

本資料のうち、枠囲みの内容は、機密事項に属しますので公開できません。

柏崎刈羽原子力発電所第7号機 工事計画審査資料	
資料番号	KK7補足-028-10-15 改2
提出年月日	2020年7月16日

第一ガスタービン発電機の耐震性についての計算書に関する
補足説明資料

2020年7月

東京電力ホールディングス株式会社

目 次

1. 概要	1
2. 第一ガスタービン発電機基礎における入力地震動	1
2.1 入力地震動	1
2.2 第一ガスタービン発電機の減衰定数	1
2.3 床応答曲線の包絡性	2
3. 第一ガスタービン発電機の耐震評価について	3
3.1 第一ガスタービン発電機の転倒防止装置について	3
3.2 評価手順	4
3.3 評価条件	6
3.4 加振試験	7
3.5 機能維持評価	11
3.6 すべり	12
3.7 保守性・不確実さのトータルバランスについて	13
別紙3-1 転倒防止装置の部材の健全性について	23
別紙3-2 加振試験における設計用FRSに対する加振波のFRSの裕度について	35

1. 概要

本補足説明資料は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定している構造強度及び機能維持の設計方針に基づき、耐震評価を実施し、V-2-10-1-2-2-1「第一ガスタービン発電機の耐震性についての計算書」に評価結果をとりまとめている常設耐震重要重大事故防止設備及び常設重大事故緩和設備に該当する第一ガスタービン発電機の耐震評価について補足するものである。

2. 第一ガスタービン発電機基礎における入力地震動

2.1 入力地震動

第一ガスタービン発電機は、第一ガスタービン発電機基礎に設置している。

第一ガスタービン発電機基礎の入力地震動算定における地盤モデル及び解析用物性値については、V-2-2-21「常設代替交流電源設備基礎の地震応答計算書」に示すとおりである。

入力地震動は、水平方向及び鉛直方向に対して、解放基盤表面で定義される基準地震動 S_s を基に、第一ガスタービン発電機基礎での地盤条件を考慮し、地盤の地震応答解析により算定する。

2.2 第一ガスタービン発電機の減衰定数

試験における加振台の床応答曲線（以下「FRS」という。）が、保管エリアの設計用FRSを上回ることを確認する際に用いる第一ガスタービン発電機の減衰定数は、5%としている。

第一ガスタービン発電機のような車両構造の設備については、J E A G 4 6 0 1 に減衰定数の規定はなく、減衰機構も複雑であることから、様々な文献に複数の減衰定数に関する記載*がある。これらの文献によると、車両構造の設備は、高い減衰が期待できる。加振試験により確認した第一ガスタービン発電機の減衰定数は、最も低いもので約8%であるため、試験結果を参考に減衰定数を5%とした。

注記*：自動車技術ハンドブックによるとサスペンションの減衰定数は20%～80%であり、国土交通省の国土技術政策総合研究所資料第180号「大型車の振動特性が橋梁に及ぼす影響に関する研究(Ⅱ)」によると10%以上とされている。

2.3 床応答曲線の包絡性

第一ガスタービン発電機の耐震評価においては、大型構造物を搭載可能な能力を有した国立研究開発法人 防災科学技術研究所 兵庫耐震工学研究センターの3次元震動台（以下「加振台」という。）を用いることにより、加振試験にて評価している。加振台の仕様を表2-1に示す。

加振台の床応答曲線と第一ガスタービン発電機の床応答曲線の比較及び第一ガスタービン発電機の固有周期を図2-3-1に示す。

第一ガスタービン発電機の固有周期において、加振台の床応答曲線が第一ガスタービン発電機基礎の床応答曲線を上回っていることを確認した。

表2-1 加振台の仕様

加振台の大きさ		20000mm×15000mm
最大搭載重量		1200t
最大加速度	水平	9 m/s ²
	鉛直	15 m/s ²

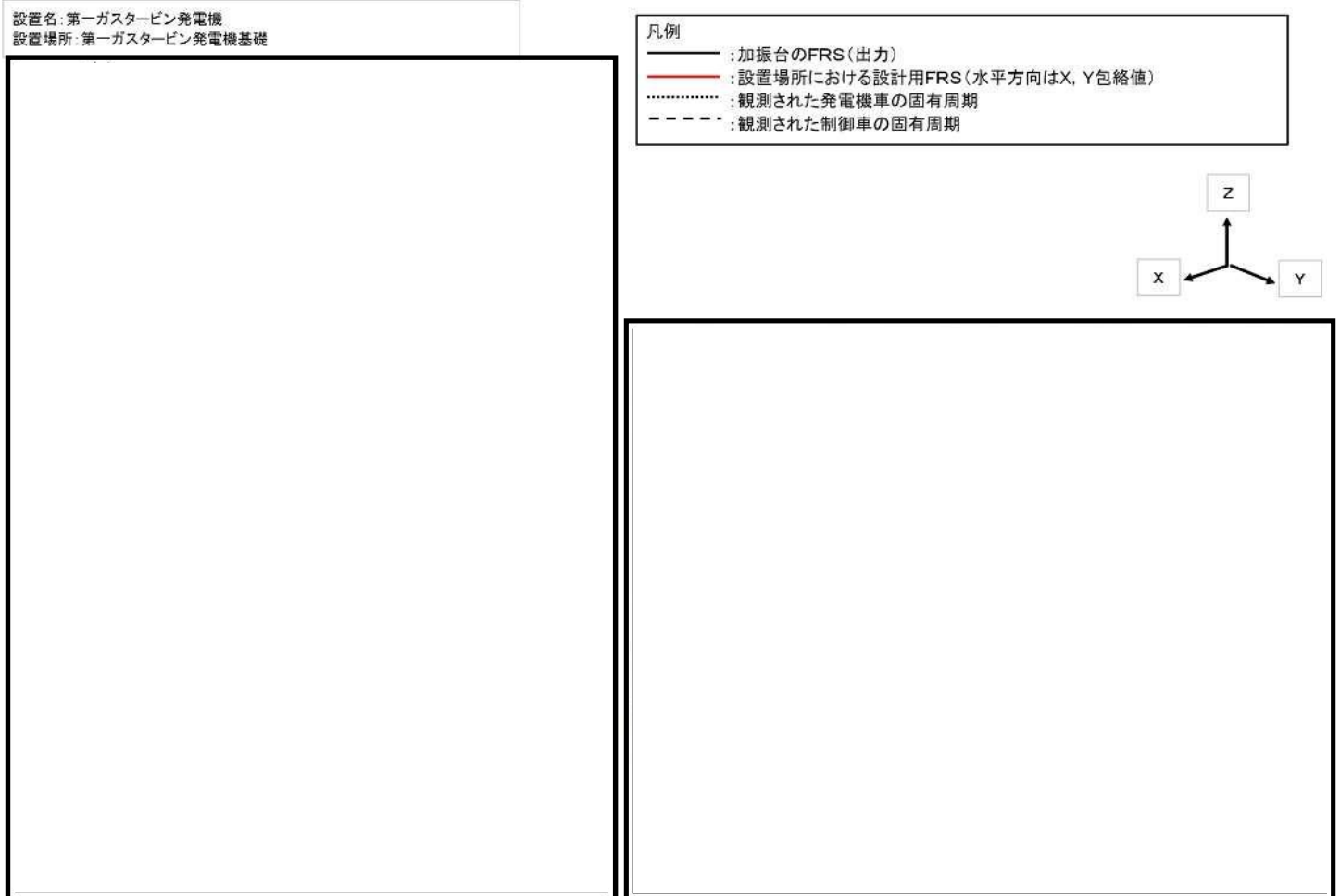


図2-3-1 加振台の床応答曲線と設計用床応答曲線との比較

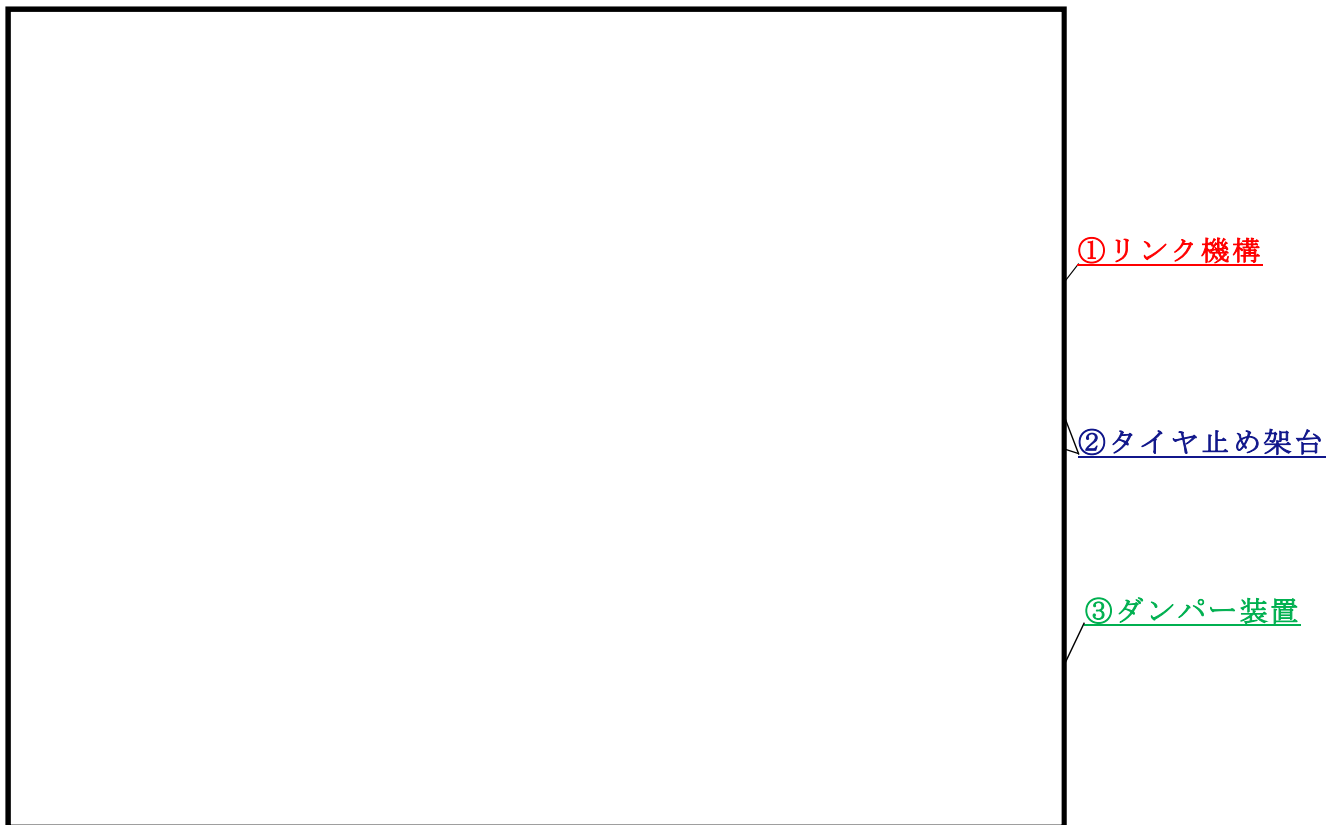
3. 第一ガスタービン発電機の耐震評価について

3.1 第一ガスタービン発電機の転倒防止装置について

第一ガスタービン発電機に設置する転倒防止装置の構造を、以下に示す。転倒防止装置は、「リンク機構」、「ダンパー装置」及び「タイヤ止め架台」から構成される。図3-1-1に転倒防止装置の構造概要を示す。

「リンク機構」は構造上ローリング（走行軸回りの回転）が発生しようとする時、**水平部材**に圧縮もしくは引張荷重が加わり、水平荷重が相殺され、ローリングを大幅に抑制する。「ダンパー装置」は、ローリングの抑制には寄与しないが、車両の上下応答やロッキング（走行軸**直角方向**回りの回転）の応答を低減する。「タイヤ止め架台」は、車輪止めと横ずれ防止架台から構成され、車輪の**走行軸方向**には車輪止め、**走行軸直角方向**には横ずれ防止架台を設置することで、地震動を受けた際に、車輪には前後方向および横滑りが発生しない。

このため、リンク機構及びダンパー装置の状態が適切に保持される。



	<p>① リンク機構：ローリングの抑制 ローリング力をリンク機構が支持することで、各部材の剛性でローリング力を抑制する。</p> <p>② ダンパー装置：上下応答の低減</p> <p>③ タイヤ止め架台：走行軸、走行軸直角方向変位の抑制</p>
--	--

図3-1-1 転倒防止装置の構造概要

3.2 評価手順

第一ガスタービン発電機の評価に当たっては、第一ガスタービン発電機に要求される機能を踏まえ、必要となる性能目標を設定し、評価方法及び評価内容を決定する。評価に関する概要を表した評価体系図を図3-2-1に示す。

要求機能

地震後においても重大事故等に対処するために必要な機能を損なわないこと。

性能目標

転倒しないこと

転倒評価

加振試験

ガスタービン、発電機等の機能を維持できること

機能維持評価

加振試験

部材の構造強度を確保すること

構造強度評価

応力評価
(直接支持構造物及び
間接支持構造物)

波及的影響を受けないこと

V-2-11「波及的影響を
及ぼすおそれのある施設
の耐震性についての計算書」

図3-2-1 評価体系図

3.3 評価条件

積雪については、気象予報により事前の予測が十分可能であり、あらかじめ体制を強化した上で、積雪状況を見計らいながら除雪することとしていることから、積雪荷重について考慮しない。

3.4 加振試験

3.4.1 加振試験結果

(1) 試験方法

第一ガスタービン発電機を図3-4-1 に示すように加振台に設置し、以下に示す模擬地震波によるランダム波加振試験を行い、試験後に転倒していないこと、加振試験後に動的または電氣的機能が維持されること等を確認する。

- ・ 加振波 : 第一ガスタービン発電機基礎の床応答曲線を包絡するように設定したランダム波。加振試験に用いた加振波（振動台上での観測データ）の例を図3-4-2に示す。
- ・ 加振方向 : 水平（走行軸方向）＋水平（走行軸直角方向）＋鉛直（3軸加振）
- ・ 計測内容 : 評価部位の頂部に加速度計を設置し、応力評価部位の評価に用いる加速度応答の最大値を計測した。
- ・ 転倒防止 : 第一ガスタービン発電機については、転倒防止装置を設置した状態で加振試験を実施した。

(2) 加速度測定結果

第一ガスタービン発電機の加振台の床応答曲線が第一ガスタービン発電機基礎の床応答曲線を上回っていることを確認した。



図3-4-1 試験構成

		時刻歴波形	床応答スペクトル
水平方向 (走行軸直角方向)	X方向		
水平方向 (走行軸方向)	Y方向		
鉛直方向	Z方向		

図3-4-2 加振試験に用いた加振波の時刻歴波形の例

(3) 加速度の測定位置

発電機車の加速度の測定位置を図3-4-3 に, 制御車の加速度の測定位置を図3-4-4 に示す。なお, 加速度の測定は加振方向に合わせて3軸方向を測定した。

● : 加速度の測定位置



図 3-4-3 発電機車の加速度の測定位置

● : 加速度の測定位置

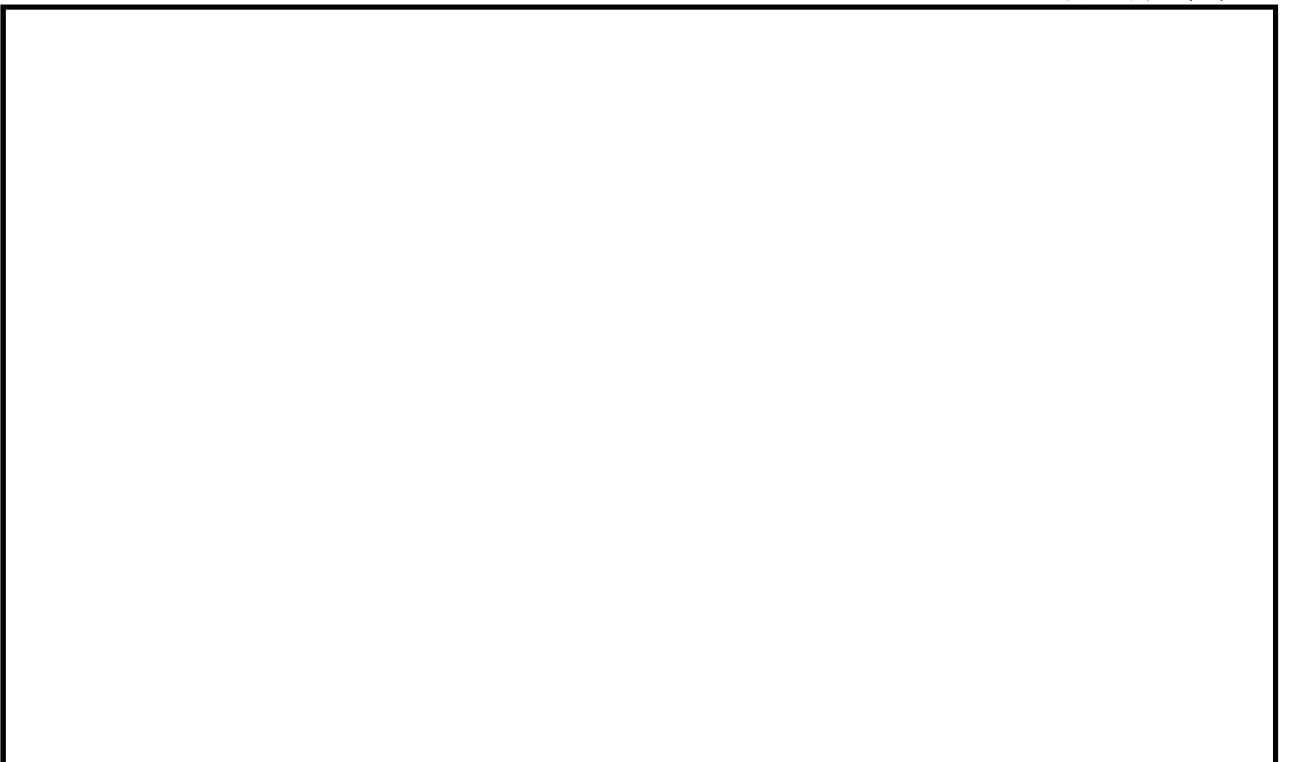


図 3-4-4 制御車の加速度の測定位置

(4) ひずみの測定位置

リンク機構のひずみの測定位置を図3-4-5に示す。測定位置は各リンク機構で同様の位置にて測定をしている。なお、第一ガスタービン発電機（リンク機構）は動作原理から車両のローリングにより受ける力が引張及び圧縮荷重になるため、これらの荷重が第一ガスタービン発電機（リンク機構）に発生する荷重の中で支配的となることから、発生する荷重に合わせた方向のひずみを測定している。

●：ひずみの測定位置



図 3-4-5 発電機車の加速度の測定位置

3.5 機能維持評価

第一ガスタービン発電機は、加振試験後の機能維持確認として、各設備の機能に応じた試験を実施し、機器が問題なく動作することを確認している。加振試験後の機能維持確認方法と結果を、表3-5-1 に示す。

また、加振台の最大加速度である機能確認済加速度と第一ガスタービン発電機基礎の床応答曲線の最大応答加速度である機能維持評価用加速度を比較し、機能確認済加速度が機能維持評価用加速度を上回っていることを確認している。機能確認済加速度と機能維持評価用加速度を表3-5-2に示す。

表3-5-1 加振試験後の機能維持確認方法と結果

設備名称	確認事項
第一ガスタービン発電機	<ul style="list-style-type: none"> 加振試験により、第一ガスタービン発電機が転倒していないことを確認した。また、加振時に転倒防止装置が作用していることから、転倒防止装置も健全であることを確認した。 外観点検を行い、第一ガスタービン発電機の必要な機能に影響する損傷、燃料漏えい等の異常がないことを確認した。 定格運転状態において、異常な振動、異音等の不具合が無いこと、発電機能が維持されていることを確認した。

表3-5-2 機能確認済加速度

(単位：×9.8m/s²)

項目	機能確認済加速度	機能維持評価用加速度
水平（走行軸直角方向）		0.69
水平（走行軸方向）		0.69
鉛直		0.71

3.6 すべり

地震の影響によるすべりが発生し周囲と干渉すると、耐震評価への影響があることから、すべりにより周囲との干渉がないことを確認している。加振試験により得られた実機のすべり量、傾きによる変位量、車両の最大変位量及び離隔距離について、表3-6-1及び表3-6-2に示す。

また、周囲に設置されている設備のうち、接続されている電源ケーブル、GTGF0フレキシブルホースについては、すべり及び傾きが発生しても影響を受けないように余長を設けている。

表3-6-1 すべり及び浮き上がりによる周囲との干渉確認結果

(走行軸直角方向)

設備名称	すべり量 (mm)	傾きによる 変位量 (mm)	車両の最大 変位量 (mm)	離隔距離 (mm)	結果
発電機車				2880	干渉なし
制御車				2880	干渉なし

表3-6-2 すべり及び浮き上がりによる周囲との干渉確認結果 (走行軸方向)

設備名称	すべり量 (mm)	傾きによる 変位量 (mm)	車両の最大 変位量 (mm)	離隔距離 (mm)	結果
発電機車				- *	干渉なし
制御車				- *	干渉なし

注記*： 走行軸方向に関しては、地震による車両の傾きがほとんど生じないことから、「-」と記載する。このため、すべり量が車両の最大変位量となる。

3.7 保守性・不確実さのトータルバランスについて

3.7.1 保守性及び不確実さのトータルバランスの検討方針

第一ガスタービン発電機の耐震設計及び評価の各段階に含まれる保守性及び不確実さ（非保守性を含む。以下、同様。）の全体的な釣り合い（以下「トータルバランス」という。）の検討は、以下の手順により実施する。

- (1) 保守性及び不確実さ要因の抽出
- (2) 保守性及び不確実さ要因のスクリーニング
- (3) 選定された各要因に関する保守性及び不確実さの分析
- (4) 各要因の保守性及び不確実さの定量化
- (5) 保守性・不確実さのトータルバランスの検討

(1) 保守性及び不確実さ要因の抽出

第一ガスタービン発電機の耐震設計及び評価の各段階に含まれる保守性及び不確実さの要因となり得る項目を抽出する。

基準地震動 S_s による地震力に対する第一ガスタービン発電機の機能維持の評価は、「転倒評価」，「応力評価」及び「機能維持評価」の各段階に分けて実施されるが、これらの評価は第一ガスタービン発電機の加振試験結果を用いて実施される。

したがって、保守性・不確実さ要因の抽出にあたっては、第一ガスタービン発電機の耐震設計及び評価を以下の各段階に分けて検討する。

- ① 加振試験
- ② 転倒評価
- ③ 応力評価
- ④ 機能維持評価

なお、①加振試験の検討対象範囲は、試験結果を出す段階までとし、これらの結果を用いた評価における評価手法そのものや評価条件の設定に含まれる保守性及び不確実さ要因はそれぞれ②～④の中で抽出する。

上記の各段階を基本的に以下の要素に分割し、要素毎に試験及び評価結果へ影響を与える可能性のある要因、即ち、保守性・不確実さ要因を抽出する。

- ・ 手法（試験方法，評価方法）
- ・ 入力条件（加振試験入力波，設計用地震力等）
- ・ 評価モデル（評価モデル，評価条件，試験条件等）

なお、各評価の特性を踏まえ、要素分類にあてはまらない評価要素があれば必要に応じて当該要素を追加する。

以上の設計・評価の段階及び要素に対する保守性及び不確実さ要因の抽出は、実機との差異，各種条件設定の根拠となるデータの不確実さ等に着目して実施

する。

(2) 保守性及び不確実さ要因のスクリーニング

(1)項により抽出された保守性及び不確実さの要因,特に不確実さに関連する要因について,他の設備の耐震評価においてJ E A G 4 6 0 1や工認(今回工認において妥当性確認済みの項目を含む)と同様の取り扱いを行っている場合は,当該要因が評価結果に与える不確実さは無いと考え,以降の検討の対象外とする。

(3) 選定された各要因に関する保守性及び不確実さの分析

(2)項までに抽出された保守性及び不確実さの各要因について,保守性及び不確実さのそれぞれの観点で第一ガスタービン発電機の耐震評価上及ぼす影響を分析する。

(4) 各要因の保守性及び不確実さの定量化

保守性及び不確実さの各要因について,その保守性や不確実さ・非保守性が定量化可能なものについて,その定量化を行う。

(5) 保守性・不確実さのトータルバランスの検討

「転倒評価」,「応力評価」及び「機能維持評価」の評価毎に,評価に関連する不確実さ要因を抽出し,不確実さ要因に対して,同じ要因が有する保守性や他の要因の保守性により,当該不確実さが包絡されることを確認する。

以上までの検討を基に,「転倒評価」,「応力評価」及び「機能維持評価」の評価毎に,評価全体として保守性が確保されていることを確認する。

3.7.2 検討結果

(1) 保守性及び不確実さ要因の抽出結果

保守性及び不確実さの要因の抽出結果を表3-7-1に示す。表3-7-1では、当該項目が保守性の要因と不確実さの要因のいずれに該当するかを併せて示している。

(2) 保守性及び不確実さ要因のスクリーニング結果

上記(1)項抽出された保守性及び不確実さ要因について、工認やJ E A G 4 6 0 1での適用実績の有無を表3-7-1に併せて示す。

なお、「実績あり」（表中凡例“○”）の場合は下記(3)項以降の検討対象外とするが、その場合であっても、第一ガスタービン発電機の耐震評価上において保守性や不確実さの観点で重要な場合や評価結果に影響が大きいと考えられる場合は検討対象として追加する。

(3) 選定された各要因に関する保守性及び不確実さの分析

(2)項までに抽出された保守性及び不確実さ要因に関し、その影響に対する定性的な検討を以下の要領で行った。検討結果を表3-7-2に示す。

- ・同じ保守性及び不確実さ要因であっても、その保守性や不確実さの影響は、耐震評価にて使用する応答値の項目（加速度・変位・すべり量）毎に異なる。したがって、これらの項目毎に、保守性や不確実さが与える影響を定性的に分析した。
- ・車両型設備の耐震評価は、「転倒評価」、「応力評価」及び「機能維持評価」に分けられる。各評価において使用する応答値の項目が異なるため、各評価で使用する応答値を整理した。
- ・以上の整理を踏まえて、保守性及び不確実さに関する各要因が各応答値に与える保守性や不確実さの内容を整理した。
- ・また、当該要因が評価上与える相対的な影響度を定性的に検討し、「相対的に影響が大きい」、「相対的に影響が小さい」及び「影響は有意でない」の3種類に分類した。
- ・各保守性及び不確実さ要因について、その影響が定量化可能なものは定量化し、その結果を上記(3)項の影響度合い分類結果に反映した。

ここで、定量的あるいは定性的に評価結果に与える影響が概ね10%を超えると判断される場合は「相対的に影響が大きい」に、影響が概ね10%以下であると判断される場合は「相対的に影響が小さい」に分類する。また、影響が数%程度以下と判断される場合は「影響は有意でない」に分類した。「影響は有意

でない」項目については、以降の検討の対象外とした。

(4) 保守性・不確実さのトータルバランスの検討

転倒評価、応力評価及び機能維持評価の評価毎に、表3-7-2 の検討結果を以下の要領で整理することにより各評価が全体として保守的であることを確認した。

まず、表3-7-2 から、不確実さの影響度が「相対的に影響が大きい」（凡例：【○】）及び「相対的に影響が小さい」（凡例：【△】）となっている要因を抽出する。

抽出した各要因を、その不確実さの内容と不確実さに対する対応から、「不確実さの残る要因」、「保守性の残る要因」及び「保守性と不確実さが同等である要因」に分類した。各分類の位置付けは以下のとおりである。

「不確実さの残る要因」：

当該要因の不確実さが、当該要因自身の保守性もしくは当該要因の不確実さに直接的に関連する他の要因が有する保守性により完全に包絡できないもの。

「保守性の残る要因」：

当該要因の保守性が、当該要因自身の不確実さもしくは直接的に関連する他の要因における不確実さを包絡し、その上で更に保守性が残存するもの。

「保守性と不確実さが同等である要因」：

当該要因の不確実さと、当該要因自身の保守性もしくは直接的に関連する他の要因における保守性がほぼ同等で相殺し合うもの。

なお、「不確実さの残る要因」は、さらに「保守性を有する直接的な対応のない不確実さ要因」と「定性的な確認のみの不確実さ」に分類する。前者は、保守性を有する直接的な対応がないため、不確実さの残存を否定できないものである。後者は、定性的な検討において、不確実さの程度、保守性の程度あるいはその両者が不明確であるために不確実さの残存を否定できないもの（影響が有意でないもの以外）である。

「保守性の残る要因」は、「未適用の保守性要因」と「保守性の残存する保守性要因」に分類する。前者は、当該要因に不確実さがなく、かつ、直接的に関連するほかの要因もないものである。後者は、当該要因自身の不確実さもしくは直接的に関連する他の要因における不確実さを包絡し、その上でさらに保守性が残存するものである。

「保守性と不確実さが同等である要因」は、「設計にて対応済みの要因」と「定

性的に確認した要因」に分類する。前者は、当該要因の不確実さに対し設計上の対応で保守性が担保されるものである。後者は、当該要因の不確実さに対して特段設計上の対応は行っていないが、当該要因の持つ性質から当該要因の不確実さに対する保守性が確認されるものである。

以上に基づく各評価に対する抽出・分析結果を表3-7-3～表3-7-5 に示す。

上記各分類のうち「不確実さの残る要因」と「保守性が残る要因」を総合的に分析することにより、各評価全体として保守性が確保されていることを確認した。確認結果を表3-7-3～表3-7-5 の「総合評価」欄に示す。

以上の検討の結果、車両型設備の耐震設計・評価全体として、各種不確実さを包絡する適切な保守性を有することを確認した。

表3-7-1 保守性及び不確かさ要因の抽出結果

設計・評価段階	設計・評価要素	保守性及び不確かさを有する項目	設計・評価での取り扱いの概要	保守性の要因 (○：該当あり, －：該当なし)	不確かさの要因 (○：該当あり, －：該当なし)	J E A G・先行プ ラント等での実績 の有無 (○：実績あり, ●：実績なし)	備 考
加振試験	試験方法	加振方向	水平2方向及び鉛直方向の3方向同時入力。	－	－	○	
		試験回数	当該設備の保管場所での設計用床応答曲線を、車両の固有周期で包絡させた加振波で1回加振。	－	○	○	
	設計用地震力(入力地震動)	加振試験入力波	当該設備の保管場所での設計用床応答曲線を、車両の固有周期で包絡させたランダム波を使用。	○	○	○	実績はあるが、保守性の観点で重要であるため除外しない。
		試験体及び諸元	試験体	実機と同一の車両型設備を使用。	－	－	○
	試験環境		実機設置エリアと同等の設置状態を模擬。	－	－	○	
転倒評価	荷重の組合せ及び許容限界	(該当なし)	(試験にて直接的に転倒の有無を確認するため、荷重の組合せ及び許容限界の観点で保守性・不確かさ等に該当する要素はない。)	－	－	－	
	評価方法	(該当なし)	(試験にて直接的に転倒の有無を確認するため、評価方法の観点で保守性・不確かさ等に該当する要素はない。)	－	－	－	
	設計用地震力	(該当なし)	(試験にて直接的に転倒の有無を確認するため、設計用地震力の観点で保守性・不確かさ等に該当する要素はない。)	－	－	－	
応力評価	荷重の組合せ及び許容限界	許容限界	J E A G 4 6 0 1のその他の支持構造物の許容値を適用。	○	－	○	
	評価方法	ボルト応力評価法(評価モデル)	J E A G 4 6 0 1のポンプ等のボルト応力評価法を適用。	○	－	○	
	設計用地震力	設置床での応答加速度	加振試験で得られた評価部位頂部での応答を設置床での応答としている。	○	－	○	実績はあるが、保守性の観点で重要であるため除外しない。
		設計用加速度	設置床での応答加速度(評価部位頂部の応答加速度)に対し、更に1.2倍したものを設計用加速度としている	○	－	○	実績はあるが、保守性の観点で重要であるため除外しない。
		FRS拡幅	加振試験入力波作成の際に、拡幅を考慮したFRSを用いている。	○	－	○	
		誘発上下動	ローリング・ロッキング挙動により車両端部で鉛直方向へ応答が発生し得るが、評価では各評価部位頂部での応答加速度を使用。	－	○	○	実績はあるが、不確かさの観点で重要であるため除外しない。
機能維持	荷重の組合せ及び許容限界	(該当なし)	(加振試験にて加振後に機能が維持されていることを直接的に確認するため、荷重の組合せ及び許容限界の観点で保守性・不確かさに該当する要素はない。)	－	－	－	
	評価方法	(該当なし)	(加振試験にて加振後に機能が維持されていることを直接的に確認するため、評価方法の観点で保守性・不確かさに該当する要素はない。)	－	－	－	
	設計用地震力	(該当なし)	(上記「加振試験」での当該項目と同様であり、機能維持評価として新規に該当する項目はない。)	－	－	－	

表3-7-2 保守性及び不確かさ要因の分析及び影響が有意でない不確かさのスクリーニング

設計・評価段階	設計・評価要素	保守性及び不確かさ要因	影響項目	評価との対応			保守性 【凡例】 【○】：相対的に影響度大 【△】：相対的に影響度小 【-】：影響が有意でない	不確かさ 【凡例】 【○】：相対的に影響度大 【△】：相対的に影響度小 【-】：影響が有意でない	影響が有意でない理由
				転倒評価 (○：該当あり, -：該当なし)	応力評価 (○：該当あり, -：該当なし)	機能維持評価 (○：該当あり, -：該当なし)			
加振試験	設計用地震力 (入力地震動)	a. 加振試験入力波	加速度	○	○	○	試験入力波は設計用床応答曲線を上回るよう設定したものであり、地震により設備が受ける加速度よりも保守的な値(設備の固有周期により異なるが、 倍程度)となる。 【○】	-	-
転倒評価	(該当なし)	-	-	-	-	-	-	-	-
応力評価	設計用地震力	b. 設置床での応答加速度	加速度	-	○	-	試験で得られた評価部位頂部での応答加速度を、評価上は、より低い位置である設備設置床での応答と仮定することによる保守性がある。【△】	-	-
		c. 設計用加速度	加速度	-	○	-	試験で得られた評価部位頂部の応答加速度を設置床での応答とするのに加えて、車両応答の不確かさを考慮して、1.2倍にした最大応答加速度を基に設計用加速度を算出している。【○】	-	-
		d. 誘発上下動	加速度	-	○	○	水平方向の地震に伴い発生するローリングやロックンク挙動により、重心位置から離れた箇所では、誘発上下動が発生し、鉛直応答が増加する可能性がある。 【-】	-	応力評価においては、各評価部位で計測した加速度を用いて応力評価を実施していることから、影響は有意ではない。
機能維持	(該当なし)	-	-	-	-	-	-	-	-

表3-7-3 転倒評価に関連する不確かさ要因

		不確かさ要因*1	不確かさ	不確かさに対する対応(保守性) *2	備考
不確かさの残る要因	保守性を有する直接的な対応のない不確かさ要因	(該当なし)	—	—	
	定性的な確認のみの不確かさ要因	(該当なし)	—	—	
保守性の残る要因	未適用の保守性要因	a. 加振試験入力波	—	試験入力波は設計用床応答曲線を上回るよう設定したものであり、地震により設備が受ける加速度よりも保守的な値(設備の固有周期により異なるが、 倍程度)となる。【○】	
	保守性の残存する保守性要因	(該当なし)	—	—	
保守性と不確かさが同等である要因	設計にて対応済みの要因	(該当なし)	—	—	
	定性的に確認した要因	(該当なし)	—	—	
【総合評価】		転倒評価は、評価に用いる地震力(入力加速度)として実機の加振試験結果を直接用いているため有意な不確かさはない。一方、加振試験の入力地震動には保守性を有する。以上より、転倒評価について、評価全体として保守性が確保されている。			

注記 *1：先頭の記号及び要因名称は、表3-7-2における「保守性及び不確かさ要因」欄の記号及び要因名称と同じものを用いている。

*2：【 】内の記号は、表3-7-2の「保守性」，「不確かさ」欄の記号を表している。

表3-7-4 応力評価に関連する不確かさ要因

		不確かさ要因*1	不確かさ	不確かさに対する対応(保守性)*2	備考
不確かさの残る要因	保守性を有する直接的な対応のない不確かさ要因	(該当なし)	—	—	
		c. 誘発上下動	—	—	
	定性的な確認のみの不確かさ要因	(該当なし)	—	—	
保守性の残る要因	未適用の保守性要因	a. 加振試験入力波	—	試験入力波は設計用床応答曲線を上回るよう設定したものであり、地震により設備が受ける加速度よりも保守的な値(設備の固有周期により異なるが、 倍程度)となる。【○】	
		b. 設置床での応答加速度	—	試験で得られた評価部位頂部の応答加速度を、評価上はより低い位置である設備設置床での応答と仮定することによる保守性がある【△】	
		c. 設計用加速度	—	試験で得られた評価部位頂部の応答加速度を設置床での応答とするのに加えて、車両応答の不確かさを考慮して、1.2倍にした最大応答加速度を元に設計用加速度を算出している。【○】	
	保守性の残存する保守性要因	(該当なし)	—	—	
保守性と不確かさが同等である要因	設計にて対応済みの要因	(該当なし)	—	—	
	定性的に確認した要因	(該当なし)	—	—	
【総合評価】		<p>応力評価は、評価に用いる地震力(入力加速度)として評価部位頂部の応答加速度を用いているため有意な不確かさはない。</p> <p>一方、未適用の保守性要因として「加振試験入力波」、「設置床での応答加速度」及び「設計用加速度」がある。</p> <p>以上より、加振試験結果に基づく応力評価について、評価全体として保守性が確保されている。</p>			

注記 *1：先頭の記号及び要因名称は、表3-7-2における「保守性及び不確かさ要因」欄の記号及び要因名称と同じものを用いている。

*2：【 】内の記号は、表3-7-2の「保守性」、「不確かさ」欄の記号を表している。

表3-7-5 機能維持評価に関連する不確かさ要因

		不確かさ要因*1	不確かさ	不確かさに対する対応(保守性)*2	備考
不確かさの残る要因	保守性を有する直接的な対応のない不確かさ要因	(該当なし)	—	—	
	定性的な確認のみの不確かさ要因	(該当なし)	—	—	
保守性の残る要因	未適用の保守性要因	a. 加振試験入力波	—	試験入力波(機能確認済加速度)は設計用床応答曲線を上回るよう設定したものであり、地震により設備が受ける加速度よりも保守的な値(設備の固有周期により異なるが、 倍程度)となる。【○】	
	保守性の残存する保守性要因	(該当なし)	—	—	
保守性と不確かさが同等である要因	設計にて対応済みの要因	(該当なし)	—	—	
	定性的に確認した要因	(該当なし)	—	—	
【総合評価】		機能維持評価は、評価に用いる地震力(入力加速度)として実機の加振試験での計測値を直接用いているため有意な不確かさはない。 一方、加振試験の入力地震動には保守性を有する。 以上より、機能維持評価について、評価全体として保守性が確保されている。			

注記*1：先頭の記号及び要因名称は、表3-7-2における「保守性及び不確かさ要因」欄の記号及び要因名称と同じものを用いている。

*2：【 】内の記号は、表3-7-2の「保守性」、「不確かさ」欄の記号を表している。

転倒防止装置の部材の健全性について

1. 概要

転倒防止装置の耐震評価については、転倒防止装置を設置した状態で加振試験を実施することにより、健全性が確保できることを確認していることから、評価方法とその結果について示す。

2. 加振試験による転倒防止装置の評価

2.1 リンク機構の評価

リンク機構がローリングの抑制に寄与し、異常がないことを確認した。

(評価方法)

- ①ローリングが抑制されていることを確認した。
- ②ひずみゲージから、部材に発生する応力を算出し、圧縮および引張が設計許容応力内であることを確認した。
- ③上記実測応力から、リンク取付部に発生する荷重を算出し、圧縮および引張が設計許容荷重内であることを確認した。
- ④加振試験後の点検において異常がないことを確認した。



図2-1 リンク機構概要図

2.2 ダンパー装置の評価

ダンパー装置が上下の応答に寄与し、異常がないことを確認した。ダンパー装置の仕様について表2-1に示す。

(評価方法)

- ①ダンパー装置を設置することにより応答が低減していることを確認した。
- ②ダンパー装置のストロークが可動範囲内に入ることを確認した。
- ③加振試験後の点検において異常がないことを確認した。

表2-1 ダンパ装置の仕様



図2-2 ダンパ装置概要図

2.3 タイヤ止め架台の評価

タイヤ止め架台が前後、左右方向変位の抑制に寄与し、異常がないことを確認した。

(評価方法)

- ①車両の前後変位および左右変位が抑制されていることを確認した。
- ②加振試験後の点検において異常がないことを確認した。



図2-3 タイヤ止め架台概要図

3. 加振試験におけるリンク機構の評価結果

リンク機構の評価結果について、V-2-10-1-2-2-1「第一ガスタービン発電機の耐震性についての計算書」にて示しているが、裕度の最も厳しい箇所を代表として記載しているため、それ以外の評価結果について確認した。

3.1 リンク機構の構造

リンク機構の構造を図3-1～図3-3に示す。



図3-1 発電機車のリンク機構配置



図3-2 制御車のリンク機構配置

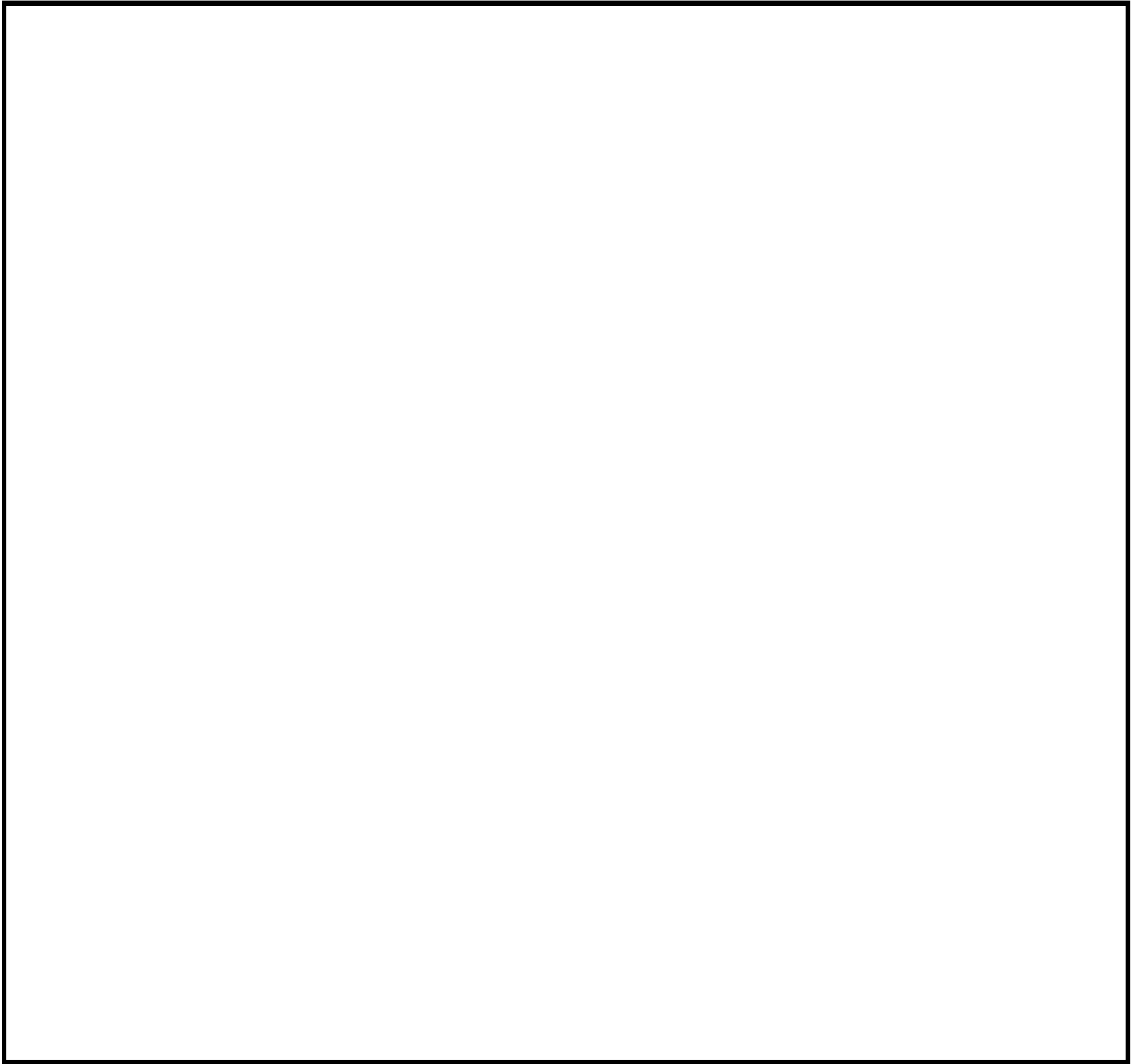


図3-3 リンク機構概要構造及び各部名称

3.2 リンク機構の評価結果

リンク機構の各部の評価結果を表3-1～3-6に示す。

表3-1 発電機車 リンク部材の応力評価結果 (1/2)

リンク名称	リンク部材	荷重方向	発生応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度
リンク機構1 (前方)	水平部材	引張	30		
		圧縮	38		
	右上部材	引張	14		
		圧縮	10		
	右下部材	引張	19		
		圧縮	16		
	左上部材	引張	12		
		圧縮	9		
左下部材	引張	23			
	圧縮	12			
リンク機構2 (中央)	水平部材	引張	28		
		圧縮	37		
	右上部材	引張	17		
		圧縮	17		
	右下部材	引張	32		
		圧縮	15		
	左上部材	引張	13		
		圧縮	22		
	左下部材	引張	14		
		圧縮	13		

表3-1 発電機車 リンク部材の応力評価結果 (2/2)

リンク名称	リンク部材	荷重方向	発生応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	
リンク機構3 (後方)	水平部材	引張	41			
		圧縮	34			
	右上部材	引張	10			
		圧縮	16			
	右下部材	引張	18			
		圧縮	26			
	左上部材	引張	11			
		圧縮	14			
	左下部材	引張	26			
		圧縮	19			
	リンク機構4 (後方)	水平部材	引張			41
			圧縮			40
右上部材		引張	13			
		圧縮	16			
右下部材		引張	24			
		圧縮	17			
左上部材		引張	14			
		圧縮	16			
左下部材		引張	25			
		圧縮	18			

注：各計算結果のうち、裕度が最も厳しくなるケースを赤枠で示す。

表3-2 制御車 リンク部材の応力評価結果

リンク名称	リンク部材	荷重方向	発生応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度
リンク機構1 (前方)	水平部材	引張	21		
		圧縮	14		
	右上部材	引張	19		
		圧縮	15		
	右下部材	引張	9		
		圧縮	12		
	左上部材	引張	8		
		圧縮	19		
	左下部材	引張	5		
		圧縮	9		
リンク機構2 (中央)	水平部材	引張	40		
		圧縮	29		
	右上部材	引張	9		
		圧縮	18		
	右下部材	引張	19		
		圧縮	15		
	左上部材	引張	10		
		圧縮	17		
	左下部材	引張	13		
		圧縮	17		
リンク機構3 (後方)	水平部材	引張	35		
		圧縮	27		
	右上部材	引張	8		
		圧縮	13		
	右下部材	引張	21		
		圧縮	17		
	左上部材	引張	7		
		圧縮	6		
	左下部材	引張	16		
		圧縮	20		

注：各計算結果のうち、裕度が最も厳しくなるケースを赤枠で示す。

表3-3 発電機車 取付部及びリンク連結部の荷重の評価結果

リンク名称	部位	発生荷重 (kN)	許容荷重 (kN)	裕度
リンク機構1 (前方)	取付部上部	51.83		
	取付部下部	65.43		
	リンク連結部	65.43		
リンク機構2 (中央)	取付部上部	81.22		
	取付部下部	88.63		
	リンク連結部	88.63		
リンク機構3 (後方)	取付部上部	57.81		
	取付部下部	72.03		
	リンク連結部	72.03		
リンク機構4 (後方)	取付部上部	59.47		
	取付部下部	69.73		
	リンク連結部	69.73		

注：各計算結果のうち、裕度が最も厳しくなるケースを赤枠で示す。

表3-4 制御車 取付部及びリンク連結部の荷重の評価結果

リンク名称	部位	発生荷重 (kN)	許容荷重 (kN)	裕度
リンク機構1 (前方)	取付部上部	69.85		
	取付部下部	33.23		
	リンク連結部	69.85		
リンク機構2 (中央)	取付部上部	65.19		
	取付部下部	52.53		
	リンク連結部	65.85		
リンク機構3 (後方)	取付部上部	48.60		
	取付部下部	57.04		
	リンク連結部	57.04		

注：各計算結果のうち、裕度が最も厳しくなるケースを赤枠で示す。

表3-5 発電機車 リンク機構取付ボルト応力評価結果 (1/2)

名称	部位	応力状態	応力分類	構造強度		裕度
				発生応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	
リンク機構1 (前方)	取付部 上部		引張	105		
			せん断	36		
			組合	105		
			引張	97		
			せん断	53		
			組合	97		
	取付部 下部		引張	87		
			せん断	69		
			組合	87		
			引張	35		
			せん断	105		
			組合	35		
リンク機構2 (中央)	取付部 上部		引張	108		
			せん断	25		
			組合	108		
			引張	96		
			せん断	56		
			組合	96		
	取付部 下部		引張	102		
			せん断	44		
			組合	102		
			引張	48		
			せん断	100		
			組合	48		

注：各計算結果のうち、裕度が最も厳しくなるケースを赤枠で示す。

表3-5 発電機車 リンク機構取付ボルト応力評価結果 (2/2)

名称	部位	応力状態	応力分類	構造強度		裕度
				発生応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	
リンク機構3 (後方)	取付部 上部		引張	104		
			せん断	38		
			組合	104		
			引張	77		
			せん断	80		
			組合	77		
	取付部 下部		引張	104		
			せん断	38		
			組合	104		
			引張	77		
			せん断	80		
			組合	77		
リンク機構4 (後方)	取付部 上部		引張	104		
			せん断	38		
			組合	104		
			引張	77		
			せん断	80		
			組合	77		
	取付部 下部		引張	104		
			せん断	38		
			組合	104		
			引張	77		
			せん断	80		
			組合	77		

表3-6 制御車 リンク機構取付ボルト応力評価結果 (1/2)

名称	部位	応力状態	応力分類	構造強度		裕度
				発生応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	
リンク機構1 (前方)	取付部 上部		引張	106		
			せん断	32		
			組合	106		
			引張	96		
			せん断	55		
			組合	96		
	取付部 下部		引張	94		
			せん断	59		
			組合	94		
			引張	43		
			せん断	102		
			組合	43		
リンク機構2 (中央)	取付部 上部		引張	106		
			せん断	34		
			組合	106		
			引張	96		
			せん断	56		
			組合	96		
	取付部 下部		引張	92		
			せん断	62		
			組合	92		
			引張	40		
			せん断	103		
			組合	40		

表3-6 制御車 リンク機構取付ボルト応力評価結果 (2/2)

名称	部位	応力状態	応力分類	構造強度		裕度
				発生応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	
リンク機構3 (後方)	取付部 上部		引張	108		
			せん断	24		
			組合	108		
			引張	82		
			せん断	75		
			組合	82		
	取付部 下部		引張	108		
			せん断	24		
			組合	108		
			引張	82		
			せん断	75		
			組合	82		

注：各計算結果のうち、裕度が最も厳しくなるケースを赤枠で示す。

加振試験における設計用FRSに対する加振波のFRSの裕度について

1. 概要

「3.7 保守性・不確実さのトータルバランスについて」において、「試験入力波は設計用床応答曲線を上回るように設定したものであり、地震により設備が受ける加速度よりも保守的な値（設備の固有周期により異なるが、 倍程度）となる。」と記載している。ここでは、当該記載の根拠として、車両型設備の固有周期において加振波FRSの加速度を設計用FRSの加速度で除した際の裕度について整理する。

2. 裕度の整理結果

各固有周期に対する設計用FRSに対する加振波のFRSの裕度を示す。また、グラフ中に最も裕度が小さい箇所について裕度を記載する。

X方向 (走行軸直角方向)	固有周期(Hz)		裕度	
	発電機車			
制御車				
Y方向 (走行軸方向)	固有周期(Hz)		裕度	
	発電機車			
制御車				
Z方向 (鉛直方向)	固有周期(Hz)		裕度	
	発電機車			
制御車				