大間原子	一力発電所審査資料
資料番号	OM1-CA139-R01
提出年月日	2021年3月10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13) (補足説明資料)

> 2021年3月 電源開発株式会社

> > 本資料のうち で示す箇所は、商業機密あるいは防護上の 観点から公開不可としているもので、白抜きとしてあります。

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13) (補足説明資料)

2021年3月10日電源開発株式会社

本資料のうち で示す箇所は、商業機密あるいは防護上の 観点から公開不可としているもので、白抜きとしてあります。



〇「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804回審査会合(2019年11月29日)の指摘事項について,下表のとおり回答する。

				掲載	:箇所
No.	項目	指摘時期	コメント内容	本編資料	補足 説明資料
S2-134	後期更新世 に生じた変状	第804回審査会合 2019年11月29日	「ps系弱面はシーム沿いに分布する」と記載されているが、ps系弱面はシームそのものを利用して形成されたという事実を踏まえ、適切な表現にすること。	3-101, 3-102	_
S2-135	後期更新世に生じた変状	第804回審査会合 2019年11月29日	pd系弱面について、M1面段丘堆積物との関係を直接確認できないものについても後期更新世に動いたとする根拠、及び変位を伴う不連続面のうち低角のもののみをpd系弱面とする根拠を整理し説明すること。	3-93, 3-94, 3-101, 3-102	6–9
S2-136	後期更新世に生じた変状	第804回審査会合 2019年11月29日	pd系弱面がシームの層準付近の成層構造が発達する部分に限定的に分布していた低角の変位を伴う不連続面を利用して形成されたとする理由及び根拠を,以下の内容を含め説明すること。 ・成層構造が発達する部分の認定プロセス及び認定根拠。 ・成層構造が発達する部分のみに低角の変位を伴う不連続面が多く分布する理由及び根拠。	3-93, 3-94, 3-96~3-102, 3-150	7-1~7-18, 10-1~10-4
S2-137	後期更新世に生じた変状	第804回審査会合 2019年11月29日	変状は基盤岩が風化した体積膨張を主因としているが、これに対してps系弱面とpd系弱面を議論のベースとする理由を、以下の内容を含め説明すること。 ・ps系弱面により逆断層センスの変位が生じる理由と膨脹との関係。 ・pd系弱面がps系弱面の上盤に少なく、下盤に多い理由。 ・pd系弱面により生じているせん断構造と、強風化岩盤の変形構造との関係。 ・強風化岩盤の体積膨脹と変状による変形との関係。	3-93~3-102	7-1~7-18, 10-1~10-4
S2-138	後期更新世に生じた変状	第804回審査会合 2019年11月29日	以下の内容を含めて風化と変状の因果関係を整理・考察し説明すること。 •Ts-5法面やTs-6法面のように、強風化部とシームの同じ条件があるにも関わらず、変状の有無に違いがある理由。 •Ts-1~3トレンチのように、近接した位置にあるにも関わらず風化の程度に差がある理由。 •岩盤が強風化し膨張して変状が生じたという解釈に至った考え方。	3-144, 3-151	4-5, 9-21~9-28, 10-6, 11-1~11-39
S2-139	後期更新世に生じた変状	第804回審査会合 2019年11月29日	強風化岩盤が膨張したという説明に対しては、直接的な根拠を重視する。膨張による岩盤の体積増加の類似事例調査等も踏まえ、薄片観察、地質観察等によって強風化岩盤が膨張した痕跡の有無を確認のうえ改めて説明すること。	_	11-10~11-13

補足説明資料 目次



1. 検討対象シ	⁄一ムの選定・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	1-1
2. シームS-10	/一ムの選定······ D, S-11の変位センス······	2-1
3. 掘削面にお	おける地質観察データ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	3-1
4. 変状の分布	ラ・性状・・・・・・・・・・・	4-1
4.1 変状の分	·布·性状·····	4-1
	ンチの変状の変位量の考え方・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
	こよる深部のシームS-11の切断箇所の性状・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
6. 変位を伴う	不連続面の特徴	6-1
	なび低角の変位を伴う不連続面の分布・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
8. 変状弱面等	『の分布・性状····································	8-1
9. 風化部の分	↑ · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	9-1
	ア面的分布と風化部の厚さとの関係・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
9.2 シームの)上下盤の風化性状・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	9-17
	で位量と強風化部・段丘堆積物の厚さとの関係・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
10 変狀弱面	等の形成メカニズムの検討・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	10-1
10.1 新第三組	でにおけるシームS-11と低角の変位を伴う不連続面の形成・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	10-1
10.2 第四紀(こおける変状弱面等の形成時期の検討・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	10-3
10.3 変状弱症	画等の変位方向と第四紀の応力場との関係・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	10-8
11 変狀弱而	等のノンテクトニックな形成要因に関する検討・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	11-1
11.1 アンテク	トニック断層との類似性に関する検討・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	11-3
	ドークス 断層 この 類 核 圧に 関 する 検 計 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
	全機能を有する施設(MMR等を含む)と変状弱面の分布評価範囲との関係・・・・・	
4. 里女仏女:	土液化で行りる心臓はWMTで占仏/C炙イイン紗園W刀卯計剛剛団CW渕凃゚゚゚゚゚	12-1



地質断面図におけるシーム分布・シーム一覧表,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一覧表(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)

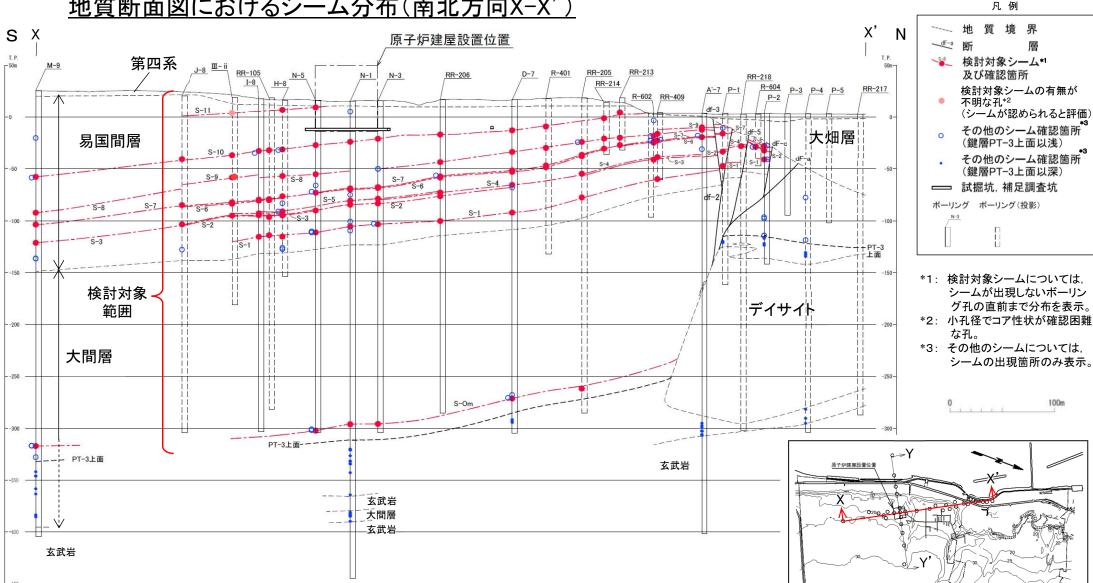
1. 検討対象シームの選定(2/8)

第615回審査会合 資料2-2 P.5-9 一部修正

位置図



地質断面図におけるシーム分布(南北方向X-X')



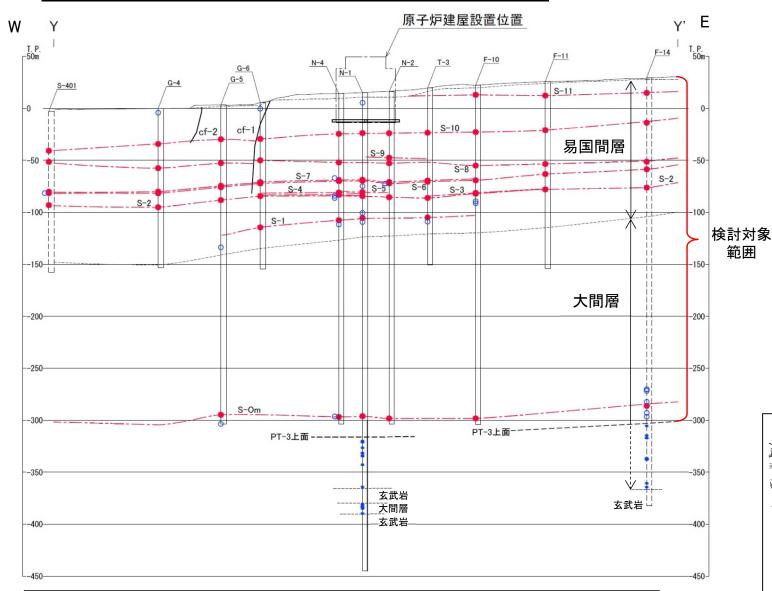
- 検討対象範囲をT.P.-300m程度以浅として,連続性(出現率)及び厚さを考慮して, 検討対象シームS-1~S-11及びS-Omを選定した。
- その他のシームは連続性(出現率)が低い。

1. 検討対象シームの選定(3/8)

第615回審査会合 資料2-2 P.5-10 一部修正



地質断面図におけるシーム分布(東西方向Y-Y')



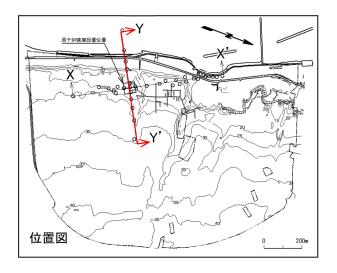
- 検討対象範囲をT.P.-300m程度以浅として,連続性(出現率)及び厚さを考慮して, 検討対象シームS-1~S-11及びS-Omを選定した。
- その他のシームは連続性(出現率)が低い。



*1: 検討対象シームについては, シームが出現しないボーリン グ孔の直前まで分布を表示。

*2: その他のシームについては、 シームの出現箇所のみ表示。

0 100m



1. 検討対象シームの選定(4/8)



シーム一覧表(1/3)

X-X'断面沿いシーム分布(1/2)

		孔名 M-9					I-	-8	RR:	-105	Н	1 –8	N	-5	N	l −1	N	 −3	RR-	-206)-7	R−	101	RR	-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
	FT5-3	S-11	-	<u> </u>	-	-			-	<u> </u>	-	<u>; </u>	9.38	0.50	6.71	3.50		:		:		:			ı			:
	FT5-2		-	<u>:</u>		-		<u>.i</u>		<u>:</u>		<u>.</u>				-	9.91	1.2	ļ	<u> </u>				第四系	分布均	或		
-	FT5-1		45.39	0.6	-	-	-	-	-	-	-	-	-	<u> </u>	-	-	-	-	-	-								
	FT4-5	S-10	82.93	3.0	61.09	6.4	55.70	1.4	50.35	6.6	50.97	7.0	47.48	0.8	43.03	3.6	39.08	1.6	36.61	3.8	33.31	5.0	29.34	1.0	26.98	1.0		
	FT4-3 FT4-1		83.70	2.00	ļ .				-	<u> </u>		<u>.</u>	48.11	4.90	····· <u> </u>		.	<u> </u>	ļ <u>-</u>		ļ <u>-</u>	ļ <u>-</u>	ļ <u>-</u>	<u>.</u>	ļ -		ļ .	
-	FT3-3	S-9	_	: -	-		77.13	0.1	52.32	0.2	-	<u> </u>	_	: -	-	_	_	: -	_	<u> </u>	_	: -	_	: -	_	_	_	: -
	FT3-3 FT3-2	S-8	117.49	1.0	·····			0.1	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	<u> </u>		<u> </u>	73.08	0.6	71.19	0.7	l	<u> </u>		·····	59.89		50.10		47.57	11.0	42.50	7.2
	FT3-1.9	3-6	-	1.0		_				_			73.06	- 0.0	71.18	- 0.7				0.5	J9.09 -	3.2	30.10	1.0	47.57	-	42.80	0.3
4 .	FT3-1			÷				·}·····		ļ <u>.</u>		<u> </u>						· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	65.66	0.4		}	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	·····			-	
4.3	FT3-0.4			:				·:····	-			<u>:</u>		·i····-	81.95	5.20		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	-			:····		÷		-		÷
-	FT2-4		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	87.97	0.6	-	-	-	-	72.72	1.20	-	-	-	-	-	-
国	FT2-3.5		-	:····		-		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	-	· -		:····-		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		-		· -			-	: -		· -	-	-		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	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
間	FT2-1	S-6	-	:		-	102.47	2.0	98.27	0.8	98.64	0.2		·:···-	-	-	84.88	12.0	84.07	2.6	74.79	0.6	69.32	0.9	66.18	1.5	56.22	1.0
ı	FT2-0.5		-		-	-	-	-	-	-	-			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
層	FT1-6		-	-	-	-	-		-	-	-	-	99.30	0.7	-	-	90.14	1.00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	FT1-5	S-5	-		-	-	-		-	-	-	<u> </u>	107.20	3.0	-	-	95.87	0.6	94.43	0.7	-			-	-	-	-	
- 4	FT1-4.5		-	<u> </u>	-	-	-	-	-	-	-	-	107.30	1.1	-	_	-	<u>:</u> -	-	_	-	-		: -	-	-	-	: -
	FT1-3	S-4	-	<u>.</u>		-		.;	110.51	0.5		<u>;</u>				-		į -	ļ	ļ	89.30	0.4	81.96	1.7	-	-	73.15	13.8
	FT1-2	S-3	146.49	1.0	124.05	2.2		<u>:</u>	112.33	1.2		<u></u>	110.51	0.5	-			<u>:</u>		<u> </u>		<u> </u>	ļ	<u> </u>	-			<u></u>
- 1	FT1-1.5		-	<u>.</u>	-	-			-		-	<u> </u>			-	-		<u> </u>	ļ	-	-	<u></u>	84.32	14.0	-	-		
	FT1-1	S-2	-	<u> </u>	-	-	113.90	2.5		<u> </u>	114.89	0.6	111.13	1.4	106.13	1.8	99.68	1.2	98.95	8.0	92.82	0.2	ļ	<u> </u>	-	-		
	FT1-0.8			<u>.</u>		.				ļ		<u> </u>			ļ <u>-</u>	-	ļ .	į <u>-</u>	ļ 	į <u>.</u>	ļ <u>-</u>	ļ <u>.</u>	ļ .	<u></u>				.‡
- 4	FT1-0.7			<u></u>	ļ .	.		.;		ļ		ļ <u>.</u>	.		ļ <u>-</u>	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		ļ <u>-</u>	ļ	į <u>.</u>	ļ <u>-</u>	ļ <u>.</u>	ļ <u>-</u>	<u> </u>			ļ <u>.</u>	.;
-	FT1-0.5		_		_		_	-	-	-	_	-	_	-	_	-	- 115.00	-	-		_	<u> </u>		-	_	-	_	-
1.0	FT0-3 FT0-2			<u>-</u>	·····				ļ <u>-</u>	ļ <u>.</u>		<u></u>	ļ <u>.</u>		126.35	1.4	115.89	2.0		0.2	ļ <u>.</u>	ļ <u>.</u>	ļ <u>-</u>	<u>.</u>	·····		·····-	ļ <u>.</u>
	FT0-2 FT0-1.5			<u> </u>	·····		ļ <u>.</u>	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	ļ <u>-</u>	ļ <u>-</u>		ļ <u>.</u>	ļ <u>.</u>	·!····	126.43	4.6		<u> </u>	110.04	0.2	ļ <u>.</u>	} <u>-</u>	·····	<u> </u>	·····		·····	·}
-	FT0-1.5	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			····				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	- 100.12	2. 7	- 132.40		-		127.36	2.0	- 120.73		- 113.03	- 0.0	- 110.73	·····! ·	- 100.04	- 1.0			- 30.03	- 0.5
4.5	FT0-0.3		161.46	1.4	148.32	0.6		·}·····		÷		·····			- 127.00		124.65	2.2				}	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·					÷
- 4	FT0-0.1		161.77	5.6				·:····				·····	142.33	1.0		-	-	: -				:····		÷····-				÷
- 1	FT0-0.05		-	:		-	-	·:···-	-	:	-	: -	143.55	1.0		-	-	: -	-	-	-	:		-	-	-		·:···-
	AT20.6		-	-	-	-			-	-					-	-	-	-	-	: -	-	-	-	-			-	-
- 1	PT-2_ AT3		-	<u> </u>		-			-	<u> </u>					-	-	-	-	-	-	-		-	-			-	
- 1	PT-2_ AT2		-	-	-	-			-	-					-	-	-	-	-	-	-	-	-	-			-	-
_ I	PT-2_ AT1		-	<u> </u>	-	-			-	-]				-	-	-	<u>:</u>	-		-	<u> </u>	-	. <u>.</u>			-	į
^	AT-21				I											-	-	į		·	-	<u> </u>	284.25	0.2			-	.;
- 1	AT21.2		341.94	1.0	ļ										316.92	0.8		<u>:</u>		į .		-	287.29	3.6			-	
/=	AT21.3		342.09	0.9											317.95	0.6	-	<u> </u>	-	-	-	-	-	<u>.</u>			-	
- 1	AT-21.5	S-Om	342.43	3.1											318.37	15.4	311.31	7.5	311.48	7.0	ļ		287.79	10.4	ļ		280.32	2.0
- 1	AT-22			<u> </u>														<u>:</u>	ļ					<u> </u>	ļ			
4 .	AT-23			<u>.</u>														į .		: -	1			<u></u>				.;
- 1.	AT-24																	·						<u> </u>			····-	
	AT-24.1		353.09	: 0.6	I												-	: -					-	:	I		L .	
- 12	AT-24.2			÷	1												_		1				_		1		-	

第615回審査会合 資料2-2 P.5-12 再掲



シーム一覧表(2/3)

X-X'断面沿いシーム分布(2/2)

	孔	名	RR	-214	RF	1-213	F	R-602	RR	-409	A	·-7		P-1	RR	-218	R-	-604	P	-2	P-	-3	F	-4	P-	-5	RR-2
-ム挟在の鍵層名		41			4	. .					4		深度(m)	: 厚さ(cm)							1		深度(m)	: 厚さ(cm)	4		深度(m)
T5-3	S-1	_	不及(III /	. / - /	/A/X(III)	. / J C(0111)	/木/文(11)	, A-C(011)	/A/X(III/	. / J C(011)	/A/X(III)	. / - /- (011)	/A/X(11)	. / J C(011)	/木/文(11)	. / - /- (011)	/A/X(III)	. A-C(011)	/本汉(11)	. / J C(011)	/本/文(11)	, JFC(011)	/本/文(11)	. / J C(011)	/本/文(11)	. / - /	(A) (III) . I
T5-2																											
																		1									
T5-1				:		:	_	:		:		:		:		:		:		:		:		:		:	
T4-5	S-1	0	15.11	1.6	13.94	1.4		-				1								1							
T4-3			-	<u>:</u>	ļ																						:
T4-1		\perp	-	-	-	-	6.84	1.0		1				<u>:</u>	_									=	- ^	_15	
T3-3	S-9		-	<u>:</u> -		<u> </u>		. <u>.</u>		<u> </u>	13.42	0.8		. .								第	四糸:	大畑僧	分布均		:
Г3−2	S-8	3 	34.72	1.6	38.32	6.6	21.64	7.5	20.59	1.5	15.76	14.5	-	<u> </u>				:		:			1		ı		:
Г3−1.9]]		<u>.</u>	l	. <u>;</u>		<u> </u>	l	<u> </u>		<u> </u>		<u> </u>													:
Г3-1			-	<u>:</u> –	-	<u> </u>	21.81	0.5	-	-		<u> </u>	14.11	3.0		:		:				:		:		:	
Т3-0.4	1		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-													:
T2-4			-	-	-	-	26.36	0.6	26.16	2.0	-	-	-	-		:	19.27	0.6		:				:		:	:
T2-3.5			-	-	-	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	26.43	0.1	26.25	6.0	21.38	5.5	-	····-			19.36	2.0	1								
т2−3	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	1								:
Г2-1	S-6			÷		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	28.44	1.0		·····	22.94	0.2					20.41	4.0	•	1				-			
T2-0.5				†·····		-					-						20.43	0.3									:
T1-6			_	-			-	-	-	-	34.53	1.0	-	-	-	-	-	: -	1	:		:		:	1	:	<u> </u>
Г1-5	S-5				1					!	-	·····	·····			·····			31.07	2.2							:
T1-4.5		····										·····		·····		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		·····	31.39	0.6							
T1-3	S-4						44.73	1.0	·····	ļ <u>.</u>		ļ			20.06	4.0		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	31.55	0.0							:
	S-3						44.73	1.0	42.97	2.0	ļ	ļ			30.90	4.0	21.01	0.8		ļ							
T1-2 T1-1.5		·							42.97	2.0		<u> </u>				<u> </u>	31.21	. 0.0									:
									ļ <u>-</u>	Ļ	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	ļī			ļ <u>-</u>	<u></u>		·						-			
T1-1	S-2											į	36.95	2.0		·····	31.75	0.5	35.58	3.2							:
T1-0.8										<u>.</u>		<u>;</u>	.			<u>.</u>		. <u>;</u>		į <u>.</u>							
T1-0.7								;		<u>.</u>		į	.	;		. <u>;</u>				į <u>.</u>							:
T1-0.5	4						-	-	-	-	-	-	-	: -	-	-	-	: -	-	-		:		:		:	<u> </u>
T0-3								;		<u> </u>		į .	ļ	;	ļ	<u>:</u>		<u>:</u>		į <u>-</u>							:
T0-2								;		<u>;</u>		į	ļ <u>-</u>	;	ļ	<u>;</u>	31.84	0.2	44.05	0.1				-			
T0-1.5							_	-		-	-	-	-	-	-	-	-	<u> </u>		-							
T0-1	S-1						-		64.18	6.0		<u> </u>	50.76	1.2			-	.i	44.21	1.9				:		:	
T0-0.9	1						-				-	<u> </u>	-	-	-	-	-	-	-	Ĭ							
T0-0.3	1						-	-			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-				:		:	i :
T0-0.1							-	-			-	-	-	-	-	-	-	-	-	-							
T0-0.05							-	··:···-			-	-	-	···:	-	· -	-	-	-	-		:		:		:	i :
T20.6							1												-	-	-	-	80.60	1.0	-	-	- :
T-2_ AT3											1								-	-	-	-	-	-	-	-	- :
T-2_ AT2											1 =	<u>.</u>	him 5	= 1 - 1 - 7		14-			-	· -	-	-		-	-	· -	- :
T-2_ AT1											7		断/	層による	シーム	拌在			-	-	-	-		-		-	
											イ		の	酸性凝原	で岩欠‡	員部			99.78	13.9				: -			- :
T21.2											7	-							101.14					!	1		
T21.3											1									10.5							····-
T-21.5	S-C)m									h	•			_	: -				÷				·····			
T-22											分	`	1														
											有	ī				ļ				÷				÷ · · · · · · · · · · ·	ļ		
T-23											垣	ż				· ;				į					ļ		
T-24											. ~	•				į <u>.</u>				į <u>. </u>				÷	ļ		
T-24.1																.; <u>-</u>			117.48	8.5			121.56	1.0	ļ		
T-24.2													1		-	: -	l		117.56	0.9			-	-			- :

分布・性状等の検討対象シーム その他のシーム

1. 検討対象シームの選定(6/8)

第615回審査会合 資料2-2 P.5-13 再掲



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

\neg		孔名	S-	401		à-4	G	i-5		G-6		√ -4	Í	-2	Т	-3	F-	-10	F-	-11	F-	-14	出現率	平均厚さ	検討対
ŀ	シーム挟在の鍵層名	シーム名										. 厚さ(cm)				厚さ(cm)	1	厚さ(cm)		: 厚さ(cm)	4	. 「厚さ(cm)	(%)	(cm)	シー
_	FT5-3	S-11		:		:		:		:		:		:	-	: -	9.19	: 0.5	13.59	: 3.3	14.61	: 0.7	45.5	1.7	S-1
	FT5-2		-	-	-	-	-	-	5.81	0.4	-	-	-	-		-	-		-		-		10.5	0.8	
T)	FT5-1		-	-	3.92	2.2	-	-	-		-	-		-		-	-	-	-	-	-	-	10.8	1.4	
	FT4-5	S-10	38.06	4.6	34.04	4.4	33.05	0.4	34.90	1.2	38.77	2.2	40.15	8.5	42.90	1.4	44.97	1.7	46.84	2.0	43.31	5.2	96.0	3.2	S-1
	FT4-3					-																	7.7	3.5	-
ľ	FT4-1		-	-	-	-	-	-	-	-	-			-		-	-	-		-		-	7.7	0.6	
	FT3-3	S-9	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	63.71	6.0	-	-	-	-	-	-	-	-	10.3	2.3	S-
ľ	FT3-2	S-8	48.76	1.0	57.31	4.0	55.92	1.4	55.39	0.1	66.30	2.0	69.09	2.3	-	-	77.18	1.2	79.29	1.4	80.75	4.0	72.4	3.5	S-
Ü	FT3-1.9		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	6.9	0.4	-
ľ	FT3-1		-	-	-		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	10.3	1.3	
ľ	FT3-0.4		-	-	-		-	<u> </u>	-	-	-	-	-	· · ·	-	-	-	-	-	-	-	-	3.4	5.2	
П	FT2-4		-	<u> </u>	-	-	-	-	-	-	81.27	0.4	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	20.0	0.9	
ľ	FT2-3.5		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	13.3	3.4	
i	FT2-3	S-7	77.46	1.6	79.95	1.2	77.80	0.2	76.37	1.4	83.12	2.6	87.16	0.1	88.86	1.7	-	-	-	<u> </u>	-	· -	86.7	2.1	S-
ľ	FT2-1	S-6	78.73	2.0	81.55	1.4	79.14	1.3	77.67	2.3	84.22	1.0	88.43	2.4	90.00	2.0	91.33	3.2	89.04	1.7	88.11	3.2	73.3	2.2	S
i	FT2-0.5		78.77	1.2	-	· -	-	· -			-	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	88.75	1.0	-	-		-	-	-	-	-	10.5	0.8	
П	FT1-6		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	10.0	0.9	
Ü	FT1-5	S-5	-	-	-	· -	-		-	-	-	· -	-	-	-	-	-	-	-	:	-	-	13.3	1.6	S
T	FT1-4.5		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	6.7	0.9	
Ü	FT1-3	S-4	-	-	-	-	-	-	-	-	95.20	0.3	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	23.3	3.1	S
ľ	FT1-2	S-3	-	-	-	-	-	-	-	-	97.42	0.1	-	-	-	-	103.48	0.4	-	-	-	-	26.7	1.0	S
Ī	FT1-1.5		-	-	-	-	-	-	-	-	98.41	0.6	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	6.7	7.3	
Ī	FT1-1	S-2	90.35	1.2	94.92	1.8	91.55	9.6	89.90	0.2	-	-	101.75	0.2	105.67	4.8	104.21	3.4	103.81	1.4	105.76	0.6	63.3	2.0	S
j	FT1-0.8		-	-	-	-	-	-	-	-	100.50	0.5	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	3.3	0.5	
ľ	FT1-0.7		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	111.49	4.3	-	-	-	-	3.3	4.3	
Ĺ	FT1-0.5		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	113.49	0.8	-	-	-	-	3.3	0.8	
	FT0-3		-		-	<u>:</u> -	-	<u>:</u>	-	-	-	<u> </u>	-	-	-	<u>;</u> –	-	<u>:</u>	-	<u>:</u>	-	<u>;</u>	3.3	2.0	
	FT0-2		-	-	-	-	-	<u> </u>	-	-	-	-	-	-		-	-	-	-	-	-	<u> </u>	13.3	0.5	
	FT0-1.5		-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-		-	-	-	-	-	-	-	3.3	4.6	
Ü	FT0-1	S-1	-	-	-	-	-	<u> </u>	119.94	1.0	121.87	0.8	-	-	124.46	4.8	-	-	-	<u> </u>	-	-	50.0	2.6	S
	FT0-0.9		-	-	-	-	-	<u> </u>	-	<u> </u>	-	<u> </u>	-	-		<u> </u>	-	-	-	-	-] -	3.4	2.0	
	FT0-0.3		-	-	-	-	-	<u>:</u> -	-	-	125.97	0.6	-	-	128.44	2.4	-	-	-	: -	-	-	17.2	1.4	
	FT0-0.1		-	-	-	-	-	<u> </u>	-	-	-	.;	-	-		<u> </u>	-	-	-	<u> </u>	-	-	6.9	3.3	
_	FT0-0.05		-	-	-	<u>: - </u>	137.01	9.2	-	-	-	-	-	-	-	-	-	<u>:</u> -	-	-	-	-	6.9	5.1	
	AT20.6						-	<u>:</u>			-	<u> </u>	-	<u> </u>			-	<u>.</u>			-	<u> </u>	5.3		
	PT-2_ AT3							<u>:</u> –	<u>.</u>		-	<u>;</u> –		<u> </u>	<u>.</u>		-	<u>;</u>			299.65	1.0	5.3		
U	PT-2_ AT2						-	<u>:</u> –	<u>.</u>		-	<u> </u>	-	<u> </u>	<u>.</u>		-	<u> </u>			299.74	1.0	5.3	.	
1.1	PT-2_ AT1						-	<u>:</u> –	<u>.</u>		-	· -	-	<u> </u>	<u>.</u>		-	<u>:</u>			301.25	0.3	5.3	.	
	AT-21						-	<u> </u>	I		-		-	-	ļ		-	<u> </u>			311.78	5.2	20.0		
	AT21.2							<u>:</u>	ļ		310.57	0.4		<u>:</u>	ļ			<u>.</u>				<u>:</u>	33.3		
Ŀ	AT21.3		ļ				_	-	ļ		310.59	0.4		-			-	-			-		20.0		
١.	AT-21.5	S-Om					298.06	3.0	ļ		311.06	6.4	314.54	5.8	I		320.34	2.4	I		315.63	13.0	73.3		S-
	AT-22						-	<u>:</u>	ļ												322.29	0.2	9.1		
	AT-23						306.81	0.20	I				ļ								-	<u>;</u>	9.1		
	AT-24																				326.01	4.6	11.1		
	AT-24.1		L																		-	<u> </u>	33.3		
L	AT-24.2		1										1								-	: -	11.1		· .

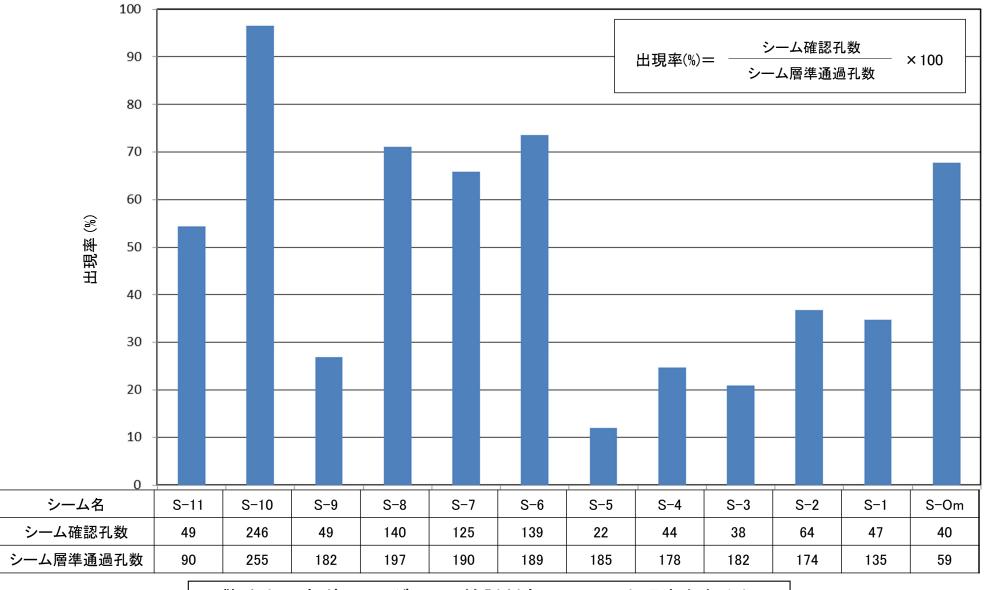
– シームなし

1. 検討対象シームの選定(7/8)

第615回審査会合 資料2-2 P.5-14 再掲



敷地内の全ボーリングでの出現率



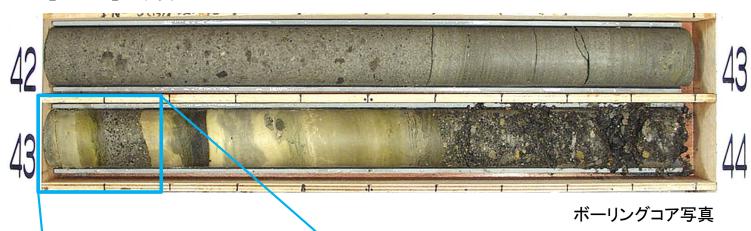
- 敷地内の全ボーリングコアで検討対象シームの出現率を求めた。
- 出現率が最も高いのはシームS-10で約96%を示す。

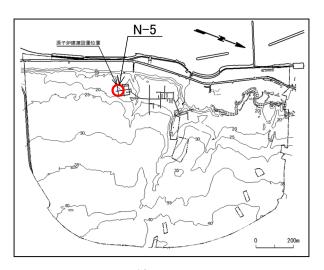
第615回審査会合 資料2-2 P.5-15 一部修正



検討対象シームの例(ボーリングコア):シームS-10

【N-5孔】深度42m~44m





位置図



シーム付近	íのコア‡	妾写写真
-------	-------	------

深度 (m)	43.0	034	(43.018-	43.050)
厚さ(mm)	最大	36	最小	30
11×17	上盤	シャープ	直線的	₩.
形状	下盤	シャープ	直線的	平行
シー	-ムの針貫/	入試験結果	;	
試験位置*	上端	中央	下端	
針貫入勾配 (N/mm)	0.0	0.0	0.0	

* コア表面の中心線上で実施。

- 粘土質で軟質な厚さ3.0cm~ 3.6cmのシームS-10が細粒凝 灰岩に挟在する。
- シームS-10の出現率は約96% である。

第615回審査会合 資料2-2 P.5-60 一部修正



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615回審査会合 資料2-2 P.5-61 一部修正



シーム最新面の条線観察手順

1.前処理

①定方位試料の切断

- ·CT画像を参考にシームの位置を確認。
- ・原則としてN-S方向にバンドソーを用いて鉛 直にコアを切断(2分割)。

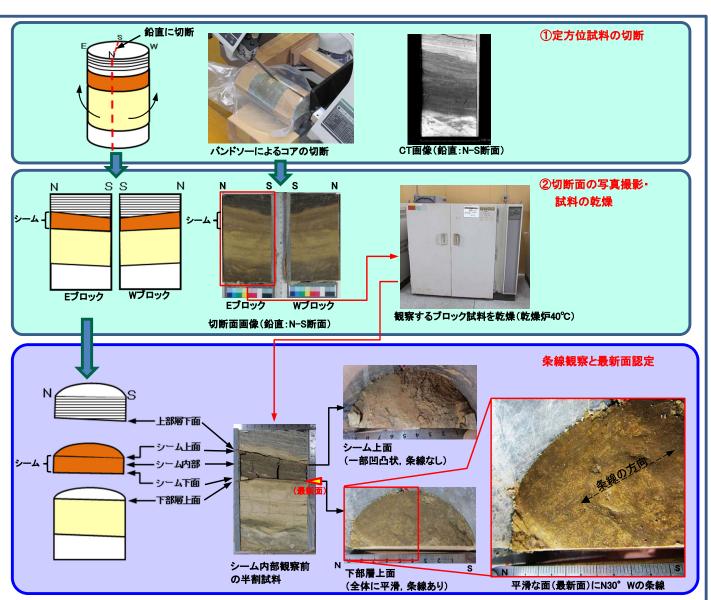
②切断面の写真撮影・試料の乾燥

- ・切断面(E・Wブロック)の写真撮影。
- ・切断面におけるシーム位置・境界の確認。
- 観察するブロックを乾燥炉(40°C, 12時間程度)に入れて乾燥させ, 軟質なシーム境界面等の分離をしやすくする。

2.条線観察と最新面認定

シーム内部の条線観察

- ・乾燥後のブロックを上部層から慎重に剥ぎ 取り、条線観察を行う。
- ・観察面は原則として、上部層下面・シーム 上面・シーム内部・シーム下面・下部層上 面における分離面で行う。
- ・シームの最新面の認定は、CT画像も参考に、実際の面の直線性や平滑性等の特徴より行う。



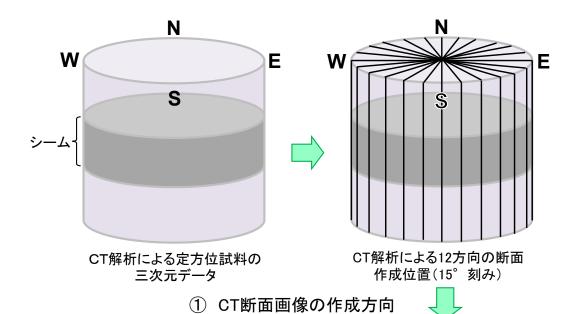
本手順に従い、 定方位コア試料を用いてシーム最新面における条線観察を実施した。

2. シームS-10, S-11の変位センス(3/7)

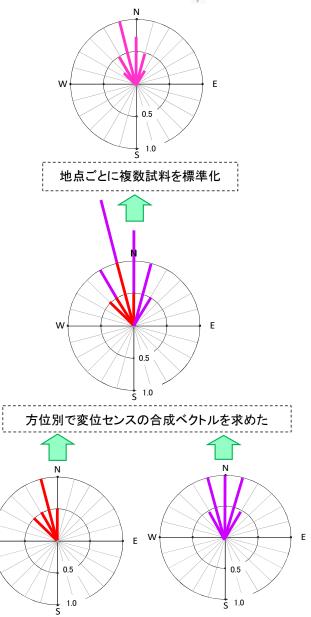
第615回審査会合 資料2-2 P.5-62 再掲



シーム内部の複合面構造による変位センスの解析方法



- ② 各CT断面における複合面構造の確からしさを表す得点の考え方
- ・定方位試料の12方向(15°刻み)のCT断面によりシーム内部の複合面構造を判定した。
- ・各CT断面に複合面構造による変位センスの確からしさを表す得点を0, 0.5,1で与えた。
- ・シーム上盤の変位センス(24方位)を集計し、方位ごとに合成ベクトルを求めた。
- ・地点別に、最大のスカラー量をもつ方位を得点1として複数の試料を標準化して示した。



③ 変位センスの集計方法と標準化の概念図 (同一地点における複数試料の表示)

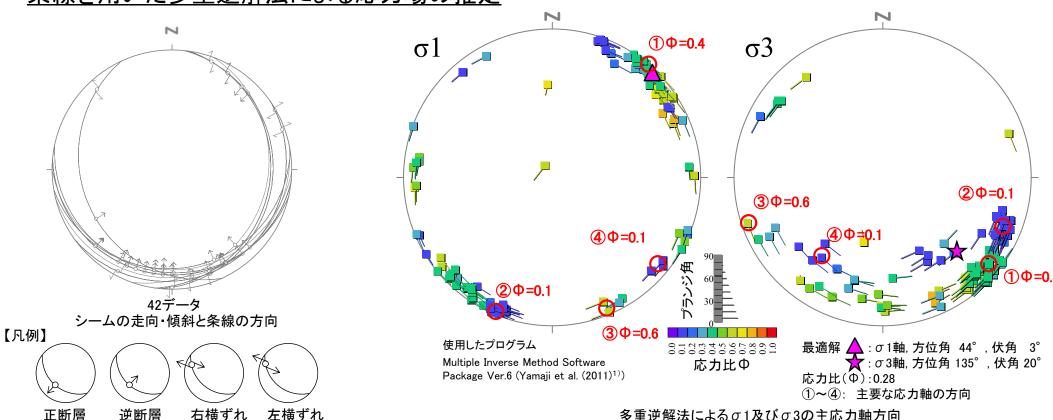
各試料のCT断面から24方位に得点を与えた

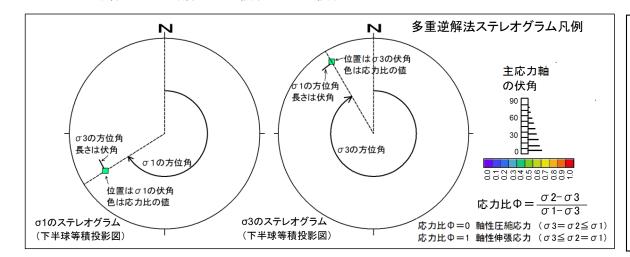
2. シームS-10, S-11の変位センス(4/7)

第615回審杳会合 資料2-2 P.5-67 一部修正



条線を用いた多重逆解法による応力場の推定





- 多重逆解法によるσ1及びσ3の主応力軸方向
- 新鮮部のシームの走向・傾斜及び条線データ計42個を用い て, 多重逆解法(Yamaji et al. (2011)¹⁾)によりシーム形成時の 応力場について検討した。
- 最大主応力軸 σ1は水平に近く. 最適解はNE-SW方向である が、他にNNE-SSW方向、NW-SE方向のものなどもある。最小 主応力軸σ3はSE~SW方向に5°~20°程度傾斜している。
- シームの形成時の応力場は現在の東西圧縮応力場とは異な り、中~後期中新世の広域応力場(①及び②)やデイサイト貫 入時のローカルな応力場(③及び④)などの複雑な応力場の 影響を受けているものと考えられる。

2. シームS-10, S-11の変位センス(5/7)

第615回審査会合 資料2-2 P.5-68 一部修正

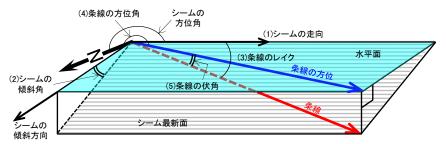


<u>多重逆解法解析に用いたシーム最新面の条線データ</u>

シーム		シーム 方位角 (゜)		条線 方位角 (゜)	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 シ 方位角 傾 (゜)		条線 方位角 (°)	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 (°)
S-10	Ts-1-6	180	10	209	9	逆	10	1	18	21	52	S-10	Ts-11 Nf-3	185	7	185	7	逆	6	10	5	53	
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	
S-10	Ts-6-10	192	9	179		逆	16			10		S-10	Ts-11 Sa-1	185	7	195	7	逆	4	1	15	43	
S-10	Ts-6-13(U)	192	9	150		逆	45			19		S-10	Ts-11 Sa-2	185	7	180	7	逆	11	15	0	58	
S-11	Ts-6-23	167	6	160		逆	22					S-10	Ts-11 Sb-0	185	7	210	7	逆	19	14	30	28	
S-11	Ts-7-10	96	10	45	6	逆	55	0	21	152	178	S-10	Ts-11 Sb-1	185	7	200	7	逆	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	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	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	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	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	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。



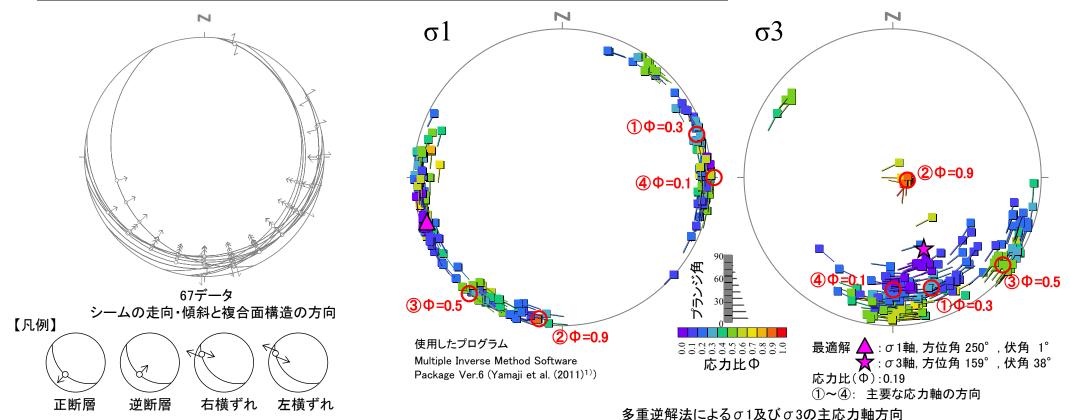
シームの走向・傾斜(1),(2)及び条線のレイク(3)から, 条線の方位角(4)及び伏角(5)を求めた。

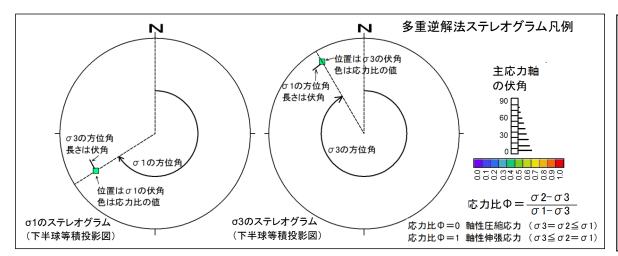
2. シームS-10, S-11の変位センス(6/7)

第615回審査会合 資料2-2 P.5-69 一部修正



シーム内部の複合面構造を用いた多重逆解法による応力場の推定





- 新鮮部のシームの走向・傾斜及び複合面構造データ計67個を 用いて、多重逆解法(Yamaji et al. (2011)¹⁾)によりシーム形成 時の応力場について検討した。
- 最大主応力軸 σ 1は水平に近く、最適解はENE-WSW方向であるが、他にNE-SW方向、NNE-SSW方向のものなどもある。最小主応力軸 σ 3はS~SE方向に5°~40°程度傾斜している。
- シームの形成時の応力場は現在の東西圧縮応力場とは異なり、中~後期中新世の広域応力場(①, ③及び④)やデイサイト 貫入時のローカルな応力場(②)などの複雑な応力場の影響を 受けているものと考えられる。

2. シームS-10, S-11の変位センス(7/7)

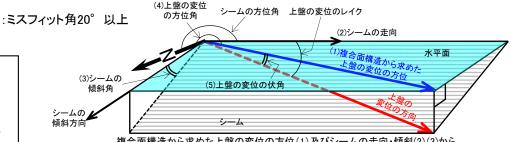
第615回審査会合 資料2-2 P.5-70 一部修正



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		シーム 傾斜角 (゜)	上盤の 変位の 方位角 (゜)	上盤の 変位の 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 (°)		③に対する ミスフィット角 (゜)	④に対する ミスフィット角 (°)	試料名	シーム 方位角 (゜)	シーム 傾斜角 (°)	上盤の 変位の 方位角 (゜)	上盤の 変位の 変位 伏角 センス	最適解 に対する ミスフィット角 (°)	こフフルルム	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 (°)
	180	10	150	9	逆	36	69	11	79	30		170	11	90	2 右横ずれ	80	125	46	154	38
	180	10	165	10	逆	21	54	25	64	15		170	11	105	5 右横ずれ	65	110	31	139	23
Ts-1-4~6,	180	10	180	10	逆	7	39	40	49	0		170	11	120	7 逆	50	95	16	124	8
10	180	10	195	10	逆	8	24	55	35	15	Ts-10-7,	170	11	135	9 逆	35	80	1	109	7
	180	10	210	9	逆	23	9	70	20	30	10, 11, 13	170	11	150	10 逆	20	65	14	94	22
	180	10	225	7	逆	38	6	85	5	45		170	11	165	11 逆	5	51	29	79	
	192	9	120	3	右横ずれ	75	99	21	91	107		170	11	180	11 逆	10	36		64	52
	192	9	135	5	逆	60	84	6	76	91		170	11	-	10 逆	24		59	50	
	192	9	150	7	逆	45	69		61	76		185		195	7 逆	14			15	3
Ts-6-5, 7,	192	9	165	8	逆	30	54	24	46	61	Ts-11-4~6,	185		210	7 逆	29		78	1	12
10, 11, 13	192	9	180	9	逆	15	39		31	47	プロック試料	185		225	6 逆	44			14	
	192	9	195	9	逆	0	24	54	17	32		185		240	4 逆	59			29	
	192	9	210	8	逆	15	9	69	2	17		98		_	11 逆	9	20	14	103	
	192	9	225	7	逆	30	6	83	13	2		98			10 逆	24		20	118	
	167	6	135	5	逆	21	67	17	77	10	Ts-12-2, 4	98			9 逆	39			132	33
	167	6	150	6	逆	6	52	32	62	5		98			7 逆	54			147	48
Ts-6-23	167	6	165	6	逆	9	37	47	47	20		98			5 左横ずれ				162	
	167	6	180	6	逆	24	22	62	33	35		98			1 右横ずれ	81			13	
	167	6	195	5	逆	39	7	77	18	50		245			3 右横ずれ	64			15	
	96	10	150	6	逆	51	17	60	139	46		245		_	7 右横ずれ	48			1	83
Ts-7-10~	96	10	165		左横ずれ	66	32	75	154	61	Ts-13-7, 9,	245		_	13 逆	18		11	31	
12, 14	96	10	180		左横ずれ	81	48	91	169	76	11, 12	245			15 逆	3		4	46	
	96	10	15		右横ずれ	84	117	74	5	89		245			16 逆	11			60	
	145	- 5	60		右横ずれ	76	129	46		66		245		-	16 逆	26			75	
	145	5	75	2	右横ずれ	61	113	31	127	51		145		- 00	3 逆	46			112	
	145	5	90	3	逆	46	98			36	00.000	145		100	4 逆	31			97	
	145	5	105	4	逆	31	83		97	21	SB-008	145		120	5 逆	16			82	
	145	5	120	5	逆	16	68	14	82	6		145		135	5 逆	1	54		67	
Ts-7-15~	145	5	135 150	5	逆	14	54			9		145		150 105	5 逆 13 逆	14			52	
''	145	5	165	5	逆逆		39		52 37	24	CD 000	110	13						124	
	145	5		5		29 76	24	59		39	SB-002	110 110	13 13		13 逆 12 逆	26		20 35	138 153	
	145 145	5	60 75		右横ずれ 右横ずれ	61	129 113	46 31	142 127	66 51		110	13	135	12 逆	41	15	35	153	35

どの応力場に対してもミスフィット角の大きな複合面構造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。



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. 掘削面における地質観察データ(1/50)



掘削面の地質スケッチ・写真

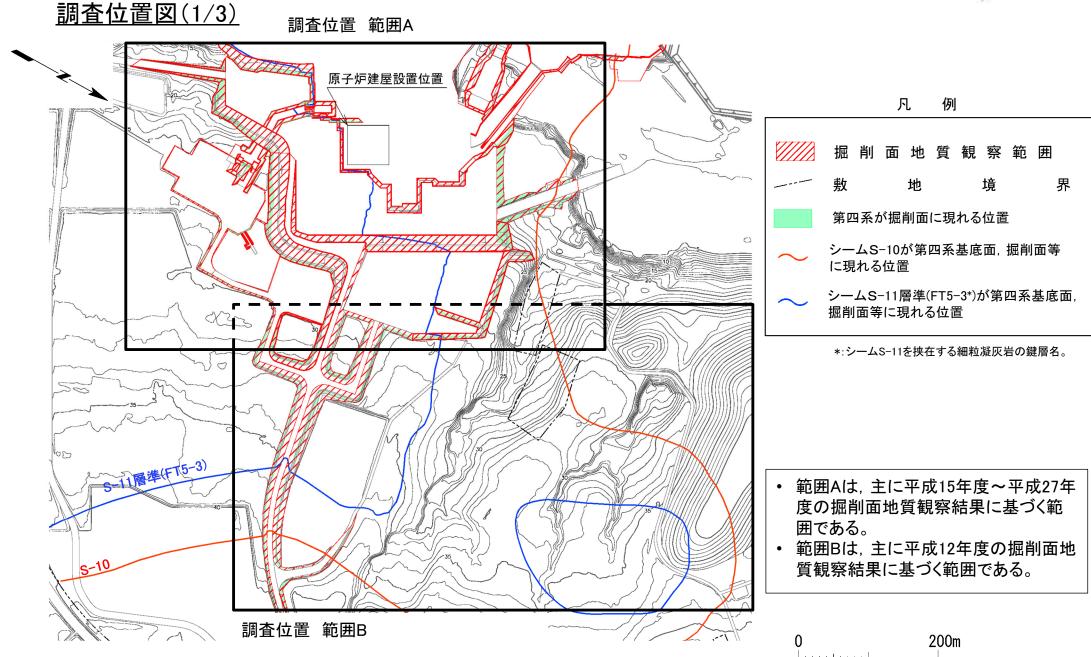
[本編資料3.1.4(1)に関する基礎データ]

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地質観察を行い,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。

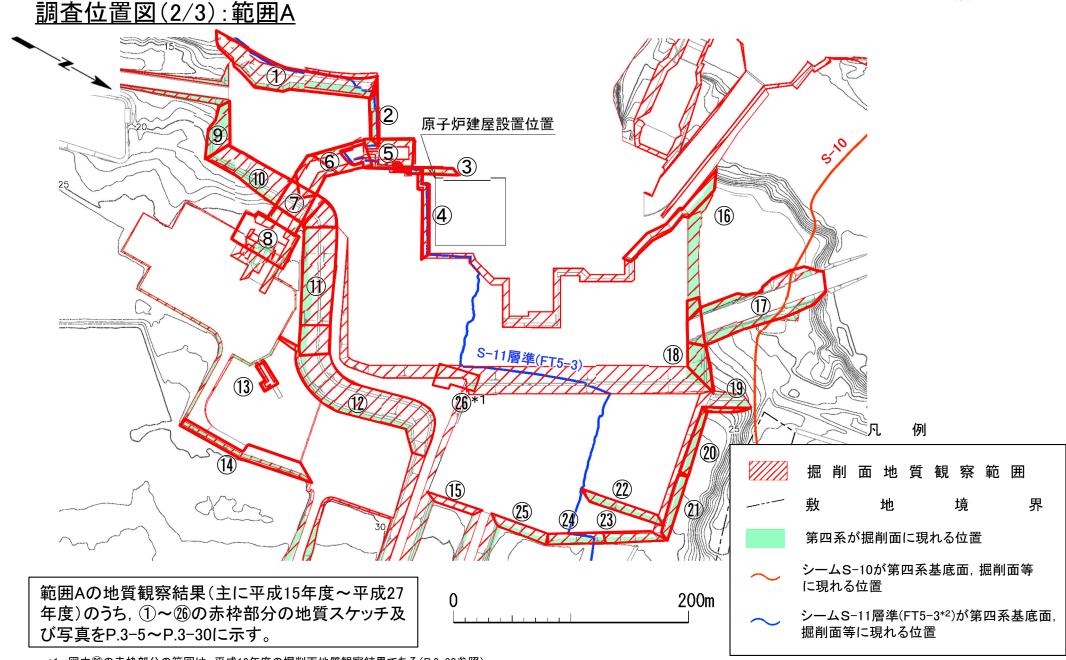
3. 掘削面における地質観察データ(2/50)





3. 掘削面における地質観察データ(3/50)



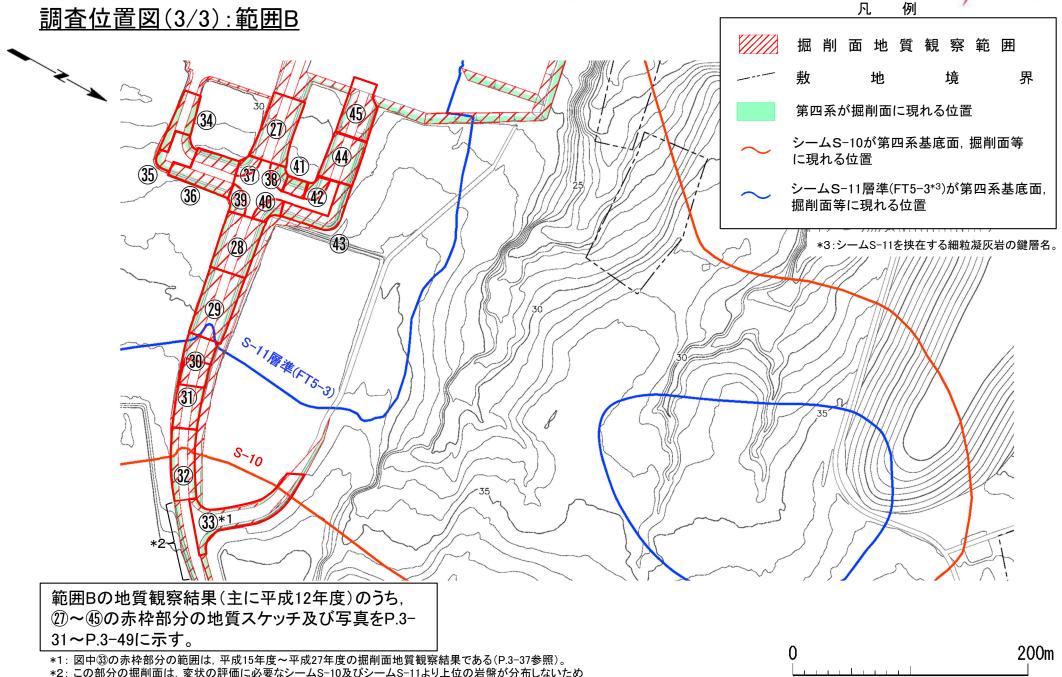


^{*1:} 図中®の赤枠部分の範囲は、平成12年度の掘削面地質観察結果である(P.3-30参照)。

3. 掘削面における地質観察データ(4/50)

評価対象外である。

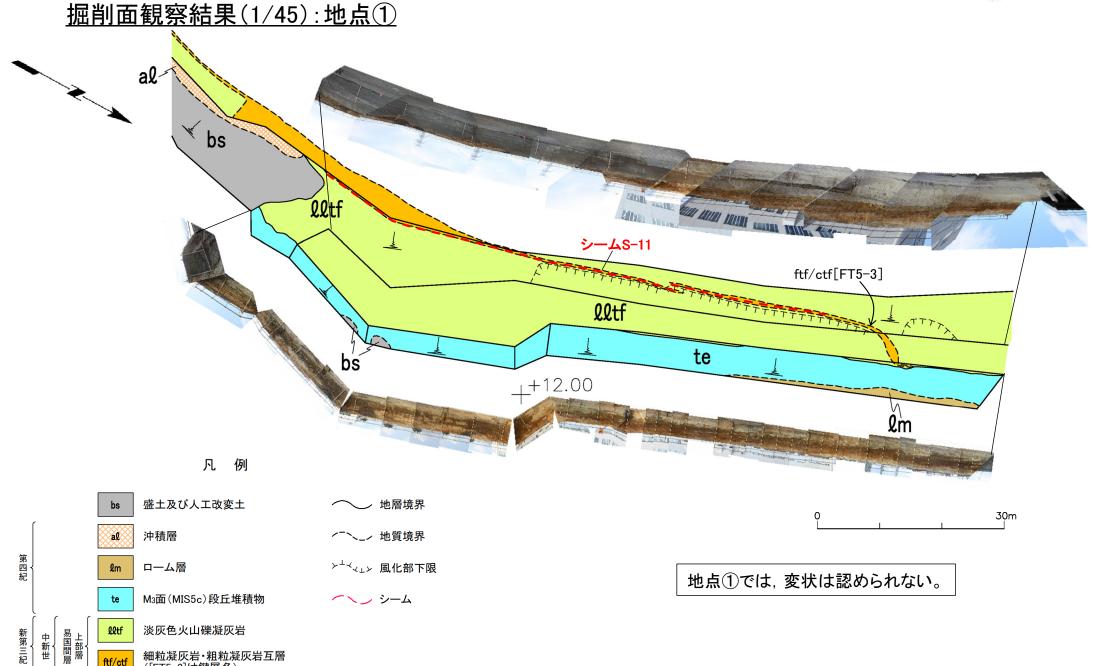




3. 掘削面における地質観察データ(5/50)

細粒凝灰岩・粗粒凝灰岩互層 ([FT5-3]は鍵層名)

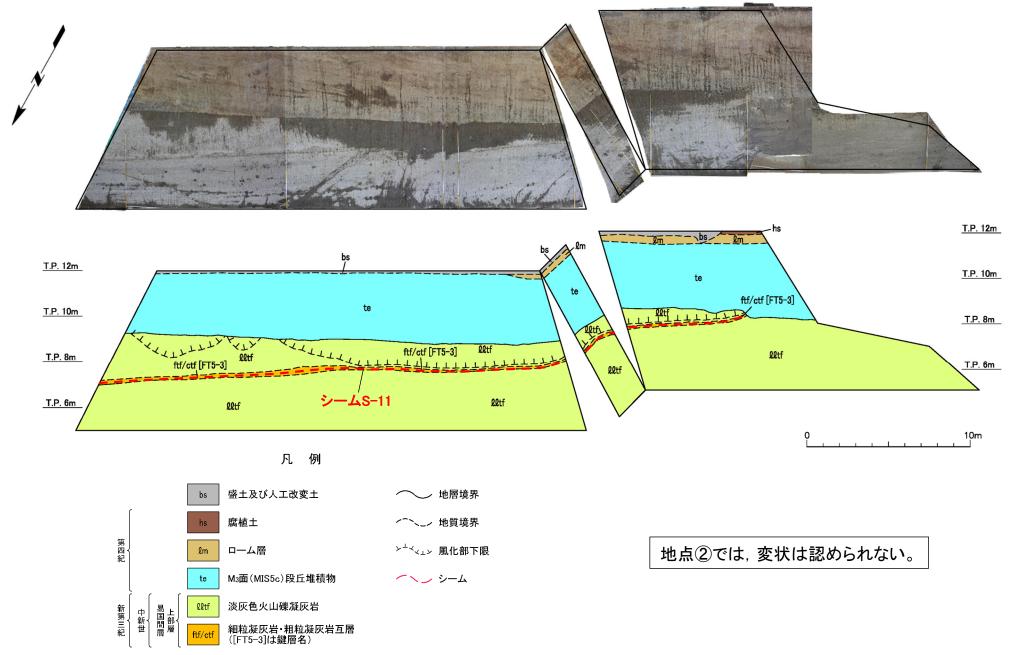




3. 掘削面における地質観察データ(6/50)



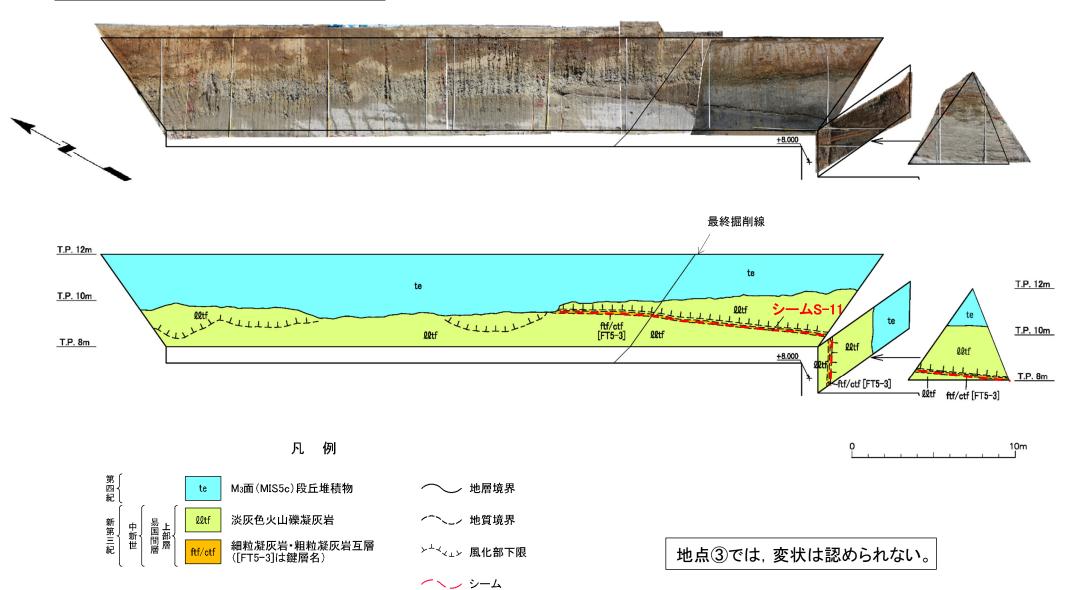
掘削面観察結果(2/45):地点②



3. 掘削面における地質観察データ(7/50)

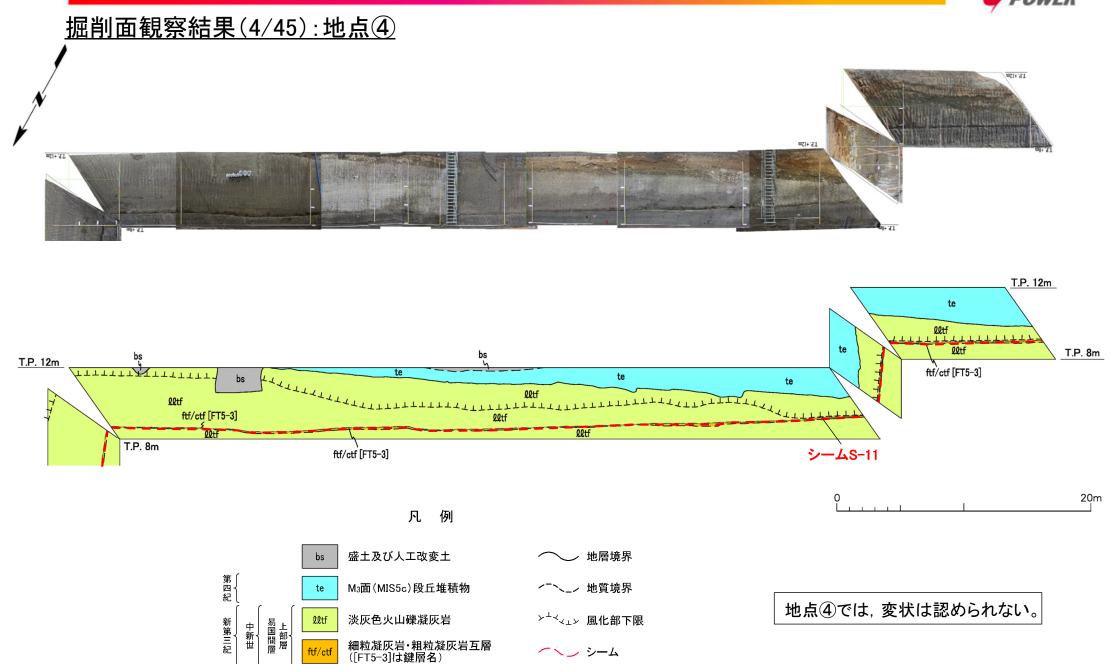


掘削面観察結果(3/45):地点③



3. 掘削面における地質観察データ(8/50)

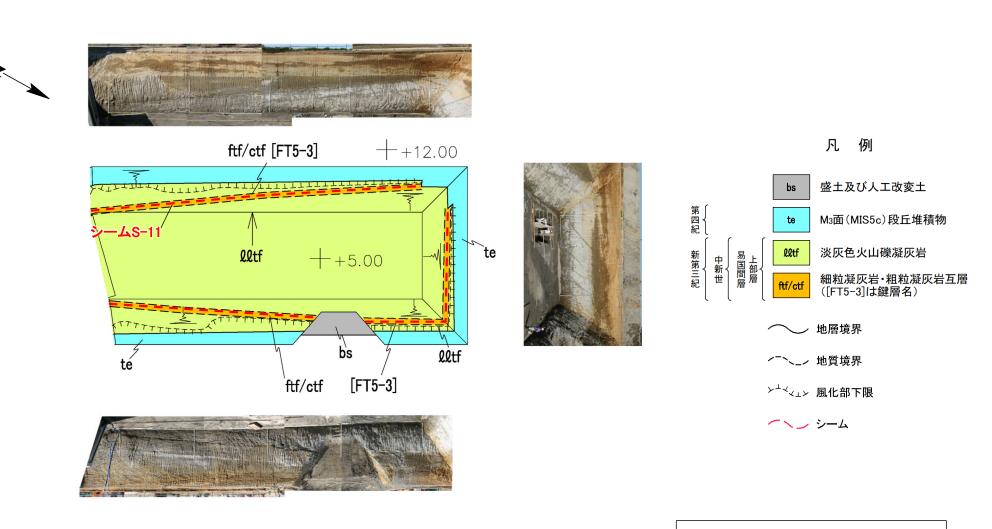




3. 掘削面における地質観察データ(9/50)

POWER

掘削面観察結果(5/45):地点⑤



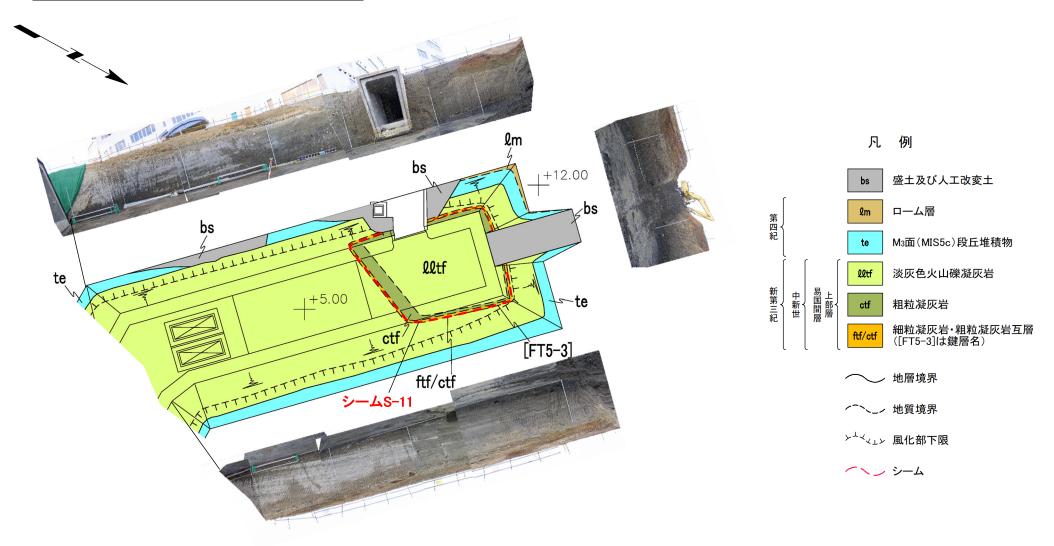
30m

地点⑤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(10/50)

POWER

掘削面観察結果(6/45):地点⑥



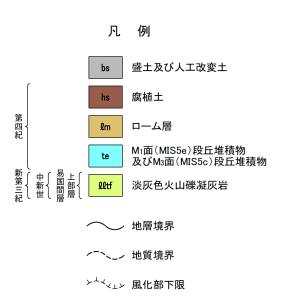
0 30m

地点⑥では、変状は認められない。

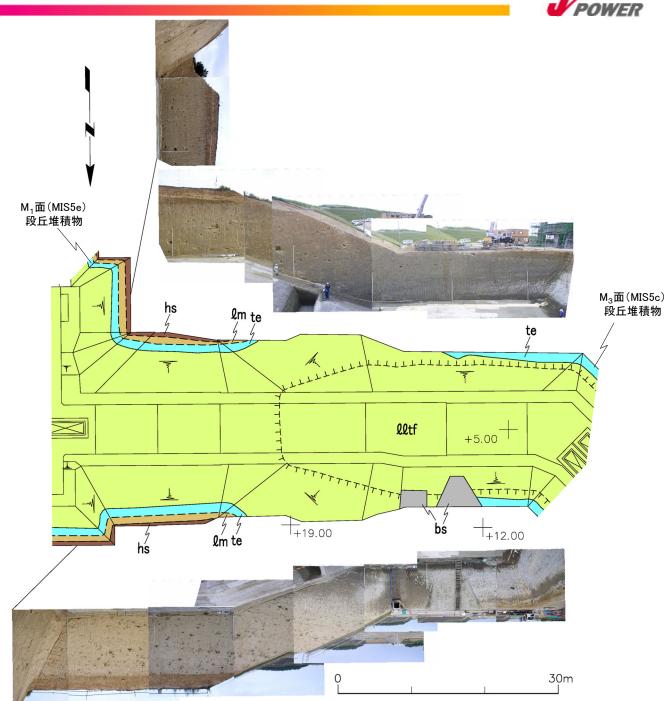
3. 掘削面における地質観察データ(11/50)



掘削面観察結果(7/45):地点⑦



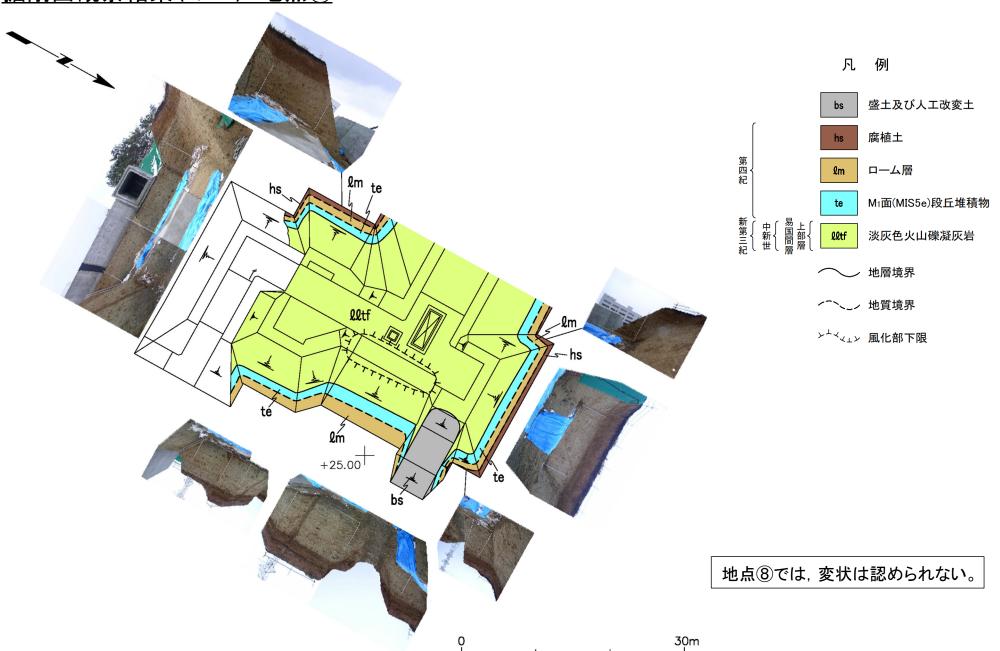
地点⑦では、変状は認められない。



3. 掘削面における地質観察データ(12/50)



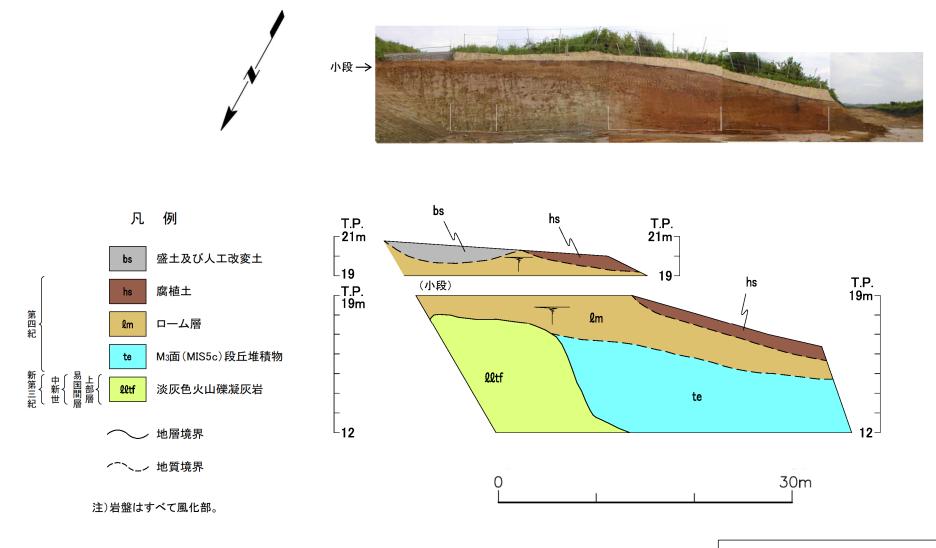
掘削面観察結果(8/45):地点⑧



3. 掘削面における地質観察データ(13/50)



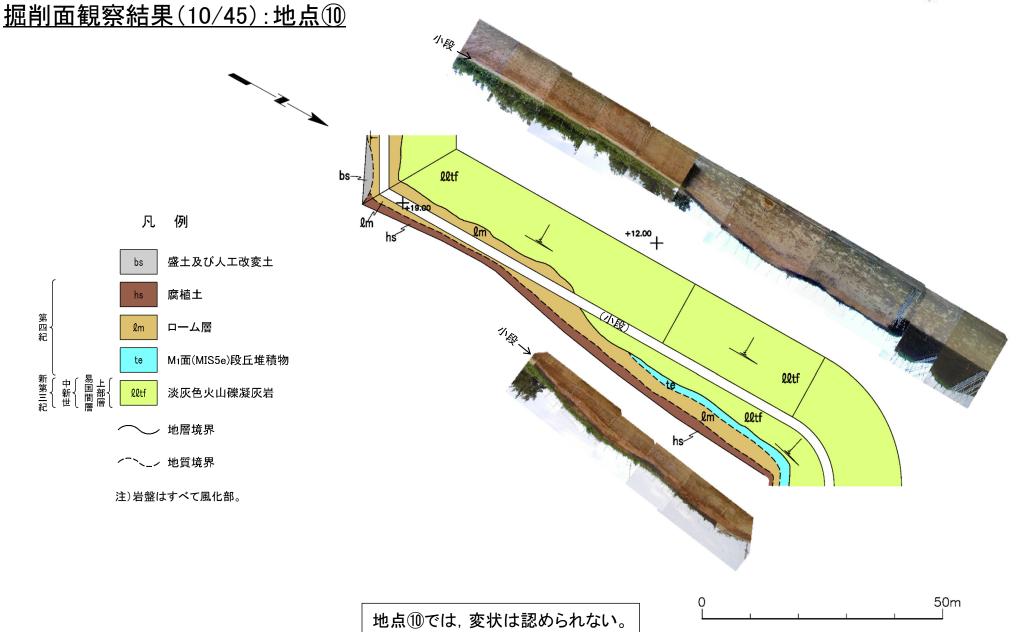
掘削面観察結果(9/45):地点⑨



地点⑨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(14/50)

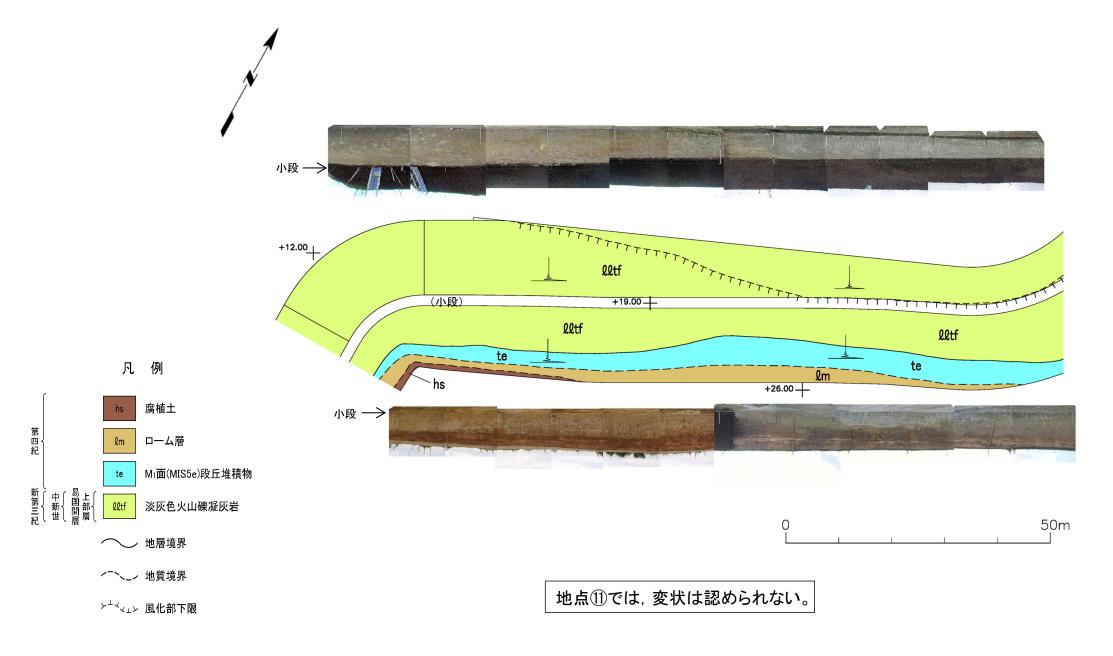




3. 掘削面における地質観察データ(15/50)



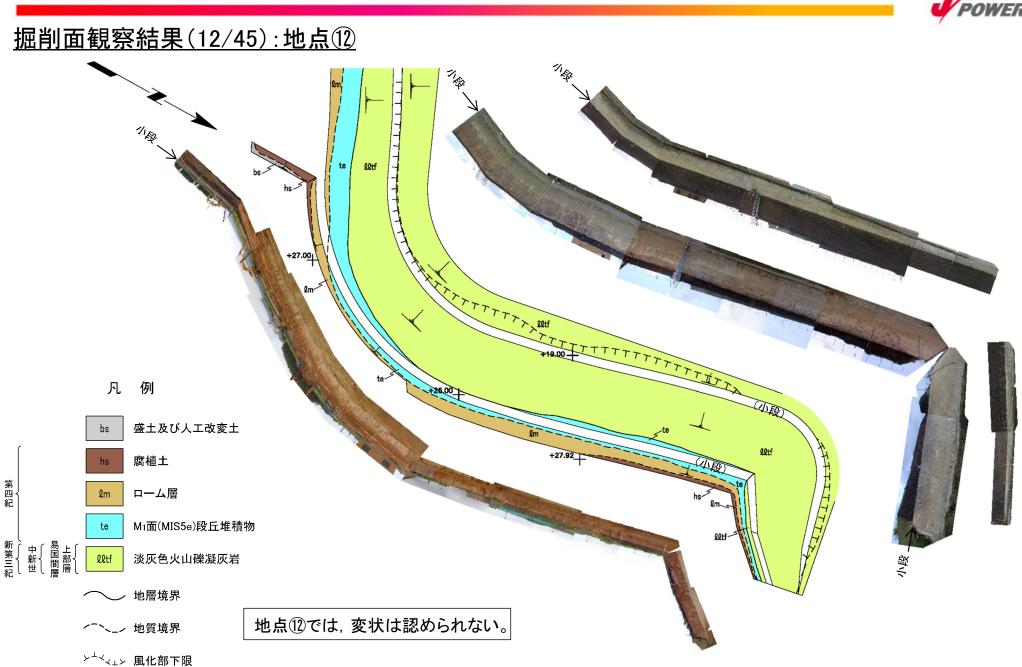
<u>掘削面観察結果(11/45):地点①</u>



3. 掘削面における地質観察データ(16/50)

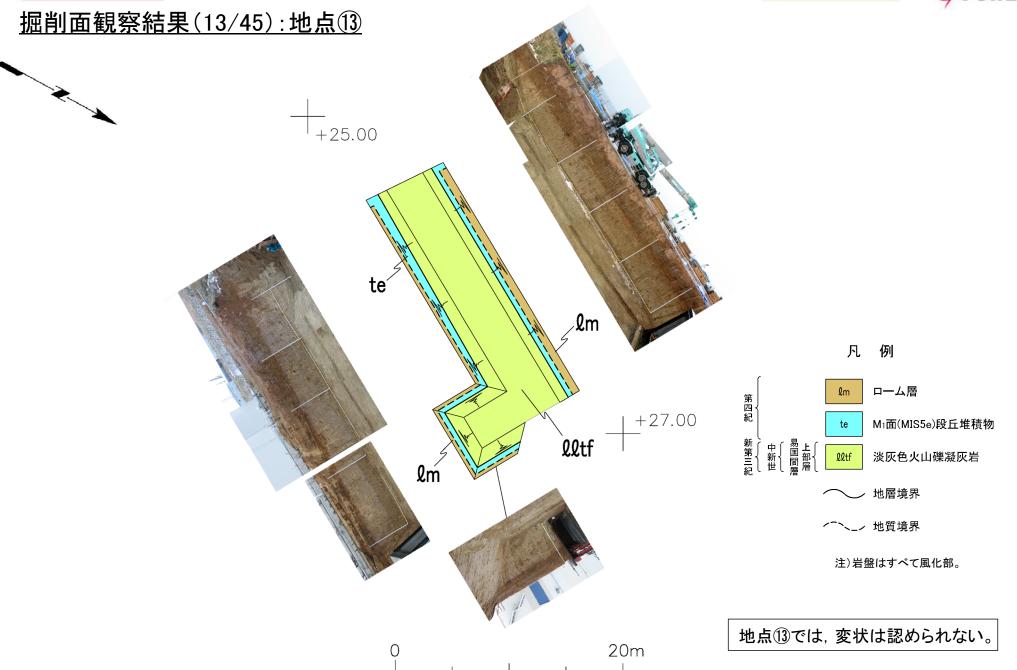


50m



3. 掘削面における地質観察データ(17/50)

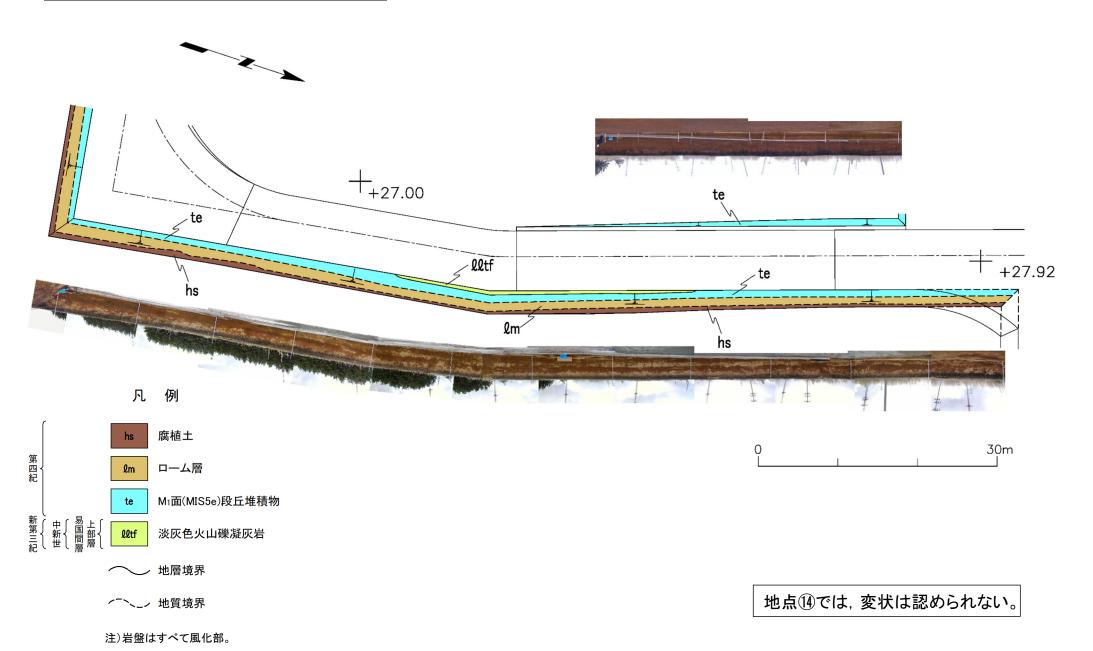




3. 掘削面における地質観察データ(18/50)

POWER

掘削面観察結果(14/45):地点(4)



20m

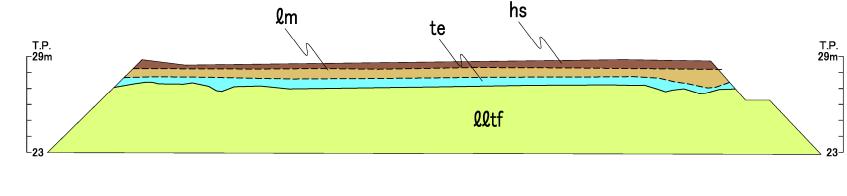
3. 掘削面における地質観察データ(19/50)



<u>掘削面観察結果(15/45):地点⑤</u>





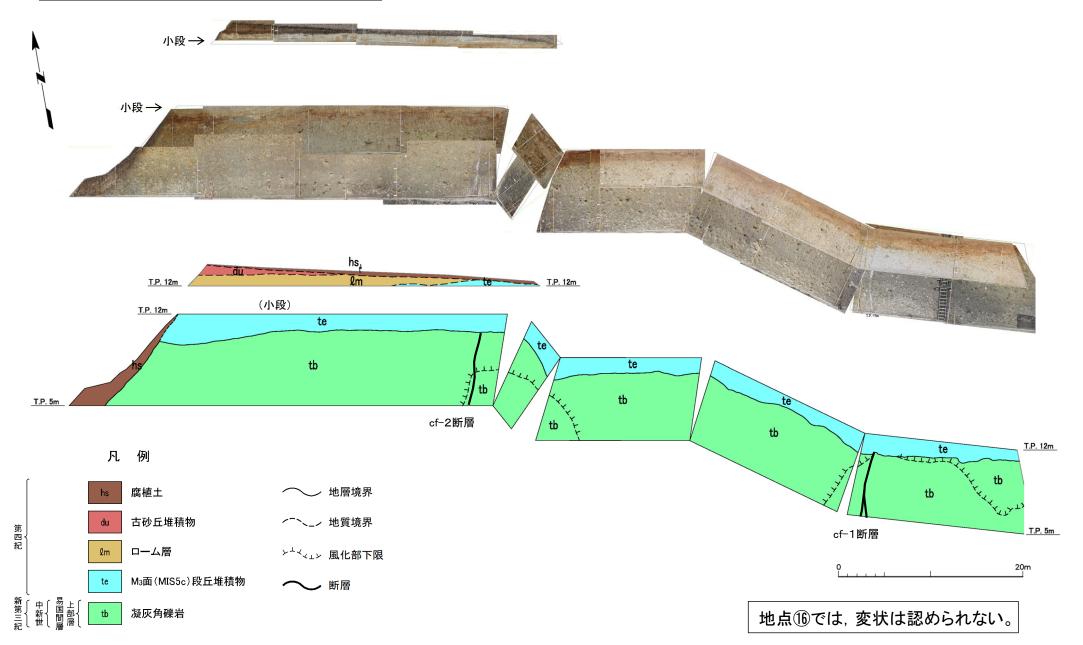


地点(⑤では、変状は認められない。 注)岩盤はすべて風化部。

3. 掘削面における地質観察データ(20/50)

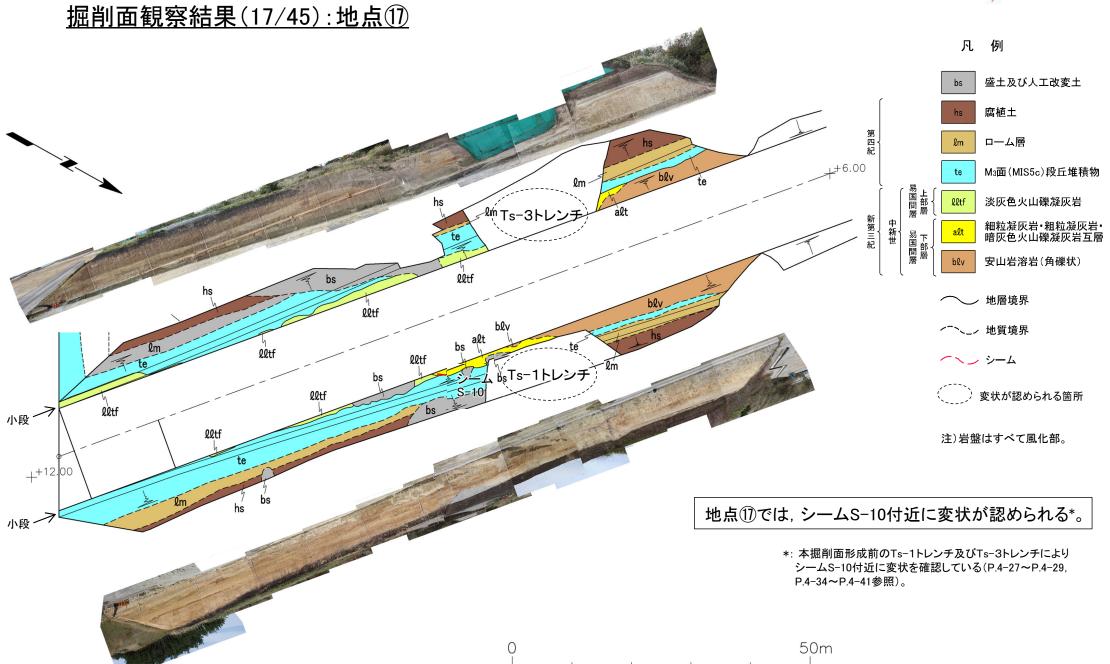


掘削面観察結果(16/45):地点⑥



3. 掘削面における地質観察データ(21/50)

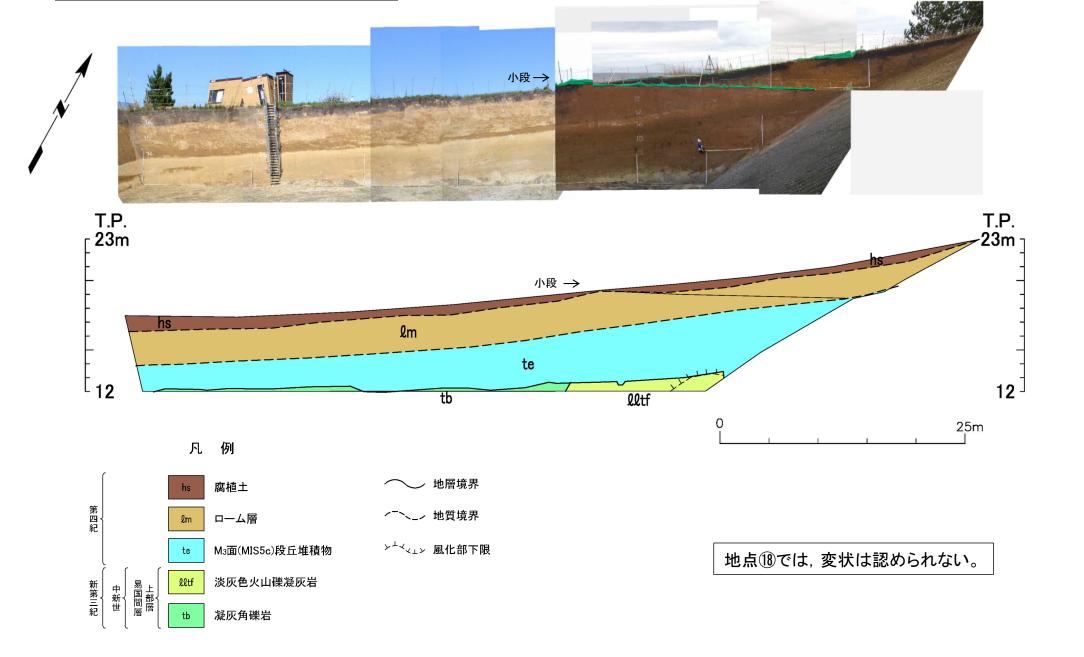




3. 掘削面における地質観察データ(22/50)



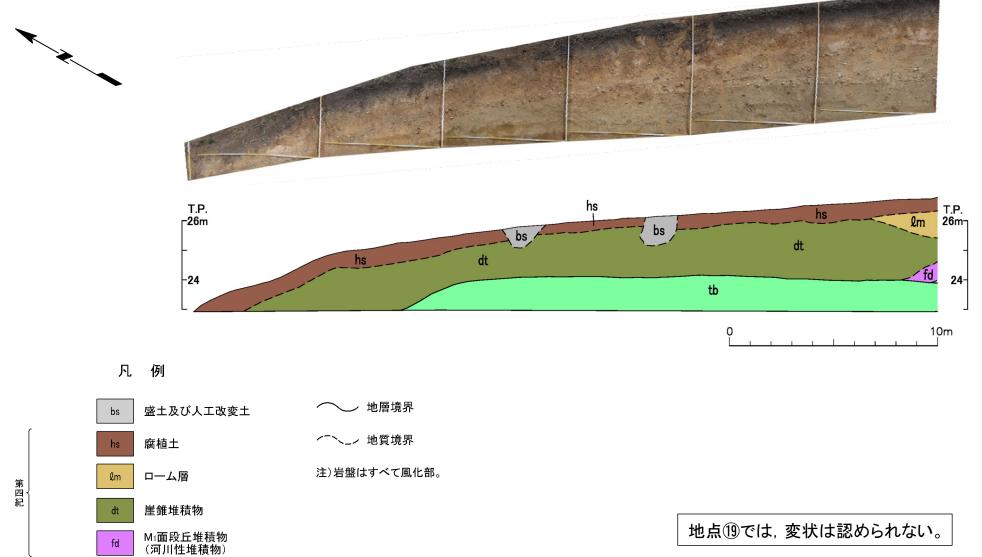
掘削面観察結果(18/45):地点®



3. 掘削面における地質観察データ(23/50)

掘削面観察結果(19/45):地点(9)

凝灰角礫岩

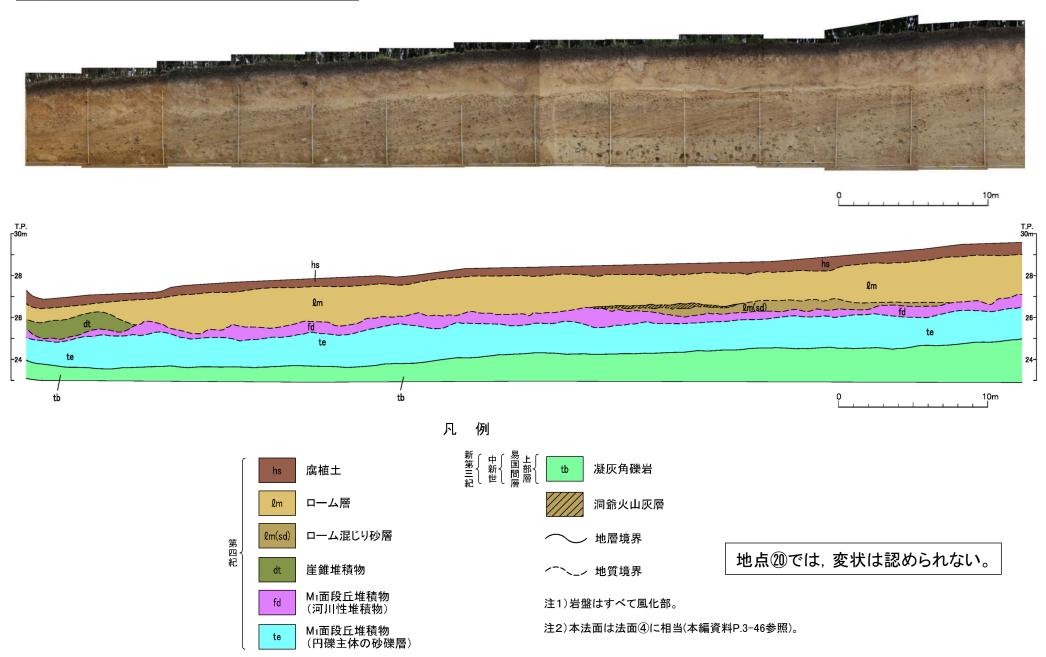


地点19では、変状は認められない。

3. 掘削面における地質観察データ(24/50)



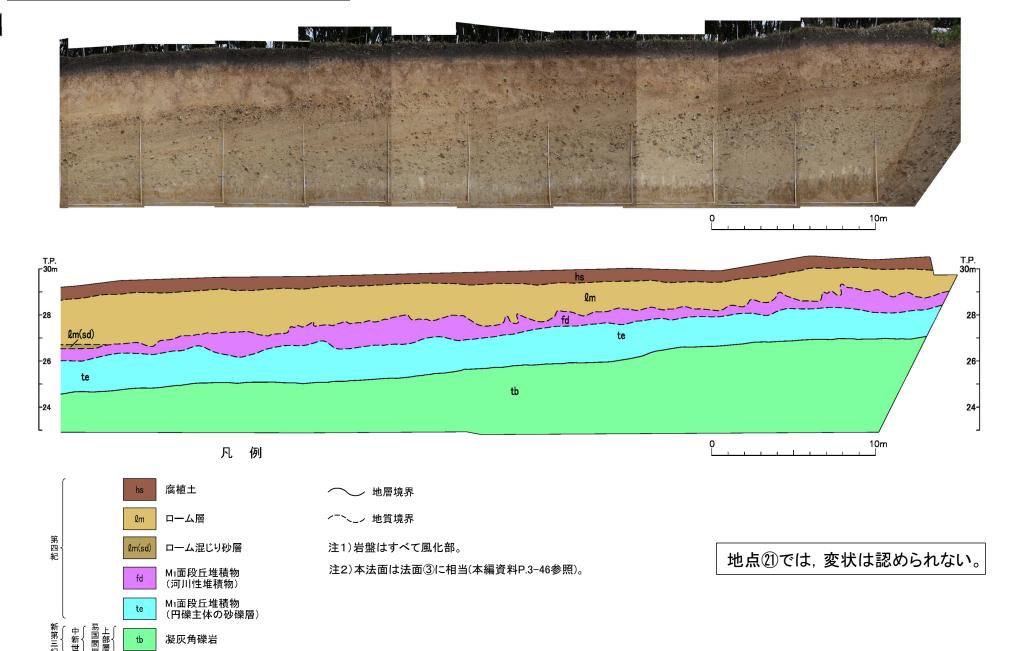
掘削面観察結果(20/45):地点②



3. 掘削面における地質観察データ(25/50)

POWER

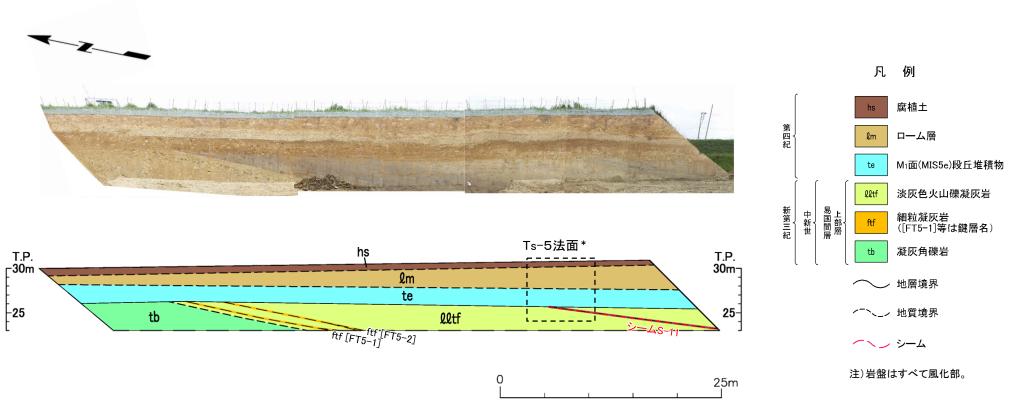
掘削面観察結果(21/45):地点②



3. 掘削面における地質観察データ(26/50)

POWER

掘削面観察結果(22/45):地点②



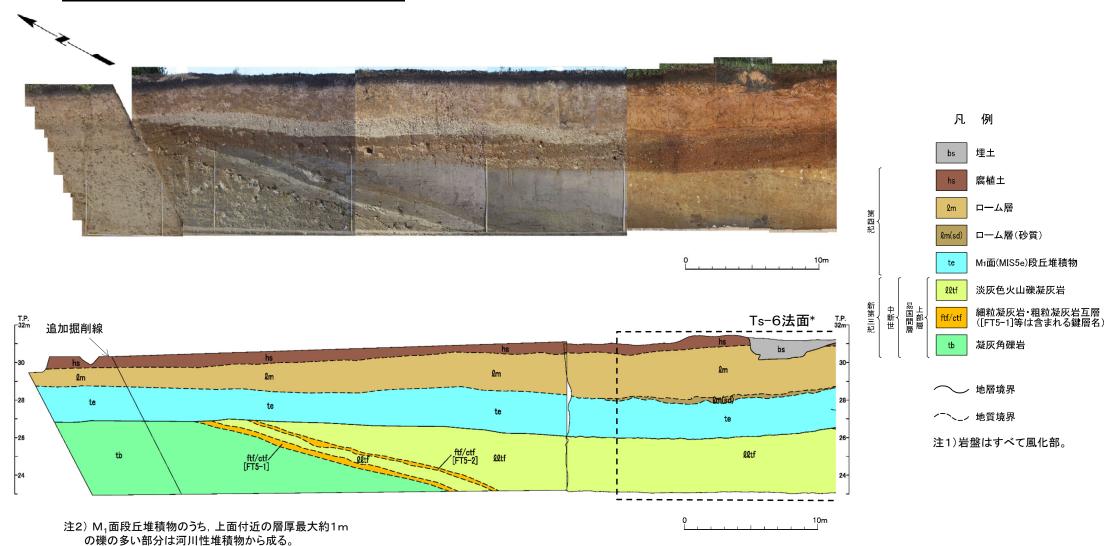
*: 破線内のTs-5法面のスケッチはP.4-6参照。

地点②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(27/50)



掘削面観察結果(23/45):地点②



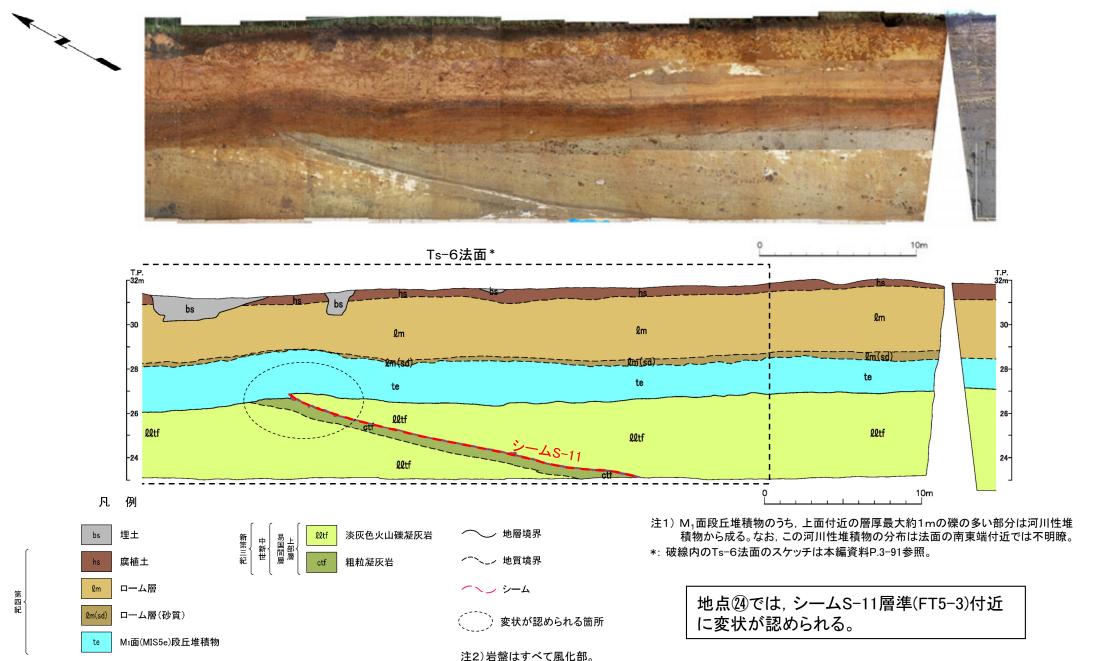
│ │ 地点㉓では、変状は認められない。

*: 破線内のTs-6法面のスケッチは本編資料P.3-91参照。

3. 掘削面における地質観察データ(28/50)

POWER

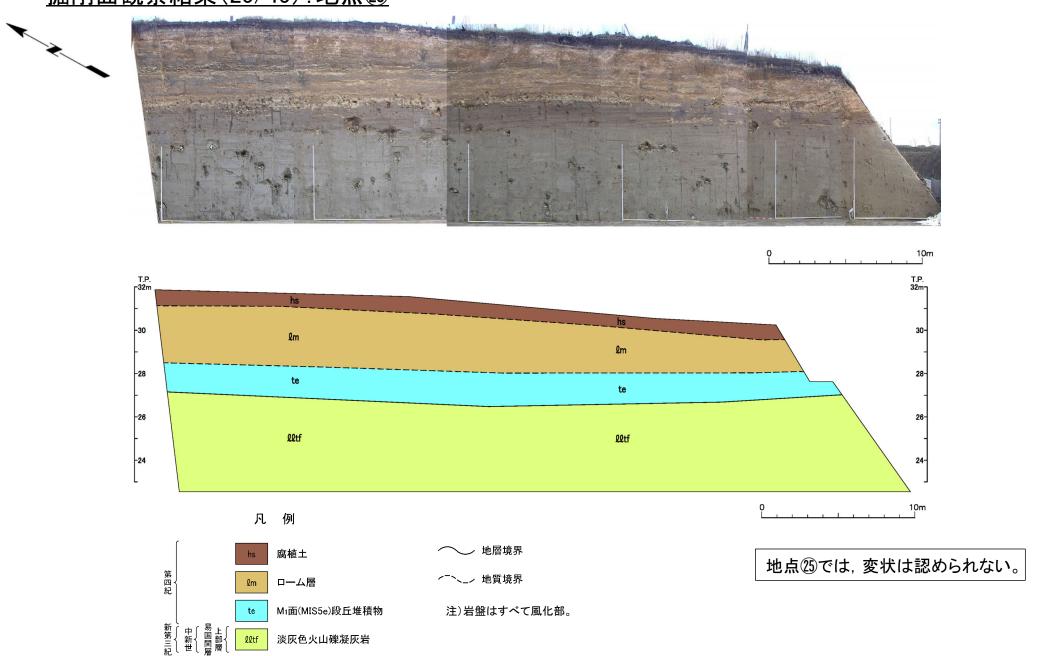
掘削面観察結果(24/45):地点24



3. 掘削面における地質観察データ(29/50)



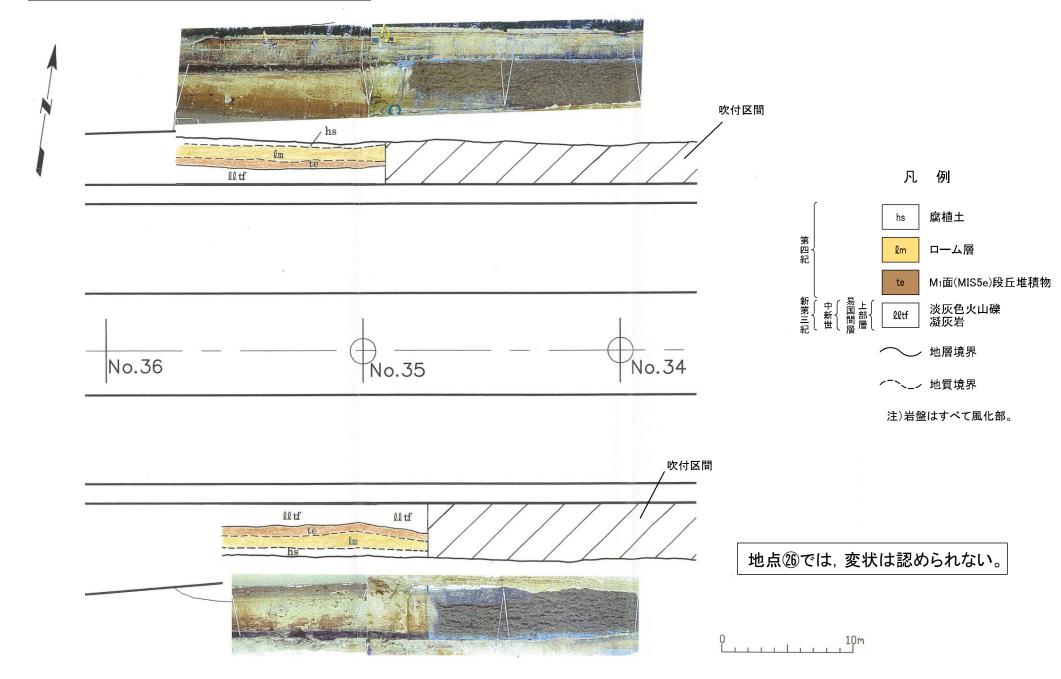
掘削面観察結果(25/45):地点②



3. 掘削面における地質観察データ(30/50)

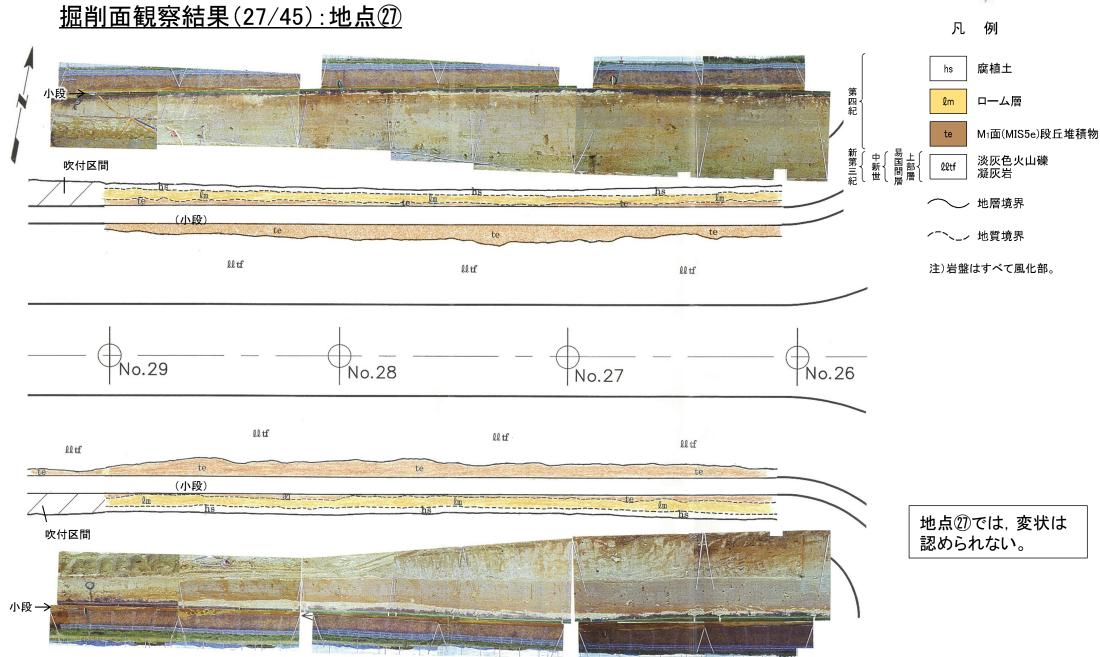
POWER

掘削面観察結果(26/45):地点②6



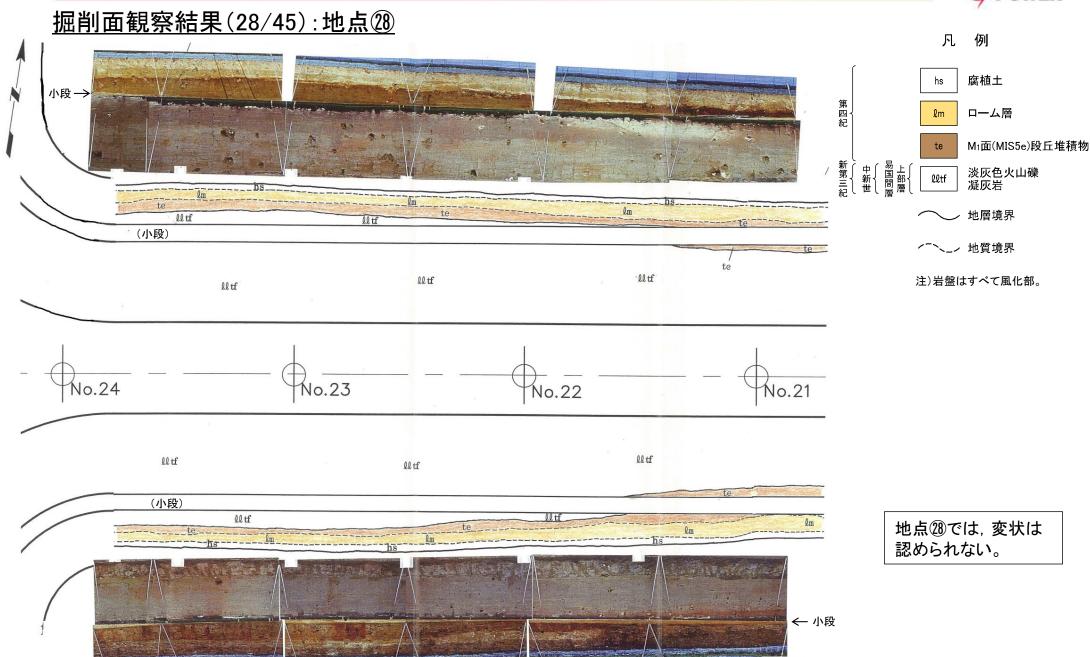
3. 掘削面における地質観察データ(31/50)





3. 掘削面における地質観察データ(32/50)

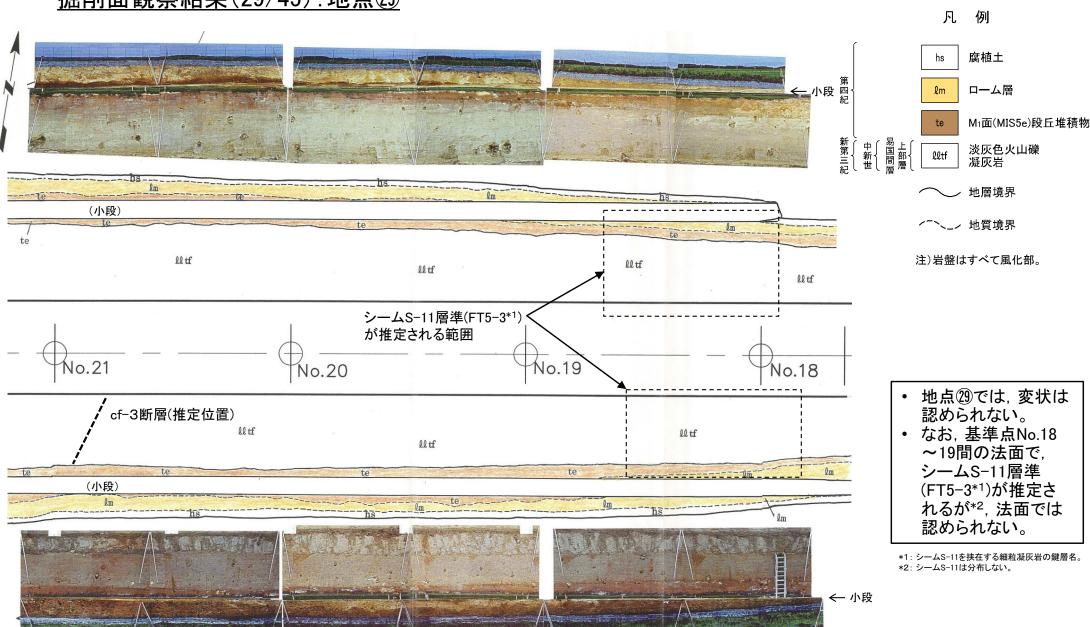




3. 掘削面における地質観察データ(33/50)



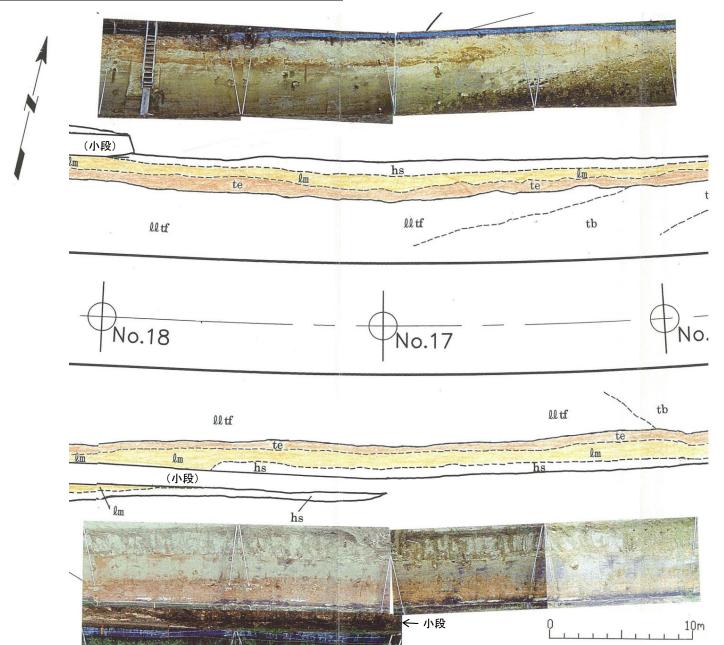
掘削面観察結果(29/45):地点29



3. 掘削面における地質観察データ(34/50)



掘削面観察結果(30/45):地点30

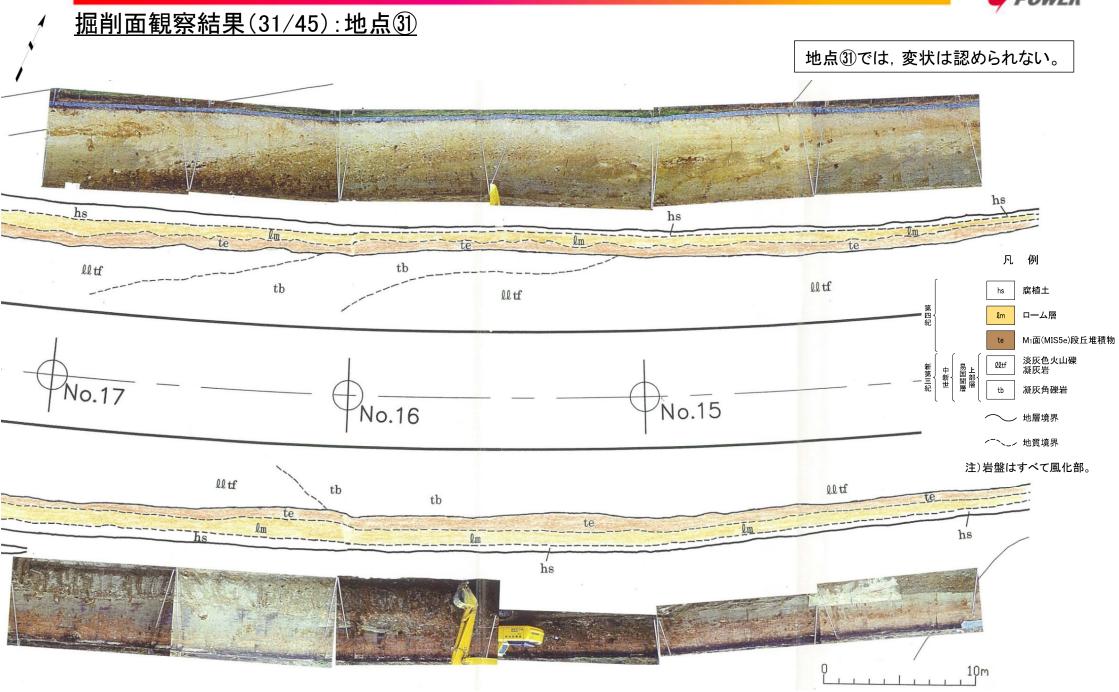


注)岩盤はすべて風化部。

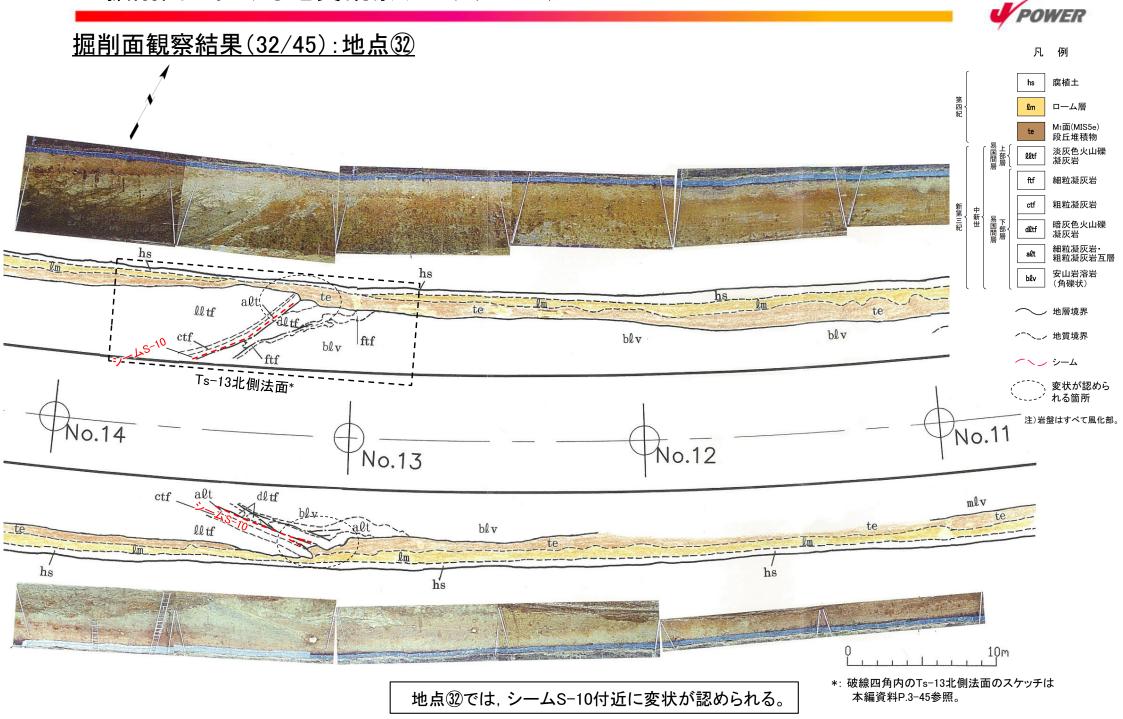
地点⑩では、変状は認められない。

3. 掘削面における地質観察データ(35/50)





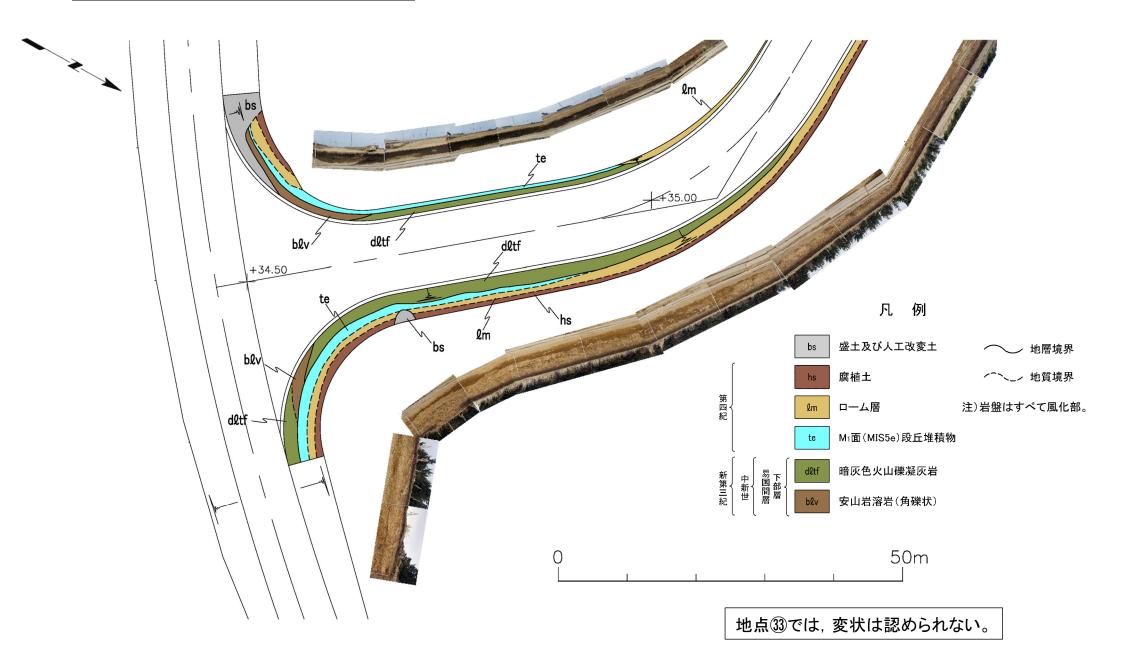
3. 掘削面における地質観察データ(36/50)



3. 掘削面における地質観察データ(37/50)

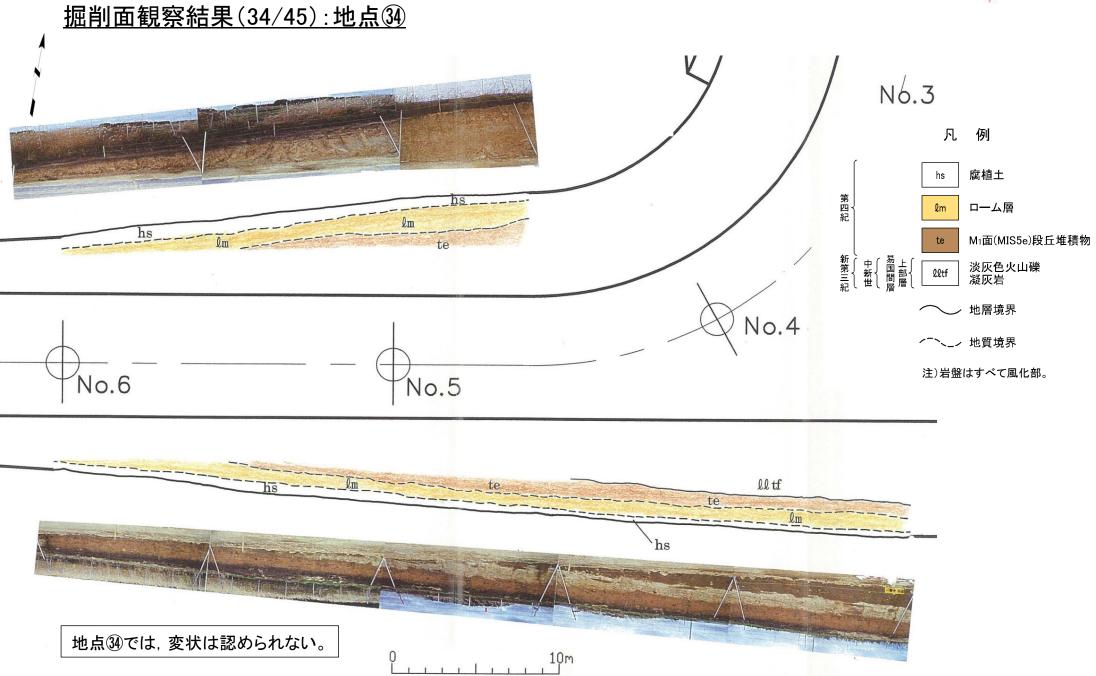


掘削面観察結果(33/45):地点33



3. 掘削面における地質観察データ(38/50)

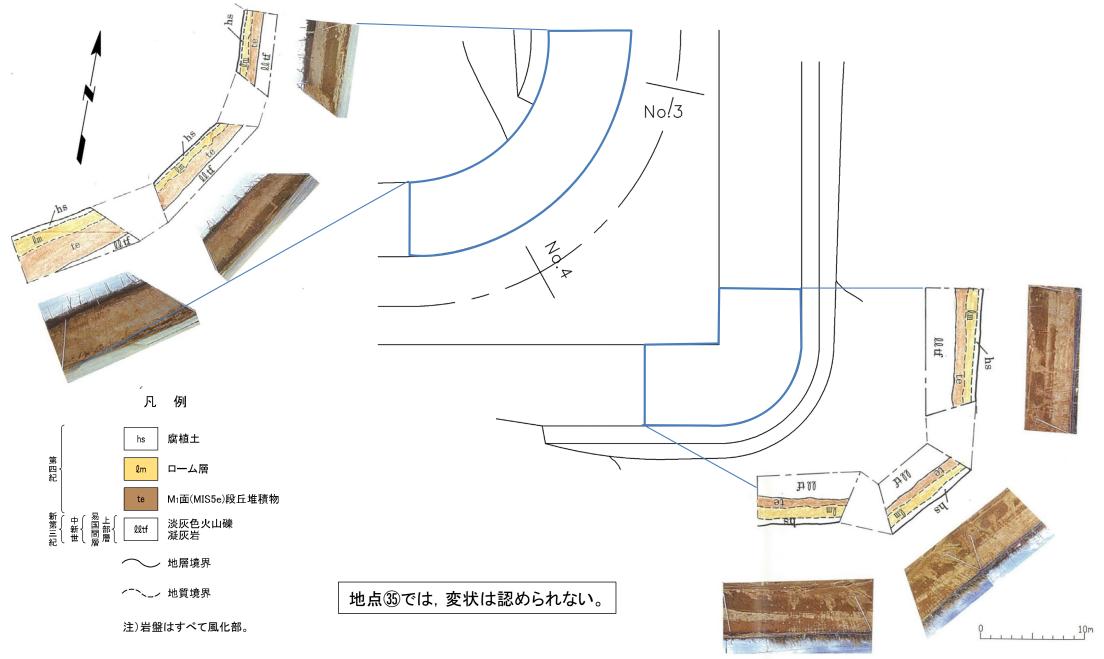




3. 掘削面における地質観察データ(39/50)



掘削面観察結果(35/45):地点③

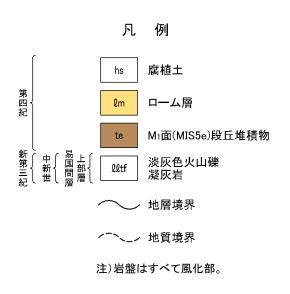


3. 掘削面における地質観察データ(40/50)

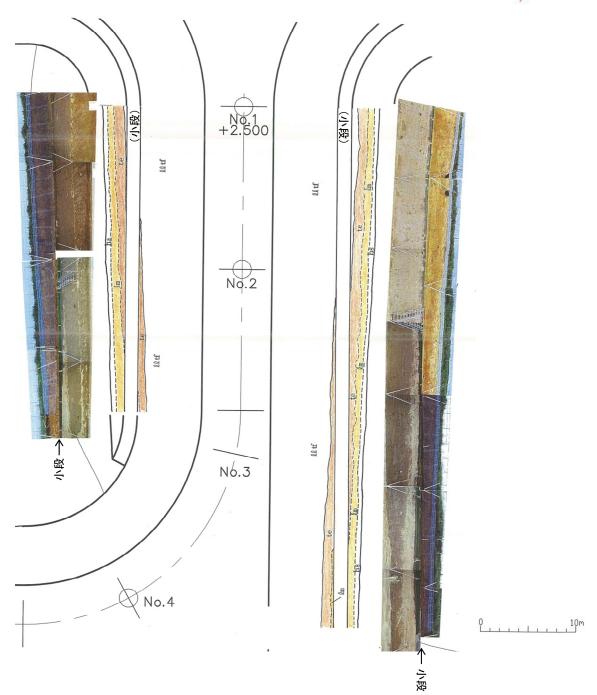


掘削面観察結果(36/45):地点36



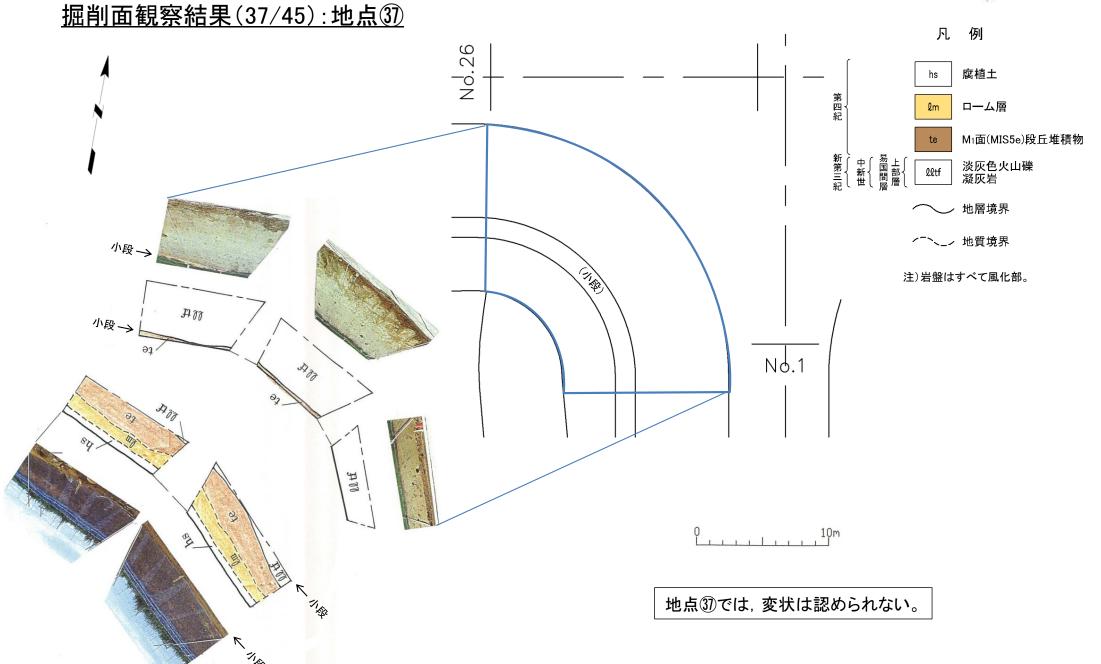


地点36では、変状は認められない。



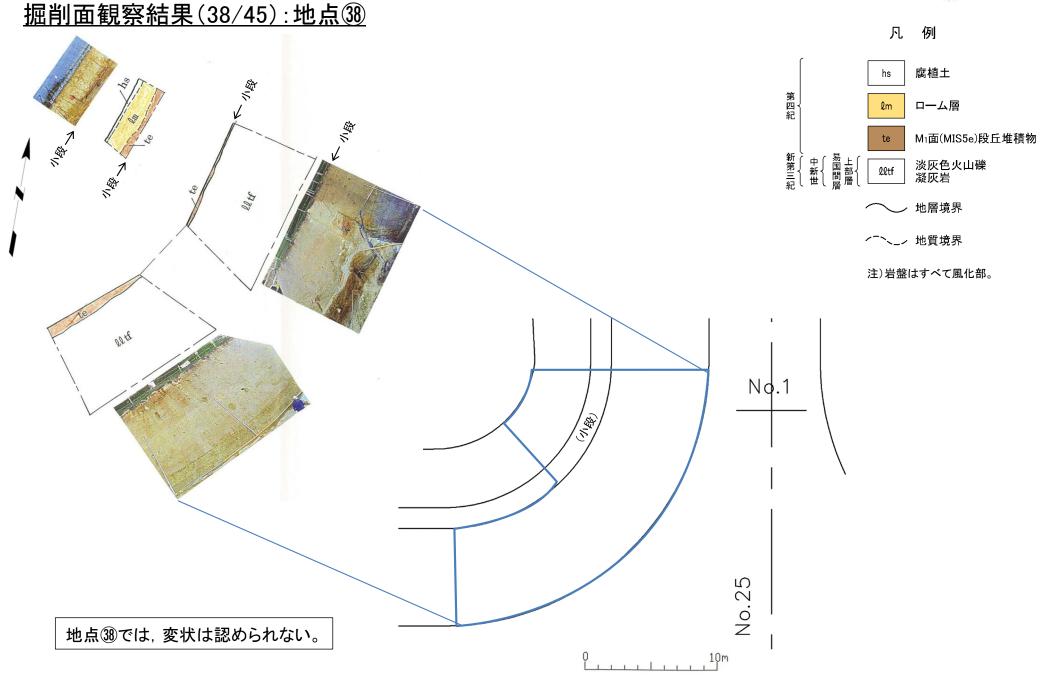
3. 掘削面における地質観察データ(41/50)





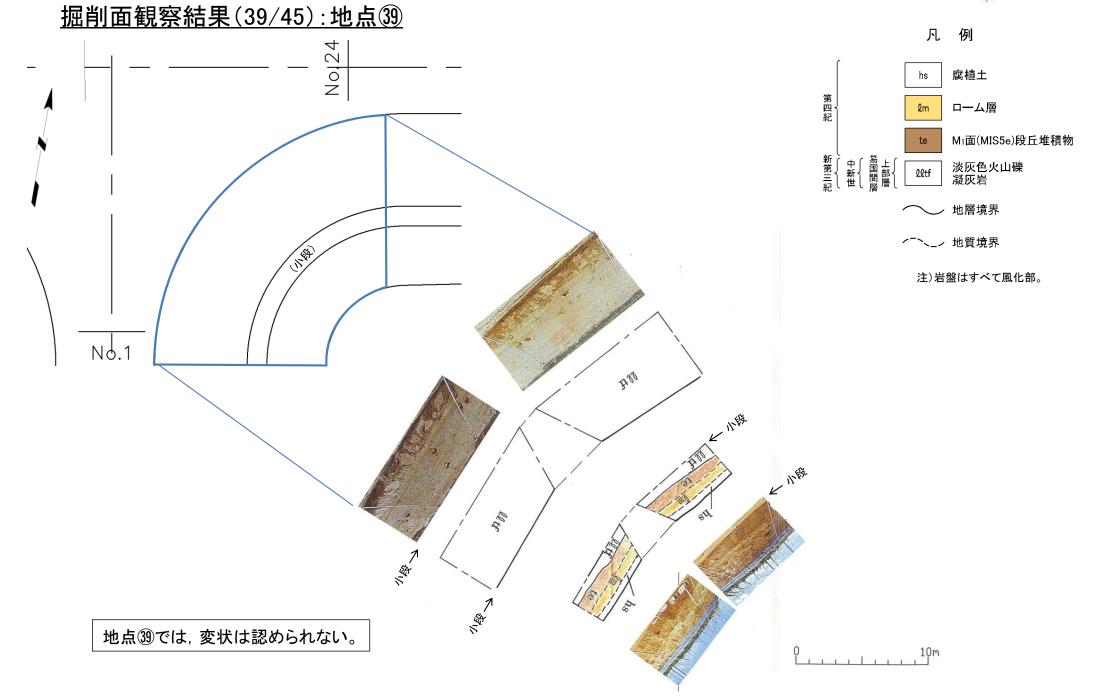
3. 掘削面における地質観察データ(42/50)





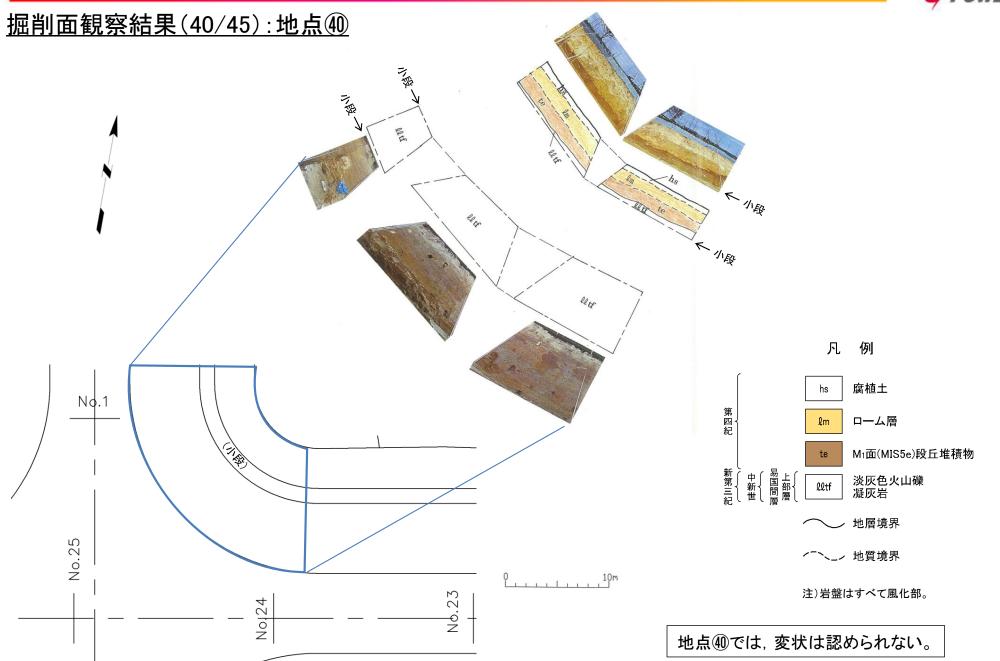
3. 掘削面における地質観察データ(43/50)





3. 掘削面における地質観察データ(44/50)

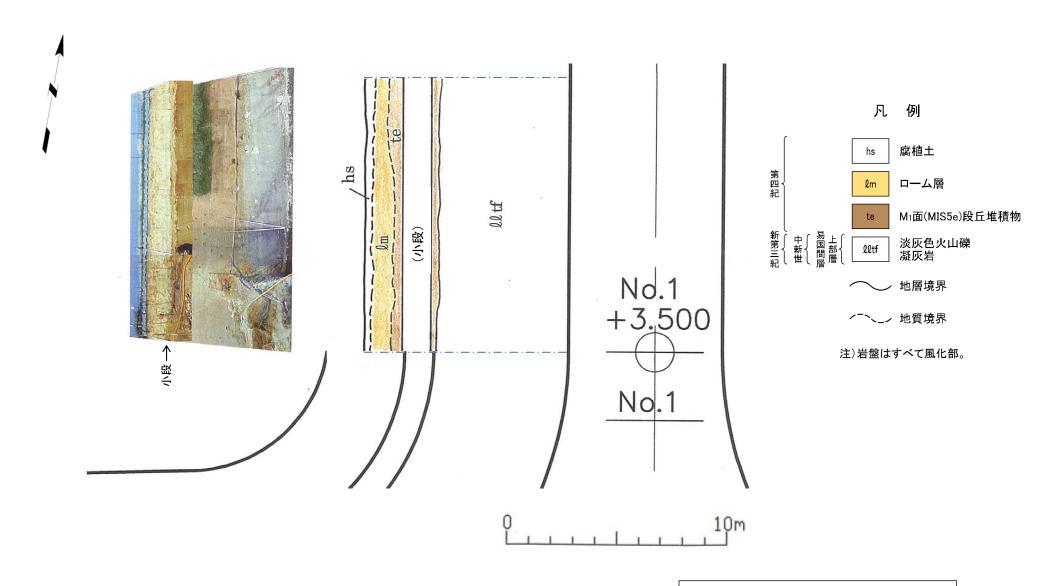




3. 掘削面における地質観察データ(45/50)



掘削面観察結果(41/45):地点④

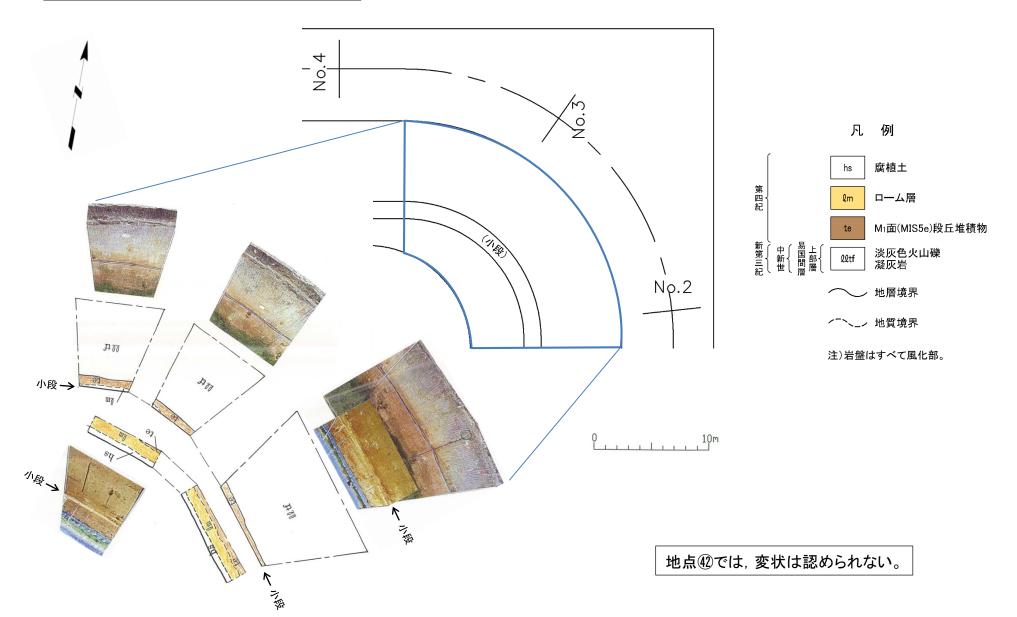


地点④では、変状は認められない。

3. 掘削面における地質観察データ(46/50)

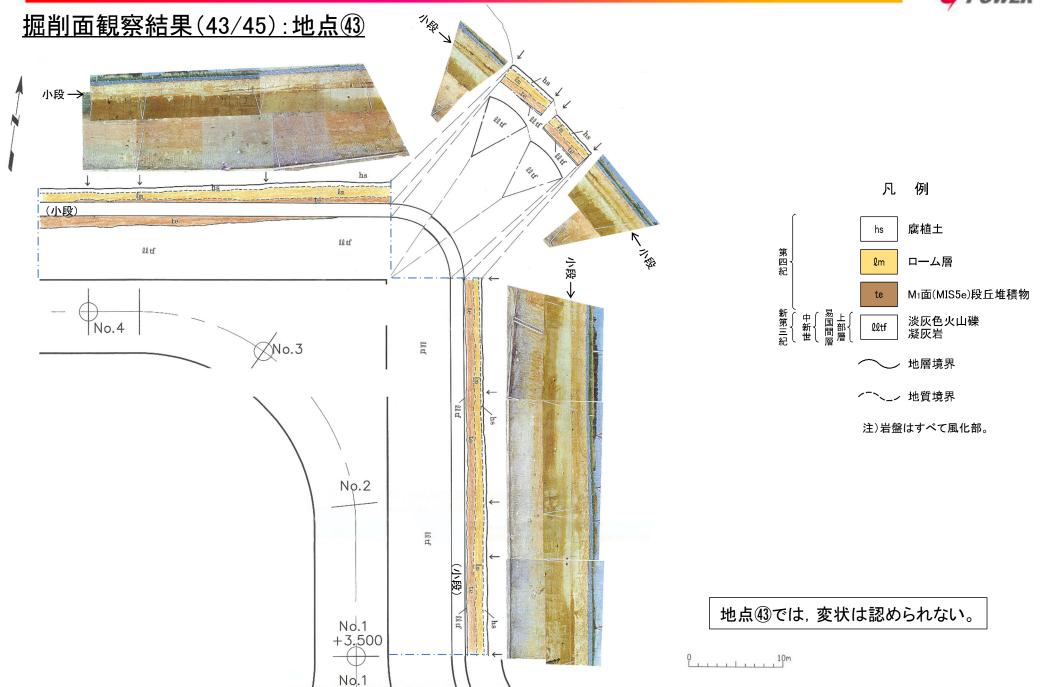
POWER

掘削面観察結果(42/45):地点迎



3. 掘削面における地質観察データ(47/50)

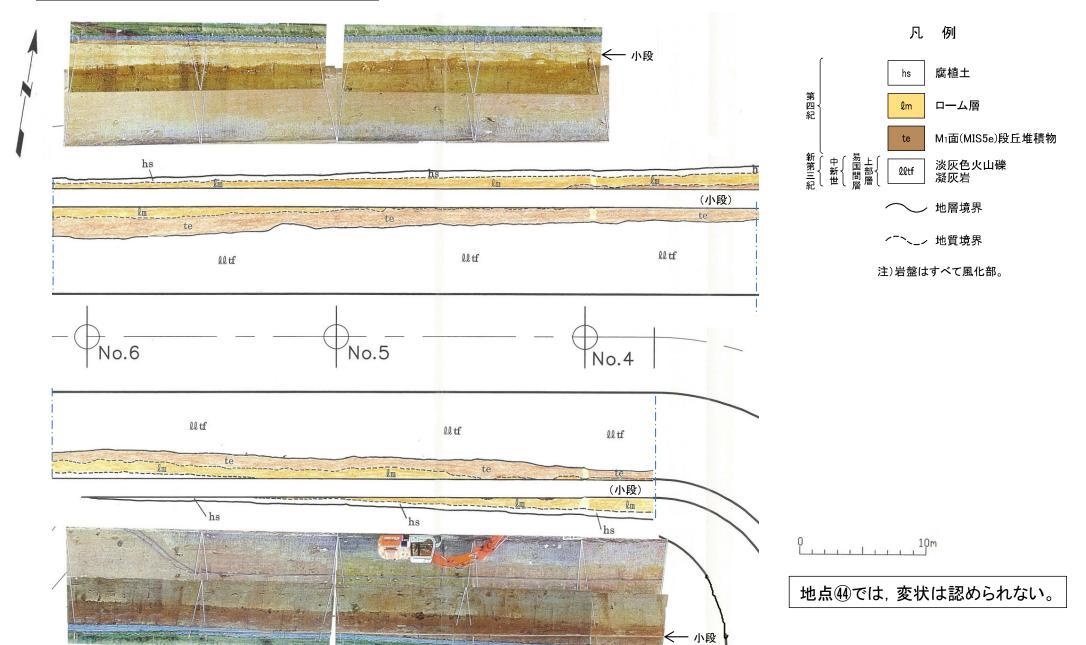




3. 掘削面における地質観察データ(48/50)



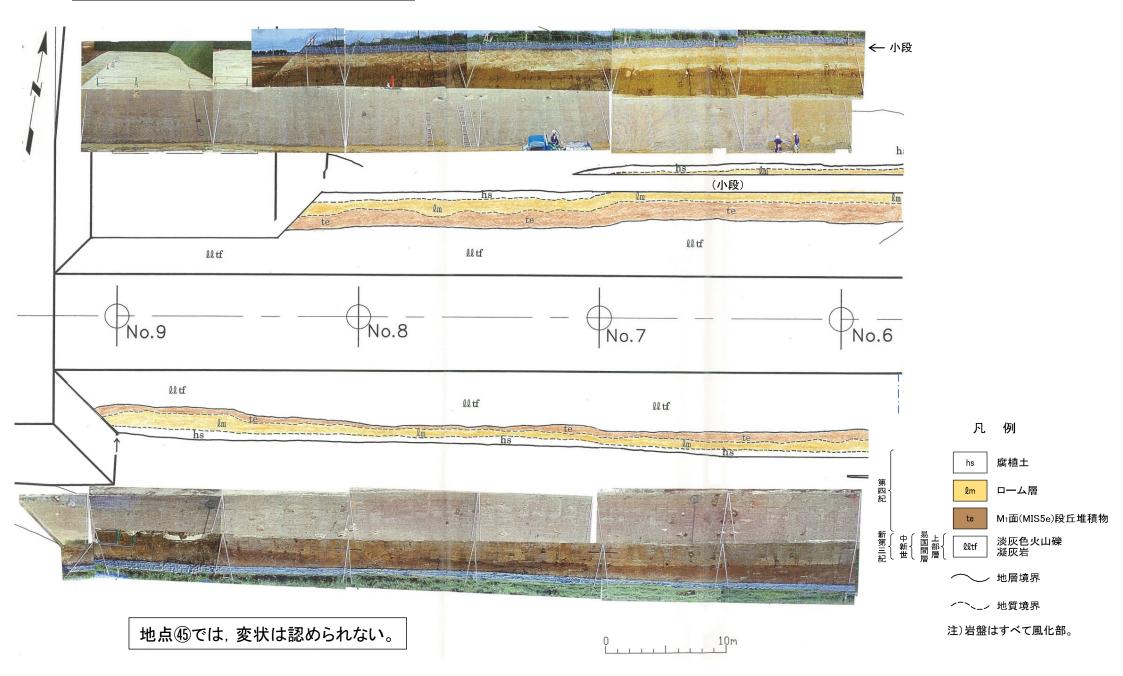
掘削面観察結果(44/45):地点44



3. 掘削面における地質観察データ(49/50)

POWER

掘削面観察結果(45/45):地点45



3. 掘削面における地質観察データ(50/50)



<u>まとめ</u>

• 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②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。