原技発第44号

令和3年10月22日

原子力規制委員会 殿

東京都中央区銀座六丁目15番1号

電源開発株式会社

取締役社長 渡部 肇史

大間原子力発電所発電用原子炉設置変更許可申請書

(発電用原子炉施設の変更)

本文及び添付書類の一部補正について

平成26年12月16日付け,原技発第1号をもって申請しました大間原子力発 電所発電用原子炉設置変更許可申請書の本文及び添付書類を下記のとおり一 部補正いたします。

記

大間原子力発電所発電用原子炉設置変更許可申請書の本文及び添付書類を 別添1及び別添2のとおり補正する。

以 上

申請書本文の一部補正

別添1

申請書本文を以下のとおり補正する。

頁	行	補正前	補正後
- 9 -	上11	… (第1図~第 <u>3</u> 図)。	… (第1図~第 <u>6</u> 図)。
-10-	下 5	…第 <u>4</u> 図…	…第 <u>7</u> 図…
	下4	····第 <u>5</u> 図···	…第 <u>8</u> 図…
-84-	上6	…第 <u>6</u> 図…	…第 <u>9</u> 図…
	下4	····第 <u>7</u> 図···	…第 <u>10</u> 図…
-85-	上2	…第 <u>8</u> 図…	…第 <u>11</u> 図…
-90-	下6	····第 <u>9</u> 図···	…第 <u>12</u> 図…
-150-	上 2 ~ 上 3	…「第3図 設計用模擬地 震波の加速度時刻歴波形」 , …	…「第3図 設計用模擬地 震波の加速度時刻歴波形」, 「第4図 基準地震動の応 答スペクトル(水平方向) (標準応答スペクトルを考 慮した地震動)」,「第5図 基準地震動の応答スペクト ル(鉛直方向)(標準応答 スペクトルを考慮した地震 動)」,「第6図 基準地震 動の加速度時刻歴波形(標 準応答スペクトルを考慮し た地震動)」,…
	上3	····第 <u>4</u> 図····	····第 <u>7</u> 図···
		…第 <u>も</u> 図… 	…第 <u>8</u> 凶…
	上4	…第 <u>6</u> 図…	…第 <u>9</u> 図…
	下 3	…第 <u>7</u> 図…	…第 <u>10</u> 図…
	下 2	…第 <u>8</u> 図…	…第 <u>11</u> 図…
		…第 <u>9</u> 図…	…第 <u>12</u> 図…

頁	行	補正前	補正後
-153-と		(記載追加)	別紙1の図を追加する。
-154ーの間			別紙2の図を追加する。
			別紙3の図を追加する。
-154-		第 <u>4</u> 図 基準津波の策定位 置	第 <u>7</u> 図 基準津波の策定位 置
- 155 -		第 <u>5</u> 図 基準津波の時刻歴 波形	第 <u>8</u> 図 基準津波の時刻歴 波形
-156-		第 <u>6</u> 図 中性子束高(熱流 束相当)の解析上のスクラ ム設定	第 <u>9</u> 図 中性子束高(熱流 束相当)の解析上のスクラ ム設定
-157-		第 <u>7</u> 図 サイクル早期炉心 用スクラム反応度曲線	第 <u>10</u> 図 サイクル早期炉心 用スクラム反応度曲線
-158-		第 <u>8</u> 図 サイクル末期炉心 用スクラム反応度曲線	第 <u>11</u> 図 サイクル末期炉心 用スクラム反応度曲線
-159-		第 <u>9</u> 図 炉心流量急減の解 析上のスクラムの設定値	第 <u>12</u> 図 炉心流量急減の解 析上のスクラムの設定値



第4図 基準地震動の応答スペクトル(水平方向) (標準応答スペクトルを考慮した地震動)



第5図 基準地震動の応答スペクトル(鉛直方向) (標準応答スペクトルを考慮した地震動)





(2) S s - NV

第6図 基準地震動の加速度時刻歴波形

(標準応答スペクトルを考慮した地震動)

添付書類の一部補正

別添2

添付書類六の一部補正

添付書類六を以下のとおり補正する。

			1
頁	行	補正前	補正後
$6 - \blacksquare - 3$	上9と 上10の間	(記載追加)	3.6.2 基準地震動Ss-N に対する原子炉建屋等の基 礎地盤の安定性
	上10	3.6. <u>2</u> 原子炉建屋等の周辺 斜面の安定性	3.6. <u>3</u> 原子炉建屋等の周辺 斜面の安定性
	上11	3.6. <u>3</u> 地質調査に関する実 証性	3.6. <u>4</u> 地質調査に関する実 証性

頁	行	補正前	補正後
6-3-146と 6-3-147の間		(記載追加)	別紙1の記載を追加する。
6 - 3 - 147	上1	3.6. <u>2</u> 原子炉建屋等の周辺 斜面の安定性	3.6. <u>3</u> 原子炉建屋等の周辺 斜面の安定性
6 - 3 - 148	上1	3.6. <u>3</u> 地質調査に関する実 証性	3.6. <u>4</u> 地質調査に関する実 証性
	上2	3.6. <u>3</u> .1 各種地質調査・試 験工事の実施会社の選定	3.6. <u>4</u> .1 各種地質調査・試 験工事の実施会社の選定
	上6	…第3.6- <u>4</u> 表のとおり…	…第3.6- <u>6</u> 表のとおり…
	上8	3.6. <u>3</u> .2 地質調査・試験工 事の計画	3.6. <u>4</u> .2 地質調査・試験工 事の計画
	下9	3.6. <u>3</u> .3 地質調査・試験工 事実施に当たっての管理体 制	3.6. <u>4</u> .3 地質調査・試験工 事実施に当たっての管理体 制
6 - 3 - 149	下2	3.6. <u>3</u> .4 地質調査・試験結 果の評価・とりまとめ	3.6. <u>4</u> .4 地質調査・試験結 果の評価・とりまとめ
$6 - 3 - 202 \ge$		(記載追加)	別紙2の表を追加する。
6-3-203の間			別紙3の表を追加する。
			別紙4の表を追加する。
			別紙5の表を追加する。
6 - 3 - 203		第3.6- <u>4</u> 表 地質調査,試 験名,実施年度及び実施会 社名	第3.6- <u>6</u> 表 地質調査,試 験名,実施年度及び実施会 社名
6-3-643の次		(記載追加)	別紙6の図を追加する。

3.6.2 基準地震動Ss-Nに対する原子炉建屋等の基礎地盤の安定性

3.6.2.1 評価方針

原子炉建屋基礎地盤については,原子炉建屋及び燃料補助建屋を対象と して,基準地震動Ss-Nによる地震力に対して十分な安定性を持つこと の評価を行う。

原子炉建屋基礎地盤の地震時の安定性については,有限要素法による地 震応答解析に基づき基礎地盤の支持力,想定すべり線におけるすべり安全 率及び基礎底面の傾斜により評価する。

重大事故等対処施設の基礎地盤については,「3.6.1.3 評価結果」によ れば,運営補助建屋基礎地盤は緊急時対策棟基礎地盤に比べて同等又は上 回る安定性を有していることから,緊急時対策棟を対象として,基礎底面 地盤が基準地震動Ss-Nによる地震力に対して十分な安定性を持つこと の評価を行う。

重大事故等対処施設の基礎地盤の地震時の安定性については,SRモデ ルによる地震応答解析に基づき基礎底面地盤の支持力,すべり安全率及び 基礎底面の傾斜により評価する。

3.6.2.2 評価方法

原子炉建屋基礎地盤の安定性評価方法については、入力地震動を除く解 析条件、解析手法及び評価内容が「3.6.1.2 評価方法」と同一である。

入力地震動は,解放基盤表面で定義される基準地震動を,1次元波動論 によって解析モデルの入力位置で評価したものを用いた。入力地震動の考 え方を第3.6-4図に,基準地震動Ss-Nの時刻歴波形及び加速度応答ス ペクトルを第3.6-8図に示す。 3.6.2.3 評価結果

(1) 支持力に対する安全性

原子炉建屋の基礎底面地盤の地震時における支持力は、クリープによ る強度低下を考慮する必要はなく、支持力試験の極限支持力は13.1N /mm²以上と評価できる。原子炉建屋基礎地盤の有限要素法による地震応 答解析に基づく検討の結果、原子炉建屋の地震時の最大接地圧は約1.4 N/mm²であることから、基礎地盤は十分な地震時の支持力を有してい る。

燃料補助建屋の基礎底面地盤の支持力については,基礎底面に分布す る凝灰角礫岩の支持力が岩石試験結果からみて淡灰色火山礫凝灰岩とほ ぼ同程度と考えられ,燃料補助建屋の地震時の最大接地圧は約0.5N /mm²であり,原子炉建屋に比べて小さく,基礎地盤は十分な支持力を有 している。

緊急時対策棟は,原子炉建屋と同じ岩盤に設置され,SRモデルによる地震応答解析に基づく検討の結果,接地圧が原子炉建屋に比べて小さいことから,基礎地盤は十分な支持力を有している。

以上のことから,原子炉建屋等の基礎地盤は,基準地震動Ss-Nに よる支持力に対して十分な安全性を有している。

(2) すべりに対する安全性

原子炉建屋基礎地盤の有限要素法による地震応答解析に基づく検討の 結果,最小すべり安全率は2.5であり,評価基準値1.5を上回っている。 すべり安全率を第3.6-4表に示す。

緊急時対策棟基礎地盤については、SRモデルによる地震応答解析に 基づく検討の結果,基礎底面地盤の最小すべり安全率は2.3であり,評 価基準値1.5を上回っている。 以上のことから,原子炉建屋等の基礎地盤は,基準地震動Ss-Nに よるすべりに対して十分な安全性を有している。

(3) 基礎底面の傾斜に対する安全性

原子炉建屋基礎地盤の有限要素法による地震応答解析に基づく検討の 結果,原子炉建屋基礎底面の傾斜は約1/10,000以下,燃料補助建屋基礎 底面の傾斜は約1/18,000以下であり,いずれも評価の目安である 1/2,000を下回っていることから,対象施設の安全機能に支障を与える ものではない。基礎底面両端の相対変位・傾斜を第3.6-5表に示す。

緊急時対策棟基礎地盤については、SRモデルによる地震応答解析に 基づく検討の結果,基礎底面の傾斜は約1/5,100以下であり,評価の目 安である1/2,000を下回っている。

以上のことから,原子炉建屋等の基礎底面地盤は,基準地震動Ss-Nによる傾斜に対して十分な安全性を有している。 すべり線 すべり線 すべり線形状 すべり線形状 すべり安全率 番号 番号 原子炉建屋 タービン建屋 原子炉建屋 タービン建屋 -----1 4.5 4 _____l/ S-10 ------------------------=========== 原子炉建屋 タービン建屋 原子炉建屋 タービン建屋 ----2 5 4.9 ------S-10 _____ -----------------------=========== タービン建屋 原子炉建屋 タービン建屋 原子炉建屋 -----_____ 3 3.3 6 ----------..... S-8 -----S-10 -----..... --== -----





すべり安全率
2.5
2.5
3.7

第3.6-4表(2) すべり安全率(Y-Y'断面, Ss-N)



すべり安全率
2.8
2.8
4. 6



第3.6-5表(1) 建屋基礎底面両端の鉛直方向の相対変位・傾斜 (X-X'断面, Ss-N)

	(())	1
施設名	最大相対変位量 (鉛直方向)	最大傾斜
	$\delta_{_{ m AY}}-\delta_{_{ m BY}}$ (cm)	$\frac{\left \delta_{\text{AY}} - \delta_{\text{BY}} \right }{\text{L}}$
原子炉建屋	0. 57	1/10,000



 δ_{AY} , δ_{BY} は上向きを正とする。

第3.6-5表(2) 建屋基礎底面両端の鉛直方向の相対変位・傾斜 (Y-Y'断面, Ss-N)

		11)
	最大相対変位量 (鉛直方向)	最大傾斜
施設名	$\delta_{_{ m AY}} - \delta_{_{ m BY}}$ (cm)	$\frac{\left \delta_{\text{AY}} - \delta_{\text{BY}} \right }{\text{L}}$
原子炉建屋	0. 30	1/19, 000
燃料補助建屋	0. 24	1/18,000





 δ_{AY} , δ_{BY} は上向きを正とする。



第3.6-8図 基準地震動の時刻歴波形及び加速度応答スペクトル(Ss-N)

6 - 3 - 9

頁	行	補正前	補正後
6-5-35	上10と 上11の間	(記載追加)	別紙1の記載を追加する。
	上11	(<u>4</u>) 超過確率の参照	(<u>5</u>) 超過確率の参照
	下10	…第5.5- <u>38</u> 図…	…第5.5- <u>42</u> 図…
	下7	…第5.5- <u>39</u> 図…	…第5.5- <u>43</u> 図…
	下4	…第5.5- <u>40</u> 図…	…第5.5- <u>44</u> 図…
6 - 5 - 35 (2) 6 - 5 - 36	下1 ~ 下1	…応答スペクトル <u>は、「敷地ごとに震源を特定して策定する地震動」による基準地震動の設計用応答スペクトルを全周期帯域で下回っていることから、敷地における基準地震動は、「敷地ごとに震源を特定して策定する地震動」で代表させる。</u>	 …応答スペクトル<u>のうち,</u> 「加藤ほか(2004)の応答スペクトル」及び「佐藤ほか(2013)の基盤地震動」の応答スペクトルは,「敷地ごとに震源を特定して策定する地震動」による基準地震動の設計用応答スペクトルを 全周期帯域で下回る。「標準応答スペクトルを考慮した地震動」の応答スペクトル は,一部の周期帯で「敷地ごとに震源を特定して策定する地震動」による基準地震動」による基準地震動」による基準地震動」の応答スペクトル
6 - 5 - 37	上 2 ~ 上 3 上 3	 …震源を特定して策定する 地震動」<u>及び「5.5.2 震源</u> <u>を特定せず策定する地震</u> 動」により設定… …第5.5-<u>41</u>図… 	<u>する。</u> …震源を特定して策定する 地震動」により設定… …第5.5- <u>45</u> 図…
	く 上4		

頁	行	補正前	補正後
6 - 5 - 37	下6	…第5.5- <u>42</u> 図…	…第5.5- <u>38</u> 図…
	下 6 ,	…第5.5- <u>18</u> 表…	…第5.5- <u>22</u> 表…
	下 5		
	下4	…第5.5- <u>19</u> 表…	…第5.5- <u>23</u> 表…
	下3	…第5.5- <u>43</u> 図…	…第5.5- <u>46</u> 図…
	下2	…第5.5- <u>44</u> 図…	…第5.5- <u>47</u> 図…
	下1の次	(記載追加)	<u>「5.5.2 震源を特定せ</u> <u>ず策定する地震動」によ</u> <u>り選定した基準地震動Ss</u> <u>-Nの応答スペクトルを第 5.5-48図に,加速度時刻</u> <u>歴波形を第5.5-49図に示</u> <u>す。</u> <u>また,基準地震動Ss</u> <u>-Nの最大加速度の値を</u> <u>第5.5-24表に示す。</u>
6 - 5 - 38	上2	…第5.5- <u>45</u> 図…	…第5.5- <u>50</u> 図…
	下1の次	(記載追加)	<u>また,第5.5-51図に,</u> 「震源を特定せず策定する <u>地震動」により選定した基</u> <u>準地震動の応答スペクトル</u> <u>Ss-NH及びSs-NV</u> と日本原子力学会 (2007) ⁽⁵⁴⁾ に基づいて算定 した敷地における領域震源 による一様ハザードスペク トルをそれぞれ比較して示 す。同図によると,基準地 震動の応答スペクトルSs -NHの年超過確率は10 ⁻⁵ ~10 ⁻⁶ 程度,Ss-NVの

頁	行	補正前	補正後
6 - 5 - 38			<u>年超過確率は10⁻⁴~10⁻⁶程</u> <u>度である。</u>
6-5-73と 6-5-74の間		(記載追加)	別紙2の表を追加する。
			別紙3の表を追加する。
			別紙4の表を追加する。
			別紙5の表を追加する。
6 - 5 - 74		第5.5- <u>18</u> 表 基準地震動の 継続時間及び振幅包絡線の 経時的変化	第5.5- <u>22</u> 表 基準地震動の 継続時間及び振幅包絡線の 経時的変化
6 - 5 - 75		第5.5-19表 設計用模擬地 震波の作成結果	別紙6の表に変更する。
6 — 5 — 75と 6 — 5 — 76の間		(記載追加)	別紙7の表を追加する。
6-5-149と 6-5-150の間		(記載追加)	別紙8の図を追加する。
			別紙9の図を追加する。
			別紙10の図を追加する。
			別紙11の図を追加する。
			別紙12の図を追加する。
6 - 5 - 150		第5.5- <u>38</u> 図 原子力安全基 盤機構(2005)による地域 分割	第5.5- <u>42</u> 図 原子力安全基 盤機構(2005)による地域 分割
6 - 5 - 151		第5.5- <u>39</u> 図 震源を特定せ ず策定する地震動の応答ス ペクトル及び原子力安全基	第5.5- <u>43</u> 図 震源を特定せ ず策定する地震動の応答ス ペクトル及び原子力安全基

頁	行	補正前	補正後
6-5-151		盤機構(2005)による一様 ハザードスペクトル	盤機構(2005)による一様 ハザードスペクトル
6 - 5 - 152		第5.5- <u>40</u> 図(1) 震源を特 定せず策定する地震動の応 答スペクトル及び敷地にお ける領域震源による地震動 の一様ハザードスペクトル (水平動)	第5.5- <u>44</u> 図(1) 震源を特 定せず策定する地震動の応 答スペクトル及び敷地にお ける領域震源による地震動 の一様ハザードスペクトル (水平動)
6 - 5 - 153		第5.5- <u>40</u> 図(2) 震源を特 定せず策定する地震動の応 答スペクトル及び敷地にお ける領域震源による地震動 の一様ハザードスペクトル (鉛直動)	第5.5- <u>44</u> 図(2) 震源を特 定せず策定する地震動の応 答スペクトル及び敷地にお ける領域震源による地震動 の一様ハザードスペクトル (鉛直動)
6 - 5 - 154		第5.5- <u>41</u> 図(1) 基準地震 動の設計用応答スペクトル (水平動)	第5.5- <u>45</u> 図(1) 基準地震 動の設計用応答スペクトル (水平動)
6 - 5 - 155		第5.5- <u>41</u> 図(2) 基準地震 動の設計用応答スペクトル (鉛直動)	第5.5- <u>45</u> 図(2) 基準地震 動の設計用応答スペクトル (鉛直動)
6 - 5 - 156		<u>第5.5-42図 振幅包絡線の</u> 経時的変化	(記載削除)
6 - 5 - 157		第5.5- <u>43</u> 図 基準地震動の 設計用模擬地震波	第5.5- <u>46</u> 図 基準地震動の 設計用模擬地震波
6 - 5 - 158		第5.5- <u>44</u> 図 基準地震動の 設計用応答スペクトルに対 する設計用模擬地震波の応 答スペクトル比	第5.5- <u>47</u> 図 基準地震動の 設計用応答スペクトルに対 する設計用模擬地震波の応 答スペクトル比
6-5-158と 6-5-159の間		(記載追加)	別紙13の図を追加する。

頁	行	補正前	補正後
6-5-158と 6-5-159の間		(記載追加)	別紙14の図を追加する。
			別紙15の図を追加する。
6 - 5 - 159		 第5.5-<u>45</u>図(1) 基準地震 動の設計用応答スペクトル 及び敷地における地震動の 一様ハザードスペクトル (水平動) 	第5.5- <u>50</u> 図(1) 基準地震 動の設計用応答スペクトル 及び敷地における地震動の 一様ハザードスペクトル (水平動)
6 - 5 - 160		 第5.5-<u>45</u>図(2) 基準地震 動の設計用応答スペクトル 及び敷地における地震動の 一様ハザードスペクトル (鉛直動) 	第5.5- <u>50</u> 図(2) 基準地震 動の設計用応答スペクトル 及び敷地における地震動の 一様ハザードスペクトル (鉛直動)
6-5-160の次		(記載追加)	別紙16の図を追加する。
			別紙17の図を追加する。

(4) 標準応答スペクトルによる評価

上記(3)に加えて、「実用発電用原子炉及びその附属施設の位置、 構造及び設備の基準に関する規則の解釈」の別記2に示される、震源 近傍の多数の地震動記録に基づいて策定された地震基盤相当面(せん 断波速度Vs=2200m/s以上の地層をいう。)における標準的な応答 スペクトル(以下「標準応答スペクトル」という。)を考慮する。

「標準応答スペクトル」の考慮にあたっては、地震基盤相当面にお いて、第5.5-18表に示す「標準応答スペクトル」に適合する模擬地震 波を作成し、第5.5-19表に示す深部地下構造モデルに基づき解放基盤 表面における地震動(以下「標準応答スペクトルを考慮した地震動」 という。)を設定する。敷地において地震基盤相当面は第5.5-19表の Vs=2200m/sの層上面として、その位置における模擬地震波は、複 数の方法について検討を行った上で、一様乱数の位相を持つ正弦波の 重ね合わせにより作成する。

模擬地震波の継続時間と振幅包絡線は第5.5-38図の形状⁽²⁸⁾とし、振幅包絡線の経時的変化を第5.5-20表に示す。

地震基盤相当面における模擬地震波の作成結果を第5.5-21表に,加 速度時刻歴波形を第5.5-39図に示す。また,「標準応答スペクトル」 に対するこれらの模擬地震波の応答スペクトルの比を第5.5-40図に示 す。

「標準応答スペクトルを考慮した地震動」の応答スペクトルを第5.5 -41図に示す。

5
•)
<
Ń
$\frac{1}{1}$
箚
1/3
1111
弾
慓
N
5
10
42
꼰
国
ЦП
~
杙
弘正
角子
遱
1MIK
玉
111
₩H
∞
ഹ
10
11P
ЯШ

イノ

コントロールポイント	A B C D E	T_A S_V T_B S_V T_C S_V T_D S_V T_E S_V	0.02 1.910 0.03 3.500 0.04 6.300 0.06 12.000 0.09 20.000	0.02 1.273 0.03 2.500 0.04 4.400 0.06 7.800 0.09 13.000	
	Α	$T_{\rm A}$	0.02	0.02	
	標準応答スペクトル	-	水平動	鉛直動	

			Π	ノレイン	ルポイン	<u>,</u>		
標準応答スペクトル	I	Ĺı,)	٢h	I	F		I
	$T_{\rm F}$	$S_{ v}$	$T_{\rm G}$	S_v	$T_{\rm H}$	$S_{\rm V}$	T_{I}	$S_{\rm V}$
水平動	0.15	31.000	0.30	43.000	0.60	60.000	5.00	60. 000
鉛直動	0.15	19,000	0.30	26.000	0.60	35.000	5.00	35.000





別紙2

第5.5-19表 標準応答スペクトルによる評価において考慮した

甘飢肉也是利止	層厚	密度 ρ	S波速度	P波速度	Q	値
基盤の地震動を▼ 評価する位置[※]	(m)	(t/m ³)	V s (m/s)	V p (m/s)	Q s	Qр
	100	1.6	860	2070	50	60
▼ 地震基盤相当面	490	2.3	1700	3500	80	60
	950	2.5	2200	4400	200	150
	440	2.7	2700	5200	290	150
	-	2.7	3200	5400	550	210

深部地下構造モデル

※:基盤の地震動を評価する位置において評価した地震動を,解放基盤表面 における地震動として適用する。

標準応答スペクトルに基づく地震基盤相当面における 第5.5-20 表

11
\leq
変
手的
医医
6
答
包治
聖
漲
\mathcal{O}
皮
転時
後 後
6
渡波
地
凝却
慔

車応答スペクトル	継続時間	摓幅(〕絡線の経時的変化 ((s)
く模擬地震波	(s)	t _B	tc	tD
水平動	28. 03	3. 31	15.06	28.03
鉛直動	28. 03	3. 31	15.06	28.03

標準応答スペクトルに基づく地震基盤相当面における模擬地震波の作成結果 第5.5-21表

		$\Im IS$	1.01	1.02	
		維続時間	第5.5-20表	第5.5-20表	
	作成結果	応答スペクトル比	第5.5-40図(1)	第5.5-40図(2)	
		最大加速度 (cm/s ²)	600	400	
14 4 14	作成条件	応答スペクトル	第5.5-18表	第5.5-18表	r 2.5 ~
		標準応答スペクトル に基づく模擬地震波	¥ 本	船直锄	

$$SI \not\models = \frac{\int_{0.1}^{2.5} Sv(T) dT}{\int_{0.1}^{2.5} \overline{Sv}(T) dT}$$

<u>S</u>*v*(*T*) :標準応答スペクトル(cm/s) *T* :固有周期(s)

別紙5

設計用模擬地震波の作成結果 第5.5-23表

1.00	第5.5-22表	第5.5-47図(2)	435	第5.5-45図(2) 「1.5-45図(2)	
	第5.5-22表	第5.5-47図(1)	650	45図(1)	第5.5一
SIE	維続時間	応答スペクトル比	最大加速度 (cm/s ²)	クトル	応答スペ
		作成結果		件	作成条

$$SI \not\models L = \frac{\int_{0.1}^{2.5} Sv(T) dT}{\int_{0.1}^{2.5} \overline{Sv}(T) dT}$$

 $\frac{Sv(T)}{\overline{Sv}(T)}$:設計用模擬地震波の擬似速度応答スペクトル(cm/s) $\overline{Sv}(T)$:目標とする設計用応答スペクトル(cm/s) T:固有周期(s)

第5.5-24表 基準地震動Ss-Nの最大加速度

基準地震動
転落スペク
夏 助



$$t_{\rm B} = 10^{0.5M - 2.93}$$

$$t_{\rm C} - t_{\rm B} = 10^{0.3M - 1.0}$$

$$t_{\rm D} - t_{\rm C} = 10^{0.17M + 0.54 \log X_{eq} - 0.6}$$

 $M:マグニチュード, X_{eq}: 等価震源距離(km)$

第5.5-38図 振幅包絡線の経時的変化



(1) 水平動



第5.5-39図 標準応答スペクトルに基づく地震基盤相当面 における模擬地震波の加速度時刻歴波形



(1) 水平動



(2) 鉛直動

第5.5-40図 標準応答スペクトルに対する模擬地震波の 応答スペクトル比



第5.5-41図(1) 標準応答スペクトルを考慮した地震動の 応答スペクトル(水平動)



第5.5-41図(2) 標準応答スペクトルを考慮した地震動の 応答スペクトル(鉛直動)

6 - 5 - 17



第5.5-48図(1) 基準地震動Ss-Nの応答スペクトル(水平動)



第5.5-48図(2) 基準地震動Ss-Nの応答スペクトル(鉛直動)





第5.5-49図 基準地震動Ss-Nの加速度時刻歴波形



第5.5-51 図(1) 基準地震動Ss-Nの応答スペクトル及び 敷地における領域震源による地震動の一様ハザード スペクトル(水平動) 6-5-21



第5.5-51 図(2) 基準地震動Ss-Nの応答スペクトル及び 敷地における領域震源による地震動の一様ハザード スペクトル(鉛直動) 6-5-22