柏崎刈羽原子力発電所における 基準地震動の策定に関する補足説明(その2)

平成20年6月27日 東京電力株式会社



【本日のご説明内容】 前回資料(合同W11-2-3)の構成を見直し

- 1.基準地震動Ssの策定方針
- 2.中越沖地震から得られた知見の反映
- 3.考慮すべき活断層の選定
- 4.検討用地震の選定
- 5.検討用地震の地震動評価
 - (1) F B断層による地震
 - (2) 気比ノ宮断層による地震
 - (3) 片貝断層による地震
 - (4) 長岡平野西縁断層帯による地震
- 6.基準地震動Ssの策定結果
- 7.原子炉建屋基礎版における応答の比較

8.まとめ

【参考1】 地震発生層の設定

【参考2】気比ノ宮断層・片貝断層による影響



1.基準地震動Ssの策定方針



2. 中越沖地震から得られた知見の反映

【要因1】震源の影響

中越沖地震の短周期レベルは,平均的な地震と比較して大きい

【要因2】深部地盤における不整形性の影響

海域の地震による地震動特性は、陸域の地震のそれと異なる

【要因3】古い褶曲構造での増幅

海域の地震において,荒浜側(1~4号機)の地震動レベルは大湊側 (5~7号機)と比較して大きい

【反映事項】 敷地における観測記録に基づき , 基準地震動Ssを策定

海域の活断層と陸域の活断層に分類して評価を実施 海域の活断層による地震については,荒浜側(1~4号機)と大湊側(5~7 号機)でそれぞれ基準地震動を策定

Noda et al. (2002) による応答スペクトルにおいて,海域の地震と陸域の 地震に分類して,それぞれ観測記録に基づく補正係数を考慮

断層モデルによる地震動評価では,短周期レベルとして標準的な値の1.5倍を 考慮するとともに,経験的グリーン関数法では,海域と陸域の地震動特性を 反映した適切な要素地震を採用

京電力

3.考慮すべき活断層の選定

地質調査の概要



本部による

岡平野西縁

3.考慮すべき活断層の選定 敷地周辺の主な活断層

■地質調査の結果,敷地周辺において考慮すべき主な活断層は以下に示す とおり。



主な活断層の諸元

	断層名	断層長さ (km)	地震規模 M
海	佐渡島棚東縁断層	約37	7.4
t戓	F - B 断層	約27	6.8
	佐渡島南方断層	約29	7.3
	F - D断層	約30	7.3
	高田沖断層	約25	7.2
陸	角田・弥彦断層	約54	7.7
t武	気比ノ宮断層	約22	7.1
	片貝断層	約16	6.8
	十日町盆地西縁断層	約33	7.4



F - B 断層は中越沖地震の震源断層から,入倉・三宅(2001)及び武村(1998) のスケーリングに基づき断層長さ34kmの震源断層に相当する地震規模Mを設定 その他の断層は,松田(1975)に基づき設定

4.検討用地震の選定 検討用地震の選定フロー



4.検討用地震の選定 海域の活断層

基本ケース



4.検討用地震の選定 海域の活断層

断層長さ(地震規模)の不確かさを考慮したケース



4.検討用地震の選定 検討用地震の選定結果(海域)

F-B断層(M6.8) ・地質調査結果に基づく断層長さ27kmに相当する震源断層 □ 【中越沖地震本震の観測記録に基づく地震動に相当】 不確かさを考慮した F - B 断層 (M7.0) による影響を下回る 佐渡島南方断層(M7.3) ・地質調査結果に基づく断層長さ29kmに相当する震源断層 □ 不確かさを考慮した F - B断層(M7.0)による影響を下回ることから 詳細な評価は,不確かさを考慮したF-B断層(M7.0)で代表させる

- F B断層(M7.0)
- ・安全評価上の不確かさとして,断層長さ34kmに相当する震源断層を考慮 検討用地震(不確かさ考慮)として詳細に評価を実施
- F D断層及び高田沖断層(M7.7)
- ・安全評価上の不確かさとして,両断層が一連で活動する断層長さ55kmの 震源断層を考慮
 - →不確かさを考慮した F B断層(M7.0)による影響を下回ることから 詳細な評価は,不確かさを考慮した F - B断層(M7.0)で代表させる



基本ケー

ス

不確

かさ考慮

4.検討用地震の選定 陸域の活断層

基本ケース



4.検討用地震の選定 陸域の活断層

断層長さ(地震規模)の不確かさを考慮したケース



4.検討用地震の選定 検討用地震の選定結果(陸域)

気比ノ宮断層(M7.1)

- ・地質調査結果に基づく断層長さ22kmに相当する震源断層

 検討用地震(基本ケース)として詳細に評価を実施

 片貝断層(M6.8)



 ・安全評価上の不確かさとして,角田・弥彦断層,気比ノ宮断層及び片貝 断層が一連で活動する断層長さ91kmの震源断層を考慮

 検討用地震(不確かさ考慮)として詳細に評価を実施



不確かさ考慮

基本ケー

ス

5.検討用地震の地震動評価

平成18年9月に改訂された新耐震指針にしたがい,以下に示す2通りの 地震動評価を実施し,基準地震動Ssを策定。

(a)応答スペクトルに基づく地震動評価

Noda et al. (2002) による応答スペクトル評価に用いる補正係数を 海域で発生した地震と陸域で発生した地震で分けて評価

(b)<u>断層モデルを用いた手法による地震動評価</u>

想定する震源域で発生した中小地震を要素地震として用いることにより, 伝播特性等を反映することが可能な経験的グリーン関数法で評価



(1)海域の検討用地震:F-B断層

検討用地震の地震動評価にあたっては,断層長さ(地震規模)の不確 かさを考慮したケースで代表させた。

他の震源要素の不確かさについては,中越沖地震により十分な情報が 得られていることから,それらを反映したモデルによる評価を実施。

震源要素 (断層パラメータ)	基本ケース 【中越沖地震本震の観測記録に 基づく地震動に相当	不確かさの考慮
断層長さ	27km	34km
(地震規模)	(M6.8)	(M7.0)
破壊開始点		
アスペリティ位置	中越沖地震から得られた知見を 反映	左記により十分な情報が得られて
断層傾斜角	(震源インバージョン結果)余震分布	いるため考慮せず
短周期レベル		
応力降下量		

:基準地震動Ssの策定において支配的な検討ケース



(1)F - B断層 応答スペクトルのサイト補正係数

■評価手法: Noda et al. (2002)による手法

■サイト補正係数:中越沖地震の各号機原子炉建屋基礎版上の観測記録から推定した 解放基盤波とNoda et al.(2002)による応答スペクトルの比を, 安全側に包絡して設定(下図の赤線:水平方向の場合)





(1)F - B断層 断層パラメータの設定

断層パラメータの設定方針

巨視的断層パラメータのうち,断層の位置・断層長さについては地質 調査結果に基づき設定。

断層の傾斜角は,中越沖地震の余震分布に基づき震源インバージョン 結果と同様に設定し,断層幅は,中越沖地震の余震分布等から求めた 地震発生層を飽和するように設定。





(1)F - B断層 断層パラメータの設定

設定した断層パラメータ

項目			設定値	
巨視的断	基準点	東経(°)	138.37	
		北緯(°)	37.36	
	断層上端深さ(km)		6	
層面	断層長さ(km)		34.0	
	断層幅(kr	n)	20.0	
	断層面積(km ²)		680	
	走向(°)		39	
	傾斜角(°)		35	
	破壊伝播形式		マルチハイポセンター	
	S波速度(km/s)		3.4	
	地震モーメント (N· m)		1.5 × 10 ¹⁹	
ア	基準点	東経(°)	138.62	
スペ		北緯(°)	37.51	
リ テ イ 1	面積 (km²)		39	
	地震モーメント(N·m)		2.9 × 10 ¹⁸	
	平均すべり量(cm)		235	
	応力降下量(MPa)		25	
	破壊伝播速度(km/s)		3.1	
	破壊時間遅れ(s)		0.2	
			•	

項目			設定値	
アスペリ	基準点	東経(°)	138.52	
		北緯(°)	37.46	
	面積(km ²)		49	
テイ	地震モーメント (N·m)		3.3 × 10 ¹⁸	
2	平均すべり)量(cm)	217	
	応力降下量	₫(MPa)	21	
	破壊伝播速度(km/s)		2.8	
	破壊時間遅れ (s)		1.8	
ア	基準点	東経(°)	138.48	
スペ		北緯(°)	37.39	
リテ	面積(km ²)		39	
ן ר	地震モーメント(N・m)		2.3 × 10 ¹⁸	
3	平均すべり量(cm)		184	
	応力降下量(MPa)		20	
	破壊伝播速度(km/s)		2.5	
	破壊時間遲	īれ(s)	0.0	
背	面積(km ²)		552	
景 領	地震モーメント(N・m)		6.2 × 10 ¹⁸	
域	平均すべり量(cm)		36	
	実効応力(MPa)		5.1	
	破壊伝播速度(km/s)		2.3	

:地質調査結果等に基づく

: 中越沖地震の震源インバージョン結果に基づく

東京電力

(1)F - B断層 要素地震の諸元

経験的グリーン関数法に用いる要素地震は,想定する地震の震源域で 発生した中越沖地震の余震を採用。

【要素地震】2007年7月16日21時08分の地震(M4.4)



東京

(1)F - B断層 荒浜側要素地震記録の補正

中越沖地震のシミュレーション

震源インバージョン結果に基づく中越沖地震の特性化震源モデルによる シミュレーション結果は,大湊側で観測記録を良く再現しているものの, 荒浜側では過小評価。



(1)F - B断層 荒浜側要素地震記録の補正

補正前後における要素地震の解放基盤波(加速度時刻歴波形)



(1)F - B断層 荒浜側要素地震記録の補正

中越沖地震の特性化震源モデルによるシミュレーション結果と,1号機 原子炉建屋基礎版上の観測記録から推定した解放基盤波の比較







東京電力—





(2)陸域の検討用地震:気比ノ宮断層

不確かさの考慮にあたっては,断層長さ(地震規模)の不確かさによ る影響が最も大きいと考え,検討ケースを設定。

ただし,中越沖地震の知見を反映し,アスペリティの応力降下量及び 背景領域の実効応力に関する不確かさについても考慮。

震源要素 (断層パラメータ)	基本ケース	不確かさの考慮
断層長さ (地震規模)	22km (M7.1)	長岡平野西縁断層帯:91km(M8.1)
破壊開始点	破壊が敷地に向かうように巨視的断層面 の端部に設定	アスペリティの端部 など
アスペリティ位置	地震調査研究推進本部(2008)による 強震動予測レシピにしたがい設定	断層面上における敷地至近の位置 など
断層傾斜角	地質調査結果及び地震調査研究推進本部 (2004)による評価結果を参考に設定	左記により十分な情報が得られている ため考慮せず
アスペリティの 応力降下量	地震調査研究推進本部(2008)による 強震動予測レシピにしたがい設定	中越沖地震から得られた知見を反映し 左記の1.5倍の値を設定

」:基準地震動Ssの策定において支配的な検討ケース



(2)気比ノ宮断層 応答スペクトルのサイト補正係数

【片貝断層・長岡平野西縁断層帯についても共通】

■評価手法: Noda et al. (2002)による手法

 ■サイト補正係数:想定する地震と同一方向の陸域(中越地域)で発生した地震の 解放基盤波とNoda et al.(2002)による応答スペクトルの比
 【荒浜側と大湊側(1~7号機)で共通】





(2)気比ノ宮断層 要素地震の諸元

【片貝断層・長岡平野西縁断層帯についても共通】

経験的グリーン関数法に用いる要素地震は,想定する地震と同一方向の陸域で 発生した2004年新潟県中越地震の余震を採用。 2004年新潟県中越地震の分析結果を反映して,断層面の浅部と深部で異なる

要素地震を採用。

言 源 パラメータ

【断層面浅部】2004年11月08日11時15分の地震(M5.5) 【断層面深部】2004年10月27日10時40分の地震(M5.8)

パラン	トータ	[単位]	2004/11/08, 11:15	2004/10/27, 10:40
発震時		[年月日]	2004/11/8	2004/10/27
マグニチュード		5.5	5.8	
震源位置	北緯	[°N]	37.4108	37.3066
	東経	[°E]	138.9871	138.9885
	深さ	[k m]	5	11
	走向	[°]	13;209	218;18
	傾斜	[°]	53;38	60;32
	すべり角	[°]	80;103	100;73
地震モーメ	ント	[N•m]	2.24 × 10 ¹⁷	6.34 × 10 ¹⁷
臨界振動数		[Hz]	0.6	0.4
断層長さ		[k m]	3.7	5.6
断層幅		[k m]	3.7	5.6
平均すべり		[c m]	53	66.7
実効応力		[Mpa]	10.36	8.69
剛性率		[N/m ²]	3.01 × 10 ¹⁰	3.01 × 10 ¹⁰
せん断波速	度	[km/s]	3.4	3.4
単位体積重	里	$[g/cm^3]$	2.6	2.6



(2)気比ノ宮断層 断層モデル

地質調査結果及び地震調査研究推進本部(2008)による強震動予測 レシピに基づき,断層モデルを設定。



30

(2)気比ノ宮断層 断層パラメータの設定

断層パラメータの設定方針

巨視的断層パラメータのうち,断層の位置・断層長さについては地質 調査結果を参考とするが,安全評価上,地震発生層を飽和するように 地震モーメントMo 7.5×10¹⁸N·mの震源断層を考慮し,断層長さ を地質調査結果による22kmから25kmに延長。

断層の傾斜角は,地質調査結果及び地震調査研究推進本部(2004) による長岡平野西縁断層帯の評価結果を参考に設定し,断層幅は, F-B断層と同様に地震発生層を飽和するように設定。

微視的断層パラメータは,原則として地震調査研究推進本部(2008) による強震動予測レシピに基づき設定。

ただし、アスペリティの応力降下量及び背景領域の実効応力について は、中越沖地震の知見を反映し、強震動予測レシピにより求まる値の 1.5倍の値を採用。



(2)気比ノ宮断層 断層パラメータの設定

設定した断層パラメータ

項目			設定値
巨視的	基準点	東経(°)	138.80
		北緯(°)	37.67
断	断層上端深さ(km)		6
層面	断層長さ(km)		25.0
	断層幅(km)		15.0
	断層面積(km ²)		375
走向(°)			203
	傾斜角(°)		50
	S 波速度(km/s)	3.4
	破壊伝播速度(km/s) 地震モーメント(N·m)		2.4
			7.8 × 10 ¹⁸

項目			設定値
ア	基準点	東経(°)	138.76
スペ		北緯(°)	37.60
IJ	面積(km ²)		59
テイ	地震モーメント(N·m)		2.5 × 10 ¹⁸
	平均すべり量(cm)		134
	応力降下量	E(MPa)	25
三派	面積(km ²)		316
」 景 領	地震モーメント(N·m)		5.4 × 10 ¹⁸
域	平均すべり量 (cm)		54
	実効応力(MPa)		5.2



:地震調査研究推進本部(2008)による強震動予測レシピに基づく

:中越沖地震の知見を反映し,強震動予測レシピにより求まる値の1.5倍の値を採用







(2)気比ノ宮断層 破壊開始点の不確かさ

破壊開始点の不確かさに関する検討ケース





破壊開始点は,敷地への影響が大きい と考えられる2箇所を設定


(2)気比ノ宮断層 破壊開始点の不確かさ

荒浜側(1~4号機)





10

(2)気比ノ宮断層 破壊開始点の不確かさ

大湊側(5~7号機)





0

10

(2) 気比ノ宮断層 アスペリティ位置の不確かさ

アスペリティ位置の不確かさに関する検討ケース

平面図



(2) 気比ノ宮断層 アスペリティ位置の不確かさ

応答スペクトルに基づく地震動評価結果の比較



荒浜側(1~4号機)

京電力



大湊側(5~7号機)

(3)陸域の検討用地震:片貝断層

不確かさの考慮にあたっては,断層長さ(地震規模)の不確かさによ る影響が最も大きいと考え,検討ケースを設定。

ただし,中越沖地震の知見を反映し,アスペリティの応力降下量及び 背景領域の実効応力に関する不確かさについても考慮。

震源要素 (断層パラメータ)	基本ケース	不確かさの考慮
断層長さ (地震規模)	16km (M6.8)	長岡平野西縁断層帯:91km(M8.1)
破壊開始点	破壊が敷地に向かうように巨視的断層面 の端部に設定	アスペリティの端部 など
アスペリティ位置	地震調査研究推進本部(2008)による 強震動予測レシピにしたがい設定	断層面上における敷地至近の位置 など
断層傾斜角	地質調査結果及び地震調査研究推進本部 (2004)による評価結果を参考に設定	左記により十分な情報が得られている ため考慮せず
アスペリティの 応力降下量	地震調査研究推進本部(2008)による 強震動予測レシピにしたがい設定	中越沖地震から得られた知見を反映し 左記の1.5倍の値を設定

」:基準地震動Ssの策定において支配的な検討ケース



(3) 片貝断層 断層モデル

地質調査結果及び地震調査研究推進本部(2008)による強震動予測 レシピに基づき,断層モデルを設定。



(3)片貝断層 断層パラメータの設定

断層パラメータの設定方針

巨視的断層パラメータのうち,断層の位置・断層長さについては地質 調査結果を参考とするが,安全評価上,地震発生層を飽和するように 地震モーメントMo 7.5×10¹⁸N·mの震源断層を考慮し,断層長さ を地質調査結果による16kmから25kmに延長。

断層の傾斜角は,地質調査結果及び地震調査研究推進本部(2004) による長岡平野西縁断層帯の評価結果を参考に設定し,断層幅は, F-B断層と同様に地震発生層を飽和するように設定。

微視的断層パラメータは,原則として地震調査研究推進本部(2008) による強震動予測レシピに基づき設定。

ただし、アスペリティの応力降下量及び背景領域の実効応力について は、中越沖地震の知見を反映し、強震動予測レシピにより求まる値の 1.5倍の値を採用。





設定した断層パラメータ

項目			設定値	
巨視的	甘油上	東経(°)	138.75	
	奉华只	北緯(°)	37.50	
断	断層上端深	さ(km)	6	
層面	断層長さ(km)		25.0	
	断層幅(km)		15.0	
	断層面積(km ²)		375	
	走向(°)		187	
	傾斜角(°)		50	
	S 波速度(km/s)		3.4	
	破壊伝播速	度(km/s)	2.4	
	地震モーメ	ント(N·m)	7.8 × 10 ¹⁸	

項目			設定値
ア	甘淮上	東経(°)	138.74
スペ		北緯(°)	37.43
IJ	面積(km ²)		59
テイ	地震モーメント(N·m)		2.5 × 10 ¹⁸
	平均すべり)量(cm)	134
	応力降下量(MPa)		25
沿 王 1	面積(km ²)		316
景 領 域	地震モーメント(N・m)		5.4 × 10 ¹⁸
	平均すべり量(cm)		54
	実効応力(MPa)		5.2



:地震調査研究推進本部(2008)による強震動予測レシピに基づく

:中越沖地震の知見を反映し,強震動予測レシピにより求まる値の1.5倍の値を採用









破壊開始点の不確かさに関する検討ケース





と考えられる2箇所を設定









アスペリティ位置の不確かさに関する検討ケース

平面図



(3)片貝断層 アスペリティ位置の不確かさ

応答スペクトルに基づく地震動評価結果の比較



荒浜側(1~4号機)

「京電力



大湊側(5~7号機)

(3)片貝断層 アスペリティ位置の不確かさ

アスペリティ位置を深くしても敷地への影響が大きくならない理由





(4)陸域の検討用地震:長岡平野西縁断層帯

陸域の検討用地震(基本ケース)である気比ノ宮断層・片貝断層に対し, 断層長さ(地震規模)の不確かさを考慮したケースとして長岡平野西縁 断層帯(断層長さ91km, M8.1)の評価を実施。

震源要素 (断層パラメータ)	基本ケース	不確かさの考慮
断層長さ (地震規模)	気比ノ宮断層: 22km(M7.1) 片貝断層:16km(M6.8)	長岡平野西縁断層帯:91km(M8.1)
破壊開始点	破壊が敷地に向かうように巨視的断層面 の端部に設定	アスペリティの端部 など
アスペリティ位置	地震調査研究推進本部(2008)による 強震動予測レシピにしたがい設定	断層面上における敷地至近の位置 など
断層傾斜角	地質調査結果及び地震調査研究推進本部 (2004)による評価結果を参考に設定	左記により十分な情報が得られている ため考慮せず
アスペリティの 応力降下量	地震調査研究推進本部(2008)による 強震動予測レシピにしたがい設定	中越沖地震から得られた知見を反映し 左記の1.5倍の値を設定

|:基準地震動Ssの策定において支配的な検討ケース(本検討)



(4)長岡平野西縁断層帯 断層モデル

地質調査結果及び地震調査研究推進本部(2008)による強震動予測 レシピに基づき,断層モデルを設定。



(4)長岡平野西縁断層帯 断層パラメータの設定 断層パラメータの設定方針

巨視的断層パラメータのうち,断層の位置・断層長さについては地質 調査結果に基づき設定。

断層の傾斜角は,地質調査結果及び地震調査研究推進本部(2004) による長岡平野西縁断層帯の評価結果を参考に設定し,断層幅は, F-B断層と同様に地震発生層を飽和するように設定。

微視的断層パラメータは,原則として地震調査研究推進本部(2008) による強震動予測レシピに基づき設定するが,長大な断層であるため, 断層全体の応力降下量は,無限長の地表垂直縦ずれ断層の式を用いて 算定。

また,アスペリティの応力降下量及び背景領域の実効応力については, 中越沖地震の知見を反映し,強震動予測レシピにより求まる値の1.5倍 の値を採用。





(4) 長岡平野西縁断層帯 断層パラメータの設定

設定した断層パラメータ

項目										
		Ħ	長岡平野西縁断層帯(全体)	長岡平野西縁断層帯(全体) 角田・弥彦断層(北部) 角田・弥彦断層(南部)		気比ノ宮断層	片貝断層			
回	甘淮上	.東経(°)	138.83	138.83	138.79	138.76	138.73			
祝 的	举华只	北緯(°)	38.13	38.13	37.89	37.65	37.47			
断	断層上端深	さ(km)	6							
層面	層 面 断層長さ(km)		91	27	27	20	17			
	断層幅(km)		15							
	断層面積(km ²)		1365	1365 405 405		300	255			
	走向(。)		187							
	傾斜角(。	<u>)</u>	50							
S 波速度(km/s)		km/s)	3.4							
破壊伝播速度(km/s)		度(km/s)			2.4					
	地震モーメ	ント(N·m)	1.0 × 10 ²⁰	3.1 × 10 ¹⁹	3.1 × 10 ¹⁹	2.3 × 10 ¹⁹	1.9 × 10 ¹⁹			



: 地質調査結果等に基づく

: 地震調査研究推進本部 (2008) による強震動予測レシピに基づく



(4) 長岡平野西縁断層帯 断層パラメータの設定

設定した断層パラメータ(つづき)

на н								
	·····································		長岡平野西縁断層帯(全体)	全体) 角田・弥彦断層(北部) 角田・弥彦断層(南部)		気比ノ宮断層	片貝断層	
ア		東経(°)	-	138.82	138.78	138.75	138.72	
スペ		. 北緯(°)	-	38.06 37.82		37.61	37.44	
IJ	面積(km²)	373	111	111	82	70	
- ア	ァ イ 地震モーメント(N・m)		5.7 × 10 ¹⁹	1.7 × 10 ¹⁹	1.7 × 10 ¹⁹	1.2 × 10 ¹⁹	1.1 × 10 ¹⁹	
	平均すべり	量(cm)	487					
	応力降下量(MPa)		24					
背	面積(km²)	992	294	294	218	185	
景領	景 抽震モーメント(N・m)		4.7 × 10 ¹⁹	1.4 × 10 ¹⁹ 1.4 × 10 ¹⁹		1.0 × 10 ¹⁹	8.8 × 10 ¹⁸	
域	平均すべり	量(cm)	152					
	実効応力(MPa)	4.9	5.2	5.2	4.4	4.1	



:地震調査研究推進本部(2008)による強震動予測レシピに基づく

:中越沖地震の知見を反映し,強震動予測レシピにより求まる値の1.5倍の値を採用











6.基準地震動Ssの策定結果

検討用地震の応答スペクトル・断層モデルによる地震動評価結果を踏ま え,基準地震動Ssを4波策定。

基準地震動	検討用地震	地震動評価手法
Ss - 1	F- B断層による地震	応答スペクトル 〔Noda et al.(2002)〕
Ss - 2	(M7.0)	断層モデル 〔経験的グリーン関数法〕
Ss - 3	長岡平野西縁断層帯	応答スペクトル 〔Noda et al.(2002)〕
Ss - 4	による地震 (M8.1)	断層モデル 〔経験的グリーン関数法〕



6.基準地震動Ssの策定結果

最大加速度値

(単位:Gal)

基準地震動	1 号機	2 号機	3 号機	4 号機	5 号機	6 号機	7 号機
Ss - 1 (F-B断層・応答スペクトル)		水平: 鉛直:	2280 1010		水平:1040 鉛直:630		
Ss - 2 (F-B断層・断層モデル)		水平: 鉛直:	1354 402		水平:1156 鉛直:501		
Ss - 3 (長岡平野西縁断層帯・応答スペクトル)	水平:60 鉛直:40			0 0 0 0			
Ss - 4 (長岡平野西縁断層帯・断層モデル)		水平: 鉛直:	589 314		水 鉛	平:82 直:33	26 32

(水平方向の値はNS, EW方向のうち大きな方の値を記載)



基準地震動Ss - 1 (F - B断層・応答スペクトル)の加速度時刻歴波形



東京電力

基準地震動Ss-2(F-B断層・断層モデル)の加速度時刻歴波形



基準地震動Ss-3(長岡平野西縁断層帯・応答スペクトル)の加速度時刻歴波形



基準地震動Ss-4(長岡平野西縁断層帯・断層モデル)の加速度時刻歴波形



7.原子炉建屋基礎版における応答の比較

基準地震動Ssによる応答と中越沖地震観測記録の比較(1号機)



中越沖地震観測記録
Ss - 1 V
Ss - 2 UD
Ss - 3 V
Ss - 4 UD



7.原子炉建屋基礎版における応答の比較

基準地震動Ssによる応答と中越沖地震観測記録の比較(5号機)



中越沖地震の知見を反映し,柏崎刈羽原子力発電所における基準地震動 Ssの策定を実施。

海域の活断層と陸域の活断層に分類した上で,敷地に及ぼす影響の比較 を行い,検討用地震を選定。

検討用地震の「不確かさの考慮」について整理を行った上で,応答スペ クトル・断層モデルによる地震動評価を実施し,

地震規模の不確かさを考慮した「F-B断層による地震(M7.0)」 気比ノ宮断層及び片貝断層について地震規模の不確かさを考慮した 「長岡平野西縁断層帯による地震(M8.1)」

の評価結果に基づく4種類の基準地震動Ssを策定。



【参考1】 地震発生層の設定



【参考1】 地震発生層の設定

地震発生層の設定にあたっては,以下に示す既往の知見も考慮。

Vp

٧n

水平 / 上下スペクトル振幅比の逆解析 による敷地地盤の速度構造モデル

層厚

區回



層

T.M.S.L.

No.	(m)	(m)	(t/m³)	(m/s)	(m/s)
	-284				
1	-300	16	2.11	1110	2280
2	-1360	1060	2.12	1160	2390
3	-2410	1050	2.25	1620	3220
4	-3700	1290	2.36	2050	4150
5	-5880	2180	2.51	2760	4820
6		80	2.59	3170	5230

密度

宓庻

Vs

Ve



京電力

No.	(m)	(m)	(t/m ³)	(m/s)	(m/s)			
	-134							
1	-149	15	2.03	730	1800			
2	-180	31	2.03	890	1900			
3	-231	51	2.03	890	1900			
4	-266	35	2.03	960	1900			
5	-300	34	2.03	1000	2100			
6	-1360	1060	2.12	1160	2390			
7	-2410	1050	2.25	1630	3220			
8	-3700	1290	2.36	2050	4150			
9	-5880	2180	2.51	2760	4820			
10		x	2.59	3170	5230			

地震基盤面相当の深さは約6km (地震発生層上端深さに対応)

コンラッド面深さに関する既往の知見



【参考1】地震発生層の設定


【参考2】気比ノ宮断層・片貝断層による影響

断層モデルによる地震動評価結果と基準地震動Ssの比較(荒浜側)





【参考2】気比ノ宮断層・片貝断層による影響

断層モデルによる地震動評価結果と基準地震動Ssの比較(大湊側)



