資料1-2

柏崎刈羽原子力発電所における津波評価

【補足説明資料】

平成26年10月17日

東京電力株式会社





1.	既往評価(耐震バックチェック)の概要・・・・・・・・・P3
2.	地震に伴う地殻変動の考慮・・・・・・・・・・・・・・・・・P11
З.	数値シミュレーション結果の時刻歴波形(資料集)・・・・・・P17
4.	津波堆積物調査(資料集) ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・
5.	行政機関による津波評価(資料集)・・・・・・・・・・・・・・・982
6.	海底地すべりに関する文献調査・・・・・・・・・・・・・P88
7.	海上音波探査記録の参照・・・・・・・・・・・・・・・・・・P94
8.	海底地すべり地形の設定の検討・・・・・・・・・・・・・P112
9.	最新の潮位データ整理・・・・・・・・・・・・・・・・・・P116
1 C). 津波の伝播特性について・・・・・・・・・・・・・・・・・P118
11	. 伝播状況(Wattsらによる手法,二層流モデルによる手法)・・P124



<u>1. 既往評価(耐震バックチェック)の概要</u>



1.1 日本海東縁部に想定される地震に伴う津波の検討

日本海東縁部に想定される地震に伴う津波の評価方針

- 土木学会(2002)に示される日本海東縁部に想定される地震の基準断層モデルによるパラメータスタディを実施。
- 地点への影響を考慮して、土木学会(2002)に示される地震活動域のうち、新潟~山形沖の領域を対象
- モーメントマグニチュード(Mw)は1993年北海道南西沖地震の津波を再現するモデルのMw7.84を下回らないようMw=7.85に設定。
- パラメータスタディは概略検討用の計算格子モデル(最小計算格子=40m)により実施し、抽出した最高水位、最低水位を示すモデルについてのみ本検討用の計算格子モデル(最小計算格子=10m)による数値シミュレーションを実施する。



4

すべり

角

λ(°)

90

90

1.1 日本海東縁部に想定される地震に伴う津波の検討

②数値シミュレーション結果

詳細パラメータスタディで抽出した最大水位上昇量,最大水位下降量を示す断層モデルと 数値シミュレーション結果は以下のとおり

	断層長 L(km)	<mark>断層幅</mark> W(km)	すべり 量 D(m)	断層上縁深さ d(km)	走向 θ (°)	傾斜角 る(°)	すべり角 λ(°)
最大水位上昇量モデル	131.1	17.3	9.44	2.5	10	60	90
最大水位下降量モデル	131.1	17.3	9.44	2.5	190	60	90

最大水位上昇量,最大水位下降量を示す断層モデル



日本海東縁部の想定津波による水位(取水口前面) (単位:m)

プラント	最大水位上昇量	最大水位下降量
1号機	+2.76	-3.05
2号機	+2.73	-2.95
3号機	+2.70	-2.85
4号機	+2.68	-2.81
5号機	+2.57	-2.60
6号機	+2.54	-2.60
7号機	+2.46	-2.54

1.1 日本海東縁部に想定される地震に伴う津波の検討

②数値シミュレーション結果



最大水位下降量分布図

最大水位上昇量分布図



1.2 海域活断層に想定される地震に伴う津波の検討

海域活断層に想定される地震に伴う津波の評価方針

- 2007年7月16日の新潟県中越沖地震発生後、発電所敷地前面海域において海上音波探査および海底地形調査などを実施した結果と、既往の調査結果(他機関の調査結果を含む)を基に敷地前面海域における海域活断層を再評価。
- 敷地周辺において地震動評価において考慮するべき海域活断層について数値シミュレーションを実施。
- 土木学会(2002)の方法によりすべり量が一様な矩形断層モデルを適用。

基準断層モデル



海域活断層の基準断層モデル諸元

	断層 長 L(km)	断層 幅 W(km)	すべり 量 D(m)	断層上 縁深さ d(km)	走向 θ (°)	傾斜角 る(°)	すべり 角 λ(°)
佐渡島棚東縁断層	37	18.3	2.52	0	209	55	90
F-B断層	36	24.0	1.72	0	39	35	90
佐渡島南方断層	29	19.3	1.70	0	0	45	62
F-D断層+高田沖断 層 ^{*1)}	55	26.2	2.62	0	55	35	96
長岡平野西縁断層帯 ^{*2)} (δ = 35°)	91	26.2	4.34	О	187	35	72
長岡平野西縁断層帯 ^{*2)} (δ=50°)	91	19.6	5.80	О	187	50	72

*1): F-D断層+高田沖断層: F-D断層と高田沖断層について安全評価上, 同時 活動を考慮したもの

*2):長岡平野西縁断層帯:角田・弥彦断層,気比ノ宮断層,および片貝断層の 3つの断層について,安全評価上,同時活動を考慮したもの

1.2 海域活断層に想定される地震に伴う津波の検討

海域活断層モデルの数値シミュレーション結果

海域活断層による取水口前面における水位(赤字:各号機の最大)

(単位:m)

プラ ント	佐渡島棚東縁断層		F-B断層		佐渡島南方断層		F-D断層+高田沖断層		長岡平野西縁断層帯 (δ=35°)		長岡平野西縁断層帯 (δ=50°)	
	最大水位 上昇量	最大水位 下降量	最大水位 上昇量	最大水位 下降量	最大水位 上昇量	最大水位 下降量	最大水位 上昇量	最大水位 下降量	最大水位 上昇量	最大水位 下降量	最大水位 上昇量	最大水位 下降量
1号機	+1.57	-1.39	+1.33	-2.35	+1.17	-1.05	+1.41	-1.69	+0.60	-3.48	+1.28	-3.32
2号機	+1.47	-1.34	+1.24	-2.26	+1.07	-1.03	+1.36	-1.63	+0.57	-3.45	+1.25	-3.23
3号機	+1.44	-1.31	+1.18	-2.15	+0.99	-0.97	+1.32	-1.51	+0.55	-3.42	+1.19	-3.15
4号機	+1.45	-1.28	+1.15	-2.09	+0.94	-0.98	+1.29	-1.44	+0.53	-3.39	+1.15	-3.11
5号機	+1.11	-1.15	+1.08	-2.10	+0.82	-0.88	+1.42	-1.11	+0.47	-3.31	+1.04	-3.07
6号機	+1.06	-1.15	+1.05	-2.10	+0.79	-0.88	+1.39	-1.12	+0.47	-3.27	+1.04	-3.05
7号機	+1.07	-1.09	+1.01	-2.05	+0.74	-0.84	+1.35	-1.10	+0.45	-3.21	+1.03	-3.01

海域活断層による津波水位のうち、最大水位上昇量は日本海東縁部の津波水位を下回る海域活断層による津波水位のうち、最大水位下降量は日本海東縁部の津波水位を上回る



1.2 海域活断層に想定される地震に伴う津波の検討

海域活断層モデルの数値シミュレーション結果



1.3 津波の上昇水位及び下降水位に対する安全性

■ 最大水位上昇量は、日本海東縁部の想定津波による+2.76m~+2.46mであり、朔望平均 満潮位(H.W.L.=T.M.S.L.+O.48m)を考慮すると、評価用の最高水位は<u>T.M.S.L.+3.3m</u> <u>~+3.0m</u>程度

 最大水位下降量は、海域活断層のうち長岡平野西縁断層帯(δ=35°)による津波の -3.48m~-3.21mであり、朔望平均干潮位(L.W.L.=T.M.S.L.-0.02m)を考慮すると、 評価用の最低水位はT.M.S.L.-3.5m~-3.3m程度

取水口前面における津波水位

	日本海東縁部	海域活断層				
最高水位	T.M.S.L.+3.3m~+3.0m	T.M.S.L+2.1m~+1.9m				
最低水位	T.M.S.L-3.1m~-2.6m	T.M.S.L-3.5m~-3.3m				



2. 地震に伴う地殻変動の考慮



2.1 津波数値シミュレーションの説明





2.2 水位変動量と計算過程の比較



2.3 水位評価における2つの方法





2.4 敷地が沈降する場合の例

■方法1:「初期水位(平均潮位)」からの水位変動量を評価



H₁(+2.73m)+<u>H.W.L.(T.M.S.L.+0.48m)</u>=**T.M.S.L.+3.21m** 朔望平均満潮位 *「T.M.S.L.+5.00m* - <u>0.03m</u>=**T.M.S.L.+4.97m** 原子炉建屋等の重要施設 地殻変動量 設置レベル





2.5 敷地が隆起する場合の例



3. 数値シミュレーション結果の時刻歴波形(資料集)

計算開始潮位:平均潮位T.M.S.L.+O.24m



F-D断層~高田沖断層(土木学会手法)





F-B断層(土木学会手法)



東京電力

米山沖断層(土木学会手法)





佐渡島南方断層(土木学会手法)



佐渡島棚東縁断層(土木学会手法)



長岡平野西縁断層帯(S=35°)(土木学会手法)













🕴 東京電力

210

240

長岡平野西縁断層帯(S=50°)(土木学会手法)





F-D断層~高田沖断層(強震動予測レシピ)



F-B断層(強震動予測レシピ)

















米山沖断層(強震動予測レシピ)



佐渡島南方断層(強震動予測レシピ)



佐渡島棚東縁断層(強震動予測レシピ)



東京電力

長岡平野西縁断層帯(δ=35°)(強震動予測レシピ)





長岡平野西縁断層帯(δ=50°)(強震動予測レシピ)



東京電力

5断層連動モデル(土木学会手法)



5断層連動モデル(強震動予測レシピ)















長岡十日町連動モデル(る=35°) (土木学会手法)



東京電力

長岡十日町連動モデル(δ=50°) (土木学会手法)









時間(分)







-4

-6

大府隊野量 [5] 2 0 -2 4号炉取水口前面








日本海東縁部(1領域モデル:土木学会手法水位上昇側最大ケース)

水位上昇側最大ケース(断層幅17km, Mw8.2)



,東京電力

日本海東縁部(1領域モデル:土木学会手法水位下降側最大ケース)

水位下降側最大ケース(断層幅21km, Mw8.2)



🙀 東京電力

日本海東縁部(1領域モデル:強震動予測レシピ最大ケース)

水位上昇側・下降側最大ケース(Mw8.4)



🕴 東京電力

日本海東縁部(アスペリティモデル:水位上昇側最大ケース)



東京電力

日本海東縁部(アスペリティモデル:水位下降側最大ケース)





日本海東縁部(2領域モデル:土木学会手法水位上昇側最大ケース)

水位上昇側最大ケース(断層幅17km, Mw8.4)



🙀 東京電力

日本海東縁部(2領域モデル:土木学会手法水位下降最大ケース)

水位下降側最大ケース(断層幅17km, Mw8.4)



🙀 東京電力

日本海東縁部(2領域モデル:強震動予測レシピ水位上昇側最大ケース)

水位上昇側最大ケース(Mw8.6)



日本海東縁部(2領域モデル:強震動予測レシピ水位下降側最大ケース)

水位下降側最大ケース(Mw8.6)



😝 東京電力



● 東京電力





東京電力

海底地すべりによる津波(二層流モデルに基づく手法: LS-1)



● 東京電力

海底地すべりによる津波(二層流モデルに基づく手法: LS-2)





海底地すべりによる津波(二層流モデルに基づく手法: LS-3)



東京電力

4. 津波堆積物調査(資料集)



津波堆積物調査地点の選定 【佐渡市:下久知】

●選定理由

 ①浜堤の背後に低地(後背湿地,段丘,谷底低地)が存在し,泥炭層や腐植質泥層などが分布することが 期待され,津波堆積物が残存する可能性がある。
②近傍の加茂湖における既存調査において,津波堆積物の可能性が指摘されている。





津波堆積物調査地点の選定 【佐渡市:窪田】

●選定理由

 ①浜堤の背後に低地(完新世段丘)が存在し,泥炭層や腐植質泥層が分布することが期待され, 津波堆積物が残存する可能性がある。





窪田地点の調査位置図

津波堆積物調査地点の選定 【新潟市:五ヶ浜】

選定理由

①海岸付近に段丘が下刻された谷底低地が分布しており、泥炭層や腐植質泥層が分布することが期待され、 津波堆積物が残存する可能性がある。

②近傍の角田地区において、津波来襲の伝承が残る。



津波堆積物調査地点の選定 【長岡市:野積】

●選定理由

①砂丘の背後に低地(完新世段丘,谷底低地)が存在しており,泥炭層や腐植質泥層が分布することが 期待され,津波堆積物が残存する可能性がある。





津波堆積物調査地点の選定 【長岡市:井鼻】

●選定理由

①海岸付近に段丘面が分布しており、段丘面に遡上した津波による津波堆積物が残存する可能性がある。





津波堆積物調査地点の選定 【柏崎市:宮川】

●選定理由

 ①浜堤の背後に低地(後背湿地,谷底低地)が存在し,泥炭層や腐植質泥層が分布することが期待され, 津波堆積物が残存する可能性がある。





津波堆積物調査地点の選定 【柏崎市:西中通】

●選定理由

①鯖石川の自然堤防の背後に低地(後背湿地)が存在し,泥炭層や腐植質泥層が分布することが期待され, 鯖石川を遡上した津波による津波堆積物が残存する可能性がある。



西中通地点の調査位置図



津波堆積物調査地点の選定 【柏崎市:枇杷島】

●選定理由

 ①鵜川の自然堤防の背後に低地(沖積低地)が存在し,泥炭層や腐植質泥層が分布することが期待され, 鵜川を遡上した津波による津波堆積物が残存する可能性がある。



● 東京電力

枇杷島地点の調査位置図

津波堆積物調査地点の選定 【柏崎市:米山】

●選定理由

①砂丘の背後に低地(後背湿地)が分布しており,泥炭層や腐植質泥層が分布することが期待され, 津波堆積物が残存する可能性がある。





米山地点の調査位置図

津波堆積物調査地点の選定 【上越市:柿崎】

●選定理由

①柿崎川の自然堤防の背後に低地(沖積低地)が存在し,泥炭層や腐植質泥層が分布することが期待され, 柿崎川を遡上した津波による津波堆積物が残存する可能性がある。



柿崎地点の調査位置図



津波堆積物調査地点の選定 【上越市:谷浜】

●選定理由

①海岸付近に段丘面が分布しており、段丘面に遡上した津波による津波堆積物が残存する可能性がある。





津波堆積物調査結果 【下久知地点①】



津波堆積物調査結果 【下久知地点②】



津波堆積物調査結果 【下久知地点③】



津波堆積物調査結果 【窪田地点】



津波堆積物調査結果 【五ヶ浜地点】





津波堆積物調查結果 【野積地点】







津波堆積物調查結果 【井鼻地点】





津波堆積物調査結果 【宮川地点①】


津波堆積物調査結果 【宮川地点②】



【西中通地点①】







【西中通地点③】



津波堆積物調查結果 枇杷島地点】



津波堆積物調査結果 【米山地点】



【柿崎地点①】





【柿崎地点②】



津波堆積物調查結果 【谷浜地点】







東京電力 θ

5. 行政機関による津波評価(資料集)



地方自治体の例①(北海道,青森県)

■北海道(2013)

地震調査研究推進本部(2003)等を活用して最大M7.8の地震を想定。

地震モデル	位置づけ	Μ
①北海道北西沖の地震(沖側)	地震空白域で今後発生する危険性のあるモデル	7.8
②北海道北西沖の地震(沿岸側)	地震空白域で今後発生する危険性のあるモデル	7.8
③留萌沖の地震	地震空白域で今後発生する危険性のあるモデル	7.4
④神威岬沖の地震	既往の地震津波を再現するモデルおよび地震空白域で 今後発生する危険性のあるモデル	7.5
⑤北海道南西沖地震	既往の地震津波を再現するモデル	7.8
⑥青森県西方沖の地震	既往の地震津波を再現するモデルおよび地震空白域で 今後発生する危険性のあるモデル	7. 7







■青森県想定

青森県西方沖

Mw=7.9

46" N-45" 10 1 45" N 45° N 3 44" 18 4 42" N 477 14 5 42' N 42° N 41° N-41" N 6 40' 14 40" 10 137" E 138° E 138° E 140" E 141" E 142" E 143" E 144° E 145° E 146° E

250

375

500km

137" E 138" E 139" E 140" E 141" E 142" E 143" E 144" E 145" E 146" E



125

地震調査研究推進本部(2003)を編集



地方自治体の例②(秋田県,山形県)

■秋田県(2013)

 単独地震として3領域を設定した上で、さらに連動地震として3領域の同時破壊を想定した断層長さ 350km, Mw8.7の地震を想定。

	表-2.1.1 津波断層モデル一覧表																		
ſ	区分	ID	震源、想定地震	間連震源	想定したお	包面明模	倾	4A	すべり角	新聞モデル 上端深さ	断層 モデル長さ	新層 モデル幅	新聞 モデル面積	断層モデル 下城深さ	地震モーバント	59, 293-9, £-324	平均 すべり量	偏考	
Ŀ					断層長さL(kn)	79' 192-5' #j		δ(*)	$\lambda(^{\circ})$	Hs (km)	L _{rodel} (kn)	Wandel (kn)	Smodel (km ²)	Hd (km)	H ₀ (Nm)	X.v	D _{nodel} (m)		
		1	海坡A	日本海中部	130	7.9	東傾斜	35	90	0	130	50	6, 500	29	6.85E+20	7.82	3.0		
	+ 独地田	2	海道8	佐波島北方沖、秋田県 沖、山形県沖	140	7.9	東傾斜	35	90	0	140	54	7,560	31	8. 59E+20	7.89	3.2	小断層を2kn×2kn でモデル化	
	1	3	海域C	新湖県北部沖、山形県沖	80	7.5	西颊科	55	90	0	80	32	2, 560	26	1.69E+20	7.42	1.9		
	38	4	海域A+海域8	新潟県北部沖、山形県沖	270	8.5	東傾斜	20	90	0	270	105	28, 350	36	6.24E+21	8.46	6.3		
	動地	5	海道B+海域C	佐渡島北方沖、秋田県 沖、山形県沖	220	8.3	東傾斜	20	90	0	220	85	18, 700	29	3. 34E+21	8.28	5.1	小断層を5km×5km でモデル化	
#	-	6	海道A+海域B+海域C	新湖県北部沖、山形県沖	350	8.7	東傾斜	20	90	0	350	135	47, 250	46	1.34E+22	8.69	8.1		



注) 海域 C の単独地震については、津波シミュレーションの概略計算で秋田県への影響が比較的小さいと想定されたため、最終的な詳細計算は省略した。

■山形県(2012)









地震調査研究推進本部(2003)を編集



地方自治体の例③(新潟県、富山県)

■新潟県(2014)

地質調査研究推進本部(2003)を参照し、佐渡島北方沖地震として最大Mw7.80を設定。さらに、3連動地震としてMw8.09の地震を想定。



【想定6地震】

 ①佐渡北方沖地震(Aパターン)(Mw7.80)
 ②佐渡北方沖地震(Bパターン)(Mw7.80)
 ③新潟県南西沖地震【想定域D】(Mw7.75)
 ④粟島付近の地震(新潟県北部沖地震)(Mw7.56)
 ⑤長岡平野西縁断層帯地震(Mw7.63)
 ⑥高田平野西縁断層帯地震(Mw7.10)

 【参考2地震】

 ⑦3連動地震(秋田県沖,山形県沖,新潟県北部沖)同時発生(Mw8.09)
 ⑧3連動地震(秋田県沖,山形県沖,新潟県北部沖)時間差発生(Mw8.09)

海域活断層による津波のみ想定しており、日本海東縁部の地震による津波は想定していない。



反孙	規模	百占	走向	傾斜角	滑り角	断層上端	長さ	幅	滑り量
治师	(M)	原品	(度)	(度)	(度)	深さ(km)	(km)	(km)	(m)
弓羽山断層帯の地震	74	北緯 36.872°	210	45	90	0.1	35	22	2. 9m
为4711年1月7日 11 × 2 × 10.00	1. 1	東経 137. 343°	210	-10	50	0.1		22	(実測値)
交点目決地層	7.0	北緯 37.002°	約41度	20	00	0.1			2. 2m
术黒川仲地展	1.2	東経 137.556°	(平均走向)	30	90	0.1	28	44	(標準算式)
你这木巨炉肿墨	7.9	, 北緯 37.531° 約 103 度	20	90	0.1	20	44	2. 2m	
肥豆十两件地质	7.2	東経 137.463°	(平均走向)		50	0.1	20	-1-1	(標準算式)
(参考) 糸魚川沖地震	0.0	北緯 37.002°	約 58 度	20	00	0.1	04	44	6. 6m
【断層が連動する場合】	0.0	東経 137.556°	(平均走向)		90	0.1	04	44	(標準算式)
(参考) 呉羽山断層帯		小姑 26 070°							1.4-
の地震	7.4	小市 30.072	210	45	90	0.1	35	22	1.4回(+
【滑り量標準算式】		東程 137.343							(保平昇八)
注 1:滑り	量の「:	標準算式」は、地	。 震調査研究推	推進本部等	穿で使用さ	。 れている	方法で、	、地震の	D
モー	メント	(規模) と断層面	i積から求める	らものでま	っる。				
注2:呉羽	山断層神	帯の滑り量の「実	測値」は、平	成 7、8年	F度に実施	庖した富山」	県の活	析層調3	晢
結果	より設	定した。							

Ð

地方自治体の例④(石川県,福井県)

■石川県(2012)

 徳山ほか「日本周辺海域の第四紀地質構造図」
 (2001)が示す活断層を基に, Mw7.99の 地震を想定。



断層名		1 日本海東縁部	2 能登半島 東方沖	3 能登半島 北方沖	4 石川県西方沖
想定 マグニチュード	Mw	7.99	7.58	7.66	7.44
気象庁 マグニチュード	Mj	8.54	8.03	8.13	7.85
気象庁 マグニチュード	Mj	8.54	8.02	8.13	7.85
断層長(km)	L	167	82	95	65
幅(km)	W	17.32	17.32	17.32	17.32
地震モーメント (N・m)	Mo	1.22E+21	2.95E+20	3.89E+20	1.82E+20
すべり量(m)	D	12.01	5.94	6.76	4.62
上縁深さ(km)	d	0	0	0	0
傾斜角	δ	60	60	60	60
すべり角	λ	90	90	90	90

■福井県(2012)

● 徳山ほか「日本周辺海域の第四紀地質構造図」(2001)が示す活断層等を参考に, Mw7.99の地震を想定。

	マグニチュード	地震により隆起する地盤					
選定波源	Mw	すべり量	長さ、幅				
①野坂,B 及び大陸棚外縁断層	7.28	3.73m	長さ49km	幅 17.32 k m			
②越前堆列付近断層	7.44	4.62m	長さ65km	幅 17.32 k m			
③若狭海丘列付近断層	7.63	6.43m	長さ90km	幅 17.32 k m			
④佐渡島北方沖断層	7.99	12.01m	長さ167km	幅 17.32 k m			





地方自治体の例5 (鳥取県,島根県)

■鳥取県(2012)

● 地震調査研究推進本部(2003)を参照し、佐渡島北方沖の領域に最大Mw8.16の 地震を想定。

断層パラメータ

相中能展	Mar	緯度	経度	深さ	走向	傾斜	すべり角	長さ(連動)	幅	すべり量
心正断眉	mw	(度)	(度)	(km)	(度)	(度)	(度)	(km)	(km)	(m)
佐渡島北方沖(パターン2) ₩(西落ち)	8.16	40. 31	138. 73	0	193.3	60	90	222.2	17.32	16.00
鳥取沖東部断層	7.30	35.75	134.46	0	262.0	90	40	51.0	15.00	4.24
鳥取沖西部断層	7.05	35.65	133. 75	0	255.0	90	40	33.0	15.00	2.74

■島根県(2012)

● 地震調査研究推進本部(2003)を参照し、佐渡島北方沖の領域に最大Mw8.01の 地震を想定。

相守断屋 M	M .×4	緯度	経度	深さ	走向	傾斜	すべり角	長さ	幅	すべり量	
泡足断層	IVI j	M _W ×4	(度)	(度)	(km)	(度)	(度)	(度)	(km)	(km)	(m)
佐渡島北方沖の地震 ^{※2}	7. 85	7. 85	38. 9498	138. 4131	0.0	20	60	90	131. 1	17. 3	9.4
【参考】佐渡島北方 沖の地震(M8.01) ^{※3}	8. 01	8. 01	38. 3584	138. 1383	0.0	20	60	90	222. 7	17. 3	9.5
出雲市沖合の地震 (断層北傾斜)	7.5	6.9	35. 5879	132. 8784	3. 0	267	45	90	38. 4	17. 0	3. 2※1
出雲市沖合の地震 (断層南傾斜)	7.5	6.9	35. 5690	132. 4544	3. 0	87	45	90	38. 4	17.0	3. 2※1
浜田市沖合の地震	7.3	6.8	35. 1888	132. 2491	3. 0	232	45	90	27. 0	17. 0	2.4※1
隠岐北西沖の地震	7.4	6.9	36. 9606	132. 5336	3. 0	154	45	-90	36.0	17. 0	2.8※1

※1:すべり量(D)は、Mjから松田式により算出(log D=0.6Mj-4.0)

※2:中国電力想定モデル(2008)に基づき設定

※3:佐渡島北方沖の最大規模の地震として設定

※4:津波震源としてのMw(武村式Mw=0.78*Mj+1.08により算出)







6. 海底地すべりに関する文献調査



6. 文献調査 ①日本周辺海域の中新世最末期以降の地質構造発達史



89

6. 文献調査 ②新潟沿岸域20万分の1 海底地質図説明書







6. 文献調查 ③佐渡島南方海底地質図



91

6. 文献調查 ④ 佐渡島北方海底地質図

 岡村ほかによる「20万分の1佐渡 島北方海底地質図(1995)」では、 佐渡島の西方沖などに地滑り崖・ 地滑り堆積物が示されている。



輿

韵









6. 文献調查 ⑤能登半島東方海底地質図







- 敷地周辺海域では、マルチチャンネル及びシン グルチャンネルの海上音波探査を実施している。
- 海底地形判読結果から抽出した海底地すべり LS-1, LS-2, LS-3について, 海上音波探査 の測線位置との位置関係を示す。
- また、海底地すべりLS-1、LS-2、LS-3と、
 音波探査記録及び海底地質断面との関係を次
 ページ以降に整理した。

LS-1, LS-2, LS-3の音波探査記録(海底地形 及び反射面)は、海底地形判読の結果と整合的で あることを確認した。





■ LS-1

測線	海底地形	反射面							
M21	凹地形	乱れは認められない	↑						
Kno.1	凹凸地形	乱れが認められる	南						
Kno.1.5	凹凸地形	表層下部に堆積層の乱れが認めら れる							
Kno2-3	凹凸地形	斜面基底部付近では反射面の乱れ が認められない							
M20	特記事項なし	斜面基部に地層の不連続及び地層 の欠如が認められる							
KHno.1	特記事項なし	斜面基部の記録が不明瞭							
Kno3-2	凹凸地形	乱れは認められない	北						
Kno4-3	特記事項なし	斜面基部に反射面の不連続が認め られる	↓						
LS-1は, 海底地 れた。	LS-1は、海底地形及び反射面から、地すべりの可能性が認められた。								

■ LS-1南方

測線	海底地形	反射面	
M21	特記事項なし	乱れは認められない	1
Kno.1	特記事項なし	乱れは認められない	南
M20	特記事項なし	乱れは認められない	 北
KHno.1	特記事項なし	乱れは認められない	↓

LS-1南方は、海底地形及び反射面から、地すべりの可能性は認められない。

<u>LS-2</u>		
測線	海底地形	反射面
M19	凹状の地形	乱れは認められない
S20	凹状の地形	乱れは認められない
Kno.8-2	凹状の地形	乱れは認められない
Kno.9-2	凹状の地形	乱れは認められない
M18	凹状の地形	乱れは認められない

凹状の地形

凹凸地形

凹状の地形

凹凸地形

LS-2は、海底地形から地すべりの可能性が認められたが、反射面からは地すべりの可能性は認められない。

LS-3

S19

Kno.10-2

M17

Kno.11-2

測線	海底地形	反射面	
Kno.12-2	凹凸地形	乱れが認められる	↑
S18_2	凹凸地形	乱れが認められる	南
M16	凹凸地形	乱れは認められない	
Kno.1-3	凹凸地形	斜面基部では記録が不明瞭	
M15	凹凸地形	堆積層の乱れがやや認められる	
S17	凹凸地形	斜面から基部にかけて記録が不 明瞭	1Ľ ↓

LS-3は、海底地形及び反射面から、地すべりの可能性が認められた。



北

乱れは認められない

乱れは認められない

乱れは認められない

乱れは認められない

↑ 南

■ M-21測線(マルチチャンネル)

東京電力

- LS-1に対応する海底面に凹状の地形が認められるが、堆積層に乱れは認められない。
- LS-1南方斜面において、堆積層は成層しており、乱れは 認められない。





■ M-20測線(マルチチャンネル)

- LS-1に対応する斜面基部付近に,地層の不連続及び地層の欠如が認められる。
- LS-1南方斜面において、堆積層は成層しており、乱れは認められない。



■ M-19測線(マルチチャンネル)

● LS-2に対応する海底面に凹状の地形が認められるが、堆積層は成層しており、乱れは認められない。







■ M-18測線(マルチチャンネル)



■ M-17測線(マルチチャンネル)

● LS-2に対応する海底面に凹状の地形が認められるが, 堆積層は成層しており、乱れは認められない。







LS-2

400

300

500

600

■ M-16測線(マルチチャンネル)



■ M-15測線(マルチチャンネル)









■ Kno.2-3測線(シングルチャンネル) ● LS-1に対応する斜面に地形の凹凸が認められるとともに、斜面基部付近では反射面の乱れが認められる。



■ KHno.1測線(シングルチャンネル)

- LS-1に対応する斜面の基部付近では記録が不明瞭である。
- 海盆底の堆積層は成層しており、乱れは認められない。
- LS-1南方斜面において、反射面はほぼ連続しており、顕著 な乱れは認められない。



■ Kno.3-2測線(シングルチャンネル)

● LS-1に対応する斜面に地形の凹凸が認められるが、堆積層は成層しており、乱れは認められない。



■ Kno.4-3測線(シングルチャンネル)

- LS-1に対応する斜面の基部付近では反射面に不連続が 認められる。
- 海盆底の堆積層は成層しており、乱れは認められない。



■ Kno.8-2測線(シングルチャンネル)

● LS-2に対応する海底面に凹状の地形が認められるが, 堆積層は成層しており,乱れは認められない。

■ Kno.9-2測線(シングルチャンネル)

● LS-2に対応する海底面に凹状の地形が認められるが、 堆積層は成層しており、乱れは認められない。







■ Kno.10-2測線(シングルチャンネル)

■ Kno.11-2測線(シングルチャンネル)

- LS-2に対応する海底面に地形の凹凸が認められるが, 堆積層は成層しており,乱れは認められない。
- LS-2に対応する海底面に地形の凹凸が認められるが, 堆積層は成層しており,乱れは認められない。




7. 海上音波探査記録の参照

■ Kno.12-2測線(シングルチャンネル)

● LS-3に対応する斜面に、地形の凹凸が認められるとともに、反射面の乱れが認められる。

■ Kno.1-3測線(シングルチャンネル)

- LS-3に対応する斜面に、地形の凹凸が認められるとと もに、一部では記録が不明瞭である。
- 海盆底の堆積層は成層しており、乱れは認められない。





7. 海上音波探査記録の参照

■ S2O測線(シングルチャンネル)

■ S19測線(シングルチャンネル)

- LS-2に対応する海底面に凹状の地形が認められるが, 斜面から基部にかけて堆積層は成層しており,乱れは 認められない。
- LS-2に対応する海底面に凹状の地形が認められるが, 斜面から基部にかけて堆積層は成層しており,乱れは認 められない。



縦横比約1:7





7. 海上音波探査記録の参照

■ S18 2測線(シングルチャンネル)

■ S17測線(シングルチャンネル)

● LS-3に対応する斜面に地形の凹凸が認められるとと もに、堆積層の乱れが認められる。 ● LS-3に対応する斜面に地形の凹凸が認められるとと もに、斜面から基部にかけて記録が不明瞭である。





■ LS-1とその南側の海底地形についての検討

【海底地形判読】

- LS-1とその南側の海底地形では、東側の側方崖が連続しているようにも見 える。
- 滑落崖ならびにすべり面の傾斜は、LS-1とその南側とでは大きく異なる。
- 仮に南側に地すべりを想定した場合にも、崩壊堆積物の痕跡がほとんど認められない。

【海上音波探查記録】

●海底地形及び反射面について、地すべりの特徴は認められない。

LS-1とその南側の全体が同時に崩壊したとは考えにくい。





■ LS-2とLS-3の同時発生についての検討

【海底地形判読】

- 崩壊物堆積域で異なる特徴が認められる。
- ・LS-2崩壊物堆積域では、舌状の緩傾斜面上に浅い開析谷が認められ固結の緩い移動土砂体である可能性を示している。
- ・LS-3崩壊物堆積域では、移動土塊が階段状に分布し複雑な形状 を示している。
- 移動土塊の向きが異なる。
- LS-2の緩傾斜面をLS-3の緩傾斜面が覆っている。

【海上音波探查記録】

- 海底地形及び反射面について、以下の相違が認められる。
- ・LS-2は、凹状の海底地形が認められるものの、反射の乱れは認められない。
- ・LS-3は、海底地形の凹凸が認められるとともに、反射の乱れも認められる。





以上の相違が認められることから、LS-2とLS-3は別の土塊と考えられる。



■ LS-2とLS-3が同時発生した場合の影響検討

- 念のための影響検討として、LS-2とLS-3の同時発生を仮定した場合について、二層流モデル(Maeno and Imamura, 2007)に基づく数値シミュレーションを実施した。
- 数値シミュレーションの検討条件は、現実的パラメータ設定(崩壊物密度1.8g/cm³、海底摩擦係数(下層) 0.40)とした。
- ●計算開始潮位は、上昇側は朔望平均満潮位(T.M.S.L.+0.48m)、下降側は朔望平均干潮位(T.M.S.L.-0.02m)とした。

<u>LS-2とLS-3の同時発生</u>

単位:T.M.S.L. [m]

	取水口前面水位							遡上域水位	
	1号炉	2号炉	3号炉	4号炉	5号炉	6号炉	7号炉	荒浜側	大湊側
最高水位	2.75	2.72	2.63	2.64	3.36	3.13	2.84	4.99	4.27
最低水位	-2.87	-2.67	-2.49	-2.40	-1.94	-1.88	-1.75	_	—



● 海底地形判読ならびに海上音波探査記録の検討から、LS-2とLS-3は別の土塊と考えられるものの、同時発生を 仮定した検討を実施した。

● その結果, 最高水位・最低水位は(7)における評価結果とほぼ同等であることを確認した。



<u>9. 最新の潮位データ整理</u>



9. 最新潮位条件

■最新の潮位データの整理(平成21年1月~平成25年12月)



● 最高潮位	T.M.S.L.+0. 91m (+1. 05m)	
● 朔望平均満潮位	T.M.S.L.+0. 50m (+0. 48m)	
● 平均潮位	T.M.S.L.+O. 27m (+O. 24m) 津波の数値シミ	ミュレーションで
● 朔望平均干潮位	T.M.S.L.+O. O3m(一O. O2m)	史田しに閉凹未住
● 最低潮位	T.M.S.L0. 27m (-0. 43m)	

津波の数値シミュレーションで計算開始潮位に使用した潮位条件は,最新の データとほぼ同等であることを確認した。



<u>10.津波の伝播特性について</u>



10. 津波の伝播特性について

敷地前面海域(基準津波策定位置)を中心に半径2kmの範囲に一律に10mの初期水位を与え、津波計算を実施した。



敷地周辺海域の活断層分布図

日本海東縁部の想定波源図

初期水位分布



10. 津波の伝播特性について(最大水位上昇量分布)



※水深による津波振幅への影響を軽減するため、「グリーンの法則」を用いて補正 波源位置水深(h₀=100m),沖合地点の水深をhとして、最大水位上昇量を(h₀/h)^{1/4}で除することで水位を補正



10. 津波の伝播特性について 伝播状況(広域)





伝播状況(発電所周辺)





伝播状況(発電所周辺)





<u>11. 伝播状況</u> <u>(Wattsらによる手法,二層流モデルによる手法)</u>



■海底地すべりによる津波 LS-1(0分~14分)





■海底地すべりによる津波 LS-1(16分~30分)





■海底地すべりによる津波 LS-1(32分~46分)





■海底地すべりによる津波 LS-1(48分~62分)





■海底地すべりによる津波 LS-1(64分~78分)





■海底地すべりによる津波 LS-1(80分~90分)







■海底地すべりによる津波 LS-2(0分~14分)





■海底地すべりによる津波 LS-2(16分~30分)





■海底地すべりによる津波 LS-2(32分~46分)





■海底地すべりによる津波 LS-2(48分~62分)





■海底地すべりによる津波 LS-2(64分~78分)





■海底地すべりによる津波 LS-2(80分~90分)







■海底地すべりによる津波 LS-3(0分~14分)





■海底地すべりによる津波 LS-3(16分~30分)





■海底地すべりによる津波 LS-3(32分~46分)





■海底地すべりによる津波 LS-3(48分~62分)





■海底地すべりによる津波 LS-3(64分~78分)





■海底地すべりによる津波 LS-3(80分~90分)







11. 伝播状況(二層流モデルに基づく手法)

■海底地すべりによる津波 LS-1(0分~14分)







11. 伝播状況(二層流モデルに基づく手法)

■海底地すべりによる津波 LS-1(16分~30分)






■海底地すべりによる津波 LS-1(32分~46分)







■海底地すべりによる津波 LS-1(48分~62分)







■海底地すべりによる津波 LS-1(64分~78分)







■海底地すべりによる津波 LS-1(80分~90分)







■海底地すべりによる津波 LS-2(0分~14分)







■海底地すべりによる津波 LS-2(16分~30分)







■海底地すべりによる津波 LS-2(32分~46分)







■海底地すべりによる津波 LS-2(48分~62分)







■海底地すべりによる津波 LS-2(64分~78分)







■海底地すべりによる津波 LS-2(80分~90分)







■海底地すべりによる津波 LS-3(0分~14分)







■海底地すべりによる津波 LS-3(16分~30分)







■海底地すべりによる津波 LS-3(32分~46分)







■海底地すべりによる津波 LS-3(48分~62分)







■海底地すべりによる津波 LS-3(64分~78分)







■海底地すべりによる津波 LS-3(80分~90分)







■陸域斜面崩壊による津波 SD-5(0分~14分)







■陸域斜面崩壊による津波 SD-5(16分~30分)







■陸域斜面崩壊による津波 SD-5(32分~46分)







■陸域斜面崩壊による津波 SD-5(48分~62分)







■陸域斜面崩壊による津波 SD-5(64分~78分)







■陸域斜面崩壊による津波 SD-5(80分~90分)





