

島根原子力発電所第2号機 審査資料	
資料番号	NS2-補-023-09
提出年月日	2022年2月14日

建物・構築物の地震応答解析における入力地震動の  
評価について

2022年2月

中国電力株式会社

## 目 次

1. 概要	1
2. 入力地震動の評価手法	2
3. 既工認と今回工認の比較	7
3.1 評価手法	7
3.2 地盤の物性値	13
4. 入力地震動に関する検討	17
4.1 表層地盤の物性値に関する検討	17
4.2 一次元波動論による入力地震動評価の保守性に関する検討	27
4.3 D級岩盤の非線形性による影響に関する検討	38
4.4 2次元FEMのメッシュ分割高さに関する検討	46
5. まとめ	52
6. 参考文献	52

別紙-1 表層地盤の等価物性値の設定について

添付資料-1 主要建物における一次元波動論及び2次元FEMによる入力地震動の比較

添付資料-2 既工認モデルと今回工認のモデルによる入力地震動の比較

参考資料-1 2次元FEM解析モデル側面の境界条件

## 1. 概要

島根原子力発電所の建設時の工事計画認可申請書（以下「既工認」という。）では、原子炉建物等の地震応答解析における入力地震動は一次元波動論，2次元FEM解析又は直接入力（以下「一次元波動論又は2次元FEM解析等」という。）により評価を実施している。

今回の工事計画認可申請（以下「今回工認」という。）では、既工認において採用実績のある一次元波動論又は2次元FEM解析等を採用しており，解放基盤表面で定義される基準地震動 $S_s$ 及び弾性設計用地震動 $S_d$ を基に，対象建物・構築物の地盤条件を適切に考慮したうえで，一次元波動論又は2次元FEM解析等により，地震応答解析モデルの入力位置で評価した入力地震動を設定する。

本資料は，今回工認で評価を行う建物・構築物について，入力地震動の評価手法及び解析モデルの妥当性を示すものである。

また，本資料は，以下の添付書類の補足説明をするもので，使用する計算機プログラムについても以下の資料に準ずる。

- ・ VI-2-2-2 「原子炉建物の地震応答計算書」
- ・ VI-2-2-5 「制御室建物の地震応答計算書」
- ・ VI-2-2-7 「タービン建物の地震応答計算書」
- ・ VI-2-2-9 「廃棄物処理建物の地震応答計算書」
- ・ VI-2-2-11 「緊急時対策所の地震応答計算書」
- ・ VI-2-2-13 「排気筒の地震応答計算書」
- ・ VI-2-2-16 「ガスタービン発電機建物の地震応答計算書」
- ・ VI-2-11-2-1-1 「1号機原子炉建物の耐震性についての計算書」
- ・ VI-2-11-2-1-2 「1号機タービン建物の耐震性についての計算書」
- ・ VI-2-11-2-1-3 「1号機廃棄物処理建物の耐震性についての計算書」
- ・ VI-2-11-2-1-4 「サイトバンカ建物の耐震性についての計算書」
- ・ VI-2-11-2-1-5 「サイトバンカ建物（増築部）の耐震性についての計算書」
- ・ VI-2-11-2-2 「1号機排気筒の耐震性についての計算書」

## 2. 入力地震動の評価手法

建物・構築物の入力地震動の評価手法は、耐震クラス、建物・構築物の埋込み状況及び周辺地盤への設置状況を踏まえて、以下のとおり使い分けを行う。なお、埋込み及び切欠きの影響については適切に評価する。

### (1) 水平方向

「耐震Sクラス施設」の建物については、原子炉建物の既工認の考え方と同様に、速度層の傾斜及び建物周辺の地形等の影響を考慮するため、それらをより詳細にモデル化した「2次元FEM解析」を基本とする。

「耐震Sクラス施設以外」の建物については、タービン建物等の既工認の考え方と同様に、「一次元波動論」による評価を基本とする。

### (2) 鉛直方向

入力地震動に対して建物直下地盤による影響が大きく、速度層の傾斜等の影響は小さいことから「一次元波動論」による評価を基本とする。(添付資料-1において、2次元FEM解析との比較により速度層の傾斜等の入力地震動への影響が小さいことを確認している。)

構内配置図を図 2-1 に、建物・構築物の入力地震動の評価手法の選定フローを図 2-2 に示す。また、図 2-2 に従い整理した建物・構築物の入力地震動の評価手法の一覧を表 2-1 に、土木構造物を含めた入力地震動の評価手法の概念図を図 2-3 に示す。

- : 耐震Sクラス施設 (埋込みあり)
- : 耐震Sクラス施設以外 (埋込みあり)
- : 耐震Sクラス施設以外  
(高台に設置された埋込みを有しない建物)
- : 耐震Sクラス施設以外  
(解放基盤相当の岩盤に設置された埋込みを有しない建物)

(注) 破線は波及的影響を及ぼすおそれのある建物・構築物を示す。

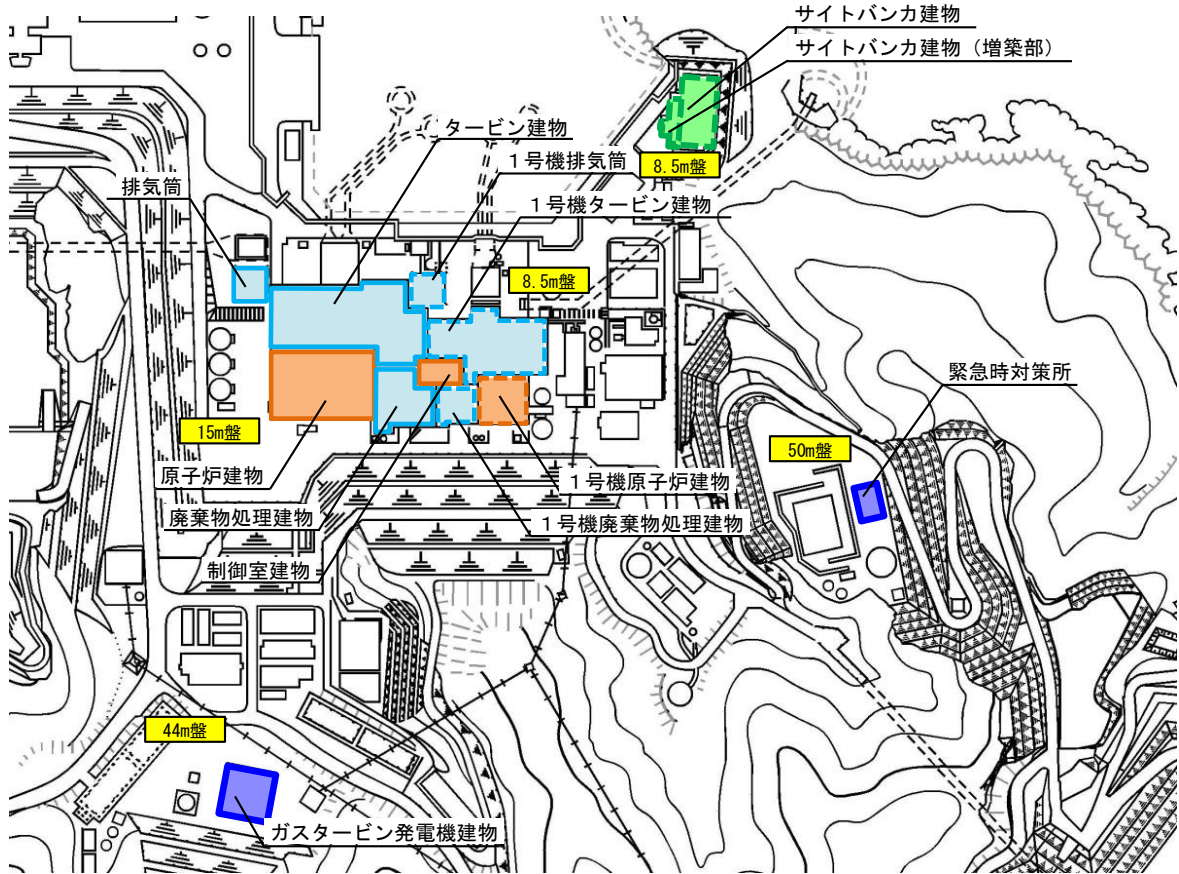


図 2-1 構内配置図

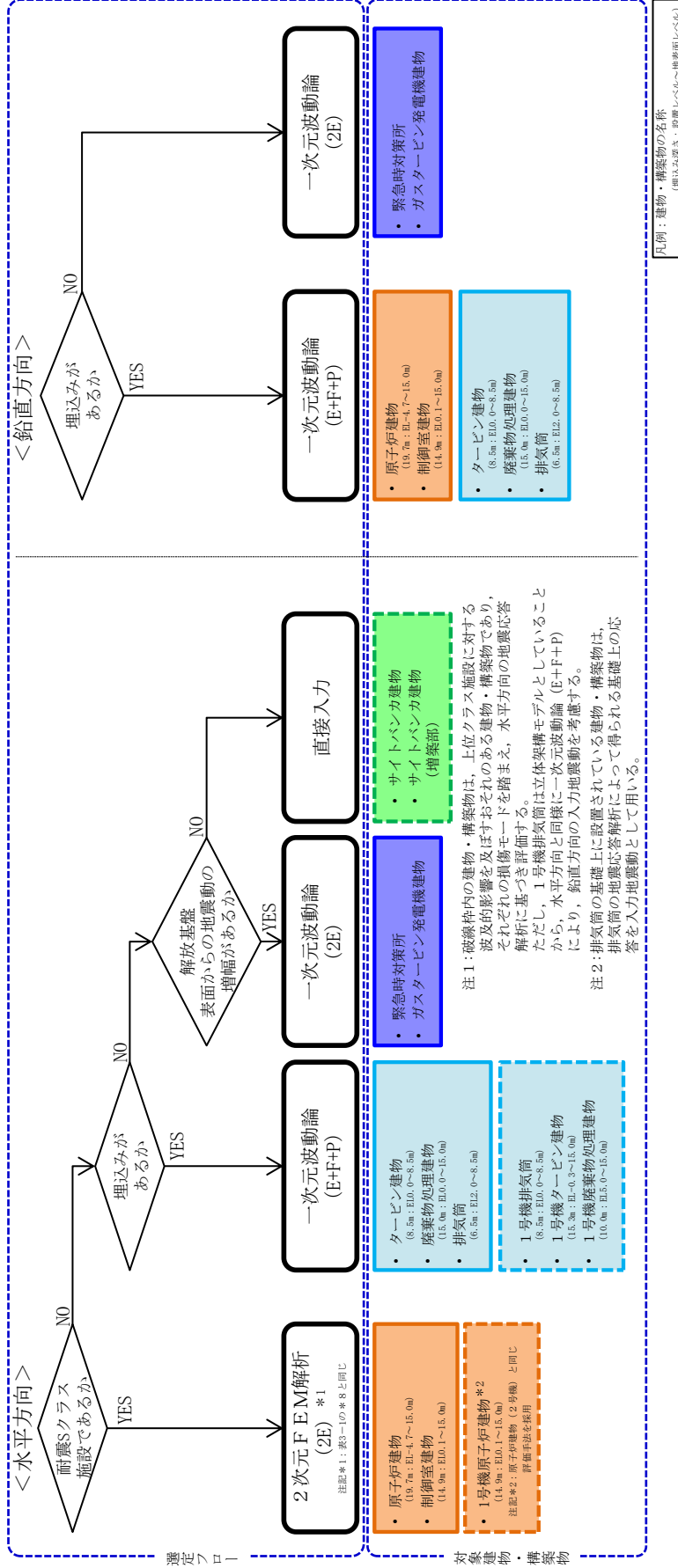


図 2-2 建物・構築物の入力地震動の評価手法の選定フロー

表 2-1-1 建物・構築物の入力地震動の評価手法の一覧

耐震クラス	建物・構築物の設置状況	建物・構築物	入力地震動の評価手法		選定理由等
			水平	鉛直	
S クラス施設	埋込みあり	<ul style="list-style-type: none"> <li>原子炉建物</li> <li>制御室建物</li> <li>1号機原子炉建物*1</li> </ul>	2次元FEM (2E)*2	一次元波動論 (E+F+P)	<p>【水平方向】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>原子炉建物 : 「Sクラス施設」として、既工認と同様に2次元FEMモデルを採用</li> <li>制御室建物 : 「Sクラス施設」として、原子炉建物と同様に2次元FEMモデルを採用</li> <li>1号機原子炉建物 : 原子炉建物であることを踏まえ、原子炉建物 (2号機) と同じ評価手法を採用</li> </ul> <p>【鉛直方向】</p> 建物の設置状況が「埋込みあり」のため、埋込みを考慮した一次元波動論 (E+F+P) を採用
			一次元波動論 (E+F+P)	<p>【水平方向】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>タービン建物 : 「Sクラス施設以外」、埋込みを考慮した一次元波動論を採用</li> <li>廃棄物処理建物 : 同上</li> <li>排気筒 : 同上</li> <li>1号機タービン建物 : 「Sクラス施設以外」として、タービン建物 (2号機) と同じ評価手法を採用</li> <li>1号機廃棄物処理建物 : 「Sクラス施設以外」として、廃棄物処理建物 (2号機) と同じ評価手法を採用</li> <li>1号機排気筒 : 「Sクラス施設以外」、埋込みあり」として、排気筒 (2号機) と同じ評価手法を採用</li> </ul> <p>【鉛直方向】</p> 建物の設置状況が「埋込みあり」のため、埋込みを考慮した一次元波動論 (E+F+P) を採用	
S クラス施設以外	高台 (EL4m盤) もしくは (EL5m盤)	<ul style="list-style-type: none"> <li>緊急時対策所</li> <li>ガスタービン発電機建物</li> </ul>	一次元波動論 (2E)	一次元波動論 (2E)	<p>【水平、鉛直方向】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>緊急時対策所 : 「Sクラス施設以外」の建物で、「埋込みを有しない」、高台のEL50m盤に設置された「解放基礎表面からの地震動の増幅がある」建物であることから、一次元波動論 (2E) を採用</li> <li>ガスタービン発電機建物 : 「Sクラス施設以外」の建物で、「埋込みを有しない」、高台のEL44m盤に設置された「解放基礎表面からの地震動の増幅がある」建物であることから、一次元波動論 (2E) を採用</li> </ul>
			直接入力	<p>【水平方向】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>サイトバンカ建物 : 「Sクラス施設以外」の建物で、「埋込みを有しない」、EL8.5m盤に設置された「解放基礎表面からの地震動の増幅がない」解放基礎相当 (Vs=1600m/s) の岩盤に支持された建物であることから、既工認と同様に直接入力を採用</li> <li>サイトバンカ建物 (増築部) : 「Sクラス施設以外」の建物で、「埋込みを有しない」、EL8.5m盤に設置された「解放基礎表面からの地震動の増幅がない」解放基礎相当 (Vs=1600m/s) の岩盤に支持された建物であることから、サイトバンカ建物と同じ評価手法を採用</li> </ul>	
	埋込みなし	<ul style="list-style-type: none"> <li>排気筒モニタ室*1</li> <li>燃料移送ポンプエリア (増築部)*1</li> <li>燃料移送ポンプエリア 電巻防護対策設備</li> </ul>	排気筒の基礎上の地震応答解析結果を用いる	—	<p>【水平方向】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>排気筒モニタ室 : 「排気筒の基礎上に配置」されているため、排気筒の地震応答解析によって得られる基礎上の応答を入力地震動として採用</li> <li>燃料移送ポンプエリア電巻防護対策設備 : 同上</li> </ul>

注記\*1 : 上位クラス施設に対する波及的影響を及ぼすおそれのある建物・構築物については、それぞれの損傷モードを踏まえ、水平方向の地震応答解析に基づき評価する。

ただし、1号機排気筒は立体架橋モデルとしており、水平方向と同様に一次元波動論 (E+F+P) により、鉛直方向の入力地震動を考慮する。

\*2 : 2次元FEMモデルの切欠き地盤の表面応答による切欠き地盤を詳細にモデル化しているため、埋込みと切欠きの影響は入力地震動に考慮されている。





### 3. 既工認と今回工認の比較

#### 3.1 評価手法

建物・構築物及び土木構造物における、既工認と今回工認の入力地震動の評価手法の比較を表 3-1 及び表 3-2 に示す。

建物・構築物の入力地震動は建物基礎底面位置で評価する。なお、今回工認の建物・構築物の地震応答解析モデルは、既工認と同様に質点系モデルを採用する。

土木構造物の入力地震動は構造物の基礎底面又は F E M モデルの下端位置で評価する。なお、今回工認の取水槽及び屋外配管ダクト（タービン建物～排気筒）の地震応答解析モデルは、既工認から変更し、地盤-構造物連成系の 2 次元 F E M モデルを採用する。

建物・構築物を代表して原子炉建物の既工認と今回工認の入力地震動の評価手法の比較を表 3-3 及び表 3-4 に示す。

入力地震動評価のための解析モデルについては、建設時以降の敷地内の追加地質調査結果の反映等により、最新のデータを基に、より詳細にモデル化したものである。

表 3-1 入力地震動の評価手法の比較 (建物・構築物)

建物・構築物	入力地震動の評価手法							建物・構築物の地震応答解析モデル			
	既工認		今回工認		変更理由		入力地震動出力位置	相互作用モデル		建物・構築物の設置レベル*5	
	水平	鉛直	水平	鉛直	水平	鉛直		水平*4	鉛直		
S ク ラ ス 施 設 の 間 接 支 持 構 造 物	原子炉建物	(引下げ) 一次元波動論 (引上げ) 2次元FEM解析 2E*8	—	(引下げ) 一次元波動論 (引上げ) 2次元FEM解析 2E*8	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 E+F+P	—	—	EL -4.7m	地盤ばねモデル (SRモデル)	地盤ばねモデル (底面鉛直ばね モデル)	EL -4.7m
	制御室建物	直接入力	—	(引下げ) 一次元波動論 (引上げ) 2次元FEM解析 2E*8	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 E+F+P	Sクラス施設を含む 建物・構築物である ため、原子炉建物の 評価手法と合わせる	—	EL 0.1m	地盤ばねモデル (SRモデル)	地盤ばねモデル (底面鉛直ばね モデル)	EL 0.1m
	タービン建物	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 E+F	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 E+F+P	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 E+F+P	埋込みによる影響を 詳細に評価するため、 J E A G 4 6 0 1 -1991 追補版に基づき、切欠き 力を考慮する	—	EL 0.0m	地盤ばねモデル (SRモデル)	地盤ばねモデル (底面鉛直ばね モデル)	EL 0.0m
	廃棄物処理建物	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 E+F	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 E+F+P	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 E+F+P	埋込みによる影響を 詳細に評価するため、 J E A G 4 6 0 1 -1991 追補版に基づき、切欠き 力を考慮する	—	EL 0.0m	ジョイント要素を用いた 3次元FEMモデル		EL 0.0m
	排気筒	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論*1 E+F+P	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論*1 E+F+P	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 E+F+P	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 E+F+P	—	—	EL 2.0m	地盤ばねモデル (立体架構モデル)		EL 2.0m
重 要 S A 施 設	ガスタービン 発電機建物	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E*2	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E*2	—	—	EL 44.0m	地盤ばねモデル (SRモデル)	地盤ばねモデル (底面鉛直ばね モデル)	EL 44.0m
	緊急時 対策所	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E*3	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E*3	—	—	EL 48.25m	地盤ばねモデル (SRモデル)	地盤ばねモデル (底面鉛直ばね モデル)	EL 48.25m
波 及 的 影 響 を 及 ぼ す お そ れ の あ る 施 設	1号機 原子炉建物	直接入力	—	(引下げ) 一次元波動論 (引上げ) 2次元FEM解析 2E*8	—	2号機原子炉 建物の評価手法と 合わせる	—	EL 0.1m	ジョイント要素を 用いた 3次元FEM モデル	—	EL 0.1m
	1号機 タービン建物	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 E+F+P	—	—	—	EL -0.3m	地盤ばねモデル (SRモデル)	—	EL -0.3m
	1号機 廃棄物 処理建物	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 E+F+P	—	—	—	EL 5.0m	地盤ばねモデル (SRモデル)	—	EL 5.0m
	1号機 排気筒	直接入力	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 E+F+P	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 E+F+P	2号機排気筒の 評価手法と 合わせる	—	EL 0.0m	地盤ばねモデル (立体架構モデル)		EL 0.0m
	サイトバンカ 建物	直接入力	—	直接入力*6	—	—	—	—	地盤ばねモデル (SRモデル)	—	EL 7.3m
	サイトバンカ 建物 (増築部)	—	—	直接入力*6	—	—	—	—	基礎固定モデル	—	EL 7.3m
	排気筒モニタ室	—	—	排気筒の基礎上 の地震応答解析 結果を用いる*7	—	—	—	—	基礎固定モデル	—	EL 8.8m (排気筒基礎上)
燃料移送 ポンプエリア 電巻防護 対策設備	—	—	排気筒の基礎上 の地震応答解析 結果を用いる*7	—	—	—	—	基礎固定モデル	—	EL 8.7m (排気筒基礎上)	

注記\*1： 排気筒の既工認は、改造工認(平成25年)を示す。

\*2： 高台のEL 44m盤に設置された埋込みを有しない建物であることから、「2E」とする。

\*3： 高台のEL 50m盤に設置された埋込みを有しない建物であることから、「2E」とする。

\*4： 水平方向の相互作用モデルにおいて、側面ばねは考慮しない。

\*5： 代表的な設置レベルを示す。

\*6： EL 8.5m盤に設置された埋込みを有しない建物であり、解放基盤相当(Vs=1600m/s)に支持されていることから、既工認(サイトバンカ建物(増築部))においてはサイトバンカ建物と同様に直接入力とする。

\*7： 排気筒の基礎上に設置されている建物・構築物であるため、排気筒の地震応答解析によって得られる基礎上の応答を入力地震動として用いる。

\*8： 2次元FEMモデルの切欠き地盤の表面応答であるため「2E」と表記しているが、建物の埋込みによる切欠き地盤を詳細にモデル化しているため、埋込みと切欠きの影響は入力地震動に考慮されている。

注1： 「E+F+P」は地盤の切欠き力の影響を考慮した建物基礎底面位置の地震動を表す。

注2： 「2E」は地盤表面の地震動を表す。

表 3-2(1) 入力地震動の評価手法の比較 (土木構造物)

土木構造物		入力地震動の評価手法				土木構造物の地震応答解析モデル			
		既工認		今回工認		入力地震動 出力位置*1	相互作用モデル		土木構造物の 設置レベル*1
		水平	鉛直	水平	鉛直		水平	鉛直	
屋外重要土木構造物	取水槽	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL -65.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL -10.75m
	屋外配管ダクト (タービン建物 ~排気筒)	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL -30.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL 5.2m
	B-ディーゼル燃料貯蔵 タンク格納槽	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL -35.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL 8.85m
	屋外配管ダクト (B-ディーゼル燃料 貯蔵タンク~原子炉建物)	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL -20.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL 11.011m
	屋外配管ダクト (タービン建物~放水槽)	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL -30.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL 1.6m
	取水管	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL -100.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL -17.812m
	取水口	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL -100.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL -22.0m
津波防護施設	防波壁 (多重鋼管杭式擁壁)	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL -50.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL -19.1m
	防波壁 (逆T擁壁)	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL -50.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL 8.0m
	防波壁 (波返重力擁壁)	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL -50.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL -13.0m
	1号機取水槽流路縮小工 (北側壁含む)	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL -85.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL -6.575m (北側壁:EL -8.2m)
	防波壁通路防波扉 (1号機北側)	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL -50.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL -15.9m
	防波壁通路防波扉 (2号機北側)	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL -50.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL -12.4m
	防波壁通路防波扉 (荷揚場南)	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL -50.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL -3.9m
	防波壁通路防波扉 (3号機東側)	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL -50.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL 6.5m
重要SA施設	第1ベントフィルタ 格納槽	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL -35.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL 1.7m
	低圧原子炉代替注水 ポンプ格納槽	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL -35.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL -0.3m
	緊急時対策所用 燃料地下タンク	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL 35.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL 46.8m
	ガスタービン発電機用 軽油タンク基礎	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E**	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E**	EL 45.8m	地盤ばねモデル (SRモデル)	地盤ばねモデル (底面鉛直ばね モデル)	EL 45.8m
	屋外配管ダクト (ガスタービン発電機用軽油 タンク~ガスタービン 発電機)	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL 40.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL 45.7m

注記\*1: 代表的な設置レベルを示す。

\*2: 高台のEL 44m 盤に設置された埋込みを有しない土木構造物であることから、「2E」とする。

注: 「2E」は、地盤-構造物連成モデルに入力する、地盤の入射波の2倍の地震動を示す。

表 3-2(2) 入力地震動の評価手法の比較 (土木構造物)

土木構造物		入力地震動の評価手法					土木構造物の地震応答解析モデル		
		既工認		今回工認		入力地震動 出力位置*1	相互作用モデル		土木構造物の 設置レベル*1
		水平	鉛直	水平	鉛直		水平	鉛直	
波 及 的 影 響 を 及 ぼ す お そ れ の あ る 施 設	免震重要棟遮蔽壁	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL 30.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL 43.85m (杭下端レベル)
	復水貯蔵タンク遮蔽壁	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL -100.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL 15.3m
	取水槽循環水ポンプエリア 竜巻防護対策設備	—	—	取水槽の地震応答 解析結果を 用いる*2	取水槽の地震応答 解析結果を 用いる*2	—	—		EL 8.8m (取水槽上)
	取水槽海水ポンプエリア 竜巻防護対策設備	—	—	取水槽の地震応答 解析結果を 用いる*2	取水槽の地震応答 解析結果を 用いる*2	—	—		EL 8.8m (取水槽上)
	取水槽海水ポンプ エリア防水壁	—	—	取水槽の地震応答 解析結果を 用いる*2	取水槽の地震応答 解析結果を 用いる*2	—	—		EL 8.8m (取水槽上)
	1号機取水槽ピット部	—	—	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	(引下げ, 引上げ) 一次元波動論 2E	EL -85.0m	地盤-構造物連成系の 2次元FEMモデル		EL 0.7m

注記\*1 : 代表的な設置レベルを示す。

\*2 : 取水槽に設置される土木構造物であるため、取水槽の地震応答解析による応答値を基に算定した静的震度を用いる。

注 : 「2E」は、地盤-構造物連成モデルに入力する、地盤の入射波の2倍の地震動を示す。

表 3-3 原子炉建物の地震応答解析に用いる入力地震動の評価手法の比較（主な解析条件）

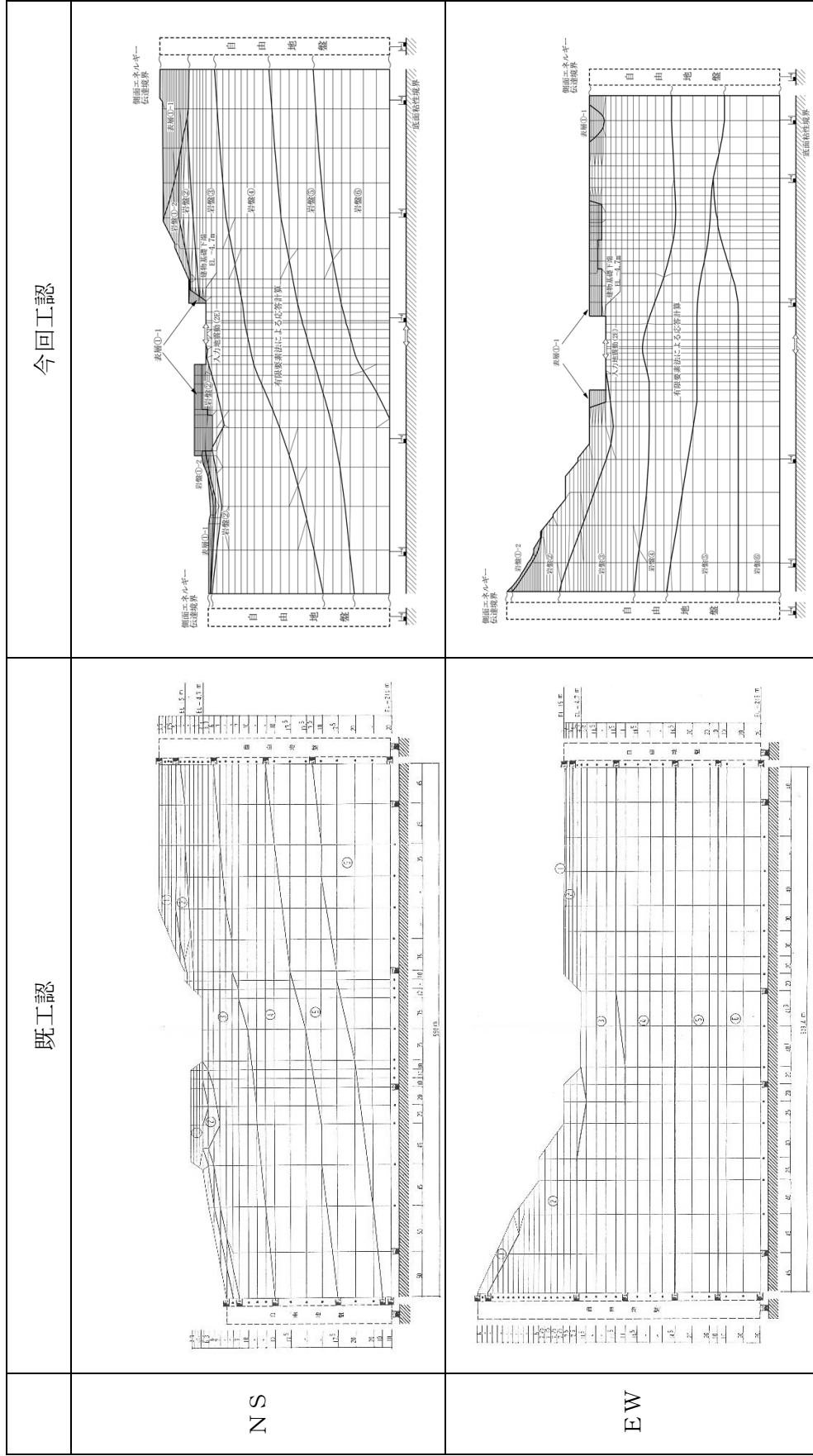
	既工認	今回工認
入力地震動の評価（概要）	<p>(N S 方向)</p>	<p>(N S 方向)</p> <p>※解放基盤表面から EL -215m までの 1 次元モデルは既工認と同じ。</p>
評価手法		
解析方法	周波数応答解析	同左
入力地震動の算定方法 [計算機コード]	<ul style="list-style-type: none"> <li>引下げ：一次元波動論[SHAKE]</li> <li>引上げ：2次元 F E M 解析 [VESL-DYN]</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>引下げ：一次元波動論[SHAKE]</li> <li>引上げ：2次元 F E M 解析 [SuperFLUSH]</li> </ul>
入力地震動の解析モデル		
モデル化範囲	<ul style="list-style-type: none"> <li>引下げ：解放基盤表面(EL -10m)から EL -215m までをモデル化</li> <li>引上げ：幅は約 600m の範囲とし、高さは EL -215m 以浅をモデル化</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>引下げ：同左</li> <li>引上げ：同左</li> </ul>
速度層区分	建設時の地質調査結果に基づき設定	建設時の地質調査結果に加えて、建設時以降の敷地内の追加地質調査結果（ボーリング、P S 検層）に基づき設定
地盤物性値*1	建設時の地質調査結果に基づき設定 ※表層地盤については文献 <sup>(1)</sup> に基づく標準的な砂質土のひずみ依存性を考慮した等価物性値を設定	同左 ※表層地盤については、地震動レベル及び試験結果に基づく埋戻土のひずみ依存性を考慮した等価物性値を設定
境界条件*2 (2次元 F E M)	<ul style="list-style-type: none"> <li>底面：粘性境界</li> <li>側面：粘性境界</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>底面：粘性境界</li> <li>側面：エネルギー伝達境界※</li> </ul> <p>※側方地盤への波動の逸散をより詳細に評価する境界条件に変更</p>
入力地震動出力位置	EL -4.7m	同左
備考	建設工認 第 1 回 添付書類IV-2-4-1 「原子炉建物の地震応答計算書」による	今回工認 添付書類VI-2-2-2 「原子炉建物の地震応答計算書」による
地震応答解析モデル		
相互作用モデル	水平：地盤ばねモデル (SR モデル) 鉛直：—	水平：地盤ばねモデル (SR モデル) 鉛直：地盤ばねモデル (底面鉛直ばねモデル)
建物設置レベル	EL -4.7m	同左

\_\_\_\_箇所：主な相違点

注記\*1：今回工認の入力地震動評価で用いる地盤物性値を表 3-5 に示す。

\*2：2次元 F E M 解析モデル側面の境界条件を参考資料-1 に示す。

表 3-4 原子炉建物の地震応答解析に用いる入力地震動の解析モデルの比較 (2次元 FEM解析モデル)



注 1 : 今回工認モデルでは建物基礎底面レベルの振動を同一とするため、建物基礎底面レベルの平面を保持する拘束条件を設けている。  
 また、建物床レベルの水平変位を同一とするため、切欠き地盤側面には水平変位を保持する拘束条件を設けている。

注 2 : 既工認モデルと今回工認モデルによる入力地震動の比較を添付資料-2 に示す。

### 3.2 地盤の物性値

今回工認の入力地震動評価で用いる地盤物性値を表 3-5 に、地盤物性の不確かさを考慮した解析用地盤物性値を表 3-6 に、表層地盤 (①-1 : 埋戻土) のせん断剛性及び減衰定数のひずみ依存性と等価物性値の設定の考え方を、既工認と比較して表 3-7 に示す。

埋戻土の剛性と減衰のひずみ依存性は、既工認では文献<sup>(1)</sup>に基づく標準的な砂質土のひずみ依存性としていたが、今回工認では試験結果に基づくひずみ依存性に変更する。表層地盤を除く岩盤 (①-2~⑥) の地盤物性値は、既工認で設定した値を用いる。

なお、島根原子力発電所の建物・構築物の支持地盤は硬質岩盤であるため、既工認において、表層地盤のみ地震動レベルに応じた非線形性を考慮することとし、表層地盤の物性値の変動による入力地震動に対する影響は小さいと判断していたことを踏まえ、剛性及び減衰定数はそれぞれの地震動レベル (S<sub>s</sub>, S<sub>d</sub>) に対してモデルの要素の大きさを考慮した等価物性値 (一定値) を設定する。

また、地震応答解析においては、表 3-5 に示す物性値を基本ケースとし、地盤物性の不確かさを考慮する。地盤物性の不確かさ (岩盤) については、「補足-023-01 地盤の支持性能について」に示すとおり、地盤調査結果の平均値を基に設定した基本ケースの S 波速度及び P 波速度に対して標準偏差に相当するばらつき ( $\pm\sigma$ ) を考慮して設定する。なお、表層地盤①-1 の地盤物性値の不確かさについては、P S 検層の結果により設定した岩盤①-2~⑥の変動係数 (岩盤①-2~② :  $\pm 20\%$ , 岩盤③~⑥ :  $\pm 10\%$ ) に基づき、 $\pm 20\%$  を変動係数として設定する。

表 3-5 今回工認の入力地震動評価で用いる地盤物性値

層番号*1		S波速度 V <sub>s</sub> (m/s)	P波速度 V <sub>p</sub> (m/s)	単位体積 重量*2 γ (kN/m <sup>3</sup> )	ポアソン比 ν	せん断 弾性係数*2 G (×10 <sup>5</sup> kN/m <sup>2</sup> )	減衰定数 h (%)
表層①-1	S s	127*3	422*3	20.7	0.45	0.341*3	8*3
	S d	156*3	516*3	20.7	0.45	0.512*3	7*3
岩盤①-2		250	800	20.6	0.446	1.31	3*4
岩盤②		900	2100	23.0	0.388	19.0	3*4
岩盤③		1600	3600	24.5	0.377	64.0	3
岩盤④		1950	4000	24.5	0.344	95.1	3
岩盤⑤		2000	4050	26.0	0.339	105.9	3
岩盤⑥		2350	4950	27.9	0.355	157.9	3

注記\*1：層番号は解析モデル図(表3-4)を参照

\*2：単位体積重量及びせん断弾性係数については、今回工認では既工認の値（MKS単位系）を単位換算（SI単位系）した値を示す。

\*3：地震動レベル及び試験結果に基づく埋戻土のひずみ依存性を考慮した等価物性値

\*4：既工認では、慣用値として5%としていたが、今回工認では他の岩盤（③～⑥）と同様に3%とする。



表 3-6 地盤物性の不確かさを考慮した解析用地盤物性値

(a) S波速度

層番号		地盤のS波速度 $V_s$ (m/s)		
		基本ケース	+ $\sigma$ 相当	- $\sigma$ 相当
表層①-1	S s	127	153	102
	S d	156	187	125
岩盤①-2		250	300	200
岩盤②		900	1080	720
岩盤③		1600	1760	1440
岩盤④		1950	2145	1755
岩盤⑤		2000	2200	1800
岩盤⑥		2350	2585	2115

(b) P波速度

層番号		地盤のP波速度 $V_p$ (m/s)		
		基本ケース	+ $\sigma$ 相当	- $\sigma$ 相当
表層①-1	S s	422	506	338
	S d	516	620	413
岩盤①-2		800	960	640
岩盤②		2100	2520	1680
岩盤③		3600	3960	3240
岩盤④		4000	4400	3600
岩盤⑤		4050	4455	3645
岩盤⑥		4950	5445	4455

表 3-7 表層地盤のせん断剛性及び減衰定数のひずみ依存性と等価物性値の設定の考え方

	既工認	今回工認		
埋戻土のせん断剛性及び減衰定数のひずみ依存性				
設定根拠	文献 <sup>(1)</sup> に基づく標準的な砂質土のひずみ依存性	埋戻土における動的変形試験結果により設定したひずみ依存性		
評価フロー	<p>2号機原子炉建物の一次元モデルに基づき設定</p> <p>表層地盤の初期せん断弾性係数(<math>G_0</math>), ひずみ依存性(<math>G/G_0-\gamma, h-\gamma</math>)を設定</p> <p>等価線形解析による収束計算 ← 基準地震動 S1, S2</p> <p>等価線形解析の概念図</p> <p>表層地盤の有効ひずみ, 剛性及び減衰</p> <p><math>G(\text{平均}) = \Sigma H_i G_i / \Sigma H</math>          剛性低下率 = <math>G(\text{平均}) / G_0</math>          ※剛性低下率は S1, S2 共通とし、表層地盤の3層の平均値に基づき設定</p>	<p>2号機原子炉建物の NS 方向及び EW 方向の 2 次元 FEM モデルに基づき設定</p> <p>表層地盤の拘束圧依存性を考慮した初期せん断弾性係数(<math>G_0</math>), ひずみ依存性(<math>G/G_0-\gamma, h-\gamma</math>)を設定</p> <p>等価線形解析による収束計算 ← 基準地震動 S s, 弾性設計用地震動 S d</p> <p>等価線形解析の概念図</p> <p>各要素の収束値を要素面積の重み付け平均することにより地震動ごとの剛性低下率及び減衰定数を算定し、S s 及び S d それぞれで平均化することにより、地震動レベルに応じた等価物性値を設定</p> <p>2号機原子炉建物の 2 次元 FEM で算定した等価物性値を各建物の表層地盤の物性値にも設定</p>		
等価物性値	基準地震動 S 1, S 2		基準地震動 S s, 弾性設計用地震動 S d	
	せん断剛性 (G)	減衰定数 (h)	せん断剛性 (G)	減衰定数 (h)
	0.65 (t/cm <sup>2</sup> ) (剛性低下率 $G/G_0$ 0.485)	5% (慣用値)	表 3-5 参照 (等価物性値の設定方法については、別紙-1 参照)	

#### 4. 入力地震動に関する検討

##### 4.1 表層地盤の物性値に関する検討

###### (1) 検討概要

入力地震動を算定する際の表層地盤①-1の物性値については、既工認において表層地盤の物性値の変動による入力地震動に対する影響は小さいと判断していたことを踏まえ、基準地震動 $S_s$ 及び弾性設計用地震動 $S_d$ それぞれの地震動レベルに応じた一定値を設定することとしている。

本検討では、建物の規模や施設の重要性を踏まえて原子炉建物を代表として、表層地盤①-1のひずみ依存特性を考慮した等価線形解析（以下「等価線形解析ケース」という。）より得られた水平方向の入力地震動と表層地盤①-1を等価物性値とした線形解析（以下「今回工認ケース」という。）より得られた水平方向の入力地震動を比較し、今回工認ケースにおける表層地盤の物性値に関する設定方法の妥当性を確認する。

今回工認ケースと等価線形解析ケースの入力地震動を比較し、地震動レベルに応じた一定値を設定することによる入力地震動評価への影響があると判断された場合は、等価線形解析ケースによる入力地震動を用いた地震応答解析により、建物・構築物及び機器・配管系への影響検討を実施する。

なお、本検討は、地震動により収束物性値が異なることから、基準地震動 $S_s$ 及び弾性設計用地震動 $S_d$ の全波に対して影響を確認することとする。

(2) 検討条件

a. 表層地盤①-1の物性値の設定

(a) 今回工認ケース

今回工認ケースに用いる等価物性値を以下に示す。等価物性値の設定については、「別紙-1 表層地盤の等価物性値の設定について」に示す。

イ. 初期せん断弾性係数  $G_0$

$$G_0 = 1.707 \times 10^2 \text{ (N/mm}^2\text{)}$$

ロ. 剛性低下率  $G/G_0$

今回工認ケースで設定している剛性低下率  $G/G_0$  を表 4-1 に示す。

表 4-1 剛性低下率  $G/G_0$

基準地震動 $S_s$	弾性設計用地震動 $S_d$
0.2	0.3

ハ. 減衰定数  $h$

今回工認ケースで設定している減衰定数  $h$  を表 4-2 に示す。

表 4-2 減衰定数  $h$

基準地震動 $S_s$	弾性設計用地震動 $S_d$
0.08	0.07

(b) 等価線形解析ケース

等価線形解析ケースに用いる物性値を以下に示す。物性値については、VI-2-1-3「地盤の支持性能に係る基本方針」に記載の解析用物性値を用いることとする。

イ. 初期せん断弾性係数  $G_0$

初期せん断弾性係数は、拘束圧依存性を考慮して、以下の式により算定する。

$$G_0 = 749 \times \sigma_m'{}^{0.66} \quad (\text{N/mm}^2)$$

ここで、

$$\sigma_m' = (1+2K) \cdot \sigma_v' / 3 : \text{平均拘束圧 (N/mm}^2)$$

$$\sigma_v' = \gamma \cdot H / 10^6 : \text{上載荷重 (N/mm}^2)$$

K : 静止土圧係数 (=0.5 : 慣用値)

$\gamma$  : 単位体積重量 (=20.7×10<sup>3</sup>N/m<sup>3</sup>)

H : 各要素の中心深さ (m)

$\nu$  : 動ポアソン比 (=0.45)

ロ. 剛性低下率  $G/G_0$

剛性低下率  $G/G_0$  のひずみ依存特性は、以下の式により算定する。

$$\frac{G}{G_0} = \frac{1}{1 + \gamma / 0.00027}$$

ここで、 $\gamma$  : せん断ひずみ

ハ. 減衰定数  $h$

減衰定数  $h$  のひずみ依存特性は、以下の式により算定する。

$$h = \frac{0.0958 \gamma}{\gamma + 0.00020}$$

ここで、 $\gamma$  : せん断ひずみ

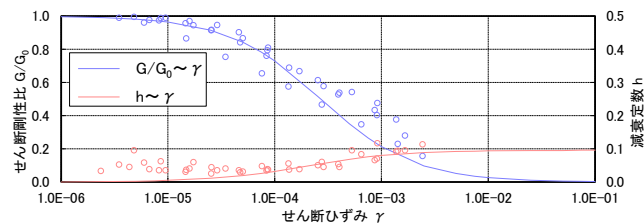


図 4-1  $G/G_0 - \gamma$  関係及び  $h - \gamma$  関係

b. 解析モデル

本検討に用いる2次元FEMモデルを図4-2に、地盤物性値を表4-3に示す。

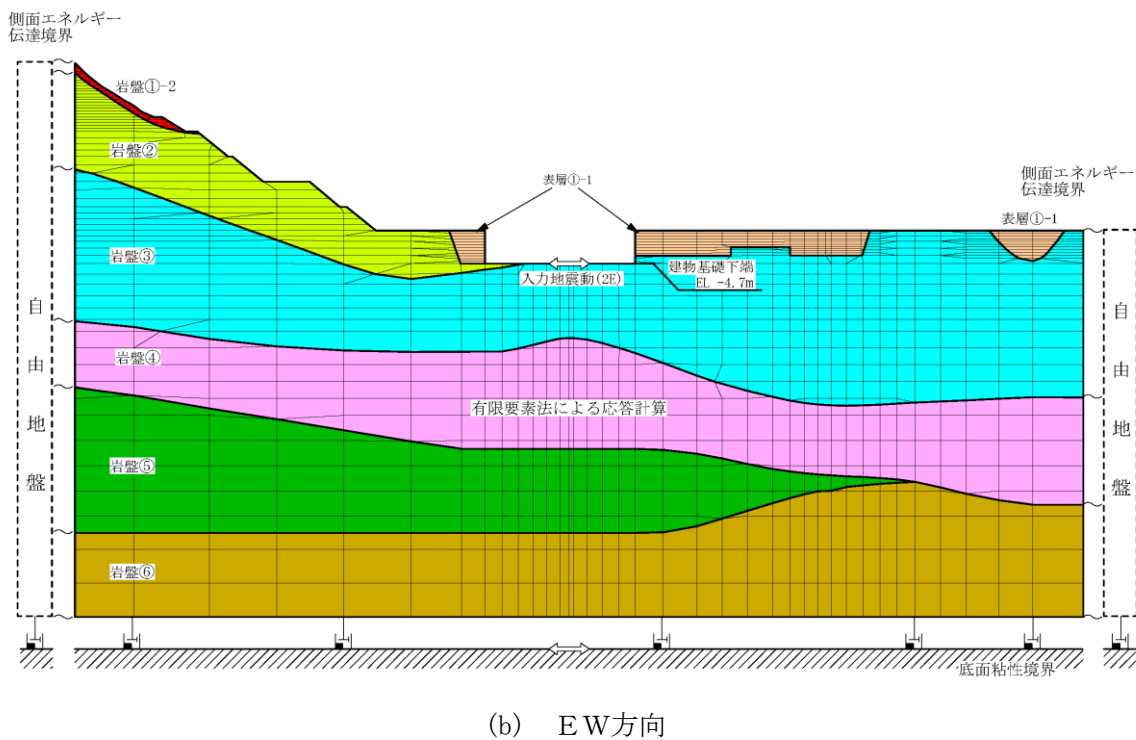
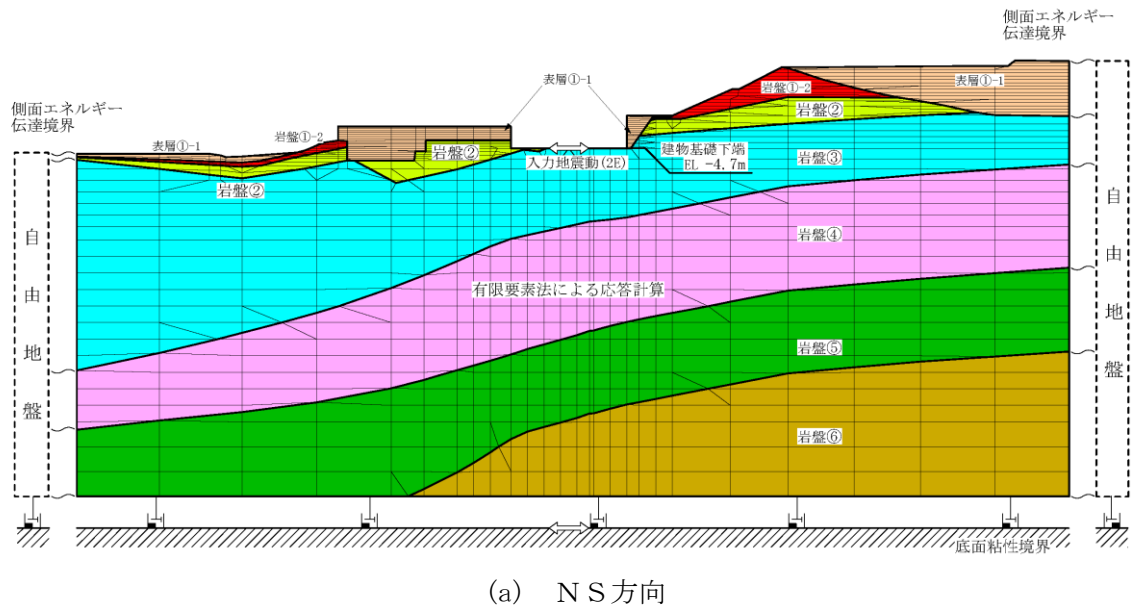


図4-2 2次元FEMモデル(原子炉建物)

表 4-3 地盤物性値

(a) 今回工認ケース

層番号		S波速度 V <sub>s</sub> (m/s)	P波速度 V <sub>p</sub> (m/s)	単位体積重量 γ (kN/m <sup>3</sup> )	ポアソン比 ν	せん断弾性係数 G (×10 <sup>5</sup> kN/m <sup>2</sup> )	減衰定数 h (%)
表層 ①-1	S <sub>s</sub>	127*	422*	20.7	0.45	0.341*	8*
	S <sub>d</sub>	156*	516*	20.7	0.45	0.512*	7*
岩盤①-2		250	800	20.6	0.446	1.31	3
岩盤②		900	2100	23.0	0.388	19.0	3
岩盤③		1600	3600	24.5	0.377	64.0	3
岩盤④		1950	4000	24.5	0.344	95.1	3
岩盤⑤		2000	4050	26.0	0.339	105.9	3
岩盤⑥		2350	4950	27.9	0.355	157.9	3

注記\*：地震動レベル及び試験結果に基づく埋戻土のひずみ依存性を考慮した等価物性値

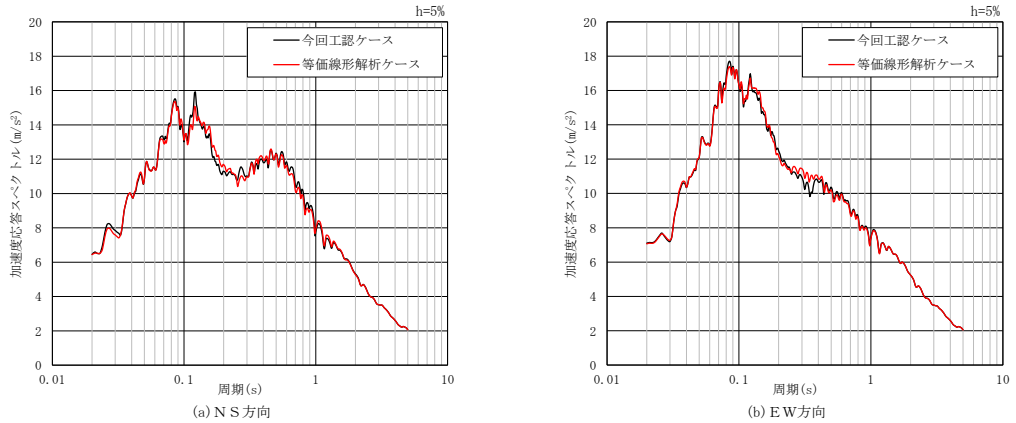
(b) 等価線形解析ケース

層番号		S波速度 V <sub>s</sub> (m/s)	P波速度 V <sub>p</sub> (m/s)	単位体積重量 γ (kN/m <sup>3</sup> )	ポアソン比 ν	せん断弾性係数 G (×10 <sup>5</sup> kN/m <sup>2</sup> )	減衰定数 h (%)
表層 ①-1	S <sub>s</sub>	*	*	20.7	0.45	*	*
	S <sub>d</sub>	*	*	20.7	0.45	*	*
岩盤①-2		250	800	20.6	0.446	1.31	3
岩盤②		900	2100	23.0	0.388	19.0	3
岩盤③		1600	3600	24.5	0.377	64.0	3
岩盤④		1950	4000	24.5	0.344	95.1	3
岩盤⑤		2000	4050	26.0	0.339	105.9	3
岩盤⑥		2350	4950	27.9	0.355	157.9	3

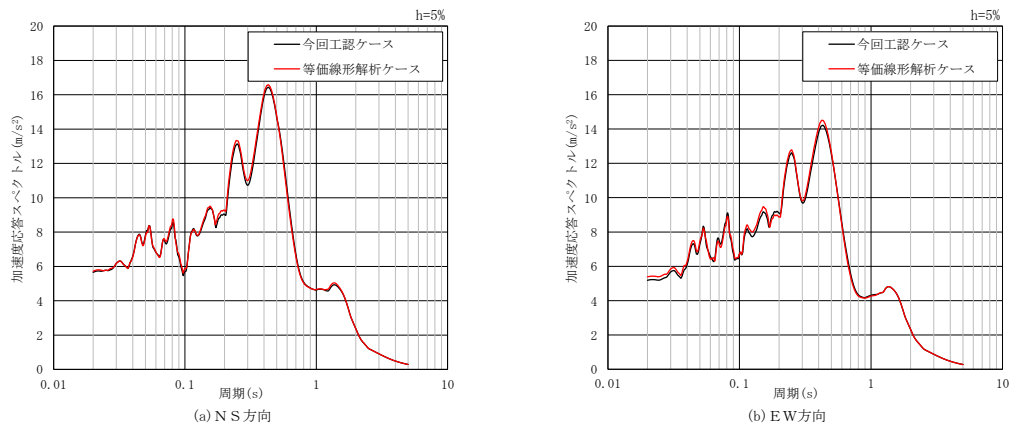
注記\*：ひずみ依存性を考慮した物性値

(3) 検討結果

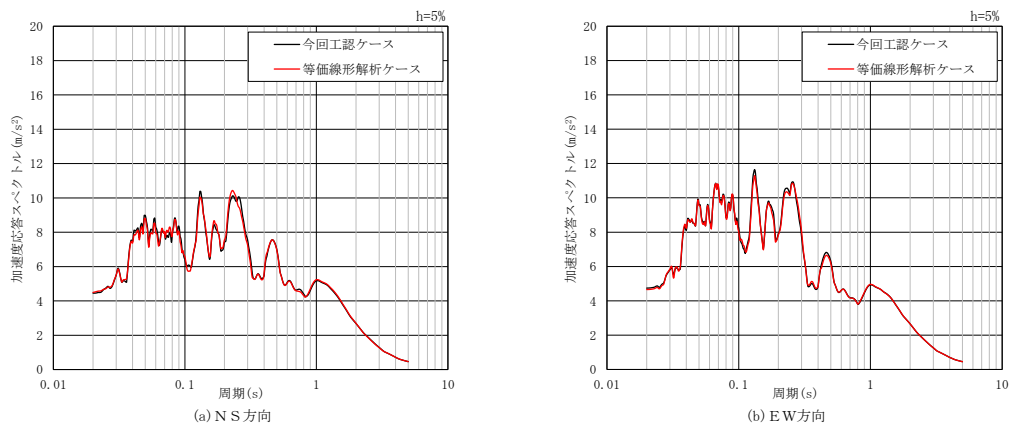
図 4-3 及び図 4-4 に入力地震動の加速度応答スペクトルの比較を示す。今回工認ケースの入力地震動は等価線形解析による入力地震動の加速度応答スペクトルと全周期帯で概ね一致していることから、今回工認ケースにおける表層地盤の物性値に関する設定方法の妥当性を確認することができた。



(1) S s - D



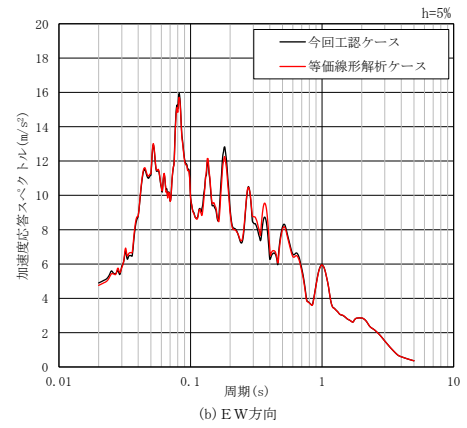
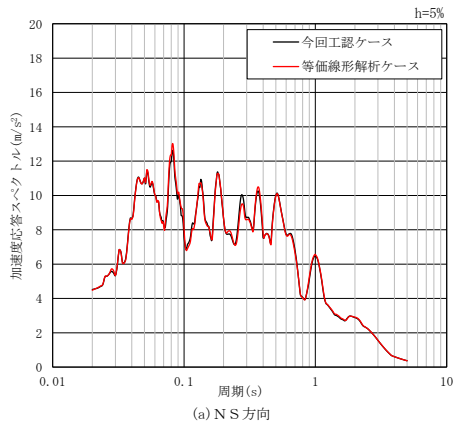
(2) S s - N 1



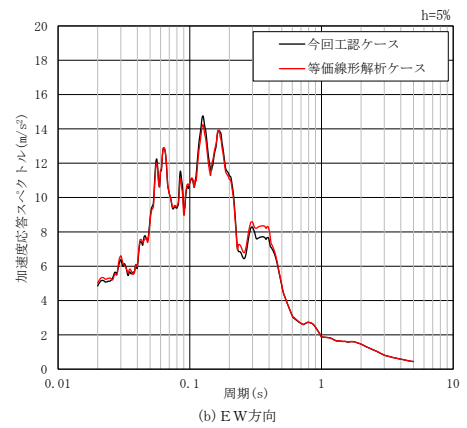
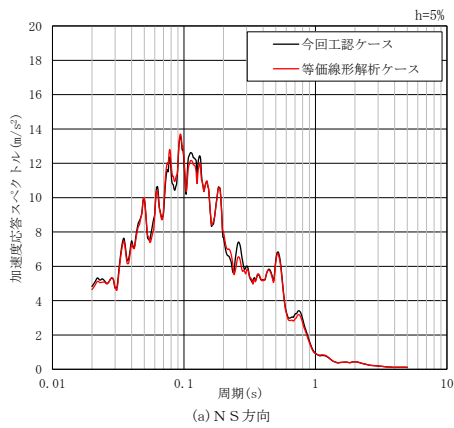
(3) S s - N 2 N S

図 4-3(1) 加速度応答スペクトルの比較 (基準地震動 S s)

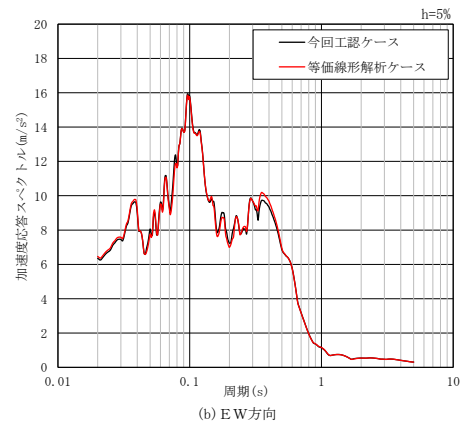
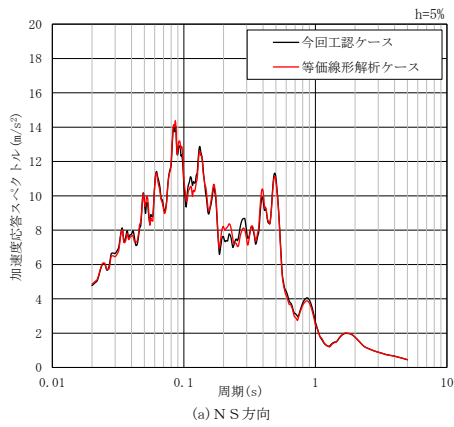




(4) S s - N 2 EW

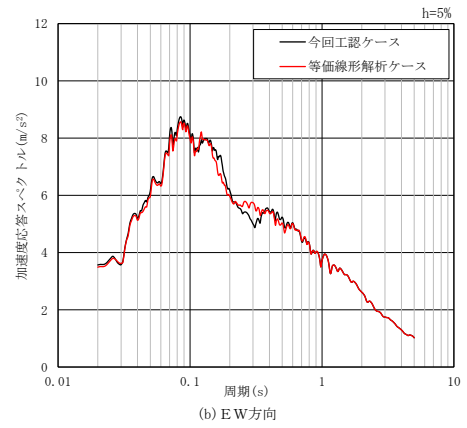
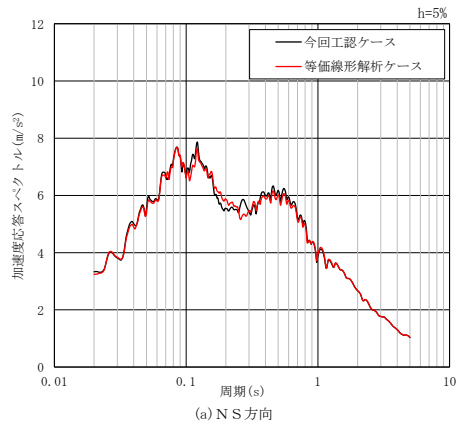


(5) S s - F 1

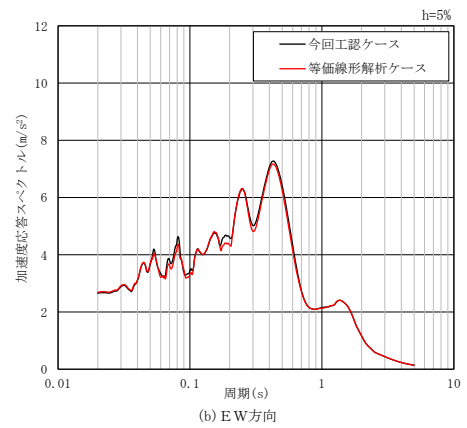
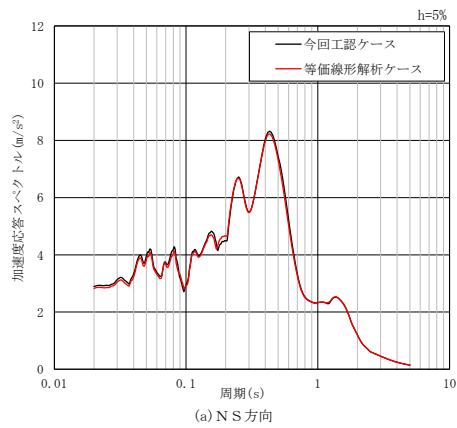


(6) S s - F 2

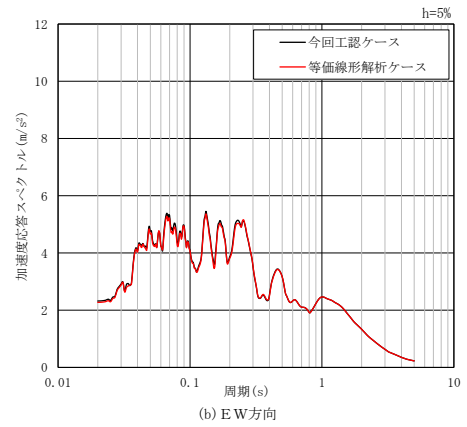
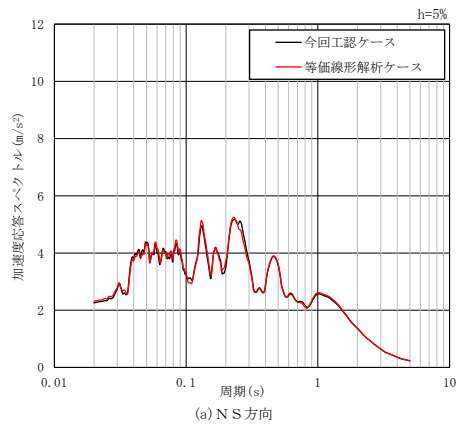
図 4-3(2) 加速度応答スペクトルの比較 (基準地震動 S s)



(1) S d - D

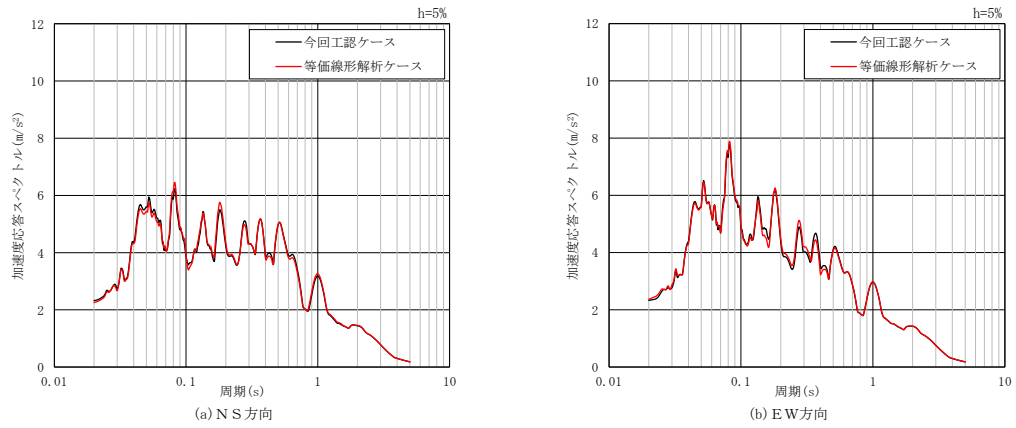


(2) S d - N 1

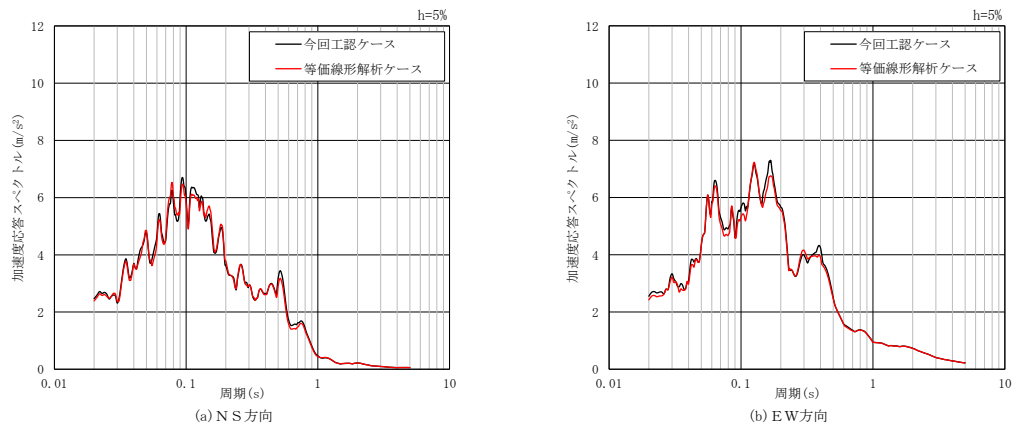


(3) S d - N 2 N S

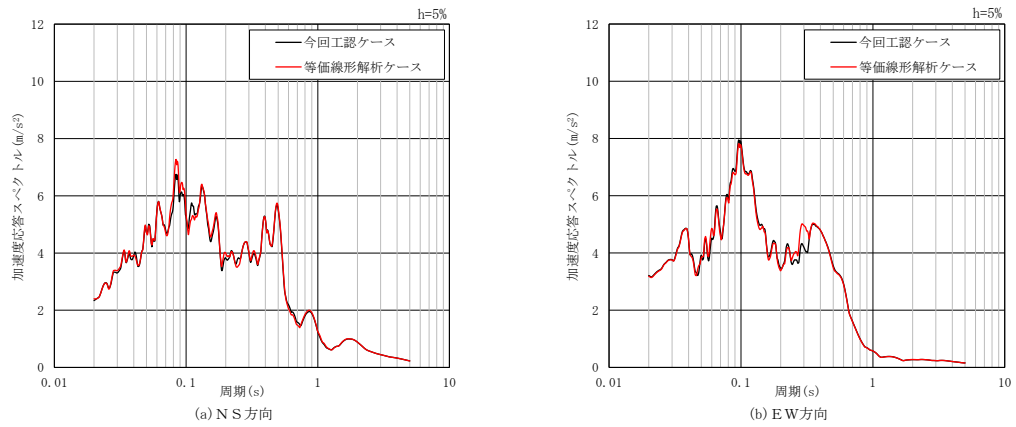
図 4-4(1) 加速度応答スペクトルの比較 (弾性設計用地震動 S d)



(4) S d - N 2 EW

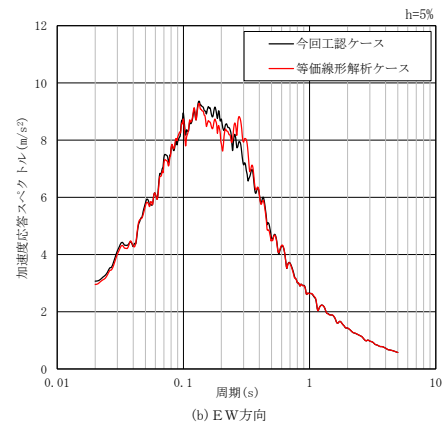
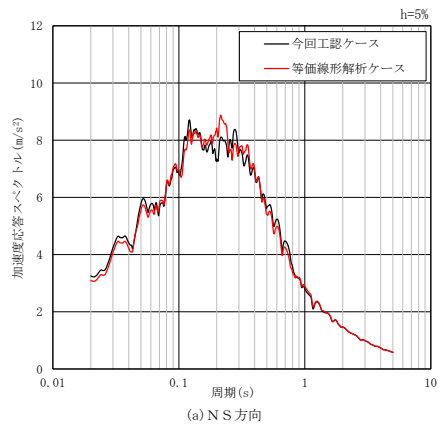


(5) S d - F 1



(6) S d - F 2

図 4-4(2) 加速度応答スペクトルの比較 (弾性設計用地震動 S d)



(7) S d - 1

図 4-4(3) 加速度応答スペクトルの比較 (弾性設計用地震動 S d)

## 4.2 一次元波動論による入力地震動評価の保守性に関する検討

### (1) 検討概要

一次元波動論により水平方向の入力地震動を算定している建物・構築物について、2次元FEM解析による入力地震動を算定し、一次元波動論による入力地震動の加速度応答スペクトルと比較することで、一次元波動論による入力地震動評価の保守性を確認する。

対象とする建物・構築物は、一次元波動論により入力地震動を算定している建物・構築物のうち、Sクラスの間接支持構造物であるタービン建物及び廃棄物処理建物を代表とする。

タービン建物及び廃棄物処理建物の入力地震動を算定するための2次元FEMモデルは、表3-4に示す今回工認の原子炉建物の2次元FEMモデルを基に、各建物位置での表層の掘削形状及び速度層境界レベルを反映することにより作成する。

今回工認では、対象建物・構築物に隣接する建物・構築物等地下部分は、埋戻土でモデル化することを基本としているが、本検討においては、対象建物・構築物の基礎底面が隣接する建物・構築物等の基礎底面よりも浅い位置にある場合、隣接する建物・構築物等の剛性をより詳細にモデル化するために、隣接する建物・構築物等を等価な物性値としてモデル化する。

一次元波動論と2次元FEM解析による入力地震動の加速度応答スペクトルを比較し、影響があると判断された場合は、2次元FEM解析による入力地震動を用いた地震応答解析により、建物・構築物及び機器・配管系への影響検討を実施する。

なお、本検討は、評価手法の違いによる入力地震動への影響について検討することから、位相特性の偏りがなく、全周期帯において安定した応答を生じさせる基準地震動S<sub>s</sub>-Dに対して実施することとする。

(2) 検討条件

a. 隣接する建物・構築物等のモデル化

タービン建物のNS方向及び廃棄物処理建物のEW方向は、表4-4、図4-5及び図4-6に示すように、基礎底面が隣接する建物・構築物等の基礎底面よりも浅い位置にあることから、隣接する建物・構築物等の剛性をより詳細にモデル化するために、タービン建物のNS方向については南側に隣接する原子炉建物及び北側に隣接する取水槽の地下部分を、廃棄物処理建物のEW方向については東側に隣接する1号機廃棄物処理建物及び西側に隣接する原子炉建物の地下部分を等価な物性値としてモデル化する。

表4-4 隣接する建物・構築物等の基礎底面位置

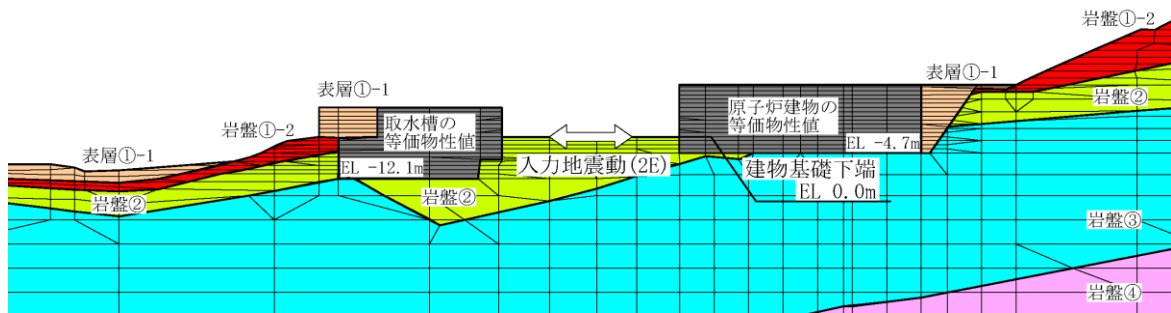
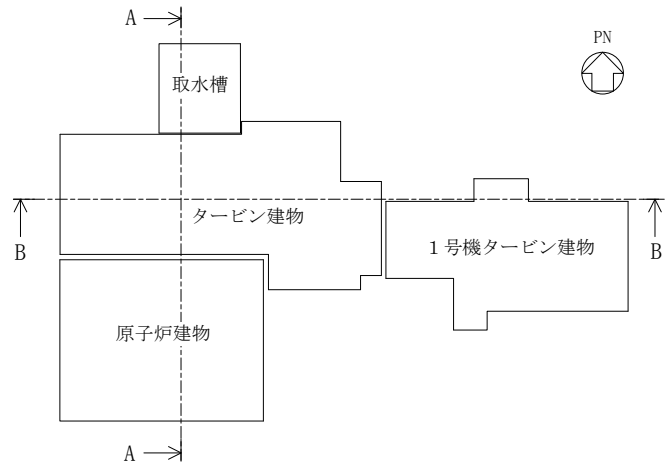
(a) タービン建物

タービン 建物	隣接する建物・構築物等			
	東側 1号機タービン建物	西側 なし（埋戻土）	南側 原子炉建物	北側 取水槽
EL 0.0m	EL -0.3m	—	EL -4.7m	EL -12.1m

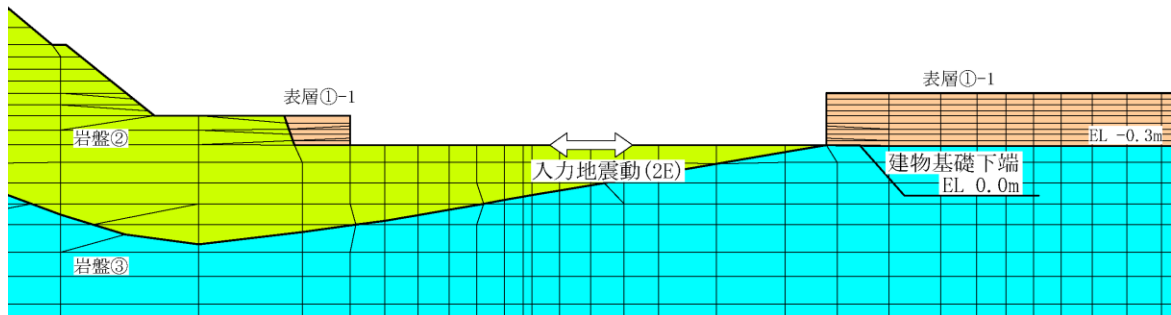
(b) 廃棄物処理建物

廃棄物 処理建物	隣接する建物・構築物等			
	東側 1号機廃棄物 処理建物*	西側 原子炉建物	南側 なし（埋戻土）	北側 タービン建物
EL 0.0m	EL 5.0m	EL -4.7m	—	EL 0.0m

注記\*：廃棄物処理建物の基礎底面より浅い位置にあるが、西側にある原子炉建物の地下部分を等価な物性値でモデル化するため、東側についても西側に合わせて等価な物性値でモデル化する。

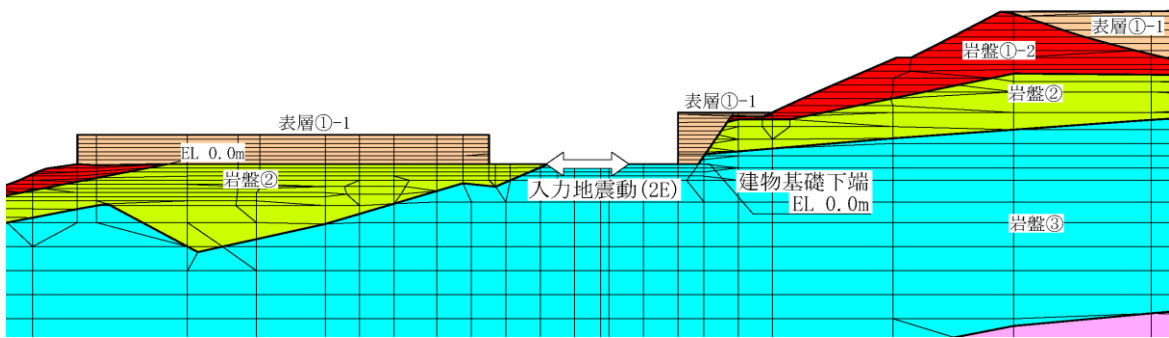
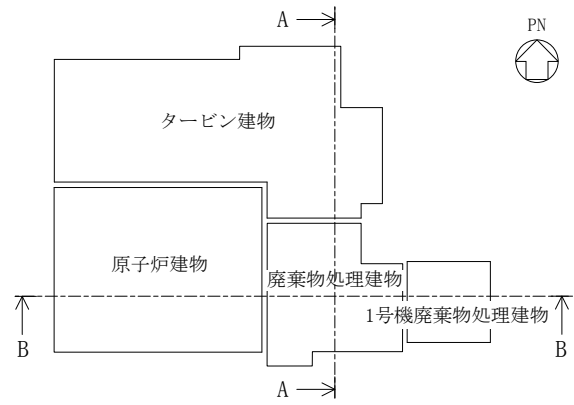


(a) NS方向 (A-A断面)

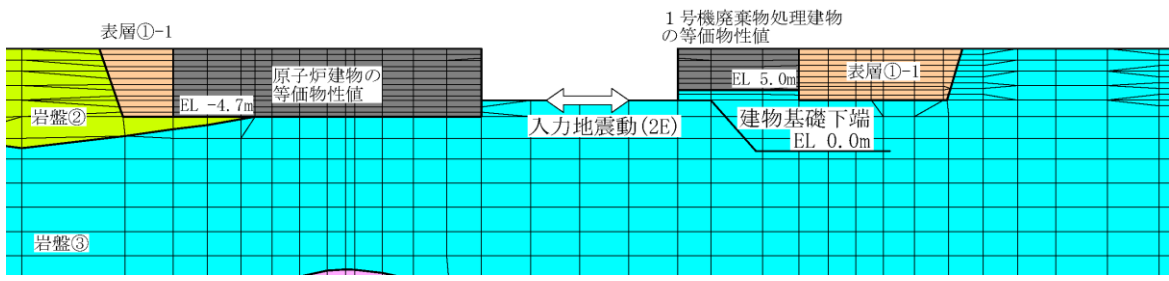


(b) EW方向 (B-B断面)

図 4-5 2次元FEMモデル詳細図 (タービン建物)



(a) NS方向 (A-A断面)



(b) EW方向 (B-B断面)

図 4-6 2次元FEMモデル詳細図 (廃棄物処理建物)



b. 隣接する建物・構築物等の等価剛性及び等価単位体積重量の算定

隣接する建物・構築物等の等価剛性及び等価単位体積重量の算定方法を以下に示す。

(a) 建物（原子炉建物及び1号機廃棄物処理建物）

隣接する建物の等価物性値は各建物の質点系地震応答解析モデル（以下「SRモデル」という。）に基づき設定する。

イ. 等価せん断弾性係数

隣接する建物モデルの等価せん断剛性は、SRモデルのせん断剛性に基づき設定する。i層の等価せん断弾性係数 $G_i'$ は以下の式により算出する。

$$G_i' = \frac{A_{S_i}}{A} \times G$$

ここで、

$G$  : 建物のせん断弾性係数

$A_{S_i}$  : i層のせん断断面積(SRモデルのi層のせん断断面積の和)

$A$  : 建物面積

i層の等価せん断弾性係数 $G_i'$ を高さ方向に重み付け平均することにより、等価せん断弾性係数 ${}_{eq}G$ を以下の式により設定する。

$${}_{eq}G = \frac{\sum (h_i \times G_i')}{\sum h_i}$$

ここで、 $h_i$  : i層支配高さ

ロ. 等価単位体積重量

隣接する建物モデルの等価単位体積重量は、SRモデルの質点重量に基づき設定する。i層の単位体積重量 $\gamma_i$ は以下の式により算出する。

$$\gamma_i = \frac{w_i}{A \times H_i}$$

ここで、

$w_i$  : i層の質点重量(SRモデルのi層の質点重量の和)

$A$  : 建物面積

$H_i$  : i層の支配高さ

i 層の単位体積重量を高さ方向に重み付け平均することにより, 等価単位体積重量  ${}_{eq}\gamma$  を以下の式により設定する。

$${}_{eq}\gamma = \frac{\sum(\gamma_i \times H_i)}{\sum H_i}$$

(b) 取水槽

取水槽の等価物性値は取水槽の 2 次元 FEM モデル(以下「取水槽 FEM モデル」という。)に基づき設定する。取水槽の構造モデルを図 4-7 に, 物性値を表 4-5 に示す。

イ. 等価せん断弾性係数

取水槽の等価せん断剛性は, 取水槽 FEM モデルのヤング係数及びポアソン比に基づき設定する。等価せん断弾性係数  ${}_{eq}G$  は以下の式により算出する。

$${}_{eq}G = \frac{\sum(A_i \times G_i)}{\sum A_i}$$

$$G_i = \frac{E_i}{2(1 + \nu)}$$

ここで,

- $G_i$  : 区分 i のせん断弾性係数
- $A_i$  : 区分 i の面積
- $E_i$  : 区分 i のヤング係数
- $\nu$  : ポアソン比

ロ. 等価単位体積重量

取水槽の等価単位体積重量は, 取水槽 FEM モデルの単位体積重量に基づき設定する。等価単位体積重量  ${}_{eq}\gamma$  は以下の式により算出する。

$${}_{eq}\gamma = \frac{\sum(A_i \times \gamma_i)}{\sum A_i}$$

ここで,

- $\gamma_i$  : 区分 i の単位体積重量
- $A_i$  : 区分 i の面積

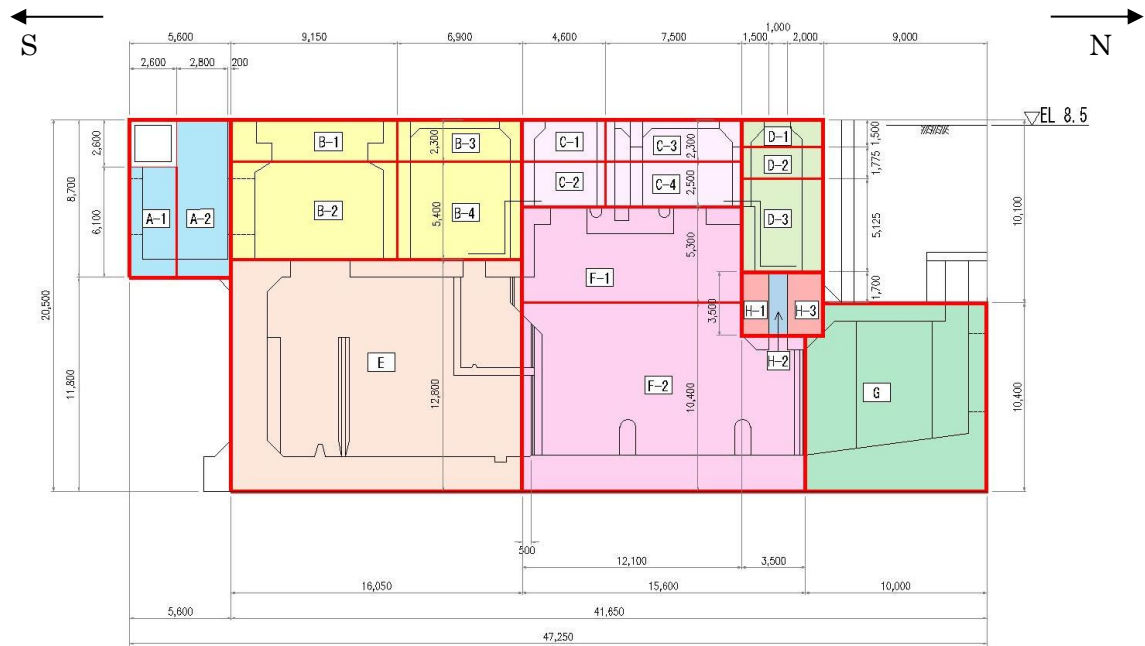


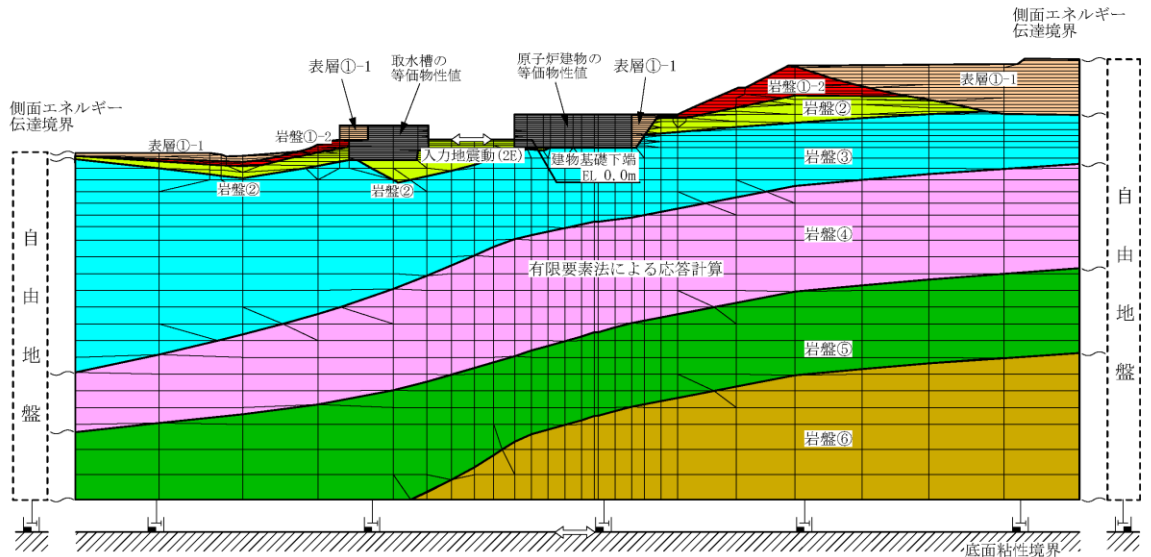
図 4-7 取水槽の構造モデル

表 4-5 取水槽の物性値

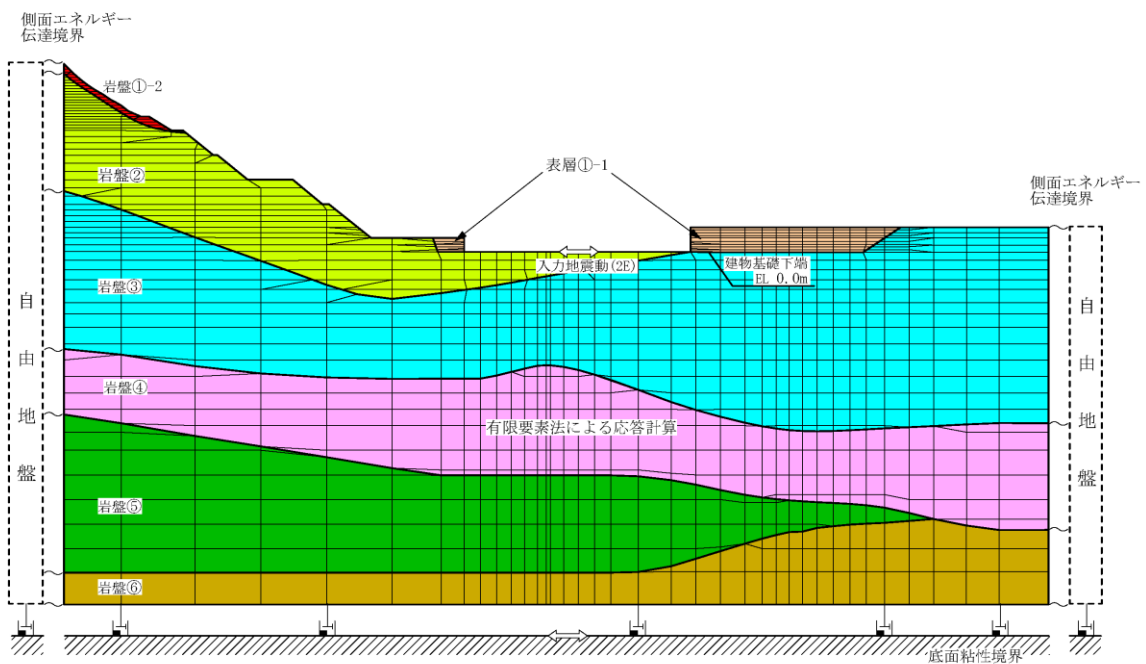
区分		ヤング係数 E (N/m <sup>2</sup> )	ポアソン比 $\nu$	単位体積重量 $\gamma$ (N/m <sup>3</sup> )	面積 A (m <sup>2</sup> )
A	A-1	1.983E+09	0.200	1.194E+03	41.96
	A-2	9.914E+08	0.200		
B	B-1	1.204E+09	0.200	1.213E+03	123.59
	B-2	1.416E+09	0.200		
	B-3	1.204E+09	0.200		
	B-4	1.416E+09	0.200		
C	C-1	4.780E+09	0.200	3.993E+03	22.08
	C-2	4.868E+09	0.200		
	C-3	1.204E+09	0.200	1.959E+03	36.00
	C-4	1.416E+09	0.200		
D	D-1	1.204E+09	0.200	1.565E+03	37.80
	D-2	1.416E+09	0.200		
	D-3	2.124E+09	0.200		
E	E	4.874E+09	0.200	4.054E+03	205.44
F	F-1	7.615E+09	0.200	5.991E+03	220.07
	F-2	6.836E+09	0.200		
G	G	5.232E+09	0.200	3.606E+03	102.20
H	H-1	2.475E+10	0.200	2.788E+04	12.25
	H-3				
	H-2	4.874E+09	0.200	5.806E+03	3.50

c. 解析モデル

本検討に用いる2次元FEMモデルを図4-8及び図4-9に、2次元FEMモデルの地盤物性値を表4-6に、隣接する建物・構築物等の物性値を表4-7に示す。

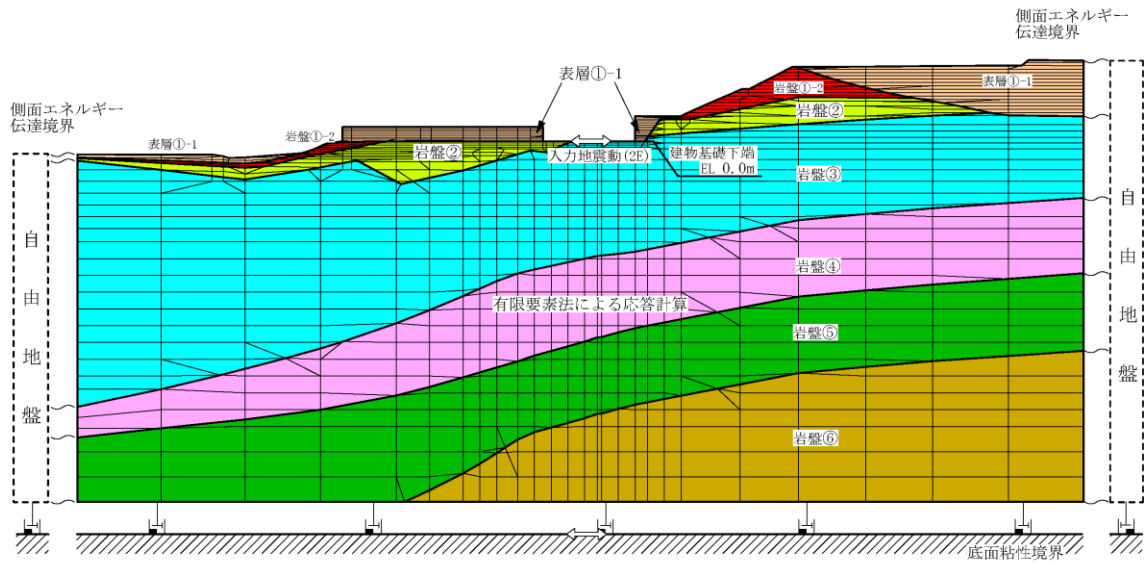


(a) NS方向

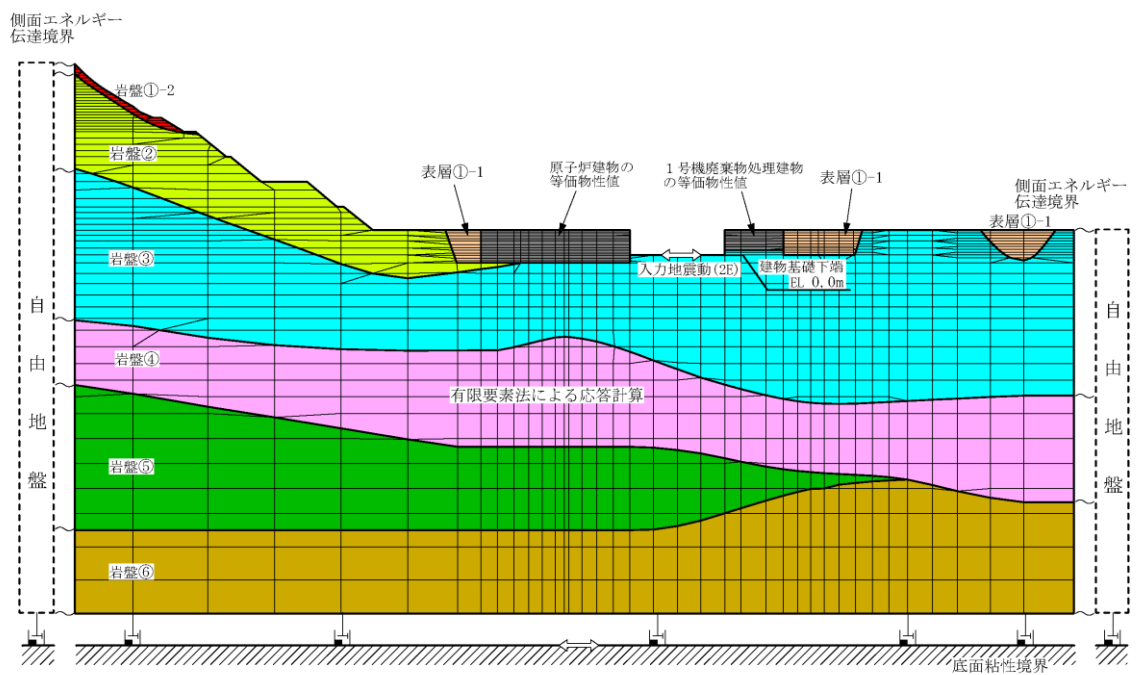


(b) EW方向

図4-8 2次元FEMモデル (タービン建物)



(a) NS方向



(b) EW方向

図 4-9 2次元FEMモデル (廃棄物処理建物)

表 4-6 2次元FEMモデルの地盤物性値（タービン建物及び廃棄物処理建物）

層番号	S波速度 V <sub>s</sub> (m/s)	P波速度 V <sub>p</sub> (m/s)	単位体積重量 γ (kN/m <sup>3</sup> )	ポアソン比 ν	せん断弾性係数 G (×10 <sup>5</sup> kN/m <sup>2</sup> )	減衰定数 h (%)
表層①-1	127*	422*	20.7	0.45	0.341*	8*
岩盤①-2	250	800	20.6	0.446	1.31	3
岩盤②	900	2100	23.0	0.388	19.0	3
岩盤③	1600	3600	24.5	0.377	64.0	3
岩盤④	1950	4000	24.5	0.344	95.1	3
岩盤⑤	2000	4050	26.0	0.339	105.9	3
岩盤⑥	2350	4950	27.9	0.355	157.9	3

注記\*：地震動レベル（S<sub>s</sub>）及び試験結果に基づく埋戻土のひずみ依存性を考慮した等価物性値

表 4-7 隣接する建物・構築物等の等価物性値

建物・構築物等	方向	単位体積重量 eq γ (kN/m <sup>3</sup> )	ポアソン比 ν	せん断弾性係数 eq G (×10 <sup>5</sup> kN/m <sup>2</sup> )	減衰定数 h (%)
取水槽	N S	4.10	0.2	20.0	5
原子炉建物	N S	14.4	0.2	35.8	5
	E W	14.4	0.2	37.3	5
1号機廃棄物処理建物	E W	12.0	0.2	21.4	5

### (3) 検討結果

図 4-10 及び図 4-11 に入力地震動の加速度応答スペクトルの比較を示す。一次元波動論による入力地震動と 2 次元 FEM 解析による入力地震動の加速度応答スペクトルは全周期帯にわたって概ね同等若しくは一次元波動論による入力地震動の方が保守的であり、また、建物の 1 次固有周期に対しては、一次元波動論による入力地震動は 2 次元 FEM 解析による入力地震動を上回っていることから、入力地震動の算定に一次元波動論を採用することの保守性を確認することができた。

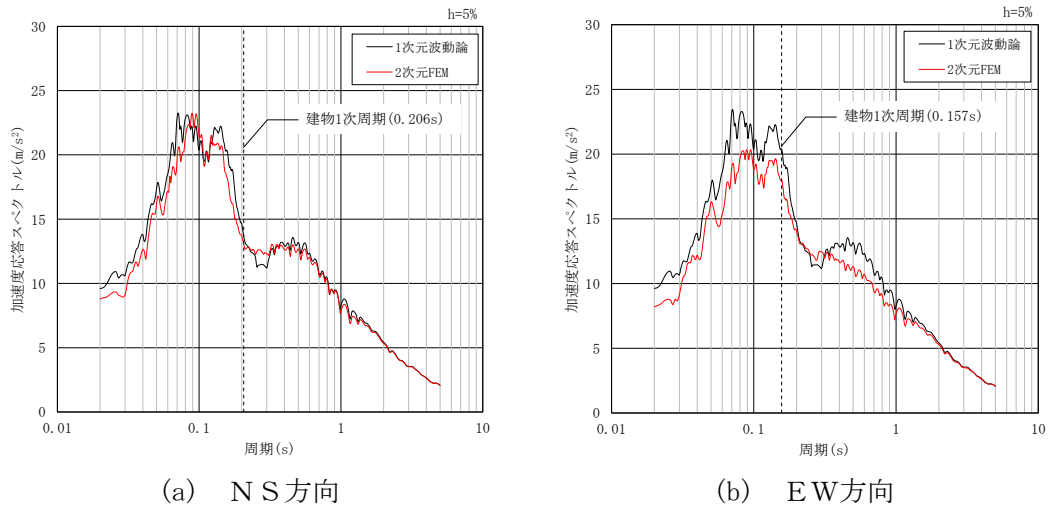


図 4-10 加速度応答スペクトルの比較 (タービン建物, 基準地震動 S s - D)

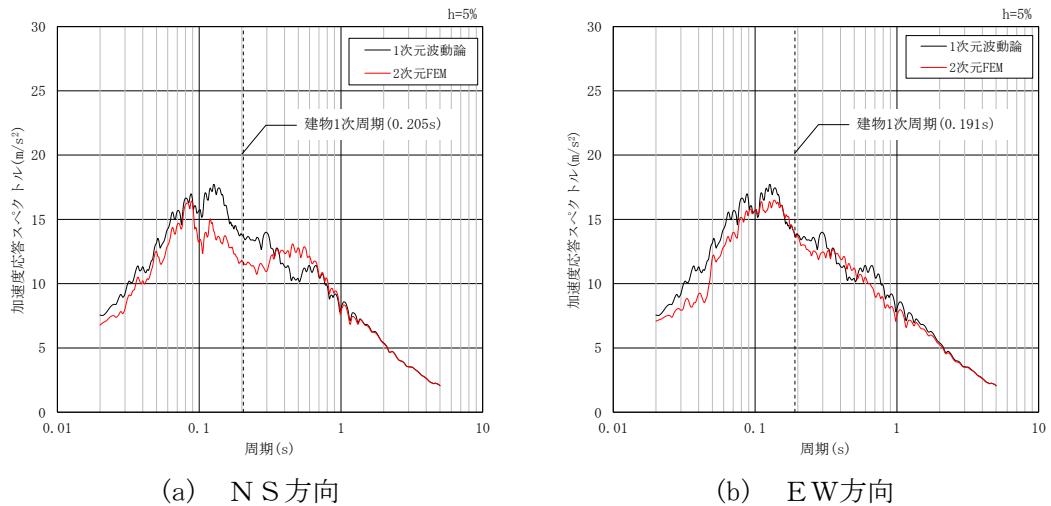


図 4-11 加速度応答スペクトルの比較 (廃棄物処理建物, 基準地震動 S s - D)

#### 4.3 D級岩盤の非線形性による影響に関する検討

##### (1) 検討概要

建物・構築物の入力地震動評価において、表層地盤①-1 については、地震動レベルに応じて定めた等価物性値を設定することで地盤のひずみ依存特性を考慮しているが、岩盤①-2 については、S波速度は小さいものの、検討建物から離れたわずかな領域に分布しており、大部分がC<sub>L</sub>級以上の岩盤で構成されていることから、地震時の非線形性が建物の入力に与える影響は小さいと判断し、地質調査結果に基づく地盤物性値を用い、線形として扱っている。

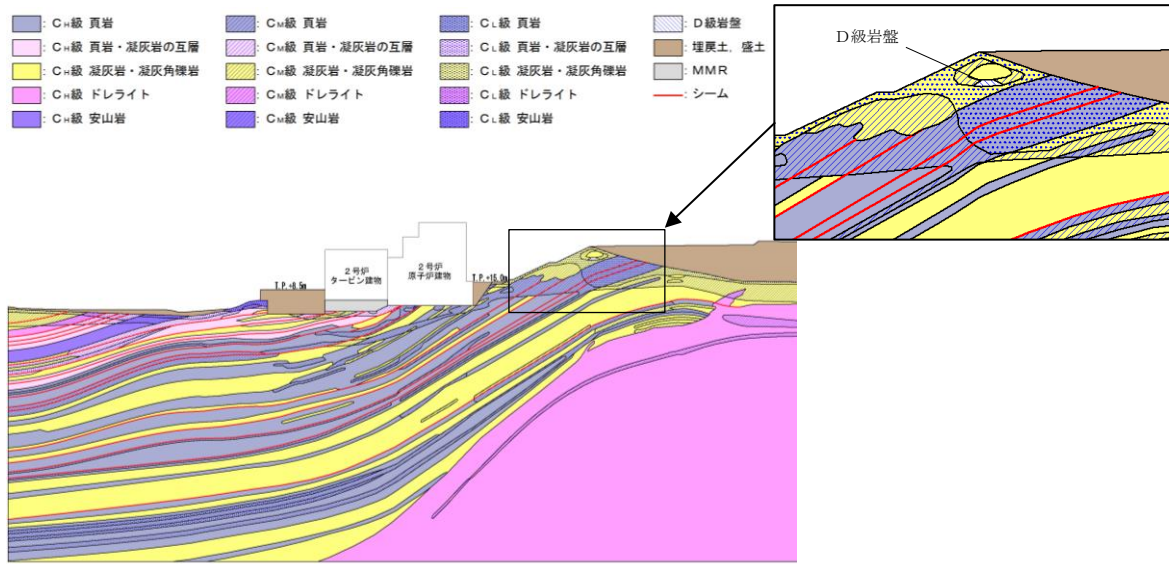
一方で、原子炉建物の基礎地盤及び周辺斜面の安定性評価においては、図4-12に示す岩盤①-2のうちD級岩盤に対しては、地盤のひずみ依存特性を考慮して、地震応答解析を実施している。

本検討では、原子炉建物を代表として、表4-8に示すモデルにより算定した入力地震動の比較を行うことで、D級岩盤のひずみ依存特性の影響を確認する。

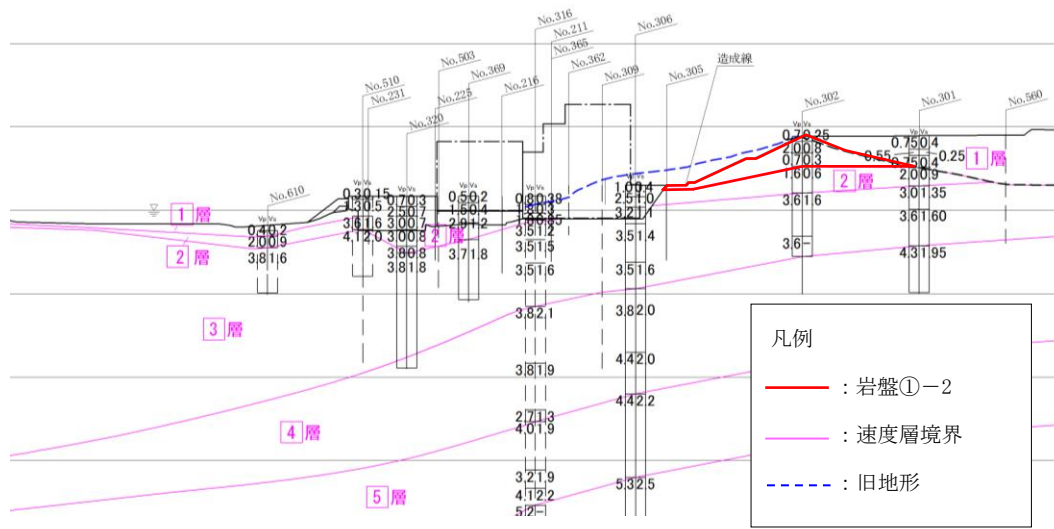
D級岩盤のひずみ依存特性の影響があると判断された場合は、D級岩盤のひずみ依存特性を考慮した2次元FEM解析による入力地震動を用いた地震応答解析により、建物・構築物及び機器・配管系への影響検討を実施する。

なお、D級岩盤はNS方向モデルのみに含まれるため、本資料ではNS方向を対象として検討を行う。また、本検討は、モデル化の違いによる入力地震動への影響について検討することから、位相特性の偏りがなく、全周期帯において安定した応答を生じさせる基準地震動S<sub>s</sub>-Dに対して検討を行う。





(a) 基礎地盤及び周辺斜面の安定性評価に用いた岩盤分類図



(b) 速度層区分図

図 4-12 岩盤分類図及び速度層区分図

表 4-8 比較検討ケース

検討ケース	物性値の設定		備考
	表層地盤①-1 (埋戻土)	岩盤①-2のうち D級岩盤	
ケース 1 (今回工認モデル)	線形 (等価物性値)	線形	
ケース 2 (等価線形モデル)	等価線形 (ひずみ依存特性考慮)	線形	表層地盤①-1 を等価線形としたケース
ケース 3 (等価線形モデル)	等価線形 (ひずみ依存特性考慮)	等価線形 (ひずみ依存特性考慮)	表層地盤①-1 及び岩盤①-2 のD級岩盤を等価線形としたケース

(2) 検討条件

a. 地盤物性値の設定

ケース 2 及びケース 3 に用いる物性値を以下に示す。物性値については、VI-2-1-3「地盤の支持性能に係る基本方針」に記載の解析用物性値を用いることとする。

(a) 表層地盤①-1 (4.1(2) a. (b)に記載の物性値の設定方法と同じ)

イ. 初期せん断弾性係数  $G_0$

初期せん断弾性係数は、拘束圧依存性を考慮して、以下の式により算定する。

$$G_0 = 749 \times \sigma_m'{}^{0.66} \quad (\text{N/mm}^2)$$

ここで、

$$\sigma_m' = (1+2K) \cdot \sigma_v' / 3 : \text{平均拘束圧 (N/mm}^2)$$

$$\sigma_v' = \gamma \cdot H / 10^6 : \text{上載荷重 (N/mm}^2)$$

K : 静止土圧係数 (=0.5 : 慣用値)

$\gamma$  : 単位体積重量 (=20.7×10<sup>3</sup>N/m<sup>3</sup>)

H : 各要素の中心深さ (m)

$\nu$  : 動ポアソン比 (=0.45)

ロ. 剛性低下率  $G/G_0$

剛性低下率  $G/G_0$  のひずみ依存特性は、以下の式により算定する。

$$\frac{G}{G_0} = \frac{1}{1 + \gamma / 0.00027}$$

ここで、 $\gamma$  : せん断ひずみ

ハ. 減衰定数  $h$

減衰定数  $h$  のひずみ依存特性は、以下の式により算定する。

$$h = \frac{0.0958 \gamma}{\gamma + 0.00020}$$

ここで、 $\gamma$  : せん断ひずみ

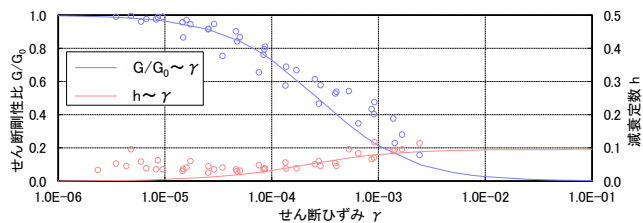


図 4-13  $G/G_0 - \gamma$  関係及び  $h - \gamma$  関係 (表層地盤①-1)

(b) D級岩盤

イ. 初期せん断弾性係数  $G_0$

初期せん断弾性係数は、拘束圧依存性を考慮して、以下の式により算定する。

$$G_0 = 148 \times \sigma_m'{}^{0.49} \quad (\text{N/mm}^2)$$

ここで、

$$\sigma_m' = (1+2K) \cdot \sigma_v' / 3 : \text{平均拘束圧 (N/mm}^2)$$

$$\sigma_v' = \gamma \cdot H / 10^6 : \text{上載荷重 (N/mm}^2)$$

K : 静止土圧係数 (=0.5 : 慣用値)

$\gamma$  : 単位体積重量 (=22.4×10<sup>3</sup>N/m<sup>3</sup>)

H : 各要素の中心深さ (m)

$\nu$  : 動ポアソン比 (=0.45)

ロ. 剛性低下率  $G/G_0$

剛性低下率  $G/G_0$  のひずみ依存特性は、以下の式により算定する。

$$\frac{G}{G_0} = \frac{1}{1 + \gamma / 0.00062}$$

ここで、 $\gamma$  : せん断ひずみ

ハ. 減衰定数  $h$

減衰定数  $h$  のひずみ依存特性は、以下の式により算定する。

$$h = 0.023 \quad (\gamma \leq 1 \times 10^{-4})$$

$$h = 0.023 + 0.071 \times \log(\gamma / 0.0001) \quad (\gamma > 1 \times 10^{-4})$$

ここで、 $\gamma$  : せん断ひずみ

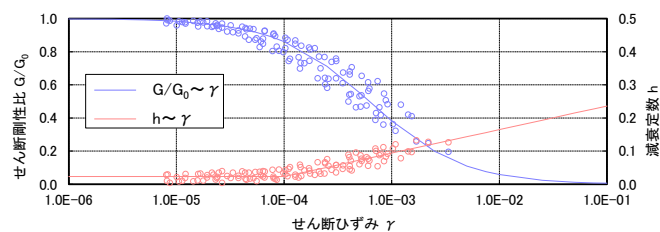
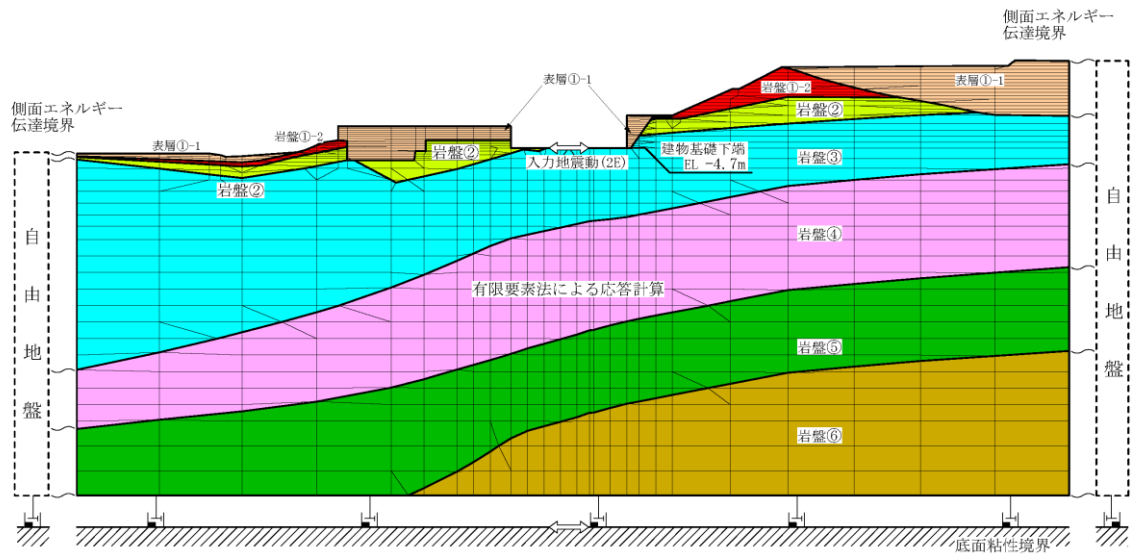


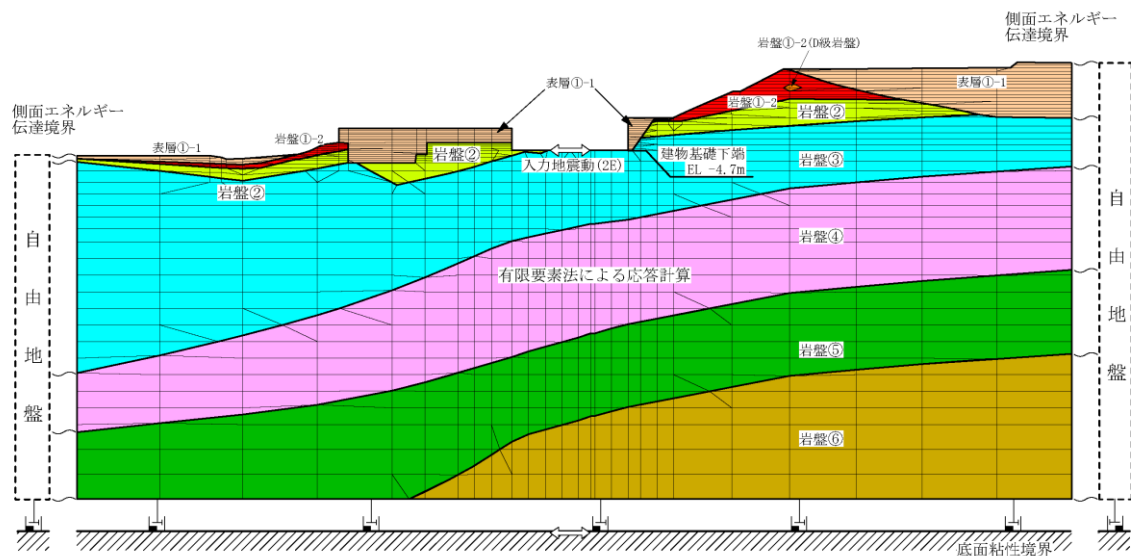
図 4-14  $G/G_0 - \gamma$  関係及び  $h - \gamma$  関係 (D級岩盤)

b. 解析モデル

本検討に用いる2次元FEMモデルを図4-15に、地盤物性値を表4-9に示す。



(a) ケース1及びケース2



(b) ケース3

図4-15 2次元FEMモデル(原子炉建物)

表 4-9(1) 地盤物性値

(a) ケース 1

層番号	S波速度 V <sub>s</sub> (m/s)	P波速度 V <sub>p</sub> (m/s)	単位体積重量 γ (kN/m <sup>3</sup> )	ポアソン比 ν	せん断弾性係数 G (×10 <sup>5</sup> kN/m <sup>2</sup> )	減衰定数 h (%)
表層①-1	127*	422*	20.7	0.45	0.341*	8*
岩盤①-2	250	800	20.6	0.446	1.31	3
岩盤②	900	2100	23.0	0.388	19.0	3
岩盤③	1600	3600	24.5	0.377	64.0	3
岩盤④	1950	4000	24.5	0.344	95.1	3
岩盤⑤	2000	4050	26.0	0.339	105.9	3
岩盤⑥	2350	4950	27.9	0.355	157.9	3

注記\*：地震動レベル（S<sub>s</sub>）及び試験結果に基づく埋戻土のひずみ依存性を考慮した等価物性値

(b) ケース 2

層番号	S波速度 V <sub>s</sub> (m/s)	P波速度 V <sub>p</sub> (m/s)	単位体積重量 γ (kN/m <sup>3</sup> )	ポアソン比 ν	せん断弾性係数 G (×10 <sup>5</sup> kN/m <sup>2</sup> )	減衰定数 h (%)
表層①-1	*	*	20.7	0.45	*	*
岩盤①-2	250	800	20.6	0.446	1.31	3
岩盤②	900	2100	23.0	0.388	19.0	3
岩盤③	1600	3600	24.5	0.377	64.0	3
岩盤④	1950	4000	24.5	0.344	95.1	3
岩盤⑤	2000	4050	26.0	0.339	105.9	3
岩盤⑥	2350	4950	27.9	0.355	157.9	3

注記\*：ひずみ依存性を考慮した物性値

表 4-9(2) 地盤物性値

(c) ケース 3

層番号	S波速度 V <sub>s</sub> (m/s)	P波速度 V <sub>p</sub> (m/s)	単位体積重量 $\gamma$ (kN/m <sup>3</sup> )	ポアソン比 $\nu$	せん断弾性係数 G ( $\times 10^5$ kN/m <sup>2</sup> )	減衰定数 h (%)
表層①-1	*	*	20.7	0.45	*	*
岩盤①-2 (D級岩盤)	*	*	22.4	0.45	*	*
岩盤①-2	250	800	20.6	0.446	1.31	3
岩盤②	900	2100	23.0	0.388	19.0	3
岩盤③	1600	3600	24.5	0.377	64.0	3
岩盤④	1950	4000	24.5	0.344	95.1	3
岩盤⑤	2000	4050	26.0	0.339	105.9	3
岩盤⑥	2350	4950	27.9	0.355	157.9	3

注記\* : ひずみ依存性を考慮した物性値

(3) 検討結果

図 4-16 に入力地震動の加速度応答スペクトルの比較を示す。表層地盤①-1 及び岩盤①-2 のうちD級岩盤のひずみ依存特性を考慮したモデルの結果は、今回工認モデルの結果及び表層地盤①-1 のみひずみ依存特性を考慮したモデルの結果と大きな差はなく、D級岩盤のひずみ依存特性が入力地震動評価に及ぼす影響は小さいことが確認できた。

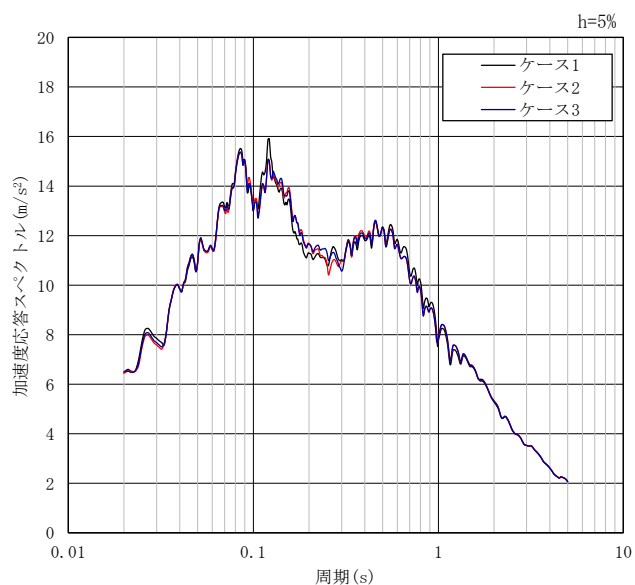


図 4-16 入力地震動の加速度応答スペクトルの比較  
(原子炉建物, 基準地震動 S s - D)

#### 4.4 2次元FEMのメッシュ分割高さに関する検討

##### (1) 検討概要

2次元FEMモデルのメッシュ分割高さは、設備の耐震設計で考慮する振動数を踏まえて設定することとし、今回工認は既工認と同様に最高振動数（20Hz）に対して設定している。

メッシュ分割高さHは、「原子力発電所耐震設計技術指針 J E A G 4 6 0 1 -1991 追補版（社）日本電気協会」に示された以下の基準を満足するように設定している。

$$H \leq \frac{1}{5} \frac{V_s}{f_{max}}$$

ここで、

$V_s$  : S波速度 (m/s)

$f_{max}$  : 最高透過振動数 (Hz)

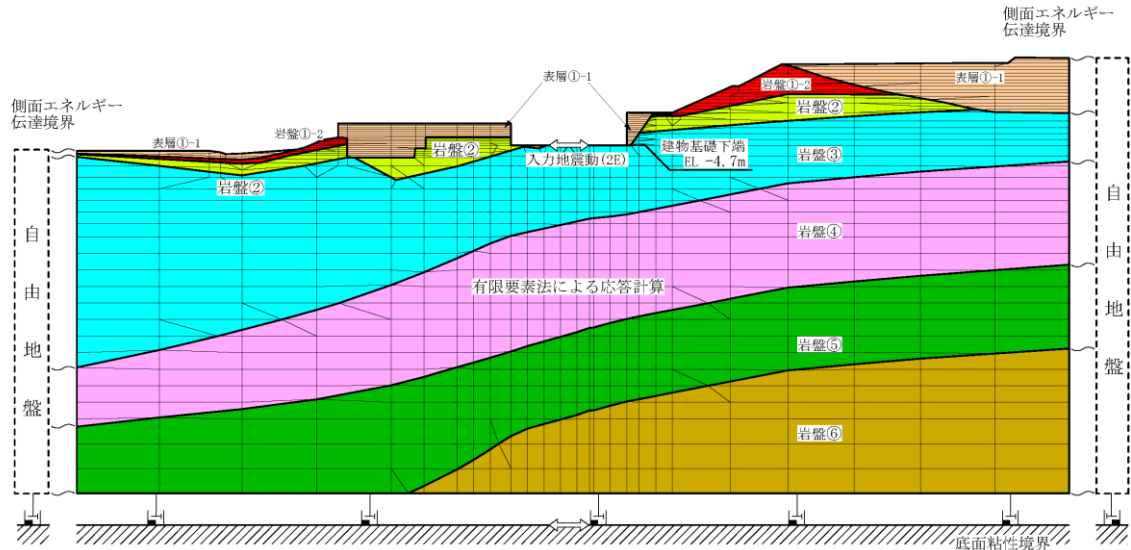
本検討では、メッシュ分割高さの妥当性を確認するため、建物の規模や施設の重要性を踏まえて原子炉建物を代表として、最高振動数（50Hz）に対して設定した比較用のモデル（以下「50Hz 透過モデル」という。）による解析を実施し、入力地震動への影響を評価する。影響があると判断された場合には、高振動数領域の応答による影響が考えられる機器・配管系に対して、影響検討を実施する。

なお、本検討は、モデル化の違いによる入力地震動への影響について検討することから、位相特性の偏りがなく、全周期帯において安定した応答を生じさせる基準地震動 S - D に対して実施することとする。

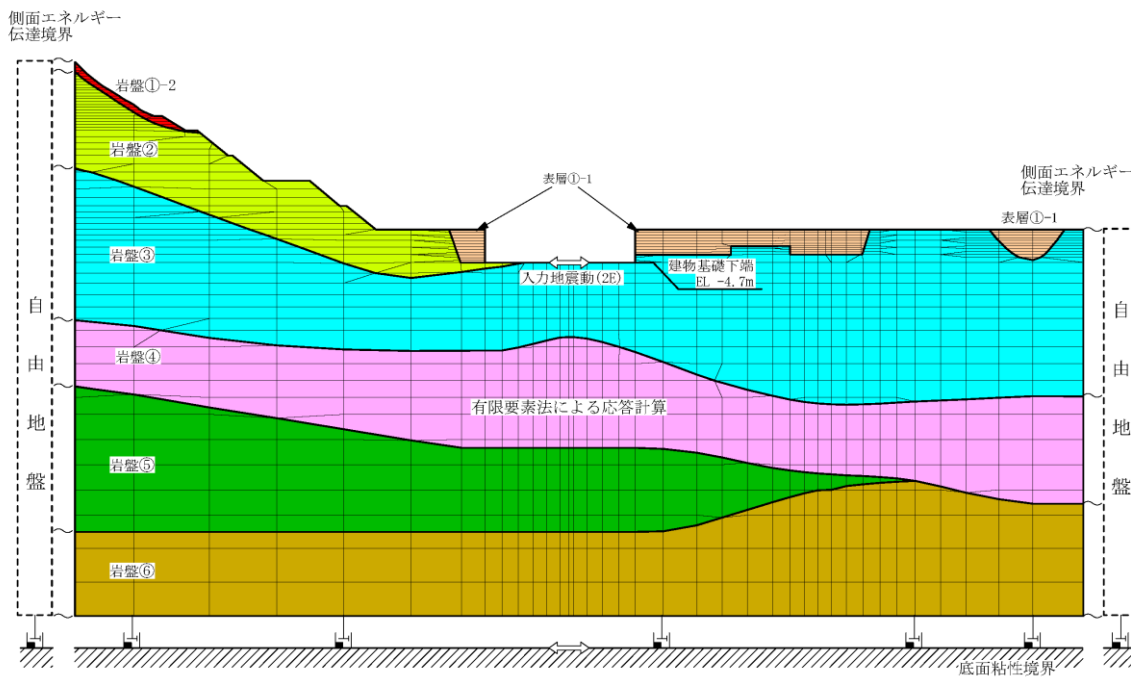


(2) 検討条件

本検討に用いる2次元FEMモデルを図4-17及び図4-18に、地盤物性値を表4-10に示す。

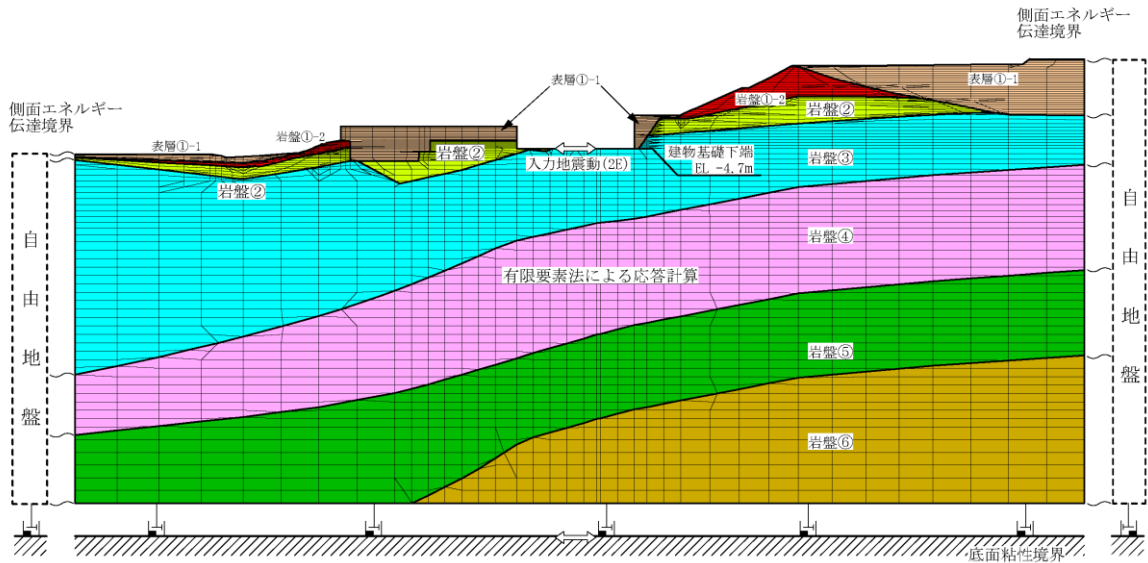


(a) NS方向

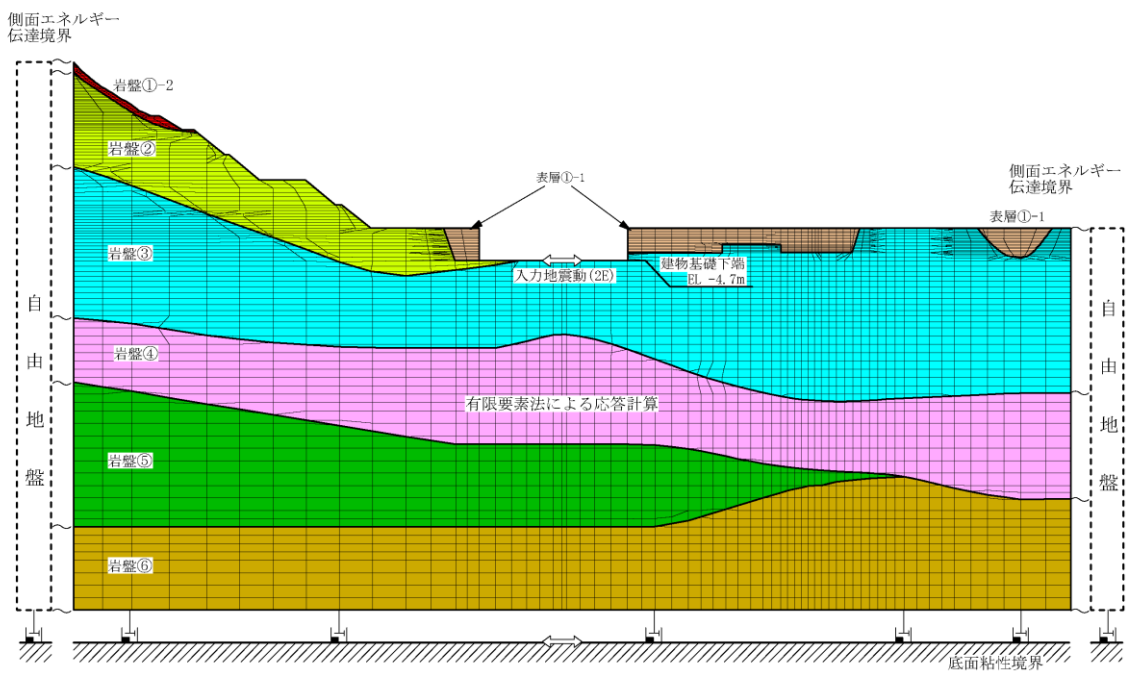


(b) EW方向

図4-17 2次元FEMモデル(今回工認モデル)



(a) NS方向



(b) EW方向

図 4-18 2次元FEMモデル (50Hz 透過モデル)

表 4-10 地盤物性値

層番号	S波速度 V <sub>s</sub> (m/s)	P波速度 V <sub>p</sub> (m/s)	単位体積重量 γ (kN/m <sup>3</sup> )	ポアソン比 ν	せん断弾性係数 G (×10 <sup>5</sup> kN/m <sup>2</sup> )	減衰定数 h (%)
表層①-1	127*	422*	20.7	0.45	0.341*	8*
岩盤①-2	250	800	20.6	0.446	1.31	3
岩盤②	900	2100	23.0	0.388	19.0	3
岩盤③	1600	3600	24.5	0.377	64.0	3
岩盤④	1950	4000	24.5	0.344	95.1	3
岩盤⑤	2000	4050	26.0	0.339	105.9	3
岩盤⑥	2350	4950	27.9	0.355	157.9	3

注記\*：地震動レベル（S<sub>s</sub>）及び試験結果に基づく埋戻土のひずみ依存性を考慮した等価物性値

注：今回工認モデルと 50Hz 透過モデルで地盤物性値は共通

### (3) 検討結果

図 4-19 に入力地震動の加速度応答スペクトルの比較を示す。

今回工認モデル及び 50Hz 透過モデルを比較すると、両モデルの加速度応答スペクトルは概ね一致していることから、今回工認においても既工認と同様に最高振動数が 20Hz となるようにメッシュ分割高さを設定する。

ただし、E W方向については、両モデルの加速度応答スペクトルは概ね一致しているが、25Hz～30Hz より高振動数領域で 50Hz 透過モデルを用いた入力地震動の方が今回工認モデルを用いた入力地震動よりも大きいため、機器・配管系への影響検討を実施する。

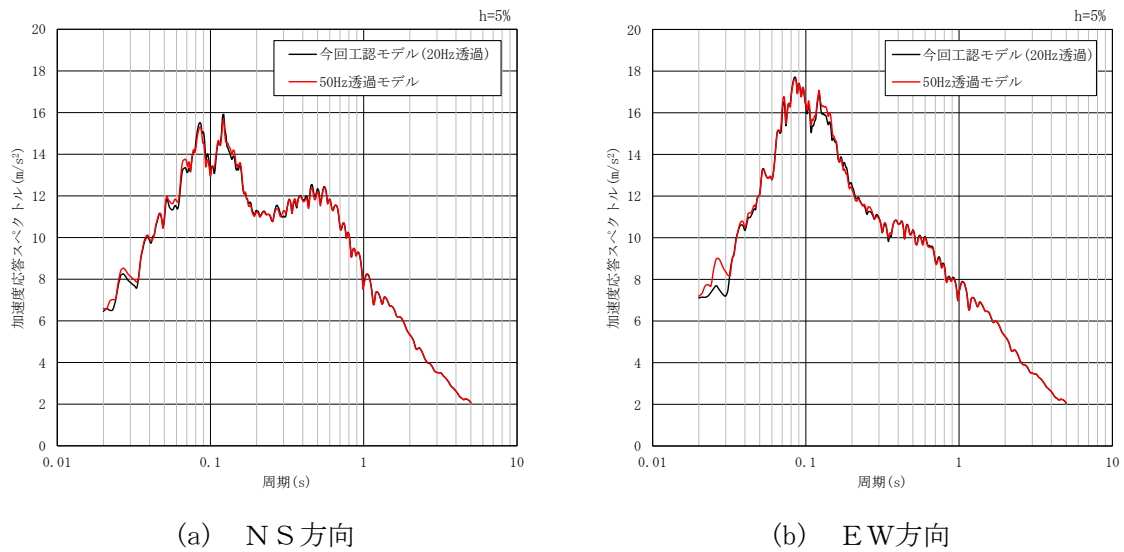


図 4-19 入力地震動の加速度応答スペクトルの比較 (原子炉建物, 基準地震動 S s - D)

(4) 機器・配管系への影響評価

追而

5. まとめ

今回工認で評価を行う建物・構築物について、入力地震動の評価手法及び解析モデルの妥当性を確認した。

6. 参考文献

- (1) 大崎他，地盤振動解析のための土の動力学モデルの提案と解析例，第5回 日本地震工学シンポジウム，1978

## 表層地盤の等価物性値の設定について

## 1. はじめに

入力地震動を算定する際の表層地盤①-1の物性値については、既工認において表層地盤の物性値の変動による入力地震動に対する影響は小さいと判断していたことを踏まえ、基準地震動 $S_s$ 及び弾性設計用地震動 $S_d$ それぞれの地震動レベルに応じた一定値として物性値を設定している。

本資料は、地震動レベルに応じた一定値として設定している等価物性値についての設定根拠を示すものである。

2. 剛性低下率 $G/G_0$ 及び減衰定数 $h$ の設定

剛性低下率 $G/G_0$ 及び減衰定数 $h$ については、原子炉建物の地盤2次元FEMモデルを用いて、基準地震動 $S_s$ 及び弾性設計用地震動 $S_d$ の全波を対象に、表層地盤①-1のひずみ依存性を考慮した等価線形解析により算定する。

具体的には、表層地盤①-1のひずみ依存性を考慮した等価線形解析より得られた各要素の収束物性値を要素面積に応じた重み付け平均をすることで、地震動ごとに表層地盤①-1の剛性低下率 $G/G_0$ 及び減衰定数 $h$ を算定し、それらを基準地震動 $S_s$ 及び弾性設計用地震動 $S_d$ のそれぞれで平均化することで、地震動レベルに応じた剛性低下率 $G/G_0$ 及び減衰定数 $h$ を算定する。なお、地震動ごとの剛性低下率 $G/G_0$ 及び減衰定数 $h$ は、NS方向とEW方向のそれぞれで算定し、それらを平均した値とする。

表2-1及び表2-2に地震動ごとの剛性低下率 $G/G_0$ 及び減衰定数 $h$ 並びにその平均値を示す。これらの結果を踏まえ、今回工認の入力地震動評価の際に用いる地震動レベルに応じた剛性低下率 $G/G_0$ 及び減衰定数 $h$ を表2-3のとおり設定する。

表 2-1 剛性低下率 $G/G_0$ 及び減衰定数 $h$  (基準地震動 $S_s$ )

(a) 剛性低下率 $G/G_0$

$S_s-D$	$S_s-N1$	$S_s-N2$ NS	$S_s-N2$ EW	$S_s-F1$	$S_s-F2$	平均
0.099	0.144	0.175	0.180	0.236	0.204	0.173

(b) 減衰定数 $h$

$S_s-D$	$S_s-N1$	$S_s-N2$ NS	$S_s-N2$ EW	$S_s-F1$	$S_s-F2$	平均
0.088	0.085	0.082	0.082	0.077	0.080	0.082

表 2-2 剛性低下率 $G/G_0$ 及び減衰定数 $h$  (弾性設計用地震動 $S_d$ )

(a) 剛性低下率 $G/G_0$

$S_d-D$	$S_d-N1$	$S_d-N2$ NS	$S_d-N2$ EW	$S_d-F1$	$S_d-F2$	$S_d-1$	平均
0.245	0.271	0.406	0.332	0.383	0.345	0.256	0.320

(b) 減衰定数 $h$

$S_d-D$	$S_d-N1$	$S_d-N2$ NS	$S_d-N2$ EW	$S_d-F1$	$S_d-F2$	$S_d-1$	平均
0.076	0.074	0.063	0.069	0.065	0.068	0.075	0.070

表 2-3 地震動レベルに応じた剛性低下率 $G/G_0$ 及び減衰定数 $h$

剛性低下率 $G/G_0$		減衰定数 $h$	
基準地震動 $S_s$	弾性設計用地震動 $S_d$	基準地震動 $S_s$	弾性設計用地震動 $S_d$
0.2	0.3	0.08	0.07



### 3. 等価物性値の設定

等価線形解析に基づき設定した地震動レベルごとの剛性低下率 $G/G_0$ を基に、入力地震動の算定に用いる等価物性値を以下に示す。なお、初期せん断弾性係数 $G_0$ は、拘束圧依存性を考慮した各要素の初期せん断弾性係数を要素面積に応じて重み付け平均した $1.707 \times 10^5$  (kN/m<sup>2</sup>)とする。

#### (1) S<sub>s</sub>地震時

S<sub>s</sub>地震時のせん断弾性係数 $G$ 、S波速度 $V_S$ 及びP波速度 $V_P$ の設定根拠を以下に示す。

剛性低下率 $G/G_0=0.2$ より

$$\cdot G = G_0 \times 0.2 = 0.341 \times 10^5 \text{ (kN/m}^2\text{)}$$

$$\cdot V_S = \sqrt{G / \rho} = 127 \text{ (m/s)}$$

$$\cdot V_P = V_S \times \sqrt{2(1-\nu) / (1-2\nu)} = 422 \text{ (m/s)}$$

ただし、

$$\rho : \text{密度 (} = 2.11 \times 10^3 \text{ kg/m}^3\text{)}$$

$$\nu : \text{ポアソン比 (} = 0.45\text{)}$$

#### (2) S<sub>d</sub>地震時

S<sub>d</sub>地震時のせん断弾性係数 $G$ 、S波速度 $V_S$ 及びP波速度 $V_P$ の設定根拠を以下に示す。

剛性低下率 $G/G_0=0.3$ より

$$\cdot G = G_0 \times 0.3 = 0.512 \times 10^5 \text{ (kN/m}^2\text{)}$$

$$\cdot V_S = \sqrt{G / \rho} = 156 \text{ (m/s)}$$

$$\cdot V_P = V_S \times \sqrt{2(1-\nu) / (1-2\nu)} = 516 \text{ (m/s)}$$

ただし、

$$\rho : \text{密度 (} = 2.11 \times 10^3 \text{ kg/m}^3\text{)}$$

$$\nu : \text{ポアソン比 (} = 0.45\text{)}$$

主要建物における一次元波動論及び2次元FEMによる入力地震動の比較

1. はじめに

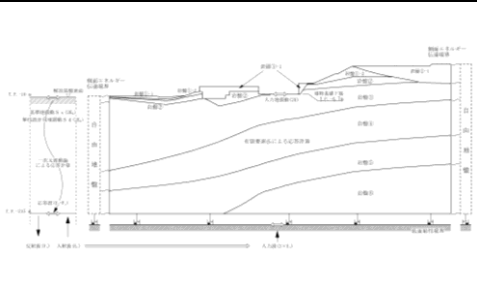
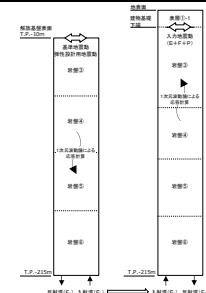
今回工認におけるSクラス施設を含む2号機の主要な建物・構築物である原子炉建物及び制御室建物の入力地震動は、以下のとおり算定することとする。

水平方向は、原子炉建物の既工認と同様に、速度層の傾斜及び建物周辺の地形等の影響を考慮するため、2次元FEMモデルを採用する。鉛直方向は、入力地震動に対する建物直下地盤による影響が大きく、速度層の傾斜等の影響は小さいと考えられることから、一次元波動論モデルを採用する。

原子炉建物及び制御室建物の入力地震動の算定方法について、今回工認の評価手法及び解析モデルを表1-1に示す。

本資料は、原子炉建物及び制御室建物の入力地震動評価に用いる解析モデルの妥当性を示すものである。

表1-1 今回工認の原子炉建物及び制御室建物の入力地震動の算定方法

	水平方向	鉛直方向
入力地震動の評価(概念図)		
評価手法		
入力地震動の算定方法 [計算機コード]	<ul style="list-style-type: none"> <li>引下げ：一次元波動論[SHAKE]</li> <li>引上げ：2次元FEM解析[SuperFLUSH]</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>引下げ：一次元波動論[SHAKE]</li> <li>引上げ：一次元波動論[SHAKE]</li> </ul>
解析モデル		
モデル化範囲	<ul style="list-style-type: none"> <li>引下げ：解放基盤表面(EL -10m)からEL -215mまでをモデル化</li> <li>引上げ：幅は約600mの範囲とし、高さはEL -215m以浅をモデル化</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>引下げ：解放基盤表面(EL -10m)からEL -215mまでをモデル化</li> <li>引上げ：EL -215m以浅の地盤を水平成層にモデル化</li> </ul>
速度層区分	建設時の地質調査結果に加えて、建設時以降の敷地内の追加地質調査結果(ボーリング、PS検層)に基づき設定	同左
地盤物性値	建設時の地質調査結果に基づき設定 ※表層地盤については、地震動レベル及び試験結果に基づく埋戻土のひずみ依存性を考慮した等価物性値を設定	同左

## 2. 検討条件

原子炉建物及び制御室建物について、解析モデルの違いによる入力地震動への影響を確認するため、基準地震動  $S_s - D$  を用いて、表 2-1 に示す比較検討を実施した。

表 2-1 主要建物の入力地震動の解析モデルの比較  
(引上げモデル)

	今回工認モデル	比較用モデル
水平方向	2次元FEMモデル	一次元波動論モデル
鉛直方向	一次元波動論モデル	2次元FEMモデル

## 3. 検討結果

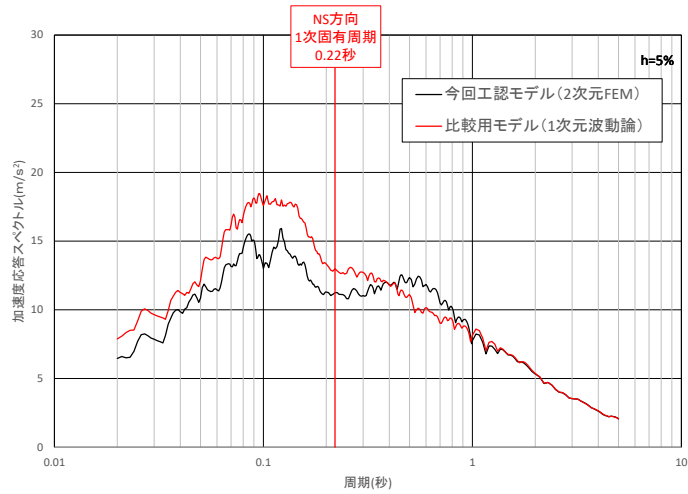
入力地震動の加速度応答スペクトルの比較を図 3-1 に示す。

### 3.1 水平方向

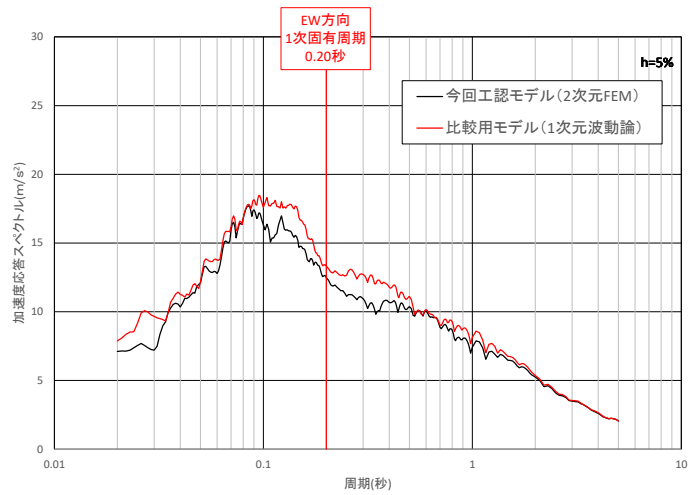
水平方向は、2次元FEMモデル及び一次元波動論モデルで多少の差異が認められ、また、地盤の傾斜をモデル化しているNS方向においてその差が大きくなっているが、2次元FEMモデルでは地盤の速度層の傾斜及び建物周辺の地形の影響等をより詳細に評価できると考えられることから、原子炉建物の既工認と同様に、水平方向の解析において2次元FEMモデルによって求められる入力地震動を用いることは適切である。

### 3.2 鉛直方向

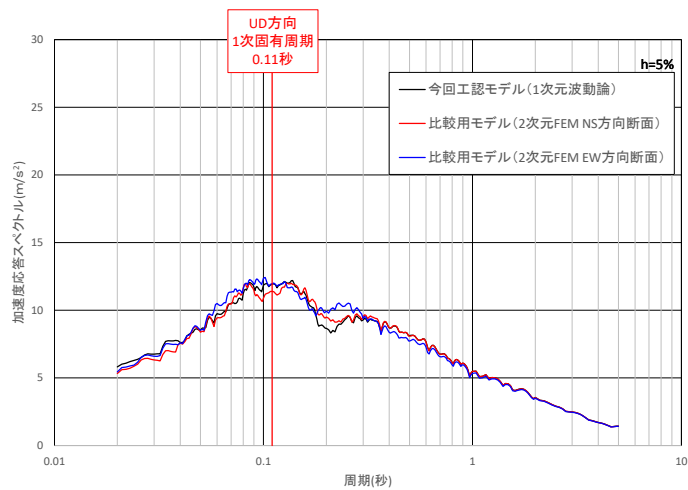
鉛直方向は、建物直下地盤による影響が大きく、一次元波動論モデルと2次元FEMモデルの加速度応答スペクトルは概ね一致している。また、それぞれの建物の固有周期における加速度応答スペクトルの値に大きな差はない。よって、モデルの違いによる入力地震動への影響は軽微であり、鉛直方向の解析において一次元波動論モデルによって求められる入力地震動を用いることは適切である。



(a) 水平方向 (NS方向)

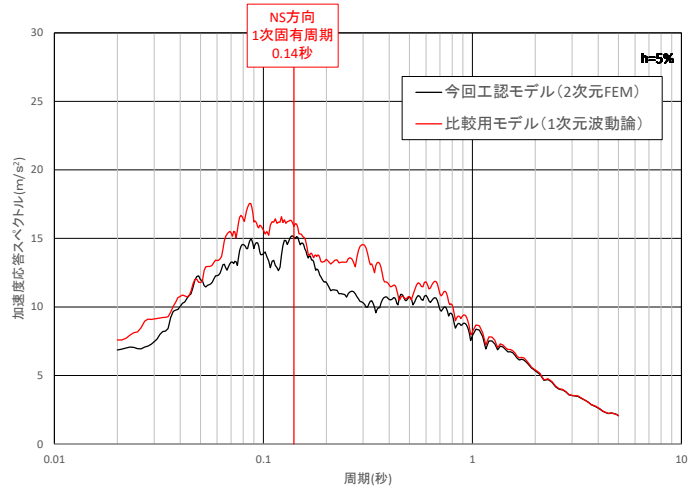


(b) 水平方向 (EW方向)

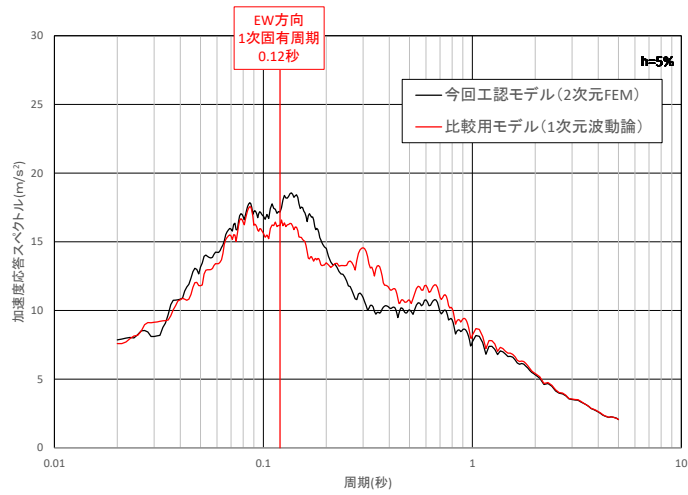


(c) 鉛直方向

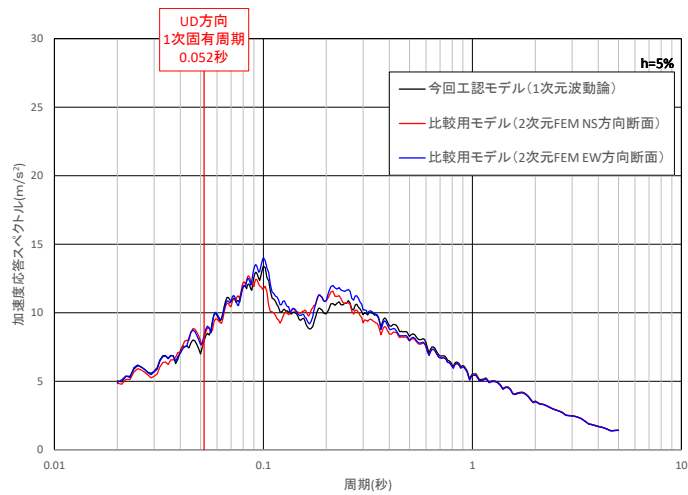
図 3-1(1) 一次元波動論及び 2 次元 FEM による入力地震動の比較  
(原子炉建物, 基準地震動 S<sub>s</sub>-D)



(a) 水平方向 (NS方向)



(b) 水平方向 (EW方向)



(c) 鉛直方向

図 3-1(2) 一次元波動論及び2次元FEMによる入力地震動の比較  
(制御室建物, 基準地震動  $S_s - D$ )

## 既工認モデルと今回工認モデルによる入力地震動の比較

## 1. 検討条件

原子炉建物の入力地震動の評価に用いる2次元FEMモデルについて、本文の表3-3及び表3-4に示す既工認モデルと今回工認モデルを用いた基準地震動 $S_s-D$ による入力地震動を比較する。なお、既工認モデルの表層地盤の物性値及び減衰定数については既工認の値を用い、今回工認モデルの表層地盤の物性値及び減衰定数については、 $G/G_0=0.2$ 及び $h=8\%$ と設定した。

解析プログラムは、既工認モデル及び今回工認モデルともに「SuperFLUSH」を用いる。

## 2. 検討結果

既工認モデルと今回工認モデルによる入力地震動の加速度応答スペクトルの比較を図2-1に示す。

既工認モデルと今回工認モデルによる入力地震動を比較すると、一部の周期帯において差異はあるものの、加速度応答スペクトルの傾向は概ね一致しており、建物の応答値への影響は軽微である。

なお、今回工認モデルは、建設時の地質調査結果に加えて、建設時以降の追加地質調査結果に基づき設定していることから、より精緻なモデルである。

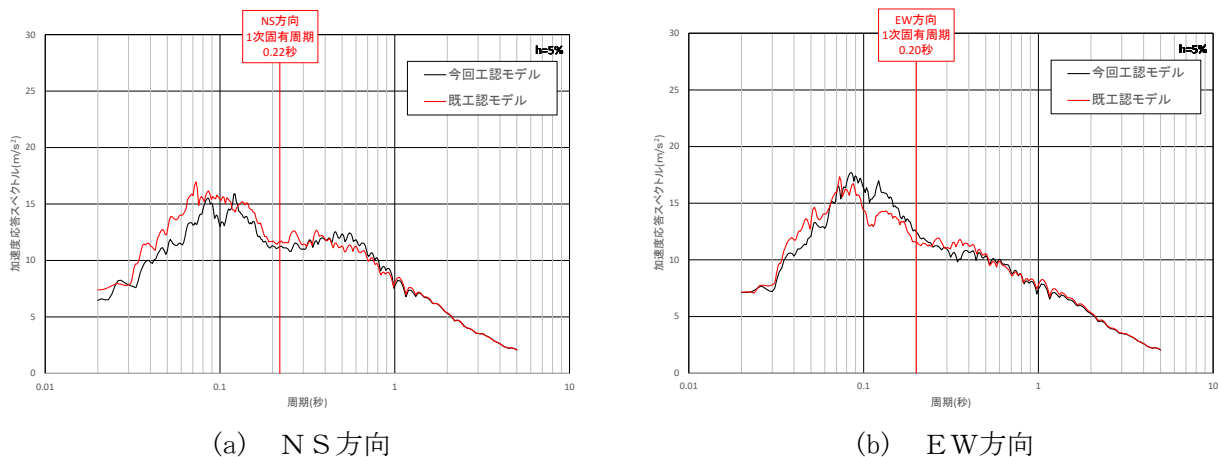


図2-1 既工認モデルと今回工認モデルによる入力地震動の加速度応答スペクトルの比較  
(原子炉建物, 基準地震動 $S_s-D$ )

2次元FEM解析モデル側面の境界条件

1. 2次元FEM解析モデル側面の境界条件

2次元FEM解析モデルの側面の境界条件については、既工認では粘性境界を用いていたが、今回工認ではエネルギー伝達境界に変更する。

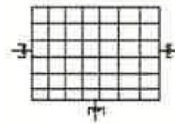
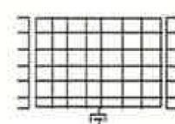
側面の境界条件はFEM部分から側方地盤への波動の逸散を考慮したものであり、粘性境界は隣接する側方地盤との変位の関係から、エネルギー伝達境界はFEM部分と側方地盤全体の変位分布の関係からこの逸散を考慮している。

粘性境界とエネルギー伝達境界の比較を表1-1に示す。

粘性境界はダッシュポットを用いた速度比例型の減衰力により、側方地盤への波動の逸散を考慮する。解の精度が良く、計算も容易である。

一方、エネルギー伝達境界はFEM部分の境界節点と側方地盤との変位分布の差から、側方地盤への波動の逸散を考慮する。解の精度がととも良く、より現実に即した解析結果を得ることができる。なお、先行プラントの工認において適用実績がある。

表 1-1 側面の境界条件<sup>(1)</sup>

境界処理法	概念図	説明	定式化の難易度	計算上の特徴	解の精度	その他
粘性境界		速度比例型の減衰力により波動逸散波を吸収	容易	計算は容易 [K*]は対角またはバンドマトリクス	○	手間と精度のバランスが良い 周波数応答/時刻歴解析の双方に適用可能 1~3次元で適用可能
エネルギー伝達境界		一般化表面波の固有モードを合成し、側方の水平成層地盤と結合	難解	計算は煩雑、かつ固有値解析に計算時間を要する 側方の [K*] はフルマトリクス	◎	2次元および軸対称の周波数応答のみ適用可能

(参考文献(1)より引用)

2. 参考文献

- (1) 日本建築学会：入門・建物と地盤との動的相互作用，1996