Ssによる地震力に対して耐震性が確保され、溢水に至らないことを確認するために、許容応力状態IVASで許容限界を満足することを確認する。

4.6.4 許容応力

評価の許容限界は,許容応力状態ⅣASの許容応力を用いる。評価に用いる許容限界を表 7.5-45 に示す。

ポチの如人い	許容応力	許容限界 ^{*1,*2} (ボルト等)				
荷重の組合せ	状態	一次。	応力 せん断			
$D + P_D + M_D + S_s$	IV _A S	1.5•f t*	1.5•f _s *			

表 7.5-45 支持構造物の許容限界

注記 *1:応力の組合せが考えられる場合には、組合せ応力に対しても評価を行う。

4.6.5 使用材料の許容応力評価条件

使用材料及び使用材料の許容応力評価条件を表 7.5-46 に示す。

評価対象設備	評価部位	材料	温度条件 (℃)	S _y (MPa)	S _u (MPa)
	基礎ボルト	SS400	50	231	394
燃料プール冷却浄化系プ リコートポンプ	ポンプ取付 ボルト	SS400	50	211	394
	原動機取付 ボルト	SS400	50	211	394

表 7.5-46 使用材料及び使用材料の許容応力評価条件

4.6.6 設計用地震力

評価に用いる設計震度を表 7.5-47 に示す。

表 7.5-47 設計震度

	標高 O.P.(m)	設計震度		
建物・構築物		水平方向	鉛直方向	
原子炉建屋	15.00	1.97	1.37	

4.6.7 評価結果

表 7.5-48 に示すとおり,算出応力は許容応力を超えず,基準地震動Ssに対し,耐震性を有することを確認した。

表 7.5-48 評価結果*1

評価対象設備	評価部位	応力種類	算出応力 (MPa)	許容応力 (MPa)
燃料プール冷却浄化系 プリコートポンプ	基礎ボルト	引張	18	207

注記 *1:評価結果は,算出応力と許容応力を踏まえ,評価上厳しい箇所の結果について記載 する。

7.6 溢水源としない耐震 B, C クラス配管の耐震評価の考え方

配管の耐震設計については、日本電気協会「原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG 4601」 等に基づき、一次応力評価、一次+二次応力評価、疲労評価を実施している。

一方, 地震荷重に対する配管の破損形態と設計限界に関しては, これまでに様々な試験や研 究等が実施されており, 以下のような知見が得られている。

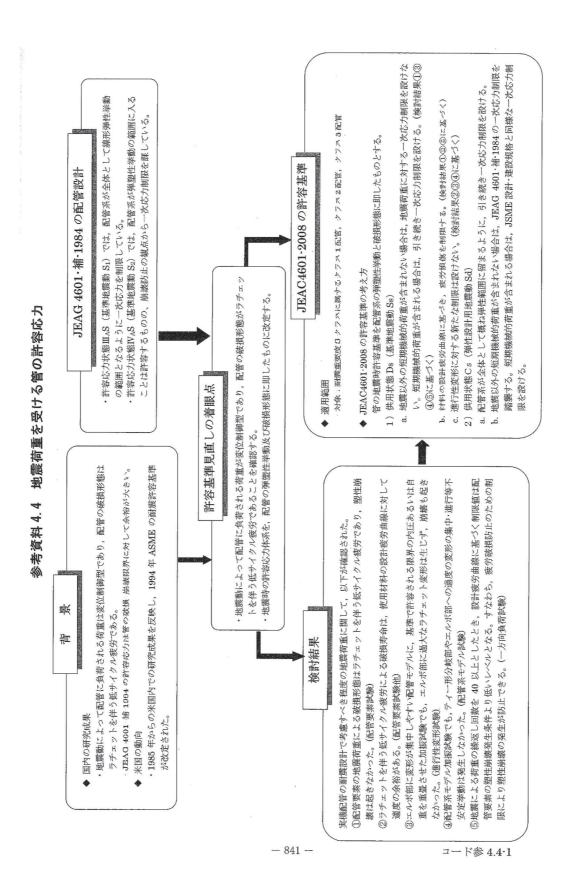
- ・配管の地震荷重による破損形態は、ラチェットを伴う低サイクル疲労であり、塑性崩壊は 起きなかった。
- ・ラチェットを伴う低サイクル疲労による破損寿命は、使用材料の設計疲労線図に対して余 裕がある。
- ・配管に設計許容限界を超える地震荷重が負荷された場合でも,進行性過大変形が発生しない。
- ・疲労に対する耐震設計上の制限を設けることにより、配管の変形を塑性崩壊が起きないレベルに抑えることが可能であり、崩壊防止のための一次応力制限は不要である。

(詳細は別紙(参考文献抜粋)参照)

ここで、内部溢水影響評価において着目する地震起因による耐震 B,C クラス配管から溢水が 発生する損傷モードは、配管にき裂若しくはそれ以上の損傷が生じる状態であり、上記知見に よれば、低サイクルラチェット疲労に起因するものである。

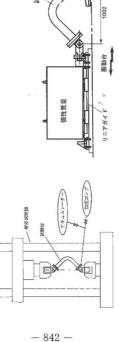
したがって、今回の耐震 B,C クラス配管の耐震評価については、溢水防止の観点から、疲労 に着目した評価手法及び評価基準値を適用し、配管のバウンダリ機能が確保されることを確認 する。

参考文献:原子力発電所耐震設計技術規定(JEAC4601-2008,日本電気協会)





- 配管要素に静的及び動的な線返し荷重が負荷された場合の破損形態及び破損限界を明らかにする。 a. 試驗方法
 - a) 試驗対驗:
- -- 曲げ篭、ティー、ノズル、直管 試験研究A 7
- エルボ, ティー, ノズル, レデューサ 試験研究 B-
 - b) 配管要素の口径, 肉厚, 材質: -ド参 44·2
- 1004、Sep40, 炭素綱及びオーステナイト蒸ステンレス鍋 · Y 影由影响
- --- 200A & 65A, Sch40, 炭素鋼及びオーステナイト系ステンレス鍋 試驗研究 B--
 - 試驗方法 ()
- 静的繰返し荷重試験:疲労試験機あるいは油圧アクチュエータにより,1サイクル数分程度の準静的荷 重速度で完全両振の変位制御荷重を負荷する。参図 4.4-1 参照。
- 動的加振試験:試験体の一端を振動台上に固定,他端に加振方向に自由に動く付加質量を取付けた状態 で加振することにより,付加質量に慣性力を発生させる。参図 4.4-2 参照。
- 荷重レベル:配管要素が弾塑性挙動を示し、10~100回の繰返しで疲労破損すると予想されるレベルの 帯重を負帯する。試験はすべて室温で実施した。





b. 試験結果



参図 4.4-2 動的加振試験装置

試験結果を一覧表にして参表 4.4-1 に示す。すべての試験ケースで破損形態は疲労であり、塑性崩壊は生 じなかった。変位星がほぼ同じケースや比較すると、を殺貨通時の荷重繰返後は静的線返し試験と動的加版 試験でほぼ同等であった。ラチェットによる累積ひずみは、内圧による応力が Sm 相当となる条件でも、材

1例として, 試験研究 Bーエルボ(炭素鋼, 200Asch40, 内圧 Sm, 基準ケ-3)の静的線返し荷重試験における横

腹外面ひずみの変化を参図 4.4.3,動的加振戰職における自由端変位の変化を参図 4.4-4 に示す。

以上から, 交番荷重である地震荷重が加わる場合の損傷形態は、Sm 相当の内圧応力が作用する場合も含 料試験結果から得られた配管材料の破断ひずみ*1より十分小さかった。

<検討結果回に対応> めて疲労破損であり、塑性崩壊は生じないことが確認された。 --*

材料試験で得られた配管材料の真確断症性は以下のとおり。 試験研究 A で使用した材料: 炭素額(金組) 92%。ボジル3額(金組) 201% 試験研究 B で使用した材料: 炭素額(室組) 112%。ボジル3額(金組) 188%

試験研究 A:笔力共通研究 試験研究 B:原子力発電施設耐露信郵性実証試驗一配管系終局強度耐畏信机性実症試驗(原-疗力発電技術機構) 〔壯

参回 4. 4-4 变位履歴(動的加振試験) 計算 (sec) (mm) 幼雍 & 성 송 송 등 参図 4.4-3 ひずみ履歴(静的緑返し荷重試験) 140 120 8 80 国 数 (ayele)

一能为用 ——用为皮

参表 4. 4-1 配管要素单体試験結果

	き裂貫通 位置	(•((•((((((((•(Ţ	× 1	(•((((((•(((Ţ		F
動的加振試験	荷重 繰返数	65	121	94	130	1300	290	135	146	75	地震波 3回	地震波 5回	90	地震波 5回	地震波 4回	地震波 5回	地震波 10 回
動的	変位 (mm)	土33	+00	± 33	± 33	±11	± 21	主50	± 56	範囲 78	範囲 79	範囲 34	範囲 96	範囲 100	範囲 103	範囲 74	範囲 62
	加振波	正弦波	正法波	正弦波	正弦波	正弦波	正弦波	正弦波	正弦波	正弦波	地震波	地震波	正弦波	地震波	地震波	地震波	地震波
	き裂貫通 位置	(((•((1)	(((1(((Ţ		(((•((Ń	H	
后重武歌	荷重 繰返数	63	169	. 66	68	1050	101	157	164	146	0#I	185	001	132	98	71	136
静的繰返し荷重試験	累積ひ ずみ (%)	6.9	31.3	5.4	6.6	1.7	6.4	21.8	34.1	0 10	0.12	14.7	0.00	5.02	13.3	-1.6**	37.9
中操	最大ひず み範囲(%)	2.3	2.4	2.6	3.1	0.6	1.8	2.0	2.3	C 7	0.1	1.2	ti C	2.1	1.7	4.8	5.0
	変位 (mm)	33	33	33	33	6	25	50	55	2 OF	42.0	15.5) E L	a.1.e	49.8	36.9	30.8
	試験ケース	曲げ管,炭素鋼,100A sch40, 内压Sm, 基準/7	曲1广馆 ステントス鋼	曲げ管 内圧 Sm/2	曲げ管 内压 0	曲げ管 荷重レベル1	曲げ管 荷重レベル2	ティー,炭素領, 100Asch40, 内圧 Sm	追省, 原泰鋼。 100Asch40, 均圧 Sm	エルボ, 炭素鋼, 200A	sch40, 内压 Sm, 基準一3	エルボ 65Asch40			ティー, 炭素鋼 200Asch40, 内圧 Sm	ノズル,炭素銅。 管 200Asch40, 内圧 Sm	レデューザ, 炭素鋼 200A/150Asch40 内圧Sm
				紅	能世	死	V						試驗	部型	Ē		

★:曲げ菅とエルボのひずみはエルボ機能外面で計測された因方向ひずみである。
★*: 繰り返し荷道の増加に伴う局部変形の影響により、この計測点では圧縮的の単純ひずみが発生した。

JEAC4601-2008 より抜粋) 配管要素試験(原子力発電所耐震設計技術規程 **※** 7. 6-2



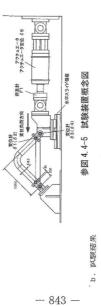
配管要素に一方向の街重を負荷した場合の塑性変形準動と崩壊荷重を把握する。 a. 試験方法(試験研究Aの場合)

- a) 試験対象: 60° エルボ
- b) 口径・肉厚・材質:200A、Sch20、STS410
 - c) 11日 57年 515. c) 試験方法

L/L/	炎化具制刀同
0	鱪
8.30MPa	闍
	DMPa

・東阿達皮: 3~10mm/mm しれいオープトにない互向達皮である ・ 内圧条件:8.30MPa(STS410,200人seh20の管に Sm 相当の周方向応力が生ずる圧力)

- d)計測項目 ・荷重-変位関係, ひずみ, 肉厚/口径
- e) 試験体及び試験装置概念図(参図 4.4-5)



内圧がないケースでは、最大荷重点に達した後、荷重が低下した(参図 44-6)。Sm 相当の応力が生じる内圧を加えたケースでは、最大荷重点に達した後もほとんど荷重が低下しなかった(参図 44-7)。どちらのケースでも試験で得られた最大街重は 2tan θ 法により算定した崩壊荷重(図中の実線と 2 点鎖線の交点)を若干上回り、2tan θ 法が崩壊荷重を適度に保守的に予想することが分かった。

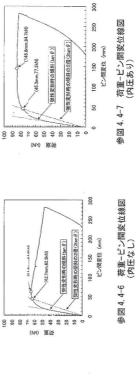
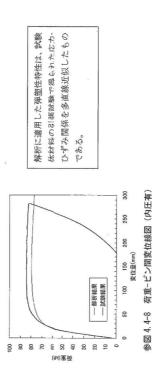


図 7.6-3 配管要素試験(原子力発電所耐震設計技術規程 JEAC4601-2008 より抜粋)

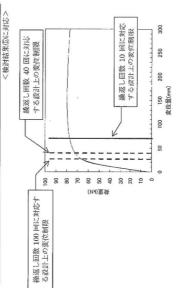
試験体の弾迦性挙動を弾翅性 IEM 解析により予測し、負荷部分の試験結果と比較したところ, 解析による荷重 – 変位線図は試験結果をわずかに下回るものの、全体的な傾向は良く一致した。(参図 4.4.8)

c. 解析的アプローチ



参図 4.4-9 は,解析で得られた荷重一変位線図に,設計疲労線図より求まる許容ひずみに対応する変位を 重ね書きしたものである。地震時の荷重線返しを 40 回以上とした場合,許容される変位は最大荷重点変位 より小さく,疲労制限により塑性崩破発生を防止できる。なお,原子力発電所の耐震設計での疲労評価に 適用される地震荷重の線返数は 60 回程度である。

以上から、<u>変労に対する耐震設計上の制限を設けることにより、配管の変形を塑性崩壊が起きないレベ</u> 少に抑えることが可能であり、崩壊防止のための一次応力制限は不要である。



参図 4.4-9 荷重 - 変位線図と疲労制限で許容される変位との比較

3. 進行性変形試験

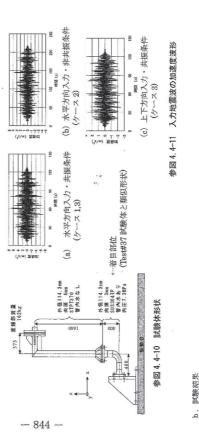
a. 試験方法

1985~1992 年に EPRINRC が実施した一連の配管要素加振試験では,崩壊は発生しなかったが,いくつ 37 を取上げ、参図 4.4-10 に示す類似形状の試験体を用いて参表 4.4-2 に示す条件で加振試験を実施した。エ かの試験体で疲労き裂貨通以前に過大な進行性変形が生じた(孫付資料の参考文献[6])。代表例として Test# П ド参

ルポには内圧により周方向応力 1.08m、軸方向応力 0.58m、自重により 1.08m の一次応力を生じさせた。 参表 4.4-2 進行性変形試験ケース

		编站		I	扳動台性能限界		振動台性能限界			
	設計評価上の1次応力レベル(*2)	减衰比 5.0%	- 100- 40	TCOT CH	約 3Sm	約 17Sm	水平:約16Sm	上下:約18m		
	設計評価上の1	减衰比 0.5%	44 40C	第9 405田	約 6Sm	約 50Sm	太平:約 48Sm	上下:約28m		
	- - - - - - - - - - - - - -		02	0.7	4.2	水平:7.3 上下:2.5				
		動行性"	共振	(Rw=0.9)	非共振 (Rw=0.5)	11-112	(100	(RW=U.3)		
		/川位 /11	臣子	小小	水平	水平	+	ĿΓ		
		川坝政政	中心的。行	地压起风	地震波	地震波				
	鑑払	ケース		-	5		ŝ			
4	4.4	1-4								

(*1): Rw=人力地震波の卓越振動波/転撃体の1 次固者振動数
(*2): 表示の酸計用減衰応数を用いた応答スペクトル解析(拡幅なし)より求まる地震債性力をもとに算定されるモー
(*2): オントを用いて、おし評価なに基づき地展園性力のチャーズは方均さを算用した。酸計上の針から力は38m。



されているが、内圧ありの条件で実施した本試験ではエルボ開方向に残留変形が生じた。<u>JEAG4601・補</u> 試験結果を参表 4.4-3 に示す。EPRINRCの試験では、エルボ閉方向に過大な進行性変形が生じたと報告 1984の許容応力の約 17 倍の応力となる地震荷重を加えた場合でも、過大な進行性変形は生じなかった。

<後對結果③に対応>

	参表 4. 4-3 通	参表 4. 4-3 進行性変形試験結果	and the second se
	試験ケース1	試験ケース 2	試験 グース 3
/	(水平共振 Rw=0.9)	(水平非共振 w=0.5)	(水平非共振 w=0.5) (水平上下共振 Bw=0.9)
最大入力加速度(m/82)	7.0	4.2	7.3(水平) / 2.5(上下)
地震荷重のみによる	約 48Sm	約 6Sm ^{*3}	約 50Sm
一次応力強さ"1	(許容応力の約16倍)	(許容応力の約2倍)	(許容応力の約17倍)
累積たわみ角 (deg)	4.8	0.9	5.1

5.1 2.5

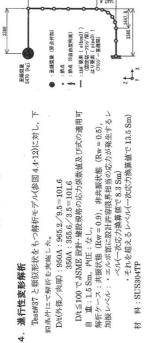
0.9 2.1

4.8 7.2

最大たわみ角 (deg)

(*1):設計用減衰定数 0.6%を用いた応答スペクトル解析(拡幅無し) より求まる地震慣性力をもとに第定さ れるモーメントを用いて、応力評価式に基づき算出した一次応力強さ 8.0 崩瘘判定他"² (deg)

(*2):25tan 8 渋により 状め穴値 (*3):25tan 8 渋により 水め穴値 (*3):試験後のツミュレーション解析により、設計評価上の一次応力 アベラが約 12Sm たも過大な通行在痰 形が生いないてとが確認がたている。



容限界 1.5Sm(本解析では内圧による周方向応力 0Sm, 自重による応力 1.5Sm)となる条件下で, 設計許容限界 解析結果を参表 4.4-4 に示す。現行基準で許容される最大の DA (約 100)をもつ配管に対して、一次応力の許 <検討結果◎に対応ン る<u>崩壊判定値に速せず</u>,進行性過大変形が発生しないことが確認された。

参回 4. 4-12 解析モデル (050A)

1%:00

栗	
析結	
幕 相	
6	
彩	
主義	
官行位	
進行	
4-	
4	
東	
参表 4.	İ
	ł
	ł

~	参表 4. 4-4	1 進行性変形の解析結果	解析結果		
解析 モデル	板助欲比	加振による 1 次応力	屋積たわみ角 (deg)	2tran 8 珠に よる 崩壊判定値	累積たわみ角 崩壊判定値
OEDA	Rw = 0.9	8.3 Sm	1.1	4.3	0.25
WARE	Rw = 0.5	8.3 Sm	1.4	4.3	0.33
OED A	Rw = 0.9	13.5 Sm	1.6	4.3	0.37
AUUG	Rw = 0.5	$13.5~\mathrm{Sm}$	2.9	4.3	0.67
960.4	Rw = 0.9	$13.5~\mathrm{Sm}$	2.3	5.8	0.40
Whee	Rw = 0.5	13.5 Sm	3.8	5.8	0.66

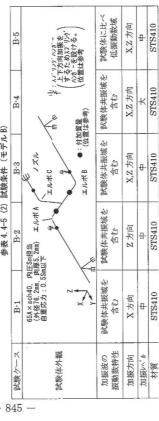
JEAC4601-2008 より抜粋) 配管要素試験(原子力発電所耐震設計技術規程 図 7.6-4

5. 配管系モデル試験

a. 試験方法

おいて,2 次元配管系モデル(モデル A)と3 次元配管系モデル(モデル B)を用い,振動台上で地震波加振試験 配管系としての基本的な弾塑性応答挙動を明らかにするために、財団法人原子力発電技術機構(NUPEC)に が実施された。参表 4.4-5 に試験条件を示す。このうち,試験ケース A-2 及び B-4 はエルボ横腹部に疲労によ る貫通き裂が生じるまで加振を繰り返した。

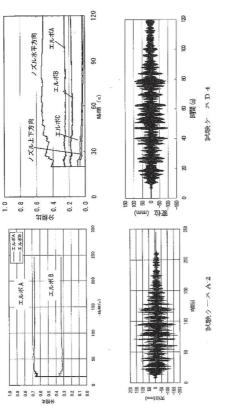
			参表 4	参表 4.4-5(1)試験条件(モデル A)	牛 (モデル A)		
	試験ケース	A-1	A-2	A-3	A-4	A-5	A-6
				エルボA	K		(4-600 J+)
	100 FT- FT 201	65A×sch40、内压Sa担当 (外径76.2mm,肉厚5.2mm) 自重応力:0.55m以下	15. 2mm) (5. 2mm) 下	×	中 「 「 「 」 」 」 」 」 」 。 。 」 」 。 」 。 」 。 」 。 」 。 」 。 」 。 。 。 。 。 。 。 。 。 。 。 。 。	デビンジョイント (A-1, 2, 4, 5) 固定 (A-3, 6)	
	武汉体外観	<u>л м</u> +	4// me// 2	、 エルボB	—— □ : 自重支		相対変位発生 アクチュエータ
		×,	× =		● :付加賀	: 付加質量(位置は参考)	
	加振波の振動物性は	試験体共振域を 会10	試験体共振域を 会か	試験体共振域を会け	試験体に比べ低振動数域	試験体共振域を含む	試験体共振域を 含む
	TINYEREY	E) I	1	ALL AND ALL AND AND	I	I
	加振方向	X方向	X方向	X方向	X方向	X方向	X方向 相対変位有り
	加振い、ル	Ŧ	¥	0 -	Ŧ	₽	₽
	材質	STS410	STS410	STS410	STS410	SUS304TP	STS410
- 8			参表 4	参表 4.4-5 (2) 試験条件 (モデル B)	件 (モデルB)		
345	試験ケース	B-1	B-2		B-3	B-4	B-5
5				0			



b. 試驗結果 コ

試験ケース A-2 及び B-4 では、(--次+二次応力)レベルが配管系の耐震基準許容限界を大幅に上回り、A-2 で約 39Sm,B-4 で約 21Sm に達した。配管系の耐震許容限界を大幅に上回ったにもかかわらず,不安定な挙 動は生じなかった。エルボ等配管要素における負荷モーメントとたわみ角の測定データから消散エネルギとそ ド参 4.4-5

の累積を求め、各配管要素の累積消散エネルギ分担比の時間変化を求めた(参図 4.4-13)。<u>地震荷重の総統中、各</u> 配管要素の分担比は安定しており, 弾蹠性塗動による一部配管要素への消散エネルギー集中は生じなかった。 <修討結果0に対応> JEAC4601-2008 より抜粋) 配管要素試験(原子力発電所耐震設計技術規程 図 7.6-5



参図 4.4-13 応答変位と累積消散エネルギーの分担比の時間変化

平成13年度報告書、 参考文献:「原子力発電施設耐震信頼性実証に関する報告書 その2 配管系終局強度」 (財) 原子力発電技術機構, 平成 14 年 3 月

に送
õ
鄉
調査
派
齫
副
見
影視
NO
4
1Ĭ
徽
-
垢
赘
廲
501
も
亭原
5
-14
版
凹
影
0

a. はじめに

平成 10 年度から平成 15 年度まで、経済産業省原子力安全・保安院からの委託事業として財団法人原子力 発電技術機構(以下,「NUPEC」という)において,実機配管系の特徴を有する配管モデル試験体の地震欲加振

- 試験が実施された。実規模配管系試験では,JEVC4601・袖-1984 の許容応力を上回る負荷条件での応答挙動
- の把握、JEAG4601-1987 で体系付けられた耐震設計手法の妥当性実証、及び安全余裕の確認がなされた。記
 - **簀終局度試験では,地震波加振での配管破損モードの確認及び破損限界の把握がなされた。**
- コード参 4.4-6
 - < 実規模配箔系試驗> p. 試験体
- 下記の要求される構造的特徴および要求される地 ・3 次元的な広がりを有する配管ルート 震応答特性を備えた試験体を用いた。 (1) 要求される構造的特徴

配管支持強法物

配管口径:216.3mm(公称值) 肉厚 : 8.2mm(公称值)

- ・応力集中が高いエルボ、ティ等の配管要素
- ・実機で配管に使用される材質(炭素鋼 STS410)
 ・
 大機の主要サイズと同等の配管口径及び肉厚

重量并在模擬

中国日本市

- ・配管支持構造物が均等配置、重量弁あり
 - ・1 次の固有振動数が 3~7Hz 程度 (2) 要求される地震応答特性
 - ・高応力部位がエルボ、ティなど数箇所存在 - 846
- 加振試験時の配管本体の応答が大きくなるように, ・架構レストレイントの加振方向拘束を除去 武驟休を下記のとおり変更した < 配管総局度試驗> _

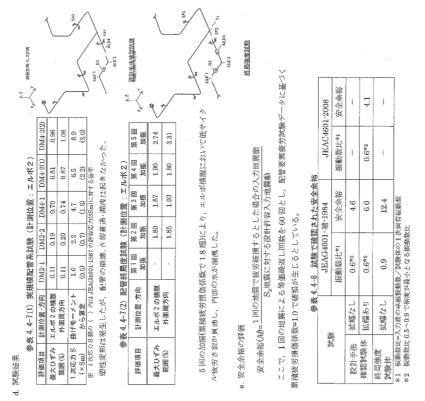


・付加質量を追加

参表 4.4-6 試験ケース

付加宜 是名;

加振方向	水平十上下	水平十上下	<u>水平+上下</u>	水平+上下	水平+上下	大
擬動教特性	困右海動数トの	低振動数側		共振域近傍		共振域近傍
入力波	Sa地震波	25. 地震波 シ 加振レベン割増し	S2 共振波	Sa 共振波の 加振レベル割増し	S ² 共振波の更なる 加振レベル割増し	地震波
加振ケース	DM2-1	DM2-2	DM4-1	DM4-2(1)	DM4-2(2)	$US(1)\sim(5)$
加振う	現行許容	応力就量	-	弾塑件 *	<u> 後辺地に開来</u>	終局度 試験



f.まとめ

実規模配管系加振試験の結果, JEAG4601・補-1984 の許容応力を大幅に超える地震荷重を加えても配管は 塑性崩壊を起こさなかった。安全余裕はJEAG4601・浦-1984 に対し 6.0 以上, JEAC4601-2008 で採用した 管の地震時許容基準に対し 4.1 以上あることが確認された。 **参考文献:「原子力発電施設耐痰信頼性実証に関する報告書 その1 記管系終局強度」平成 15 年度殺告書,(財)原子力発電技術機構**

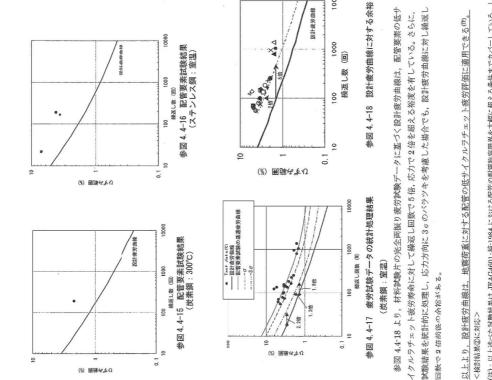
JEAC4601-2008 より抜粋) 配管要素試験(原子力発電所耐震設計技術規程 図 7.6-6



配管要素及び配管に対する試験及び解析の結果より,ラチェットを伴う場合の配管の疲労強度を評価した。

三大学し 田子学堂中世 (1)

ſ											_	_		_			_						Τ		
	備考	信単3 しんじ					桥重制御17-3									動的加振	勤的加振		驗		室温)				_
		-		_	-			-	-	-			\vdash		_			0	· 一章 一章 一章	気面		統一	と見て		
意志	想 百 百 回	西日	と回	周日	公園	む田	四個	函因	函	函图	西面	西西	生用	4a C V	土田	国区	國內	300°C)			ンレス鋼	н			
- 1	臣臣	ES.	3m/2	5	5	Sm	Sm	5	Sm	易	. ES	ES.	Sm	Cai	Sa	ES.	Sm/2	(炭素鋼:	内压	0	11-	÷	5	5	40
THE SECOND		_	2		_		_	-			_	_			-	-	S	(炭梨	口径肉原	200A s40	3 (7	ын а	ed0	s40	
	口径肉厚	100A s40	100A \$100	100A/100A s40	100A/100A s40	100A s40	200A 840	65A s40	200Å s20	400A STD	200A/200A \$40	400A/400A STD	200A/250A 840	2004/250A 40	200A/150A s40	200A s40	200A s40			200			1004 e40	200A 540	2004
< .		100	1004	100A/1	100A/1	100	200	654	200	400	200A/2	400A/4	200A/2	3/1003	200A/1	200	200	7	拉饵	STS410	(3) 7	*	SICONTD	SUS304TP	
110	tor'	370	010	370	370	370	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	4. 3-9(2)				ŧ	SIC	SUS3	Subscription of the second sec
24.4.9/1)	材料	STPT370	3771370	STPT370	STPT370	STPT370	STS410	STS410	STS410	SGV410	STS410	SGV410	STS410	CTC410	STS410	STS410	STS410		形状	エルボ	₹ 4. 3-9	新祝	第二日	エルボ	
4	形状	曲げ管	曲い信	71	71	直管	エルボ	エルポ	工儿ボ	エルボ	71	ティ	JXIL	1 3611	4-1. 1-4	エルボ	エルボ	参表	다. 가		参表	1.1	+	-	(3) 回転を発行
		田	祖		4.		н	н	н	н				1	-5	н	н		4.4			5	•	0	
	방양	•	0	•	۵	٠	•	0	0	0		Ø			\diamond	×	+		研究名	NUPEC 配管终局			ц.,	目報品	線層として、
	 日本 日本 日本 日本 日本											a) (NUPEC 2		H1284	11,2	NUPEC 配管終局	- Marete and a week and a marete and a ma							
l		-		_			<u> </u>								-										
																									(2)
																		,	- 8	47	-				コード参 4.4



10000

10000

1000

設計疲労曲線

A×

以上より,設計疲労曲線は,地震荷重に対する配管の低サイクルラチェット疲労評価に適用できる⁽¹)。 <検討結果@に対応>

(注):以上述へた試験結果はJBAC4601.46.1984における配管の開業評業限界を大概に招える条件までカバーしている。しかしなた。いたじお銀行値の重要によるラチェット投換を有害なな影響金術でのない範囲にはめることは、道大な地震落重の下での強強機要等不定活整的融会を解決するため、JBAC4601.2008では一方に20期間を確認した許容温等の適用条件にしてい、実績配管の耐震認計に考慮すべき程度の地震的重要に引起。それにした。

参図 4.4-14 ひずみ評価による疲労曲線との比較(炭素鋼:室温)

見直しの経緯 音の地震時許容基準

第 501 号との整合性を考慮して定められたもので、地震荷重に対して一次応力制限及び疲労制限を設けたもの ASME Boiler & Pressure Vessel Code Section Ⅲ(以下、ASME Sec.Ⅲという)を参考に、さらに昭和 55 年告示 という)が発行されている。管の地震時許容応力は、JEAG 4601・柿-1984 (重要度分類・許容応力編)に具体的 に規定されている。この許容応力体系は、国内で実施された配管要素、配管系の試験結果UIを踏まえ、当時の 原子力発電所の耐震設計については,日本電気協会から「原子力発電所耐震設計技術指針」(以下,JEAG 4601 となっている。

- (Piping and Fitting Dynamic Reliability Program)¹⁴¹として、地震時に起こり得る配管要素及び配管の損傷形態 劣であると確認され。2001 年版 ASME B&PV Code Sec.田において,地震時の一次応力制限を実質 4.5 Sm に らかにされたiu。また,地震荷重に対する配管の損傷形態と設計限界に関する知見として,配管要素及び配管系 るラチェット現象が観察されたい。その後、国内外において、地震時の配管、配管要素の損傷に関する幾つかの 研究回が行われた。米国では、ASME See.Ⅲの耐震基準(一次応力≤3Sm)が過大な余裕を有していると考えられ を明らかにするための一連の試験が実施された。その結果、地震時の配管の損傷形態が低サイクルラチェット液 上述の配管要素及び配管系の試験では,配管及び配管要素の最大耐荷重が 3 Sm よりはるかに大きいことが明 の動的試験において塑性域に達する繰返し荷重が加わると、部材が一定荷重の作用する方向に次第に永久変形す ていたことから, EPRI(Electric Power Research Institute)が中心となって 1985 年から 1992 年にかけ, PFDRP 緩和する改定が行われた。国内でも,JEAG 4601・補-1984 に規定されている管の許容応力が過大な余裕を有 することが実験で確認された[3]。 コード参 4.4-8
- これらの成果を踏まれ,想飯時の筆の背谷基準合雄化をターグシャド,亀力安柱及びプフレマメータドよる去 同研究^[4]が平成6年度からスタートした。この研究では、下記4点の朝田泰英東大教授(当時)の助言
 - ③シェイクダウン条件が満足されない過大な負荷が加わる場合の損傷形態はラチェット疲労である ③ラチェット疲労寿命は通常の完全両振りひずみ制御の場合より低下する ①地震時に配管に作用する負荷は変位制御型である - 848

JEAC4601-2008 で採用された管の地震時許容基準は、上で述べたような地震荷重を受ける配管の破損限界等 に基づいて、記管要素の静的試験、動的試験が実施された。これど並行して、(財)原子力発電技術機構(NUPEC) においても,配管要素、配管系の地震時挙動試験が実施されたIG。これらの試験の結果,地震荷重下の配管系及 ④地震術重に対する配管の挙動及び損傷形態を体系的に把握しまとめることが重要である 07配管要素の損傷形態が低サイクルラチェット疲労であることが確認された(参図 4.4 際-1)。

に聞する研究成果及び国内外の知見を踏まえてまとめられたものである。

参考文献

[1] 原子力平和利用委託研究「地震時における原子力施設の限界設計に関する試験研究」成果報告書、昭和 46 年~48年, 制日本電気協会

[2] 米国における研究成果等

・ Piping and Fitting Dynamic Reliability Program 試験(EPRINRC 1985 年~1992 年)

• EPRI, "Piping and Fitting Dynamic Reliability Program", EPRI Contact RP 643-15, 1989 • 1994. Volume ・米国 ASME B&PV Code Sec.II 地震時許容基準の改定

JEAC4601-2008 より抜粋)

配管要素試験(原子力発電所耐震設計技術規程

※ 7. 6-8

1 - 5.

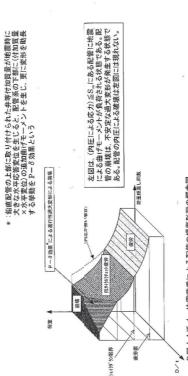
[3] 国内における研究成果等

· 防災科学技術研究所における研究(Experimental study of piping stability during strong earthquakes ・「地震時耐力の信頼性評価に関する研究(略称:BDR 研究会)」(昭和 52 年度下期~昭和 54 年度上期) ASME PVP-Vol. 150, 1987, N. Ogawa et. Al.)

・High Level Vibration Test (略称: HLVT, 昭和 58年~昭和 63年)

・電力中央研究所における FBR 配管の耐震性検討

- [4] 「機器・配管系の地震時許容基準に関する調査研究(フェーズⅠ,Ⅱ,Ⅲ)」1994年10月~1995年3月,1996 年11月~1999年3月,2000年2月~2002年3月
 - [6]「原子力発電施設耐震信頼性実証に関する報告書 配管系終局強度」, 平成10年度~平成15年度,(財)原 子力発電技術機構及び原子力安全基盤機構



参図 4.4 添-1 地震荷重による配管の損傷形態の概念図

添付資料

9.15 水密扉の設計に関する補足説明

1. 概要

本資料は添付書類「VI-2-10-2-7-2 水密扉(溢水防護設備)の耐震性についての計 算書」及び添付書類「VI-3-別添 3-4-1 水密扉の強度計算書(溢水)」における検討 対象水密扉について,評価に必要な入力値及び評価結果を説明するものである。

2. 一般事項

2.1 検討対象水密扉一覧

耐震評価検討対象の水密扉を表 9.15-1 に, 強度評価検討対象の水密扉を表 9.15-2 に示す。

水密扉	扉名称	設置高さ
No.	唐石 松	0. P.
1	RCIC タービンポンプ室-共通通路浸水防止水密扉	-8.10m
2	FPMUW ポンプ室浸水防止水密扉	-8.10m
3	RHR ポンプ(C)室-共通通路浸水防止水密扉	-8.10m
4	原子炉建屋浸水防止水密扉(No.3)	-8.10m
5	原子炉建屋浸水防止水密扉(No.4)	2.00m
6	RHR Hx(A)室-RHR Hx(B)室浸水防止水密扉	15.00m
7	原子炉建屋管理区域外伝播防止水密扉(No.3)	15.00m
8	主排気ダクト連絡トレンチ(2T-5)管理区域外伝播防止水密扉	15.00m
9	原子炉建屋管理区域外伝播防止水密扉(No.1)	15.00m
10	原子炉建屋管理区域外伝播防止水密扉(No.2)	15.00m
11	北西階段室管理区域外伝播防止水密扉	15.00m
12	Rw制御室管理区域外伝播防止水密扉	15.00m
13	原子炉建屋大物搬入口	15.00m
14	タービン建屋管理区域外伝播防止水密扉	0.80m

表 9.15-1 耐震評価検討対象水密扉一覧

水密扉	孔 5.15 2 压反 矸 Щ 快 时 内 琢 小 街 / F 見 (1/2)	設置高さ
No.	扉名称	0. P.
1	RCICタービンポンプ室-共通通路浸水防止水密扉	-8.10m
2	FPMUW ポンプ室浸水防止水密扉	-8.10m
3	RHR ポンプ(C)室-共通通路浸水防止水密扉	-8.10m
4	RHR ポンプ(B)室浸水防止水密扉	-8.10m
5	HPCS ポンプ室浸水防止水密扉	-8.10m
6	LPCS ポンプ室浸水防止水密扉	-8.10m
7	RCW Hx(A)(C)室-共通通路浸水防止水密扉	-8.10m
8	HPCW Hx 室浸水防止水密扉	-8.10m
9	RHR ポンプ(A)室浸水防止水密扉	-8.10m
10	HPCW Hx 室-RCW Hx(B)(D)室浸水防止水密扉	-8.10m
11	原子炉建屋浸水防止水密扉(No.3)	-8.10m
12	原子炉建屋浸水防止水密扉(No.4)	-0.80m
13	区分ⅢHPCS 電気品室-区分Ⅱ非常用電気品室浸水防止水密扉	6.00m
14	RHR Hx(A)室-RHR Hx(B)室浸水防止水密扉	15.00m
15	原子炉建屋管理区域外伝播防止水密扉(No.3)	15.00m
16	D/G(B)室-D/G(HPCS)室浸水防止水密扉	15.00m
17	主排気ダクト連絡トレンチ(2T-5)管理区域外伝播防止水密扉	15.00m
18	原子炉建屋管理区域外伝播防止水密扉(No.1)	15.00m
19	原子炉建屋管理区域外伝播防止水密扉(No.2)	15.00m
20	北西階段室管理区域外伝播防止水密扉	15.00m
21	Rw制御室管理区域外伝播防止水密扉	15.00m
22	Rw 電気品室(B)浸水防止水密扉	15.00m
23	原子炉建屋大物搬入口	15.00m
24	SGTS ヒータユニット(A)室浸水防止水密扉	22.50m
25	HECW 冷凍機(B)(D)室-HECW 冷凍機(A)(C)室浸水防止水密扉	22.50m
26	制御建屋共通エリア浸水防止水密扉	22.50m

表 9.15-2 強度評価検討対象水密扉一覧(1/2)

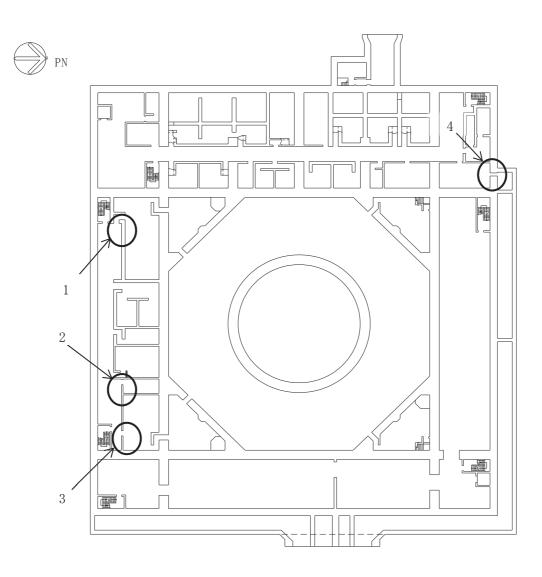
	A 0.10 2 强度时间候的因素尔田库 冕(2/2)	
水密扉	扉名称	設置高さ
No.	77F 7L1 7V	0.P.
27	制御建屋空調機械(A)室-(B)室浸水防止水密扉(No.2)	1.50m
28	制御建屋空調機械(A)室-(B)室浸水防止水密扉(No.1)	1.50m
29	250V 直流主母線盤室-制御建屋空調機械(B)室浸水防止水密扉	1.50m
30	ISI 室浸水防止水密扉	1.50m
31	RSS 盤室浸水防止水密扉	8.00m
32	計測制御電源室(B)浸水防止水密扉(No.2)	8.00m
33	計測制御電源室(B)浸水防止水密扉(No.1)	8.00m
34	計測制御電源室(A)-常用および共通 M/C・P/C 室浸水防止水密扉	8.00m
35	制御建屋管理区域外伝播防止水密扉(No.1)	15.00m
36	補助ボイラー建屋連絡階段管理区域外伝播防止水密扉	15.00m
37	タービン建屋管理区域外伝播防止水密扉	0.80m
38	燃料移送ポンプ(H)室-燃料移送ポンプ(A)室浸水防止水密扉	9.50m
39	燃料移送ポンプ(A)室-燃料移送ポンプ(B)室浸水防止水密扉	9.50m
40	燃料移送ポンプ(A)室浸水防止水密扉	9.50m
41	燃料移送ポンプ(B)室浸水防止水密扉	9.50m
42	RSW ポンプ(A)(C)室-TSW ポンプ室浸水防止水密扉	3.00m
43	HPSW ポンプ室浸水防止水密扉	3.00m
44	TSW ポンプ室-RSW ポンプ(B)(D)室浸水防止水密扉	3.00m

表 9.15-2 強度評価検討対象水密扉一覧(2/2)

2.2 配置概要

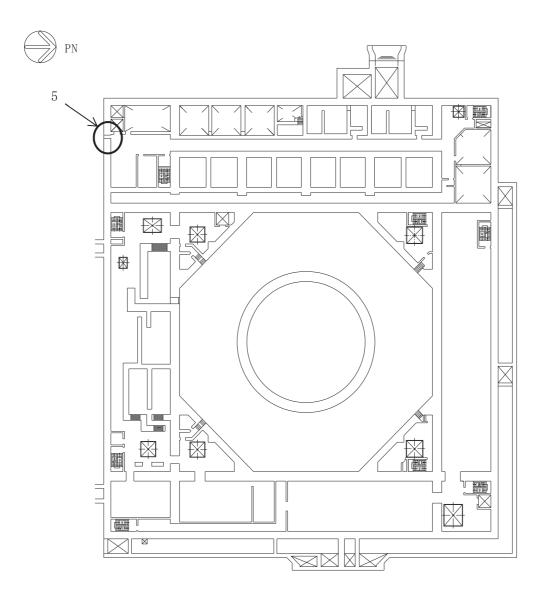
耐震評価検討対象の原子炉建屋の水密扉の設置位置図を図 9.15-1 に,タービン建 屋の水密扉の設置位置図を図 9.15-2 に示す。

強度評価検討対象の原子炉建屋の水密扉の設置位置図を図 9.15-3 に、制御建屋の 水密扉の設置位置図を図 9.15-4 に、タービン建屋の水密扉の設置位置図を図 9.15-5 に、軽油タンクエリアの水密扉の設置位置図を図 9.15-6 に、海水ポンプ室の水密 扉の設置位置図を図 9.15-7 に示す。



1	RCIC タービンポンプ室-共通通路浸水防止水密扉
2	FPMUW ポンプ室浸水防止水密扉
3	RHR ポンプ(C)室-共通通路浸水防止水密扉
4	原子炉建屋浸水防止水密扉(No.3)

図 9.15-1 耐震評価検討対象の原子炉建屋の水密扉の設置位置図(1/3) 0.P.-8.10m



5 原子炉建屋浸水防止水密扉(No.4)

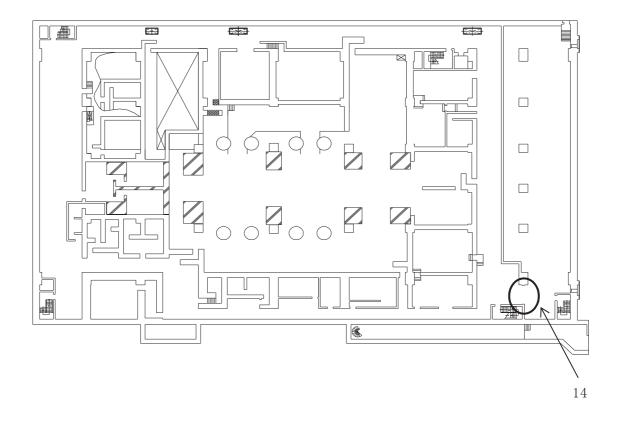
図 9.15-1 耐震評価検討対象の原子炉建屋の水密扉の設置位置図(2/3) 0.P.2.00m(0.P.-0.80m)

6	RHR Hx(A)室-RHR Hx(B)室浸水防止水密扉
7	原子炉建屋管理区域外伝播防止水密扉(No.3)
8	主排気ダクト連絡トレンチ(2T-5)管理区域外伝播防止水密扉
9	原子炉建屋管理区域外伝播防止水密扉(No.1)
10	原子炉建屋管理区域外伝播防止水密扉(No.2)
11	北西階段室管理区域外伝播防止水密扉
12	Rw制御室管理区域外伝播防止水密扉
13	原子炉建屋大物搬入口
L	

図 9.15-1 耐震評価検討対象の原子炉建屋の水密扉の設置位置図(3/3) 0.P.15.00m

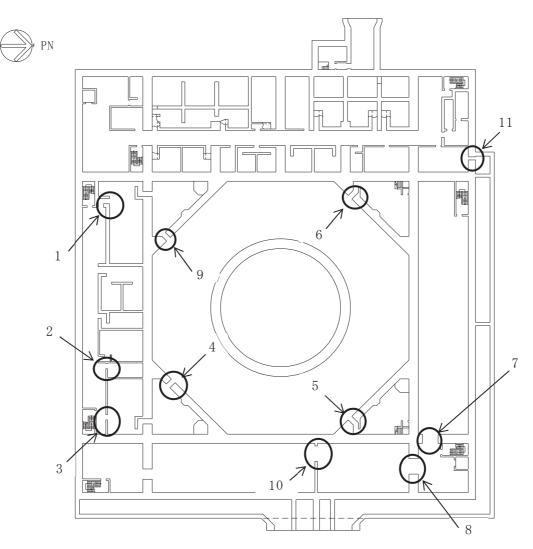
枠囲みの内容は防護上の観点から公開できません。





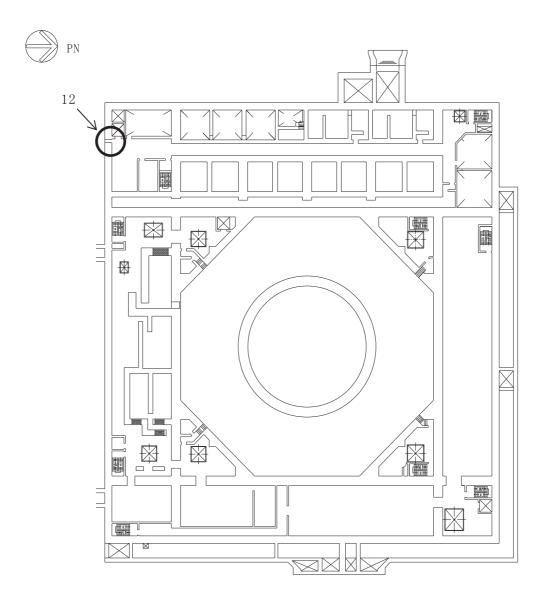
14	タービン建屋管理区域外伝播防止水密扉	
----	--------------------	--

図 9.15-2 耐震評価検討対象のタービン建屋の水密扉の設置位置図 0.P.0.80m



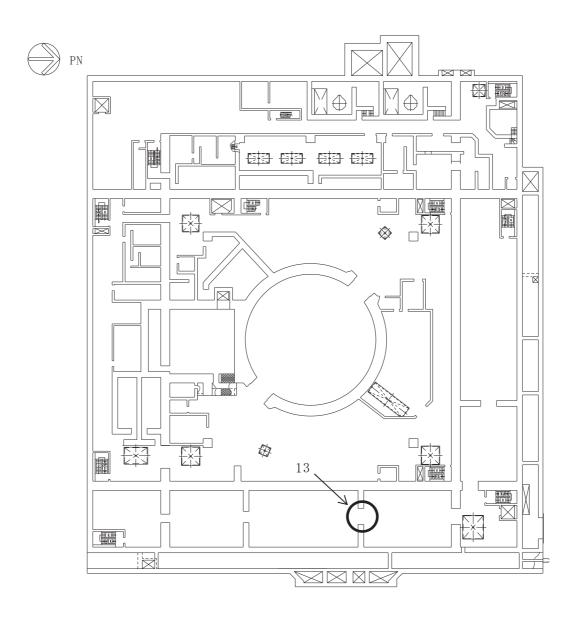
1	RCIC タービンポンプ室-共通通路浸水防止水密扉
2	FPMUW ポンプ室浸水防止水密扉
3	RHR ポンプ(C)室-共通通路浸水防止水密扉
4	RHR ポンプ(B)室浸水防止水密扉
5	HPCS ポンプ室浸水防止水密扉
6	LPCS ポンプ室浸水防止水密扉
7	RCW Hx(A)(C)室-共通通路浸水防止水密扉
8	HPCW Hx 室浸水防止水密扉
9	RHR ポンプ(A)室浸水防止水密扉
10	HPCW Hx 室-RCW Hx(B)(D)室浸水防止水密扉
11	原子炉建屋浸水防止水密扉(No.3)

図 9.15-3 強度評価検討対象の原子炉建屋の水密扉の設置位置図(1/5) 0.P.-8.10m



12 原子炉建屋浸水防止水密扉(No.4)

図 9.15-3 強度評価検討対象の原子炉建屋の水密扉の設置位置図(2/5) 0.P.-0.80m



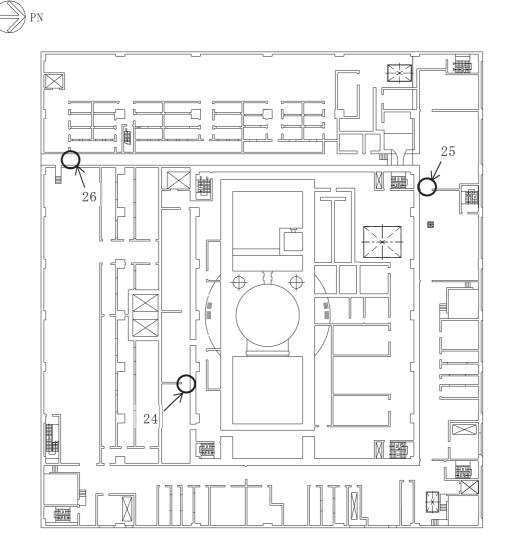
13 区分ⅢHPCS 電気品室-区分Ⅱ非常用電気品室浸水防止水	密扉
---------------------------------	----

図 9.15-3 強度評価検討対象の原子炉建屋の水密扉の設置位置図(3/5) 0.P.6.00m

RHR Hx(A)室-RHR Hx(B)室浸水防止水密扉
原子炉建屋管理区域外伝播防止水密扉(No.3)
D/G(B)室-D/G(HPCS)室浸水防止水密扉
主排気ダクト連絡トレンチ(2T-5)管理区域外伝播防止水密扉
原子炉建屋管理区域外伝播防止水密扉(No.1)
原子炉建屋管理区域外伝播防止水密扉(No.2)
北西階段室管理区域外伝播防止水密扉
Rw 制御室管理区域外伝播防止水密扉
Rw 電気品室(B)浸水防止水密扉
原子炉建屋大物搬入口

図 9.15-3 強度評価検討対象の原子炉建屋の水密扉の設置位置図(4/5) 0.P.15.00m

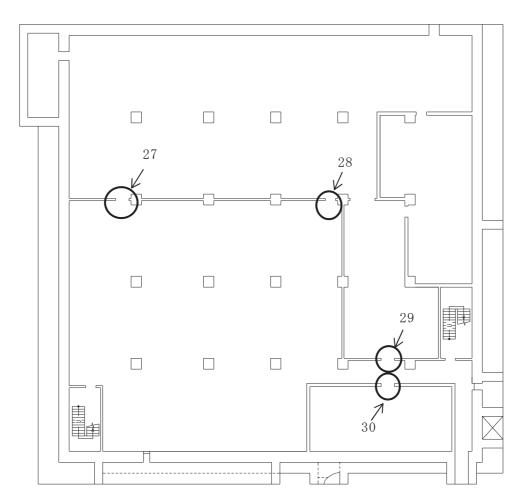
枠囲みの内容は防護上の観点から公開できません。



24	SGTS ヒータユニット(A)室浸水防止水密扉
25	HECW 冷凍機(B)(D)室-HECW 冷凍機(A)(C)室浸水防止水密扉
26	制御建屋共通エリア浸水防止水密扉

図 9.15-3 強度評価検討対象の原子炉建屋の水密扉の設置位置図(5/5) 0.P.22.50m





27	制御建屋空調機械(A)室-(B)室浸水防止水密扉(No.2)
28	制御建屋空調機械(A)室-(B)室浸水防止水密扉(No.1)
29	250V 直流主母線盤室-制御建屋空調機械(B)室浸水防止水密扉
30	ISI 室浸水防止水密扉

図 9.15-4 強度評価検討対象の制御建屋の水密扉の設置位置図(1/3) 0.P.1.50m

31	RSS 盤室浸水防止水密扉
32	計測制御電源室(B)浸水防止水密扉(No.2)
33	計測制御電源室(B)浸水防止水密扉(No.1)
34	計測制御電源室(A)-常用および共通 M/C・P/C 室浸水防止水密扉

図 9.15-4 強度評価検討対象の制御建屋の水密扉の設置位置図(2/3) 0.P.8.00m

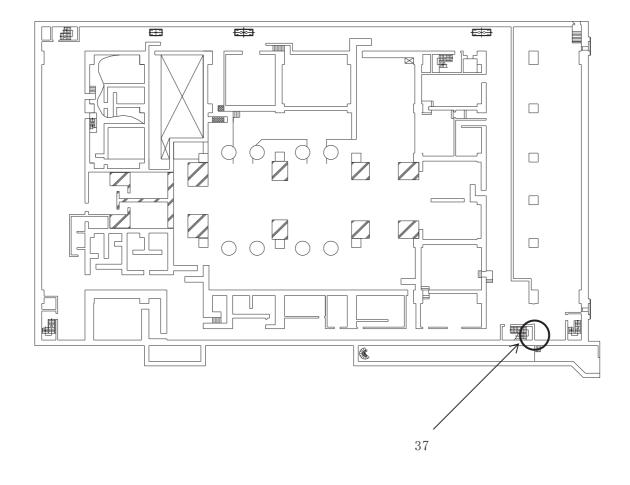
枠囲みの内容は防護上の観点から公開できません。

35	制御建屋管理区域外伝播防止水密扉(No.1)
36	補助ボイラー建屋連絡階段管理区域外伝播防止水密扉

図 9.15-4 強度評価検討対象の制御建屋の水密扉の設置位置図(3/3) 0.P.15.00m

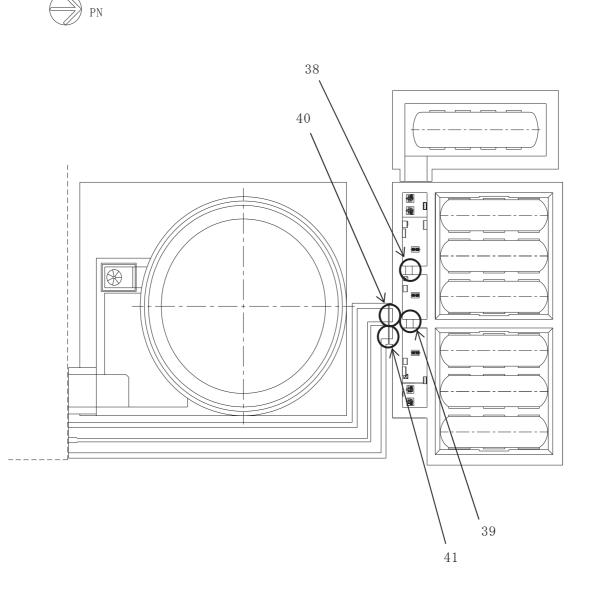
枠囲みの内容は防護上の観点から公開できません。





37	タービン建屋管理区域外伝播防止水密扉
----	--------------------

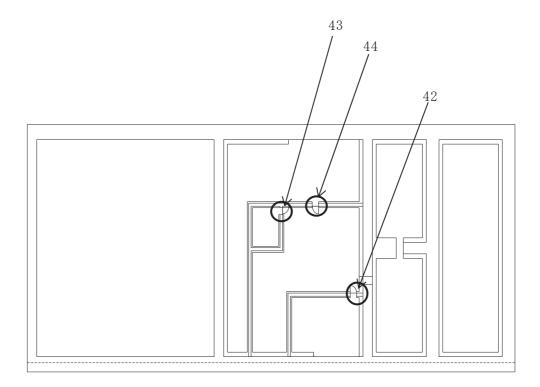
図 9.15-5 強度評価検討対象のタービン建屋の水密扉の設置位置図 0.P.0.80m



38	燃料移送ポンプ(H)室-燃料移送ポンプ(A)室浸水防止水密扉	
39	燃料移送ポンプ(A)室-燃料移送ポンプ(B)室浸水防止水密扉	
40	燃料移送ポンプ(A)室浸水防止水密扉	
41	燃料移送ポンプ(B)室浸水防止水密扉	

図 9.15-6 強度評価検討対象の軽油タンクエリアの水密扉の設置位置図 0.P.9.50m





42	RSW ポンプ(A)(C)室-TSW ポンプ室浸水防止水密扉
43	HPSW ポンプ室浸水防止水密扉
44	TSW ポンプ室-RSW ポンプ(B)(D)室浸水防止水密扉

図 9.15-7 強度評価検討対象の海水ポンプ室の水密扉の設置位置図 0.P.3.00m

2.3 構造計画

水密扉の構造は、タイプⅠ、タイプⅡ及びタイプⅢに区分しており、各扉の構造計 画を表9.15-3に示す。

計画0	つ概要	説明図
主体構造	支持構造	祝 97 区
片開き型の鋼製扉	扉開放時において	
とし, 鋼製の扉板	は、ヒンジにより	
に芯材を取付け,	扉が扉枠に固定さ	
扉に設置されたカ	れ,扉閉止時にお	
ンヌキを鋼製の扉	いては、カンヌキ	
枠に差込み,扉体	により,扉と扉枠	
と扉枠を一体化さ	を一体化する構造	
せる構造とする。	とする。	
また,扉と建屋躯	扉枠はアンカーボ	
体の接続はヒンジ	ルトにより建屋躯	
を介する構造とす	体へ固定する構造	
る。	とする。	

表 9.15-3 水密扉の構造計画 (タイプ I)

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

計画0		
主体構造	支持構造	説明図
片開き型の鋼製	扉開放時におい	
扉とし,鋼製の	ては、ヒンジに	カンヌキ部
扉板に芯材を取	より扉が取付金	
り付け,扉に設	具に固定され,	志材
置されたカンヌ	扉閉止時におい	
キを鋼製の取付	ては, カンヌキ	
金具に差し込	により扉が取付	
み,扉と取付金	金具に固定され	₩ 取付金具
具を一体化させ	る構造とする。	
る構造とする。	また,取付金具	
また,扉と取付	を躯体に定着す	
金具の接続はヒ	ることで荷重を	正面図 水圧作用方向(反扉側)
ンジを介する構	躯体に伝達する	
ンシを介する構造とする。	取 体 に 伝 達 す る 構 造 と す る。	加 一 一 一 回<

表 9.15-3 水密扉の構造計画 (タイプⅡ)

計画の	2 9.13 3 小田 /				
主体構造	支持構造	説明図			
片開き型の鋼製	扉開放時におい	芯材 アンカーボルト			
扉とし,鋼製の	ては、ヒンジに				
扉板に芯材を取	より扉が扉枠に				
付け,扉に設置	固定され、扉閉				
されたカンヌキ	止時において				
を鋼製の扉枠に	は,カンヌキに				
差し込み,扉と	より扉が扉枠に				
扉枠を一体化さ	固定される構造	キ部 ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・			
せる構造とす	とする。				
る。	また、扉枠はア				
また, 扉と扉枠	ンカーボルトに	9 0 0 0 0 0			
の接続はヒンジ	より躯体に固定				
を介する構造と	する。扉板に発	扉板			
する。	生する荷重は扉				
	枠を介して荷重				
	を躯体に伝達す	THE MAKE			
	る構造とする。	扉板			
		同地			
		扉枠			
		水圧作用方向 🗂 🕞 芯材			
		アンカーボルト			
		断面図			

表 9.15-3 水密扉の構造計画 (タイプⅢ)

3. 耐震評価

添付書類「VI-2-10-2-7-2 水密扉(溢水防護設備)の耐震性についての計算書」に おける検討対象水密扉について,耐震評価に必要な入力値を表 9.15-4 に,耐震評価 結果を表 9.15-5 に示す。

3.1 入力值

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (1/32)

	対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
	利家同归	記与	4-12	上我 	1
		G	kN	扉重量	7.35
		k _н		水平震度	1.11
		k _{UD}		鉛直震度	0.73
	共通	L ₁	mm	扉重心とヒンジ芯間距離	575.0
		L 2	mm	ヒンジ芯間距離	1704. 0
		W_1	Ν	スラスト荷重	12720
		F ₁	Ν	転倒力	8372
		L ₃	mm	ヒンジ板の2軸間距離	220.0
	ヒンジ板	σ	N/mm^2	曲げ応力度	66
		τ	N/mm^2	せん断応力度	4
		x	N/mm^2	組合せ応力度	67
ヒン	ヒンジピン	L ₄	mm	ヒンジ板と受材間距離	31.0
ヒンジ部		σ	N/mm^2	曲げ応力度	170
		τ	N/mm^2	せん断応力度	18
		x	N/mm^2	組合せ応力度	173
	ヒンジ	n 1	本	ヒンジボルトの本数	4
	ボルト	τ	N/mm^2	せん断応力度	46
	共通	n 2	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	68.5
	カンヌキ	σ	N/mm^2	曲げ応力度	12
	ルンメイ	τ	N/mm^2	せん断応力度	2
カン		х	N/mm^2	組合せ応力度	13
カンヌキ部	カンコキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	62.0
当	カンヌキ 受けピン	σ	N/mm^2	曲げ応力度	12
	又リレン	τ	N/mm^2	せん断応力度	2
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σt	N/mm^2	引張応力度	5

井在	士 四/士	記号	単位	定義	水密扉 No.
対象	山川八	記方	中世	上书 1	1
パネル	レ取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	
ボバ	レト	σt	N/mm ²	引張応力度	—
	アンカーボルト		kN	扉枠の重量	2.45
			本	ヒンジ側アンカーボルトの本数	7
マン・ホ			N	アンカーボルト1本当たりに生じる引張力	2781
アンカ―ボルト		\mathbf{Q}_{d}	N	アンカーボルト1本当たりに生じるせん断力	3497
		T a	Ν	アンカーボルト1本当たりの短期許容引張力	37957
			Ν	アンカーボルト1本当たりの短期許容せん断力	12824
	方立		mm	方立の支持間距離	—
方			N/mm ²	曲げ応力度	—
			N/mm ²	せん断応力度	—
	マグサ		mm	マグサの支持間距離	—
マ!			N/mm ²	曲げ応力度	—
		τ	N/mm ²	せん断応力度	—
		L	ст	梁長さ	106.0
	+++++	Е	kgf/cm ²	ヤング率	2.09×10^{6}
	芯材	Ι	Cm^4	断面二次モーメント	1380
		γm	kg/cm	質量分布	2.48
固有		t	ст	扉板厚さ	—
振動数		а	ст	2 隣辺の長さ(扉の幅)	—
	⊒ +⊏	b	ст	2 隣辺の長さ(扉の高さ)	—
	扉板	E	kgf/cm ²	ヤング率	—
		γ	kg/cm ³	単位体積の重さ	—
		ν	—	ポアソン比	—

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (2/32)

				-1-326	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	2
		G	kN	扉重量	8.34
		k _H	_	水平震度	1.11
		k _{UD}		鉛直震度	0.73
	共通	L ₁	mm	扉重心とヒンジ芯間距離	592.5
		L ₂	mm	ヒンジ芯間距離	1576.0
		W_1	Ν	スラスト荷重	14430
		F ₁	Ν	転倒力	10050
		L ₃	mm	ヒンジ板の2軸間距離	190.0
	ヒンジ板	σ	N/mm^2	曲げ応力度	48
	ヒンン板	τ	N/mm^2	せん断応力度	3
		x	N/mm^2	組合せ応力度	49
ヒン	ヒンジピン	L ₄	mm	ヒンジ板と受材間距離	35.5
ヒンジ部		σ	N/mm^2	曲げ応力度	43
		τ	N/mm^2	せん断応力度	6
		х	N/mm^2	組合せ応力度	45
	ヒンジ	n 1	本	ヒンジボルトの本数	4
	ボルト	τ	N/mm^2	せん断応力度	25
	共通	n 2	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	91.0
	カンヌキ	σ	N/mm^2	曲げ応力度	18
	7774	τ	N/mm^2	せん断応力度	2
カン		х	N/mm^2	組合せ応力度	19
カンヌキ部	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	72.0
<u>し</u> り	受けピン	σ	N/mm^2	曲げ応力度	28
	X1) LV	τ	N/mm^2	せん断応力度	3
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σt	N/mm^2	引張応力度	8

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (3/32)

۲ <	対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.			
					2			
バ	ペネル取付	n _b		パネル取付ボルトの本数				
	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	—			
		W a	kN	扉枠の重量	8. 34			
		n ₃	本	ヒンジ側アンカーボルトの本数	10			
71	オーギルト	T $_{\rm d}$	Ν	アンカーボルト1本当たりに生じる引張力	2936			
	アンカーボルト		Ν	アンカーボルト1本当たりに生じるせん断力	3647			
		T _a	N	アンカーボルト1本当たりの短期許容引張力	28852			
		\mathbf{Q}_{a}	Ν	アンカーボルト1本当たりの短期許容せん断力	25660			
		L	mm	方立の支持間距離	_			
	方立	σ	N/mm ²	曲げ応力度	_			
		τ	N/mm ²	せん断応力度	_			
		L	mm	マグサの支持間距離	_			
	マグサ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	_			
		τ	N/mm ²	せん断応力度	_			
		L	ст	梁長さ	105.0			
	扉板	Е	kgf/cm ²	ヤング率	2. 09×10^{6}			
	(開放)	Ι	cm^4	断面二次モーメント	557.1			
固		γm	kg/cm	質量分布	8.10			
有		t	ст	扉板厚さ	3.2			
振動		а	ст	2 隣辺の長さ(扉の幅)	105.0			
動数	扉板	b	ст	2 隣辺の長さ(扉の高さ)	204. 0			
224	(閉止)	Е	kgf/cm ²	ヤング率	2. 09×10^{6}			
		γ	kg/cm ³	単位体積の重さ	0.012			
		ν		ポアソン比	0.3			

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (4/32)

			10 1 101/2	長計1111(水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	3
		G			9.81
		k _H		水平震度	1.11
		k _{UD}		鉛直震度	0.73
	共通	L ₁	mm	扉重心とヒンジ芯間距離	679.5
		L ₂	mm	ヒンジ芯間距離	1756.0
		W_1	Ν	スラスト荷重	16970
		F 1	Ν	転倒力	12010
		L ₃	mm	ヒンジ板の2軸間距離	328.5
		σ	N/mm^2	曲げ応力度	84
	ヒンジ板	τ	N/mm^2	せん断応力度	5
		Х	N/mm^2	組合せ応力度	85
ヒン	ヒンジピン	L ₄	mm	ヒンジ板と受材間距離	33. 5
ヒンジ部		σ	N/mm^2	曲げ応力度	45
1.1.		τ	N/mm^2	せん断応力度	8
		х	N/mm^2	組合せ応力度	48
	ヒンジ	n 1	本	ヒンジボルトの本数	4
	ボルト	τ	N/mm^2	せん断応力度	34
	共通	n 2	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	61.5
	カンコキ	σ	N/mm^2	曲げ応力度	8
	カンヌキ	τ	N/mm^2	せん断応力度	1
カン		х	N/mm^2	組合せ応力度	9
カンヌキ部	カンヌキ	L _p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	72.0
同	ランスキー受けピン	σ	N/mm^2	曲げ応力度	19
	X1) LV	τ	N/mm^2	せん断応力度	2
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm^2	引張応力度	9

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (5/32)

r			1		
対象	部位	記号	単位	定義	水密扉 No. 3
パネル	レ取付	n b	本	パネル取付ボルトの本数	
ボル	パネル取付 n _b ボルト σ _t		N/mm ²	引張応力度	
	ホルト 		kN	扉枠の重量	9. 32
			本	ヒンジ側アンカーボルトの本数	7
			N	アンカーボルト1本当たりに生じる引張力	4909
アンカー			N	アンカーボルト1本当たりに生じるせん断力	6073
		T a	N	アンカーボルト1本当たりの短期許容引張力	28852
		Q a	Ν	アンカーボルト1本当たりの短期許容せん断力	25826
		L		方立の支持間距離	_
方	方立		N/mm ²	曲げ応力度	_
			N/mm ²	せん断応力度	_
	マグサ		mm	マグサの支持間距離	_
マク			N/mm ²	曲げ応力度	_
		τ	N/mm ²	せん断応力度	_
			ст	梁長さ	118.6
	+++++	Е	kgf/cm ²	ヤング率	2. 09×10^{6}
	芯材	Ι	Cm^4	断面二次モーメント	1380
		γm	kg/cm	質量分布	2.61
固有		t	ст	扉板厚さ	—
振動数		а	ст	2 隣辺の長さ(扉の幅)	—
		b	ст	2 隣辺の長さ(扉の高さ)	
	扉板	Е	kgf/cm^2	ヤング率	—
		γ	kg/cm ³	単位体積の重さ	_
		ν	_	ポアソン比	—

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (6/32)

	t t for limit				水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	4
		G	kN	扉重量	11.77
		k _H		水平震度	1.11
		k _{UD}		鉛直震度	0.73
	共通	L ₁	mm	扉重心とヒンジ芯間距離	530. 5
		L ₂	mm	ヒンジ芯間距離	950.0
		W_1	Ν	スラスト荷重	20360
		F 1	Ν	転倒力	17900
		L ₃	mm	ヒンジ板の2軸間距離	190.0
	다 \ 2 ⁹ 년	σ	N/mm^2	曲げ応力度	68
	ヒンジ板	τ	N/mm^2	せん断応力度	5
		x	N/mm^2	組合せ応力度	69
ヒン	ヒンジピン	L ₄	mm	ヒンジ板と受材間距離	35.5
ヒンジ部		σ	N/mm^2	曲げ応力度	76
		τ	N/mm^2	せん断応力度	10
		X	N/mm^2	組合せ応力度	78
	ヒンジ	n 1	本	ヒンジボルトの本数	4
	ボルト	τ	N/mm^2	せん断応力度	36
	共通	n 2	本	カンヌキの本数	6
		L 5	mm	カンヌキの突出長さ	120.0
	カンヌキ	σ	N/mm^2	曲げ応力度	10
	~~~~~	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	1
カン		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	11
カンヌキ部	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	82.0
(1音	ガンメキ 受けピン	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	8
	又リレン	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	1
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σt	$N/mm^2$	引張応力度	5

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (7/32)

				·	
L /	対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
			1 1		4
バ	ネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	
		W a	kN	扉枠の重量	17.65
		n ₃	本	ヒンジ側アンカーボルトの本数	8
71	<i>、</i> カーボルト	T _d	N	アンカーボルト1本当たりに生じる引張力	6925
) 🗸		$\mathbf{Q}_{\mathrm{d}}$	N	アンカーボルト1本当たりに生じるせん断力	8234
		T a	N	アンカーボルト1本当たりの短期許容引張力	40463
		Q a	N	アンカーボルト1本当たりの短期許容せん断力	40302
		L	mm	方立の支持間距離	_
	方立	σ	N/mm ²	曲げ応力度	
		τ	N/mm ²	せん断応力度	
		L	mm	マグサの支持間距離	
	マグサ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	—
		τ	N/mm ²	せん断応力度	
		L	ст	梁長さ	92.5
	扉板	Е	kgf/cm ²	ヤング率	$2.09 \times 10^{6}$
	(開放)	Ι	$\mathrm{Cm}^4$	断面二次モーメント	2448
固		γm	kg/cm	質量分布	12.97
有		t	ст	扉板厚さ	6.0
振動		а	ст	2 隣辺の長さ(扉の幅)	92.5
動数	扉板	b	cm	2 隣辺の長さ(扉の高さ)	136.0
<i></i>	(閉止)	Е	kgf/cm ²	ヤング率	2.09 $\times 10^{6}$
		γ	kg/cm ³	単位体積の重さ	0.016
		ν		ポアソン比	0.3

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (8/32)

		국기타	出任		水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	5
		G	kN	扉重量	11.77
		k _H		水平震度	1. 31
		$k_{\rm UD}$		鉛直震度	0.91
	共通	L ₁	mm	扉重心とヒンジ芯間距離	530. 5
		L ₂	mm	ヒンジ芯間距離	950.0
		$W_1$	Ν	スラスト荷重	22480
		F ₁	Ν	転倒力	20260
		L ₃	mm	ヒンジ板の2軸間距離	190.0
	ヒンジ板	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	75
		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	5
		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	76
ヒン	ヒンジピン	L ₄	mm	ヒンジ板と受材間距離	35.5
ヒンジ部		σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	86
		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	11
		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	89
	ヒンジ	n 1	本	ヒンジボルトの本数	4
	ボルト	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	40
	共通	n 2	本	カンヌキの本数	6
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	120.0
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	12
	2024	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	1
カン		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	13
カンヌキ部	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	82.0
山口	ランメキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	9
	又リレン	τ	N/mm ²	せん断応力度	2
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σt	$N/mm^2$	引張応力度	6

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (9/32)

r			r		1
L L	対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
	13×1117	μuνγ		∧L+tx	5
バ	ペネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	
	ボルト	$\sigma$ t	N/mm ²	引張応力度	
		W a	kN	扉枠の重量	17.65
		n ₃	本	ヒンジ側アンカ―ボルトの本数	8
~	رية. بيني ا	T _d	Ν	アンカーボルト1本当たりに生じる引張力	7955
	<i>′</i> カ―ボルト	$Q_{d}$	N	アンカーボルト1本当たりに生じるせん断力	9352
		T _a	Ν	アンカーボルト1本当たりの短期許容引張力	40463
		$Q_{a}$	N	アンカーボルト1本当たりの短期許容せん断力	40302
		L	mm	方立の支持間距離	_
	方立	σ	N/mm ²	曲げ応力度	_
		τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L	mm	マグサの支持間距離	_
	マグサ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	_
		τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L	СШ	梁長さ	92.5
	扉板	Е	$kgf/cm^2$	ヤング率	2.09 $\times 10^{6}$
	(開放)	Ι	$\mathrm{cm}^4$	断面二次モーメント	2448
固		γm	kg/cm	質量分布	12.97
有		t	ст	扉板厚さ	6.0
振動		а	ст	2 隣辺の長さ(扉の幅)	92.5
動数	扉板	b	ст	2 隣辺の長さ(扉の高さ)	136.0
25	(閉止)	Е	kgf/cm ²	ヤング率	2.09 $\times 10^{6}$
		γ	kg/cm ³	単位体積の重さ	0.016
		ν		ポアソン比	0.3

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (10/32)

		⇒⊐□	));( (	<b>小光</b>	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	6
		G	kN	扉重量	7.35
		k _H		水平震度	1.77
		k _{UD}		鉛直震度	1. 30
	共通	L ₁	mm	扉重心とヒンジ芯間距離	542.5
		L ₂	mm	ヒンジ芯間距離	1606.0
		$W_1$	Ν	スラスト荷重	16910
		F ₁	Ν	転倒力	12220
		L ₃	mm	ヒンジ板の2軸間距離	190. 0
	ヒンジ板	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	57
		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	4
		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	58
ヒン	ヒンジピン	L ₄	mm	ヒンジ板と受材間距離	35.5
ヒンジ部		σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	52
		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	7
		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	54
	ヒンジ	n 1	本	ヒンジボルトの本数	4
	ボルト	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	29
	共通	n ₂	本	カンヌキの本数	6
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	91.0
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	17
,	~~~~	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	2
カン		Х	$N/mm^2$	組合せ応力度	18
カンヌキ部	カンヌキ	L _p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	72.0
口	ランスキー受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	26
	X1) L V	τ	N/mm ²	せん断応力度	3
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σt	$N/mm^2$	引張応力度	7

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (11/32)

			X J. 10 H		1
Ļ	対象部位 記号		単位	定義	水密扉 No.
					6
バ	パネル取付 n b		本	パネル取付ボルトの本数	—
	ボルト	$\sigma_{t}$	$N/mm^2$	引張応力度	—
		W a	kN	扉枠の重量	13.24
		n ₃	本	ヒンジ側アンカーボルトの本数	14
アリ	·カ—ボルト	T _d	Ν	アンカーボルト1本当たりに生じる引張力	3420
		$\mathbf{Q}_{d}$	Ν	アンカーボルト1本当たりに生じるせん断力	4119
		T _a	N	アンカーボルト1本当たりの短期許容引張力	28302
		$Q_{a}$	N	アンカーボルト1本当たりの短期許容せん断力	18433
		L	mm	方立の支持間距離	
	方立	σ	N/mm ²	曲げ応力度	
		τ	N/mm ²	せん断応力度	
		L	mm	マグサの支持間距離	1145.0
	マグサ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	15
		τ	N/mm ²	せん断応力度	2
		L	СШ	梁長さ	95.0
	扉板	Е	kgf/cm ²	ヤング率	2. $09 \times 10^{6}$
	(開放)	Ι	$\mathrm{Cm}^4$	断面二次モーメント	570.7
固		γm	kg/cm	質量分布	7.89
有		t	СШ	扉板厚さ	3.2
振動		а	СШ	2 隣辺の長さ(扉の幅)	95.0
動数	扉板	b	СШ	2 隣辺の長さ(扉の高さ)	209.0
	(閉止)	Е	kgf/cm ²	ヤング率	2. $09 \times 10^{6}$
		γ	kg/cm ³	単位体積の重さ	0.012
		ν		ポアソン比	0.3

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (12/32)

					水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	7
		G	kN	扉重量	10.79
		k _H		水平震度	1.77
		k _{UD}	_	鉛直震度	1. 30
	共通	L ₁	mm	扉重心とヒンジ芯間距離	717.5
		L ₂	mm	ヒンジ芯間距離	1506.0
		$W_1$	Ν	スラスト荷重	24820
		F ₁	Ν	転倒力	21370
		L ₃	mm	ヒンジ板の2軸間距離	190. 0
	ヒンジ板	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	83
		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	6
		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	84
ヒン	ヒンジピン	L ₄	mm	ヒンジ板と受材間距離	35.5
ヒンジ部		σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	91
		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	12
		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	94
	ヒンジ	n 1	本	ヒンジボルトの本数	4
	ボルト	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	44
	共通	n ₂	本	カンヌキの本数	6
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	91.0
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	24
,	~~~~	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	2
カン		X	$N/mm^2$	組合せ応力度	25
カンヌキ部	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	72.0
口	受けピン	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	38
	×17 - V	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	4
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σt	$N/mm^2$	引張応力度	11

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (13/32)

3	対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
<u> ア </u>	ペネル取付	n _b	本		·
	ボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	
		W a	kN	扉枠の重量	11.77
		n ₃	本	ヒンジ側アンカーボルトの本数	10
_		T _d	N	アンカーボルト1本当たりに生じる引張力	6358
72	/カ―ボルト	$\mathbf{Q}_{\mathrm{d}}$	N	アンカーボルト1本当たりに生じるせん断力	7426
		T a	N	アンカーボルト1本当たりの短期許容引張力	23631
		Q a	Ν	アンカーボルト1本当たりの短期許容せん断力	21495
		L	mm	方立の支持間距離	_
	方立	σ	N/mm ²	曲げ応力度	_
		τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L	mm	マグサの支持間距離	
	マグサ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	
		τ	N/mm ²	せん断応力度	
		L	ст	梁長さ	130. 0
	扉板	Е	kgf/cm ²	ヤング率	2.09 $\times 10^{6}$
	(開放)	Ι	$\mathrm{Cm}^4$	断面二次モーメント	537.9
固		γm	kg/cm	質量分布	8.46
有		t	СШ	扉板厚さ	3.2
振動		а	СШ	2 隣辺の長さ(扉の幅)	130. 0
勤数	扉板	b	ст	2 隣辺の長さ(扉の高さ)	197.0
	(閉止)	Е	$kgf/cm^2$	ヤング率	2. $09 \times 10^{6}$
		γ	kg/cm ³	単位体積の重さ	0.013
		ν	_	ポアソン比	0.3

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (14/32)

					水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	8
		G	kN	扉重量	22.56
		k _H		水平震度	1.77
		k _{UD}	_	鉛直震度	1.30
	共通	L ₁	mm	扉重心とヒンジ芯間距離	762.5
		L ₂	mm	ヒンジ芯間距離	1665.0
		$W_1$	Ν	スラスト荷重	51890
		F ₁	Ν	転倒力	43730
		L ₃	mm	ヒンジ板の2軸間距離	220.0
	ヒンジ板	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	100. 0
		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	7
		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	101
ヒン	ヒンジピン	L ₄	mm	ヒンジ板と受材間距離	41.0
ヒンジ部		σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	43
,		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	8
		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	46
	ヒンジ	n 1	本	ヒンジボルトの本数	4
	ボルト	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	40
	共通	n 2	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	114.5
	カンフナ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	94
	カンヌキ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	6
カ レ		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	95
カンヌキ部	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	72.0
(1日	ランメキー受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	118
	マリレン	τ	N/mm ²	せん断応力度	11
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σt	$N/mm^2$	引張応力度	32

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (15/32)

		-	-		
対象	部位	記号	単位	定義	水密扉 No. 8
パネバ	レ取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	
ボノ	パネル取付 n _b ボルト σ _t		$N/mm^2$	引張応力度	
		W a	kN	扉枠の重量	18.63
		n ₃	本	ヒンジ側アンカーボルトの本数	12
	18 . 1	T _d	N	アンカーボルト1本当たりに生じる引張力	10040
アンカー	ーホルト	$Q_{d}$	N	アンカーボルト1本当たりに生じるせん断力	11750
		T _a	N	アンカーボルト1本当たりの短期許容引張力	40463
		Q _a	N	アンカーボルト1本当たりの短期許容せん断力	40302
		L	mm	方立の支持間距離	
方	<u> </u>	σ	N/mm ²	曲げ応力度	
		τ	N/mm ²	せん断応力度	—
		L	mm	マグサの支持間距離	_
マ!	ブサ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	
		τ	N/mm ²	せん断応力度	
		L	CIII	梁長さ	134. 5
	444++	Е	kgf/cm ²	ヤング率	2. $09 \times 10^{6}$
	芯材	Ι	$\mathrm{Cm}^4$	断面二次モーメント	618.5
		$\gamma{ m m}$	kg/cm	質量分布	1.55
固有		t	СШ	扉板厚さ	—
振動数		а	СШ	2 隣辺の長さ(扉の幅)	
	<b>町</b> +に	b	ст	2 隣辺の長さ(扉の高さ)	
	扉板	Е	$kgf/cm^2$	ヤング率	_
		γ	kg/cm ³	単位体積の重さ	
		ν		ポアソン比	

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (16/32)

				町一回に必安なバン川直 (11/32)	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	9
		G	kN	扉重量	23. 54
		k _H		水平震度	1. 77
		k _{UD}		鉛直震度	1.30
	共通	L ₁	mm	扉重心とヒンジ芯間距離	762.5
		L ₂	mm	ヒンジ芯間距離	1665.0
		$W_1$	Ν	スラスト荷重	54140
		F ₁	Ν	転倒力	45630
		L ₃	mm	ヒンジ板の2軸間距離	220.0
	ヒンジ板	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	105
		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	7
		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	106
ヒン	ヒンジピン	L ₄	mm	ヒンジ板と受材間距離	41.0
ヒンジ部		σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	45
		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	9
		X	$N/mm^2$	組合せ応力度	48
	ヒンジ	n 1	本	ヒンジボルトの本数	4
	ボルト	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	42
	共通	n 2	本	カンヌキの本数	4
		L 5	mm	カンヌキの突出長さ	114.5
	カンフナ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	98
_	カンヌキ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	6
カン		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	99
カンヌキ部	カンコキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	72.0
行	カンヌキ 受けピン	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	123
	又リレン	τ	N/mm ²	せん断応力度	11
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σt	$N/mm^2$	引張応力度	34

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (17/32)

対象	部位	記号	単位	定義	水密扉 No. 9
パネノ	レ取付	n b	本		
			N/mm ²	引張応力度	
		σ _t W _a	kN	扉枠の重量	19.61
		n ₃	本	ヒンジ側アンカーボルトの本数	12
		T _d	N	アンカーボルト1本当たりに生じる引張力	10500
アンカー	ーボルト	$\mathbf{Q}_{\mathrm{d}}$	N	アンカーボルト1本当たりに生じるせん断力	12290
		T a	N	アンカーボルト1本当たりの短期許容引張力	40463
		$\mathbf{Q}_{a}$	N	アンカーボルト1本当たりの短期許容せん断力	40302
		L	mm	方立の支持間距離	_
方	<u> </u>	σ	N/mm ²	曲げ応力度	_
		τ	N/mm ²	せん断応力度	
		L	mm	マグサの支持間距離	_
マグ	グサ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	—
		τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L	ст	梁長さ	134.5
	芯材	E	kgf/cm ²	ヤング率	2. $09 \times 10^{6}$
	心心	Ι	$\mathrm{Cm}^4$	断面二次モーメント	618.5
		γm	kg/cm	質量分布	1.62
固有		t	ст	扉板厚さ	—
振動数		а	ст	2 隣辺の長さ(扉の幅)	—
	同年	b	cm	2 隣辺の長さ(扉の高さ)	_
	扉板	Е	kgf/cm ²	ヤング率	
		γ	kg/cm ³	単位体積の重さ	
		ν		ポアソン比	_

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (18/32)

				和丁四(二22)安/より() 10/32)	水密扉 No.
	対象部位		単位	定義	10(大)*
		G	kN	扉重量	259.20
		k _H		水平震度	1.77
		k _{UD}		鉛直震度	1.30
	共通	L ₁	mm	扉重心とヒンジ芯間距離	2910.0
		L ₂	mm	ヒンジ芯間距離	4012.0
		$W_1$	Ν	スラスト荷重	596200
		F 1	Ν	転倒力	661800
		L ₃	mm	ヒンジ板の2軸間距離	850.0
	ヒンジ板	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	61
		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	6
		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	62
ヒン	ヒンジピン	L ₄	mm	ヒンジ板と受材間距離	69.0
ヒンジ部		σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	80
		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	27
		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	93
	ヒンジ	n 1	本	ヒンジボルトの本数	8
	ボルト	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	199
	共通	n 2	本	カンヌキの本数	8
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	176.0
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	141
	~~~~	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	10
カン		х	N/mm^2	組合せ応力度	143
カンヌキ部	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	110.0
可り	ランメキー受けピン	σ	N/mm^2	曲げ応力度	75
	×17-~	τ	N/mm^2	せん断応力度	11
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	—
	受けボルト	σ t	N/mm^2	引張応力度	

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (19/32)

注記*: No. 10 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

			2 5. 15 4		
対象	部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
^] <i>3</i> KI		ロウ	<u></u>		10(大)*
パネル取付		n _b	本	パネル取付ボルトの本数	_
ボル	\vec{x}		N/mm ²	引張応力度	
		W a	kN	扉枠の重量	32.36
		n ₃	本	ヒンジ側アンカーボルトの本数	33
アンカー	- <u>+</u> 71. L	T _d	Ν	アンカーボルト1本当たりに生じる引張力	41840
) >),-		Q_{d}	Ν	アンカーボルト1本当たりに生じるせん断力	46030
		T _a	Ν	アンカーボルト1本当たりの短期許容引張力	131835
		\mathbf{Q}_{a}	Ν	アンカーボルト1本当たりの短期許容せん断力	92284
		L	mm	方立の支持間距離	—
方	<u>立</u>	σ	N/mm ²	曲げ応力度	
		τ	N/mm ²	せん断応力度	
		L	mm	マグサの支持間距離	_
マク	ブサ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	
		τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L	ст	梁長さ	460.0
	+++++++++	Е	kgf/cm^2	ヤング率	2.09×10^{6}
	芯材	Ι	Cm^4	断面二次モーメント	119000
		$\gamma{ m m}$	kg/cm	質量分布	17.50
固有		t	ст	扉板厚さ	_
振動数		а	СШ	2 隣辺の長さ(扉の幅)	
		b	ст	2隣辺の長さ(扉の高さ)	_
	扉板	Е	kgf/cm ²	ヤング率	—
		γ	kg/cm ³	単位体積の重さ	_
		ν		ポアソン比	

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (20/32)

注記*: No. 10 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

					水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	10(小)*
		G	kN	扉重量	16.97
		k _H		水平震度	1.77
		k _{UD}	_	鉛直震度	1.30
	共通	L ₁	mm	扉重心とヒンジ芯間距離	615.7
		L ₂	mm	ヒンジ芯間距離	1521.5
		W_1	Ν	スラスト荷重	39030
		F 1	Ν	転倒力	30810
		L ₃	mm	ヒンジ板の2軸間距離	250.0
	ヒンジ板	σ	N/mm ²	曲げ応力度	98
		τ	N/mm ²	せん断応力度	7
		X	N/mm^2	組合せ応力度	99
ヒン	ヒンジピン	L ₄	mm	ヒンジ板と受材間距離	33.5
ヒンジ部		σ	N/mm^2	曲げ応力度	85
		τ	N/mm^2	せん断応力度	16
		х	N/mm^2	組合せ応力度	90
	ヒンジ	n 1	本	ヒンジボルトの本数	4
	ボルト	τ	N/mm^2	せん断応力度	80
	共通	n ₂	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	105.0
	カンフキ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	89
	カンヌキ	τ	N/mm ²	せん断応力度	5
カ ン		x	N/mm ²	組合せ応力度	90
カンヌキ部	カンコキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	110.0
(肯	カンヌキ 受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	78
	又りレン	τ	N/mm ²	せん断応力度	6
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	σt	N/mm ²	引張応力度	—

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (21/32)

注記*:No.10扉のうち、くぐり戸を示す。

		-		辰叶 (こ忆安な八八) (22/32)	
象検	部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
					10(小)*
パネノ	パネル取付 n _b		本	パネル取付ボルトの本数	—
ボノ	レト	σ t	N/mm^2	引張応力度	—
		W a	kN	扉枠の重量	_
		n ₃	本	ヒンジ側アンカ—ボルトの本数	—
アンカー	ਜੋ ਸ 1	T _d	N	アンカーボルト1本当たりに生じる引張力	
	-71)N L	\mathbf{Q}_{d}	N	アンカーボルト1本当たりに生じるせん断力	
		T a	N	アンカーボルト1本当たりの短期許容引張力	
		Q a	N	アンカーボルト1本当たりの短期許容せん断力	—
		L	mm	方立の支持間距離	—
方	<u>M</u>	σ	N/mm ²	曲げ応力度	_
		τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L	mm	マグサの支持間距離	_
7)	グサ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	_
		τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L	ст	梁長さ	112.9
		E	kgf/cm^2	ヤング率	2.09 $\times 10^{6}$
	芯材	Ι	Cm^4	断面二次モーメント	2490
		γm	kg/cm	質量分布	3. 91
固有		t	ст	扉板厚さ	
振動数		а	ст	2 隣辺の長さ(扉の幅)	
	<u>⊢</u> ,r,-	b	ст	2隣辺の長さ(扉の高さ)	
	扉板	E	kgf/cm ²	ヤング率	
		γ	kg/cm ³	単位体積の重さ	
		ν		ポアソン比	
		2.4. J. J.	1		1

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (22/32)

注記*:No.10扉のうち、くぐり戸を示す。

r		20012	- 101)2	長計画に必安な八月恒 (23/32)	1
	対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
		HC - J			11
		G	kN	扉重量	5. 88
		k _H		水平震度	1. 77
		$k_{\rm UD}$		鉛直震度	1. 30
	共通	L ₁	mm	扉重心とヒンジ芯間距離	517.5
		L ₂	mm	ヒンジ芯間距離	876.0
		W_1	Ν	スラスト荷重	13520
		F ₁	Ν	転倒力	13190
		L ₃	mm	ヒンジ板の2軸間距離	190. 0
	ヒンジ板	σ	N/mm^2	曲げ応力度	45
		τ	N/mm^2	せん断応力度	3
		х	N/mm^2	組合せ応力度	46
ヒン	ヒンジピン	L ₄	mm	ヒンジ板と受材間距離	35.5
ヒンジ部		σ	N/mm^2	曲げ応力度	56
		τ	N/mm^2	せん断応力度	7
		X	N/mm^2	組合せ応力度	58
	ヒンジ	n 1	本	ヒンジボルトの本数	4
	ボルト	τ	N/mm^2	せん断応力度	24
	共通	n 2	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	91.0
	カンノフナ	σ	N/mm^2	曲げ応力度	20
	カンヌキ	τ	N/mm^2	せん断応力度	2
カ レ		х	N/mm^2	組合せ応力度	21
カンヌキ部	カンコキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	72.0
当	カンヌキ 受けピン	σ	N/mm^2	曲げ応力度	31
	文リレン	τ	N/mm^2	せん断応力度	3
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σt	N/mm^2	引張応力度	9

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (23/32)

			1		
۲ ۲	対象部位記号単位		単位	定義	水密扉 No.
				AL-77	11
バ	パネル取付 nb 本 パネル取付ボルトの本数		パネル取付ボルトの本数	—	
	ボルト	σ_{t}	N/mm ²	引張応力度	
		W a	kN	扉枠の重量	5.88
		n ₃	本	ヒンジ側アンカーボルトの本数	8
71	カーボルト	T _d	N	アンカーボルト1本当たりに生じる引張力	4598
		Q_{d}	N	アンカーボルト1本当たりに生じるせん断力	5251
		T _a	Ν	アンカーボルト1本当たりの短期許容引張力	25554
		Q _a	N	アンカーボルト1本当たりの短期許容せん断力	11792
		L	mm	方立の支持間距離	_
	方立	σ	N/mm ²	曲げ応力度	_
		τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L	mm	マグサの支持間距離	_
	マグサ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	_
		τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L	СШ	梁長さ	90.0
	扉板 (開放)	Е	kgf/cm^2	ヤング率	2.09 $\times 10^{6}$
		Ι	cm^4	断面二次モーメント	365.9
固		$\gamma{ m m}$	kg/cm	質量分布	6.67
有		t	ст	扉板厚さ	3. 2
振 動 数		а	ст	2 隣辺の長さ(扉の幅)	90.0
	扉板	b	ст	2 隣辺の長さ(扉の高さ)	134.0
25	(閉止)	E	kgf/cm ²	ヤング率	2.09 $\times 10^{6}$
		γ	kg/cm ³	単位体積の重さ	0.016
		ν		ポアソン比	0.3

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (24/32)

					水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	12
		G	kN	扉重量	<mark>8. 34</mark>
		k _H	_	水平震度	1.77
		k _{UD}	_	鉛直震度	1.30
	共通	L ₁	mm	扉重心とヒンジ芯間距離	592.5
		L ₂	mm	ヒンジ芯間距離	1576.0
		W_1	Ν	スラスト荷重	<mark>19180</mark>
		F 1	Ν	転倒力	<mark>14590</mark>
		L ₃	mm	ヒンジ板の2軸間距離	190.0
	ヒンジ板	σ	N/mm^2	曲げ応力度	64
		τ	N/mm^2	せん断応力度	4
		х	N/mm^2	組合せ応力度	65
ヒン	ヒンジピン	L ₄	mm	ヒンジ板と受材間距離	35.5
ヒンジ部		σ	N/mm^2	曲げ応力度	62
		τ	N/mm^2	せん断応力度	8
		х	N/mm^2	組合せ応力度	64
	ヒンジ	n 1	本	ヒンジボルトの本数	4
	ボルト	τ	N/mm^2	せん断応力度	33
	共通	n 2	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	91.0
	カンヌキ	σ	N/mm^2	曲げ応力度	28
	~~~~	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	2
カン		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	29
カンヌキ部	カンヌキ	L _p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	72.0
山	ランメキー受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	44
	×17	τ	N/mm ²	せん断応力度	4
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σt	$N/mm^2$	引張応力度	12

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (25/32)

			•	)	
対象部位		記号	単位	定義	水密扉 No.
					12
バ	パネル取付 n b 本		本	パネル取付ボルトの本数	10
	ボルト	$\sigma$ t	$N/mm^2$	引張応力度	3
		W a	kN	扉枠の重量	17.65
		n ₃	本	ヒンジ側アンカーボルトの本数	12
アリ	<i>、</i> カ―ボルト	T _d	Ν	アンカーボルト1本当たりに生じる引張力	<mark>5035</mark>
) 🗸		$\mathbf{Q}_{\mathrm{d}}$	Ν	アンカーボルト1本当たりに生じるせん断力	<mark>6015</mark>
		T a	Ν	アンカーボルト1本当たりの短期許容引張力	26928
		Q _a	Ν	アンカーボルト1本当たりの短期許容せん断力	25826
		L	mm	方立の支持間距離	2225.5
	方立	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	40
		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	2
		L	mm	マグサの支持間距離	2145.0
	マグサ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	22
		τ	N/mm ²	せん断応力度	1
		L	ст	梁長さ	105.0
	扉板 (開放)	E	kgf/cm ²	ヤング率	2. $09 \times 10^{6}$
		Ι	$\mathrm{cm}^4$	断面二次モーメント	557.1
固		γm	kg/cm	質量分布	8.10
有		t	ст	扉板厚さ	3.2
振動		а	ст	2 隣辺の長さ(扉の幅)	105.0
勤数	扉板	b	ст	2 隣辺の長さ(扉の高さ)	204.0
<i>&gt;</i>	(閉止)	E	kgf/cm ²	ヤング率	2. $09 \times 10^{6}$
		γ	kg/cm ³	単位体積の重さ	0.012
		ν		ポアソン比	0.3

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (26/32)

			10172	長計画に必安なパンプ値 (21/32)	
	対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
	刘家印虹		平匹	上 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	13
		G	kN	扉重量	588.40
		k _H		水平震度	2.72
		$k_{\rm UD}$		鉛直震度	1.18
	共通	L ₁	mm	扉重心とヒンジ芯間距離	4160.0
		L ₂	mm	ヒンジ芯間距離	5198.0
		$W_1$	Ν	スラスト荷重	1283000
		F ₁	Ν	転倒力	1837000
		L ₃	mm	ヒンジ板の2軸間距離	796.0
	ヒンジ板	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	79
		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	10
		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	81
ヒン	ヒンジピン	L ₄	mm	ヒンジ板と受材間距離	129.0
ヒンジ部		σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	175
		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	41
		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	189
	ヒンジ	n 1	本	ヒンジボルトの本数	10
	ボルト	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	200
	共通	n 2	本	カンヌキの本数	14
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	195. 0
	カンコキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	132
	カンヌキ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	11
カン		х	N/mm ²	組合せ応力度	134
カンヌキ部	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	162. 0
(1日	ランメキー受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	138
	マリレン	τ	N/mm ²	せん断応力度	15
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	σt	$N/mm^2$	引張応力度	

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (27/32)

対象	対象部位 記号		単位	定義	水密扉 No.
					13
パネノ	パネル取付 n b 本		本	パネル取付ボルトの本数	—
ボノ	レト	$\sigma$ t	$N/mm^2$	引張応力度	
		W a	kN	扉枠の重量	181.42
		n ₃	本	ヒンジ側アンカーボルトの本数	48
アンカー	-1° 1 . 1	T _d	Ν	アンカーボルト1本当たりに生じる引張力	86830
) > ))-	-11/1/ 1	$\mathbf{Q}_{\mathrm{d}}$	Ν	アンカーボルト1本当たりに生じるせん断力	92150
		T _a	Ν	アンカーボルト1本当たりの短期許容引張力	257355
		Q a	Ν	アンカーボルト1本当たりの短期許容せん断力	180148
		L	mm	方立の支持間距離	
方	<u> </u>	σ	N/mm ²	曲げ応力度	_
		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	_
	マグサ		mm	マグサの支持間距離	_
マク			N/mm ²	曲げ応力度	_
		τ	N/mm ²	せん断応力度	_
	芯材	L	СШ	cm 梁長さ	
		Е	$kgf/cm^2$	ヤング率	2.09 $\times 10^{6}$
		Ι	I cm ⁴ 断面二次モーメント		202700
		γm	kg/cm	質量分布	9.63
固有		t	СШ	扉板厚さ	_
振動数		а	СШ	2 隣辺の長さ(扉の幅)	_
		b	b cm 2 隣辺の長さ(扉の高さ)		_
	扉板	Е	kgf/cm ²	ヤング率	_
		γ	kg/cm ³	単位体積の重さ	
		ν		ポアソン比	

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (28/32)

			1143/2	融合にして、「「「「」」(19/32)	
	対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
	14440000000000000000000000000000000000		<u>-+ 17-</u>		14(扉)
		G	kN	扉重量	5.88
		k _H		水平震度	1.39
		$k_{\rm UD}$		鉛直震度	0.75
	共通	L ₁	mm	扉重心とヒンジ芯間距離	638.5
		L ₂	mm	ヒンジ芯間距離	1712.0
		$W_1$	Ν	スラスト荷重	10290
		F 1	Ν	転倒力	7924
		L ₃	mm	ヒンジ板の2軸間距離	328.5
	ヒンジ板	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	51
		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	3
		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	52
ヒン	ヒンジピン	L ₄	mm	ヒンジ板と受材間距離	33. 5
ヒンジ部		σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	30
		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	5
		x	$N/mm^2$	組合せ応力度	32
	ヒンジ	n 1	本	ヒンジボルトの本数	4
	ボルト	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	21
	共通	n ₂	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	68.5
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	12
	2024	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	2
カ レ		x	N/mm ²	組合せ応力度	13
カンヌキ部	カンコキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	62.0
(百	カンヌキ 受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	12
	又りレイ	τ	N/mm²	せん断応力度	2
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σt	$N/mm^2$	引張応力度	5

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (29/32)

			2 5. 15 4		
対象	対象部位 記号 パネル取付 n _b		単位	定義	水密扉 No.
					14(扉)
パネル	パネル取付		本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト		$\sigma$ t	N/mm ²	引張応力度	
		W a	kN	扉枠の重量	21.57
			本	ヒンジ側アンカーボルトの本数	10
アンカー	-ボルト	T _d	Ν	アンカーボルト1本当たりに生じる引張力	4584
		$Q_{d}$	Ν	アンカーボルト1本当たりに生じるせん断力	5433
		T _a	Ν	アンカーボルト1本当たりの短期許容引張力	32149
		Q a	Ν	アンカーボルト1本当たりの短期許容せん断力	25826
		L	mm	方立の支持間距離	_
方	<u>1</u>	σ	N/mm ²	曲げ応力度	
		τ	N/mm ²	せん断応力度	
	マグサ		mm	マグサの支持間距離	
マク			N/mm ²	曲げ応力度	
			N/mm ²	せん断応力度	
		L	cm 梁長さ		100.0
	芯材	E kgf/cm ² ヤング率		ヤング率	2.09 $\times 10^{6}$
		Ι	$\mathrm{Cm}^4$	断面二次モーメント	1380
		$\gamma{ m m}$	kg/cm	質量分布	<mark>1. 68</mark>
固有		t	СШ	扉板厚さ	_
振動数		а	СШ	2 隣辺の長さ(扉の幅)	_
		b	СШ	2 隣辺の長さ(扉の高さ)	_
	扉板	Е	kgf/cm ²	ヤング率	_
		γ	kg/cm ³	単位体積の重さ	_
		ν		ポアソン比	_

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (30/32)

対象部位         記号         単位         定義         14( $\tau$ G         kN         扉重量         2.           k _H -         水平震度         1.           k _{UD} -         約直震度         0.           L ₁ mm         扉重心とヒンジ芯間距離         62           L ₂ mm         ヒンジ芯間距離         62           レ ₂ mm         ヒンジ芯間距離         62           K         N/m²         曲げ応力度         53           マ         N/m²         曲げ応力度         53           マ         N/m²         組合地応力度         54 <td< th=""><th></th></td<>	
上         G         kN         扉重量         2.           k _H -         水平震度         1.           k _{UD} -         鉛道震度         0.           L ₁ mm         扉重心とヒンジ芯閉距離         62           L ₂ mm         ヒンジ芯問距離         177           W1         N         スラスト荷重         55           F1         N         転倒力         33           ビンジ板         エ         レンジ板の2軸間距離         25 $\sigma$ N/mm ² 曲げ応力度         3           ビンジゼレ         エ         N/mm ² 組合ゼ応力度         3           ビンジビン         エ         N/mm ² 組行応力度         3           ビンジビン         エ         N/mm ² 組合ゼ応力度         3           ビンジビン         エ         N/mm ² 組行応力度         3           ボルト         エ         N/mm ² 組行応力度         3           ビンジビンジレジ         エ         ス         ス         ス           水         ハ/mm ² 組行応力度         3         3           ボルト         エ         N/mm ² 組行応力度         3           ボルト         エ         N/mm ²	扉No.
k _H 水平震度         1.           k _{UD} 鉛道震度         0.           L ₁ mm         扉重心とヒンジ芯間距離         62           L ₂ mm         ヒンジ芯間距離         17           W1         N         スラスト荷重         55           F1         N         転倒力         38             L_3         mm         ヒンジ板の2軸問距離         25              ボ         ドンジ板の2軸問距離         25              ボ         ビンジ板の2軸問距離         25               ボ         10         38               10         39         39               10         10         39               10         10         39               10         10         10               10         10         10         10	ペネル)
共通 $k_{UD}$ 鉛直震度         0.           L1         mm         扉重心とヒンジ芯間距離         62           L2         mm         ヒンジ芯間距離         173           W1         N         スラスト荷重         51           F1         N         転倒力         33 $\nuンジ版$ L3         mm         ヒンジ板の2軸間距離         25 $\sigma$ N/m²         曲げ応力度         32 $\tau$ N/m²         組合地応力度         33 $\nuンジ版$ L4         mm         ヒンジ板と受材間距離         33 $\nuンジビン$ $\tau$ N/m²         組合地応力度         33 $\nuンジビン$ $\tau$ N/m²         組合地応力度         33 $\nuンジビン$ $\tau$ N/m²         組合地応力度         33 $\tau$ N/m²         組合地応力度         33 $\tau$ N/m²         組合地応力度         33 $\nuンジビン         \pi         N/m²         組合地応力度         34           \tau         N/m²         組合地応力度         35         35           \tau         N/m²         組合地応力度         35         35           \pi $	94
共通         L ₁ mm         扉重心とヒンジ芯間距離         62           L ₂ mm         ヒンジ芯間距離         17           W ₁ N         スラスト荷重         55           F ₁ N         転倒力         38 $E > ジ 5 \overline{w}$ $L_3$ mm $E > ジ 5 w 0.2$ 軸間距離         25 $\sigma$ N/m²         曲げ応力度         3         3 $E > ジ 5 w 5$ $\overline{\sigma}$ N/m²         せん断応力度         3 $v > \sqrt{m²}$ せん断応力度         3         3 $E > \widetilde{v} = \sqrt{v} \sqrt{v} \sqrt{v}$ $L_4$ mm $E > \sqrt{v} \sqrt{v} \sqrt{v}$ 3 $v > \sqrt{v} \sqrt{v} \sqrt{v}$ $L_4$ mm $E > \sqrt{v} \sqrt{v} \sqrt{v} \sqrt{v}$ 3 $v > \sqrt{v} \sqrt{v} \sqrt{v}$ $L_4$ mm $E > \sqrt{v} \sqrt{v} \sqrt{v} \sqrt{v}$ 3 $v > \sqrt{v} \sqrt{v} \sqrt{v}$ $L_4$ mm $E > \sqrt{v} \sqrt{v} \sqrt{v} \sqrt{v} \sqrt{v} \sqrt{v} \sqrt{v}$ 3 $v > \sqrt{v} \sqrt{v} \sqrt{v} \sqrt{v} \sqrt{v} \sqrt{v} \sqrt{v} \sqrt{v}$	39
L ₂ mm         ヒンジ芯問距離         178           W ₁ N         スラスト荷重         5:           F ₁ N         転倒力         33           L ₃ mm         ヒンジ板の2軸間距離         25 $\sigma$ N/m²         曲げ応力度         3: $\tau$ N/m²         地方応力度         3: $\tau$ N/m²         組合せ応力度         3: $\tau$ N/m²         七人断応力度         3: $\tau$ N/m²         七人断応力度         3: $\tau$ N/m²         七人断応力度         3: $\tau$	75
W1         N         スラスト荷重         55           F1         N         転倒力         38 $F_1$ N         転倒力         38 $\Gamma_1$ N         転倒力         38 $\Gamma_2$ M         四 $L_3$ mm $E > \sqrt{2} \sqrt{602}$ 軸問距離         25 $\sigma$ N/m2         曲げ応力度         3         33         33 $\tau$ N/m2         曲げ応力度         3         35 $\tau$ N/m2         組合せ応力度         33         33 $\nu > \sqrt{2} \sqrt{2} \sqrt{2}$ $\Gamma$ N/m2         組合せ応力度         34 $\nu > \sqrt{2} \sqrt{2} \sqrt{2} \sqrt{2}$ $\pi$ N/m2         組合せ応力度         35 $\tau$ N/m2         組合せ応力度         35         35	1.0
F1       N       転倒力       38 $F_1$ N       転倒力       38 $F_1$ N       転倒力       38 $\Gamma$ L_3       mm $E \vee \bar{\nu} \bar{\nu} \bar{\kappa} 0 2$ 軸闭応力度       25 $\sigma$ N/mm ² 曲げ応力度       37 $\tau$ N/mm ² 超合せ応力度       37 $E \vee \bar{\nu} \bar{\nu} \bar{\nu} \bar{\nu} \bar{\nu} \bar{\nu} \bar{\nu} \bar{\nu}$	32.0
L3         mm         ヒンジ板の2軸間距離         25 $\sigma$ N/mm ² 曲げ応力度         3 $\tau$ N/mm ² 世人断応力度         3 $\tau$ N/mm ² 組合せ応力度         3 $\tau$ N/mm ² 組合せ応力度         3 $\tau$ N/mm ² 組合せ応力度         3 $\sigma$ N/mm ² 曲げ応力度         3 $\sigma$ N/mm ² 世人断応力度         3 $\tau$ N/mm ² 世人断応力度         3 $\tau$ N/mm ² センジボルトの集         3 $\tau$ N/mm ² センジボルトの本数         3 $\pi$ カンスキの本         カンスキの本数         3 $\pi$ カンスキの突出長さ         3         3 $\pi$ カンスキの突出長さ         3         3 $\pi$ カンスキの突出長さ         3         3	45
ビンジ板 $\sigma$ N/m²       曲げ応力度       3 $\tau$ N/m²       せん断応力度       3 $\tau$ N/m²       組合せ応力度       3 $\mu$ $\nu$ $\nu$ $\mu$ $\mu$ $\mu$ $\nu$ $\nu$ $\mu$ $\mu$ $\mu$ $\mu$ $\nu$ $\nu$ $\nu$ $\mu$ $\mu$ $\mu$ $\mu$ $\nu$ $\nu$ $\nu$ $\mu$ $\mu$ $\mu$ $\mu$ $\mu$ $\nu$ $\nu$ $\mu$ $\mu$ $\nu$ $\nu$ $\mu$	336
ビンジ板 $\tau$ N/m²       せん断応力度         x       N/m²       組合せ応力度       3         x       N/m²       組合せ応力度       3 $\mu$ $\nu$ $\nu$ $\nu$ $\nu$ $\mu$ $\nu$ $\nu$ $\nu$ $\nu$ $\mu$ $\nu$	0.0
ビンジャン $\tau$ N/mm ² せん断応力度       3         エレジャン       L4       mm       ビンジ板と受材間距離       3         センジピン $\sigma$ N/mm ² 曲げ応力度       7         マ       N/mm ² 世ん断応力度       7         マ       N/mm ² 世ん断応力度       7         エンジ $\tau$ N/mm ² 組合せ応力度         ビンジ $\tau$ N/mm ² 組合せ応力度         エンジ $\pi$ $\kappa$ $\kappa$ ボルト $\tau$ N/mm ² 組合せ応力度         大ルト $\tau$ N/mm ² 組合せ応力度         大水ルト $\tau$ N/mm ² 組合せ応力度         大ホルト $\tau$ N/mm ² 組合せ応力度         大水ルト $\tau$ N/mm ² セん断応力度         大浜通 $n_2$ 本       カンヌキの突出長さ       -         カンヌキ $\sigma$ N/mm ² 曲げ応力度       -         オンスキの突出長さ $   -$ カンヌキの突出長さ $   -$ カンヌキの突出長さ $   -$ カンスキ $ -$	31
上       mm       ヒンジ板と受材間距離       31 $\sigma$ N/mm ² 曲げ応力度       31 $\tau$ N/mm ² 曲げ応力度       32 $\tau$ N/mm ² 世ん断応力度       32         E       L $\tau$ N/mm ² 組合せ応力度       32         K       N/mm ² センジボルトの本数       42       42         J       T       本       センジボルトの本数       42         J       L $\tau$ N/mm ² せん断応力度       42         J       L $\tau$ カンヌキの突出長さ       -       -         J       J       エ       カンヌキの突出長さ       -         J       T       N/mm ² 曲げ応力度       -         J       J       エ       レ人断応力度       -         J       T       N/mm ² 由げ応力度       -         J       T       N/mm ² 世人断応力度       -	2
$\tau$ N/mm²せん断応力度 $\tau$ xN/mm²組合せ応力度8ヒンジn1本ヒンジボルトの本数ボルト $\tau$ N/mm²せん断応力度共通n2本カンヌキの本数 $L_5$ mmカンヌキの突出長さカンヌキ $\sigma$ N/mm²せん断応力度 $\tau$ N/mm²地が応力度	32
$\tau$ N/mm²せん断応力度 $\tau$ xN/mm²組合せ応力度8ヒンジn1本ヒンジボルトの本数ボルト $\tau$ N/mm²せん断応力度共通n2本カンヌキの本数 $L_5$ mmカンヌキの突出長さカンヌキ $\sigma$ N/mm²せん断応力度 $\tau$ N/mm²地が応力度	. 0
$\tau$ N/mm²せん断応力度 $\tau$ xN/mm²組合せ応力度8ヒンジn1本ヒンジボルトの本数ボルト $\tau$ N/mm²せん断応力度共通n2本カンヌキの本数 $L_5$ mmカンヌキの突出長さカンヌキ $\sigma$ N/mm²せん断応力度 $\tau$ N/mm²地が応力度	78
ヒンジ $n_1$ 本ヒンジボルトの本数ボルト $\tau$ N/mm²せん断応力度2共通 $n_2$ 本カンヌキの本数- $\lambda = \frac{1}{5}$ mmカンヌキの突出長さ-カンヌキ $\sigma$ N/mm²曲げ応力度- $\tau$ N/mm²せん断応力度-	8
ボルト $\tau$ N/mm²せん断応力度2共通 $n_2$ 本カンヌキの本数- $L_5$ mmカンヌキの突出長さ-カンヌキ $\sigma$ N/mm²曲げ応力度- $\tau$ N/mm²せん断応力度-	30
共通 $n_2$ 本カンヌキの本数- $h_{2}$ $h_{2}$ $h_{2}$ $h_{2}$ $h_{2}$ $h_{2}$ $h_{2}$ $h_{2}$ $h_{3}$ $h_{2}$ $h_{2}$ $h_{2}$ $h_{2}$ $h_{2}$ $h_{3}$ $h_{2}$ $h_{3}$ $h_{3}$ $h_{2}$ $h_{3}$ $h_{2}$ $h_{3}$	4
L ₅ mm     カンヌキの突出長さ     -       カンヌキ $\sigma$ N/mm ² 曲げ応力度     - $\tau$ N/mm ² せん断応力度     -	20
カンヌキ	
カンヌキ $\tau$ N/mm ² せん断応力度 -	_
τ     N/mm ² せん断応力度     -	_
カ ン X N/mm ² 組合せ応力度 -	
カ ン ス キ 部xN/mm²組合せ応力度-L かンヌキL レ アmmカンヌキ受けピンの軸支持間距離-	
$\sigma$ N/mm ² 曲げ応力度 -	_
受けピン $\tau$ N/mm ² せん断応力度 -	_
カンヌキ n _b 本 カンヌキ受けボルトの本数 -	_
受けボルト $\sigma_{t}$ N/mm ² 引張応力度 -	

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (31/32)

			1		
対象部位		記号	単位	定義	水密扉 No.
					14(パネル)
パネ	パネル取付 n _b 本		本	パネル取付ボルトの本数	34
ボ	レト	$\sigma$ t	$N/mm^2$	引張応力度	1
		W a	kN	扉枠の重量	21.57
		n ₃	本	ヒンジ側アンカーボルトの本数	11
Z	ا دید	T _d	Ν	アンカーボルト1本当たりに生じる引張力	3424
1 2 70-	ーボルト	$\mathbf{Q}_{\mathrm{d}}$	N	アンカーボルト1本当たりに生じるせん断力	4061
		T a	N	アンカーボルト1本当たりの短期許容引張力	32149
		Q a	N	アンカーボルト1本当たりの短期許容せん断力	25826
		L	mm	方立の支持間距離	2920. 0
方立		σ	N/mm ²	曲げ応力度	12
			N/mm ²	せん断応力度	13
	マグサ		mm	マグサの支持間距離	_
7			N/mm ²	曲げ応力度	
		τ	N/mm ²	せん断応力度	
	芯材 (パネル) ⑤	L	СШ	cm 梁長さ	
		E	kgf/cm ² ヤング率		2. $09 \times 10^{6}$
		Ι	$\mathrm{Cm}^4$	断面二次モーメント	188.0
		γm	kg/cm	質量分布	0.78
固有		t	СШ	扉板厚さ	_
振動数		а	ст	2 隣辺の長さ(扉の幅)	
		b	ст	2 隣辺の長さ(扉の高さ)	
	扉板	Е	kgf/cm ²	ヤング率	_
		γ	kg/cm ³	単位体積の重さ	
		ν		ポアソン比	

表 9.15-4 耐震評価に必要な入力値 (32/32)

## 3.2 耐震評価結果

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) _(N/mm²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
	ヒンジ	ヒンジ板*1	67	235	0.29	組合せ
		ヒンジピン*1	173	345	0.51	組合せ
	部	ヒンジボルト	46	420	0.11	せん断
	カン ヌキ部	カンヌキ*1	13	205	0.07	組合せ
1		カンヌキ受けピン*2	12	345	0.04	曲げ
1		カンヌキ受けボルト	5	728	0.01	引張
	7	ペネル取付ボルト		—		—
		方立*2		—		—
		マグサ*2		—		—
	Ţ	アンカ—ボルト* ³	3497	12824	0.28	せん断

表 9.15-5 耐震評価結果 (1/16)

注記*1:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*2:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

*3:単位はNとし、引張、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ² )	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ² )	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
	ヒンジ	ヒンジ板*1	49	215	0.23	組合せ
	ー い 部	ヒンジピン*1	45	686	0.07	組合せ
	이며	ヒンジボルト	25	493	0.06	せん断
	カン ヌキ部	カンヌキ*1	19	205	0.10	組合せ
2		カンヌキ受けピン*2	28	345	0.09	曲げ
2		カンヌキ受けボルト	8	854	0.01	引張
	7	ペネル取付ボルト		—		
		方立*2		—		
		マグサ*2		—	_	
	フ	アンカ—ボルト*3	3647	25660	0.15	せん断

表 9.15-5 耐震評価結果 (2/16)

*2:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ² )	許容限 <mark>界</mark> (N/mm²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
	ヒンジ	ヒンジ板*1	85	235	0.37	組合せ
	ー い 部	ヒンジピン*1	48	345	0.14	組合せ
	山口	ヒンジボルト	34	420	0.09	せん断
	カン ヌキ部	カンヌキ*1	9	205	0.05	組合せ
3		カンヌキ受けピン*2	19	345	0.06	曲げ
J		カンヌキ受けボルト	9	728	0.02	引張
	7	ペネル取付ボルト		—		
		方立*2		—		
		マグサ*2		—		
	7	アンカーボルト*3	6073	25826	0.24	せん断

表 9.15-5 耐震評価結果 (3/16)

*2:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ² )	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ² )	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
	ヒンジ	ヒンジ板*1	69	215	0.33	組合せ
	ー い 部	ヒンジピン*1	78	686	0.12	組合せ
	司	ヒンジボルト	36	493	0.08	せん断
	カン ヌキ部	カンヌキ*1	11	686	0.02	組合せ
4		カンヌキ受けピン*2	8	651	0.02	曲げ
4		カンヌキ受けボルト	5	728	0. 01	引張
	r	ペネル取付ボルト		—	_	
		方立*2		—	_	
		マグサ*2			—	
	7	アンカーボルト* ³	8234	40302	0.21	せん断

表 9.15-5 耐震評価結果 (4/16)

*2:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ² )	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ² )	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
	ヒンジ	ヒンジ板*1	76	215	0.36	組合せ
	部	ヒンジピン*1	89	686	0.13	組合せ
	이며	ヒンジボルト	40	493	0.09	せん断
	カン ヌキ部	カンヌキ*1	13	686	0.02	組合せ
5		カンヌキ受けピン*2	9	651	0.02	曲げ
5		カンヌキ受けボルト	6	728	0. 01	引張
	1	ペネル取付ボルト		_	_	
		方立*2		_	_	
		マグサ*2			—	
	フ	アンカ—ボルト* ³	9352	40302	0.24	せん断

表 9.15-5 耐震評価結果 (5/16)

*2:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ² )	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ² )	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
	ヒンジ	ヒンジ板*1	58	215	0.27	組合せ
	レノン 部	ヒンジピン*1	54	686	0.08	組合せ
	이며	ヒンジボルト	29	493	0.06	せん断
	カン ヌキ部	カンヌキ*1	18	205	0.09	組合せ
6		カンヌキ受けピン*2	26	345	0.08	曲げ
0		カンヌキ受けボルト	7	854	0.01	引張
	ア	ペネル取付ボルト	6	854	0.01	引張
		方立*2		—	—	
		マグサ*2	15	235	0.07	曲げ
	7	·ンカーボルト*3	4119	18433	0. 23	せん断

表 9.15-5 耐震評価結果 (6/16)

*2:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ² )	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ² )	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
	ヒンジ	ヒンジ板*1	84	215	0.40	組合せ
	部	ヒンジピン*1	94	686	0.14	組合せ
	山口	ヒンジボルト	44	493	0.09	せん断
	カン ヌキ部	カンヌキ*1	25	205	0.13	組合せ
7		カンヌキ受けピン*2	38	345	0.12	曲げ
(		カンヌキ受けボルト	11	854	0.02	引張
	ア	ペネル取付ボルト	_	—	—	—
		方立*2	_	—	—	—
		マグサ*2				
	T	·ンカーボルト*3	7426	21495	0.35	せん断

表 9.15-5 耐震評価結果 (7/16)

*2:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ² )	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ² )	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
	ヒンジ	ヒンジ板*1	101	215	0.47	組合せ
	部	ヒンジピン*1	46	686	0.07	組合せ
	이며	ヒンジボルト	40	420	0.10	せん断
	カン ヌキ部	カンヌキ*1	95	205	0.47	組合せ
8		カンヌキ受けピン*2	118	345	0.35	曲げ
0		カンヌキ受けボルト	32	854	0.04	引張
	7	ペネル取付ボルト		—	—	
		方立*2		—	—	
		マグサ*2				
	7	マンカ—ボルト* ³	11750	40302	0.30	せん断

表 9.15-5 耐震評価結果 (8/16)

*2:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ² )	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ² )	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
	ヒンジ	ヒンジ板*1	106	215	0.50	組合せ
	レノン 部	ヒンジピン*1	48	686	0.07	組合せ
	司日	ヒンジボルト	42	420	0.10	せん断
	カン ヌキ部	カンヌキ*1	99	205	0.49	組合せ
9		カンヌキ受けピン*2	123	345	0.36	曲げ
9		カンヌキ受けボルト	34	854	0.04	引張
	パネル取付ボルト			—		
		方立*2		—		
		マグサ*2			—	
	7	アンカ—ボルト* ³	12290	40302	0.31	せん断

表 9.15-5 耐震評価結果 (9/16)

*2:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ² )	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ² )	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
	ヒンジ	ヒンジ板*1	62	215	0.29	組合せ
	部	ヒンジピン*1	93	345	0.27	組合せ
	山口	ヒンジボルト	199	420	0.48	せん断
	カン ヌキ部	カンヌキ*1	143	345	0.42	組合せ
10		カンヌキ受けピン*2	75	345	0.22	曲げ
(大)*4		カンヌキ受けボルト		—	—	
	ア	ペネル取付ボルト		—	—	
		方立*2		—	—	
		マグサ*2		—	—	—
	7	アンカ <del>ー</del> ボルト* ³	46030	92284	0.50	せん断

表 9.15-5 耐震評価結果 (10/16)

*2:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

*3:単位はNとし、引張、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*4: No. 10 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ² )	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ² )	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
	ヒンジ	ヒンジ板*1	99	215	0.47	組合せ
	部	ヒンジピン*1	90	345	0.27	組合せ
	山口	ヒンジボルト	80	420	0.20	せん断
	カン ヌキ部	カンヌキ*1	90	345	0.27	組合せ
10		カンヌキ受けピン*2	78	345	0.23	曲げ
(/]) * 4		カンヌキ受けボルト		—		—
	パネル取付ボルト			—		—
		方立*2		—		—
		マグサ*2		—		
	7	アンカ <del>ー</del> ボルト* ³	_	_		

表 9.15-5 耐震評価結果 (11/16)

*2:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

*3:単位はNとし、引張、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*4: No. 10 扉のうち、くぐり戸を示す。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ² )	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ² )	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
	ヒンジ	ヒンジ板*1	46	215	0.22	組合せ
	部	ヒンジピン*1	58	686	0.09	組合せ
	山口	ヒンジボルト	24	493	0.05	せん断
	カン ヌキ部	カンヌキ*1	21	205	0.11	組合せ
11		カンヌキ受けピン*2	31	345	0.09	曲げ
11		カンヌキ受けボルト	9	854	0.02	引張
	7	ペネル取付ボルト		—	—	—
		方立*2		—	_	—
		マグサ*2				
	7	アンカーボルト* ³	5251	11792	0.45	せん断

表 9.15-5 耐震評価結果 (12/16)

*2:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ² )	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ² )	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
	ヒンジ	ヒンジ板*1	65	215	0.31	組合せ
	部	ヒンジピン*1	64	686	0.10	組合せ
	이퍼	ヒンジボルト	33	493	0.07	せん断
	カン ヌキ部	カンヌキ*1	29	205	0.15	組合せ
12		カンヌキ受けピン*2	44	345	0.13	曲げ
12		カンヌキ受けボルト	12	854	0.02	引張
	ア	ペネル取付ボルト	3	854	0.01	引張
		方立*2	40	235	0.18	曲げ
		マグサ*2	22	235	0.10	曲げ
	7	マンカ—ボルト* ³	<mark>6015</mark>	25826	0.24	せん断

表 9.15-5 耐震評価結果 (13/16)

*2:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ² )	許容限 <mark>界</mark> (N/mm²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
	ヒンジ	ヒンジ板*1	81	205	0.40	組合せ
	レノン 部	ヒンジピン*1	189	686	0.28	組合せ
	미	ヒンジボルト	200	420	0.48	せん断
	カン ヌキ部	カンヌキ*1	134	345	0.39	組合せ
13		カンヌキ受けピン*2	138	345	0.40	曲げ
15		カンヌキ受けボルト		—	—	—
	7	ペネル取付ボルト		—	—	—
		方立*2		—	—	—
		マグサ*2				
	7	マンカ—ボルト* ³	92150	180148	0. 52	せん断

表 9.15-5 耐震評価結果 (14/16)

*2:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ² )	許容限 <mark>界</mark> (N/mm²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
	ヒンジ	ヒンジ板*1	52	235	0.23	組合せ
	レノン 部	ヒンジピン*1	32	345	0.10	組合せ
	日日	ヒンジボルト	21	420	0.05	せん断
	カン ヌキ部	カンヌキ*1	13	205	0.07	組合せ
14		カンヌキ受けピン*2	12	205	0.06	曲げ
(扉)		カンヌキ受けボルト	5	728	0.01	引張
	7	ペネル取付ボルト		—	—	—
		方立*2		—	—	—
		マグサ*2				
	7	アンカ <del>ー</del> ボルト* ³	5433	25826	0. 22	せん断

表 9.15-5 耐震評価結果 (15/16)

*2:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ² )	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ² )	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
	ヒンジ	ヒンジ板*1	32	235	0.14	組合せ
		ヒンジピン*1	80	345	0.24	組合せ
	音	ヒンジボルト	20	420	0.05	せん断
	カン ヌキ部	カンヌキ*1		_		—
14		カンヌキ受けピン*2		_		—
(パネル)		カンヌキ受けボルト		—	—	
	ア	ペネル取付ボルト	1	728	0.01	引張
		方立*2	12	235	0.06	曲げ
		マグサ*2				
	T	<i>ンカー</i> ボルト* ³	4061	25826	0.16	せん断

表 9.15-5 耐震評価結果 (16/16)

*2:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

## 4. 強度評価

添付書類「VI-3-別添 3-4-1 水密扉の強度計算書(溢水)」における検討対象水密扉について,強度 評価に必要な入力値を表 9.15-6~表 9.15-8 に,強度評価結果を表 9.15-9~表 9.15-11 に示す。

## 4.1 入力値

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (1/147)

	対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
	刘家即见	記万	<u>++</u>  17	上我 ————————————————————————————————————	1
			mm	扉の水圧作用高さ	4900
	共通	ρο	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	N/mm ²	扉下端に作用する静水圧荷重	0.05
	司方	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	730.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	16.0
		$\beta_{1}$	_	応力係数	0.5
	10°子川.	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	_
	パネル	$\beta_{1}$	_	応力係数	_
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	36.13
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	722.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1060.0
		Z	mm ³	芯材の断面係数	153000
		A _s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	1113
		L _D	mm	扉の幅	1060.0
	共通	H _D	mm	扉の高さ	2060.0
		n ₂	本	カンヌキの本数	4
		L 5	mm	カンヌキの突出長さ	68.5
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	122
カン	ハンメイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	12
ヌキ部		x	$N/mm^2$	組合せ応力度	124
"当	カンフナ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	62.0
	カンヌキ 受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	128
	マリレイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	16
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	45
-				1	

	计中却位	記号	単位	定義	水密扉 No.
対象部位		記方	中心	<u></u> 上我	1
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	$N/mm^2$	引張応力度	_
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	_
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	2000. 0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	1000. 0
		n _{a1}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	
		n _{a2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	14
		カーボルト Qa N/本		0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
ア	ンカーボルト			90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	12824
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	37957

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (2/147)

				水密扉 No.
対象部位	記号	単位	定義	
				1
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	$\sigma_{\rm t}$	$N/mm^2$	引張応力度	_
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	
	A _s	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	
方立	Z	$mm^3$	方立の断面係数	
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	
	L	mm	方立の支持間距離	
	A _s	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	—
	Z	$\mathrm{mm}^3$	マグサの断面係数	—
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	—
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (3/147)

	→+在→17/→	⇒□ 円.	出住		水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	2
		h	mm	扉の水圧作用高さ	2700
	共通	ρ _o	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.03
	<u> </u>	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	1050.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	32.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.7
	1°-2-1	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	
	パネル	$\beta_{1}$		応力係数	
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	
		Z	$mm^3$	芯材の断面係数	
		A s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	
		LD	mm	扉の幅	
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	
		n ₂	本	カンヌキの本数	
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	
	カンフナ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	—
カン	カンヌキ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	—
ヌキ部		Х	$N/mm^2$	組合せ応力度	—
尙	カンフナ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	—
	カンヌキ 受けピン	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	—
	マリレン	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	—
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	_
	受けボルト	σ _t	$N/mm^2$	引張応力度	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (4/147)

		司旦	出任		水密扉 No.
対象部位		記号	単位	定義	2
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	
		n _{a1}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a 2}		90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
P	ンカーボルト	Q _a N/本	N/本	90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (5/147)

対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
刘家司迎	记万	中区	上我 ————————————————————————————————————	2
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	σ _t	$N/mm^2$	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	—
方立	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	—
	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	マグサの断面係数	—
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	—
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (6/147)

	<del>计</del> 在动行	학모.	出任	定義	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	上我 人 我	3
		h	mm	扉の水圧作用高さ	5700
	共通	ρ _o	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.06
		L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	695.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	16.0
		$\beta_{1}$	_	応力係数	0.5
	1.º -> 1	L _{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	
	パネル	$\beta_{1}$	_	応力係数	
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	38.55
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	642.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1059.0
		Z	$mm^3$	芯材の断面係数	153000
		A s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	1113
		LD	mm	扉の幅	1186.0
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	2076.0
		n ₂	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	61.5
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	108
カン	ハンメイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	14
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	111
省	カンコキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	72.0
	カンヌキ 受けピン	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	251
	文リレン	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	27
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	118

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (7/147)

	计中却位	記号	単位	定義	水密扉 No.
対象部位		百二万	中心	LL1我	3
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	—
扉固定部	枠付固定	A _s	mm ²	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	2000.0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	1000.0
		n _{a1}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	12
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
P	ンカーボルト	7—ボルト Q _a N/本	N/本	90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	25826
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	28852
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (8/147)

対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.		
×13×101-1-			人L·找	3		
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—		
ボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度			
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—		
	A _s	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	—		
方立	Z	$mm^3$	方立の断面係数	—		
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—		
	L	mm	方立の支持間距離	—		
	A _s	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	—		
	Z	$\mathrm{mm}^3$	マグサの断面係数	—		
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	_		
	n	枚	マグサプレート枚数			
	L	mm	マグサの支持間距離			

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (9/147)

	<u> キャイキャ ☆17/</u>	⇒□ ₽.	単位	定義	水密扉 No.
	対象部位	記号	<u>.+-</u>	に我	4
		h	mm	扉の水圧作用高さ	600
	共通	ρο	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	N/mm ²	扉下端に作用する静水圧荷重	0.01
		L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	675.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.6
	1.º -> 1	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	
	パネル	$\beta_{1}$		応力係数	
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	6.43
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	642.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1059.0
		Z	$mm^3$	芯材の断面係数	67800
		A _s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	654
		LD	mm	扉の幅	—
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	—
		n ₂	本	カンヌキの本数	—
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	—
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	—
カン	ハンメイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	—
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	—
省	カンコキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	
	カンヌキ 受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	
	文リビン	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (10/147)

対象部位		ショロ	记号  単位		水密扉 No.
		口口勺		定義	4
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	_
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	_
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	
		n _{a1}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a 2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
				0°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
T	ンカーボルト	Q _a N/本	90°方向アンカ―ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_	
				45 [°] 方向アンカ―ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
			0° 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_	
		T a	N/本	90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (11/147)

				水密扉 No.
対象部位	記号	単位	定義	4
パネル取付	n b	本	パネル取付ボルトの本数	
ボルト	$\sigma$ t	N/mm ²	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	
方立	Ζ	$mm^3$	方立の断面係数	
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	
	L	mm	方立の支持間距離	
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	
	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	—
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (12/147)

	→+在→17/÷	⇒□ ₽.	光佳	定義	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	人亡 书交	5
		h	mm	扉の水圧作用高さ	600
	共通	ρ _o	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.01
	<u>=+</u> -	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	675.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.6
	パネル	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	
	111	$\beta_{1}$		応力係数	—
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	6.43
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	642.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1059.0
		Z	$mm^3$	芯材の断面係数	67800
		A _s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	654
		LD	mm	扉の幅	_
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	_
		n 2	本	カンヌキの本数	_
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	_
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	_
カン	~~~~	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	—
ヌキ部		х	N/mm ²	組合せ応力度	
当	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	—
	ランメキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	—
		τ	N/mm ²	せん断応力度	
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	$\sigma_{\rm t}$	$N/mm^2$	引張応力度	—

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (13/147)

		⇒n <b>⊔</b>			水密扉 No.
対象部位		記号	単位	定義	5
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	_
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	
		n _{al}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
T	ンカーボルト	Q a N/本	N/本	90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (14/147)

対象部位	⇒□ ₽.	出任	<b>一</b> 一	水密扉 No.
▲14日本家に√	記号	単位	定義	5
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	—
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	
方立	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	方立の断面係数	
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	
	L	mm	方立の支持間距離	
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	
	Ζ	mm ³	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (15/147)

		-≓⊐ F	出任	定義	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	<i>L</i> L我	6
		h	mm	扉の水圧作用高さ	600
	共通	ρο	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.01
	<u> </u>	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	750.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.5
	パネル	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	_
	ハイル	$\beta_{1}$	_	応力係数	_
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	7.05
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	705.0
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1060.0
		Z	mm ³	芯材の断面係数	67800
		A s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	654
		LD	mm	扉の幅	_
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	_
		n ₂	本	カンヌキの本数	_
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	_
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	_
カ ン	ハンメイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	—
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	—
(肖	カンコナ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	_
	カンヌキ 受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	_
	マリレン	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	σ _t	$N/mm^2$	引張応力度	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (16/147)

	计在如法	記号	用任	定義	水密扉 No.
対象部位		口力	単位	<i>仁我</i>	6
	扉付固定	n b	本	扉付固定ボルトの本数	—
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	$N/mm^2$	引張応力度	—
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	
		n _{al}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a 2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
P	ンカーボルト	Q _a N/本	90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力		
			45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力		
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (17/147)

対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
>1≋≮日川亚	司马	中世	<i>上我</i>	6
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	$\sigma_{ m t}$	N/mm ²	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	—
方立	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	—
	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	マグサの断面係数	—
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (18/147)

				يدجتر	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	7(大)*
		h	mm	扉の水圧作用高さ	3900
	共通	ρο	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.04
	<u> </u>	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	673.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		$\beta_{1}$	_	応力係数	0.8
	パネル	L _{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	
	1410	$\beta_{1}$	_	応力係数	
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	70.6
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	1765.0
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	3060.0
		Z	$\mathrm{mm}^3$	芯材の断面係数	472000
		A s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	1408
		LD	mm	扉の幅	—
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	—
		n 2	本	カンヌキの本数	—
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	—
	カンフナ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	—
カン	カンヌキ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	—
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	—
い	カンフナ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	_
	カンヌキ 受けピン	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	—
	マリレン	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	—
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	$\sigma_{\rm t}$	$N/mm^2$	引張応力度	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (19/147)

注記*: No.7 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

					水密扉 No.
対象部位		記号	単位	定義	7(大)*
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	14
扉	ボルト	$\sigma_{ m t}$	N/mm ²	引張応力度	50
扉固定部	枠付固定	A s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	157
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	50
	I	L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	3470.0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	3000. 0
		n _{al}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	42
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
P	ンカーボルト	Q a N/本	N/本	90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	19172
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	37194

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (20/147)

注記*: No.7 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

				水密扉 No.
対象部位	記号	単位	定義	7(大)*
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	
ボルト	$\sigma$ t	N/mm ²	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	A _s	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	—
方立	Z	mm ³	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	
	Ζ	mm ³	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (21/147)

注記*: No.7扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

		⇒n <b>⊔</b>	)六(十·		水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	7(/J\)*
		h	mm	扉の水圧作用高さ	3900
	共通	ρο	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.04
	<u>=+-</u>	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	735.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		$\beta_{1}$	—	応力係数	0.5
	パネル	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	—
	111	$\beta_{1}$		応力係数	—
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	25.70
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	642.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1060. 0
		Z	mm ³	芯材の断面係数	153000
		A s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	1113
		LD	mm	扉の幅	1060. 0
	共通	H _D	mm	扉の高さ	2060.0
		n 2	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	68.5
_	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	31
カ ン	ハンスイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	3
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	32
计	カンヌキ	L _p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	62.0
	ランメキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	32
		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	4
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	$\sigma_{\rm t}$	$N/mm^2$	引張応力度	12

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (22/147)

注記*:No.7扉のうち、くぐり戸を示す。

	计在如法	和旦	単位	定義	水密扉 No.
対象部位		記号	中世	上我	7(/]\)*
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	—
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	$N/mm^2$	引張応力度	—
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	_
	ボルト	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	
	I	L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	
		n _{a1}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a 2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45° 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		カ—ボルト Q _a N/本		0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
ア	ンカーボルト			90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカ―ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
		T a	N/本	90° 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (23/147)

注記*:No.7扉のうち,くぐり戸を示す。

対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.		
刘承司灯	百万	中世	上 我 ————————————————————————————————————	7(/ʃ\)*		
パネル取付	n b	本	パネル取付ボルトの本数	—		
ボルト	$\sigma_{ m t}$	N/mm ²	引張応力度			
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—		
	A _s	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	—		
方立	Ζ	mm ³	方立の断面係数	—		
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—		
	L	mm	方立の支持間距離	—		
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	—		
	Ζ	mm ³	マグサの断面係数			
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	—		
	n	枚	マグサプレート枚数			
	L	mm	マグサの支持間距離			

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (24/147)

注記*:No.7扉のうち、くぐり戸を示す。

		⇒n <b>⊔</b>	光生		水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	8(大)*
		h	mm	扉の水圧作用高さ	3900
	共通	ρο	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.04
		L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	673.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.8
	1.º -> 1	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	—
	パネル	$\beta_{1}$	_	応力係数	—
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	70.6
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	1765.0
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	3060.0
		Z	mm ³	芯材の断面係数	472000
		A _s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	1408
		LD	mm	扉の幅	_
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	—
		n 2	本	カンヌキの本数	_
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	—
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	—
カ ン	ハンメイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	_
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	_
守	カンコキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	_
	カンヌキ 受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	
	マリレン	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	—
	受けボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	—

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (25/147)

注記*: No.8 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

		⇒n ¤		- <del>111-111</del>	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	8(大)*
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	$\sigma_{ m t}$	N/mm ²	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A _s	mm ²	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	_
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	
		n _{a1}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
ア	ンカーボルト	Q a N/本	N/本	90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
			45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (26/147)

注記*: No.8扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

r				
対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
闪然印印		- <del>7-</del> 112	—————————————————————————————————————	8(大)*
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	σt	N/mm ²	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	A _s	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	—
方立	Z	$\mathrm{mm}^3$	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	—
	Z	mm ³	マグサの断面係数	—
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	—
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (27/147)

注記*: No.8 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

		⇒n <b>⊟</b>	光中		水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	8(/ʃ\)*
		h	mm	扉の水圧作用高さ	3900
	共通	ρο	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.04
	<u> </u>	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	735.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.5
	1.º -> 1	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	_
	パネル	$\beta_{1}$		応力係数	
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	25.00
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	625.0
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1060.0
		Z	$mm^3$	芯材の断面係数	153000
		A s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	1113
		LD	mm	扉の幅	_
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	_
		n ₂	本	カンヌキの本数	_
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	_
	カンコキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	_
カ ン	カンヌキ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	
ヌキ部		Х	$N/mm^2$	組合せ応力度	
部	カンフナ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	—
	カンヌキ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	—
	受けピン	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	—
	受けボルト	$\sigma$ t	N/mm ²	引張応力度	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (28/147)

注記*:No.8扉のうち,くぐり戸を示す。

		⇒n ¤		ويلد كر	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	8(/]/)*
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	$\sigma_{ m t}$	N/mm ²	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	_
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	_
		n _{a1}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
ア	ンカーボルト	ーボルト Q _a N/本		90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (29/147)

注記*:No.8扉のうち,くぐり戸を示す。

				水密扉 No.
対象部位	記号	単位	定義	8(/]\)*
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	
ボルト	$\sigma_{ m t}$	N/mm ²	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	A _s	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	
方立	Z	$mm^3$	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	
	L	mm	支持間距離	
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	
	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (30/147)

注記*:No.8扉のうち、くぐり戸を示す。

	<del>计</del> 在动行	司旦	単位		水密扉 No.
	対象部位	記号		定義	9
		h	mm	扉の水圧作用高さ	600
	共通	ρ _o	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	N/mm ²	扉下端に作用する静水圧荷重	0.01
	<u>=</u> +-	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	750.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		$\beta_{1}$	_	応力係数	0.5
	パネル	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	
	111	$\beta_{1}$		応力係数	_
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	7.05
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	705.0
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1060.0
		Z	mm ³	芯材の断面係数	67800
		A s	$mm^2$	芯材のせん断断面積	654
		LD	mm	扉の幅	_
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	_
		n ₂	本	カンヌキの本数	_
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	_
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	—
カン	ハンメイ	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
ヌキ部		Х	N/mm ²	組合せ応力度	_
省	カンフナ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	—
	カンヌキ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	—
	受けピン	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	—

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (31/147)

		和見	出任		水密扉 No.
対象部位		記号	単位	定義	9
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	—
扉	ボルト	$\sigma_{ m t}$	N/mm ²	引張応力度	_
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	—
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	_
		n _{a1}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	
		n _{a2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		カ—ボルト Q _a N/本		0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
T	ンカーボルト			90°方向アンカ―ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (32/147)

対象部位	⇒□旦.	単位	定義	水密扉 No.
刘家司迎	記号	中世	LL书(1)	9
パネル取付	n b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	σt	$N/mm^2$	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	A _s	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	—
方立	Z	$mm^3$	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	
	L	mm	方立の支持間距離	
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	
	Z	$\mathrm{mm}^3$	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	_
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (33/147)

				- بېد جلس	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	10(大)*
		h	mm	扉の水圧作用高さ	1900
	共通	$ ho$ $_{ m o}$	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		$W_{\mathrm{D}}$	N/mm ²	扉下端に作用する静水圧荷重	0.02
	扉板	$L_{PL}$	mm	扉板の短辺長さ	673.0
	月丰作火	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.8
	パネル	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	—
	1111	$eta$ $_1$		応力係数	—
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	30.6
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	1530.0
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	3530.0
		Z	mm ³	芯材の断面係数	326200
		A s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	2670
		LD	mm	扉の幅	
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	—
		n ₂	本	カンヌキの本数	—
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	—
_	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	—
カ ン	ハンスイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	—
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	—
(1日	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	
	カンメキ 受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	_
	マリレン	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (34/147)

注記*: No. 10 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

				水漆司 N-
対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
		_ <u>+</u> _		10(大)*
扉付固定	n _b	4	扉付固定ホルトの本数	14
ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	50
枠付固定	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	157
ボルト	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	50
	L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	3470.0
	L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	3000.0
		-	0° 方向左右もしくは上下の	
	n _{a1}	4	アンカーボルト本数	_
	n a 2	本	90°方向左右もしくは上下の	
			アンカーボルト本数	_
	n _{a 3}	本	45°方向左右もしくは上下の	42
			アンカーボルト本数	42
	ーボルト		0° 方向アンカ—ボルト1本当たりの	
			短期許容せん断力	_
ンカーボルト			90°方向アンカ―ボルト1本当たりの	
	Q a	N/本	短期許容せん断力	
			 45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの	
			短期許容せん断力	19172
			0° 方向アンカーボルト1本当たりの	
				—
		N/本		_
				_
				37194
			短期許容引張力	01101
	扉付固定 ボルト 枠付固定 ボルト	扉付固定 N b ボルト σt Φ付固定 As ボルト τ Lc1 Lc2 Na1 na2	扉付固定       n b       本         ボルト       σ t       N/mm²         枠付固定       A s       mm²         ボルト       て       N/mm²         ボルト       て       N/mm²         ボルト       て       N/mm²         レ c 1       mm         L c 2       mm         n a 1       本         n a 2       本         ハ a 3       本         シカーボルト       Qa       N/本	加         四         四           扉付固定 $n_b$ 本         扉付固定ボルトの本数           ボレト $\sigma_t$ N/m²         引展応力度           枠付固定         As         m²         枠付固定ボルトのせん博断面積           ボレト $\tau$ N/m²         せん断応力度           ブレト $\tau$ N/m²         せん断応力度           L c1         m         躯体開口部の高さ           L c2         m         躯体開口部の幅 $n_{a1}$ 本         0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数 $n_{a2}$ 本         90 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数 $n_{a2}$ 本         90 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数 $n_{a3}$ 本         4 [°] 方向アンカーボルト本数 $poi 方向アンカーボルト本数         90° 方向アンカーボルト1本当たりの短期許容せん断力           90° 方向アンカーボルト1本当たりの         短期許容せん断力           45° 方向アンカーボルト1本当たりの         短期許容引展力           45° 方向アンカーボルト1本当たりの         短期許容引展力           90° 方向アンカーボルト1本当たりの         短期許容引展力  $

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (35/147)

注記*: No. 10 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

		••••		
対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
刘家司迎	記万	中亚	人上我 ————————————————————————————————————	10(大)*
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	
方立	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	
	L	mm	方立の支持間距離	
	$A_{s}$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	
	Ζ	mm ³	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	—
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (36/147)

注記*: No. 10 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

		⇒1 □	光任		水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	10(/J>)*
			mm	扉の水圧作用高さ	1900
	共通	$\rho_{o}$	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.02
	司方	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	735.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.5
	パネル	L _{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	—
	1111	$\beta_{1}$		応力係数	_
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	12.85
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	642.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1060.0
		Z	$mm^3$	芯材の断面係数	153000
		A s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	1113
		LD	mm	扉の幅	1060.0
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	2060.0
		n ₂	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	68.5
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	31
カン	~~~~	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	3
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	32
- 3日	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	62.0
	ランメキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	32
	×17 L V	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	4
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σ _t	$N/mm^2$	引張応力度	12

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (37/147)

注記*:No.10扉のうち、くぐり戸を示す。

					水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	10(1)*
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	_
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	
		n _{al}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	
		n _{a 2}		90 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
P	ンカーボルト	ンカ—ボルト Q a N/本		90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカ―ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (38/147)

注記*:No.10扉のうち、くぐり戸を示す。

	⇒n <b>⊔</b>	光中		水密扉 No.
対象部位	記号	単位	定義	10(/」)*
パネル取付	n b	本	パネル取付ボルトの本数	
ボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	—
	W	N/mm	方立に作用する荷重	
	A _s	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	
方立	Z	mm ³	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	
	L	mm	方立の支持間距離	
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	
	Z	mm ³	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (39/147)

注記*:No.10扉のうち、くぐり戸を示す。

			<u>۲۲</u>	- بېدمىلىر	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	11
			mm	扉の水圧作用高さ	9000
	共通	$\rho_{o}$	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.09
	<u>=</u> +c	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	925.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	60.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.5
	パネル	L _{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	—
	1111	$\beta_{1}$		応力係数	—
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	—
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	—
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	—
		Z	$mm^3$	芯材の断面係数	—
		A s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	—
		LD	mm	扉の幅	925.0
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	1360.0
		n 2	本	カンヌキの本数	6
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	120.0
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	57
カ ン	~~~~	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	4
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	58
(百	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	82.0
	ランメキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	42
	×17 L V	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	6
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	$\sigma_{\rm t}$	$N/mm^2$	引張応力度	26

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (40/147)

		-⇒⊐ F	))) (나		水密扉 No.
対象部位		記号	単位	定義	11
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	$\sigma_{ m t}$	N/mm ²	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	1545.0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	595.0
		n _{a1}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	8
		n _{a 2}		90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	8
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	40302
T	ンカーボルト	フーボルト Q _a N/本		90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	40463
		T a	N/本	90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (41/147)

対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
刘家司亚	记万	中心	上我 ————————————————————————————————————	11
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	$\sigma_{ m t}$	N/mm ²	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	A _s	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	—
方立	Ζ	mm ³	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	—
	A _s	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	—
	Ζ	mm ³	マグサの断面係数	—
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	—
	n	枚	マグサプレート枚数	—
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (42/147)

		국기타	光序		水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	12
			mm	扉の水圧作用高さ	400
	共通	ρο	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.004
	<u> </u>	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	925.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	60.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.5
	1° -> 1	L _{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	
	パネル	$\beta_{1}$	_	応力係数	
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	
		Z	$mm^3$	芯材の断面係数	
		A s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	_
		LD	mm	扉の幅	925.0
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	1360.0
		n 2	本	カンヌキの本数	6
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	120.0
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	4
カ ン	ハンスイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	1
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	5
山	カンコナ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	82.0
	カンヌキ 受けピン	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	3
	又17 レイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	1
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σ _t	$N/mm^2$	引張応力度	2

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (43/147)

		封日	出任		水密扉 No.		
対象部位		記号	単位	定義	12		
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	—		
扉	ボルト	σt	$N/mm^2$	引張応力度	—		
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	_		
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	—		
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	1200. 0		
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	600. 0		
		n _{a1}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	8		
		n _{a 2}		90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	8		
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_		
		アカーボルト $Q_a$ N/本		0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	40302		
T	ンカーボルト			90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_		
						45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	40463		
			N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_		
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_		

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (44/147)

				水密豆 Na
対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
	r — •	, ,		12
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	
ボルト	$\sigma_{ m t}$	N/mm ²	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	
方立	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	方立の断面係数	
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	
	L	mm	方立の支持間距離	
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	—
	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	マグサの断面係数	—
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (45/147)

					水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	13(大)*
		h	mm	扉の水圧作用高さ	2100
	共通	$\rho_{o}$	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.02
	<u>=</u> +c	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	482.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		$\beta_{1}$	_	応力係数	0.4
	パネル	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	
	ハイル	$\beta_{1}$	_	応力係数	
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	17.61
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	880.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	3050.0
		Z	$mm^3$	芯材の断面係数	334000
		A _s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	2016
		LD	mm	扉の幅	2434.0
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	3050.0
		n 2	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	38.0
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	29
カ ン	ハンスイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	8
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	33
(肯	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	
	ガンメキ 受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	
	マリレイ	τ	N/mm ²	せん断応力度	
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	$\sigma_{ m t}$	N/mm ²	引張応力度	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (46/147)

注記*: No. 13 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

				-L	水密扉 No.
対象部位		記号	単位	定義	13(大)*
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	—
扉	ボルト	σt	N/mm ²	引張応力度	_
扉固定部	枠付固定	A s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	3280.0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	2800.0
		n _{a 1}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	20
		n _{a 2}		90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	
		—ボルト Q a N/本		0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	40302
ア	ンカーボルト			90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカ―ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	40463
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
			45 [°] 方向アンカ―ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (47/147)

注記*: No. 13 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

				水密扉 No.
対象部位	記号	単位	定義	13(大)*
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	
ボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	A _s	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	
方立	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	方立の断面係数	
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	
	L	mm	方立の支持間距離	
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	
	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (48/147)

注記*: No. 13 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

	41 <i>/24</i> , 417/4-	⇒n <b>⊔</b>	2274		水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	13(小)*
		h	mm	扉の水圧作用高さ	2100
	共通	ρο	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	N/mm ²	扉下端に作用する静水圧荷重	0.02
	<u>=+-</u>	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	375.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.8
	パネル	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	_
	111	$\beta_{1}$	_	応力係数	_
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	6.75
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	337.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1115.0
		Z	$mm^3$	芯材の断面係数	17810
		A _s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	1425
		LD	mm	扉の幅	1115.0
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	2120.0
		n 2	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	94. 5
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	23
カ ン	~~~~	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	2
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	24
- 31	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	72.0
	ランメキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	35
	×17 L V	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	4
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	$\sigma$ t	$N/mm^2$	引張応力度	10

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (49/147)

注記*:No.13扉のうち、くぐり戸を示す。

					水密扉 No.
対象部位 		記号	単位	定義	13(小)*
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	$\sigma_{ m t}$	N/mm ²	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	
		n _{a1}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a 2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		カーボルト Qa N/本		0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
T	ンカーボルト			90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
			45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_	
	-			0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (50/147)

注記*:No.13扉のうち,くぐり戸を示す。

対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.	
刘家印印工	口力	-#4 <u>1</u> 12,		13(/J\)*	
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—	
ボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度		
	W	N/mm	方立に作用する荷重	—	
	A _s	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	—	
方立	Z	mm ³	方立の断面係数	—	
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅		
	L	mm	方立の支持間距離	—	
	A _s	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	—	
	Z	mm ³	マグサの断面係数	—	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅		
	n	枚	マグサプレート枚数	—	
	L	mm	マグサの支持間距離		

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (51/147)

注記*:No.13扉のうち,くぐり戸を示す。

大密扉 No. 14 4300 1.00 9.80665 0.04 950.0 32.0 0.7 1020.0 0.7 
4300 1.00 9.80665 0.04 950.0 32.0 0.7 1020.0
1.00         9.80665         0.04         950.0         32.0         0.7         1020.0
9. 80665 0. 04 950. 0 32. 0 0. 7 1020. 0
0. 04 950. 0 32. 0 0. 7 1020. 0
950. 0 32. 0 0. 7 1020. 0
32. 0 0. 7 1020. 0
0.7 1020.0
1020.0
0.7
—
_
_
—
950.0
2090.0
6
91.0
99
7
100
72.0
156
14
2
43

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (52/147)

				يدجئر	水密扉 No.
対象部位		記号	単位	定義	14
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	$\sigma_{ m t}$	N/mm ²	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A s	mm ²	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	4300.0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	1000.0
		n _{a1}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	12
		n _{a 2}		90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	14
		n _{a3}	本	45° 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
				0° 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	18433
P	ンカーボルト	Q a N/本	N/本	90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	28302
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (53/147)

対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
<b>公1</b> 3公日泊 <b>元</b>	百四万	中位	LL书	14
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	20
ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	53
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	_
	A _s	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	
方立	Ζ	$mm^3$	方立の断面係数	
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	
	L	mm	方立の支持間距離	
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	2484
	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	マグサの断面係数	114300
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	2213.0
	n	枚	マグサプレート枚数	2
	L	mm	マグサの支持間距離	1145.0

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (54/147)

		<u>⇒</u> न ¤		<u>ينڊين</u> ر	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	15
		h	mm	扉の水圧作用高さ	1700
	共通	ρο	t/m³	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		$W_{\mathrm{D}}$	N/mm ²	扉下端に作用する静水圧荷重	0.02
	<u>=+-</u>	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	1300.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	32.0
		$\beta_{1}$	—	応力係数	0.6
	パネル	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	_
	1410	$\beta_{1}$	_	応力係数	_
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	_
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	_
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	—
		Z	mm ³	芯材の断面係数	—
		A s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	_
		LD	mm	扉の幅	1300.0
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	1970. 0
		n 2	本	カンヌキの本数	6
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	91.0
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	64
カ ン	~~~~	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	5
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	65
「百	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	72.0
	ランメキ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	101
	×17 L V	τ	N/mm ²	せん断応力度	9
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	28

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (55/147)

			JA/ZITIM		水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	15
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	
扉	ボルト	σt	$N/mm^2$	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	—
	I	L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	2030. 0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	1500. 0
		n _{a1}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	18
		n _{a 2}		90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
			本	45° 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	21495
P	ンカ―ボルト	Q a N/本	90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_	
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	23631
			N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (56/147)

対象部位	記号	出任	定義	水密扉 No.
刘家司迎	记万	単位	上 我 	15
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	—
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	
方立	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	方立の断面係数	
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	—
	Ζ	mm ³	マグサの断面係数	—
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (57/147)

					水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	16
		h	mm	扉の水圧作用高さ	1900
	共通	ρο	t/m³	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.02
	<u>=+-</u>	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	1100.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	32.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.7
	パネル	L _{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	—
	1111	$\beta_{1}$		応力係数	—
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	_
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	_
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	_
		Z	mm ³	芯材の断面係数	_
		A _s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	—
		LD	mm	扉の幅	1100.0
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	2090.0
		n ₂	本	カンヌキの本数	6
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	91.0
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	57
カン	ハンスイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	4
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	58
。はは	カンコナ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	72.0
	カンヌキ 受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	90
	又17 レイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	8
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	25

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (58/147)

		<u>⇒</u> न ¤		<del>ينڊ جا</del> بر	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	16
	扉付固定	n b	本	扉付固定ボルトの本数	
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	_
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
	I	L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	2000. 0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	990.0
		n _{al}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	10
		n _{a 2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	7
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	
		—ボルト Q _a N/本		0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	18433
P	ンカーボルト			90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	30775
		T _a N/本		90° 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (59/147)

	⇒□ ₽.	出住	<b>小</b> 半	水密扉 No.
対象部位	記号	単位	定義	16
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	σ _t	$N/mm^2$	引張応力度	—
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	$A_{s}$	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	
方立	Ζ	$mm^3$	方立の断面係数	
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	
	$A_{s}$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	
	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (60/147)

	対象部位 記				水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	17
		h	mm	扉の水圧作用高さ	400
	共通	ρο	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		$W_{\mathrm{D}}$	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.004
	副五	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	277.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	32.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.8
	パネル	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	—
		$\beta_{1}$		応力係数	
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	1.07
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	268.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1345.0
		Ζ	$\mathrm{mm}^3$	芯材の断面係数	98960
		A s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	4750
		LD	mm	扉の幅	1345.0
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	2310.0
		n ₂	本	カンヌキの本数	4
		L 5	mm	カンヌキの突出長さ	114. 5
,	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	29
カン		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	2
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	30
<u>(</u> 日	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	72.0
	受けピン	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	37
		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	4
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	$\sigma_{ m t}$	$N/mm^2$	引張応力度	10

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (61/147)

		封日	历代		水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	17
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	—
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	$N/mm^2$	引張応力度	—
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	—
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	2110.0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	1002.0
		n _{a 1}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	24
		n _{a 2}		90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		<i>~カ</i> —ボルト Q _a N/本		0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	40302
T	ンカーボルト			90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	40463
		T a	N/本	90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (62/147)

対象部位	記号	出任	定義	水密扉 No.
刘家司虹	記方	単位	<i>上</i> 我	17
パネル取付	n b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	$\sigma_{\rm t}$	$N/mm^2$	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	_
	A _s	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	—
方立	Z	$\mathrm{mm}^3$	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	
	L	mm	方立の支持間距離	
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	
	Z	$\mathrm{mm}^3$	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (63/147)

	対象部位				水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	18
		h	mm	扉の水圧作用高さ	400
	共通	ρο	t/m³	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.004
	<u>=+</u> -	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	277.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	32.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.8
	パネル	L P LP1	mm	パネルの短辺長さ	
	1111	$\beta_{1}$	—	応力係数	_
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	1.07
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	268.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1345.0
		Z	$\mathrm{mm}^3$	芯材の断面係数	98960
		A s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	4750
		LD	mm	扉の幅	1345.0
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	2310.0
		n 2	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	114.5
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	29
カン	ハンスイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	2
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	30
(百	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	72.0
	ランメキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	37
	×17 L V	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	4
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σ _t	$N/mm^2$	引張応力度	10

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (64/147)

	为在如法	司旦	出任		水密扉 No.
対象部位		記号	単位	定義	18
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	$N/mm^2$	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	2055.0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	1109.0
		n _{al}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	24
		n _{a2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		カーボルト Qa N/本		0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	40302
T	ンカーボルト			90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	40463
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (65/147)

対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
刘家司迎	记万	毕业	上 我 — — — — — — — — — — — — — — — — — —	18
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	$\sigma$ t	N/mm ²	引張応力度	—
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	
方立	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	方立の断面係数	
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	
	Ζ	mm ³	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (66/147)

		카보	光佳	<b>卢</b> 辛	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	19(大)*
		h	mm	扉の水圧作用高さ	400
	共通	ρο	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	N/mm ²	扉下端に作用する静水圧荷重	0.004
	<u>=+-</u>	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	531.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	36.0
		$\beta_{1}$	_	応力係数	0.8
	パネル	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	
	11/1/	$\beta_{1}$	—	応力係数	
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	6.02
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	1505.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	4448.0
		Z	mm ³	芯材の断面係数	5570000
		A _s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	7160
		LD	mm	扉の幅	4950.0
	共通	H _D	mm	扉の高さ	4600.0
		n 2	本	カンヌキの本数	8
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	176.0
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	29
カ ン	ハンスイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	2
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	30
部	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	110.0
	カンメキ 受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	15
	マリレン	τ	N/mm ²	せん断応力度	3
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	σt	N/mm ²	引張応力度	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (67/147)

注記*: No. 19 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

					水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	19(大)*
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	σt	N/mm ²	引張応力度	_
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	4410.0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	4740.0
		n _{a1}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	44
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
ア	ンカーボルト	Q _a N/	N/本	90°方向アンカ―ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	92284
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	131835
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (68/147)

注記*: No. 19 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

		** *> *** *		
対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
对家同时还	百百万	中心	上书: 	19(大)*
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	σ _t	$N/mm^2$	引張応力度	—
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	—
方立	Ζ	mm ³	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	
	L	mm	方立の支持間距離	
	$A_{s}$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	
	Ζ	mm ³	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (69/147)

注記*: No. 19 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

	41 <i>/24 40/4</i>	記号	光中		水密扉 No.
			単位	定義	19(小)*
		h	mm	扉の水圧作用高さ	400
	共通	ρο	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.004
	<u> </u>	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	480.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	36.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.7
	パネル	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	
	1410	$\beta_{1}$		応力係数	
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	1.92
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	480.0
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1129.0
		Z	mm ³	芯材の断面係数	249000
		A _s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	1384
		LD	mm	扉の幅	1129.0
	共通	H _D	mm	扉の高さ	1880. 0
		n ₂	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	105.0
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	25
カ ン	ハンスイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	2
ヌキ部		x	$N/mm^2$	組合せ応力度	26
(1日	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	110.0
	カンメキ 受けピン	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	23
	又リレン	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	2
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (70/147)

注記*:No.19扉のうち、くぐり戸を示す。

					水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	19(/」\)*
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	_
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	
	I	L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	_
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	
		n _{al}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		ィカーボルト Qa N/本		0° 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
T	ンカーボルト			90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
				45 [°] 方向アンカ―ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
				0° 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (71/147)

注記*:No.19扉のうち、くぐり戸を示す。

				水密扉 No.
対象部位	記号	単位	定義	
				19(/)*
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	σ _t	$N/mm^2$	引張応力度	—
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	A _s	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	—
方立	Z	$\mathrm{mm}^3$	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	—
	A _s	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	—
	Z	$\mathrm{mm}^3$	マグサの断面係数	—
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (72/147)

注記*:No.19扉のうち、くぐり戸を示す。

		記号	光生		水密扉 No.
	対象部位		単位	定義	20
			mm	扉の水圧作用高さ	400
	共通	ρο	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.004
	司方	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	900. 0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	32.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.5
	パネル	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	
		$\beta_{1}$		応力係数	_
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	_
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	_
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	
		Ζ	$mm^3$	芯材の断面係数	
		$A_{s}$	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	
		LD	mm	扉の幅	900. 0
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	1340.0
		n ₂	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	91.0
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	9
カン		τ	$N/mm^2$	せん断応力度	1
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	10
- 3月	カンヌキ	L _p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	72.0
	受けピン	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	15
	×17 - V	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	2
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	$\sigma_{\rm t}$	$N/mm^2$	引張応力度	4

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (73/147)

					水密扉 No.
対象部位		記号	単位	定義	20
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	σt	$N/mm^2$	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	1200. 0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	750.0
		n _{a 1}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a 2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	12
		n _{a3}	本	45 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		カ—ボルト Q _a N/本		0° 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	11792
T	ンカーボルト			90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	25554
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
			45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (74/147)

対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
刘家司迎	记万	毕业	上 我 	20
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	σt	N/mm ²	引張応力度	—
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	—
方立	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	方立の断面係数	
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	—
	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	マグサの断面係数	—
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	—
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (75/147)

			Jæ/æri im		水密扉 No.
	対象部位記号		単位	定義	21
		h	mm	扉の水圧作用高さ	400
	共通	ρο	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		$W_{\mathrm{D}}$	N/mm ²	扉下端に作用する静水圧荷重	0.004
		L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	1050.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	32.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.7
	1.º 子 1	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	716.0
	パネル	$\beta_{1}$	_	応力係数	0.8
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	_
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	—
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	_
		Ζ	$mm^3$	芯材の断面係数	—
		$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	—
		LD	mm	扉の幅	_
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	_
		n 2	本	カンヌキの本数	—
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	—
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	—
カ ン	ハンメイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	_
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	—
部	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	
	フレメキ受けピン	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	
	又りレイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	_
	受けボルト	$\sigma_{\rm t}$	$N/mm^2$	引張応力度	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (76/147)

				-1-2-2-	水密扉 No.
対象部位		記号	単位	定義	21
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	
扉	ボルト	σt	N/mm ²	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	_
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	2990.0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	1990.0
		n _{a1}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	20
		n _{a2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		カ—ボルト Qa N/本		0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	25826
T	ンカーボルト			90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
				45 [°] 方向アンカ―ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	26928
			N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (77/147)

	국기다	光佳		水密扉 No.
対象部位	記号	単位	定義	21
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	
ボルト	$\sigma$ t	N/mm ²	引張応力度	_
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	3. 78
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	2484
方立	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	方立の断面係数	114300
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	945.0
	L	mm	方立の支持間距離	2225.5
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	2484
	Ζ	mm ³	マグサの断面係数	114300
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	2145.0

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (78/147)

	対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
	刘家前业	記万	7	上我	22
		h	mm	扉の水圧作用高さ	1300
	共通	ρ _o	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	N/mm ²	扉下端に作用する静水圧荷重	0.01
	<u>=+-</u>	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	710.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	19.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.6
	1.º -> 1	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	—
	パネル	$\beta_{1}$		応力係数	—
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	6.36
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	636.0
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1110.0
		Z	mm ³	芯材の断面係数	153000
		A s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	1113
		LD	mm	扉の幅	1110.0
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	1980.0
		n 2	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	61.5
	カンフナ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	16
カン	カンヌキ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	2
ヌキ部		Х	$N/mm^2$	組合せ応力度	17
制	カンワナ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	72.0
	カンヌキ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	38
	受けピン	τ	N/mm ²	せん断応力度	4
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	18

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (79/147)

				4-2/4	水密扉 No.
対象部位		記号	単位	定義	22
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	
扉	ボルト	σt	N/mm ²	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A _s	mm ²	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	2000. 0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	1010. 0
		n _{al}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n a 2		90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	16
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
P	ンカーボルト	—ボルト Q a N/本		90°方向アンカ―ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	25826
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
			N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	34073
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (80/147)

计每如公子	記号	出任	定義	水密扉 No.
対象部位	記万	単位	人上我 ————————————————————————————————————	22
パネル取付	n b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	σt	$N/mm^2$	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	A s	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	_
方立	Z	$mm^3$	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	
	L	mm	方立の支持間距離	
	A _s	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	_
	Z	mm ³	マグサの断面係数	—
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	_
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (81/147)

	対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
	刘家同归	百四万	中世	人上我	23
		h	mm	扉の水圧作用高さ	400
	共通	ρο	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.004
	司五	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	932.5
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	32.0
		$\beta_{1}$	_	応力係数	0.4
	パネル	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	—
	111	$\beta_{1}$	_	応力係数	—
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	3. 70
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	925.0
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	6920.0
		Z	mm ³	芯材の断面係数	6756000
		A _s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	13200
		L _D	mm	扉の幅	6920.0
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	6230.0
		n 2	本	カンヌキの本数	14
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	195.0
	カンフナ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	4
カ ン	カンヌキ	τ	N/mm ²	せん断応力度	1
ヌキ部		Х	N/mm ²	組合せ応力度	5
制	カンワナ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	162.0
	カンヌキ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	4
	受けピン	τ	N/mm ²	せん断応力度	1
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	_

## 表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (82/147)

	対象部位 記号 単位 定義				水密扉 No.
	刘家司迎		中世	上我 ————————————————————————————————————	23
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	
	I	L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	6515.0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	7290.0
		n _{a1}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	46
		n _{a 2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	
		n _{a3}	本	45 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		ンカーボルト Q _a N/本		0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	40302
P	ンカーボルト			90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	44568
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
			45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (83/147)

41 42 + 17 1- L		카다 쓰는	4-3/4	水密扉 No.
対象部位	記号	単位	定義	23
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	σ _t	$N/mm^2$	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	
方立	Ζ	$mm^3$	方立の断面係数	
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	
	L	mm	方立の支持間距離	
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	
	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (84/147)

	La 1 Az der 1 La			م ^ي ند و لم	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	24
		h	mm	扉の水圧作用高さ	5600
	共通	$\rho_{o}$	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		$W_{\mathrm{D}}$	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.05
	司方	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	1235.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	32.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.6
	パネル	L _{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	_
	1111	$\beta_{1}$	_	応力係数	—
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	—
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	_
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	—
		Z	$mm^3$	芯材の断面係数	—
		A s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	—
		LD	mm	扉の幅	—
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	—
		n ₂	本	カンヌキの本数	—
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	—
_	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	
カ ン	ハンスイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	—
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	—
(1音	カンコモ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	
	カンヌキ 受けピン	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	
	又りレイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	$\sigma_{\rm t}$	$N/mm^2$	引張応力度	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (85/147)

		카머	光佳	<b>卢</b> 辛	水密扉 No.
対象部位		記号	単位	定義	24
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	2380.0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	1490.0
		n _{al}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	20
		n _{a2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	18433
ア	ンカーボルト	-ボルト Q _a N/		90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	26104
		Τa	N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
			45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (86/147)

対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
刘家司迎	記方	中世	上我 ————————————————————————————————————	24
パネル取付	n b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	σt	N/mm ²	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	
方立	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	方立の断面係数	
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	
	L	mm	方立の支持間距離	
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	
	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (87/147)

	対象部位 記号				水密扉 No.
			単位	定義	25
		h	mm	扉の水圧作用高さ	1100
	共通	ρο	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.01
	司方	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	239.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.8
	パネル	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	—
		$\beta_{1}$		応力係数	
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	2. 23
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	222.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1810.0
		Z	$mm^3$	芯材の断面係数	23440
		A _s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	1875
		LD	mm	扉の幅	1810.0
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	2020.0
		n 2	本	カンヌキの本数	6
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	104. 5
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	52
カン	~~~~	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	4
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	53
(百	カンヌキ	L _p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	72.0
	受けピン	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	72
	×17 - V	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	7
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	$\sigma_{\rm t}$	$N/mm^2$	引張応力度	20

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (88/147)

対象部位			<u>۲۲</u>		水密扉 No.
		記号	単位	定義	25
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	σt	$N/mm^2$	引張応力度	_
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	—
	ボルト	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	_
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	2080.0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	2030.0
		n _{a1}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	20
		n _{a 2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		カーボルト Q _a N/本		0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	25826
P	ンカーボルト			90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカ―ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	27753
			N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
			45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (89/147)

		1		
対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
>13≪日内正		<u></u>	人L·找	25
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	$\sigma_{\rm t}$	$N/mm^2$	引張応力度	_
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	—
方立	Ζ	mm ³	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	—
	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	マグサの断面係数	—
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	_
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (90/147)

	対象部位	記号	単位		水密扉 No.
	刘家司川立	記万	中心	定義	26
		h	mm	扉の水圧作用高さ	2300
	共通	ρο	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.02
	<b>二</b> 七	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	1210.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	32.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.6
	パネル	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	490.0
	111	$\beta_{1}$		応力係数	0.8
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	_
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	—
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	
		Z	mm ³	芯材の断面係数	—
		A _s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	—
		LD	mm	扉の幅	_
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	_
		n 2	本	カンヌキの本数	_
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	_
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	—
カン	ハンメイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	—
ヌキ部		Х	$N/mm^2$	組合せ応力度	—
(肯	カンコキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	
	カンヌキ 受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	
	マリレン	τ	N/mm ²	せん断応力度	—
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (91/147)

	対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No. 26
	扉付固定	n _b	本		
扉	ボルト	σt	N/mm ²	引張応力度	
扉固定部		A _s	mm ²	枠付固定ボルトのせん断断面積	
니다	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	2300.0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	1995.0
		n _{a1}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	20
		n _{a 2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45° 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		カーボルト Qa N		0 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	18433
P	ンカ―ボルト			90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	25005
			N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (92/147)

	=□ 円.	出住		水密扉 No.
対象部位	記号	単位	定義	26
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	—
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	19.30
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	2431
方立	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	方立の断面係数	374000
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	965.0
	L	mm	方立の支持間距離	2707.0
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	2431
	Z	mm ³	マグサの断面係数	374000
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	1582.0
-	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	1945.0

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (93/147)

		-≓⊐ F	光佳		水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	27
		h	mm	扉の水圧作用高さ	700
	共通	ρο	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	N/mm ²	扉下端に作用する静水圧荷重	0.01
	<u> </u>	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	800.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	12.0
		$\beta_{1}$	_	応力係数	0.6
	10°	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	_
	パネル	$\beta_{1}$	_	応力係数	_
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	7.93
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	792.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1360.0
		Z	$mm^3$	芯材の断面係数	153000
		A _s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	1113
		LD	mm	扉の幅	1360.0
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	2360.0
		n ₂	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	68.5
	カンヌキ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	45
カ ン	ハンメイ	τ	N/mm ²	せん断応力度	5
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	46
(肖	カンコナ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	62.0
	カンヌキ 受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	47
	マリレイ	τ	N/mm ²	せん断応力度	6
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	17

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (94/147)

	対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
	刘家司迎		中世	上我 ————————————————————————————————————	27
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	$N/mm^2$	引張応力度	_
扉固定部	枠付固定	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	2300.0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	1300.0
		n _{al}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	
		n _{a2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45° 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	16
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
ア	ンカーボルト	ーボルト Q a N/本		90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
				45 [°] 方向アンカ―ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	12695
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ―ボルト1本当たりの 短期許容引張力	37957

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (95/147)

				水密扉 No.
対象部位	記号	単位	定義	27
				21
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	$\sigma_{\rm t}$	$N/mm^2$	引張応力度	—
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	$A_{s}$	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	—
方立	Ζ	$mm^3$	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	—
	Ζ	$mm^3$	マグサの断面係数	—
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (96/147)

		記号	光佳		水密扉 No.
	対象部位		単位	定義	28
		h	mm	扉の水圧作用高さ	700
	共通	$\rho_{o}$	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.01
	町 七	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	730.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	12.0
		$\beta_{1}$	_	応力係数	0.5
	パネル	$L_{PLP1}$	mm	パネルの短辺長さ	—
	11/1	$\beta_{1}$		応力係数	—
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	7.23
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	722.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1060.0
		Z	mm ³	芯材の断面係数	153000
		A s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	1113
		LD	mm	扉の幅	1060.0
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	2060.0
		n 2	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	68.5
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	31
カ ン	ハンメイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	3
ヌキ部		x	$N/mm^2$	組合せ応力度	32
守	カンコナ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	62.0
	カンヌキ 受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	32
	マリレイ	τ	N/mm ²	せん断応力度	4
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	12

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (97/147)

		=□ 円.	用任		水密扉 No.
対象部位		記号	単位	定義	28
	扉付固定	n b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	$N/mm^2$	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	—
	ボルト	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	—
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	2000.0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	1000.0
		n _{a1}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a 2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	14
		<i>~カ—ボルト</i> Q _a N/本		0°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
T	ンカーボルト			90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	12695
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	37957

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (98/147)

	封耳.	出告	<b>小</b> 半	水密扉 No.
対象部位	記号	単位	定義	28
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	
ボルト	σ _t	$N/mm^2$	引張応力度	_
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	
方立	Z	$mm^3$	方立の断面係数	
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	_
	L	mm	方立の支持間距離	
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	
	Z	$\mathrm{mm}^3$	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (99/147)

	対象部位 記号				水密扉 No.
			単位	定義	29
			mm	扉の水圧作用高さ	3000
	共通	ρο	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.03
	<u> </u>	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	885.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	12.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.5
	パネル	L _{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	_
	111	$\beta_{1}$		応力係数	_
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	25.28
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	842.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1360.0
		Z	$mm^3$	芯材の断面係数	153000
		A s	$mm^2$	芯材のせん断断面積	1113
		LD	mm	扉の幅	1360.0
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	2460.0
		n 2	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	68.5
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	141
カン	~~~~	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	13
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	143
(百	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	62.0
	ランメキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	147
	×17 L V	τ	N/mm ²	せん断応力度	18
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	$\sigma_{\rm t}$	$N/mm^2$	引張応力度	52

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (100/147)

		⇒n <b>⊔</b>	114 ( <del>L</del>		水密扉 No.
対象部位		記号	単位	定義	29
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	_
扉固定部	枠付固定	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	_
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	—
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	2400.0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	1300. 0
		n _{a1}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a 2}	本	90 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	16
				0° 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
T	ンカーボルト	Q a N/7	N/本	90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	12824
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
		T _a N/本	N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	38098

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (101/147)

计每初位	학모.	出任	定義	水密扉 No.
対象部位	記号	単位	上我 ————————————————————————————————————	29
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	—
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	方立のせん断断面積	
方立	Ζ	$\mathrm{mm}^3$	方立の断面係数	
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	—
	$A_s$	$\mathrm{mm}^2$	マグサのせん断断面積	—
	Ζ	mm ³	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (102/147)

				م <i>ل</i> د جانع	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	30
		h	mm	扉の水圧作用高さ	3900
	共通	ρο	$t/m^3$	液体の密度	1.00
		g	$m/s^2$	重力加速度	9.80665
		WD	$N/mm^2$	扉下端に作用する静水圧荷重	0.04
	<u>=+-</u>	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	850.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	16.0
		$\beta_{1}$		応力係数	0.6
	パネル	L _{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	—
	1111	$\beta_{1}$		応力係数	—
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	32.80
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	820.0
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1400.0
		Z	mm ³	芯材の断面係数	153000
		A s	$\mathrm{mm}^2$	芯材のせん断断面積	1113
		LD	mm	扉の幅	—
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	—
		n ₂	本	カンヌキの本数	—
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	
	カンヌキ	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	—
カン	ハンスイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	—
ヌキ部		х	$N/mm^2$	組合せ応力度	—
(1音	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	—
	カンメキ 受けピン	σ	$N/mm^2$	曲げ応力度	—
	又17 レイ	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	—
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	—
	受けボルト	σ _t	$N/mm^2$	引張応力度	—

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (103/147)

			<u>۲۲</u>	- يند جلس	水密扉 No.
対象部位		記号	単位	定義	30
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	
扉	ボルト	σt	N/mm ²	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A _s	$\mathrm{mm}^2$	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	$N/mm^2$	せん断応力度	_
	·	L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	_
		n _{a1}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a 2}		90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		7—ボルト Q a N/本		0° 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
T	ンカーボルト			90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
				0 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I ) (104/147)

~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~	⇒⊐ ₽.	出任	定義	水密扉 No.
対象部位	記号	単位	上我 ————————————————————————————————————	30
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	—
	W' W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	A_s	mm^2	方立のせん断断面積	
方立	Ζ	mm^3	方立の断面係数	
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	
	A_s	mm^2	マグサのせん断断面積	
	Ζ	mm ³	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (105/147)

				معديتار	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	31(大)*
		h	mm	扉の水圧作用高さ	600
	共通	ρο	t/m^3	液体の密度	1.00
		g	m/s^2	重力加速度	9.80665
		WD	N/mm^2	扉下端に作用する静水圧荷重	0.01
	司七	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	460.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		β_{1}		応力係数	0.8
	パネル	L _{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	—
	1111	β_1		応力係数	—
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	8.73
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	872.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	2650.0
		Z	mm^3	芯材の断面係数	249000
		A s	mm^2	芯材のせん断断面積	1384
		LD	mm	扉の幅	—
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	
		n 2	本	カンヌキの本数	
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	
	カンヌキ	σ	N/mm^2	曲げ応力度	—
カ ン	~~~~	τ	N/mm^2	せん断応力度	—
ヌキ部		х	N/mm^2	組合せ応力度	—
「日	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	
	カンメキ 受けピン	σ	N/mm^2	曲げ応力度	
	又17 レイ	τ	N/mm^2	せん断応力度	
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	—
	受けボルト	σ t	N/mm^2	引張応力度	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (106/147)

注記*: No. 31 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

				. محجو تبر	水密扉 No.
対象部位		記号	単位	定義	31(大)*
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	
扉	ボルト	$\sigma_{ m t}$	N/mm ²	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A_s	mm^2	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	
		n _{al}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		'カーボルト Q a N/本		0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
T	ンカーボルト			90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (107/147)

注記*: No. 31 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

		••••		
対象部位	≓⊐ ¤	光佳		水密扉 No.
刘家司迎	記号	単位	定義	31(大)*
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	$\sigma_{ m t}$	N/mm ²	引張応力度	—
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	A s	mm^2	方立のせん断断面積	—
方立	Ζ	mm ³	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	—
	A_s	mm^2	マグサのせん断断面積	—
	Ζ	mm ³	マグサの断面係数	—
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (108/147)

注記*: No. 31 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

					水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	31 (ノ」ヽ) *
		h	mm	扉の水圧作用高さ	600
	共通	ρο	t/m³	液体の密度	1.00
		g	m/s^2	重力加速度	9.80665
		W_{D}	N/mm^2	扉下端に作用する静水圧荷重	0.01
	<u>=+</u> -	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	770.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		β_{1}		応力係数	0.6
	パネル	L _{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	_
	1111	β_{1}	—	応力係数	—
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	7.43
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	742.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1310.0
		Z	mm ³	芯材の断面係数	153000
		A s	mm^2	芯材のせん断断面積	1113
		LD	mm	扉の幅	—
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	—
		n 2	本	カンヌキの本数	—
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	—
	カンヌキ	σ	N/mm^2	曲げ応力度	_
カン	ハンメイ	τ	N/mm^2	せん断応力度	_
ヌキ部		х	N/mm^2	組合せ応力度	_
当	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	
	ガンメキ 受けピン	σ	N/mm^2	曲げ応力度	
	又りレイ	τ	N/mm^2	せん断応力度	
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	σ _t	N/mm^2	引張応力度	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (109/147)

注記*:No.31扉のうち、くぐり戸を示す。

		記号	光佳		水密扉 No.
	対象部位	口力	単位	定義	31 (기)*
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm^2	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A _s	mm ²	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	
		n _{a1}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	
		n _{a2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		カーボルト Qa N/本		0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
T	ンカーボルト			90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0° 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
		T a	N/本	90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (110/147)

注記*:No.31扉のうち、くぐり戸を示す。

				水密扉 No.
対象部位	記号	単位	定義	31(/ʃ\)*
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	
ボルト	σ _t	N/mm^2	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	
	A _s	mm^2	方立のせん断断面積	_
方立	Z	mm ³	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	
	L	mm	方立の支持間距離	
	A _s	mm^2	マグサのせん断断面積	
	Z	mm ³	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (111/147)

注記*:No.31扉のうち,くぐり戸を示す。

	41 <i>/24</i> , 417/4-	記号)); / (- -		水密扉 No.
	対象部位		単位	定義	32
		h	mm	扉の水圧作用高さ	600
	共通	ρο	t/m³	液体の密度	1.00
		g	m/s^2	重力加速度	9.80665
		WD	N/mm ²	扉下端に作用する静水圧荷重	0.01
	司方	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	1100.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		β_{1}		応力係数	0.4
	パネル	L _{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	—
	1111	β_{1}	—	応力係数	—
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	9.78
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	977.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1100.0
		Ζ	mm^3	芯材の断面係数	67800
		A s	mm^2	芯材のせん断断面積	654
		LD	mm	扉の幅	_
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	
		n 2	本	カンヌキの本数	_
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	_
	カンヌキ	σ	N/mm^2	曲げ応力度	_
カン	~~~~	τ	N/mm^2	せん断応力度	_
ヌキ部		х	N/mm^2	組合せ応力度	
「百	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	
	ランメキ	σ	N/mm^2	曲げ応力度	
	又17 レイ	τ	N/mm ²	せん断応力度	
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	σ_{t}	N/mm^2	引張応力度	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (112/147)

	対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
	刘家司归	記万	中心	上我 ————————————————————————————————————	32
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm^2	引張応力度	_
扉固定部	枠付固定	A _s	mm^2	枠付固定ボルトのせん断断面積	_
	ボルト	τ	N/mm^2	せん断応力度	_
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	_
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	
		n _{al}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a 2}	本	90 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
ア	ンカーボルト	Q _a N/	N/本	90°方向アンカ―ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカ―ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (113/147)

対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
刘家司迎	记万	中世	<i>上</i> 我	32
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	
ボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	A _s	mm^2	方立のせん断断面積	—
方立	Z	mm^3	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	
	A _s	mm^2	マグサのせん断断面積	—
	Z	mm ³	マグサの断面係数	—
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	—
-	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (114/147)

		≓ ⊓ ¤		<u>ج</u> ند جـ تـ ر	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	33(大)*
		h	mm	扉の水圧作用高さ	1200
	共通	ρ_{o}	t/m^3	液体の密度	1.00
		g	m/s^2	重力加速度	9.80665
		WD	N/mm^2	扉下端に作用する静水圧荷重	0.01
	司五	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	610.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		β_{1}	_	応力係数	0.7
	パネル	L _{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	—
	1111	β_{1}		応力係数	—
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	8.98
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	897.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	2800.0
		Z	mm ³	芯材の断面係数	249000
		A s	mm^2	芯材のせん断断面積	1384
		LD	mm	扉の幅	—
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	_
		n ₂	本	カンヌキの本数	_
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	_
	カンヌキ	σ	N/mm^2	曲げ応力度	—
カ ン	~~~~	τ	N/mm^2	せん断応力度	—
ヌキ部		х	N/mm^2	組合せ応力度	—
「百	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	
	カンメキ 受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	
	又リレン	τ	N/mm ²	せん断応力度	
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	$\sigma_{ m t}$	N/mm^2	引張応力度	—

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (115/147)

注記*: No. 33 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

	2 5.15 0 知受計画に用いる計画未件 (クイノエ) (110/147)							
	対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.			
		HC \$	1 1		33(大)*			
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	12			
扉	ボルト	τ	N/mm^2	せん断応力度	36			
扉固定部	枠付固定	А	mm^2	枠付固定ボルトの断面積	157			
	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm^2	引張応力度	36			
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ				
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅				
		n _{al}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_			
		n _{a2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_			
		n _{a3}	本	45° 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_			
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_			
T	ンカーボルト	Q a N/本	N/本	90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_			
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_			
				0 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_			
			N/本	90 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_			
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_			

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (116/147)

注記*: No. 33 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

				L . L . →
対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
				33(大)*
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	_
ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	—
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	A _s	mm^2	方立のせん断断面積	
方立	Ζ	mm^3	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	
	L	mm	方立の支持間距離	
	A _s	mm^2	マグサのせん断断面積	—
	Ζ	mm ³	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (117/147)

注記*: No. 33 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

		->1 E	光子		水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	33(/J\)*
		h	mm	扉の水圧作用高さ	1200
	共通	ρο	t/m³	液体の密度	1.00
		g	m/s^2	重力加速度	9.80665
		WD	N/mm^2	扉下端に作用する静水圧荷重	0. 01
	<u> </u>	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	770.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		β_{1}		応力係数	0.6
	10°-1-11	L_{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	
	パネル	β_{1}		応力係数	
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	7.43
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	742.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1310.0
		Z	mm^3	芯材の断面係数	153000
		A s	mm^2	芯材のせん断断面積	1113
		LD	mm	扉の幅	1310.0
	共通	H _D	mm	扉の高さ	2100.0
		n ₂	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	68.5
	カンヌキ	σ	N/mm^2	曲げ応力度	39
カ ン	ハンメイ	τ	N/mm ²	せん断応力度	4
ヌキ部		х	N/mm ²	組合せ応力度	40
守	カンコキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	62.0
	カンヌキ 受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	41
	マリレイ	τ	N/mm ²	せん断応力度	5
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	15

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (118/147)

注記*:No.33扉のうち、くぐり戸を示す。

		⇒1 □	光生		水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	33(/ʃ\)*
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	—
扉	ボルト	$\sigma_{ m t}$	N/mm^2	引張応力度	_
扉固定部	枠付固定	A_s	mm^2	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm^2	せん断応力度	_
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	—
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	
		n _{a1}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a 2}		90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		カーボルト Qa N/本		0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
T	ンカーボルト			90°方向アンカ―ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
		T a	N/本	90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (119/147)

注記*:No.33扉のうち、くぐり戸を示す。

法在 3775-	⇒⊐ ₽.	出告	定義	水密扉 No.
対象部位	記号	単位	上我 ————————————————————————————————————	33(/ʃ\)*
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	
ボルト	σ _t	N/mm^2	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	A _s	mm^2	方立のせん断断面積	—
方立	Z	mm ³	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	—
	A _s	mm^2	マグサのせん断断面積	—
	Z	mm^3	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (120/147)

注記*:No.33扉のうち、くぐり戸を示す。

					水密司 N-
	対象部位	対象部位 記号		定義	水密扉 No.
					34(大)*
		h	mm	扉の水圧作用高さ	1200
	共通	ρο	t/m ³	液体の密度	1.00
		g	m/s^2	重力加速度	9.80665
		\mathbf{w}_{D}	N/mm^2	扉下端に作用する静水圧荷重	0.01
	扉板	L_{PL}	mm	扉板の短辺長さ	560.0
	月月11月	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		β_{1}	—	応力係数	0.7
	パネル	L_{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	_
		β_{1}		応力係数	
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	9.23
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	922.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	2750.0
		Z	mm ³	芯材の断面係数	249000
		A s	mm^2	芯材のせん断断面積	1384
		LD	mm	扉の幅	—
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	—
		n 2	本	カンヌキの本数	—
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	_
	ホンフナ	σ	N/mm^2	曲げ応力度	_
カン	カンヌキ	τ	N/mm^2	せん断応力度	_
ヌキ部		x	N/mm^2	組合せ応力度	—
当	カンコナ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	_
	カンヌキ 受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	
	マリレン	τ	N/mm ²	せん断応力度	
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	_
	I	1	1	1	1

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (121/147)

注記*: No. 34 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

		-			
	対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
					34(大)*
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	12
扉	ボルト	τ	N/mm^2	せん断応力度	37
扉固定部	枠付固定	А	mm^2	枠付固定ボルトの断面積	157
	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm^2	引張応力度	37
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	3000.0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	2600.0
		n _{a1}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	17
		n _{a 2}		90 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	23
		n _{a3}	本	45 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		<i>·カ</i> —ボルト Q _a N/本		0° 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	18433
P	ンカーボルト			90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	18433
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	32149
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	29676
			45 [°] 方向アンカ―ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (122/147)

注記*: No. 34 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

	- <u>-</u> □-			水密扉 No.
対象部位	記号	単位	定義	34(大)*
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	A _s	mm^2	方立のせん断断面積	—
方立	Z	mm^3	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	—
	A _s	mm^2	マグサのせん断断面積	—
	Z	mm ³	マグサの断面係数	—
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (123/147)

注記*: No. 34 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

					水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	34(1))*
			mm	 扉の水圧作用高さ	1200
	共通	ρο	t/m ³	液体の密度	1.00
		g	m/s^2	重力加速度	9.80665
		WD	N/mm ²	扉下端に作用する静水圧荷重	0.01
	.	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	770.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		β_{1}		応力係数	0.6
	0.2	L P LP1	mm	パネルの短辺長さ	
	パネル	β_{1}		応力係数	
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	7.43
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	742.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1310.0
		Z	mm ³	芯材の断面係数	153000
		A s	mm^2	芯材のせん断断面積	1113
		LD	mm	扉の幅	1310.0
	共通	H _D	mm	扉の高さ	2100.0
		n 2	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	68.5
	カンヌキ	σ	N/mm^2	曲げ応力度	39
カ ン	ハンスイ	τ	N/mm^2	せん断応力度	4
ヌキ部		х	N/mm^2	組合せ応力度	40
「日	カンヌキ	L _p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	62.0
	ランメキ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	41
	又17 レイ	τ	N/mm ²	せん断応力度	5
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm^2	引張応力度	15

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (124/147)

注記*:No.34扉のうち、くぐり戸を示す。

		⇒ ⊐ □))) (나-	- 	水密扉 No.
対象部位		記号	単位	定義	34(/ʃ\)*
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A _s	mm^2	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	_
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	_
		n _{a1}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a 2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45° 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		アカーボルト Q a N/本		0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
P	ンカーボルト			90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (125/147)

注記*:No.34扉のうち、くぐり戸を示す。

				水密扉 No.
対象部位	記号	単位	定義	34(/Jv)*
パネル取付	п ь	本	パネル取付ボルトの本数	
ボルト	σ _t	N/mm^2	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	
	A _s	mm^2	方立のせん断断面積	
方立	Z	mm ³	方立の断面係数	
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	
	L	mm	方立の支持間距離	
	A _s	mm^2	マグサのせん断断面積	
	Z	mm ³	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (126/147)

注記*:No.34扉のうち、くぐり戸を示す。

		⇒1 □	兴生		水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	35
		h	mm	扉の水圧作用高さ	800
	共通	ρ_{o}	t/m ³	液体の密度	1.00
		g	m/s^2	重力加速度	9.80665
		WD	N/mm ²	扉下端に作用する静水圧荷重	0.01
	<u>=+-</u>	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	627.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	16.0
		β_{1}	—	応力係数	0.7
	パネル	L _{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	—
	1111	β_{1}	—	応力係数	_
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	5.96
	b r		mm	芯材に作用する荷重の負担幅	596.0
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1355.0
		Z	mm ³	芯材の断面係数	249000
		A s	mm^2	芯材のせん断断面積	1384
		LD	mm	扉の幅	1510.0
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	2332.0
		n ₂	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	89.0
	カンヌキ	σ	N/mm^2	曲げ応力度	37
カ ン	ハンスイ	τ	N/mm^2	せん断応力度	4
ヌキ部		х	N/mm^2	組合せ応力度	38
(1音	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	72.0
	カンメキ 受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	60
	又17 レイ	τ	N/mm ²	せん断応力度	7
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	29

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (127/147)

対象部位		弐日	光住		水密扉 No.
		記号	単位	定義	35
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	
扉	ボルト	$\sigma_{ m t}$	N/mm ²	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A s	mm ²	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	—
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	2060.0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	1170.0
		n _{a1}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	
		n _{a 2}		90 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	22
		n _{a3}	本	45 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
				0° 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
P	ンカーボルト	—ボルト Q a N/本		90° 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	38755
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
				0 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	64601
			45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (128/147)

対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
刘家司迎	记万	中世	上我 ————————————————————————————————————	35
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	—
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	A_s	mm^2	方立のせん断断面積	—
方立	Ζ	mm^3	方立の断面係数	
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	
	A_s	mm^2	マグサのせん断断面積	
	Ζ	mm^3	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (129/147)

		封日	単位		水密扉 No.
	対象部位	記号	<u>+</u>	定義	36
		h	mm	扉の水圧作用高さ	800
	共通	ρ_{o}	t/m^3	液体の密度	1.00
		g	m/s^2	重力加速度	9.80665
		WD	N/mm^2	扉下端に作用する静水圧荷重	0.01
	<u>=</u> +c	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	750.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		β_{1}		応力係数	0.5
	パネル	L_{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	
	111	β_{1}		応力係数	—
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	7.25
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	725.0
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1060.0
		Z	mm ³	芯材の断面係数	67800
		A s	mm^2	芯材のせん断断面積	654
		LD	mm	扉の幅	
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	
		n ₂	本	カンヌキの本数	
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	
	カンヌキ	σ	N/mm^2	曲げ応力度	
カン	ハンスイ	τ	N/mm^2	せん断応力度	
ヌキ部		х	N/mm^2	組合せ応力度	_
(1音	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	
	ガンメキ 受けピン	σ	N/mm^2	曲げ応力度	
	又りレイ	τ	N/mm^2	せん断応力度	
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (130/147)

					水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	36
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	
扉	ボルト	σt	N/mm^2	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A_s	mm^2	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	_
		n _{a1}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a 2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		カーボルト Qa N/本		0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
P	ンカーボルト			90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (131/147)

	⇒⊐ II			水密扉 No.
対象部位	記号	単位	定義	36
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm^2	引張応力度	
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	A_s	mm^2	方立のせん断断面積	—
方立	Ζ	mm^3	方立の断面係数	
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	—
	A_{s}	mm^2	マグサのせん断断面積	—
	Ζ	mm ³	マグサの断面係数	—
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (132/147)

				بالجربلير	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	37(扉)
		h	mm	扉の水圧作用高さ	2300
	共通	ρ_{o}	t/m^3	液体の密度	1.03
		g	m/s^2	重力加速度	9.80665
		WD	N/mm ²	扉下端に作用する静水圧荷重	0.02
	<u> </u>	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	635.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	9.0
		β_{1}		応力係数	0.6
	パネル	L_{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	
	1410	β_{1}		応力係数	
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	11.85
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	592.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1000. 0
		Z	mm^3	芯材の断面係数	153000
		A s	mm^2	芯材のせん断断面積	1113
		LD	mm	扉の幅	1000. 0
	共通	H _D	mm	扉の高さ	2110.0
		n ₂	本	カンヌキの本数	4
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	68.5
	カンヌキ	σ	N/mm^2	曲げ応力度	59
カ ン	ハンスイ	τ	N/mm^2	せん断応力度	6
ヌキ部		х	N/mm^2	組合せ応力度	60
(1日	カンコモ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	62.0
	カンヌキ 受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	62
	又りレン	τ	N/mm ²	せん断応力度	8
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	2
	受けボルト	σ _t	N/mm^2	引張応力度	22

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (133/147)

		⇒n ⊔	光生		水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	37(扉)
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm^2	引張応力度	_
扉固定部	枠付固定	A_s	mm^2	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm^2	せん断応力度	_
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	3030.0
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	3550.0
		n _{al}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	28
		n _{a 2}		90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	14
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		イカーボルト Q a N/2		0° 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	25826
ア	ンカーボルト			90°方向アンカ―ボルト1本当たりの 短期許容せん断力	25826
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	32149
		T a	N/本	90°方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	32149
			45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (134/147)

対象部位	⇒□旦.	単位	定義	水密扉 No.
刘家司迎	記号	毕业	上 我 	37(扉)
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	σ _t	N/mm^2	引張応力度	—
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	A_s	mm^2	方立のせん断断面積	—
方立	Z	mm^3	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	—
	A_s	mm^2	マグサのせん断断面積	—
	Z	mm^3	マグサの断面係数	—
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	—
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (135/147)

		. 10 0			
	対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
	>1×1×1×1×1×1×1		1		37(パネル)
		h	mm	扉の水圧作用高さ	2300
	共通	ρ_{o}	t/m^3	液体の密度	1.03
		g	m/s^2	重力加速度	9.80665
		WD	N/mm ²	扉下端に作用する静水圧荷重	0.02
	<u>=+-</u>	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	_
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	_
		β_{1}		応力係数	
	パネル	L _{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	635.0
	1410	β_{1}		応力係数	0.6
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	11.85
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	592.5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1095.0
		Z	mm ³	芯材の断面係数	37600
		A s	mm^2	芯材のせん断断面積	425
		LD	mm	扉の幅	—
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	_
		n 2	本	カンヌキの本数	_
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	
	カンコキ	σ	N/mm^2	曲げ応力度	_
カン	カンヌキ	τ	N/mm^2	せん断応力度	_
ヌキ部		x	N/mm^2	組合せ応力度	_
い	カンフナ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	_
	カンヌキ 受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	
	マリレン	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	
	1	1	I		

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (136/147)

	去h存于 古口/士	-≓⊐ F	历代		水密扉 No.
対象部位		記号	単位	定義	37(パネル)
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	—
扉	ボルト	$\sigma_{ m t}$	N/mm ²	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A _s	mm^2	枠付固定ボルトのせん断断面積	—
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	_
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	_
		n _{a1}	本	0°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
T	ンカーボルト	Q a N/本	N/本	90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	
		T a	N/本	90° 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (137/147)

	⇒□ □.	出任	定義	水密扉 No.
対象部位	記号	単位	上我 ————————————————————————————————————	37(パネル)
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	34
ボルト	σ _t	N/mm^2	引張応力度	17
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	24.30
	A _s	mm^2	方立のせん断断面積	1408
方立	Z	mm ³	方立の断面係数	472000
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	1215.0
	L	mm	方立の支持間距離	2920.0
	A _s	mm^2	マグサのせん断断面積	—
	Z	mm^3	マグサの断面係数	—
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	—
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (138/147)

				<u>ينڊ و ت</u> ر	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	42
			mm	扉の水圧作用高さ	2300
	共通	ρο	t/m^3	液体の密度	1.03
		g	m/s^2	重力加速度	9.80665
		W_{D}	N/mm^2	扉下端に作用する静水圧荷重	0.02
	司方	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	795.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	16.0
		β_{1}		応力係数	0.5
	パネル	L_{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	_
	1411	eta $_1$		応力係数	_
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	14.42
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	720.75
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1110.0
		Ζ	mm^3	芯材の断面係数	153000
		A_s	mm^2	芯材のせん断断面積	1113
		LD	mm	扉の幅	
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	
		n ₂	本	カンヌキの本数	
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	
	カンヌキ	σ	N/mm^2	曲げ応力度	
カン	ハンスイ	τ	N/mm^2	せん断応力度	
ヌキ部		Х	N/mm^2	組合せ応力度	
(1音	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	
	カンメキ 受けピン	σ	N/mm^2	曲げ応力度	
	マリレン	τ	N/mm^2	せん断応力度	
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm^2	引張応力度	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (139/147)

	计在如法	記号	単位		水密扉 No.
対象部位		記万	毕业	定義	42
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm ²	引張応力度	_
扉固定部	枠付固定	A s	mm ²	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	
	1	L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	
		n _{a1}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	
		n _{a 2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	
		n _{a3}	本	45° 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		<i>"</i> カーボルト Qa N/本		0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
T	ンカーボルト			90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
				0 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (140/147)

	국기다	光佳		水密扉 No.
対象部位	記号	単位	定義	42
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	σ _t	N/mm ²	引張応力度	—
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	A_s	mm^2	方立のせん断断面積	—
方立	Ζ	mm^3	方立の断面係数	
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	
	A_s	mm^2	マグサのせん断断面積	
	Ζ	mm^3	マグサの断面係数	
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (141/147)

				<u>بالام الم</u>	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	43
		h	mm	扉の水圧作用高さ	2300
	共通	ρ _o	t/m ³	液体の密度	1.03
		g	m/s^2	重力加速度	9.80665
		W_{D}	N/mm^2	扉下端に作用する静水圧荷重	0.02
	司七	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	797.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	16.0
		β_{1}		応力係数	0.5
	パネル	L_{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	
	1111	β_{1}		応力係数	
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	14.44
		b mm		芯材に作用する荷重の負担幅	721.75
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1110.0
		Z	mm^3	芯材の断面係数	153000
		A s	mm^2	芯材のせん断断面積	1113
		LD	mm	扉の幅	
	共通	$H_{\rm D}$	mm	扉の高さ	
		n ₂	本	カンヌキの本数	
		L ₅	mm	カンヌキの突出長さ	
	カンヌキ	σ	N/mm^2	曲げ応力度	—
カン	ハンスイ	τ	N/mm^2	せん断応力度	—
ヌキ部		Х	N/mm^2	組合せ応力度	
		L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	
	カンヌキ 受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	
	又りレン	τ	N/mm^2	せん断応力度	
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	
	受けボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm^2	引張応力度	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (142/147)

	対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
	刘家前业	記方	甲位	上我	43
扉付固定		n _b	本	扉付固定ボルトの本数	_
扉	ボルト	σ _t	N/mm^2	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A_s	mm^2	枠付固定ボルトのせん断断面積	_
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	_
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	_
		n _{al}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a 2}		90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	
		n _{a3}	本	45°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		 カーボルト Q_a N/本 		0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
T	ンカーボルト			90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				0 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (143/147)

対象部位	記号	用任	定義	水密扉 No.
刘家司迎	記万	単位	上 我 	43
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	σ _t	N/mm^2	引張応力度	_
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	A_s	mm^2	方立のせん断断面積	—
方立	Ζ	mm^3	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	—
	A_{s}	mm^2	マグサのせん断断面積	—
	Ζ	mm^3	マグサの断面係数	—
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (144/147)

					水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	44
		h	mm	扉の水圧作用高さ	2300
	共通	ρο	t/m³	液体の密度	1.03
		g	m/s^2	重力加速度	9.80665
		WD	N/mm^2	扉下端に作用する静水圧荷重	0.02
	司古	L _{PL}	mm	扉板の短辺長さ	800.0
	扉板	t	mm	扉板の厚さ	16.0
		β_1		応力係数	0.5
	パネル	L_{PLP1}	mm	パネルの短辺長さ	—
		β_{1}		応力係数	—
		W'	N/mm	芯材に作用する等分布荷重	14.47
		b	mm	芯材に作用する荷重の負担幅	723. 5
	芯材	L	mm	芯材の支持間距離	1110.0
		Z	mm^3	芯材の断面係数	153000
		A _s	mm^2	芯材のせん断断面積	1113
		LD	mm	扉の幅	—
	共通	H _D	mm	扉の高さ	
		n ₂	本	カンヌキの本数	
		L 5	mm	カンヌキの突出長さ	—
7.	カンヌキ	σ	N/mm ²	曲げ応力度	—
カン		τ	N/mm^2	せん断応力度	—
ヌキ部	ヌキ	х	N/mm^2	組合せ応力度	—
<u>(</u> 日	カンヌキ	L p	mm	カンヌキ受けピンの軸支持間距離	
	受けピン	σ	N/mm ²	曲げ応力度	—
		τ	N/mm ²	せん断応力度	—
	カンヌキ	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	—
	受けボルト	σ t	N/mm^2	引張応力度	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (145/147)

		封日	出任	卢 辛	水密扉 No.
	対象部位	記号	単位	定義	44
	扉付固定	n _b	本	扉付固定ボルトの本数	
扉	ボルト	$\sigma_{\rm t}$	N/mm^2	引張応力度	
扉固定部	枠付固定	A_s	mm^2	枠付固定ボルトのせん断断面積	
	ボルト	τ	N/mm ²	せん断応力度	
		L _{c1}	mm	躯体開口部の高さ	_
		L _{c2}	mm	躯体開口部の幅	—
		n _{a1}	本	0 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a 2}	本	90°方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	_
		n _{a3}	本	45 [°] 方向左右もしくは上下の アンカーボルト本数	
		ーボルト Qa N/本		0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
P	ンカーボルト			90°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	_
				45 [°] 方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容せん断力	
				0°方向アンカーボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
		T a	N/本	90 [°] 方向アンカ―ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_
				45 [°] 方向アンカ—ボルト1本当たりの 短期許容引張力	_

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (146/147)

対象部位	記号	単位	定義	水密扉 No.
刘家司迎	記方	中世	上我 	44
パネル取付	n _b	本	パネル取付ボルトの本数	—
ボルト	σ _t	N/mm^2	引張応力度	—
	W'	N/mm	方立に作用する荷重	—
	A _s	mm^2	方立のせん断断面積	—
方立	Z	mm ³	方立の断面係数	—
	b	mm	方立に作用する荷重の負担幅	—
	L	mm	方立の支持間距離	—
	A _s	mm^2	マグサのせん断断面積	—
	Z	mm^3	マグサの断面係数	—
マグサ	b	mm	マグサに作用する荷重の負担幅	—
	n	枚	マグサプレート枚数	
	L	mm	マグサの支持間距離	

表 9.15-6 強度評価に用いる評価条件 (タイプ I) (147/147)

気でた		⇒□ ₽.	用任		水密	扉No.
741 1	西対象部位	記号	単位	定義	38	39
		h	mm	扉の水圧作用高さ	2300	2300
		ρο	t/m³	液体の密度	1.00	1.00
	上に文	g	m/s^2	重力加速度	9.80665	9.80665
	共通	W	kN/m²	扉下端に作用する静水圧荷重	22. 5553	22. 5553
		L ₁	mm	扉高さ	1990	1990
		L ₂	mm	扉幅	990	990
		L_{PL}	mm	扉板の短辺長さ	495	495
	扉板	β_{1}	_	四辺支持長方形板の応力係数	0.5	0.5
		t	mm	扉板の厚さ	6	6
		b _{L1}	mm	芯材に作用する荷重の負担幅(横リ ブ)	632. 5	632.5
芯材	・(横リブ)	L _{L1}	mm	芯材の支持長さ(横リブ)	990	990
		Z _{L1}	mm ³	芯材の断面係数(横リブ)	37.6×10^3	37.6×10^{3}
		A_{L1}	mm^2	芯材の断面積(横リブ)	1192	1192
		b _{L2}	mm	芯材に作用する荷重の負担幅(縦リ ブ)	495	495
芯材	・(縦リブ)	L_{L2}	mm	芯材の支持長さ(縦リブ)	745	745
		Z_{L2}	mm^3	芯材の断面係数(縦リブ)	15.0×10^{3}	15.0×10^{3}
		A_{L2}	mm^2	芯材の断面積(縦リブ)	900	900
	共通	n 2	個	カンヌキとヒンジの個数	6	6
		$L_{\rm K1}$	mm	カンヌキの突出長さ	30	30
	カンヌキ	$Z_{\rm K1}$	mm ³	カンヌキの断面係数	9600	9600
		$A_{\rm K1}$	mm^2	カンヌキの断面積	1440	1440
カン	よいコナズ	$L_{\rm K2}$	mm	カンヌキ受けの支持長さ	55	55
ヌキ	カンヌキ受	$Z_{\rm K2}$	mm^3	カンヌキ受けの断面係数	3562.5	3562.5
部	け	$A_{\rm K2}$	mm^2	カンヌキ受けの断面積	1425	1425
	カンヌキ受	n _b	本	カンヌキ受けボルトの本数	4	4
	けボルト	A_{b}	mm^2	カンヌキ受けボルトの断面積	157	157
	カンヌキ受 け溶接部	A_{K3}	mm^2	カンヌキ受け溶接部の断面積	1343. 50	1343.50

表 9.15-7 強度評価に用いる評価条件(タイプⅡ) (1/2)

評価対象部位			光任		水密	扉No.
		記号	単位	定義	38	39
		$L_{\rm H1}$	mm	ヒンジピンの支持長さ	50	50
	ヒンジピン	$A_{\rm H1}$	mm^2	ヒンジピンの断面積	706.858	706.858
		$Z_{\rm H1}$	mm ³	ヒンジピンの断面係数	2650.72	2650.72
	ヒンジ受け	$L_{\rm H2}$	mm	ヒンジ受けピン穴(扉側)の支持長さ	38	38
	ピン穴部	$A_{\rm H2}$	mm^2	ヒンジ受けピン穴 (扉側)の断面積	640	640
	(扉側)	Z_{H2}	mm ³	ヒンジ受けピン穴 (扉側)の断面係数	1706.67	1706.67
	ヒンジ受け	$L_{\rm H3}$	mm	ヒンジ受けピン穴(躯体側)の支持長 さ	30	30
	ピン穴部	$A_{\rm H3}$	mm^2	ヒンジ受けピン穴(躯体側)の断面積	400	400
ヒン	(躯体側)	$Z_{\rm H3}$	mm ³	ヒンジ受けピン穴(躯体側)の断面係 数	1333. 33	1333. 33
<u>ジ</u>	ヒンジ受け	$L_{\rm H4}$	mm	ヒンジ受け(扉側)の突出長さ	56	56
~	溶接部(扉	$A_{\rm H4}$	mm^2	ヒンジ受け溶接部(扉側)の断面積	1414. 21	1414.21
	側)	$Z_{\rm H4}$	mm ³	ヒンジ受け溶接部(扉側)の断面係数	23570.2	23570.2
	ヒンジ受け溶接部(躯体側)	$A_{\rm H5}$	mm ²	mm ² ヒンジ受け溶接部(躯体側)の断面積		2545. 58
	ヒンジ受け ボルト (扉	n _{bH6}	本	ヒンジ受けボルト(扉側)の本数	6	6
	側)	$A_{\rm bH6}$	mm^2	ヒンジ受けボルト(扉側)の断面積	84.3	84.3
	ヒンジ受け ボルト (躯	n _{bH7}	本	ヒンジ受けボルト(躯体側)の本数	4	4
	体側)	$A_{\rm bH7}$	mm^2	ヒンジ受けボルト(躯体側)の断面積	157	157
Tri d	日本日ロゴ	n ₃	本	取付金具リブの本数	32	32
月又1	付金具リブ 溶接部	$A_{\rm H8}$	mm^2	取付金具リブ溶接部の引張断面積	692.965	692.965
	1在1女印	А' _{Н8}	mm^2	取付金具リブ溶接部のせん断断面積	1682.91	1682.91
固定リ	レング溶接部	$A_{\rm H9}$	mm^2	固定リング溶接部の断面積	22367.2	22367.2

表 9.15-7 強度評価に用いる評価条件(タイプⅡ) (2/2)

亚征马布尔马	취미	光佳	少 举	水密	扉No.
評価対象部位	記号	単位	定義	40	41
	h	mm	扉の水圧作用高さ	570	570
共通	ρο	t/m^3	液体の密度	1.00	1.00
六世	g	m/s^2	重力加速度	9.80665	9.80665
	W	kN/m²	扉下端に作用する静水圧荷重	5. 58979	5. 58979
	LPL	mm	扉板の短辺長さ	467	467
扉板	β_{1}	_	四辺支持長方形板の応力係数	0.38	0.38
	t	mm	扉板の厚さ	9	9
	b _{L1}	mm	芯材に作用する荷重の負担幅(横リ ブ)	474.5	474. 5
芯材(横リブ)	L _{L1}	mm	芯材の支持長さ(横リブ)	934	934
	Z _{L1}	mm^3	芯材の断面係数(横リブ)	37.6×10^3	37. 6×10^3
	A_{L1}	mm^2	芯材の断面積(横リブ)	1192	1192
芯材(縦リブ)	b _{L2}	mm	芯材に作用する荷重の負担幅(縦リ ブ)	467	467
	L_{L2}	mm	芯材の支持長さ(縦リブ)	514	514
	Z_{L2}	mm ³	芯材の断面係数(縦リブ)	15.0×10^{3}	15. 0×10^{3}
	A_{L2}	mm^2	芯材の断面積(縦リブ)	900	900

表 9.15-8 強度評価に用いる評価条件 (タイプⅢ)

4.2 強度評価結果

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	53	235	0.23	曲げ
		芯材*1	34	235	0.15	曲げ
	カン	カンヌキ*2	124	205	0.61	組合せ
		カンヌキ受けピン*1	128	345	0. 38	曲げ
	ヌキ部	カンヌキ受けボルト	45	728	0.07	引張
1	扉固定	扉付固定ボルト	_			_
1	部	枠付固定ボルト				_
		パネル板	—			—
	パ	ネル取付ボルト	—			—
		方立*1	_	—	—	—
		マグサ*1			_	_
	ア	ンカーボルト*3			0.12	組合せ

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (1/49)

注記*1:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	23	235	0.10	曲げ
		芯材*1				
	+)	カンヌキ*2		—	_	
	カンコナが	カンヌキ受けピン*1		—	_	
	ヌキ部	カンヌキ受けボルト		—	_	
0	扉固定	扉付固定ボルト		—	_	
2	音	枠付固定ボルト		—		—
		パネル板		—		—
	ア	ペネル取付ボルト		—	—	
		方立*1		_	_	_
		マグサ*1		_	_	_
	T	ブンカ—ボルト* ³		—		

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (2/49)

注記*1:曲げ及びせん断のうち,評価結果が厳しい方の値を記載する。

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	57	235	0.25	曲げ
		芯材*1	36	235	0.16	曲げ
	+).	カンヌキ*2	111	205	0. 55	組合せ
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	251	345	0.73	曲げ
		カンヌキ受けボルト	118	728	0.17	引張
3	扉固定	扉付固定ボルト		_		
3	音	枠付固定ボルト	—			
	パネル板		—			
	パ	ネル取付ボルト	—			
	方立*1					_
	マグサ*1		_	—		
	P	ンカーボルト*3	10000	<mark>28852</mark>	0.35	引張

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (3/49)

注記*1:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	34	235	0.15	曲げ
		芯材*1	14	235	0.06	曲げ
		カンヌキ*2				
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1				_
		カンヌキ受けボルト		—	_	_
4	扉固定	扉付固定ボルト				_
4	部	枠付固定ボルト		—	—	_
	パネル板			—	—	—
	バ	ネル取付ボルト		—	—	—
	方立*1			—		_
	マグサ*1			—	_	
	T	·ンカーボルト*3				

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (4/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

	入 5.15 5 JL 201 岡和木 (ノイノ 1) (5/45)							
水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考		
		扉板	34	235	0.15	曲げ		
		芯材*1	14	235	0.06	曲げ		
	41	カンヌキ*2		—		_		
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1		—		_		
		カンヌキ受けボルト		—		_		
5	扉固定	扉付固定ボルト	—	—		_		
9	部	枠付固定ボルト		—		—		
	パネル板			—		—		
	ア	ペネル取付ボルト						
		方立*1				—		
		マグサ*1						
	T	ブンカーボルト* ³						

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (5/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	35	235	0.15	曲げ
		芯材*1	15	235	0.07	曲げ
		カンヌキ*2				
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1				
		カンヌキ受けボルト				
C	扉固定	扉付固定ボルト				
6	部	枠付固定ボルト				—
	パネル板			—		—
	7	ペネル取付ボルト	_	—		—
	方立*1			—		
	マグサ*1			—		
	7	アンカーボルト*3				

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (6/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	179	235	0. 77	曲げ
		芯材*1	176	315	0.56	曲げ
	+)/	カンヌキ*2	_			
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1				
		カンヌキ受けボルト				
7	扉固定	扉付固定ボルト	50	728	0.07	引張
(大)*4	部	枠付固定ボルト	50	420	0.12	せん断
		パネル板	_	—	—	
	パ	ネル取付ボルト	_	—	—	
	方立*1					
		マグサ*1				
	P	ンカーボルト*3			0.02	組合せ

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (7/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*3:単位はNとし、引張、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*4: No.7 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

		A 0.10 0 JE		1) (0/10/		
水密扉 No.	;	評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	134	235	0. 58	曲げ
		芯材*1	24	235	0.11	曲げ
	+).	カンヌキ*2	32	205	0.16	組合せ
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	32	205	0.16	曲げ
		カンヌキ受けボルト	12	728	0.02	引張
7	扉固定	扉付固定ボルト		—		
(/]) * 4	部	枠付固定ボルト		—	—	
		パネル板		—		
	パ	ネル取付ボルト		—		
	方立*1			_		_
	マグサ*1			_		
	P	ンカーボルト*3		—		

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (8/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*3:単位はNとし、引張、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*4:No.7扉のうち、くぐり戸を示す。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) _(N/mm²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考	
		扉板	179	235	0.77	曲げ	
		芯材*1	176	315	0.56	曲げ	
	+)	カンヌキ*2					
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	_				
		カンヌキ受けボルト	_				
8	扉固定	扉付固定ボルト					
(大)*4	部	枠付固定ボルト					
		パネル板	_	—	—	—	
	パ	ネル取付ボルト	_	—	—	—	
	方立*1						
		マグサ*1					
	T	·ンカーボルト*3					

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (9/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*3:単位はNとし、引張、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*4: No.8 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考	
		扉板	134	235	0. 58	曲げ	
		芯材*1	23	235	0.10	曲げ	
	41	カンヌキ*2		—			
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1		—			
		カンヌキ受けボルト		—			
8	扉固定	扉付固定ボルト		—			
(/J\) * 4	部	枠付固定ボルト	_	—	—	—	
	パネル板		_	—		—	
	パ	ネル取付ボルト					
		方立*1					
	マグサ*1						
	P	ンカーボルト*3					

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(10/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*3:単位はNとし、引張、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*4:No.8扉のうち、くぐり戸を示す。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	35	235	0.15	曲げ
		芯材*1	15	235	0.07	曲げ
	- b) (カンヌキ*2		—	—	
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1				
		カンヌキ受けボルト		—	—	
9	扉固定	扉付固定ボルト				
9	部	枠付固定ボルト		—	—	
		パネル板	_	—	—	
	バ	ネル取付ボルト	_	—	—	—
		方立*1				
	マグサ*1			_	_	
	T	·ンカーボルト*3				

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(11/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.	;	評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考	
		扉板	90	235	0. 39	曲げ	
		芯材*1	147	235	0.63	曲げ	
	+).	カンヌキ*2		—			
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1		—			
		カンヌキ受けボルト		—			
10	扉固定	扉付固定ボルト	50	728	0.07	引張	
(大)*4	部	枠付固定ボルト	50	420	0.12	せん断	
	パネル板		_	—	—	—	
	パ	ネル取付ボルト					
	方立*1						
	マグサ*1						
	T	ンカーボルト*3			0.02	組合せ	

表 9.15-9 強度評価結 (タイプ I) (12/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*3:単位はNとし、引張、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*4: No. 10 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	67	235	0.29	曲げ
		芯材*1	12	235	0.06	曲げ
	+).	カンヌキ*2	32	205	0.16	組合せ
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	32	205	0.16	曲げ
		カンヌキ受けボルト	12	728	0.02	引張
10	扉固定	扉付固定ボルト	_			
(/J\) * 4	部	枠付固定ボルト		—	_	
		パネル板		—	_	
	バ	ネル取付ボルト		—	_	
	方立*1			_	_	
	マグサ*1			_	_	
	T	·ンカーボルト*3		_		

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (13/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*3:単位はNとし、引張、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*4:No.10扉のうち、くぐり戸を示す。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	11	215	0.06	曲げ
		芯材*1				
		カンヌキ*2	58	686	0.09	組合せ
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	42	651	0.07	曲げ
		カンヌキ受けボルト	26	728	0.04	引張
11	扉固定	扉付固定ボルト				
11	部	枠付固定ボルト		—	—	
		パネル板		—	—	
	ア	ペネル取付ボルト		—		
		方立*1		_		
		マグサ*1				
	T	ンカーボルト*36		_	0.09	組合せ

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(14/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	1	215	0.01	曲げ
		芯材*1				
		カンヌキ*2	5	686	0.01	組合せ
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	3	651	0.01	曲げ
		カンヌキ受けボルト	2	728	0.01	引張
10	扉固定	扉付固定ボルト		—	_	
12	部	枠付固定ボルト		—	_	
	パネル板		_	—	—	
	パ	ネル取付ボルト	_	—	—	
	方立*1					
	マグサ*1					
	T	ンカーボルト*3			0.01	組合せ

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(15/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考	
		扉板	23	235	0.10	曲げ	
		芯材*1	62	235	0.27	曲げ	
	41	カンヌキ*2	33	205	0.17	組合せ	
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1					
		カンヌキ受けボルト					
13	扉固定	扉付固定ボルト					
(大)*4	部	枠付固定ボルト	_	—			
	パネル板		_				
	パ	ネル取付ボルト					
	方立*1						
	マグサ*1						
	P	ンカーボルト*3	9185	40302	0.23	せん断	

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (16/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*3:単位はNとし、引張、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*4: No. 13 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	28	235	0.12	曲げ
		芯材*1	59	235	0.26	曲げ
	41	カンヌキ*2	24	205	0.12	組合せ
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	35	345	0.11	曲げ
		カンヌキ受けボルト	10	854	0.02	引張
13	扉固定	扉付固定ボルト			—	
(/J\) * 4	部	枠付固定ボルト	_	—	—	
		パネル板	_	—	—	
	パ	ネル取付ボルト	_	—	—	
	方立*1					
	マグサ*1					
	T	ンカーボルト*3				

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(17/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*3:単位はNとし、引張、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*4:No.13扉のうち、くぐり戸を示す。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	25	235	0.11	曲げ
		芯材*1				
		カンヌキ*2	100	205	0. 49	組合せ
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	156	345	0.46	曲げ
		カンヌキ受けボルト	43	854	0.06	引張
1.4	扉固定	扉付固定ボルト				—
14	部	枠付固定ボルト		—		—
		パネル板	29	235	0.13	曲げ
	ア	ペネル取付ボルト	53	854	0.07	引張
	方立*1			_		—
	マグサ*1		64	235	0.28	曲げ
	7	<i>ンカー</i> ボルト* ³	7167	18433	0. 39	せん断

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(18/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	20	235	0.09	曲げ
		芯材*1		_	_	
	+)	カンヌキ*2	65	205	0.32	組合せ
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	101	345	0.30	曲げ
		カンヌキ受けボルト	28	854	0.04	引張
15	扉固定	扉付固定ボルト		_	_	
15	沿台	枠付固定ボルト	_	—	—	—
	パネル板		_	—	—	—
	バ	ネル取付ボルト	_	—	—	—
	方立*1		_	—	—	—
	マグサ*1					
	T	·ンカーボルト*3	3383	21495	0.16	せん断

表 9. 15-9 強度評価結果 (タイプ I)(19/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	17	235	0.08	曲げ
		芯材*1		—		
	+)	カンヌキ*2	58	205	0. 29	組合せ
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	90	345	0. 27	曲げ
		カンヌキ受けボルト	25	854	0.03	引張
16	扉固定	扉付固定ボルト		—	—	
10	部	枠付固定ボルト		—	—	
	パネル板		_	—	—	—
	ア	ペネル取付ボルト	_	—	—	—
	方立*1					
	マグサ*1					
	7	アンカ ー ボルト* ³			0.10	組合せ

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(20/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

r	1				r	
水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	1	235	0.01	曲げ
		芯材*1	3	235	0.02	曲げ
	41	カンヌキ*2	30	205	0.15	組合せ
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	37	345	0.11	曲げ
		カンヌキ受けボルト	10	854	0.02	引張
17	扉固定	扉付固定ボルト		_	_	
17	部	枠付固定ボルト		_	_	
	パネル板			_	_	
	バ	ネル取付ボルト		_	_	
		方立*1		—	—	
	マグサ*1			—	—	
	T	·ンカ—ボルト*3	352.4	40463	0.01	せん断

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(21/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	1	235	0.01	曲げ
		芯材*1	3	235	0.02	曲げ
	+	カンヌキ*2	30	205	0.15	組合せ
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	37	345	0.11	曲げ
		カンヌキ受けボルト	10	854	0.02	引張
18	扉固定	扉付固定ボルト		—	—	
10	沿	枠付固定ボルト	_	—	—	—
	パネル板		_	—	—	—
	ア	ペネル取付ボルト	_	—	—	—
	方立*1					
	マグサ*1			—		
	7	アンカー ボルト*3	379.8	40463	0.01	せん断

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(22/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考		
		扉板	1	235	0.01	曲げ		
		芯材*1	3	235	0.02	曲げ		
	+)	カンヌキ*2	30	345	0.09	組合せ		
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	15	345	0.05	曲げ		
		カンヌキ受けボルト			_			
19	扉固定	扉付固定ボルト		_	_			
(大)*4	部	枠付固定ボルト		_	_			
		パネル板	_	—	—	—		
	パ	ネル取付ボルト	_	—	—	—		
		方立*1						
		マグサ*1						
	T	·ンカーボルト*3	1900	131835	0.02	引張		

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (23/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*3:単位はNとし、引張、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*4: No. 19 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

-								
水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考		
		扉板	1	235	0.01	曲げ		
		芯材*1	2	235	0.01	曲げ		
	+)	カンヌキ*2	26	345	0.08	組合せ		
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	23	345	0.07	曲げ		
		カンヌキ受けボルト						
19	扉固定	扉付固定ボルト						
(/J\) * 4	部	枠付固定ボルト			—			
		パネル板	_	—		—		
	パ	ネル取付ボルト	_	—		—		
		方立*1						
		マグサ*1						
	<i>P</i>	ンカーボルト*3						

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(24/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*3:単位はNとし、引張、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*4: No. 19 扉のうち, くぐり戸を示す。

			発生値	_		
水密扉 No.		評価対象部位	光王恒 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	2	235	0.01	曲げ
		芯材*1		—		
	41	カンヌキ*2	10	205	0.05	組合せ
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	15	345	0.05	曲げ
		カンヌキ受けボルト	4	854	0.01	引張
20	扉固定	扉付固定ボルト				—
20	部	枠付固定ボルト		—		_
		パネル板		—		
	バ	ネル取付ボルト	_	—	—	—
		方立*1				
		マグサ*1		_		
	T	·ンカーボルト*3			0.02	組合せ

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(25/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	4	235	0.02	曲げ
		芯材*1			_	
	41	カンヌキ*2			_	
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1			_	
		カンヌキ受けボルト			_	
-01	扉固定	扉付固定ボルト		_	_	
21	音	枠付固定ボルト		_		
	パネル板		46	235	0.20	曲げ
	ア	ペネル取付ボルト				
	方立*1		21	235	0.09	曲げ
	マグサ*1		20	235	0.09	曲げ
	7	アンカ ー ボルト* ³	1190	25826	0.05	せん断

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(26/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	9	235	0.04	曲げ
		芯材*1	7	235	0.03	曲げ
	ب ب	カンヌキ*2	17	205	0.09	組合せ
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	38	345	0.12	曲げ
		カンヌキ受けボルト	18	728	0.03	引張
	扉固定	扉付固定ボルト				
22	部	枠付固定ボルト		_	_	
	パネル板			_	_	
	15	ネル取付ボルト	_	_	_	
		方立*1				
		マグサ*1				
	T	·ンカ—ボルト*3	1263	34073	0.04	引張

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(27/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

入 5.15 5 武安町 岡和木 (アイ ア 1) (20/ 45)						
水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	2	235	0.01	曲げ
		芯材*1	4	315	0.02	曲げ
	+)	カンヌキ*2	5	345	0.02	組合せ
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	4	345	0.02	曲げ
		カンヌキ受けボルト	_			—
23	扉固定	扉付固定ボルト	_		—	—
23	部	枠付固定ボルト				
	パネル板					
	パ	ネル取付ボルト				
		方立*1				
		マグサ*1				
	<i>P</i>	ンカーボルト*3	240. 7	40302	0.01	せん断

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (28/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

	<u> </u>						
水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考	
		扉板	45	235	0.20	曲げ	
		芯材*1		—			
	+).	カンヌキ*2		—			
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1		—			
		カンヌキ受けボルト		—			
94	扉固定	扉付固定ボルト		—			
24	部	枠付固定ボルト			—		
		パネル板			—		
	バ	ネル取付ボルト	_	—	—		
		方立*1		_	_		
	マグサ*1			_	_		
	T	·ンカーボルト*3	8865	18433	0. 49	せん断	

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(29/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	6	235	0.03	曲げ
		芯材*1	39	235	0.17	曲げ
	-	カンヌキ*2	53	205	0.26	組合せ
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	72	345	0.21	曲げ
	コロレベ	カンヌキ受けボルト	20	854	0.03	引張
25	扉固定	扉付固定ボルト	—	—		
20	部	枠付固定ボルト			—	
	パネル板				—	
	パ	ネル取付ボルト	_	—	—	—
	方立*1		—	—		
	マグサ*1					
	T	ンカーボルト*3	2111	25826	0.09	せん断

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(30/49)

注記*1:曲げ及びせん断のうち,評価結果が厳しい方の値を記載する。

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考	
		扉板	18	235	0.08	曲げ	
		芯材*1	—	_		—	
		カンヌキ*2		—			
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1		—		_	
		カンヌキ受けボルト		—		_	
00	扉固定	扉付固定ボルト					
26	部	枠付固定ボルト				—	
		パネル板	7	235	0.03	曲げ	
	パ	ネル取付ボルト		—		_	
		方立*1	48	235	0. 21	曲げ	
		マグサ*1	40	235	0.18	曲げ	
	T	ンカーボルト*3	4589	18433	0.25	せん断	

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(31/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

	評価対象部位		発生値			
水密扉 No.			(応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	27	235	0.12	曲げ
		芯材*1	12	235	0.06	曲げ
	カン	カンヌキ*2	46	205	0.23	組合せ
	ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	47	345	0.14	曲げ
	에티 가 ~	カンヌキ受けボルト	17	728	0.03	引張
27	扉固定	扉付固定ボルト	_	—	—	—
21	部	枠付固定ボルト	_	—	—	—
	パネル板		_	—	—	—
	パ	ネル取付ボルト	_	—	—	—
	方立*1		_	—	—	—
	マグサ*1					
	P	ンカーボルト*3			0.02	組合せ

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(32/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

	T	太 5, 10 5 月	交前 圖相木 (ノー・ノ	1) (00/40/	I	1 1
水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	19	235	0.09	曲げ
		芯材*1	7	235	0.03	曲げ
	+)	カンヌキ*2	32	205	0.16	組合せ
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	32	345	0.10	曲げ
		カンヌキ受けボルト	12	728	0.03	引張
28	扉固定	扉付固定ボルト	_	_	—	
20	部	枠付固定ボルト	_	_	—	
		パネル板				
	バ	ネル取付ボルト				
		方立*1				
		マグサ*1				
	T	·ンカーボルト*3			0.01	組合せ

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(33/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

r							
水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) _(N/mm²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考	
		扉板	82	235	0.35	曲げ	
		芯材*1	39	235	0.17	曲げ	
	+)	カンヌキ*2	143	205	0. 70	組合せ	
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	147	345	0. 43	曲げ	
		カンヌキ受けボルト	52	728	0.08	引張	
29	扉固定	扉付固定ボルト			—		
29	部	枠付固定ボルト	_		—	—	
	パネル板		_		—	—	
	パ	ネル取付ボルト	_				
		方立*1		—			
		マグサ*1					
	T	ンカーボルト*3			0.12	組合せ	

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(34/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

				, , , ,		
水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	68	235	0. 29	曲げ
		芯材*1	53	235	0.23	曲げ
	+).	カンヌキ*2		—		
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1		_		
		カンヌキ受けボルト		_		
20	扉固定	扉付固定ボルト		—		
30	部	枠付固定ボルト		—		
	パネル板			_		
	バ	ネル取付ボルト		_		
		方立*1		_		
		マグサ*1		_		
	<i>7</i>	ンカーボルト*3		—		

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(35/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

-	<u> </u>							
水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考		
		扉板	21	235	0.09	曲げ		
		芯材*1	31	235	0.14	曲げ		
	+)	カンヌキ*2	_	_		—		
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1		_				
		カンヌキ受けボルト		_				
31	扉固定	扉付固定ボルト		_				
(大)*4	部	枠付固定ボルト	_					
	パネル板		_			_		
	パ	ネル取付ボルト						
		方立*1						
		マグサ*1						
	P	ンカーボルト*3						

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (36/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*3:単位はNとし、引張、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*4: No. 31 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考	
		扉板	44	235	0.19	曲げ	
		芯材*1	11	235	0.05	曲げ	
	+).	カンヌキ*2		—		_	
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1		_		—	
		カンヌキ受けボルト		_		—	
31	扉固定	扉付固定ボルト				—	
$(/)^{*4}$	部	枠付固定ボルト		_	—	—	
		パネル板		_	—	—	
	パ	ネル取付ボルト		_		—	
	方立*1			_		_	
		マグサ*1		_		_	
	P	ンカーボルト*3					

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(37/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*3:単位はNとし、引張、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*4: No. 31 扉のうち, くぐり戸を示す。

☆ 3, 10 3) 武文町 岡田木 (ノイノ・1) (30/ 43)							
水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考	
		扉板	60	235	0.26	曲げ	
		芯材*1	22	235	0.10	曲げ	
	+).	カンヌキ*2		_	—		
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1		_	—		
	コートへ	カンヌキ受けボルト		_	—		
32	扉固定	扉付固定ボルト		_	—		
32	部	枠付固定ボルト	_				
		パネル板	_				
	パ	ネル取付ボルト	_	—	—		
	方立*1						
	マグサ*1			—			
	T	ンカーボルト*3					

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (38/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考	
		扉板	33	235	0.15	曲げ	
		芯材*1	36	235	0.16	曲げ	
	+)	カンヌキ*2	_				
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1		—			
		カンヌキ受けボルト		—			
33	扉固定	扉付固定ボルト	36	420	0.09	せん断	
(大)*4	部	枠付固定ボルト	36	728	0.05	引張	
		パネル板	_	—			
	パ	ネル取付ボルト	_	—	—		
		方立*1			—		
		マグサ*1		_			
	P	ンカーボルト*3		—	—		

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (39/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*3:単位はNとし、引張、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*4: No. 33 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

	20.10 5 天夜町岡柏木 (ノイノイ) (10/10)							
水密扉 No.	İ	評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考		
		扉板	44	235	0.19	曲げ		
		芯材*1	11	235	0.05	曲げ		
	カン	カンヌキ*2	40	205	0.20	組合せ		
	スキ部	カンヌキ受けピン*1	41	205	0.20	曲げ		
		カンヌキ受けボルト	15	728	0.03	引張		
33	扉固定	扉付固定ボルト	_					
(/) * 4	部	枠付固定ボルト						
		パネル板						
	パ	ネル取付ボルト						
		方立*1						
		マグサ*1						
	P	ンカーボルト*3						

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (40/49)

注記*1:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*3:単位はNとし、引張、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*4:No. 33 扉のうち, くぐり戸を示す。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考	
		扉板	28	235	0.12	曲げ	
		芯材*1	36	235	0.16	曲げ	
	+)	カンヌキ*2	_		_	—	
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1		—			
		カンヌキ受けボルト		—			
34	扉固定	扉付固定ボルト	37	420	0.09	せん断	
(大)*4	部	枠付固定ボルト	37	728	0.06	引張	
		パネル板		—	—	—	
	バ	ネル取付ボルト		—	—	—	
		方立*1					
		マグサ*1					
	T	·ンカーボルト*3			0.08	組合せ	

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(41/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*3:単位はNとし、引張、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*4: No. 34 扉のうち,機器搬出入用扉を示す。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考		
		扉板	44	235	0.19	曲げ		
		芯材*1	11	235	0.05	曲げ		
	+)	カンヌキ*2	40	205	0.20	組合せ		
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	41	205	0.20	曲げ		
		カンヌキ受けボルト	15	728	0.03	引張		
34	扉固定	扉付固定ボルト						
$(/)^{*4}$	部	枠付固定ボルト	_	—	—	—		
		パネル板	_	—	—	—		
	パ	ネル取付ボルト	_	—	—	—		
		方立*1						
		マグサ*1						
	T	ンカーボルト*3						

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (42/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*3:単位はNとし、引張、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*4: No. 34 扉のうち, くぐり戸を示す。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	11	235	0.05	曲げ
		芯材*1	6	235	0.03	曲げ
	41	カンヌキ*2	38	205	0. 19	組合せ
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	60	345	0.18	曲げ
		カンヌキ受けボルト	29	728	0.04	引張
35	扉固定	扉付固定ボルト		—		_
35	部	枠付固定ボルト		_	—	_
		パネル板	_	—	—	—
	バ	ネル取付ボルト	_	—	—	—
		方立*1				
	マグサ*1			_		
	T	·ンカ—ボルト*3	1095	64601	0.02	引張

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(43/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

2、5、15 5 J型反叶 叫柏木 (アイフエ)(44/45)							
水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考	
		扉板	35	235	0.15	曲げ	
		芯材*1	16	235	0.07	曲げ	
	+).	カンヌキ*2		—			
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1					
		カンヌキ受けボルト					
36	扉固定	扉付固定ボルト					
30	部	枠付固定ボルト		—	—		
		パネル板		—	—		
	パ	ネル取付ボルト	_	—	—	—	
		方立*1			_		
		マグサ*1			_		
	P	ンカーボルト*3					

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (44/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	1) (16) 15) 許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	60	235	0.26	曲げ
		芯材*1	6	135	0.05	せん断
		カンヌキ*2	60	205	0.30	組合せ
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	62	205	0.31	曲げ
		カンヌキ受けボルト	22	728	0.04	引張
37	扉固定	扉付固定ボルト				
(扉)	部	枠付固定ボルト		—		_
		パネル板		_		_
	パ	ネル取付ボルト		_		—
		方立*1		_		
		マグサ*1		_		
	P	ンカーボルト*3			0.18	組合せ

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (45/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考	
		扉板		—	—	—	
		芯材*1	48	235	0.21	曲げ	
	4.1.	カンヌキ*2					
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1					
		カンヌキ受けボルト					
37	扉固定	扉付固定ボルト			—		
(パネル)	部	枠付固定ボルト		—	—	—	
		パネル板	60	235	0.26	曲げ	
	パ	ネル取付ボルト	17	728	0.03	引張	
		方立*1	51	235	0.22	曲げ	
		マグサ*1					
	P	ンカーボルト*3					

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (46/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

		采 5. 10 5 B		1) (11/13)		
水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm ²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	25	235	0. 11	曲げ
		芯材*1	15	235	0.07	曲げ
	+).	カンヌキ*2	_	—	_	—
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1		_	_	
		カンヌキ受けボルト		—	_	
49	扉固定	扉付固定ボルト		_		
42	部	枠付固定ボルト			_	
		パネル板	_	—		—
	バ	ネル取付ボルト				
		方立*1				
		マグサ*1				
	T	·ンカーボルト*3				

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (47/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

☆ 5.15 5 JA(201 回加11木 (ノイ / 1) (10/ 15)						
水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考
		扉板	25	235	0.11	曲げ
		芯材*1	15	235	0.07	曲げ
	+)	カンヌキ*2				
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1	_	_		
		カンヌキ受けボルト	_	_		
40	扉固定	扉付固定ボルト		_		
43	部	枠付固定ボルト		_		
		パネル板	_	—	—	—
	パ	ネル取付ボルト				
		方立*1				
		マグサ*1	_			
	T	ンカーボルト*3				

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I) (48/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

水密扉 No.		評価対象部位	発生値 (応力度,荷重) (N/mm ²)	許容限 <mark>界</mark> (N/mm²)	発生値/ 許容限 <mark>界</mark>	備考	
		扉板	25	235	0.11	曲げ	
		芯材*1	15	235	0.07	曲げ	
	+).	カンヌキ*2		—		_	
	カン ヌキ部	カンヌキ受けピン*1		—		_	
		カンヌキ受けボルト		—		_	
4.4	扉固定	扉付固定ボルト				_	
44	部	枠付固定ボルト				_	
		パネル板		—	_	_	
	パ	ネル取付ボルト		—	_	_	
		方立*1		—		—	
	マグサ*1					_	
	P	ンカーボルト*3		—	—		

表 9.15-9 強度評価結果 (タイプ I)(49/49)

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

	衣 9.15-10		短是評価結果	(タイノⅡ) (1/2)	-
水密扉		評価対象部位	発生値	許容限 <mark>界</mark>	発生値/	備考
No.		11 [[[[八]] 36 日] 12	(N/mm^2)	(N/mm^2)	許容限 <mark>界</mark>	
		扉板	77	234	0.329	曲げ
	芯材	横リブ*1	47	234	0.201	曲げ
	1642	縦リブ*1	52	234	0.222	曲げ
	カン	カンヌキ*2	25	483	0.052	組合せ
	スキ	カンヌキ受け*1	29	234	0.124	曲げ
	メモ	カンヌキ受けボルト	12	487	0.025	引張
	司)	カンヌキ受け溶接部	6	105	0.057	引張
		ヒンジピン*1	35	204	0.172	曲げ
		ヒンジ受けピン穴部	42	234	0. 179	曲げ
		(扉側) *1	12	234	0.179	
38		ヒンジ受けピン穴部	21	234	0.090	曲げ
00		(躯体側) *1			0.090	
	ヒン	ヒンジ受け溶接部	20	105	0. 190	組合せ
	レノ ジ	(扉側) *2	20	105	0. 190	
		ヒンジ受け溶接部	3	105	0.029	曲げ
		(躯体側)	5	105	0.029	μη ()
		ヒンジ受けボルト	15	375	0.040	せん断
		(扉側)	10	515	0.040	CNA
		ヒンジ受けボルト	12	487	0.025	引張
		(躯体側)	14	101	0.020	
l	取作	す金具リブ溶接部*3	3	105	0.029	引張
L	Ē	固定リング溶接部	2	60	0.033	せん断

表 9.15-10 強度評価結果 (タイプ II) (1/2)

注記*1:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*3: 引張及びせん断のうち, 評価結果が厳しい方の値を記載する。

		<u> </u>	短是評価結果	(タイノⅡ) (ム/ ム) 	
水密扉	評価対象部位		発生値	許容限 <mark>界</mark>	発生値/	備考
No.		山间公司公司自己	(N/mm^2)	(N/mm^2)	許容限 <mark>界</mark>	加用不力
39	扉板		77	234	0.329	曲げ
	芯材	横リブ*1	47	234	0.201	曲げ
		縦リブ*1	52	234	0.222	曲げ
	カン ヌキ 部	カンヌキ*2	25	483	0.052	組合せ
		カンヌキ受け*1	29	234	0.124	曲げ
		カンヌキ受けボルト	12	487	0.025	引張
		カンヌキ受け溶接部	6	105	0.057	引張
	ヒンジ	ヒンジピン*1	35	204	0.172	曲げ
		ヒンジ受けピン穴部	42	234	0. 179	曲げ
		(扉側) *1				
		ヒンジ受けピン穴部	21	234	0. 090	曲げ
		(躯体側) *1				
		ヒンジ受け溶接部	20	105	0. 190	組合せ
		(扉側) *2				
		ヒンジ受け溶接部	3	105	0. 029	曲げ
		(躯体側)				
		ヒンジ受けボルト	15	375	0.040	せん断
		(扉側)				
		ヒンジ受けボルト	12	487	0. 025	引張
		(躯体側)				
	取付金具リブ溶接部*3		3	105	0.029	引張
	固定リング溶接部		2	60	0.033	せん断

表 9.15-10 強度評価結果 (タイプⅡ) (2/2)

注記*1:曲げ及びせん断のうち、評価結果が厳しい方の値を記載する。

*2:曲げ、せん断及び組合せのうち、評価結果が最も厳しい値を記載する。

*3: 引張及びせん断のうち, 評価結果が厳しい方の値を記載する。

		20110				
水密扉	評価対象部位		発生値	許容限 <mark>界</mark>	発生値/	備考
No.			(N/mm^2)	(N/mm^2)	許容限 <mark>界</mark>	
40	扉板		6	234	0.026	曲げ
	芯材	横リブ*	8	234	0.034	曲げ
		縦リブ*	6	234	0.026	曲げ
41	扉板		6	234	0.026	曲げ
	芯材	横リブ*	8	234	0.034	曲げ
		縦リブ*	6	234	0.026	曲げ

表 9.15−11 強度評価結果 (タイプⅢ)