

泊発電所3号炉

基準津波に関するコメント回答

(地震に伴う津波と地震以外の要因に伴う津波の組合せ)

(水位上昇側に係るコメント回答)

令和5年9月8日
北海道電力株式会社

本資料の説明範囲

今回の説明範囲

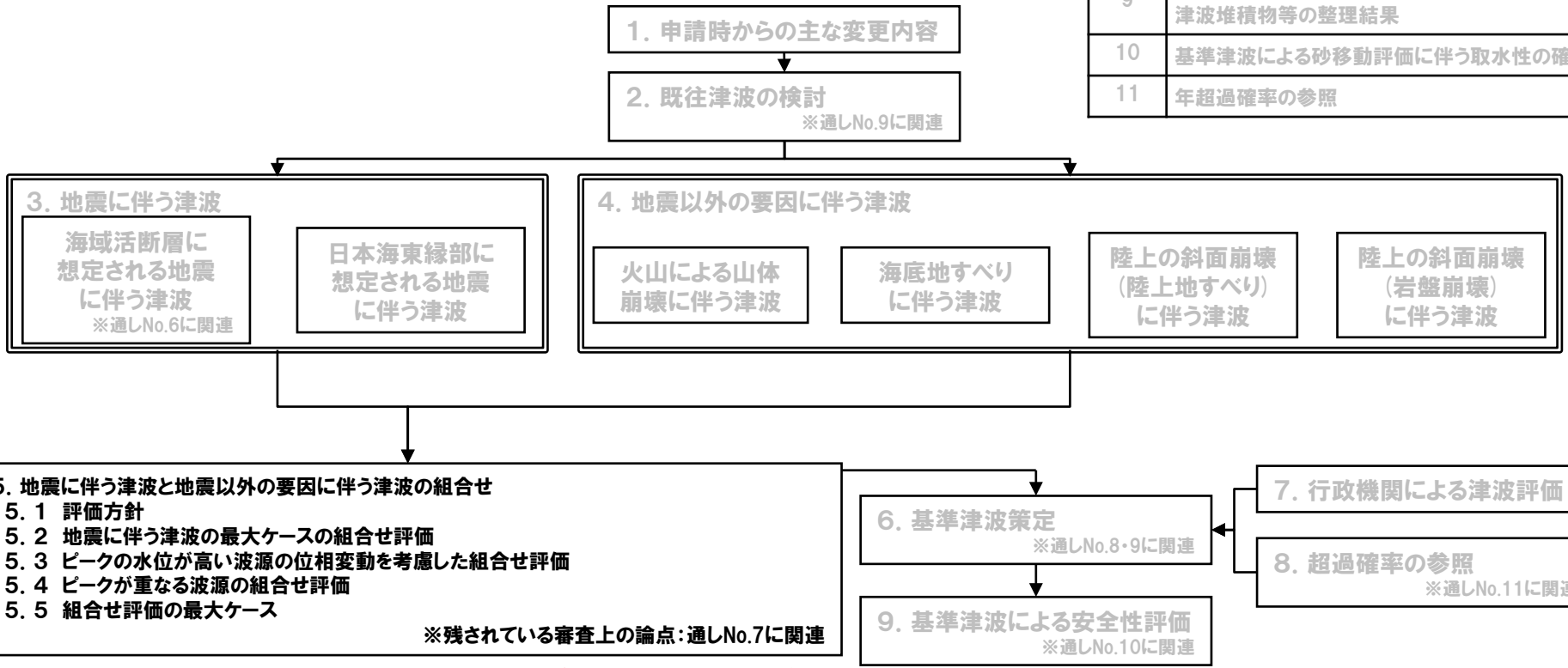
- 津波評価は、『まとめ資料「5. 地震に伴う津波と地震以外の要因に伴う津波の組合せ」』において、別途、取りまとめる予定であるが、その検討フローは以下のとおりである。
- 本資料では、まとめ資料の「5. 地震に伴う津波と地震以外の要因に伴う津波の組合せ」に関する指摘事項（令和5年3月24日審査会合の指摘事項）に対して回答を行う。

【残されている審査上の論点】

通しNo.	内容
6	積丹半島北西沖に地震断層として想定することとした断層による津波評価
7	日本海東縁部に想定される地震による津波と陸上地すべりによる津波の組合せの評価結果
8	基準津波定義位置での時刻歴波形
9	基準津波による遡上津波高さと比較する津波堆積物等の整理結果
10	基準津波による砂移動評価に伴う取水性の確保
11	年超過確率の参照

【津波評価の全体の検討フロー】

※『まとめ資料「5. 地震に伴う津波と地震以外の要因に伴う津波の組合せ」』において、取りまとめる。



※残されている審査上の論点:通しNo.7に関連

本資料においてコメント回答

本資料の説明範囲

令和5年3月24日審査会合の指摘事項

○前回の審査会合（令和5年3月24日審査会合）の指摘事項である以下について回答する。

- 指摘事項No.33-1:陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価
- 指摘事項No.33-2:陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響
- 指摘事項No.34:敷地に対して大きな影響を及ぼす波源の選定方針

○なお、指摘事項No.33については、検討の具体例である指摘事項No.33-1～No.33-3に分割するが、本資料では下表の黒字箇所「No.33-1・No.33-2」について回答する（No.33-3については、別途検討中）。

○また、組合せ評価においては、指摘事項No.33-1が主要な指摘事項への回答となるため、まず「1. 本日の説明概要」において、組合せ評価（水位上昇側）の全体像を示す。

指摘時期	No	指摘事項
令和5年3月24日 審査会合	33	地震による津波と陸上地すべりによる津波の組合せ評価において、地震による津波の評価結果のうち水位下降側の波源として選定したものが、組合せ後に水位上昇側の最大水位となったことを踏まえ、現在の組合せ候補としている波源で、組合せ後の水位に影響の大きい波源が選定できているのかについて、分析結果を踏まえて根拠を明確にした上で説明すること。 検討の具体例は以下のとおり。
	33-1	【水位上昇側】 ➢ 陸上地すべり(川白)の第1波を対象としたこれまでの分析・評価結果を踏まえ、地震に伴う津波のうち組合せ時間範囲において第1波又は第2波のピークが生じる波源を特定して示すこと。 ➢ そのうえで、組合せ時間範囲における組合せ後の津波水位が高くなる波源の組合せについて、波源のパラメータを変更した場合の波形に与える影響を考慮して検討すること。
	33-2	➢ 加えて、陸上地すべり(川白)の第1波に加え第2波による影響を示すこと。
	33-3	【水位下降側】 ➢ 位相の変動を考慮する必要がないとする根拠について、位相の変動が水位低下時間の算出結果に影響しないという具体例で示すなど、明確に説明すること。
	34	敷地に対して大きな影響を及ぼす波源の選定については、現在の選定方針では、各地形モデルについて影響が大きな波源の選定が適切になされているかが判然としない。 先行サイトの評価例（防波堤の有無を分けて波源を選定する）も参考にした上で泊サイトの特徴も踏まえた考え方を整理すること。

検討の
具体例

目次

1. 本日の説明概要	6
2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)	19
(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)	24
(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)	42
(3) まとめ	61
3. 陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響(指摘事項No.33-2)	70
(1) 検討の位置付け	72
(2) 検討方針・検討方法・検討結果	76
(3) まとめ	85
4. 水位下降側の評価の妥当性(指摘事項No.33-3)	検討中
5. 敷地に対して大きな影響を及ぼす波源の選定(指摘事項No.34)	88

余白

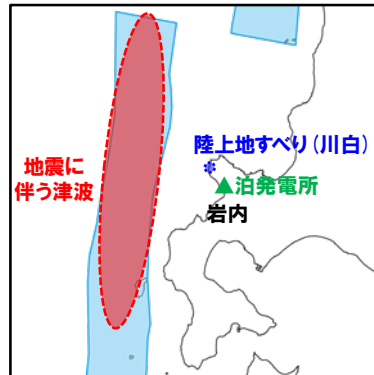
1. 本日の説明概要

泊発電所の波源の特徴（水位上昇側）及び組合せ評価の検討経緯（1/2）

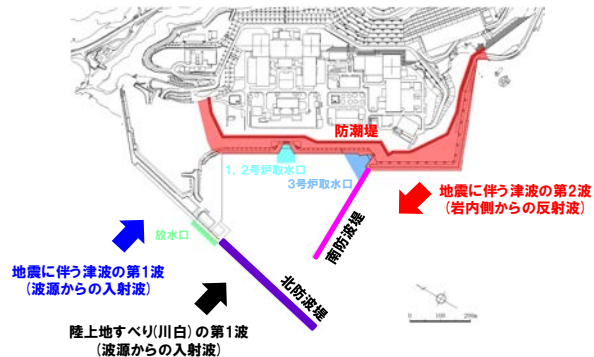
【泊発電所の波源の特徴（水位上昇側）】

○泊発電所の波源の特徴は以下のとおりである。

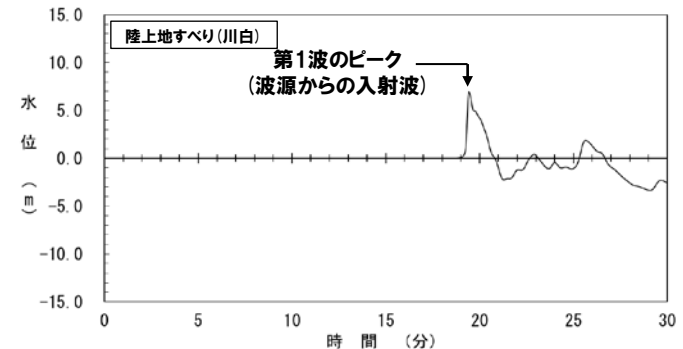
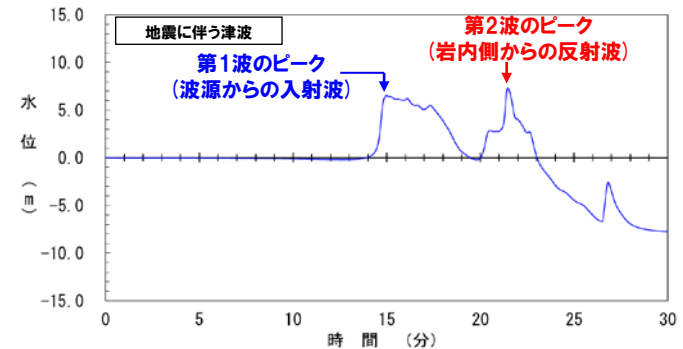
- 日本海東縁部に想定される地震に伴う津波（以降、「地震に伴う津波」と呼ぶ。）は、波源からの入射波（第1波）に加え、岩内側からの反射波（第2波）が発生し、入射波（第1波）と反射波（第2波）の2つのピークが連続して発生する。
- 地震に伴う津波の波源位置の変動を考慮することによって、敷地に津波が到達する時間（ピークの発生時間）が変化する。
- 陸上地すべり（川白）の第1波のピークは、地震以外の要因に伴う津波として水位が高く、泊発電所への津波到達時間によっては、**地震に伴う津波の第1波・第2波のピークと重なり、組合せ評価の水位が高くなる。**



【波源位置と泊発電所の位置関係】



【津波の伝播方向】



【水位時刻歴波形】

※水位時刻歴波形は、3号炉取水口前面の代表点から抽出した。
 ※波源:断層パターン7、波源位置:矩形モデル(東へ15km)、アスぺリティ位置:de南へ20km、断層面上縁深さ:5km、地形モデル:防波堤の損傷を考慮した地形モデル①の結果を用いて整理した。

1. 本日の説明概要

泊発電所の波源の特徴（水位上昇側）及び組合せ評価の検討経緯（2/2）

【組合せ評価の検討経緯】

- 地震に伴う津波と陸上地すべり（川白）の組合せ評価※¹においては、先行サイトの実績も踏まえ、泊発電所においても地震に伴う津波の最大ケース※²と陸上地すべり（川白）の組合せ評価を実施した（令和4年9月16日審査会合）。
- しかし、水位下降側で選定された波源との組合せ評価結果が水位上昇側の最大ケースとなる「波源の入れ替わり」が生じたケースが多くあった。
- 「波源の入れ替わり」は、泊発電所の波源の特徴により生じたと考えられる。
- 具体的には、水位上昇側の最大ケースとして選定された波源のピークと陸上地すべり（川白）のピークは重ならなかった一方、水位下降側の最大ケースとして選定された波源のピークは重なることで波源の入れ替わりが生じたものと考えられる。
- 以上を踏まえると、組合せ評価を検討するに当たっては、地震に伴う津波のピークと陸上地すべり（川白）とのピークの重なりも考慮する必要があることを確認した。

※1: 組合せ評価は、陸上地すべり（川白）が、地震発生直後から組合せ時間範囲 ($T_s \sim T_s + T_d$) 後に発生することを考慮している。

※2: 水位上昇側で選定された波源だけではなく水位下降側で選定された波源も組合せ対象とした。

1. 本日の説明概要

泊発電所の波源の特徴（水位上昇側）を踏まえた組合せ評価の基本方針（1/2）

- 組合せ評価においては、「地震に伴う津波の**水位**」及び「地震に伴う津波が陸上地すべり（川白）の**ピークと重なるかどうか**」が結果に影響を与えられ。
- 「**水位**」に着目した「①地震に伴う津波の最大ケースの組合せ評価」・「②ピークの水位が高い波源の位相変動を考慮した組合せ評価」及び「**ピークが重なるかどうか**」に着目した「③ピークが重なる波源の組合せ評価」を実施することにより、組合せ評価の水位が高くなる可能性がある。

【①地震に伴う津波の最大ケースの組合せ評価】

- 地震に伴う津波の最大ケースは、**組合せ前において水位が高い波源であるため**、ピークと重ならない場合においても、組合せ評価の水位が高くなる可能性がある。

【②ピークの水位が高い波源の位相変動を考慮した組合せ評価】

- 地震に伴う津波の最大ケースを陸上地すべり（川白）のピークに近づけるように位相変動を考慮した波源は、**組合せ前において水位が高い波源であり、更に陸上地すべり（川白）との重なりが大きくなることにより**、組合せ評価の水位が高くなる可能性がある。

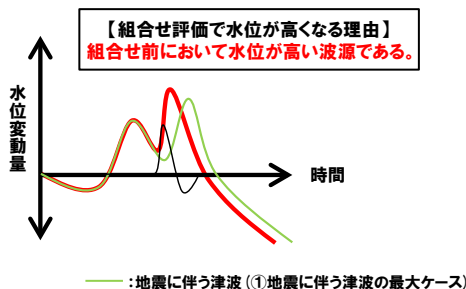
【③ピークが重なる波源の組合せ評価】

- ピークが重なる波源は、**陸上地すべり（川白）と重なることにより**、「組合せ評価の最大ケース」となる可能性が最も高いと考えられる。

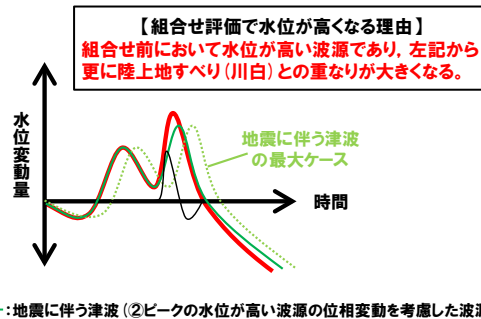
- ①～③以外の組合せ評価には「ピークが重ならない波源」と「ピークの水位が低い波源」の組合せ評価があるが、①～③と比較して水位が高くなることはないことから、「組合せ評価の最大ケース」の選定に当たっては、①～③を検討することにより、網羅的に敷地に対して大きな影響を及ぼす波源を選定する。

組合せ評価（水位上昇側）の対象とする波源選定の考え方のイメージ図

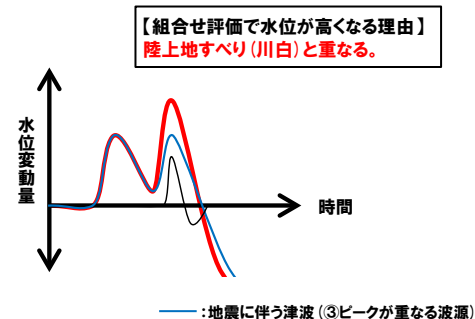
【①地震に伴う津波の最大ケースの組合せ評価】



【②ピークの水位が高い波源の位相変動を考慮した組合せ評価】



【③ピークが重なる波源の組合せ評価】



【共通の凡例】
— : 陸上地すべり（川白）
— : 組合せ評価

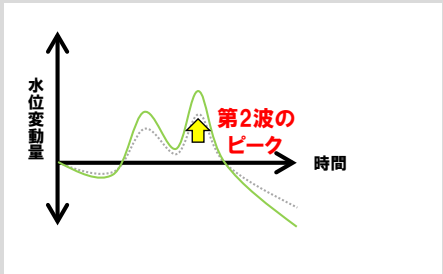
1. 本日の説明概要

地震に伴う津波と地震以外の要因に伴う津波の組合せ評価の検討フロー

- 地震に伴う津波と地震以外の要因に伴う津波の組合せの検討としては、P8の基本方針を踏まえ、以下の①～③の組合せ評価結果の中から水位が最大となるケースを波源として選定する。
- なお、①及び②については、これまでの審査会合で説明した内容であるため、「③ピークが重なる波源の組合せ評価」を指摘事項No.33-1のコメント回答として、今回説明する。

「地震に伴う津波」 令和4年5月27日審査会合における説明内容を修正

- 各断層パラメータの変動を考慮したパラメータスタディ(STEP1-1～STEP4)から、ピークの水位が高い波源を選定した(水位の観点の検討)。
- 各評価項目の最大ケースとして計18ケースが選定された。



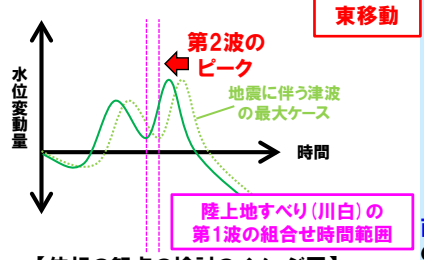
【水位の観点の検討のイメージ図】

「① 地震に伴う津波の最大ケースの組合せ評価」 令和4年9月16日審査会合における説明内容を修正

- 「地震に伴う津波」の最大ケース(計18ケース)を検討対象波源として、組合せ評価を実施する。

「② ピークの水位が高い波源の位相変動を考慮した組合せ評価」※ 令和5年3月24日審査会合における説明内容を修正

- 「地震に伴う津波」の最大ケース(計18ケース)のうち、第1波のピークの水位及び第2波のピークの水位が高い波源を検討対象波源として、波源位置(位相)の変動を考慮した組合せ評価を実施する(位相の観点の検討)。



【位相の観点の検討のイメージ図】

①②③それぞれの組合せ評価結果の中から最大ケースを選定

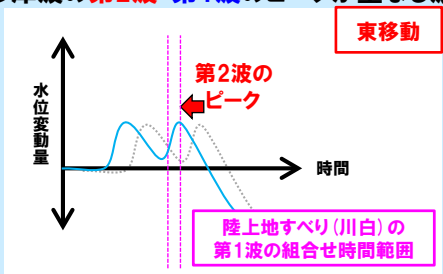
「組合せ評価の最大ケース」

※②③は、泊発電所の波源の特徴(水位上昇側)を踏まえた組合せ評価

「③ ピークが重なる波源の組合せ評価」※ 今回説明(No.33-1)

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

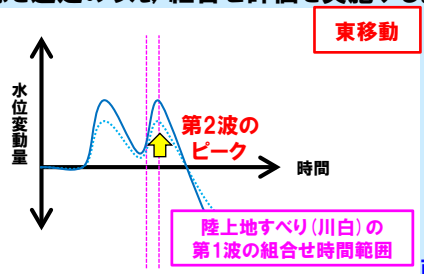
- 各断層パターンを検討対象波源として、「東西方向位置」・「矩形モデル」・「くの字モデル」を変動させた検討より、組合せ時間範囲において、地震に伴う津波の第2波・第1波のピークが重なる波源を特定する。



【位相の観点の検討のイメージ図】

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

- そのうえで、全ての断層パラメータが水位に影響を与えることから、各断層パラメータの変動を考慮し、第2波・第1波のピークの水位が高くなる波源を選定のうえ、組合せ評価を実施する。



【水位の観点の検討のイメージ図】

余白

1. 本日の説明概要

各指摘事項の回答のまとめ

- 次頁以降では、今回の説明の要点として「各指摘事項の回答のまとめ」を説明する。
- なお、各指摘事項の回答の詳細は、各章で説明する（回答概要は各章の冒頭を参照）。

No	指摘事項	掲載箇所		
		まとめ	回答概要	回答の詳細
33-1	【水位上昇側】 <ul style="list-style-type: none"> ➢ 陸上地すべり(川白)の第1波を対象としたこれまでの分析・評価結果を踏まえ、地震に伴う津波のうち組合せ時間範囲において第1波又は第2波のピークが生じる波源を特定して示すこと。 ➢ そのうえで、組合せ時間範囲における組合せ後の津波水位が高くなる波源の組合せについて、波源のパラメータを変更した場合の波形に与える影響を考慮して検討すること。 	P12,13	2章の冒頭(P20)	2章(P19以降)
33-2	<ul style="list-style-type: none"> ➢ 加えて、陸上地すべり(川白)の第1波に加え第2波による影響を示すこと。 	P14,15	3章の冒頭(P71)	3章(P70以降)
33-3	【水位下降側】 <ul style="list-style-type: none"> ➢ 位相の変動を考慮する必要がないとする根拠について、位相の変動が水位低下時間の算出結果に影響しないという具体例で示すなど、明確に説明すること。 	検討中	検討中	検討中
34	敷地に対して大きな影響を及ぼす波源の選定については、現在の選定方針では、各地形モデルについて影響が大きな波源の選定が適切になされているかが判然としない。 先行サイトの評価例(防波堤の有無を分けて波源を選定する)も参考にした上で泊サイトの特徴も踏まえた考え方を整理すること。	P16,17	5章の冒頭(P89)	5章(P88以降)

次頁以降で説明

1. 本日の説明概要

指摘事項No.33-1の回答のまとめ(1/2)

【検討方針】

- 各断層パターンの波源位置(「東西方向位置」・「矩形モデル・くの字モデル」)を変動させることで、位相が変動する(下記の「備考:断層パラメータの変動による影響」を参照)。
- これより、各断層パターンを検討対象波源として、位相に影響する断層パラメータを変動させた検討より、**組合せ時間範囲**において**陸上地すべり(川白)の第1波**のピークと地震に伴う津波の**第2波・第1波**のピークが重なる波源を特定する。
- そのうえで、水位に影響する断層パラメータ(「東西方向位置」・「矩形モデル・くの字モデル」・「アスペリティ位置」・「断層面上縁深さ」)を変動させた検討より、地震に伴う津波の**第2波・第1波**のピークの水位が高くなる波源を選定のうえ、**組合せ評価**を実施する。

【検討方法(検討フロー)】

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

○各断層パターンを検討対象波源として、「**東西方向位置**」・「**矩形モデル・くの字モデル**」を変動させた検討により、**組合せ時間範囲**において、地震に伴う津波の**第2波・第1波**のピークが重なる波源を特定する。

【検討対象波源(断層パターン)】
 ○断層パターン5~8を検討対象波源とする。
 ※断層パターン1~4については、断層パターン5~8をそれぞれ西へ25km移動した位置にある同じ傾斜となる断層パターンの波源であることから、断層パターン5~8を基準位置として東西への移動を検討することで、断層パターン1~4を評価可能である。

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)


○全ての断層パラメータが水位に影響を与えることから、各断層パラメータの変動を考慮し、**第2波・第1波**のピークの水位が高くなる波源を選定のうえ、**組合せ評価**を実施する。

備考:断層パラメータの変動による影響
 ○各断層パラメータが変動した場合に、水位時刻歴波形の位相・水位に与える影響は下表のとおりとなる。

断層パラメータ	位相への影響	水位への影響
断層パターン	- (水位時刻歴波形が異なるため、網羅的に検討する)	
波源位置	東西方向位置	◎ (最も影響を与える) ○ (影響を与える)
	矩形モデル・くの字モデル	○ (影響を与える) ○ (影響を与える)
アスペリティ位置	△ (影響は小さい)	◎ (最も影響を与える)
断層面上縁深さ	× (影響はない)	△ (影響は小さい)

紫ハッチング: (1)で検討する断層パラメータ 緑ハッチング: (2)で検討する断層パラメータ

「(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)」の検討結果

○ピークが重なる波源位置は、下表内に示す「**日本海東縁部の範囲**」のうち  のハッチング箇所となる。
 地震に伴う津波の**第2波(東移動)**のピークが重なる波源

	断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
矩形モデル		重ならない		重ならない
くの字モデル	重ならない	重ならない	重ならない	重ならない

地震に伴う津波の第1波(西移動)のピークが重なる波源

	断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
矩形モデル				
くの字モデル				

「(2) ピークの水位が高くなる波源の選定(水位の観点の検討)」の検討結果

○各断層パラメータの変動を網羅的に考慮し、ピークの水位が高くなる波源を選定した。

断層パラメータ	解析対象とした変動範囲	検討結果※2
断層パターン	断層パターン5~8	断層パターン7
波源位置	東西方向位置	(1)で特定した「ピークが重なる波源」のうち最も東へ位置する波源
矩形モデル・くの字モデル		
アスペリティ位置	de~ef (10kmピッチ)	de南へ20km, 若しくは, de南へ30km
断層面上縁深さ	0km,3km,5km	5km

※「組合せ評価の最大ケース」となる**地震に伴う津波の第2波(東移動)の断層パターン7**の結果を掲載

1. 本日の説明概要

指摘事項No.33-1の回答のまとめ(2/2)

【検討結果】

- 泊発電所の波源の特徴(水位上昇側)を踏まえると、「ピークが重なる波源」が「組合せ評価の最大ケース」になる可能性が最も高いことから、指摘事項No.33-1の回答として、「③ピークが重なる波源の組合せ評価」を実施した。
- 上記の検討結果により、「組合せ評価の最大ケース」(水位上昇側)が更新され、概ね地震に伴う津波の第2波(東移動)の断層パターン7の波源となった(黄色ハッチング箇所)。
- これは、断層パターン7の「アスペリティ位置」の変動を考慮したことで、組合せ評価の水位が特に高くなったためである(詳細は、P57参照)。
 - ※波源Aは「①地震に伴う津波の最大ケースの組合せ評価」から選定された波源である(妥当性については、P66参照)。
 - ※波源Cは「②ピークの水位が高い波源の位相変動を考慮した組合せ評価」から選定された波源である(妥当性については、P67参照)。

「組合せ評価の最大ケース」(水位上昇側)

評価項目	健全地形モデル		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	
	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要
防潮堤前面(上昇側)	13.44m	断層パターン:6 波源位置:くの字モデル(東へ10km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 A	15.65m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 E	14.98m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 E	15.68m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 波源 F
3号炉取水口(上昇側)	10.45m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 波源 B	13.14m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 波源 F	11.86m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 E	12.89m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 波源 B
1, 2号炉取水口(上昇側)	9.34m	断層パターン:6 波源位置:矩形モデル(東へ5km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 C	12.74m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 E	12.01m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:85s 波源 G	11.50m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:120s 波源 H
放水口(上昇側)	10.91m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 D	10.84m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 D	10.85m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 D	10.66m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 D

※1:水位上昇側では、4地形モデル×4評価項目=16最大ケースに対して、一部の最大ケースが重複する(同一波源が選定される)ため、波源A~波源Hの8波源となる。

※2:黄色ハッチングは「③ピークが重なる波源の組合せ評価」のうち地震に伴う津波の第2波(東移動)の断層パターン7の組合せ評価結果から選定された波源である。

※3:波源Aは「①地震に伴う津波の最大ケースの組合せ評価」から選定された波源である(妥当性については、P66参照)。

※4:波源Cは「②ピークの水位が高い波源の位相変動を考慮した組合せ評価」から選定された波源である(妥当性については、P67参照)。

1. 本日の説明概要

指摘事項No.33-2の回答のまとめ (1/2)

【検討方針】

- 陸上地すべり(川白)の第2波以降は、第1波と比較して水位が低く、ピークが重なったとしても水位が高くないことを示す。
- なお、影響の大きいと考えられる組合せとして、以下の組合せを検討対象とする。
 - 陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ
 - 陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ

【検討方法(検討フロー)】

【①重なる波源の選定】

- 地震に伴う津波のピークの発生時刻と、陸上地すべり(川白)の第2波以降の組合せ時間範囲(右図②、④)から、重なる断層パターンの波源を選定する。

組合せ	選定方法
陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ	地震に伴う津波の第2波のピークを西に移動させた場合(右図における矢印の範囲)に、陸上地すべり(川白)の第2波のピークの組合せ時間範囲(右図②)に入る断層パターンの波源を選定する。
陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ	地震に伴う津波(位相が最も早い波源)の第4波のピークが、陸上地すべり(川白)の第4波のピークの組合せ時間範囲(右図④)に入る断層パターンの波源を選定する。

【②組合せ(線形足し合わせ)による影響確認】

- 重なる波源に対して、組合せにおけるピークの水位を、以下の線形足し合わせより算出し、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)と比較する。
 - 陸上地すべり(川白)のピークの水位
 - 地震に伴う津波のピークの水位(ピークの水位が最大となる波源で代表させる)

②の結果が、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)を大きく下回る。

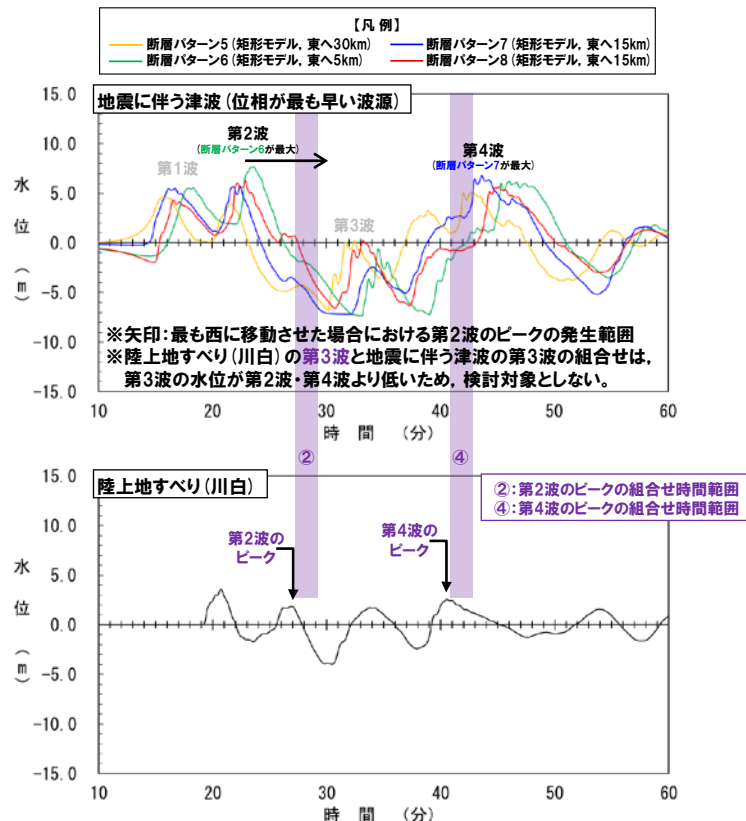
②の結果が、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)を上回る、若しくは、同程度となる。

【③組合せ(同一波動場)による影響確認】

- 組合せ(同一波動場)による詳細確認を行い、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)と比較する。

第2波以降の影響が小さいことを示し、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波を対象とした組合せ評価結果)の妥当性を示す。

【検討例:健全地形モデル・1, 2号炉取水口】



陸上地すべり(川白)の第2波以降の組合せ評価結果(検討例:健全地形モデル・1, 2号炉取水口)

	陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ	陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ	
①重なる波源の選定結果	断層パターン5, 断層パターン6, 断層パターン7, 断層パターン8	断層パターン5, 断層パターン7	「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ結果) 比較 9.34m
②組合せのピーク水位(線形足し合わせ)	9.52m(断層パターン6※)	9.32m(断層パターン7※)	
③組合せのピーク水位(同一波動場)	7.01m(断層パターン6※)	7.87m(断層パターン7※)	

※重なる波源のうち、保守的な評価となるように、最も水位が高い波源(断層パターン)より算出した。
 ※水位時刻歴波形(ピークの水位)は、1, 2号炉取水口前面の代表点から抽出した。

1. 本日の説明概要

指摘事項No.33-2の回答のまとめ(2/2)

【検討結果】

- 陸上地すべり(川白)の第2波以降の組合せ評価結果(下表・上段)と、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ結果)(下表・下段)を比較した結果、前者の水位が小さく、第2波以降の影響が小さいことを確認した。
- 陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響が小さく、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波を対象とした組合せ評価結果)は妥当であることを確認した。

陸上地すべり(川白)の第2波以降の組合せ評価結果

3号炉取水口	健全地形モデル		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	
	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要
陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ	9.55m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	10.01m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	9.49m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	9.26m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)
陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ	9.63m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)	9.24m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)	9.71m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)	10.99m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)
1,2号炉取水口	健全地形モデル		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	
	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要
陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ	7.01m	組合せのピーク水位(同一波動場) (断層パターン6)	10.74m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	11.06m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	9.35m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)
陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ	7.87m	組合せのピーク水位(同一波動場) (断層パターン7)	9.44m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)	10.74m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)	10.46m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)
放水口	健全地形モデル		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	
	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要
陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ	5.50m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	5.46m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	5.67m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	5.24m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)
陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ	対象外(重なる波源はない)							

※ピークの水位は、それぞれ3号炉取水口前面・1,2号炉取水口前面・放水口前面の代表点から抽出した。



「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)

評価項目	健全地形モデル		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	
	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要
3号炉取水口(上昇側)	10.45m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s	13.14m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s	11.86m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s	12.89m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s
1,2号炉取水口(上昇側)	9.34m	断層パターン:6 波源位置:矩形モデル(東へ5km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s	12.74m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s	12.01m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:85s	11.50m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:120s
放水口(上昇側)	10.91m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s	10.84m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s	10.85m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s	10.66m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s





1. 本日の説明概要

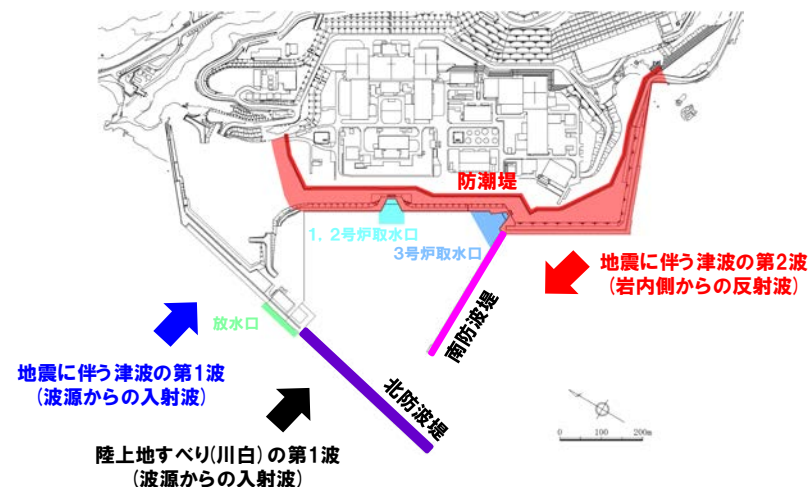
指摘事項No.34の回答のまとめ (1/2)

○先行サイトの評価例（地形モデル毎の最大ケースを基準津波に選定していること）を参考にしたうえで、以下の考えにより、地形モデル毎の最大ケースを「敷地に対して大きな影響を及ぼす波源」に選定した。

- 泊発電所の特徴（様々な方向から津波が伝播する）より、地震に伴う津波と陸上地すべりに伴う津波の組合せ評価（水位上昇側）は、防波堤の損傷有無によって「水位変動量」に及ぼす影響が異なり、地形モデル毎に各評価項目の最大ケースとして選定される波源が異なる。
- 基準津波の策定後に実施する施設（津波防護施設、浸水防止設備など）への影響評価においては、評価値の大きい波源を選定することが、安全側の評価となるため、地形モデル毎の最大ケースを「敷地に対して大きな影響を及ぼす波源」に選定する。

水位変動量に関する評価項目（水位上昇側）

凡例	評価項目	評価目的
	防潮堤前面	・地上部から津波が流入する可能性の高い波源の選定
	3号炉取水口	・経路から津波が流入する可能性の高い波源の選定※
	1, 2号炉取水口	※経路内の水位応答と、3号炉取水口、1, 2号炉取水口及び放水口の水位の傾向は同様であると考えられることから、3号炉取水口、1, 2号炉取水口及び放水口を評価項目として設定する。
	放水口	



【地形モデルと防波堤の損傷状態】

- ・健全地形モデル（北防波堤あり-南防波堤あり）
- ・防波堤の損傷を考慮した地形モデル①（北防波堤なし-南防波堤なし）
- ・防波堤の損傷を考慮した地形モデル②（北防波堤あり-南防波堤なし）
- ・防波堤の損傷を考慮した地形モデル③（北防波堤なし-南防波堤あり）

1. 本日の説明概要

指摘事項No.34の回答のまとめ(2/2)

○地震に伴う津波と陸上地すべりに伴う津波の組合せ評価結果から、水位上昇側について、「敷地に対して大きな影響を及ぼす波源」を下表のとおり選定した。

【敷地に対して大きな影響を及ぼす波源(水位上昇側)】

評価項目	健全地形モデル		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	
	評価値	断層パラメータ	評価値	断層パラメータ	評価値	断層パラメータ	評価値	断層パラメータ
防潮堤前面 (上昇側)	13.44m	断層パターン:6 波源位置:くの字モデル(東へ10km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 A	15.65m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 E	14.98m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 E	15.68m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 波源 F
3号炉 取水口 (上昇側)	10.45m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 波源 B	13.14m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 波源 F	11.86m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 E	12.89m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 波源 B
1, 2号炉 取水口 (上昇側)	9.34m	断層パターン:6 波源位置:矩形モデル(東へ5km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 C	12.74m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 E	12.01m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:85s 波源 G	11.50m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:120s 波源 H
放水口 (上昇側)	10.91m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 D	10.84m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 D	10.85m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 D	10.66m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 D

※水位上昇側では、4地形モデル×4評価項目=16最大ケースに対して、一部の最大ケースが重複する(同一波源が選定される)ため、波源 A～波源 Hの8波源となる。

余白

2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)

1. 本日の説明概要	6
2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)	19
(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)	24
(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)	42
(3) まとめ	61
3. 陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響(指摘事項No.33-2)	70
(1) 検討の位置付け	72
(2) 検討方針・検討方法・検討結果	76
(3) まとめ	85
4. 水位下降側の評価の妥当性(指摘事項No.33-3)	検討中
5. 敷地に対して大きな影響を及ぼす波源の選定(指摘事項No.34)	88

2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)

回答概要

No	指摘事項	回答概要
33	<p>地震による津波と陸上地すべりによる津波の組合せ評価において、地震による津波の評価結果のうち水位下降側の波源として選定したものが、組合せ後に水位上昇側の最大水位となったことを踏まえ、現在の組合せ候補としている波源で、組合せ後の水位に影響の大きい波源が選定できているのかについて、分析結果を踏まえて根拠を明確にした上で説明すること。検討の具体例は以下のとおり。</p>	<p>【回答箇所:P8】</p> <ul style="list-style-type: none"> ○組合せ評価においては、「地震に伴う津波の水位」及び「地震に伴う津波が陸上地すべり(川白)のピークと重なるかどうか」が結果に影響を与えと考えられる。 ○「水位」に着目した「①地震に伴う津波の最大ケースの組合せ評価」・「②ピークの水位が高い波源の位相変動を考慮した組合せ評価」及び「ピークが重なるかどうか」に着目した「③ピークが重なる波源の組合せ評価」を実施することにより、組合せ評価の水位が高くなる可能性がある。 <ul style="list-style-type: none"> ①地震に伴う津波の最大ケースの組合せ評価 ②ピークの水位が高い波源の位相変動を考慮した組合せ評価 ③ピークが重なる波源の組合せ評価(詳細は、No.33-1を参照) ○①～③以外の組合せ評価には「ピークが重ならない波源」と「ピークの水位が低い波源」の組合せ評価があるが、①～③と比較して水位が高くなることはないことから、「組合せ評価の最大ケース」の選定に当たっては、①～③を検討することにより、網羅的に敷地に対して大きな影響を及ぼす波源を選定する。
33-1	<p>【水位上昇側】</p> <ul style="list-style-type: none"> ➢ 陸上地すべり(川白)の第1波を対象としたこれまでの分析・評価結果を踏まえ、地震に伴う津波のうち組合せ時間範囲において第1波又は第2波のピークが生じる波源を特定して示すこと。 ➢ その上で、組合せ時間範囲における組合せ後の津波水位が高くなる波源の組合せについて、波源のパラメータを変更した場合の波形に与える影響を考慮して検討すること。 	<p>【回答箇所:(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)】</p> <ul style="list-style-type: none"> ○各断層パターン(「東西方向位置」・「矩形モデル・くの字モデル」)を変動させることで、位相が変動する。 ○これより、各断層パターンを検討対象波源として、位相に影響する断層パラメータを変動させた検討より、組合せ時間範囲において陸上地すべり(川白)の第1波のピークと地震に伴う津波の第2波・第1波のピークが重なる波源を特定した。 <p>【回答箇所:(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)】</p> <ul style="list-style-type: none"> ○そのうえで、水位に影響する断層パラメータ(「東西方向位置」・「矩形モデル・くの字モデル」・「アスぺリティ位置」・「断層面上縁深さ」)を変動させた検討より、地震に伴う津波の第2波・第1波のピークの水位が高くなる波源を選定のうえ、組合せ評価を実施した。 ○その結果、「③ピークが重なる波源の組合せ評価」の最大ケースは、以下の波源となった。 <ul style="list-style-type: none"> ➢ 断層パターン7 ➢ 波源位置 : 矩形モデル(東へ15km) ➢ アスぺリティ位置 : 「de」から「de南へ20km」、若しくは、「de南へ30km」 ➢ 断層面上縁深さ : 5km ○これは、「陸上地すべり(川白)の第1波と地震に伴う津波の第2波のピークが重なる波源」かつ「地震に伴う津波の第2波のピークの水位の高い波源」である。

2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)

検討方針・検討フロー

【検討方針】

- 各断層パターンの波源位置(「東西方向位置」・「矩形モデル・くの字モデル」)を変動させることで、位相が変動する。
- これより、各断層パターンを検討対象波源として、位相に影響する断層パラメータを変動させた検討より、**組合せ時間範囲**において**陸上地すべり(川白)の第1波**のピークと地震に伴う津波の**第2波・第1波**のピークが重なる波源を特定する。
- そのうえで、水位に影響する断層パラメータ(「東西方向位置」・「矩形モデル・くの字モデル」・「アスペリティ位置」・「断層面上縁深さ」)を変動させた検討より、地震に伴う津波の**第2波・第1波**のピークの水位が高くなる波源を選定のうえ、**組合せ評価**を実施する。

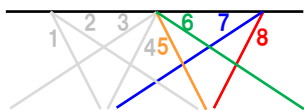
※3号炉取水口前面・1, 2号炉取水口前面・放水口前面の水位時刻歴波形を用いて評価する。
 ただし、防潮堤前面(上昇側)は、評価範囲が広いことから、3号炉取水口及び1, 2号炉取水口に対する評価で代表させる(詳細は、補足説明資料「2章(10)防潮堤前面(上昇側)の評価の妥当性確認」を参照。)

【検討フロー】

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

① 検討対象波源(断層パターン)

- 断層パターン5~8を検討対象波源とする。
※断層パターン1~4については、断層パターン5~8をそれぞれ西へ25km移動した位置にある同じ傾斜となる断層パターンの波源であることから、断層パターン5~8を基準位置として東西への移動を検討することで、断層パターン1~4を評価可能である。



② 地震の発生範囲

※「日本海東縁部に想定される地震に伴う津波」の評価と同様に設定

- 地震の発生範囲を「日本海東縁部の範囲」を網羅できる「東西方向位置」に設定する。

③ ピークが重なる波源

- 「東西方向位置」・「矩形モデル・くの字モデル」を変動させた検討により、**組合せ時間範囲**において、地震に伴う津波の**第2波・第1波**のピークが重なる波源を特定する。

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

④ 概略検討

- 「東西方向位置」・「矩形モデル・くの字モデル」の変動を考慮し、ピークの水位が高くなる波源を選定する。

⑤ 詳細検討

- 「アスペリティ位置」・「断層面上縁深さ」の変動を考慮し、ピークの水位が高くなる波源を選定する。

⑥ 組合せ評価

- 組合せの時間差($T_s \sim T_s + T_d$)を考慮した**組合せ評価**を実施する。

【断層パラメータの変動による影響・変動範囲】

断層パラメータ	位相への影響	水位への影響	想定される変動範囲	解析対象とする変動範囲
断層パターン	—(水位時刻歴波形が異なるため、網羅的に検討する)		断層パターン5~8	
波源位置	東西方向位置	◎(最も影響を与える)	断層パターン5~8(矩形モデル・くの字モデル)毎に異なる。 ※「②地震の発生範囲」参照	「③ピークが重なる波源」のうち最も東へ位置する波源 ※「④概略検討」参照
	矩形モデル・くの字モデル	○(影響を与える)		
アスペリティ位置	△(影響は小さい)	◎(最も影響を与える)	ab~gh	de~ef(10kmピッチ) ※「⑤詳細検討」参照
断層面上縁深さ	×(影響はない)	△(影響は小さい)	0~5km(1kmピッチ)	0km, 3km, 5km ※「⑤詳細検討」参照

※赤破線:位相に大きな影響を与える断層パラメータである「東西方向位置」・「矩形モデル・くの字モデル」に関する検討

2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)

断層パラメータの変動による影響(検討フローの考え方)(1/2)

○各断層パラメータの変動を考慮した場合において、水位時刻歴波形の位相・水位に与える影響を下表のとおり整理した(変動を考慮する断層パラメータは、次頁参照)。

	波源位置		アスぺリティ位置		断層面上縁深さ			
	東西方向位置	矩形モデル・くの字モデル	アスぺリティ位置	アスぺリティ位置	断層面上縁深さ	断層面上縁深さ		
波源位置(泊発電所との距離)	<p>断層パターン6(西へ25km移動) (距離が遠い場合)</p>	<p>断層パターン6 (距離が近い場合)</p>	<p>矩形モデル(東へ5km移動) (距離が近い場合)</p>	<p>くの字モデル(東へ10km移動) (距離が遠い場合)</p>	<p>アスぺリティ位置:ab (距離が遠い場合)</p>	<p>アスぺリティ位置:de南20 (距離が近い場合)</p>	<p>断層面上縁深さ:0km</p>	<p>断層面上縁深さ:5km</p>
水位時刻歴波形	<p>位相に及ぼす影響:○(最も影響を与える) 水位に及ぼす影響:○(影響を与える)</p>	<p>位相に及ぼす影響:○(影響を与える) 水位に及ぼす影響:○(影響を与える)</p>	<p>位相に及ぼす影響:△(影響は小さい) 水位に及ぼす影響:○(最も影響を与える)</p>	<p>位相に及ぼす影響:×(影響はない) 水位に及ぼす影響:△(影響は小さい)</p>				
位相に及ぼす影響	○「東西方向位置」の変動を考慮することで、位相は大きく変動する。 ○これは、波源位置と泊発電所との距離に応じて、津波が泊発電所へ到達する時刻が変わるためであり、「東西方向位置」が位相に最も影響を与える断層パラメータである。	○「矩形モデル・くの字モデル」の変動を考慮することで、位相は変動する。 ○これは、波源位置と泊発電所との距離に応じて、津波が泊発電所へ到達する時刻が変わるためであり、「矩形モデル・くの字モデル」は位相に影響を与える断層パラメータである。	○「アスぺリティ位置」の変動を考慮することで、位相は変動するが、その程度は小さく、「東西方向位置」の方が影響が大きい。 ○これは、アスぺリティ位置と泊発電所との距離に応じて、津波が泊発電所へ到達する時刻が変わるが、「東西方向位置」の方が直接的に泊発電所との距離が変わるためである。	○「断層面上縁深さ」の変動を考慮することで、位相は変動しない。 ○これは、断層面上縁深さの変動により波源位置と泊発電所の距離は変わらず、津波が泊発電所へ到達する時刻が変わらないためである。				
水位に及ぼす影響	○「東西方向位置」の変動を考慮することで、水位は変動し、東に位置する場合に水位が高くなる。 ○これは、波源位置が発電所近づくことで、水位が高くなるためである。	○「矩形モデル・くの字モデル」の変動を考慮することで、水位は変動し、「くの字モデル」とした場合に水位が高くなる。 ○これは、泊発電所を囲むような波源位置(くの字モデル)にしたことで、水位が高くなるためである。	○「アスぺリティ位置」の変動を考慮することで、水位は大きく変動し、de付近とした場合に水位が高くなる。 ○これは、泊発電所に正対する位置(de付近)にアスぺリティ位置を配置したことで、水位が高くなるためである。	○「断層面上縁深さ」の変動を考慮することで、水位は変動するが、その程度は小さい。				
まとめ	位相に及ぼす影響:○(最も影響を与える) 水位に及ぼす影響:○(影響を与える)	位相に及ぼす影響:○(影響を与える) 水位に及ぼす影響:○(影響を与える)	位相に及ぼす影響:△(影響は小さい) 水位に及ぼす影響:○(最も影響を与える)	位相に及ぼす影響:×(影響はない) 水位に及ぼす影響:△(影響は小さい)				

※水位時刻歴波形は、3号炉取水口前面の代表点から抽出した。 ※波源:「3. 地震に伴う津波」の各STEPの検討ケース、地形モデル:防波堤の損傷を考慮した地形モデル①の結果を用いて整理した。

2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)

断層パラメータの変動による影響(検討フローの考え方)(2/2)

○各断層パラメータの変動を考慮した場合において、水位時刻歴波形の位相・水位に与える影響(前頁参照)を踏まえ、各検討において変動を考慮する断層パラメータを、以下のとおり設定した。

【(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)】

- 波源位置(「東西方向位置」・「矩形モデル・くの字モデル」)の変動を考慮することで、位相が変動する。
- これは、波源位置と泊発電所との距離に応じて、津波が泊発電所へ到達する時刻が変わるためであり、**位相に大きな影響を与える断層パラメータは、「東西方向位置」・「矩形モデル・くの字モデル」**である。
- 以上より、位相に大きな影響を与える断層パラメータである「東西方向位置」・「矩形モデル・くの字モデル」の変動を考慮することで、ピークが重なる波源を特定する*1。

*1:「アスペリティ位置」は、以下の理由により「(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)」の検討対象としない。

- 「東西方向位置」と比較して、「アスペリティ位置」の方が位相への影響が小さいこと。
- 「アスペリティ位置」の変動に伴い、位相は変動する(ただし、影響が小さい)が、水位も同時に低下すること(P51参照)。

【(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)】

- **全ての断層パラメータが水位に影響を与える**ことから、網羅的に「東西方向位置」・「矩形モデル・くの字モデル」・「アスペリティ位置」・「断層面上縁深さ」の変動を考慮し、ピークの水位が高くなる波源を選定する。
- 具体的には、(1)で特定したピークが重なる波源を対象に、以下の「概略検討」及び「詳細検討」の2ステップにてピーク水位の高くなる波源の選定を行う。

《概略検討》

- ✓ 「(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)」において検討する断層パラメータである「東西方向位置」・「矩形モデル・くの字モデル」を対象に、水位の観点から影響の大きい断層パラメータの変動を考慮する。

《詳細検討》

- ✓ 「概略検討」の後に、変動を考慮していない残りの断層パラメータである「アスペリティ位置」・「断層面上縁深さ」を対象に、水位の観点から影響の大きい断層パラメータの変動を考慮する。

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

1. 本日の説明概要	6
2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)	19
(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)	24
(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)	42
(3) まとめ	61
3. 陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響(指摘事項No.33-2)	70
(1) 検討の位置付け	72
(2) 検討方針・検討方法・検討結果	76
(3) まとめ	85
4. 水位下降側の評価の妥当性(指摘事項No.33-3)	検討中
5. 敷地に対して大きな影響を及ぼす波源の選定(指摘事項No.34)	88

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

①検討対象波源(断層パターン)

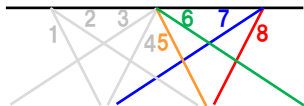
【検討フロー】

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

①検討対象波源(断層パターン)

○断層パターン5~8を検討対象波源とする。

※断層パターン1~4については、断層パターン5~8をそれぞれ西へ25km移動した位置にある同じ傾斜となる断層パターンの波源であることから、断層パターン5~8を基準位置として東西への移動を検討することで、断層パターン1~4を評価可能である。



②地震の発生範囲

※「日本海東縁部に想定される地震に伴う津波」の評価と同様に設定

○地震の発生範囲を「日本海東縁部の範囲」を網羅できる「東西方向位置」に設定する。

③ピークが重なる波源

○「東西方向位置」、「矩形モデル・くの字モデル」を変動させた検討により、組合せ時間範囲において、地震に伴う津波の第2波・第1波のピークが重なる波源を特定する。

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

④概略検討

○「東西方向位置」、「矩形モデル・くの字モデル」の変動を考慮し、ピークの水位が高くなる波源を選定する。

⑤詳細検討

○「アスペリティ位置」、「断層面上縁深さ」の変動を考慮し、ピークの水位が高くなる波源を選定する。

⑥組合せ評価

○組合せの時間差($T_s \sim T_s + T_d$)を考慮した組合せ評価を実施する。

【断層パラメータの変動による影響・変動範囲】

断層パラメータ	位相への影響	水位への影響	想定される変動範囲	解析対象とする変動範囲
断層パターン	—(水位時刻歴波形が異なるため、網羅的に検討する)		断層パターン5~8	「③ピークが重なる波源」のうち最も東へ位置する波源 ※「④概略検討」参照
波源位置	東西方向位置 ○(最も影響を与える)	○(影響を与える)	断層パターン5~8(矩形モデル・くの字モデル)毎に異なる。 ※「②地震の発生範囲」参照	
	矩形モデル・くの字モデル ○(影響を与える)	○(影響を与える)		
アスペリティ位置	△(影響は小さい)	◎(最も影響を与える)	ab~gh	de~ef(10kmピッチ) ※「⑤詳細検討」参照
断層面上縁深さ	×(影響はない)	△(影響は小さい)	0~5km(1kmピッチ)	0km,3km,5km ※「⑤詳細検討」参照

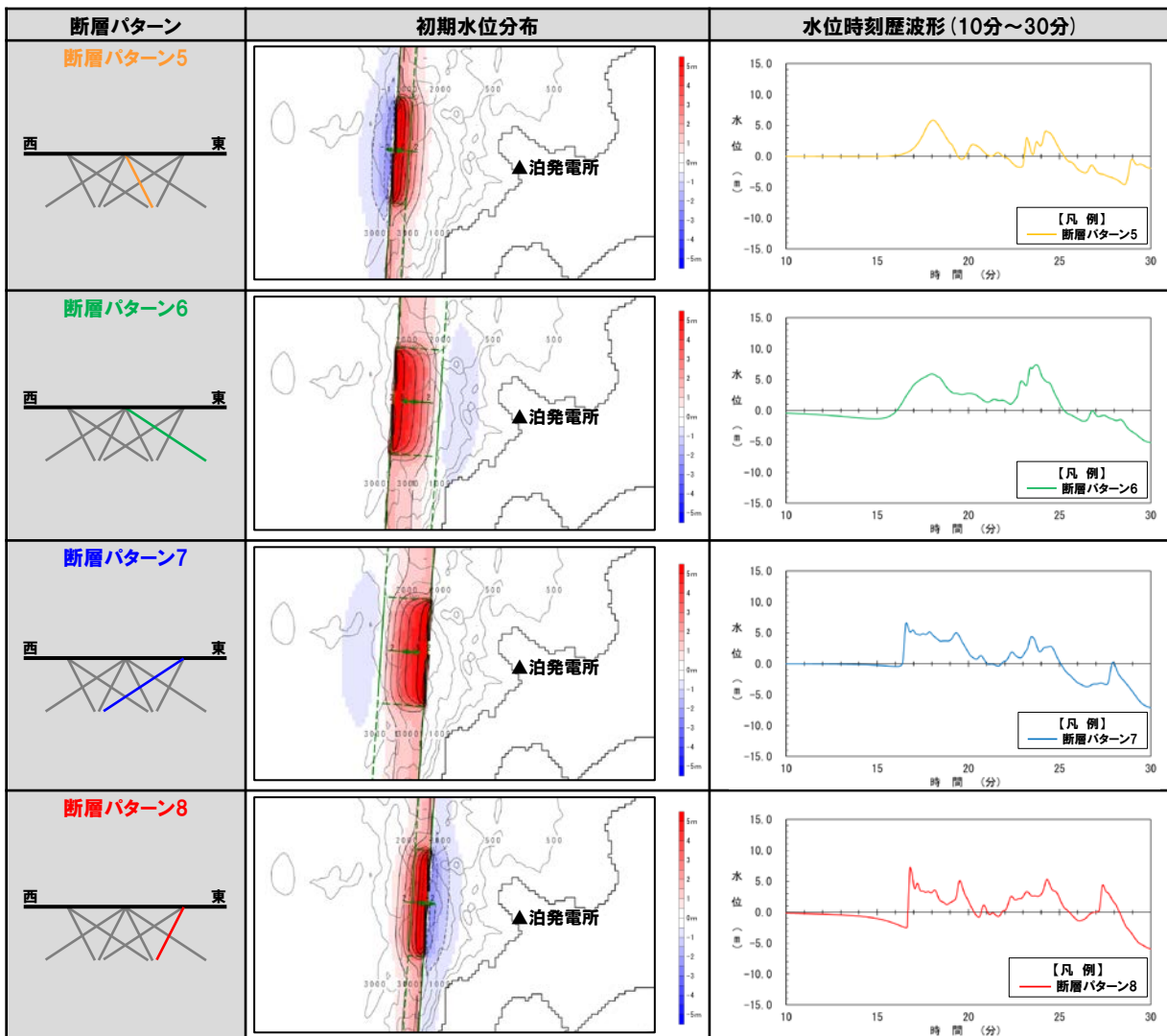
※赤破線:位相に大きな影響を与える断層パラメータである「東西方向位置」、「矩形モデル・くの字モデル」に関する検討

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

①検討対象波源(断層パターン)(1/2) 断層パターンの違いによる影響

○断層パターン5~8の違いにより、初期水位分布が異なるため、水位時刻歴波形が異なる(下図参照)。

○特に、傾斜方向の違い(東傾斜:断層パターン5・6, 西傾斜:断層パターン7・8の違い)により、水位時刻歴波形が大きく異なる。



【断層パターン1~4の扱い】

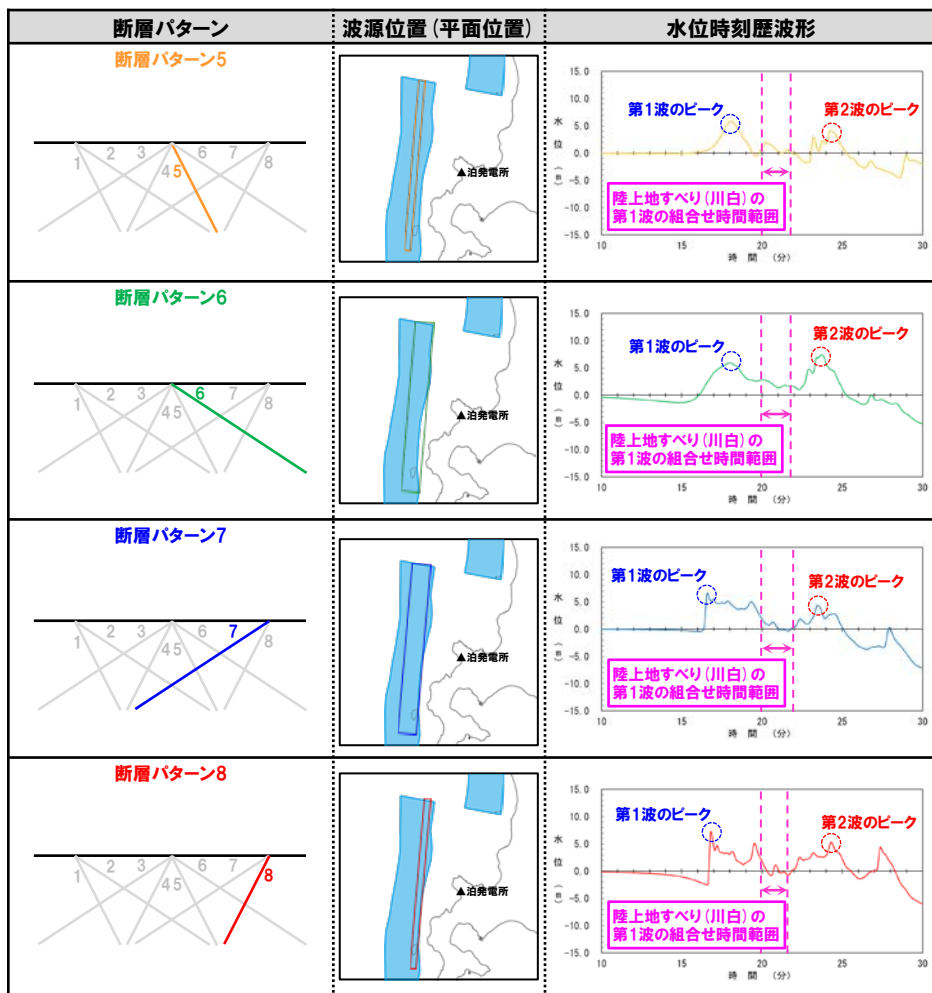
○断層パターン1~4については、断層パターン5~8をそれぞれ西へ25km移動した位置にある同じ傾斜方向・傾斜角となる断層パターンの波源であることから、断層パターン5~8を基準位置として東西への移動を検討することで、断層パターン1~4を評価可能である(以降、断層パターン1~4を、下記のとおり呼ぶ。)

- 断層パターン1:断層パターン5(西へ25km移動)
- 断層パターン2:断層パターン6(西へ25km移動)
- 断層パターン3:断層パターン7(西へ25km移動)
- 断層パターン4:断層パターン8(西へ25km移動)

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

①検討対象波源(断層パターン)(2/2) 検討対象波源の設定

○断層パターン5~8の基準位置では、陸上地すべり(川白)と第2波・第1波のピークが重ならない。



○断層パターン5~8の基準位置では、ピークが重ならないが、波源位置(位相)の変動を考慮した場合に、以下が想定される。

《波源位置を東へ移動》

- 地震に伴う津波の第2波のピークと陸上地すべり(川白)の第1波のピークが重なり、組合せ評価における水位が高くなる可能性がある。

《波源位置を西へ移動》

- 地震に伴う津波の第1波のピークと陸上地すべり(川白)の第1波のピークが重なり、組合せ評価における水位が高くなる可能性がある。

○以下の理由から、断層パターン5~8を検討対象波源とした。

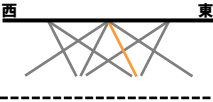
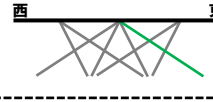
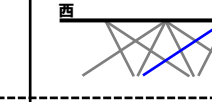
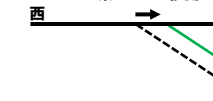
- 断層パターン5~8の違いにより、水位時刻歴波形が異なること(前頁参照)。
- 断層パターン5~8のいずれの波源も、波源位置(位相)の変動を考慮すると陸上地すべり(川白)の第1波のピークが重なり、組合せ評価における水位が高くなる可能性があること。
- 断層パターン5~8の検討に基づく「②地震の発生範囲」が、断層パターン毎にそれぞれ異なる設定となること(P31参照)。

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

参考:「3. 地震に伴う津波」における主な実施ケースの整理

- 「3. 地震に伴う津波」では、断層パターン6は水位上昇側最大ケース、断層パターン7は水位下降側最大ケースとして、各断層パラメータの変動による影響を確認している。
- 一方、断層パターン5・断層パターン8は、最大ケースとならないことから、一部の断層パラメータの変動による影響を確認していない。

【「3. 地震に伴う津波」における主な実施ケースの整理】

		水位上昇側最大ケース	水位下降側最大ケース	
	断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
【STEP1-1】 傾斜角及び傾斜方向				
東西方向位置	西へ25km移動 	西へ25km移動 	西へ25km移動 	西へ25km移動 
【STEP1-1】 アスぺリティ位置	ab, bc, cd, de, ef, fg, gh	ab, bc, cd, de, ef, fg, gh	ab, bc, cd, de, ef, fg, gh	ab, bc, cd, de, ef, fg, gh
【STEP1-2～STEP2-2】 アスぺリティ詳細位置 アスぺリティ数	影響未確認	de付近	de付近	影響未確認
【STEP3】 矩形モデル	影響未確認	<ul style="list-style-type: none"> 矩形モデル(基準) 矩形モデル(東へ5km※) 	<ul style="list-style-type: none"> 矩形モデル(基準) 矩形モデル(東へ15km※) 	影響未確認
くの字モデル	影響未確認	<ul style="list-style-type: none"> くの字モデル(基準) くの字モデル(東へ10km※) 	<ul style="list-style-type: none"> くの字モデル(基準) くの字モデル(東へ20km※) 	影響未確認
【STEP4】 断層面上縁深さ	影響未確認	0km～5km	0km～5km	影響未確認

※断層パターン5～8の東端が、「日本海東縁部の範囲」の東端を網羅できるように、それぞれ異なる東への移動量を設定する(②地震の発生範囲参照)。

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

②地震の発生範囲

【検討フロー】

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

①検討対象波源(断層パターン)

○断層パターン5~8を検討対象波源とする。
 ※断層パターン1~4については、断層パターン5~8をそれぞれ西へ25km移動した位置にある同じ傾斜となる断層パターンの波源であることから、断層パターン5~8を基準位置として東西への移動を検討することで、断層パターン1~4を評価可能である。

②地震の発生範囲
 ※「日本海東縁部に想定される地震に伴う津波」の評価と同様に設定

○地震の発生範囲を「日本海東縁部の範囲」を網羅できる「東西方向位置」に設定する。

③ピークが重なる波源

○「東西方向位置」、「矩形モデル・くの字モデル」を変動させた検討により、組合せ時間範囲において、地震に伴う津波の第2波・第1波のピークが重なる波源を特定する。

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

④概略検討

○「東西方向位置」、「矩形モデル・くの字モデル」の変動を考慮し、ピークの水位が高くなる波源を選定する。

⑤詳細検討

○「アスペリティ位置」、「断層面上縁深さ」の変動を考慮し、ピークの水位が高くなる波源を選定する。

⑥組合せ評価

○組合せの時間差($T_s \sim T_s + T_d$)を考慮した組合せ評価を実施する。

【断層パラメータの変動による影響・変動範囲】

断層パラメータ	位相への影響	水位への影響	想定される変動範囲	解析対象とする変動範囲
断層パターン	—(水位時刻歴波形が異なるため、網羅的に検討する)		断層パターン5~8	「③ピークが重なる波源」のうち最も東へ位置する波源 ※「④概略検討」参照
波源位置	東西方向位置	◎(最も影響を与える)	断層パターン5~8(矩形モデル・くの字モデル)毎に異なる。 ※「②地震の発生範囲」参照	
	矩形モデル・くの字モデル	○(影響を与える)		
アスペリティ位置	△(影響は小さい)	◎(最も影響を与える)	ab~gh	de~ef(10kmピッチ) ※「⑤詳細検討」参照
断層面上縁深さ	×(影響はない)	△(影響は小さい)	0~5km(1kmピッチ)	0km,3km,5km ※「⑤詳細検討」参照

※赤破線:位相に大きな影響を与える断層パラメータである「東西方向位置」、「矩形モデル・くの字モデル」に関する検討

2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)

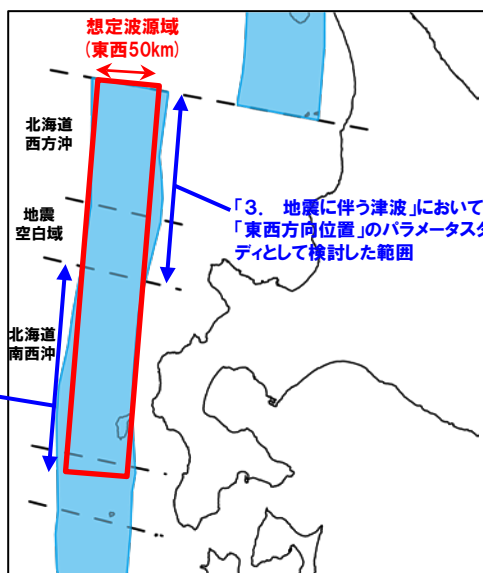
(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

②地震の発生範囲(1/2) 検討方法

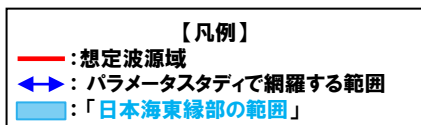
一部修正(R3/5/28審査会合)

【「3. 地震に伴う津波」における「東西方向位置」の検討の位置付け】

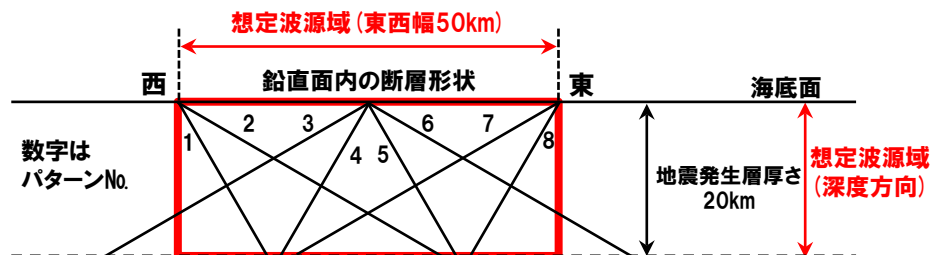
- 想定波源域(東西幅50km)の主部は北海道南西沖であると考えていることから、日本海東縁部の範囲のうち北海道南西沖の東端を網羅できる位置、かつ、概ね日本海東縁部の範囲に収まる位置として想定波源域(東西幅50km)を設定した。
- 一方、日本海東縁部の範囲のうち、北海道西方沖及び地震空白域の領域では東側に、北海道南西沖の領域では西側に、想定波源域(東西幅50km)よりも東側若しくは西側に位置する範囲がある。
- この範囲については、「東西方向位置」のパラメータスタディとして、5kmピッチで東西に移動させた場合に、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる波源位置とした検討により考慮した。



「3. 地震に伴う津波」において「東西方向位置」のパラメータスタディとして検討した範囲



「日本海東縁部の範囲」と「想定波源域」



「想定波源域」と「断層パターン(基準位置)」の関係

【検討方法】

- 「②地震の発生範囲」は、「3. 地震に伴う津波」と同様に、5kmピッチで東西に移動させた場合に、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる東西の位置に設定する。

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

②地震の発生範囲(2/2) 検討結果

○「②地震の発生範囲」の検討結果は、下表のとおりである。

○なお、「断層パターン」及び「矩形モデル・くの字モデル」の違いにより、それぞれ「日本海東縁部の範囲」を網羅できる東西の位置が異なるため、「②地震の発生範囲」はそれぞれ異なる設定とした。

【②地震の発生範囲】

		断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
②地震の発生範囲	矩形モデル	<p>地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ45km～東へ30kmに設定した。</p> <p>西へ45km移動 東へ30km移動</p> <p>※断面図は、平面図を基にしたイメージとして作成</p>	<p>地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ45km～東へ5kmに設定した。</p> <p>西へ45km移動 東へ5km移動</p> <p>※断面図は、平面図を基にしたイメージとして作成</p>	<p>地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ35km～東へ15kmに設定した。</p> <p>西へ35km移動 東へ15km移動</p> <p>※断面図は、平面図を基にしたイメージとして作成</p>	<p>地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ60km～東へ15kmに設定した。</p> <p>西へ60km移動 東へ15km移動</p> <p>※断面図は、平面図を基にしたイメージとして作成</p>
	くの字モデル	<p>地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ55km～東へ35kmに設定した。</p> <p>西へ55km移動 東へ35km移動</p> <p>※断面図は、平面図を基にしたイメージとして作成</p>	<p>地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ55km～東へ10kmに設定した。</p> <p>西へ55km移動 東へ10km移動</p> <p>※断面図は、平面図を基にしたイメージとして作成</p>	<p>地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ45km～東へ20kmに設定した。</p> <p>西へ45km移動 東へ20km移動</p> <p>※断面図は、平面図を基にしたイメージとして作成</p>	<p>地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ70km～東へ20kmに設定した。</p> <p>西へ70km移動 東へ20km移動</p> <p>※断面図は、平面図を基にしたイメージとして作成</p>

余白

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

③ピークが重なる波源

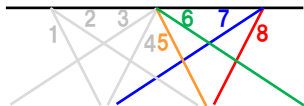
【検討フロー】

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

①検討対象波源(断層パターン)

○断層パターン5~8を検討対象波源とする。

※断層パターン1~4については、断層パターン5~8をそれぞれ西へ25km移動した位置にある同じ傾斜となる断層パターンの波源であることから、断層パターン5~8を基準位置として東西への移動を検討することで、断層パターン1~4を評価可能である。



②地震の発生範囲

※「日本海東縁部に想定される地震に伴う津波」の評価と同様に設定

○地震の発生範囲を「日本海東縁部の範囲」を網羅できる「東西方向位置」に設定する。

③ピークが重なる波源

○「東西方向位置」、「矩形モデル・くの字モデル」を変動させた検討により、組合せ時間範囲において、地震に伴う津波の第2波・第1波のピークが重なる波源を特定する。

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

④概略検討

○「東西方向位置」、「矩形モデル・くの字モデル」の変動を考慮し、ピークの水位が高くなる波源を選定する。

⑤詳細検討

○「アスペリティ位置」、「断層面上縁深さ」の変動を考慮し、ピークの水位が高くなる波源を選定する。

⑥組合せ評価

○組合せの時間差($T_s \sim T_s + T_d$)を考慮した組合せ評価を実施する。

【断層パラメータの変動による影響・変動範囲】

断層パラメータ	位相への影響	水位への影響	想定される変動範囲	解析対象とする変動範囲
断層パターン	—(水位時刻歴波形が異なるため、網羅的に検討する)		断層パターン5~8	
波源位置	東西方向位置	◎(最も影響を与える)	断層パターン5~8(矩形モデル・くの字モデル)毎に異なる。 ※「②地震の発生範囲」参照	「③ピークが重なる波源」のうち最も東へ位置する波源 ※「④概略検討」参照
	矩形モデル・くの字モデル	○(影響を与える)		
アスペリティ位置	△(影響は小さい)	◎(最も影響を与える)	ab~gh	de~ef(10kmピッチ) ※「⑤詳細検討」参照
断層面上縁深さ	×(影響はない)	△(影響は小さい)	0~5km(1kmピッチ)	0km,3km,5km ※「⑤詳細検討」参照

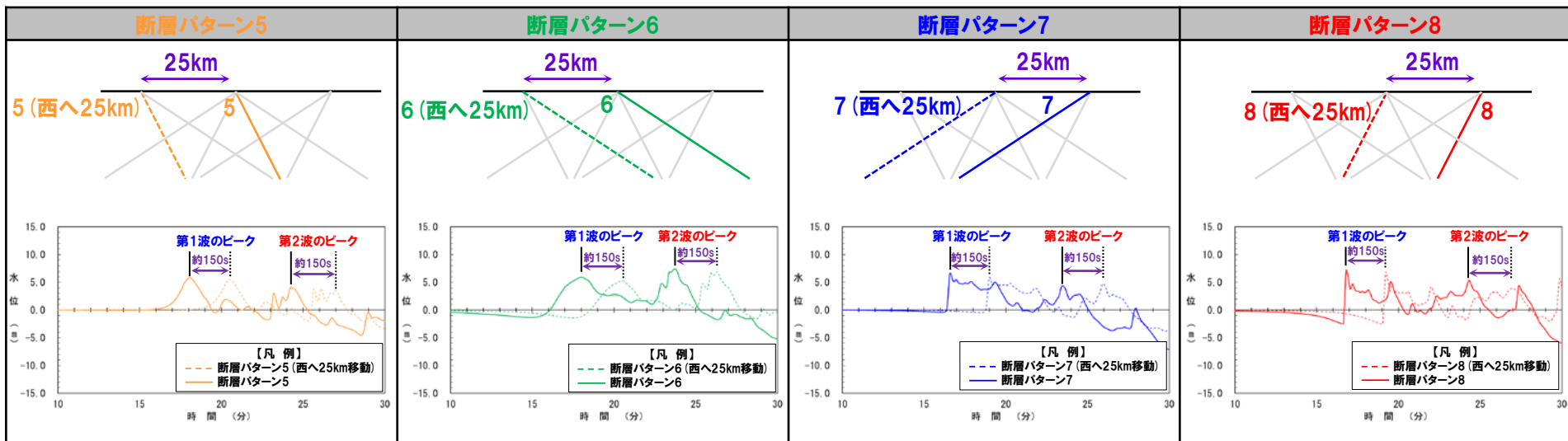
※赤破線:位相に大きな影響を与える断層パラメータである「東西方向位置」、「矩形モデル・くの字モデル」に関する検討

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

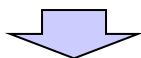
③ピークが重なる波源(1/3) 検討方法(矩形モデル)

- 断層パターン5~8と「東西方向位置」を西へ25km移動させた場合の水位時刻歴波形の比較を下図に示す。
- 「東西方向位置」を25km変動させた場合に、水位時刻歴波形の位相が約150s変動する(5kmでは約30s変動する)ことを確認した。

【断層パターン5~8と「東西方向位置」を西へ25km移動させた水位時刻歴波形の比較】



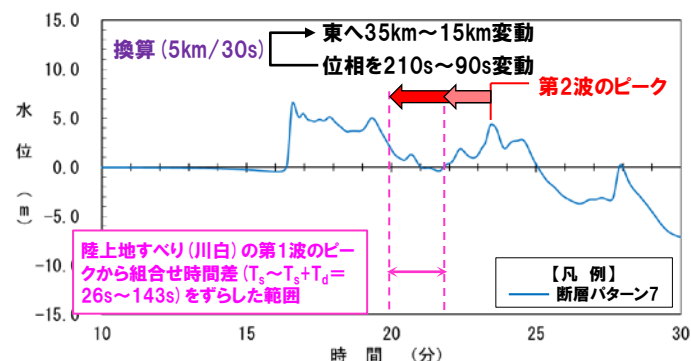
※水位時刻歴波形は、3号炉取水口前面の代表点から抽出した。 ※波源:「3. 地震に伴う津波」のSTEP1-1の検討ケース、地形モデル:防波堤の損傷を考慮した地形モデル①の結果を用いて整理した。



【検討方法(矩形モデル)】

- 「東西方向位置」を5km変動させた場合に約30s変動することを踏まえ、地震に伴う津波の第2波・第1波のピーク発生時刻から、どの程度、位相(東西方向位置)を変動させた場合に、陸上地すべり(川白)の組合せ時間範囲に入るかを検討する(右記の検討例を参照)。
- 検討に当たっては、「②地震の発生範囲」を考慮したうえで、ピークが重なる波源を特定する。

検討例:地震に伴う津波の第2波(東移動)のピークが重なる波源の特定

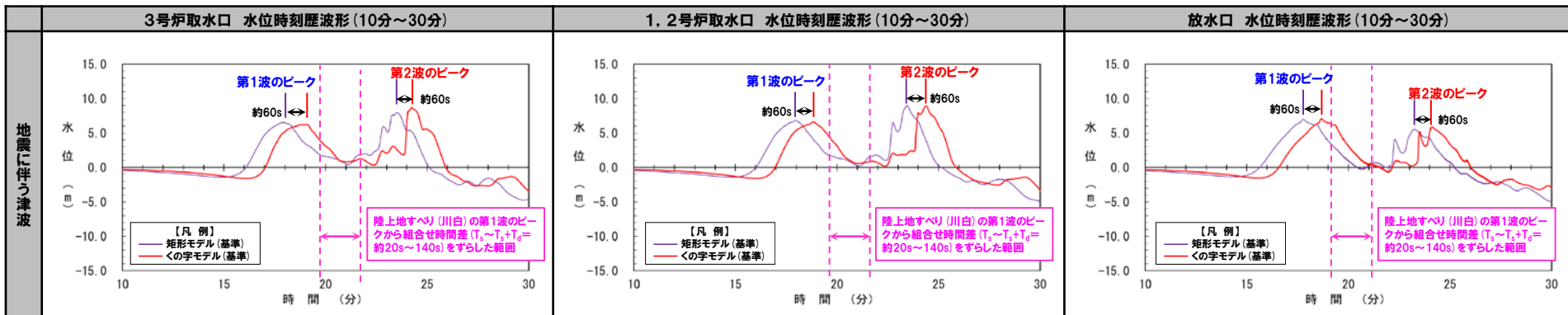


(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

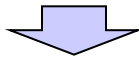
③ピークが重なる波源(2/3) 検討方法(くの字モデル)

- 「矩形モデル・くの字モデル」を変動させた場合の水位時刻歴波形の比較を下図に示す。
- 「矩形モデル・くの字モデル」の違いにより、水位時刻歴波形の位相に約60sの差が発生することを確認した。

【「矩形モデル・くの字モデル」の変動による影響(「3. 地震に伴う津波」より整理)】



※水位時刻歴波形は、それぞれ3号炉取水口前面・1, 2号炉取水口前面・放水口前面の代表点から抽出した。
 ※波源:「3. 地震に伴う津波」のSTEP3の検討ケース、地形モデル:防波堤の損傷を考慮した地形モデル①の結果を用いて整理した。



【検討方法(くの字モデル)】

○「矩形モデル・くの字モデル」の違いにより、水位時刻歴波形の位相に約60sの差が発生することを踏まえ、「くの字モデル」のピークが重なる波源を以下のように特定する。

- 「矩形モデル(東へ○km)」=「くの字モデル(東へ○km+10km※)」
- 「矩形モデル(西へ○km)」=「くの字モデル(西へ○km-10km※)」

※「東西方向位置」を5km変動させた場合に約30s変動することを踏まえ、60s×5km/30sより換算した(この換算により矩形モデル・くの字モデルの位相の差がなくなることを確認している(「④概略検討」参照))。

○検討に当たっては、「②地震の発生範囲」を考慮したうえで、ピークが重なる波源を特定する。

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

③ピークが重なる波源(3/3) 検討結果

○「②地震の発生範囲」を考慮したうえで、**陸上地すべり(川白)**と**第2波・第1波**のピークが重なる波源を下表のとおり特定した。
 ○特定結果は、以下のとおりである(詳細は、次頁以降参照)。

- **地震に伴う津波の第2波(東移動)**：「東西方向位置」を最も東へ移動させた場合のみに、ピークが重なることがある。
- **地震に伴う津波の第1波(西移動)**：「東西方向位置」の幅を持つ範囲において、ピークが重なる。

【地震に伴う津波の第2波(東移動)のピークが重なる波源】

	断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
矩形モデル	<p>東へ30km</p> <p>日本海東縁部の範囲</p>	<p>重ならない</p>	<p>東へ15km</p> <p>日本海東縁部の範囲</p>	<p>重ならない</p>
くの字モデル	<p>重ならない</p>	<p>重ならない</p>	<p>重ならない</p>	<p>重ならない</p>

【地震に伴う津波の第1波(西移動)のピークが重なる波源】

	断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
矩形モデル	<p>西へ35km～西へ20km</p> <p>日本海東縁部の範囲</p>	<p>西へ35km～西へ20km</p> <p>日本海東縁部の範囲</p>	<p>西へ35km</p> <p>日本海東縁部の範囲</p>	<p>西へ45km～西へ35km</p> <p>日本海東縁部の範囲</p>
くの字モデル	<p>西へ25km～西へ10km</p> <p>日本海東縁部の範囲</p>	<p>西へ25km～西へ10km</p> <p>日本海東縁部の範囲</p>	<p>西へ40km～西へ25km</p> <p>日本海東縁部の範囲</p>	<p>西へ40km～西へ25km</p> <p>日本海東縁部の範囲</p>

2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

参考:ピークが重なる波源の特定

2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

参考:ピークが重なる波源の特定(1/4)

○「②地震の発生範囲」を考慮したうえで、**陸上地すべり(川白)**と**第2波**のピークが重なる波源(矩形モデル)を特定した結果は、以下のとおりである。

- **断層パターン5・断層パターン7**は「東西方向位置」を最も東へ移動させた場合にのみ、ピークが重なる。
- **断層パターン6・断層パターン8**はピークが重ならない。

【地震に伴う津波の第2波(東移動)のピークが重なる波源の特定(矩形モデル)】

	断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
②地震の発生範囲	地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ45km～東へ30kmに設定した。 	地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ45km～東へ5kmに設定した。 	地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ35km～東へ15kmに設定した。 	地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ60km～東へ15kmに設定した。
③ピークが重なる波源 (上記②は考慮しない)	東へ30km～東へ45kmに移動させた範囲でピークが重なる*。 水位時刻歴波形は、3号炉取水口前面の代表点から抽出した。 時間(分) 10 15 20 25 30 水位(m) 15.0 10.0 5.0 0.0 -5.0 -10.0 -15.0 陸上地すべり(川白)の第1波のピークから組合せ時間差(T ₁ ~T ₁ +T ₂ =27s~134s)をずらした範囲 【凡例】断層パターン5	東へ25km～東へ40kmに移動させた範囲でピークが重なる*。 時間(分) 10 15 20 25 30 水位(m) 15.0 10.0 5.0 0.0 -5.0 -10.0 -15.0 陸上地すべり(川白)の第1波のピークから組合せ時間差(T ₁ ~T ₁ +T ₂ =23s~136s)をずらした範囲 【凡例】断層パターン6	東へ15km～東へ35kmに移動させた範囲でピークが重なる*。 時間(分) 10 15 20 25 30 水位(m) 15.0 10.0 5.0 0.0 -5.0 -10.0 -15.0 陸上地すべり(川白)の第1波のピークから組合せ時間差(T ₁ ~T ₁ +T ₂ =26s~143s)をずらした範囲 【凡例】断層パターン7	東へ30km～東へ45kmに移動させた範囲でピークが重なる*。 時間(分) 10 15 20 25 30 水位(m) 15.0 10.0 5.0 0.0 -5.0 -10.0 -15.0 陸上地すべり(川白)の第1波のピークから組合せ時間差(T ₁ ~T ₁ +T ₂ =23s~125s)をずらした範囲 【凡例】断層パターン8
	③ピークが重なる波源 (上記②を考慮)	「②地震の発生範囲」を考慮すると、断層パターン5は東へ30km移動させた場合のみ、ピークが重なる。 	「②地震の発生範囲」を考慮すると、断層パターン6は最も東へ移動させてもピークが重ならない。 重ならない	「②地震の発生範囲」を考慮すると、断層パターン7は東へ15km移動させた場合のみ、ピークが重なる。

*水位時刻歴波形は、3号炉取水口前面の代表点から抽出した。 ※波源:「3. 地震に伴う津波」のSTEP1-1の検討ケース、地形モデル:防波堤の損傷を考慮した地形モデル①の結果を用いて整理した。

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

参考:ピークが重なる波源の特定(2/4)

○「②地震の発生範囲」を考慮したうえで、陸上地すべり(川白)と第2波のピークが重なる波源(くの字モデル)を特定した結果は、以下のとおりである。

➢ 断層パターン5~8の「くの字モデル」はピークが重ならない。

【地震に伴う津波の第2波(東移動)のピークが重なる波源の特定(くの字モデル)】

		断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
② 地震の発生範囲		<p>地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ55km～東へ35kmに設定した。</p> <p>※断面図は、平面図を基にしたイメージとして作成</p>	<p>地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ55km～東へ10kmに設定した。</p> <p>※断面図は、平面図を基にしたイメージとして作成</p>	<p>地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ45km～東へ20kmに設定した。</p> <p>※断面図は、平面図を基にしたイメージとして作成</p>	<p>地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ70km～東へ20kmに設定した。</p> <p>※断面図は、平面図を基にしたイメージとして作成</p>
	(上記②は考慮しない)	<p>東へ40km～東へ55kmに移動させた範囲でピークが重なる※。</p>	<p>東へ35km～東へ50kmに移動させた範囲でピークが重なる※。</p>	<p>東へ25km～東へ45kmに移動させた範囲でピークが重なる※。</p>	<p>東へ40km～東へ55kmに移動させた範囲でピークが重なる※。</p>
③ ピークが重なる波源	(上記②を考慮)	<p>「②地震の発生範囲」を考慮すると、断層パターン5は最も東へ移動させてもピークが重ならない。</p> <p style="text-align: center;">重ならない</p>	<p>「②地震の発生範囲」を考慮すると、断層パターン6は最も東へ移動させてもピークが重ならない。</p> <p style="text-align: center;">重ならない</p>	<p>「②地震の発生範囲」を考慮すると、断層パターン7は最も東へ移動させてもピークが重ならない。</p> <p style="text-align: center;">重ならない</p>	<p>「②地震の発生範囲」を考慮すると、断層パターン8は最も東へ移動させてもピークが重ならない。</p> <p style="text-align: center;">重ならない</p>

※「矩形モデル・くの字モデル」の違いにより約60sの位相差があるため、「③ピークが重なる波源」では、位相を合わせるように、くの字モデルの東西の移動量を設定した。
 設定例:「矩形モデル(東へ〇km)」(前頁参照)＝「くの字モデル(東へ〇km+10km)」

2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

参考:ピークが重なる波源の特定(3/4)

○「②地震の発生範囲」を考慮したうえで、**陸上地すべり(川白)**と**第1波**のピークが重なる波源(矩形モデル)を特定した結果は、以下のとおりである。

➢ 断層パターン5~8の全てが西へ移動させた場合にピークが重なる。

【地震に伴う津波の第1波(西移動)のピークが重なる波源の特定(矩形モデル)】

	断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
②地震の発生範囲	地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ45km～東へ30kmに設定した。 	地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ45km～東へ5kmに設定した。 	地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ35km～東へ15kmに設定した。 	地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ60km～東へ15kmに設定した。
③ピークが重なる波源 (上記②は考慮しない)	西へ35km～西へ20kmに移動させた範囲でピークが重なる*。 第1波のピーク 陸上地すべり(川白)の第1波のピークから組合せ時間差(T ₁ -T ₂ +T ₃ =27s~134s)をずらした範囲 【凡例】断層パターン5	西へ35km～西へ20kmに移動させた範囲でピークが重なる*。 第1波のピーク 陸上地すべり(川白)の第1波のピークから組合せ時間差(T ₁ -T ₂ +T ₃ =23s~136s)をずらした範囲 【凡例】断層パターン6	西へ50km～西へ35kmに移動させた範囲でピークが重なる*。 第1波のピーク 陸上地すべり(川白)の第1波のピークから組合せ時間差(T ₁ -T ₂ +T ₃ =26s~143s)をずらした範囲 【凡例】断層パターン7	西へ45km～西へ35kmに移動させた範囲でピークが重なる*。 第1波のピーク 陸上地すべり(川白)の第1波のピークから組合せ時間差(T ₁ -T ₂ +T ₃ =23s~125s)をずらした範囲 【凡例】断層パターン8
	(上記②を考慮)	「②地震の発生範囲」を考慮すると、断層パターン5は西へ35km～西へ20kmに移動させた範囲でピークが重なる。 	「②地震の発生範囲」を考慮すると、断層パターン6は西へ35km～西へ20kmに移動させた範囲でピークが重なる。 	「②地震の発生範囲」を考慮すると、断層パターン7は西へ35km移動させた場合のみ、ピークが重なる。

*水位時刻歴波形は、3号炉取水口前面の代表点から抽出した。 *波源:「3. 地震に伴う津波」のSTEP1-1の検討ケース、地形モデル:防波堤の損傷を考慮した地形モデル①の結果を用いて整理した。

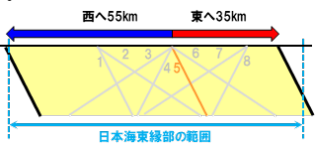
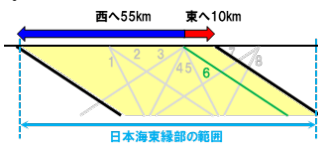
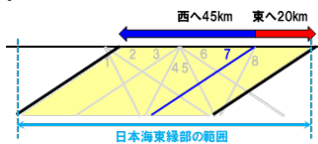
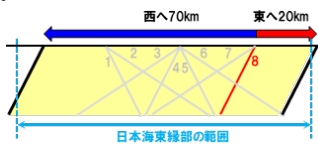
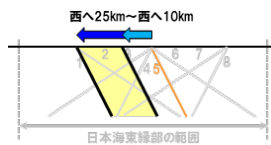
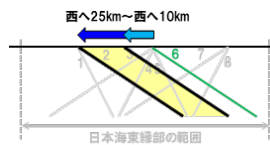
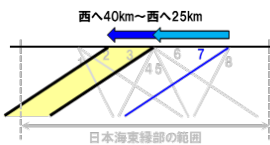
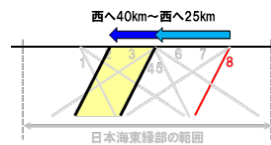
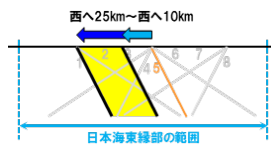
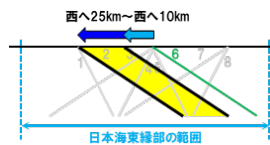
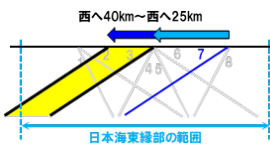
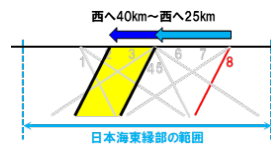
(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

参考:ピークが重なる波源の特定(4/4)

○「②地震の発生範囲」を考慮したうえで、**陸上地すべり(川白)**と**第1波**のピークが重なる波源(くの字モデル)を特定した結果は、以下のとおりである。

➢ 断層パターン5~8の全てが西へ移動させた場合にピークが重なる。

【地震に伴う津波の第1波(西移動)のピークが重なる波源の特定(くの字モデル)】

		断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
②地震の発生範囲		地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ55km~東へ35kmに設定した。  ※断面図は、平面図を基にしたイメージとして作成	地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ55km~東へ10kmに設定した。  ※断面図は、平面図を基にしたイメージとして作成	地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ45km~東へ20kmに設定した。  ※断面図は、平面図を基にしたイメージとして作成	地震の発生範囲は、「日本海東縁部の範囲」を網羅できる西へ70km~東へ20kmに設定した。  ※断面図は、平面図を基にしたイメージとして作成
	(上記②は考慮しない)	西へ25km~西へ10kmに移動させた範囲でピークが重なる*。 	西へ25km~西へ10kmに移動させた範囲でピークが重なる*。 	西へ40km~西へ25kmに移動させた範囲でピークが重なる*。 	西へ40km~西へ25kmに移動させた範囲でピークが重なる*。 
③ピークが重なる波源	(上記②を考慮)	「②地震の発生範囲」を考慮すると、断層パターン5は西へ25km~西へ10kmに移動させた範囲でピークが重なる。 	「②地震の発生範囲」を考慮すると、断層パターン6は西へ25km~西へ10kmに移動させた範囲でピークが重なる。 	「②地震の発生範囲」を考慮すると、断層パターン7は西へ40km~西へ25kmに移動させた範囲でピークが重なる。 	「②地震の発生範囲」を考慮すると、断層パターン8は西へ40km~西へ25kmに移動させた範囲でピークが重なる。 

※「矩形モデル・くの字モデル」の違いにより約60sの位相差があるため、「③ピークが重なる波源」では、位相を合わせるように、くの字モデルの東西の移動量を設定した。
 設定例:「矩形モデル(西へ〇km)」(前頁参照)＝「くの字モデル(西へ〇km-10km)」

2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

1. 本日の説明概要	6
2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)	19
(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)	24
(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)	42
(3) まとめ	61
3. 陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響(指摘事項No.33-2)	70
(1) 検討の位置付け	72
(2) 検討方針・検討方法・検討結果	76
(3) まとめ	85
4. 水位下降側の評価の妥当性(指摘事項No.33-3)	検討中
5. 敷地に対して大きな影響を及ぼす波源の選定(指摘事項No.34)	88

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

④概略検討

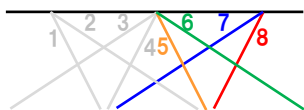
【検討フロー】

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

①検討対象波源(断層パターン)

○断層パターン5~8を検討対象波源とする。

※断層パターン1~4については、断層パターン5~8をそれぞれ西へ25km移動した位置にある同じ傾斜となる断層パターンの波源であることから、断層パターン5~8を基準位置として東西への移動を検討することで、断層パターン1~4を評価可能である。



②地震の発生範囲

※「日本海東縁部に想定される地震に伴う津波」の評価と同様に設定

○地震の発生範囲を「日本海東縁部の範囲」を網羅できる「東西方向位置」に設定する。

③ピークが重なる波源

○「東西方向位置」、「矩形モデル・くの字モデル」を変動させた検討により、組合せ時間範囲において、地震に伴う津波の第2波・第1波のピークが重なる波源を特定する。

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

④概略検討

○「東西方向位置」、「矩形モデル・くの字モデル」の変動を考慮し、ピークの水位が高くなる波源を選定する。

⑤詳細検討

○「アスペリティ位置」、「断層面上縁深さ」の変動を考慮し、ピークの水位が高くなる波源を選定する。

⑥組合せ評価

○組合せの時間差($T_s \sim T_s + T_d$)を考慮した組合せ評価を実施する。

【断層パラメータの変動による影響・変動範囲】

断層パラメータ	位相への影響	水位への影響	想定される変動範囲	解析対象とする変動範囲
断層パターン	— (水位時刻歴波形が異なるため、網羅的に検討する)		断層パターン5~8	
波源位置	東西方向位置	◎ (最も影響を与える)	断層パターン5~8 (矩形モデル・くの字モデル) 毎に異なる。 ※「②地震の発生範囲」参照	「③ピークが重なる波源」のうち最も東へ位置する波源 ※「④概略検討」参照
	矩形モデル・くの字モデル	○ (影響を与える)		
アスペリティ位置	△ (影響は小さい)	◎ (最も影響を与える)	ab~gh	de~ef (10kmピッチ) ※「⑤詳細検討」参照
断層面上縁深さ	× (影響はない)	△ (影響は小さい)	0~5km (1kmピッチ)	0km, 3km, 5km ※「⑤詳細検討」参照

※赤破線: 位相に大きな影響を与える断層パラメータである「東西方向位置」、「矩形モデル・くの字モデル」に関する検討

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

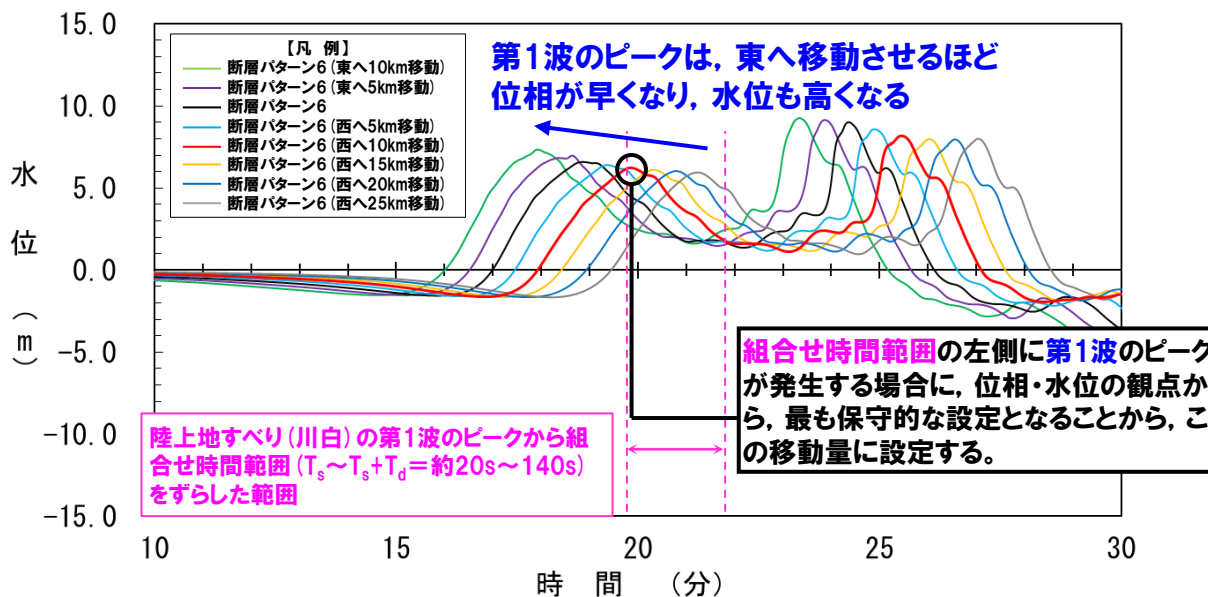
④概略検討(1/6) 対象波源の選定方法(東西方向位置の検討)

○「③ピークが重なる波源」の特定結果は、以下のとおりである。

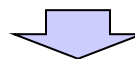
- 地震に伴う津波の第2波(東移動): 「東西方向位置」を最も東へ移動させた場合のみに、ピークが重なることがある。
- 地震に伴う津波の第1波(西移動): 「東西方向位置」の幅を持つ範囲において、ピークが重なる。

○ここで、地震に伴う津波の第1波(西移動)について、「東西方向位置」の幅を持つ範囲でピークが重なることから、「東西方向位置」の変動の影響を整理する。

【東西方向位置の変動による影響】



※水位時刻歴波形は、3号炉取水口前面の代表点から抽出した。
 ※波源: 「② ピークの水位が高い波源の位相変動を考慮した組合せ評価」の検討ケース、地形モデル: 防波堤の損傷を考慮した地形モデル①の結果を用いて整理した。



○「東西方向位置」の変動を考慮した場合に、波源が泊発電所に近づくにつれて(東へ移動させるにつれて)水位が高くなることを踏まえて、東西の幅を持つ「③ピークが重なる波源」のうち、泊発電所に近くなる(最も東に位置する)波源を概略検討の対象波源として選定する。

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

④概略検討(2/6) 対象波源の選定結果(東西方向位置の検討)

○概略検討の対象波源の選定結果を以下に示す。

- 地震に伴う津波の第2波(東移動)の概略検討の対象波源として2波源を選定した。
- 地震に伴う津波の第1波(西移動)の概略検討の対象波源として8波源を選定した。

地震に伴う津波の第2波(東移動)

		断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
矩形モデル	③ピークが重なる波源		重ならない		重ならない
	概略検討の対象波源	重ならない	重ならない	重ならない	重ならない
くの字モデル	③ピークが重なる波源	重ならない	重ならない	重ならない	重ならない

地震に伴う津波の第1波(西移動)

		断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
矩形モデル	③ピークが重なる波源				
	概略検討の対象波源	重ならない	重ならない	重ならない	重ならない
くの字モデル	③ピークが重なる波源				
	概略検討の対象波源	重ならない	重ならない	重ならない	重ならない

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

④概略検討(3/6) 検討方法

○対象波源の解析を実施し、水位時刻歴波形の比較から、以下の違いを踏まえ、ピークの水位が高くなる波源を選定する。

- 「矩形モデル・くの字モデル」の比較
- 「断層パターン」の比較

地震に伴う津波の第2波(東移動)

	断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
矩形モデル	<ul style="list-style-type: none"> ・断層パターン:5 ・波源位置:矩形モデル(東へ30km) ・アスペリティ位置:de ・断層面上縁深さ:5km 	重ならない	<ul style="list-style-type: none"> ・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de ・断層面上縁深さ:5km 	重ならない
くの字モデル	重ならない	重ならない	重ならない	重ならない

比較できないため対象外

「断層パターン」の比較

地震に伴う津波の第1波(西移動)

	断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
矩形モデル	<ul style="list-style-type: none"> ・断層パターン:5 ・波源位置:矩形モデル(西へ20km) ・アスペリティ位置:de ・断層面上縁深さ:5km 	<ul style="list-style-type: none"> ・断層パターン:6 ・波源位置:矩形モデル(西へ20km) ・アスペリティ位置:de ・断層面上縁深さ:5km 	<ul style="list-style-type: none"> ・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(西へ35km) ・アスペリティ位置:de ・断層面上縁深さ:5km 	<ul style="list-style-type: none"> ・断層パターン:8 ・波源位置:矩形モデル(西へ35km) ・アスペリティ位置:de ・断層面上縁深さ:5km
くの字モデル	<ul style="list-style-type: none"> ・断層パターン:5 ・波源位置:くの字モデル(西へ10km) ・アスペリティ位置:de ・断層面上縁深さ:5km 	<ul style="list-style-type: none"> ・断層パターン:6 ・波源位置:くの字モデル(西へ10km) ・アスペリティ位置:de ・断層面上縁深さ:5km 	<ul style="list-style-type: none"> ・断層パターン:7 ・波源位置:くの字モデル(西へ25km) ・アスペリティ位置:de ・断層面上縁深さ:5km 	<ul style="list-style-type: none"> ・断層パターン:8 ・波源位置:くの字モデル(西へ25km) ・アスペリティ位置:de ・断層面上縁深さ:5km

「矩形モデル・くの字モデル」の比較

「断層パターン」の比較

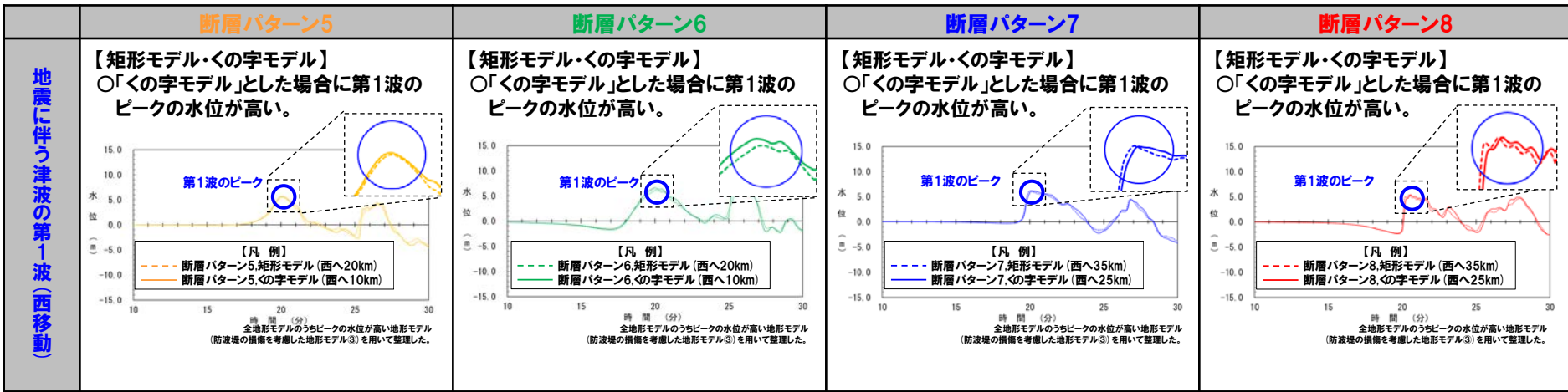
2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

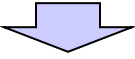
④概略検討(4/6) 検討結果(矩形モデル・くの字モデルの比較)

○水位時刻歴波形より「矩形モデル・くの字モデル」を比較した。

	断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
地震に伴う津波の第2波(東移動)	比較できないため対象外			



※水位時刻歴波形は、3号炉取水口前面の代表点から抽出した。



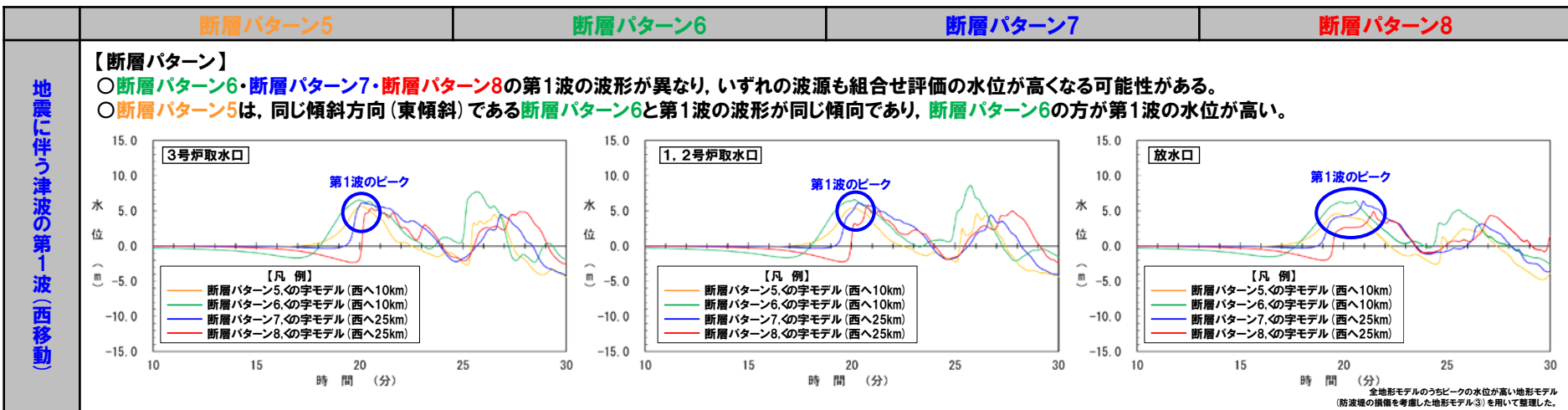
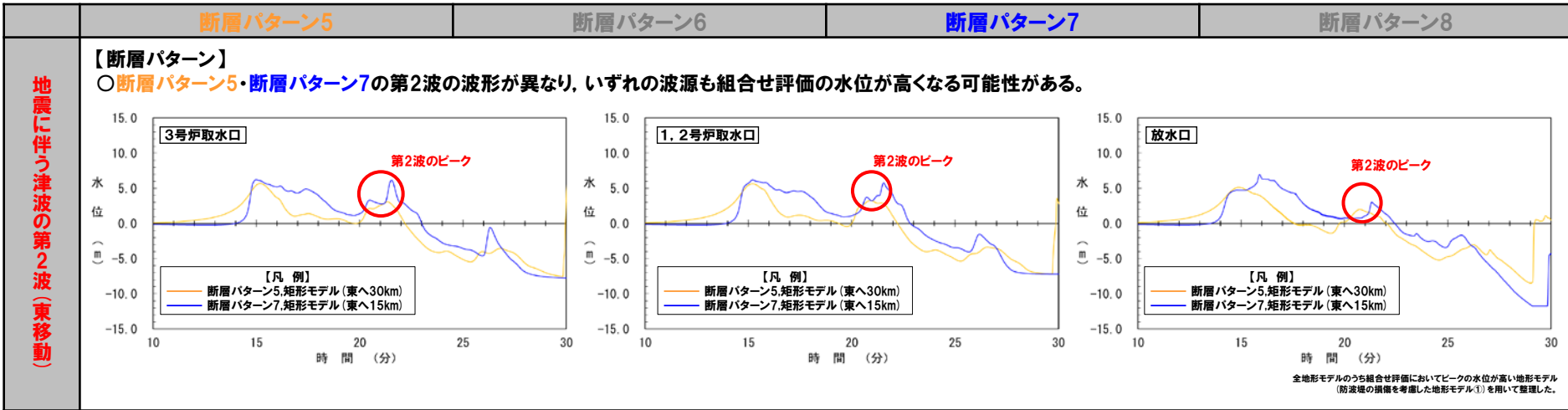
○地震に伴う津波の第1波(西移動)において、「くの字モデル」とした場合にピークの水位が高いことを確認した。

2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

④概略検討(5/6) 検討結果(断層パターンの比較)

○水位時刻歴波形より「断層パターン」を比較した。



※水位時刻歴波形は、3号炉取水口前面の代表点から抽出した。

○地震に伴う津波の第1波(西移動)において、断層パターン5は、同じ傾斜方向(東傾斜)である断層パターン6と第1波の波形が同じ傾向であり、断層パターン6の方が第1波の水位が高いことを確認した。

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

④概略検討(6/6) 検討結果(まとめ)

○以下の確認結果を踏まえ、「⑤詳細検討」の対象波源を選定する。

- 「矩形モデル・くの字モデル」の比較(前々頁参照):地震に伴う津波の第1波(西移動)において、「くの字モデル」とした場合にピークの水位が高いことを確認した。
- 「断層パターン」の比較(前頁参照):地震に伴う津波の第1波(西移動)において、断層パターン5は、同じ傾斜方向(東傾斜)である断層パターン6と第1波の波形が同じ傾向であり、断層パターン6の方が第1波の水位が高いことを確認した。

地震に伴う津波の第2波(東移動)

	断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
矩形モデル	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:5 波源位置:矩形モデル(東へ30km) アスペリティ位置:de 断層面上縁深さ:5km 	重ならない	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de 断層面上縁深さ:5km 	重ならない
くの字モデル	重ならない	重ならない	重ならない	重ならない

地震に伴う津波の第1波(西移動)

	断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
矩形モデル	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:5 波源位置:矩形モデル(西へ20km) アスペリティ位置:de 断層面上縁深さ:5km 	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:6 波源位置:矩形モデル(西へ20km) アスペリティ位置:de 断層面上縁深さ:5km 	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(西へ35km) アスペリティ位置:de 断層面上縁深さ:5km 	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:8 波源位置:矩形モデル(西へ35km) アスペリティ位置:de 断層面上縁深さ:5km
くの字モデル	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:5 波源位置:くの字モデル(西へ10km) アスペリティ位置:de 断層面上縁深さ:5km 	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:6 波源位置:くの字モデル(西へ10km) アスペリティ位置:de 断層面上縁深さ:5km 	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:7 波源位置:くの字モデル(西へ25km) アスペリティ位置:de 断層面上縁深さ:5km 	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:8 波源位置:くの字モデル(西へ25km) アスペリティ位置:de 断層面上縁深さ:5km

「矩形モデル・くの字モデル」の比較結果(前々頁参照)より選定しない。

「断層パターン」の比較の比較結果(前頁参照)より選定しない。

○以上より、「④概略検討」の結果に基づく「⑤詳細検討」の対象波源の選定結果は、以下のとおりである。

- 地震に伴う津波の第2波(東移動)の「⑤詳細検討」の対象波源として2波源を選定した。
- 地震に伴う津波の第1波(西移動)の「⑤詳細検討」の対象波源として3波源を選定した。

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

⑤ 詳細検討

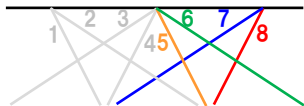
【検討フロー】

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

① 検討対象波源(断層パターン)

○断層パターン5~8を検討対象波源とする。

※断層パターン1~4については、断層パターン5~8をそれぞれ西へ25km移動した位置にある同じ傾斜となる断層パターンの波源であることから、断層パターン5~8を基準位置として東西への移動を検討することで、断層パターン1~4を評価可能である。



② 地震の発生範囲

※「日本海東縁部に想定される地震に伴う津波」の評価と同様に設定

○地震の発生範囲を「日本海東縁部の範囲」を網羅できる「東西方向位置」に設定する。

③ ピークが重なる波源

○「東西方向位置」、「矩形モデル・くの字モデル」を変動させた検討により、組合せ時間範囲において、地震に伴う津波の第2波・第1波のピークが重なる波源を特定する。

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

④ 概略検討

○「東西方向位置」、「矩形モデル・くの字モデル」の変動を考慮し、ピークの水位が高くなる波源を選定する。

⑤ 詳細検討

○「アスペリティ位置」、「断層面上縁深さ」の変動を考慮し、ピークの水位が高くなる波源を選定する。

⑥ 組合せ評価

○組合せの時間差($T_s \sim T_s + T_d$)を考慮した組合せ評価を実施する。

【断層パラメータの変動による影響・変動範囲】

断層パラメータ	位相への影響	水位への影響	想定される変動範囲	解析対象とする変動範囲
断層パターン	—(水位時刻歴波形が異なるため、網羅的に検討する)		断層パターン5~8	
波源位置	東西方向位置	◎(最も影響を与える)	断層パターン5~8(矩形モデル・くの字モデル)毎に異なる。 ※「②地震の発生範囲」参照	「③ピークが重なる波源」のうち最も東へ位置する波源 ※「④概略検討」参照
	矩形モデル・くの字モデル	○(影響を与える)		
アスペリティ位置	△(影響は小さい)	◎(最も影響を与える)	ab~gh	de~ef(10kmピッチ) ※「⑤詳細検討」参照
断層面上縁深さ	×(影響はない)	△(影響は小さい)	0~5km(1kmピッチ)	0km,3km,5km ※「⑤詳細検討」参照

※赤破線:位相に大きな影響を与える断層パラメータである「東西方向位置」、「矩形モデル・くの字モデル」に関する検討

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

⑤ 詳細検討(1/4) 検討方法

- 詳細検討では、「アスペリティ位置」・「断層面上縁深さ」を変動させた解析を実施し、水位時刻歴波形の比較から、ピークの水位が高くなる波源を選定する。
- 変動範囲は、以下のとおりとする。

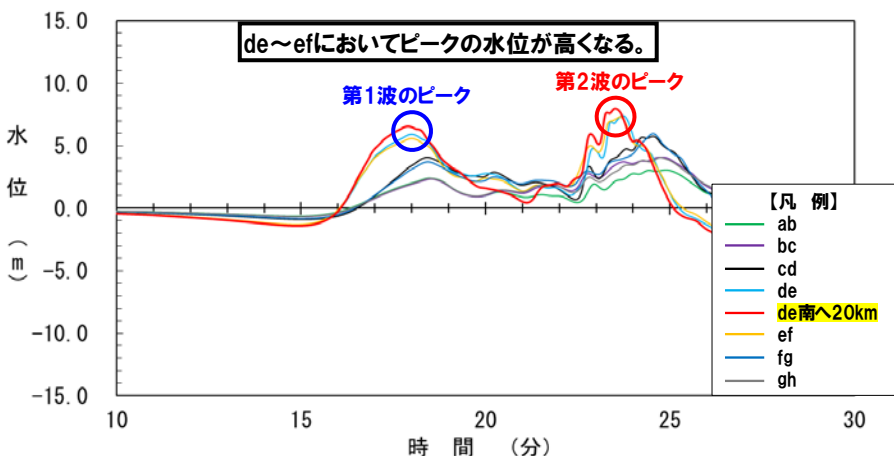
【アスペリティ位置】

- アスペリティ位置: de~efにおいてピークの水位が高くなることを確認していることから、以下の変動範囲を考慮する。
 - de~ef(10kmピッチ)

【断層面上縁深さ】

- 断層面上縁深さの変動に伴うピークの水位への影響は小さいことを確認している。
- 一方、ピークの水位に与える影響を定量的に評価するため、以下の3点(上限値・中間値・下限値)の変動範囲を考慮する。
 - 0km
 - 3km
 - 5km

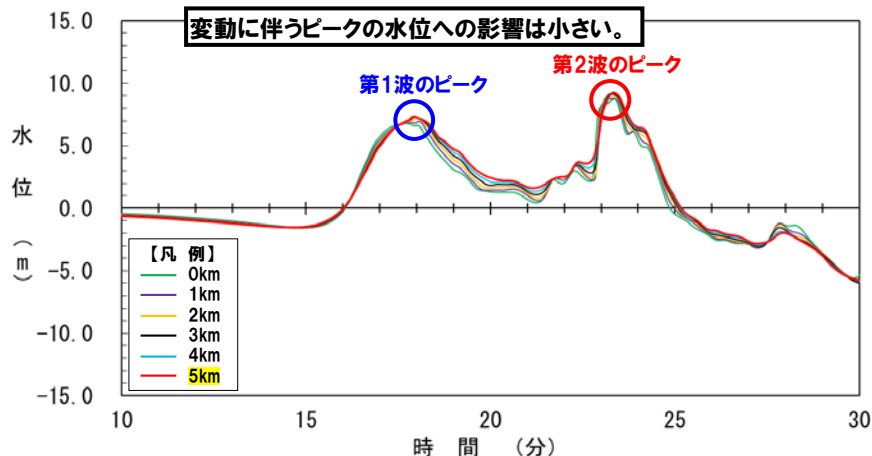
【アスペリティ位置の変動による影響】



【備考】

「アスペリティ位置」をde~ef以外に変動させた場合、位相も変動するが、水位も同時に低下する。

【断層面上縁深さの変動による影響】



※水位時刻歴波形は、3号炉取水口前面の代表点から抽出した。

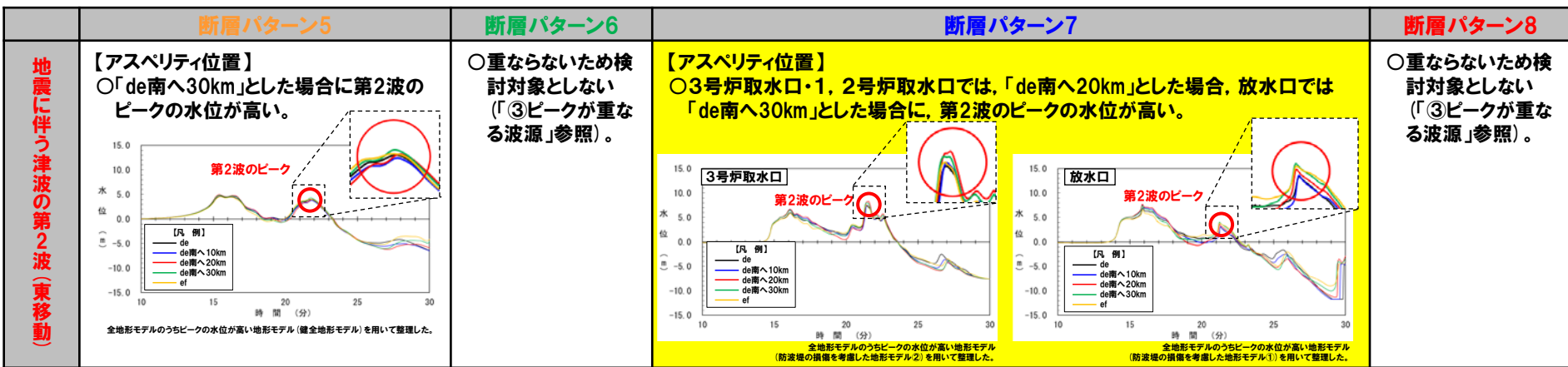
※波源:「3. 地震に伴う津波」のSTEP1-2・STEP4の検討ケース、地形モデル:防波堤の損傷を考慮した地形モデル①の結果を用いて整理した。

2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)

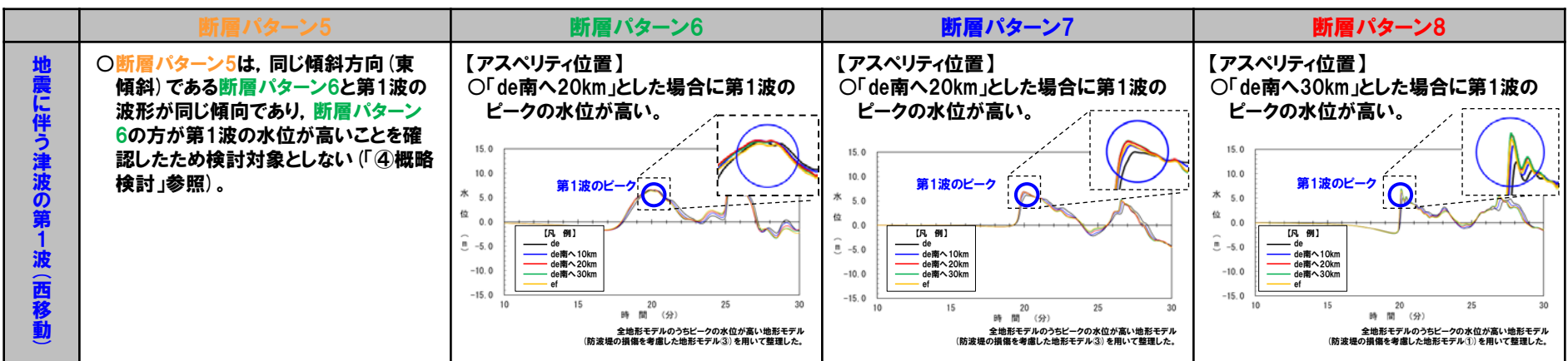
(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

⑤詳細検討(2/4) 検討結果(アスペリティ位置の比較)

○水位時刻歴波形より「アスペリティ位置」の変動を考慮した場合の水位時刻歴波形に及ぼす影響を比較した。



※断層パターン7は、「組合せ評価の最大ケース」の選定過程の波源であることから、評価項目毎にピークの水位が高くなる「アスペリティ位置」を選定した。



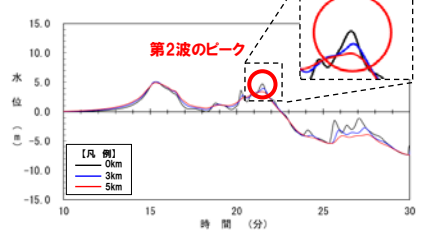
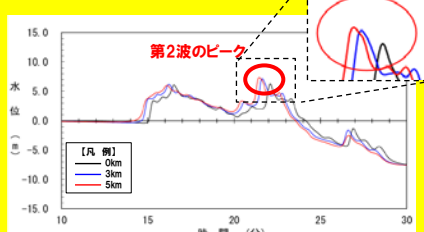
※水位時刻歴波形は、それぞれ3号炉取水口前面・放水口前面の代表点から抽出した。

○断層パターンの違い(「①検討対象波源(断層パターン)」参照)と比較して、アスペリティ位置の変動による水位時刻歴波形への影響は小さい。
 ○一方、アスペリティ位置の変動による影響は小さいものの、断層パターンに応じて「de南20km」、若しくは、「de南30km」とした場合に、ピークの水位が高くなる。

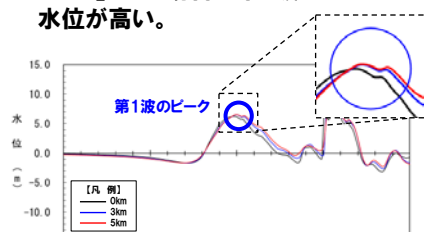
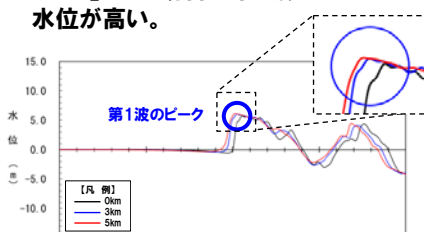
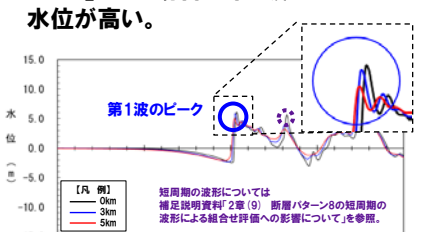
(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

⑤詳細検討(3/4) 検討結果(断層面上縁深さの比較)

○水位時刻歴波形より「断層面上縁深さ」の変動を考慮した場合の水位時刻歴波形に及ぼす影響を比較した。

地震に伴う津波の第2波(東移動)	断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
	<p>【断層面上縁深さ】</p> <p>○「0km」とした場合に第2波のピークの水位が高い。</p>  <p>全地形モデルのうちピークの水位が高い地形モデル(防波堤の損傷を考慮した地形モデル2)を用いて整理した。</p>	<p>○重ならないため検討対象としない(「③ピークが重なる波源」参照)。</p>	<p>【断層面上縁深さ】</p> <p>○3号炉取水口・1, 2号炉取水口及び放水口において、「5km」とした場合に第2波のピークの水位が高い。</p>  <p>全地形モデルのうちピークの水位が高い地形モデル(防波堤の損傷を考慮した地形モデル2)を用いて整理した。</p>	<p>○重ならないため検討対象としない(「③ピークが重なる波源」参照)。</p>

※断層パターン7は、「組合せ評価の最大ケース」の選定過程の波源であることから、評価項目毎にピークの水位が高くなる「断層面上縁深さ」を選定した。

地震に伴う津波の第1波(西移動)	断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
	<p>○断層パターン5は、同じ傾斜方向(東傾斜)である断層パターン6と第1波の波形が同じ傾向であり、断層パターン6の方が第1波の水位が高いことを確認したため検討対象としない(「④概略検討」参照)。</p>	<p>【断層面上縁深さ】</p> <p>○「5km」とした場合に第1波のピークの水位が高い。</p>  <p>全地形モデルのうちピークの水位が高い地形モデル(防波堤の損傷を考慮した地形モデル3)を用いて整理した。</p>	<p>【断層面上縁深さ】</p> <p>○「5km」とした場合に第1波のピークの水位が高い。</p>  <p>全地形モデルのうちピークの水位が高い地形モデル(防波堤の損傷を考慮した地形モデル3)を用いて整理した。</p>	<p>【断層面上縁深さ】</p> <p>○「0km」とした場合に第1波のピークの水位が高い。</p>  <p>全地形モデルのうちピークの水位が高い地形モデル(防波堤の損傷を考慮した地形モデル1)を用いて整理した。</p> <p>短周期の波形については補足説明資料「2章(9)断層パターン8の短周期の波形による組合せ評価への影響について」を参照。</p>

※水位時刻歴波形は、3号炉取水口前面の代表点から抽出した。

○断層パターンの違い(「①検討対象波源(断層パターン)」参照)と比較して、断層面上縁深さの変動による水位時刻歴波形への影響は小さい。

○一方、断層面上縁深さの変動による影響は小さいものの、断層パターンに応じて「0km」、若しくは、「5km」とした場合に、ピークの水位が高くなる。

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

⑤ 詳細検討(4/4) 検討結果(まとめ)

○以下の詳細検討結果を踏まえ、「⑥組合せ評価」の対象波源を選定する。

- 「アスペリティ位置」の比較(前々頁参照):アスペリティ位置の変動による影響は小さいものの、断層パターンに応じて「de南20km」、若しくは、「de南30km」とした場合に、ピークの水位が高くなる。
- 「断層面上縁深さ」の比較(前頁参照):断層面上縁深さの変動による影響は小さいものの、断層パターンに応じて「0km」、若しくは、「5km」とした場合に、ピークの水位が高くなる。

	断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
矩形モデル	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:5 波源位置:矩形モデル(東へ30km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:0km 	重ならない	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km <ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 	重ならない

※断層パターン7は、「組合せ評価の最大ケース」の選定過程の波源であることから、評価項目毎にピークの水位が高くなる「アスペリティ位置」を選定した。

	断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
くの字モデル	断層パターン5は、同じ傾斜方向(東傾斜)である断層パターン6と第1波の波形が同じ傾向であり、断層パターン6の方が第1波の水位が高いことを確認したため検討対象としない(「④概略検討」参照)。	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:6 波源位置:くの字モデル(西へ10km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:7 波源位置:くの字モデル(西へ25km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:8 波源位置:くの字モデル(西へ25km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:0km

○以上より、「⑤詳細検討」の結果に基づく「⑥組合せ評価」の対象波源の選定結果は、以下のとおりである。

- 地震に伴う津波の第2波(東移動)の「⑥組合せ評価」の対象波源として3波源を選定した。
- 地震に伴う津波の第1波(西移動)の「⑥組合せ評価」の対象波源として3波源を選定した。

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

⑥ 組合せ評価

【検討フロー】

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

① 検討対象波源(断層パターン)

○断層パターン5~8を検討対象波源とする。
 ※断層パターン1~4については、断層パターン5~8をそれぞれ西へ25km移動した位置にある同じ傾斜となる断層パターンの波源であることから、断層パターン5~8を基準位置として東西への移動を検討することで、断層パターン1~4を評価可能である。

② 地震の発生範囲
 ※「日本海東縁部に想定される地震に伴う津波」の評価と同様に設定

○地震の発生範囲を「日本海東縁部の範囲」を網羅できる「東西方向位置」に設定する。

③ ピークが重なる波源

○「東西方向位置」、「矩形モデル・くの字モデル」を変動させた検討により、組合せ時間範囲において、地震に伴う津波の第2波・第1波のピークが重なる波源を特定する。

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

④ 概略検討

○「東西方向位置」、「矩形モデル・くの字モデル」の変動を考慮し、ピークの水位が高くなる波源を選定する。

⑤ 詳細検討

○「アスペリティ位置」、「断層面上縁深さ」の変動を考慮し、ピークの水位が高くなる波源を選定する。

⑥ 組合せ評価

○組合せの時間差($T_s \sim T_s + T_d$)を考慮した組合せ評価を実施する。

【断層パラメータの変動による影響・変動範囲】

断層パラメータ	位相への影響	水位への影響	想定される変動範囲	解析対象とする変動範囲
断層パターン	— (水位時刻歴波形が異なるため、網羅的に検討する)		断層パターン5~8	
波源位置	東西方向位置	◎ (最も影響を与える)	断層パターン5~8 (矩形モデル・くの字モデル) 毎に異なる。 ※「②地震の発生範囲」参照	「③ピークが重なる波源」のうち最も東へ位置する波源 ※「④概略検討」参照
	矩形モデル・くの字モデル	○ (影響を与える)		
アスペリティ位置	△ (影響は小さい)	◎ (最も影響を与える)	ab~gh	de~ef (10kmピッチ) ※「⑤詳細検討」参照
断層面上縁深さ	× (影響はない)	△ (影響は小さい)	0~5km (1kmピッチ)	0km, 3km, 5km ※「⑤詳細検討」参照

※赤破線: 位相に大きな影響を与える断層パラメータである「東西方向位置」、「矩形モデル・くの字モデル」に関する検討

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

⑥組合せ評価(1/4) 検討結果(地震に伴う津波の第2波(東移動))

○地震に伴う津波の第2波(東移動)について、「⑤詳細検討」より選定した右記の3波源を対象に、組合せの時間差($T_s \sim T_s + T_d$)を5sピッチで考慮した組合せ評価を実施した。

○上記より得られた最大ケースを下表に示す。

「⑤詳細検討」より選定した波源

・断層パターン:5
 ・波源位置:矩形モデル(東へ30km)
 ・アスペリティ位置:de南へ30km
 ・断層面上縁深さ:0km

・断層パターン:7
 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km)
 ・アスペリティ位置:de南へ20km
 ・断層面上縁深さ:5km

・断層パターン:7
 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km)
 ・アスペリティ位置:de南へ30km
 ・断層面上縁深さ:5km

地震に伴う津波の第2波(東移動)の組合せ評価結果

評価項目	健全地形モデル		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	
	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要
防潮堤前面(上昇側)	12.90m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:75s	15.65m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:115s	14.98m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:115s	15.68m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:110s
3号炉取水口(上昇側)	10.45m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ30km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:110s	13.14m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:110s	11.86m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:115s	12.89m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ30km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:110s
1,2号炉取水口(上昇側)	9.11m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ30km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:80s	12.74m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:115s	12.01m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:85s	11.50m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ30km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:120s
放水口(上昇側)	10.91m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ30km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:135s	10.84m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ30km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:135s	10.85m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ30km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:135s	10.66m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ30km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:135s

黄色ハッチング:「組合せ評価の最大ケース」となる波源

○地震に伴う津波の第2波(東移動)の組合せ評価結果うち、断層パターン7の波源が概ね「組合せ評価の最大ケース」となる。

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

⑥ 組合せ評価(2/4) 考察(地震に伴う津波の第2波(東移動))

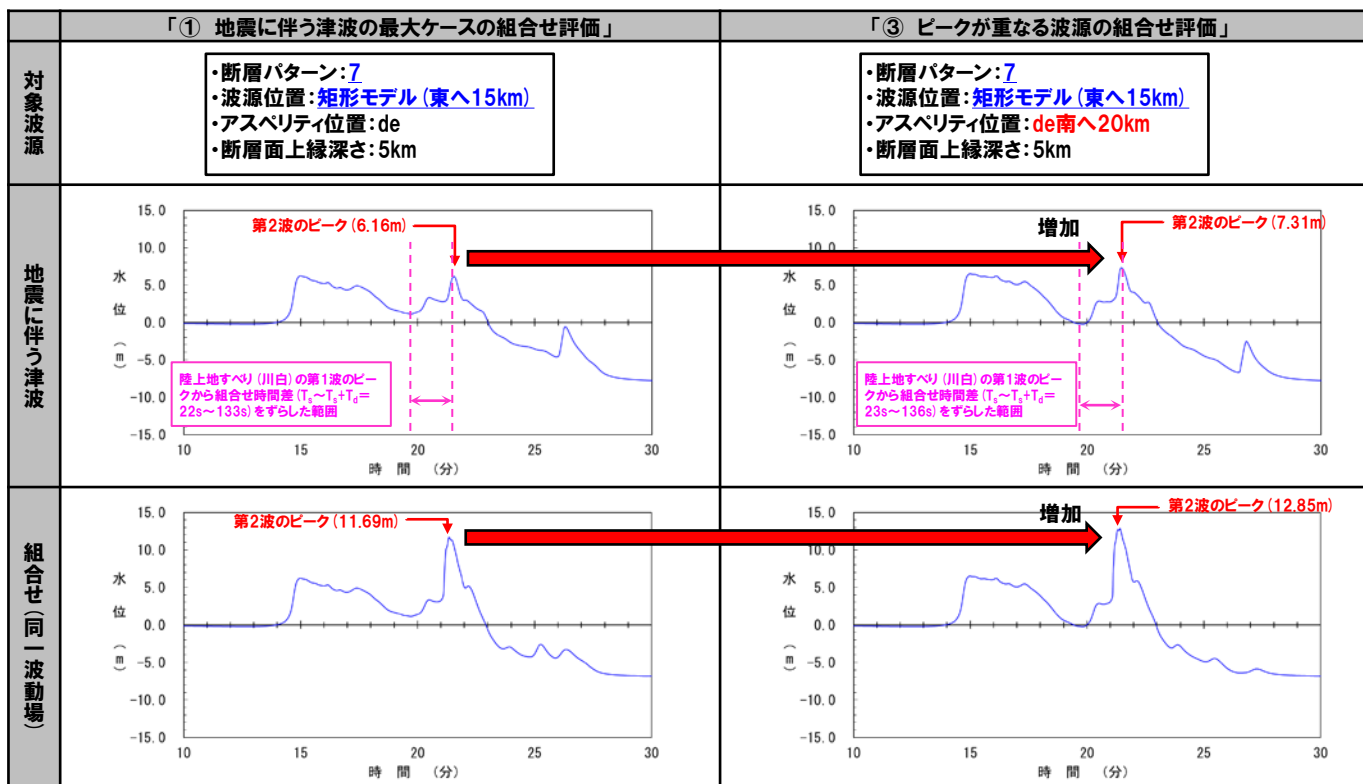
○ 組合せ評価の結果、「陸上地すべり(川白)の第1波」と地震に伴う津波の第2波のピークが重なる波源「かつ」地震に伴う津波の第2波のピークの水位の高い波源」として、以下の波源を選定した。

➢ 断層パターン7の「アスペリティ位置」の変動を考慮した波源

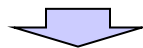
○ これは、「アスペリティ位置」を「de」から「de南へ20km」、若しくは、「de南へ30km」に変動させたことでピークの水位が高くなったものである。

検討例: 防波堤の損傷を考慮した地形モデル①, 3号炉取水口

(その他のケースについては、補足説明資料「2章(8) 断層パターン7の「アスペリティ位置」の変動を考慮した組合せ評価の分析」を参照)



※ 水位時刻歴波形(ピークの水位)は、3号炉取水口前面の代表点から抽出した。



○ 以上より、「③ピークが重なる波源の組合せ評価」にて、「(1)ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)」を行い、「(2)ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)」を実施することで、組合せ評価の水位が高い波源を選定できたものである。

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

⑥組合せ評価(3/4) 検討結果(地震に伴う津波の第1波(西移動))

○地震に伴う津波の第1波(西移動)について、「⑤詳細検討」より選定した右記の3波源を対象に、組合せの時間差($T_s \sim T_s + T_d$)を5sピッチで考慮した組合せ評価を実施した。

○上記より得られた最大ケースを下表に示す。

「⑤詳細検討」より選定した波源

・断層パターン:6
 ・波源位置:くの字モデル(西へ10km)
 ・アスペリティ位置:de南へ20km
 ・断層面上縁深さ:5km

・断層パターン:7
 ・波源位置:くの字モデル(西へ25km)
 ・アスペリティ位置:de南へ20km
 ・断層面上縁深さ:5km

・断層パターン:8
 ・波源位置:くの字モデル(西へ25km)
 ・アスペリティ位置:de南へ30km
 ・断層面上縁深さ:0km

地震に伴う津波の第1波(西移動)の組合せ評価結果

評価項目	健全地形モデル		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	
	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要
防潮堤前面(上昇側)	13.05m	・断層パターン:6 ・波源位置:くの字モデル(西へ10km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:65s	13.09m	・断層パターン:8 ・波源位置:くの字モデル(西へ25km) ・アスペリティ位置:de南へ30km ・断層面上縁深さ:0km ・組合せの時間差:40s	13.03m	・断層パターン:6 ・波源位置:くの字モデル(西へ10km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:60s	13.13m	・断層パターン:7 ・波源位置:くの字モデル(西へ25km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:40s
3号炉取水口(上昇側)	8.38m	・断層パターン:6 ・波源位置:くの字モデル(西へ10km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:55s	11.75m	・断層パターン:7 ・波源位置:くの字モデル(西へ25km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:40s	9.39m	・断層パターン:6 ・波源位置:くの字モデル(西へ10km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:90s	11.97m	・断層パターン:7 ・波源位置:くの字モデル(西へ25km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:40s
1,2号炉取水口(上昇側)	8.60m	・断層パターン:6 ・波源位置:くの字モデル(西へ10km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:30s	10.66m	・断層パターン:8 ・波源位置:くの字モデル(西へ25km) ・アスペリティ位置:de南へ30km ・断層面上縁深さ:0km ・組合せの時間差:55s	10.42m	・断層パターン:6 ・波源位置:くの字モデル(西へ10km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:105s	10.41m	・断層パターン:6 ・波源位置:くの字モデル(西へ10km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:30s
放水口(上昇側)	10.45m	・断層パターン:6 ・波源位置:くの字モデル(西へ10km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:70s	10.14m	・断層パターン:7 ・波源位置:くの字モデル(西へ25km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:135s	10.43m	・断層パターン:6 ・波源位置:くの字モデル(西へ10km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:70s	10.21m	・断層パターン:7 ・波源位置:くの字モデル(西へ25km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:135s

黄色ハッチング:「組合せ評価の最大ケース」となる波源

○地震に伴う津波の第1波(西移動)の組合せ評価結果は、「組合せ評価の最大ケース」とならない。

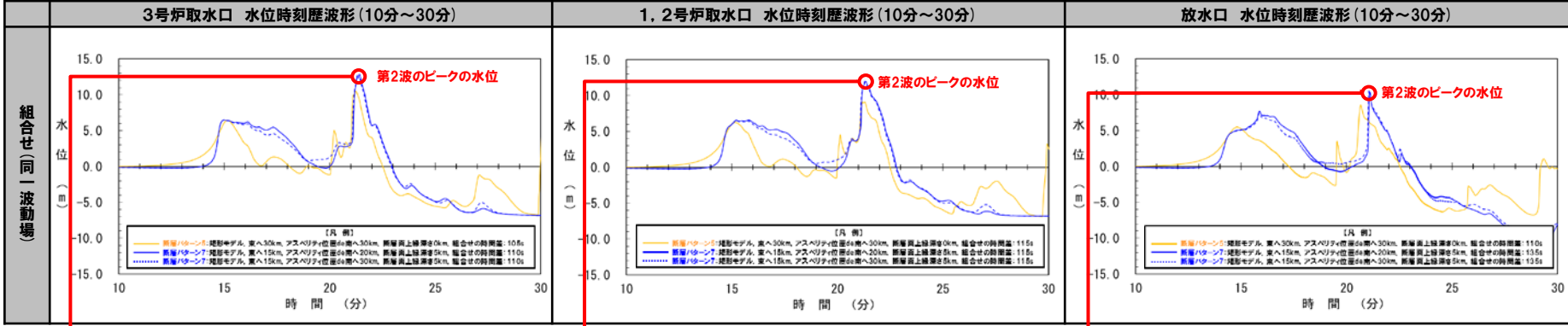
2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)

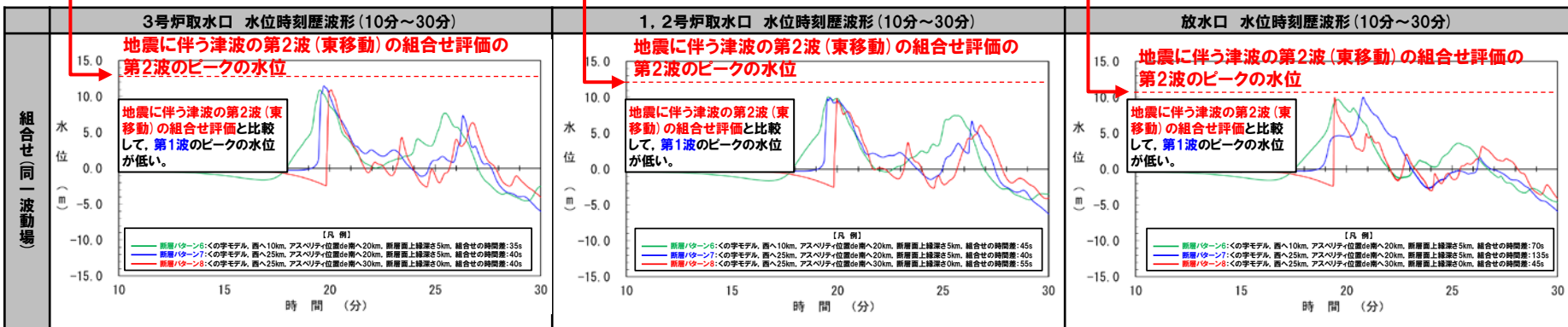
⑥ 組合せ評価(4/4) 考察(地震に伴う津波の第2波(東移動)・地震に伴う津波の第1波(西移動)の比較)

- 「陸上地すべり(川白)の第1波と地震に伴う津波の第2波の組合せ」と「陸上地すべり(川白)の第1波と地震に伴う津波の第1波の組合せ」を比較した。
- 地震に伴う津波の第2波の組合せの水位が地震に伴う津波の第1波の組合せの水位よりも高い

地震に伴う津波の第2波(東移動)の組合せ評価結果



地震に伴う津波の第1波(西移動)の組合せ評価結果



※水位時刻歴波形(ピークの水位)は、それぞれ3号炉取水口前面・1, 2号炉取水口前面・放水口前面の代表点から抽出した。
 ※地形モデル:防波堤の損傷を考慮した地形モデル①の結果を用いて整理した。

余白

(3) まとめ

1. 本日の説明概要	6
2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)	19
(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)	24
(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)	42
(3) まとめ	61
3. 陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響(指摘事項No.33-2)	70
(1) 検討の位置付け	72
(2) 検討方針・検討方法・検討結果	76
(3) まとめ	85
4. 水位下降側の評価の妥当性(指摘事項No.33-3)	検討中
5. 敷地に対して大きな影響を及ぼす波源の選定(指摘事項No.34)	88

(3) まとめ

指摘事項No.33-1の回答のまとめ(1/2)

【検討方針】

- 各断層パターンの波源位置(「東西方向位置」・「矩形モデル・くの字モデル」)を変動させることで、位相が変動する(下記の「備考:断層パラメータの変動による影響」を参照)。
- これより、各断層パターンを検討対象波源として、位相に影響する断層パラメータを変動させた検討より、**組合せ時間範囲**において**陸上地すべり(川白)の第1波**のピークと地震に伴う津波の**第2波・第1波**のピークが重なる波源を特定する。
- そのうえで、水位に影響する断層パラメータ(「東西方向位置」・「矩形モデル・くの字モデル」・「アスペリティ位置」・「断層面上縁深さ」)を変動させた検討より、地震に伴う津波の**第2波・第1波**のピークの水位が高くなる波源を選定のうえ、**組合せ評価**を実施する。

【検討方法(検討フロー)】

(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)

- 各断層パターンを検討対象波源として、「**東西方向位置**」・「**矩形モデル・くの字モデル**」を変動させた検討により、**組合せ時間範囲**において、地震に伴う津波の**第2波・第1波**のピークが重なる波源を特定する。

【検討対象波源(断層パターン)】

- 断層パターン5~8を検討対象波源とする。

※断層パターン1~4については、断層パターン5~8をそれぞれ西へ25km移動した位置にある同じ傾斜となる断層パターンの波源であることから、断層パターン5~8を基準位置として東西への移動を検討することで、断層パターン1~4を評価可能である。

(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価

(水位の観点の検討)

- 全ての断層パラメータが水位に影響を与えることから、各断層パラメータの変動を考慮し、**第2波・第1波**のピークの水位が高くなる波源を選定のうえ、**組合せ評価**を実施する。


備考:断層パラメータの変動による影響

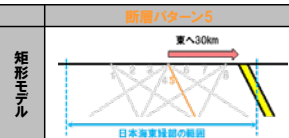

- 各断層パラメータが変動した場合に、水位時刻歴波形の位相・水位に与える影響は下表のとおりとなる。

断層パラメータ	位相への影響	水位への影響
断層パターン	- (水位時刻歴波形が異なるため、網羅的に検討する)	
波源位置	東西方向位置	◎ (最も影響を与える)
	矩形モデル・くの字モデル	○ (影響を与える)
アスペリティ位置	△ (影響は小さい)	◎ (最も影響を与える)
断層面上縁深さ	× (影響はない)	△ (影響は小さい)

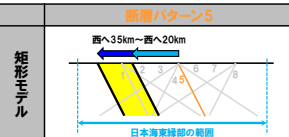


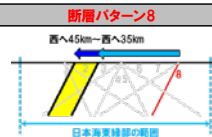
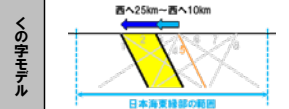
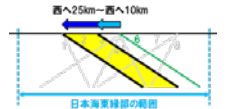
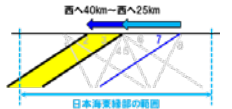
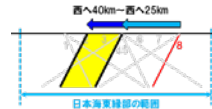
紫ハッチング: (1)で検討する断層パラメータ 緑ハッチング: (2)で検討する断層パラメータ

「(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)」の検討結果

- ピークが重なる波源位置は、下表内に示す「日本海東縁部の範囲」のうち  のハッチング箇所となる。
地震に伴う津波の**第2波(東移動)**のピークが重なる波源

	断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
矩形モデル		重ならない		重ならない
くの字モデル	重ならない	重ならない	重ならない	重ならない

地震に伴う津波の**第1波(西移動)**のピークが重なる波源

	断層パターン5	断層パターン6	断層パターン7	断層パターン8
矩形モデル				
くの字モデル				

「(2) ピークの水位が高くなる波源の選定(水位の観点の検討)」の検討結果

- 各断層パラメータの変動を網羅的に考慮し、ピークの水位が高くなる波源を選定した。

※「組合せ評価の最大ケース」となる**地震に伴う津波の第2波(東移動)の断層パターン7**の結果を掲載

断層パラメータ	解析対象とした変動範囲	検討結果※2
断層パターン	断層パターン5~8	断層パターン7
波源位置	東西方向位置	(1)で特定した「ピークが重なる波源」のうち最も東へ位置する波源
	矩形モデル・くの字モデル	
アスペリティ位置	de~ef (10kmピッチ)	矩形モデル(東へ15km)
断層面上縁深さ	0km,3km,5km	de南へ20km, 若しくは, de南へ30km
		5km

(3) まとめ

指摘事項No.33-1の回答のまとめ(2/2)

【検討結果】

- 泊発電所の波源の特徴(水位上昇側)を踏まえると、「ピークが重なる波源」が「組合せ評価の最大ケース」になる可能性が最も高いことから、指摘事項No.33-1の回答として、「③ピークが重なる波源の組合せ評価」を実施した。
- 上記の検討結果により、「組合せ評価の最大ケース」(水位上昇側)が更新され、概ね地震に伴う津波の第2波(東移動)の断層パターン7の波源となった(黄色ハッチング箇所)。
- これは、断層パターン7の「アスペリティ位置」の変動を考慮したことで、組合せ評価の水位が特に高くなったためである(詳細は、P57参照)。
- ※波源Aは「①地震に伴う津波の最大ケースの組合せ評価」から選定された波源である(妥当性については、P66参照)。
- ※波源Cは「②ピークの水位が高い波源の位相変動を考慮した組合せ評価」から選定された波源である(妥当性については、P67参照)。

「組合せ評価の最大ケース」(水位上昇側)

評価項目	健全地形モデル		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	
	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要
防潮堤前面(上昇側)	13.44m	断層パターン:6 波源位置:くの字モデル(東へ10km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 A	15.65m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 E	14.98m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 E	15.68m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 波源 F
3号炉取水口(上昇側)	10.45m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 波源 B	13.14m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 波源 F	11.86m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 E	12.89m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 波源 B
1, 2号炉取水口(上昇側)	9.34m	断層パターン:6 波源位置:矩形モデル(東へ5km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 C	12.74m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 E	12.01m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:85s 波源 G	11.50m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:120s 波源 H
放水口(上昇側)	10.91m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 D	10.84m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 D	10.85m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 D	10.66m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスペリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 D

※1:水位上昇側では、4地形モデル×4評価項目=16最大ケースに対して、一部の最大ケースが重複する(同一波源が選定される)ため、波源A~波源Hの8波源となる。

※2:黄色ハッチングは「③ピークが重なる波源の組合せ評価」のうち地震に伴う津波の第2波(東移動)の断層パターン7の組合せ評価結果から選定された波源である。

※3:波源Aは「①地震に伴う津波の最大ケースの組合せ評価」から選定された波源である(妥当性については、P66参照)。

※4:波源Cは「②ピークの水位が高い波源の位相変動を考慮した組合せ評価」から選定された波源である(妥当性については、P67参照)。

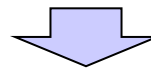
余白

参考:「組合せ評価の最大ケース」の妥当性(1/4) 検討方針

○「組合せ評価の最大ケース」を以下に示す。

「組合せ評価の最大ケース」(水位上昇側)

評価項目	健全地形モデル		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	
	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要
防潮堤前面 (上昇側)	13.44m	・断層パターン:6 ・波源位置:くの字モデル(東へ10km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:115s 波源 A	15.65m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:115s 波源 E	14.98m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:115s 波源 E	15.68m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:110s 波源 F
3号炉 取水口 (上昇側)	10.45m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ30km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:110s 波源 B	13.14m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:110s 波源 F	11.86m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:115s 波源 E	12.89m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ30km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:110s 波源 B
1, 2号炉 取水口 (上昇側)	9.34m	・断層パターン:6 ・波源位置:矩形モデル(東へ5km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:135s 波源 C	12.74m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:115s 波源 E	12.01m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:85s 波源 G	11.50m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ30km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:120s 波源 H
放水口 (上昇側)	10.91m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ30km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:135s 波源 D	10.84m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ30km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:135s 波源 D	10.85m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ30km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:135s 波源 D	10.66m	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ30km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:135s 波源 D



○「組合せ評価の最大ケース」(水位上昇側)のうち、「③ ピークが重なる波源の組合せ評価」最大ケース*が概ね占めている。

※陸上地すべり(川白)の第1波と地震に伴う津波の第2波(東移動)の組合せ評価結果(断層パターン7の波源)

○一方、上記以外の波源(黄色ハッチング:断層パターン6)は、以下の組合せ評価より選定された最大ケースである。

➢ 波源A:健全地形モデル・防潮堤前面(上昇側)最大ケース:「① 地震に伴う津波の最大ケースの組合せ評価」最大ケース

➢ 波源C:健全地形モデル・1, 2号炉取水口(上昇側)最大ケース:「② ピークの水位が高い波源の位相変動を考慮した組合せ評価」最大ケース

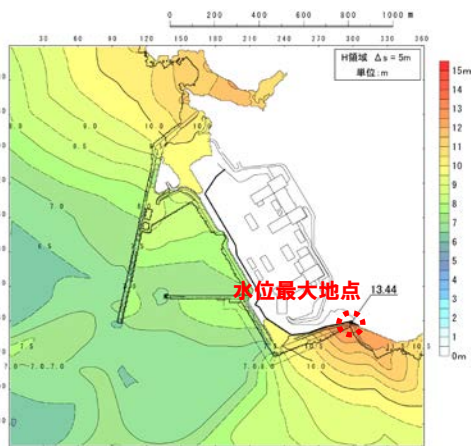
○以上を踏まえ、次頁以降で波源A・波源Cの選定結果の妥当性を確認する。

参考:「組合せ評価の最大ケース」の妥当性 (2/4) 波源Aの妥当性

○波源Aの最大水位上昇量分布・津波の伝播状況を確認した結果、水位最大地点付近で、陸上地すべり(川白)の第1波と地震に伴う津波の第2波が重なり(21分0秒)、水位が最大となる(22分0秒)ことを確認した。

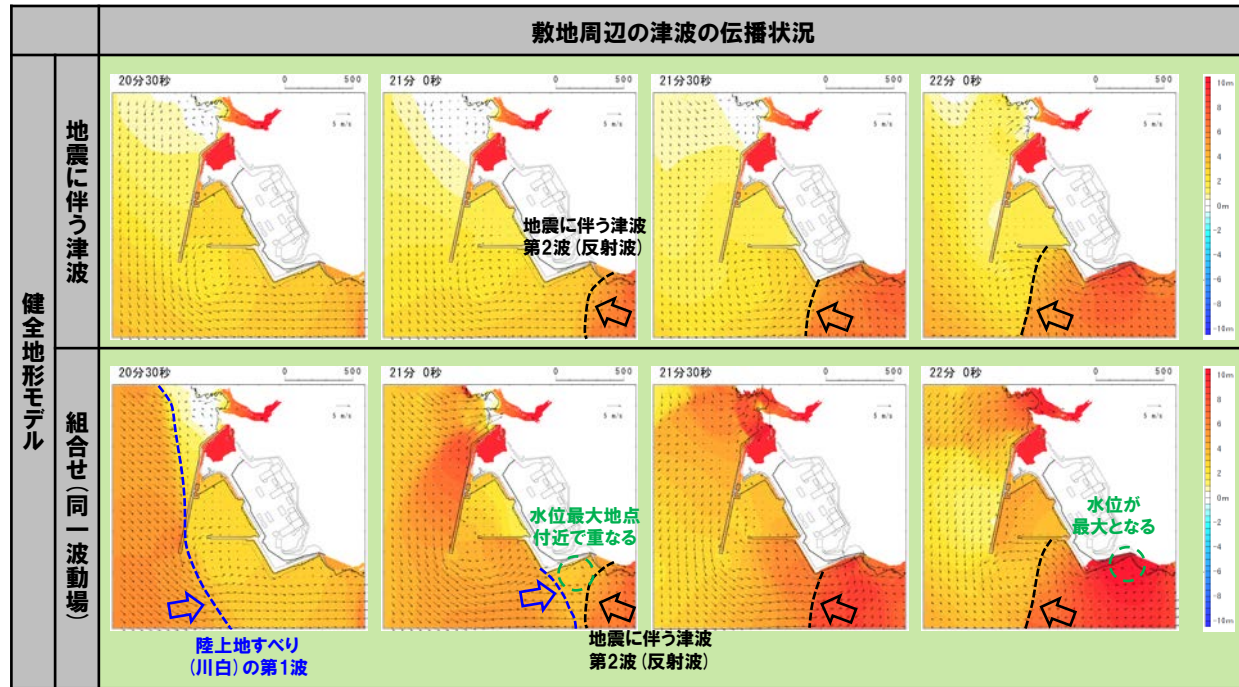
- 波源 A**
- ・断層パターン:6
 - ・波源位置:くの字モデル(東へ10km)
 - ・アスペリティ位置:de南へ20km
 - ・断層面上縁深さ:5km
 - ・組合せの時間差:115s

健全地形モデル(組合せの時間差:115s)



最大水位上昇量分布

敷地周辺の津波の伝播状況



- 波源Aは、「① 地震に伴う津波の最大ケースの組合せ評価」より選定された波源であり、地震に伴う津波の第2波として、最も水位が高い波源である。
- 地震に伴う津波の第2波(最も水位が高い波源:波源A)と陸上地すべり(川白)の第1波が重なった結果、「組合せ評価の最大ケース」となっていることから、波源Aの選定結果は妥当である。

参考資料

参考:「組合せ評価の最大ケース」の妥当性 (3/4) 波源Cの妥当性

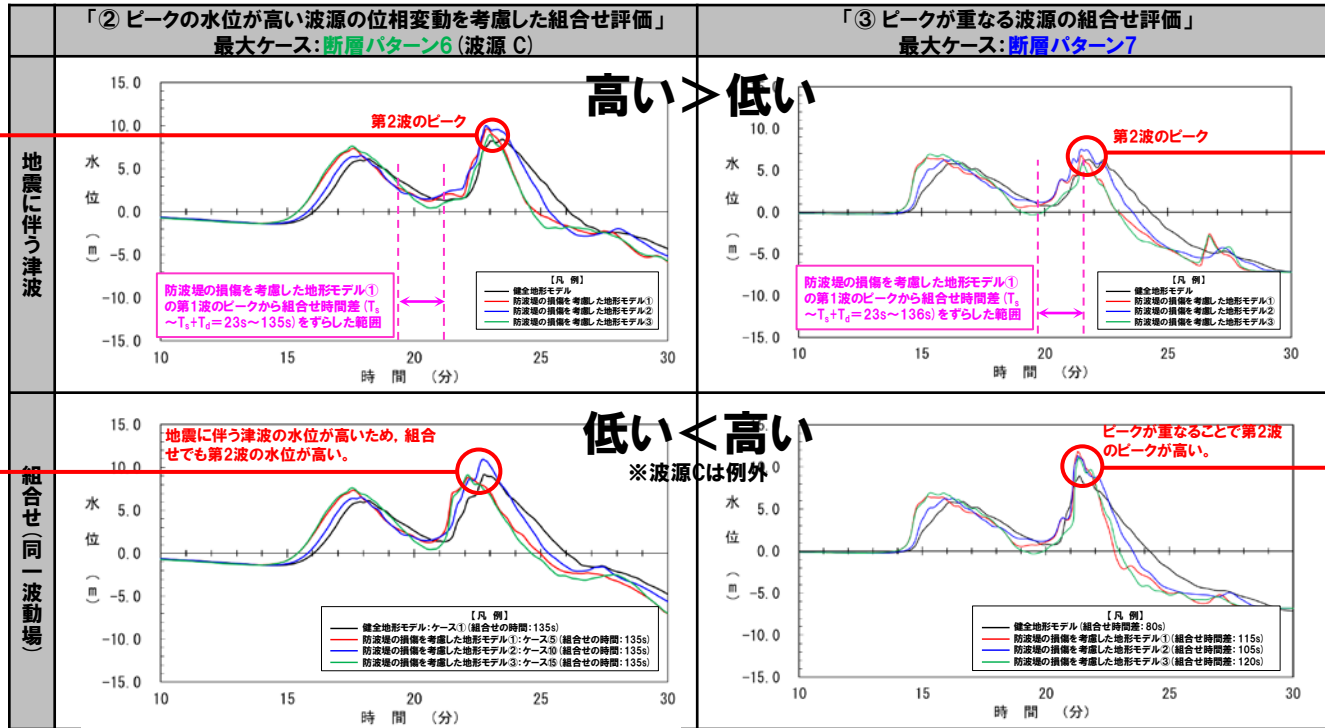
- 波源Cは「②ピークの水位が高い波源の位相変動を考慮した組合せ評価」より選定された最大ケースである。
- 波源Cの妥当性を確認するため、「③ピークが重なる波源の組合せ評価」最大ケースの水位時刻歴波形と比較した。

・断層パターン:6 波源 C

- ・波源位置: 矩形モデル (東へ5km)
- ・アスペリティ位置: de南へ20km
- ・断層面上縁深さ: 5km
- ・組合せの時間差: 135s

・断層パターン:7 ③ピークが重なる波源の組合せ評価」の最大ケース

- ・波源位置: 矩形モデル (東へ15km)
- ・アスペリティ位置: de南へ30km
- ・断層面上縁深さ: 5km
- ・組合せの時間差: 地形モデル毎に設定



	ピークの水位
健全地形モデル	8.42m
防波堤の損傷を考慮した地形モデル①	9.66m
防波堤の損傷を考慮した地形モデル②	9.99m
防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	8.94m

	ピークの水位
健全地形モデル	6.30m
防波堤の損傷を考慮した地形モデル①	6.81m
防波堤の損傷を考慮した地形モデル②	7.54m
防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	5.81m

	ピークの水位
健全地形モデル	9.19m (+0.77m)
防波堤の損傷を考慮した地形モデル①	8.87m (-0.79m)
防波堤の損傷を考慮した地形モデル②	10.95m (+0.96m)
防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	9.13m (+0.19m)

	ピークの水位
健全地形モデル	8.96m (+2.66m)
防波堤の損傷を考慮した地形モデル①	11.86m (+5.05m)
防波堤の損傷を考慮した地形モデル②	11.33m (+3.79m)
防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	11.13m (+5.32m)

※括弧内は組合せによる増分

※括弧内は組合せによる増分

※水位時刻歴波形(ピークの水位)は、1, 2号炉取水口前面の代表点から抽出した。

- 1,2号炉取水口における地震に伴う津波は、断層パターン6の第2波のピークの水位が断層パターン7の第2波のピークの水位を上回るが(黄色ハッチング箇所)、組合せ評価においては、断層パターン7の第2波のピークが陸上地すべり(川白)と重なり、ピークの水位が高くなるため、断層パターン6の組合せ評価を概ね上回る(水色ハッチング箇所)。
- ただし、健全地形モデルにおいては、断層パターン6の組合せ評価が最大ケースとなるが(緑ハッチング箇所:波源 C)、これは地震に伴う津波の水位が高く、それに伴い組合せ評価でも第2波の水位が高くなるためである。

参考:「組合せ評価の最大ケース」の妥当性(4/4) まとめ

- 「組合せ評価の最大ケース」(水位上昇側)のうち、「③ ピークが重なる波源の組合せ評価」最大ケース※が概ね占めている。
 ※陸上地すべり(川白)の第1波と地震に伴う津波の第2波(東移動)の組合せ評価結果(断層パターン7の波源)
- 一方、上記以外の波源(断層パターン6)である以下の波源の妥当性を示した。

【波源A:「① 地震に伴う津波の最大ケースの組合せ評価」最大ケース】

- 地震に伴う津波の第2波(最も水位が高い波源:波源A)と陸上地すべり(川白)の第1波が重なった結果、「組合せ評価の最大ケース」となっていることから、波源Aの選定結果は妥当である。

【波源C:「② ピークの水位が高い波源の位相変動を考慮した組合せ評価」最大ケース】

- 組合せにより、ピークは重ならないものの、地震に伴う津波の水位が高いため、組合せでも第2波の水位が高い。

「組合せ評価の最大ケース」(水位上昇側)

評価項目	健全地形モデル		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	
	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要
防潮堤前面 (上昇側)	13.44m	断層パターン:6 波源位置:くの字モデル(東へ10km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 A	15.65m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 E	14.98m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 E	15.68m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 波源 F
3号炉 取水口 (上昇側)	10.45m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 波源 B	13.14m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 波源 F	11.86m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 E	12.89m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 波源 B
1, 2号炉 取水口 (上昇側)	9.34m	断層パターン:6 波源位置:矩形モデル(東へ5km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 C	12.74m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 E	12.01m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:85s 波源 G	11.50m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:120s 波源 H
放水口 (上昇側)	10.91m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 D	10.84m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 D	10.85m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 D	10.66m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 D

余白

3. 陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響(指摘事項No.33-2)

1. 本日の説明概要	6
2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)	19
(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)	24
(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)	42
(3) まとめ	61
3. 陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響(指摘事項No.33-2)	70
(1) 検討の位置付け	72
(2) 検討方針・検討方法・検討結果	76
(3) まとめ	85
4. 水位下降側の評価の妥当性(指摘事項No.33-3)	検討中
5. 敷地に対して大きな影響を及ぼす波源の選定(指摘事項No.34)	88

3. 陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響(指摘事項No.33-2)

回答概要

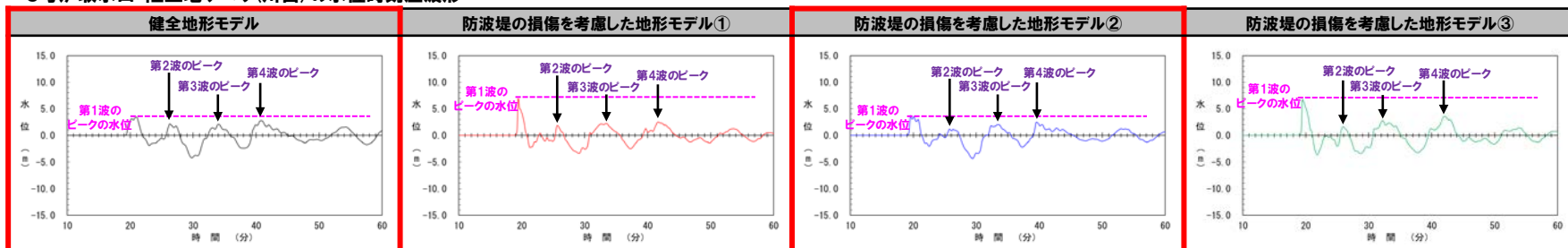
No	指摘事項	回答概要
33	<p>地震による津波と陸上地すべりによる津波の組合せ評価において、地震による津波の評価結果のうち水位下降側の波源として選定したものが、組合せ後に水位上昇側の最大水位となったことを踏まえ、現在の組合せ候補としている波源で、組合せ後の水位に影響の大きい波源が選定できているのかについて、分析結果を踏まえて根拠を明確にした上で説明すること。検討の具体例は以下のとおり。</p>	<p>【回答箇所：(1) 検討の位置付け】</p> <ul style="list-style-type: none"> ○全ての「評価項目」・「地形モデル」において、陸上地すべり(川白)の第1波のピークの水位が最大であるため、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波を対象とした組合せ結果)より組合せ後の水位に影響の大きい波源が選定できている。 ○一方、一部のケースにおいて、第2波以降のピークの水位と第1波のピークの水位の差が大きくない状況も認められる。 ○以上を踏まえ、念のため、陸上地すべりの第2波以降の影響の大きいと考えられる組合せとして、以下の影響を確認する(確認結果の詳細はNo.33-2を参照)。 <ul style="list-style-type: none"> ➢ 陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ ➢ 陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ
33-2	<p>【水位上昇側】</p> <ul style="list-style-type: none"> ➢ 陸上地すべり(川白)の第1波に加え第2波による影響を示すこと。 <p>②の結果が、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)を上回る、若しくは、同程度となる。</p>	<p>【回答箇所：(2) 検討方針・検討方法・検討結果】</p> <p>《検討方針》</p> <ul style="list-style-type: none"> ○陸上地すべり(川白)の第2波以降は、第1波と比較して水位が低く、ピークが重なったとしても水位が高くなることを示す。 <p>《検討方法》</p> <ul style="list-style-type: none"> ○以下の①～③の検討より、第2波以降を対象とした組合せ評価への影響を検討した。 <ol style="list-style-type: none"> ①重なる波源の選定 <ul style="list-style-type: none"> ➢ 地震に伴う津波のピークの発生時刻と、陸上地すべり(川白)の第2波以降の組合せ時間範囲から、重なる断層パターンの波源を選定する。 ②組合せ(線形足し合わせ)による影響確認 <ul style="list-style-type: none"> ➢ 重なる波源に対して、組合せにおけるピークの水位を、線形足し合わせより算出し、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)と比較する。 ③組合せ(同一波動場)による影響確認 <ul style="list-style-type: none"> ➢ 線形足し合わせ結果が、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)を上回る、若しくは、同程度となる場合には、組合せ(同一波動場)による詳細確認を行い、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)と比較する。 <p>《検討結果》</p> <ul style="list-style-type: none"> ○陸上地すべり(川白)の第2波以降の組合せ評価結果(上記②・③)と、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ結果)を比較した結果、前者の水位が小さく、第2波以降の影響が小さいことを確認した。 ○陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響が小さく、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波を対象とした組合せ評価結果)は妥当であることを確認した。

(1) 検討の位置付け

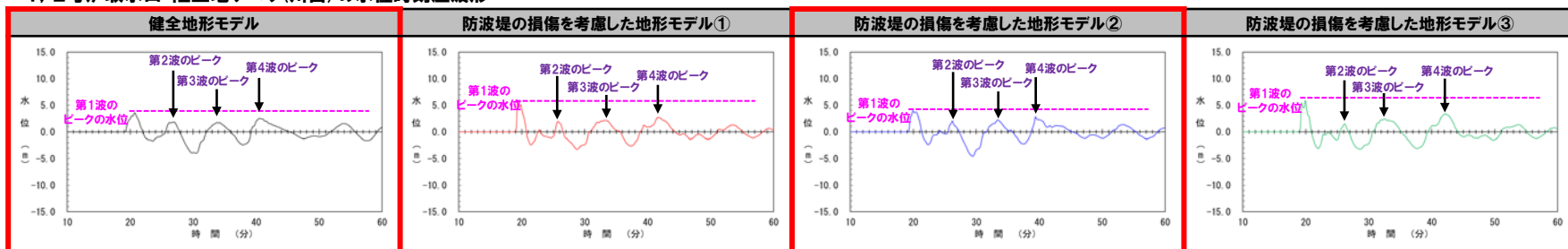
陸上地すべり(川白)の水位時刻歴波形による整理

- 陸上地すべり(川白)の第1波のピークの水位は、下表のとおり、全ての「評価項目」・「地形モデル」において最大であるため、第1波を対象とした組合せ評価(「②ピークの水位が高い波源の位相変動を考慮した組合せ評価」・「③ピークが重なる波源の組合せ評価」)を実施している。
- 一方、「3号炉取水口・1, 2号炉取水口」・「健全地形モデル・防波堤の損傷を考慮した地形モデル②」(赤枠箇所)においては、第2波以降のピークの水位と第1波のピークの水位の差が大きい状況も認められる。

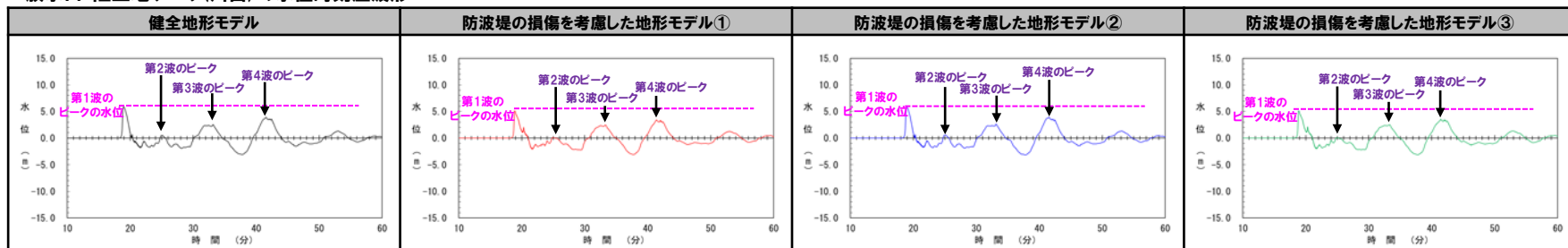
3号炉取水口:陸上地すべり(川白)の水位時刻歴波形



1, 2号炉取水口:陸上地すべり(川白)の水位時刻歴波形



放水口:陸上地すべり(川白)の水位時刻歴波形



※水位時刻歴波形(ピークの水位)は、それぞれ3号炉取水口前面・1, 2号炉取水口前面・放水口前面の代表点から抽出した。

3. 陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響(指摘事項No.33-2)

(1) 検討の位置付け

地震に伴う津波の水位時刻歴波形による整理

○地震に伴う津波のうち位相が最も早い波源(右表)の水位時刻歴波形及び陸上地すべり(川白)の**第2波以降の組合せ時間範囲(下図②, ③, ④)**を下図に示す。

○地震に伴う津波と陸上地すべり(川白)の位相・水位を踏まえると、影響の大きいと考えられる組合せは、以下のとおりである(重なるかどうかの詳細な判定は後段の評価で実施する。)

- 陸上地すべり(川白)の**第2波**と地震に伴う津波の**第2波**の組合せ
- 陸上地すべり(川白)の**第4波**と地震に伴う津波の**第4波**の組合せ

※陸上地すべり(川白)の**第3波**と地震に伴う津波の**第3波**の組合せは、第3波の水位が第2波・第4波より低いため、検討対象としない。

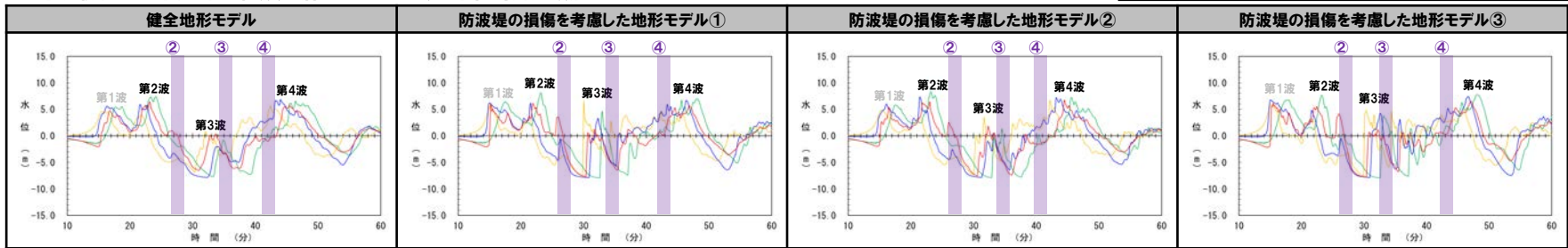
地震に伴う津波のうち位相が早い波源(発電所に近い波源)

断層パラメータの概要				
断層パターン	矩形モデル・くの字モデル	東西方向位置	アスペリティ位置	断層面上縁深さ
断層パターン5	矩形モデル	東へ30km	de	5km
断層パターン6	矩形モデル	東へ5km	de	5km
断層パターン7	矩形モデル	東へ15km	de	5km
断層パターン8	矩形モデル	東へ15km	de	5km

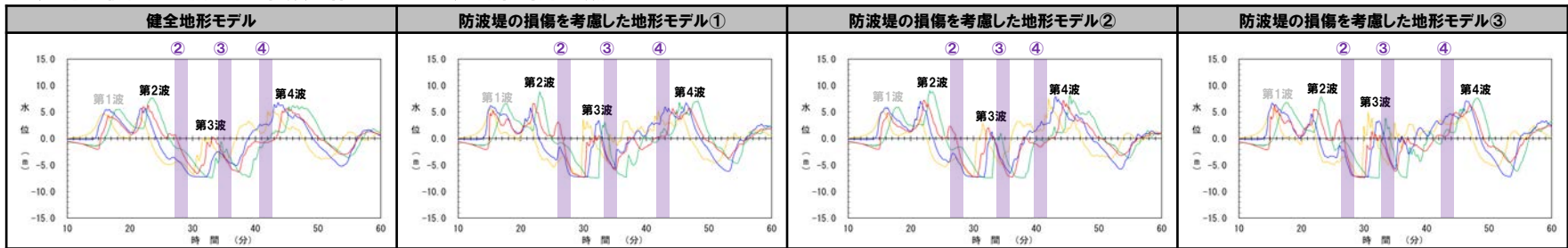
【凡例】

- 断層パターン5(矩形モデル, 東へ30km)
- 断層パターン7(矩形モデル, 東へ15km)
- 断層パターン6(矩形モデル, 東へ5km)
- 断層パターン8(矩形モデル, 東へ15km)

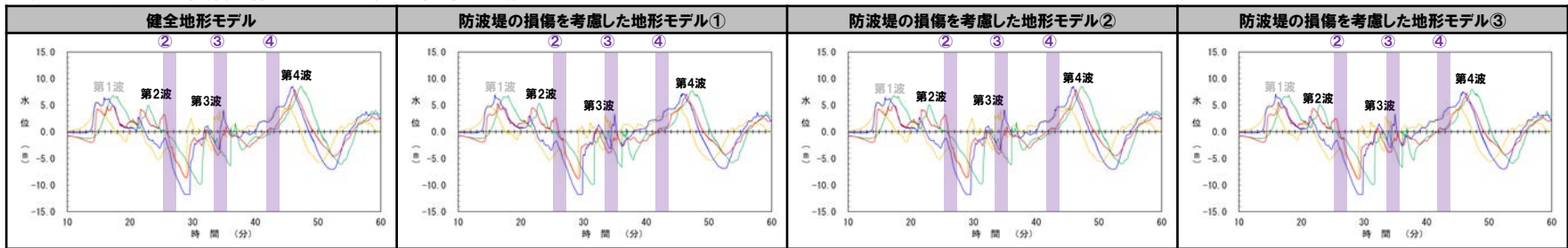
3号炉取水口:地震に伴う津波(断層パターン5~8)の水位時刻歴波形



1, 2号炉取水口:地震に伴う津波(断層パターン5~8)の水位時刻歴波形



放水口:地震に伴う津波(断層パターン5~8)の水位時刻歴波形



※水位時刻歴波形は、それぞれ3号炉取水口前面・1, 2号炉取水口前面・放水口前面の代表点から抽出した。

(1) 検討の位置付け

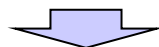
陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響の検討の位置付け

【陸上地すべり(川白)の水位時刻歴波形による整理】

- 陸上地すべり(川白)の第1波のピークの水位は、全ての「評価項目」・「地形モデル」において最大であるため、第1波を対象とした組合せ評価(「②ピークの水位が高い波源の位相変動を考慮した組合せ評価」・「③ピークが重なる波源の組合せ評価」)を実施している。
- 一方、「3号炉取水口・1, 2号炉取水口」・「健全地形モデル・防波堤の損傷を考慮した地形モデル②」においては、第2波以降のピークの水位と第1波のピークの水位の差が大きくない状況も認められる。

【地震に伴う津波の水位時刻歴波形による整理】

- 地震に伴う津波と陸上地すべり(川白)の位相・水位を踏まえると、影響の大きいと考えられる組合せは以下のとおりである。
 - 陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ
 - 陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ



- 陸上地すべり(川白)の第1波のピークの水位は、全ての「評価項目」・「地形モデル」において最大であるため、第1波を対象とした組合せ評価より最大ケースが選定できると考えられるが、一部のケースにおいて、第2波以降のピークの水位と第1波のピークの水位の差が大きくない状況も認められる。
- 以上を踏まえ、念のため、陸上地すべりの第2波以降の影響の大きいと考えられる組合せとして、以下の影響を確認する。
 - 陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ
 - 陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ

余白

(2) 検討方針・検討方法・検討結果

1. 本日の説明概要	6
2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)	19
(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)	24
(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)	42
(3) まとめ	61
3. 陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響(指摘事項No.33-2)	70
(1) 検討の位置付け	72
(2) 検討方針・検討方法・検討結果	76
(3) まとめ	85
4. 水位下降側の評価の妥当性(指摘事項No.33-3)	検討中
5. 敷地に対して大きな影響を及ぼす波源の選定(指摘事項No.34)	88

(2) 検討方針・検討方法・検討結果

検討方針・検討フロー

【検討方針】

- 陸上地すべり(川白)の第2波以降は、第1波と比較して水位が低く、ピークが重なったとしても水位が高くないことを示す。
- なお、影響の大きいと考えられる組合せとして、以下の組合せを検討対象とする。
 - 陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ
 - 陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ

【検討方法(検討フロー)】

【①重なる波源の選定】

- 地震に伴う津波のピークの発生時刻と、陸上地すべり(川白)の第2波以降の組合せ時間範囲(右図②、④)から、重なる断層パターンの波源を選定する。

組合せ	選定方法
陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ	地震に伴う津波の第2波のピークを西に移動させた場合(右図における矢印の範囲)に、陸上地すべり(川白)の第2波のピークの組合せ時間範囲(右図②)に入る断層パターンの波源を選定する。
陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ	地震に伴う津波(位相が最も早い波源)の第4波のピークが、陸上地すべり(川白)の第4波のピークの組合せ時間範囲(右図④)に入る断層パターンの波源を選定する。

【②組合せ(線形足し合わせ)による影響確認】

- 重なる波源に対して、組合せにおけるピークの水位を、以下の線形足し合わせより算出し、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)と比較する。
 - 陸上地すべり(川白)のピークの水位
 - 地震に伴う津波のピークの水位(ピークの水位が最大となる波源で代表させる)

②の結果が、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)を大きく下回る。

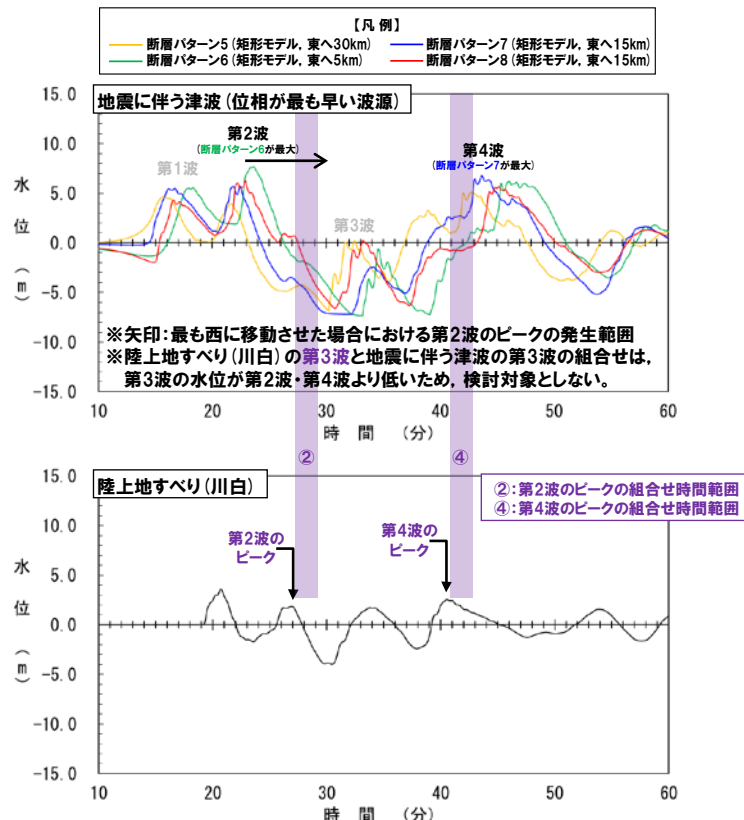
②の結果が、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)を上回る、若しくは、同程度となる。

【③組合せ(同一波動場)による影響確認】

- 組合せ(同一波動場)による詳細確認を行い、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)と比較する。

第2波以降の影響が小さいことを示し、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波を対象とした組合せ評価結果)の妥当性を示す。

【検討例:健全地形モデル・1, 2号炉取水口】



陸上地すべり(川白)の第2波以降の組合せ評価結果(検討例:健全地形モデル・1, 2号炉取水口)

	陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ	陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ	
①重なる波源の選定結果	断層パターン5, 断層パターン6, 断層パターン7, 断層パターン8	断層パターン5, 断層パターン7	「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ結果) 比較 9.34m
②組合せのピーク水位(線形足し合わせ)	9.52m(断層パターン6※)	9.32m(断層パターン7※)	
③組合せのピーク水位(同一波動場)	7.01m(断層パターン6※)	7.87m(断層パターン7※)	

※重なる波源のうち、保守的な評価となるように、最も水位が高い波源(断層パターン)より算出した。
 ※水位時刻歴波形(ピークの水位)は、1, 2号炉取水口前面の代表点から抽出した。

3. 陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響(指摘事項No.33-2)

(2) 検討方針・検討方法・検討結果

①重なる波源の選定(1/2) 「3号炉取水口」・「1, 2号炉取水口」

○「3号炉取水口」・「1, 2号炉取水口」を対象に、地震に伴う津波のピークの発生時刻と、陸上地すべり(川白)の第2波以降の組合せ時間範囲(下図②, ④)から、重なる断層パターンの波源を選定する。

地震に伴う津波のうち位相が早い波源(発電所に近い波源)

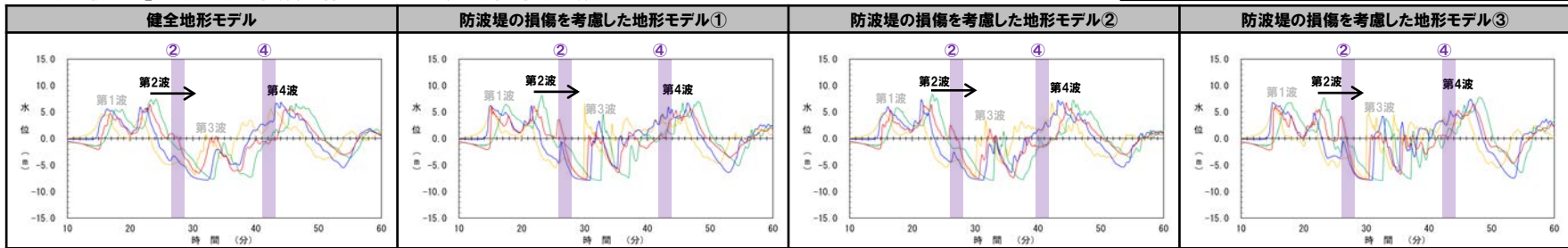
組合せ	選定方法
陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ	地震に伴う津波の第2波のピークを西に移動させた場合(下図における矢印の範囲)に、陸上地すべり(川白)の第2波のピークの組合せ時間範囲(下図②)に入る断層パターンの波源を選定する。
陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ	地震に伴う津波(位相が最も早い波源)の第4波のピークが、陸上地すべり(川白)の第4波のピークの組合せ時間範囲(下図④)に入る断層パターンの波源を選定する。

断層パラメータの概要				
断層パターン	矩形モデル・くの字モデル	東西方向位置	アスペリティ位置	断層面上縁深さ
断層パターン5	矩形モデル	東へ30km	de	5km
断層パターン6	矩形モデル	東へ5km	de	5km
断層パターン7	矩形モデル	東へ15km	de	5km
断層パターン8	矩形モデル	東へ15km	de	5km

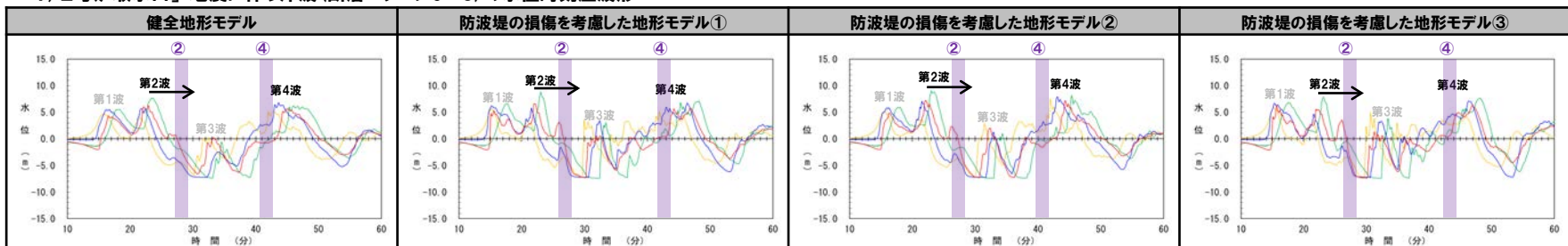
【凡例】

- 断層パターン5(矩形モデル, 東へ30km)
- 断層パターン6(矩形モデル, 東へ5km)
- 断層パターン7(矩形モデル, 東へ15km)
- 断層パターン8(矩形モデル, 東へ15km)

「3号炉取水口」:地震に伴う津波(断層パターン5~8)の水位時刻歴波形



「1, 2号炉取水口」:地震に伴う津波(断層パターン5~8)の水位時刻歴波形



※矢印:最も西に移動させた場合における第2波のピークの発生範囲

※水位時刻歴波形は、それぞれ3号炉取水口前面・1, 2号炉取水口前面の代表点から抽出した。

「3号炉取水口」・「1, 2号炉取水口」の選定結果

組合せ	①重なる波源の選定結果	
陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ	断層パターン5, 断層パターン6, 断層パターン7, 断層パターン8	○断層パターン5~8では、地震に伴う津波の第2波のピークを西に移動させた場合(上図における矢印の範囲)に、陸上地すべり(川白)の第2波のピークの組合せ時間範囲(上図②)に入ることから、これらの波源を選定した。
陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ	断層パターン5, 断層パターン7	○断層パターン5,7では、一部の地形モデルにおいて、地震に伴う津波(位相が最も早い波源)の第4波のピークが、陸上地すべり(川白)の第4波のピークの組合せ時間範囲(上図④)に入ることから、これらの波源を選定した。 ※断層パターン6,8では、地震に伴う津波の第4波(位相が最も早い波源)が、第4波のピークの組合せ時間範囲(上図④)に入らないことから、これらの波源を選定しない。

(2) 検討方針・検討方法・検討結果

①重なる波源の選定(2/2)「放水口」

○「放水口」を対象に、地震に伴う津波のピークの発生時刻と、陸上地すべり(川白)の第2波以降の組合せ時間範囲(下図②、④)から、重なる断層パターンの波源を選定する。

組合せ	選定方法
陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ	地震に伴う津波の第2波のピークを西に移動させた場合(下図における矢印の範囲)に、陸上地すべり(川白)の第2波のピークの組合せ時間範囲(下図②)に入る断層パターンの波源を選定する。
陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ	地震に伴う津波(位相が最も早い波源)の第4波のピークが、陸上地すべり(川白)の第4波のピークの組合せ時間範囲(下図④)に入る断層パターンの波源を選定する。

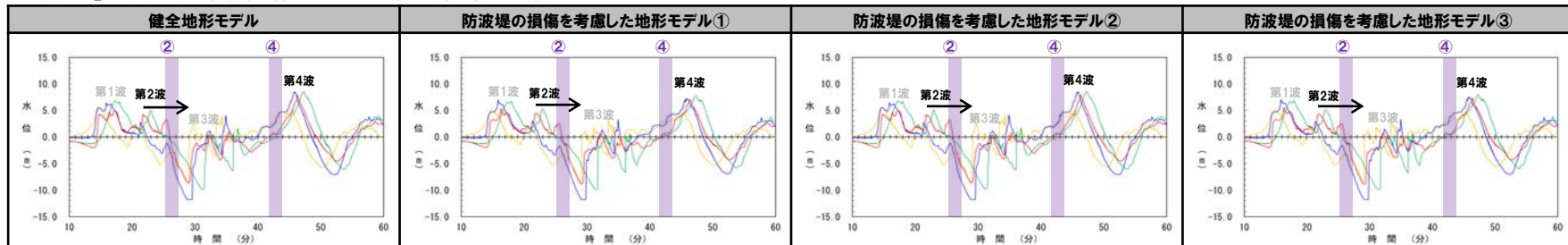
地震に伴う津波のうち位相が早い波源(発電所に近い波源)

断層パラメータの概要				
断層パターン	矩形モデル・くの字モデル	東西方向位置	アスペリティ位置	断層面上縁深さ
断層パターン5	矩形モデル	東へ30km	de	5km
断層パターン6	矩形モデル	東へ5km	de	5km
断層パターン7	矩形モデル	東へ15km	de	5km
断層パターン8	矩形モデル	東へ15km	de	5km

【凡例】

断層パターン5(矩形モデル, 東へ30km)	断層パターン7(矩形モデル, 東へ15km)
断層パターン6(矩形モデル, 東へ5km)	断層パターン8(矩形モデル, 東へ15km)

「放水口」:地震に伴う津波(断層パターン5~8)の水位時刻歴波形



※矢印:最も西に移動させた場合における第2波のピークの発生範囲

※水位時刻歴波形は、放水口前面の代表点から抽出した。

「放水口」の選定結果

組合せ	①重なる波源の選定結果	
陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ	断層パターン5, 断層パターン6, 断層パターン7, 断層パターン8	○断層パターン5~8では、地震に伴う津波の第2波のピークを西に移動させた場合(前頁における矢印の範囲)に、陸上地すべり(川白)の第2波のピークの組合せ時間範囲(前頁②)に入ることから、これらの波源を選定した。
陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ	なし	○断層パターン5~8では、地震に伴う津波(位相が最も早い波源)の第4波のピークが、陸上地すべり(川白)の第4波のピークの組合せ時間範囲(前頁④)に入らないことから、これらの波源を選定しない。

3. 陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響(指摘事項No.33-2)

(2) 検討方針・検討方法・検討結果

② 組合せ(線形足し合わせ)による影響確認

○陸上地すべり(川白)の第2波以降と重なる波源として選定された断層パターンを対象に、以下の線形足し合わせより組合せにおけるピークの水位を算出し、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)と比較した。

- 陸上地すべり(川白)のピークの水位
- 地震に伴う津波のピークの水位(ピークの水位が最大となる波源で代表させる)

陸上地すべり(川白)の第2波以降の組合せ評価結果(線形足し合わせ)

3号炉取水口

	健全地形モデル		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	
陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ	9.55m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	10.01m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	9.49m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	9.26m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)
陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ	9.63m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)	9.24m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)	9.71m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)	10.99m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)

1, 2号炉取水口

	健全地形モデル		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	
陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ	9.52m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	10.74m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	11.06m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	9.35m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)
陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ	9.32m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)	9.44m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)	10.74m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)	10.46m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)

放水口

	健全地形モデル		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	
陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ	5.50m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	5.46m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	5.67m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	5.24m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)
陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ	対象外(重なる波源はない)							



※ピークの水位は、それぞれ3号炉取水口前面・1, 2号炉取水口前面・放水口前面の代表点から抽出した。

「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ結果)

評価項目	健全地形モデル		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	
	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要
3号炉取水口(上昇側)	10.45m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s	13.14m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s	11.86m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s	12.89m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s
1, 2号炉取水口(上昇側)	9.34m	断層パターン:6 波源位置:矩形モデル(東へ5km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s	12.74m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s	12.01m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:85s	11.50m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:120s
放水口(上昇側)	10.91m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s	10.84m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s	10.85m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s	10.66m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s

○陸上地すべり(川白)の第2波以降の組合せ評価結果(線形足し合わせ)と、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)を比較した結果、概ね前者の水位が小さく、第2波以降の影響が小さいことを確認した。

○ただし、一部のケース(黄色ハッチング)においては、線形足し合わせ結果が「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)の水位と同等、若しくは、それ以上であり、第2波以降の影響が小さいと判断できないため、組合せ(同一波動場)による詳細確認を行う。

- 陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ(断層パターン6), 評価項目:1, 2号炉取水口, 地形モデル:健全地形モデル
- 陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ(断層パターン7), 評価項目:1, 2号炉取水口, 地形モデル:健全地形モデル

余白

(2) 検討方針・検討方法・検討結果

③ 組合せ(同一波動場)による影響確認(1/2) 検討対象・検討方法

【組合せ(同一波動場)の検討対象】

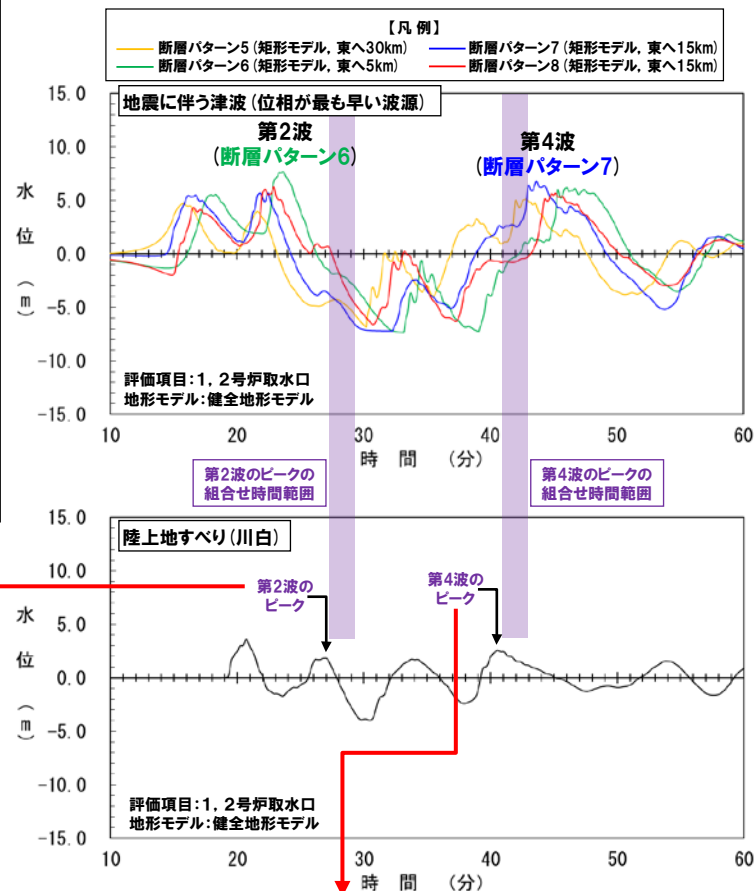
○組合せ(同一波動場)では、線形足し合わせ結果より**第2波以降**の影響が小さいと判断できないとした以下を検討対象とする。

《陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ》

- 波源: **断層パターン6**
- 評価項目: 1, 2号炉取水口
- 地形モデル: 健全地形モデル

《陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ》

- 波源: **断層パターン7**
- 評価項目: 1, 2号炉取水口
- 地形モデル: 健全地形モデル



【検討方法(陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ)】

- 陸上地すべり(川白)の**第2波**については、地震に伴う津波の位相を遅くする(波源位置を遠くする)ことで、陸上地すべり(川白)の**第2波**と地震に伴う津波の**第2波**のピークが重なる関係である。
- ここで、地震に伴う津波の位相を遅くした(波源位置を遠くした)組合せ評価は、「**②ピークの水位が高い波源の位相変動を考慮した組合せ評価**」において実施しているため、当該ケースの水位時刻歴波形より、陸上地すべり(川白)の**第2波**の影響を確認する。

【検討方法(陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ)】

- 陸上地すべり(川白)の**第4波**については、地震に伴う津波の位相を早くする(波源位置を近くする)ことで、陸上地すべり(川白)の**第4波**と地震に伴う津波の**第4波**のピークが重なる関係である(上記の図では、位相が最も早い波源を用いている)。
- ここで、地震に伴う津波の位相を早くした(波源位置を近くした)組合せ評価は、「**③ピークが重なる波源の組合せ評価**」において実施しているため、当該ケースの水位時刻歴波形より、陸上地すべり(川白)の**第4波**の影響を確認する。

(2) 検討方針・検討方法・検討結果

③組合せ(同一波動場)による影響確認(2/2) 検討結果

【検討結果(陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ)】

○組合せ(同一波動場)の水位時刻歴波形より、「陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ」のピークの水位を確認した結果は、以下のとおりである(結果の詳細は、補足説明資料「3章(1)組合せ(同一波動場)による影響確認結果」を参照)。

組合せ(同一波動場)の1, 2号炉取水口のピークの水位

	健全地形モデル	
陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ	7.01m	組合せのピーク水位(同一波動場) (断層パターン6)

【検討結果(陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ)】

○組合せ(同一波動場)の水位時刻歴波形より、「陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ」のピークの水位を確認した結果は、以下のとおりである(結果の詳細は、補足説明資料「3章(1)組合せ(同一波動場)による影響確認結果」を参照)。

組合せ(同一波動場)の1, 2号炉取水口のピークの水位

	健全地形モデル	
陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ	7.87m	組合せのピーク水位(同一波動場) (断層パターン7)



※ピークの水位は、1, 2号炉取水口前面の代表点から抽出した。
※地形モデル:健全地形モデルの結果を用いて整理した。

「組合せ評価の最大ケース」
(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)

評価項目	健全地形モデル	
	評価値	断層パラメータ
1, 2号炉取水口(上昇側)	9.34m	断層パターン:6 波源位置:矩形モデル(東へ5km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s



- 陸上地すべり(川白)の第2波以降の組合せ評価結果(同一波動場)と、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)を比較した結果、前者の水位が小さく、第2波以降の影響が小さいことを確認した。
- この結果は、前述(P72参照)の陸上地すべり(川白)の第1波のピークの水位が最大である(第2波以降と比較して大きい)ことに起因している。
- 以上より、陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響が小さく、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波を対象とした組合せ評価結果)は妥当であることを確認した。

余白

(2) 検討方針・検討方法・検討結果

1. 本日の説明概要	6
2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)	19
(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)	24
(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)	42
(3) まとめ	61
3. 陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響(指摘事項No.33-2)	70
(1) 検討の位置付け	72
(2) 検討方針・検討方法・検討結果	76
(3) まとめ	85
4. 水位下降側の評価の妥当性(指摘事項No.33-3)	検討中
5. 敷地に対して大きな影響を及ぼす波源の選定(指摘事項No.34)	88

(3) まとめ

指摘事項No.33-2の回答のまとめ(1/2)

【検討方針】

- 陸上地すべり(川白)の第2波以降は、第1波と比較して水位が低く、ピークが重なったとしても水位が高くないことを示す。
- なお、影響の大きいと考えられる組合せとして、以下の組合せを検討対象とする。
 - 陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ
 - 陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ

【検討方法(検討フロー)】

【①重なる波源の選定】

- 地震に伴う津波のピークの発生時刻と、陸上地すべり(川白)の第2波以降の組合せ時間範囲(右図②、④)から、重なる断層パターンの波源を選定する。

組合せ	選定方法
陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ	地震に伴う津波の第2波のピークを西に移動させた場合(右図における矢印の範囲)に、陸上地すべり(川白)の第2波のピークの組合せ時間範囲(右図②)に入る断層パターンの波源を選定する。
陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ	地震に伴う津波(位相が最も早い波源)の第4波のピークが、陸上地すべり(川白)の第4波のピークの組合せ時間範囲(右図④)に入る断層パターンの波源を選定する。

【②組合せ(線形足し合わせ)による影響確認】

- 重なる波源に対して、組合せにおけるピークの水位を、以下の線形足し合わせより算出し、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)と比較する。
 - 陸上地すべり(川白)のピークの水位
 - 地震に伴う津波のピークの水位(ピークの水位が最大となる波源で代表させる)

②の結果が、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)を大きく下回る。

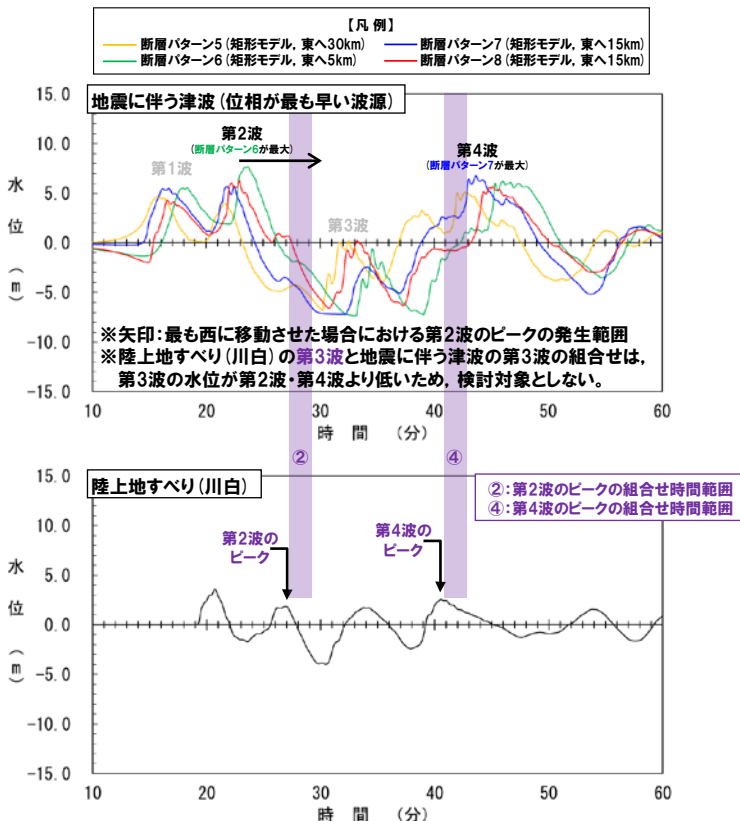
②の結果が、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)を上回る、若しくは、同程度となる。

【③組合せ(同一波動場)による影響確認】

- 組合せ(同一波動場)による詳細確認を行い、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)と比較する。

第2波以降の影響が小さいことを示し、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波を対象とした組合せ評価結果)の妥当性を示す。

【検討例:健全地形モデル・1, 2号炉取水口】



陸上地すべり(川白)の第2波以降の組合せ評価結果(検討例:健全地形モデル・1, 2号炉取水口)

	陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ	陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ	
①重なる波源の選定結果	断層パターン5, 断層パターン6, 断層パターン7, 断層パターン8	断層パターン5, 断層パターン7	「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ結果) 比較 9.34m
②組合せのピーク水位(線形足し合わせ)	9.52m(断層パターン6*)	9.32m(断層パターン7*)	
③組合せのピーク水位(同一波動場)	7.01m(断層パターン6*)	7.87m(断層パターン7*)	

*重なる波源のうち、保守的な評価となるように、最も水位が高い波源(断層パターン)より算出した。
 ※水位時刻歴波形(ピークの水位)は、1, 2号炉取水口前面の代表点から抽出した。

3. 陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響(指摘事項No.33-2)

(3) まとめ

指摘事項No.33-2の回答のまとめ(2/2)

【検討結果】

- 陸上地すべり(川白)の第2波以降の組合せ評価結果(下表・上段)と、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ結果)(下表・下段)を比較した結果、前者の水位が小さく、第2波以降の影響が小さいことを確認した。
- 陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響が小さく、「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波を対象とした組合せ評価結果)は妥当であることを確認した。

陸上地すべり(川白)の第2波以降の組合せ評価結果

3号炉取水口

	健全地形モデル		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	
陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ	9.55m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	10.01m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	9.49m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	9.26m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)
陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ	9.63m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)	9.24m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)	9.71m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)	10.99m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)

1,2号炉取水口

	健全地形モデル		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	
陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ	7.01m	組合せのピーク水位(同一波動場) (断層パターン6)	10.74m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	11.06m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	9.35m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)
陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ	7.87m	組合せのピーク水位(同一波動場) (断層パターン7)	9.44m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)	10.74m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)	10.46m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン7)

放水口

	健全地形モデル		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	
陸上地すべり(川白)の第2波と地震に伴う津波の第2波の組合せ	5.50m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	5.46m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	5.67m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)	5.24m	組合せのピーク水位(線形足し合わせ) (断層パターン6)
陸上地すべり(川白)の第4波と地震に伴う津波の第4波の組合せ	対象外(重なる波源はない)							

※ピークの水位は、それぞれ3号炉取水口前面・1,2号炉取水口前面・放水口前面の代表点から抽出した。



「組合せ評価の最大ケース」(陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価結果)

評価項目	健全地形モデル		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	
	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要	評価値	断層パラメータの概要
3号炉取水口(上昇側)	10.45m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s	13.14m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s	11.86m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s	12.89m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s
1,2号炉取水口(上昇側)	9.34m	断層パターン:6 波源位置:矩形モデル(東へ5km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s	12.74m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s	12.01m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:85s	11.50m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:120s
放水口(上昇側)	10.91m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s	10.84m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s	10.85m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s	10.66m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s

5. 敷地に対して大きな影響を及ぼす波源の選定 (指摘事項No.34)

1. 本日の説明概要	6
2. 陸上地すべり(川白)の第1波の組合せ評価(指摘事項No.33-1)	19
(1) ピークが重なる波源の特定(位相の観点の検討)	24
(2) ピークの水位が高くなる波源の選定・組合せ評価(水位の観点の検討)	42
(3) まとめ	61
3. 陸上地すべり(川白)の第2波以降の影響(指摘事項No.33-2)	70
(1) 検討の位置付け	72
(2) 検討方針・検討方法・検討結果	76
(3) まとめ	85
4. 水位下降側の評価の妥当性(指摘事項No.33-3)	検討中
5. 敷地に対して大きな影響を及ぼす波源の選定(指摘事項No.34)	88

5. 敷地に対して大きな影響を及ぼす波源の選定 (指摘事項No.34)

回答概要

No	指摘事項	回答概要
34	<p>敷地に対して大きな影響を及ぼす波源の選定については、現在の選定方針では、各地形モデルについて影響が大きな波源の選定が適切になされているかが判然としない。先行サイトの評価例(防波堤の有無を分けて波源を選定する)も参考にした上で泊サイトの特徴も踏まえた考え方を整理すること。</p>	<p>○先行サイトの評価例(地形モデル毎の最大ケースを基準津波に選定している)を参考にしたうえで、以下の考えにより、地形モデル毎の最大ケースを「敷地に対して大きな影響を及ぼす波源」に選定する。</p> <ul style="list-style-type: none"> ➢ 泊発電所の特徴(様々な方向から津波が伝播する)より、地震に伴う津波と陸上地すべりに伴う津波の組合せ評価(水位上昇側)は、防波堤の損傷有無によって「水位変動量」に及ぼす影響が異なり、地形モデル毎に各評価項目の最大ケースとして選定される波源が異なる。 ➢ 基準津波の策定後に実施する施設(津波防護施設、浸水防止設備など)への影響評価においては、評価値の大きい波源を選定することが、安全側の評価となるため、地形モデル毎の最大ケースを「敷地に対して大きな影響を及ぼす波源」に選定する。 <p>○選定の結果、水位上昇側は14ケースとなった。</p>





5. 敷地に対して大きな影響を及ぼす波源の選定 (指摘事項No.34)

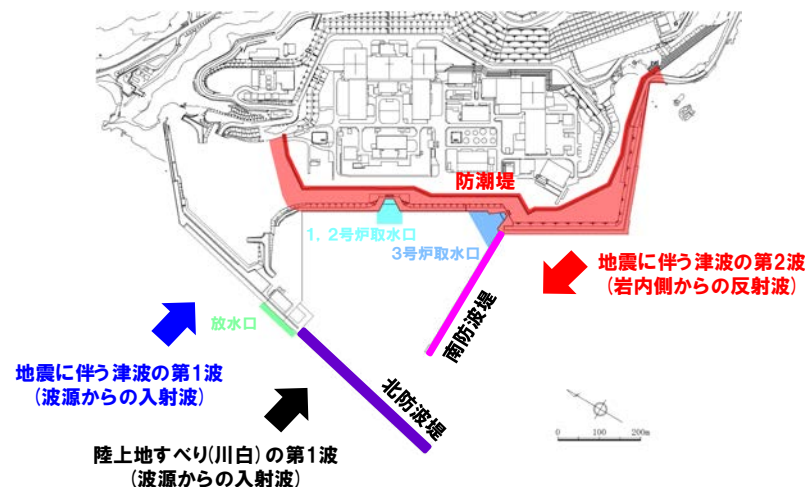
指摘事項No.34の回答のまとめ (1/2)

○先行サイトの評価例 (地形モデル毎の最大ケースを基準津波に選定していること) を参考にしたうえで、以下の考えにより、地形モデル毎の最大ケースを「敷地に対して大きな影響を及ぼす波源」に選定した。

- 泊発電所の特徴 (様々な方向から津波が伝播する) より、地震に伴う津波と陸上地すべりに伴う津波の組合せ評価 (水位上昇側) は、防波堤の損傷有無によって「水位変動量」に及ぼす影響が異なり、地形モデル毎に各評価項目の最大ケースとして選定される波源が異なる。
- 基準津波の策定後に実施する施設 (津波防護施設、浸水防止設備など) への影響評価においては、評価値の大きい波源を選定することが、安全側の評価となるため、地形モデル毎の最大ケースを「敷地に対して大きな影響を及ぼす波源」に選定する。

水位変動量に関する評価項目 (水位上昇側)

凡例	評価項目	評価目的
	防潮堤前面	・地上部から津波が流入する可能性の高い波源の選定
	3号炉取水口	・経路から津波が流入する可能性の高い波源の選定※
	1, 2号炉取水口	※経路内の水位応答と、3号炉取水口、1, 2号炉取水口及び放水口の水位の傾向は同様であると考えられることから、3号炉取水口、1, 2号炉取水口及び放水口を評価項目として設定する。
	放水口	



【地形モデルと防波堤の損傷状態】

- ・健全地形モデル (北防波堤あり-南防波堤あり)
- ・防波堤の損傷を考慮した地形モデル① (北防波堤なし-南防波堤なし)
- ・防波堤の損傷を考慮した地形モデル② (北防波堤あり-南防波堤なし)
- ・防波堤の損傷を考慮した地形モデル③ (北防波堤なし-南防波堤あり)

5. 敷地に対して大きな影響を及ぼす波源の選定 (指摘事項No.34)

指摘事項No.34の回答のまとめ (2/2)

○地震に伴う津波と陸上地すべりに伴う津波の組合せ評価結果から、水位上昇側について、「敷地に対して大きな影響を及ぼす波源」を下表のとおり選定した。

【敷地に対して大きな影響を及ぼす波源 (水位上昇側)】

評価項目	健全地形モデル		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	
	評価値	断層パラメータ	評価値	断層パラメータ	評価値	断層パラメータ	評価値	断層パラメータ
防潮堤前面 (上昇側)	13.44m	断層パターン:6 波源位置:くの字モデル(東へ10km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 A	15.65m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 E	14.98m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 E	15.68m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 波源 F
3号炉 取水口 (上昇側)	10.45m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 波源 B	13.14m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 波源 F	11.86m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 E	12.89m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 波源 B
1, 2号炉 取水口 (上昇側)	9.34m	断層パターン:6 波源位置:矩形モデル(東へ5km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 C	12.74m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 波源 E	12.01m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:85s 波源 G	11.50m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:120s 波源 H
放水口 (上昇側)	10.91m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 D	10.84m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 D	10.85m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 D	10.66m	断層パターン:7 波源位置:矩形モデル(東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 波源 D

※4地形モデル×4評価項目=16最大ケースに対して、一部の最大ケースが重複する(同一波源が選定される)ため、波源 A~波源 Hの8波源となる。

5. 敷地に対して大きな影響を及ぼす波源の選定 (指摘事項No.34)

敷地に対して大きな影響を及ぼす波源の選定方法

- 敷地に対して大きな影響を及ぼす波源として、水位上昇側は波源 A～波源 Hを選定した。
- 地形モデル・評価項目毎の敷地に対して大きな影響を及ぼす波源を以下に示す。

【敷地に対して大きな影響を及ぼす波源 (水位上昇側)】

波源	断層パラメータ	地形モデル	防潮堤前面 (上昇側)	3号炉 取水口 (上昇側)	1. 2号炉 取水口 (上昇側)	放水口 (上昇側)
1 波源 A	・断層パターン:6 ・波源位置:くの字モデル(東へ10km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:115s	健全地形モデル	13.44m	7.54m	7.84m	7.71m
2 波源 B	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ30km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:110s	健全地形モデル	11.95m	10.45m	9.05m	8.44m
3		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	15.58m	12.89m	11.24m	7.71m
4 波源 C	・断層パターン:6 ・波源位置:矩形モデル(東へ5km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:135s	健全地形モデル	10.65m	9.09m	9.34m	7.49m
5 波源 D	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ30km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:135s	健全地形モデル	10.52m	9.49m	8.57m	10.91m
6		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①	12.58m	11.31m	11.58m	10.84m
7		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②	11.55m	10.69m	10.68m	10.85m
8		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	12.53m	11.56m	10.85m	10.66m
9 波源 E	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:115s	防波堤の損傷を考慮した地形モデル①	15.65m	13.09m	12.74m	8.35m
10		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②	14.98m	11.86m	11.76m	8.84m
11 波源 F	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:110s	防波堤の損傷を考慮した地形モデル①	15.54m	13.14m	12.70m	7.72m
12		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	15.68m	12.89m	11.27m	7.79m
13 波源 G	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ20km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:85s	防波堤の損傷を考慮した地形モデル②	12.99m	10.60m	12.01m	7.34m
14 波源 H	・断層パターン:7 ・波源位置:矩形モデル(東へ15km) ・アスペリティ位置:de南へ30km ・断層面上縁深さ:5km ・組合せの時間差:120s	防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	15.05m	12.52m	11.50m	9.14m

計:14ケース

※朱書き:各地形モデル・各評価項目の最大値(前頁参照)

5. 敷地に対して大きな影響を及ぼす波源の選定 (指摘事項No.34)

参考:全地形モデルの解析結果

○敷地に対して大きな影響を及ぼす波源を対象に、全地形モデルの解析結果を参考として示す。

【敷地に対して大きな影響を及ぼす波源 (水位上昇側)】

波源	断層パラメータ	地形モデル	防潮堤前面 (上昇側)	3号炉 取水口 (上昇側)	1, 2号炉 取水口 (上昇側)	放水口 (上昇側)
波源 A	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:6 波源位置:くの字モデル (東へ10km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 	健全地形モデル	13.44m	7.54m	7.84m	7.71m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①	13.59m	8.38m	8.72m	7.65m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②	13.55m	7.85m	8.98m	7.69m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	13.48m	8.22m	7.92m	7.74m
波源 B	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:7 波源位置:矩形モデル (東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 	健全地形モデル	11.95m	10.45m	9.05m	8.44m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①	15.08m	12.79m	12.35m	7.95m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②	14.74m	11.72m	11.75m	8.39m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	15.58m	12.89m	11.24m	7.71m
波源 C	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:6 波源位置:矩形モデル (東へ5km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 	健全地形モデル	10.65m	9.09m	9.34m	7.49m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①	10.97m	10.26m	9.01m	7.47m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②	12.39m	9.55m	11.05m	7.45m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	10.67m	10.24m	9.27m	7.57m
波源 D	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:7 波源位置:矩形モデル (東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:135s 	健全地形モデル	10.52m	9.49m	8.57m	10.91m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①	12.58m	11.31m	11.58m	10.84m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②	11.55m	10.69m	10.68m	10.85m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	12.53m	11.56m	10.85m	10.66m
波源 E	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:7 波源位置:矩形モデル (東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:115s 	健全地形モデル	11.19m	10.01m	8.73m	8.91m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①	15.65m	13.09m	12.74m	8.35m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②	14.98m	11.86m	11.76m	8.84m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	15.51m	12.79m	11.43m	8.08m
波源 F	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:7 波源位置:矩形モデル (東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:110s 	健全地形モデル	11.67m	10.16m	8.80m	8.32m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①	15.54m	13.14m	12.70m	7.72m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②	14.95m	11.80m	11.89m	8.26m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	15.68m	12.89m	11.27m	7.79m
波源 G	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:7 波源位置:矩形モデル (東へ15km) アスベリティ位置:de南へ20km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:85s 	健全地形モデル	12.70m	8.60m	8.41m	7.31m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①	12.79m	11.75m	11.45m	7.72m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②	12.99m	10.60m	12.01m	7.34m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	12.99m	11.22m	10.78m	7.79m
波源 H	<ul style="list-style-type: none"> 断層パターン:7 波源位置:矩形モデル (東へ15km) アスベリティ位置:de南へ30km 断層面上縁深さ:5km 組合せの時間差:120s 	健全地形モデル	11.07m	10.22m	8.95m	9.66m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル①	15.20m	12.59m	12.45m	9.40m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル②	14.44m	11.76m	11.54m	9.61m
		防波堤の損傷を考慮した地形モデル③	15.05m	12.52m	11.50m	9.14m

計:8波源

※朱書き:各地形モデル・各評価項目の最大値 (前々頁参照)