志賀原子力発電所適合性審査資料

SK2一地051-01

2022年3月14日

志賀原子力発電所2号炉 敷地の地質・地質構造について

敷地内断層の活動性評価 (コメント回答)

2022年3月14日 北陸電力株式会社



Copyright 2022 Hokuriku Electric Power Co., Inc. All Rights Reserved.



〇当社は,敷地内断層の活動性評価について,第935回審査会合(2021年1月15日)及び現地調査(2021年11月18,19日) において説明を行い,その際のコメントを踏まえ,第1024回審査会合(2022年1月14日)においてデータ拡充のための追加 調査計画を説明している。

〇本日は,追加調査結果に加え,これまで取得したデータも含めて,審査会合及び現地調査でのコメントへの回答について 説明を行う。

敷地(陸域・海岸部)の評価対象断層の活動性評価

〇約12~13年前以前の地層が確認できたS-1, S-2・S-6, S-4について, 上載地層法による評価を実施した。

〇全ての評価対象断層について,鉱物脈法による評価を実施した。



各断層の活動性評価に関する評価地点

紫字:第935回審査会合以降の主なデータ拡充箇所

評価対 象 断層	Ł	:載地層法		鉱物脈法 ()は、評価に用いた変質鉱物等
S-1	1地点	駐車場南東方 トレンチ	3地点	H-6.6-1孔(イライト/スメクタイト混合層) H-6.7孔(イライト/スメクタイト混合層) M-12.5"孔(砕屑岩脈)
S-2•S-6	1地点	No.2トレンチ	3地点	K-6.2-2孔(イライト/スメクタイト混合層) F-8.5'孔(イライト/スメクタイト混合層) E-8.5-2孔(イライト/スメクタイト混合層)
S-4	1地点	35m盤トレンチ	2地点	E-8.50'''孔(イライト/スメクタイト混合層) E-8.60孔(イライト/スメクタイト混合層)
S-5	_		1地点	R-8.1-1-2孔(イライト/スメクタイト混合層)
S-7	_		2地点	H-5.4-1E孔(イライト/スメクタイト混合層) H-5.7 [°] 孔(イライト/スメクタイト混合層)
S-8	—		1地点	F-6.75孔(イライト/スメクタイト混合層)
K−2	_		1地点	H-1.1-87孔(イライト/スメクタイト混合層)
K−3	_		1地点	M-2.2孔(イライト/スメクタイト混合層)
K-14		_	1地点	H0.3-80孔(イライト/スメクタイト混合層)
K-18		_	1地点	H-0.2-75孔(イライト/スメクタイト混合層)



【活動性評価結果】

紫字:第935回審査会合以降の主なデータ拡充箇所

○:確認される 一:該当なし

				断層と上載地層との関係		断層活動(最新			
評価 対象断層	評価手法	評価地点	評価に用いた地層 または 変質鉱物等	断層の直上に分布する 地層に変位・変形は 認められない	最新ゾーンにおける 直線性・連続性の よい面構造の有無	最新面及び最新ゾーン 全体を横断し、横断箇所 に変位・変形は認められ ない	最新面が不連続になって おり、不連続箇所の変質 鉱物に変位・変形は認め られない	最新ゾーンには広く変質 鉱物が網目状に分布し, これらの変質鉱物に変 位・変形は認められない	活動性評価
	上載地層法	駐車場南東方トレンチ	HIa段丘堆積物	0					
		H-6.6-1孔	イライト/スメクタイト混合層		有	-	0	_	後期更新世以降の
5-1	鉱物脈法	H−6.7孔	イライト/スメクタイト混合層		有	-	0	_	活動は認められない
		M-12.5"孔	砕屑岩脈		有	0	_	_	
	上載地層法	No.2トレンチ	MI段丘堆積物	0					
	鉱物脈法	K-6.2-2孔	イライト/スメクタイト混合層		有	_	0	_	 後期更新世以降の
5-2-5-6		F-8.5' 孔	イライト/スメクタイト混合層		有	-	0	—	活動は認められない
		E-8.5-2孔	イライト/スメクタイト混合層		有	-	0	—	
	上載地層法	35m盤トレンチ	HIa段丘堆積物	*					後期更新世以降の 活動は認められない
S-4	鉱物脈法	E-8.50""子L	イライト/スメクタイト混合層		有	-	0	—	
		E-8.60孔	イライト/スメクタイト混合層		有	-	0	—	
S-5	鉱物脈法	R-8.1-1-2孔	イライト/スメクタイト混合層		有	_	0	_	後期更新世以降の 活動は認められない
6.7	谷市市地田市公主	H-5.4-1E孔	イライト/スメクタイト混合層		有	-	0	_	後期更新世以降の
5-7	弧初肌 法	H-5.7' 孔	イライト/スメクタイト混合層		有	-	0	—	活動は認められない
S-8	鉱物脈法	F-6.75孔	イライト/スメクタイト混合層		有	_	0	_	後期更新世以降の 活動は認められない
K-2	鉱物脈法	H-1.1-87孔	イライト/スメクタイト混合層		有	_	0	—	後期更新世以降の 活動は認められない
K-3	鉱物脈法	M-2.2孔	イライト/スメクタイト混合層		無	_	_	0	後期更新世以降の 活動は認められない
K-14	鉱物脈法	H0.3-80孔	イライト/スメクタイト混合層		有	_	0	_	後期更新世以降の 活動は認められない
K-18	鉱物脈法	H-0.2-75孔	イライト/スメクタイト混合層		有	_	0	_	後期更新世以降の 活動は認められない

※:現地調査(2021.11.18, 19)以降に実施した追加掘削の結果,上載地層に変位・変形は認められないものの,断層が岩盤上面付近で不明瞭になっていることから,35m盤トレンチをS-4の活動性評価の主たる根拠には用いない (詳細はP.9)。

敷地内断層の活動性評価に関する追加調査結果(概要)

○敷地内断層の活動性評価に関する現地調査(2021.11.18, 19)でのコメントを踏まえ, データ拡充のための追加調査を実施した結果(概要)を 下表に示す。

	調査の目的	対応する コメント	調査の内容	調査位置 (次頁)	調査結果	記載頁
ボーリングコア 等再観察	・変質鉱物脈と断層との関係につい て,薄片観察に加え,露頭やボー リングコアでの目視レベルでも確 認する。	121	・ボーリングコア等の再観察 ・XRD分析 (敷地内全域のボーリングコア)	敷地内 全域	・ボーリングコア観察等の結果,破砕部中にI/S混合層,オパー ルCT等の鉱物脈を確認した。鉱物脈は固結した破砕部及び粘 土状破砕部中に認められ,それらに変位・変形は認められない。	P.113~140
鉱物脈法 (追加観察)	・最新面が不明瞭となっており鉱物 脈が明瞭に横断しているようには 見えない箇所について,改めて追 加観察を行い,最新面と鉱物脈の 切り合い関係が明確な箇所を示す。	123	・薄片追加観察 S-1 H-6.7孔 S-4 E-8.50'''孔 S-5 R-8.1-1-2孔 S-7 H-5.7'孔 S-8 F-6.75孔 K-2 H-1.1-87孔 K-3 M-2.2孔 (詳細はP.8)	1	 ・観察範囲の拡大もしくは新規薄片による追加の観察を実施した。 その結果,粘土鉱物(I/S混合層)が最新面を横断して分布し、 最新面が不連続になっており、不連続箇所の粘土鉱物(I/S混 合層)に変位・変形は認められない。 ・ただし、K-3については、最新面を明確に認定できないことから、 最新面が分布する可能性のある最新ゾーンと変質鉱物との関 係を確認した。その結果、粘土鉱物(I/S混合層)が網目状に分 布し、最新ゾーン中の粘土鉱物(I/S混合層)に変位・変形は認 められない。 	P.180~188, 261~270, 302~317, 346~357, 372~374 387~389, 400~407, 417~419
鉱物脈法 (敷地内断層と 福浦断層との 比較)	 ・福浦断層の薄片観察について、含まれる鉱物の種類も含めて、より詳細に分析を行い、敷地内断層との違いについて確認する。 ・断層中に認められる積層構造について、薄片観察に加え、露頭においても詳細に確認を行う。 	124	 ・XRD分析, EPMA分析等 ・薄片観察 大坪川ダム右岸トレンチ(10°R) 大坪川ダム右岸トレンチ(100°R) 大坪川ダム右岸北道路(120°R) 大坪川ダム右岸南道路(100°R) 受堤北方ボーリングFK-1孔(71°R) ・露頭観察(大坪川ダム右岸トレンチ) 	2	 ・敷地内断層と福浦断層との薄片観察結果を比較した結果,敷地内断層では粘土鉱物(I/S混合層)に変位・変形は認められないのに対し,福浦断層では断層ガウジ中の粘土鉱物(I/S混合層)に変位・変形が認められる。 ・また,薄片観察に加え,露頭においても詳細に観察を行った結果,敷地内断層では層状構造は認められないのに対し,福浦断層では層状構造が確認され,繰り返し活動した構造が認められる。 	P.461~481
白色脈と第四 系との関係	・敷地の安山岩中の割れ目に沿って 認められる白色脈と第四系の関係 について、より詳細なデータを取得 し、形成年代について検討する。	116	 ・露頭観察 ・XRD分析 (No.2トレンチ、大坪川ダム右岸トレンチ) 	3	 No2トレンチ,35m盤法面及び大坪川ダム右岸トレンチを観察した結果,安山岩中の割れ目に認められる白色脈は穴水累層の上面で削剥され、上位の第四系に覆われており、第四系には認められないことを複数箇所で確認した。 	P.95~104
S-2・S-6 上載地層法 (層理の傾斜 データ分析)	•No.2トレンチにおいて, MI段丘堆 積物中に認められる層理の傾斜方 向と断層との位置関係の確認を行い, 断層活動による影響について 検討する。	117	・層理の傾斜と断層からの距離に 関するデータの分析 (No.2トレンチ)	4	・トレンチ両面のMI段丘堆積物中に認められる層理の傾斜方向 と断層との関係を確認した結果,層理の傾斜方向は断層からの 距離に関係なくばらつきが認められ,断層を挟んで傾斜方向が 東西のどちらか一方に変化する傾向は認められない。	P.532~536
S-4 上載地層法 (追加掘削調査, はぎとり調査, 帯磁率測定 等)	・35m盤トレンチにおいて、断層と上 載地層との関係をより明確にする。 ・35m盤トレンチにおいて、岩盤上面 位置の根拠となるデータの取得を 行う。	118	・トレンチの追加掘削(35m盤トレンチ) (詳細はP.9) ・はぎとり調査 ・帯磁率測定 ・CTスキャン	5	 ・旧北面では岩盤のタマネギ状風化の影響によりせん断面が不 明瞭となっていたことから、追加掘削を実施した結果、新北面で は岩盤の風化の影響が小さくなり、せん断面が明瞭に確認でき るようになった。S-4の上方に分布するHIa段丘堆積物に変 位・変形は認められないものの、S-4は岩盤上面付近で不明瞭 となる。 ・はぎとり調査、帯磁率測定、CTスキャンの結果、目視観察によ る岩盤上面位置と整合的なデータが得られた。 	P.540, 544~555

【位置図】



鉱物脈法 薄片追加観察結果

○断層の最新面が不明瞭で,鉱物脈が明瞭に横断しているようには見えない箇所については,観察範囲の拡大もしくは新規薄片による追加の観察を実施した。その結果,粘土鉱物(I/S混合層)が最新面を横断して分布し,最新面が不連続になっており,不連続箇所の粘土鉱物(I/S混合層)に変位・変形は認められない。
○K-3については,最新面が明確に認定できないものの,粘土鉱物(I/S混合層)が網目状に分布し,最新ゾーン中の粘土鉱物(I/S混合層)に変位・変形は認められない。

〇追加観察の結果、全ての評価対象断層について鉱物脈との切り合い関係を明確にし、粘土鉱物(I/S混合層)に変位・変形が認められないことを確認した。



評価対 象 断層	現地調査(2021.11.18, 19)で 指摘を受けた箇所	追加観察を 実施した箇所	記載頁
S-1	H−6.7孔 薄片①	H−6.7孔 薄片②	P.180~188
S-4	E−8.50'''孔 薄片①	E−8.50'''孔 薄片②	P.261~270
S-5	R-8.1-1-3孔 薄片①	R−8.1−1−2孔 薄片①	P.302~317
S-7	H−5.7' 孔 薄片①	H−5.7' 孔 薄片②	P.346~357
S-8	(該当なし)	F−6.75孔 薄片①	P.372~374
K-2	(該当なし)	H−1.1−87孔 薄片①	P.377~389
K-3	M−2.2孔 薄片①	M−2.2孔 薄片① ~ ③'	P.400~407, 417~419

上載地層法(S-4) 35m盤トレンチ追加掘削結果

コメントNo.118の回答

○旧北面では岩盤のタマネギ状風化の影響によりせん断面が不明瞭となっていたことから、追加掘削を実施した結果、新北面では岩盤の風化の影響が小さくなり、 法面下部ではせん断面が明瞭に確認できるようになった。

Oただし、S-4の上方に分布するHIa段丘堆積物に変位・変形は認められないものの、S-4は岩盤上面付近で不明瞭となる。

○追加掘削を実施した結果、上載地層に変位・変形は認められないものの、断層が岩盤上面付近で不明瞭になっていることから、35m盤トレンチをS-4の活動性評価の主たる根拠には用いない。



敷地の地質・地質構造に関するコメントー覧(未回答分)

区公	Na	コメント			同体	供来
		開催回	日付	内容	凹合	頒考
活動性評価(鉱物脈)	110	第935回	2021.1.15	敷地の変質鉱物と第四系との関係について,安山岩中の割れ目に認められる白色脈とその直上の堆積物の関係をより詳細に 説明すること。	今回説明	No.116と合わせて 回答
活動性評価(鉱物脈)	111	第935回	2021.1.15	敷地の変質鉱物が地下深部で生成後に隆起したとする評価に関して, 能登半島周辺の地質構造に関する既往知見との関係を 整理すること。	今回説明	
活動性評価(鉱物脈)	112	第935回	2021.1.15	敷地の安山岩の変質時期の説明において,生成環境の検討を行っているが,敷地周辺に分布するほぼ同時期(新第三紀)の 堆積岩の変質状況についても確認すること。	今回説明	
活動性評価(鉱物脈)	113	第935回	2021.1.15	薄片観察における最新面の認定及び砕屑岩脈の分布形状の評価について, 観察範囲の拡大等により, 観察結果をより詳細に 記載し, 説明性を高めること。	今回説明	No.123と合わせて 回答
活動性評価(鉱物脈)	114	第935回	2021.1.15	敷地内断層と、周辺の活断層である福浦断層の破砕部の性状の比較について、福浦断層の露頭観察結果、薄片のサンプリン グ位置等を示したうえで、福浦断層との違いについてより詳細な説明を加えること。	今回説明	No.124と合わせて 回答
活動性評価(K−3)	115	第935回	2021.1.15	K-3のM-2.2孔の薄片観察結果について, 最新面の認定に関するデータの拡充を行い, 根拠の充実を図ること。	今回説明	
変質鉱物の年代評価	116	現地調査	2021.11.18, 19	穴水累層中に認められる白色脈と第四系の関係について、露頭での再観察等、より詳細なデータを示すこと。	今回説明	No.110と合わせて 回答
S-2・S-6(上載地層法)	117	現地調査	2021.11.18, 19	No.2トレンチでは、断層活動の影響により地層が山側に傾斜している可能性も考えられるため、上載地層の傾斜方向や礫の長軸の傾斜方向の説明にあたっては、S-2・S-6との位置関係も考慮した分析を行うこと。	今回説明	
S-4(上載地層法)	118	現地調査	2021.11.18, 19	35m盤トレンチについて,当該地点で上載地層を用いた手法により活動性を評価するのであれば,断層位置が判別できる露頭 を改めて示した上で,説明すること。また,岩盤と上載地層との境界部についても,認定根拠を具体的に示すこと。	今回説明	
S-4(上載地層法) 119 現地調査 ^{2021,11,18,} 19		2021.11.18, 19	35m盤法面の施工時の記録等があれば提示すること。	今回説明		
海岸部	120	現地調査	2021.11.18, 19	K-2とK-5の会合部のスケッチと写真及び現状が異なっているように見えるため,スケッチの作成時期やスケッチへの投影の方 法が分かるように示すこと。	今回説明	
露頭・ボーリングコア	121	現地調査	2021.11.18, 19	変質鉱物脈と断層との関係については、薄片観察に加え、露頭やボーリングコアでの目視レベルでも詳細な観察を行い、整理 して説明すること。	今回説明	
ボーリングコア	122	現地調査	2021.11.18, 19	ボーリングコアで柱状図に記載していない軟質部や条線が認められる箇所について、連続する断層かどうか確認すること。 ・H-6.5' 孔の深度61.5m ・G'-1.5-30孔の深度36.6m ・H-6.5' 孔の深度76.7m	今回説明	
薄片観察(鉱物脈法)	123	現地調査	2021.11.18, 19	断層の最新面が不明瞭になっているものもあり、鉱物脈が明瞭に横断しているようには見えない箇所があるため、鉱物脈が最 新面を横断するとの状況について、改めて追加観察を行うこと。 •S-1(H-6.7孔)の面2 •S-4(E-8.50'''孔)の面2 •S-5(R-8.1-1-3孔)の面1 •S-7(H-5.7'孔)の面2 •K-3(M-2.2孔)の面1	今回説明	No.113と合わせて 回答
薄片観察(鉱物脈法)	124	現地調査	2021.11.18, 19	敷地内断層との比較に用いている福浦断層の薄片観察結果については、含まれる変質鉱物の種類の分析結果も含めて、より 詳細に説明すること。また、断層中に認められる積層構造について、薄片観察に加え、露頭での観察結果についても詳細に記 載すること。	今回説明	No.114と合わせて 回答
全般	125	第1024回	2022.1.14	活動性評価に用いていないデータも含め、過去のデータについて、最終的な評価との整合性について整理し、総合的な説明を 行うこと。	今回説明	

コメント回答の概要

No	コメント	回答概要	記載頁
110	敷地の変質鉱物と第四系との関係について、安山岩中の割れ目に認められる白色脈とその直上の堆積物の関係をより詳細に説明すること。	・No2トレンチ, 35m盤法面及び大坪川ダム右岸トレンチを観察した結果, 安山岩中の割れ目に認められる 白色脈は穴水累層の上面で削剥され, 上位の第四系に覆われており, 第四系には認められないことを複	P.95~104
116	穴水累層中に認められる白色脈と第四糸の関係について, 露頭での 再観察等, より詳細なデータを示すこと。	数箇所で確認した。また,各壁面のスケッチを現状に合わせて修正した。	
111	敷地の変質鉱物が地下深部で生成後に隆起したとする評価に関して, 能登半島周辺の地質構造に関する既往知見との関係を整理すること。	・能登半島周辺の地質構造について文献調査を実施した結果,敷地周辺一帯は中期中新世以前に沈降し, 中期中新世以降に隆起する環境を経たものとされており,敷地の変質鉱物が地下深部で生成し,その後 隆起して現在の位置で確認されているものと判断したことと整合的である。	P.88, 89
112	敷地の安山岩の変質時期の説明において,生成環境の検討を行って いるが,敷地周辺に分布するほぼ同時期(新第三紀)の堆積岩の変質 状況についても確認すること。	・敷地周辺一帯が同じような環境下で変質を被ったと判断したことについて,敷地周辺の穴水累層に加え, その周辺の新第三紀堆積岩の変質状況を調査した結果,敷地で確認される変質鉱物(I/S混合層)が分 布することを確認した。	P.88, 90~94
113	薄片観察における最新面の認定及び砕屑岩脈の分布形状の評価に ついて,観察範囲の拡大等により,観察結果をより詳細に記載し,説明 性を高めること。	 ・資料で示す薄片観察範囲を広げる等して、最新面を認定した根拠を記載した。 (S-1のH-6.7孔, S-5のR-8.1-1-3孔, S-7のH-5.7'孔) ・資料で示す薄片観察範囲を広げ、砕屑岩脈周辺の状況を示し、基質との違いを記載した。 (S-1のM-12.5"孔) 	P.173, 196, 294, 296, 336
123	断層の最新面が不明瞭になっているものもあり、鉱物脈が明瞭に横断 しているようには見えない箇所があるため、鉱物脈が最新面を横断す るとの状況について、改めて追加観察を行うこと。 ・S-1(H-6.7孔)の面2 ・S-4(E-8.50'''孔)の面2 ・S-5(R-8.1-1-3孔)の面1 ・S-7(H-5.7'孔)の面2 ・K-3(M-2.2孔)の面1	・観察範囲の拡大もしくは新規薄片による追加の観察を実施した。その結果,粘土鉱物(I/S混合層)が最 新面を横断して分布し,最新面が不連続になっており,不連続箇所の粘土鉱物(I/S混合層)に変位・変形 は認められない。 ・K-3については,最新面を明確に認定できないことから,最新面が分布する可能性のある最新ゾーンと変 質鉱物との関係を確認した。その結果,粘土鉱物(I/S混合層)が網目状に分布し,最新ゾーン中の粘土 鉱物(I/S混合層)に変位・変形は認められない。	P.143, 155, 165~169, 176~179, 183~188, 204, 212~216, 218, 227 ~229, 232, 242~246, 249, 257~260, 264~ 271, 280~282, 301, 302, 313~317, 320, 329~ 332, 341~345, 349~ 357, 360, 369~374, 377, 383~389, 398, 408, 417 ~419, 422, 431, 432, 435, 444, 445, 450~452
114	敷地内断層と、周辺の活断層である福浦断層の破砕部の性状の比較 について、福浦断層の露頭観察結果、薄片のサンプリング位置等を示 したうえで、福浦断層との違いについてより詳細な説明を加えること。	 ・敷地内断層の活動性評価にあたり、近傍の活断層(福浦断層)との性状(断層規模、活動の痕跡など)の 比較を行った結果、薄片観察等において以下のような明瞭な差が認められた。また、福浦断層について、 露頭観察結果、薄片サンプリング位置等を示した。 ・露頭調査の結果、敷地内断層では第四系に変位・変形を与えていないのに対し、活断層では第四系 	
124	敷地内断層との比較に用いている福浦断層の薄片観察結果について は、含まれる変質鉱物の種類の分析結果も含めて、より詳細に説明す ること。また、断層中に認められる積層構造について、薄片観察に加え、 露頭での観察結果についても詳細に記載すること。	に変位・変形を与えている。 ・露頭調査及び薄片観察の結果、敷地内断層の破砕部では、活断層のような明瞭な複合面構造や層 状構造は認められず、Y面は連続性に乏しく不明瞭である。 ・薄片観察の結果、敷地内断層ではY面(最新面)を横断して分布する粘土鉱物(I/S混合層)にせん断 面や引きずりなどの変形は認められないのに対し、活断層では粘土鉱物(I/S混合層)に明瞭なY面 や引きずりなどの変形が認められる。	P.461~481

コメント回答の概要

No	コメント	回答概要	記載頁
115	K-3のM-2.2孔の薄片観察結果について,最新面の認定に関するデー タの拡充を行い,根拠の充実を図ること。	 ・K-3を確認した6孔で実施したボーリングコア観察,BHTV画像観察の結果,いずれも断層面が不明瞭であり、そのうちM-2.2孔では固結した破砕部中に変質が顕著な部分が認められる。また、3孔で実施した薄片観察の結果、いずれも最新面が不明瞭であり、そのうちM-2.2孔では固結した破砕部中に脈状の変質部が認められる。以上より、固結した破砕部中に脈状の変質部が認められるM-2.2孔を用いて、鉱物脈法による活動性評価を行った。 ・M-2.2孔の最新面の認定にあたり、破砕部全体を横断するように新たに薄片を作成した。巨視的観察及び微視的観察を実施した結果、破砕部中の面構造は全体的に不明瞭であるものの、破砕部の中でも細粒化している最新ゾーン中に比較的連続性のよい面が認められる。この面について詳細に観察した結果、全体的に不明瞭で、面の延長位置を挟んで分布する岩片に変位が認められないことから、最新面として明確に認定できなかった。 	P.391, 394~408
117	No.2トレンチでは、断層活動の影響により地層が山側に傾斜している 可能性も考えられるため、上載地層の傾斜方向や礫の長軸の傾斜方 向の説明にあたっては、S-2・S-6との位置関係も考慮した分析を行うこ と。	・トレンチ両面のMI段丘堆積物中に認められる層理の傾斜方向と断層との関係を確認した結果,層理の傾斜方向は断層からの距離に関係なくばらつきが認められ,断層を挟んで傾斜方向が東西のどちらか一方に変化する傾向は認められない。	P.532~536
118	35m盤トレンチについて、当該地点で上載地層を用いた手法により活動性を評価するのであれば、断層位置が判別できる露頭を改めて示した上で、説明すること。また、岩盤と上載地層との境界部についても、認定根拠を具体的に示すこと。	 ・旧北面では岩盤のタマネギ状風化の影響によりせん断面が不明瞭となっていたことから、追加掘削を実施した結果、新北面では岩盤の風化の影響が小さくなり、せん断面が明瞭に確認できるようになった。ただし、S-4の上方に分布するHIa段丘堆積物に変位・変形は認められないものの、S-4は岩盤上面付近で不明瞭となることから、35m盤トレンチをS-4の活動性評価の主たる根拠には用いないこととした。 ・はぎとり調査、帯磁率測定、CTスキャンの結果、目視観察による岩盤上面位置と整合的なデータが得られた。 	P.540, 544~555
119	35m盤法面の施工時の記録等があれば提示すること。	・35m盤法面の施工時の記録を確認した。S-4の延長位置は施工時の法面では尾根部付近にあたり、施工時の写真によれば、岩盤を覆う赤色土壌が分布が確認できるものの、HIa段丘堆積物の有無については判断できない。	P.566, 567
120	K-2とK-5の会合部のスケッチと写真及び現状が異なっているように見 えるため,スケッチの作成時期やスケッチへの投影の方法が分かるよ うに示すこと。	 ・スケッチと写真はいずれも2017年4月時点のものである。 ・スケッチはK-2とK-5の会合部の標高を基準として作成している。会合部の南東方の岩盤は、周辺に比べて 標高が高く、真上から撮影した写真では東傾斜のK-2の断層面が見掛け西側へ張り出しているように見え るため、スケッチではK-2の断層面をK-2とK-5の会合部と同標高に補正し、描写した 	P.591
121	変質鉱物脈と断層との関係については、薄片観察に加え、露頭やボー リングコアでの目視レベルでも詳細な観察を行い、整理して説明するこ と。	・ボーリングコア観察等の結果,破砕部中にI/S混合層,オパールCT等の鉱物脈を確認した。鉱物脈は固結 した破砕部及び粘土状破砕部中に認められ,それらに変位,変形は認められない。	P.113~140
122	ボーリングコアで柱状図に記載していない軟質部や条線が認められる 箇所について,連続する断層かどうか確認すること。 •H-6.5' 孔の深度61.5m ・G'-1.5-30孔の深度36.6m •H-6.5' 孔の深度76.7m	 ・当該軟質部等の連続性を検討した結果、いずれも隣接孔等に認められないことから、連続する断層ではないことを確認した。 	P.594, 595, 597, 598, 600~603
125	活動性評価に用いていないデータも含め、過去のデータについて、最終的な評価との整合性について整理し、総合的な説明を行うこと。	 ・活動性評価に用いていないデータも含め、過去のデータについては、これまでの調査結果と矛盾するものはなく、敷地内断層の評価結果と整合的である。 	P.573~586

目 次				
1. 敷地の地形, 地質・地質構造	••••16	5. 敷地内断層の活動性評価	•••••35	
1.1 文献調査 1.2 敷地の地形 1.3 敷地の地質・地質構造 1.4 まとめ	•••••17 •••••20 ••••24 ••••33	 5.1 活動性評価の方針 (1)活動性評価の方針 (2)活動性評価地点 5.2 鉱物脈法による活動性評価 	·····36 ····37 ····39 ····43	
2. 敷地内断層の分布, 性状, 運動方向 2.1 調査位置図		5.2.1 評価に用いる変質鉱物と最新面 (1)評価に用いる変質鉱物 (2)破砕部中の鉱物脈 (3)最新面と最新面付近の変質鉱物	•••••44 •••••45 •••••112 •••••141	
 2.2 敷地の八木条層及び破砕部 (1)敷地の穴水累層 (2)穴水累層中に認められる破砕部 2.3 断層の分布 		5.2.2 S-1 (1) H-6.6-1孔 (2) H-6.7孔 (3) M-12.5"孔	•••••152 ••••155 ••••169 ••••189	
 (1) 断層の抽出 (2) 断層の分布 2.4 断層の性状 (1) 各断層の性状 (2) 破砕部内及び母岩に認められる鉱物組成 		5.2.3 S-2·S-6 (1) K-6.2-2孔 (2) F-8.5'孔 (3) E-8.5-2孔	·····202 ·····204 ·····218 ·····232	
2.5 断層の運動方向 2.6 まとめ		5.2.4 S-4 (1)E-8.50"孔 (2)E-8.60孔	·····247 ····249 ····271	
3. 2号炉の耐震重要施設及び重大事故等 対処施設と断層との位置関係		5.2.5 S-5 (1)(参考)R-8.1-1-3孔 (2)R-8.1-1-2孔	·····283 ····289 ····302	
4. 評価対象断層の選定		5.2.6 S-7 (1)H-5.4-1E孔 (2)H-5.7 孔	·····318 ·····320 ·····332	

5.2.7 S-8	••••358
F-6.75孔	••••360
5.2.8 K-2	••••375
H-1.1-87孔	••••377
5.2.9 K-3	••••390
M-2.2孔	••••398
5.2.10 K-14	••••420
H0.3-80孔	••••422
5.2.11 K-18	••••433
H-0.2-75孔	••••435
5.2.12 鉱物脈法による評価に用いた薄片一覧表	••••453
5.2.13 破砕部と変質鉱物の形成プロセス	••••455
5.2.14 敷地内断層と活断層との破砕部性状の比較	••••460
5.3 上載地層法による活動性評価	••••483
5.3.1 上載地層法に用いる地層	••••484
(1) 能登半島南西岸の海成段丘面と堆積物の年代評価の 考え方	•••••486
(2) 海成堆積物の特徴	••••489
(3) 敷地内断層上に分布する海成堆積物の認定	••••506
(4)堆積物の年代評価	••••518
5.3.2 S-1	••••520
駐車場南東方トレンチ	••••522
5.3.3 S-2·S-6	••••526
No.2トレンチ	••••528
5.3.4 S-4	••••538
35m盤トレンチ	••••540
5.4 活動性評価 まとめ	••••571

<u> </u>	
[1] コメントNo.120 海岸部の会合部のスケッチ作成方 法について	••••590
[2] コメントNo.122 軟質部等の連続性について	••••592
[3] 有識者会合の評価を踏まえたデータ拡充	••••604
参考文献	••••612

※今回の資料は、第935回審査会合でのコメントへの回答に関連した黒字箇所のみを掲載。

(灰色:第671回,第788回,第849回,第902回及び第935回審査会合において説明済)



1. 敷地の地形, 地質・地質構造

1.1 文献調査

1.1 文献調査 一活断層一

第788回審査会合 資料1 P.13 一部修正

〇文献によれば、敷地には活断層は示されていない。



「新編 日本の活断層」 活断層研究会(1991)に一部加筆

「活断層詳細デジタルマップ[新編]」

今泉ほか(2018)に一部加筆

1.1 文献調査 -地すべり-

〇文献によれば、敷地には地すべり地形は示されていない。



1.2 敷地の地形

1.2 敷地の地形 一陸域一

○赤色立体地図(次頁)や空中写真(右表)を用いて、地形判読を行い、敷地の段丘面分布図(下図)として取りまとめた。
 ○敷地では、海岸線に沿って中位段丘 I 面、高位段丘 I ~Ⅲ面が分布する(高位段丘 I 面は、 I a面と I b面に細区分される)。
 ○原子炉建屋の約1km東方に福浦断層が分布し、それ以外にリニアメント・変動地形は認められない。
 ○敷地では、地すべり地形は認められない。



空中	写	真一	覧表	į
I	5	~	50.00	•

撮影者	縮尺	年代
米軍	1/40,000	1947年
国土地理院	1/10,000	1975年
NV 5 4	1/15,000	1961年
目在	1/8,000	1985年



.._. 敷地

【赤色立体地図】



・青枠内は人工改変前の1985年撮影の空中写真(原縮尺1/8,000) 及び1961年撮影の空中写真(原縮尺1/15,000)により作成した数 値標高モデル(DEM), それ以外の部分は, 航空レーザ計測により 作成したDEMを用いた。 ・航空レーザ計測の仕様については、**補足資料1.2-1**(1)

100 200 300 400 500m

1.2 敷地の地形 一海域一

第788回審査会合 資料1 P.18 再掲

○敷地前面沿岸域周辺は、概ね20m以浅は凹凸に富んだ岩礁帯からなり、それ以深については、砂層に覆われた平坦な地形からなる。

〇活断層を示唆する地形は認められない。



1.3 敷地の地質・地質構造

1.3 敷地の地質・地質構造 一地質分布図及び地質断面図-

第788回審査会合 資料1 P.20 一部修正

〇敷地の地質は、岩稲階の穴水累層と、これを覆う第四系の堆積物からなる。 〇第四系は、段丘堆積層、崖錐堆積層及び沖積層からなる。





	地質時代		地層名	記号	主要構成地質
	第四一	完新世	盛土	ь	礫,砂,粘土
新生代			沖 積 層	: al :	碟,砂,粘土
		更新世	崖錐堆積層	∆ dt △	碟,砂,粘土
	紀		段丘堆積層	otr ^O	礫,砂,粘土
	新第	中新世	穴水累層 (岩稲階)	v IAa V	安 山 岩
	三紀			△ IAt △	凝灰角礫岩類

【地質断面図】



凡	例	
地層名	80	
	and the second se	

地質時代			地層名	記号	主要構成地質
		完新世	盛土	ь	礫,砂,粘土
新生代	第四一		沖 積 層	: al :	碟,砂,粘土
		更新世	崖錐堆積層	△ dt △	碟.砂.粘土
	紀		段丘堆積層	otr ⁰	礫.砂.粘土
	新 第 穴水累層	穴水累層	v IAa V	安 山 岩	
	三紀	中新世	(岩稲階)	△ IAt △	凝灰角碟岩類

0 100 200 300 400 500 m

敷地の地質断面図

1.3 敷地の地質・地質構造 一重力異常図ー

〇敷地から半径5km範囲の重力異常値はほぼ一定であり、高重力異常域と低重力異常域との境界は明瞭ではなく、敷地近傍には断層の存在を 示唆する顕著な線状の重力異常急変部は認められない。



 水平一次微分図は、作図範囲の大きさ、調査密度を考慮し、平面トレンドを除去及び 遮断波長3kmのローバスフィルター処理後のブーゲー異常図を基に作成した。

27

1.3 敷地の地質・地質構造 一反射法・VSP探査-

第788回審査会合 資料1 P.23 再掲

〇敷地の地下深部構造を把握するため、ボーリング孔を用いた<u>VSP探査</u>及び海陸連続で測線を配置した反射法探査を実施した。 〇探査の結果、花崗岩上面に相当する反射面に、変位を与える断層は認められない。



【反射法・VSP探査結果(時間断面:マイグレーション処理前)】



反射法·VSP探查結果(東西測線:時間断面)

反射法·VSP探查結果(南北測線:時間断面)

・反射法探査結果のみの断面については、補足資料1.3-1(1) P.1.3-1-7

【反射法・VSP探査結果(時間断面:マイグレーション処理後)】



反射法·VSP探查結果(東西測線:時間断面)

反射法·VSP探查結果(南北測線:時間断面)

・反射法探査結果のみの断面については、補足資料1.3-1(1) P.1.3-1-8

【反射法•VSP探查結果(深度断面)】

・マイグレーション処理後の時間断面から深度変換を行い作成。



・反射法探査区間における花崗岩上面付近での垂直分解能は32~35m程度(詳細は補足資料1.3-1(1) P.1.3-1-4~6) ・反射法探査結果のみの断面については, 補足資料1.3-1(1) P.1.3-1-9

1.3 敷地の地質・地質構造 一反射法地震探査-

〇福浦断層南部の断層の位置や傾斜などの地下構造を確認するため、反射法地震探査を実施した[※]。 〇このうち、敷地内を通り福浦断層を横断する測線(A測線)を用いて、敷地の地下構造について、既往のデータ(P.28)との整合性の確認を行う。

※現在解析を実施中であり、その結果については、「敷地近傍の断層の評価」で説明を行う。



[リニアメント・変動地形] ------ Lo (変動地形である可能性は非常に低い) ケバロ鉱作剤を示す。 は世界用の単和の曲を示す。

海域 地層名

2000, AM

B B層

DM

1.4 まとめ

1.1 文献調査

〇文献によれば、敷地に活断層は示されていない。また、地すべり地形は示されていない。

1.2 敷地の地形

(陸域)

○海岸線に沿って中位段丘 I 面, 高位段丘 I ~Ⅲ面が分布する(高位段丘 I 面は, I a面と I b面に細区分される)。
○原子炉建屋の約1km東方に福浦断層が分布し, それ以外にリニアメント・変動地形は認められない。
○地すべり地形は認められない。

(海域)

- 〇敷地前面沿岸域周辺は、概ね20m以浅は凹凸に富んだ岩礁帯からなり、それ以深については、砂層に覆われた平坦な地形からなる。
- 〇活断層を示唆する地形は認められない。

1.3 敷地の地質・地質構造

- 〇地質は、岩稲階の穴水累層と、これを覆う第四系の段丘堆積層、崖錐堆積層及び沖積層からなる。
- 〇重力異常図によれば、敷地から5km範囲の重力異常値はほぼ一定であり、高重力異常域と低重力異常域との境界は明瞭で はなく、断層の存在を示唆する顕著な線状の重力異常急変部は認められない。
- 〇ボーリング孔を用いたVSP探査及び海陸連続で測線を配置した反射法探査を実施した結果,花崗岩上面に相当する反射面に, 変位を与える断層は認められない。

5. 敷地内断層の活動性評価

5.1 活動性評価の方針
5.1(1) 活動性評価の方針

○約12~13万年前以前の地形面又は地層が確認できる箇所で、地層の変位・変形構造による評価(上載地層法)を行う。
 ○「鉱物脈又は貫入岩等との接触関係を解析する」^{※1}手法による評価(鉱物脈法)を行う。

※1:敷地内及び敷地周辺の地質・地質構造調査に係る審査ガイド, P.13, 4.1.2.3解説(5)



活動性評価に関する調査位置図

各	断層	の活動	性評価に	こ関する	5評価地点

評価対象 断層	上载地層法		鉱物脈法 ()は,評価に用いた変質鉱物等	
S-1	1地点	駐車場南東方 トレンチ	H-6.6-1孔(イライト/スメクタイト混合層) 3地点 H-6.7孔(イライト/スメクタイト混合層) M-12.5"孔(砕屑岩脈)	
S-2•S-6	1地点	No.2トレンチ	3地点 K-6.2-2孔(イライト/スメクタイト混合層) 3地点 F-8.5' 孔(イライト/スメクタイト混合層) E-8.5-2孔(イライト/スメクタイト混合層) 2地点 E-8.50'''孔(イライト/スメクタイト混合層) E-8.60孔(イライト/スメクタイト混合層) E-8.60孔(イライト/スメクタイト混合層)	
S-4	1地点	35m盤トレンチ ^{※2}		
S-5	-5 —		1地点	R-8.1-1-2孔(イライト/スメクタイト混合層)
S-7	- - - - - -		2地点	H-5.4-1E孔(イライト/スメクタイト混合層) H-5.7'孔(イライト/スメクタイト混合層)
S-8			1地点	F-6.75孔(イライト/スメクタイト混合層)
K-2			1地点	H-1.1-87孔(イライト/スメクタイト混合層)
K-3			1地点	M-2.2孔(イライト/スメクタイト混合層)
K-14			1地点	H0.3-80孔(イライト/スメクタイト混合層)
K-18			1地点	H-0.2-75孔(イライト/スメクタイト混合層)

紫字:第935回審査会合以降の主なデータ拡充箇所

※2:現地調査(2021.11.18, 19)以降に実施した追加掘削の結果,上載地層に変位・変形は認められないものの,断層が 岩盤上面付近で不明瞭になっていることから、35m盤トレンチをS-4の活動性評価の主たる根拠には用いない。

		凡例	
0	鉛直ボーリング孔	評価対象断層	【活動性評価地点】
•	水平ボーリング孔	(破線はさらに延長する可能性のある箇所)	 鉱物脈法(第935回審査会合までの取得箇所)
0	斜めボーリング孔	S-O (陸城 EL-4.7m)	○ 鉱物脈法(第935回審査会合以降の主なデータ拡充箇所)
_	トレンチ	K-〇 (海岸部 ELOm)	上載地層法(第935回審査会合までの取得箇所)
	表土はぎ	矢印(♠)の向きは斷層の傾斜方向を示す	上載地層法(第935回審査会合以降の主なデータ拡充箇所)
	试掘坑·試験坑·斜坑		
0	岩盤調査坑		
	基礎提前面		



5.1(2) 活動性評価地点 -S-1-

■上載地層法

〇約12~13万年前以前に堆積した地層であるHIa段丘堆積物が分布する 駐車場南東方トレンチにおいて、上載地層法による評価を行った。

■鉱物脈法

 ○3地点(H-6.6-1孔, H-6.7孔, M-12.5"孔)において, 鉱物脈法による評価 を行った。
 ○上記評価は, 有識者会合により示された今後の課題③にも対応するもの である。

紫字:第935回審査会合以降の追加箇所

評価手法	評価地点
上載地層法	駐車場南東方トレンチ
	H-6.6-1孔
鉱物脈法	H-6.7孔(追加観察分含む)
	M-12.5"孔

※1:掘削法面(補足資料5.3-2 (2)) 建設時のスケッチ及び写真によれば、断層を覆う地層に変位・変形は認められないが、現状において 載地層の年代が明確に判断できないことから、活動性評価の主たる根拠としては用いないこととした。	,上
※2:旧A・Bトレンチ(補足資料5.3-2(1)) 本トレンチについては、有識者会合により評価が行われていることから、当社評価と異なる点に関し 討を行った結果、断層を覆う地層に変位・変形は認められないことを確認した。ただし、現状において 載地層の年代が明確に判断できないことから、活動性評価の主たる根拠としては用いないこととした。	て検
※3:駐車場南側法面(補足資料5.3-2(3)),えん堤左岸トレンチ(補足資料5.3-2(4)) S-1が分布する基盤岩の直上に約12~13万年前以前に堆積したと考えられる地層が分布するが、上述 層の年代が明確に判断できないことから、活動性評価の主たる根拠としては用いないこととした。	載地
※4:岩盤調査坑No.25切羽(補足資料5.2-3(1)-3) 本孔で作成した薄片は、最新面を鉱物脈が横断しているものの、その横断形状について信頼性の向、 できないことから、活動性評価の主たる根拠としては用いないこととした。	上が
※5:H-6.5-2孔(補足資料5.2-3 (1)-4), K-10.3SW孔(補足資料5.2-3 (1)-5) 本孔で作成した薄片は,最新面がイライト/スメクタイト混合層で不明瞭かつ不連続になっているもの 薄片作成時等の乱れの影響を受けている可能性を考慮して,活動性評価の主たる根拠としては用い こととした。	の, ない



調査位置図

■上載地層法

〇約12~13万年前に堆積した地層であるMI段丘堆積物が分布する No.2トレンチにおいて,上載地層法による評価を行った。

■鉱物脈法

○3地点(K-6.2-2孔, F-8.5' 孔, E-8.5-2孔)において, 鉱物脈法による	5
評価を行った。	
〇上記評価は, 有識者会合により示された今後の課題③にも対応する	3
ものである。	

評価地点
No.2トレンチ
K-6.2-2孔
F-8.5'孔
E-8.5-2孔

1		- 1
	※2:事務本館前トレンチ(補足資料5.3-3 (2)) 断層を覆う堆積物に変位・変形は認められないが、堆積物の堆積年代が約12~13万年前より 新しいことから、活動性評価の主たる根拠としては用いないこととした。	



■上載地層法

〇約12~13万年前以前に堆積した地層であるHIa段丘堆積物が分布 する35m盤トレンチにおいて、上載地層法による評価を行った。

■鉱物脈法

O2地点(E-8.50[™]孔, E-8.60孔)において,鉱物脈法による評価を行っ た。

紫字:第935回審査会合以降の追加・変更箇所

評価手法	評価地点
上載地層法	35m盤トレンチ ^{※3}
Att Hom BIC 2+	E-8.50""孔(追加観察分含む)
ച്ച്ച 初 形 法	E-8.60孔

※3:現地調査(2021.11.18, 19)以降に実施した追加掘削の結果、上 載地層に変位・変形は認められないものの,断層が岩盤上面 付近で不明瞭になっていることから、35m盤トレンチをS-4の活 動性評価の主たる根拠には用いない。

※ 1:	S-4トレンチ(<u>補足資料5.3-4(</u> 3)) 建設時のスケッチ及び写真によれば、断層を覆う地層に変位・変形は認められないが、現状において、 上載地層の年代が明確に判断できないことから、活動性評価の主たる根拠としては用いないこととした。
※2 :	E-11.1SE-2孔(補足資料5.2-5 (1)-3) 本孔で作成した薄片は、最新面がイライト/スメクタイト混合層で不明瞭かつ不連続になっているものの, 薄片作成時等の乱れの影響を受けている可能性を考慮して、活動性評価の主たる根拠としては用いな いこととした。



50

評価対象断層(EL-4.7m)

調査位置図

5.1(2) 活動性評価地点 -S-5, S-7, S-8, K-2, K-3, K-14, K-18-

■上載地層法

〇約12~13万年前以前の地形面, 地層が確認できないことから, 上載地層法による評価を実施できない。

■鉱物脈法

〇下表に示す地点において,鉱物脈法による評価を行った。

評価手法	断層	評価地点
	S-5	R-8.1-1-2孔
	0 7	H-5.4-1E孔
	5-7	H-5.7' 孔(追加観察分含む)
~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~	S-8	F-6.75孔(追加観察分含む)
弧初脉法	K-2	H-1.1-87孔(追加観察分含む)
	K-3	M-2.2孔(追加観察分含む)
	K-14	H0.3-80孔
	K-18	H-0.2-75孔

※1:K-2露頭 a地点(補足資料5.2-9(1)-3) 第597回審査会合で提示したK-2のデータ。固結した破砕部を対象に評価を行っていたが、K-2の深部で 粘土状破砕部が認められたことから(第849回審査会合で説明).粘土状破砕部が認められた地点(H-1.1-87孔)において、評価を行うこととした。 ※2:H-5.4-4E孔(補足資料5.2-6(1)-3) S-5深部のデータ。本孔で作成した薄片は、変質鉱物と最新活動との関係が明確でないことから、活動性 評価の主たる根拠としては用いないこととした。 ※3:H-1.1孔(補足資料5.2-9(1)-2) K-2のデータ。オパールCTを用いて評価を行っていたが、より高温で生成されるI/S混合層を用いて評価 ができる地点(H-1.1-87孔)が認められたことから、H-1.1-87孔において評価を行うこととした。 ※4:N-2.3-1孔, K-3露頭 a地点(補足資料5.2-9(2)-2) K-3のデータ。本孔で作成した薄片は、変質鉱物と最新活動との関係が明確でないことから、活動性評価 の主たる根拠としては用いないこととした。 ※5:H'--1.3孔(補足資料5.2-10(1)-1) K-14のデータ。本孔で作成した薄片は、最新面に接してフィリプサイトの柱状結晶が晶出しているものの、 薄片作成時等の乱れの影響を受けている可能性を考慮して、活動性評価の主たる根拠としては用いない こととした。 ※6:R-8.1-1-3孔(P.289~301) S-5のデータ。本孔で作成した薄片において、最新面と変質鉱物との関係を確認していたが、イライト/スメ クタイト混合層が最新面を横断して分布するか明確に判断できないことから、活動性評価の主たる根拠と しては用いないこととした。



調査位置図

#### 紫字:第935回審査会合以降の追加・変更箇所

# 5.2 鉱物脈法による活動性評価

# 5.2.1 評価に用いる変質鉱物と最新面

# 5.2.1(1) 評価に用いる変質鉱物

概要		••••• 18
(1-1)	敷地で確認される変質鉱物の詳細	••••• 20
(1-2)	変質鉱物の後期更新世以降の生成可能性の評価	••••• 37
(1-3)	変質鉱物の生成環境の検討及び生成年代の推定	••••• 47
(1-4)	変質鉱物の生成年代評価のまとめ	•••• 59
(1-5)	砕屑岩脈の形成年代評価	•••• 79
(1-6)	評価に用いる変質鉱物	•••• 80

#### ■鉱物脈法による活動性評価

・鉱物脈法は、「鉱物脈又は貫入岩等との接触関係を解析する」※手法である。敷地においては、変質鉱物からなる鉱物脈が破砕部中や母岩の割れ目に沿って認められる(P.48, 49, 60)。 よって、断層活動(最新面)と変質鉱物等との関係から、断層の最新活動年代を評価する。

#### <u>5.2.1(1-1):敷地で確認される変質鉱物の詳細</u>

・粘土状破砕部中には、変質鉱物として粘土鉱物のスメクタイトが共通して認められる(2章)。この粘土鉱物は、粘土分を濃集したXRD分析による結晶構造及びEPMA分析による化学組成を 踏まえると、数十%のイライトが混合するイライト/スメクタイト混合層(以下, I/S混合層)である。さらに、CEC分析、XAFS分析、HRTEM観察による結果は、これらの粘土鉱物がI/S混合層で あることを支持する。

・また、粘土鉱物以外の白色鉱物については、XRD分析及び薄片観察を実施した結果、オパールCT及びフィリプサイトであることを確認した。

#### 5.2.1(1-2):変質鉱物の後期更新世以降の生成可能性の評価

・「約12~13万年前以降の敷地の地温分布」と「変質鉱物の生成温度の最低値」を比較し、約12~13万年前以降の敷地の温度環境下で変質鉱物が生成するか否かを評価した。

・約12~13万年前以降の敷地の地温分布は,敷地の温度検層結果及び敷地周辺の地温分布や能登半島の火成活動に関する文献調査の結果から,現在の敷地の地温分布と同程度であ ると評価した。文献に基づく変質鉱物の生成温度の最低値は,約12~13万年前以降の敷地の推定地温分布よりも数+℃以上高い。よって,約12~13万年前以降の敷地の地温分布では, 敷地の変質鉱物は,その確認標高で生成せず,敷地の変質鉱物(I/S混合層等)は少なくとも約12~13万年前以降に生成したものではない。

#### 5.2.1(1-3):変質鉱物の生成環境の検討及び生成年代の推定

・5.2.1(1-2)を踏まえ,敷地の変質鉱物が生成し得る環境を検討し,生成年代を推定した。

・敷地の変質鉱物が生成するには、その確認標高の地温よりも高温である必要があることから、①現在と同程度の地温分布で、より高温の地下深部において生成し、現在の確認標高まで 隆起したか、もしくは②敷地の地温分布が現在よりも高温となる環境下で生成したと考えられる。つまり、生成環境は、「①地下深部(地温勾配相当の高温)での生成」もしくは「②熱水(地温 勾配以上の高温)による生成」である。

①について, I/S混合層が敷地周辺の穴水累層中にも広く認められることから,敷地周辺一帯は同じような環境下で変質を被ったと考えられること,及び粘土状破砕部(I/S混合層からなる 変質部)全体を横断している砕屑岩脈が地下深部の高封圧下で形成したと考えられることを踏まえ,敷地の変質鉱物は,地下深部で敷地周辺一帯が変質し,その後,敷地周辺一帯が 隆起して現在の位置で確認されているものと判断した。

②について、敷地の斜長石には曹長石化が認められないことから、敷地は少なくとも斜長石が曹長石化するような高温の熱水の影響は受けていないと考えられる。よって、敷地の変質鉱物は、「①地下深部での生成」の可能性が高いと判断した。一方で、斜長石が曹長石化しない程度の熱水の影響を受けて生成した可能性は否定できない。

・生成環境に関する検討結果を踏まえ、生成年代を推定した。地下深部での生成年代は、地殻の隆起速度を一定と仮定すると、変質鉱物の生成温度が約50℃以上であることから、約6Ma 以前と推定した。なお、曹長石化しない程度の熱水により生成した場合の生成年代は、能登半島で最後に火成活動が認められた9Ma以前と推定した。

#### 5.2.1(1-4):変質鉱物の生成年代評価のまとめ

・5.2.1(1-2)及び5.2.1(1-3)を踏まえ,敷地の変質鉱物(I/S混合層等)は、少なくとも後期更新世以降に生成したものではないと評価した。なお、変質鉱物と第四系との関係やI/S混合層のK-Ar年代値等についても、この生成年代評価と矛盾しない。

#### <u>5.2.1(1-5):砕屑岩脈の形成年代評価</u>

S-1の粘土状破砕部中には砕屑岩脈が認められ、この砕屑岩脈について薄片観察を実施した。その結果、砕屑岩脈は、未固結な状態で高い圧力を受けて貫入したことが示唆されること等から、地下深部の高封圧下で形成したと判断した。一方で、この確認位置は、約12~13万年前以降、現在とほぼ同じ低封圧下にあり、高封圧下で形成する砕屑岩脈は形成しないと判断した。よって、砕屑岩脈は少なくとも後期更新世以降に形成したものではないと評価した。

#### <u>5.2.1(1-6):評価に用いる変質鉱物</u>

・少なくとも後期更新世以降に生成したものではないと評価した変質鉱物(I/S混合層等),少なくとも後期更新世以降に形成したものではないと評価した砕屑岩脈を用いて鉱物脈法による活動性評価を行う。

第935回審査会合 資料1 P.22 一部修正



少なくとも後期更新世以降に形成したものではないと評価した砕屑岩脈を用いて鉱物脈法による活動性評価を行う。

## 5.2.1(1-1)敷地で確認される変質鉱物の詳細 一粘土鉱物(I/S混合層)-

第935回審査会合 資料1 P.23 再掲

〇ボーリングコア観察等の結果,破砕部中には粘土鉱物が認められることから,全ての評価対象断層の粘土状破砕部中の粘土鉱物を対象として,XRD分析(粘土分濃集)及びEPMA分析を実施した。また,母岩の割れ目に沿っても粘土鉱物が認められることから,これらの粘土鉱物についても同様に分析を実施した。

〇分析の結果,これらの粘土鉱物は, I/S混合層であることを確認した。



【XRD分析(粘土分濃集)】



母岩中の割れ目に沿って粘土鉱物脈が認められる事例 (試料d. H-6.5-2孔 深度81.90m付近)

	試料採取箇所								
	採取位	置(左位置図)	深度	標高		採取位置	(左位置図)	深度	標高
а	S 0.5 6	E-8.5+5"孔	9.30m	EL 11.82m	m	S-8	F-6.80-2孔	18.69m	EL -5.83m
b	5-2.3-0	E-8.4' 孔	31.70m	EL -10.61m	n	K-2	H-0.9-40孔	19.65m	EL -6.36m
с	S-4	F-9.3-4孔	66.40m	EL -45.82m	0	K-14	H0.3-80孔	31.65m	EL -27.48m
d	非破砕部	H-6.5-2孔	81.90m	EL-59.10m	р		M-12.5"孔	55.55m	EL -27.25m
е	S-1	岩盤調査坑 No.27孔	0.25m	EL -16.45m	q		K-10.8SW-1孔	49.80m	EL -18.88m
f	S-8	F-6.82-6孔	17.08m	EL -1.97m	r	-1⊢ T.th T.h.±17	E-6.2孔	137.45m	EL -123.37m
g	S-7	H-5.5-2孔	19.33m	EL -3.75m	s	<b>3F1奴1件</b> 百0	H-6.5' 孔	47.70m	EL -24.19m
h	<b>C</b> 1	岩盤調査坑No.7-1孔	0.30m	EL -17.05m	t		H-1.1-80孔	43.45m	EL -36.01m
i	5-1	岩盤調査坑No.16付近	(底盤面)	EL -17.90m	u		H1.80孔	48.30m	EL -44.66m
j	S-4	E-11.1SE-6孔	1.50m	EL 19.91m	v	K−2	H-1.1孔	103.77m	EL -96.99m
k	S-5	R-8.1-1-3孔	22.24m	EL -11.12m	w	K−3	M-2.2孔	48.74m	EL -31.45m
Ι	S-7	H-5.64-2孔	9.53m	EL 2.84m	x	K-18	H-0.2-75孔	116.75m	EL -108.04m

・分析に使用した試料のうち、代表的な例を右上に示す
 ・その他の試料については補足資料5.2-2(1) P5.2-2-3~10

【EPMA分析】





試料採取位置図

・分析に使用した試料のうち、代表的な例を右上に示す ・その他の試料については**補足資料5.2-2**(1) P5.2-2-11~19



#### 母岩中の割れ目に沿って粘土鉱物脈が認められる事例 (試料R.H-6.5-2孔 深度81.80m付近)

				試料採取會	箇所				
	採取位	置(左位置図)	深度	標高		採取位置	(左位置図)	深度	標高
А	S-4	E-11.1SE-2孔	1.65m	EL 19.72m	Ν	S-5	R-8.1-1-3孔	22.24m	EL -11.12m
В	0.1	K−10.3SW孔	27.81m	EL -6.17m	0	K-2	H-0.9-40孔	19.65m	EL -6.36m
С	5-1	岩盤調査坑No.25切羽	(切羽面)	EL -17.60m	Р	14 14	H0.3-80孔	31.65m	EL -27.48m
D		E-8.5-27L	8.55m	EL 12.66m	Q	K-14	H'1.3孔	125.58m	EL -121.91m
E	5-2-5-6	F-8.5' 孔	8.50m	EL 12.63m	R	非破砕部	H-6.5-2孔	81.80m	EL -59.02m
F	S-8	F-6.75孔	26.85m	EL -15.76m	s	S-4	E-8.50'''孔	111.95m	EL -39.83m
Н	S-7	H-5.7' 孔	14.35m	EL -3.26m	Т	S-7	H-5.4-1E孔	24.16m	EL 4.80m
I	S-2•S-6	K-6.2-27L	30.94m	EL -19.45m	U	K-2	H-1.1孔	103.62m	EL -96.84m
J		H-6.5-2孔	70.70m	EL -49.50m	v	K-3	M−2.27L	48.74m	EL -31.45m
к	S-1	H-6.6-1孔	57.25m	EL -37.95m	w	K-18	H-0.2-75孔	116.75m	EL -108.04m
L		M-12.5"孔	49.96m	EL -21.66m	Х	S-5	R-8.1-1-2孔	23.46m	EL -12.38m
М	S-4	E-8.60孔	104.68m	EL -35.91m		紫字:第9	。 35回審査会合以降	の追加分析領	所

## 5.2.1(1-1) 敷地で確認される変質鉱物の詳細 - XRD分析(粘土分濃集)の試料調整方法-

OXRD分析(粘土分濃集)の実施にあたっては、ボーリングコアから粘土状破砕部または非破砕部の粘土鉱物部分を採取し、水簸と遠心分離 によって細粒な粘土分を濃集している。作業手順を以下に示す。

#### <試料採取>



### <試料調整>

■鉱物分離によって粘土分を濃集した粉末試料について,試料調整をした後,各分析を実施した。
 ・XRD分析用試料(定方位,粘土分濃集):スライドガラス上にごく微量の脱イオン水とともに展開させ,1日程度風乾し作成。
 ・XRD分析用試料(定方位EG処理,粘土分濃集):エチレングリコール蒸気で充満したデシケータ内に定方位試料を1時間静置し作成。



### 5.2.1(1-1) 敷地で確認される変質鉱物の詳細 - XRD分析(粘土分濃集) -

第935回審査会合 資料1 P.26 再掲

〇敷地で認められた粘土鉱物について、XRD分析(粘土分濃集)を実施した。

○敷地の粘土鉱物のピーク回折角は、Watanabe(1988)によるI/S混合層の理論的なピーク回折角のシフトと同様のシフトが認められた(【1】左図)。また、敷地の粘土鉱物のうち、より明瞭な粘土鉱物のピークを持つ試料a及び試料eの回折チャートについて、I/S混合層の理論的プロファイルと類似していることを確認した(【1】右図)。
 ○同様の理論に基づき作成された渡辺(1986, 1981)のI/S混合層構造判定図に敷地の粘土鉱物の結果をプロットした結果、イライトの混合率は10~35%を示す(【2】図)。



#### 第935回審査会合 資料1 P.27 再掲

5.2.1(1-1) 敷地で確認される変質鉱物の詳細 - EPMA分析-

Oさらに、EPMA分析による化学組成の観点から、粘土鉱物について、鉱物の詳細確認を行った。

OEPMAの定量分析結果に基づき,敷地の粘土鉱物の組成式を算出した。組成式算出に用いる分析値については,粘土鉱物への二次的な変質等の 影響や基準に基づく分析値の確認により,分析値が不純物等の影響を受けていないことを確認した値を用いている^{※1}。

O2八面体型の粘土鉱物^{※2}の化学組成を示した三角ダイアグラム(左下図, Srodon et al. (1984))によると, 敷地の粘土鉱物の分析値はいずれも「I/S混合層」に分類される。以下, この検討を三角ダイアグラム検討とする。

※1: 三角ダイアグラム検討に用いるEPMA分析値の確認結果については, 補足資料5.2-2(3) P.5.2-2-85~86 ※2: 敷地の粘土鉱物の八面体シート構造の検討結果については, 補足資料5.2-2(2) P.5.2-2-52~54

OXRD分析(粘土分濃集)による結晶構造判定結果及びEPMA分析による化学組成の検討結果により,敷地の粘土鉱物は結晶構造中に イライト層が数十%混合した「I/S混合層」であると判断した。



その他試料のEPMA分析結果については、補足資料5.2-2(3)。

第935回審査会合 資料1 P.28 再掲

# 5.2.1(1-1) 敷地で確認される変質鉱物の詳細 - XRD分析(粘土分濃集), 断層間比較-

OXRD分析(粘土分濃集)の結果に関して、断層間で比較を行った。

○渡辺(1981)の構造判定図にプロットすると、いずれの分析結果もイライトの混合割合は10~35%であり、断層間の結果に相違はない。 〇なお、断層以外の非破砕部の粘土鉱物脈の分析結果についても、同様の結果であった。

 $\Delta 2 \theta_2$ 

	()	試料採取箇所 (RD分析(粘土分濃集)試料	4)	渡辺(1986 へのプロ	, 1981)の図 コット結果
断層名		採取位置	標高	ライヒバイテ	イライト混合率
	е	岩盤調査坑 No.27孔	EL -16.45m	R=0	20%程度
S-1	h	岩盤調査坑No.7-1孔	EL -17.05m	R=0	20%程度
	i	岩盤調査坑No.16付近	EL -17.90m	R=0	10%程度
	а	E-8.5+5"孔	EL 11.82m	R=0	10%程度
5-2-5-0	b	E-8.4' 孔	EL -10.61m	R=0	35%程度
0.4	с	F-9.3-4孔	EL -45.82m	R=0	20%程度
5-4	j	E-11.1SE-6孔	EL 19.91m	R=0	15%程度
S-5	k	R-8.1-1-3孔	EL -11.12m	R=0	10%程度
0.7	g	H-5.5-2 <b>7</b> L	EL -3.75m	R=0	15%程度
5-7	I	H-5.64-2孔	EL 2.84m	R=0	10%程度
	f	F-6.82-6孔	EL -1.97m	R=0	10%程度
5-8	m	F-6.80-27L	EL -5.83m	R=0	15%程度
K O	n	H-0.9-40孔	EL -6.36m	R=0	20%程度
K-2	v	H-1.1孔	EL -96.99m	R=0	10%程度
K-3	w	M-2.2孔	EL -31.45m	R=0	10%程度
K-14	o	H0.3-80孔	EL -27.48m	R=0	15%程度
K-18	x	H-0.2-75孔	EL -108.04m	R=0	20%程度
	d	H-6.5-2孔	EL-59.10m	R=0	10%程度
	р	M-12.5"孔	EL -27.25m	R=0	10%程度
非破砕部の	q	K-10.8SW-1孔	EL -18.88m	R=0	10%程度
粘土鉱物脈	r	E-6.2孔	EL -123.37m	R=0	20%程度
(参考)	s	H-6.5' 孔	EL -24.19m	R=0	35%程度
	t	H-1.1-80孔	EL -36.01m	R=0	15%程度
	u	H− −1.80 <b>7L</b>	EL -44.66m	R=0	10%程度

各試料の採取位置については、P.48。各試料のX線回折チャートについては、補足資料5.2-2(2)



53

# 5.2.1(1-1) 敷地で確認される変質鉱物の詳細 - EPMA分析, 断層間比較-

OEPMA分析の結果に関して、断層間で比較を行った。

O2八面体型の粘土鉱物の化学組成を示したSrodon et al. (1984)の三角ダイアグラムによると, EPMA分析値から算出した化学組成は, いずれも「I/S混合層」に分類され, 断層間の結果に相違はない。

Oなお、断層以外の非破砕部の粘土鉱物脈の分析結果についても、同様の結果であった。

		試料採取箇所 (EPMA分析試料)	
断層		採取位置	標高
	В	K-10.3SW孔	EL -6.17m
	С	岩盤調査坑No.25切羽	EL -17.60m
S-1	J	H-6.5-2孔	EL -49.50m
	к	H-6.6-1孔	EL -37.95m
	L	M-12.5"孔	EL -21.66m
	D	E-8.5-2孔	EL 12.66m
S-2•S-6	Е	F-8.5' 孔	EL 12.63m
	I	K-6.2-2孔	EL -19.45m
	Α	E-11.1SE-2孔	EL 19.72m
S-4	М	E-8.60 <b>7</b> L	EL -35.91m
	S	E-8.50'"孔	EL -39.83m
	Ν	R-8.1-1-3孔	EL -11.12m
5-5	Х	R-8.1-1-2孔	EL -12.38m
	Н	H-5.7' 孔	EL -3.26m
8-7	Т	H-5.4-1E孔	EL 4.80m
S-8	F	F-6.75孔	EL -15.76m
	0	H-0.9-40孔	EL -6.36m
K-2	U	H-1.1孔	EL -96.84m
K-3	V	M−2.27L	EL -31.45m
	Р	H0.3-807L	EL -27.48m
K-14	Q	H'1.3孔	EL -121.91m
K-18	W	H-0.2-75孔	EL -108.04m
非破砕部の 粘土鉱物脈 (参考)	R	H-6.5-2孔	EL -59.02m













各試料の採取位置については, P.49。

各試料の分析結果については、補足資料5.2-2(3)



# 5.2.1(1-1) 敷地で確認される変質鉱物の詳細 - CEC分析, XAFS分析, HRTEM観察-

OI/S混合層中に含まれるカリウムの存在状態を確認する目的で,敷地の粘土鉱物を用いてCEC分析,XAFS分析,HRTEM観察を実施した。 〇分析の結果,敷地の粘土鉱物にはカリウムが固定されたイライトの構造が含まれることを確認した。このことは,敷地の粘土鉱物がI/S混合 層であることを支持する。



スメクタイトとイライトの構造とその特徴(吉村(2001)を基に作成)

分析名	CEC分析 (Cation Exchange Capacity, 交換性陽イオン分析)	XAFS分析 (X-ray Absorption Fine Structure, X線吸収微細構造)	HRTEM観察 (High-Resolusion Transmission Electron Microscope, 高分解能透過電子顕微鏡)
分析手法の 概要	・試料中に含まれる交換性の陽イオンを交換 溶液によって浸出させ,そのイオン量を測定 する手法	・物質によるX線の吸収を測定することによって、 特定元素周辺の構造を推定する手法	・高分解能の電子顕微鏡によって,粘土鉱物 の積層構造を観察する手法
分析の目的	<ul> <li>・スメクタイトでは、構造中にカリウムを含まず、 層間の水和交換性カリウムイオンとしてしか 含まれない。一方で、イライトでは構造中に 固定されるとされている。</li> <li>⇒粘土鉱物中の交換性カリウムと固定された カリウムの量を分析することによって、イライ ト構造の存在を確認する。</li> </ul>	<ul> <li>・スメクタイト中では、カリウムが水和交換性イオンとして存在する。一方で、イライト中では、カリウムが四面体シートと直接結合するとされ、両者ではカリウム原子周りの分子構造が異なる。</li> <li>⇒粘土鉱物中に含まれるカリウム原子周りの分子構造から、イライトと似た構造の存在を確認する。</li> </ul>	<ul> <li>・スメクタイトとイライトでは、単位層の間隔が異なる。</li> <li>⇒<u>粘土鉱物の積層構造(単位層の間隔)を観察することによって、イライト構造の存在を確認する。</u></li> </ul>
結果概要	・交換性のカリウム含有量を定量した結果,カ リウム全含有量に比べて十分に小さく,固定 されたカリウムが十分に含まれていると判断 される。(次頁,宇波ほか(2019a,b))	・敷地の粘土鉱物のXAFS分析の結果,カリウム 原子周りの構造を表すEXAFS関数及び構造関 数がイライト標準試料の関数と類似する。(次々 頁,宇波ほか(2019a,b))	・HRTEM観察の結果,一連の積層構造中にス メクタイトの単位層とイライトの単位層が確認 されることから,敷地の粘土鉱物はI/S混合層 である。(P.59,東京大学小暮研究室ほかに よる観察結果)
	検討の結果,敷地の粘土鉱物には,カリウムが	固定されたイライトの構造が含まれ, I/S混合層であ	ることを支持する。

宇波謙介・福士圭介・高橋嘉夫・板谷徹丸・丹羽正和(2019a):能登半島西岸域の中新世安山岩中に認められる変質鉱物中のカリウムの存在状態とK-Ar年代の意義,2019年度 地球化学会年会,3P19. 宇波謙介・福士圭介・高橋嘉夫・丹羽正和(2019b):能登半島西岸域の中新世安山岩中に認められる粘土鉱物中のカリウムの存在状態,第63回粘土科学討論会,P11.

# 【CEC分析, 宇波ほか(2019a, b)】

試料名	① カリウム全量(wt.%) 湿式化学分析 ・ ^{定量法:炎光分光法}	② 交換性カリウム(wt.%) CEC分析 ・交換溶液:塩化ストロンチウム溶液 ・定量法:ICP発光分光分析	③ 非交換性カリウム (wt.%) ①-②
試料a(E−8.5+5"孔)	0.42	0.08	0.34
試料e(岩盤調査坑No.27孔)	0.50	0.09	0.41

その他の分析試料の結果を含む詳細については 補足資料5.2-2(4) P.5.2-2-88~91



・敷地の粘土鉱物を対象として、CEC分析によって交換性のカリウム含有量を定量した結果、湿式化学分析によるカリウム全量の定量結果(0.42~0.50wt.%) に比べて、交換性カリウムの含有量(0.08~0.09wt.%)が十分に小さく、固定されたカリウムが十分に含まれていることから、敷地の粘土鉱物にはイライトのよ うにカリウムが固定された構造が含まれる。

宇波謙介・福士圭介・高橋嘉夫・板谷徹丸・丹羽正和(2019a):能登半島西岸域の中新世安山岩中に認められる変質鉱物中のカリウムの存在状態とK-Ar年代の意義,2019年度 地球化学会年会,3P19. 宇波謙介・福士圭介・高橋嘉夫・丹羽正和(2019b):能登半島西岸域の中新世安山岩中に認められる粘土鉱物中のカリウムの存在状態,第63回粘土科学討論会,P11.



・敷地の粘土鉱物を対象にXAFS分析を実施し、粘土鉱物に吸着されたカリウム原子周りの構造を推定した。

 ・XAFSから得られたEXAFS関数及び動径構造関数について、イライトの標準試料(Imt-2)、カリウム水和イオン(硝酸カリウム溶液)との関数と比較することによって、 カリウム原子周りの構造を推定した結果、敷地の粘土鉱物(試料e)の関数はイライトの関数と類似する。

宇波謙介・福士圭介・高橋嘉夫・板谷徹丸・丹羽正和(2019a):能登半島西岸域の中新世安山岩中に認められる変質鉱物中のカリウムの存在状態とK-Ar年代の意義, 2019年度 地球化学会年会, 3P19. 宇波謙介・福士圭介・高橋嘉夫・丹羽正和(2019b):能登半島西岸域の中新世安山岩中に認められる粘土鉱物中のカリウムの存在状態, 第63回粘土科学討論会, P11.



・敷地の粘土鉱物を対象にHRTEM観察(観察装置:JEM-ARM200F)を実施した結果,明瞭な積層構造を確認し,一連の積層構造中にスメクタイトの単位層 (1.3nm)とイライトの単位層(1.0nm)が確認されることから,この粘土鉱物はI/S混合層である。

59

### 5.2.1(1-1)敷地で確認される変質鉱物の詳細 一白色鉱物一

第935回審査会合 資料1 P.35 再掲

○粘土鉱物以外に評価に用いる変質鉱物について検討するため、粘土鉱物以外の変質鉱物について調査し、ボーリングコア観察等を実施した。
 ○その結果、破砕部中や母岩の割れ目に沿って、白色鉱物が認められ、これらの白色鉱物を対象として、XRD分析及び薄片観察を実施し、これらの白色鉱物がオパールCT及びフィリプサイトであることを確認した。



・分析に使用した試料のうち、代表的な例を右上に示す。 ・その他の試料については補足資料5.2-2(1)P5.2-2-20~25



母岩中の割れ目に沿って白色鉱物(フィリプサイト)の鉱物脈が認められる事例 (試料 II. J-10.8SW-1孔 深度86.18m付近)

		白色鉱物(オパールCT	)確認箇所	
	試料採珥	反位置(左位置図)	深度	標高
i	非破砕部	岩盤調査坑No.30切羽	(切羽面)	EL –15.56m
ii	S-1	KR-13孔	2.47m	EL -16.75m
iii		H-6.4孔	112.95m	EL -68.78m
iv		F-4.9孔	136.57m	EL -125.44m
v	非破砕部	R-4.5孔	68.63m	EL -57.56m
vi		K-4.2孔	80.63m	EL -69.36m
vii		R-4.5孔	71.10m	EL -60.03m
viii	K-2	H-1.1孔	103.62m	EL -96.84m
ix	非破砕部	H-1.5-95孔	176.71m	EL -168.01m

		白色鉱物(フィリプキ	ナイト)確認箇道	所
	試料採取位	置(左位置図)	深度	標高
Ι	S-2•S-6	E-5.7孔	170.73m	EL -158.08m
Π	非破砕部	J-10.8SW-1孔	86.18m	EL -62.11m
Ш	K-14	H'1.3孔	125.58m	EL -121.91m
IV	非破砕部	H1.0孔	126.88m	EL -123.22m

第935回審査会合 資料1 P.36 再掲

## 5.2.1(1-1) 敷地で確認される変質鉱物の詳細 - 白色鉱物(オパールCT)のXRD分析-

○敷地で認められた白色鉱物(試料 i ~ix)について、XRD分析を実施した結果、クリストバライトとトリディマイトのピークが見 られるため、これらの白色鉱物はオパールCTである。



61

## 5.2.1(1-1) 敷地で確認される変質鉱物の詳細 – 白色鉱物(オパールCT)の薄片観察–

OXRD分析においてオパールCTが認められた試料vii及びviiiの薄片観察の結果, 白色鉱物からなる鉱物脈中には, 吉村 (2001)でオパールCTの特徴として示される, 針状結晶の放射状集合の小球が認められる。



# 5.2.1(1-1)敷地で確認される変質鉱物の詳細 – 白色鉱物(フィリプサイト)のXRD分析–

O敷地で認められた白色鉱物(試料 I ~ IV)について, XRD分析を実施した結果, これらの白色鉱物はフィリプサイトである。



63

第935回審査会合 資料1 P.39 再掲

### 5.2.1(1-1) 敷地で確認される変質鉱物の詳細 – 白色鉱物(フィリプサイト)の薄片観察–

OXRD分析においてフィリプサイトが認められた試料皿の薄片観察の結果, 白色鉱物からなる鉱物脈中には, Sheppard and Fitzpatrick(1989) のフィリプサイトで見られるような三角形の先端部を伴う柱状結晶が認められる。 Oまた, Adisaputra and Kusnida(2010), 松原(2002)でフィリプサイトの特徴として示される, 十字状の形態をなす双晶も認められる。



64

5.2.1(1-2)変質鉱物の後期更新世以降の生成可能性の評価 一概要

第935回審査会合 資料1 P.40 再掲

- 〇約12~13万年前以降の敷地の地温分布と変質鉱物の生成温度の最低値を比較し,約12~13万年前以降の敷地の温度環境下で変質鉱物が生成する か否かを評価した。
- 〇約12~13万年前以降の敷地の推定地温分布については、敷地周辺の地温分布や能登半島の火成活動に関する文献調査結果を踏まえると、現在の敷 地の地温分布と同程度であると考えられることから、現在の敷地の温度検層結果を用いた(P.71)。
- ○変質鉱物の生成温度の最低値については、文献による生成温度を用いた(次頁)。
- O敷地深部の調査結果も含めた検討の結果,敷地で確認される変質鉱物の生成温度は,約12~13万年前以降の敷地の推定地温分布よりも数+℃以上 高く,約12~13万年前以降の敷地の地温分布では,敷地の変質鉱物は,その確認標高で生成しない。

Oよって,敷地の変質鉱物(I/S混合層等)は,約12~13万年前以降に生成したものではない。



第935回審査会合 資料1 P.41 一部修正

### 5.2.1(1-2)変質鉱物の後期更新世以降の生成可能性の評価 - 変質鉱物の確認標高・生成温度-

○敷地において,深部も含めて確認された変質鉱物の確認標高と生成温度について整理した結果を以下に示す(敷地深部の調査結果はP.68~70)。 ○また,変質鉱物の生成温度の根拠とした生成温度に関する文献調査結果の代表例を次頁に示す[※]。

#### ■敷地で確認された変質鉱物の確認標高及び生成温度

※その他の調査結果については, P.108, 109

		確認標高	確認位置	生成温度(文献)	温度(文献) 赤字は最低値 する知見 熱水による生成温度に関する知見 約120~220°C(吉村,2001) 約110~250°C(井上,2003) 1988) 2001) ща.2009) 15) 50~86°C(飯島,1986) 約80°C以上(井上,2003)
	平均標高	全確認位置	(記載頁)	地下深部での生成温度に関する知見	熱水による生成温度に関する知見
I/S混合層	-28.65m	【41箇所】 +19.91m, +19.72m, +12.66m, +12.63m, +11.82m, +4.80m, +2.84m, -1.97m, -3.26m, -3.75m, -5.83m, -6.17m, -6.36m, -10.61m, -11.12m, -15.76m, -16.45m, -17.05m, -17.60m, -17.90m, -18.88m, -19.45m, -21.66m, -24.19m, -27.25m, -27.48m, -31.45m, -35.91m, -36.01m, -37.95m, -39.83m, -44.66m, -45.82m, -49.50m, -59.02m, -59.10m, -96.84m, -96.99m, -108.04m, -121.91m, -123.37m	P.48, 49	<u>50</u> ~約160°C (吉村,2001) <u>50</u> ~ <u>80</u> °C以上 (Meunier et al.,2010) <u>60</u> ~ <u>90</u> °C以上 (Velde et al.,1988)	約120~220℃(吉村,2001) 約110~250℃(井上,2003)
オパールCT	-54.98m	【10箇所】 -15.56m, -16.75m, -57.56m, -60.03m, -68.78m, -69.36m, -96.84m, -125.44m*, -168.01m*, -201.20m*	P. 60, 68	<u>50</u> ℃付近~約110℃(吉村,2001) <u>44</u> ~約80℃(日本粘土学会編,2009) <u>45</u> ℃以上(太田ほか,2007) <u>50</u> ~ <u>70</u> ℃以上(Bjørlykke,2015)	
フィリプサイト	-116.33m	【4箇所】 -62.11m, -121.91m, -123.22m, -158.08m	P.60		<u>50</u> ~ <u>86</u> ℃(飯島,1986)
石英	-645.60m	【7箇所】 -125.44m*, -168.01m*, -201.20m*, -422.50m, -507.10m, -698.80m, -954.00m	P. 68, 69	<u>80</u> ℃以上(吉村,2001)	約 <mark>80</mark> ℃以上 (井上,2003)
硬石膏	-866.27m	【3箇所】 -698.80m, -946.00m, -954.00m	P.69		約 <mark>140</mark> ℃以上 (井上,2003)

### 【変質鉱物の生成温度に関する文献調査】

地下深部での変質鉱物の生成温度に関する知見

<u>吉村(2001)</u>



埋没深度の増大に伴う続成作用による火山砕屑性堆積物の 主要自生鉱物の消長 吉村(2001)に一部加筆 熱水による変質鉱物の生成温度に関する知見

<u>井上(2003)</u>



# 【敷地深部で認められる変質鉱物】

○大深度ボーリング(K-13.6孔)の変質部を対象にXRD分析を実施した結果,主な鉱物として石英及び硬石膏が確認された(次頁)。
○大深度ボーリングを含むボーリングで確認されたオパールCT及び石英について,深度ごとに回折チャートを整理した結果,標高約-200m以浅ではオパールCTが確認され,標高約-100m以深では石英が認められた(右下図)。



<オパールCTから石英への深度変化>



### 【大深度ボーリングで確認される白色鉱物(石英,硬石膏)】

(XRD分析結果は次頁)



位置図

深度457.7m(EL-422.5m)付近





分析試料

#### 深度981.2m(EL-946.0m)付近





分析試料

深度734.0m(EL-698.8m)付近





分析試料

深度989.2m(EL-954.0m)付近





分析試料

その他の白色鉱物の採取位置及び試料写真は, 補足資料5.2-2(11)

XRD分析結果

				検出	鉱物				
	石英	クリストバライト	トリディマイト	スメクタイト	斜長石	クリノタイロライト	方解石	硬石膏	
K−13.6孔_236.4m付近_白色鉱物	Ø	Δ	+	±	±				
K−13.6孔_457.7m付近_白色鉱物	Ø	+		±	+	±			
K−13.6孔_542.3m付近_白色鉱物	0	±		±			±		
K−13.6孔_734.0m付近_白色鉱物	0	±		±				+	© 0
K−13.6孔_981.2m付近_白色鉱物	±							0	△ + ±
K−13.6孔_989.2m付近_白色鉱物	0				±			Ø	榜 (3

量(>5,000cps) 量(2,500~5,000cps) 量(500~2,500cps) 量(250~500cps) わめて微量(<250cps) 石英最強回折線強度 製り返し測定,平均53,376cps)



その他の白色鉱物のX線回折チャートは、補足資料5.2-2(11)

第935回審査会合 資料1 P.46 再掲

### 5.2.1(1-2)変質鉱物の後期更新世以降の生成可能性の評価 -約12~13万年前以降の敷地の地温分布-

 ○温度検層及び文献調査により、約12~13万年前以降の敷地の地温分布を推定した。
 ○敷地の地温分布に関して、大深度ボーリング(D-8.6孔)による温度検層を実施した結果、敷地の地温勾配は約3℃/100mで一定であった(下図)。これは、 吉村(2001)で示される一般的な地温勾配(3℃/100m)とほぼ同じで、大山(2014)で示される非火山地域(地温勾配 2~3℃/100m)に相当する。
 ○敷地周辺の地温分布に関して、藤・板倉(1994)や産業技術総合研究所(2005)によると、敷地から約17km離れている和倉には泉温91.4℃の温泉が示されているものの、敷地付近では、泉温50℃を超える高温の温泉は示されていない(次頁)。また、藤・板倉(1994)で比較的温度が高く、敷地に近い①、⑨ 地点について、温泉所有者が実施したボーリング掘削時の地温データを確認した結果、いずれも敷地の地温勾配と同程度である(次々頁)。
 ○さらに、能登半島の火成活動に関する文献調査を実施した結果、能登半島に第四紀火山は認められないことから、約12~13万年前以降、敷地には火 成活動の影響が及んでおらず、敷地の地温分布も一定であったと判断した(P.74)。

〇以上より、敷地及び敷地周辺は、地熱地帯ではなく、約12~13万年前以降の敷地の地温分布は、現在の敷地の地温分布と同程度であると評価した。



1400

1500

【敷地の地温分布】

## 【文献調査(敷地周辺の地温分布)】

泉温※1

36.7°C

20.3°C

28.0°C

22.1°C

29.4°C

32.0°C

32.9°C

22.5°C

42.7°C

29.0°C

28.5°C

31.0°C

91.4°C

31.0°C

58.4°C

85.0°C

88.9°C

27.7°C

28.0°C

深度

_

200m

400m

185m

1000m

1000m

1200m

160m

800m^{※2}

300m

500m

600m

_

_

150m

150m

_

100m

300m



敷地周辺の主要温泉分布図 藤・板倉(1994)に一部加筆



能登半島の温泉分布図 産業技術総合研究所(2005)に一部加筆
## 敷地周辺の地温分布(敷地と①地点, ⑨地点の地温勾配の対比)



温度検層結果(温泉所有者のデータに基づく)

地点名		深度	归由	
	掘削長	温度検層範囲	<u> </u>	
1	1003m	550m~1003m	39.5°C∼56.1°C	
9	1101m	700m~1101m	37.9°C∼52.9°C	

【文献調査(能登半島の火成活動)】





能登半島の火山岩類の地質概略図 (日本地質学会(2006)に一部加筆)

日本地質学会(2006)によると, 能登半島で最後に火 成活動が認められたのは黒崎火山岩類形成時の9Ma である(上図□)。 5.2.1(1-3) 変質鉱物の生成環境の検討及び生成年代の推定 一概要

第935回審査会合 資料1 P.50 再掲

○変質鉱物の後期更新世以降の生成可能性の評価(5.2.1(1-2))において,敷地の変質鉱物が,少なくとも後期更新世以降に生成したものではないと評価したことを踏まえ,敷地の変質鉱物が生成し得る環境を検討し,生成年代を推定した。

【生成環境に関する分析結果及び考察】

- ○高温環境下での変質の有無を確認するために、敷地の斜長石の曹長石化の検討(EPMA分析)を行った結果、いずれの斜長石にも曹長石化が認められなかった。 よって、敷地は斜長石が曹長石化するような高温の熱水の影響を受けていないと考えられる(P.77)。なお、敷地内で認められるⅠ/S混合層や石英等の変質鉱物は、 曹長石化する温度よりも低い温度でも生成することから(P.67)、曹長石化が認められない程度の温度環境下であっても、敷地の変質鉱物は生成し得る。
- ○変質の広がりを確認するために、敷地周辺の変質に関する調査を行った結果、敷地周辺で認められた粘土鉱物は敷地と同程度のイライト混合率をもつⅠ/S混合層であると判定した(P.81)。敷地で確認される変質鉱物(I/S混合層)が、敷地内に限って分布するものではなく、敷地周辺の穴水累層中にも広く分布することから、敷地周辺一帯は同じような環境下で変質を被ったと判断した。
- OS-1の粘土状破砕部(I/S混合層からなる変質部)全体を横断している砕屑物(砕屑岩脈)の薄片観察によると、未固結な状態で高い圧力を受けて貫入したことが示 唆されること等から、砕屑岩脈は、地下深部の高封圧下で形成したと判断した(P.110)。

【生成環境の検討】

○敷地の変質鉱物が生成するには、その確認標高の地温よりも高温である必要があることから、①現在と同程度の地温分布で、より高温の地下深部において生成し、現在の確認標高まで隆起したか、もしくは②敷地の地温分布が現在よりも高温となる環境下で生成したと考えられる。つまり、生成環境は、「①地下深部(地温勾配相当の高温)での生成」もしくは「②熱水(地温勾配以上の高温)による生成」である。分析結果を踏まえ、生成環境を検討した。

<1)地下深部で生成した場合>

 I/S混合層が敷地周辺の穴水累層中にも広く認められること及び粘土状破砕部(I/S混合層からなる変質部)全体を横断している砕屑岩脈が地下深部の高封圧下 で形成したと考えられることを踏まえ、敷地の変質鉱物は、地下深部で敷地周辺一帯が変質し、その後、敷地周辺一帯が隆起して現在の位置で確認されているものと判断した。

<②熱水により生成した場合>

・敷地のいずれの斜長石にも曹長石化が認められないことから、敷地は、少なくとも斜長石が曹長石化するような高温の熱水の影響は受けていないと考えられる。
 ・よって、敷地の変質鉱物は、「①地下深部での生成」の可能性が高いと判断した。一方で、斜長石が曹長石化しない程度の熱水の影響を受けて生成した可能性は否定できない。

【生成年代の推定】

○変質鉱物の生成環境の検討結果を踏まえ,それぞれの生成環境における生成年代の推定を行った(次頁)。

○地下深部での生成年代は、隆起速度を用いて推定した。変質鉱物の生成温度は約50℃以上であることから(P.67)、敷地の地温分布を用いると、地温が50℃以上となる深度800m以深で生成し、地表付近まで隆起したこととなる。隆起速度をMIS5e以降の速度(0.13m/千年)と仮定し、生成年代を約6Ma以前と推定した。 〇なお、曹長石化しない程度の熱水により生成した場合の生成年代は、能登半島で最後に火成活動が認められた9Ma以前と推定した。

〇以上より,敷地の変質鉱物(I/S混合層等)は,地下深部で生成した可能性が高いと判断し,地下深部での生成年代は,地殻の隆起速度を一定 と仮定すると,約6Ma以前と推定した。なお,曹長石化しない程度の熱水の影響を受けて変質鉱物が生成した可能性は否定できず,その場合の 生成年代は,能登半島で最後に火成活動が認められた9Ma以前と推定した。

第935回審査会合 資料1 P.51 再掲



### 5.2.1(1-3)変質鉱物の生成環境の検討及び生成年代の推定 一斜長石の曹長石化検討-

第935回審査会合 資料1 P.52 再掲

OEPMA分析により、敷地のEL12.66m~EL-945.90mまでの間の斜長石を対象として、曹長石化の検討を行った結果、いずれの斜長石も概ね曹灰長石~亜灰長石 を示し、曹長石化は認められない。

※敷地内で認められるI/S混合層や石英等の変質鉱物は、曹長石化する温度よりも低い温度でも生成することから(P.67)、

〇よって,敷地は、少なくとも斜長石が曹長石化するような高温の熱水の影響を受けていないと考えられる※。



上図は、黒田・諏訪(1983)を基に作成した。各分析試料の詳細はP.78~80

### 破砕部中(EL12.66m)の斜長石

OE-8.5-2孔の深度8.55m付近(EL12.66m付近)で認められるS-2・S-6の破砕部中に含まれる斜長石を対象としてEPMA分析を実施した。 OEPMA分析(定量)の分析点は、固結した破砕部に含まれる斜長石粒子から65点、粘土状破砕部に含まれる斜長石粒子から14点を選定した。







EPMAマッピング(AI)



薄片写真





EPMAマッピング(COMPO像)



白丸は 定量分析位置

HaConc AreaZ 20.00 0.0 18.74 0.0 17.49 0.0 16.23 0.0 14.98 0.0 13.72 0.0 12.46 0.1 11.21 0.Z 9.95 0.4 8.70 0.7 7.44 1.3

2.3

3.9

7.0

17.1

67.0

6.18

4.93

3.67

2.42

1.15

-0.10

### 破砕部近傍の安山岩(EL-11.97m)の斜長石

OL-6' 孔で認められるS-2・S-6(深度13.82m)の破砕部近傍の深度23.50m(EL-11.97m)の安山岩中に含まれる斜長石を対象としてEPMA分析を実施した。 OEPMA分析(定量)の分析点は、安山岩に含まれる斜長石粒子から5点を選定した。





薄片写真



EPMAマッピング(COMPO像)



0.0

0.0

0.0

8.2

1.1

3.4

8.1

8.7

8.3

白丸は 定量分析位置 Ca Ca Area 43.73 31.19 28.05 24.92 18.65 3.7 15.52 3.7 15.52 3.7 12.38 11.4 9.25 16.1 6.11 25.9 2.98 29.8 -0.16 0.0 ve 6.08

50.00

46.87

40.50

37.46

34.33

0.0

0.2

0.8

0.0



定量分析位置 BreaZ 0.0 20.00

18.74

17.49 16.23 14.98

13.72

12.46

9.95

8.70

7.44 6.2

6.18 20.6 4.93 13.5 3.67 25.7 2.42 9.0 1.16 16.5 -0.10 0 0.0

Hve 3.21

0.0

0.0

0.0

0.1

0.1

0.9

1.2

白丸は

EPMAマッピング(AI)



X線回折チャートは, 補足資料5.2-2(11)

### 5.2.1(1-3)変質鉱物の生成環境の検討及び生成年代の推定 -敷地周辺の変質に関する調査-

第935回審査会合 資料1 P.56 一部修正

○敷地周辺の赤住,福浦灯台,巌門,生神東部及びFK-1孔(福浦断層)で認められる粘土鉱物を対象として,粘土鉱物のXRD分析による結晶構造判定を行った結果,これらの敷地周辺で確認される粘土鉱物は,敷地と同程度のイライト混合率をもつI/S混合層であると判定した(次頁)。
 ○よって,敷地で確認される変質鉱物(I/S混合層)が,敷地内に限って分布するものではなく,敷地周辺の穴水累層中にも広く分布することから,敷地周辺一帯は同じような環境下で変質を被ったと判断した。

紫字:第935回審査会合以降の追加分析箇所

※局所的な変質状況に関する調査結果は、補足資料5.2-2(10)



紫字:第935回審査会合以降の追加分析箇所

# 【粘土鉱物の結晶構造判定】

〇赤住,福浦灯台,巌門,生神東部及びFK-1孔(福浦断層)で確認された粘土鉱物[※]のX線回折チャートを用いて粘土鉱物の構造判定を行った。これらの回折 チャートでは、Watanabe(1988)の理論と同様なシフトが認められ、渡辺(1986, 1981)のI/S混合層構造判定図によるとイライト混合率10~15%程度となることから、 これらの粘土鉱物は、敷地と同程度のイライト混合率をもつI/S混合層であると判定した。



82

# 【赤住】

### 〇敷地の南方約1kmに位置する赤住の海岸部では、露岩した穴水累層中に脈状の白色の変質部が確認される。



X線回折チャート(定方位)

#### 第935回審査会合 資料1 P.59 再掲

# 【福浦灯台】

### 〇敷地から約2km北方に位置する福浦灯台の海岸部では、露岩した穴水累層中に白色の変質部が確認される。



X線回折チャート(定方位)

【巌門】

### 〇敷地から約4km北方に位置する巌門の海岸部では、露岩した穴水累層中に脈状の白色の変質部が確認される。



X線回折チャート(定方位)

 $2\theta$  (deg)

# 【生神東部】

### 〇敷地の北方約7kmに位置する生神東部の穴水累層露岩部では、変質が認められる。



# 【FK-1孔(福浦断層)】

### O敷地の北方約2kmで実施したFK-1孔の深度52.5m付近で認められる福浦断層では、断層ガウジ中に粘土鉱物が認められる。



# 5.2.1(1-4)変質鉱物の生成年代評価のまとめ

第935回審査会合 資料1 P.62 一部修正

コメントNo.111,112の回答

〇変質鉱物の後期更新世以降の生成可能性の評価の結果,敷地の変質鉱物は,約12~13万年前以降に生成したものではない(P.65)。

〇生成環境を踏まえた生成年代の推定の結果,敷地の変質鉱物は,地下深部で生成した可能性が高いと判断し,地下深部での生成年代は,地殻の隆起速度を一定 と仮定し,約6Ma以前と推定した。なお,曹長石化しない程度の熱水の影響を受けて変質鉱物が生成した可能性は否定できず,その場合の生成年代は,能登半島 で最後に火成活動が認められた9Ma以前と推定した(P.75)。

<生成環境に関する追加検討>

紫字:第935回審査会合以降に追記

【能登半島周辺の地質構造に関する既往知見との関係】

・能登半島周辺の地質構造について文献調査を実施した結果,敷地周辺一帯は中期中新世以前に沈降し,中期中新世以降に隆起する環境を経たものとされており,敷地の変質鉱物が地下深部で生成 し,その後隆起して現在の位置で確認されているものと判断したことと整合的である(次頁)。

【新第三紀堆積岩における変質状況の確認】

・敷地周辺一帯が同じような環境下で変質を被ったと判断したことについて,敷地周辺の穴水累層に加え,その周辺の新第三紀堆積岩の変質状況を調査した結果,敷地と同程度のイライト混合率をもつ 変質鉱物(I/S混合層)が分布することを確認した(P.90~94)。

Oよって,敷地の変質鉱物(I/S混合層等)は、少なくとも後期更新世以降に生成したものではない※1。

※1:変質鉱物と第四系との関係やI/S混合層のK-Ar年代値等についても、この年代評価と矛盾しない。

【敷地の変質鉱物と第四系との関係】

・敷地の変質鉱物と第四系の関係を検討した結果, I/S混合層を生成させた変質は, 穴水累層中に深部から地表付近まで連続的に確認されるが, 少なくとも第四系には及んでいないと判断した(P.95~ 105) 。

【K-Ar年代値(I/S混合層), U-Pb年代値(オパールCT)】

・敷地で認められたI/S混合層のK-Ar年代値は15~10Maを示し(P.106),オパールCTのU-Pb年代値は11.7Maを示す(P.107)。

【生成温度・期間に関する文献調査】

・文献によると、I/S混合層は約50℃では、100万年でも生成せず、オパールCTが約50℃で生成する場合、数十万年の期間を要するとされる(P.108、109)。



※2:補足資料5.2-1(2),※3:信頼性確認は,補足資料5.2-2(9),※4:5.2.1(1-3)生成環境を踏まえて推定した生成年代

# 【能登半島周辺の地質構造に関する既往知見との関係】

○敷地の変質鉱物の生成環境に関する評価と既往知見との関係を確認するため, 穴水累層形成以降(前期~中期中新世)における能登半島周辺の地質構造につい て整理した。

〇尾崎(2010)によれば、能登半島において中期中新世以前に背弧堆積盆拡大が起こり、中期中新世以降に背弧堆積盆短縮に伴う隆起が生じたとされている。

○竹内(2010)によれば、能登半島周辺では18~15Maに堆積盆を形成する急激な沈降が生じ、15~5Maに短縮テクトニクスによる堆積層変形が進行したとされている。
○絈野(1993)によれば、能登半島において黒瀬谷期(16.5~16Ma)には浅海環境であり、東別所期(16~15Ma)に海域が急速に拡大し半深海の深さとなり、下部音川期(15~14Ma)に隆起が生じ、陸域が増大したとされている。

〇以上を踏まえると、敷地周辺一帯は中期中新世以前に沈降し、中期中新世以降に隆起する環境を経たものとされており、敷地の変質鉱物が地下深部で生成し、その後隆起して現在の位置で確認されているものと判断したことと整合的である。





# 【新第三紀堆積岩における変質状況の確認】

○敷地周辺一帯が同じような環境下で変質を被ったと判断したことについて,敷地周辺の穴水累層に加え,その周辺の新第三紀堆積岩の変質状況を調査した。
 ○敷地周辺の新第三紀堆積岩(黒瀬谷階の縄又互層,谷出礫岩層,山戸田泥岩層)中の粘土鉱物を対象として,XRD分析による結晶構造判定を行った結果,これらの敷地周辺で確認される粘土鉱物は,敷地と同程度のイライト混合率をもつⅠ/S混合層であると判定した(次頁)。



## 粘土鉱物の結晶構造判定

○鬼屋,田尻滝及び横田で確認された粘土鉱物[※]のX線回折チャートを用いて粘土鉱物の構造判定を行った。これらの回折チャートでは、Watanabe(1988)の理論と同様なシフトが認められ、渡辺(1986, 1981)のI/S混合層構造判定図によるとイライト混合率15~20%程度となることから、これらの粘土鉱物は、敷地と同程度のイライト混合率をもつI/S混合層であると判定した。



### 鬼屋(縄又互層)

〇敷地の北方約25kmに位置する鬼屋の縄又互層露岩部で試料(砂岩)を採取し、XRD分析を実施した。



## 田尻滝(谷出礫岩層)

〇敷地の北東方約15kmに位置する田尻滝の谷出礫岩層露岩部で試料(砂岩)を採取し、XRD分析を実施した。



## 横田(山戸田泥岩層)

〇敷地の北東方約13kmに位置する横田の山戸田泥岩層露岩部で試料(泥岩)を採取し、XRD分析を実施した。



コメントNo.110の回答

# 【敷地の変質鉱物と第四系との関係】

紫字:第935回審査会合以降に追記

○破砕部中や割れ目に沿って変質鉱物(I/S混合層,オパールCT及びフィリプサイト)を確認したことから、これらの鉱物を生成させた変質が第四系に及んでいるかを確認するため、破砕部及び その他の割れ目について調査を行った。

〇駐車場南側法面~駐車場南東方トレンチでは,粘土状破砕部が穴水累層中に深部から連続的に認められるが,第四系(HIa段丘堆積物)には認められない。

Oこの粘土状破砕部を対象としてXRD分析を実施した結果,ボーリング孔(M-12.5"孔, N-14孔)では変質鉱物であるI/S混合層が認められ,駐車場南側法面下部ではI/S混合層とハロイサイトが 共存し,地表付近ではI/S混合層は認められず主に風化変質鉱物であるハロイサイトが認められた。

Oこのことから、地表付近の粘土状破砕部は、段丘面形成以降の風化によりハロイサイト主体となり、I/S混合層が検出されなくなったものと判断した。

Oさらに、穴水累層中に認められる白色脈(ハロイサイト脈)が穴水累層の上面で削剥され、上位の第四系に覆われており、第四系には認められないことを複数箇所で確認している(次頁)。この ことから、この白色脈の形成時期は第四系の堆積時期よりも古いと判断した。なお、この白色脈は、風化によりI/S混合層が検出されなくなったものも含まれる可能性がある。

〇以上を踏まえ, I/S混合層を生成させた変質は、穴水累層中に深部から地表付近まで連続的に確認されるが、少なくとも第四系には及んでいないと判断した。



第935回審査会合 資料1 P.64 一部修正

コメントNo.110の回答

### 割れ目に認められる白色脈と第四系の関係

紫字:第935回審査会合以降に追記・修正



・No.2トレンチ,35m盤法面及び大坪川ダム右岸トレンチでは、穴水累層中の割れ目に沿って白色 脈が認められる。この白色脈は、穴水累層の上面で削剥され、上位の第四系(MI段丘堆積物、 HIa段丘堆積物等)に覆われており、第四系には認められないことを確認した(P.97~104)。

・このことから、この白色脈の形成時期は第四系の堆積時期よりも古いと判断した。

・この白色脈について、XRD分析を実施した結果、風化変質鉱物であるハロイサイトが認められたものの、I/S混合層は認められない。

露頭調査結果							
地点	穴水累層	第四系	参照頁				
No.2トレンチ	<ul> <li>・穴水累層中の割れ目に</li> <li>沿って白色脈が認められる。</li> </ul>	・MI段丘堆積物中に変質 鉱物脈は認められない。	P.97~100				
35m盤法面	<ul> <li>・穴水累層中の割れ目に</li> <li>沿って白色脈が認められる。</li> </ul>	・HIa段丘堆積物中に変質 鉱物脈は認められない。	P.101~102				
大坪川ダム右岸トレンチ	<ul> <li>・穴水累層中の割れ目に</li> <li>沿って白色脈が認められる。</li> </ul>	・砂層(層理部)中に変質鉱 物脈は認められない。	P.103~104				

#### XRD分析結果

		検出鉱物					
試料採取位置	標高	石英 ※	クリストバライト	7	10 Å型ハロイサイト	緑泥石	赤鉄鉱
No.2トレンチ東面 白色脈	EL 19m	+	±	Δ	±	±	
No.2トレンチ南面 白色脈	EL 19m	+	+	Δ	±	±	
35m盤法面 白色脈	EL 36m	±	+	Δ	±	±	±

△:少量(500~2,500cps), +:微量(250~500cps), ±:きわめて微量(<250cps).

Monochrometer:Graphite 湾曲 Receiving Slit:0.3mm

Divergence Slit:1°

Scattering Slit:1°

Scanning Sped:2° /min

Scanning Mode:連続法

Sampling Range:0.02°

Scanning Range:2~61

量比.

XRD分析 測定諸元

Target:Cu(K $\alpha$ )

Voltage:40kV

Current:40mA

Detector:SC

Calculation Mode:cps

装置:理学電気製 MultiFlex

#### XRD分析結果



量比 △:少量だが検出される(<5,000cps)



#### ※白色脈中の石英は, 堆積物中に含まれる石英 (補足資料5.3-1(1) P.5.3-1-44, 50)が流入してき たものと考えられる。

XRD回折チャートは補足資料5.2-2(12)

### 割れ目に認められる白色脈と第四系の関係(No.2トレンチ 東面 1/2)



No.2トレンチ東面 全体スケッチ※

※このスケッチは、拡大範囲①スケッチと作成時期が異なるため、礫の分布や岩盤上面・割れ目等の形状が一部異なる。



拡大範囲① 写真





拡大範囲① 写真(岩盤上面等を加筆)

拡大範囲① スケッチ

### 割れ目に認められる白色脈と第四系の関係(No.2トレンチ 東面 2/2)



拡大範囲② 写真



拡大範囲② 写真(岩盤上面等を加筆)



拡大範囲③ 写真



拡大範囲③ 写真(岩盤上面等を加筆)

### 割れ目に認められる白色脈と第四系の関係(No.2トレンチ 南面 1/2)



No.2トレンチ南面 全体スケッチ[※] ※このスケッチは,拡大範囲①スケッチと作成時期が異なるため,礫の分布や岩盤上面・割れ目等の形状が一部異なる。



拡大範囲① 写真







拡大範囲② 写真



拡大範囲② 写真(岩盤上面等を加筆)

### 割れ目に認められる白色脈と第四系の関係(35m盤法面 1/2)



※このスケッチは、拡大範囲①スケッチと作成時期が異なるため、礫の分布や岩盤上面・割れ目等の形状が一部異なる。



拡大範囲① 写真





## 割れ目に認められる白色脈と第四系の関係(35m盤法面 2/2)

拡大範囲② 写真



拡大範囲② 写真(岩盤上面等を加筆)

割れ目に認められる白色脈と第四系の関係(大坪川ダム右岸トレンチ 1/2)





・変質した安山岩(角礫質)中に局所的に(均質)が分布する。この安山岩(均質)の割れ目に挟在して,褐白〜褐色を呈する幅1〜2cm程度の白色脈が分布する。 ・白色脈には、高角〜鉛直方向に分布するものが多く、副次的に水平方向のものも伴う。また、幅6〜8cmの水平方向の脈が例外的に一条分布する。 ・高角〜鉛直方向に分布する白色脈の上端は、岩盤と砂層(層理部)の境界で凹状に削剥されており、砂層(層理部)中へは延長しない(次頁拡大範囲②)。

### 割れ目に認められる白色脈と第四系の関係(大坪川ダム右岸トレンチ 2/2)



拡大範囲① 写真



拡大範囲② 写真





拡大範囲① 写真(岩盤上面等を加筆)

# 〇 試料採取位置 <u>駐車場南側法面 粘土状破砕部</u>



### 試料写真



分析試料 (駐車場南側法面_上)



分析試料 (駐車場南側法面_下) <u>No.2トレンチ東面 白色脈</u>



### <u>No.2トレンチ南面 白色脈</u>



### <u>35m盤法面 白色脈</u>

白色脈

(XRD試料採取箇所



29 20 31 32 33 34 25 36

分析試料

(No.2トレンチ東面)

28 29 20 31 32 33 34 25 38 · 分析試料 (No.2トレンチ南面)



分析試料 (35m盤法面)

### 大坪川ダム右岸トレンチ 白色脈





 4 5 6 7 8 9 10 1 2

 分析試料

 (大坪川ダム右岸トレンチ)

### <u>N-14孔 深度30.97m付近 粘土状破砕部</u>



### <u>M-12.5"孔 深度50.00m付近 粘土状破砕部</u>



固結した破砕部 粘土状破砕部 固結した破砕部



分析試料 (N−14孔)



(M-12.5"孔)

# 【(参考)K-Ar年代分析(I/S混合層)】

〇粘土鉱物(I/S混合層)のK-Ar年代値は15~10Maを示す※。

※K-Ar年代分析の信頼性確認内容は、補足資料5.2-2(9)

対象物	試料No.	試料採取箇所		測定物 (粒径)	<b>カリウム含有量</b> (wt. %)	放射性起源 ⁴⁰ Ar (10 ⁻⁸ cc STP/g)	K−Ar年代 (Ma)	非放射性起源 ⁴⁰ Ar ^(%)
S−1 粘土状破砕部	1	岩盤調査坑 No.15~16付近	EL-17.90m	I/S混合層 (0.2−0.4 <i>μ</i> m)	$0.652 \pm 0.013$	26.1±4.0	10.3±1.6	90.4
	2	岩盤調査坑 No.16~17付近	EL-17.90m	I/S混合層 (0.2−0.4 <i>μ</i> m)	$0.382 \pm 0.008$	16.2±3.0	10.9±2.0	91.8
	3	岩盤調査坑 No.24~25付近	EL-17.70m	I/S混合層 (0.2−0.4 <i>μ</i> m)	0.689±0.014	30.8±7.5	11.5±2.8	93.6
	4-1		EL-16.45m	I/S混合層 (<5.0 μ m)	$0.512 \pm 0.010$	21.7±4.6	10.9±2.3	93.1
	4-2	- 岩盤調査坑 No.27孔		I/S混合層 (<1.0 μ m)	$0.504 \pm 0.010$	19.2±5.2	9.8±2.6	94.5
	4-3			I/S混合層 (<0.4 μ m)	0.489±0.010	20.2±5.8	10.6±3.1	94.8
	4-4			I/S混合層 (<0.1 μ m)	$0.407 \pm 0.009$	16.3±6.5	10.3±4.1	96.2
S─2・S─6 粘土状破砕部	5	E-8.5+5"孔_深度9.3m	EL11.82m	I/S混合層 (0.2−1.0 <i>μ</i> m)	$0.420 \pm 0.008$	23.3±6.3	14.3±3.9	94.5
	6	E−8.6+5' 孔_深度8.9m	EL12.24m	I/S混合層 (0.2−1.0 <i>μ</i> m)	$0.337 \pm 0.007$	17.7±2.9	13.5±2.2	91.1
	7	F-8.5"孔_深度8.80m	EL12.33m	I/S混合層 (0.2−1.0 <i>μ</i> m)	$0.375 \pm 0.008$	21.1±2.0	14.5±1.4	84.7
	8-1	- E−8.4' 孔_深度31.70m	EL-10.61m	I/S混合層 (<5.0 μ m)	$0.638 \pm 0.013$	29.1±6.2	11.7±2.5	93.0
	8-2			I/S混合層 (<1.0 μ m)	0.909±0.018	42.1±12.8	11.9±3.6	95.0
	8-3			I/S混合層 (<0.4μm)	0.935±0.019	41.4±14.2	11.4±3.9	95.6
	8-4			I/S混合層 (<0.1 μ m)	0.887±0.018	47.5±14.9	13.7±4.3	95.2
S−4 粘土状破砕部	9	E-11.1SE-6孔_深度1.50m	EL 31.17m	I/S混合層 (0.2−2.0 <i>μ</i> m)	$0.400 \pm 0.008$	21.1±1.5	13.5±1.0	80.5
S−5 粘土状破砕部	10	R-8.1-1-3孔_深度22.24m	EL-11.12m	I/S混合層 (0.2−1.0 <i>μ</i> m)	$0.295 \pm 0.006$	11.8±1.8	10.3±1.6	90.5
S−7 粘土状破砕部	11	H−5.64−2孔_深度9.53m	EL 2.84m	I/S混合層 (0.2−2.0 <i>μ</i> m)	0.359±0.007	20.1±2.3	14.4±1.7	87.1
S−8 粘土状破砕部	12	F−6.80−2孔_深度18.69m	EL-5.83m	I/S混合層 (0.2−2.0 <i>μ</i> m)	0.672±0.013	39.0±2.2	14.9±0.9	76.0
K−2 粘土状破砕部	13	H−0.9−40孔_深度19.65m	EL-6.36m	I/S混合層 (0.2−1.0 <i>μ</i> m)	0.754±0.015	34.1±2.7	11.6±0.9	82.0
K−14 粘土状破砕部	14	H0.3-80孔_深度31.65m	EL-27.48m	I/S混合層 (0.2−2.0 <i>μ</i> m)	1.871±0.037	84.6±9.0	11.6±1.3	85.6
K−18 粘土状破砕部	15		EL-108.04m	I/S混合層 (0.2-1.0μm)	$1.501 \pm 0.030$	65.9±8.4	11.3±1.5	87.5
非破砕部の 粘土鉱物脈	16	H−6.5−2孔_深度81.90m	EL-59.10m	I/S混合層 (0.2-2.0μm)	0.538±0.011	22.6±3.3	10.8±1.6	89.8
	17	K−10.8SW−1孔_深度49.80m	EL-18.88m	I/S混合層 (0.2-2.0µm)	0.511±0.010	20.9±1.8	10.5±0.9	83.3

第935回審査会合 資料1 P.70 再掲

# 【(参考)U-Pb年代分析(オパールCT)】

### OオパールCTのU-Pb年代値は、11.7±1.1Maを示す※。





試料採取位置写真

50cm

## 【(参考)生成温度・期間に関する文献調査】

OI/S混合層は、地下深部で生成した場合は50℃以上、熱水によって生成した場合は110℃以上で生成することが示されている。また、スメクタイトのイライト化の変質速 度に関する知見では、低温ほど生成期間が長く、温度50℃では百万年が経過してもイライト化が進行しないとされている。

OオパールCTは、地温約50℃以上の地下深部で生成することが示されている。また、反応速度論的な検討によると、低温ほど生成期間は長く、地下深部の50℃で生成 する場合には、数十万年の期間を要することが示されている。

○フィリプサイトは、地温約50℃以上の地下深部もしくは熱水によって生成されることが示されている。また、熱水変質・接触変成でフィリプサイトと同様な温度環境で生 成する斜プチロル沸石について、低温ほど生成期間は長く、約50℃で生成する場合には、およそ100万年の時間を要するとされている(次頁)。

#### ■I/S混合層の生成温度・期間に関する知見

Biørlvkke(2015)

吉村(2001)	<地下深部での生成> ・I/S混合層における積層の仕方, I層とS層の含有率, 規則度及び出現温度との関係を表で示している。 ・この表によると, ライヒバイテR=0のI/S混合層の出現温度は,「長期(5~300百万年), 50~60℃」である。 <熱水による生成> ・熱水変質作用によるI/S混合層の生成温度は約120~220℃である。	スメクタイト→ 1
井上(2003)	<熱水による生成> ・スメクタイトのイライト化は熱水変質作用のように比較的短時間で反応が完了する場合には温度の効果が 最も重要な反応促進因子である。 ・I/S混合層は熱水変質作用により、約110℃以上で生成する。	
Velde et al. (1988)	<地下深部での生成> ・スメクタイトからR0(イライト/スメクタイト不規則混合層)への変換温度は60~90℃である。	100%→ 0 1 10 100 1000 1万 10万 100万
Meunier et al. (2010)	<地下深部での生成> ・多くの研究データから100%純粋なスメクタイトのイライト化の反応の開始点は温度50~80℃である。	時間[年] 時間経過に伴うスメクタイトのイライト化 (原子力発電環境整備機構(2014)に一部加等)
原子力発電環境整備 機構(2014)	<熱水による生成> ・地層処分における熱環境の検討において, Karnland et al. (2000)による時間経過に伴うスメクタイトのイラ イト化に関する図を示している(右上図)。 ・この図によると,温度90℃では数十万年で10%程度のイライト化が進行するものの,温度50℃ではイライト 化に至らない。	
■オパールCTの生	成温度・期間に関する知 <u>見</u>	4.11A 4.09 4.07 4.07
吉村(2001)	・オパールAは非晶質のシリカ物質であるが、続成変質を受けるとオパールCTが生成する。 ・両者の境界は埋没温度が50℃付近である。	
太田ほか(2007)	・報告地域におけるシリカ鉱物の変化は埋没続成作用により生じたものと見なし、オパールAからオパール CTへ変化する温度を45℃と仮定して侵食量を推定している。	
日本粘土学会編 (2009)	・シリカ鉱物の帯状分布を整理しており、オパールCTがみられる鉱物帯の境界温度は44℃である。	50°C
Kano(1983)	<ul> <li>・北海道の基礎試錐「浜勇知」から得られたデータを基に反応速度論的な考察を行い、オパールCTのd(101)</li> <li>及び温度,生成期間の関係性を示している(右下図)。</li> <li>・この図によると、d(101)が4.11ÅであるオパールCTが50℃で生成する場合には、数十万年の期間を要する。</li> </ul>	

・非晶質シリカ(オパールA)は、通常、50~70℃で溶解しオパールCTに変化する。

ó

100万年

log t (years)

10万年

7

8

9

108

100年 1,000年 1万年
#### ■フィリプサイトの生成温度・期間に関する知見(関連する沸石類も含む)

中田·千木良(1996)	・火山ガラスからフィリプサイトを合成した結果, フィリプサイトは100~125℃で多く生成する(Hawkins et al., 1978)。
佐々木ほか(1982)	・斜プチロル沸石は, 初期圧密から後期圧密段階初期, 地温57℃以上の条件下で火山ガラスを交代して, 生成する(青柳, 1978)。 ・斜プチロル沸石が47℃で生成し始めるには, およそ100万年の時間を要する(鹿野, 1978)。
佐々木(1991)	<ul> <li>・海成層中の沸石は、埋没続成下における最高地層温度に強く支配されて生成するが、有効被熱時間が転換温度に対して重要な働きをしている。沸石の転換温度は、</li> <li>有効被熱時間が長くなるにしたがって低くなる。</li> </ul>

#### ■フィリプサイトの生成環境に関する知見(飯島, 1986)



フィリプサイト PHI=phillipsite, CHA=chabazite, NAT=natrolite, <u>CLI=clinoptilolite</u>, MOR= mordenite, ERI=erionite, GON=gonnardite, GIS=gismondine, FAU=faujasite, ANA=analcime, FER=ferrierite, THO=thomsonite, HEU=heulandite, SII=stilbite, MES=mesolite, SCO=scolecite, LAU=laumonite, YUG=yugawaralite, EPI=epistilbite, WAI=wairakite, HAR=harmotome, K-F=K feldspar, ALB=albite.

沸石の種類と生成環境(飯島(1986)に加筆)

	フィリプサイトの生成環境 (左図の番号に対応)	志賀	サイト(穴水累層)の特徴
R.	①深海底	×	深海底のフィリプサイトの母材である玄武岩質 ガラスは, 穴水累層中には含まれない。
	②アルカリ土壌	×	敷地には, 半乾燥~乾燥地帯のアルカリ土壌 は分布しない。
	③アルカリ塩湖	×	敷地には, アルカリ塩湖堆積物は分布しない。
	④天水の浸透	×	本作用の主な母材である玄武岩質ガラスは, 穴水累層中には含まれない。
	⑤熱水変質·接触変成	0	安山岩中には,50℃以上の温度環境下によっ て生成したと考えられる変質鉱物(1/S混合層, オパールCT)が認められる。

5.2.1(1-5)砕屑岩脈の形成年代評価

- OM-12.5"孔の深度50.00m(EL-21.70m)付近のS-1において,固結した角礫状破砕部と構成鉱物の種類等が類似する砕屑物が,粘土状破砕部 全体を横断している。この砕屑物を「砕屑岩脈※」と呼ぶ(詳細はP.196, 197)。
- ○薄片を詳細に観察すると,砕屑岩脈は複雑に枝分かれし,内部に流動状の構造が認められることから,砕屑岩脈は未固結な状態で高い圧力を受けて貫入したことが示唆される。さらに、周辺の粘土鉱物中に引きずり等の構造が認められないことから、粘土鉱物は砕屑岩脈の貫入当時は軟質ではなかったと考えられ,現在と異なる環境下にあったことが示唆される。これらのことを踏まえ、砕屑岩脈は地下深部の高封圧下で形成したと判断した(薄片拡大写真)。
- 〇本地点では、高位段丘 I a面の形成時期(約12~13万年前より古い高海面期, P.488)以降の海退期に、侵食により現在の地形が形成され、その後の地形に大きな変化はない(発電所建設前の旧地形図)。砕屑岩脈が確認された位置は浅部であり、砕屑岩脈は、約12~13万年前以降、現在とほぼ同じ低封圧下にあった。この低封圧下では、高封圧下で形成する砕屑岩脈は形成しないと判断した。
- 〇以上より,砕屑岩脈は少なくとも後期更新世以降に形成したものではない。



第935回審査会合 資料1 P.73 再掲

## 5.2.1(1-6)評価に用いる変質鉱物

〇変質鉱物の生成年代及び砕屑岩脈の形成年代の評価結果に基づき,鉱物脈法による活動性評価に用いる変質鉱物を整理した。

<変質鉱物の生成年代評価(P.88)>

変質鉱物は、少なくとも後期更新世以降に生成したものではない。

<砕屑岩脈の形成年代評価(P.110)>

砕屑岩脈は、 少なくとも後期更新世以降に形成したものではない。

少なくとも後期更新世以降に生成したものではないと評価した変質鉱物(I/S混合層等)及び 少なくとも後期更新世以降に形成したものではないと評価した砕屑岩脈を用いて,鉱物脈法による活動性評価を行う。



^{※1:}補足資料5.2-1(2),※2:信頼性確認は、補足資料5.2-2(9),※3:5.2.1(1-3)生成環境を踏まえて推定した生成年代

# 5.2.1(2) 破砕部中の鉱物脈

〇断層と鉱物脈との関係を確認するためにボーリングコア観察及び露頭調査を実施した。

〇ボーリングコア観察の結果, 破砕部中に鉱物脈を確認した。鉱物脈は固結した破砕部及び粘土状破砕部中に認められ, それらに変位, 変形は認められない。この ことから、破砕部の形成は、これらの鉱物脈の生成以前であると考えられる。

○露頭調査については, 敷地内の既存トレンチの観察を行ったが, 風化変質等の影響が著しく, 破砕部中に鉱物脈は認められなかった。



破砕部中に認められた鉱物脈※1

		鉱物脈が認	認められた位置	深度	標高	記事	変質鉱物
新層	1		L-12.2	41.93m	EL-10.97m	41.52~41.93mに灰白色~灰オリーブ色の鉱物脈あり。	 スメクタイト ^{※2}
新聞証券部の費告域で新聞が 認かられないことを確認したもの	2		M-12.5	63.43m	EL-35.33m	63.31~63.66mにオリーブ色の鉱物脈あり。	
新潮端部を確認していないもの	3	S-1	N-13'	23.39m	EL15.13m	23.69~23.94mに灰白~オリーブ褐色の鉱物脈あり。	スメクタイト※2
(授加 EL-47m)	<b>(4</b> )		N-14	30.97m	EL11.78m	31.00~31.50mに灰白~オリーブ褐色の鉱物脈あり。	_
(海岸部 EL 0m) (商店は断層の値科方向を示す	5		E-8.6	11.70m	EL9.41m	12.02~12.21mにオリーブ黄色の鉱物脈あり。	スメクタイト※2
	6		H-6.5'	34.55m	EL-13.41m	34.46~34.48mに灰白色の鉱物脈あり。	_
	$\overline{\mathcal{O}}$	S-2•S-6	K-63	20.61m	FI –9 48m	20.30~20.46mにオリーブ黄色の鉱物脈あり。	_
	8		K-6.2-2	30.94m	FI -19 44m	31.31~31.34mに灰白色の鉱物脈あり。	
	9		A-14.5S	57 49m	FI 8 85m	57 41~57 43mに灰白色の鉱物脈あり。	
	1	S-4	H-6 4	94.65m	El -55.84m	94.56~94.60mにオリーブ黄色の鉱物脈あり	_
	1		F-4.6	29 70m	EL -18.60	29.66~29.68mにオリーブ色の鉱物脈あり	
	10	S-7	H=5.7	13.20m	EL -0.55m	13.14~13.40ml:注苦在の鉱物脈あり。	
	12			97.56m	EL _11.60m	97.54~97.56~15~00~20 気にの気がかいのう。	
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		B-2	H-5.4-4E	67.30m		07.54~87.50mに次日巴の弧彻脈のり。	
			H=0.3	40.32m	EL-29.88m	40.30~40.37ml スリーン東巴・灰日巴の鉱物脈のり。	-
	(5)		G-1.9-27	47.81m	EL-17.82m	47.68~47.7/ml オリーノ色の鉱物脈あり。	XX791F**
toxel share constant and the standard of the s	(16)		H-0.9-75	36.51m	EL-29.00m	36.27~36.47mにオリーフ褐色の鉱物脈あり。	_
A P . A P	$\mathbb{D}$	K-2	H-1.1	103.77m	EL-96.99m	103.36~106.29mにオリーブ色・白色の鉱物脈あり。	I/S混合層, オパールCT
	18		H-1.3-88	139.30m 141.57m	EL-131.95m EL-134.21m	139.32~139.50mに浅黄色の鉱物脈あり。 141.44~142.00mにオリーブ~オリーブ褐色の鉱物脈あり。	_
The reach of a man	(19)	K-3	M-2.2	48.83m	EL-31.52m	48.72~48.84mにオリーブ色の鉱物脈あり。	I/S混合層
• • • • • •	20	K-5	G-1.5-35	40.06m	EL-18.49m	40.16~41.43mに明褐色~オリーブ色の鉱物脈あり。	_
	21		H− −1.86	36.28m	EL-32.64m	36.18~36.49mに褐~黄褐色の鉱物脈あり。	_
· ·	22	K-16	H− −1.80	43.35m	EL-39.71m	43.07~43.80mに褐色・オリーブ色の鉱物脈あり。	_
K-18, K-19, K-22, K-25, K-26, C-21, では, 地表付近まで 連続しないため, ELOmでの延長位置を	23		H− −1.7	57.55m	EL-53.91m	57.21~57.78mに灰白色・オリーブ色・褐色の鉱物脈あり。	_
	(24)	K-17	H3.0-55	78.23m	EL-60.44m	78.14~78.23mに灰白色の鉱物脈あり。	_

#### -:XRD分析未実施 ※1:ボーリングコア観察の結果,破砕部中に認められた鉱物脈とボーリングコアに認められる変質の状況(次頁) について柱状図に加筆した(データ集1)。

※2:XRD分析により,主な粘土鉱物としてスメクタイトが認められており,同一断層の別孔で実施したXRD分析 (粘土分濃集)の結果を踏まえ、これらの変質鉱物はI/S混合層であると判断した。

試料⑪(白色)

XRD分析 測定諸元	
装置:理学電気製 MultiFlex	Divergence Slit:1°
Target:Cu(Kα)	ScatteringSlit:1°
Monochrometer:Graphite 湾曲	ReceivingSlit:0.3mm
Voltage:40kV	ScanningSped:2°/min
Current:40mA	Scanning Mode:連続法
DetectorSC	Sampling Range:0.02°
Calculation Mode:cps	Scanning Range:2~61°

	試料①(オ	-リーブ色), 19		試料①	, 3, 5, 15
	XRD分析 測定詞	者元	ון	XRD分析 測定請	玩
	装置:Rigaku RINT2	2500V		装置:PANalytical >	(* Pert Pro
	Target: Cu(Kα)	Divergence Slit: 0.5*		Target: Cu(Kα)	Divergence Slit: 15mm
	Voltage: 40kV	ReceivingSlit:0.15mm		Voltage: 40kV	ReceivingSlit: 0.20mm
- 1	D	Stopping: 0.02*		D	Stop size: 0.02°

#### 【ボーリングコアに認められる変質の状況】

〇ボーリングコア観察の結果,熱水変質によるものと考えられる変質の状況が認められた。
 〇変質区分を,以下の3区分とし,柱状図に変質,強い変質が認められた区間を柱状図に記載した(データ集1)。
 ・非変質,弱く変質:原岩組織が判別でき,変質部分が50%未満。
 ・変質:原岩組織が判別でき,変質部分が50%以上。
 ・強く変質:原岩組織が不明。



変質している区間の例(L-12.2孔)

- 変質している区間(非変質,弱く変質)
- 変質している区間(変質)
- 変質している区間(強く変質)



拡大写真(M-12.5孔 63.5~63.7m)

### 【L-12.2孔 X線回折チャート 不定方位】

#### 〇鉱物脈でXRD分析を実施した結果,主な粘土鉱物としてスメクタイトが認められる。



### 【L-12.2孔 X線回折チャート 定方位 EG処理】





拡大写真(N-14孔 31.0~31.2m)

### 【N-13'孔 X線回折チャート 不定方位】

#### 〇鉱物脈でXRD分析を実施した結果,主な粘土鉱物としてスメクタイトが認められる。



### 【N-13'孔 X線回折チャート 定方位 EG処理】



#### 【破砕部中に認められた鉱物脈(S-2·S-6)】

(m)

11.8

(m)

12.4

11.6

3-2

右拡大範囲

12.2

11.5

12.1

`③−2 S−2・S−6写真(E−8.6孔) 11.7

12.3

1



11.3

11.9

11.4

12.0

11.2

11.8



拡大写真(E-8.6孔 12.0~12.2m)



### 【E-8.6孔 X線回折チャート 不定方位】

〇鉱物脈でXRD分析を実施した結果,主な粘土鉱物としてスメクタイトが認められる。



### 【E-8.6孔 X線回折チャート 定方位 EG処理】







拡大写真(H-6.4孔 94.5~94.7m)









S-7写真(H-5.7孔)

拡大写真(H-5.7孔 13.1~13.3m)



拡大写真(H-6.5孔 46.2~46.4m)



K-2写真(H-0.9-75孔)



回折チャート

129

### 【G-1.9-27孔 X線回折チャート 定方位 EG処理】





3-2

#### 【H-1.1孔(白色の鉱物脈) X線回折チャート 不定方位】

〇白色の鉱物脈でXRD分析を実施した結果、クリストバライトとトリディマイトのピークが見られるため、この白色鉱物脈にはオパールCTが含まれる。



### 【H-1.1孔(白色の鉱物脈) X線回折チャート 定方位 EG処理】



【H-1.1孔(オリーブ色の鉱物脈) X線回折チャート 定方位(粘土分濃集)】

〇オリーブ色の鉱物脈でXRD分析(粘土分濃集)による結晶構造判定を実施した結果,粘土鉱物(スメクタイト)はI/S混合層であると判定した。



EG処理スメクタイトのピーク回折角

5.14°
10.20°
15.70°
5.06°
5.50°



I/S混合層構造判定

渡辺(1986)による I/S混合層構造判定	I/S混合層(R=0)		
渡辺(1981)による イライト混合割合	イライトが10%程度混合		

回折チャート (EG処理も合わせて表示)







#### 【M-2.2孔 X線回折チャート 定方位(粘土分濃集)】

〇鉱物脈でXRD分析(粘土分濃集)による結晶構造判定を実施した結果、粘土鉱物(スメクタイト)はI/S混合層であると判定した。



EG処理スメクタイトのピーク回折角

(1)5~8°	5.14°
©9~11°	10.22°
316~18°	15.64°
$\Delta 2\theta_1$ (2)–(1))	5.08°
$\Delta 2\theta_2$ (3–2)	5.42°



I/S混合層構造判定

渡辺(1986)による I/S混合層構造判定	I/S混合層(R=0)		
渡辺(1981)による イライト混合割合	イライトが10%程度混合		

回折チャート (EG処理も合わせて表示)



139



拡大写真(H--3.0-55孔 78.1~78.3m)

# 5.2.1(3) 最新面と最新面付近の変質鉱物

第935回審査会合 資料1 P.76 再掲

## 5.2.1(3) 最新面と最新面付近の変質鉱物 一最新面の認定の考え方一

〇鉱物脈法による活動性評価にあたっては、断層の最新活動時期を表す最新面を適切に認定し、5.2.1(1)で示した変質鉱物との接触関係を確認 することが重要となる。

〇この最新面の認定にあたっては、まず巨視的観察により破砕部から主せん断面を抽出する。その上で、主せん断面を薄片による微視的観察に より観察して最新ゾーンを抽出し、最新ゾーンの中から最新面を認定する。



142

# 5.2.1(3) 最新面と最新面付近の変質鉱物 一切り合い関係の考え方一

コメントNo.123の回答

○鉱物脈法による活動性評価にあたっては、最新面と鉱物脈との切り合い関係が明確な箇所で評価を行うことが重要である。
 ○鉱物脈が最新面を明確に横断しているもの(左写真,中央写真)については、最新面と鉱物脈との切り合い関係を用いて活動性評価を行う。
 ○一方、面が全体的に不明瞭で、面の周辺にも変位・変形が認められないなど、最新面を明確に認定できないもの(右写真)については、最新面が分布する可能性のある最新ゾーンと鉱物脈との関係を用いて活動性評価を行う。



# 5.2.1(3) 最新面と最新面付近の変質鉱物 一破砕部の硬軟ー

○破砕部の硬軟の程度を定量的に確認するために、粘土状破砕部及び固結した破砕部で針貫入試験を実施した。 〇その結果、粘土状破砕部では2~3N/mm、固結した破砕部では46~71N/mmの針貫入勾配を示し、粘土状破砕部と固結した破砕部の硬軟の 程度は明らかに異なり、固結した破砕部は周辺の母岩と同程度の硬さを有することが確認できた。

断層名

S-1

の詳約



		粘土状破砕部	5			固結した破砕部		
孔名	測点 番号	<b>針貫入勾配</b> (N/mm)	平均值 (N/mm)	断層名	孔名	測点 番 <del>号</del>	<b>針貫入勾配</b> (N/mm)	平均値 (N/mm)
0-16孔	а	3	3			f	50	
	b	2	<u> </u>		0 167	g	50	46
J-9 fL	с	2	2		0-10 <del>1</del> L	h	50	
	d	3	0	0.1		i	33	
H-0.07L	е	2	3	- 3 5-1		j	50	
砕部と固結	た破砕き	『の針書入試験』	上午 1995年1995年1995年1995年1995年1995年1995年1995		1 0' 7	k	50	
いるないのではのであって、「「「」」の「「」」「「」」、「「」」、「」」、「」」、「」」、「」」、「」」				-	J-9 fL	I	100	63
						m	50	
						n	33	
						o	100	71
			5-2-5-6	H-6.5₽L	р	100	/1	
						q	50	
	<b>孔名</b> 0-16孔 J-9'孔 H-6.5孔 砕部と固結し いては次頁	孔名     測点番号       〇-16孔     a       J-9'孔     b       イー6.5孔     d       中-6.5孔     e	祝名     測点 番号     針貫入勾配 (N/mm)       0-16孔     a     3       J-9'孔     b     2       C     2       H-6.5孔     d     3       e     2	粘土状破砕部祝名測点 割合針貫入勾配 (N/mm)平均値 (N/mm)O-16孔a33J-9'孔b22C222H-6.5孔d33e233아가지は次真・・2	祝名         湖点         針貫入勾配 (N/mm)         平均値 (N/mm)         断層名           0-16孔         a         3         3           J-9'孔         b         2         2           C         2         2         2           H-6.5孔         d         3         3           다         2         2         2           H-6.5孔         d         3         3           다         2         3         5-1	祝名         湖点 針貫入勾配 (N/mm)         平均値 (N/mm)         断層名         孔名           0-16孔         a         3         3           J-9'孔         b         2         2           C         2         2         0-16孔           H-6.5孔         d         3         3           다         2         2         0-16孔           h+6.5孔         d         3         3           다         2         2         0-16孔           h+6.5孔         d         3         3           다         2         2         0-16孔           h+6.5孔         -         2         -           다         3         -         -           다         2         -         -           다         -         -         -           다         3         -         -           다         -         -         -           다         -         -         -           다         -         -         -           다         -         -         -           다         -         -         -           다         -	現点       針貫入勾配 (N/mm)       平均値 (N/mm)       断層名       孔名       測点 陽子 $0 - 161$ a       3       3       3       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1       1<	

<b>A</b> I	⊕	ъ.		肝今	<b>4</b> +	<b>H</b>
<del>т т</del>		л	ΞTI	马中	金言	Ŧ
	5	~ `	- L - V	うう	4.1	~

(参)	(参考)母岩の針貫入勾配平均値 (N/mm)						
凝灰角礫岩	安山岩(角礫質)	安山岩(均質)					
46	63	100					

*2:母岩の針貫入試験結果の詳細については補足資料2.2-2

【針貫入試験の測定方法】 ・粘土状破砕部及び固結した破砕部に針を貫入し、その貫入長さと貫入荷重を測定して、その関係から針貫入勾配を求める試験である。 ・試験にあたり、粘土状破砕部に対して2点程度、固結した破砕部に対して4点程度の計測を行い、その平均値をその破砕部における針貫 入勾配値※とした。 なお測定は、できるだけ平滑な箇所で基質を対象に実施した。

※貫入深さ1mm未満で貫入荷重100Nに達した計測値は針貫入勾配を100N/mmとして算出


第935回審査会合 資料1 P.79 再掲

# 5.2.1(3) 最新面と最新面付近の変質鉱物 一砕屑岩脈の硬軟ー

○M-12.5"孔のS-1で認められる砕屑岩脈の硬軟の程度を定量的に確認するために、砕屑岩脈で針貫入試験を実施した。
○M-12.5"孔の砕屑岩脈は、薄片作成や分析を優先したため針貫入試験を実施できないことから、M-12.5"孔と同じく、周辺と異なる物質(砕屑物)が貫入しているA-14.5S孔及びM-2.2-2孔の砕屑岩脈において、針貫入試験を実施した。なお、これらの砕屑岩脈は周辺の物質を取り込み、母岩に入り込んでおり、このことはM-12.5"孔の砕屑岩脈が周辺の物質を取り込み、複雑に枝分かれする特徴と類似している(本頁、次頁)。
○A-14.5S孔及びM-2.2-2孔の砕屑岩脈において針貫入試験を実施した結果、砕屑岩脈は固結した破砕部や母岩と同程度の硬さを有することが確認できた(次々頁)。

〇以上より、M-12.5"孔のS-1で認められる砕屑岩脈についても、固結した破砕部や母岩と同程度に硬いと判断した。



### 【A-14.5S孔及びM-2.2-2孔における砕屑岩脈の詳細観察結果】



第935回審査会合 資料1 P.81 再掲



### 5.2.1(3) 最新面と最新面付近の変質鉱物 一試料採取位置と分析内容一

第935回審査会合 資料1 P.82 再掲

○鉱物脈法による活動性評価に用いる変質鉱物の同定にあたっては、評価を実施する薄片試料を作成したコア試料の同一破砕部を対象として、 薄片観察, EPMA分析, XRD分析(定法)を実施し、評価を行う。

O「XRD分析(定法)」の結果,主な粘土鉱物としてスメクタイトが認められる場合には,同一断層の別孔の破砕部において実施した「XRD分析 (粘土分濃集)」によって詳細な結晶構造を判定する。





### 5.2.1(3) 最新面と最新面付近の変質鉱物 一変質鉱物のEPMA分析一

OEPMA分析(マッピング)は,評価に用いる変質鉱物の分布状況を視覚的に確認することを目的に実施する。分析試料は,活動性評価に用いる薄片試料作成時の残りの試料から作成したEPMA用薄片試料を用いる。 OEPMA分析(定量)は,XRD分析等で同定した鉱物を化学組成の観点から確認することを目的に実施する。その際,EPMAのビーム照射影響 範囲(径約1μm)に測定対象鉱物以外の鉱物が入らないよう最大限留意しながら分析位置を選定し,各試料5箇所以上で実施する。



#### H--0.3-80孔の分析結果(マッピング)の詳細については, P.429

<u>EPMA分析(定量)の分析位置の例</u> (K-14, H--0.3-80孔)



最新ゾーン中及び最新面 付近に分布する変質鉱物 を対象として,分析位置を 設定する。

○ 分析位置

H--0.3-80孔の分析結果(定量)の詳細については, **補足資料5.2-2**(3)P.5.2-2-75

# 5.2.1(3) 最新面と最新面付近の変質鉱物 一注入現象の検討一

○鉱物脈法による活動性評価において,粘土鉱物が脈状に分布し最新面が不連続になっている形状が確認される箇所については,最新面が注入現象により不連続に なったものではないことを確認する必要がある。

○注入脈の特徴として, Rowe et al.(2012)によるカリフォルニアの事例では弓状構造が認められ, 関西電力株式会社(2016)による阿寺断層の事例では粒子の配列が認められるとされており, このことを踏まえると, 注入する側(当サイトでの粘土状破砕部)の内部における弓状構造や粒子の配列の有無を確認することで, 注入現象の有無を判断することができると考えられる。

Oそこで,鉱物脈法の適用にあたり,粘土鉱物が脈状に分布している箇所においては,弓状構造や粒子の配列などの注入の痕跡の有無を確認することで,評価箇所に おける注入現象の有無を判断する。



# 5.2.2 S-1

■鉱物脈法による評価地点

- 2地点(H-6.6-1孔, H-6.7孔)において, S-1の最新ゾーンに少なくとも後期更新世以降に生成したものではないと評価した変質鉱物であるI/S混合層が認められたことから, 断層活動(最新面)と変質鉱物との関係による評価を行った。
- M-12.5"孔において、S-1の最新ゾーンに少なくとも後期更新世以降 に形成したものではないと評価した砕屑岩脈が認められたことから、 断層活動(最新面)と砕屑岩脈との関係による評価を行った。

評価地点	記載頁
H−6.6−1孔 (深度57.25m,EL−37.95m)	P.155~168
H−6.7孔 (深度35.10m,EL−19.01m)	P.169~188
M−12.5"孔 (深度49.96m,EL−21.66m)	P.189~201







【断面図】



H-6.6-1孔, H-6.7孔のS-1想定深度付近のコア写真は, **捕足資料5.2-12**(3) M-12.5"孔のボーリング柱状図, コア写真, BHTVは, <u>データ集1, 2, 3</u>

### 5.2.2 S-1 (1) H-6.6-1孔 一評価結果-

コメントNo.123の回答

#### 【最新面の認定】

〇H-6.6-1孔の深度57.20m付近で認められるS-1において, 巨視的観察及び微視的観察を実施し, 最新ゾーンの下盤側及び上盤側の境界にそれぞれ最新面1, 最新 面2を認定した(P.156~159)。

#### 【鉱物の同定】

〇微視的観察により確認した粘土鉱物は, EPMA分析(定量)による化学組成の検討結果及びXRD分析(粘土分濃集)による結晶構造判定結果から, I/S混合層である と判断した(P.160, 161)。

#### 【変質鉱物の分布と最新面との関係】

OEPMA分析(マッピング)や薄片観察により、粘土鉱物(I/S混合層)の分布範囲を確認した結果、粘土鉱物(I/S混合層)は最新ゾーン及びその周辺に分布している (P.162~164)。

○粘土鉱物(I/S混合層)が最新面1,2を横断して分布し,最新面1,2が不連続になっており,不連続箇所の粘土鉱物(I/S混合層)に変位・変形は認められない(P.165 ~168)。

O以上のことを踏まえると、S-1の最新活動は、I/S混合層の生成以前である。



# 5.2.2 S-1 (1) H-6.6-1孔 一最新面の認定(巨視的観察)-

OH-6.6-1孔の深度57.20m付近で認められるS-1において, 巨視的観察(ボーリングコア観察, CT画像観察)を実施し, 最も直線 性・連続性がよい断層面を主せん断面として抽出した。

〇主せん断面における条線観察の結果,71°Rの条線方向が確認されたことから,71°Rで薄片を作成した(ブロック写真)。



### 5.2.2 S-1 (1) H-6.6-1孔 一最新面の認定(微視的観察)ー

○薄片①で実施した微視的観察(薄片観察)の結果,色調や礫径などから,上盤側より I ~ Ⅳに分帯した。

〇そのうち, 最も細粒化している分帯 Ⅱを最新ゾーンとして抽出した。

○最新ゾーンと分帯Ⅲとの境界に,面1(緑矢印)が認められる。面1は全体的に不明瞭だが,最新ゾーンの中では比較的連続性がよい面である。
○最新ゾーンと分帯 I との境界に,面2(紫矢印)が認められる。面2は全体的に不明瞭だが,最新ゾーンの中では比較的連続性がよい面である。
○面1,面2は同程度の直線性・連続性を有することから,面1を最新面1,面2を最新面2とし,それぞれについて変質鉱物との関係を確認する。
○なお,最新ゾーンから離れたその他の面として分帯Ⅲと分帯Ⅳとの境界面が認められるが,この面の周辺は最新ゾーンに比べて細粒化が進んでおらず,面は不明瞭で漸移的であることから,最新面ではないと判断した。

