

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

TK-1-1473 改1

補足説明

(ブローアウトパネル閉止装置の不具合の対応について)

平成30年7月18日

日本原子力発電株式会社

目 次

ブローアウトパネル閉止装置 機能確認試験要領書	1
閉止装置試験体 各部位の簡易強度計算（開閉方向）について	33
閉ピンと閉受の熱膨張による影響について	69

東海第二発電所

ブローアウトパネル閉止装置 機能確認試験要領書

日本原子力発電株式会社

平成 30 年 7 月

目次

1. 目的	1
2. 試験期間及び場所	1
3. 試験項目	1
4. 加振試験	3
5. 試験要領	13

東海第二発電所 ブローアウトパネル閉止装置機能確認試験要領について

1 目的

ブローアウトパネル閉止装置（以下、「閉止装置」という。）に要求される機能を確認するため、実機規模の試験体を用いた加振試験を行い、重大事故等時における閉止装置の機能維持確認を実施する。

また、機能確認試験時に発生した閉止装置の不具合に対する対策の効果を確認するため、対策を施した試験体を用いた加振試験を行い、対策の妥当性を確認する。

2 試験期間及び場所

実施時期：平成30年6月18日（月）～22日（金）

平成30年7月24日（火）～31日（火）

場 所：国立研究開発法人 防災科学研究所 兵庫耐震工学研究センター
兵庫県三木市志染町三津田西亀屋 1501-21

3 試験項目

3.1 閉止装置に要求される機能について

閉止装置は、原子炉建屋外側ブローアウトパネル（以下、「BOP」という。）が開放状態で炉心損傷が発生した場合に、運転員等の中央制御室での居住性確保のため、BOPの開放部を速やかに閉止し、原子炉建屋の気密性を維持することが求められる。具体的には下記の機能が求められる。

- ・地震後においても、容易かつ確実に閉止でき、また現場において人力による操作できる作動性を確保し、原子炉建屋原子炉棟を負圧に維持できる気密性を確保していること。
- ・開放したBOPを復旧するまでの期間において閉止装置を使用するため、重大事故後、一定期間内に想定される地震が発生した場合においても、原子炉建屋原子炉棟を負圧に維持できる気密性を確保していること。

3.2 加振条件

(1) 基準適合性を確認するための加振（基準地震動 S_s 加振波による加振）

閉止装置の設置位置（最も高所の設置位置）における基準地震動 S_s^{*1} に対する設計用震度を上回るように設定された加振波を用いて加振を行う。

※1 閉止状態の閉止装置は、BOPと同等の弾性設計用地震動 S_d による荷重が作用した場合の気密性確保が求められるが、耐震裕度を確認するため、基準地震動 S_s 加振波を用いて加振を行う。

(2) 閉止装置の耐震裕度を確認するための加振（基準地震動 S_s 加振波を超える加振波による加振）

閉止装置の耐震裕度を確認するため、振動台の性能限界（基準地震動 S_s の1.1倍相当※2）での加振波を用いて加振を行う。

※2 振動台を動かす油量等の制限により数値が上下する可能性がある。

(3) 閉止装置の不具合対策の効果を確認するための追加加振

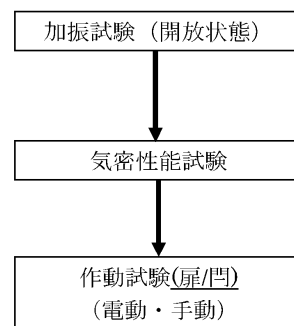
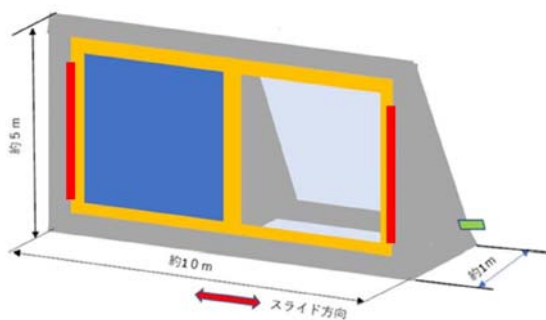
閉止装置の不具合対策（チェーンの強化等、門の設置）の効果及び他の部位へ悪影響を及ぼさないことを確認するため、3.2(1)と同じ基準地震動 S_s 加振波による加振を行う。

3.3 試験項目

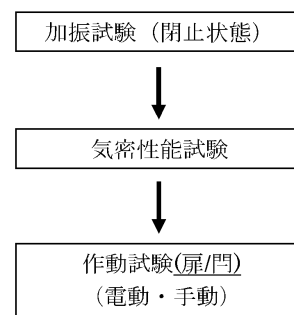
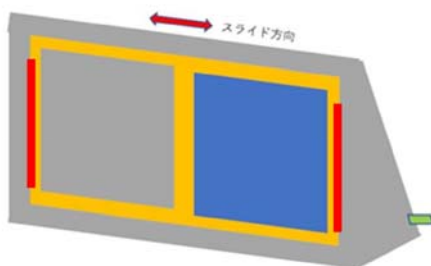
基準地震動 S_s 加振波及び振動台性能限界加振波による加振を行い、閉止装置に要求される機能が確保されことを確認する。

- ・ 加振後の作動確認 : 閉止装置が開放状態において、加振後の扉本体の作動性が確保していることを確認する。また、扉本体の作動確認に合わせて、門の作動性が確保していることを確認する。
- ・ 加振後の気密性能試験 : 閉止装置が開放状態において、加振後の気密性を確保していることを確認する。気密性能試験の準備段階で、扉本体を閉動作させる際に、門が作動することを確認する。
- ・ 加振後の気密性能試験 : 閉止装置が閉止状態において、加振後の気密性を確保していることを確認する。
- ・ 加振後の作動確認 : 閉止装置が閉止状態において、加振後の扉本体の作動性が確保していることを確認する。扉本体の作動確認に合わせて、門の作動性が確保していることを確認する。

【扉開放状態】



【扉閉止状態】



第1図 試験治具概念図

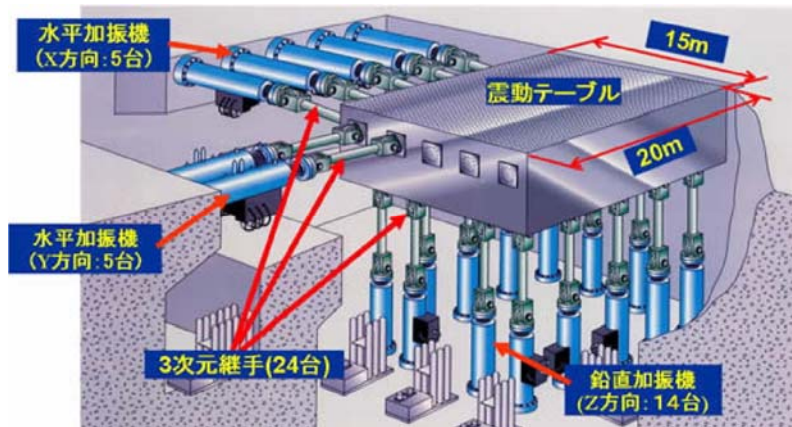
4 加振試験について

4.1 加振装置（三次元振動台）の概要

振動台の上に試験体を設置し、水平方向と鉛直方向を同時に加振する。第1表に振動台の仕様、第2図に三次元振動台の概要図及び第3図に試験体の鳥瞰図を示す。

第1表 三次元振動台の仕様

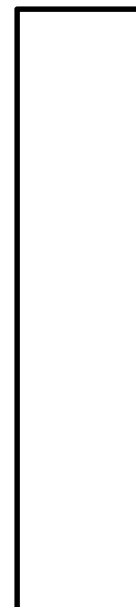
加振自由度	3軸6自由度		
振動台寸法	20m×15m		
最大積載重量	1200 t f		
加振方向	X方向	Y方向	Z方向
最大加速度	900cm/s ²	900cm/s ²	1500cm/s ²
最大速度	200cm/s	200cm/s	70cm/s
最大変位	±100mm	±100mm	±100mm



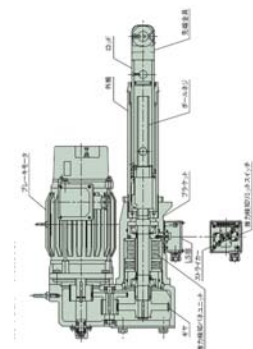
第2図 三次元振動台の概要図



第3図 試験体の鳥瞰図



切イメーシ図



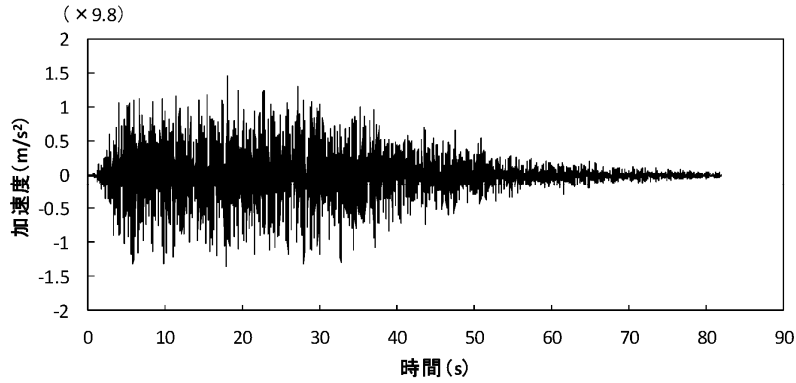
電動駆動シリンダ

4.2 加振波

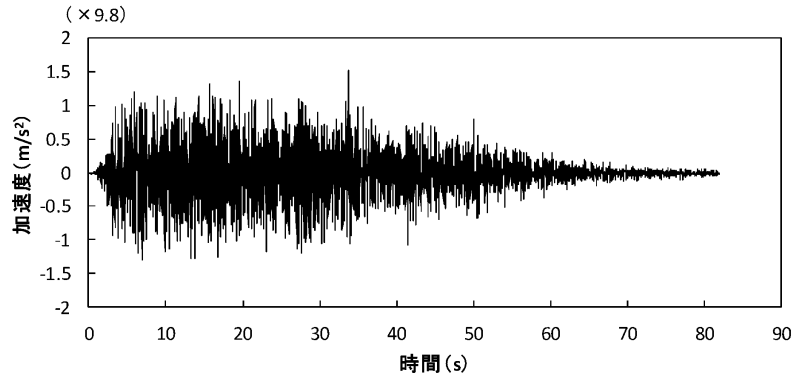
(1) 基準地震動 S_s 加振波

加振試験用の模擬地震波は以下のとおりとする。第4図、第5図に、複数の基準地震動 S_s の床応答スペクトルを包絡する模擬地震波の時刻歴波形、床応答スペクトルを示す。

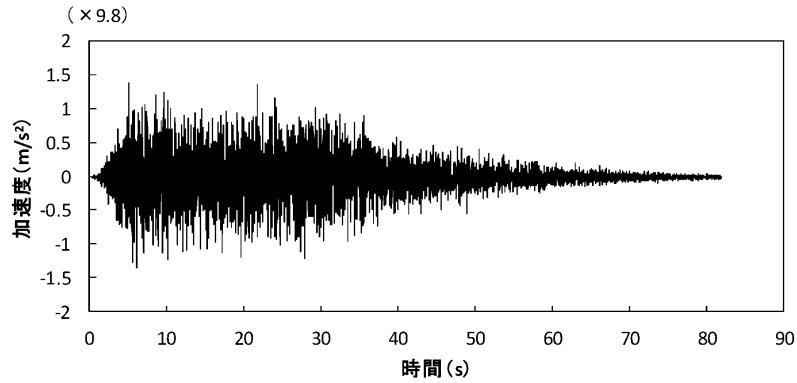
- ・ 閉止装置の設置高さより上方の原子炉建屋 EL. 63. 65m
- ・ 基準地震動 S_s 8 波及び建屋影響評価で考慮するばらつきケースを包絡
- ・ 加振目標の包絡スペクトルは減衰定数 1. 0%で設定



(1) 水平 (NS) 方向

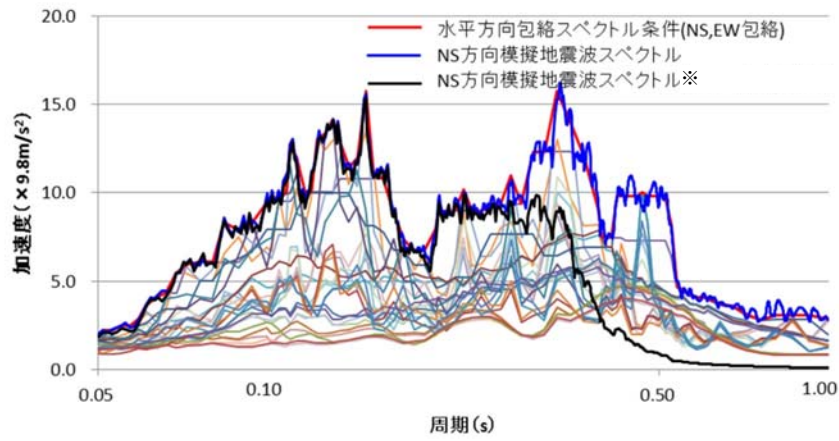


(2) 水平 (EW) 方向

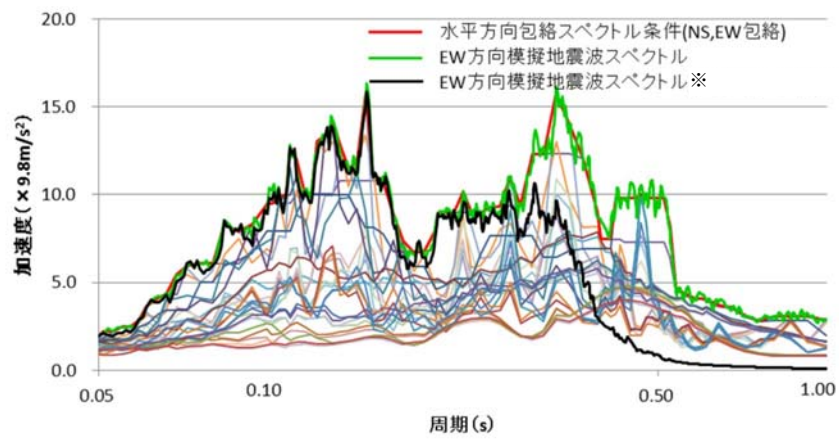


(3) 鉛直方向

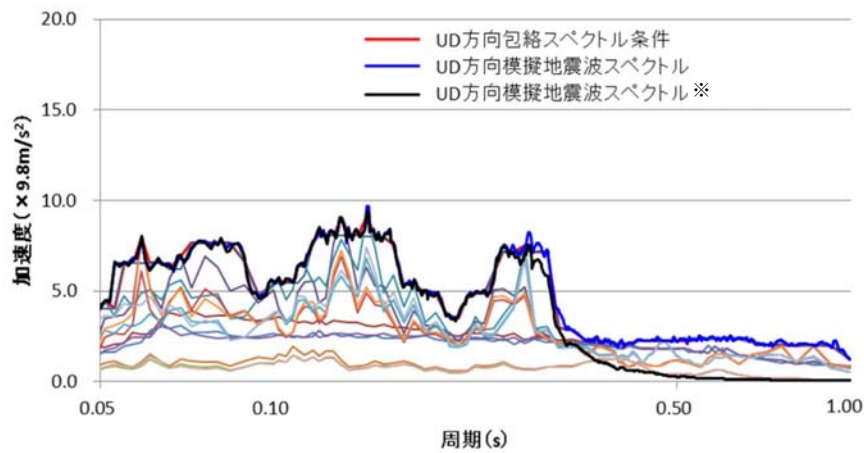
第4図 模擬地震波の時刻歴波形



(1) 水平 (NS) 方向



(2) 水平 (EW) 方向



(3) 鉛直方向

第 5 図 模擬地震波の床応答スペクトル (減衰定数 1%)

※ 振動台の性能を考慮し、閉止装置の固有周期近傍の加速度に影響を及ぼさない長周期側の加速度を低減処理した入力地震動にて試験を実施する。

(2) 振動台性能限界加振波

振動台性能限界加振波は、4.2 (1) の基準地震動 S_s 加振波の振幅を、振動台の性能限界付近（基準地震動 S_s の 1.1 倍相当）の加速度振幅になるよう等倍した加振波とする。

4.3 加振試験項目及び内容

加振試験ケースの項目、概要は以下の通りである。各試験ケースの扉の試験体条件（閉止装置の開閉状態）、加振波等を第 2 表に示す。

(1) 振動台補償加振

目標とする入力波を精度よく振動台で再現するための振動台補償加振を行う。本試験は、試験体を振動台に搭載しない条件で行う。

(2) センサ確認試験

センサの取付方向、感度確認を行うために、各方向単独で正弦波加振を行う。

(3) 振動特性把握試験

試験体の振動特性を把握するため、0.1Hz～30Hz 程度の振動数成分を有する広帯域ランダム波による加振試験を行う。加振方向は各方向単独とし、扉の開状態及び閉状態の振動特性を確認する。なお、試験体の固有振動数が高い場合は、入力波の主要な振動数成分の範囲に固有振動数がないことを確認する。

(4) 地震波加振試験

加振レベルは 4 段階に分けて振動台の加振性能限界まで漸増させていく。加振方向は 3 方向同時とし、閉止装置の開状態、閉状態のそれぞれで実施する。

なお、基準地震動 S_s を超える加振試験として、振動台の性能限界である基準地震動 S_s の 1.1 倍相当をレベル 4 として実施し、閉止装置の耐震裕度を確認する。

第2表 試験ケース一覧

No	試験項目	試験体条件	加振方向	加振波	加振レベル	備考
—	振動台補償加振	—	X+Y+Z	—	—	—
1	センサ確認試験	扉閉	X	正弦波	0.5m/s ² 程度	1~2Hz で実施
2			Y			
3			Z			
4	振動特性把握試験	扉閉	X	ランダム波 ^{*1}	2.0m/s ² 程度	—
5			Y			
6			Z			
7	振動特性把握試験	扉閉	X	ランダム波 ^{*1}	2.0m/s ² 程度	—
8			Y			
9			Z			
10	地震波加振	扉閉	X+Y+Z	包絡波 ^{*2}	0.3×S _s	レベル1
11					0.6×S _s	レベル2
12					1.0×S _s	レベル3
13					1.1×S _s	レベル4 ^{*3}
14		振動台性能限界				
15		扉閉	X+Y+Z	包絡波 ^{*2}	0.3×S _s	レベル1
16					0.6×S _s	レベル2
17					1.0×S _s	レベル3
18					1.1×S _s	レベル4 ^{*3}
19					振動台性能限界	

※1 0.1Hz~30Hz 程度の振動数成分を有する広帯域ランダム波で加振を行う。

※2 方向毎に複数の基準地震動S_sの床応答スペクトルを包絡する模擬地震波を作成して加振する。

※3 基準地震動S_sに対する裕度を確認するために実施。

4.4 計測要領

(1) 計測項目

計測項目は、対策前の試験と同様とする。ただし、対策前の試験結果を参考に加速度、ひずみ計測点を追加する。

試験体の代表的挙動を評価するための項目を計測する。計測項目を第3表に示す。

第3表 計測項目

項目	計測点
加速度	・振動台 ・支持架台 ・扉 ・駆動装置
ひずみ	・プッシュローラ（開閉時に扉を押える部位） ・レール※ ・チェーン※ ・門周辺（門の荷重を伝達する部位）※

※：対策後の加振試験に追加する計測点

(2) 計測位置

計測点は、試験体の代表的な挙動を評価する位置に設置する。第4表に計測項目の一覧表を示す。

① 加速度

第6図に加速度計の設置位置を示す。

② ひずみ

第7図にひずみゲージの設置位置を示す。扉の開時、閉時において扉を抑える荷重が発生するプッシュローラのひずみを計測する。対策後の加振試験には、レール、チェーン、門周辺（門の荷重を伝達する部位）を追加して計測する。ただし今後の詳細検討、試験時の状況判断により、計測位置の見直し、追加の可能性がある。

③ その他

加速度、ひずみ以外に、加振試験時や扉の開閉動作の記録のため、動画撮影を実施する。なお、必要に応じ試験場に備え付けられているカメラも活用する。

- ・試験体全景：振動台外から、試験体全景を撮影
- ・扉近傍：振動台または支持架台上から、レール、プッシュローラ付近を撮影

(3) 測定計器

試験に使用する測定計器を第5表に示す。

第4表(1/2) 計測項目の一覧表

No	項目	記号	測定点	方向	備考		
1	加速度	A1	振動台	X	<ul style="list-style-type: none"> ・振動台上加速度を計測 ・計画条件の範囲内で加振試験が実施されたことの確認が目的 		
2				Y			
3				Z			
4				A2		X	
5						Y	
6						Z	
7		A3	扉上部(閉時)	X	<ul style="list-style-type: none"> ・閉時, 開時の扉上部の支持架台に設置 ・閉時, 開時の閉止装置の機能維持確認加速度の計測が目的 		
8				Y			
9				Z			
10		A4	扉上部(開時)	X	<ul style="list-style-type: none"> ・支持架台の振動特性確認も兼ねる 		
11				Y			
12				Z			
13		A5	駆動装置本体	X	<ul style="list-style-type: none"> ・駆動装置単体の機能維持確認加速度の計測が目的 ・駆動装置の振動特性確認も兼ねる 		
14				Y			
15				Z			
16				A6		駆動装置の取付位置	X
17							Y
18							Z
19		A7	扉の中央部	X	<ul style="list-style-type: none"> ・扉の振動特性確認が目的 ・振動特性把握試験時に設置^{※1} 		
20				Y			
21				Z			
22		A8	扉の右・中央	X	<ul style="list-style-type: none"> ・扉の振動特性, 地震応答の確認が目的 ・地震波加振, 扉閉, レベル3または4(第1表のNo. 16または17)のケースで扉に設置^{※1} 		
23		A9	扉の左・中央	X			
24		A10	扉の中央部	X			
25				Y ^{※2}			
26		A12	扉の中央部	X	<ul style="list-style-type: none"> ・扉の振動特性, 地震応答の確認が目的 ・地震波加振, 扉閉, レベル3または4(第1表のNo. 16または17)のケースで扉に設置^{※1} 		
27				Y ^{※2}			

※1 扉の開閉による作動性能の確認の際にケーブルが試験体や他センサと干渉する恐れがあるため、代表試験ケースのみでの計測とする。対策前の試験では、計測点 A11 を設定していたが、計測点 A7 で代表できるため対策後の試験では計測点 A11 は設定しない。

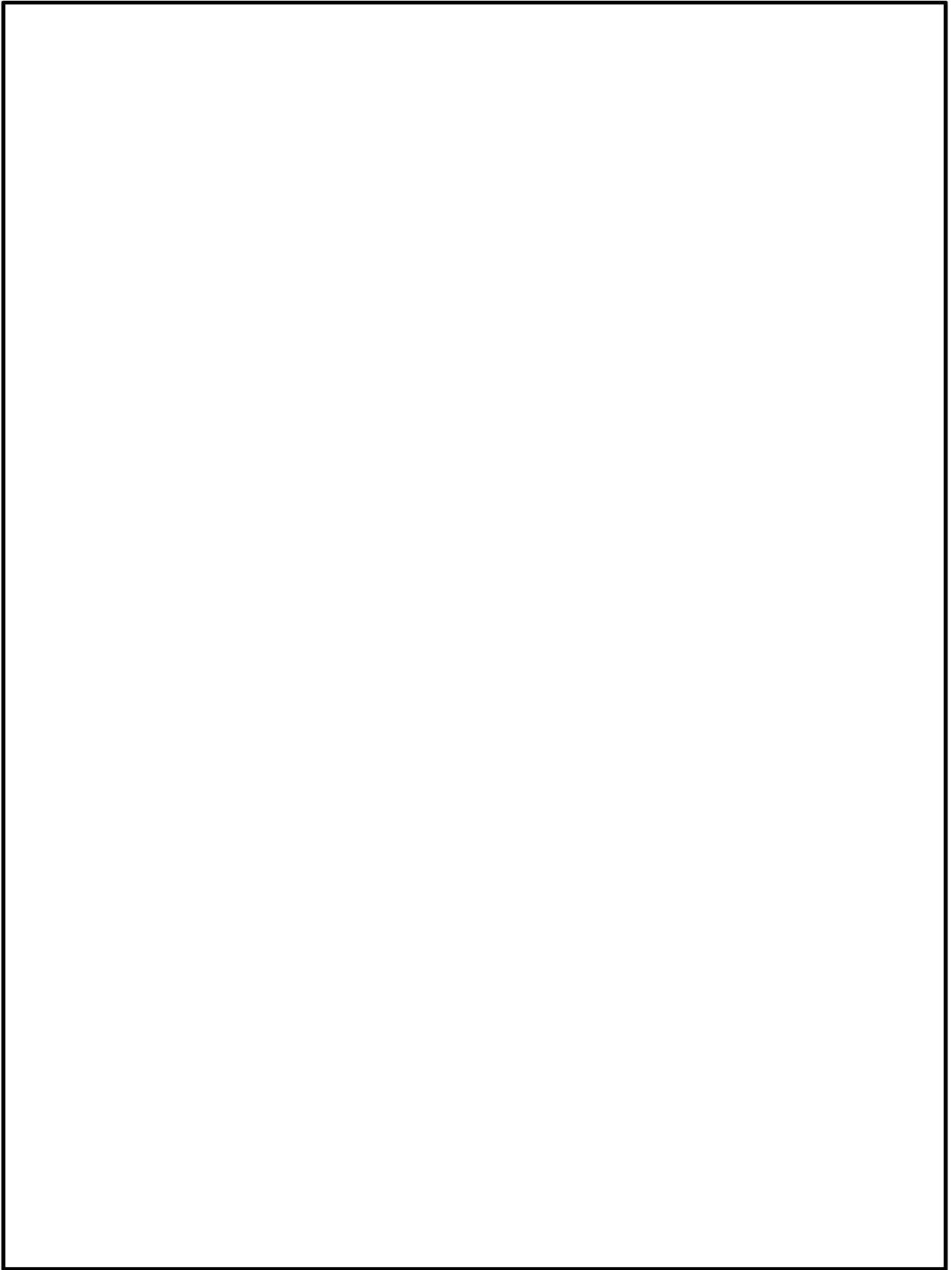
※2 対策後の加振試験に追加する。

第4表(2/2) 計測項目の一覧表

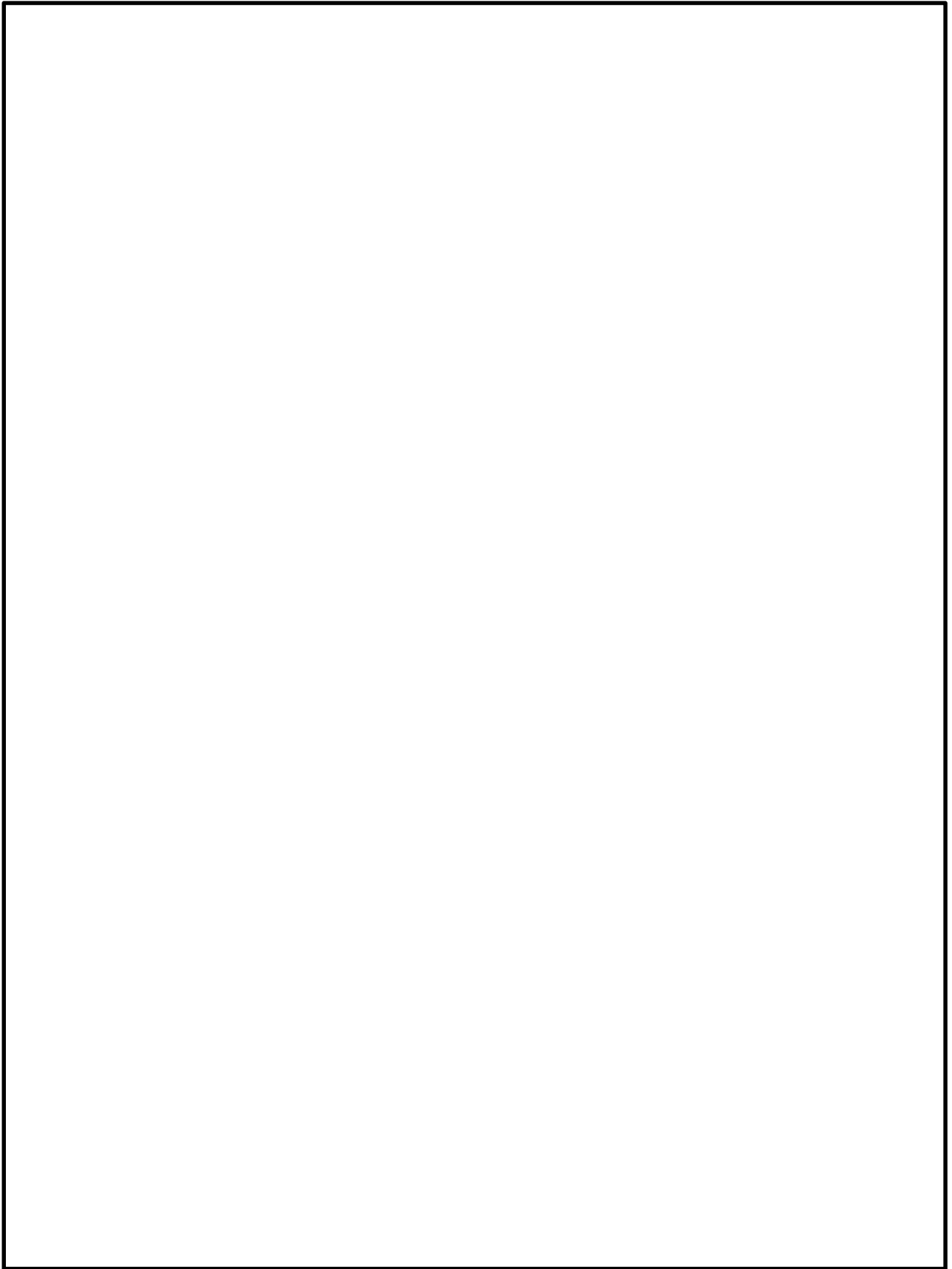
No	項目	記号	測定点	方向	備考
28	ひずみ	S1	プッシュローラ (扉閉時) ※1	-	・扉の開放状態及び閉止状態での加振試験時に代表位置として、ひずみの計測が目的
29		S2			
30		S3	プッシュローラ (扉開時) ※1		
31		S4			
32		S5※2	レール		・S5, S6 は、扉閉時のローラ付近の上部レールの加振試験時のひずみを計測 ・S7 は、扉開時のローラ付近の加振試験時のひずみを計測 ・S8 は、下部レール付近の加振試験時のひずみを計測
33		S6※2			
34		S7※2			
35		S8※2			
36		S9※2	チェーン		・チェーンの固定端付近の加振試験時のひずみを計測
37		S10※2			
38		S11※2	門周辺 (扉閉時)		門の荷重が伝達する部位の加振試験時のひずみを計測する。
39		S12※2			
40		S13※2	門周辺 (扉開時)		
41		S14※2			

※1 扉の全閉時、全開時に扉に作用する荷重を代表する位置として計測

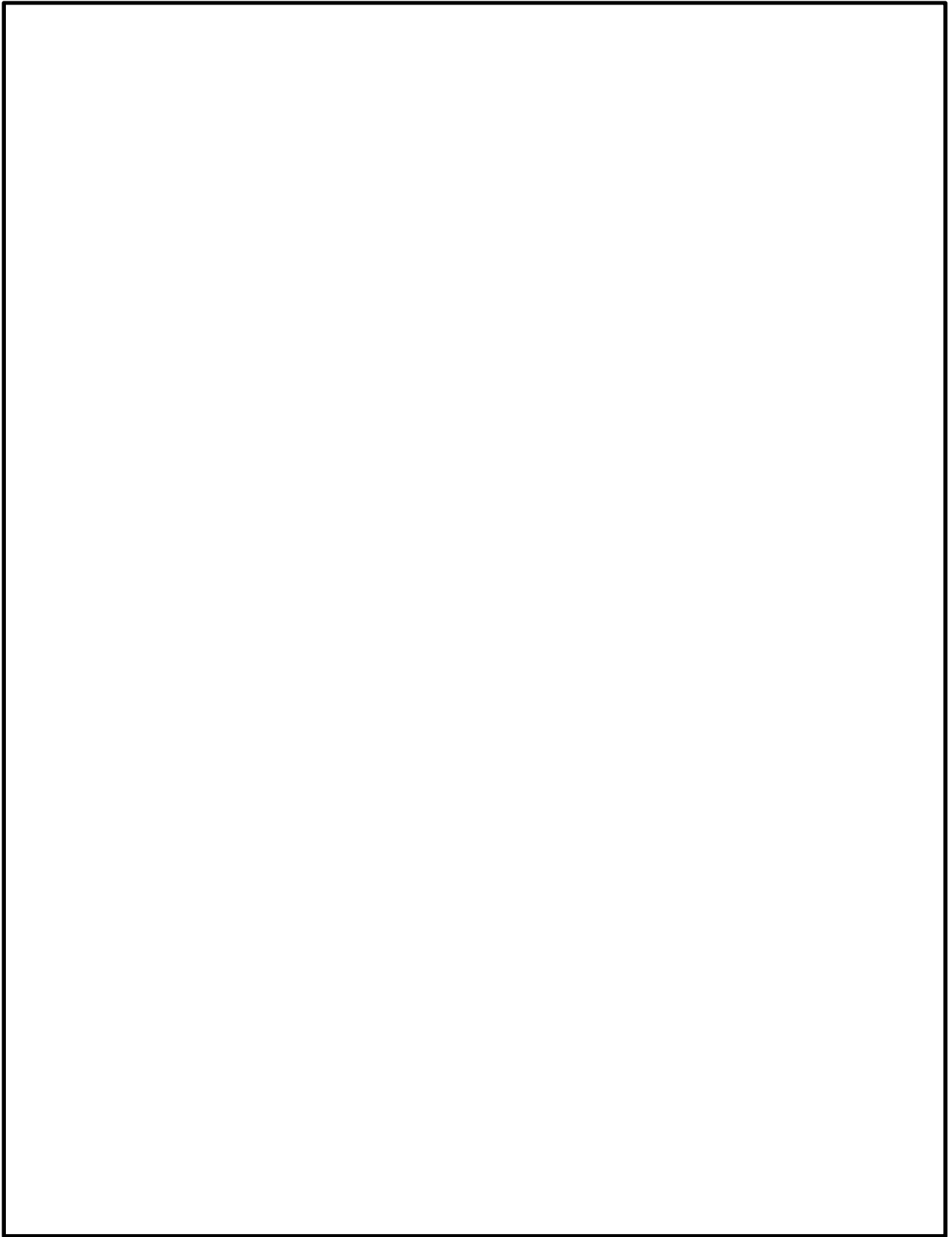
※2 対策後の加振試験で追加



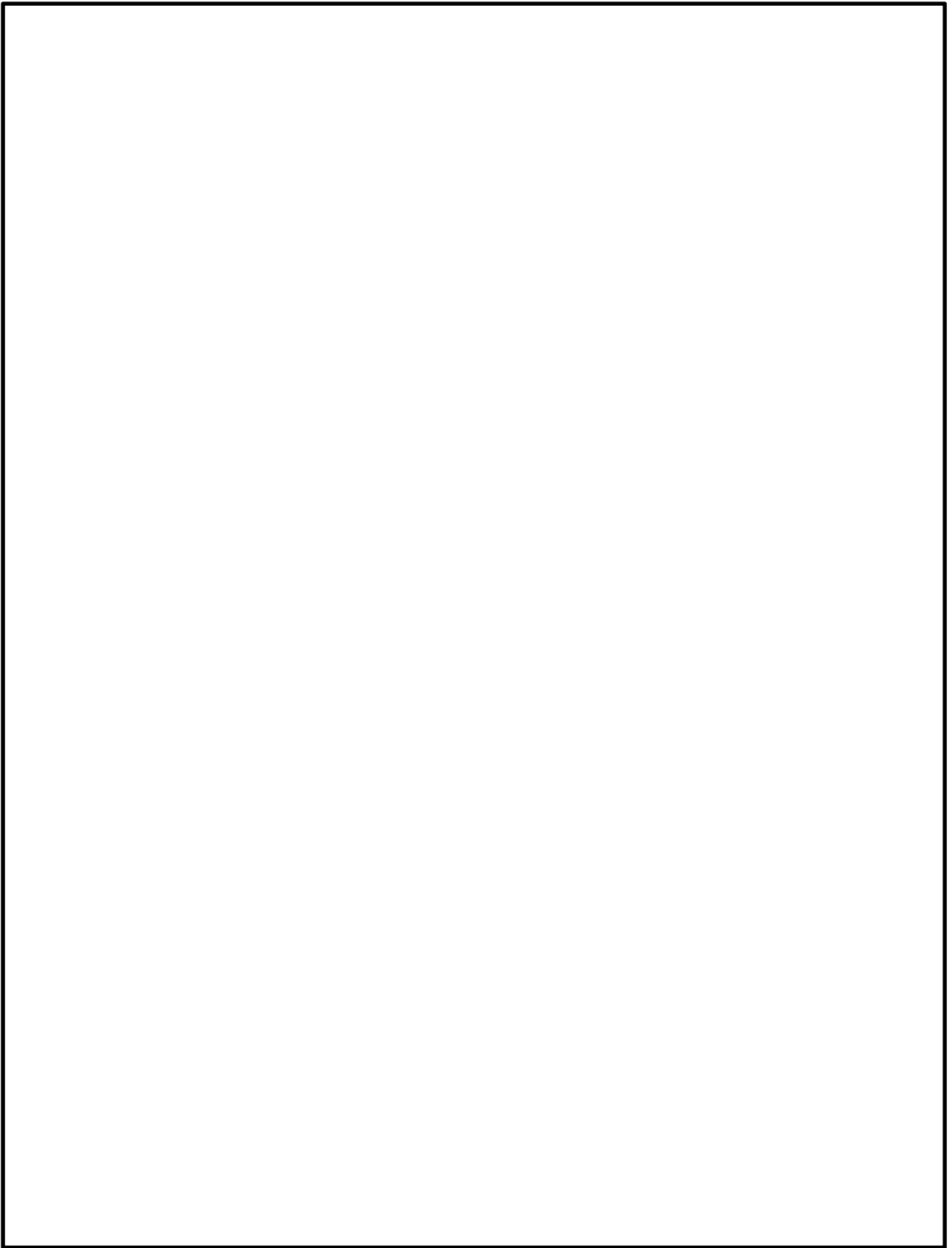
第 6 図 (1/2) 加速度計の設置位置 (振動台, 支持架台)



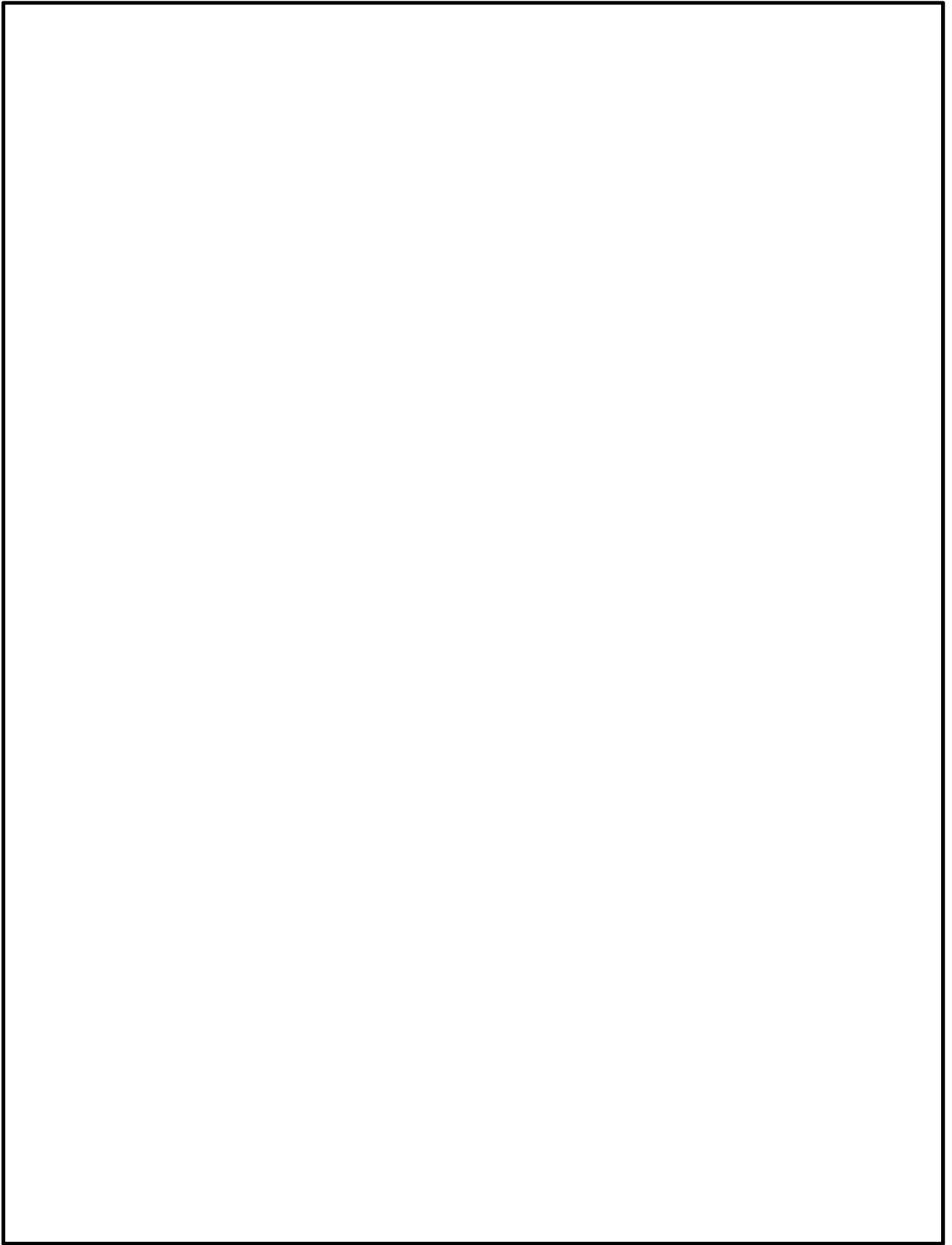
第 6 図 (2/2) 加速度計の設置位置 (扉, 駆動装置)



第7図 (1/3) ひずみゲージの設置位置 (プッシュローラ)



第7図 (2/3) ひずみゲージの設置位置 (レール)



第7図 (3/3) ひずみゲージの設置位置 (チェーン、門)

5 試験要領

5.1 試験手順

目標とする入力波を精度よく振動台で再現するための振動台補償加振の後、試験体を振動台に搭載し、下記の手順で加振及び加振後の作動試験、気密性能試験を実施する。

なお、試験場との調整、現場の進捗状況等により、試験手順が変更となる場合もある。

- (1) 加振試験の準備として、センサ（加速度計及びひずみゲージ）が所定の位置に設置されていることを確認する。また、測定計器の仕様が適切であることを確認する。
- (2) センサ確認試験を以下の手順で実施する。
 - ① 閉止装置の扉が閉止状態であることを確認する。
 - ② 加振レベル 0.5m/s^2 程度、振動数 $1\sim 2\text{Hz}$ にて、各方向単独で正弦波加振を行う。
 - ③ センサの取付方向、感度を確認する。
- (3) 振動特性把握試験を以下の手順で実施する。
 - ① 閉止装置の扉が閉止状態であることを確認する。
 - ② 加振レベル 2.0m/s^2 程度にて、各方向単独で、 $0.1\text{Hz}\sim 30\text{Hz}$ 程度の振動数成分を有する広帯域ランダム波の加振を行う。
 - ③ 試験体の固有振動数を測定し、入力波の主要な振動数成分の範囲に固有振動数の有無を確認する。
 - ④ 閉止装置の扉を開放状態とし、(3) ②, ③ を実施する。

【閉止装置の扉開放状態における加振試験】

- (4) 地震波 ($0.3 \times S_s$) 加振試験を以下の手順で実施する。
 - ① 閉止装置の扉を開放状態であることを確認する。
 - ② センサ取付状況及び試験体の外観目視を行い、異常のないことを確認する。
 - ③ 3方向同時加振の包絡波によるレベル1 ($0.3 \times S_s$) で加振する。
 - ④ 加振後、採取データを確認する。
- (5) 地震波 ($0.6 \times S_s$) 加振試験を実施する。
 - ① 閉止装置の扉が開放状態であることを確認する。
 - ② センサ取付状況及び試験体の外観目視を行い、異常のないことを確認する。
 - ③ 3方向同時加振の包絡波によるレベル2 ($0.6 \times S_s$) で加振する。
 - ④ 加振後、採取データを確認する。
 - ⑤ 気密性能試験を「5.2 (1) 気密性能試験」のとおり実施する。
 - ⑥ 作動試験を「5.3 (1) 作動試験」のとおり実施する。
- (6) 地震波 ($1.0 \times S_s$) 加振試験を実施する。
 - (5) ① ~ ⑥と同じ。ただし、下記に読み替える。
 - ・レベル2 ($0.6 \times S_s$) をレベル3 ($1.0 \times S_s$)

- ・基準地震動 S_s の 0.6 倍を 1.0 倍
- (7) 地震波 ($1.1 \times S_s$) 加振試験を実施する。
- (5) ① ~ ⑥と同じ。ただし、下記に読み替える。
- ・レベル 2 ($0.6 \times S_s$) をレベル 4 ($1.1 \times S_s$)
 - ・基準地震動 S_s の 0.6 倍を 1.1 倍

【閉止装置の扉閉止状態における加振試験】

閉止装置の扉を閉止状態とし、5.1(4)~(7)を実施する。ただし、下記に読み替える。

- ・扉の開放状態を閉止状態

【追加加振試験（閉止装置の扉開放状態）】

- ① 閉止装置の扉が開放状態、門（開側，閉側）が挿入状態であることを確認する。
- ② センサ取付状況及び試験体の外観目視を行い，異常のないことを確認する。
- ③ 3方向同時加振の包絡波によるレベル 3 ($1.0 \times S_s$) で加振する。
- ④ 加振後，採取データを確認する。
- ⑤ 開側の門及び閉側の門を押し上げる。
- ⑥ 気密試験準備のため，扉閉動作させる。
- ⑦ 開側の門及び閉側の門を挿入する。
- ⑧ 気密性能試験を「5.2 (1) 気密性能試験」のとおり実施する。
- ⑨ 作動試験を「5.3 (1) 作動試験」のとおり実施する。
- ⑩ 試験体の外観目視を行い，異常のないことを確認する。

【追加加振試験（閉止装置の扉閉止状態）】

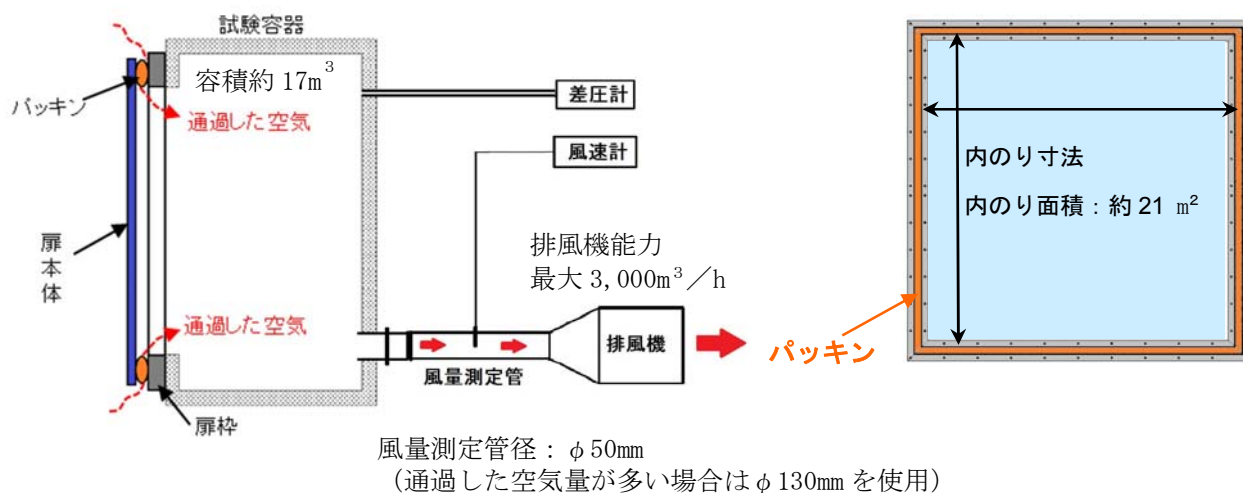
- ① 閉止装置の扉が閉止状態，門（開側，閉側）が挿入状態であることを確認する。
- ② センサ取付状況及び試験体の外観目視を行い，異常のないことを確認する。
- ③ 3方向同時加振の包絡波によるレベル 3 ($1.0 \times S_s$) で加振する。
- ④ 加振後，採取データを確認する。
- ⑤ 気密性能試験を「5.2 (1) 気密性能試験」のとおり実施する。
- ⑥ 作動試験を「5.3 (1) 作動試験」のとおり実施する。
- ⑦ 試験体の外観目視を行い，異常のないことを確認する。

5.2 気密性能試験について

(1) 気密性能試験

A S T M E 283-4 (Standard Test Method for Determining Rate of Air Leakage Through Exterior Windows, Curtain Walls, and Doors Under Specified Pressure Differences Across the Specimen) に準じた装置を用いて実施する。排風機により試験容器内の空気を排出することにより試験体前後に圧力差を生じさせ、試験体のシール部から試験容器へ流入する通気量を測定する。

第 8 図に気密性能試験装置図、第 9 図に試験体の内のり寸法図を示す。



第 8 図 気密性能試験装置図

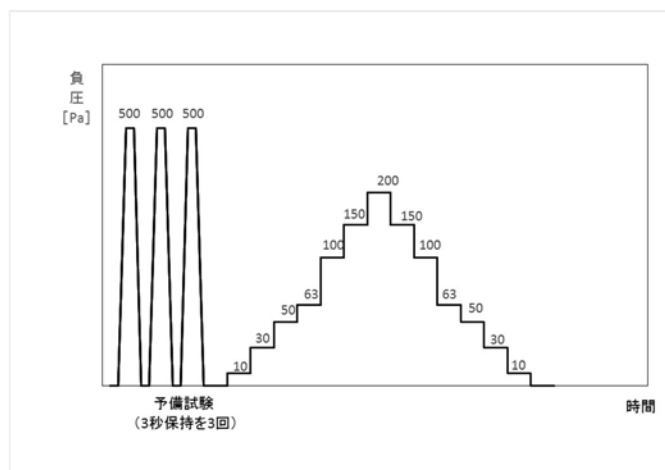
第 9 図 試験体の内のり寸法図

試験体を通過した空気量 Q (m^3/h) は、風速計の風速 V (m/s)、風量測定管の直径 d (m) から算出する。

$$Q = V \times \frac{\pi \times d^2}{4} \times 3,600$$

試験手順は、「J I S A 1516 (建具の気密性試験方法) 6.3 試験手順」に準じて (ただし、予備加圧後の開閉確認は省略する。), 負圧での圧力差 10Pa, 30Pa, 50Pa, 63Pa, 100Pa, 150Pa, 200Pa と上げ, 150Pa, 100Pa, 63Pa, 50Pa, 30Pa, 10Pa と下げていく※ (保持時間 1 分)。通気方向は 1 方向 (負圧) とする。(第 10 図 負圧試験線図)

※ 負圧を維持できる範囲で試験を実施する。



第 10 図 負圧試験線図

試験により得られた試験体を通過した空気量 Q (m^3/h) を、標準状態 (20°C , $1,013$ hPa) に換算し、扉の内り面積 (m^2) で除すことにより、単位面積当たり、1 時間当たりの通気量 ($\text{m}^3/\text{h}\cdot\text{m}^2$) として算出する。圧力差に応じた通気量の推移を確認する。

$$q = Q' / A$$

ここで、

q : 通気量 ($\text{m}^3/\text{h}\cdot\text{m}^2$)

A : 試験体の内り面積 (m^2)

Q' : 通過した空気量 (20°C , $1,013\text{hPa}$ 換算値) (m^3/h)

$$Q' = Q \cdot \frac{P}{1,013} \cdot \frac{273+20}{273+T}$$

P : 試験容器内の気圧 (hPa)

T : 試験時の空気温度 ($^\circ\text{C}$)

(2) 判定基準

通気量 : $12.6 \text{ m}^3/\text{h}\cdot\text{m}^2$ 以下※ (差圧 63Pa 時)

※ 閉止装置単体の判定基準 (設計目標) としては、J I S A 1516 で示される A4 等級以上とする。なお、原子炉建屋原子炉棟全体としての気密性能は確保できることを確認する。試験体は、実機に取り付ける全ての閉止装置を考慮し、各々の縦・横寸法を包絡する大きさで製作することにより試験の保守性を考慮する。

5.3 作動確認について

(1) 作動確認

【電動作動確認】

電動駆動により閉止装置が開閉できることを確認する。併せて電動機の電流測定及び開閉時間を測定する。なお、開操作と閉操作は原則各1回とするが、初期状態との差異があると判断した場合は、各5回を計測し、最も保守的な値を判定基準に用いる。

また、閉止装置の開閉に合わせ、閘を電動操作により引抜き、挿入できることを確認する。

【手動作動確認】

① 閉止装置の扉が開放状態での加振後

手動操作により閉止装置が閉止できることを確認する。(第11図)

また、手動操作により閘を引抜き、挿入できることを確認する。

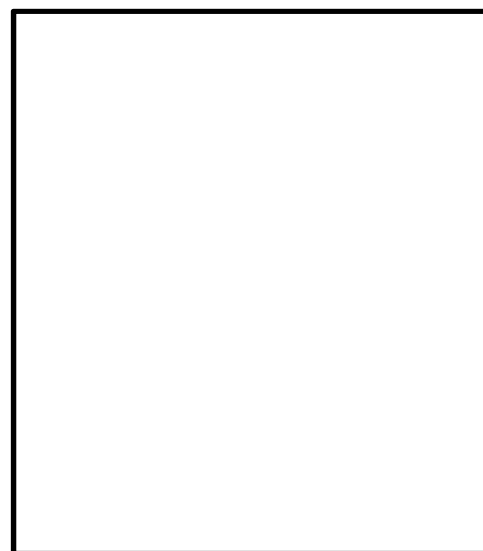
ただし、電動作動確認結果から作動状況に変化がないと判断できる場合は、手動作動確認を省略する。

② 閉止装置の扉が閉止状態での加振後

手動操作により閉止装置が開放できることを確認する。

また、手動操作により閘を引上げ、挿入できることを確認する。

ただし、電動作動確認結果から作動状況に変化がないと判断できる場合は、手動作動確認を省略する。



第11図 手動操作概念図

(2) 判定基準

【電動作動確認】

○扉

電動駆動により開閉できること。

扉の閉止 : 全閉位置であること

開閉時間 : 2分以内(参考値)

電流値 : 定格電流値以内であること

○閘

電動駆動シリンダにより閘が押し上げ、挿入できること。

閘の位置 : 閘が挿入又は押し上げ位置であること

開閉時間 : 15秒以内(参考値)

電流値 : 定格電流値以内であること

【手動作動確認】

○扉

手動操作により閉止（開放状態の加振後）又は開閉（閉止状態の加振後）できること。

扉の閉止 : 全閉位置又は全開位置であること。

○門

手動操作により門を引上げ又は自重により門挿入できること

門の位置 : 物理的な上限位置までの引上げ又は挿入時にピン頭部がフレーム側の
門受の位置にあること

第12図 試験工程※1

項目	6/15(金)		6/16(土)		6/17(日)		6/18(月)		6/19(火)		6/20(水)		6/21(木)		6/22(金)	
	AM※3	PM※3	AM	PM	AM	PM	AM	PM	AM	PM	AM	PM	AM	PM	AM	PM
振動台補償加振																
センサ確認試験3方向(扉開)																
振動特性把握試験3方向(扉開)																
振動特性把握試験3方向(扉閉)																
地震波加振(扉開) レベル1 (0.3×S _s)																
地震波加振(扉開) レベル2 (0.6×S _s)																
地震波加振(扉開) レベル3 (1.0×S _s) ※2																
地震波加振(扉閉) レベル1 (0.3×S _s)																
地震波加振(扉閉) レベル3 (1.0×S _s) ※2																
地震波加振(扉閉) レベル2 (0.6×S _s)																
地震波加振(扉閉) レベル3 (1.0×S _s) ※2																
地震波加振(扉閉) レベル4 (1.1×S _s) ※2																
地震波加振(扉閉) レベル4 (1.1×S _s) ※2																

予備日

振動台への試験体の据付け
試験体へのセンサ等計測器類の取付け

初期状態の気密性能試験
等の作業

※1 試験場との調整により変更となる場合もある。
 ※2 地震波加振のうちレベル2, 3, 4の加振後に、健全性確認試験(作動確認, 気密性能試験)を実施する。
 ※3 AMは10:00~13:00, PMは13:30~18:00を想定している。

第13図 追加試験工程※1

項目	7/21(土)		7/22(日)		7/23(月)		7/24(火)		7/25(水)		7/26(木)		7/27(金)		7/28(土)		7/29(日)		7/30(月)		7/31(火)		
	AM	PM	AM	PM	AM	PM	AM	PM	AM	PM	AM	PM	AM	PM	AM	PM	AM	PM	AM	PM	AM	PM	
センサ確認試験3方向(扉開)																							
振動特性把握試験3方向(扉開)																							
振動特性把握試験3方向(扉閉)																							
地震波加振(扉開) レベル3(1.0×S _s)																							
気密性能試験																							
地震波加振(扉開) レベル3(1.0×S _s)※2																							
地震波加振(扉閉) レベル3(1.0×S _s)※2																							
地震波加振(扉開) レベル3(1.0×S _s)※2																							
地震波加振(扉閉) レベル3(1.0×S _s)※2																							
<社内確認用> 地震波加振(扉開) レベル3(1.0×S _s)																							

※1 試験場との調整により変更となる場合もある。

※2 加振後に、健全性確認試験(作動確認, 気密性能試験)を実施する。

※3 AMは10:00~13:00, PMは13:30~18:00を想定している。

第5表 測定計測器一覧表 (1/3)

No.	用途	計測器名称	メーカー(型式)	仕様
1	絶縁抵抗測定	絶縁抵抗計	sanwa (PDM508S)	管理番号：HS01A667 定格測定電圧(V/MΩ)：500/100 精度：第一有効測定範囲(指示値の±5%以内) 第二有効測定範囲(指示値の±10%以内)
2	動作試験 (モータ電流値測定)	デジタルクランプ メータ	HIOKI (3282)	管理番号：HS01A509 交流電流(A)：レンジ 30A, 300A, 600A 精度：30A(40~1kHz：±1%rdg±0.7%fs) 300A/600A(45~60Hz：±1.0%rdg±5dgt, 40~45Hz：±1.5%rdg±5dgt 66~1kHz：±1.5%rdg±5dgt)
3	動作試験 (扉開閉速度測定)	ストップウォッチ	SEIKO (S034-4000)	管理番号：HS01Z003 時間精度：±0.0012%(月差±30秒以内)
4		熱式風速計	日本カノマックス(株) (6141)	製造番号：642361 3 レンジ：0~1m/s(50等分目盛。最小読取値0.02m/s) 0~10m/s(50等分目盛。最小読取値0.2m/s) 0~50m/s(50等分目盛。最小読取値1m/s) 精度：各レンジのメータフルスケールの±2%
5		風量計測管	一般財団法人 建材試験センター	φ50mm (内径) φ130mm (内径)
6		デジタル圧力計 (絶対圧)	(株)サヤマトレーディング (マノエース 230-8110HP-B)	器物番号：2K43019 圧力レンジ：0~110kPa, 200kPa, 700kPa 最大表示：700kPa 精度：±0.35%fs±1dgt
7	気密性能試験		(株)コスモ計器 DM-3501 (200Pa)	器物番号：311-1813-05B 圧力レンジ：0~±200Pa 最大表示：220Pa 精度：±0.15%fs±1dgt
8		デジタル圧力計 (差圧計)	(株)コスモ計器 DM-3501 (500Pa)	器物番号：311-2144-07B 圧力レンジ：0~±500Pa 最大表示：550Pa 精度：±0.15%fs±1dgt
9		ガラス製単管温度 計	日本計量器工業(株) (DF-201)	範囲：-20℃~50℃以下 目盛：1℃

第5表 測定計測器一覧表 (2/3)

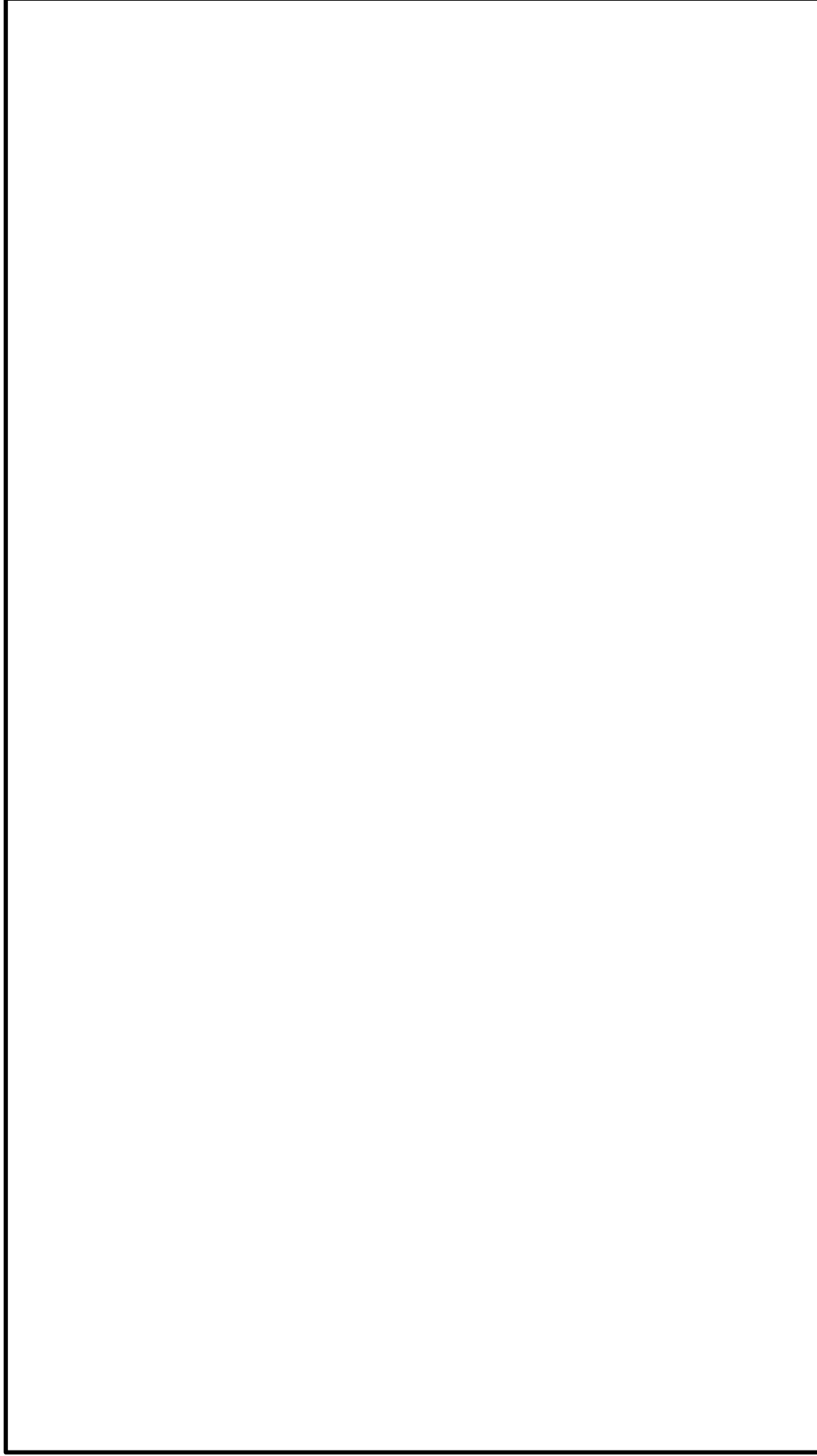
No.	用途	計測器名称	メーカー(型式)	仕様
10	加振試験	加速度計	株式会社共和電業 (AS-5GB, AS-5GA, AS-10GB, AS-20GB)	定格容量 AS-5GB : $\pm 49.03\text{m/s}^2$ AS-10GB : $\pm 98.07\text{m/s}^2$ AS-20GB : $\pm 196.1\text{m/s}^2$ 精度 (非直線性/ヒステリシス) : $\pm 1.0\%R0$ 以内 ※R0 (Rated Output) : 定格出力
11		ひずみゲージ	株式会社共和電業 (KFG-2-120-C1-11, KFGS-1-120-C1-11)	ひずみ限界 : 約 5% (常温) 誤差 : 最大 10% (ひずみ限界条件における最大誤差)

第5表 測定計測器一覧表 (3/3) 追加加振試験にて追加して使用する計器

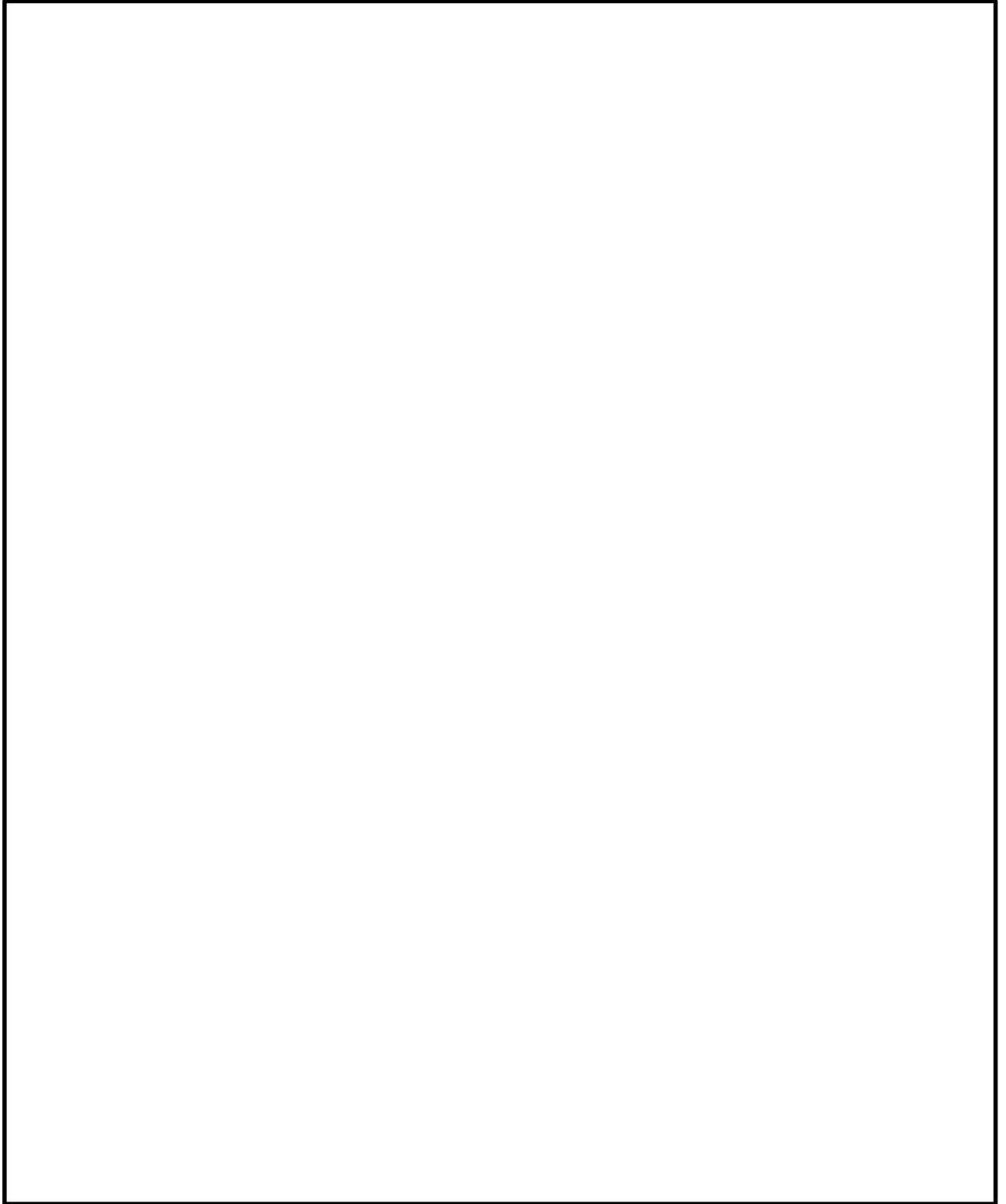
No.	用途	計測器名称	メーカー(型式)	仕様
1	動作試験 (モータ電流値測定)	デジタルクランプ メータ	HIOKI (3281)	交流電流(A) : レンジ 30A, 300A, 600A 精度 : 30A (40~1kHz : $\pm 1\%\text{rdg} \pm 0.7\%\text{fs}$) 300A/600A (45~60Hz : $\pm 1.0\%\text{rdg} \pm 5\text{dgt}$, 40~45Hz : $\pm 1.5\%\text{rdg} \pm 5\text{dgt}$ 66~1kHz : $\pm 1.5\%\text{rdg} \pm 5\text{dgt}$
2	動作試験 (扉開閉速度測定)	ストップウォッチ	SEIKO (S051-4000)	時間精度 : $\pm 0.0012\%$ (月差 ± 30 秒以内)

No.	用途	計測器名称	メーカー (型式)	仕様
3	気密性能試験	風量計測管	一般財団法人 日本建築総合試験所	φ50mm (内径)
4		デジタル圧力計 (絶対圧)	横河電気(株) (7673-17)	圧力レンジ：0～130kPa (abs) 最大表示：156kPa (abs) 精度：±(0.03%rdg+0.005%fs+6dgt)
5		デジタル圧力計 (差圧計)	横河電気(株) (7673-20)	圧力レンジ：0～±1kPa 最大表示：1.2kPa 精度：±(0.02%rdg+0.04%fs)
6	加振試験	加速度計	株式会社共和電業 (AS-5GA)	定格容量 AS-5GA : ±49.03m/s ² 精度 (非直線性/ヒステリシス) : ±1.0%R0 以内 ※R0 (Rated Output) : 定格出力
7		ひずみゲージ	株式会社共和電業 (KFGS-1-120-C1-11)	ひずみ限界：約5% (常温) 誤差：最大10% (ひずみ限界条件における最大誤差)

参考資料 1
「閉止装置構造図」



第 1 図 閉止装置の構造概略図



第 2 図 閉止装置の駆動機構概略図

参考資料 2

「J I S A 1516 建具の気密性試験方法」抜粋

6.3 試験手順 試験は、図2に示す手順に従って行う。

a) 予備加圧 試験に先立ち試験圧力 P_{max} (1) より10%以上大きい圧力差を3秒以上保持し、3回加える。ただし、その圧力差は500 Pa以上とする。

なお、圧力を変化させる時間は、1秒以上とする。

b) 開閉確認 戸の開閉繰返しを5回行い、その後施錠する。

c) 加圧 加圧は、図2に示す試験手順に従い、正圧のもとで各段階ごとに最低10秒以上保持しながら、この試験で要求されている最高圧まで昇圧する。

なお、試験における圧力差の段階は、10、30、50、100、150、200、300、400、500及び600 Paとし(図2)、 P_{max} が600 Paを超える場合は、100 Paを超えない範囲の段階で圧力差を増加する(図3)。この圧力差は、降圧にも適用する。

d) 測定 個々の圧力差ごとに流量が定常になったときの流量を測定する。

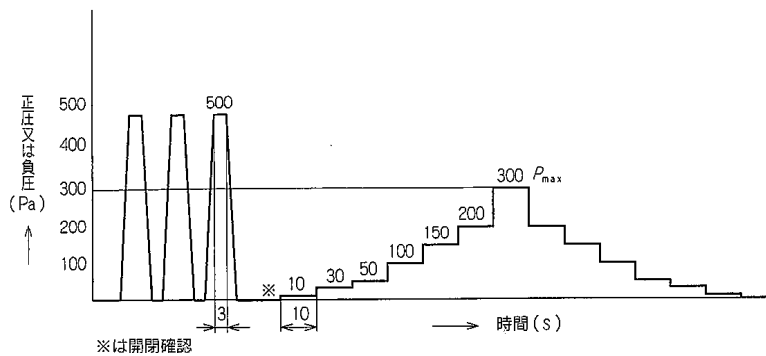


図2 加圧線図 (P_{max} が600 Pa以下の例)

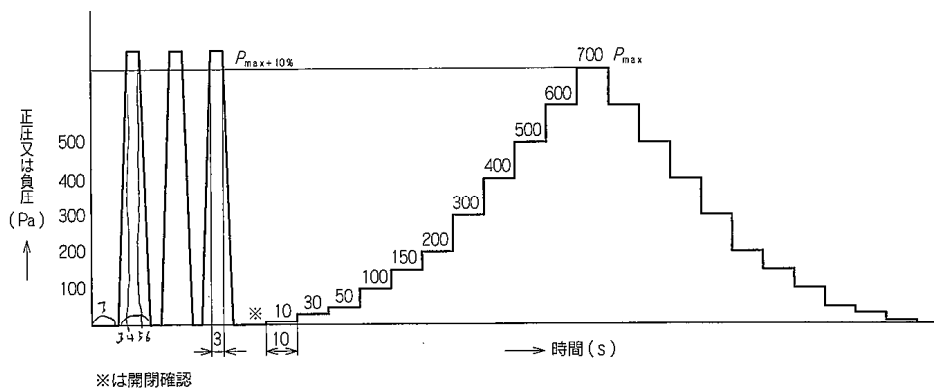


図3 加圧線図 (P_{max} が600 Paを超える例)

7. 試験結果の記録

7.1 通気量の表し方 通気量は、次のいずれか一つで表す。

- 建具面積の平方メートル当たり
- 可動部の平方メートル当たり
- すき間長さメートル当たり

7.2 通気量の算出 通気量は、それぞれの加圧時での通気面積 1 m²当たり (又は、すき間長さ 1 m 当たり)、1 時間当たりの流量で表し、JIS A 1513の5.で規定する基準状態の値に次の式を用いて換算する。

なお、換算結果は JIS Z 8401によって丸めて表す。

・通気面積当たりの換算式

$$q = \frac{Q}{A} \cdot \frac{P_1 \cdot T_0}{P_0 \cdot T_1}$$

・すき間長さ 1 m 当たりの換算式

$$q_1 = \frac{Q}{L} \cdot \frac{P_1 \cdot T_0}{P_0 \cdot T_1}$$

ここに、 q : 基準状態に換算した通気量 (m³/h·m²)

q_1 : 基準状態に換算した通気量 (m³/h·m)

Q : 測定された流量 (m³/h)

A : 通気面積 (m²)

L : すき間長さ (m)

P_0 : 1 013 (hPa)

P_1 : 試験室の気圧 (hPa)

T_0 : 273 + 20 = 293 (K)

T_1 : 測定空気温度 (K)

7.3 記録 7.2で求めた通気量の換算結果は、縦軸に通気量を、横軸に圧力差をとった両対数グラフ (通気量線図) で示す。

なお、通気量線図に示す通気量は、昇圧時の値と降圧時の値の両者のうち、大きい値を記入する。

閉止装置試験体 各部位の簡易強度計算（開閉方向）について

1. 概要

閉止装置の試験体が加振試験において発生した、チェーン切断事象の原因を特定するため、扉開閉方向の荷重伝達経路及び伝達経路上の各部材の開閉方向の荷重に対する強度上の裕度を簡易的に確認したものである。

2. 対象部位

開閉方向の荷重伝達経路となる部材を強度計算の対象とする。荷重の伝達経路及び計算対象部位を第1図に示す。

3. 強度計算

(1) 荷重

応力評価に際し荷重は以下のケースを考慮した。

1) 設計想定時：モータのブレーキ(カタログ値)による制動力が駆動系へ負荷*

2) 加振試験時：ブレーキトルク試験結果から得られた推定荷重

加振試験で使用したモータのブレーキトルクを実測して得られたトルク値に動的効果を考慮して2倍した荷重。

※ モータのブレーキトルクによる荷重

・モータのブレーキの標準動摩擦トルク：

$$T_0 = 15 \text{ N} \cdot \text{m}$$

・実減速比：78.57

・減速機の実出力軸のブレーキトルク：

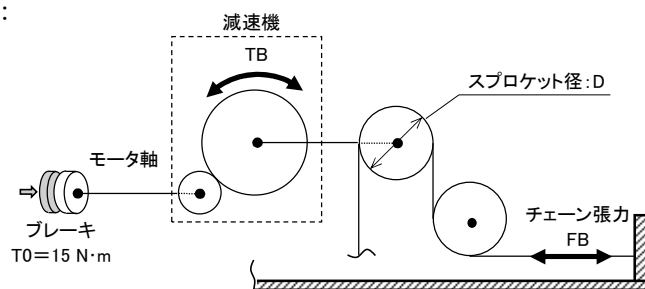
$$TB = 15 \times 78.57 = 1178 \text{ N} \cdot \text{m}$$

・スプロケット径：

$$D = 120 \text{ mm}$$

・チェーン張力 FB：

$$FB = 2 \times TB / D = 2 \times 1178 / 0.12 = \underline{\underline{19.6 \text{ kN}}}$$



(2) 応力計算

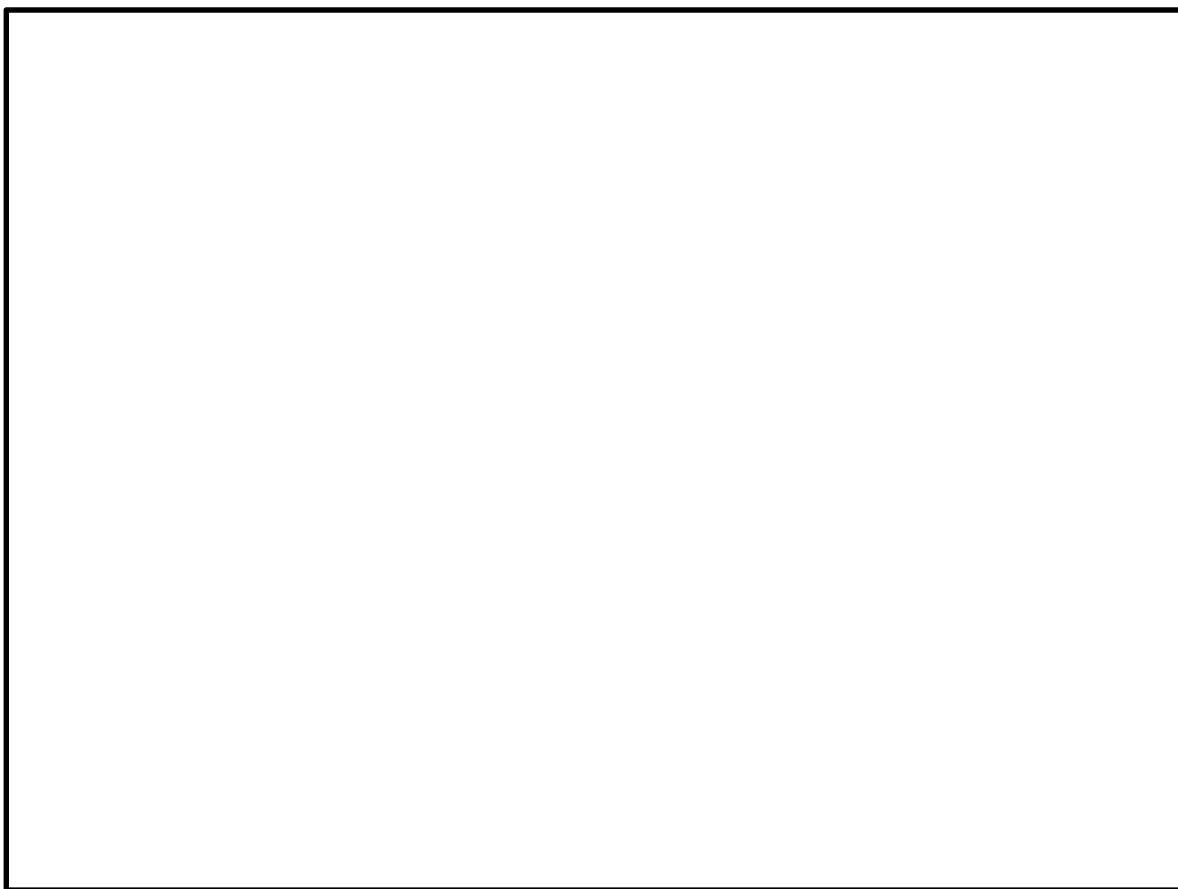
2. で示した荷重伝達経路上の部材に対し、扉開閉方向の荷重に対する応力を算出した。評価断面は強度上最も脆弱な部位とした。計算は単位荷重に対して行い、荷重値に対して比例倍して評価を行う。各部位の計算を添付に示す。

(3) 評価

要因分析のための脆弱部位の特定が目的であるため、各部材の引張強さに対する算出応力の比を裕度として算出し評価した。

4. 計算結果

計算結果を各部位の裕度（＝許容値／組合せ応力）として整理し、表1に対策前の評価結果、表2に対策後の評価結果を示す。



第1図 荷重伝達経路及び計算対象部位

表1 対策前の計算結果まとめ

ブレーキトルク（カタログ値）よ
り発生する荷重：19.6kN

ブレーキトルク試験から得られ
た荷重：66kN

No.	部品名		裕度※
1	ボルト1		
2	ハンガー ローラ	ブラケット1	
3		リンク	
4		ブラケット2	
5	ボルト2		
6	ホルダ		
7	ボルト3		
8	チェーンガイド		
9	エンドボルト		
10	チェーン		
11	スプロケット(補助) 軸		
11'	モータ 出力軸		
12	-		
12'	減速機固定ボルト		
13	モーターベース		
14	ボルト4		
15	ハンガーレール		

No.	部品名		裕度※
1	ボルト1		
2	ハンガー ローラ	ブラケット1	
3		リンク	
4		ブラケット2	
5	ボルト2		
6	ホルダ		
7	ボルト3		
8	チェーンガイド		
9	エンドボルト		
10	チェーン		
11	スプロケット(補助) 軸		
11'	モータ 出力軸		
12	-		
12'	減速機固定ボルト		
13	モーターベース		
14	ボルト4		
15	ハンガーレール		

※ 裕度＝許容値／評価値（1以上で成立） 許容値はSu（引張強さ）ベース

表2 対策後の計算結果まとめ

対策品のチェーンとスプロケットについて、門のある場合は、門受とピンのギャップ \square mm を用いて、チェーン（対策品）引張試験から得られた 15 リンク分のチェーンが \square mm 伸びた時点での荷重（43.8kN，図2 参照）を用いて評価した。門については、加振試験で得られた加速度に基づく荷重により評価した。

また、門がない場合の裕度評価については、電動機ブレーキ荷重から得られた 66kN を用いて評価した。

<対策前>

No.	部品名	裕度※1
1	ボルト1	
2	ブラケット1	
3	ハンガー ローラ	
4	リンク ブラケット2	
5	ボルト2	
6	ホルダ	
7	ボルト3	
8	チェーンガイド	
9	エンドボルト	
10	チェーン	
11	スプロケット(補助) 軸	
11'	モータ 出力軸	
12	-	
12'	減速機固定ボルト	
13	モーターベース	
14	ボルト4	
15	ハンガーレール	

<対策後（門あり）>

No.	部品名	裕度※1
1	ボルト1	
2	ブラケット1	
3	ハンガー ローラ	
4	リンク ブラケット2	
5	ボルト2	
6	ホルダ	
7	ボルト3	
8	チェーンガイド	
9	エンドボルト	
10	チェーン(対策品)※2	
11	スプロケット(補助) 軸(対策品)	
11'	モータ 出力軸(対策品)	
12	軸補強部材(新規)	
12'	減速機固定ボルト	
13	モーターベース	
14	ボルト4	
15	ハンガーレール	
16	門 (新規)	

【参考】<対策後（門なし）>

No.	部品名	裕度※1
1	ボルト1	
2	ブラケット1	
3	ハンガー ローラ	
4	リンク ブラケット2	
5	ボルト2	
6	ホルダ	
7	ボルト3	
8	チェーンガイド	
9	エンドボルト	
10	チェーン(対策品)※3	
11	スプロケット(補助) 軸(対策品)	
11'	モータ 出力軸(対策品)	
12	軸補強部材(新規)	
12'	減速機固定ボルト	
13	モーターベース	
14	ボルト4	
15	ハンガーレール	

※1 裕度 = 許容値 / 評価値 (1 以上で成立) 許容値は Su (引張強さ) ベース

※2 引張試験による実力値では、裕度 1.8

※3 引張試験による実力値では、裕度 1.2

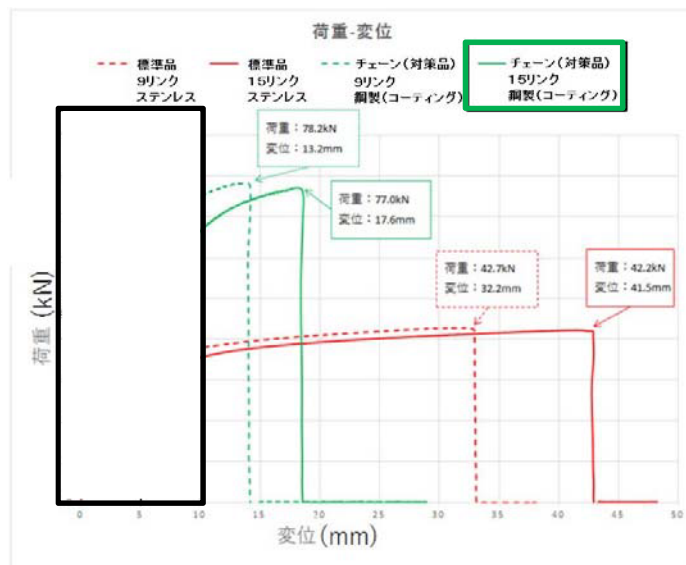


図2 変位と荷重曲線

①ボルト 1



ボルトはブラケット 1 体につき 本。ブラケットが 体あるため、合計ボルト 本で荷重を受持つと考える。

注) ボルトの設計として、ボルト自体でせん断荷重を受けるのではなく、締付けによる摩擦力で耐えるという思想であるが、ここでは仮にボルトがせん断力を受けたとして、どれくらいの余裕があるかを確認する。以降、ボルトについては同様の考えとする。

(1) 断面特性：断面積A (mm²)

$$A = \pi/4 \times \text{} \times \text{} = \text{} \text{ (mm}^2\text{)} \text{ (小数点第 3 位を四捨五入)}$$

(2) 荷重：W(kN)

$$W = 1 \text{ (kN)}$$

(3) 評価断面に生じるせん断応力： τ (MPa)

$$\tau = W/A = 1000 / \text{} = \text{} \text{ (MPa)} \text{ (小数点第 3 位を切上げ)}$$

(4) 組合せ応力： σ_c (MPa)

$$\sigma_c = \sqrt{(\sigma^2 + 3 \times \tau^2)} = \sqrt{\text{} + 3 \times \text{} \text{ (MPa)} \text{ (小数点第 3 位を切上げ)}$$

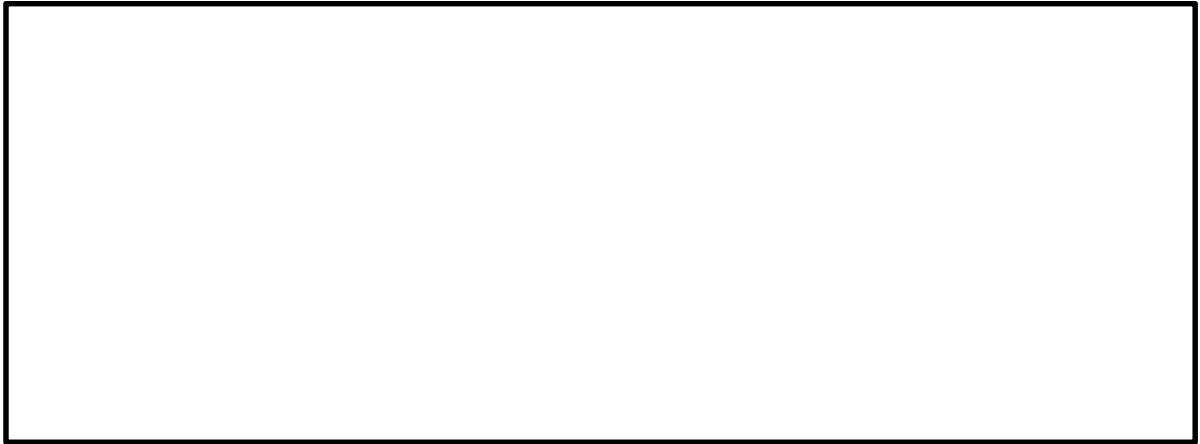
(5) 許容値(引張強さ)： S_u (MPa)

$$S_u = 520 \text{ (MPa)} \text{ (SUS304(設計時)の値)}$$

(6) 裕度：K

$$K = S_u / \sigma_c = 520 / \text{} = \text{} \text{ (小数点第 3 位を切下げ)}$$

②ハンガーローラ ブラケット 1



評価モデル

断面形状



ハンガーローラ 箇所で荷重を受けるものとする。

- (1) 断面特性：断面積A (mm²)、断面二次モーメントI (mm⁴)、断面係数Z (mm³)

$$A = \square \times \square \times \square \times \square = \square \text{ (mm}^2\text{)}$$

$$I = \square \times \{ (\square + \square \times \square - \square) / \square \times \square \} = \square \text{ (mm}^4\text{)}$$

$$Z = I / \square / \square + \square = \square \text{ (mm}^3\text{)} \text{ (小数点第3位を四捨五入)}$$

- (2) 荷重：W(kN)

$$W = 1 \text{ (kN)}$$

- (3) 評価断面に生じるせん断応力： τ (MPa)

$$\tau = W/A = 1000 / \square = \square \text{ (MPa)} \text{ (小数点第3位を切上げ)}$$

- (4) 評価断面に生じる軸曲げ応力： σ_b (MPa)

$$\sigma_b = M/Z = W \times L / Z = 1000 \times \square / \square = \square \text{ (MPa)} \text{ (小数点第3位を切上げ)}$$

- (5) 組合せ応力： σ_c (MPa)

$$\sigma_c = \sqrt{(\sigma_b)^2 + 3\tau^2} = \sqrt{(\square)^2 + 3 \times (\square)^2} = \square \text{ (MPa)}$$

(小数点第 3 位を切上げ)

(6) 許容値(引張強さ) : S_u (MPa)

$S_u = 520$ (MPa) (SUS304の値)

(7) 裕度 : K

$K = S_u / \sigma_c = 520 / \square = \square$ (小数点第 3 位を切下げ)

③ハンガーローラ リンク



ハンガーローラ 箇所で荷重を受けるものとする。

(1) 断面特性：断面積A (mm²)

$$A = \square \times (\square - \square) \times \square = \square \text{ (mm}^2\text{)}$$

(2) 荷重：W (kN)

$$W = 1 \text{ (kN)}$$

(3) 評価断面に生じるせん断応力： τ (MPa)

$$\tau = W/A = 1000 / \square = \square \text{ (MPa) (小数点第3位を切上げ)}$$

(4) 組合せ応力： σ_c (MPa)

$$\sigma_c = \sqrt{(\sigma^2 + 3\tau^2)} = \sqrt{(\square + 3 \times \square)} = \square \text{ (MPa) (小数点第3位を切上げ)}$$

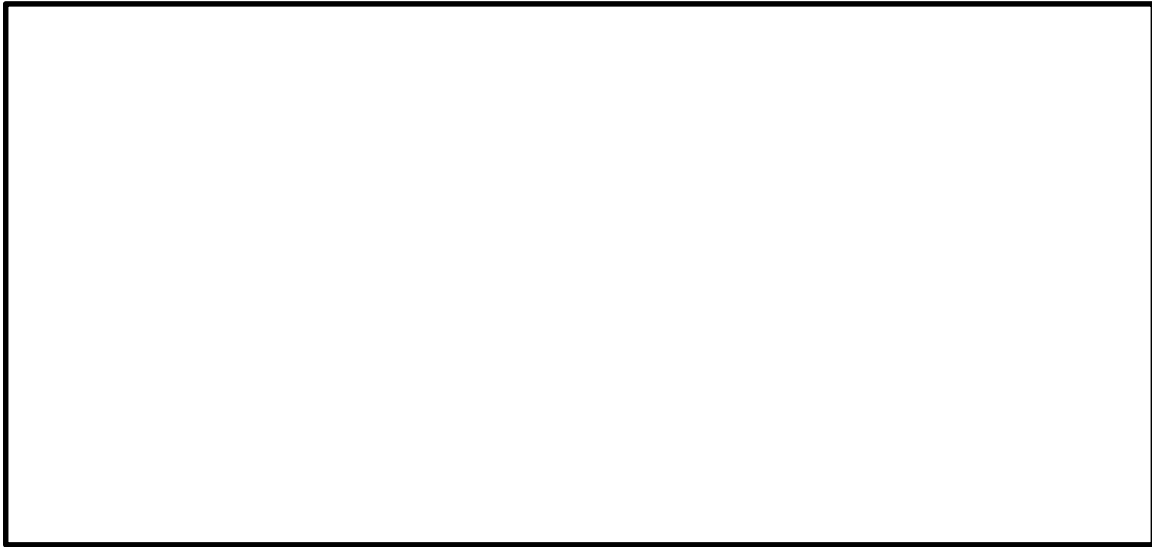
(5) 許容値(引張強さ)： S_u (MPa)

$$S_u = 520 \text{ (MPa) (SUS304の値)}$$

(6) 裕度：K

$$K = S_u / \sigma_c = 520 / \square = \square \text{ (小数点第3位を切下げ)}$$

④ハンガーローラ ブラケット 2



ハンガーローラ 箇所
で荷重を受けるものとする。

- (1) 断面特性：断面積A (mm²)、断面二次モーメントI (mm⁴)、断面係数Z (mm³)

$$A = \square \times \square \times \square \times \square = \square \text{ (mm}^2\text{)}$$

$$I = \square \times \{ (\square + \square) \times \square \times \square / \square \times \square \} = \square \text{ (mm}^4\text{)}$$

$$Z = I / (\square / \square + \square) = \square \text{ (mm}^3\text{)} \text{ (小数点第3位を四捨五入)}$$

- (2) 荷重：W(kN)

$$W = 1 \text{ (kN)}$$

- (3) 評価断面に生じるせん断応力： τ (MPa)

$$\tau = W/A = 1000 / \square = \square \text{ (MPa)} \text{ (小数点第3位を切上げ)}$$

- (4) 評価断面に生じる軸曲げ応力： σ_b (MPa)

$$\sigma_b = M/Z = W \times L/Z = 1000 \times \square / \square = \square \text{ (MPa)} \text{ (小数点第3位を切上げ)}$$

(5) 組合せ応力: σ_c (MPa)

$$\sigma_c = \sqrt{(\sigma_b)^2 + 3\tau^2} = \sqrt{(\square) + 3 \times (\square)} = \square \text{ (MPa)}$$

(小数点第3位を切上げ)

(6) 許容値(引張強さ): S_u (MPa)

$$S_u = 520 \text{ (MPa)} \text{ (SUS304の値)}$$

(7) 裕度: K

$$K = S_u / \sigma_c = 520 / \square = \square \text{ (小数点第3位を切下げ)}$$

⑤ボルト 2



ボルトはブラケット 1 体につき 本。ブラケットが 体あるため、合計ボルト 本で荷重を受持つと考える。

(1) 断面特性：断面積A (mm²)

$$A = \pi / 4 \times \text{} \times \text{} = \text{} \text{ (mm}^2\text{)} \text{ (小数点第 3 位を四捨五入)}$$

(2) 荷重：W(kN)

$$W = 1 \text{ (kN)}$$

(3) 評価断面に生じるせん断応力： τ (MPa)

$$\tau = W/A = 1000 / \text{} = \text{} \text{ (MPa)} \text{ (小数点第 3 位を切上げ)}$$

(4) 組合せ応力： σ_c (MPa)

$$\sigma_c = \sqrt{(\sigma^2 + 3 \times \tau^2)} = \sqrt{(\text{} + 3 \times \text{)}} = \text{} \text{ (MPa)} \text{ (小数点第 3 位を切上げ)}$$

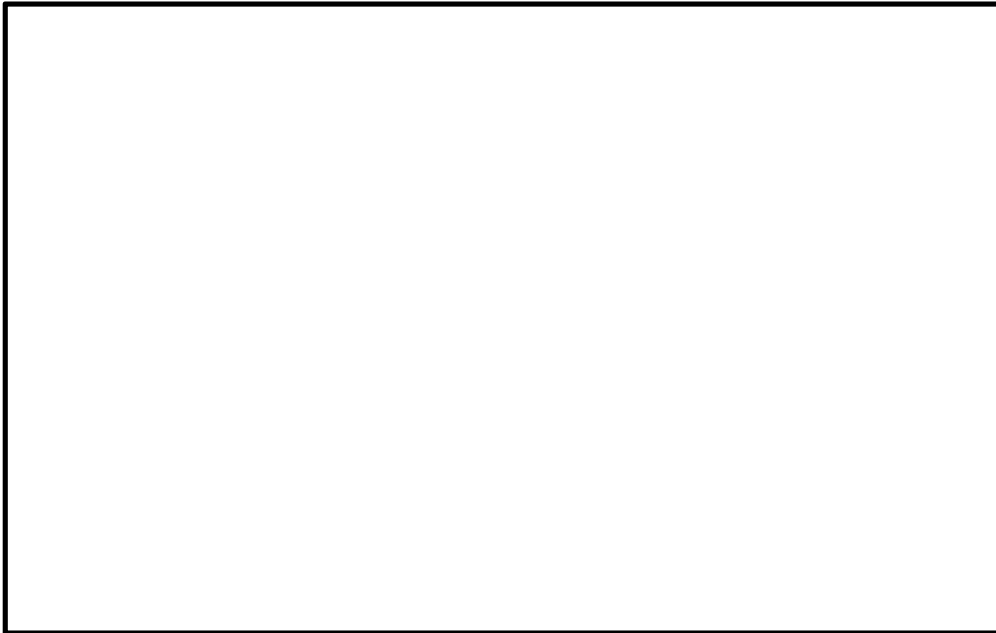
(5) 許容値(引張強さ)： S_u (MPa)

$$S_u = 520 \text{ (MPa)} \text{ (SUS304(設計時)の値)}$$

(6) 裕度：K

$$K = S_u / \sigma_c = 520 / \text{} = \text{} \text{ (小数点第 3 位を切下げ)}$$

⑥ホルダ



ホルダの筒
所で荷重を
受けるもの
とする。

(1) 断面特性：断面積A (mm²)、断面係数Z (mm³)

$$A = \square \times (\square - \square \times \square) \times \square = \square \text{ (mm}^2\text{)}$$

$$Z = \square \times (\square - \square \times \square)^3 \times \square / (\square \times \square) = \square \text{ (mm}^3\text{)} \text{ (小数点第3位を四捨五入)}$$

(2) 荷重：W (kN)

$$W = 1 \text{ (kN)}$$

(3) 評価断面に生じるせん断応力： τ (MPa)

$$\tau = W/A = 1000 / \square = \square \text{ (MPa)} \text{ (小数点第3位を切上げ)}$$

(4) 評価断面に生じる軸曲げ応力： σ_b (MPa)

$$\sigma_b = (W \times L) / Z = (1000 \times \square) / \square = \square \text{ (MPa)} \text{ (小数点第3位を切上げ)}$$

(5) 組合せ応力： σ_c (MPa)

$$\sigma_c = \sqrt{(\sigma_b)^2 + 3 \times (\tau)^2} = \sqrt{(\square)^2 + 3 \times (\square)^2} = \square \text{ (MPa)} \text{ (小数点第3位を切上げ)}$$

(6) 許容値(引張強さ)： S_u (MPa)

$$S_u = 520 \text{ (MPa)} \text{ (SUS304の値)}$$

(7) 裕度：K

$$K = S_u / \sigma_c = 520 / \square = \square \text{ (小数点第3位を切下げ)}$$

⑦ボルト3



各ホルダに対してボルトは□本、ホルダが□体あるため、□箇所荷重を負担すると考える。

(1) 断面特性：断面積A (mm²)

$$A = \pi / 4 \times \square \times \square = \square \text{ (mm}^2\text{)} \text{ (小数第 3 位を四捨五入)}$$

(2) 荷重：W (kN)

$$W = 1 \text{ (kN)}$$

(3) 評価断面に生じるせん断応力： τ (MPa)

$$\tau = W/A = 1000 / \square = \square \text{ (MPa)} \text{ (小数点第 3 位を切上げ)}$$

(4) 組合せ応力： σ_c (MPa)

$$\sigma_c = \sqrt{(\sigma^2 + 3\tau^2)} = \sqrt{\square + 3 \times \square} = \square \text{ (MPa)} \text{ (小数点第 3 位を切上げ)}$$

(5) 許容値(引張強さ)： S_u (MPa)

$$S_u = 520 \text{ (MPa)} \text{ (SUS304(設計時)の値)}$$

(6) 裕度：K

$$K = S_u / \sigma_c = 520 / \square = \square \text{ (小数点第 3 位を切下げ)}$$

⑧チェーンガイド



(1) 断面特性：断面積A (mm²)、断面係数Z (mm³)

$$A = (\square - (\square - \square) \times \square + \square \times \square - (\square - \square) \times \square) \times (\square - \square) = \square \text{ (mm}^2\text{)}$$

$$Z = \square \text{ (mm}^3\text{)}$$

(2) 荷重：W (kN)、モーメント：M (kN・mm)

$$W = 1 \text{ (kN)}$$

$$M = 1 \times \square = \square \text{ (kN}\cdot\text{mm)}$$

(3) 評価断面に生じる引張り応力： σ (MPa)

$$\sigma = W/A = 1000 / \square = \square \text{ (MPa)} \text{ (小数点第3位を切上げ)}$$

(4) 評価断面に生じる軸曲げ応力： σ_b (MPa)

$$\sigma_b = M/Z = \square / \square = \square \text{ (MPa)} \text{ (小数点第3位を切上げ)}$$

(5) 組合せ応力： σ_c (MPa)

$$\sigma_c = \sqrt{(\sigma_b)^2 + 3 \times \tau^2} = \sqrt{((\square + \square))^2 + 3 \times \square} = \square \text{ (MPa)}$$

(小数点第3位を切上げ)

(6) 許容値(引張強さ)： S_u (MPa)

$S_u = 520$ (MPa) (SUS304の値)

(7) 裕度 : K

$K = S_u / \sigma_c = 520 / \square = \square$ (小数点第 3 位を切下げ)

⑨エンドボルト



(1) 断面特性：断面積A (mm²)

$$A = \pi / 4 \times \boxed{} = \boxed{} \text{ (mm}^2\text{)} \text{ (小数点第 3 位を四捨五入)}$$

(2) 荷重：W(kN)

$$W = 1 \text{ (kN)}$$

(3) 評価断面に生じる引張り応力： σ (MPa)

$$\sigma = W/A = 1000 / \boxed{} = \boxed{} \text{ (MPa)} \text{ (小数点第 3 位を切上げ)}$$

(4) 組合せ応力： σ_c (MPa)

$$\sigma_c = \sqrt{(\sigma^2 + 3 \times \tau^2)} = \sqrt{\boxed{} + 3 \times \boxed{}} = \boxed{} \text{ (MPa)} \text{ (小数点第 3 位を切上げ)}$$

(5) 許容値(引張強さ)： S_u (MPa)

$$S_u = 930 \text{ (MPa)} \text{ (SCM435の値)}$$

(6) 裕度：K

$$K = S_u / \sigma_c = 930 / \boxed{} = \boxed{} \text{ (小数点第 3 位を切下げ)}$$

⑩チェーン（対策前）



チェーンは応力ではなく、発生荷重とカタログ記載の最小引張強さの比較により評価する。

(1) 荷重：W(kN)

$$W=1 \text{ (kN)}$$

(2) 最小引張強さ：Wc(kN)

(カタログ値) $W_{c1}=53.4\text{kN}$ (参考値)

(引張試験での実測値) $W_{c2}=41.4\text{kN}$

(3) 裕度：K

$$K=W_{c2} / W=41.4$$

⑩チェーン（対策後）



チェーンは応力ではなく、発生荷重とカタログ記載の最小引張強さの比較により評価する。

(1) 荷重：W(kN)

$$W=1 \text{ (kN)}$$

(2) 最小引張強さ：Wc(kN)

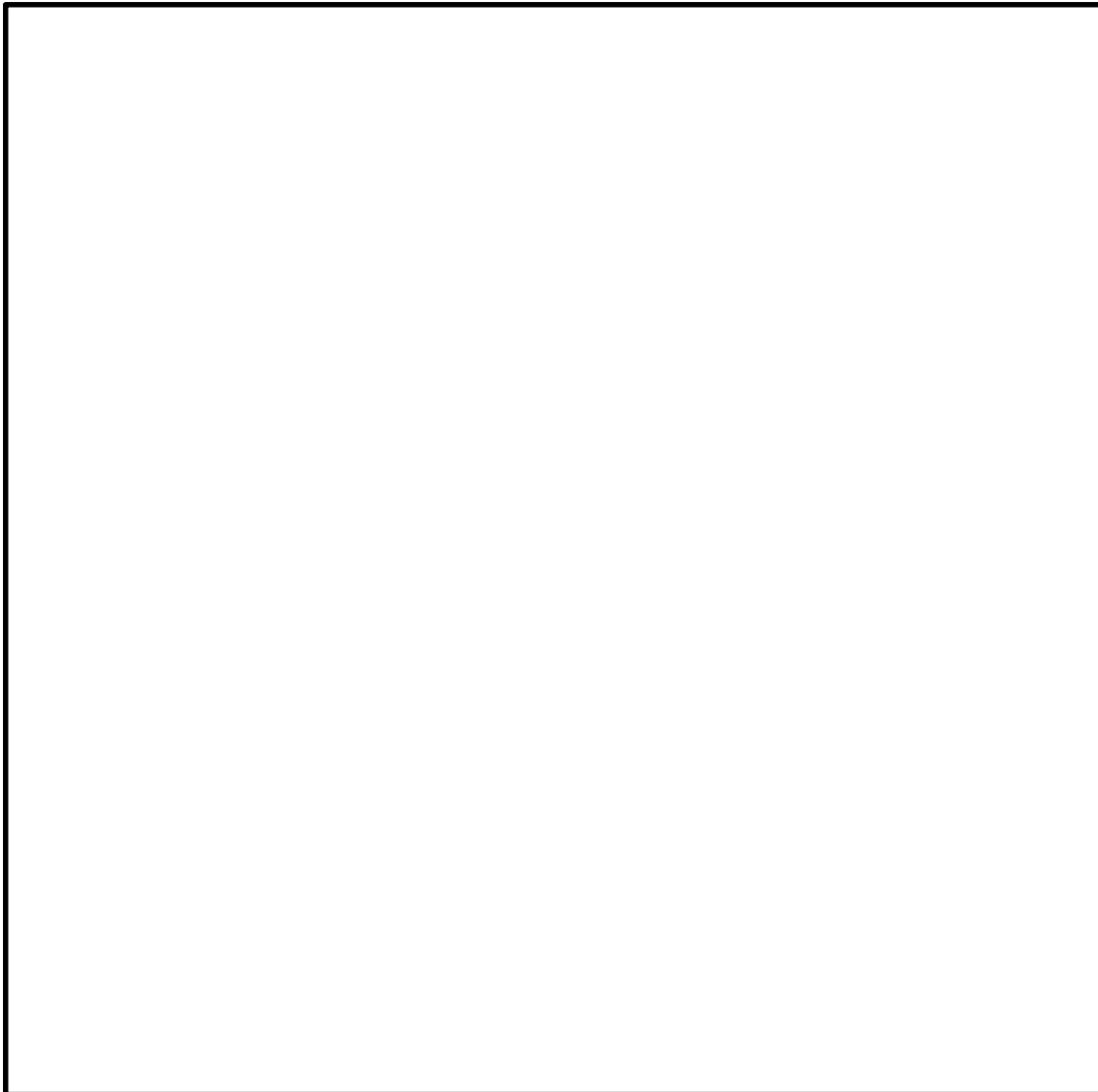
(カタログ値) $W_{c1}=71.6\text{kN}$ (参考値)

(引張試験での実測値) $W_{c2}=78.2\text{kN}$

(3) 裕度：K

$$K=W_{c1}/W=71.6$$

⑪ スプロケット (補助) 軸 (対策前)



(1) 断面特性：断面積A (mm²)、断面係数Z (mm³)

$$A = \pi/4 \times \boxed{} = \boxed{} \text{ mm}^2 \text{ (小数点第3位を四捨五入)}$$

$$Z = \pi/32 \times \boxed{} = \boxed{} \text{ mm}^3 \text{ (小数点第3位を四捨五入)}$$

(2) 荷重：W (kN)

$$W = 1 \text{ (kN)}$$

(3) 評価断面に生じるせん断応力： τ (MPa)

$$\tau = W/A = \sqrt{(1000^2 + 1000^2)} / \boxed{} = \boxed{} \text{ (MPa) (小数点第3位を切上げ)}$$

(4) 評価断面に生じる軸曲げ応力: σ_b (MPa)

$$\sigma_b = (W \times L) / Z = (\sqrt{1000^2 + 1000^2} \times \square) / \square = \square \text{ (MPa)}$$

(小数点第3位を切上げ)

(5) 組合せ応力: σ_c (MPa)

$$\sigma_c = \sqrt{(\sigma_b^2 + 3 \times \tau^2)} = \sqrt{(\square + 3 \times \square)} = \square \text{ (MPa)}$$

(小数点第3位を切上げ)

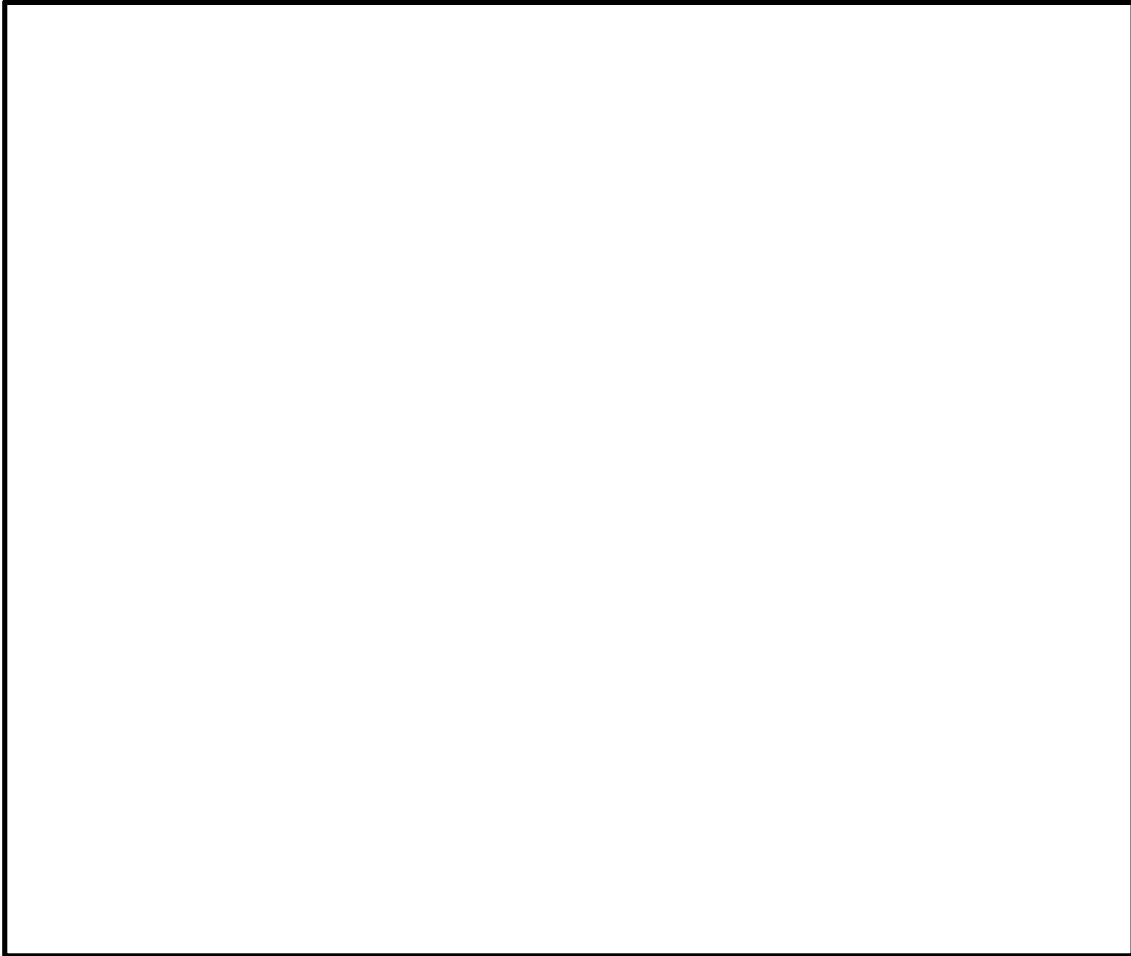
(6) 許容値(引張強さ): S_u (MPa)

$S_u = 570$ (MPa) (S45C(直径100mm以下)の値)

(7) 裕度: K

$$K = S_u / \sigma_c = 570 / \square = \square \text{ (小数点第3位を切下げ)}$$

⑪スプロケット（補助）軸（対策後）



(1) 断面特性：断面積A (mm²)、断面係数Z(mm³)

$$A = \pi / 4 \times \square \times 2 = \square \text{ (mm}^2\text{)} \text{ (小数点第 3 位を四捨五入)}$$

$$Z = \pi / 32 \times \square \times 2 = \square \text{ (mm}^3\text{)} \text{ (小数点第 3 位を四捨五入)}$$

(2) 荷重：W(kN)、せん断力F(N)、モーメントM(Nmm)

$$W = 1 \text{ (kN)}$$

$$F = WL_2/L = \sqrt{(1000^2 + 1000^2)} \times \square / \square = \square \text{ (N)} \text{ (小数点第 3 位を切上げ)}$$

$$M = WL_1L_2/L = \sqrt{(1000^2 + 1000^2)} \times \square \times \square / \square = \square \text{ (N}\cdot\text{mm)}$$

(小数点第 3 位を切上げ)

(3) 評価断面に生じるせん断応力： τ (MPa)

$$\tau = F/A = \square / \square = \square \text{ (MPa)} \text{ (小数点第 3 位を切上げ)}$$

(4) 評価断面に生じる軸曲げ応力： σ_b (MPa)

$$\sigma_b = M/Z = \boxed{} / \boxed{} = \boxed{} \text{ (MPa) (小数点第3位を切上げ)}$$

(5) 組合せ応力： σ_c (MPa)

$$\sigma_c = \sqrt{(\sigma_b^2 + 3 \times \tau^2)} = \sqrt{(\boxed{} + 3 \times \boxed{})} = \boxed{} \text{ (MPa)}$$

(小数点第3位を切上げ)

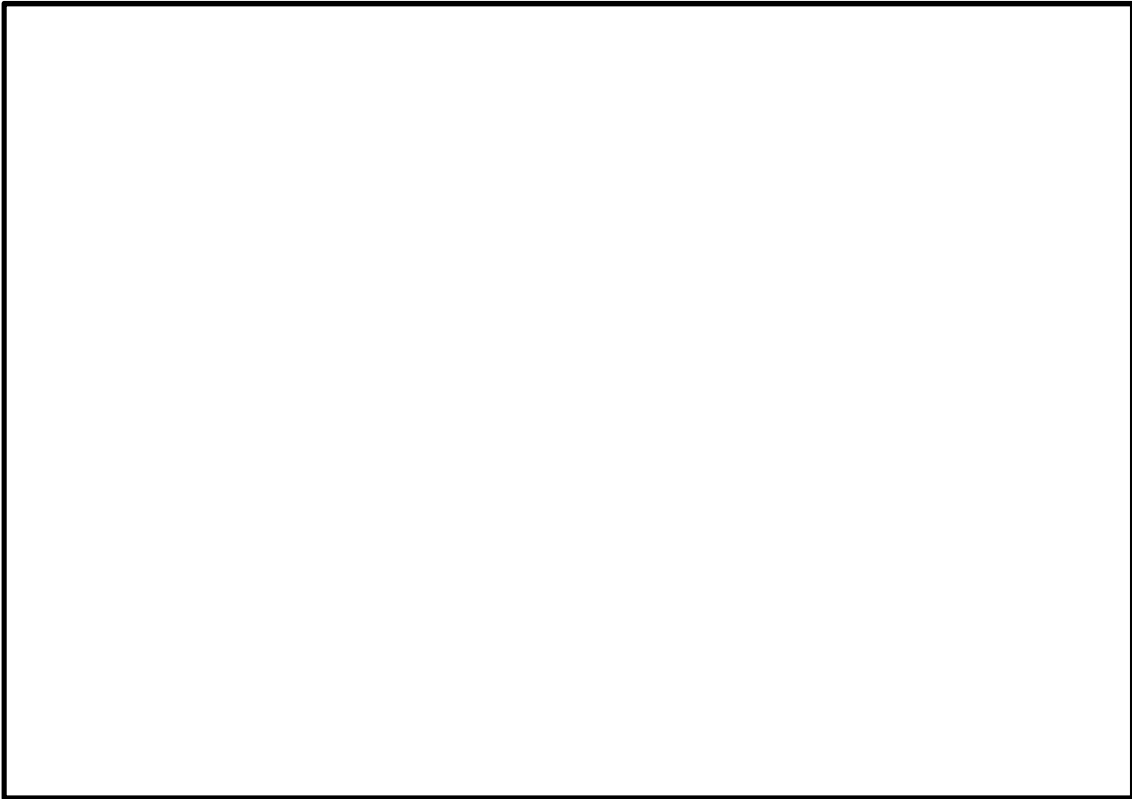
(6) 許容値(引張強さ)：引張強さ S_u (MPa)

$$S_u = 570 \text{ (MPa) (S45C(直径100mm以下)の値)}$$

(7) 裕度： K_u (引張)

$$K_u = S_u / \sigma_c = 570 / \boxed{} = \boxed{} \text{ (小数第3位を切下げ)}$$

⑪'モータ出力軸（対策前）



(1) 断面特性：断面積 A (mm^2)、断面係数 Z (mm^3)

$$A = \pi/4 \times \square = \square (\text{mm}^2) \quad (\text{小数点第3位を四捨五入})$$

$$Z = \pi/32 \times \square = \square (\text{mm}^2) \quad (\text{小数点第3位を四捨五入})$$

(2) 荷重： W (kN)、せん断力 F (N)、曲げモーメント M (Nmm)、ねじりモーメント T (Nmm)

$$W = 1 \quad (\text{kN})$$

$$F = W = 1000 \quad (\text{N})$$

$$M = WL_1 = 1000 \times \square = \square (\text{Nmm})$$

$$T = WD/2 = 1000 \times \square / 2 = \square (\text{Nmm})$$

(3) 評価断面に生じるせん断応力： τ_s (MPa)

$$\tau_s = F/A = 1000 / \square = \square (\text{MPa}) \quad (\text{小数点第3位を切り上げ})$$

(4) 評価断面に生じる曲げ応力： σ_b (MPa)

$$\sigma_b = M/Z = \square / \square = \square (\text{MPa}) \quad (\text{小数点第3位を切り上げ})$$

- (5) 評価断面に生じるねじり応力：
- τ_t
- (MPa)

$$\tau_t = 16T / \pi d^3 = (16 \times \square) / (\pi \times \square) = \square \text{ (MPa)} \text{ (小数点第 3 位を切り上げ)}$$

- (6) 評価断面に生じる組み合わせ応力：
- σ
- (MPa)

$$\sigma = \sqrt{(\sigma_b)^2 + 3 \times (\tau_s + \tau_t)^2} = \sqrt{(\square)^2 + 3 \times (\square + \square)^2} = \square \text{ (MPa)}$$

(小数点第 3 位を切り上げ)

- (7) 許容応力(引張強さ)：
- S_u
- (MPa)

$$S_u = 690 \text{ (MPa)} \text{ (S45C (直径 40mm 以下) の値)}$$

- (8) 裕度：K

$$K = S_u / \sigma = 690 / \square = \square \text{ (小数点第 3 位を切り下げ)}$$

⑪'モータ出力軸（対策後）

(1) 断面特性：断面積 A (mm^2)、断面係数 Z (mm^3)

$$A = \pi/4 \times \square^2 = \square (\text{mm}^2) \quad (\text{小数点第3位を四捨五入})$$

$$Z = \pi/32 \times \square^3 = \square (\text{mm}^3) \quad (\text{小数点第3位を四捨五入})$$

(2) 荷重： W (kN)、せん断力 F (N)、曲げモーメント M (Nmm)、ねじりモーメント T (Nmm)

$$W = 1 \quad (\text{kN})$$

$$F = WL_2/L = 1000 \times \square / \square = \square (\text{N}) \quad (\text{小数点第3位を四捨五入})$$

$$M = WL_1L_2/L = 1000 \times \square \times \square / \square = \square (\text{Nmm}) \quad (\text{小数点第3位を四捨五入})$$

$$T = WD/2 = 1000 \times \square / 2 = \square (\text{Nmm})$$

(3) 評価断面に生じるせん断応力： τ_s (MPa)

$$\tau_s = F/A = \square / \square = \square (\text{MPa}) \quad (\text{小数点第3位を切り上げ})$$

(4) 評価断面に生じる曲げ応力： σ_b (MPa)

$$\sigma_b = M/Z = \square / \square = \square (\text{MPa}) \quad (\text{小数点第3位を切り上げ})$$

- (5) 評価断面に生じるねじり応力： τ_t (MPa)

$$\tau_t = 16T / \pi d^3 = (16 \times 60000) / (\pi \times \square^3) = \square \text{ (MPa)} \text{ (小数点第3位を切り上げ)}$$

- (6) 評価断面に生じる組み合わせ応力： σ (MPa)

$$\sigma = \sqrt{(\sigma_b)^2 + 3 \times (\tau_s + \tau_t)^2} = \sqrt{\square^2 + 3 \times (\square + \square)^2} = \square \text{ (MPa)}$$

(小数点第3位を切り上げ)

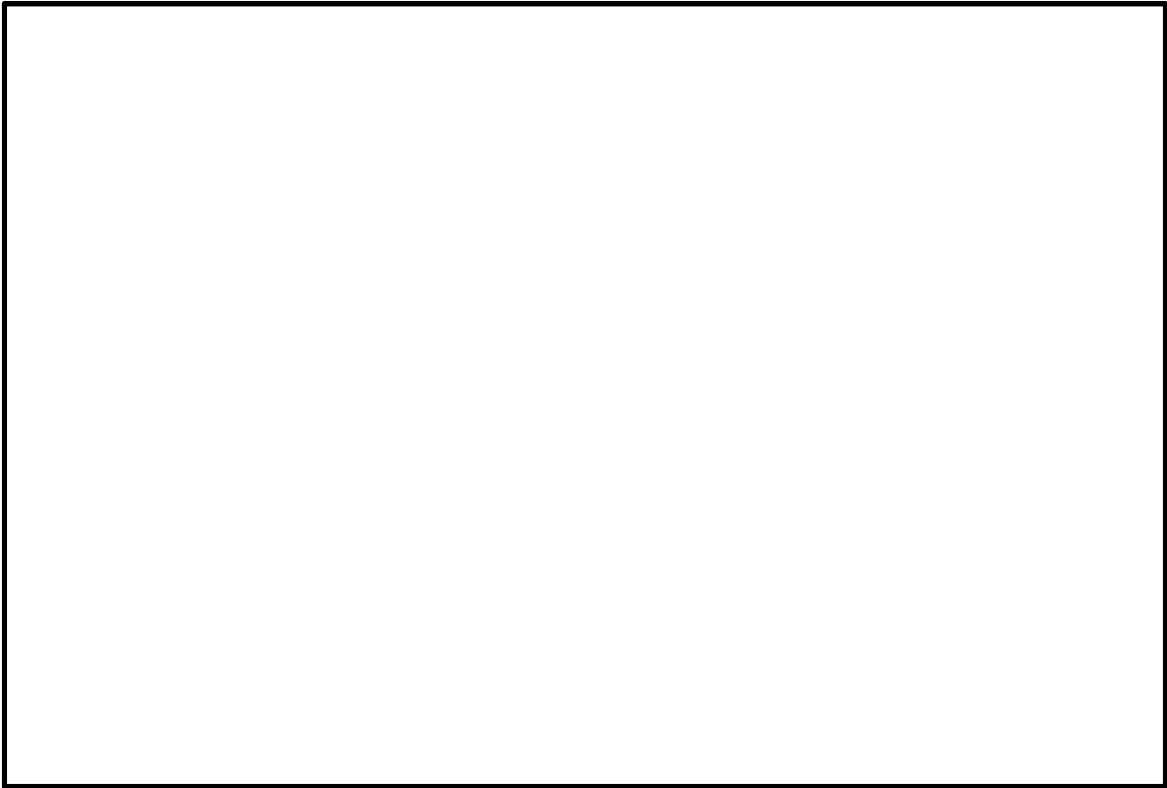
- (7) 許容応力：最小引張強さ S_u (MPa)

$$S_u = 690 \text{ (MPa)} \text{ (S45C (直径40mm以下) の値)}$$

- (8) 裕度：引張強さ K_u

$$K_u = S_u / \sigma = 690 / \square = \square \text{ (小数点第3位を切り下げ)}$$

⑫軸補強部材（対策後）



(1) 断面特性：断面積 A (mm^2)、断面二次モーメント I (mm^4)、断面係数 Z (mm^3)

$$A = \square \times \square \times 2 + \square \times \square = \square \text{ (mm}^2\text{)}$$

$$e = (\square \times \square \times 2 \times (\square + \square + \square/2) + \square \times \square \times \square/2) / (\square \times \square \times 2 + \square \times \square) = \square \text{ (mm)}$$

$$I = (\square \times 203/12 + \square \times \square \times (\square + \square + \square/2 - \square)^2) \times 2 + \square \times 703/12 + \square \times \square \times \square - \square/2)^2 = \square \text{ (mm}^4\text{)}$$

$$Z_1 = I / (\square + \square + \square - \square) = \square \text{ (mm}^3\text{)} \text{ (小数点第 3 位を四捨五入)}$$

$$Z_2 = I / \square = \square \text{ (mm}^3\text{)} \text{ (小数点第 3 位を四捨五入)}$$

(2) 荷重：荷重 W (kN)、せん断力 F (N)、曲げモーメント M (Nmm)

$$W = 1 \text{ (kN)}$$

$$F = \sqrt{1000^2 + 1000^2} = 1414.22 \text{ (N)} \text{ (小数点第 3 位を切上げ)}$$

$$M = \sqrt{1000^2 + 1000^2} \times \square = \square \text{ (Nmm)} \text{ (小数点第 3 位を切上げ)}$$

(3) 評価断面に生じるせん断応力： τ (MPa)

$$\tau = F/A = 1414.22 / \square = \square \text{ (MPa)} \text{ (小数点第 3 位を切上げ)}$$

(4) 評価断面に生じる軸曲げ応力： σ_b (MPa)

$$\sigma_b = M/Z_2 = \boxed{} / \boxed{} = \boxed{} \text{ (MPa) (小数点第 3 位を切上げ)}$$

(5) 組合せ応力： σ_c (MPa)

$$\sigma_c = \sqrt{(\sigma_b)^2 + 3 \times (\tau)^2} = \sqrt{(\boxed{})^2 + 3 \times (\boxed{})^2} = \boxed{} \text{ (MPa) (小数点第 3 位を切上げ)}$$

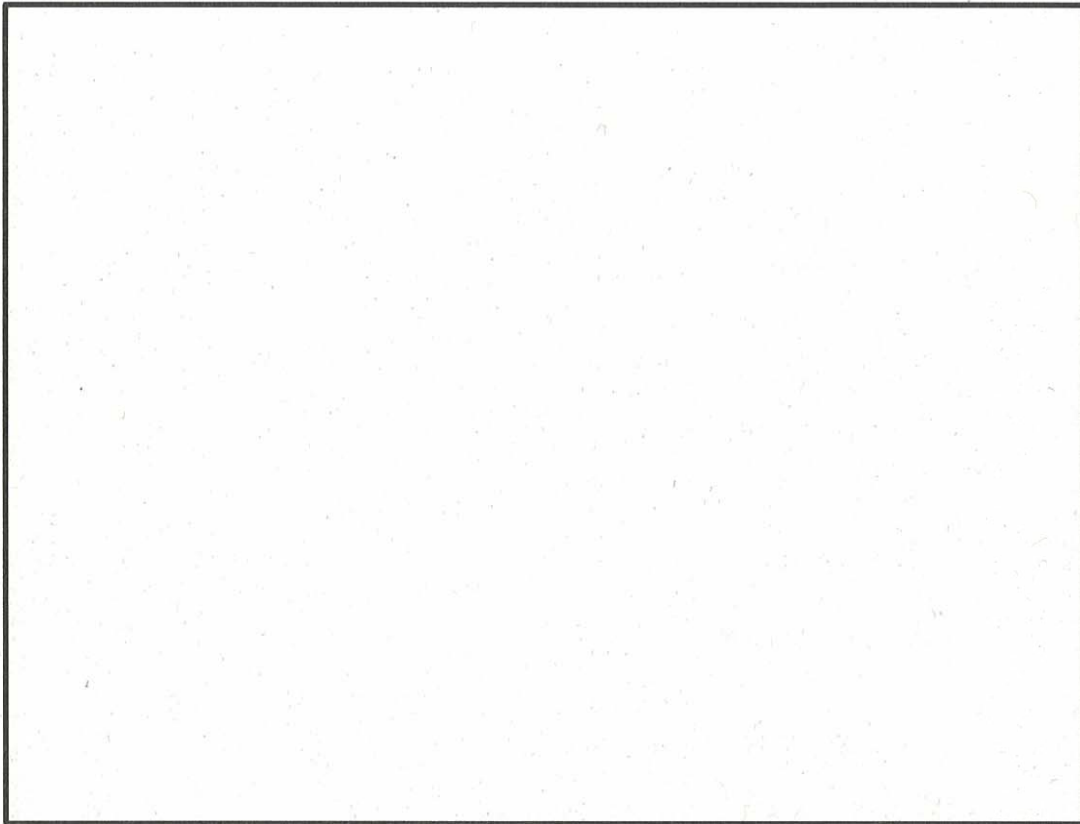
(6) 許容値：引張強さ S_u (MPa)

$$S_u = 520 \text{ (MPa) (SUS304の値)}$$

(7) 裕度： K_u (引張)

$$K_u = S_u / \sigma_c = 520 / \boxed{} = \boxed{} \text{ (小数点第 3 位を切り下げ)}$$

⑫減速機固定ボルト



ボルト合計 本で荷重を受け持つと考える。
(引張を受けるボルトは 本)

(1) 断面特性：断面積 A (mm^2)、断面二次モーメント I (mm^4)、断面係数 Z (mm^3)

$$A = \pi/4 \times \text{}^2 \times 4 = \text{} (\text{mm}^2) \text{ (小数点第3位を四捨五入)}$$

$$I = (\pi \times \text{}^2/4 \times \text{}^2) \times 4 = \text{} (\text{mm}^4) \text{ (小数点第3位を四捨五入)}$$

[ボルト断面内に関する項は無視]

$$Z = I / (\text{} + \text{} / 2) = \text{} (\text{mm}^3) \text{ (小数第3位を四捨五入)}$$

(2) 荷重：荷重 W (N)、曲げモーメント M (N・mm)

$$W = 1 \text{ (kN)}$$

$$M = W \times L = 1000 \times \text{} = \text{} (\text{N} \cdot \text{mm})$$

(3) 引張応力： σ (MPa)

$$\sigma = M/Z = \text{} / \text{} = \text{} (\text{MPa}) \text{ (小数第3位を切上げ)}$$

(4) 組合せ応力: σ_c (MPa)

$$\sigma_c = \sqrt{(\sigma^2 + 3 \times \tau^2)} = \sqrt{\square^2 + 3 \times 0^2} = \square \text{ (MPa) (小数点第 3 位を切上げ)}$$

(5) 許容応力: 引張強さ S_u (MPa)

$$S_u = 930 \text{ (MPa) (SCM435 の値)}$$

(6) 裕度: K_u (引張)

$$K_u = S_u / \sigma_c = 930 / \square = \square \text{ (小数第 3 位を切下げ)}$$

⑬ モータベース



- (1) 断面特性：断面積A (mm²)、断面二次モーメントI (mm⁴)、断面係数Z (mm³)

$$A = \square \times \square \times \square = \square \text{ (mm}^2\text{)}$$

$$I = \square \times \{ \square + \square \times \square - \square \} / \square = \square \text{ (mm}^4\text{)}$$

$$Z = I / (\square / \square + \square) = \square \text{ (mm}^3\text{)} \text{ (小数点第 3 位を四捨五入)}$$

- (2) 荷重：W (kN)

$$W = 1 \text{ (kN)}$$

- (3) 評価断面に生じるせん断応力： τ (MPa)

$$\tau = W/A = 1000 / \square = \square \text{ (MPa)} \text{ (小数点第 3 位を切上げ)}$$

- (4) 評価断面に生じる曲げ応力： σ_b (MPa)

$$\sigma_b = M/Z = W \times L/Z = 1000 \times \square / \square = \square \text{ (MPa)} \text{ (小数点第 3 位を切上げ)}$$

- (5) 組合せ応力： σ_c (MPa)

$$\sigma_c = \sqrt{(\sigma_b)^2 + 3\tau^2} = \sqrt{(\square)^2 + 3 \times (\square)^2} = \square \text{ (MPa)}$$

(小数点第 3 位を切上げ)

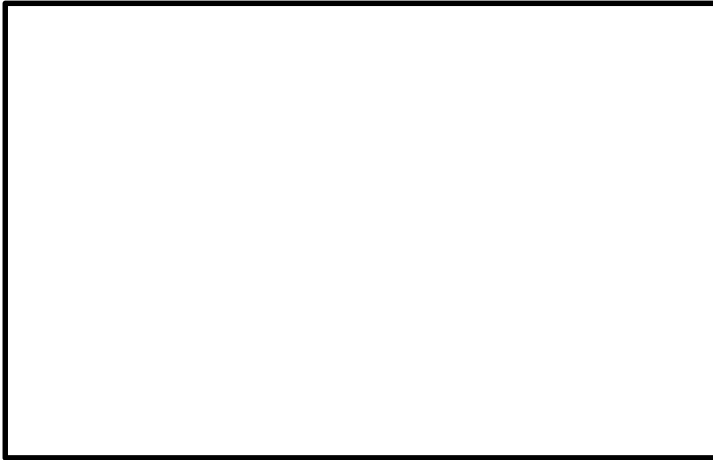
- (6) 許容値(引張強さ)： S_u (MPa)

$$S_u = 520 \text{ (MPa)} \text{ (SUS304の値)}$$

- (7) 裕度：K

$$K = S_u / \sigma_c = 520 / \square = \square \text{ (小数点第 3 位を切下げ)}$$

⑭モータベース用ボルト(ボルト4)



合計ボルト 本で荷重を受
持つと考える。

(1) 断面特性：断面積A (mm²)

$$A = \pi/4 \times \boxed{} \times 4 = \boxed{} \text{ (mm}^2\text{)} \text{ (小数点第3位を四捨五入)}$$

(2) 荷重：W(kN)

$$W = 1 \text{ (kN)}$$

(3) 評価断面に生じるせん断応力： τ (MPa)

$$\tau = W/A = 1000 / \boxed{} = \boxed{} \text{ (MPa)} \text{ (小数点第3位を切上げ)}$$

(4) 組合せ応力： σ_c (MPa)

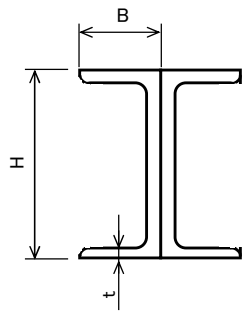
$$\sigma_c = \sqrt{(\sigma^2 + 3 \times \tau^2)} = \sqrt{(\boxed{} + 3 \times \boxed{})} = \boxed{} \text{ (MPa)} \text{ (小数点第3位を切上げ)}$$

(5) 許容値(引張強さ)： S_u (MPa)

$$S_u = 690 \text{ (MPa)} \text{ (S45C(直径40mm以下)の値)}$$

(6) 裕度：K

$$K = S_u / \sigma_c = 690 / \boxed{} = \boxed{} \text{ (小数点第3位を切下げ)}$$

⑮ハンガーレール 

(1) 断面特性 断面積 : A (mm^2)

荷重が伝達する面積は、断面の1/4で伝達するものとする。

$$A = \boxed{} / 4 = \boxed{} \text{ (mm}^2\text{)}$$

断面積はJIS G 4321:2000より引用

(2) 荷重 : W (kN)

$$W = 1 \text{ (kN)}$$

(3) 評価断面に生じる軸方向応力 : σ (MPa)

$$\sigma = W/A = 1000 / \boxed{} = \boxed{} \text{ (MPa) (小数点第3位を切上げ)}$$

(4) 組合せ応力 : σ_c (MPa)

$$\sigma_c = \sqrt{(\sigma^2 + 3 \times \tau^2)} = \sqrt{(\boxed{} + 3 \times \boxed{})} = \boxed{} \text{ (MPa) (小数点第3位を切上げ)}$$

(5) 許容値(引張強さ) : S_u (MPa)

$$S_u = 520 \text{ (MPa) (SUS304 の値)}$$

(6) 裕度 : K

$$K = S_u / \sigma_c = 520 / \boxed{} = \boxed{} \text{ (小数点第3位を切下げ)}$$

⑩門

(1) 断面特性：断面積A (mm²)、断面係数Z (mm³)

$$A = \pi/4 \times \square \times \square = \square \text{ (mm}^2\text{)} \text{ (小数点第3位を四捨五入)}$$

$$Z = \pi/32 \times \square \times \square = \square \text{ (mm}^3\text{)} \text{ (小数点第3位を四捨五入)}$$

(2) 荷重：W (kN)

$$W = 1 \text{ (kN)}$$

$$F = (WL_1 + W(L_1 + L_2)) / L = 1000 \times \square + 1000 \times (\square + \square) / \square \\ = \square \text{ (N)} \text{ (小数点第3位を四捨五入)}$$

$$M = WL_1(L_2 + L_3) / L + WL_1L_3 / L$$

$$= 1000 \times \square \times (\square + \square) / \square + 1000 \times \square \times \square / \square = \\ = \square \text{ (N)} \text{ (小数点第3位を四捨五入)}$$

(3) 評価断面に生じるせん断応力： τ (MPa)

$$\tau = F/A = \square / \square = \square \text{ (MPa)} \text{ (小数点第3位を切上げ)}$$

(4) 評価断面に生じる軸曲げ応力： σ_b (MPa)

$$\sigma_b = M/Z = \square / \square = \square \text{ (MPa)} \text{ (小数点第3位を切上げ)}$$

(5) 組合せ応力： σ_c (MPa)

$$\sigma_c = \sqrt{(\sigma_b)^2 + 3 \times \tau^2} = \sqrt{(\square)^2 + 3 \times (\square)^2} = \square \text{ (MPa)} \text{ (小数点第3位を切上げ)}$$

(6) 許容値(引張強さ)： S_u (MPa)

$$S_u = 570 \text{ (MPa)} \text{ (S45C(直径100mm以下)の値)}$$

(7) 裕度：K

$$K = S_u / \sigma_c = 570 / \boxed{} = \boxed{} \text{ (小数点第 3 位を切下げ)}$$

No.	部品名		荷重1kN に対する 裕度	荷重66kN に対する 裕度	荷重43.8kN に対する 裕度	備考	
				<対策前(門なし)>	<対策後(門有り)>		
1	ボルト1						
2		ブラケット1					
3	ハンガーローラ	リンク					
4		ブラケット2					
5	ボルト2						
6	ホルダ						
7	ボルト3						
8	チェーンガイド						
9	エンドボルト						
10	チェーン	対策前					材質変更
		対策後					
11	スプロケット軸	対策前					支持方法変更
		対策後					
11'	モータ出力軸	対策前					支持方法変更
		対策後					
12	スプロケット軸補強部材						新規設置
12'	減速機固定ボルト						
13	モータベース						
14	ボルト4						
15	ハンガーレール						
16	門※					新規設置	

※ 門については、加振試験時の扉の最大加速度(9.6G)の2倍の荷重で評価した値(236kN)

門ピンと門受の熱膨張による影響について

1. 概要

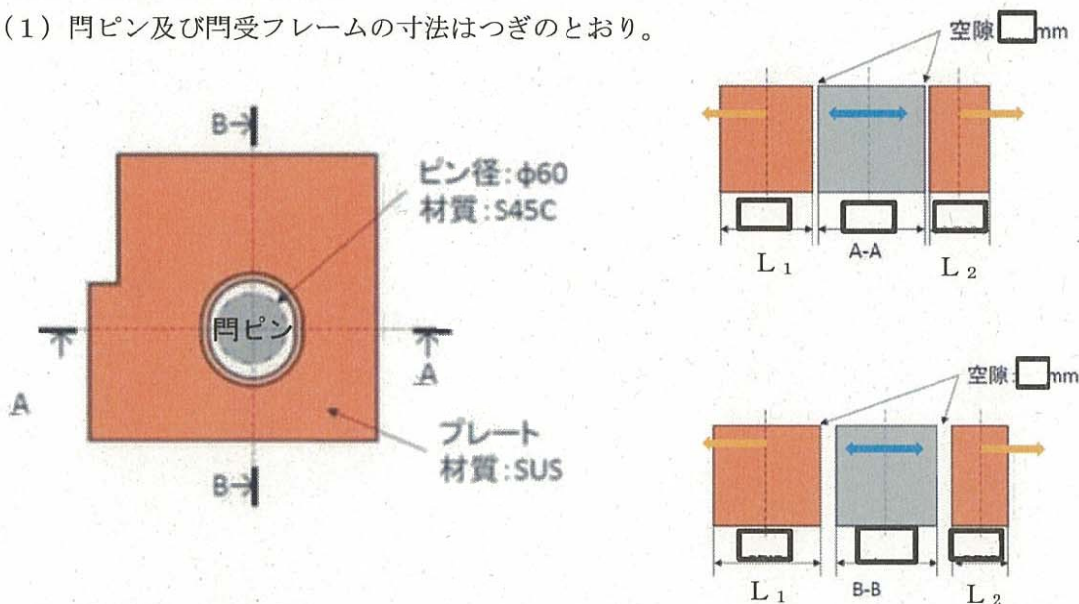
門ピン及び門受プレートが熱膨張した場合においても、ピンと門受の隙間の範囲内であり、門の押上げ、挿入に影響がないことを確認する。

2. 評価結果

門部の材質は、門受プレート材がステンレス、ピンが炭素鋼である。ステンレス鋼の線膨張係数は炭素鋼の約 1.5 倍あるため、熱膨張によりピン径が増加するよりもプレート穴が大きくなる割合が大きいため、熱膨張は問題とはならない。

3. 線膨張係数による詳細評価

(1) 門ピン及び門受フレームの寸法はつぎのとおり。



(2) 評価条件・評価結果

- ✓ 閉止装置が閉止状態において、S A時の二次格納施設内の温度が100℃になると仮定し、0℃からの $\Delta T=100\text{K}$ にて評価
- ✓ 線膨張係数は次のとおり（出典：発電用原子力設備規格材料規格(2012年版)）
 ステンレス（プレート）線膨張係数 $\alpha_1: 1.6 \times 10^{-5} / \text{K}$ ・・・プレート部
 炭素鋼（門ピン）線膨張係数 $\alpha_2: 1.0 \times 10^{-5} / \text{K}$ ・・・ピン部
- ✓ 熱による変位量 $\Delta L = \alpha \cdot L \cdot \Delta T$ により、各変位量を評価

	温度変化 ΔT	L1	L2	ΔL	熱膨張によるピンとプレート間の隙間変位量
プレートA-A	100	52.5	32.5	0.0696575	0.0041375
プレートB-B	100	62.5	32.5	0.0778525	0.0123325
ピン	100		φ60	0.06552	

以上