玄海原子力発電所3号炉、4号炉審査資料				
資料番号	TTG-041			
提出年月日	2023年9月6日			

玄海原子力発電所3号炉及び4号炉

標準応答スペクトルを考慮した地震動評価について (追加補足説明資料)

2023年9月6日 九州電力株式会社

既許可からの当初申請及び補正申請書(案)の変更点の概要

■ 標準応答スペクトルを考慮した地震動評価における補正申請書(案)について、既許可及び当初申請書からの変更点について下記の通り整理(青:当初申請で記載を変更した箇所、赤:補正申請書(案)で記載を変更した箇所)

A. 基準等改正に伴い当初申請で記載を変更した箇所

A-1 基準等の改正に伴う記載の反映

「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」(以下、「設置許可基準規則の解釈」という。)及び「基準地震動及び耐震設計方針に係る審査ガイド」(以下、「基準地震動審査ガイド」という。)の改正(令和3年4月21日)により、「地域性を考慮する地震動」及び「全国共通に考慮すべき地震動」の記載が追加されたことに伴う記載の反映。

A-2 標準応答スペクトルを考慮した地震動の検討の追加

「設置許可基準規則の解釈」の改正(令和3年4月21日)による標準応答スペクトルを考慮した地震動の検討結果について当初申請段階での検討内容。

A-3 Ss-6の追加に伴う変更

B. 標準応答スペクトルを考慮した地震動評価における審査を踏まえ記載を見直した箇所

- B-1 標準応答スペクトルを考慮した地震動の設定に関する記載の充実
- B-2 標準応答スペクトルを考慮した地震動に用いる地下構造モデルに関する記載の変更·充実
- B-3 地震基盤相当面の見直しによる記載の変更
- B-4 模擬地震波の作成及び選定に関する方針に関する記載の変更·充実

C. その他 記載を見直した箇所

C-1 加藤ほか(2004)に関する記載の削除

既許可においては、「震源を特定せず策定する地震動」として、加藤ほか(2004)による観測記録に基づいた疑似速度応答スペクトル(以下「加藤スペクトル」という。)を既往の知見として考慮。「設置許可基準規則の解釈」の改正(令和3年4月21日)により取り入れられた標準応答スペクトルは「全国共通に考慮すべき「震源を特定せず策定する地震動」に関する検討 報告書(令和元年8月7日)」によると、「標準応答スペクトルは全周期帯において加藤スペクトルを上回ることを確認した。」とされていることから、「震源を特定せず策定する地震動」の検討対象から除外し、関連する記載を削除。

C-2 「震源を特定せず」基準地震動の策定に関する方針(Ss-1との比較)の見直し

既許可においては、Ss-4及びSs-5について、Ss-1~Ss-3を一部の周期で上回ることから基準地震動として策定していたが、今回震源を特定せず策定する地震動」のそれぞれについて、Ss-1と比較する方針へ見直した。なお、方針の見直しを行っても既許可時の判断に影響はなく、基準地震動Ss-4及びSs-5は既許可時と同一である。

C-3 14地震に関する記載の削除

既許可においては、Mw6.5程度未満の地震について「基準地震動審査ガイド」の収集対象となる内陸地殻内の地震の例示の記載を踏まえ、収集対象となる14地震に関して記載。「基準地震動審査ガイド」の改正(令和3年4月21日)により、収集対象となる内陸地殻内の地震の例示が削除されたことを踏まえ、14地震の例示に係る記載を削除。

C-4 原子力安全基盤機構(2005)に関する記載の削除

現行の「基準地震動審査ガイド」の「解説」では、「震源を特定せず策定する地震動」の基準地震動の妥当性の確認として、原子力安全基盤機構 (2005) による地震動の年超過確率別スペクトルを例示されているが、「全国共通に考慮すべき「震源を特定せず策定する地震動」に関する検討報告書(令和元年8月7日)」において標準応答スペクトルは、原子力安全基盤機構(2005)による地震動の年超過確率別スペクトルとの比較がなされ、周期 0.3秒程度以下において年超過確率10⁻⁴と10⁻⁵の間(周期0.3秒程度以上では年超過確率10⁻⁵程度以下)のレベルに対応することを確認されていることから、今回標準応答スペクトルを考慮した地震動評価に伴い、原子力安全基盤機構(2005)との比較の必要はないと判断し、関連する記載を削除。

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案) で記載を変更した箇所 を示す。

既許可 (平成29年1月18日許可)	当初	申請書	(<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)				今回補正 (案)	備	考
7.5 地 震 7.	5 地	震		7. 5	地	震			
7.5.1 概 要									
供用中に耐震重要施設に大きな影響を及ぼ									
すおそれがある地震による地震動(以下「基準									
地震動」という。)は、最新の科学的・技術的									
知見を踏まえ、敷地及び敷地周辺の地質・地質									
構造、地盤構造並びに地震活動性等の地震学及									
び地震工学的見地から想定することが適切な									
ものとし、以下の方針により策定することとす									
る。									
まず、「7.3 地盤」に記載されている敷地									
周辺における活断層の性質、敷地周辺における									
地震発生状況等を考慮して、その発生様式によ									
る地震の分類を行った上で、敷地に大きな影響									
を与えると予想される地震(以下「検討用地震」									
という。)を選定した後、敷地における応答ス									
ペクトルに基づく地震動評価及び断層モデル									
を用いた手法による地震動評価を実施し、「敷									
地ごとに震源を特定して策定する地震動」を評									
価する。									
次いで、敷地周辺の状況等を十分考慮した詳									
細な調査を実施しても、なお敷地近傍において									
発生する可能性のある内陸地殻内地震の全て									
を事前に評価しうるとは言い切れないとの観									
点から、「震源を特定せず策定する地震動」を									
評価する。									
以上を踏まえて、「敷地ごとに震源を特定し									
て策定する地震動」及び「震源を特定せず策定									
する地震動」の評価結果に基づき、基準地震動									
を策定する。									
7.5.2 敷地周辺の地震発生状況									

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

		<u>添付書類六 7.5</u>		
既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書 (<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	備考	
玄海原子力発電所が位置する九州地方北部				
における地震活動は、陸域及び海域の浅いとこ				
ろで発生する「内陸地殻内地震」、太平洋側沖				
合の南海トラフから陸の方へ傾き下がるプレ				
ート境界付近で発生する「プレート間地震」、				
海洋プレート内で発生する「海洋プレート内地				
震」及び「その他の地震」に分けることができ				
る。				
陸域及び海域の浅いところで発生する内陸				
地殻内地震については、九州地方北部でマグニ				
チュード(以下「M」という。)7程度の地震				
が発生している。				
太平洋側沖合では、地震の発生数が多く、日				
向灘周辺でM7クラスの地震がしばしば発生				
することがあり、これらの地震の多くはプレー				
ト間地震である。日向灘周辺のM7クラスの地				
震は、十数年から数十年に一度発生している				
が、M8以上の巨大地震が発生したという記録				
はない。				
海洋プレート内地震としては、海溝付近又は				
そのやや沖合の沈み込む海洋プレート内で発				
生する地震及び海溝よりも陸側の沈み込んだ				
海洋プレート内で発生する地震がある。陸側に				
深く沈み込んだプレート内では、稀に規模の大				
きな地震が起こることがある。				
その他の地震としては、島原半島で雲仙岳の				
火山活動に伴った地震活動が見られる。				
7.5.2.1 被害地震				
日本国内の地震被害に関する記録は古くか				
らみられ、これらを収集、編集したものとして、				
「増訂 大日本地震史料」(1)、「日本地震史料」				

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書	(<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	百炔八	備	考
(2)及び「新収 日本地震史料」(3)等がある。		_				
また、地震史料及び明治以降の地震観測記録						
を基に、主な地震の震央位置、地震規模等をと						
りまとめた地震カタログとして、「理科年表						
平成27年」(4)、「日本被害地震総覧」(5)、「茅						
野・宇津カタログ(2001)」(6)、「気象庁地震カ						
タログ」 ⁽⁷⁾ 等がある。						
第7.5.2.1図は、敷地からの震央距離が200km						
程度以内の被害地震の震央分布を示したもの						
である。						
ここで、地震の規模及び震央の位置は、地震						
カタログによる地震諸元の違いを考慮しても						
敷地へ与える影響が小さいことを確認した上						
で、1884年以前の地震は「日本被害地震総覧」						
⑸による値、1885年以降1922年までの地震は						
「茅野・宇津カタログ(2001)」(6)による値、さ						
らに1923年以降の地震は「気象庁地震カタロ						
グ」 ^⑺ による値をそれぞれ用いている。						
これらの地震についての諸元を第7.5.2.1表						
に示す。						
第7.5.2.1表及び第7.5.2.1図によると、陸域						
及び海域の浅いところで発生する内陸地殻内						
地震として、M7程度の地震がみられる。敷地						
から半径100km以内において、679年筑紫の地震						
(M6.5~7.5) 、1700年壱岐(壹岐)・対馬の						
地震(M7.0)及び2005年福岡県西方沖地震(M						ļ
7.0) が発生している。敷地からの震央距離が						
200km程度の日向灘周辺から九州地方内陸部に						
かけて、海洋プレート内地震である1909年宮崎						
県西部の地震(M7.6)が発生している。また、						
敷地からの震央距離が200km程度を超える日向						
灘周辺では、M7クラスの地震が見られる。						

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案) で記載を変更した箇所 を示す。

				~	六 7.5	地 莀
既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書	(<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	備考	夸
その他の地震として、雲仙普賢岳の噴火活動						
に伴って発生した1792年雲仙岳の地震(M6.4						
±0.2) がある。						
気象庁震度階級関連解説表(2009)の第						
7.5.2.2表及び第7.5.2.3表によれば、震度5弱						
の現象や被害として、耐震性が低い木造建物						
(住宅) は、『壁などに軽微なひび割れ・亀裂						
がみられることがある。』とされている。また、						
震度 5 強の現象や被害として、耐震性が低い木						
造建物(住宅)は、『壁などにひび割れ・亀裂						
がみられることがある。』、耐震性が低い鉄筋						
コンクリート造建物は、『壁、梁(はり)、柱						
などの部材に、ひび割れ・亀裂が入ることがあ						
る。』とされている。						
したがって、地震によって建物等に被害が発						
生するのは、震度5弱(1996年以前は震度V)						
程度以上であり、敷地に大きな影響を与えた地						
震として、震度 5 弱程度以上を目安に選定す						
る。						
第7.5.2.1表及び第7.5.2.1図に示した地震						
について、震央距離を横軸、Mを縦軸として描						
いたものが第7.5.2.2図であり、敷地における						
気象庁震度階級区分も書き加えている。なお、						
この図中の気象庁震度階級の区分は、文献(8)、						
⁽⁹⁾ に基づき、旧気象庁震度階級(IV、V、VI)						
で記載している。						
この図によると、敷地で震度 5 弱程度以上と						
なる地震には、1700年壱岐・対馬の地震及び						
2005年福岡県西方沖地震がある。これら被害地						
震の地震諸元を第7.5.2.4表に示す。						
7.5.2.2 敷地周辺の地震活動						

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

m 数点 (亚代20年1月10日数点)	业力中等事	(人知 0万0日00日中津)		
既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書	(<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	備考
(1) 中・小地震				
「気象庁地震カタログ」(*)に記載されている				
1978年 1 月から2012年12月までの地震のうち、				
東経128°~132°、北緯32°~35°の範囲で深				
さ0~200kmで発生したM3.0以上の地震にお				
ける震央分布を第7.5.2.3図、震源の鉛直分布				
を第7.5.2.4図に示す。				
敷地周辺における中・小地震活動の特徴は、				
以下のとおりである。				
a. 敷地を中心とした半径100km以内に震央				
を有する地震では、2005年福岡県西方沖地震に				
伴う地震活動が見られる。				
b. 島原半島周辺に地震活動が見られる。				
(2) 微小地震				
敷地周辺における微小地震の震央分布を第				
7.5.2.5図~第7.5.2.7図、震源の鉛直分布を第				
7.5.2.8図及び第7.5.2.9図に示す。微小地震分				
布の震源データは、「気象庁地震カタログ」(7)				
のうち1997年10月から2012年12月までの期間				
に、深さ0~30km、30~60km及び60km以深で発				
生したものとする。				
これらの図から、以下のような微小地震活動				
の特徴が見られる。				
a. 敷地から半径100km以内において発生し				
た微小地震は、中・小地震と同様に2005年福岡				
県西方沖地震の余震及び島原半島周辺に活動				
域が見られる。				
b. 敷地から半径100km以内では、深さ30km				
以深のフィリピン海プレートの沈み込みに関				
連したプレート間地震及び海洋プレート内地				
震は見られない。				

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

			400 17	書類六	ι. ο	地 辰
既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書	(<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	備	考	-
c. 敷地から半径100km以遠では、熊本地方						
で深さ30km以浅の地震帯が見られる。						
d. 深さ30~60kmでは、日向灘の南北に沿っ						
て、深さ60km以深では内陸部の南北に沿って震						
源が高密度に存在する。これは、フィリピン海						
プレートの沈み込みに関連したプレート間地						
震及び海洋プレート内地震である。						
7.5.3 活断層の分布状況						
敷地周辺の半径30km以内及び半径30km以遠						
の主な活断層分布を第7.5.3.1図及び第						
7.5.3.2図に示す。						
「7.3 地盤」で示したとおり、敷地周辺の						
半径30km以内の主な活断層として、陸域につい						
ては、竹木場断層、今福断層、城山南断層、楠						
久断層、国見断層、真名子一荒谷峠断層及び鉾						
ノ木山リニアメントがある。海域については、						
F-h断層及び糸島半島沖断層群がある。						
また、半径30km以遠の主な活断層として、警						
固断層帯、佐賀平野北縁断層帯、日向峠一小笠						
木峠断層帯、宇美断層、西山断層帯、水縄断層						
带、雲仙断層群、壱岐北東部断層群、対馬南方						
沖断層、対馬南西沖断層群、厳原東方沖断層群、						
宇久島北西沖断層群、沖ノ島東方沖断層、 F _T						
w-3、F _{TW} -4、中通島西方沖断層群及びF						
т w — 1 がある。						
7.5.4 地震の分類						
「7.5.2 敷地周辺の地震発生状況」を踏ま						
え、「7.5.3 活断層の分布状況」に示す敷地周						
辺の活断層による地震も考慮の上、敷地周辺に						
おける主な地震を以下のとおり分類する。						

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書	(<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	
2-11	→ D2 1 H17 H	1 0/4 = 0 H 1 8/4 /	/ LI III (X)	νιμ J
 7.5.4.1 内陸地殼内地震				
(1) 地震規模				
「7.3 地盤」及び「7.5.3 活断層の分布状				
況」に基づき、想定されるM、震央距離及び震				
度の関係から、敷地に影響を及ぼす恐れのある				
主な活断層を、第7.5.4.1表に示す活断層から				
選定する。第7.5.4.1表に示した活断層による				
地震について、震央距離を横軸、Mを縦軸とし				
て、敷地における旧気象庁震度階級区分も書き				
加えたものを第7.5.4.1図に示す。第7.5.4.1図				
によると、敷地において、周辺の活断層から想				
定される地震による揺れは、宇美断層、水縄断				
層帯、雲仙断層群、厳原東方沖断層群、宇久島				
北西沖断層群、沖ノ島東方沖断層、F _{TW} -3、				
F _{TW} -4、中通島西方沖断層群及びF _{TW} -1				
による地震を除き、建物等に被害が発生すると				
されている震度5弱(1996年以前は震度V)程				
度以上と推定される。				
なお、敷地周辺の活断層が敷地に与える影響				
度の検討にあたり、想定する地震の断層面の設				
定において、断層幅は、地質調査結果に対して				
地震学的知見を加味して、敷地周辺における地				
震発生層を考慮し、震源が地震発生層の上端か				
ら下端まで拡がっているものと仮定する。				
また、「7.5.2.1 被害地震」を踏まえると、				
敷地周辺で発生した内陸地殻内地震で敷地へ				
の影響が大きかったと考えられる地震として、				
1700年壱岐・対馬の地震 (M7.0)及び2005年福				
岡県西方沖地震 (M7.0) がある。				

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

既許可 (平成29年1月18日許可)		(<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	人同技工 (安)	
	当初申請書	(<mark>中和3</mark> 平8月23日中間)	今回補正(案)	備考
(2) 地震発生層				
地域地盤環境研究所(2011)(11)では、臨時余				
震観測による余震分布から得たD5%からD				
10%(その値より震源深さが浅い地震数が全体				
の 5 % から 10% になるときの震源深さ) は P 波				
速度5.5~5.8km/sに対応し、地震発生層の上				
端をより高精度に決定できる可能性があると				
されている。また、地震発生層の下端は気象庁				
一元化震源のD95%(その値より震源深さが浅				
い地震数が全体の95%になるときの震源深さ)				
により定義できる可能性があるとされている。				
地域地盤環境研究所(2011)(11)による2005年				
福岡県西方沖地震の臨時余震観測による余震				
分布等を第7.5.4.2図に示す。第7.5.4.2図で				
は、Uehira et al.(2006) ⁽¹²⁾ による2005年福				
岡県西方沖地震の臨時余震観測データに基づ				
きD5%が算出されており、その深さは約2km				
であり、P波速度Vpは5.5~6.0km/sに相当す				
るとされている。 臨時余震観測データに基づ				
くD95%は、約12km程度とされている。				
2005年福岡県西方沖地震の震源域から敷地				
周辺にかけての防災科学技術研究所の地震ハ				
ザードステーション (以下「J-SHIS」という。)				
(13)による地震波速度構造を第7.5.4.3図に示				
す。第7.5.4.3図によると、地震発生層の上端				
深さに相当する P 波速度 V p=5.7km/ s の速度				
層の上端深さは、2005年福岡県西方沖地震の震				
源域では約2kmに位置している。一方、敷地周				
辺では、2005年福岡県西方沖地震の震源域より				
も深くなる傾向にあり、約3kmである。				
また、2005年福岡県西方沖地震の震源域から				
敷地周辺にかけての微小地震の深さ方向の分				

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

				付書類六 7.5 地震
既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書	(<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	備考
布を第7.5.4.4図に示す。第7.5.4.4図による				
と、敷地周辺は、2005年福岡県西方沖地震の震				
源域と比較して、微小地震が発生する上端深さ				
は深い傾向にあり、J-SHIS ⁽¹³⁾ の地震波速度構				
造の傾向と整合が見られる。微小地震の下端深				
さは、2005年福岡県西方沖地震の震源域と比較				
して、浅い傾向にある。				
また、地震調査委員会(2007)(14)では、2005年				
福岡県西方沖地震に関する強震動評価におい				
て、地震発生層の上端深さ及び下端深さをそれ				
ぞれ3km、19kmとしている。				
以上を踏まえて、地震発生層を上端深さは3				
km、下端深さは20kmとし、地震発生層厚さを				
17kmと設定する。				
7.5.4.2 プレート間地震及び海洋プレート内				
地震				
「7.5.2.1 被害地震」によると、海洋プレ				
ート内地震として最大規模のものは、1909年宮				
崎県西部地震 (M7.6) があるが、敷地における				
揺れは、その発生位置から敷地までの距離が十				
分に離れているため、建物等に被害が発生する				
とされている震度 5 弱 (1996年以前は震度 V)				
程度以上とは推定されず、敷地に大きな影響を				
与える地震ではない。				
また、1769年日向・豊後の地震(M7 3/4±				
1/4) は、プレート間地震又は海洋プレート内				
地震と考えられるが、敷地における揺れは、建				
物等に被害が発生するとされている震度5弱				
程度以上とは推定されず、敷地に大きな影響を				
与える地震ではない。				
J たる地域(はなv ·。				

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書	(<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	備考
7.5.4.3 その他の地震				
「7.5.2.1 被害地震」によると、その他の				
地震として島原半島周辺の火山性の地震があ				
るが、その発生位置から敷地までの距離が十分				
に離れており、敷地に大きな影響を与える地震				
ではない。				
7.5.5 敷地地盤の振動特性				
7.5.5.1 敷地及び敷地周辺の地盤構造				
敷地周辺の地質は、古生代~中生代の変成岩				
類及び花崗岩類、古第三紀~新第三紀の堆積岩				
類、新第三紀~第四紀の火成岩類、第四紀の段				
丘堆積物と沖積層等によって構成されている。				
また、敷地近傍の地質は、下位より、古第三紀				
漸新世の相浦層群、古第三紀漸新世~新第三紀				
前期中新世の佐世保層群、新第三紀鮮新世の東				
松浦玄武岩類並びに第四紀中期更新世〜後期				
更新世の段丘堆積物及び第四紀完新世の沖積				
層からなる。				
このうち佐世保層群は、標高20m程度以下に				
分布し、拡がりをもって分布することが確認さ				
れる。				
7.5.5.2 解放基盤表面の設定				
「3. 地盤」に基づくと、原子炉格納容器				
及び原子炉周辺建屋基礎底版位置における岩				
盤の弾性波平均速度値は、P波で3号側平均約				
3.0km/s、4号側平均約2.9 km/s、S波で3				
号側平均約1.3km/s、4号側平均約1.4 km/s				
であり、良質の岩盤と考えられる。この岩盤は				
地質調査の結果、相当の広範囲にわたり基盤を				
構成している。				

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書	(<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	備	考
解放基盤表面は、S波速度が0.7km/s以上と					
なっていることから、原子炉格納容器及び原子					
炉周辺建屋基礎底版位置のEL15.0mとして、					
地震動評価上、解放基盤表面におけるS波速度					
は、1.35km/sと設定する。					
7.5.5.3 地震観測及び微動アレイ探査					
(1) 敷地内の地震観測					
敷地地盤における地震観測は、第7.5.5.1図					
に示す観測点で観測を実施している。主な観測					
地震の諸元を第7.5.5.1表、震央分布を第					
7.5.5.2図に示す。					
主な観測地震の地表観測点(EL.+11.0m)にお					
ける応答スペクトルを第7.5.5.3図に示す。第					
7.5.5.3図によると、2005年福岡県西方沖地震					
における地震観測記録の応答スペクトルが大					
さい。					
2005年福岡県西方沖地震の本震について、深					
度別の応答スペクトルを第7.5.5.4図に示す。					
第7.5.5.4図によると、岩盤内で応答スペクト					
ルの著しい増幅は見られない。					
また、M5.0以上の地震により敷地地盤で得					
られた地震観測記録の応答スペクトルのNoda					
et al. (2002) ⁽¹⁵⁾ による応答スペクトルに対す					
る比を到来方向別に算定した結果を第7.5.5.5					
図に示す。第7.5.5.5図から、地震の到来方向					
による特異な地盤増幅の傾向は見られない。					
(2) 微動アレイ探査					
地下構造の把握のため敷地で実施した微動					
アレイ探査の観測点及び推定された地盤のせ					
ん断波速度構造を第7.5.5.6図に示す。第					

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案) で記載を変更した箇所 を示す。

既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申	請書	(<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	備考	
7.5.5.6図によると、せん断波速度は、地表か						
ら深くなるにつれて大きくなる傾向が見られ						
る。						
7.5.5.4 地下構造モデル						
断層モデルを用いた手法による地震動評価						
のうち、長周期帯における理論的手法による評						
価に用いる解放基盤表面以深の地下構造モデ						
ルは、3号炉及び4号炉における試掘坑内弾性						
波試験並びにボーリング孔によるPS検層結果、						
地震調査委員会(2007)(14)及び地震調査委員会						
(2003) (16)を参考に設定する。設定した地下構						
造モデルを第7.5.5.2表に示す。						
7.5.6 基準地震動	7.5.6 基準	地震重	ф	7.5.6 基準地震動		
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」及び「震源を特定せず策定す						
る地震動」について、解放基盤表面における水						
平方向及び鉛直方向の地震動としてそれぞれ						
策定する。						
また、基準地震動の策定に及ぼす影響が大き						
いと考えられる不確かさを考慮する。						
7.5.6.1 敷地ごとに震源を特定して策定する						
地震動						
(1) 検討用地震の選定						
「7.5.4 地震の分類」を踏まえ、地震発生						
様式ごとに、敷地に特に大きな影響を及ぼすと						
想定される地震をNoda et al.(2002) ⁽¹⁵⁾ の方法						
により算定した応答スペクトルを基に評価し、						
検討用地震として選定する。						
なお、プレート間地震、海洋プレート内地震						

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書	(<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	備考
及びその他の地震は、敷地へ及ぼす影響が小さ				
いため、検討用地震は、内陸地殻内地震から選				
定する。				
1700年壱岐・対馬の地震 (M7.0)、2005年福				
岡県西方沖地震 (M7.0) 及び敷地周辺の主な				
活断層による地震の諸元を第7.5.6.1表、応答				
スペクトルを第7.5.6.1図に示す。第7.5.6.1図				
より、検討用地震として、「竹木場断層による				
地震」及び「城山南断層による地震」を選定す				
る。				
(2) 検討用地震の地震動評価				
検討用地震による地震動は、応答スペクトル				
に基づく地震動評価及び断層モデルを用いた				
手法による地震動評価を行う。				
応答スペクトルに基づく地震動評価は、Noda				
et al.(2002) ⁽¹⁵⁾ の方法を用いる。Noda et				
al. (2002) (15) の方法は、岩盤における地震観測				
記録に基づいて提案された距離減衰式で、解放				
基盤表面における水平方向及び鉛直方向の地				
震動の応答スペクトルを予測することができ、				
敷地における地震観測記録に基づいて補正す				
ることにより、地震の分類に従った震源特性、				
伝播特性及び敷地地盤の特性を的確に把握す				
ることが可能である。				
断層モデルを用いた手法による地震動評価				
については、要素地震として適切な地震観測記				
録が敷地で得られているため、経験的グリーン				
関数法及び経験的グリーン関数法と理論的方				
法によるハイブリッド合成法を用いる。				
a. 基本震源モデルの設定				

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

		, <u>, , , , , , , , , , , , , , , , , , </u>		添付書類六 7.5 地震
既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書	(<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	備考
基本震源モデルの設定にあたり、敷地地盤で				
得られた地震観測記録を用いて地域性の検討				
を実施する。				
敷地地盤で得られた2005年福岡県西方沖地				
震の地震観測記録を評価するために、地震調査				
委員会(2007) (14) を踏まえ、地震調査委員会				
(2009)・地震調査委員会 (2016) (17)による強震				
動予測手法(以下「強震動予測レシピ」という。)				
に基づいて、主な断層パラメータを設定し、特				
性化震源モデルを作成する。主な断層パラメー				
タを第7.5.6.2表、地震動評価に用いる震源モ				
デルを第7.5.6.2図に示す。また、敷地地盤で				
得られた2005年福岡県西方沖地震の地震観測				
記録と地震動評価結果の比較を第7.5.6.3図に				
示す。第7.5.6.3図より、敷地地盤で得られた				
地震観測記録をおおむね再現できることが確				
認できる。				
「竹木場断層による地震」及び「城山南断層				
による地震」について、基本とする地震の断層				
パラメータの設定根拠を第7.5.6.3表、断層パ				
ラメータを第7.5.6.4表及び第7.5.6.5表、基本				
震源モデルを第7.5.6.4図及び第7.5.6.5図に				
示す。ここで、断層パラメータは、2005年福岡				
県西方沖地震の地震観測記録を用いた検討を				
踏まえ、強震動予測レシピ(17)に基づき設定す				
る。アスペリティ位置は、地質調査結果に基づ				
き設定し、破壊開始点は、破壊の進行方向が敷				
地に向かう方向となるように、断層下端に設定				
する。				
また、応答スペクトルに基づく地震動評価で				
用いる検討用地震の諸元を第7.5.6.6表に示				
す。				

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

				書類六 7.	
既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書	(<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正(案)	備	考
b. 不確かさを考慮するパラメータの選定					
検討用地震について、基準地震動の策定過程					
における不確かさを考慮した場合の地震動評					
価を行う。考慮する不確かさを第7.5.6.7表に					
示す。					
応力降下量の不確かさは、2007年新潟県中越					
沖地震 (M6.8) の知見を踏まえ、強震動予測レ					
シピ(17)の1.5倍の値を考慮して、地震動評価を					
行う。					
断層傾斜角の不確かさは、断層傾斜角を60度					
とし、地震動評価を行う。					
断層長さ及び震源断層の拡がりの不確かさ					
は、Stirling et al. (2002) ⁽²¹⁾ の知見に基づ					
き、断層長さを20kmとし、震源断層面について					
も地表トレースを含む範囲内で敷地に近づく					
方向に設定して、地震動評価を行う。					
また、アスペリティの位置の不確かさとして					
は、敷地に最も近い位置とし、破壊開始点の不					
確かさは、敷地への影響の程度を考慮し、アス					
ペリティの破壊が敷地に向かう方向となる複					
数ケースを選定し、地震動評価を行う。					
不確かさを考慮した地震動評価検討ケース					
を第7.5.6.8表及び第7.5.6.9表、断層パラメー					
タを第7.5.6.10表~第7.5.6.15表、震源モデル					
を第7.5.6.6図~第7.5.6.11図に示す。					
また、応答スペクトルに基づく地震動評価に					
用いる不確かさを考慮した検討用地震の諸元					
を第7.5.6.16表に示す。					
c. 応答スペクトルに基づく地震動評価					
Noda et al.(2002) ⁽¹⁵⁾ を用い、応答スペクト					

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書 (<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	備考
ルに基づく地震動評価を行うにあたり、			
「7.5.5.3 地震観測及び微動アレイ探査			
(1)敷地内の地震観測」に示す敷地における地			
震観測記録の応答スペクトルとNoda et			
al. (2002) (15)の方法に基づく応答スペクトル			
の比及びNoda et al.(2002) ⁽¹⁵⁾ による内陸地殻			
内地震の補正係数を第7.5.6.12図に示す。第			
7.5.6.12図より、地震観測記録の応答スペクト			
ルとNoda et al.(2002) ⁽¹⁵⁾ から求まる応答スペ			
クトルの比は、内陸地殼内地震の補正係数を長			
周期領域で上回っているが、おおむね全周期帯			
で1.0を下回る傾向となる。			
なお、Noda et al.(2002) ⁽¹⁵⁾ による内陸地殻			
内地震の補正係数及び地震観測記録による補			
正係数は、地震動評価上適用しないものとす			
る。			
d. 断層モデルを用いた手法による地震動評価			
断層モデルを用いた手法による地震動評価			
は、福岡県西方沖地震の余震(2005年3月22日、			
M 5.4) の地震観測記録を要素地震としたDan			
et al.(1989) ⁽²²⁾ に基づく経験的グリーン関数			
法による評価、短周期帯に経験的グリーン関数			
法及び長周期帯にHisada(1994) ⁽²³⁾ に基づく理			
論的方法を用いたハイブリッド合成法による			
評価を行う。要素地震の諸元を第7.5.6.17表、			
要素地震の震央位置を第7.5.6.13図に示す。			
検討用地震について、応答スペクトルに基づ			
く地震動評価及び断層モデルを用いた手法に			
よる地震動評価により算定した応答スペクト			
ルを第7.5.6.14図~第7.5.6.29図にそれぞれ			
示す。			

青:当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

		添付	書 類六 7.5 地震
既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書 (<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	備考
7.5.6.2 震源を特定せず策定する地震動	7.5.6.2 震源を特定せず策定する地震動	7.5.6.2 震源を特定せず策定する地震動	
(1) 評価方針	(1) 評価方針	(1) 評価方針	
敷地周辺の状況等を十分考慮した詳細な調	敷地周辺の状況等を十分考慮した詳細な調	敷地周辺の状況等を十分考慮した詳細な調	
査を実施しても、なお敷地近傍において発生す	査を実施しても、なお敷地近傍において発生す		
る可能性のある内陸地殻内地震の全てを事前	る可能性のある内陸地殻内地震の全てを事前		
に評価しうるとは言い切れないとの観点から、	に評価しうるとは言い切れないとの観点から、	に評価しうるとは言い切れないとの観点から、	
「震源を特定せず策定する地震動」を評価す	「震源を特定せず策定する地震動」を評価す	「震源を特定せず策定する地震動」を評価す	
る。「震源を特定せず策定する地震動」は、震	る。「震源を特定せず策定する地震動」は、「地	る。「震源を特定せず策定する地震動」は、「地	・ (A-1) 基準等の改
源と活断層を関連付けることが困難な過去の	域性を考慮する地震動」及び「全国共通に考慮	域性を考慮する地震動」及び「全国共通に考慮	正に伴う記載の反
内陸地殼内地震について得られた震源近傍に	すべき地震動」について検討し、震源と活断層	すべき地震動」について検討し、震源と活断層	映
おける地震観測記録を収集し、これらを基に敷	を関連付けることが困難な過去の内陸地殻内	を関連付けることが困難な過去の内陸地殻内	
地の地盤物性を加味した応答スペクトルを設	地震について得られた震源近傍における地震	地震について得られた震源近傍における地震	
定する。	観測記録を基に、敷地の地盤物性を加味した応	観測記録を基に、敷地の地盤物性を加味した応	
	答スペクトルを設定する。	答スペクトルを設定する。	
(2) 既往の知見	(2) 既往の知見	(削除)	・ (C-1) 加藤ほか
加藤ほか(2004)(25)は、内陸地殻内地震を対	加藤ほか(2004)(25)は、内陸地殻内地震を対	(117)	(2004) に関する
象として、詳細な地質学的調査によっても震源	象として、詳細な地質学的調査によっても震源		記載の削除
位置と地震規模を予め特定できない地震(以下	位置と地震規模を予め特定できない地震(以下		HC 494 -> 111 1/4
「震源を事前に特定できない地震」という。)	「震源を事前に特定できない地震」という。)		
による震源近傍の硬質地盤上における強震記	による震源近傍の硬質地盤上における強震記		
録を用いて、震源を事前に特定できない地震に	録を用いて、震源を事前に特定できない地震に		
	よる地震動の上限レベルの応答スペクトルを		
よる地震動の上限レベルの応答スペクトルを			
設定している。加藤ほか(2004) ⁽²⁵⁾ に基づき、敷	設定している。加藤ほか(2004)(25)に基づき、敷		
地における地盤物性を考慮して評価した応答	地における地盤物性を考慮して評価した応答		
スペクトルを第7.5.6.30図及び第7.5.6.31図	スペクトルを第7.5.6.30図及び第7.5.6.31図		
に示す。	に示す。		
(3) 震源近傍の地震観測記録の収集	(3) 震源近傍の地震観測記録の収集	(2) 震源近傍の地震観測記録の収集	
震源と活断層を関連付けることが困難な過	震源と活断層を関連付けることが困難な過	震源と活断層を関連付けることが困難な過	
去の内陸地殻内地震について得られた震源近	去の内陸地殻内地震について得られた震源近	去の内陸地殼内地震について得られた震源近	

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

		<u>, </u>	<u> </u>
既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書 (<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	備考
傍における地震観測記録の収集においては、震	傍における地震観測記録を収集する。	傍における地震観測記録を収集する。	
源断層がほぼ地震発生層の厚さ全体に広がっ	「地域性を考慮する地震動」は、震源断層が	「地域性を考慮する地震動」は、震源断層が	・ (A-1) 基準等の改
ているものの地表地震断層としてその全容を	ほぼ地震発生層の厚さ全体に広がっているも	ほぼ地震発生層の厚さ全体に広がっているも	正に伴う記載の変
表すまでには至っていないモーメントマグニ	のの地表地震断層としてその全容を表すまで	のの地表地震断層としてその全容を表すまで	更
チュード (以下「Mw」という。) 6.5以上の地	には至っておらず、震源の規模が推定できない	には至っておらず、震源の規模が推定できない	
震(以下「事前に活断層の存在が指摘されてい	モーメントマグニチュード(以下「Mw」とい	モーメントマグニチュード(以下「Mw」とい	
なかった地域において発生し、地表付近に一部	う。) 6.5程度以上の地震(以下「事前に活断層	う。) 6.5程度以上の地震(以下「事前に活断層	
の痕跡が確認された地震」という。)及び断層	の存在が指摘されていなかった地域において	の存在が指摘されていなかった地域において	
破壊領域が地震発生層内部に留まり、国内にお	発生し、地表付近に一部の痕跡が確認された地	発生し、地表付近に一部の痕跡が確認された地	
いてどこでも発生すると考えられる地震で、震	震」という。)を対象とする。	震」という。)を対象とする。	
源の位置も規模もわからない地震として地質	「全国共通に考慮すべき地震動」は、断層破	「全国共通に考慮すべき地震動」は、断層破	
学的検討から全国共通に考慮すべきMw6.5未	壊領域が地震発生層内部に留まり、国内におい	壊領域が地震発生層内部に留まり、国内におい	
満の地震(以下「地表地震断層が出現しない可	てどこでも発生すると考えられる地震で、震源	てどこでも発生すると考えられる地震で、震源	
能性がある地震」という。) を対象とする。収	の位置及び規模が推定できない地震として地	の位置及び規模が推定できない地震として地	
集対象地震を第7.5.6.18表に示す。	質学的検討から全国共通に考慮すべきMw6.5	質学的検討から全国共通に考慮すべきMw6.5	
	程度未満の地震(以下「地表地震断層が出現し	程度未満の地震(以下「地表地震断層が出現し	
	ない可能性がある地震」という。)を対象とす	ない可能性がある地震」という。)を対象とす	
	る。また、実用発電用原子炉及びその附属施設	る。 🛘	・記載の適正化(「b.
	の位置、構造及び設備の基準に関する規則の解	(削除)	「全国共通に考慮
	釈 別記2における震源近傍の多数の地震観測		すべき地震動」(M
	記録に基づいて策定された標準応答スペクト		w 6.5程度未満の
	ル(以下「標準応答スペクトル」という。)を		地震)」への記載箇
	対象とする。		所の移動)
	収集対象地震を第7.5.6.18表、標準応答スペ		・ (C-3)14地震に関
	クトルの応答スペクトル値を第7.5.6.19表に		する記載の削除
	示す。		
a. Mw6.5以上の地震	a. 「地域性を考慮する地震動」(Mw6.5程度	a. 「地域性を考慮する地震動」(Mw6.5程度	・ (A-1) 基準等の改
	以上の地震)	以上の地震)	正に伴う記載の変
2000年鳥取県西部地震及び2008年岩手・宮城	2000年鳥取県西部地震及び2008年岩手・宮城	2000年鳥取県西部地震及び2008年岩手・宮城	更
内陸地震の2つの地震は、事前に活断層の存在	内陸地震の2つの地震は、事前に活断層の存在	内陸地震の2つの地震は、事前に活断層の存在	
が指摘されていなかった地域において発生し、	が指摘されていなかった地域において発生し、	が指摘されていなかった地域において発生し、	

当:当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す.

> 添付書類六 7.5 地震 借

老

既許可 (平成29年1月18日許可)

地表付近に一部の痕跡が確認された地震であ り、活断層や地表地震断層の出現要因の可能性 として、地域による活断層の成熟度の相違や、 上部に軟岩や火山岩、堆積層が厚く分布する場 合や地質体の違い等の地域差があることが考 えられる。ここでは2つの地震の震源域周辺と 玄海原子力発電所周辺の地質・地質構造等につ いて比較を行う。

2000年鳥取県西部地震の震源域周辺と玄海 原子力発電所周辺地域については、地形・地質 構造による活断層像や地震活動と地殻構造の 観点から、両地域の地質学的・地震学的背景は 概ね異なると考えられる。しかしながら、両地 域については、顕著な活断層が分布しないこ と、横ずれ断層を主体とすること、相対的にひ ずみ速度が小さいこと等の共通性が認められ、 現在の科学的知見をもって、両地域に明確な差 異があるとの判断には至らないことから、2000 年鳥取県西部地震を地震観測記録の収集対象 地震として選定する。

2000年鳥取県西部地震について、地震観測記 録を収集し、その地震動レベル及び地盤情報を 整理した結果、震源近傍に位置する賀祥ダムの 地震観測記録が得られており、加藤ほか (2004)(25)による応答スペクトルを上回る。賀 祥ダムの地盤のS波速度は1.2 km/s~1.3 km/s 程度で、玄海原子力発電所の解放基盤表 面のS波速度1.35km/sと同等であることか ら、賀祥ダムの地震観測記録を解放基盤表面相 当の地震動として扱う。賀祥ダムの地震観測記 録の応答スペクトルを第7.5.6.32図及び第 7.5.6.33図に示す。

当初申請書 (合和3年8月23日申請)

地表付近に一部の痕跡が確認された地震であ り、活断層や地表地震断層の出現要因の可能性 として、地域による活断層の成熟度の相違や、 上部に軟岩や火山岩、堆積層が厚く分布する場 合や地質体の違い等の地域差があることが考 えられる。ここでは2つの地震の震源域周辺と 玄海原子力発電所周辺の地質・地質構造等につ いて比較を行う。

2000年鳥取県西部地震の震源域周辺と玄海 原子力発電所周辺地域については、地形・地質 構造による活断層像や地震活動と地殻構造の 観点から、両地域の地質学的・地震学的背景は 概ね異なると考えられる。しかしながら、両地 域については、顕著な活断層が分布しないこ と、構ずれ断層を主体とすること、相対的にひ ずみ速度が小さいこと等の共通性が認められ、 現在の科学的知見をもって、両地域に明確な差 異があるとの判断には至らないことから、2000 年鳥取県西部地震を地震観測記録の収集対象 地震として選定する。

2000年鳥取県西部地震について、地震観測記 録を収集し、その地震動レベル及び地盤情報を 整理した結果、震源近傍に位置する賀祥ダムの 地震観測記録が得られており、加藤ほか (2004)(25)による応答スペクトルを上回る。智 祥ダムの地盤のS波速度は1.2 km/s~1.3 km/s 程度で、玄海原子力発電所の解放基盤表 面のS波速度1.35km/sと同等であることか ら、賀祥ダムの地震観測記録を解放基盤表面相 当の地震動として扱う。賀祥ダムの地震観測記 録の応答スペクトルを第7.5.6.32図及び第 7.5.6.33図に示す。

今回補正 (案)

地表付近に一部の痕跡が確認された地震であ り、活断層や地表地震断層の出現要因の可能性 として、地域による活断層の成熟度の相違や、 上部に軟岩や火山岩、堆積層が厚く分布する場 合や地質体の違い等の地域性があることが考し、記載の適正化 えられる。ここでは2つの地震の震源域周辺と 玄海原子力発電所周辺の地質・地質構造等につ いて比較を行う。

2000年鳥取県西部地震の震源域周辺と玄海 原子力発電所周辺地域については、地形・地質 構造による活断層像や地震活動と地殻構造の 観点から、両地域の地質学的・地震学的背景は 概ね異なると考えられる。しかしながら、両地 域については、顕著な活断層が分布しないこ と、 構ずれ断層を主体とすること、相対的にひ ずみ速度が小さいこと等の共通性が認められ、 現在の科学的知見をもって、両地域に明確な差 異があるとの判断には至らないことから、2000 年鳥取県西部地震を地震観測記録の収集対象 地震として選定する。

2000年鳥取県西部地震について、地震観測記 録を収集し、その地震動レベル及び地盤情報を 整理した結果、震源近傍に位置する智祥ダムの 地震観測記録が得られており、□賀祥ダムの地 盤のS波速度は1.2 km/s~1.3 km/s程度 で、玄海原子力発電所の解放基盤表面のS波凍 度1.35km/sと同等であることから、智祥ダム の地震観測記録を解放基盤表面相当の地震動 として扱う。賀祥ダムの地震観測記録の応答ス ペクトルを第7.5.6.30図及び第7.5.6.31図に 示す。

· (C-1) 加藤ほか (2004) に関する 記載の削除

計: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所

> 添付書類六 7.5 地震 借

老

既許可 (平成29年1月18日許可)

2008年岩手・宮城内陸地震の震源域周辺は、 ひずみ集中帯に位置しており、逆断層を主体と する地域である。また、震源域周辺には新生代 新第三紀以降の火山岩類及び堆積岩類が厚く 複雑に堆積し、顕著な褶曲・壊曲構造が発達し ている。

一方、玄海原子力発電所周辺は、概ね東西方 向の圧縮場における構ずれ断層を主体とする 地域である。また、古生代の変成岩類、中生代 白亜紀の花崗岩類、古第三紀~新第三紀の堆積 岩類が分布し、これらを新第三紀鮮新世の玄武 岩類が不整合関係で覆っており、顕著な褶曲・ 撓曲構造は認められない。したがって、両地域 は地質学的・地震学的背景が異なることから、 2008年岩手・宮城内陸地震を地震観測記録の収 集対象から除外する。

b. Mw6.5未満の地震

第7.5.6.18表に示した収集対象地震のうち、 地表断層が出現しない可能性のある14地震に ついて震源近傍の地震観測記録を収集し、その 地震動レベル及び観測点の地盤情報等につい て整理する。その結果、2004年北海道留萌支庁 南部地震では、震源近傍のK-NET港町観測点に おいて加藤ほか(2004)⁽²⁵⁾による応答スペクト ルを上回る地震観測記録が得られていること、 さらにこのK-NET港町観測点については、佐藤 ほか(2013)⁽²⁶⁾により、ボーリング調査等によ る精度の高い地盤情報が得られていることか ら、これらを参考に地盤モデルを設定し解放基 盤波を算定する。この解放基盤波にさらに不確

当初申請書 (合和3年8月23日申請)

2008年岩手・宮城内陸地震の震源域周辺は、 ひずみ集中帯に位置しており、逆断層を主体と する地域である。また、震源域周辺には新生代 新第三紀以降の火山岩類及び堆積岩類が厚く 複雑に堆積し、顕著な褶曲・壊曲構造が発達し ている。

一方、玄海原子力発電所周辺は、概ね東西方 向の圧縮場における構ずれ断層を主体とする 地域である。また、古生代の変成岩類、中生代 白亜紀の花崗岩類、古第三紀~新第三紀の堆積 岩類が分布し、これらを新第三紀鮮新世の玄武 岩類が不整合関係で覆っており、顕著な褶曲・ 撓曲構造は認められない。したがって、両地域 は地質学的・地震学的背景が異なることから、 2008年岩手・宮城内陸地震を地震観測記録の収 集対象から除外する。

程度未満の地震)

第7.5.6.18表に示した収集対象地震のうち、 地表断層が出現しない可能性のある14地震に ついて震源近傍の地震観測記録を収集し、その 地震動レベル及び観測点の地盤情報等につい て整理する。その結果、2004年北海道留萌支庁 南部地震では、震源近傍のK-NET港町観測点に おいて加藤ほか(2004)(25)による応答スペクト ルを上回る地震観測記録が得られていること、 さらにこのK-NET港町観測点については、佐藤 ほか(2013)(26)により、ボーリング調査等によ る精度の高い地盤情報が得られていることか ら、これらを参考に地盤モデルを設定し解放基 盤波を算定する。この解放基盤波にさらに不確

2008年岩手・宮城内陸地震の震源域周辺は、 ひずみ集中帯に位置しており、逆断層を主体と

する地域である。また、震源域周辺には新生代 新第三紀以降の火山岩類及び堆積岩類が厚く 複雑に堆積し、顕著な褶曲・撓曲構造が発達し ている。

今回補正 (案)

一方、玄海原子力発電所周辺は、概ね東西方 向の圧縮場における横ずれ断層を主体とする 地域である。また、古生代の変成岩類、中生代 白亜紀の花崗岩類、古第三紀~新第三紀の堆積 岩類が分布し、これらを新第三紀鮮新世の玄武 岩類が不整合関係で覆っており、顕著な褶曲・ 撓曲構造は認められない。したがって、両地域 は地質学的・地震学的背景が異なることから、 2008年岩手・宮城内陸地震を地震観測記録の収 集対象から除外する。

b. 「全国共通に考慮すべき地震動」(Mw6.5 b. 「全国共通に考慮すべき地震動」(Mw6.5 ⋅ (A-1)基準等の改 程度未満の地震)

(削除)

□2004年北海道留萌支庁南部地震では、震源 | · (C-1) 加藤 ほか 近傍のK-NET港町観測点において、□佐藤ほか (2013)(24)により、ボーリング調査等による精 度の高い地盤情報が得られていることから、こ れらを参考に地盤モデルを設定し解放基盤波 を算定する。この解放基盤波にさらに不確かさ を考慮した上で地震動を設定する。設定した 2004年北海道留萌支庁南部地震を考慮した地 ・記載の適正化 震動の応答スペクトルを第7.5.6.32図及び第

- 正に伴う記載の変
- ・ (C-3)14 地 震 に 関 する記載の削除
- (2004) に関する 記載の削除

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書 (<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	備考
かさを考慮した上で地震動を設定する。設定し	かさを考慮した上で地震動を設定する。設定し	7.5.6. <mark>33</mark> 図に示す。	
た地震動の応答スペクトルを第7.5.6.34図及	た2004年北海道留萌支庁南部地震を考慮した		
び第7.5.6.35図に示す。	地震動の応答スペクトルを第7.5.6.34図及び		
	第7.5.6.35図に示す。		
	また、第7.5.6.19表に示した標準応答スペク	また、実用発電用原子炉及びその附属施設の	・ (B-1) 標 準 応 答 ス
	トルに適合するよう、地震基盤相当面における	位置、構造及び設備の基準に関する規則の解釈	ペクトルを考慮し
	模擬地震波を作成し、地下構造モデルを用いて	別記2における震源近傍の多数の地震観測記	た地震動の設定に
	解放基盤表面における地震動(以下「標準応答	録に基づいて策定された標準応答スペクトル	関する記載の充実
	スペクトルを考慮した地震動」という。)を設	(以下「標準応答スペクトル」という。)の応	
	定する。地震基盤相当面における模擬地震波	答スペクトル値を第7.5.6.18表に示す。第	
	は、複数の方法について検討を行った上で、一	7.5.6.18表に示した標準応答スペクトルに適	
	様乱数の位相をもつ正弦波の重ね合わせによ	合するよう、地震基盤相当面における模擬地震	
	って作成する。振幅包絡線の経時的変化につい	波を作成し、地下構造モデルを用いて解放基盤	
	ては、Noda et al.(2002) ⁽¹⁵⁾ に基づき、第	表面における地震動(以下「標準応答スペクト	
	7.5.6.20表に示す形状とする。地震基盤相当面	ルを考慮した地震動」という。)を設定する。	
	における模擬地震波の作成結果を第7.5.6.21	標準応答スペクトルを考慮した地震動に用	・ (B-2) 標準応答 2
	表、標準応答スペクトルに対する模擬地震波の	いる地下構造モデルは、地震基盤相当面を上面	ペクトルを考慮し
	応答スペクトル比を第7.5.6.36図、時刻歴波形	とする層から、解放基盤表面までの範囲で設定	た地震動に用いる
	を第7.5.6.37図に示す。標準応答スペクトルを	する。その際、 EL200m以深については、	地下構造モデルに
	考慮した地震動に用いる地下構造モデルは、	「7.5.5.4 地下構造モデル」における地下構	関する記載の変
	「7.5.5.4 地下構造モデル」における地下構	造モデルを流用して設定する。EL200m以浅に	更・充実
	造モデル及び鉛直アレイ地震観測記録から推	ついては、速度構造・密度を、「7.5.5.4 地下	
	定された地盤の減衰構造を参考に、不確かさを	構造モデル」における地下構造モデルを流用し	
	考慮した上で設定する。地震基盤相当面は、標	て設定し、地盤減衰(Q値)を、鉛直アレイの	
	準応答スペクトルが定義される地盤のS波速	地震観測記録やボーリング孔内減衰測定結果	
	度を踏まえ、地下構造モデルの S 波速度2.10	等の観測事実等に基づき設定する。	
	km/sの層上面であるEL200mとして設定する。	地震基盤相当面は、標準応答スペクトルが定	• (B-3) 地 震 基 盤 村
	標準応答スペクトルを考慮した地震動に用い	義される地盤のS波速度を踏まえ、地下構造モ	当面の見直しにる
	る地下構造モデルを第7.5.6.22表に示す。設定	デルの S 波速度3.10km/sの層上面であるEL	る記載の変更
	した標準応答スペクトルを考慮した地震動の	1804mとして設定する。標準応答スペクトルを	
	応答スペクトルを第7.5.6.38図及び第	考慮した地震動に用いる地下構造モデルを第	

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書 (<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	備考
	7.5.6.39図に示す。	7.5.6.19表に示す。	
		地震基盤相当面における模擬地震波は、複数	• (B-4) 模擬地震波
		の方法に基づき作成することとし、一様乱数の	の作成及び選定に
		位相をもつ正弦波の重ね合わせによる方法及	関する記載の変
		び実観測記録の位相を用いる方法によって作	更・充実
		成する。一様乱数の位相をもつ正弦波の重ね合	
		わせによる方法における振幅包絡線の経時的	
		変化については、Noda et al.(2002) ⁽¹⁵⁾ に基づ	
		き、第7.5.6.20表に示す形状とする。実観測記	
		録の位相を用いた模擬地震波は、 <mark>玄海原子力発</mark>	
		電所の敷地で得られた2005年福岡県西方沖地	
		震(M7.0)の地表 <mark>における地震観測記録</mark> の位相	
		を用いて作成する。地震基盤相当面における模	
		擬地震波の作成結果を第7.5.6.21表、標準応答	
		スペクトルに対する模擬地震波の応答スペク	
		トル比を第7.5.6.34図及び第7.5.6.35図、時刻	
		歴波形を第7.5.6.36図及び第7.5.6.37図に示	
		す。	
		模擬地震波は、解放基盤表面における時刻歴	
		波形の最大加速度や強震部の継続時間、応答ス	
		ペクトルの比較により選定する。	
		一様乱数の位相をもつ正弦波の重ね合わせ	
		による解放基盤表面の模擬地震波及び実観測	
		記録の位相を用いた解放基盤表面の模擬地震	
		波の時刻歴波形の比較を第7.5.6.38図及び第	
		7.5.6.39図に、応答スペクトルの比較を第	
		7.5.6.40図~第7.5.6.42図に示す。	
		その結果、解放基盤表面における時刻歴波形	
		の最大加速度が大きく、強震部の継続時間が長	
		い一様乱数の位相をもつ正弦波の重ね合わせ	
		による模擬地震波を、標準応答スペクトルを考	
		慮した地震動として選定する。	

当:当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す.

> 添付書類六 7.5 地震 備

既許可 (平成29年1月18日許可)

(4) 「震源を特定せず策定する地震動」の設定 「(2) 既往の知見」及び「(3) 震源近傍の 地震観測記録の収集」を踏まえ、「震源を特定 せず策定する地震動」として、加藤ほか(2004) (25)の応答スペクトル、2000年鳥取県西部地震 を考慮した地震動及び2004年北海道留萌支庁 南部地震を考慮した地震動を設定する。

(5) 超過確率の参照

原子力安全基盤機構(2005)(18)は、各地域の 震源を特定しにくい地震動について、地震基盤 における水平動の年超過確率を求めている。第 7.5.6.36図に原子力安全基盤機構(2005)(18)に よる領域区分を示す。

原子力安全基盤機構(2005)(18)による敷地が 位置する領域における一様ハザードスペクト ルと「震源を特定せず策定する地震動」のうち 加藤ほか(2004)(25)による地震基盤における応 答スペクトルの比較を第7.5.6.37図に示す。第 7.5.6.37図によると、「震源を特定せず策定す る地震動 | の年超過確率は、10-4~10-6程度であ る。

また、「震源を特定せず策定する地震動」の 応答スペクトルと日本原子力学会(2007)⁽²⁷⁾の 方法に基づいて算定した領域震源による一様 ハザードスペクトルの比較を第7.5.6.38図及 び第7.5.6.39図に示す。第7.5.6.38図及び第 7.5.6.39図によると、「震源を特定せず策定す る地震動」の年超過確率は10-5~10-6程度であ る。

当初申請書 (合和3年8月23日申請)

「(2) 既往の知見」及び「(3) 震源近傍の 地震観測記録の収集」を踏まえ、「震源を特定 せず策定する地震動」として、加藤ほか(2004) (25)の応答スペクトル、2000年鳥取県西部地震 を考慮した地震動、2004年北海道留萌支庁南部 地震を考慮した地震動及び標準応答スペクト ルを考慮した地震動を設定する。

(5) 超過確率の参照

原子力安全基盤機構(2005)(18)は、各地域の 震源を特定しにくい地震動について、地震基盤 における水平動の年超過確率を求めている。第 7.5.6.40図に原子力安全基盤機構(2005)(18)に よる領域区分を示す。

原子力安全基盤機構(2005)(18)による敷地が 位置する領域における一様ハザードスペクト ルと「震源を特定せず策定する地震動」のうち 加藤ほか(2004)(25)による地震基盤における応 答スペクトルの比較を第7.5.6.41図に示す。第 7.5.6.41図によると、「震源を特定せず策定す る地震動」の年超過確率は、10-4~10-6程度であ る。

また、「震源を特定せず策定する地震動」の 応答スペクトルと日本原子力学会(2007)⁽²⁷⁾の 方法に基づいて算定した領域震源による一様 ハザードスペクトルの比較を第7.5.6.42図及 び第7.5.6.43図に示す。第7.5.6.42図及び第 7.5.6.43図によると、「震源を特定せず策定す る地震動」の年超過確率は10-5~10-6程度であ る。

(4) 「震源を特定せず策定する地震動」の設定 (3) 「震源を特定せず策定する地震動」の設定 「(2) 震源近傍の地震観測記録の収集」を · (C-1) 加藤 ほか

今回補正 (案)

- 踏まえ、「震源を特定せず策定する地震動」と して、□2000年鳥取県西部地震を考慮した地震 動、2004年北海道留萌支庁南部地震を考慮した 地震動及び標準応答スペクトルを考慮した地 ・ (A-2)標準応答ス
- 震動を設定する。
- (4) 超過確率の参照
- (削除)

□「震源を特定せず策定する地震動」の応答 スペクトルと日本原子力学会(2007)(25)の方法 に基づいて算定した領域震源による一様ハザ ードスペクトルの比較を第7.5.6.43図及び第 7.5.6.44 図に示す。第7.5.6.43 図及び第 7.5.6.44図によると、「震源を特定せず策定す る地震動」の年超過確率は10-5~10-6程度であ る。

(2004) に関する 記載の削除

老

- ペクトルを考慮し た地震動の検討の 追 加
- · (C-1) 加藤ほか (2004) に関する 記載の削除
- (C-4) 原子力安全 基盤機構(2005)に 関する記載の削除

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

		添付書	볼類六 7.5 地震
既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書 (<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	備考
7.5.6.3 設計用応答スペクトル	7.5.6.3 設計用応答スペクトル	7.5.6.3 設計用応答スペクトル	
基準地震動は、「7.5.6.1 敷地ごとに震源	基準地震動は、「7.5.6.1 敷地ごとに震源	基準地震動は、「7.5.6.1 敷地ごとに震源	
を特定して策定する地震動」及び「7.5.6.2 震	を特定して策定する地震動」及び「7.5.6.2 震	を特定して策定する地震動」及び「7.5.6.2 震	
源を特定せず策定する地震動」の評価結果に基	源を特定せず策定する地震動」の評価結果に基	源を特定せず策定する地震動」の評価結果に基	
づき、敷地の解放基盤表面における水平方向及	づき、敷地の解放基盤表面における水平方向及	づき、敷地の解放基盤表面における水平方向及	
び鉛直方向の地震動として策定する。	び鉛直方向の地震動として策定する。	び鉛直方向の地震動として策定する。	
(1) 敷地ごとに震源を特定して策定する地震	(1) 敷地ごとに震源を特定して策定する地震	(1) 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	動による基準地震動	動による基準地震動	
a. 応答スペクトルに基づく地震動評価による	a. 応答スペクトルに基づく地震動評価による	a. 応答スペクトルに基づく地震動評価による	
基準地震動	基準地震動	基準地震動	
応答スペクトルに基づく地震動評価による	応答スペクトルに基づく地震動評価による	応答スペクトルに基づく地震動評価による	
基準地震動を策定するにあたり、設計用応答ス	基準地震動を策定するにあたり、設計用応答ス	基準地震動を策定するにあたり、設計用応答ス	
ペクトルを設定する。設計用応答スペクトル	ペクトルを設定する。設計用応答スペクトル	ペクトルを設定する。設計用応答スペクトル	
は、「7.5.6.1 敷地ごとに震源を特定して策	は、「7.5.6.1 敷地ごとに震源を特定して策	は、「7.5.6.1 敷地ごとに震源を特定して策	
定する地震動」における応答スペクトルに基づ	定する地震動」における応答スペクトルに基づ	定する地震動」における応答スペクトルに基づ	
く地震動評価による結果を包絡して設定する。	く地震動評価による結果を包絡して設定する。	く地震動評価による結果を包絡して設定する。	
これらすべての応答スペクトルを包絡して	これらすべての応答スペクトルを包絡して	これらすべての応答スペクトルを包絡して	
設定した地震動を基準地震動Ss-1とし、水平方	設定した地震動を基準地震動Ss-1とし、水平方	設定した地震動を基準地震動Ss-1とし、水平方	
向の設計用応答スペクトルSs-1 _H 及び鉛直方向	向の設計用応答スペクトルSs-1 _H 及び鉛直方向	向の設計用応答スペクトルSs-1 _H 及び鉛直方向	
の設計用応答スペクトルSs-1vを第7.5.6.40図	の設計用応答スペクトルSs-1vを第7.5.6.44図	の設計用応答スペクトルSs-1vを第7.5.6.45図	
及び第7.5.6.41図に示す。また、設計用応答ス	及び第7.5.6.45図に示す。また、設計用応答ス	及び第7.5.6.46図に示す。また、設計用応答ス	
ペクトル値を第7.5.6.19表に示す。なお、設計	ペクトル値を第7.5.6.23表に示す。なお、設計	ペクトル値を第7.5.6.22表に示す。なお、設計	
用応答スペクトルSs-1vは、設計用応答スペク	用応答スペクトルSs-1vは、設計用応答スペク	用応答スペクトルSs-1vは、設計用応答スペク	
トルSs-1 _H の2/3倍となるように設定する。	トルSs-1 _H の2/3倍となるように設定する。	トルSs-1 _H の2/3倍となるように設定する。	
b. 断層モデルを用いた手法による地震動評	b. 断層モデルを用いた手法による地震動評価	b. 断層モデルを用いた手法による地震動評価	
価による基準地震動	による基準地震動	による基準地震動	
断層モデルを用いた手法による地震動評価	断層モデルを用いた手法による地震動評価	断層モデルを用いた手法による地震動評価	
による基準地震動は、「7.5.6.1 敷地ごとに	による基準地震動は、「7.5.6.1 敷地ごとに	による基準地震動は、「7.5.6.1 敷地ごとに	
震源を特定して策定する地震動」における断層	震源を特定して策定する地震動」における断層	震源を特定して策定する地震動」における断層	

モデルを用いた手法による地震動評価の結果

モデルを用いた手法による地震動評価の結果

モデルを用いた手法による地震動評価の結果

書: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す.

> 添付書類六 7.5 地震 借

老

既許可 (平成29年1月18日許可)

と応答スペクトルに基づく地震動評価により 設定した基準地震動Ss-1の設計用応答スペク トルを比較して設定する。

ここで、「7.5.6.1 敷地ごとに震源を特定 して策定する地震動」において、経験的グリー ン関数法による応答スペクトルは、ハイブリッ ド合成法による応答スペクトルを上回るため. 断層モデルを用いた手法による地震動評価に よる基準地震動は、経験的グリーン関数法によ る評価で代表させる。

基準地震動Ss-1の設計用応答スペクトルと 「7.5.6.1 敷地ごとに震源を特定して策定す る地震動」における断層モデルを用いた手法に よる地震動評価の応答スペクトルを第 7.5.6.42図~第7.5.6.46図に示す。

第7.5.6.42図~第7.5.6.46図より、設計用応 答スペクトルとの包絡関係を考慮して、断層モ デルを用いた手法による地震動評価による基 準地震動は、「城山南断層による地震」の断層 傾斜角の不確かさを考慮した場合における破 壊開始点3より評価する地震動及び「竹木場断 層による地震」の断層傾斜角の不確かさを考慮 した場合における破壊開始点2より評価する 地震動をそれぞれ基準地震動Ss-2、Ss-3とす る。

敷地ごとに震源を特定して策定する基準地 震動の応答スペクトルを第7.5.6.47図~第 7.5.6.49図に示す。

進地震動

「7.5.6.2 震源を特定せず策定する地震

当初申請書 (合和3年8月23日申請)

と応答スペクトルに基づく地震動評価により 設定した基準地震動Ss-1の設計用応答スペク トルを比較して設定する。

ここで、「7.5.6.1 敷地ごとに震源を特定 して策定する地震動」において、経験的グリー ン関数法による応答スペクトルは、ハイブリッ ド合成法による応答スペクトルを上回るため. 断層モデルを用いた手法による地震動評価に よる基準地震動は、経験的グリーン関数法によ る評価で代表させる。

基準地震動Ss-1の設計用応答スペクトルと 「7.5.6.1 敷地ごとに震源を特定して策定す る地震動」における断層モデルを用いた手法に よる地震動評価の応答スペクトルを第 7.5.6.46図~第7.5.6.50図に示す。

第7.5.6.46図~第7.5.6.50図より、設計用応 答スペクトルとの包絡関係を考慮して、断層モ デルを用いた手法による地震動評価による基 準地震動は、「城山南断層による地震」の断層 傾斜角の不確かさを考慮した場合における破 壊開始点3より評価する地震動及び「竹木場断 層による地震 | の断層傾斜角の不確かさを考慮 した場合における破壊開始点2より評価する 地震動をそれぞれ基準地震動Ss-2、Ss-3とす

敷地ごとに震源を特定して策定する基準地 震動の応答スペクトルを第7.5.6.51図~第 7.5.6.53図に示す。

(2) 震源を特定せず策定する地震動による基 (2) 震源を特定せず策定する地震動による基 (2) 震源を特定せず策定する地震動による基 進地震動

「7.5.6.2 震源を特定せず策定する地震

と応答スペクトルに基づく地震動評価により 設定した基準地震動Ss-1の設計用応答スペク トルを比較して設定する。

今回補正 (案)

ここで、「7.5.6.1 敷地ごとに震源を特定 して策定する地震動」において、経験的グリー ン関数法による広答スペクトルは、ハイブリッ ド合成法による応答スペクトルを上回るため. 断層モデルを用いた手法による地震動評価に よる基準地震動は、経験的グリーン関数法によ る評価で代表させる。

基準地震動Ss-1の設計用応答スペクトルと 「7.5.6.1 敷地ごとに震源を特定して策定す る地震動」における断層モデルを用いた手法に よる地震動評価の広答スペクトルを第 7.5.6.47図~第7.5.6.51図に示す。

第7.5.6.47図~第7.5.6.51図より、設計用応 答スペクトルとの包絡関係を考慮して、断層モ デルを用いた手法による地震動評価による基 準地震動は、「城山南断層による地震」の断層 傾斜角の不確かさを考慮した場合における破 壊開始点3より評価する地震動及び「竹木場断 層による地震」の断層傾斜角の不確かさを考慮 した場合における破壊開始点2より評価する 地震動をそれぞれ基準地震動Ss-2、Ss-3とす

敷地ごとに震源を特定して策定する基準地 震動の応答スペクトルを第7.5.6.52図~第 7.5.6.54図に示す。

進地震動

「7.5.6.2 震源を特定せず策定する地震

事: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所

> 添付書類六 7.5 地震 借

既許可 (平成29年1月18日許可)

動」において設定した「震源を特定せず策定す る地震動」による応答スペクトルと基準地震動 Ss-1~Ss-3の応答スペクトルを第7.5.6.50図 ~ 第7.5.6.52図に示す。

第7.5.6.50図~第7.5.6.52図より、「震源を 特定サず策定する地震動」による応答スペクト ルのうち2004年北海道留萌支庁南部地震を考 慮した地震動及び2000年鳥取県西部地震を考 慮した地震動は、一部の周期帯で基準地震動 Ss-1~Ss-3の応答スペクトルを上回る。よっ て、2004年北海道留萌支庁南部地震を考慮した 地震動を基準地震動Ss-4、2000年鳥取県西部地 震を考慮した地震動を基準地震動Ss-5として 選定する。

敷地ごとに震源を特定して策定する地震動 による基準地震動及び震源を特定せず策定す る地震動による基準地震動の応答スペクトル を第7.5.6.53図~第7.5.6.55図に示す。

7.5.6.4 設計用模擬地震波

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地震波は、「7.5.6.3 設 計用応答スペクトル」を踏まえ、応答スペクト ルに基づく地震動評価による基準地震動Ss-1、 断層モデルを用いた手法による地震動評価に よる基準地震動Ss-2及びSs-3によるものとす る。

当初申請書 (令和3年8月23日申請)

動」において設定した「震源を特定せず策定す る地震動」による応答スペクトルと基準地震動 Ss-1~Ss-3の応答スペクトルを第7.5.6.54図 ~ 第7.5.6.56図に示す。

第7.5.6.54図~第7.5.6.56図より、「震源を 特定サず策定する地震動」による応答スペクト ルのうち2004年北海道留萌支庁南部地震を考 慮した地震動及び2000年鳥取県西部地震を考 慮した地震動は、一部の周期帯で基準地震動 Ss-1~Ss-3の応答スペクトルを上回る。よっ て、2004年北海道留萌支庁南部地震を考慮した 地震動を基準地震動Ss-4、2000年鳥取県西部地 震を考慮した地震動を基準地震動Ss-5として 選定する。また、標準応答スペクトルを考慮し た地震動は、一部の周期帯で、基準地震動Ss-1 ~Ss-5のうち同一の基準地震動の水平方向及 び鉛直方向の応答スペクトルに包絡されてい ない。よって、標準応答スペクトルを考慮した 地震動を基準地震動Ss-6として選定する。

敷地ごとに震源を特定して策定する地震動 による基準地震動及び震源を特定せず策定す る地震動による基準地震動の応答スペクトル を第7.5.6.57図~第7.5.6.59図に示す。

7.5.6.4 設計用模擬地震波

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地震波は、「7.5.6.3 設 計用応答スペクトル」を踏まえ、応答スペクト ルに基づく地震動評価による基準地震動Ss-1、 断層モデルを用いた手法による地震動評価に よる基準地震動Ss-2及びSs-3によるものとす る。

動」において設定した「震源を特定せず策定す

る地震動」による応答スペクトルと基準地震動 Ss-1 □の 応答スペクトルを第7.5.6.55図~第 7.5.6.57図に示す。

今回補正 (案)

第7.5.6.55図~第7.5.6.57図より、 2004年 北海道留萌支庁南部地震を考慮した地震動□、 2000年鳥取県西部地震を考慮した地震動、及び 標準広答スペクトルを考慮した地震動の広答 スペクトルは、一部の周期帯で基準地震動Ss-1 の応答スペクトルを上回る。よって、2004年 北海道留萌支庁南部地震を考慮した地震動を 基準地震動Ss-4、2000年鳥取県西部地震を考慮 した地震動を基準地震動Ss-5、及び標準応答ス ペクトルを考慮した地震動を基準地震動Ss-6 として選定する。

敷地ごとに震源を特定して策定する地震動 による基準地震動及び震源を特定せず策定す る地震動による基準地震動の応答スペクトル を第7.5.6.58図~第7.5.6.60図に示す。

7.5.6.4 設計用模擬地震波

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地震波は、「7.5.6.3 設 計用応答スペクトル」を踏まえ、応答スペクト ルに基づく地震動評価による基準地震動Ss-1、 断層モデルを用いた手法による地震動評価に よる基準地震動Ss-2及びSs-3によるものとす る。

- - ・(C-2)「震源を特定 せず」 基準地震動 の策定に関する方 針(Ss-1との比較) の見直し

老

・記載の適正化

· (A-3) Ss-6の追加 に伴う変更

赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す.

> 添付書類六 7.5 地震 借

老

既許可 (平成29年1月18日許可)

応答スペクトルに基づく地震動評価による 基準地震動Ss-1の設計用模擬地震波Ss-1_u及び Ss-1vは、それぞれの設計用応答スペクトルに 適合するよう、一様乱数の位相をもつ正弦波の 重ね合わせによって作成するものとし、振幅包 絡線の経時的変化については、Noda et al. (2002) (15) に基づき、第7.5.6.20表に示す形 状とする。設計用模擬地震波Ss-1₁及びSs-1_vの 作成結果を第7.5.6.21表、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 ル比を第7.5.6.56図、時刻歴波形を第7.5.6.57 図に示す。

断層モデルを用いた手法による地震動評価 による基準地震動Ss-2及びSs-3の地震波は. 「7.5.6.3 設計用応答スペクトル」で選定し た時刻歴波形とする。基準地震動Ss-2の時刻歴 波形を第7.5.6.58図、基準地震動Ss-3の時刻歴 波形を第7.5.6.59図に示す。

震源を特定せず策定する地震動による基準 地 震 動 Ss-4 及 び Ss-5 の 時 刻 歴 波 形 を 第 7.5.6.60図及び第7.5.6.61図に示す。

また、基準地震動Ss-1~Ss-5の最大加速度の 値を第7.5.6.22表に示す。

7.5.6.5 超過確率の参照

参考として、基準地震動Ssと日本原子力学会 (2007) (27) の方法に基づいて算定した解放基盤 表面における地震動の一様ハザードスペクト ルの比較を第7.5.6.62図及び第7.5.6.63図に 示す。第7.5.6.62図及び第7.5.6.63図より、基 準地震動の年超過確率は10-4~10-6程度であ る。

当初申請書 (合和3年8月23日申請)

応答スペクトルに基づく地震動評価による 基準地震動Ss-1の設計用模擬地震波Ss-1_u及び Ss-1vは、それぞれの設計用応答スペクトルに 適合するよう、一様乱数の位相をもつ正弦波の 重ね合わせによって作成するものとし、振幅包 絡線の経時的変化については、Noda et a1. (2002) (15) に基づき、第7.5.6.24表に示す形 状とする。設計用模擬地震波Ss-1₁及びSs-1_vの 作成結果を第7.5.6.25表、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 ル比を第7.5.6.60図、時刻歴波形を第7.5.6.61

断層モデルを用いた手法による地震動評価 による基準地震動Ss-2及びSs-3の地震波は、 「7.5.6.3 設計用応答スペクトル」で選定し た時刻歴波形とする。基準地震動Ss-2の時刻歴 波形を第7.5.6.62図、基準地震動Ss-3の時刻歴 波形を第7.5.6.63図に示す。

震源を特定せず策定する地震動による基準 地震動Ss-4. □Ss-5及びSs-6の時刻歴波形を第 7.5.6.64図~第7.5.6.66図に示す。

また、基準地震動Ss-1~Ss-6の最大加速度の 値を第7.5.6.26表に示す。

7.5.6.5 超過確率の参照

参考として、基準地震動Ssと日本原子力学会 (2007) (27) の方法に基づいて算定した解放基盤 表面における地震動の一様ハザードスペクト ルの比較を第7.5.6.67図及び第7.5.6.68図に 示す。第7.5.6.67図及び第7.5.6.68図より、基 準地震動の年超過確率は10⁻⁴~10⁻⁶程度であ る。

今回補正 (案)

広答スペクトルに基づく地震動評価による 基準地震動Ss-1の設計用模擬地震波Ss-1u及び Ss-1vは、それぞれの設計用応答スペクトルに 適合するよう、一様乱数の位相をもつ正弦波の 重ね合わせによって作成するものとし、振幅包 絡線の経時的変化については、Noda et a1. (2002) (15) に基づき、第7.5.6.23表に示す形 状とする。設計用模擬地震波Ss-1₁及びSs-1_vの 作成結果を第7.5.6.24表、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 ル比を第7.5.6.61図、時刻歴波形を第7.5.6.62 図に示す。

断層モデルを用いた手法による地震動評価 による基準地震動Ss-2及びSs-3の地震波は. 「7.5.6.3 設計用応答スペクトル」で選定し た時刻歴波形とする。基準地震動Ss-2の時刻歴 波形を第7.5.6.63図、基準地震動Ss-3の時刻歴 波形を第7.5.6.64図に示す。

震源を特定せず策定する地震動による基準 地震動Ss-4、 □Ss-5及びSs-6の時刻歴波形を第 ・ (A-3)Ss-6の追加 7.5.6.65図~第7.5.6.67図に示す。

また、基準地震動Ss-1~Ss-6の最大加速度の 値を第7.5.6.25表に示す。

7.5.6.5 超過確率の参照

参考として、基準地震動Ssと日本原子力学会 (2007) (25) の方法に基づいて算定した解放基盤 表面における地震動の一様ハザードスペクト ルの比較を第7.5.6.68図及び第7.5.6.69図に 示す。第7.5.6.68図及び第7.5.6.69図より、基 準地震動の年超過確率は10-4~10-6程度であ る。

に伴う変更

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

			書類六 7.5 地震
既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書 (<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	備考
7.5.7 参考文献	7.5.7 参考文献	7.5.7 参考文献	
(1) 文部省震災予防評議会編(1941~1943):	(1) 文部省震災予防評議会編(1941~1943):	(1) 文部省震災予防評議会編(1941~1943):	
增訂 大日本地震史料、第一卷~第三卷.	增訂 大日本地震史料、第一卷~第三卷.	増訂 大日本地震史料、第一卷~第三卷.	
(2) 武者金吉(1951):日本地震史料、毎日新	(2) 武者金吉(1951):日本地震史料、毎日新	(2) 武者金吉(1951):日本地震史料、毎日新	
聞社.	聞社.	聞社.	
(3) 東京大学地震研究所編(1981~1994): 新	(3) 東京大学地震研究所編(1981~1994):新	(3) 東京大学地震研究所編(1981~1994):新	
収 日本地震史料、第一巻~第五巻、補	収 日本地震史料、第一巻~第五巻、補	収 日本地震史料、第一巻~第五巻、補	
遺、続補遺.	遺、続補遺.	遺、続補遺.	
(4) 国立天文台編(2014):理科年表 平成2	(4) 国立天文台編(2014): 理科年表 平成27	(4) 国立天文台編(2014): 理科年表 平成27	
年、丸善.	年、丸善.	年、丸善.	
(5) 宇佐美龍夫・石井寿・今村隆正・武村雅	(5) 宇佐美龍夫・石井寿・今村隆正・武村雅	(5) 宇佐美龍夫・石井寿・今村隆正・武村雅	
之・松浦律子(2013):日本被害地震総覧	之・松浦律子(2013):日本被害地震総覧	之・松浦律子(2013):日本被害地震総覧	
599-2012、東京大学出版会.	599-2012、東京大学出版会.	599-2012、東京大学出版会.	
(6) 宇津徳治・嶋悦三・吉井敏尅・山科健-	(6) 宇津徳治・嶋悦三・吉井敏尅・山科健一	(6) 宇津徳治・嶋悦三・吉井敏尅・山科健一	
郎編(2001):地震の事典[第2版]、朝	郎編(2001):地震の事典[第2版]、朝	郎編(2001):地震の事典[第2版]、朝	
倉書店.	倉書店.	倉書店.	
(7) 気象庁:地震年報、2012年.	(7) 気象庁:地震年報、2012年.	(7) 気象庁:地震年報、2012年.	
(8) 村松郁栄(1969):震度分布と地震のマク	(8) 村松郁栄(1969): 震度分布と地震のマグ	(8) 村松郁栄(1969): 震度分布と地震のマグ	
ニチュードとの関係、岐阜大学教育学部	ニチュードとの関係、岐阜大学教育学部	ニチュードとの関係、岐阜大学教育学部	
研究報告、自然科学、第4巻、第3号、	研究報告、自然科学、第4卷、第3号、	研究報告、自然科学、第4巻、第3号、	
pp. 168-176.	pp. 168-176.	pp. 168-176.	
(9) 勝又譲・徳永規一(1971):震度Ⅳの範囲	(9) 勝又譲・徳永規一(1971): 震度Ⅳの範囲	(9) 勝又譲・徳永規一(1971): 震度Ⅳの範囲	
と地震の規模および震度と加速度の対	と地震の規模および震度と加速度の対	と地震の規模および震度と加速度の対	
応、験震時報、第36巻、第3,4号、pp.1-	応、験震時報、第36巻、第3,4号、pp.1-	応、験震時報、第36巻、第3,4号、pp.1-	
8.	8.	8.	
(10)松田時彦(1975):活断層から発生する地	(10)松田時彦(1975):活断層から発生する地	(10)松田時彦(1975):活断層から発生する地	
震の規模と周期について、地震、第2輯	震の規模と周期について、地震、第2輯、	震の規模と周期について、地震、第2輯、	
第28巻、pp.269-283.	第28巻、pp.269-283.	第28巻、pp.269-283.	
(11)財団法人 地域地盤環境研究所(2011):	(11)財団法人 地域地盤環境研究所(2011):	(11)財団法人 地域地盤環境研究所(2011):	
震源を特定せず策定する地震動に関する	震源を特定せず策定する地震動に関する	震源を特定せず策定する地震動に関する	

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

			頃六 7.5 地震
既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書 (<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	備考
計算業務報告書.	計算業務報告書.	計算業務報告書.	
(12)K. Uehira, T. Yamada, M.Shinohara, K.	(12)K. Uehira, T. Yamada, M.Shinohara, K.	(12)K. Uehira, T. Yamada, M.Shinohara, K.	
Nakahigashi, H. Miyamachi, Y. Iio,T.	Nakahigashi, H. Miyamachi, Y. Iio,T.	Nakahigashi, H. Miyamachi, Y. Iio,T.	
Okada, H. Takahashi, N. Matsuwo, K.	Okada, H. Takahashi, N. Matsuwo, K.	Okada, H. Takahashi, N. Matsuwo, K.	
Uchida, T. Kanazawa, and H.	Uchida, T. Kanazawa, and H.	Uchida, T. Kanazawa, and H.	
Shimizu(2006) : Precise aftershock	Shimizu(2006) : Precise aftershock	Shimizu(2006) : Precise aftershock	
distribution of the 2005West Off	distribution of the 2005West Off	distribution of the 2005West Off	
Fukuoka Prefecture Earthquake	Fukuoka Prefecture Earthquake	Fukuoka Prefecture Earthquake	
(Mj=7.0) using a dense onshore and	(Mj=7.0) using a dense onshore and	(Mj=7.0) using a dense onshore and	
offshore seismic network, Earth	offshore seismic network, Earth	offshore seismic network, Earth	
Planets Space, Vol. 58, pp. 1605-1610.	Planets Space, Vol. 58, pp. 1605-1610.	Planets Space, Vol. 58, pp. 1605-1610.	
(13)国立研究開発法人 防災科学技術研究所	(13)国立研究開発法人 防災科学技術研究所	(13)国立研究開発法人 防災科学技術研究所	
地震ハザードステーション J-SHIS:	地震ハザードステーション J-SHIS:	地震ハザードステーション J-SHIS:	
http://www.j-shis.bosai.go.jp/	http://www.j-shis.bosai.go.jp/	http://www.j-shis.bosai.go.jp/	
(14) 地震調査研究推進本部地震調査委員会	(14) 地震調査研究推進本部地震調査委員会	(14) 地震調査研究推進本部地震調査委員会	
(2007): 2005年福岡県西方沖の地震の観	(2007): 2005年福岡県西方沖の地震の観	(2007): 2005年福岡県西方沖の地震の観	
測記録に基づく強震動評価手法の検証に	測記録に基づく強震動評価手法の検証に	測記録に基づく強震動評価手法の検証に	
ついて(中間報告).	ついて(中間報告).	ついて(中間報告).	
(15)S. Noda, K. Yashiro, K. Takahashi, M.	(15)S. Noda, K. Yashiro, K. Takahashi, M.	(15)S. Noda, K. Yashiro, K. Takahashi, M.	
Takemura, S. Ohno, M. Tohdo and T.	Takemura, S. Ohno, M. Tohdo and T.	Takemura, S. Ohno, M. Tohdo and T.	
Watanabe (2002): RESPONSE SPECTRA FOR	Watanabe (2002) : RESPONSE SPECTRA FOR	Watanabe (2002): RESPONSE SPECTRA FOR	
DESIGN PURPOSE OF STIFF STRUCTURES ON	DESIGN PURPOSE OF STIFF STRUCTURES ON	DESIGN PURPOSE OF STIFF STRUCTURES ON	
ROCK SITES, OECD-NEA Workshop on the	ROCK SITES, OECD-NEA Workshop on the	ROCK SITES, OECD-NEA Workshop on the	
Relations between Seismological Data	Relations between Seismological Data	Relations between Seismological Data	
and Seismic Engineering, Oct. 16-18,	and Seismic Engineering, Oct. 16-18,	and Seismic Engineering, Oct. 16-18,	
pp. 399-408.	pp. 399-408.	pp. 399-408.	
(16) 地震調査研究推進本部地震調査委員会	(16) 地震調査研究推進本部地震調査委員会	(16) 地震調査研究推進本部地震調査委員会	
(2003):布田川・日奈久断層帯の地震を	(2003):布田川・日奈久断層帯の地震を	(2003):布田川・日奈久断層帯の地震を	
想定した強震動評価について.	想定した強震動評価について.	想定した強震動評価について.	
(17) 地震調査研究推進本部地震調査委員会	(17) 地震調査研究推進本部地震調査委員会	(17) 地震調査研究推進本部地震調査委員会	
(2009)・地震調査委員会(2016):「全国	(2009)・地震調査委員会(2016):「全国	(2009)・地震調査委員会(2016):「全国	
地震動予測地図」報告書.	地震動予測地図」報告書.	地震動予測地図」報告書.	

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

		添付書	計 類六 7.5 地震
既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書 (<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	備考
(18)原子力安全基盤機構(2005):震源を特定	(18)原子力安全基盤機構(2005):震源を特定	(削除)	· (C-4)原子力安全
しにくい地震による地震動の検討に関す	しにくい地震による地震動の検討に関す		基盤機構(2005)に
る報告書、JNES/SAE05-004.	る報告書、JNES/SAE05-004.		関する記載の削除
(19)入倉孝次郎・三宅弘恵(2001):シナリオ	(19)入倉孝次郎・三宅弘恵(2001):シナリオ	(18)入倉孝次郎・三宅弘恵(2001):シナリオ	に伴う修正
地震の強震動予測、地学雑誌、110、	地震の強震動予測、地学雑誌、110、	地震の強震動予測、地学雑誌、110、	
pp. 849-875.	pp. 849-875.	pp. 849-875.	
(20)中村洋光·宮武隆(2000):断層近傍強震	(20)中村洋光・宮武隆(2000): 断層近傍強震	(19) 中村洋光・宮武隆(2000): 断層近傍強震	
動シミュレーションのための滑り速度時	動シミュレーションのための滑り速度時	動シミュレーションのための滑り速度時	
間関数の近似式、地震、第2輯、第53巻、	間関数の近似式、地震、第2輯、第53巻、	間関数の近似式、地震、第2輯、第53巻、	
pp. 1-9.	pp. 1-9.	pp. 1-9.	
(21) M. Stirling, D. Rhoades, and K.	(21)M. Stirling, D. Rhoades, and K.	(20) M. Stirling, D. Rhoades, and K.	
Berryman(2002) : Comparison of	Berryman(2002) : Comparison of	Berryman(2002) : Comparison of	
Earthquake Scaling Relations Derived	Earthquake Scaling Relations Derived	Earthquake Scaling Relations Derived	
from Data of the Instrumental and	from Data of the Instrumental and	from Data of the Instrumental and	
Preinstrumental Era , Bulletin of the	Preinstrumental Era , Bulletin of the	Preinstrumental Era , Bulletin of the	
Seismological Society of America,	Seismological Society of America,	Seismological Society of America,	
Vol. 92 , No. 2, pp. 812-830.	Vol. 92 , No. 2, pp. 812-830.	Vol.92 , No.2, pp. 812-830.	
(22) K. Dan, T. Watanabe and T. Tanaka	(22)K.Dan, T.Watanabe and T.Tanaka	(21) K. Dan, T. Watanabe and T. Tanaka	
(1989) : SEMI-EMPIRICAL METHOD TO	(1989) : SEMI-EMPIRICAL METHOD TO	(1989) : SEMI-EMPIRICAL METHOD TO	
SYNTHESIZE EARTHQUAKE GROUND MOTIONS	SYNTHESIZE EARTHQUAKE GROUND MOTIONS	SYNTHESIZE EARTHQUAKE GROUND MOTIONS	
BASED ON APPROXIMATE FAR-FIELD SHEAR-	BASED ON APPROXIMATE FAR-FIELD SHEAR-	BASED ON APPROXIMATE FAR-FIELD SHEAR-	
WAVE DISPLACEMENT , Journal Of	WAVE DISPLACEMENT , Journal Of	WAVE DISPLACEMENT , Journal Of	
Structural and Construction	Structural and Construction	Structural and Construction	
Engineering(Transactions of AIJ) ,	Engineering(Transactions of AIJ) ,	Engineering(Transactions of AIJ) ,	
No.396 , pp.27-36.	No.396 , pp.27-36.	No.396 , pp.27-36.	
(23) Y. Hisada(1994) : An Efficient Method	(23) Y. Hisada(1994) : An Efficient Method	(22) Y. Hisada (1994): An Efficient Method	
for Computing Green's Functions for	for Computing Green's Functions for	for Computing Green's Functions for	
a Layered Half-Space with Sources and	a Layered Half-Space with Sources and	a Layered Half-Space with Sources and	
Receivers at Close Depths , Bulletin	Receivers at Close Depths , Bulletin	Receivers at Close Depths , Bulletin	
of the Seismological Society of	of the Seismological Society of	of the Seismological Society of	
America, Vol.84, No.5, pp.1456-1472.	America, Vol. 84, No. 5, pp. 1456-1472.	America, Vol. 84, No. 5, pp. 1456-1472.	
(24)国立研究開発法人 防災科学技術研究所	(24)国立研究開発法人 防災科学技術研究所	(23)国立研究開発法人 防災科学技術研究所	

青: 当初申請で記載を変更した箇所、 赤:補正申請(案)で記載を変更した箇所 を示す。

	\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\		計
既許可 (平成29年1月18日許可)	当初申請書 (<mark>令和3</mark> 年8月23日申請)	今回補正 (案)	備考
広 域 帯 地 震 観 測 網 F-net :	広 域 帯 地 震 観 測 網 F-net :	広 域 帯 地 震 観 測 網 F-net :	
http://www.fnet.bosai.go.jp/fnet/.	http://www.fnet.bosai.go.jp/fnet/.	http://www.fnet.bosai.go.jp/fnet/.	
(25)加藤研一・宮腰勝義・武村雅之・井上大	(25)加藤研一・宮腰勝義・武村雅之・井上大	(削除)	· (C-1) 加藤ほか
榮・上田圭一・壇一男(2004):震源を事	榮・上田圭一・壇一男(2004):震源を事		(2004) に関する
前に特定できない内陸地殻内地震による	前に特定できない内陸地殻内地震による		記載の削除に伴う
地震動レベルー地質学的調査による地震	地震動レベルー地質学的調査による地震		修正
の分類と強震観測記録に基づく上限レベ	の分類と強震観測記録に基づく上限レベ		
ルの検討ー、日本地震工学会論文集、第	ルの検討ー、日本地震工学会論文集、第		
4 巻、第 4 号、pp. 46-86.	4 巻、第 4 号、pp. 46-86.		
(26)佐藤浩章・芝良昭・東貞成・功刀卓・前	(26)佐藤浩章・芝良昭・東貞成・功刀卓・前	(24)佐藤浩章・芝良昭・東貞成・功刀卓・前	
田宜浩・藤原広行(2013):物理探査・室	田宜浩・藤原広行(2013):物理探査・室	田宜浩・藤原広行(2013):物理探査・室	
内試験に基づく2004年留萌支庁南部の地	内試験に基づく2004年留萌支庁南部の地	内試験に基づく2004年留萌支庁南部の地	
震によるK-NET港町観測点(HKD020)の基	震によるK-NET港町観測点(HKD020)の基	震によるK-NET港町観測点(HKD020)の基	
盤地震動とサイト特性評価、電力中央研	盤地震動とサイト特性評価、電力中央研	盤地震動とサイト特性評価、電力中央研	
究所報告	究所報告	究所報告	
(27)社団法人 日本原子力学会(2007):原子	(27)社団法人 日本原子力学会(2007):原子	(25) 社団法人 日本原子力学会(2007):原子	
力発電所の地震を起因とした確率論的安	力発電所の地震を起因とした確率論的安	力発電所の地震を起因とした確率論的安	
全評価実施基準、2007、(社)日本原子	全評価実施基準、2007、(社)日本原子	全評価実施基準、2007、(社)日本原子	
力学会標準、AESJ-SC-P006:2007.	力学会標準、AESJ-SC-P006:2007.	力学会標準、AESJ-SC-P006:2007.	