大間原子	七力発電所審査資料
資料番号	OM1-CA158-R01
提出年月日	2021 年 12 月 8 日

大間原子力発電所 敷地の地質・地質構造 (コメント回答 その14) (補足説明資料)

2021年12月

電源開発株式会社

# 大間原子力発電所 敷地の地質・地質構造 (コメント回答 その14) (補足説明資料) 2021年12月8日

電源開発株式会社



○「第615回審査会合」及び「第646回審査会合」での資料の誤りに関わる対応を踏まえ、本資料にて過去の審査会合資料を引用する際の 注記を下記のとおりとする。

・右上の注記

再掲:過去の審査会合資料を,そのまま引用する場合 一部修正:過去の審査会合資料の内容を,一部修正する場合

誤りを修正:過去の審査会合資料の誤りを,正しい記載とする場合

・左下の注記

修正した誤りの内容を記載(誤りの修正がある場合)

# 指摘事項



#### 本資料では、第986回審査会合(2021年6月25日)の指摘事項について、下表のとおり回答する。

Nia	16 D	达获异告	リシャーサ	掲載	<b>战</b> 箇所
INO.	項日	拍摘时别		本編資料	補足説明資料
S2-144	後期更新世 に生じた変状	第986回審査会合 2021年6月25日	適合性評価の検討対象として選定している12枚のシームの地下深部への連続性の説明に用いている敷地周 辺の地質断面図に関して, シームが地層に平行に分布する易国間層の分布状況を検討するうえで, 一つの根 拠としている屈折法地震探査に基づき作成した速度構造断面図も提示すること。	3-20, 3-21	_
S2-145	後期更新世 に生じた変状	第986回審査会合 2021年6月25日	シームS-11について, 深部のシームと地表付近のシームとを分けて基準適合性を判断するのではなく, シーム S-11を一体として, 規則の解釈別記1に照らして将来活動する可能性のある断層等に該当するか否かを評価 し説明すること。また, 両者を分けて評価するのであれば, 地表付近のシームと深部のシームについて, 名称, 表現等を再考すること。	1–41, 3–79, 3–247, 4–2	_
S2-146	後期更新世 に生じた変状	第986回審査会合 2021年6月25日	重要な安全機能を有する施設である原子炉建屋, 軽油タンク, 第一フィルタベント及び燃料補助建屋の4つの施設の側面のシームS-11と風化部との位置関係を明確にするために, 根拠となる掘削面スケッチ, ボーリング コア等の基礎的な資料を提示の上, 断面図を複数追加する等により示すこと。また, その際にシームS-11層準 (FT5-3)中のシームの有無を整理して示すこと。	3-84, 3-210~3-213, 3-216~3-225	12-1~12-26
	谷生生产生		重要な安全機能を有する施設の側面のシームS-11の活動性に係る評価を行うにあたり, 周囲の岩盤の風化の 程度の違いを明確化するために, 数値データを基にした科学的な根拠により, 以下の岩盤性状について, トレ ンチ, 法面, ボーリングコア等の観察結果を用いて説明すること。	3–214, 3–215, 3–226 <b>~</b> 3–244	13-1~13-31
S2-147	後期更新世 に生じた変状	第986回蕃査会合 2021年6月25日	・重要な安全機能を有する施設側面のシームS-11の周囲の岩盤性状	3-241~3-244	13-18~13-31
			・変状が生じていないcf-3断層に切断された箇所以深のシームS-11の周囲の岩盤性状	3-228~2-240	 13−2~13−16,
				5 228 - 5 240	13-31
			変状は強風化部に限定されること, 岩盤の風化と膨張には関連性があることまでは理解するが, 資料中に提示 された各種分析データに対して以下を検討した上で, 変状が生じた要因について再度説明すること。	3-177~3-192	10-1~10-41
S2-148	後期更新世 に生じた変状	第986回審査会合 2021年6月25日	<ul> <li>・Ts-7トレンチ東側法面等は逆断層センスの変位・変形が生じており、何らかの応力場のもとで圧縮のテクトニックな運動により生じたように見える。膨張だけで説明するには疑問が残るため、膨張を根拠とするのは難しいと考えている。このような観点も踏まえ、観察データに合った要因について整理すること。</li> </ul>	3-183	—
			・風化に伴う膨張を主な要因として主張するのであれば、さらなる定量的なデータ、科学的な根拠により、説明 性を高めること。	3-186, 3-187	10-31 <b>~</b> 10-41
			風化に伴う膨張の証拠について,以下を踏まえ検討し再度説明すること。		
S2-149	後期更新世 に生じた変状	第986回審査会合 2021年6月25日	・変状の平面的分布と風化部の厚さとの関係に関して、風化部が厚いほど膨張量が増え、その膨張率は10% 程度であれば断層の有無に関わらず風化部の厚さの違いにより、段丘堆積物の基底面に不陸が生じるはず であるため、断層のない場所(露頭)において風化の程度に応じた膨張量と分布が観察されているのか説明 すること。	3–186	10-31~10-35
			<ul> <li>・資料中に提示された薄片観察結果は、風化に伴う膨張の証拠とは言えないと思われる。物理現象を理解でき、 納得できる写真があれば提示すること。</li> </ul>	3–187	10-36~10-41

# 補足説明資料 目次

本日のご説明に対応する範囲



ii

	1. 検討対象シームの選定・・・・・・	1-1
	2. シームS-10, S-11の変位センス·····	2-1
	3. 掘削面における地質観察データ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	3-1
	4. 変状の分布・性状・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	4-1
	4.1 変状の分布・性状・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	4-2
	4.2 Ts-1トレンチの変状の変位量の考え方・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	4–58
	5. シームS-11とcf-3断層との切断関係・・・・・	5-1
	5.1 cf-3断層の活動性評価・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	5-2
	5.2 cf-3断層によるシームS-11の切断箇所の性状・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	5-8
	6. 変位を伴う不連続面の特徴・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	6-1
	7. 成層構造及び低角の変位を伴う不連続面の分布・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	7-1
	8. ps-1及びpd系の分布・性状・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	8-1
	9. 風化部の分布・性状・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	9-1
	9.1 変状の平面的分布と風化部の厚さとの関係・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	9-1
	9.2 シームの上下盤の風化性状・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	9-17
	9.3 Ts-1~3トレンチの強風化部の厚さの違いの検討・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	9–22
-	9.4 変状の変位量と強風化部・段丘堆積物の厚さとの関係・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	9–26
	10. 変状の形成要因に関する検討・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	10-1
	10.1 文献に基づく形成要因の選定・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	10-2
	10.2         岩盤の風化による体積変化と仮定した場合の検討・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	10-20
	11. 変状の形成メカニズムの検討・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	11–1
	11.1 新第三紀におけるシームS-11と低角の変位を伴う不連続面の形成・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	11–1
	11.2 第四紀におけるps-1等の形成時期の検討・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	11-3
	11.3 ps-1等の変位万向と第四紀の応力場との関係・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	11-8
	12. 重要な安全機能を有する施設付近の地質観祭結果・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	12-1
	13. 岩盤の風化区分に関する分析結果・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	13-1
	14. 重要な安全機能を有する施設設置位置での弱風化部中のシームS-11・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	14-1



# 地質断面図におけるシーム分布・シームー覧表,敷地内の全ボーリングでの出現率 〔本編資料「3.1.2」に関する基礎データ〕

- 南北方向X-X'断面及び東西方向Y-Y'断面におけるシーム分布及びシームー覧表(P.1-2~P.1-6)
- 敷地内の全ボーリングでの検討対象シームの出現率(P.1-7)
- 検討対象シームの代表的なボーリングコア(P.1-8)





• その他のシームは連続性(出現率)が低い。

1-3

1. 検討対象シームの選定(4/8)

シームー覧表(1/3)

第986回審査会合 資料1-2 P.1-4 再掲



		71.47	MA	1	1.0				0		105				<i>r</i>				0		000		7		01		005
		北名	M-9		J-8	Щ.	- 11	I-	-8	RK-	105	I	1-8	N	-5	<u> </u>	1-1	N	-3	RK-	-206	U	-/	R-4	FUT	RK-	-205
	シーム挟在の鍵層名	シーム名	深度(m) : 厚さ(cm)	深度(m)	: 厚さ(cm)	深度(m)	: 厚さ(cm)	深度(m)	:厚さ(cm)	深度(m):	厚さ(cm)	深度(m)	:厚さ(cm)	深度(m)	:厚さ(cm)	深度(m)	:厚さ(cm)	深度(m)	:厚さ(cm)	深度(m)	: 厚さ(cm)	深度(m)	:厚さ(cm)	深度(m):	厚さ(cm)	深度(m)	:厚さ(cm)
	ET5-3	S-11		-	-			-	_	_	_	0.38	0.50	671	3 50												
	F1J-0	3-11				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	; <b>.</b>					9.30	0.00	0.71	3.00						-						
	FT5-2			-	: -	-	: –	-	: –	- :	-	-	: –	-	: –	9.91	: 1.2	-	: –		:		笛四系	·分布t	式		:
	FT5-1		45.39 0.6	- 1	-	-	-	- 1	-		-	-		-	-	- 1	-						N L N	1111-	~		
	FT4 F	0.10	00.00	01.00	0.4	55.70		50.05		50.07	7.0	47.40		40.00		00.00		00.01		00.01		00.04	10	00.00	10		
	F14-0	5-10	82.93 3.0	61.09	0.4	55.70	1.4	50.35	0.0	50.97	7.0	47.48	. 0.8	43.03	3.6	39.08	1.0	30.01	3.8	33.31	5.0	29.34	1.0	26.98	1.0		
	FT4-3		83.70 2.00	-		-		-	-		-	48.11	4.90	-	-	-		-		-		-			-	-	-
	ET4-1				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		:	52.32	0.2								:			_	:	_					
	1141				<u>.</u>			52.52	0.2																		
	FT3-3	S-9	- : -		.:	77.13	: 0.1	-	: –	- :		-	: -	-		-	: -			-	: -	-	:	- :	-		-
	FT3-2	S-8	117.49 : 1.0	- 1		-					-	73.08	0.6	71.19	0.7	- 1	: _			59.89	3.2	50.10	1.5	47.57	11.0	42.50	7.2
	ET2 1.0	•••••			• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •					••••••			·				÷	65.60	0.5							40.00	0.0
	F10-1.0						;								·····		į	05.05	0.5							42.00	0.3
	FT3-1		- : -		.:	-	: –	-	: –	- :			: –	-	: –	-	: -	65.66	: 0.4	-	: –	-	: -	- :	-		
易	FT3-0.4		- : -	- 1		-	: –	-		- :	-	-		81.95	5.20	-	: -	-		-	: _	-		- :	-	-	-
	ET2-4			-		-	-	-	_	_	-	-	_	87.07	0.6	-	-	-	_	72 72	1 20	-	_	_	-	_	_
										••••••			•		0.0		÷			12.12	1.20		÷				
国	FT2-3.5		- : -			-	: -	-				-	: -	-		-	<u>:</u>			-	: -	-	: -	- :	-		-
	FT2-3	S-7	128.89 : 1.4	105.42	5.0	101.05	: 1.5	97.33	: 0.8	97.61	0.6	92.67	: 1.2	88.99	3.4	84.02	: 2.8	83.24	0.4	73.68	5.4	67.90	: 0.8	64.51	1.0	54.97	5.6
問	ET2-1	8-8		1	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	102 47	20	08 27	0.8	08.64	0.2		····· <u>·</u> ····			84.88	12.0	84.07	2.6	74 70	0.6	60.32	0.0	66 19	15	56.22	10
100						102.47	2.0	30.27	0.0	30.04	0.2		·			04.00	12.0	04.07	2.0	/4./3		03.52		00.10	!	50.22	1.0
	F12-0.5		- : -	-		-		-	-	-	-	-		-		-	: -	-	-	-		-		- :	-	-	-
層	FT1-6			-	: –	-	: –	-	: –	- :	-	99.30	: 0.7	-		90.14	: 1.00	-	: –	-	: –	-	: -	- :	-	- :	- :
	FT1-5	S-5			· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	-		-	_	_		107 20	3.0	-		95.87	0.6	94.43	0.7	-	: <u>.</u>	-	1 L L L	_	-		
					••••••••							107.20											÷·····				
	F11-4.5					-	; –	-	-	-		107.30	: 1.1	-	-	-	÷			-	<u> </u>	-	: -	-	-	-	-
	FT1-3	S-4		-	÷ –	-	: -	110.51	0.5		-	-	; -	-		-	; -	-		89.30	0.4	81.96	1.7	- ;	-	73.15	13.8
	FT1-2	S-3	146 49 1 0	124.05	22	-		112 33	12			110.51	0.5				÷			-		-			-		
	ET1 15				••••••••												÷					04.00	140				
	FII-1.5						<u>;</u>						.; <u>.</u>		<u>-</u>	<u>-</u>			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		<u>;</u>	84.32	14.0				
	FT1-1	S-2		-	.:	113.90	2.5	-		114.89	0.6	111.13	: 1.4	106.13	1.8	99.68	: 1.2	98.95	0.8	92.82	: 0.2	-	; -	- :	-		-
	FT1-0.8					-		-			-	-		-			: _			-	: _	-		_ :	-		_
	FT1 07	•••••	••••••		••••••••••					••••••	• • • • • • • • • • • • •		• • • • • • • • • • • • • • • •										÷•••••				
	FII-0.7			<del>.</del>		<del>.</del>	;					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	.j				Ş	<del>.</del>	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		Ş						
	FT1-0.5			-	-	-		-	-	-	-	-		-	-	-	: -	-	-	-		-	-	- :	-	-	-
	FT0-3			-		-		-	-		-	-		-	-	115.89	2.0	-		-		-			-		-
	ET0-2			1	· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		:····_···		·····				····· <u>-</u> ····	126 35	1.4		÷	118.54	0.2		: : : :			·····			
		• • • • • • • • • • •	••••••							••••••			· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	120.00			÷						÷•••••				
	FI0-1.5		- : -				:					· · · · · · · · · · · ·	÷	126.43	4.6		<u></u>	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	·	-	:						
	FT0-1	S-1		-		-	-	133.12	2.4	132.40	2.5	131.54	1.0	127.26	3.0	120.73	2.0	119.05	0.6	116.73	1.2	108.64	1.6		-	96.03	8.5
	FT0-0.9		- : -			-			-	-	-		-	127.36	2.0				-	-		-				-	
	FT0 0.0	•••••	101.40	140.00			·····			••••••	• • • • • • • • • • • • •		******			104.05					·····		÷••••••			•••••	
	F10-0.3		101.40 : 1.4	148.32	. 0.6			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·								124.05	. Z.Z						÷				
	FT0-0.1		161.77 5.6	-	-	-	-	-	-	-	-	142.33	1.0	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	FT0-0.05		- : -	- 1	-	-	-	-	-	-	-	143.55	1.0	-	-	- 1	-	- 1	-	-	-	-	-	-	-	-	-
_	AT20.6			-				-						-	_	_		-		_		_				_	
	A120.0																÷				÷		÷				
	PT-2_ AT3					l		-	-					-	-				-	-	-	-					
	PT-2_ AT2			-	-			-	-					-	-	-		-	-	-	-	-	-			-	-
	PT-2 ΔT1		_ : _					-		• • • • • • • • • • • • • • •	•••••			_	_		: _			_		_		• • • • • • • • • • • • • •			
*						1																	÷				
<u> </u>	AI-21																·····	I <del>.</del>		-		284.25	0.2		l	-	
間	AT21.2		341.94 1.0											316.92	0.8	-	-	-	-	-	-	287.29	3.6			-	-
	ΔT213		342.09 0.0	1		•••••					•••••			317.95	0.6		:			_		_		•••••		_	
層	AT 015		040.40 0.0			•••••	•••••			•••••	• • • • • • • • • • • • •	•••••		010.07	45.4	011.01	÷	011.40	7.0			007.70	10.4			000.00	
	A1-21.5	S-Om	342.43 3.1											318.37	: 15.4	311.31	. 7.5	311.48	/.0			287.79	10.4			280.32	2.0
	AT-22															-	-	-	-			-				-	-
	AT-23		- : -	1			•••••				•••••				•••••		: -					-		•••••			
	AT 04		••••••		•••••	•••••	•••••	•••••	•••••	•••••	• • • • • • • • • • • • •	•••••	•••••		•••••		÷••••••••	-	•		•••••	• • • • • • • • • • • • •	÷•••••	• • • • • • • • • • • • • • •		•••••	
	A1-24																										
	AT-24.1		353.09 0.6	I												-	: -	I				-	: -			-	-
	AT-24.2		- : -	1												-		1				-	-			-	

#### X-X'断面沿いシーム分布(1/2)

注) 深度は出現したシームの中央深度を,厚さはシームの厚さを示す。 分布・性状等の検討対象シーム - シームなし

その他のシーム

AT-24.2

1. 検討対象シームの選定(5/8)

シームー覧表(2/3)





X-X'断面沿いシーム分布(2/2)

	にしまたの独民々	孔名	RR-214	RR-213	R-602	RR-409	A'-7	P-1	RR-218	R-604	P-2	P-3	P-4 深度(m) 原之(m)	P-5	RR-217
⊨	9-4決社の疑信名 FT5-3	S-11	/木皮(m):序C(cm) :	休皮(m)   厚さ(cm)	休皮(m) 厚さ(cm)	沐皮(m) 序 C(cm	/ 休皮(m) 序さ(cm)		/木皮(m) 序で(cm)			休皮(m)   厚さ(cm)	/木皮(m) 序で(cm)	/末皮(m):序e(cm) :	床皮(m)  厚さ(cm)
	FT5-2														
	FT5-1														
	FT4-5	S-10	15.11 : 1.6	13.94 1.4		-									
	FT4-3				6.94 1.0								l i	l i	
	FT3-3	S-9					13.42 0.8					筆	四系•大畑層	分布域	
	FT3-2	S-8	34.72 1.6	38.32 6.6	21.64 7.5	20.59 1.5	15.76 14.5								
	FT3-1.9		- : -		- : -	- : -	- ; -	- : -							
	FT3-1				21.81 0.5			14.11 3.0							
易	FT3-0.4	_								10.07					
E	FT2-35	•••••••••••••••••••••••••••••••••••••••		<u>-</u> <u>-</u> <u>-</u>	26.30 0.0	26.16 2.0	21.38 5.5			19.27 0.6	•				
-	FT2-3	S-7	44.42 2.0	45.45 1.4	27.40 1.5	27.10 1.8	- : -	19.57 6.0		19.61 2.5					
間	FT2-1	S-6	- : -		28.44 1.0	- : -	22.94 0.2			20.41 4.0					
	FT2-0.5		-							20.43 0.3					
層	FT1-6		- : -	1	- : -		34.53 1.0	- : -	- ; -						
	FT1-5	S-5									31.07 : 2.2				
	FT1-4.5	S-4			44.73 1.0				30.96 4.0		31.39 0.0				
	FT1-2	S-3				42.97 2.0				31.21 0.8					
	FT1-1.5	•													
	FT1-1	S-2			- : -		- : -	36.95 2.0	- : -	31.75 0.5	35.58 3.2				
	FT1-0.8														
	FT1-0.7														
	F11-0.5														
	FT0-3		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					31.84 0.2	44.05 0.1				
	FT0-1.5	•••••••••••••••••••••••••••••••••••••••					- : -								
	FT0-1	S-1				64.18 6.0		50.76 1.2			44.21 1.9				
	FT0-0.9														
	FT0-0.3														
	FT0-0.1				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		<u>-</u> <u>-</u> <u>-</u>						
	AT20.6												80.60 1.0		
	PT-2_ AT3														
	PT-2_ AT2							断層にトス	シーム地在		- : -	- : -		- : -	
*	PT-2_ AT1						. <i>1</i>	の融けなる	レンロに						
	AT-21						・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	001段1主/规划	化石入頂即		99.78 13.9				
[首]	AT21.2						· 1				101.14 : 10.5		<u>-</u> <u>-</u>		
層	AT-21.5	S-Om					·   }								
	AT-22						一之								
	AT-23						一作				- ; -				
	AT-24								- ; -						
	AT-24.1										117.48 8.5		121.56 1.0		
<u> </u>	A1-24.2		1		い ト ) 27				- : -		117.56 : 0.9		- : -		- : -
	分布•性状等	の検討対象	<b>象シーム</b>	- シームなし	注)济	度は出現したシーム0	中天沐凌を、序さはショ	-ムの厚さを示す。							

その他のシーム

易国間層のシームであるが、投影ボーリングのため断面図(P.1-2参照)で は見掛け上大畑層に重なることから,断面図上は非表示

1. 検討対象シームの選定(6/8)

シームー覧表(3/3)





Y-Y'断面沿いシーム分布

N−1孔X−X' 断面の表で表示

		1 2 2	s s	-401		3-4	6	-5	6	-6	N-	-4	N-	-2	T	-3	F-	10	F-	-11	E-	-14	出租家	平均厚さ	检討対象
1.1		シールタ	。 深度(m)	: 厚さ(cm)		- 厚さ(cm)		. 厚さ(cm)		。 厚さ(cm)	涩度(m)	「 厚さ(cm)	深度(m)	- 厚さ(cm)	·····································	。 厚さ(cm)		に 厚さ(cm)		: 厚さ(cm)	涩度(m)	 	шэст (%)	(cm)	シーム
FT	15-3	S-11	/木/文(11)	. /FC(011)	1/4/2(11)		141,2 (11)	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	/木/文(11)	, 17 C (011)	141,2(11)	J手C(0III)	1/1/2(11)	, 17 C (011)	-		9.19	0.5	13.59	33	14.61	· 07	45.5	17	S-11
FT	T5-2		-		-	_	-	_	5.81	04	_	-	-	_			-	-	-		-		10.5	0.8	
FT	T5-1			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	3.92	22			-	0.4		_	_	_				_			_		10.8	1.4	
FT	T4-5	S-10	38.06	4.6	34.04	4.4	33.05	0.4	34.90	12	38 77	22	40.15	85	42.90	14	44 97	17	46.84	2.0	43.31	5.2	96.0	3.2	S-10
FT	T4-3		-		-		-	_	-				-	0.0	-		-		-		-		77	3.5	
	Γ4-1		·····	· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	÷••••_•••		·····_		····· <u>-</u> ····	·····	_		· · · · · _ · · · ·	·····_···	····		····· <u>-</u> ····				·····_···		0.0	
FT	T3-3	S-9	-		-	-	-	_	-	_	_	_	63 71	60	-	_	-	_	-	_	-	_	10.3	2.3	9-2
	T3-2	S-8	49.76	10	57.31	40	55.02	14	55 30	0.1	66 30	20	60.00	23	·····_···		77 18	12	70.20	14	80.75	40	72 4	3.5	S-8
ET	T3-1 9		-	-	-	-	-		-	-	-	-	-	-	_		-	_	-		-	-	69	0.0	
	Γ3-1	• • • • • • • • • • • • •	·····-	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	·····					·····	_			·····_···	· · · · · <u>-</u> · · · · ·		· · · · · <u>-</u> · · · · ·				····· <u>-</u> ····	10.3	1.3	
易 日	T3-0.4			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		÷			-	_		_		_		_	_					_	3.4	5.2	
FT	T2-4		-	+	-	÷	-	-	-	_	81.27	0.4	-	_	-	_	-	_	-	_	-	_	20.0	0.2	-
国 FT	T2-3 5	•••••		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		····· _····			_	_	_	-											13.3	3.4	- *
FT	T2 3.5	S-7	77.46	. 16	79.95	. 12	77.80	. 02	76 37	14	83.12	26	87.16	0.1	88.86	17	_	_	_		-	_	86.7	21	S-7
間 FT	Γ2–1	S-6	78 73	20	81 55	14	79.14	13	77.67	23	84.22	1.0	88.43	24	90.00	20	91 33	32	89.04	17	88.11	3.2	73.3	22	S-6
FT	T2-0.5		78 77	12	-		-	_	-	-	-	-	88 75	10	-		-	-	-		-	_	10.5	0.8	
展 FT	T1-6		-		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	10.0	0.9	-
/B FT	Г1-5	S-5	-	4		den gener	-	<u>-</u>	-	_		_	_	_			-		-	<u>.</u>	_		13.3	1.6	S-5
FT	F1-4.5			· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		÷			-	_		_		_				_	-	-			6.7	0.9	
FT	Г1-3	S-4	-	· • · · · · ·	-	÷	-	-	-	-	95 20	0.3	-	-		-	-	-	-	-	-	_	23.3	31	S-4
FT	Г1-2	S-3		· • · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		÷			-	_	97.42	0.0		_			103 48	04		÷			26.7	10	S-3
FT	Г1-1.5		-			÷		_	-	-	98.41	0.6		_		_	-	_	-	-		_	67	7.3	
FT	Г1-1	S-2	90.35	12	94 92	18	91 55	9.6	89.90	02	-	-	101 75	02	105.67	4.8	104 21	34	103.81	14	105 76	0.6	63.3	2.0	S-2
FT	Г1-0.8		-		-	_	-	_	-	_	100.50	0.5	-	_	-	_	-	_	-	_	-	_	3.3	0.5	-
FT	Γ1-0 7				-	÷····-			-	-	-	-		_		_	111 49	43				_	3.3	4.3	
FT	Γ1-0.5	•••••			-	÷····-			-	-		-		_		-	113 49	0.8					3.3	0.8	
FT	T0-3		-		-		-	_	-	_	_	-	_	_	-	_	-	-	-	_	-	_	3.3	2.0	-
FT	ТО-2		-		-			-	-	-		-	-	-		-	-	-	-	-	-	_	13.3	0.5	-
FT	T0-1.5		-		-				-	-		-	-	-		-	-	-	-		-	-	3.3	4.6	-
FT	T0-1	S-1	-		-	÷	-	_	119.94	1.0	121.87	0.8	-	-	124.46	4.8	-	-	-	-	-	-	50.0	2.6	S-1
FT	TO-0.9		-		-		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	3.4	2.0	-
FT	ГО-0.3		-	-	-		-	-	-	-	125.97	0.6	-	-	128.44	2.4	-	-	-		-	-	17.2	1.4	-
FT	ГО-0.1		-	-	-	-	-		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	6.9	3.3	-
FT	T0-0.05		-	-	-	· –	137.01	9.2	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	6.9	5.1	-
A	T20.6						-	-			-	-	-	-			-	-			-	-	5.3		-
P1	T-2_ AT3						-	-			-	-	-	-	1		-	-			299.65	1.0	5.3		-
P1	T-2_ AT2						-				-	-	-	-			-	-			299.74	1.0	5.3		-
P	T-2_ AT1						-	-			-	-	-	-			-	-			301.25	0.3	5.3		-
× 1	T-21						-	-			- :	-	-	-			-	-			311.78	5.2	20.0		-
間 A1	T21.2						-	-			310.57	0.4	-	-			-	-			-	-	33.3		-
🖾 A1	T21.3						-	-			310.59	0.4	-	-	1		-	-			-	-	20.0		-
A	T-21.5	S-Om					298.06	3.0			311.06	6.4	314.54	5.8	1		320.34	2.4			315.63	13.0	73.3		S-Om
AT	T-22						-								•••••••				• • • • • • • • • • • • • • • • • • •		322.29	0.2	9.1		-
AT	T-23						306.81	0.20													-	-	9.1		-
AT	T-24								••••••				1								326.01	4.6	11.1		-
AT	T-24.1																				-	-	33.3		-
AT	T-24.2																				-	-	11.1		-

分布・性状等の検討対象シーム - シームなし 注) 深度は出現したシームの中央深度を, 厚さはシームの厚さを示す。 その他のシーム

\* シームを挟在するFT2-3.5はS-7との離間距離小のため検討対象から除外

1. 検討対象シームの選定(7/8)

第986回審査会合 資料1-2 P.1-7 一部修正



1-7

# 敷地内の全ボーリングでの出現率



• 敷地内の全ボーリングコアで検討対象シーム\*の出現率を求めた。

• 出現率が最も高いのはシームS-10で約96%を示す。

\*:検討対象シームの選定の考え方については, 本編資料P.3-12参照。







2-1

### シームS-10, S-11の条線方向及び複合面構造による変位センス

#### 〔本編資料「3.1.3(3)」に関する基礎データ及び補足説明〕

- シームS-10, S-11の条線方向及び複合面構造による変位センスの測定方法(P.2-2, 2-3)
- 多重逆解法による応力場の推定結果(P.2-4~P.2-7)

## 2. シームS-10, S-11の変位センス(2/7)

第986回審査会合 資料1-2 P.2-2 再掲

POWER

#### シーム最新面の条線観察手順



本手順に従い、定方位コア試料を用いてシーム最新面における条線観察を実施した。





### 2. シームS-10, S-11の変位センス(5/7)





#### 多重逆解法解析に用いたシーム最新面の条線データ

シーム	試料名	シーム 方位角 ( <sup>°</sup> )	<b>シーム</b> 傾斜角 ( <sup>°</sup> )	条線 方位角 ( <sup>°</sup> )	条線 伏角 (°)	変位 センス	最適解 に対する ミスフィット角 (°)	①に対する ミスフィット角 (゜)	②に対する ミスフィット角 (°)	③に対する ミスフィット角 (゜)	④に対する ミスフィット角 (゜)	シーム	試料名	シーム 方位角 ( <sup>°</sup> )	<b>シーム</b> 傾斜角 ( <sup>°</sup> )	条線 方位角 ( <sup>°</sup> )	条線 伏角 (°)	変位 センス	最適解 に対する ミスフィット角 (°)	①に対する ミスフィット角 (゜)	<ul> <li>②に対する</li> <li>ミスフィット角</li> <li>(°)</li> </ul>	③に対する ミスフィット角 (°)	④に対する ミスフィット角 (°)
S-10	Ts-1-6	180	10	209	g	逆	10	1	18	21	52	S-10	Ts-11 Nf-3	185	7	185	7	逆	6	6 10	5	53	95
S-10	Ts-6-7	192	9	152	7	逆	43	47	34	17	130	S-10	Ts-11 Sa-0	185	7	205	7	逆	14	9	25	33	75
S-10	Ts-6-10	192	9	179	9	逆	16	20	7	10	103	S-10	Ts-11 Sa-1	185	7	195	7	逆	4	1	15	43	85
S-10	Ts-6-13(U)	192	9	150	7	/ 逆	45	49	36	19	132	S-10	Ts-11 Sa-2	185	7	180	7	逆	11	15	0	58	100
S-11	Ts-6-23	167	6	160	6	逆	22	28	10	91	115	S-10	Ts-11 Sb-0	185	7	210	7	逆	19		30	28	70
5-11	1s-/-10	96	10	45	6		55	0	21	152	1/8	5-10	1s-11 Sb-1	185	/	200	/		9	5	20	38	80
S-11	Ts-7-11R	96	10	160	4	左横ずれ	60	115	136	93	68	S-10	Ts-11 Sb-3	185	7	205	7	逆	14	9	25	33	75
S-11	Ts-7-12	96	10	150	6	逆	50	105	126	103	78	S-10	Ts-11-1	185	7	150	6	逆	41	45	30	87	130
S-11	Ts-7-14	96	10	180	1	左横ずれ	80	135	156	73	47	S-10	Ts-11-3	185	7	185	7	逆	6	10	5	53	95
S-11	Ts-7-15	145	5	60	1	右横ずれ	108	109	4	163	146	S-10	Ts-11-4	185	7	225	6	逆	34	29	45	13	56
S-11	Ts-7-16R	145	5	170	5	逆	2	1	113	87	104	S-10	Ts-11-5	185	7	200	7	逆	9	5	20	38	80
S-11	Ts-7-17	145	5	135	5	逆	33	34	79	122	139	S-10	Ts-12-2	98	11	170	4	左横ずれ	77	136	147	80	31
S-11	Ts-7-18	145	5	140	5	逆	28	29	84	117	134	S-10	Ts-12-4	98	11	30	4	右横ずれ	63	3 3	8	141	170
S-11	Ts-7-19	145	5	208	2	左横ずれ	39	39	151	49	66	S-10	Ts-12-5	98	11	30	4	右横ずれ	63	3 3	8	141	170
S-10	Ts-10-10	170	11	225	6	逆	25	7	31	24	2	S-10	Th-3-2	98	11	40	6	逆	53	3 7	18	151	160
S-10	Ts-10-13	170	11	185	11	逆	15	32	8	16	38	S-10	Th-3-4	98	11	20	2	右横ずれ	73	8 13	2	131	180
S-10	Ts-10-14R	170	11	155	11	逆	45	62	38	45	68	S-10	Ts-13-9	245	16	190	9	逆	6	6 6	7	139	115
S-10	Ts-11 Nc-3	185	7	205	7	逆	14	9	25	33	75	S-10	Ts-13-11	245	16	237	16	逆	40	52	53	175	69
S-10	Ts-11 Ne-3	185	7	190	7	逆	1	6	10	48	90	S-10	Ts-13-12	245	16	317	5	左横ずれ	119	131	132	96	10
S-10	Ts-11 Nf-1	185	7	185	7	逆	6	10	5	53	95	S-11	SB-008	145	5	70	1	右横ずれ	99	99	13	173	156
S-10	Ts-11 Nf-2	185	7	185	7	逆	6	10	5	53	95	S-10	SB-002	110	13	140	11	逆	42	134	119	102	29

| :ミスフィット角20°以上

どの応力場に対してもミスフィット角の大きな条線が存在することから,シーム は中~後期中新世の広域応力場やデイサイト貫入時のローカルな応力場など の複雑な応力場で形成されたものと推定される。



シームの走向・傾斜(1),(2)及び条線のレイク(3)から, 条線の方位角(4)及び伏角(5)を求めた。



## 2. シームS-10, S-11の変位センス(7/7)





#### 多重逆解法解析に用いたシーム内部の複合面構造データ

試料名	ン 方位角 (°)	ノ ム 傾斜角 ( <sup>°</sup> )	変位の 方位角 ( <sup>°</sup> )	変位の   伏角  (°)	変位   センス	に対する ミスフィット角 (°)	ミスフィット角 ( <sup>°</sup> )	ミスフィット角 ( <sup>°</sup> )	じたパリッシ ミスフィット角 (°)	ミスフィット角 (°)	試料名	ン 方位角 (°)	/ <u>「</u> 傾斜角 (°)	変位の 方位角 ( <sup>°</sup> )	変位の 変 伏角 セン (°)	位  に対する ハス ミスフィットダ (°)	「 また また して に より う で )	ミスフィット角 (°)	37779h角 (°)	ミスフィット角 ( <sup>°</sup> )
	180	10	150	9	逆	36	69	11	79	30		170	11	90	2 右横	ずれ 8	0 125	5 46	6 154	38
	180	10	165	10	) 逆	21	54	25	64	15		170	11	105	5 右横	ずれ 6	5 110	31	139	23
Ts−1−4~6,	180	10	180	10	) 逆	7	39	40	49	) O		170	11	120	7 道	<u>1</u> 5	0 95	5 16	6 124	8
10	180	10	195	10	) 逆	8	24	55	35	5 15	Ts-10-7,	170	11	135	9	<u>t</u> 3	5 80	) 1	109	7
	180	10	210	9	逆	23	9	70	20	30	10, 11, 13	170	11	150	10	<u>1</u> 2	0 65	5 14	1 94	22
	180	10	225	-	7 逆	38	6	85	5	i 45		170	11	165	11 道	<u>i</u>	5 5	29	79	37
	192	9	120		3 右横ずれ	75	99	21	91	107		170	11	180	11 道	<u>t</u> 1	0 36	6 44	4 64	52
	192	9	135	5	逆	60	84	6	76	6 91		170	11	195	10 道	<u>i</u> 2	4 2	59	50	66
	192	9	150		7 逆	45	69	9	61	76		185	7	7 195	7	<u>1</u>	4 18	8 64	1 15	3
Ts-6-5, 7,	192	9	165	8	3 逆	30	54	24	46	6 61	Ts-11-4~6	, 185	7	7 210	7 道	2	9 (	8 78	3 1	12
10, 11, 13	192	9	180	9	逆、逆	15	39	39	31	47	ノ ロッツ記科	185	7	225	6 道	4	4 12	93	3 14	27
	192	9	195		リア	0	24	54	17	32		185	7	240	4 jī	<u>.</u> 5	9 2	108	29	42
	192	9	210	-	y	15	9	69	10	1/ 2 3		98	11	105	10 -2	<u>-</u>	9 20 A		103	3
	192	9	125	1		21	67	17	77	2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2		90	11	120	0 10 12		4 V 0 1(	20 A3	2 122	10
	167	6	150			6	52	32	62	5	Ts−12−2, 4	90	11	150		1 5	4 2	5 58	147	48
Ts-6-23	167	6	165	6	2 逆	9	37	47	47	20		98	11	165	5.左横	- 51 6	9 40	7:	162	63
10 0 20	167	6	180	6	5 逆	24	22	62	33	3 35		98	11	15	1 右横	ずれ 8	1 110	76	13	87
	167	6	195		5 逆	39	7	77	18	50		245	16	6 165	3 右横	ずれ 6	4 64	1 57	7 15	98
	96	10	150	6	5 逆	51	17	60	139	46		245	16	6 180	7 右横	ずれ 4	8 49	9 41	1	83
Ts-7-10~	96	10	165	4	<b>1</b> 左横ずれ	66	32	75	154	61	Ts-13-7. 9.	245	16	6 210	13 迫	! 1	8 19	) 11	31	53
12, 14	96	10	180	1	I 左横ずれ	81	48	91	169	76	11, 12	245	16	6 225	15 道	1	3 4	4 4	4 46	38
	96	10	15	2	2 右横ずれ	84	117	74	Ę	5 89		245	16	6 240	16	<u>1</u>	1 10	) 18	8 60	24
	145	5	60	1	I 右横ずれ	76	129	46	142	2 66		245	16	6 255	16	<u>1</u> 2	6 25	5 33	3 75	9
	145	5	75	2	2 右横ずれ	61	113	31	127	51		145	5	5 90	3	<u>t</u> 4	6 99	9 16	6 <mark>112</mark>	36
	145	5	90	3	3 逆	46	98	16	112	2 36		145	5	5 105	4 道	<u>i</u> 3	1 84	1	97	21
	145	5	105	4	1 逆	31	83	1	97	21	SB-008	145	5	5 120	5	<u>i</u> 1	6 69	9 14	4 82	6
	145	5	120	1	5 逆	16	68	14	82	2 6		145	5	5 135	5	1	1 54	4 29	9 67	9
Ts-7-15~	145	5	135		逆	1	54	29	67	9		145	5	150	5 道		4 39	44	52	24
17	145	5	150		2 逆	14	39	44	52	24		110	13	105	13 ፲				124	6
	145	5	165		リンプ	29	24	59	3/	39	SB-002	110	13	120	13 15		0 (	20	138	20
	145	5	75		口 (1) 9 れ   古 様 ず か	/6	129	46	142	51		110	13	135	12 12	4		35	153	35
	140	5	/5		山傾りれ	10	113	16	110	01						(4)上盤(	D変位 シー	- 人の方位角	■ ト般の恋	位のレイク
	145	5	105		, 1 1 1	40	90 83	10	97	2 30		:ミス	フィッ	ト角20	。以上	の方位			, <u>_</u>	
	140	0	100		r .2	01	00	1								,	$\langle \rangle$		/	(2)シーム
┓+程(~;	<del>\.</del>	τ±.:	= 7 -	7~~			きたが	一一一	構造	が左右	まろ			(3):	У— <b>Д</b> Ф					<sup>(1)</sup> 複合面構 上盤の変
シーム	は中	、 ~ 行	、/// 後期	中新	,」 f世の	り広切	しての	場やう	デイサ	、 イト貫				1	<sup>溴斜角</sup>	E	(3)工留	い変型の広	<u>н</u>	

複合面構造から求めた上盤の変位の方位(1)及びシームの走向・傾斜(2),(3)から, 上盤の変位の方位角(4)及び伏角(5)を求めた。





3-1

#### 掘削面の地質スケッチ・写真

[本編資料「3.1.4(1)」に関する基礎データ]

大間原子力発電所の建設工事に際して,掘削面で岩盤上面と第四系についての地質観察(主に1/100スケール)を行い,変状の有無を確認した。

- 平成12年度及び平成15年度~平成27年度の掘削面地質観察結果(地質スケッチ及び写 真)をそれぞれ示す。
- ・掘削面地質観察結果のうち、岩盤と第四系基底面が現れ、変状の有無を確認できる掘削面のデータを示す。





\*1: 図中20の赤枠部分の範囲は,平成12年度の掘削面地質観察結果である(P.3-30参照)。

\*2:シームS-11層準(FT5-3)には、シームS-11の認められない部分もある(本編 資料P.3-84参照)。なお、FT5-3は、シームS-11を挟在する鍵層名である。



\*1:図中③の赤枠部分の範囲は、平成15年度~平成27年度の掘削面地質観察結果である(P.3-37参照)。 \*2:この部分の掘削面は、変状の評価に必要なシームS-10及びシームS-11より上位の岩盤が分布しないため 評価対象外である。









3-7









#### <u>掘削面観察結果(5/45):地点⑤</u>

















地点⑨では、変状は認められない。




















3-23





凡例



# ✓ 地層境界 ✓ 地質境界

注1)岩盤はすべて風化部。

注2)本法面は法面③に相当(P.4-52参照)。

### 地点⑦では、変状は認められない。

10m

0



\*: 破線内のTs-5法面のスケッチはP.4-6参照。

地点⑫では,変状は認められない。



\*:破線内のTs-6法面のスケッチは本編資料P.3-102参照。

地点23では、変状は認められない。



四紀

3-28



































地点④では,変状は認められない。

3. 掘削面における地質観察データ(46/50)

第986回審査会合 資料1-2 P.3-46 再掲



# <u>掘削面観察結果(42/45):地点④</u>













3-50



 掘削面地質観察の結果,敷地内では地表付近においてシームS-10, S-11 付近の一部(地点①,地点迎及び地点②の3地点)には変状が認められる が,それ以外では認められない。



# トレンチ・法面の地質スケッチ

[本編資料「3.1.4(2)」に関する基礎データ]

- シームS-10, S-11付近及びこれらのシーム付近以外で、トレンチ及び法面の詳細地質観察 により変状の分布について確認した。各トレンチ及び法面での詳細地質観察結果を示す。
  - 4.1.1 シームS-11付近の変状の分布・性状(P.4-3~P.4-25)
  - 4.1.2 シームS-10付近の変状の分布・性状(P.4-27~P.4-49)
  - 4.1.3 シームS-10, S-11付近以外の変状の分布・性状(P.4-50~P.4-56)

# 4.1 変状の分布・性状

# 変状の詳細地質観察箇所





第986回審査会合

資料1-2 P.4-2 一部修正

南北地質断面におけるシーム(S-10, S-11)の分布状況

凡 例



4-2

POWER


下部に薄い弱風化部を含む。

- 掘削工事中のNo.3法面において、シームS-11とM<sub>3</sub>面段丘堆積物との関係を調査した。
- シームS-11延長上の段丘堆積物中及びその直下の岩盤に段差はなく、変状は認められない。
- シームS-11上盤のシームに接する箇所に強風化部は分布せず、下盤は風化変色が進んでおらず比較的硬質な新 鮮部~弱風化部から成る。



## (余白)



Ts-5法面画像(解釈線なし)

※1: M<sub>1</sub>面段丘堆積物のうち,上面付近の層厚最大 約1mの礫の多い部分は河川性堆積物から成る。

- Ts-5法面において,シームS-11とM<sub>1</sub>面段丘堆積物との関係を調査した。
- シームS-11の延長上のM<sub>1</sub>面段丘堆積物及びその直下の岩盤に変状は認められない。
- シームS-11の上下盤共に褐色を呈し著しく軟質な強風化部から成る。
- Ts-5法面では,近傍で変状が認められるTs-6法面(P.4-7,4-8参照)に比べて,段丘堆積物が厚く上載圧が大きいことから,変状が発生しなかったものと考えられる(P.9-26~P.9-29参照)。



## 4.1.1 シームS-11付近の変状の分布・性状(3/22)





4-6

### <u>Ts-5法面(2/2):地質スケッチ</u>



## 4.1.1 シームS-11付近の変状の分布・性状(4/22)

第986回審査会合 資料1-2 P.4-7 再掲



<u>Ts-6法面(1/6):地質スケッチ</u>



- Ts-6法面でシームS-11付近において、M<sub>1</sub>面段丘堆積物中の層理面の段差(見掛けの鉛直変位量約35cm)及び不連続面並びにその直下にある岩盤上面の段差から成る変状が認められる。シームの上盤は上方に変位するセンスを示す。またM<sub>1</sub>面段丘堆積物及びその直下の岩盤上面の上に凸の形状(見掛けの鉛直変位量約75cm)から成る変状が認められる。
- •シームS-11の上下盤共に褐色を呈し著しく軟質な強風化部から成る(P.4-10参照)。上盤の強風化部はシームに接している。
- 変状付近では、強風化部中の弱面(シームS-11等)が変位することにより、直上の段丘堆積物に変位・変形が生じたものと考えられる。
- ・段丘堆積物中の不連続面はローム層には認められないこと、ローム層(砂質)は上に凸の形状による段丘堆積物上面の高度差を埋めるように堆積していることから、これらの変状は、洞爺火山灰層を含むローム層には及んでいないと考えられる。したがって変状は、M1面離水後、ローム層堆積前に形成され、少なくとも洞爺火山灰層堆積以降に変状は発生していないと考えられる(P.4-11, 4-12参照)。

## 4.1.1 シームS-11付近の変状の分布・性状(5/22)





4-8

### Ts-6法面(2/6):詳細地質観察結果







POWER





位置図





 ●M₁面段丘堆積物の層厚は、上に凸の形状の部分も含めてほぼ一様であるが、その上位のローム層(砂質)の層厚は上に凸の頂部では薄く、 その両翼に向かうにつれて厚くなる。したがって、上に凸の形状の形成は、ローム層(砂質)の堆積前であると判断される。
●ローム層(砂質)の直上には洞爺火山灰降下層準が分布する(P.4-11参照)ことから、上に凸の形状の形成は洞爺火山灰層の堆積前であると 判断される。







### Ts-6a法面及びTs-6b法面とTs-6法面との位置関係



\*:シームS-11を挟在する細粒凝灰岩の鍵層名。





## 4.1.1 シームS-11付近の変状の分布・性状(13/22)





## <u>Ts-6b法面(1/3):地質スケッチ</u>



注) シームS-11層準(FT5-3\*)が第四系基底面,掘削面等に 現れる位置(Ts-6b法面の観察時以前の観察による位置)。 \*:シームS-11を挟在する細粒凝灰岩の鍵層名。

Ts-6b(北)法面には、新鮮部から成る岩盤が分布する。



Ts-6b(中央)法面



凡例

盛土及び人工改変土

淡灰色火山礫凝灰岩

変位を伴う不連続面 及び節理

地層境界

第986回審査会合

2m

注) シームS-11層準(FT5-3\*)が第四系基底面, 掘削面等に 現れる位置(Ts-6b法面の観察時以前の観察による位置)。

\*: シームS-11を挟在する細粒凝灰岩の鍵層名。

Ts-6b(中央)法面には、新鮮部から成る岩盤が分布する。

4.1.1 シームS-11付近の変状の分布・性状(14/22)

× Do

-19

19



4.1.1 シームS-11付近の変状の分布・性状(15/22)

第986回審査会合







\*1:シームS-11を挟在する細粒凝灰岩の鍵層名。

## 4.1.1 シームS-11付近の変状の分布・性状(19/22)

第986回審査会合 資料1-2 P.4-22 再掲

# POWER

## Ts-8トレンチ(1/4):地質展開図



## 4.1.1 シームS-11付近の変状の分布・性状(20/22)

第986回審査会合 資料1-2 P.4-23 再掲

# POWER

4-23

<u>Ts-8トレンチ(2/4):地質観察結果(南側法面詳細図)</u>



※:変状の見掛けの鉛直変位量については,現地調査時(H30.11)の観察面の詳細スケッチ(P.6-12)を参照。

## 4.1.1 シームS-11付近の変状の分布・性状(21/22)

第986回審査会合 資料1-2 P.4-24 再掲 4-24

POWER

<u>Ts-8トレンチ(3/4):地質観察結果(北側法面詳細図)</u>





北側法面写真(解釈線なし)

注)本図の写真及びスケッチは設置変更許可申請時(H26.12)のものである。 現地調査時(H30.11)の観察面の写真及び詳細スケッチはP.6-14, 6-15参照。



- 北側法面では、小規模な上に凸の形状※付近において、シームS-11と低角傾斜の変位を伴う不連続面が分布することから、変状付近では、強風化部中の弱面(シームS-11等)が変位することにより、直上の段丘堆積物に変位・変形が生じたものと考えられる。
- なお、一部の変位を伴う不連続面の延長上には、段丘堆積物中の不連続面及び岩盤上面の段差から成る小規模な変状\*が認められる。

※:変状の見掛けの鉛直変位量については,現地調査時(H30.11)の観察面の詳細スケッチ(P.6-14)を参照。







### <u>Ts-8トレンチ(4/4):シームS-11上下盤の風化性状</u>





## (余白)

## 4.1.2 シームS-10付近の変状の分布・性状(1/22)

第986回審査会合 資料1-2 P.4-27 再掲



## 4.1.2 シームS-10付近の変状の分布・性状(2/22)

第986回審査会合 資料1-2 P.4-28 再掲



#### <u>Ts-1トレンチ(2/3):東側法面詳細図</u>











第986回審杳会合





## 4.1.2 シームS-10付近の変状の分布・性状(7/22)

第986回審査会合 資料1-2 P.4-33 再掲



### <u>Ts-2トレンチ(3/3):東側法面詳細図</u>





東側法面詳細図範囲(P.4-37参照)



## 4.1.2 シームS-10付近の変状の分布・性状(10/22)





4-36

#### <u>Ts-3トレンチ(3/5):西側法面詳細写真範囲</u>



- •シームS-10の延長上のM<sub>3</sub>面段丘堆積物中に層理面の段差と不連続面から成る変状が認められる。
- •M3面段丘堆積物の窪地を埋めるローム層(礫混じりシルト質)とそれを覆うローム層(シルト質)には、変状は及んでいない。
- •M<sub>3</sub>面段丘堆積物(砂質)中の褐色のマンガン変色部の撓んだ形状は、地質境界ではなくマンガンの酸化物が地下水から不規則な形状で沈殿したものであり、段丘堆積物中の不連続面はマンガン変色部の手前で止まっており、変状によって変位・変形が生じているものではない。





東側法面詳細写真(解釈線なし)

東側法面詳細写真(解釈線有り)

4-38

1m

•シームS-10の延長上のM<sub>3</sub>面段丘堆積物中に層理面の段差と不連続面から成る変状が認められる。 •M3面段丘堆積物とローム層(シルト質)の境界部付近には変状は及んでいない。

1m


断面位置図

Q 10m

#### 4.1.2 シームS-10付近の変状の分布・性状(13/22)

4-39





• M<sub>3</sub>面段丘堆積物の葉理面の見掛けの鉛直変位量は約9cmで、Ts-3トレンチ8m西方法面での約14cm(P.4-40参照)よりさらに小さい(Ts-3トレンチの追掘に伴って観察された段丘堆積物の見掛けの鉛直変位量についてはP.9-27, 9-28参照)。この変状はローム層には及んでいない。また、シーム上面に条線が認められ、シームの上盤は上方に変位するセンスを示す。

• 変状付近では,強風化部下面の弱面(シームS-10)が変位することにより,直上の段丘堆積物に変位が生じたものと考えられる。



# (余白)



Ts-11トレンチでシームS-10と大畑層との関係を観察した。

# 4.1.2 シームS-10付近の変状の分布・性状(17/22)

第986回審査会合 資料1-2 P.4-44 再掲

POWER

4-44

## Ts-11トレンチ(2/2):北側法面詳細図







### 4.1.2 シームS-10付近の変状の分布・性状(20/22)

第986回審査会合 資料1-2 P.4-47 再掲

POWER

4-47

#### Ts-10トレンチ(3/3):シームS-10上下盤の風化性状





\*2:南側法面では見掛けの鉛直変位量は約40cmである(第373回審査会合資料1-2, P.60参照)。



# 4.1.3 シームS-10, S-11付近以外の変状の分布・性状(1/7)





4-50

#### <u>法面①</u>



注)低角傾斜の変位を伴う不連続面は認められない。

# 4.1.3 シームS-10, S-11付近以外の変状の分布・性状(2/7)













注)低角傾斜の変位を伴う不連続面は認められない。



位置図





Tf-4トレンチ(1/3):地質展開図

1.2.2000

盛土



第986回審査会合



Tf-4トレンチにおいて、岩盤とそれを覆うM₁面段丘堆積物との関係を観察した。

4-54

# 4.1.3 シームS-10, S-11付近以外の変状の分布・性状(6/7)



第986回審査会合

資料1-2 P.4-55 再掲

Tf-4トレンチ(2/3):南側法面



# 4.1.3 シームS-10, S-11付近以外の変状の分布・性状(7/7)



#### Tf-4トレンチ(3/3):北側法面





第986回審査会合

資料1-2 P.4-56 再掲

位置図



Tf-4トレンチ展開図

Tf-4トレンチ北側法面では変状は認められない。
 地質観察の結果, 岩盤は全体に褐色を呈し著しく軟質な

強風化部から成る。

注)低角傾斜の変位を伴う不連続面は認められない。

第986回審査会合 資料1-2 P.4-57 一部修正



<u>まとめ</u>

詳細地質 段丘堆積物の 変状の有無 岩盤の 観察項目 詳細地質 変位・変形の有無 見掛けの鉛直変位量\*1 変位センス (有り:O, なし: ×) 風化の程度 (有り:O, なし: ×) 観察箇所 約35cm(段差) Ο 0 Ts-6法面 上盤が上方へ変位 強風化部 約75cm\*2(上に凸) Ο Ο 上盤が上方へ変位 強風化部 Ts-7トレンチ 約30cm 0 シーム Ts-8トレンチ 0 約85cm\*2 上盤が上方へ変位 強風化部 S-11付近 **x** \*3 強風化部 Ts−5法面 × \_ \_ Tf-5(a)トレンチ 弱風化部 х x \_ \_ No.3法面 × × 新鮮部~弱風化部 \_ \_ Ts-1トレンチ 0 Ο 上盤が上方へ変位 約35cm 強風化部 新鮮部~弱風化部 Ts-2トレンチ × × \_ \_ Ο Ο 上盤が上方へ変位 Ts-3トレンチ\*4 約28cm 強風化部 シーム S-10付䜣 0 0 (約65cm)\*5 Ts-10トレンチ 上盤が上方へ変位 強風化部 (約40cm)\*5 Ts-13法面 Ο Ο 上盤が上方へ変位 強風化部 Ts-11トレンチ × × 新鮮部 \_ \_ シーム 法面(1)~(4) × × 強風化部 \_ S-11, S-10 Tf-4トレンチ × × 強風化部 付近以外 \_ \_\_\_\_

表1 詳細地質観察箇所における変状の有無及び特徴

変状が認められる箇所

\*1:トレンチ等で観察される最大値。

\*2: 岩盤上面の上に凸の変形の見掛けの鉛直変位量。

\*3: 近傍で変状が有るTs-6法面に比べて段丘堆積物が厚く上載圧が大きいことから、 変状が発生しなかったと考えられる(P.9-27参照)。

\*4: 追掘部を含む。

\*5:()内の数字は地質観察による参考値。M1面段丘堆積物は削剥を受けていると 考えられる。



### Ts-1トレンチの変状の変位量の考え方

〔本編資料3.1.4に関する補足説明〕

 Ts-1~3トレンチ周辺の地質調査結果に基づき、Ts-1トレンチで認められる2段の平坦面の分布及び それらの間の小崖の形状が、現在の海岸で観察される2段の平坦面の分布(差別侵食)及び小崖の形 状と類似していることを示し、Ts-1トレンチの変状の変位量の考え方(1回の変位による形成で累積性 なし)について説明する。











# 4.2 Ts-1トレンチの変状の変位量の考え方(3/10)

第986回審査会合 資料1-2 P.4-60 再掲



<u>Ts-1トレンチ観察結果</u>



基準面	変位量測定箇所付近の性状	見掛けの鉛直変位量
岩盤上面	<ul> <li>岩盤上面にはシームS-10付近を境に、平坦面Aと平坦面Bから成る高さの異なる2段の平坦な面が認められる。平坦面Aは標高約11.7m、平坦面Bは標高約10.7mで、ほぼ水平な面となっている(P.4-61, 4-62参照)。</li> <li>2段の面の境を成す小崖の上部(1)、高度差約70cm~約75cmには岩盤中の層理面を切断する明瞭な侵食面が認められる。</li> <li>小崖の下部はシームS-10の延長上の平滑な面(2)となっている。この面の下端部付近は、細粒凝灰岩及びシームに沿って周囲の岩盤より下方に侵食が進んでいる。この面の上端と下端(シーム上端)の高度差は①の約35cmである。</li> </ul>	変状を形成した岩盤の変位は <mark>(2)</mark> に相当し, 変位量は東側・西 側法面共に①の <mark>約35cm</mark> と判断 される。
段丘堆積物 の地質境界	<mark>(a)</mark> 礫質堆積物上面:礫層は平坦面B上で厚く, 平坦面A上で薄く, 変状付近で層厚が大きく変化する。	ー (基準面として不適)
	(b)礫混じり砂質堆積物上面:掘り込みを伴う上位層の堆積などの局所的凹凸はあるが,層理面の全体的構造の把握は可能。	東側・西側法面共に <mark>②約35cm</mark>
	(c)砂質堆積物上面:変状の延長上で淡水性珪藻化石を含む(●)礫混じりシルト質ローム層に葉理が切られ不整合で被われる。	ー (基準面として不適)



Ts-1~3トレンチの岩盤上面には、沖(西側)に向かって緩やかに傾斜する2段の平坦面が認められ、平坦面AはシームS-10の上盤側、平坦面Bは下盤側に分布する。
 直上の礫質の段丘堆積物は平坦面AとBで厚さが異なり、小崖を埋めるように平坦面B上で厚く分布する。

•平坦面AとBの高度差は、変状が認められるTs-1及びTs-3トレンチでそれぞれ約100cm及び約80cm、変状が認められないTs-2トレンチで約70cmである。

• Ts-1及びTs-3トレンチにおける変状の変位量(約35cm,約25cm)を差し引いた平坦面AとBの高度差はそれぞれ約65cm及び約55cmであり、Ts-2トレンチの約70cm と同程度であることから、平坦面AとBは変状が生じる前に形成されていたものと考えられる。



トレンチ位置及び平坦面A・平坦面Bの分布標高

20m トレンチ

4-62





#### 現在の海岸における2段の平坦面の分布



大潮干潮時撮影

- 敷地前面の海岸には、Ts-1~3トレンチに分布するものとほぼ同層準の淡灰色火山礫凝灰岩が分布し、平坦面A 及び平坦面Bの2段の平坦な面が認められ、沖へ向かって緩やかに傾斜している。
- ・平坦面A及び平坦面Bの境界は高度差0.5m~1.0m程度の小崖となっており、平坦面Aには部分的に平坦面Bと同程度の標高まで波食溝が刻まれており、Ts-3トレンチ西方追掘部と同様の2段の平坦面の関係が観察される。
- ■この平坦面Aと平坦面Bとの高度差(0.5m~1.0m程度)は、Ts=1~3トレンチにおける変状の変位量を差し引いた 高度差(約55cm~約70cm)と同程度である。







#### <u>Ts-3トレンチ西方追掘部における2段の平坦面間の小崖の侵食面の形状</u>



① 1m西方法面



② 2m西方法面



③ 3.5m西方法面



④ 5m西方法面



⑤ 6.5m西方法面



⑥ 8m西方法面



⑦ 9.5m西方法面



⑧ 11m西方法面



⑨ 12.5m西方法面



⑪ 14m西方法面

Ts-3トレンチ西方追掘部で観察される2段の平坦面の間の小崖には,直線的なオーバーハングも含め様々な侵食形状(〇〇)が認められる。









現在の海岸で差別侵食によって形成されたオーバーハングの侵食面の形状





潮間帯に分布する凝灰岩に層理面沿いの差別侵食によって直線的な下 面形状のオーバーハング(〇 印部)が形成されている。

・潮間帯に差別侵食で形成されたオーバーハングの侵食面は直線的なものも認められる。

・Ts-1トレンチのオーバーハング下面の直線的な侵食面は、塊状で比較的硬い淡灰色火山礫凝灰岩と侵食を受けやすい細粒凝灰岩・粗粒凝灰岩 互層が接する境界部に形成されており、潮間帯付近におけるS-10上盤と下盤の差別侵食によって形成されたものと考えられる。

#### 4-66 第986回審査会合 4.2 Ts-1トレンチの変状の変位量の考え方(9/10) 資料1-2 P.4-66 再掲 <u>Ts-1トレンチの変状形成史</u> $\frown$ D 変 | (砂質) (砂質) (砂質) 状ム

(礫質)

平滑な破断面

(礫質)

平清估破斷面

の層

形堆 風化の進行 MIS5c (約10万年前)	(礫質) 東海な <sup>破距面</sup> 酸丘堆積物の堆積 強風化部 平坦面A 平坦面B	平洋市場町面       (礫質)         東洋市場町面       段丘堆積物の堆積         強風北部       ●         ●       ●     <	平地面 (傑質) 安臣堆積物の堆積 強風化部 平坦面 平坦面 B 平坦面 B	
2段の平坦面の分布	一 沖に向かって緩やかな傾斜で連続的に分布し,現 在の海岸で見られる高度差と同程度。	★ 近接する変状の認められないTs-2トレンチ にも2段の平坦面が分布する。	× 近接する変状の認められないTs-2トレンチ にも2段の平坦面が分布する。	
段丘堆積物の分布	O 礫質段丘堆積物の分布は変位の発生前に岩盤上 面に段差があったことを示す。	○ 礫質段丘堆積物の分布は変位の発生前に岩盤上 面に段差があったことを示す。	× 下盤側の段丘堆積物が厚い理由の説明が困難。	
岩盤の侵食形状	O 相対的に硬い上盤が侵食され難く平坦面Aのオー バーハングを形成。	○ 相対的に硬い上盤が侵食され難く平坦面Aのオー バーハングを形成。	× 相対的に硬い上盤だけが侵食を受け下盤がほと んど侵食を受けていないのは不自然。	
形成史	① 平坦面A+変位1回	② 変位2回	③ 変位1回	
Ts-1トレンチには変状の形成前から2段の平坦面があり、1回の変位で変状が形成され累積性がないとする形成史①が、 2段の平坦面の公布、段ら推荐物の公布取び岩般の侵食形状と是ま整合的である。 2段の平坦面の公布、段ら推荐物の公布取び岩般の侵食形状と是ま整合的である。				

2段の半垣面の分布,段丘堆槓物の分布及ひ右盤の侵食形状と取も釜合的である。

(礫質)



- Ts-1~3トレンチ周辺の岩盤上面に認められる2段の平坦面は、直上の礫質の段丘堆積物の厚さが異なること、変状の認められないTs-2トレンチにも分布すること等から、現在の海岸で観察される2段の平坦面と同様に変状が生じる前から侵食によって形成されていたものと考えられる。
- 現在の潮間帯で差別侵食によって形成されたオーバーハングの侵食面の形状は直線的なものも認められ、Ts-1トレンチのオーバーハングの直線的形状も同様に差別侵食で形成されたものと考えられる。



観察事実に基づいて、Ts-1トレンチの変状の形成史について検討すると、変状 は1回の変位で形成され累積性がないものと判断される。



# (余白)





5-1

#### シームS-11とcf-3断層との切断関係

〔本編資料「3.3.2(2)」に関する基礎データ〕

5.1 cf-3断層の活動性評価

 Tf-4トレンチにおいて, cf-3断層とそれを覆うM<sub>1</sub>面段丘堆積物との関係から, 上載地層法によりcf-3断層の活動性を評価する(P.5-2~P.5-7参照)。

5.2 cf-3断層によるシームS-11の切断箇所の性状

 Tf-5(a)トレンチにおけるシームS-11とcf-3断層との切断関係及び風化性状に 関する観察結果を示す(P.5-8~P.5-11参照)。



MIS5eのM<sub>1</sub>面に掘削されたTf-4トレンチにおいて, cf-3断層とそれを覆うM<sub>1</sub>面段丘堆積物との関係を確認した。

5-2

#### 5.1 cf-3断層の活動性評価(2/6)

第986回審査会合 資料1−2 P.5-3 再掲



### 上載地層法による活動性評価(2/5):Tf-4トレンチ南側法面







位置図 注)cf-3断層の分布はT.P.-14mにおける位置。



Tf-4トレンチ展開図

Tf-4トレンチでの調査の結果, cf-3断層はM₁面段丘 堆積物に変位・変形を与えていないことから, 後期更 新世以降の活動はないと判断される。



### 5.1 cf-3断層の活動性評価(4/6)



#### 上載地層法による活動性評価(4/5):Tf-4トレンチ北側法面







位置図 注)cf-3断層の分布はT.P.-14mにおける位置。



Tf-4トレンチ展開図

Tf-4トレンチでの調査の結果, cf-3断層はM<sub>1</sub>面段丘 堆積物に変位・変形を与えていないことから, 後期更 新世以降の活動はないと判断される。




 Tf-4トレンチでの上載地層法による調査の結果, cf-3断層はM<sub>1</sub>面段丘堆積物に 変位・変形を与えていないことから、後期更新世以降の活動はないと判断される。



cf-3断層には後期更新世以降の活動はなく、将来活動する可能性のある断層等に該当しないと判断される







シームS-11とcf-3断層との切断関係: Tf-5(a)トレンチ



• Tf-5(a)トレンチでは、シームS-11は後期更新世以降の活動が認められないcf-3断層※(P.5-7) 参照)に切断されていることから、シームS-11には後期更新世以降の活動はないと判断される。 Tf-5(a)トレンチでは、シームS-11上盤の弱風化部(P.5-9参照)がシームに接している。



シームS-11層準(FT5-3\*)

Tf-5(a) トレンチ

※:M,面段丘堆積物に変位・変形なく後期更新世以降の活動なし。

5.2 cf-3断層によるシームS-11の切断箇所の性状(2/4)





## <u>シームS-11の上盤の風化性状:Tf-5(a)トレンチ南側法面</u>



Tf-5(a)トレンチでは、シームS-11は弱風化部に接しており、強風化部はシームに達していない(P.5-11参照)。



第986回審査会合 資料1-2 P.5-10 再掲



5-10

## cf-3断層とM1面段丘堆積物との関係:Tf-5(a)トレンチ南側法面詳細



5.2 cf-3断層によるシームS-11の切断箇所の性状(4/4)

第986回審査会合 資料1-2 P.5-11 一部修正

## POWER

5-11

## <u>針貫入試験結果:Tf-5(a)トレンチ南側法面</u>

