志賀原子力発電所適合性審査資料 SK2-地65-01

2023年1月11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

2023年1月11日 北陸電力株式会社

当資料には商業機密または防護上の観点から公開できないデータを含んでいます。



Copyright 2023 Hokuriku Electric Power Co., Inc. All Rights Reserved.





I.「敷地の地質・地質構造」の資料の全体構成

〇「敷地の地質・地質構造」の資料構成を、下記のとおり「本資料」、「補足資料」、「参考資料」、「データ集」の4階層に区分し、とりまと めた。



Ⅱ. 評価概要

各章内で【補足①~23】で示した説明は次頁以降に示す。

5



【補足①】敷地の地形, 地質・地質構造

○文献によれば,敷地に活断層,地すべり地形は示されていない。

○敷地にはリニアメント・変動地形,地すべり地形は認められない(図1)。

○敷地の地質は、別所岳安山岩類とこれを覆う第四紀の堆積物からなる(図2)。

○重力異常図によれば、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(図3)。

○反射法地震探査・VSP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(図4,5)。



図3 敷地近傍のブーゲー異常図(金沢大学・当社作成)

6

(東西測線:深度断面)

【補足②】敷地に分布する別所岳安山岩類

○敷地の別所岳安山岩類は, 安山岩と凝灰角礫岩からなり, 安山岩は岩相により, 安山岩(均質)と安山岩(角礫質)に区分される。

岩種	産状
安山岩(均質)	岩相が比較的均質な安山岩質溶岩。暗灰色を呈し, 緻密で堅硬である。節理は比較的多く認められる。岩石組織は一様である。
安山岩(角礫質)	角礫状を呈する安山岩質溶岩。暗灰色ないし赤褐色を呈し,安山岩の大小の礫を含む。基質 は比較的堅硬である。また,節理も少なく塊状であり,礫と基質の境界は不明瞭な場合が多 い。
凝灰角礫岩	節理が少なく塊状で, 色調の異なる安山岩質の小礫から中礫を含み, 礫と基質の境界は明瞭 であり密着している。また, 堆積構造が認められる場合がある。

安山岩(均質)







【補足③】断層の抽出・性状・運動方向把握等のための調査

○断層の有無を確認するため, 重要施設を中心に, 露頭調査やボーリング調査等を行った。



【補足④】破砕部の分類

○破砕部は,軟質な粘土状破砕部,砂状破砕部,角礫状破砕部と,岩盤と同程度の硬さを有する固結した粘土・砂状破砕部,固結した角礫状破砕部に分類される。

志	賀原子力発電所における 破砕部	狩野・村田(1998)による分類			
1	粘土状破砕部	断層ガウジ	断層岩の中で,手でこわせるほど軟弱で, 粘土状の細粒な基質部が多いもの。		
(2)-1 (2)-2	砂状破砕部 角礫状破砕部	断層角礫	断層ガウジに比べて基質が少なく,角礫状 の岩片が多いもの。		
(3)-1 (3)-2	固結した粘土・砂状破砕部 固結した角礫状破砕部	破砕岩 _{または} カタクレーサイト	基質と岩片が固結しているもの。		



ボーリングにおける破砕部の事例

【補足5】敷地内断層の抽出

○敷地の断層の抽出にあたっては、下記フローに従い破砕部の幅と長さの検討を行った。



※1: <u>破砕部の幅と長さの検討</u>

〔露頭調査のうち、試掘坑・基礎掘削面調査〕

▶破砕部の長さが長いほど幅が厚い傾向があり、長さ50m以上の破砕部は幅が3cm以上であった。このことを踏まえ、長さが直接確認できない破砕部においては、幅3cm以上のものを連続性検討 対象とする。

※2: 破砕部の連続性の検討手順

>直接確認できる長さが50m以上の破砕部は、「連続性を有する破砕部」と評価し、「断層」として抽出する。

> 長さが直接確認できない破砕部は、抽出した破砕部(幅3cm以上)からその走向の±15°、傾斜の±5°の範囲で隣接孔を確認する。隣接孔に抽出した破砕部と走向・傾斜が調和的な破砕部(走向 ±30°、傾斜±15°以内)が認められた場合、同一の破砕部として連続させる。連続する破砕部が平面的に長さが50m以上となる場合は、「連続性を有する破砕部」と評価し、「断層」として抽出する。 連続する破砕部で平面的な長さが確認できない場合は、深度方向の検討を行い、上端・下端のいずれかが確認できない場合は「連続性を有する破砕部」と評価し、「断層」として抽出する。

【補足⑥】 抽出した断層36本の性状, 運動方向

- :存在しないもの

	性状									運動方向			
断層名	引名 一般走向と系統		1 .		破砕	部の幅	粘土状破	跡部の幅					条線
	(真北)		() () ()	断層長さ	平均值	最大値	平均值	最大値	破砕部の分類	破砕部の鉱物組成	固結した破砕部	料土状破碎部	方向
S-1	N60° W	Ι	80~70° NE	780m	14cm	27cm	1 cm	6cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Mi,Sm,Hem,Mgh	正断層	右横ずれ逆断層	横ずれ
S-2•S-6	N11°E	Π	60° NW	600m	29cm	108cm	3cm	17cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Trd,PI,Px,Sm,Hem	見かけ右横ずれ 正断層	左横ずれ逆断層 右横ずれ逆断層	縦ずれ
S-4	N29°E	Π	66° NW	510m	7cm	20cm	2cm	10cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Sm,Hy,Hem	正断層	左横ずれ逆断層	横ずれ
S-5	N4°E	Π	70° SE	70m	3cm	7cm	2cm	3cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Px,Sm,Hem	不明	左横ずれ正断層	縦ずれ
S-7	N41° W	Ι	60° SW	190m	10cm	25cm	2cm	5cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Trd,Pl,Px,Hbl,Sm,Cpt,Hem	不明	右横ずれ逆断層	縦ずれ
S-8	N28° W	Ι	58° SW	250m	11cm	18cm	1 cm	2cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Trd,Pl,Px,Sm,Hem,Py	正断層	左横ずれ逆断層	縦ずれ
S-9	N35° E	Π	50° NW	85m	10cm	19cm	フィルム状	フィルム状	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Px,Sm,Hem	不明	不明	横ずれ
B-1	N49° W	Ι	86° NE	100m	6cm	10cm	0.3cm	0.5cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Sm,Hem	不明	不明	横ずれ
B-2	N12°E	Π	60° NW	50m	6cm	10cm	3cm	3cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	PI,Sm,Hem	不明	左横ずれ逆断層	横ずれ
B-3	N42° W	Ι	82° NE	60m	3cm	3cm	2cm	2cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Trd,PI,Sm,Hem	正断層	右横ずれ逆断層	横ずれ
K-1	N4°E	Π	58° SE	205m	1 Ocm	19cm	-	-	固結した破砕部	PI,Px,Sm	正断層	-	-
K-2	N19°E	Π	72° SE	180m以上	28cm	94cm	2cm	4cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Qtz,Crs,Trd,Pl,Px,Sm, Sep,Hem,Php	見かけ右横ずれ 正断層	右横ずれ逆断層 左横ずれ逆断層	縦ずれ
К−3	N16° E	Π	70° SE	200m以上	12cm	20cm	_	-	固結した破砕部	Crs,PI,Px,Sm,Hem	見かけ右横ずれ 正断層	-	-
K-4	N56° W	I	85° NE	45m以上	13cm	26cm	4cm	4cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Trd,PI,Px,Sm,Hem	正断層	左横ずれ正断層	縦ずれ
K-5	N63° W	Ι	64° NE	75m以上	11cm	18cm	0.6cm	0.7cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Sm	正断層	不明	横ずれ
K-6	N2°W	Π	60° NE	25m以上 130m以下	7cm	9cm	_	-	固結した破砕部	PI,Sm,Hem	不明	_	-
K-7	N8°W	Π	88° NE	20m以上 55m以下	8cm	11cm	_	-	固結した破砕部	PI,Px,Sm	不明	-	-
K-8	N15° W	Π	80° NE	35m以上 70m以下	11cm	21cm	-	-	固結した破砕部	PI,Px,Sm	不明	-	-
K−9	N10° E	Π	88° SE	40m以上 120m以下	7cm	12cm	_	-	固結した破砕部	PI,Px,Sm	不明	_	-
K-10	N16° W	Π	62° NE	60m	9cm	10cm	-	-	固結した破砕部	Crs,PI,Px,Sm,Hem	不明	-	-
K-11	N14° E	Π	70° NW	60m	9cm	9cm	-	-	固結した破砕部	PI,Px,Sm,Hem	不明	_	-
K-12	N21° W	Π	72° NE	50m以上 310m以下	13cm	21cm	1 cm	2cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Sm	正断層	右横ずれ逆断層	縦ずれ
K-13	N12°E	Π	74°SE	55m以上 300m以下	16cm	27cm	2cm	2cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	PI,Sm,Hem,Px	正断層	左横ずれ逆断層	縦ずれ
K-14	N7°E	Π	66° NW	40m以上	37cm	72cm	2cm	3cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Sm,Hem,Php	正断層	左横ずれ逆断層 右横ずれ逆断層	縦ずれ
K-15	N4°E	Π	68° SE	30m以上	14cm	33cm	0.4cm	0.7cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Sm,Hem	正断層	逆断層	縦ずれ
K-16	N10° W	Π	67° NE	20m以上	23cm	51cm	2cm	5cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Px,Sm,Hem	正断層	右横ずれ逆断層 左横ずれ逆断層	縦ずれ
K-17	N18° E	Π	78° SE	不明	12cm	17cm	0.5cm	2cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Px,Tod,Sm,Hem	正断層	右横ずれ逆断層	縦ずれ
K-18	N8°E	Π	78° SE	40m以上	51cm	55cm	3cm	4cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Sm,Hem	正断層	右横ずれ逆断層	縦ずれ
K-19	N12° W	Π	65° NE	不明	8cm	11cm	0.2cm	0.5cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Px,Mi,Sm,Hem	正断層	右横ずれ逆断層	縦ずれ
K-20	N15° E	Π	63° SE	不明	5cm	6cm	0.2cm	0.3cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Qtz,Pl,Sm	正断層	左横ずれ逆断層	縦ずれ
K-21	N4°E	Π	66° SE	不明	11cm	19cm	1 cm	1 cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Sm,Hem	正断層	右横ずれ逆断層	縦ずれ
K-22	N9°W	Π	73°NE	40m以上	7cm	11cm	0.6cm	1 cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	PI,Px,Sm,Hem	正断層	右横ずれ逆断層	縦ずれ
K-23	N10° E	Π	65° SE	20m以上	8cm	17cm	0.4cm	1 cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Px,Sm,Hem	正断層	右横ずれ逆断層 左横ずれ逆断層	縦ずれ
K-24	N58° W	I	89° NE	105m以下	10cm	11cm	-	-	固結した破砕部(砂状破砕部を介在)	不明	不明	_	-
K-25	N1°W	Π	65° NE	25m以上	12cm	20cm	0.2cm	0.2cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Sm,Hem	正断層	逆断層	縦ずれ
K-26	N14°E	Π	68° SE	35m以上	9cm	10cm	1cm	2cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	PI,Sm,Hem	正断層	左横ずれ逆断層	縦ずれ

(走向系統) Ⅰ:NW-SE系, Ⅱ:N-S~NE-SW系 (鉱物組成の略名) Qtz:石英 Crs:クリストパライト Trd:トリディマイト PI:斜長石 Px:輝石類 Hbl:普通角閃石 Mi:雲母鉱物 Tod:轟石 Sm:スメクタイト Sep:セビオライト Hy:ハロイサイト Cpt:クリノタイロライト Hem:赤鉄鉱 Py:黄鉄鉱 Mgh:磁赤鉄鉱 Php:フィリブサイト

【補足⑦】抽出した36断層の分布(陸域:10本,海岸部:26本)





【補足9】評価対象断層の選定の考え方

〔隣接する断層に並走する小規模な断層の検討〕

隣接する断層に並走する規模が小さい断層については、水平方向や深部方向の分 布の関係、断層形成過程に関する知見に照らした検討により、 隣接する断層の一 部であるか否かについて検討し、一部であると判断される場合には、隣接する断層 に評価を代表させる。

〔4項目のデータに基づく系統区分〕

敷地の断層は、いずれも別所岳安山岩類中に分布し、固結した破砕部(一部,粘土 状破砕部を介在)からなり、破砕部の鉱物組成が類似している。このため、活動時 期に関連する「走向」、「傾斜」、「運動方向(固結した破砕部)」、「運動方向(粘土状 破砕部)」の4項目のデータに基づき、系統区分を行う。

〔ステップ1 切り合い関係による新旧検討〕

会合部の切り合い関係により、新旧を明確に判断できる場合は、相対的に活動が 新しいと判断したものを評価対象断層として選定し、古いと判断したものは評価対 象とせず、新しいと判断したものに評価を代表させる。

〔ステップ2 系統区分・断層規模,重要施設との位置関係による検討〕

切り合い関係により、新旧を明確に判断できない場合は、系統区分の結果に基づき、同系統に区分される断層のうち、「断層規模が大きい断層」※を評価対象断層 として選定し、同系統で「断層規模が小さい断層」は評価対象とせず、「断層規模が 大きい断層」に評価を代表させる。

さらに,系統区分されない断層のうち,重要施設の直下にある断層は,断層規模に 関わらず,変位・変形の有無を確認することとし,すべて評価対象断層として選定 する。

※破砕部の幅の最大値または平均値のいずれかが他の断層よりも大きいものを選定する。 なお、直接確認できている断層長さが大きいものについても選定する。

〔ステップ3 隣接する断層との関係からの個別検討〕

系統区分されない,かつ,重要施設の直下にない断層については,それぞれの断層について隣接する断層との関係から個別に検討し,評価対象断層か評価対象としないかを判断する。

【補足11)評価対象断層の選定フロー



【補足①】評価対象断層の選定結果(一覧表)

													- :存在しないもの					
							1	生状		i.		運動方向		ステップ1	ステッ	プ2	ステップ3	
断層名	一般走向 系統(真	うと [北)	傾斜	断層長さ	<u>破砕</u> 音 平均値	<u>⁸の幅</u> 最大値	<u>粘土状破</u> 平均值	<u> </u>	破砕部の分類	破砕部の鉱物組成	固結した破砕部	粘土状破砕部	条線 方向	切り合い関係 による新旧検討	系統区分と 断層規模 (太字:断層規模大)	重要施設との 位置関係 (O:直下に有)	隣接する断層 との関係からの 個別検討	評価対象断層の 選定結果
S-1	N60° W	I	80~70°NE	780m	14cm	27cm	1 cm	6cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Mi,Sm,Hem,Mgh	正断層	右横ずれ逆断層	横ずれ	/	I·東·右系	-		評価対象断層
S-2•S-6	N11°E	Π	60° NW	600m	29cm	108cm	3cm	17cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,TrdPlPx,Sm,Hem	見かけ右横ずれ 正断層	左横ずれ逆断層 右横ずれ逆断層	縦ずれ		Ⅱ·西·逆系	0		評価対象断層
S-4	N29°E	Π	66° NW	510m	7cm	20cm	2cm	10cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Sm,Hy,Hem	正断層	左横ずれ逆断層	横ずれ		Ⅱ·西·左系	0		評価対象断層
S-5	N4°E	Π	70°SE	70m	3cm	7cm	2cm	3cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Ors,PIPx,Sm,Hem	不明	左横ずれ正断層	縦ずれ		不明	0		評価対象断層
S-7	N41° W	I	60° SW	190m	10cm	25cm	2cm	5cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Ors,TrdPl,Px,Hbl,Sm,Opt,Hem	不明	右横ずれ逆断層	縦ずれ		不明	0		評価対象斷層
S-8	N28° W	I	58° SW	250m	11cm	18cm	1 cm	2cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,TrdPlPx,Sm,HemPy	正断層	左横ずれ逆断層	縦ずれ		Ⅰ·西·逆系	0		評価対象断層
S-9	N35°E	Π	50° NW	85m	10cm	19cm	フィルム状	フィルム状	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Ors,PI,Px,Sm,Hem	不明	不明	横ずれ		不明	Ι	隣接するS-1, S-2・S-6で評価	(S-1, S-2•S-6で評価)
B-1	N49° W	I	86° NE	100m	6cm	1 Ocm	0.3cm	0.5cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Sm,Hem	不明	不明	横ずれ		不明	-		(S-1の一部と評価)
B-2	N12°E	Π	60° NW	50m	6cm	10cm	3cm	3cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Pl,Sm,Hem	不明	左横ずれ逆断層	横ずれ		不明	0		(S-2·S-6の一部と評価)
B-3	N42° W	I	82°NE	60m	3cm	3cm	2cm	2cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Ors,TrdPl,Sm,Hem	正断層	右横ずれ逆断層	横ずれ	/	I·東·右系	-		(S-1で評価)
K-1	N4°E	Π	58°SE	205m	10cm	19cm	-	-	固結した破砕部	PIPx,Sm	正断層	-	-	/	不明	-	隣接するK-2で評価	(K-2で評価)
К−2	N19°E	Π	72° SE	180m以上	28cm	94cm	2cm	4cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Qtz;Crs,TrdPl,Px,Sm, Sep,Hem,Php	見かけ右横ずれ 正断層	右横ずれ逆断層 左横ずれ逆断層	縦ずれ	K-4, K-5を切る	Ⅱ·東·逆系	0		評価対象断層
К−3	N16° E	Π	70° SE	200m以上	12cm	20cm	-	-	固結した破砕部	Crs;PIPx,Sm;Hem	見かけ右横ずれ 正断層	-	-		不明	-	 雁行して分布するK-6 ~K-10に比べ断層規 模が大きい 	評価対象断層
K-4	N56° W	I	85° NE	45m以上	13cm	26cm	4cm	4cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,TrdPlPx,Sm,Hem	正断層	左横ずれ正断層	縦ずれ	K-2に切られる	I·東·正系	0		(K-2で評価)
K-5	N63° W	I	64°NE	75m以上	11cm	18cm	0.6cm	0.7cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Sm	正断層	不明	横ずれ	K-2に切られる	不明	0		(K-2で評価)
K-6	N2°W	Π	60° NE	25m以上 130m以下	7cm	9cm	-	-	固結した破砕部	Pl,Sm,Hem	不明	-	-	/	不明	-	隣接するK-2, K-3で 評価	(K−2, K−3で評価)
K-7	N8°W	Π	88° NE	20m以上 55m以下	8cm	11cm	-	_	固結した破砕部	PIPx,Sm	不明	-	-		不明	-	同上	(K−2, K−3で評価)
K-8	N15° W	Π	80° NE	35m以上 70m以下	11cm	21cm	-	-	固結した破砕部	PIPx,Sm	不明	-	-		不明	_	同上	(K−2, K−3で評価)
K-9	N10°E	Π	88° SE	40m以上 120m以下	7cm	12cm	-	-		PIPx,Sm	不明	-	-		不明	-	同上	(K-2, K-3で評価)
K-10	N16° W	I	62° NE	60m	9cm	10cm	-	-		Ors,PI,Px,Sm,Hem	个明	-	-	/	不明	-	同上	(K-2, K-3で評価)
K-11	N14°E	I	70° NW	60m	9cm	9cm	-	-	固結した破砕部	Pl,Px,Sm,Hem	不明	-	-	/	不明	-	隣接するK-3で評価	(K-3で評価)
K-12	N21° W	Π	72° NE	50m以上 310m以下 55m以上	13cm	21 cm	1 cm	2cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Ors,Pl,Sm	正断層	右横ずれ逆断層	縦ずれ		Ⅱ·東·逆系	0	- /-	(K−2, K−18で評価)
K-13	N12°E	Π	74°SE	300m以下	16cm	27cm	2cm	2cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在) 	PI,Sm,Hem,Px	正断層	左横ずれ逆断層	縦ずれ		Ⅱ·東·逆系	0	- / -	(K−2, K−18で評価)
K-14	N7°E	П	66° NW	40m以上	37cm	72cm	2cm	3cm	■ 固結した破砕部(粘土状破砕部を介在) ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■	Crs.Pl,Sm,Hem,Php	正断層	右横ずれ逆断層	縦ずれ			0	- / -	評価対象断層
N-10	IN4 E	_ ш	DO SE	30111以上	14011	Social	0.4011	0.70m	回帰しに吸(肝部)(柏工 祆吸(肝部を))(仕)	Urspi,am,Hem	正町階	 逆町間 右構ずれ逆断層 	770£97L		山 宋 逆杀	0	+ / F	(ハー2, ハー18 ビ計1回)
K-16	N10° W	П	67° NE	20m以上 不明	23cm	51cm	2cm	5cm	□ 固結した破砕部(粘土状破砕部を介在) ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■ ■	OrsPIPxSmHem	正断層	左横ずれ逆断層	縦ずれ		Ⅱ·東·逆系	0		(K-2, K-18で評価) (K-2, K-18で評価)
K-17		π	70 SE	40mb/ F	12011 51cm	F5cm	0.50m	2011	回給した吸針部(粘土状吸針部を力圧)	OrsPISmHem	工町店	石横9102町 唐	がずれ		□·宋·泛示 □. 亩.冶玄	0	- / -	
K-10	110 E	п	70 SE	不明	Orm	110m	0.2cm	4011 0.5cm	回転した吸件部(私工人吸件部を介仕)		工新屋	石便912町唐 古機912町	和より れし 縦 ずわ		山·東·逆衆	-	- / -	(ビー2) ビー19で評価)
K-19		π	60° CE	不明	Fom	Fom	0.2011	0.30m	回転した破砕部(相工大吸件部を力圧)		工町層	1 後 9 1 2 町 暦	ME910		II:来·运示		- / -	(K-2, K-18で評価)
K-20		<u>п</u>	03 SE	不明	1100	1000	U.Zuill	1.00	回転した吸行部(私工仏吸行部を)(仕)		工業展	工限910運町暦	柳に 9 イレ 紛 デ ム		山.東.逆水	0	/	(K-2, K-10で計価)
K-21		<u>п</u>	70° NE	40m 11 F	7.00	11	0.0	1.000	回知しに吸作部(私工 大吸作部を)(仕)	DID. C U	上町間	11 (現 9 化 逆 断 僧	TRE 9 オレ 約4-1		□ 束 逆糸	0	+/ +	
K-22 K-23	NI0° E	п	65° SE	40m以上 20m以上	/cm 8cm	17cm	0.6cm	1 cm	回和した吸留(和工び吸留)を介在) 固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PIPx,Sm,Hem	正断層	ロ (1) つ (1) つ (1) つ (1) つ (1) の (1) 0 (1	nugれ 縦ずれ		Ⅱ•果•逆糸	0	/	(K-Z, K-18で評価) (K-2, K-18で評価)
К-24	N58° W	I	89° NE	105m以下	10cm	11cm	_		固結した破砕部(砂状破砕部を介在)	不明	不明	左触9 れ速断層 -	_		不明	_	✓ 隣接するK-12(K-2, K-19で供書)で評価	(K-2, K-18で評価)
K-25	NI [°] W	Π	65° NE	25m以上	12cm	20cm	0.2cm	0.2cm		Crs.PI,Sm,Hem	正断層	逆断層	縦ずれ		Ⅱ·東·逆系	0	下してい衣)で評価	(K-2, K-18で評価)
K-26	N14°E	Π	68° SE	35m以上	9cm	10cm	1cm	2cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	PLSmHem	正断層	左横ずれ逆断層	縦ずれ		Ⅱ·東·逆系	0		(K-2, K-18で評価)

(走向系統) I ∶NW-SE系 II ∶N-S~NE-SW系 (鉱物組成の略名)

Qtz:石英 Crs:クリストバライト Trd:トリディマイト PI:斜長石 Px:輝石類 Hbl:普通角閃石

Mi:雲母鉱物 Tod:轟石 Sm:スメクタイト Sep:セビオライト Hy:ハロイサイト Cpt:クリノタイロライト Hem:赤鉄鉱 Py:黄鉄鉱 Mgh:磁赤鉄鉱 Php:フィリプサイト

【補足⑫】評価対象断層の選定結果(位置図)



【補足⑬】上載地層法に用いる地層の年代評価(火山灰、分布標高、礫の真円度に基づく)

〇海成段丘面の年代評価

・中位段丘 I 面の前縁において被覆層の下部にSK火山灰(10.5万年前)が確認された(図1)ことから、中位段丘 I 面はSK降灰直前の高海面期であるMIS5e(約12~13万年前)に形成されたと評価した(図2)。 ・高位段丘 I a面は、MIS5eの旧汀線高度より高い標高に分布する(図1)ことから、約12~13万年前より古い高海面期に形成されたと評価した(図2)。



〇敷地内断層上に分布する堆積物の年代評価

- ・No.2トレンチ(図3)において、S-2・S-6の直上に分布する中位段丘 I 面を構成する堆積物は、礫の平均真円度(図4)に基づき海成堆積物(M I 段丘堆積物)と認定されることから、中位段丘 I 面形成時の MIS5e(約12~13万年前)に堆積したものである。
- ・35m盤トレンチ及び駐車場南東方トレンチ(図3)において、S-4及びS-1の直上に分布する高位段丘 I a面を構成する堆積物は、礫の平均真円度(図4)に基づき海成堆積物(H I a段丘堆積物)と認定される ことから、高位段丘 I 面形成時の約12~13万年前より古い高海面期に堆積したものである。



図3 位置図

我应通凡何

11.11

.... HIL

111.4

MI

評価対象断層

(地表に投影)

80251H

高校時后1曲

中位建筑主新





図4 礫の平均真円度の検討の流れと検討結果

【補足⑭】変質鉱物の同定

〇敷地で確認される変質鉱物の詳細

・敷地の破砕部中において、XRD分析を実施した結果、粘土鉱物のスメクタイトが共通して認められる。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(I/S混合層)である(図1,2)。

・I/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実施した、CEC分析、XAFS分析及びHRTEM観察の結果は、敷地の粘土鉱物がI/S混合層であることを支持する(表1)。



のWyoming試料の化学 組成値を用いて作成)

図2 EPMA分析結果 (Srodon et al. (1984)に一部加筆)

表1 CEC分析, XAFS分析, HRTEM観察の概要

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	 ・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。 ⇒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。 	 ・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。 ⇒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。 	・スメクタイトとイライトでは、単位層の間隔が異なる。 ⇒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。
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。(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。(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。(東京大学小幕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	・ い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	tる。

【補足15】評価に用いる変質鉱物等

〇変質鉱物(I/S混合層等)の後期更新世以降の生成可能性の評価

・文献に基づく変質鉱物(I/S混合層等)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(図1)ため,変質鉱物(I/S混 合層等)は,約12~13万年前以降の敷地の地温分布では,その確認標高で生成 せず,約12~13万年前以降に生成したものではない。

〇変質鉱物(I/S混合層等)の生成環境の検討及び生成年代の推定

・I/S混合層が敷地周辺の別所岳安山岩類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、その後隆起して現在の位置で確認さ れているものと判断した。また、敷地の斜長石には曹長石化が認められない(図 2)ことから、敷地は、少なくとも曹長石化するような高温の熱水の影響は受けてお らず、敷地の変質鉱物が地下深部で生成した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。

・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(I/S 混合層等)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9Ma以前と推定した。 ⇒ 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(表1)。

〇砕屑岩脈の形成年代評価

Ab

(NHASLOL)

・高封圧下で形成したと考えられる砕屑岩脈の確認標高は,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。

⇒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(表1)。



図1 約12~13万年前以降の敷地の地温分布と変質鉱物の確認標高・生成温度の関係



表1 変質鉱物等の生成年代評価のまとめ

図2 斜長石の曹長石化検討結果

【補足16】S-1の活動性評価結果

O上載地層法(駐車場南東方トレンチ)及び鉱物脈法(H−6.7孔, H−6.6−1孔, M−12.5''孔)による評価の結果, S−1の最新活動はHIa段丘堆積物の堆積及びI/S混合層等の生成以前であり, S−1に後期更新世以降の活動は認められない。

○なお,その他の調査データについても上記評価と整合する。

評価手法	評価地点	評価結果	活動性評価
上載地層法	駐車場南東方 トレンチ	 ・S-1は岩盤直上のH I a段丘堆積物に変位・変 形を与えていないことから、S-1の最新活動は、 H I a段丘堆積物の堆積以前である。 ・H I a段丘堆積物は、高位段丘 I a面を構成す る海成堆積物であり、約12~13万年前より古 い高海面期に堆積したと判断される。 	後期更新世以降の 活動は認められない
	H-6.7孔	・粘土鉱物(I/S混合層)が最新面を横断して分	
鉱物脈法	H-6.6-1孔	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 められないことから,S-1の最新活動は,I/S混 合層の生成以前である。	後期更新世以降の
עיזע עיז בעי	M-12.5"孔	 ・砕屑岩脈が最新面及び最新ゾーン全体を横断して分布し、横断箇所に変位・変形は認められないことから、S-1の最新活動は、砕屑岩脈の形成以前である。 	活動は認められない

:断層の後期更新世以降の活動を否定するにあたり、地層や鉱物脈の年代及び 断層による変位・変形がないことが明確に確認できるデータ(主たる根拠)

:鉱物脈法による評価において、S-1の中で最新面と鉱物脈との切り合い関係が 最も明確であると評価したデータ



【補足16】断層と上載地層の関係(S-1)

○上載地層法による評価の結果,駐車場南東方トレンチにおいて, S-1は岩盤直上のHⅠa段丘堆積物に変位・変形を与えていないことから, S-1の最新活動は, HⅠa段丘堆積物の堆積以前である。



<u>駐車場南東方トレンチ</u>



主せん断面
 ののの
 不明瞭な主せん断面

【補足16】最新面等と鉱物脈の関係(S-1)

○鉱物脈法による評価の結果, H-6.7孔(下図)及びH-6.6-1孔において, 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 認められないことから, S-1の最新活動は, I/S混合層の生成以前である。

○また, M-12.5"孔において, 砕屑岩脈が最新面及び最新ゾーン全体を横断して分布し, 横断箇所に変位・変形は認められないことから, S-1の最新活動は, 砕屑岩脈の形成以前である。



【補足17】S-2·S-6の活動性評価結果

○上載地層法(No.2トレンチ)及び鉱物脈法(F-8.5'孔, K-6.2-2孔)による評価の結果, S-2・S-6の最新活動はMI段丘堆積物の堆積及びI/S混合層の生成以前であり, S-2・S-6に後期更新世以降の活動は認められない。

○なお,その他の調査データについても上記評価と整合する。

評価手法	評価地点	評価結果	活動性評価
上載地層法	No.2トレンチ	 ・S-2・S-6は岩盤直上のMI段丘堆積物に変位・変形を与えていないことから、S-2・S-6の最新活動は、MI段丘堆積物の堆積以前である。 ・MI段丘堆積物は、中位段丘I面を構成する海成堆積物であり、MIS5e(約12~13万年前)に堆積したと判断される。 	後期更新世以降の 活動は認められない
鉱物脈法	F-8.5' 孔	 ・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。 ・また、この不連続箇所において、粘土鉱物 (I/S混合層)が最新面を遮るように高角度で 分布し、この粘土鉱物(I/S混合層)に変位・変 形は認められないことから、S-2・S-6の最新 活動は、I/S混合層の生成以前である。 	後期更新世以降の 活動は認められない
	К-6.2-2 孔	 ・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ことから、S-2・S-6の最新活動は、I/S混合層の生成以前である。 	

:断層の後期更新世以降の活動を否定するにあたり、地層や鉱物脈の年代及び 断層による変位・変形がないことが明確に確認できるデータ(主たる根拠)

:鉱物脈法による評価において、S-2・S-6の中で最新面と鉱物脈との切り合い関係が 最も明確であると評価したデータ



位置図



【補足17】断層と上載地層の関係(S-2·S-6)

○上載地層法による評価の結果, No.2トレンチにおいて, S-2・S-6は岩盤直上のMI段丘堆積物に変位・変形を与えていないことから, S-2・S-6の最新活動は, MI段丘堆積物の堆積以前である。



【補足①】最新面等と鉱物脈の関係(S-2·S-6)

○鉱物脈法による評価の結果, F-8.5' 孔(下図) 及びK-6.2-2孔において, 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 られないことから, S-2・S-6の最新活動は, I/S混合層の生成以前である。



【補足個】S-4の活動性評価結果

○上載地層法(35m盤トレンチ)及び鉱物脈法(E-8.60孔, E-8.50"孔)による評価の結果, S-4の最新活動はH I a段丘堆積物の堆積及びI/S混合層の生成以前であり, S-4に後期更新世以降の活動は認められない。

○なお,その他の調査データについても上記評価と整合する。

評価手法	評価地点	評価結果	活動性評価
上載地層法	35m盤トレンチ	 ・S-4は岩盤直上のHIa段丘堆積物に変位・変形 を与えていないことから、S-4の最新活動は、 HIa段丘堆積物の堆積以前である。 ・HIa段丘堆積物は、高位段丘Ia面を構成する 海成堆積物であり、約12~13万年前より古い高 海面期に堆積したと判断される。 	後期更新世以降の 活動は認められない
	E-8.60孔	・粘土鉱物(I/S混合層)が最新面を横断して分布し、	
鉱物脈法	E-8.50'''孔	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 ことから、S-4の最新活動は、I/S混合層の生成 以前である。	後期更新世以降の 活動は認められない

:断層の後期更新世以降の活動を否定するにあたり、地層や鉱物脈の年代及び 断層による変位・変形がないことが明確に確認できるデータ(主たる根拠)

:鉱物脈法による評価において、S-4の中で最新面と鉱物脈との切り合い関係が 最も明確であると評価したデータ



【補足18】断層と上載地層の関係(S-4)

○上載地層法による評価の結果,35m盤トレンチにおいて,S-4は岩盤直上のHⅠa段丘堆積物に変位・変形を与えていないことから,S-4の最新活動は,HⅠa段丘堆積物の堆積以前である。



ブロックサンプリングCT画像

35m盤トレンチ

【補足18】最新面等と鉱物脈の関係(S-4)

○鉱物脈法による評価の結果, E-8.60孔(下図)及びE-8.50"孔において,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 られないことから, S-4の最新活動は, I/S混合層の生成以前である。





【補足20】敷地内断層と敷地周辺の広域的な検討

〇敷地内断層と敷地周辺の断層との連続性検討

- ・断層の分布形態から, 碁盤島沖断層, 富来川南岸断層は, 敷地深部へ連続しない(図1)。
- ・福浦断層, 兜岩沖断層は, 敷地深部へ連続する可能性が あるが,反射法地震探査・VSP探査の結果,敷地地下深部 の花崗岩上面に変位を与える断層は認められない(図2)。
- ⇒ 敷地周辺の4断層(福浦断層, 富来川南岸断層, 碁盤島 沖断層, 兜岩沖断層)は, いずれも敷地内断層と連続す るものではないことを確認。

〇海底に推定される断層についての検討

 ・海上音波探査,重力探査の結果,富来川南岸断層から 兜岩沖断層に連続する構造は認められない(図3)。

⇒ 文献により指摘された完新世段丘の存在と高度分布 から海底に推定される断層は認められないことから, 敷地内及び周辺に分布する断層と連続する断層は 認められないことを確認。

一一 伏在新聞

→ 捕艇方向



【補足①】敷地(陸域・海岸部)の評価対象断層の活動性評価地点

○評価対象断層(10断層)の活動性評価に関する評価地点については、有識者会合時以降に拡充したデータも含め、以下のとおりである。



各断層の活動性評価に関する評価地点

【補足22】活動性評価結果(次頁に続く)

○ 評価対象断層(10断層)の活動性について、地層や鉱物脈(変質鉱物等)の年代が明確でかつ断層による変位・変形がないことが明確に確認できるデータ(下表で○かつ④のデータ)**1を断層毎に取得し、評価 を行った。

○ その他に取得したデータ※2についても,全て上記データの評価結果と整合していることを確認した(下表――部分)。

※1:本資料,補足資料に整理。 ※2:参考資料に整理。

				上載均	也層法	鉱物	脈法			
評価 対象断層	評価手法		評価地点	断層と 上載地層 の関係	地層の 年代	最新面と 鉱物脈の 関係	鉱物脈の 年代	評価結果	活動性評価	
全断層 共通	鉱物脈法	目視 観察	敷地内全域			Δ	A	・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。 <mark>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</mark> <mark>られない</mark> ことから,破砕部の形成は鉱物脈の生成以前と判断される。	は各断層の薄片 観察結果と整合する	
		駐車均	島南東方トレンチ	0	A			 ・S-1は岩盤直上のHIa段丘堆積物に変位・変形を与えていないことから、S-1の最新活動は、HIa段丘堆積物の堆積以前である。 ・HIa段丘堆積物は、高位段丘Ia面を構成する海成堆積物であり、約12~13万年前より古い高海面期に堆積したと判断される。 	後期更新世以降の 活動は認められない	
		えん	堤左岸トレンチ	0	B			 ・S-1は岩盤直上の堆積物に変位・変形を与えていない。 ・この堆積物は、礫の平均真円度により海成堆積物と確実に認定することができず、上載地層の年代が明確に判断できない。 		
	上載地層法 (P.5-69)	駐	車場南側法面	O ®			/	・S-1は <mark>岩盤直上の堆積物に変位・変形を与えていない。</mark> ・この堆積物は,再堆積の可能性がある古期斜面堆積物であることから,上載地層の年代が明確に判断できない。	什ト記题価	
	(1.0.00)	旧A・Bトレンチ 掘削法面		Δ B				 ・有識者会合の評価に対して、有識者会合以降の追加検討により、S-1は中位段丘1面を構成する堆積物に変位・変形を与えていないとする当社評価を支持するデータを取得したものの、直接的な地質データではないため、断層による変位・変形の有無については明確に判断できない。 ・露頭が現存しないため、礫の平均真円度により海成堆積物と確実に認定することができず、上載地層の年代が明確に判断できない。 	結果と整合する	
				0	2 B			・S-1は <mark>中位段丘I面を構成する堆積物に変位・変形を与えていない。</mark> ・露頭が現存しないため, 礫の平均真円度により海成堆積物と確実に認定することができず, 上載地層の年代が明確に判断できない。		
			H-6.7孔		/	0	A	・粘土鉱物(1/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(1/S混合層)に変位・変形は認められない	後期支付出います。	
S-1			H-6.6-1孔 M-12 5"孔			0	(A)	・砕屑岩脈が最新面及び最新ゾーン全体を横断して分布し、横断箇所に変位・変形は認められないことから、S-1の最新活動は、砕屑岩脈の形成以前	後期更新世以降の 活動は認められない	
		薄片 観察	出来的"12.0", 一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一一					である。		
			No.25切羽 H-6 5-2ギ		/		(A)	・薄片観察の結果、 <mark>粘土鉱物(1/S混合層)が最新面付近に分布し、最新面が不連続になる</mark> ものの、最新面と粘土鉱物(1/S混合層)との切り合い関係が 不明確である		
	鉱物脈法 (P5-77)		K-10.3SW7L	10.3SW孔 弓原子炉 层屋底盤 該頭観察) 整調査坑 肩、研磨面, 片観察)	Δ	() A	ערשייי אונעיייי ס. ערעיייי			
	(P.5-77)	露頭	1号原子炉 建屋底盤 (露頭観察)				Δ	₿	 ・帯状火砕岩がS-1を分断するように分布しており、そこに破断等の変状は認められないが、露頭が現存しないため、有識者会合の評価に対して明確 な評価はできない。 ・露頭が現存しないため、帯状火砕岩の形成年代については明確に判断できない。 	は上記評価 結果と整合する
		観察	岩盤調査坑 (露頭,研磨面, 薄片観察)		Δ	B	 ・S-1のごく近傍に分布する礫あるいはS-1に入り込むように分布する礫に破断等の変状は認められないが、S-1を完全には分断しておらず、礫と最新 面との切り合い関係は不明確である。 ・礫がS-1に入り込んだ時期について明確に判断できない。 			
		SEM 観察	岩盤調査坑 No.9孔			Δ	A	•SEM観察の結果、条線が認められた最新面上に、フレーク状の粘土鉱物(I/S混合層)の自形結晶を確認し、この粘土鉱物(I/S混合層)の自形結晶に 破砕は認められないものの、最新面と粘土鉱物(I/S混合層)との切り合い関係が不明確である。		
		١	lo.2トレンチ	0	A			 ・S-2・S-6は岩盤直上のMI段丘堆積物に変位・変形を与えていないことから、S-2・S-6の最新活動は、MI段丘堆積物の堆積以前である。 ・MI段丘堆積物は、中位段丘I面を構成する海成堆積物であり、MIS5e(約12~13万年前)に堆積したと判断される。 	後期更新世以降の 活動は認められない	
	上載地層法 (P.5-101)	٢	lo.1トレンチ	0	C			・S-2・S-6は <mark>岩盤直上の堆積物に変位・変形を与えていない。</mark> ・堆積物の年代はAT降灰時期(2.8万~3万年前)以降である。	は上記評価	
		事務	本館前トレンチ	0	C			 -S-2・S-6は岩盤直上の堆積物に変位・変形を与えていない。 ・堆積物の年代は¹⁴C年代値を踏まえると、約6千年前である。 	結果と整合する	
S-2∙S-6			F-8.5' 孔			0	A	 ・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。 ・また、この不連続箇所において、粘土鉱物(I/S混合層)が最新面を遮るように高角度で分布し、この粘土鉱物(I/S混合層)に変位・変形は認められないことから、S-2・S-6の最新活動は、I/S混合層の生成以前である。 	後期更新世以降の	
	鉱物脈法	溥片 観察	K-6.2-2孔		/	0	A	 ・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ことから、S-2・S-6の最新活動は、I/S混合層の生成以前である。 	活動は認められない	
	(P.5-111)		E-8.5-2孔			Δ	A	 ・薄片観察の結果、粘土鉱物(I/S混合層)が最新面付近に分布し、最新面が不連続になるものの、最新面と粘土鉱物(I/S混合層)との切り合い関係が 不明確である。 	が は上記評価	
		SEM 観察	E-8.33"孔			Δ	A	•SEM観察の結果、条線が認められた最新面上に、フレーク状の粘土鉱物(1/S混合層)の自形結晶を確認し、この粘土鉱物(1/S混合層)の自形結晶に 破砕は認められないものの、最新面と粘土鉱物(1/S混合層)との切り合い関係が不明確である。	結果と整合する	
· 新岡の	ふ 期 再 新 世 い 降	の汗動た		きていない	「 「 「 「 「 」	r				

断層による変位・変形がないことが明確に確認できるデータ(主たる根拠) :鉱物脈法による評価において,各評価対象断層の中で最新面と鉱物脈との 切り合い関係が最も明確であると評価したデータ

○ 断層の直上の地層に変位・変形が認められない(上載地層法)

最新面を横断する鉱物脈あるいは最新ゾーン中の鉱物脈に変位・変形が認められない(鉱物脈法)

△:断層による変位・変形の有無を明確に判断することができない

④:約12~13万年前以前に堆積(生成)した B:年代を明確に判断できない

⑥:約12~13万年前より新しい時期に堆積(生成)した

×:断層による変位・変形が認められる

【補足22 つづき】

				上載均	也層法	鉱物	脈法										
評価 対象断層	評価手法		評価地点	断層と上 載地層の 関係	地層の 年代	最新面と 鉱物脈の 関係	鉱物脈の 年代	評価結果	活動性評価								
	ᆫᄽᆣᅭᄝᅶ	35	im盤トレンチ	0	A			・S-4は岩盤直上のHIa段丘堆積物に変位・変形を与えていないことから、S-4の最新活動は、HIa段丘堆積物の堆積以前である。 ・HIa段丘堆積物は、高位段丘Ia面を構成する海成堆積物であり、約12~13万年前より古い高海面期に堆積したと判断される。	後期更新世以降の 活動は認められない								
	工載地層法 (P.5-129)	:	S-4トレンチ		0 B			 ・S-4は岩盤直上の堆積物に変位・変形を与えていない。 ・この堆積物は、火山灰分析、遊離酸化鉄分析等の結果を踏まえると、少なくとも約12~13万年前以前に堆積したとも考えられるが、露頭が現存しないため、礫の平均真円度により海成堆積物と確実に認定することができず、上載地層の年代が明確に判断できない。 	は下記評価 結果と整合する								
S-4		薄片	E-8.60孔 E-8.50'''孔			0 0	A A	・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こと から、S-4の最新活動は、I/S混合層の生成以前である。	後期更新世以降の 活動は認められない								
	鉱物脈法 (P.5-141)	観察	E-11.1SE-2孔												A	・薄片観察の結果、粘土鉱物(I/S混合層)が最新面付近に分布し、最新面が不連続になるものの、最新面と粘土鉱物(I/S混合層)との切り合い関係が不明確である。	は上記評価
		SEM 観察	F-9.3-47L			Δ	A	 SEM観察の結果、条線が認められた最新面上に、フレーク状の粘土鉱物(I/S混合層)の自形結晶を確認し、この粘土鉱物(I/S混合層)の自形結晶に破 砕は認められないものの、最新面と粘土鉱物(I/S混合層)との切り合い関係が不明確である。 	結果と整合する								
			R-8.1-1-2孔				A	・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ことから、S-5の最新活動は、I/S混合層の生成以前である。	後期更新世以降の 活動は認められない								
S-5	鉱物脈法	薄片	R-8.1-1-3孔	/		Δ	A	 ・薄片観察の結果、粘土鉱物(I/S混合層)が最新面付近に分布し、最新面が不連続になるものの、最新面と粘土鉱物(I/S混合層)との切り合い関係が不明確である。 									
	(P.5-158)	眖佘	H-5.4-4E孔								B	 ・薄片観察の結果、最新ゾーンは周辺の固結した破砕部と類似した性状を有し、Y面は認められないことから、固結した破砕部形成以降の活動はないと考えられるものの、その形成年代については明確に判断できない。 ・最新ゾーンには明瞭な変質鉱物が認められず、変質鉱物と最新活動との関係が明確でない。 	は上記評価 結果と整合する				
S-7	鉱物脈法	薄片	H-5.7' 孔			0	A	・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こと	後期更新世以降の								
	(P.5-1/4)	観祭	H-5.4-1E孔			0	A		活動は認められない								
S-8	鉱物脈法 (P.5-196)	薄斤 観察	F-6.75孔	0 8			۵	・粘土鉱物(I/S混台層)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混台層)に変位・変形は認められないこと から、S-8の最新活動は、I/S混合層の生成以前である。	後期更新世以降の 活動は認められない								
	鉱物脈法		G-1.5-80孔	-		0	۸	・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こと から K-2の最新活動は 1/S混合層の生成以前である	後期更新世以降の								
K-2		薄片	H-1.1-87孔			0	A										
	(P.5-209)	観察	H-1.1孔			0	B	・オハールじか最新国及び最新ソーン室体を傾断して分布し、傾断 <u>固所に変化・変形は認められない</u> ものの、オハールじては/S混合層より低温で生成される変質鉱物であり、その生成年代については明確に判断できない。									
			K−2露頭a地点			Δ	B	 ・最新ゾーンは、破砕流動が認められる固結した破砕部からなり、封圧の小さな地表付近ではなく、地下深部で形成されたと判断されるものの、その形成 年代については明確に判断できない。 	結果と整合する								
К-3	鉱物脈法 (P5-227)	薄片	M−2.2孔			0	۵	 ・薄片観察の結果、最新ゾーンでは岩片間の基質中に粘土鉱物(I/S混合層)が網目状に分布し、その網目状の粘土鉱物(I/S混合層)に変位・変形は認められない。 ・また、最新ゾーン中の一部の岩片においては、微細な脈状の粘土鉱物(I/S混合層)が、岩片付近の基質中の変質部から岩片の内部まで連続的に分布し、この粘土鉱物(I/S混合層)に確の回転による変位・変形は認められないことから K-3の最新活動は I/S混合層の生成以前である。 	後期更新世以降の 活動は認められない								
	(1.0 227)	此示	N−2.3−1孔, K−3露頭a地占			Δ	B	・最新ジーンは、破砕流動が認められる固結した破砕部からなり、封圧の小さな地表付近ではなく、地下深部で形成されたと判断されるものの、その形成 年代については明確に判断できない。	は上記評価 結果と整合する								
	鉱物脈注	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	H0.3-80孔			0	A	・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こと から、K-14の最新活動は、I/S混合層の生成以前である。	後期更新世以降の活動は認められない								
K-14	(P.5-243)	観察	H'1.3孔			Δ	A	 ・薄片観察の結果,最新面に接してフィリプサイトの柱状結晶や,最新面直近にフィリプサイトの十字状の自形結晶が晶出しており,これらの結晶に破砕 や変形は認められないものの,最新面とフィリプサイトとの切り合い関係が不明確である。 	は上記評価 結果と整合する								
K-18	鉱物脈法 (P.5-255)	薄片 観察	H-0.2-75孔			0	۸	・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。 ・また、最新面の延長位置に認められる最新面と同じ方向の割れ目は、上部で途切れて不連続になっており、この不連続箇所において、粘土鉱物(I/S混合層)が割れ目や最新面を遮るように高角度で分布し、この粘土鉱物(I/S混合層)に変位・変形は認められないことから、K-18の最新活動は、I/S混合層の生成以前である。	後期更新世以降の 活動は認められない								
			H-0.2-60孔			Δ	۵	・薄片観察の結果, <mark>粘土鉱物(1/S混合層)が最新面付近に分布し, 最新面が不連続になる</mark> ものの, 最新面と粘土鉱物(1/S混合層)との切り合い関係が不 明確である。	は上記評価 結果と整合する								
(参考)	上載地層法	大坪川	ダム右岸トレンチ	×	A *			・ <mark>断層は、下末吉期(約12~13万年前)を経て赤色土壌化した地層に変形を与えている</mark> 。 ・主せん断面に沿って層状構造が観察され、繰り返し活動した構造が認められる。	後期更新世以降の								
福浦断層	i浦断層 鉱物脈法 観察 FK-1孔他 ・K-1孔他 · K-1孔他 · K-1孔他 · K-1孔他 · K-1孔他 · K-1孔他 · K-1孔他 · K-1孔他 · K-1孔他 · K-1孔他 · K-1 · K · K · K · K · K · K · K · K · K · K							活動が否定できない									
:断	層の後期更新世」 層による変位・変	以降の活動 形がない	動を否定するにあた ことが明確に確認で	り, 地層や鉱 きるデータ(物脈の年代主たる根拠	^{及び} O: ^断 最	「層の直上の 最新面を横断	 地層に変位・変形が認められない(上載地層法) (A):約12~13万年前以前に堆積(生成)した ※約12~1 (A):約15~13万年前以前に堆積(生成)した 	3万年前に赤色土壌化した								

:鉱物脈法による評価において、各評価対象断層の中で最新面と鉱物脈との 切り合い関係が最も明確であると評価したデータ

△:断層による変位・変形の有無を明確に判断することができない

×:断層による変位・変形が認められる

⑧:年代を明確に判断できない ©:約12~13万年前より新しい時期に堆積(生成)した

【補足図】断層の後期更新世以降の活動を否定するにあたり,地層や鉱物脈の年代及び断層による変位・変形がないことが明確に確認できるデータ

○:確認される −:該当なし

				断層と上載地層の関係		断層活動(計	最新面及び最新ゾーン)と銀	鉱物脈の関係	
評価 対象断層	評価手法	評価地点	評価に用いた 地層または鉱物脈	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	鉱物脈が最新面及び最 新ゾーン全体を横断して 分布し、横断箇所に変 位・変形は認められない	鉱物脈が最新面を横断し て分布し、最新面が不連 続になっており、不連続箇 所の鉱物脈に変位・変形 は認められない	最新ゾーンでは岩片間の 基質中に鉱物脈が網目 状に分布し、その網目状 の鉱物脈に変位・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-6.7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-6.6-1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					
S-2·S-6	슋 物脈注	F-8.5' 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
	到47分加77天	K-6.2-27L	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	0					
S-4	鉱物脈法	E-8.60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
		E-8.50""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
S-7	矿物脈注	H-5.7' 孔	イライト/スメクタイト混合層		有	_	0	_	後期更新世以降の
		H-5.4-1E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	矿物脈注	G-1.5-80孔	イライト/スメクタイト混合層		有	_	0	_	後期更新世以降の
K=2	邺小小小 太	H-1.1-87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
К-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 7 L	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

【補足徑】総合評価

【上載地層法による活動性評価】

OS-1は, 駐車場南東方トレンチにおいて, 直上に分布する高位段丘 I a面を構成する堆積物に変位・変形を与えていない。この堆積物は, 礫の平均真円度による評価の結果, 海成堆積物 (H I a段丘堆積物)と認定した。

- OS-2・S-6は、No.2トレンチにおいて、直上に分布する中位段丘 I 面を構成する堆積物に変位・変形を与えていない。この堆積物は、礫の平均真円度による評価の結果、海成堆積物(M I 段丘 堆積物)と認定した。
- OS-4は,35m盤トレンチにおいて,直上に分布する高位段丘 I a面を構成する堆積物に変位・変形を与えていない。この堆積物は,礫の平均真円度による評価の結果,海成堆積物(H I a段丘 堆積物)と認定した。
- 〇中位段丘 I 面の前縁において被覆層の下部にSK(10.5万年前)を確認したことから、中位段丘 I 面はSK降灰直前の高海面期であるMIS5e(約12~13万年前)に形成されたと評価し、高位段丘 I a面は、MIS5eの旧汀線高度より高い標高に分布することから、約12~13万年前より古い高海面期に形成されたと評価した。したがって、段丘面形成時に堆積したM I 段丘堆積物及びH I a 段丘堆積物は、約12~13万年前以前の地層である。

〇以上より、S-1、S-2・S-6、S-4の最新活動は、MI段丘堆積物あるいはHIa段丘堆積物の堆積以前である。

Oまた,その他の調査地点においても,S−1,S−2・S−6,S−4は岩盤直上の堆積物に変位・変形を与えておらず,このことは上記評価と整合する。

【鉱物脈法による活動性評価】

○薄片観察の結果, S-1, S-2・S-6, S-4, S-5, S-7, S-8, K-2, K-3, K-14, K-18において粘土鉱物が最新面を横断して分布し, 最新面は不連続になっており, 不連続箇所の粘土鉱物に変位・ 変形は認められない。

O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(I/S混合層)である。

○文献に基づくI/S混合層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十℃以上高いため、I/S混合層は、約12~13万年前以降の敷地の地温分布では、その 確認標高で生成せず、約12~13万年前以降に生成したものではない。

OI/S混合層が敷地周辺の別所岳安山岩類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、I/S混合層は、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。地殻の隆起速度を一定と仮定すると、I/S混合層の生成温度が約50℃以上であることから、地下深部における生成年代は約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I/S混合層が生成した可能性も否定できず、その場合の生成年代は9Ma以前と推定した。

Oよって、I/S混合層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。

〇以上より,評価対象断層(S-1, S-2・S-6, S-4, S-5, S-7, S-8, K-2, K-3, K-14, K-18)の最新活動は, I/S混合層の生成以前である。

〇目視観察の結果,破砕部中のI/S混合層等の鉱物脈に変位・変形が認められないことは,上記評価と整合する。

Oさらに, 薄片観察の結果, S-1では, 砕屑岩脈が最新面及び最新ゾーン全体を横断して分布し, 横断箇所に変位・変形は認められない。

○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、砕屑岩脈の確認標高は、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。 ○以上より、S-1の最新活動は、砕屑岩脈の形成以前である。

○1号原子炉建屋底盤及び岩盤調査坑において、帯状火砕岩等がS-1を分断するように分布しており、そこに破断等の変状が認められないことは、上記評価と整合する。

【敷地内断層と活断層との破砕部性状の比較】

〇敷地内断層の破砕部は,層状構造が認められない等,後期更新世以降の活動が否定できないと評価した福浦断層と異なる破砕部性状を有しており,このことは上記の鉱物脈法による評価と 整合する。

【敷地内断層と敷地周辺の広域的な検討】

〇敷地近傍の4断層(福浦断層, 富来川南岸断層, 碁盤島沖断層, 兜岩沖断層)は, いずれも敷地内断層と連続するものではないこと, 及び文献により指摘された完新世段丘の存在と高度分布 から海底に推定される断層は認められないことから, 敷地内及び周辺に分布する断層と連続する断層は認められないことを確認した。

○ 以上のことから,評価対象断層(S-1, S-2・S-6, S-4, S-5, S-7, S-8, K-2, K-3, K-14, K-18)は,いずれも後期更新世以降の活動は認められない。

○ その他の敷地内断層については上記断層に評価を代表できることから,敷地内に分布する36本の断層は,いずれも将来活動する可能性のある断層等ではないと評価した。

Ⅲ. 設置変更許可申請時以降に変更した内容

〇敷地内断層の抽出,評価対象断層の選定,活動性評価の審査の過程において,設置変更許可申請時(2014.8.12)から変更となった内容 について下表に示す。各項目についての概要を次頁以降に示す。

		設置変更許可申請時の内容	審査を踏まえた変更後の内容	概要
	抽出に係る 調査データ	○申請時(2014.8)までの基礎掘削面データ及びボーリング データ等に基づく。	 ○申請時データに加え、申請時以降の追加データ(陸域の追加ボーリング調査(75 本)及び取水路トンネル付近の海岸部の追加ボーリング調査(52本))も反映。 	
断層の抽出	抽出の 考え方	○ 敷地に分布する連続性を有する未固結な粘土質薄層 (シーム)を検討すべき構造として抽出。	 ○ 敷地内に分布する構造を網羅的に評価する観点から、これまで着目してきたシーム(未固結な粘土質薄層)に加え、シーム周辺に認められる固結した破砕部も含めて抽出。 	P. 36
	抽出結果	○ 8本 ・陸域 :8本(S-1, S-2, S-3, S-4, S-5, S-6, S-7, S-8) ・海岸部:なし	○ 36本 ・陸域 :10本 (S-1, S-2•S-6, S-4, S-5, S-7, S-8, S-9, B-1, B-2, B-3) ・海岸部:26本 (K-1∼K-26)	
評価対象断層 の選定	避守の	○ シームはいずれも厚さが薄く傾斜は概ね高角度であり、また、鉱物組成等もほぼ同様であることから、同じ時期に、同じ過程を経て形成された可能性が高い。	○断層の性状,運動方向をより詳細に確認し、「走向」、「傾斜」、「運動方向(固結した破砕部)」、「運動方向(粘土状破砕部)」の4項目のデータに基づき、6系統に区分。	
	考え方	○ 上記を踏まえ、8本のシームのうち、2号炉原子炉建屋基礎底面に認められるシームS-4、これと平行な方向のシームS-6及びこれらと方向が共役的な1号炉原子炉建屋基礎底面に認められるシームS-1を代表として選定。	○ ①切り合いによる新旧関係, ②系統区分・断層規模による検討, ③重要施設との 位置関係による検討, ④隣接する断層との関係からの個別検討の判断要素を 取り入れて選定。	P. 37
	選定結果	○ 3本 (S-1, S-4, S-6)	○ 10本 (S-1, S-2・S-6, S-4, S-5, S-7, S-8, K-2, K-3, K-14, K-18)	
活動性評価	評価方法	 ○ 上載地層法による評価:6地点のデータ ・評価に用いる地層: ・中位段丘 I 面を構成する段丘堆積物等 ・高位段丘 I 面を構成する段丘堆積物等 	 ・上載地層法による評価:3地点のデータ ・評価に用いる地層: ・約12~13万年前以前の地層(礫の形状の定量的な分析等に基づき認定した海成堆積物であるMI段丘堆積物及びHIa段丘堆積物) ・鉱物脈法による評価:薄片21枚のデータ (追加ボーリング調査99本(分析用含む)) ・評価に用いる変質鉱物: ・イライト/スメクタイト混合層(XRD分析(粘土分濃集), EPMA分析, HRTEM 観察, CEC分析, XAFS分析を用いた多面的な検討に基づき同定) ・砕屑岩脈 上記取得データのうち地層や鉱物脈の年代及び断層による変位・変形がないことが明確に確認できるデータを用いて活動性評価を実施。(評価に用いなかった他データについても上記評価と整合することを確認) 	P. 38
	評価結果	○ シームについては、いずれも活動性に関して問題となるものではない。	○ 敷地内断層はいずれも「将来活動する可能性のある断層等」ではない。	

【断層の抽出に関して変更した内容】

○設置変更許可申請時(2014.8.12)は,敷地に分布する連続性を有する未固結な粘土質薄層(シーム)を検討すべき構造として,S−1~S−8の 8本のシームを抽出していた。

〇第453回審査会合(2017.3.10)以降,敷地に分布する構造を網羅的に評価する観点から、シーム周辺に認められる固結した破砕部にも着目し、取水路トンネル付近の海岸部も含め、破砕部を有する構造を検討すべき構造として、敷地内断層(36断層)を抽出した。


【評価対象断層の選定に関して変更した内容】

○設置変更許可申請時(2014.8.12)は、シームはいずれも厚さが薄く傾斜は概ね高角度であり、また、鉱物組成等もほぼ同様であることから、同じ時期に、同じ過程を経て形成された可能性が高いと判断し、2号炉原子炉建屋基礎底面に認められるS-4、これと平行な方向のS-6及びこれらと方向が共役的な1号炉原子炉建屋基礎底面に認められるS-1を代表として活動性評価を実施していた。
○申請以降の審査を踏まえて、敷地内断層を「走向」、「傾斜」、「運動方向(固結した破砕部)」、「運動方向(粘土状破砕部)」の4項目のデータ

○中請以降の審査を踏よえて, 敷地内断層を「足向」,「傾料」,「運動力向(固粘した破件部)」,「運動力向(粘土状破件部)」の4項目の)一メ に基づき, 6系統に区分し, ①切り合いによる新旧関係, ②系統区分・断層規模による検討, ③重要施設との位置関係による検討, ④隣接す る断層との関係からの個別検討(①~③の検討以外)の判断要素から, 10本(S−1, S−2・S−6, S−4, S−5, S−7, S−8, K−2, K−3, K−14, K−18) の評価対象断層を選定した。



【敷地内断層の活動性評価に関して変更した内容】

○ 設置変更許可申請時(2014.8.12)は、上載地層法によって活動性評価を実施していた。

○ 第788回審査会合(2019.10.25)以降,多面的に活動性評価を行う観点から、上載地層法に加えて、鉱物脈法による評価を行うこととした。

赤色:設置変更許可申請(2014.8.12)以降の追加データ

【設置変更許可申請時の活動性評価地点】

評価対象 断層	上載地層法による評価				
S-1	4地点	駐車場南東方トレンチ えん堤左岸トレンチ 駐車場南側法面 旧A・Bトレンチ			
S-4	1地点	S-4トレンチ			
S-6	1地点	No.2トレンチ			
合計 6地点					

【審査を踏まえた変更後の活動性評価地点】

評価対 象 断層	上載地層法			鉱物脈法
S-1	1地点 駐車場南東方トレンチ※		3地点 薄片4枚	H−6.7孔(薄片①, ②) H−6.6−1孔(薄片①) M−12.5"孔(薄片①)
S-2•S-6	1地点	No.2トレンチ [※]	2地点 薄片2枚	F-8.5' 孔 (薄片①) K-6.2-2孔 (薄片①)
S-4	1地点 35m盤トレンチ		2地点 薄片3枚	E-8.60孔(薄片①) E-8.50‴孔(薄片①,②)
S-5	_		1地点 薄片1枚	R-8.1-1-2孔(薄片①)
S-7	_		2地点 薄片3枚	H−5.7' 孔(薄片①, ②) H−5.4−1E孔(薄片①)
S-8	_		1地点 薄片1枚	F-6.75孔(薄片①)
K-2	_		2地点 薄片4枚	G-1.5-80孔(薄片①, ②, ③) H-1.1-87孔(薄片①)
K-3	_		1地点 薄片1枚	M-2.2孔(薄片①)
K-14	_		1地点 薄片1枚	H0.3-80孔(薄片①)
K-18	-		1地点 薄片1枚	H-0.2-75孔(薄片②)
	合計 3地点			合計 16地点 薄片21枚

※:上載地層法に用いる地層の年代評価のための追加調査を実施した上で評価した。

		目 次	
1. 敷地の地形, 地質・地質構造	•••••1- 1	4. 評価対象断層の選定	••••4- 1
1.1 文献調査	•••••1- 2	4.1 評価対象断層の選定手順	•••4- 2
1.2 敷地の地形	•••••1- 5	4.2 隣接する断層に並走する小規模な断層の検討	•••4- 4
1.3 敷地の地質・地質構造	•••••1- 9	4.3 4項目のデータに基づく系統区分	•••4- 6
1.4 まとめ	••••1- 15	(1) 走向・傾斜の検討	•••4– 10
		(2) 運動方向の検討	•••4- 11
2. 敷地内断層の分布, 性状, 運動方向	•••••2- 1	4.4 ステップ1 切り合い関係による新旧検討	•••4– 12
21 調杏位置図	•••••2- 2	(1) K-2とK-5の関係	•••4- 14
		(2) K-2とK-4の関係	•••4- 19
2.2 敷地に分布する別所岳安山岩類 (1) 敷地に分布する別所岳安山岩類	·····2- 4 ····2- 5	4.5 ステップ2 系統区分・断層規模, 重要施設との位置関係による検討 ・・・	•••4– 23
	•••••2- 6	4.6 ステップ3 隣接する断層との関係からの個別検討	•••4-27
	•••••2- 8	(1)S−9とS−1, S−2・S−6の関係	•••4- 30
(1) 断層の抽出	•••••2- 9	(2)K−1とK−2の関係	•••4-31
(2) 断層の分布	•••••2- 11	(3) К−6, К−7, К−8, К−9, К−10とК−2, К−3の関係	•••4-32
2.4 断層の性状	••••2-24	(4) K-11とK-3の関係	•••4-33
(1) 各断層の性状	••••2- 25	(5) K-24とK-12の関係	•••4-34
(2) 破砕部内及び母岩に認められる鉱物組成	•••••2- 28	4.7 評価対象断層の選定 まとめ	•••4-35
2.5 断層の運動方向	•••••2- 36		
2.6 まとめ	•••••2- 41		

•••••3- 1

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

次 5.6 S-4の活動性評価 5. 敷地内断層の活動性評価 ••••5- 1 5.6.1 上載地層法による活動性評価(S-4) 5.1 活動性評価の方針 ••••5- 2 (1) 35m盤トレンチ (1)活動性評価の方針 ••••5- 3 5.6.2 鉱物脈法による活動性評価(S-4) (2) 活動性評価地点 ••••5- 5 (1) E-8.607L 5.2 上載地層法に用いる地層 ••••5- 9 (2) E-8.50'''孔 (1) 能登半島南西岸の海成段丘面と堆積物の年代評価の ••••5-11 5.7 S-5の活動性評価 (2) 海成堆積物の特徴 5.7.1 鉱物脈法による活動性評価(S-5) ••••5-14 (3) 敷地内断層上に分布する海成堆積物の認定 ••••5-21 (1) R-8.1-1-2孔 (4) 堆積物の年代評価 ••••5-25 5.8 S-7の活動性評価 5.3 鉱物脈法に用いる変質鉱物と最新面 ••••5-27 5.8.1 鉱物脈法による活動性評価(S-7) (1) 評価に用いる変質鉱物 ••••5-28 (1) H-5.7' 孔 (2) 破砕部中の鉱物脈 ••••5-51 (2) H-5.4-1E孔 (3) 最新面と最新面付近の変質鉱物 ••••5-55 5.9 S-8の活動性評価 5.4 S-1の活動性評価 ····5-67 5.9.1 鉱物脈法による活動性評価(S-8) 5.4.1 上載地層法による活動性評価(S-1) ••••5-68

••••5-70

••••5-76

····5-93

••••5-96

••••5-99

····5-102

·····5-110

·····5-112

••••5-122

(1) F-6.75孔

(1) G-1.5-807L

(2) H-1.1-87孔

5.10 K-2の活動性評価

	•••••5–226
	••••5-228
	••••5-241
	••••5-242
	••••5-244

····5-127

····5-128

••••5-140

····5-142

····5-152

····5-156

••••5-157

····5-161

••••5-172

····5-173

····5-175

••••5-191

····5-194

····5-195

••••5-197

.....5-207

····5-210

····5-225

40

5.11 K-3の活動性評価 5.11.1 鉱物脈法による活動性評価(K-3) (1) M-2.27L 5.12 K-14の活動性評価 5.12.1 鉱物脈法による活動性評価(K-14) (1) H = -0.3 = 80 H = -0.3 = 80

5.10.1 鉱物脈法による活動性評価(K-2)

5.4.2 鉱物脈法による活動性評価(S-1) (1) H-6.7孔 (2) H-6.6-1孔 (3) M-12.5"孔

5.5 S-2·S-6の活動性評価 5.5.1 上載地層法による活動性評価(S-2·S-6)

(1) 駐車場南東方トレンチ

(1)	No.2トレンチ
5.5.2	鉱物脈法による活動性評価(S-2・S-6)

- (1) F-8.5' Fl.
- (2) K-6.2-2孔

考え方

5.13 K-18の活動性評価	••••5–253
5.13.1 鉱物脈法による活動性評価(K-18)	••••5-254
(1)H-0.2-75孔	••••5–256
5.14 敷地内断層と活断層との破砕部性状の比較	••••5–269
5.15 敷地内断層と敷地周辺の広域的な検討	••••5–291
5.15.1 敷地内断層と敷地周辺の断層との連続性検討	••••5–293
5.15.2 海底に推定される断層についての検討	••••5–298
5.16 活動性評価 まとめ	••••5–301
参考文献	・・・・参-1



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1049回審査会合 資料1 P.25 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

・その他の主な文献については補足資料1.1-1

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。



第1049回審査会合 資料1 P.26 再掲

1.2 敷地の地形

1.2 敷地の地形 一陸域一

〇赤色立体地図(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。 〇敷地では,海岸線に沿って中位段丘 I 面,高位段丘 I a, I b, Ⅱ,Ⅲ面が分布する。

〇原子炉建屋の約1km東方に福浦断層に対応するリニアメント・変動地形が判読されるが,敷地にはリニアメント・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。



敷地を含む能登半島南西岸の海成段丘面と堆積物の年代評価の 考え方についてはP.5-11~5-13

・リニアメント・変動地形判読基準については補足資料1.2-1(1)

空中写真一覧表

撮影者	縮尺	年代
米軍	1/40,000	1947年
国土地理院	1/10,000	1975年
N/ 51	1/15,000	1961年
ヨ杠	1/8,000	1985年



.__.___. L.__.I 敷地

第1049回審査会合 資料1 P.29 一部修正

【赤色立体地図】

リニアメント・変動地形(福浦断層に対応)



敷地の赤色立体地図

・原子炉建屋の約1km東方に福浦断層に対応するリニアメント・変動地形が判読されるが、敷地にはリニアメント・変動地形は認められない。

 ・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(2) 1.2 敷地の地形 一海域一

第1049回審査会合 資料1 P.30 再掲

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

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1049回審査会合 資料1 P.32 一部修正

〇敷地の地質は、中新世の別所岳安山岩類と、これを覆う第四紀の堆積物からなる。 〇第四紀の堆積物は、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
1		10- AC 44	⊈ ± b		鞭.砂.粘土
	第	70 W 10	沖積層	al	磯.砂.粘土
新生	紀	100 Arr 201	崖錐堆積層	_ dt ^	碟.砂.粘土
代		更新世	段丘堆積層	tr	禄.砂.粘土
	新第			$_{\vee}$ IAa $^{\vee}$	安山岩
	三紀	三 中新世 別所岳安山岩類		_ IAt ^	凝灰角碟岩類



._._. L.__.i 敷地

【地質断面図】

〇敷地の地質断面図を以下に示す。



凡例

地質時代			地層名	記号	主要構成地質
			璧 土	ь	磏,砂,粘土
新生代		完新世	沖積層] al [健,砂,粘土
	29	12597356	崖錐堆積層	∆ dt △	罐,砂,粘土
	12	更新世	段丘堆積層	o tr O	礫.砂.粘土
				v IAa V	安山岩
	三紀	三 中新世 別所:	<u>別</u> 所岳安山岩類	A IAt	凝灰角礫岩類

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-

〇敷地周辺について, 稠密な調査を実施し, 重力異常図を作成した。 〇その結果,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。



第1049回審査会合 資料1

P.34 一部修正

1.3 敷地の地質・地質構造 一反射法地震探査(2016年)・VSP探査・

第1049回審査会合 資料1 P.35 一部修正

〇敷地の地下深部構造を把握するため、大深度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地震探査(2016年)を実施 した。

○探査の結果,敷地内断層の深部延長方向も含め,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(次頁)。



1 - 13

【反射法地震探查(2016年)·VSP探查結果(深度断面)】

〇敷地内断層の深部延長方向も含め、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。

・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(マイグレーション処理前後の時間断面は補足資料1.3-2(1)P.1.3-2-6,7)。



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)

〇海岸線に沿って中位段丘 I 面, 高位段丘 I a, I b, Ⅱ, Ⅲ面が分布する。

〇原子炉建屋の約1km東方に福浦断層に対応するリニアメント・変動地形が判読されるが,敷地にはリニアメント・変動地形は認められない。

〇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、中新世の別所岳安山岩類と、これを覆う第四紀の段丘堆積層、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、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地震探査(2016年)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[※]。

※ 敷地内を通り福浦断層を横断する測線(A測線:反射法地震探査(2022年))における 敷地内断層と福浦断層の関係については,補足資料1.3-2(2)に調査結果を記載。

2. 敷地内断層の分布, 性状, 運動方向

2.1 調査位置図

2.1 調査位置図

〇敷地において、断層の有無を確認するため、重要な安全機能を有する施設を中心に露頭調査やボーリング調査等を行った。 調査位置を以下に示す。



2.2 敷地に分布する別所岳安山岩類及び破砕部

第902回審査会合 資料1 P.16 一部修正

2.2(1) 敷地に分布する別所岳安山岩類

〇敷地に分布する別所岳安山岩類は、安山岩と凝灰角礫岩からなる。安山岩は岩相により、安山岩(均質)と安山岩(角礫質) に区分される。3岩種の産状は以下のとおり。

岩種	産状
安山岩(均質)	岩相が比較的均質な安山岩質溶岩。暗灰色を呈し, 緻密で堅硬である。節理は 比較的多く認められる。岩石組織は一様である。
安山岩(角礫質)	角礫状を呈する安山岩質溶岩。暗灰色ないし赤褐色を呈し,安山岩の大小の礫 を含む。基質は比較的堅硬である。また,節理も少なく塊状であり,礫と基質の 境界は不明瞭な場合が多い。
凝灰角礫岩	節理が少なく塊状で、色調の異なる安山岩質の小礫から中礫を含み、礫と基質 の境界は明瞭であり密着している。また、堆積構造が認められる場合がある。







岩石試験一覧表※

	岩種		安山岩	(均 質)	安 山 岩 (角礫質)	凝灰角礫岩	
		岩 級 区 分		A a	Ва	Вb	Вb
		試 験 個	数	21	123	317	151
		密度	平均值	2.71	2.68	2.27	2.28
		(g/cm ³)	標準偏差	0.06	0.05	0.09	0.08
	ļ	吸 水 率	平均值	1.12	1.34	12.58	12.14
物		(%)	標準偏差	0.58	0.56	2.45	2.92
	2	有 効 間 隙 率	平均值	2.98	3. 53	25.28	24.62
		(%)	標準偏差	1.41	1.37	3.61	4.40
理		試 験 個	数	21	123	317	151
		P 波 速 度	平均值	5.65	5. 53	3.79	3.77
	超	(km/s)	標準偏差	0.23	0.25	0.41	0.42
試	音	S波速度	平均值	3.06	2.98	1.90	1.89
	波	(km/s)	標準偏差	0.10	0.18	0.23	0.22
	速	動弹性係数	亚柏枯	65.1	61.9	21.8	21.8
験	度	$(\times 10^3 \mathrm{N}/\mathrm{mm}^2)$	平均恒	(66.4)	(63.1)	(22.2)	(22.2)
	測	$(\times 10^4 \text{kg/cm}^2)$	福沸启举	4.9	7.5	5.7	5.5
	定		保準価定	(5.0)	(7.6)	(5.8)	(5.6)
		ませてくくて	平均值	0.29	0.29	0.33	0.33
		動ホテラシル	標準偏差	0.02	0.02	0.02	0.02
		試 験 個	数	21	123	317	151
		一軸圧縮強度	亚齿脑	156.2	147.9	14.9	16.4
		(N/mm^2)	十均世	(1, 593)	(1,508)	(152)	(167)
力	毒品	(kg/cm^2)	洒 淮/戸主	34.9	33.8	6.1	6.4
	ΨЩ []["		尔中周庄	(356)	(345)	(62)	(65)
). <u>T.</u>	静弹性係数	亚齿脑	59.6	57.3	12.0	12.3
学	補	$(\times 10^{3}\mathrm{N}/\mathrm{mm}^{2})$	十均世	(60.8)	(58.4)	(12.2)	(12.5)
	武	$(\times 10^4 \rm kg/cm^2)$	洒 淮/戸主	7.4	8.5	5.5	4.8
	験		惊中画左	(7.5)	(8.7)	(5.6)	(4.9)
弒		掛せマンンモ	平均值	0.25	0.25	0.25	0.24
		BF 47 7 7 7 16	標準偏差	0.02	0.03	0.06	0.07
	리	試 験 個	数	4	33	65	42
験	調	引張強度	亚内枯	10.8	9.8	1.5	1.7
	늈	(N/mm^2)	イタル	(110)	(100)	(15)	(17)
	武	(kg/cm^2)	趰淮佢主	_	2.6	0.6	0.6
	験		小小中間左		(26)	(6)	(6)

※敷地全域のボーリングコア等による3岩種の平均物性値[志賀原子力発 電所 原子炉設置変更許可申請書(2号原子炉の増設)参照]

・別所岳安山岩類の3岩種のうち,安山岩(均質)は他の 2岩種に比べて硬質である(岩石試験一覧表)。

安山岩(均質)

安山岩(角礫質)

凝灰角礫岩

2.2(2) 別所岳安山岩類中に認められる破砕部 一破砕部の分類-

第902回審査会合 資料1 P.17 一部修正

○敷地の地質構造の把握にあたっては、別所岳安山岩類中に認められるすべての不連続面から破砕部を有するものを抽出した。

○破砕部の抽出にあたっては,狩野・村田(1998)による分類を参考とし,下記の表に基づいて実施した。

志	賀原子力発電所における 破砕部	3	守野・村田(1998)による分類	
1	粘土状破砕部	断層ガウジ	断層岩の中で、手でこわせるほど軟弱で、 粘土状の細粒な基質部が多いもの。	・破砕部周辺の岩石名についての
(2)-1 (2)-2	砂状破砕部 角礫状破砕部	断層角礫	断層ガウジに比べて基質が少なく,角礫状 の岩片が多いもの。	2017.3.10審査会合前後の対応 関係は, <u>補足資料2.2-1</u>
3-1 3-2	固結した粘土・砂状破砕部 固結した角礫状破砕部	破砕岩 _{または} カタクレーサイト	基質と岩片が固結しているもの。	

③-1, ③-2併せて, 以下, 「固結した破砕部」という。



ボーリングにおける破砕部の事例(O-16孔)

露頭における破砕部の事例(海岸部K-4)

・破砕部は,軟質な粘土状破砕部,砂状破砕部,角礫状破砕部と,岩盤と同程度の硬さを有する固結した粘土・砂状破砕部, 固結した角礫状破砕部[※](以下,「固結した破砕部」という)に分類される。

※固結した破砕部と岩盤の針貫入試験の結果は、補足資料2.2-2

2.2(2) 別所岳安山岩類中に認められる破砕部 一破砕部の範囲-

第902回審査会合 資料1 P.18 一部修正

〇前頁で示した破砕部の範囲については、下記に示すとおり、目視観察により主せん断面[※]の直近もしくはその周辺に主せん 断面と関連していると考えられる変形構造が認められる範囲とした。



※主せん断面の特徴:破砕部中において、細粒化が進んでおり、最も直線性・連続性がよい断層面。

2.3 断層の分布

2.3(1) 断層の抽出 一概要-

○敷地の断層の抽出にあたっては、2.2節で示した破砕部を対象として、下記フローに従い破砕部の幅と長さの検討を行った。
 ○検討により連続性を有する破砕部を断層として抽出した結果、連続性を有する破砕部(断層)として、陸域においては、S-1、
 S-2・S-6、S-4、S-5、S-7、S-8、S-9、B-1、B-2、B-3の10本、海岸部においては、K-1~K-26の26本の断層が認められる。

断層抽出の詳細については補足資料2.3-2,補足資料2.3-3。



※1: <u>破砕部の幅と長さの検討</u>

〔露頭調査のうち、試掘坑・基礎掘削面調査〕

※2: 破砕部の連続性の検討手順

>直接確認できる長さが50m以上の破砕部は、「連続性を有する破砕部」と評価し、「断層」として抽出する。

- > 長さが直接確認できない破砕部は,抽出した破砕部(幅3cm以上)からその走向の±15°,傾斜の±5°の範囲で隣接孔を確認する。隣接孔に抽出した破砕部と走向・傾斜が調和的な破砕部(走向 ±30°,傾斜±15°以内)が認められた場合,同一の破砕部として連続させる。連続する破砕部が平面的に長さが50m以上となる場合は,「連続性を有する破砕部」と評価し,「断層」として抽出する。 連続する破砕部で平面的な長さが確認できない場合は,深度方向の検討を行い,上端・下端のいずれかが確認できない場合は「連続性を有する破砕部」と評価し,「断層」として抽出する。
- ※3: 敷地内で確認された断層のそれぞれの破砕部の性状については、補足資料2.4-1、ボーリングの柱状図等は、データ集1,2,3

[▶]破砕部の長さが長いほど幅が厚い傾向があり、長さ50m以上の破砕部は幅が3cm以上であった。このことを踏まえ、長さが直接確認できない破砕部においては、幅3cm以上のものを連続性検討 対象とする(補足資料2.3-1)。

【断層分布図】

O断層を抽出した結果,陸域においては,S−1,S−2・S−6,S−4,S−5,S−7,S−8,S−9,B−1,B−2,B−3の10本,海岸部においては,K−1~K−26の26本の断層が認められる。



2.3(2) 断層の分布

・陸域	••••• 2–12

・海岸部 ・・・・・2-20

○陸域においては、S-1、S-2・S-6、S-4、S-5、S-7、S-8、S-9、B-1、B-2、B-3の10本の断層が認められる。



第788回審査会合 資料1 P.39 一部修正

【7-7'断面】



•7-7' 断面において, S-1, S-2•S-6, S-4, S-8, S-9, B-2が認められる。

・G-7孔より深部のS-2・S-6の断層線は, E-E'断面との交点まで図示した。

・S-4は、水平方向・深度方向にS-1を越えて連続しない(補足資料2.3-5(2))ことから、断層線はS-1との交点までとした。

・S-8の浅部は、基礎掘削面による断層確認位置から、地表へ延長させた位置をもとに図示した。

・S-8は,水平方向・深度方向にS-2・S-6を越えて連続しない(補足資料2.3-5(6))ことから,断層線はS-2・S-6との交点までとした。

・S-9は、水平方向・深度方向にS-1を越えて連続しない(補足資料2.3-5(3))ことから、断層線はS-1との交点までとした。

・B-2は、水平方向・深度方向にS-1とS-2・S-6を越えて連続しない(補足資料2.3-5(4)、(7))ことから、断層線はS-1との交点からS-2・S-6との交点までとした。

第788回審査会合 資料1 P.40 一部修正

【9-9'断面】 |断層線の実線は,破砕部が認められた箇所 ⁺までとした。破線は,断層が延びていないこと を確認した箇所までとし、端部が確認できて いない場合は地質鉛直断面図の範囲内で深 部の境界線まで連続させた。 _ N s . ⑨ 標高(m) () (m) 100 S-2·S-6 S-2·S-6 No.1. No.2トレンチからの No.3トレンチ投影位置 延長位置 K-9 M-9 0-9 5.0 凡例 2号 原子炉建屋 |1号 盛土・埋土 原子炉建屋 安山岩(均質) 安山岩 (角硬質) 凝灰角硬岩 -50 地質境界 -----新層及び新層名 (破線はさらに延長する 可能性のある箇所) _ 过堰坑 Contraction of the local division of the loc -100 ポーリング孔及び孔名 (1点領線は投影) -150 -200 50m --250 -300

地質鉛直断面図(9-9'断面)

露頭での断層確認位置

- ボーリングでの断層確認位置
- 9-9'断面上にないボーリングによる 断層確認位置からの延長位置

| ・9-9'断面において, S-1, S-2・S-6, S-4, B-1が認められる。

・S-2・S-6の断層線は、地表(No.1トレンチ、No.2トレンチ)での断層確認位置から9-9'断面へ延長させた位置をもとに、9-9'断面線上にないC-9.1孔での断層確認位置(EL11.03m, <u>補足資料2.4-1</u>(1) P.2.4-1-32)及びC-9.2孔での断層確認位置(EL11.52m, <u>補足資料2.4-1</u>(1) P.2.4-1-33)から、BHTVにより確認した走向・傾斜を用いて、最大傾斜方向に延長させた線と本断面との交点(○)を結んだ線として図示した。なお、C-9.1孔、C-9.2孔は投影した位置を示しているため、ボーリングでの実際の断層確認深度と断層線(一)はずれている。

・S-2・S-6の北端については, No.3トレンチにおいて想定延長位置に認められない(**補足資料2.3-4**(2) P.2.3-4-11~13)ため, 断層線はNo.3トレンチ投影位 置までとした。

・B-1は,水平方向・深度方向にS-1を越えて連続しない(補足資料2.3-5(1))ことから,断層線はS-1との交点までとした。

標高 100

50

-50

-100

-150

-200

-250

-300
第788回審査会合 資料1 P.41 一部修正

【11-11'断面】



・S-1の断層線は、周辺にある複数のトレンチによる地表での断層確認位置から、11-11'断面へ延長させた位置をもとに図示した。

•S-4の断層線は, 11-11' 断面線上にないD-10.2-1SE孔での断層確認位置(EL-31.99m, <u>補足資料2.4-1</u>(1) P.2.4-1-40)及びC-11.5S孔での断層 確認位置(EL-39.75m, <u>補足資料2.4-1</u>(1) P.2.4-1-40)から, BHTVにより確認した走向・傾斜を用いて, 最大傾斜方向に延長させた線と本断面と の交点(○)とE-11孔での断層確認位置(●)を結んだ線として図示している。

・ただし、EL-100m以深については断面位置付近に地質データが乏しいため、便宜上、断層線は100mまで実線で表した。なお、D-10.2-1SE孔、C-11.5S孔は投影した位置を示しているため、ボーリングでの実際の断層確認深度と断層線(-)はずれている。

断増確認位直からの延長位直

・11-11'断面において, S-1, S-4が認められる。

第788回審査会合 資料1 P.4<u>2 一部修正</u>

【E-E'断面】



•S-8の深部については, E-5孔において想定延長位置に認められない(**データ集1**P.10-7-23~28)ため, 断層線(破線) はその地点までとした。

第788回審査会合 資料1 P.43 一部修正

【R-R'断面】



・S-7の深部については、R-3孔において想定延長位置に認められない(データ集1P.10-6-46~50)ため、断層線(破線)はその地点までとした。

第788回審査会合 資料1 P.44 一部修正

【I-I'断面】



・S-4は、水平方向・深度方向にS-1を越えて連続しない(補足資料2.3-5(2))ことから、断層線はS-1との交点までとした。

・S-7は、水平方向・深度方向にS-2・S-6を越えて連続しない(補足資料2.3-5(8))ことから、断層線(破線)はS-2・S-6との交点までとした。 ・S-9の深部については、I-6孔において想定延長位置に認められない(データ集1P.10-8-26~31)ため、断層線(破線)はその地点までとした。 │・I-I'断面において, S-1, S-2・S-6, S-7, S-9が認められる。

第788回審査会合 資料1 P.45 一部修正



[・]B-3は、水平方向・深度方向にS-2・S-6を越えて連続しない(補足資料2.3-5(10))ことから、断層線はS-2・S-6との交点までとした。

E-

1)'

2.3(2) 断層の分布 一海岸部一

○海岸部においては、K-1~K-26の26本の断層が認められる。



K-O 海岸部の断層(EL0m) (破線はさらに延長する可能性のある箇所。なお、K-18、K-19、K-22、K-25、K-26については地表付近まで連続しないため記載していない。)

断層延長部の露岩域で断層が認められないことを確認したもの

平面図

2-2'断面図

2 - 20



【取水路位置断面図】

OK-1~K-26のうち, K-2, K-4, K-5, K-12~K-18, K-20~K-23, K-25, K-26の16本は取水路設置面に分布すると評価した。

平面図



【海岸部露岩域地質図】

〇海岸部露岩域においては、K-1~K-11の11本の断層が認められる。



地質図(地表面)





実線矢印(🕈)の向きは断層の傾斜方向を示す

【取水路位置地質断面図】



・取水路沿いの調査データを基に,敷地で認められる安山岩(均質),安山岩(角礫質),凝灰角礫岩の3岩種に区分し,地質断面図を作成した。 ・凝灰角礫岩はおおむね水平に分布し,各断層沿いでは見かけ正断層センスの変位が推定される。

2.4 断層の性状

2.4(1) 各断層の性状

2.4(1) 各断層の性状

第902回審査会合 資料1 P.48 一部修正

紫字:第1073回審査会合以降の変更箇所

○断層の傾斜は概ね高角で、走向は概ね2系統(I系:NW-SE系、II系: N-S~NE-SW系)である。
 ○いずれの断層も固結した破砕部(岩盤と同程度の硬さを有する)からなり、S-1、S-2・S-6、S-4、S-5、S-7~S-9、B-1~B-3、K-2、K-4、K-5、K-12~K-23、K-25、K-26で粘土状破砕部を介在する。

【概要(陸域)】

・陸域の断層の性状を整理した断層一覧表を右表に示す。

 代 ()) ()) ()) ())

断層名	一般走向(真北)と系統	傾斜	断層 長さ*1	破砕部 の幅 ^{*2}	粘土状破砕 部の幅*3	破砕部の分類	参照頁 (捕足資料2.4-1 ⑴内
S-1	N60° W I	80∼70° NE ^{%1}	780m	14cm (27cm)	1 cm (6 cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-3
S-2•S-6	N11°E II	60° NW ^{%2}	600m	29cm (108cm)	3cm (17cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-4
S-4	N29° E II	66° NW ^{%3}	510m	7cm (20cm)	2cm (10cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-5
S-5	N4°E II	70° SE ^{%4}	70m	3cm (7cm)	2cm (3cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-6
S-7	N41°W I	60° SW ^{%4}	190m	10cm (25cm)	2cm (5cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-7
S-8	N28° W I	58° SW ^{%2}	250m	11cm (18cm)	1cm (2cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-8
S-9	N35°E II	50° NW ^{%3}	85m	10cm (19cm)	フィルム状 (フィルム状)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-9
B-1	N49° W I	86° NE ^{%5}	100m	6cm (10cm)	0.3cm (0.5cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-10
B-2	N12°E II	60° NW ^{%5}	50m	6cm (10cm)	3cm (3cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-11
B-3	N42° W I	82° NE ^{%5}	60m	3cm (3cm)	2cm (2cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-11

断層一覧表

(走向系統)
 (傾斜の確認位置)
 I:NW-SE系
 ※1:岩盤調査坑 ※2:トレンチ
 ※3:試掘坑
 II:N-S~NE-SW系
 ※4:ボーリング
 ※5:基礎掘削面

*1:露頭もしくはボーリングにより破砕部が認められないことを確認した地点までの長さ。 *2:すべての破砕部の平均値(下段括弧内は最大値)。詳細は,**補足資料2.4-1**(1)。 *3:粘土状破砕部の幅の平均値(下段括弧内は最大値)。

矢印(◆)の向きは断層の傾斜方向を示す (B-1の傾斜はほぼ90°)

位置図

【概要(海岸部)】

紫字:第1073回審査会合以降の変更箇所



矢印(▲)の向きは断層の傾斜方向を示す
平面図
凡 前
○ 粉帯(紙線は25)に温素74可能性のある星和
○ 粉面ボージングれ
○ 粉面ボージングれ
○ 粉面ボージングれ
○ 粉面ボージングれ
○ 粉面ボージングれ
〇 粉のボージングれ
〇 日の (M+16, K+10, K+20, K+20, K+20)については物表対応
87世紀のはいたの記載, K+20)については物表対応
87世紀のはいたの記載, K+20)については物表対応



①-①'断面図

断層名	ー般走向(真) と系統	北)	傾余	料	断層 長さ*1	破砕部 の幅 ^{*2}	粘土状破砕 部の幅 ^{*3*4}	破砕部の分類	参照頁 (<u>補足資料2.4-1</u> (2)内)
K-1	N4°E	Π	58° S	E ^{%1}	205m	10cm (19cm)	-	固結した破砕部	P.2.4-1-67
K-2	N19°E	Π	72° S	E ^{%1}	180m以上	28cm (94cm)	2cm (4cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-68,69
K-3	N16°E	П	70° S	E ^{%1}	200m以上	12cm (20cm)	-	固結した破砕部	P.2.4-1-70,71
K-4	N56°W	Ι	85° N	IE ^{%1}	45m以上	13cm (26cm)	4cm (4cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-72
K-5	N63° W	Ι	64° N	IE ^{%1}	75m以上	11cm (18cm)	0.6cm (0.7cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-73
K-6	N2°W	Π	60° N	IE ^{%1}	25m以上 130m以下	7cm (9cm)	-	固結した破砕部	P.2.4-1-74
K-7	N8°W	Π	88° N	IE ^{%1}	20m以上 55m以下	8cm (11cm)	-	固結した破砕部	P.2.4-1-74
K-8	N15° W	Π	80° N	IE ^{%1}	35m以上 70m以下	11cm (21cm)	-	固結した破砕部	P.2.4-1-75
K-9	N10°E	Π	88° S	E ^{%1}	40m以上 120m以下	7cm (12cm)	-	固結した破砕部	P.2.4-1-75
K-10	N16°W	Π	62°N	IE ^{%1}	60m	9cm (10cm)	-	固結した破砕部	P.2.4-1-76
K-11	N14°E	Π	70° N	₩ ^{%1}	60m	9cm (9cm)	-	固結した破砕部	P.2.4-1-76
K-12	N21° W ^{%2}	П	72° N	IE ^{%2}	50m以上 310m以下	13cm (21cm)	1 cm (2 cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-77
K-13	N12° E ^{%2}	Π	74° S	E ^{₩2}	55m以上 300m以下	16cm (27cm)	2cm (2cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-77
K-14	N7° E ^{%2}	Π	66° N	₩ ^{%2}	40m以上	37cm (72cm)	2cm (3cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-78
K-15	N4°E ^{%2}	Π	68° S	E ^{₩2}	30m以上	14cm (33cm)	0.4cm (0.7cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-79
K-16	N10° W ^{%2}	Π	67°N	IE ^{%2}	20m以上	23cm (51cm)	2cm (5cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-79
K-17	N18° E ^{%2}	Π	78° S	E ^{%2}	不明	12cm (17cm)	0.5cm (2cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-80
K-18	N8° E ^{%2}	Π	78° S	E ^{₩2}	40m以上	51cm (55cm)	3cm (4cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-80
K-19	N12° W ^{%2}	Π	65° N	IE ^{※2}	不明	8cm (11cm)	0.2cm (0.5cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-81
K-20	N15° E ^{%2}	Π	63° S	E ^{₩2}	不明	5cm (6cm)	0.2cm (0.3cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-81
K-21	N4° E ^{%2}	Π	66° S	E ^{₩2}	不明	11cm (19cm)	1 cm (1 cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-82
K-22	N9° W ^{%2}	Π	73° N	IE ^{%2}	40m以上	7cm (11cm)	0.6cm (1cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-83
K-23	N10° E ^{%2}	Π	65° S	E ^{%2}	20m以上	8cm (17cm)	0.4cm (1cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-83
K-24	N58° W ^{%2}	Ι	89° N	IE ^{%2}	105m以下	10cm (11cm)	-	固結した破砕部 (砂状破砕部を介在)	P.2.4-1-84
K-25	N1° W ^{%2}	I	65° N	IE ^{%2}	25m以上	12cm (20cm)	0.2cm (0.2cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-84
K-26	N14° E ^{%2}	I	68° S	E ^{%2}	35m以上	9cm (10cm)	1 cm (2 cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.2.4-1-85
	(走向系統) I :NW-SE	系	(傾斜) ※	の確認(1:海岸	立置) 部露頭				

断層一覧表

Ⅱ:N-S~NE-SW系 ※2:ボーリングで確認したすべての破砕部のベクトル平均値(**補足資料2.4-1**(4))

*1:露頭もしくはボーリングにより破砕部が認められないことを確認した地点までの長さ。端部が確認できなかったものを Om以上と記載。海岸部において、延長部が海中等となる箇所は、断層を直接確認した長さ及び延長の露岩域等で断 層が確認されなかった地点までの長さをそれぞれ算定し、Om以上Om以下という記載とした。

*2:すべての破砕部の平均値(下段括弧内は最大値)。詳細は, 補足資料2.4-1(2)。

*3:粘土状破砕部の幅の平均値(下段括弧内は最大値)。

*4:-は存在しないもの。

2.4(2) 破砕部内及び母岩に認められる鉱物組成

2.4(2) 破砕部内及び母岩に認められる鉱物組成

第902回審査会合 資料1 P.70 一部修正

○敷地の断層は, 2.4節(1)に示すとおり, 粘土状破砕部と固結した破砕部からなる。このため, 粘土状破砕部及び固結した破砕部の鉱物組成を 確認することを目的に, X線回折分析及び薄片観察を実施した結果, 以下のことが確認された。

○粘土状破砕部及び固結した破砕部はいずれも、周辺の母岩の造岩鉱物と変質鉱物の組み合わせからなり、鉱物組成は類似する。すなわち、 敷地の断層の破砕部は、粘土状破砕部の有無に関わらず、類似した鉱物組成からなる(P.2-30~2-35)。

○粘土状破砕部は、薄片観察結果によれば、固結した破砕部に比べ、造岩鉱物は少なく、変質鉱物であるスメクタイトが多く認められる(P.2-35)。
 ○粘土状破砕部と固結した破砕部の違いは、薄片観察結果によれば、変質鉱物であるスメクタイトの量が関係していると考えられ、このスメクタイトについては、X線回折分析及び薄片観察の結果を踏まえると、造岩鉱物である輝石類や斜長石[※]が変質して生成されたものと考えられる。
 ○なお、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、ここで認められたスメクタイトは、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と考えられるが(P.5-31~5-34)、本項では破砕部中に含まれる鉱物組成の確認を目的としたXRD分析で、粘土分を濃集したXRD分析は実施していないため、すべてスメクタイトとして表記する。

調査内容	調査結果
X線回折分析	
・断層の粘土状破砕部, 固結した破砕部及び新鮮な母岩から, 試料を採取し, 鉱物組成を確認するためにX線回折分析を実施。	・粘土状破砕部には、周辺の母岩の造岩鉱物である斜長石*が主に含まれ、変質鉱物として、クリストバライト、スメクタイト、赤鉄鉱が主に認められる(P.2-30, 2-31)。
	・固結した破砕部には、周辺の母岩の造岩鉱物である斜長石 [※] 、輝石が主に含まれ、変質鉱物として、クリストバライト、スメクタイト、赤鉄鉱が主に認められる (P.2-31)。
薄片観察	+
薄片観察 ・断層の粘土状破砕部,固結した破砕部及び新鮮な母岩から,薄片を作 製し,鉱物組成を確認するために薄片観察を実施。	+ ・粘土状破砕部,固結した破砕部ともに周辺の母岩の造岩鉱物である斜長石※, 輝石が含まれ,その他に変質鉱物として,スメクタイトが認められる(P.2-33)。
 薄片観察 ・断層の粘土状破砕部、固結した破砕部及び新鮮な母岩から、薄片を作製し、鉱物組成を確認するために薄片観察を実施。 ・粘土状破砕部を介在する断層と固結した破砕部からなる断層の固結した破砕部を比較。 	+ ・粘土状破砕部,固結した破砕部ともに周辺の母岩の造岩鉱物である斜長石 [※] , 輝石が含まれ,その他に変質鉱物として,スメクタイトが認められる(P.2-33)。 ・粘土状破砕部を介在する断層と固結した破砕部からなる断層の固結した破砕 部は,造岩鉱物及び変質鉱物の分布状況(結晶の大きさや基質と結晶の割合 等)は、ほぼ同じである(P.2-34)

※: 敷地の斜長石の曹長石化の検討を行った結果,いずれの斜長石にも曹長石化は認められなかった(詳細は, P5-43)。

【X線回折分析結果(2号機建設以前の調査)】

分析結果一覧(2号機建設以前の調査)

											ħ	食出	鉱牧	ወ						
						クリ				ر در	並			ス	セ	۲ ا	クリ			
	試料採取箇	所	試料採取位置 (右図)	標高	石英	ストバライト	リディマイト	斜長石	輝石類	゙リプサイト	通角閃石	雲母鉱物	轟石	メクタイト	ピオライト	ロイサイト	ノタイロライト	赤鉄鉱	黄鉄鉱	磁赤鉄鉱
		S-1	試掘坑A	EL-8m付近		Δ		0						0				*		
		S-2•S-6	SC-1孔	EL -6.20m		0	*	0	*					0				*		
敷		S-3 ^{%1}	試掘坑C	EL-8m付近		Δ		0						0				*		
地	粘土状	S-4	試掘坑F	EL -8m付近		0		0						Δ		Δ		Δ		
内断	破砕部	S-5	試験坑d	EL -8m付近		Δ		0	Δ					0				*		
層		S-7	I-5孔	EL -93.95m		0	*	0	Δ		*			0			Δ	*		
		S-8	施工検討調査トレンチ	EL 11m付近				0						Δ					*	
		S-9	SC-5孔	EL -6.13m		0		0	*					0				*		

※1:2号機建設以前の調査でS-3と称していた断層は、現在はS-1の一部と評価している。

2号機建設以前の調査 凡例・諸元

X線回折分析に表れたピー ◎:強 ○:中 △:弱 *:微	クの相対的強さ な
X線回折分析 測定諸元	
Target:Cu	Scanning Speed:4° /min
Voltage:40KV	Chart Speed:4cm/min
Current:150mA	Divergency:1°
Full Scale Range:4000CPS	Receiving Slit:0.15mm
Time Constant:0.5Sec	Detector:SC
	'

・粘土状破砕部(表中橙色)には、周辺の母岩の造岩鉱物である斜長石が主に含まれ、変質鉱物として、クリストバライト、スメクタイト、赤鉄鉱が主に認められる。

X線回折分析結果(陸域 2号機建設以前の調査)の詳細は、補足資料2.4-2(1)



試料採取位置図(2号機建設以前の調査)

【X線回折分析結果(2号機建設以後の調査)】

※1:海岸部露岩域のEL0~2mで採取

分析結果一覧(2号機建設以後の調査)

試料挧	采取箇所	; [2	. ¯	1					ΙĪ	5			11								L			ΙŢ	T				5	1 1	Τ-
						빗	トリー ジョン ジェンジョン ジェンジョン ジェンジョン ジェンジョン しんしょう ビンジョン しんしょう ビンジョン ディー・ション ディング ディング ディング ディング しんしょう ディング しんしょう しょう しょう しょう しょう しょう しょう しょう しょう しょう	牆	フ ィ 普 リ 语	雪		スセピ	台	リノタ		磁		試米	科採取箇月	听				_	クリス) 二 纪	瀶	フィリ	普	雲	スメ	セルピー	リノク		 黄 ₩
	試料採取位置 (次頁) 標 G-1.5-80孔(図中a) EL -7			標高	石英	トバライト	ティマイト	石類	,プサイト		轟 久	フ オ ラ フ ラ イ イ ト ト	イサイト	ノイロライト	∽跌 鉄 鉄 鉱	赤鉄鉱					試料採 (次	《取位置 《頁)	標高	石英	トバライト		石類	,プサイト	過角閃石 	母 載 名 物	重 クタイト	オライト	イサイト	苏鉄	(鉄 新 鉄 鉱 町
			G-1.5-80孔(図中a)	EL -72.18m		±	Δ		±		=	±		:	±		iF			K-1	海岸部	(図中A)	地表面※1			0	+				±				
		К-2	H-1.1孔(図中b)	EL -96.84m	±	△ :	± ±					+					11				海岸部	(図中B)	地表面※1			0) ±				±				
		Ī	H-1.1-75孔(図中c)	EL -45.48m		Δ	Δ					±		:	±		11			K-2	H-1.1-80	孔(図中C)	EL -56.48m		+	Δ	±				±			+	
	Ī	K-4	G-1.9-27孔(図中d)	EL -34.56m		△ :	± 🛆					±		:	±		11			K-3	海岸部	(図中D)	地表面※1		±	0) ±				±			±	
	Ī	K-5	G-1.5-35孔(図中e)	EL -18.50m			Δ				=	±					11			K-4	海岸部	(図中E)	地表面※1			0	±				±				
	ľ	K-12	H-2.3-50孔(図中f)	EL -28.41m		+	Δ				-	±					11			K-5	海岸部	(図中F)	地表面※1			0)				+				
	ſ	K-13	H-1.5-40孔(図中g)	EL -20.14m			0				4	4		:	±		11			K-6	海岸部	(図中G)	地表面※1			0)				±			±	
	Ī	K-14	H0.5孔(図中h)	EL -46.57m			Δ		±			±		:	±		11			K-7	海岸部	(図中H)	地表面※1			Δ	±				±				
	f	K-15	H1.2孔(図中i)	EL -23.51m			0					±			+		11			K-8	海岸部	(図中I)	地表面※1			0) ±				±				
油	毎岸部	K-16	H1.9孔(図中j)	EL -21.41m		±	Δ				-	+		:	±		11			K-9	海岸部	(図中J)	地表面※1			Δ	+				±				
	f	K-17	H3.0-65孔(図中k)	EL -78.87m			Δ	±			± -	+		:	±		11			K-10	海岸部	(図中K)	地表面※1		Δ	0) ±				±			+	
	f	K-18	H-0.2-60孔(図中v)	EL -68.33m		+	Δ					±			+		11			K-11	海岸部	(図中L)	地表面※1			0) ±				±			±	
	f	K-19	H-0.2-75孔(図中w)	EL -155.47m		+	Δ	±		±		±			+		11			K-12	H-2.3-25	孔(図中M)	EL - 1.60m			Δ					±				
敷	f	K-20	H2.6孔(図中x)	EL -9.42m	0		Δ					±			+		1	_	海岸部	K-13	H-1.5-40	孔(図中N)	EL -20.11m			Δ	±				±			±	
地 粘土状	F	K-21	H3.0-45孔(図中y)	EL -19.58m			Δ					±		:	±		割地	固結		K-14	H0.3-80)孔(図中0)	EL -27.61m		+	Δ					+				
断倾件部属	F	K-22	H'-0.9-50孔(図中z)	EL -18.96m			Δ					±		:	±		内断	した 破砕部		K-15	H− −1.2 7	钆(図中P)	EL -23.57m		+	0					+			±	
	-	K-23	H1.80孔(図中α)	EL -58.20m		±	Δ	±				±			+		層	5		K-16	H1.5₹	礼(図中Q)	EL -70.68m			Δ	±				±			±	
		K-25	H2.18孔(図中β)	EL -56.18m		±	Δ				-	+		:	±		11			K-17	H3.0-45	5孔(図中R)	EL -46.16m		+	Δ					±			±	
		K-26	H3.0-75孔(図中γ)	EL -37.48m			Δ					±		:	±		11			K-18	H-0.2-75	孔(図中W)	EL -108.07m		+	Δ					+			±	
			岩盤調査坑(図中I)	EL -18.25m		+	0					4		:	±		11			K-19 H0.	H0.3-80)孔(図中X)	EL -125.12m		±	0	+				±			±	
		S-1	M-12.5"孔(図中m)	EL -21.66m			Δ			±	-	+		:	±	+	11			K-20	H2.6₹	钆(図中Y)	EL -9.42m			0	•				+				
	f		L-6'孔(図中n)	EL -2.29m		±	0				-	+		:	±		11			K-21	H3.0-50)孔(図中Z)	EL -21.77m		±	0	1				±				
		S-2•S-6	E-8.6孔(図中o)	EL 9.41m		+	Δ					4		:	±		11			K-22	G-1.5-35	孔(図中ア)	EL -32.90m			Δ	+				±			±	
	[S-4	E-8.50'孔(図中p)	EL -35.41m			Δ					±					11			K-23	H1.3₹	し(図中イ)	EL -105.20m			Δ	±				±			±	
	陸域	S-7	H-5.2孔(図中q)	EL -44.08m		±	Δ					±		:	±		11			K-25	H− −2.18 7	孔(図中ウ)	EL -56.18m		±						+			±	
	ľ	S-8	F-6.8孔(図中r)	EL -12.63m			Δ					±					11			K-26	H3.0-65	(図中エ)	EL -31.11m			0	•				+			±	
	ŀ	B-1	岩盤調査坑(図中s)	EL -18.25m		+	0					4		:	±		11			S-1	岩盤調査	坑(図中S)	EL -18.25m		+	0					+			±	
	ŀ	B-2	H-6.4孔(図中t)	EL -19.39m			Δ					±		:	±		11			S-2•S-6	H-6.6孔	(図中T)	EL -42.70m		±	Δ					±			±	
	Ē	B-3	J-6.1孔(図中u)	EL -10.31m		± :	±Δ					±		:	±		11		陸域	S-7	H−5.2−37	钆(図中U)	EL -23.51m		±	Δ	±	\square			±			±	
			海岸部(図中i)	地表面※1			0	+									11			S-8	F-6.74-3	孔(図中V)	EL -5.49m		±±	-	±	\square			±			±	
<u>8</u>	安山岩	ł	M-14孔(図中 ii)	EL -156.87m		±	Δ	±	+			±			+	+	1						2 是 继 建 型	بران 24	の1112	ন্ধ	仮I - =	*~						-	
岩			海岸部(図中iii)	地表面※1		+	0	±	+			+		1	+	+	X	線回折分析	結果(陸:	域及び海岸部	郘 2号機建	×線図折分析	#回折分析に表れたビークの相対的態态 X線回折分析 測定諸元							1					
》 			M-14孔(図中iv)	EL -145.08m				±				±		土 DXX12x/03rig E / 0/07F7700143、1112 1112 000000000000000000000000000000000000						1" 1" Jana 12" /mi															

・粘工状破砕師(表中檀巴)には、周辺の母岩の道岩鉱物である斜長石が主に含まれ、変質鉱物として、クリストパライト、スメクタイト、赤鉄鉱が主に認められる。 ・固結した破砕部(表中水色)には、周辺の母岩の造岩鉱物である斜長石、輝石が主に含まれ、変質鉱物として、クリストパライト、スメクタイト、赤鉄鉱が主に認められる。

Scanning Range 0.02"

Scanning Range 2~61"

2-31

Detector SC

Calculation Mode: ups



②-②'断面図

【薄片観察結果①】



(断層トレース位置に深度補正)

試料採取位置図

(直交ニコル)



安山岩

(直交ニコル)

(直交ニコル)



凝灰角礫岩

Imm



スメクタイトは全体に認められる 粘土状破砕部(S-2・S-6)の例 (詳細は次々頁)

固結した破砕部(S-1)の例 (詳細は次頁)

(凡例)

PI:斜長石 Cpx:単斜輝石 Opx:斜方輝石 Op:不透明鉱物 Ahi:水酸化鉄 Hb:角閃石 Sm:スメクタイト MX:石基 An:安山岩片

・断層の鉱物組成を把握するため、母岩(安山岩、凝灰角礫岩)を含めて、薄片観察(詳細データ は次頁以降)を実施した結果、粘土状破砕部、固結した破砕部ともに周辺の母岩の造岩鉱物で ある斜長石、輝石が含まれ、その他に変質鉱物として、スメクタイトが認められる。

2 - 33

1mm



した破砕部は、造岩鉱物及び変質鉱物の分布状況(結晶の大きさや基質と結晶の割合等)は、ほぼ同じである。



・粘土状破砕部と固結した破砕部の鉱物組成を比較するために、断層規模の大きいS-2・S-6の薄片により観察を実施した 結果、粘土状破砕部は固結した破砕部に比べ、造岩鉱物は少なく、変質鉱物であるスメクタイトが多く認められる。

2.5 断層の運動方向

2.5 断層の運動方向

○粘土状破砕部及び固結した破砕部の運動方向を確認することを目的に,露頭観察,研磨片観察,コア観察,条線観察,薄片観察を実施した。
○固結した破砕部は,概ね密着しており,条線は確認できないものの,露頭観察,研磨片観察,コア観察,薄片観察から正断層センスの動きが認められる(P.2-39, 補足資料2.5-1)。

〇粘土状破砕部は、条線が確認でき、条線観察や薄片観察から逆断層センス主体の動きが認められる(P.2-40, 補足資料2.5-1)。また、条線方向を踏まえると、縦ずれが卓越する断層と横ずれが卓越する断層に区分される。



【陸域】

		運動方向		
断層名	固結した破砕部	粘土状	破砕部	参照資料
	変位センス	変位センス	条線方向*1	
S-1	正断層センス	右横ずれ逆断層センス	横ずれ卓越	<u>補足資料2.5−1</u> (2)
S-2•S-6	見かけ右横ずれセンス 正断層センス	左横ずれ逆断層センス 右横ずれ逆断層センス	縦ずれ卓越	補足資料2.5-1 (3)
S-4	正断層センス	左横ずれ逆断層センス	横ずれ卓越	<u>補足資料2.5−1</u> (4)
S-5	不明	左横ずれ正断層センス	縦ずれ卓越	<u>補足資料2.5−1</u> (5)
S-7	不明	右横ずれ逆断層センス	縦ずれ卓越	補足資料2.5-1 (6)
S-8	正断層センス	左横ずれ逆断層センス	縦ずれ卓越	<u>補足資料2.5−1</u> (7)
S-9	不明	不明	横ずれ卓越	<u>補足資料2.5−1</u> (8)
B-1	不明	不明	横ずれ卓越	<u>補足資料2.5−1</u> (9)
B-2	不明	左横ずれ逆断層センス	横ずれ卓越	<u>補足資料2.5−1</u> (10)
B-3	正断層センス	右横ずれ逆断層センス	横ずれ卓越	補足資料2.5-1 (11)

運動方向調査結果 一覧表(陸域)

*1:条線レイクを横ずれ(0~45°R, 135~179°R)と縦ずれ(46~134°R)に区分し、各断層の条線データの傾向から 卓越する方向を判断した。



矢印(◀)の向きは断層の傾斜方向を示す





①-①'断面図

断層名 固結した破砕部 粘土状破砕部 参照資料 変位センス 変位センス 変岐センス 条線方向*2 K-1 正断層センス - - 福足資料2.5-1(12) K-2 見かけち積ずれセンス 左積ずれ運断層センス ボイル車越 福足資料2.5-1(13) K-3 見かけち積ずれセンス 左積ずれ運断層センス ボー - - K-4 正断層センス 左積ずれ運断層センス 縦ずれ車越 福足資料2.5-1(14) K-4 正断層センス 左槓ずれ運断層センス 縦ずれ車越 福足変料2.5-1(14) K-5 正断層センス 不明 - - - K-6 不明 - - - - K-7 不明 - - - - K-6 不明 - - - - K-7 不明 - - - - K-8 不明 - - - - K-10 不明 - - - - K-11 不明 - - - - <			運動方向*1		
変位センス 条線方向" ² K-1 正断層センス - - 植足変料2.5-1(12) K-2 見かけ右機ブれセンス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 袖足変料2.5-1(13) K-3 見かけ右機ブれセンス 左横ずれ遮断層センス 縦ずれ卓越 袖足変料2.5-1(13) K-3 見かけ右横ブれセンス 左横ずれ正断層センス 縦ずれ卓越 袖足変料2.5-1(14) K-4 正断層センス 左横ずれ正断層センス 縦ずれ卓越 袖足変料2.5-1(16) K-5 正断層センス 不明 - - - K-6 不明 - - - - K-7 不明 - - - - K-10 不明 - - - - K-11 不明 - - - - K-12 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 袖足変異2.5-1(17)	断層名	固結した破砕部	粘土状	破砕部	参照資料
K-1 正断層センス - 相足資料2.5-1(12) K-2 見かけ右横ずれセンス 左横ずれ遮断層センス 縦ずれ卓越 補足資料2.5-1(13) K-3 見かけ右横ずれセンス 左横ずれ遮断層センス 縦ずれ卓越 補足資料2.5-1(14) K-4 正断層センス 左横ずれ遮断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(16) K-5 正断層センス 不明 横ずれ卓越 捕足資料2.5-1(16) K-6 不明 - - - K-7 不明 横ずれ卓越 捕足資料2.5-1(16) K-6 不明 - - - K-7 不明 - - - K-7 不明 - - - K-8 不明 - - - K-10 不明 - - - K-11 不明 - - - K-12 正断層センス 右横ずれ遮断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(17) K-13 正断層センス 左横ずれ遮断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(17) K-14 正断層センス 左横ずれ遮断層センス 縦ずれ卓越 <		変位センス	変位センス	条線方向*2	
K-2 見かけ右横ずれセンス 正断層センス 左横寸れ逆断層センス 左横寸れ逆断層センス 縦寸れ卓越 揺足資料2.5-1(13) K-3 見かけ右横ずれセンス 正断層センス -	K-1	正断層センス	-	-	補足資料2.5-1 (12)
K-3 見かけ右横ずれとシス 正断層センス - - 相足変料2.5-1(14) K-4 正断層センス 左横ずれ正断層センス 縦ずれ卓越 揺足変料2.5-1(15) K-5 正断層センス 不明 横ずれ卓越 揺足変料2.5-1(16) K-6 不明 - - - K-6 不明 - - - K-7 不明 - - - K-7 不明 - - - K-8 不明 - - - K-9 不明 - - - K-10 不明 - - - K-11 不明 - - - K-12 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 揺足変料2.5-1(17) K-13 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 揺足変料2.5-1(18) K-14 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 揺足変料2.5-1(20) K-15 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 揺足変料2.5-1(21) K-16 正断層センス 右横ずれ逆断層センス	K-2	見かけ右横ずれセンス 正断層センス	右横ずれ逆断層センス 左横ずれ逆断層センス	縦ずれ卓越	補足資料2.5-1 (13)
K-4 正断層センス 左横ずれ正断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(15) K-5 正断層センス 不明 横ずれ卓越 捕足資料2.5-1(16) K-6 不明 - - - K-7 不明 - - - K-8 不明 - - - K-9 不明 - - - K-9 不明 - - - K-10 不明 - - - K-10 不明 - - - K-11 不明 - - - K-12 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(17) K-13 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(17) K-14 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(20) K-15 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(21) K-17 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(22) K-17 正断層センス 右横ず北逆断層センス	K-3	見かけ右横ずれセンス 正断層センス	_	_	補足資料2.5−1 (14)
K-5 正断層センス 不明 模ずれ卓越 捕足資料2.5-1(16) K-6 不明 - - - K-7 不明 - - - K-7 不明 - - - K-8 不明 - - - K-9 不明 - - - K-10 不明 - - - K-10 不明 - - - K-11 不明 - - - K-12 正断層センス 右機ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(17) K-13 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(18) K-14 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(20) K-16 正断層センス 左横ず北逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(21) K-17 正断層センス 右横ず北逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(22) K-18 正断層センス 右横ず北逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(24) K-20 正断層センス 右横ず北逆断層センス	K-4	正断層センス	左横ずれ正断層センス	縦ずれ卓越	<u>補足資料2.5−1</u> (15)
K-6 不明 - - - K-7 不明 - - - K-7 不明 - - - K-8 不明 - - - K-9 不明 - - - K-10 不明 - - - K-11 不明 - - - K-12 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(17) K-13 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(18) K-14 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(20) K-16 正断層センス 逆横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(21) K-17 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(22) K-18 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(22) K-18 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(23) K-19 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(26) K-21 正断	K-5	正断層センス	不明	横ずれ卓越	<u>補足資料2.5−1</u> (16)
K-7 不明 - - - K-8 不明 - - - - K-9 不明 - - - - K-10 不明 - - - - K-11 不明 - - - - K-12 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足寛料2.5-1(17) K-13 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足寛料2.5-1(18) K-14 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足寛料2.5-1(20) K-16 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足寛料2.5-1(21) K-17 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足寛料2.5-1(22) K-18 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足寛料2.5-1(23) K-19 正断層センス 右横ずれ逆断層センス	K-6	不明	-	_	_
K-8 不明 - - - K-9 不明 - - - K-10 不明 - - - K-10 不明 - - - K-10 不明 - - - K-11 不明 - - - K-12 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(17) K-13 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(18) K-14 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(20) K-15 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(21) K-16 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(21) K-17 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(22) K-18 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(23) K-19 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(26) K-20 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(26)	K-7	不明	-	_	_
K-9 不明 - - - K-10 不明 - - - K-10 不明 - - - K-11 不明 - - - K-12 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(17) K-13 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(18) K-14 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(19) K-15 正断層センス 逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(20) K-16 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(21) K-17 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(22) K-18 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(22) K-19 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(24) K-20 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(25) K-21 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(26) K-23 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越	K-8	不明	-	_	_
K-10 不明 - - - K-11 不明 - - - K-11 不明 - - - K-12 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(17) K-13 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(18) K-14 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(19) K-15 正断層センス 逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(20) K-16 正断層センス 立横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(21) K-16 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(22) K-17 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(22) K-18 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(23) K-19 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(24) K-20 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(25) K-21 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(26) K-23 正断層センス 右横ずれ逆断層セ	K-9	不明	-	_	_
K-11不明K-12正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越揺足資料2.5-1(17)K-13正断層センス左横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越揺足資料2.5-1(18)K-14正断層センス左横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越揺足資料2.5-1(19)K-15正断層センス逆断層センス縦ずれ卓越揺足資料2.5-1(20)K-16正断層センス左横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越揺足資料2.5-1(21)K-17正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越揺足資料2.5-1(22)K-18正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越揺足資料2.5-1(23)K-19正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越揺足資料2.5-1(23)K-20正断層センス左横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越揺足資料2.5-1(26)K-21正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越揺足資料2.5-1(26)K-23正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越揺足資料2.5-1(26)K-24不明K-25正断層センス逆断層センス縦ずれ卓越揺足資料2.5-1(28)K-26正断層センス逆断層センス縦ずれ卓越揺足資料2.5-1(28)K-26正断層センス近断層センス縦ずれ卓越揺足資料2.5-1(28)	K-10	不明	-	_	_
K-12正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1 (17)K-13正断層センス左横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1 (18)K-14正断層センス左横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1 (19)K-15正断層センス逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1 (20)K-16正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1 (21)K-17正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1 (22)K-18正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1 (22)K-19正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1 (22)K-20正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1 (24)K-21正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1 (25)K-22正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1 (26)K-23正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1 (27)K-24不明K-25正断層センス逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1 (28)K-26正断層センス逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1 (27)	K-11	不明	-	_	-
K-13正断層センス左横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(18)K-14正断層センス左横ずれ逆断層センス 右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(19)K-15正断層センス逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(20)K-16正断層センス右横ずれ逆断層センス 左横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(21)K-17正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(22)K-18正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(22)K-19正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(23)K-20正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(24)K-21正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(25)K-22正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(26)K-23正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(27)K-24不明K-25正断層センス逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(29)K-26正断層センス逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(29)	K-12	正断層センス	右横ずれ逆断層センス	縦ずれ卓越	補足資料2.5-1 (17)
K-14正断層センス左横ずれ逆断層センス 右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(19)K-15正断層センス逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(20)K-16正断層センス右横ずれ逆断層センス 左横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(21)K-17正断層センス右横ずれ逆断層センス 左横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(22)K-18正断層センス右横ずれ逆断層センス 名横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(23)K-19正断層センス右横ずれ逆断層センス 名横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(23)K-20正断層センス左横ずれ逆断層センス 名横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(25)K-21正断層センス右横ずれ逆断層センス 名横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(26)K-22正断層センス右横ずれ逆断層センス 左横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(26)K-23正断層センス右横ずれ逆断層センス 左横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(27)K-23正断層センス右横ずれ逆断層センス 左横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(27)K-24不明K-25正断層センス逆断層センス 左横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(29)K-26正断層センス逆断層センス 差横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(29)	K-13	正断層センス	左横ずれ逆断層センス	縦ずれ卓越	補足資料2.5-1 (18)
K-15正断層センス逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(20)K-16正断層センス右横ずれ逆断層センス 左横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(21)K-17正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(22)K-18正断層センス右横ずれ逆断層センス 都ばずれ卓越縦足資料2.5-1(22)K-19正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(22)K-19正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(24)K-20正断層センス左横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(25)K-21正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(26)K-22正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(27)K-23正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(27)K-24不明K-25正断層センス逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(29)K-26正断層センス左横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1(30)	K-14	正断層センス	左横ずれ逆断層センス 右横ずれ逆断層センス	縦ずれ卓越	補足資料2.5-1 (19)
K-16正断層センス右横ずれ逆断層センス 左横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1 (21)K-17正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1 (22)K-18正断層センス右横ずれ逆断層センス縦ずれ卓越捕足資料2.5-1 	K-15	正断層センス	逆断層センス	縦ずれ卓越	補足資料2.5-1 (20)
K-17 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(22) K-18 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(23) K-19 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(24) K-20 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(25) K-20 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(25) K-21 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(26) K-22 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(27) K-23 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(27) K-23 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(28) K-24 不明 - - - K-25 正断層センス 逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(29) K-26 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(30)	K-16	正断層センス	右横ずれ逆断層センス 左横ずれ逆断層センス	縦ずれ卓越	<u>補足資料2.5−1</u> (21)
K-18 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(23) K-19 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(24) K-20 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(25) K-21 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(26) K-21 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(26) K-22 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(27) K-23 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(27) K-23 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(28) K-24 不明 - - - K-25 正断層センス 逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(29) K-26 正断層センス 逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(30)	K-17	正断層センス	右横ずれ逆断層センス	縦ずれ卓越	補足資料2.5-1 (22)
K-19 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(24) K-20 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(25) K-21 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(26) K-22 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(27) K-22 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(27) K-23 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(28) K-24 不明 - - - K-25 正断層センス 逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(29) K-26 正断層センス 逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(30)	K-18	正断層センス	右横ずれ逆断層センス	縦ずれ卓越	補足資料2.5-1 (23)
K-20 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1 (25) K-21 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1 (26) K-22 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1 (27) K-23 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1 (27) K-23 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1 (28) K-24 不明 - - - K-25 正断層センス 逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1 (29) K-26 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1 (30)	K-19	正断層センス	右横ずれ逆断層センス	縦ずれ卓越	補足資料2.5-1 (24)
K-21 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(26) K-22 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(27) K-23 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(27) K-23 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(28) K-24 不明 - - - K-25 正断層センス 逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(29) K-26 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(30)	K-20	正断層センス	左横ずれ逆断層センス	縦ずれ卓越	補足資料2.5-1 (25)
K-22 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(27) K-23 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(28) K-24 不明 - - - K-25 正断層センス 逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(28) K-26 正断層センス 逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(29) K-26 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(30)	K-21	正断層センス	右横ずれ逆断層センス	縦ずれ卓越	補足資料2.5−1 (26)
K-23 正断層センス 右横ずれ逆断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(28) K-24 不明 - - - K-25 正断層センス 逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(28) K-26 正断層センス 逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(29) K-26 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(30)	K-22	正断層センス	右横ずれ逆断層センス	縦ずれ卓越	補足資料2.5-1 (27)
K-24 不明 - - - - K-25 正断層センス 逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(29) K-26 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(30)	K-23	正断層センス	右横ずれ逆断層センス 左横ずれ逆断層センス	縦ずれ卓越	補足資料2.5-1 (28)
K-25 正断層センス 逆断層センス 縦ずれ卓越 補足資料2.5-1(29) K-26 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 捕足資料2.5-1(30)	K-24	不明	_	_	_
K-26 正断層センス 左横ずれ逆断層センス 縦ずれ卓越 補足資料2.5-1(30)	K-25	正断層センス	逆断層センス	縦ずれ卓越	補足資料2.5-1 (29)
	K-26	正断層センス	左横ずれ逆断層センス	縦ずれ卓越	補足資料2.5-1 (30)

運動方向調査結果 一覧表(海岸部)

*1:-は存在しないもの。

*2:条線レイクを横ずれ(0~45°R, 135~179°R)と縦ずれ(46~134°R)に区分し、各断層の条線データの傾向から 卓越する方向を判断した。

断層名 粘土状破砕部に正断層センスが確認された断層

断層名

粘土状破砕部に逆断層センスが確認された断層

第902回審査会合 資料1 P.80 一部修正



・固結した破砕部は、概ね密着しており、固結した破砕部中の変形構造から、見かけ上盤側下がりの変位が推定され、正断層センスが認定できる。 2 - 39



S-1の条線観察結果(岩盤調査坑 No.17V孔)

S-2・S-6の薄片観察結果(E-8.5-1孔)

2-40

2.6 まとめ

断層の分布, 性状, 運動方向について, 以下の通り整理し, 4.評価対象断層の選定のための基礎データとした。

2.2 敷地に分布する別所岳安山岩類及び破砕部

- 〇敷地に分布する別所岳安山岩類は、安山岩と凝灰角礫岩からなる。安山岩は岩相により、安山岩(均質)と安山岩(角礫質)に 区分。
- 〇敷地の地質構造の把握にあたっては、別所岳安山岩類中に認められるすべての不連続面から破砕部を有するものを抽出し、 軟質な粘土状破砕部、砂状破砕部、角礫状破砕部と、岩盤と同程度の硬さを有する固結した粘土・砂状破砕部、固結した角礫 状破砕部に分類。

2.3 断層の分布

○敷地内断層は別所岳安山岩類中のみに分布し、陸域においては、S-1、S-2・S-6、S-4、S-5、S-7、S-8、S-9、B-1、B-2、B-3の10本、海岸部においては、K-1~K-26の26本の断層が認められる。

2.4 断層の性状

〇断層の傾斜は概ね高角で、走向は概ね2系統(I系:NW-SE系、Ⅱ系:N-S~NE-SW系)である。

- Oいずれの断層も固結した破砕部(岩盤と同程度の硬さを有する)からなり,粘土状破砕部(一部,砂状,角礫状破砕部)を介在 する断層もある。
- OX線回折分析,薄片観察の結果,敷地の断層の破砕部は,周辺の母岩の造岩鉱物と変質鉱物の組み合わせからなり,それ ぞれの破砕部は,鉱物組成が類似している。

2.5 断層の運動方向

- ○固結した破砕部は、概ね密着しており、条線は確認できないものの、研磨片観察やコア観察、薄片観察から正断層センスの動きが認められる。
- 〇粘土状破砕部には、条線が確認でき、条線観察や薄片観察から逆断層センス主体の動きが認められる。また、条線方向を踏まえると、縦ずれが卓越する断層と横ずれが卓越する断層に区分される。

第902回審査会合 資料1 P.150 一部修正

紫字:第1073回審査会合以降の変更箇所

【陸域】

〇陸域の断層の分布,性状,運動方向について,以下の通り整理した。

断層一覧表



*1:露頭もしくはボーリングにより破砕部が認められないことを確認した地点までの長さ。

*2:すべての破砕部の平均値(下段括弧内は最大値)。詳細は, 補足資料2.4-1(1)。

*3:粘土状破砕部の幅の平均値(下段括弧内は最大値)。

*4:条線レイクを横ずれ(0~45°R, 135~179°R)と縦ずれ(46~134°R)に区分し、各断層の条線データの傾向から卓越する方向を判断した。

矢印(∮)の向きは断層の傾斜方向を示す

(B-1の傾斜はほぼ90°)



〇海岸部の断層の分布, 性状, 運動方向について, 以下の通り 整理した。

【海岸部】

紫字:第1073回審査会合以降の変更箇所



0

0

平面図

矢印(▲)の向きは断層の傾斜方向を示す

(走向系統)

I:NW-SE系

II:N-S~NE-SW系

(傾斜の確認位置)

※1:海岸部露頭

※2:ボーリングで確認したすべての破砕部

のベクトル平均値(補足資料2.4-1(4))

凡州 新聞(経緯はさらに延長する可能性のある値形) 経済ボーワング孔 新憲法長部の指定結果が認められない。 解めポーリング孔 ことを確認したもの **各**程信利因 新華浦部を確認していないもの K-O (編岸部 EL 0m) (N-18, N-19, N-22, N-25, N-29)こついては地表付近 まで連続,ないため記載,ていない)



(鉱物組成の略名)

Qtz:石英 Crs:クリストバライト Trd:トリディマイト PI:斜長石

Px:輝石類 Mi:雲母鉱物 Tod:轟石 Sm:スメクタイト

Sep:セピオライト Hem:赤鉄鉱 Php:フィリプサイト

						性状*1	_		_	運動方向*1				
]	断層名	一般走向と系 (真北)	系統	傾斜	断層長さ*2	破砕部 の幅 ^{*3}	粘土状破 砕部の幅*4	破砕部の分類	破砕部の 鉱物組成	固結した 破砕部	粘土状 破砕部	条線 方向* ⁵		
	K-1	N4°E	Π	58° SE ^{%1}	205m	10cm (19cm)	-	固結した破砕部	PI,Px,Sm	正断層	-	-		
	K-2	N19°E	П	72°SE ^{%1}	180m以上	28cm (94cm)	2cm (4cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	Qtz,Crs, Trd,Pl,Px, Sm,Sep, Hem,Php	見かけ右横ずれ 正断層	_{右横ずれ} 逆断層 _{左横ずれ} 逆断層	縦ずれ		
	K-3	N16°E	Π	70° SE ^{%1}	200m以上	12cm (20cm)	-	固結した破砕部	Crs,Pl,Px, Sm,Hem	見かけ右横ずれ 正断層	-	-		
	K-4	N56° W	Ι	85° NE ^{%1}	45m以上	13cm (26cm)	4cm (4cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	Crs,Trd,Pl, Px,Sm,Hem	正断層	_{左横ずれ} 正断層	縦ずれ		
	K-5	N63°W	Ι	64° NE ^{%1}	75m以上	11cm (18cm)	0.6cm (0.7cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Sm	正断層	不明	横ずれ		
	K-6	N2°W	Π	60° NE ^{%1}	25m以上 130m以下	7cm (9cm)	-	固結した破砕部	PI,Sm,Hem	不明	-	-		
	K-7	N8°W	Π	88° NE ^{%1}	20m以上 55m以下	8cm (11cm)	-	固結した破砕部	PI,Px,Sm	不明	-	-		
	K-8	N15°W	Π	80° NE ^{%1}	35m以上 70m以下	11cm (21cm)	-	固結した破砕部	PI,Px,Sm	不明	_	-		
	K-9	N10°E	Π	88° SE ^{%1}	40m以上 120m以下	7cm (12cm)	-	固結した破砕部	PI,Px,Sm	不明	-	-		
	K-10	N16° W	Π	62° NE ^{%1}	60m	9cm (10cm)	-	固結した破砕部	Crs,Pl,Px, Sm,Hem	不明	-	-		
	K-11	N14°E	Π	70° NW ^{%1}	60m	9cm (9cm)	-	固結した破砕部	Pl,Px,Sm, Hem	不明	-	-		
	K-12	N21° W ^{%2}	Π	72° NE ^{%2}	50m以上 310m以下	13cm (21cm)	1 cm (2 cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Sm	正断層	_{右横ずれ} 逆断層	縦ずれ		
	K-13	N12° E ^{%2}	Π	74°SE ^{%2}	55m以上 300m以下	16cm (27cm)	2cm (2cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	PI,Sm,Hem,Px	正断層	_{左横ずれ} 逆断層	縦ずれ		
	K-14	N7°E ^{%2}	П	66° NW ^{%2}	40m以上	37cm (72cm)	2cm (3cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Sm, Hem,Php	正断層	 左横ずれ 逆断層 右横ずれ 逆断層 	縦ずれ		
	K-15	N4° E ^{%2}	Π	68° SE ^{%2}	30m以上	14cm (33cm)	0.4cm (0.7cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Sm, Hem	正断層	逆断層	縦ずれ		
	K-16	N10° W ^{%2}	П	67°NE ^{%2}	20m以上	23cm (51cm)	2cm (5cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Px, Sm,Hem	正断層	右横ずれ 逆断層 ^{左横ずれ} 逆断層	縦ずれ		
	K-17	N18° E ^{%2}	Π	78° SE ^{%2}	不明	12cm (17cm)	0.5cm (2cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Px,Tod, Sm,Hem	正断層	_{右横ずれ} 逆断層	縦ずれ		
	K-18	N8° E ^{%2}	Π	78° SE ^{%2}	40m以上	51cm (55cm)	3cm (4cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Sm, Hem	正断層	_{右横ずれ} 逆断層	縦ずれ		
	K-19	N12° W ^{%2}	Π	65° NE ^{%2}	不明	8cm (11cm)	0.2cm (0.5cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Px,Mi, Sm,Hem	正断層	_{右横ずれ} 逆断層	縦ずれ		
	K-20	N15° E ^{%2}	Π	63° SE ^{%2}	不明	5cm (6cm)	0.2cm (0.3cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	Qtz,Pl,Sm	正断層	_{左横ずれ} 逆断層	縦ずれ		
	K-21	N4°E ^{%2}	Π	66° SE ^{%2}	不明	11cm (19cm)	1 cm (1 cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Sm, Hem	正断層	_{右横ずれ} 逆断層	縦ずれ		
	K-22	N9° W ^{%2}	Π	73° NE ^{%2}	40m以上	7cm (11cm)	0.6cm (1cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	PI,Px,Sm,Hem	正断層	_{右横ずれ} 逆断層	縦ずれ		
	K-23	N10° E ^{%2}	Π	65° SE ^{%2}	20m以上	8cm (17cm)	0.4cm (1cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Px,Sm, Hem	正断層	_{右横ずれ} 逆断層 _{左横ずれ} 逆断層	縦ずれ		
	K-24	N58° W ^{%2}	I	89° NE ^{%2}	105m以下	10cm (11cm)	-	固結した破砕部 (砂状破砕部を介在)	不明	不明	-	-		
	K-25	N1° W ^{%2}	Π	65° NE ^{%2}	25m以上	12cm (20cm)	0.2cm (0.2cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Sm, Hem	正断層	逆断層	縦ずれ		
	K-26	N14° E ^{%2}	Π	68° SE ^{%2}	35m以上	9cm (10cm)	1 cm (2 cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	PI,Sm,Hem	正断層	_{左横ずれ} 逆断層	縦ずれ		

断層一覧表

*1: - は存在しないもの。

*2:露頭もしくはボーリングにより破砕部が認められないことを確認した地点までの長さ。端部が確認できなかったものをOm以上と記載。海岸部において、延長部が海中等となる箇所は、 断層を直接確認した長さ及び延長の露岩域等で断層が確認されなかった地点までの長さをそれぞれ算定し、Om以上Om以下という記載とした。

*3:すべての破砕部の平均値(下段括弧内は最大値)。詳細は, 捕足資料2.4-1(2)。

*4:粘土状破砕部の幅の平均値(下段括弧内は最大値)。

*5:条線レイクを横ずれ(0~45°R, 135~179°R)と縦ずれ(46~134°R)に区分し,各断層の条線データの傾向から卓越する方向を判断した。

2-44

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

第902回審査会合 資料1 P.153 一部修正

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

 ○重要な安全機能を有する施設が、将来活動する可能性のある断層等の露頭がある地盤面に設置された場合、その将来の断層等の活動によって安全機能に重大な 影響を与えるおそれがあることから、重要施設(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を明らかにした。
 ○重要施設の直下にある断層は、S-2・S-6、S-4、S-5、S-7、S-8、B-2、K-2、K-4、K-5、K-12~K-18、K-20~K-23、K-25、K-26の22本である。

	凡 例	敷地内	断層一覧
	〇 鉛直ボーリング孔	区分	断層名
	● 水平ボーリング孔		S-2•S-6
			S-4
	● 斜めボーリング孔		S-5
	トレンチ		S-7
			S-8
			B-2
	」 試掘坑・試験坑・斜坑		K-2
	→ 岩盤調査坑		K-4
	·······		K-5
	基礎掘削面	舌西佐記の	K-12
	重要施設の直下にある断層	重安加設の	K-13
	重要施設の直下にない断層	断層	K-14
	(破線けない) (破線にない)		K-15
			K-16
	(★ 断層延長部の露岩域で断層が 認められないことを確認したまの		K-17
			K-18
	し、別宿姉のを確認していないもの		K-20
	S−O (陸域 EL−4.7m) B−O		K-21
			K-22
	矢印(▲)の向きは断層の傾斜方向を示す		K-23
	(B-1の傾斜はほぼ90°)		K-25
	露頭調査範囲		K-20
	(・基礎掘削面(1・2号機建設時の掘削範囲)		5-1
	・重要な安全機能を有する施設の基礎 ・東側・南側大容量淡水貯水槽		3-9 R_1
	·防潮堤基礎部		B-3
			K-1
	重要な安全機能を有する施設		K-3
		重要施設の	K-6
		直下にない	K-7
	🗌 🔿 一 重大事故等対処施設 ^{※2}	断層	K-8
			K-9
	※1 町展里安肥設ではないが、町展里安肥設を又行9 つ間接文 持構造物であることから、耐震重要施設に含めた。ただし、原 ストに対象になったが広気になったたけに見てなった。		K-10
	ナル建産については原ナル建産原ナル棟は耐震重要施設。 それ以外の部分は耐震重要施設を支持する間接支持構造物		K-11
	である。 ※2 第788回審査会合 机上配布資料1において記載していた淡水		K-19
枠囲みの内容は商業機密又は防護上の観点から公開できません。	貯水槽(東側・南側)については,重大事故等対処施設ではな く代替淡水源(措置)とした。		K-24

3-2

4. 評価対象断層の選定

4.1	評価対象断層の選定手順	••••• 4- 2
4.2	隣接する断層に並走する小規模な断層の検討	••••• 4– 4
4.3	4項目のデータに基づく系統区分	••••• 4- 6
4.4	ステップ1 切り合い関係による新旧検討	••••• 4–12
4.5	ステップ2 系統区分・断層規模,重要施設との 位置関係による検討	••••• 4–23
4.6	ステップ3 隣接する断層との関係からの個別検討	••••• 4–27
4.7	評価対象断層の選定 まとめ	••••• 4–35

4.1 評価対象断層の選定手順

4.1 評価対象断層の選定手順

■敷地内断層のうち,活動性評価を行う断層(評価対象断層)を選定する ために,以下の手順で検討を行った。評価対象としない断層は評価対 象断層に評価を代表させることとした。

〔隣接する断層に並走する小規模な断層の検討〕 隣接する断層に並走する規模が小さい断層については、水平方向や深部方向の分布の関係、断層形成過程に関する知見に照らした検討により、隣接す る断層の一部であるか否かについて検討し、一部であると判断される場合には、隣接する断層に評価を代表させる。

〔4項目のデータに基づく系統区分〕

敷地の断層は、いずれも別所岳安山岩類中に分布し、固結した破砕部(一部, 粘土状破砕部を介在)からなり、破砕部の鉱物組成が類似している。このため、 活動時期に関連する「走向」、「傾斜」、「運動方向(固結した破砕部)」、「運動 方向(粘土状破砕部)」の4項目のデータに基づき、系統区分を行う。

〔ステップ1 切り合い関係による新旧検討〕

会合部の切り合い関係により、新旧を明確に判断できる場合は、相対的に活動が新しいと判断したものを評価対象断層として選定し、古いと判断したものは評価対象とせず、新しいと判断したものに評価を代表させる。

〔ステップ2 系統区分・断層規模, 重要施設との位置関係による検討〕

切り合い関係により,新旧を明確に判断できない場合は,系統区分の結果に 基づき,同系統に区分される断層のうち,「断層規模が大きい断層」※を評価 対象断層として選定し,同系統で「断層規模が小さい断層」は評価対象とせず, 「断層規模が大きい断層」に評価を代表させる。

さらに,系統区分されない断層のうち,重要施設の直下にある断層は,断層規 模に関わらず,変位・変形の有無を確認することとし,すべて評価対象断層と して選定する。

※破砕部の幅の最大値または平均値のいずれかが他の断層よりも大きいものを選定する。 なお、直接確認できている断層長さが大きいものについても選定する。

〔ステップ3 隣接する断層との関係からの個別検討〕

系統区分されない,かつ,重要施設の直下にない断層については,それぞれの断層について隣接する断層との関係から個別に検討し,評価対象断層か評価対象としないかを判断する。



4.2 隣接する断層に並走する小規模な断層の検討
4.2 隣接する断層に並走する小規模な断層の検討

第671回審査会合 資料2 P.89 一部修正

OS-1に並走する小規模な断層としてB-1が分布し、S-2・S-6に並走する小規模な断層としてB-2が分布する。

・B-1とS-1の分布の関係を詳細に確認すると、B-1は、水平方向ではS-1に最大約10m程度の離隔で並走し、深度方向ではS-1に会合する関係 にある(<u>補足資料4.2-1(1)</u> P.4.2-1-3)。

・B-2とS-2・S-6の分布の関係を詳細に確認すると、B-2は、水平方向ではS-2・S-6に最大約8m程度の離隔で並走して北部で会合し、深度方向 ではS-2・S-6とほぼ同じ傾斜であり、地下深部で認められなくなる(補足資料4.2-1(1) P.4.2-1-8~12)。

Oこれらの分布の関係を踏まえ、B-1はS-1の一部、B-2はS-2・S-6の一部と判断する。

○なお,この判断は,断層形成に関わったゾーンについての知見^(注1)や,断層の形成に伴うせん断組織についての知見^(注2)に照らしても,矛盾しない(<u>補足資料4.2-1</u>(2))。
(注1) Vermilye and Scholz(1998) (注2) 狩野・村田(1998)



则盾讧入一見衣											
断層名	 一般走向と系統 (真北) (真北) (頃斜 街層 長さ*1 		破砕部 の幅 ^{*2}	粘土状破砕 部の幅*3							
S-1	N60°W I	80∼70°NE ^{%1}	780m	14cm (27cm)	1cm (6cm)						
S-2•S-6	N11°E II	60° NW ^{%2}	600m	34cm (108cm)	3cm (17cm)						
B-1	N49°W I	86° NE ^{%3}	100m	6cm (10cm)	0.3cm (0.5cm)						
B-2	N12°E II	60° NW ^{%3}	50m	6cm (10cm)	3cm (3cm)						

断層性状一覧表

(走向系統) I:NW-SE系 Ⅱ:N-S~NE-SW系

(傾斜の確認位置)
 ※1:岩盤調査坑
 ※2:トレンチ
 ※3:基礎掘削面

*1:露頭もしくはボーリングにより破砕部が認められないこと を確認した地点までの長さ。 *2:破砕部全体の平均値(下段括弧内は最大値)。

*3:粘土状破砕部の幅の平均値(下段括弧内は最大値)

4.3 4項目のデータに基づく系統区分

4.3 4項目のデータに基づく系統区分 ー概要ー

|〇「走向」、「傾斜」、「運動方向(固結した破砕部)」、「運動方向(粘土状破砕部)」の4項目のデータに基づき、系統区分を行った結果、6系統に区分された(下表、次頁、 次々頁)。

- ○系統区分された断層はいずれも「傾斜角度」は高角, 「運動方向(固結した破砕部)」は正断層であったことから, 系統区分の名称については, 以下のとおり, 「走向」, 「傾斜方向」、「運動方向(粘土状破砕部)」を用いた。
 - Ⅰ·西·逆系=「走向:Ⅰ系(NW-SE系)」・「傾斜方向:西傾斜」・「運動方向(粘土状破砕部):逆断層」 I・東・右系=「走向: I 系(NW-SE系)」・「傾斜方向:東傾斜」・「運動方向(粘土状破砕部):右横ずれ断層」 I • 東•正系=「走向: I 系(NW-SE系)」·「傾斜方向:東傾斜」·「運動方向(粘土状破砕部):正断層」 Ⅱ·西·逆系=「走向:Ⅱ系(N-S~NE-SW系)」·「傾斜方向:西傾斜」·「運動方向(粘土状破砕部):逆断層」 Ⅱ·西·左系=「走向:Ⅱ系(N-S~NE-SW系)」「傾斜方向:西傾斜」「運動方向(粘土状破砕部):左横ずれ断層」 Ⅱ·東·逆系=「走向:Ⅱ系(N-S~NE-SW系)」·「傾斜方向:東傾斜」·「運動方向(粘土状破砕部):逆断層」

(「走向」,「傾斜」の検討はP.4-10,「運動方向」の検討はP.4-11および補足資料4.3-1)



系統区分	系統区分された断層を行っていたという。系統区分結果									
WF ER A		走向·傾斜	-			无体应入				
町暦名 一般走向(真北)と系統		北)と系統	傾斜		固結した破砕部	粘土状破砕部	糸杭区方			
S-8	N28° W I 58° SW		SW	正断層	左横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)	I·西·逆系				
S-1	N60°W	I	80~70°	NE	正断層	右横ずれ逆断層(横ずれ卓越)	1. =. + =			
B-3	N42°W	I	82°	NE	正断層	右横ずれ逆断層(横ずれ卓越)	1.省北			
K-4	N56°W	I	85°	NE	正断層	左横ずれ正断層(縦ずれ卓越)	I・東・正系			
S-2•S-6	N11°E	Π	60°	NW	正断層	左・右横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)	F. H. 米 水			
K-14	N7°E	Π	66°	NW	正断層	左・右横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)	1.12.12.北			
S-4	N29°E	Π	66°	NW	正断層	左横ずれ逆断層(横ずれ卓越)	Ⅱ·西·左系			
K-2	N19°E	Π	72°	SE	正断層	右・左横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)				
K-18	N8°E	Π	78°	SE	正断層	右横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)				
K-16	N10°W	Π	67°	NE	正断層	右・左横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)				
K-15	N4°E	Π	68°	SE	正断層	逆断層(縦ずれ卓越)				
K-13	N12°E	Π	74°	SE	正断層	左横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)				
K-12	N21°W	Π	72°	NE	正断層	右横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)				
K-25	N1°W	Π	65°	NE	正断層	逆断層(縦ずれ卓越)	王· 南·洪玄			
K-21	N4°E	Π	66°	SE	正断層	右横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)	1、光、近火			
K-17	N18°E	Π	78°	SE	正断層	右横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)				
K-23	N10°E	Π	65°	SE	正断層	右・左横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)				
K-19	N12°W	Π	65°	NE	正断層	右横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)				
K-22	N9°W	Π	73°	NE	正断層	右横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)				
K-26	N14°E	Π	68°	SE	正断層	左横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)				
K-20	N15°E	Π	63°	SE	正断層	左横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)				

系統区分されない断層

断屈夕		走回·傾斜					玄絊区公			
問言も	一般走向(真)	傾斜		固結した破砕部	粘土状破砕部	示机区力				
K-5	N63° W	I	64°	NE	正断層	不明	不明			
S-7	N41°W	I I I	60°	SW	不明	右横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)	不明			
K-24	N58° W	Ι	89°	NE	不明	-	不明			
K-1	N4°E	Π	58°	SE	正断層	-	不明			
K-3	N16°E	Π	70°	SE	正断層	-	不明			
S-5	N4°E	Π	70°	SE	不明	左横ずれ正断層(縦ずれ卓越)	不明			
K-6	N2°W	Π	60°	NE	不明	-	不明			
K-7	N8°W	Π	88°	NE	不明	-	不明			
K-8	N15°W	I	80°	NE	不明	-	不明			
K-9	N10° E	Π	88°	SE	不明	-	不明			
K-10	N16°W	Π	62°	NE	不明	-	不明			
K-11	N14°E	Π	70°	NW	不明	-	不明			
S-9	N35° E	Π	50°	NW	不明	不明	不明			

🔲 高角



4-7

【4項目のデータに基づく系統区分(区分図)】

〇「走向」,「傾斜」,「運動方向(固結した破砕部)」,「運動方向(粘土状破砕部)」の4項目のデータに基づき,系統区分を行った結果,6系統に区分された。



→ 走向 I系(NW-SE系) or II系(N-S~NE-SW系)

【4項目のデータに基づく系統区分(シュミットネット)】

〇系統区分結果をシュミットネットに投影したものを以下に示す。



系統区分結果 (シュミットネット 下半球等積投影図) ○走向を4区分(45°間隔)して敷地内断層の走向をシュミットネットに投影すると、NW-SE系、N-S系、NE-SW系に分類されるものの、NE-SW系の S-4、S-9についてはN-S系に近い走向を示すことから、これらを1つの系統として扱い、NW-SE系をI系、N-S~NE-SW系をⅡ系として区分し ている(左下図)。

○傾斜角度を3区分(30°間隔,狩野・村田(1998)に基づく)して敷地内断層の傾斜角度を分類すると,高角,中角に分類されるものの,S-9を除いては58°~89°と概ね高角であることから,S-9を除く敷地内断層の傾斜はいずれも高角として区分している。また,Ⅱ系の断層分布を確認すると(P.2-26, 2-27),西傾斜の方が連続性がよい等,西傾斜と東傾斜で断層の分布の特徴が異なることから,系統区分にあたっては,傾斜角度だけでなく傾斜方向についても考慮して区分した(右下図)。



各断層の走向 (シュミットネット 下半球等積投影図)



4.3(2) 運動方向の検討

第902回審査会合 資料1 P.160 一部修正

 ○敷地内断層の固結した破砕部の運動方向が確認できたものは、いずれも正断層センスが認められる。
 ○固結した破砕部の運動方向が確認できた断層の粘土状破砕部の運動方向を確認すると、走向が I 系の断層は、西傾斜で縦ずれ卓越の左横 ずれ逆断層(S-8)、東傾斜で横ずれ卓越の右横ずれ断層(S-1, B-3)、縦ずれ卓越の左横ずれ正断層(K-4)が認められる(左下表)。
 ○走向が II 系の断層は、西傾斜で縦ずれ卓越の左・右横ずれ逆断層(S-2・S-6, K-14)と横ずれ卓越の左横ずれ逆断層(S-4)、東傾斜で縦ずれ 卓越の右・左横ずれ逆断層(K-2, K-18, K-16, K-15, K-13, K-12, K-25, K-21, K-17, K-23, K-19, K-22, K-26, K-20)が認められる(右下表)。

系統区分された断層の運動方向(固結した破砕部,粘土状破砕部)観察結果

(走向系統) I:NW-SE系 Ⅱ:N-S~NE-SW系

走向 I系 西傾斜

	- 1344*1				
	走向・	傾斜		運動方向	
断層名	一般走向(真北)と系統	傾斜	固結した破砕部	粘土状破砕部※	参照頁
S-8	N28°W I	58° SW	正断層	左横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)	<u>補足資料2.5-1</u> (7), (31)

	走向・	傾斜		運動方向			
断層名	一般走向(真北)と系統	傾斜	固結した破砕部	粘土状破砕部※	参照頁		
S-2•S-6	N11°E II	60° NW	正断層	左・ 右横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)	<u>補足資料2.5-1</u> (3), (31)		
K-14	N7°E II	66° NW	正断層	左・ 右横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)	<u>捕足資料2.5-1</u> (19), (31)		
S-4	N29°E II	66° NW	正断層	左横ずれ逆断層 (横ずれ卓越)	<u>補足資料2.5-1</u> (4), (31)		

走向 I 系 東傾斜

1		走向	傾斜		運動方向		
断層名		ー般走向 (真北)と系統	傾斜	固結した破砕部	粘土状破砕部※	参照頁	
	S-1	N60° W I	80~70° NE	正断層	右横ずれ逆断層 (横ずれ卓越)	<u>補足資料2.5-1</u> (2), (31)	
	B-3	N42°W I	82° NE	正断層	右横ずれ逆断層 (横ずれ卓越)	<u>補足資料2.5-1</u> (11), (31)	
	K-4	N56° W I	85° NE	正断層	左横ずれ正断層 (縦ずれ卓越)	<u>補足資料2.5-1</u> (15), (31)	

※:粘土状破砕部の運動方向データを, Tangent-lineation diagramで整理した結果について補足資料4.3-1に示す。

走向Ⅱ系 東傾斜

走向 I系 西傾斜

	÷	走向・	傾斜		運動方向			
断層名	一般走向(真北)と系統		傾斜	固結した破砕部	粘土状破砕部※	参照頁		
K-2	N19°E	Π	72° SE	正断層	右・左横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)	<u>補足資料2.5-1</u> (13),(31)		
K-18	N8°E	Π	78° SE	正断層	右横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)	補足資料2.5-1 (23), (31)		
K-16	N10° W	Π	67° NE	正断層	右・左横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)	<u>補足資料2.5-1</u> (21), (31)		
K-15	N4°E	Π	68° SE	正断層	逆断層 (縦ずれ卓越)	<u>補足資料2.5-1</u> (20),(31)		
K-13	N12°E	Π	74°SE	正断層	左横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)	<u>補足資料2.5-1</u> (18), (31)		
K-12	N21°W	Π	72°NE	正断層	右横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)	<u>補足資料2.5-1</u> (17), (31)		
K-25	N1°W	Π	65° NE	正断層	逆断層 (縦ずれ卓越)	<u>捕足資料2.5-1</u> (29), (31)		
K-21	N4°E	Π	66° SE	正断層	右横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)	<u>捕足資料2.5-1</u> (26), (31)		
K-17	N18°E	Π	78° SE	正断層	右横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)	補足資料2.5-1 (22), (31)		
K-23	N10° E	Π	65° SE	正断層	右・左横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)	<u>補足資料2.5-1</u> (28), (31)		
K-19	N12°W	Π	65° NE	正断層	右横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)	<u>捕足資料2.5-1</u> (24), (31)		
K-22	N9°W	Π	73° NE	正断層	右横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)	<u>捕足資料2.5-1</u> (27), (31)		
K-26	N14°E	Π	68° SE	正断層	左横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)	補足資料2.5-1 (30), (31)		
K-20	N15°E	Π	63°SE	正断層	左横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)	補足資料2.5-1 (25), (31)		

4.4 ステップ1 切り合い関係による新旧検討

〔ステップ1〕

会合部の切り合い関係により、新旧を明確に判断できる場合は、相対的に活動が新しいと判断したものを評価対象断層として 選定し、古いと判断したものは評価対象とせず、新しいと判断したものに評価を代表させる。

〇敷地内のうち,海岸部露岩域においては、断層の切り合い関係を直接確認できる会合部が4箇所ある。断層間の新旧を明確に判断するため、 主せん断面及び内部構造の双方の観点で調和的な切り合い関係が認められるか、各会合部の観察を行った(下図→)。

Oその結果, K-2は, K-4, K-5に比べて, 活動が相対的に新しいと判断されることから, K-2を評価対象断層として選定し, K-4, K-5は活動が相対 的に古いと判断されることから評価対象とせず, K-2に評価を代表させる。

〇一方, K-1, K-3, K-10は切り合い関係から新旧を明確に判断できなかったことから, 次ステップ以降で検討を行うこととする。

Oなお、陸域においては、いずれの断層も現在確認できる露頭や詳細なスケッチがなく、新旧について、明確に判断することはできない。



海岸部露岩域の断層会合部の調査位置図



4.4(1) K-2とK-5の関係



4.4(1) K-2とK-5の関係 -会合部の写真及びスケッチー

OK-2の両側にK-5が分布し, K-2とK-5の会合部においては, 会合部の交差角は高角である。左下に会合部の写真を, 右下に スケッチを示す。



※2:火山礫凝灰岩の特徴は, <u>補足資料2.2-1</u> 4-15

<観察結果>

〇主せん断面

・K-5の主せん断面は、K-2の主せん断面まで連続し、K-2の主せん断面を境に見かけ右に約20cmずれている(次頁左図中i)。

- ・会合部陸側のK-5の主せん断面は、K-2に近づくにつれ、北側に湾曲する(次頁左図中 ii)。
- ・会合部海側のK-5の主せん断面は、K-2付近で、局所的に北側へ湾曲する※(次頁左図中iii)。
- ・K-2の主せん断面は, K-5の主せん断面を境にずれはなく,全体的にほぼ直線的に分布する(次頁左図中 iv)。

○破砕部中の礫の配列等の内部構造

・会合部陸側のK-5の破砕部は、K-2の破砕部の一部を切断している(次頁右図中—)。また、K-5の破砕部中の礫は、K-2から離れた場所では主せん断面とほぼ平行に配列しているが(次頁右図中 v)、K-2の主せん断面付近で、礫の配列は北側に湾曲する(次頁右図中 vi)。
 ・会合部海側のK-5の破砕部中の礫は、K-2から離れた場所では主せん断面とほぼ平行に配列する(次頁右図中 vii)が、K-2との会合部付近では、礫の配列等の内部構造は不明瞭となる(次頁右図中 viii)。

第902回審査会合 資料1

P.169 一部修正

・K-2の破砕部中の礫は、会合部陸側の一部がK-5の破砕部に切断されている部分を除いては、ほぼ主せん断面に平行に配列する。



<会合部の評価>

- OK-5の主せん断面が会合部陸側,海側ともK-2の主せん断面まで連続し,会合部陸側ではK-5の破砕部がK-2の破砕部の一部を切断している状況が確認できることから,K-5がK-2を切断した時期があったと考えられる。
- ○一方, K-5の主せん断面はK-2の主せん断面を境に見かけ右に約20cmずれているが, K-2の主せん断面はずらされずにほぼ直線的に分布し, K-2の破砕部を一部切断している会合部陸側のK-5の破砕部中の礫の配列がK-2の主せん断面付近では北側へ湾曲している。このことを踏 まえ, この会合部の断層の最新活動は, K-2の見かけ右横ずれの動きによりK-5の主せん断面がずらされ, K-5の破砕部中にその痕跡を残し たと判断した。
- Oまた,この見かけの右横ずれの運動方向は,2.5節で示したK-2の運動方向(条線方向から右横ずれの傾向が見られる(補足資料2.5-1(13))とも整合している。



OK-2の主せん断面の活動は, K-5よりも相対的に新しいと判断されることから, K-2を評価対象断層として選定する。一方, K-5は活動が相対 的に古いと判断されることから評価対象とせず, K-2に評価を代表させる。

※会合部海側のK-5の主せん断面の局所的な北側への湾曲(K-2の見かけ右横ずれの運動方向とは整合しない)に関する考察

・会合部海側のK-5の主せん断面付近の礫の内部構造は不明瞭で, K-2の影響に伴う北側への湾曲も確認されないことから, K-5の主せん断面の北側への湾曲は, 会合部以外にも 見られる局所的な曲がりと判断した。 4-16 【詳細スケッチ】



・K-5の主せん断面は、K-2の主せん断面はで連続し、K-2の主せん断面を頃に見かけ石に約20mg れている(左図中Ⅰ)。
・会合部陸側のK-5の主せん断面は、K-2に近づくにつれ、北側に湾曲する(左図中ⅱ)。
・会合部海側のK-5の主せん断面は、K-2付近で、局所的に北側へ湾曲する(左図中ⅲ)。
・K-2の主せん断面は、K-5の主せん断面を境にずれはなく、全体的にほぼ直線的に分布する(左図中ⅳ)。
・会合部陸側のK-5の破砕部は、K-2の破砕部の一部を切断している(右図中—)。また、K-5の破砕部中の礫は、K-2から離れた場所では主せん断面とほぼ平行に配列しているが(右図中 v)、K-2の主せん断面付近で、礫の配列は北側に湾曲する(右図中 vi)。
・会合部海側のK-5の破砕部中の礫は、K-2から離れた場所では主せん断面とほぼ平行に配列する(右図中 vi)が、K-2との会合部付近では、礫の配列等の内部構造は不明瞭となる(右図中 vii)。
・K-2の破砕部中の礫は、会合部陸側の一部がK-5の破砕部に切断されている部分を除いては、ほぼ主せん断面に平行に配列する。



【拡大写真】



K-2とK-5の会合部付近拡大写真

4.4(2) K-2とK-4の関係

4.4(2) K-2とK-4の関係 –会合部の写真及びスケッチー

第902回審査会合 資料1 P.174 一部修正

OK-2の海側にK-4が分布し, K-2とK-4の会合部においては, 会合部の交差角は高角である。左下に会合部の写真を, 右下に スケッチを示す。



<観察結果>

〇主せん断面

・K-4の主せん断面は、K-2の破砕部を境に認められなくなり、K-2の破砕部との会合部付近(次頁左図中—)で南側に湾曲する(次頁左図 中i)。

・会合部陸側には、K-4に対応する断層は認められない※。

・K-2の主せん断面は、全体的にほぼ直線的に分布する(次頁左図中ii)。

〇破砕部中の礫の配列等の内部構造

・K-4の破砕部中の礫は, K-2から離れた場所では主せん断面とほぼ平行に配列し(次頁左図中ⅲ), K-2の破砕部付近では, 南側に湾曲 する(次頁左図中ⅳ)。

・K-2の破砕部は、K-4の破砕部に切断されず、K-2の破砕部中の礫は、ほぼ主せん断面に平行に配列する。



<会合部の評価>

OK-4の主せん断面及び破砕部がK-2の破砕部を切断している状況が確認できないことから, K-4がK-2を切断した時期はない。

○一方, K-4の主せん断面はK-2の破砕部との会合部付近で南側に湾曲するが, K-2の主せん断面はほぼ直線的に分布すること, K-4の破砕部中の礫がK-2の破砕部付近では南側へ湾曲することから, この会合部の断層の最新活動は, K-2の見かけ右横ずれの動きによりK-4の主せん断面が引きずられ, K-4の破砕部中にその痕跡を残したと判断した。



OK-2の主せん断面の活動は、K-4よりも相対的に新しいと判断されることから、K-2を評価対象断層として選定する。一方、K-4は活動が相 対的に古いと判断されることから評価対象とせず、K-2に評価を代表させる。

※会合部陸側にK-4に対応する断層がないことに関する考察

・K-4は, K-2の破砕部全体に切断されていることから, K-2が形成されて以降繰り返し切断され, 累積的な変位により, 現在は会合部陸側にK-4に対応する断層が確認できない状況になっている と考えられる。

・一方, K-5は, K-2の破砕部の一部を切断しているが, K-2の主せん断面には切断されている。つまり, K-5はK-2の主せん断面形成時に切断され, 累積的な変位が見られないことから, 会合部 付近にK-5に対応する断層があると判断した。

【拡大写真】 【詳細スケッチ】 A 主せん断面 **K−4** 🗸 主せん断面 K-4 海側 右写真範囲 K-2 K-2 主せん断面 K-2 サンプリングによる凹み K-2 主せん断面 陸側 K-2とK-4の会合部付近の状況(詳細スケッチ※1) - 破砕部 K-2とK-4の会合部付近拡大写真 ※1:海岸部の会合部のスケッチ作成方法 については<u>補足資料4.4-1(4)</u> 20cm 0.0 1. Om ・K-4の主せん断面は、K-2の破砕部を境に認められなくなり、K-2の破砕部との会合部付近(左図 凡例 中一)で南側に湾曲する(左図中i)。 ・会合部陸側には、K-4に対応する断層は認められない。 凝灰角礫岩 見かけの変位方向 ・K-2の主せん断面は、全体的にほぼ直線的に分布する(左図中ii)。 火山礫凝灰岩※2 海側に直線的に認められる K-4の主せん断面の延長線 ・K-4の破砕部中の礫は、K-2から離れた場所では主せん断面とほぼ平行に配列し(左図中ⅲ), 固結した破砕部 K-2の破砕部付近では、南側に湾曲する(左図中Ⅳ)。 ・K-2の破砕部は、K-4の破砕部に切断されず、K-2の破砕部中の礫は、ほぼ主せん断面に平行に ※2:火山礫凝灰岩の特徴は,補足資料2.2-1 配列する。

4-22

4.5 ステップ2 系統区分・断層規模,重要施設との位置関係による検討

第902回審査会合 資料1 4.5 ステップ2 系統区分・断層規模,重要施設との位置関係による検討

〔ステップ2(系統区分・断層規模による検討)〕

切り合い関係により、新旧を明確に判断できない場合は、系統区分の結果に基づき、同系統に区分される断層のうち、「断層規模が大きい断 層」※を評価対象断層として選定し、同系統で「断層規模が小さい断層」は評価対象とせず、「断層規模が大きい断層」に評価を代表させる。 ※破砕部の幅の最大値または平均値のいずれかが他の断層よりも大きいものを選定する。なお、直接確認できている断層長さが大きいものについても選定する。



〇「4項目のデータに基づく系統区分」により、同系統に区分された」 ら、各系統で断層規模が大きい断層を選定する。	断層の中か
○ I・西・逆系に区分された断層はS-8のみであり、S-8を評価対象 選定する。	断層として
 ○ I ·東·右系に区分されたS-1, B-3の断層規模を比較すると, S- 破砕部の幅のいずれも最も大きいことから, S-1を評価対象断層 る。B-3は評価対象とせず, S-1に評価を代表させる。 	1が断層長さ として選定す
○Ⅱ・西・逆系に区分されたS-2・S-6, K-14の断層規模を比較する 破砕部の幅の最大値はS-2・S-6, 破砕部の幅の平均値はK-14カ ことから, S-2・S-6, K-14を評価対象断層として選定する。	と, 断層長さ が最も大きい
○Ⅱ・西・左系に区分された断層はS-4のみであり、S-4を評価対象 選定する。	断層として
○Ⅱ・東・逆系に区分されたK-2, K-12, K-13, K-15~K-23, K-25, 規模を比較すると、断層長さ、破砕部の幅の最大値はK-2, 破砕 均値はK-18が最も大きいことから、K-18を評価対象断層として選 はステップ1で選定済)。K-12, K-13, K-15~K-17, K-19~K-23, は評価対象とせず、K-2, K-18に評価を代表させる。	K-26の断層 部の幅の平 定する(K-2 K-25, K-26

P.189 再掲

【各系統の断層規模による検討結果】

〇「4項目のデータに基づく系統区分」により、同系統に区分された断層の中から、各系統で断層規模が大きい断層を選定した結果を、以下に示す。

系統区分された断層

			≠向	,佰会		運動方向			断	f層規模		
断層名				- 1頃示+				系統区分		破砕音	『の幅	検討結果
	一舟 (真北	設走に)と系	う 系統	傾斜		固結した破砕部	粘土状破砕部		断層長さ*1	最大値	平均值	
<u>S-8</u>	N28°	w	Ι	58°	SW	正断層	左横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)	I ·西·逆系	250m	18cm	11cm	評価対象断層
S-1	N60°	W	Ι	80~70°	NE	正断層	右横ずれ逆断層 (横ずれ卓越)	Ⅰ.亩.左玄	780m	27cm	14cm	評価対象断層
B-3	N42°	w	Ι	82°	NE	正断層	右横ずれ逆断層 (横ずれ卓越)	1 "果" 石术	60m	3cm	3cm	S−1で評価
<u>S-2•S-6</u>	N11°	Е	Π	60°	NW	正断層	左・右横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)	Π	600m	108cm	29cm	評価対象断層
<u>K-14</u>	N7°	E	Π	66°	NW	正断層	左・右横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)	<u>п-ы-т</u> ж	40m以上	72cm	37cm	評価対象断層
<u>S-4</u>	N29°	Е	Π	66°	NW	正断層	左横ずれ逆断層 (横ずれ卓越)	Ⅱ·西·左系	510m	20cm	7cm	評価対象断層
<u>K-2</u>	N19°	Е	Π	72°	SE	正断層	右・左横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)		180m以上	94cm	28cm	ステップ1で選定済
<u>K-18</u>	N8°	Е	Π	78°	SE	正断層	右横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)		40m以上	55cm	51cm	評価対象断層
<u>K-16</u>	N10°	w	Π	67°	NE	正断層	右・左横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)		20m以上	51cm	23cm	
<u>K-15</u>	N4°	Е	Π	68°	SE	正断層	逆断層 (縦ずれ卓越)		30m以上	33cm	14cm	
<u>K-13</u>	N12°	Е	Π	74°	SE	正断層	左横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)		55m以上 300m以下	27cm	16cm	
<u>K-12</u>	N21°	w	Π	72°	NE	正断層	右横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)		50m以上 310m以下	21cm	13cm	
<u>K-25</u>	N1°	W	Π	65°	NE	正断層	逆断層 (縦ずれ卓越)	Ⅱ·東·逆系	25m以上	20cm	12cm	
<u>K-21</u>	N4°	Е	Π	66°	SE	正断層	右横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)		不明	19cm	11cm	K-2 K-18で評価
<u>K-17</u>	N18°	Е	Π	78°	SE	正断層	右横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)		不明	17cm	12cm	
<u>K-23</u>	N10°	Е	Π	65°	SE	正断層	右・左横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)		20m以上	17cm	8cm	
K-19	N12°	w	Π	65°	NE	正断層	右横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)		不明	11cm	8cm	
<u>K-22</u>	N9°	W	Π	73°	NE	正断層	右横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)		40m以上	11cm	7cm	
<u>K-26</u>	N14°	Е	Π	68°	SE	正断層	左横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)		35m以上	10cm	9cm	
<u>K-20</u>	N15°	Е	Π	63°	SE	正断層	左横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)		不明	6cm	5cm	

断層名に下線を付しているものは、重要施設の直下にある断層

*1:露頭もしくはボーリングにより破砕部が認められないことを確認した地点までの長さ。端部が確認できなかったものをOm以上と記載。海岸部において、延長部が海中等となる箇所は、 断層を直接確認した長さ及び延長の露岩域等で断層が確認されなかった地点までの長さをそれぞれ算定し、Om以上Om以下という記載とした。

4.5 ステップ2 系統区分・断層規模,重要施設との位置関係による検討

系統区分されない断層

第902回審査会合 資料1 P.191 再掲

[ステップ2(重要施設との位置関係による検討)] 系統区分されない断層のうち,重要施設の直下にある断層 は,断層規模に関わらず,変位・変形の有無を確認すること とし,すべて評価対象断層として選定する。



〇系統区分されない断層のうち、ステップ1で評価した断層を除く下表の12断層について、重要施設の直下にある断層は、断層規模に関わらず、変位・変形の有無を確認することとし、すべて評価対象断層として選定する。
〇12断層のうち、重要施設の直下にある断層であるS-5、S-7の2断層を評価対象断層として選定する。
〇系統区分されず、重要施設の直下にない10断層(S-9、K-1、K-3、K-6~K-11、

K-24)については, ステップ3で検討を行う。

重要施設との位置	置関係によ	る検討結果
----------	-------	-------

	走向 傾斜		運	動方向		重要施設との	
断層名	一般走向(真北)と系統	傾斜	固結した破砕部	粘土状破砕部*	系統区分	位置関係	検討結果
<u>S-7</u>	N41°W I	60° SW	不明	右横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)	不明	直下にある	評価対象断層
K-24	N58°W I	89° NE	不明	Ι	不明	直下にない	
K-1	N4°E II	58° SE	正断層	_	不明	直下にない	ステップ3で検討
K-3	N16°E II	70° SE	正断層	_	不明	直下にない	
<u>S-5</u>	N4°E II	70° SE	不明	左横ずれ正断層 (縦ずれ卓越)	不明	直下にある	評価対象断層
K-6	N2°W II	60° NE	不明	_	不明	直下にない	
K-7	N8°W II	88° NE	不明	-	不明	直下にない	
K-8	N15° W II	80° NE	不明	_	不明	直下にない	
K-9	N10°E II	88° SE	不明	-	不明	直下にない	ステップ3で検討
K-10	N16°W II	62° NE	不明	_	不明	直下にない	
K-11	N14°E II	70° NW	不明	_	不明	直下にない	
S-9	N35°EII	50° NW	不明	不明	不明	直下にない	

断層名に下線を付しているものは,重要施設の直下にある断層 *:-は存在しないもの

4.6 ステップ3 隣接する断層との関係からの個別検討

概要		••••• 4–28
(1)	S-9とS-1, S-2・S-6の関係	••••• 4–30
(2)	K−1とK−2の関係	••••• 4–31
(3)	K-6, K-7, K-8, K-9, K-10とK-2, K-3の関係	••••• 4–32
(4)	K−11とK−3の関係	••••• 4–33
(5)	K−24とK−12の関係	••••• 4–34

4.6 ステップ3 隣接する断層との関係からの個別検討-概要-



〔ステップ3〕

系統区分されない,かつ,重要施設の直下にない断層については,それぞれの断層について隣接する断層との 関係から個別に検討し,評価対象断層か評価対象としないかを判断する。



○系統区分されない,かつ,重要施設の直下にないS-9, K-1, K-3, K-6, K-7, K-8, K-9, K-10, K-11, K-24について, それぞれ隣接する断層との関係から個別に検討を行った結果を,以下に示す。

■個別に検討を行った断層

紫字:第1073回審査会合以降の変更箇所

新田内	一般走向	心百수의	断層	勇規模	「味味する、素肉で、肉肉、肉、肉、肉、肉、肉、、、、、、、、、、、、、、、、、、、、、、	12=+44 田
町増名	(真北)	1頃赤ት	断層長さ*1	破砕部の幅*2	隣接9る町増どの関係からの値別検討	快討結朱
S-9	N35°E	50° NW	85m	10cm (19cm)	隣接するS-1, S-2・S-6に囲まれて分布する断層であり、かつ、S-1, S-2・S-6に 比べて断層規模も小さい(P.4-30, <u>補足資料4.6-1</u> (1))。	S−1, S−2・S−6で 評価
K-1	N4°E	58°SE	205m	10cm (19cm)	隣接するK-2を越えて連続しない断層であり、かつ、K-2に比べて破砕部の幅も 小さい(P.4-31, 補足資料4.6-1 (2))。	K−2で評価
К-3	N16°E	70° SE	200m以上	12cm (20cm)	雁行して分布するK-6~K-10からなる断層群をK-2とともに挟んで分布しており、 かつ、これらの断層群に比べて断層規模が大きい(P.4-32, 補足資料4.6-1 (3))。	評価対象断層
K-6	N2°W	60° NE	25m以上 130m以下	7cm (9cm)		
K-7	N8°W	88° NE	20m以上 55m以下	8cm (11cm)		
K-8	N15°W	80° NE	35m以上 70m以下	11cm (21cm)	雁行して分布するK-2, K-3の間に挟まれた断層群であり, かつ, K-2, K-3に比 べて断層規模も小さい(P.4-32, 補足資料4.6-1 (3))。	К−2, К−3で評価
K-9	N10°E	88° SE	40m以上 120m以下	7cm (12cm)		
K-10	N16°W	62° NE	60m	9cm (10cm)		
K-11	N14°E	70° NW	60m	9cm (9cm)	K-3に隣接して分布する同走向の断層であり、かつ、K-3に比べて断層規模も小さい(P.4-33)。	K−3で評価
K-24	N58°W	89° NE	105m以下	10cm (11cm)	隣接するK-12を越えて連続しない断層であり、かつ、K-12に比べて破砕部の幅 も小さい(P.4-34、 捕足資料4.6-1(4))。なお、K-12は、ステップ2において、同系 統に区分され、断層規模が大きいK-2とK-18に評価を代表させている。	K−2, K−18で評価

■個別検討を行う断層に隣接する断層(個別検討を行った断層を除く)

	一般走向	ル百수기	断層規模			
断眉石	(真北)	调料	断層長さ*1	破砕部の幅*2		
S-1	N60° W	80~70° NE	780m	14cm (27cm)		
S-2•S-6	N11°E	60° NW	600m	29cm (108cm)		
K-2	N19°E	72°SE	180m以上	28cm (94cm)		
K-18	N8°E	78° SE	40m以上	51cm (55cm)		

*1:露頭もしくはボーリングにより破砕部が認められないことを確認した地点までの長さ。端部が確認できなかったものをOm以上と記載。海岸部において、延長部が海中等となる箇所は、断層を直接確認した長さ及び延長の露岩域等で断層が確認されなかった地点までの長さをそれぞれ算定し、Om以上Om以下という記載とした。

*2:すべての破砕部の平均値(下段括弧内は最大値)

4.6(1) S-9とS-1, S-2·S-6の関係

OS-9は, S-1, S-2·S-6に比べて, 断層規模(断層長さ, 破砕部の幅)が小さい(左下図)。

 OS-9は,水平方向にS-1を越えて連続せず(右下図i, <u>補足資料4.6-1</u>(1)P.4.6-1-5), さらにS-2・S-6も越えて連続しない(右下図i, <u>補足資料4.6-1</u>(1)P.4.6-1-16)。
 OS-9は,深度方向にS-1を越えて連続せず(右下図ii, <u>補足資料4.6-1</u>(1)P.4.6-1-6), さらにS-2・S-6も越えて連続しない(右下図iv, <u>補足資料4.6-1</u>(1)P.4.6-1-17)。
 O以上のことを踏まえると, S-9は,隣接するS-1, S-2・S-6に囲まれて分布する断層であり,かつ, S-1, S-2・S-6に比べて断層規模も小さいことから,評価対象断層として 選定されているS-1, S-2・S-6に評価を代表させ,評価対象としない。



分布図

4.6(2) K-1とK-2の関係

第902回審査会合 資料1 P.196 一部修正

OK-1は, K-2に比べて, 破砕部の幅が小さい(左下表)。

OK-1は、水平方向にK-2を越えて連続しない(下図 i, 補足資料4.6-1(2) P.4.6-1-22)。

OK-1は、深度方向にK-2を越えて連続しない(下図 ii, 補足資料4.6-1(2) P.4.6-1-23)。

○以上のことを踏まえると、K-1は、隣接するK-2を越えて連続しない断層であり、かつ、K-2に比べて破砕部の幅も小さいことから評価対象とせず、評価対象断層として選定されているK-2に評価を代表させる。



海岸部露岩域の断層の分布図



此民友	断層規模				
め宿石	断層長さ*1	破砕部の幅*2			
K-1	205m	10cm (19cm)			
K-2	180m以上	28cm (94cm)			

*1:露頭もしくはボーリングにより破砕部が認められないことを確認した地点までの長さ。 端部が確認できなかったものをOm以上と記載。*2:すべての破砕部の平均値(下段括弧内は最大値)

4.6(3) K-6, K-7, K-8, K-9, K-10とK-2, K-3の関係

第902回審査会合 資料1 P.201 一部修正

○雁行して分布するK-2, K-3の間のK-6, K-7, K-8, K-9, K-10は, いずれも走向・傾斜が類似する断層で, いずれもその北方及び南方延長において, 断層が連続しないことを確認している(下図及び補足資料4.6-1(3) P.4.6.1-27~31)。

Oなお,これらの断層は,K-2,K-3に比べて破砕部の幅が小さい(左下表)。

○以上のことを踏まえると、走向・傾斜が類似するK-6、K-7、K-8、K-9、K-10は、雁行して分布するK-2、K-3の間に挟まれた断層群であり、かつ、K-2、K-3に比べて断層規模も小さい。よって、K-3を評価対象断層として選定し、K-6、K-7、K-8、K-9、K-10は評価対象とせず、評価対象断層として選定したK-2、K-3に評価を代表させる。



紫字:第1073回審査会合以降の変更箇所

		6 - 6.1	断層規模				
断層名	一般走问 (真北)	() () (海岸部露頭)	断層長さ*1	破砕部の幅*2			
K-2	N19°E	72°SE	180m以上	28cm (94cm)			
K-3	N16° E	70° SE	200m以上	12cm (20cm)			
K-6	N2°W	60° NE	25m以上 130m以下	7cm (9cm)			
K-7	N8°W	88° NE	20m以上 55m以下	8cm (11cm)			
K-8	N15°W	80° NE	35m以上 70m以下	11cm (21cm)			
K-9	N10°E	88° SE	40m以上 120m以下	7cm (12cm)			
K-10	N16° W	62°NE	60m	9cm (10cm)			

*1:露頭もしくはボーリングにより破砕部が認められないことを確認した地点までの長さ。端部が確認できなかったものをOm以上と記載。延長部が海中等とな る箇所は、耐層を直接確認した長さ及び延長の露岩域等で断層が確認されなかった地点までの長さをそれぞれ算定し、Om以上Om以下という記載とした。

*2:すべての破砕部の平均値(下段括弧内は最大値)

海岸部露岩域の断層の分布図



4.6(4) K-11とK-3の関係

第902回審査会合 資料1 P.208 一部修正

100m

50

0

矢印(▲)の向きは断層の傾斜方向を示す

OK-11は, K-3と隣接して並走する断層で,北方,南方の露岩域において,断層が連続しないことを確認している(下図)。 Oなお,K-11は,K-3に比べて破砕部の幅が小さい(下左表)。

OK-11は, K-3に隣接して分布する同走向の断層であり, かつ, K-3に比べて断層規模も小さいことから評価対象とせず, 評価対象断層として 選定されているK-3に評価を代表させる。

紫字:第1073回審査会合以降の変更箇所



*1:露頭もしくはボーリングにより破砕部が認められないことを確認した地点までの長さ。端部が確認できなかったものを 〇m以上と記載。

海岸部露岩域の断層の分布図

*2:すべての破砕部の平均値(下段括弧内は最大値)



写真① (端部の詳細データについては, **補足資料2.3-4**(21))

4.6(5) K-24とK-12の関係

 OK-24は、K-12に比べて、破砕部の幅が小さい(左下表)。
 OK-24は、水平方向にK-12を越えて連続しない(下図i, <u>補足資料4.6-1</u>(4)P.4.6-1-34)。
 OK-12は、ステップ2において、同系統に区分され、断層規模が大きいK-2とK-18に評価を代表させている(右下表)。
 O以上のことを踏まえると、K-24は、隣接するK-12を越えて連続しない断層であり、かつ、K-12に比べて破砕部の幅も小さいことから評価対象 とせず、評価対象断層として選定されているK-2とK-18(K-12と同系統)に評価を代表させる。



矢印(🕯)の向きは断層の傾斜方向を示す

断層名

調査位置図

 走向・傾斜

 3の幅*2
 一般走向 (真北)と系統
 傾斜

		小百全门	雷	動方向		断	f層規模			
新冨夕	之间	199.小千		到刀門	系統区分		破砕き	部の幅	梌討結里	
	一般走向 (真北)と系統 傾斜		固結した破砕部 粘土状破砕部			断層長さ*1	最大値	平均值	***	
<u>K-2</u>	N19°E II	72° S	正断層	右・左横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)		180m以上	94cm	28cm	評価対象断層	
<u>K-18</u>	N8°E II	78° S	正断層	右横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)	Ⅱ·東·逆系	40m以上	55cm	51cm	評価対象断層	
<u>K-12</u>	N21°W II	72° N	正断層	右横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)		50m以上 310m以下	21cm	13cm	K−2, K−18で評価	

第902回審査会合 資料1 P.210 一部修正

 Bine L
 断層長さ*1
 破砕部の幅*2

 K-24
 105m以下
 10cm (11cm)

 K-12
 50m以上 310m以下
 13cm (21cm)

 *1:露頭もしくはボーリングにより破砕部が認められないことを確認した地が

*1:露頭もしくはポーリングにより破砕部が認められないことを確認した地点までの長さ。 端部が確認できなかったものをOM以上と記載。海岸部において、延長部が海中等と なる箇所は、断層を直接確認した長さ及び延長の露岩域等で断層が確認されなかっ た地点までの長さをそれぞれ算定し、Om以上Om以下という記載とした。*2:すべての破砕部の平均値(下段括弧内は最大値)

断層規模

4.7 評価対象断層の選定 まとめ

■評価対象断層の選定を、下記の手順に基づき、検討した。

> 〔隣接する断層に並走する小規模な断層の検討〕

•B-1及びB-2については、隣接するS-1及びS-2・S-6に並走する小規模な断層であり、水平方向・ 深度方向の分布の関係、断層形成過程に関する知見に照らした検討により、B-1はS-1の一部、 B-2はS-2・S-6の一部と判断。

> 〔4項目のデータに基づく系統区分〕

- ・「走向」、「傾斜」、「運動方向(固結した破砕部)」、「運動方向(粘土状破砕部)」の4項目のデータに基づく系統区分を行った結果、走向がI系、傾斜が高角の西傾斜で、運動方向(粘土状破砕部)が左横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)のI・西・逆系(S-8)、傾斜が高角の東傾斜で、運動方向(粘土状破砕部)が右横ずれ逆断層(横ずれ卓越)のI・東・右系(S-1, B-3)、左横ずれ正断層(縦ずれ卓越)のI・東・右系(S-1, B-3)、左横ずれ正断層(縦ずれ卓越)のI・東・右系(S-1, B-3)、左横ずれ正断層(縦ずれ卓越)のI・東・右系(S-1, B-3)、左横ずれ正断層(縦ずれ卓越)のI・東・右系(S-1, B-3)、左横ずれ正断層(縦ずれ卓越)のI・東・近系(K-4)、(S-2・S-6, K-14)、左横ずれ正断層(縦ずれ卓越)のII・東・逆系(K-2, K-12, K-13, K-15~K-23, K-25, K-26)の6系統が確認された。
- ▶ 〔ステップ1 切り合い関係による新旧検討〕

・会合部の詳細地質観察に基づいた「切り合い関係による新旧検討」の結果,海岸部の<u>K-2</u>は, K-4, K-5より相対的に活動が新しいことから,「<u>評価対象断層」として選定</u>。相対的に活動が古い K-4, K-5は評価対象とせず, K-2に評価を代表させる。なお,陸域については,いずれの断層も 現在確認できる露頭や詳細なスケッチがなく,新旧を明確に判断することはできない。

> 〔ステップ2 系統区分・断層規模, 重要施設との位置関係による検討〕

・切り合い関係により新旧を明確に判断できない断層については、系統区分の結果に基づき、同系統に区分された断層のうち、断層規模(断層長さ、破砕部の幅)が大きい<u>I・西・逆系でS-8、I・東・右系でS-1、II・西・逆系でS-2・S-6とK-14、II・西・左系でS-4、II・東・逆系でK-18を「評価対象断層」として選定</u>。同系統内で断層規模の小さいB-3、K-12、K-13、K-15~K-17、K-19~K-23、K-25、K-26は評価対象とせず、断層規模の大きい断層に評価を代表させる。
 ・さらに、系統区分されない断層のうち、重要施設の直下にある<u>S-5、S-7を「評価対象断層」として選定</u>。

「ステップ3 隣接する断層との関係からの個別検討〕

- ・系統区分されない、かつ、重要施設の直下にない断層であるS-9は、隣接するS-1、S-2・S-6に 囲まれて分布し、さらにS-1、S-2・S-6に比べ断層規模も小さいことから評価対象とせず、〔ステッ プ2〕において評価対象断層として選定されているS-1、S-2・S-6に評価を代表させる。
- 系統区分されない、かつ、重要施設の直下にない断層であるK-1は隣接するK-2を越えて連続せず、K-2に比べ破砕部の幅も小さいことから、評価対象とせず、〔ステップ1〕において評価対象断層として選定されているK-2に評価を代表させる。
- ・系統区分されない、かつ、重要施設の直下にない断層であるK-3、K-6、K-7、K-8、K-9、K-10、K-11のうち、K-6~K-11は雁行して分布するK-2、K-3の間に挟まれて分布、あるいは、隣接して分布し、さらにK-2、K-3に比べ断層規模も小さい。このことから、K-3を「評価対象断層」として選定し、K-6~K-11は評価対象とせず、K-3と[ステップ1]において評価対象断層として選定されているK-2に評価を代表させる。
- ・系統区分されない、かつ、重要施設の直下にない断層であるK-24は隣接するK-12を越えて連続 せず、K-12に比べて破砕部の幅も小さいことから、評価対象とせず、〔ステップ1〕〔ステップ2〕に おいて評価対象断層として選定されているK-2とK-18(K-12と同系統)に評価を代表させる。



【一覧表(1/2)】

断層名					評価対象断層の選定						
断層名に下線を 付しているものは,	ー般走向と系統 (真北)	傾斜	断層 長さ*1	破砕部 の幅* ²	〔ステップ1〕 切り合い関係	[ステップ2	2]	〔ステップ3〕 隣接する断層との	給討結 里		
重要施設の直下 にある断層	(走向系統) I ∶NW-SE系 II ∶N-S~NE-SW系				による新旧検討	系統区分・断層規模 による検討	重要施設との位置関 係による検討	関係からの個別検討			
<u>K-2</u>	N19°E Ⅱ	72° SE	180m以上	28cm (94cm)	K-4とK-5の主せん断面と内部構造に影響 を与えていることから、相対的に新しいこと が明確				評価対象断層		
<u>K-4</u>	N56°W I	85° NE	45m以上	13cm (26cm)	主せん断面, 内部構造がK-2の影響を受け ていることから, 相対的に 古いことが明確						
<u>K-5</u>	N63° W I	64° NE	75m以上	11cm (18cm)	主せん断面, 内部構造がK-2の影響を受け ていることから, 相対的に 古いことが明確				К−2で評価		
<u>S-8</u>	N28° W I	58° SW	250m	11cm (18cm)] /	I・西·逆系			評価対象断層		
S-1	N60° W I	80~70° NE	780m	14cm (27cm)		I ・東・右系で断層長さ,			誕価対参新屬		
(B-1)* ³	N49°W I	86° NE	100m	6cm (10cm)		破砕部の幅最大					
B-3	N42°W I	82° NE	60m	3cm (3cm)		Ⅰ・東・右系			S−1で評価		
<u>S-2•S-6</u>	N11°E II	60° NW	600m	29cm (108cm)] /	Ⅱ・西・逆系で断層長さ,			하는 사용 N 문		
<u>(B-2)</u> * ³	N12°E II	60° NW	50m	6cm (10cm)		破砕部の最大幅最大			許個对象町層		
<u>K-14</u>	N7° E II	66° NW	40m以上	37cm (72cm)] /	Ⅱ・西・逆系で 破砕部の平均幅最大			評価対象断層		
<u>S-4</u>	N29°E II	66° NW	510m	7cm (20cm)		Ⅱ・西・左系			評価対象断層		
<u>K-18</u>	N8°E II	78° SE	40m以上	51cm (55cm)		Ⅱ・東・逆系で 破砕部の平均幅最大			評価対象断層		
<u>K-12</u>	N21° W II	72° NE	50m以上 310m以下	13cm (21cm)							
<u>K-13</u>	N12°E II	74° SE	55m以上 300m以下	16cm (27cm)							
<u>K-15</u>	N4°E II	68° SE	30m以上	14cm (33cm)							
<u>K-16</u>	N10°W II	67°NE	20m以上	23cm (51cm)		Ⅱ·東·逆系		/	K−2, K−18で評価		
<u>K-17</u>	N18° E II	78° SE	不明	12cm (17cm)							
K-19	N12°W II	65° NE	不明	8cm (11cm)				/			
<u>K-20</u>	N15°E Ⅱ	63° SE	不明	5cm (6cm)	\bigvee			/			

*1:露頭もしくはボーリングにより破砕部が認められないことを確認した地点までの長さ。端部が確認できなかったものをOm以上と記載。 延長部が海中等となる箇所は、断層を直接確認した長さ及び延長の露岩域等で断層が確認されなかった地点までの長さをそれぞれ算定し、Om以上Om以下という記載とした。

*2:すべての破砕部の平均値(下段括弧内は最大値)

*3:B-1及びB-2については、隣接するS-1及びS-2・S-6に並走する小規模な断層であり、水平方向・深度方向の分布の関係、断層形成過程に関する知見に照らした検討により、B-1はS-1の一部、B-2はS-2・S-6の一部と判断。

【一覧表(2/2)】

紫字:第1073回審査会合以降の変更箇所

断層名					評価対象断層の選定					
断層名に下線を	一般走向と系統	傾斜	断層長さ*1	破砕部	[ステップ1]	〔ステッ	プ2]	[ステップ3]		
付しているものは、 重要施設の直下 にある断層	(具 北) (走向系統) I ∶NW−SE系 II ∶N−S~NE−SW系			の増	切り合い関係 による新旧検討		重要施設との位置関係 による検討	隣接する断層との 関係からの個別検討	検討結果	
<u>K-21</u>	N4°E II	66° SE	不明	11cm (19cm)	/					
<u>K-22</u>	N9°W II	73° NE	40m以上	7cm (11cm)						
<u>K-23</u>	N10°E II	65° SE	20m以上	8cm (17cm)		Ⅱ·東·逆系			K−2, K−18で評価	
<u>K-25</u>	N1°W Ⅱ	65° NE	25m以上	12cm (20cm)						
<u>K-26</u>	N14°E Ⅱ	68° SE	35m以上	9cm (10cm)						
<u>S-5</u>	N4°E II	70°SE	70m	3cm (7cm)		/	直下にある		評価対象断層	
<u>S-7</u>	N41°W I	60° SW	190m	10cm (25cm)			直下にある		評価対象断層	
K-3	N16°Е II	70° SE	200m以上	12cm (20cm)			直下にない	雁行して分布するK-6~K-10からなる断層群をK- 2とともに挟んで分布しており、かつ、これらの断層 群に比べて断層規模が大きいことから、評価対象 断層として選定	評価対象断層	
S-9	N35°E II	50° NW	85m	10cm (19cm)			直下にない	隣接するS-1, S-2・S-6に囲まれて分布する断層 であり、かつ、S-1, S-2・S-6に比べて断層規模も 小さいことから, 評価対象断層として選定されてい るS-1, S-2・S-6に評価を代表	S−1, S−2・S−6で評価	
K-1	N4°E II	58° SE	205m	10cm (19cm)			直下にない	隣接するK-2を越えて連続しない断層であり、かつ、 K-2に比べて破砕部の幅も小さいことから、評価対 象断層として選定されているK-2に評価を代表	K−2で評価	
K-6	N2°W II	60°NE	25m以上 130m以下	7cm (9cm)			直下にない			
K-7	N8° W II	88° NE	20m以上 55m以下	8cm (11cm)			直下にない	K-6, K-7, K-8, K-9, K-10は, いずれも雁行して分		
K-8	N15° W Ⅱ	80° NE	35m以上 70m以下	11cm (21cm)			直下にない	「布するK-2, K-3の間に挟まれた断層群であり, か つ, K-2, K-3に比べて断層規模も小さいことから, 「評価計象監異」」 て習完されているK-2, K-2に評	K−2, K−3で評価	
K-9	N10° E II	88° SE	40m以上 120m以下	7cm (12cm)			直下にない	価を代表		
K-10	N16° W II	62° NE	60m	9cm (10cm)			直下にない			
K-11	N14°E II	70° NW	60m	9cm (9cm)			直下にない	K-3に隣接して分布する同走向の断層であり、かつ、K-3に比べて断層規模も小さいことから、評価対象断層として選定されているK-3に評価を代表	K−3で評価	
K-24	N58° W I	89° NE	105m以下	10cm (11cm)			直下にない	隣接するK-12を越えて連続しない断層であり,か つ,K-12に比べて断層規模も小さいことから,評価 対象断層として選定されているK-2とK-18(K-12と 同系統)に評価を代表	K-2, K-18で評価	

*1: 露頭もしくはボーリングにより破砕部が認められないことを確認した地点までの長さ。端部が確認できなかったものをOm以上と記載。 延長部が海中等となる箇所は、断層を直接確認した長さ及び延長の露岩域等で断層が確認されなかった地点までの長さをそれぞれ算定し、Om以上Om以下という記載とした。

*2:すべての破砕部の平均値(下段括弧内は最大値)

【位置図】



・S-1, S-2・S-6, S-4, S-5, S-7, S-8, K-2, K-3, K-14, K-18(10本)を評価対象断層として選定する。

【断層一覧表】

															- :存在しないもの
				性状					運動方向						
断層名	一般走向と系統	历신		破砕き	部の幅	粘土状破	酔部の幅	はなかの八米	ᅖᇓᅘᄵᆄᇥᄱᆤ			条線	重要施設との 位置関係	系統区分	検討結果
	(真北)	1頃おት	町唐長さ	平均值	最大値	平均值	最大値	破砕部の方類	破碎部の鉱物組成	回給し/こ飯(幹部)	粘土状破碎部	方向			
S-1	N60° W I	80~70° NE	780m	14cm	27cm	1 cm	6cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Mi,Sm,Hem,Mgh	正断層	右横ずれ逆断層	横ずれ	直下にない	I·東·右系	評価対象断層
S-2•S-6	N11°E II	60° NW	600m	29cm	108cm	3cm	17cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Trd,PI,Px,Sm,Hem	見かけ右横ずれ 正断層	左横ずれ逆断層 右横ずれ逆断層	縦ずれ	直下にある	Ⅱ·西·逆系	評価対象断層
S-4	N29°E II	66° NW	510m	7cm	20cm	2cm	10cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Sm,Hy,Hem	正断層	左横ずれ逆断層	横ずれ	直下にある	Ⅱ・西・左系	評価対象断層
S-5	N4°E II	70° SE	70m	3cm	7cm	2cm	3cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Px,Sm,Hem	不明	左横ずれ正断層	縦ずれ	直下にある	不明	評価対象断層
S-7	N41°W I	60° SW	190m	10cm	25cm	2cm	5cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Trd,PI,Px,HbI,Sm,Cpt,Hem	不明	右横ずれ逆断層	縦ずれ	直下にある	不明	評価対象断層
S-8	N28° W I	58° SW	250m	11cm	18cm	1 cm	2cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Trd,Pl,Px,Sm,Hem,Py	正断層	左横ずれ逆断層	縦ずれ	直下にある	I·西·逆系	評価対象断層
S-9	N35°E II	50° NW	85m	10cm	19cm	フィルム状	フィルム状	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Px,Sm,Hem	不明	不明	横ずれ	直下にない	不明	S−1, S−2・S−6で評価
B-1	N49° W I	86° NE	100m	6cm	10cm	0.3cm	0.5cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Sm,Hem	不明	不明	横ずれ	直下にない	不明	S−1の一部と評価
B-2	N12°E II	60° NW	50m	6cm	10cm	3cm	3cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	PI,Sm,Hem	不明	左横ずれ逆断層	横ずれ	直下にある	不明	S-2・S-6の一部と評価
B-3	N42°W I	82° NE	60m	3cm	3cm	2cm	2cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Trd,PI,Sm,Hem	正断層	右横ずれ逆断層	横ずれ	直下にない	I·東·右系	S-1で評価
K-1	N4°E Ⅱ	58° SE	205m	1 Ocm	19cm	-	-	固結した破砕部	PI,Px,Sm	正断層	-	-	直下にない	不明	K−2で評価
K-2	N19°E Ⅱ	72° SE	180m以上	28cm	94cm	2cm	4cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Qtz,Crs,Trd,Pl,Px,Sm, Sep,Hem,Php	見かけ右横ずれ 正断層	右横ずれ逆断層 左横ずれ逆断層	縦ずれ	直下にある	Ⅱ·東·逆系	評価対象断層
K-3	N16°E Ⅱ	70°SE	200m以上	12cm	20cm	-	_	固結した破砕部	Crs,Pl,Px,Sm,Hem	見かけ右横ずれ 正断層	-	-	直下にない	不明	評価対象断層
K-4	N56° W I	85° NE	45m以上	1 3cm	26cm	4cm	4cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Trd,PI,Px,Sm,Hem	正断層	左横ずれ正断層	縦ずれ	直下にある	Ⅰ・東・正系	K−2で評価
K-5	N63°W I	64° NE	75m以上	11cm	18cm	0.6cm	0.7cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Sm	正断層	不明	横ずれ	直下にある	不明	K−2で評価
K-6	N2° W II	60° NE	25m以上 130m以下	7cm	9cm	-	-	固結した破砕部	PI,Sm,Hem	不明	-	-	直下にない	不明	К−2, К−3で評価
K-7	N8° W II	88° NE	20m以上 55m以下	8cm	11cm	-	-	固結した破砕部	PI,Px,Sm	不明	-	-	直下にない	不明	К−2, К−3で評価
K-8	N15°W II	80° NE	35m以上 70m以下	11cm	21cm	-	-	固結した破砕部	PI,Px,Sm	不明	-	-	直下にない	不明	K−2, K−3で評価
K-9	N10°E II	88° SE	40m以上 120m以下	7cm	12cm	-	_	固結した破砕部	PI,Px,Sm	不明	-	-	直下にない	不明	K−2, K−3で評価
K-10	N16°W II	62° NE	60m	9cm	10cm	-	-	固結した破砕部	Crs,PI,Px,Sm,Hem	不明	-	-	直下にない	不明	K−2, K−3で評価
K-11	N14°E Ⅱ	70° NW	60m	9cm	9cm	-	-	固結した破砕部	PI,Px,Sm,Hem	不明	-	-	直下にない	不明	K−3で評価
K-12	N21°W I	72°NE	50m以上 310m以下	13cm	21cm	1 cm	2cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Sm	正断層	右横ずれ逆断層	縦ずれ	直下にある	Ⅱ·東·逆系	K−2, K−18で評価
K-13	N12°E II	74°SE	55m以上 300m以下	16cm	27cm	2cm	2cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	PI,Sm,Hem,Px	正断層	左横ずれ逆断層	縦ずれ	直下にある	Ⅱ·東·逆系	K−2, K−18で評価
K-14	N7°E II	66° NW	40m以上	37cm	72cm	2cm	3cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Sm,Hem,Php	正断層	左横すれ逆断層 右横ずれ逆断層	縦ずれ	直下にある	Ⅱ·西·逆系	評価対象断層
K-15	N4°E II	68° SE	30m以上	14cm	33cm	0.4cm	0.7cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Sm,Hem	正断層	逆断層	縦ずれ	直下にある	Ⅱ·東·逆系	K−2, K−18で評価
K-16	N10°W I	67° NE	20m以上	23cm	51cm	2cm	5cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Px,Sm,Hem	正断層	右横ずれ逆断層 左横ずれ逆断層	縦ずれ	直下にある	Ⅱ·東·逆系	K−2, K−18で評価
K-17	N18°E II	78° SE	不明	12cm	17cm	0.5cm	2cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Px,Tod,Sm,Hem	正断層	右横ずれ逆断層	縦ずれ	直下にある	Ⅱ·東·逆系	K−2, K−18で評価
K-18	N8°E II	78° SE	40m以上	51cm	55cm	3cm	4cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Sm,Hem	正断層	右横ずれ逆断層	縦ずれ	直下にある	Ⅱ·東·逆系	評価対象断層
K-19	N12°W I	65° NE	不明	8cm	11cm	0.2cm	0.5cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,Pl,Px,Mi,Sm,Hem	正断層	右横ずれ逆断層	縦ずれ	直下にない	Ⅱ·東·逆系	K−2, K−18で評価
K-20	N15°E Ⅱ	63° SE	不明	5cm	6cm	0.2cm	0.3cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Qtz,Pl,Sm	正断層	左横ずれ逆断層	縦ずれ	直下にある	Ⅱ·東·逆系	K−2, K−18で評価
K-21	N4°E II	66° SE	不明	11cm	19cm	1 cm	1 cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Sm,Hem	正断層	右横ずれ逆断層	縦ずれ	直下にある	Ⅱ·東·逆系	K−2, K−18で評価
K-22	N9°W Ⅱ	73° NE	40m以上	7cm	11cm	0.6cm	1 cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	PI,Px,Sm,Hem	正断層	右横ずれ逆断層	縦ずれ	直下にある	Ⅱ·東·逆系	K−2, K−18で評価
K-23	N10°E Ⅱ	65° SE	20m以上	8cm	17cm	0.4cm	1 cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Px,Sm,Hem	正断層	右横ずれ逆断層 左横ずれ逆断層	縦ずれ	直下にある	Ⅱ·東·逆系	K−2, K−18で評価
K-24	N58°W I	89° NE	105m以下	10cm	11cm	-	-	固結した破砕部(砂状破砕部を介在)	不明	不明	-	-	直下にない	不明	K−2, K−18で評価
K-25	N1°W Ⅱ	65° NE	25m以上	12cm	20cm	0.2cm	0.2cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	Crs,PI,Sm,Hem	正断層	逆断層	縦ずれ	直下にある	Ⅱ·東·逆系	K−2, K−18で評価
K-26	N14°E Ⅱ	68° SE	35m以上	9cm	10cm	1cm	2cm	固結した破砕部(粘土状破砕部を介在)	PI,Sm,Hem	正断層	左横ずれ逆断層	縦ずれ	直下にある	Ⅱ·東·逆系	K-2, K-18で評価

(走向系統) I ∶NW-SE系, Ⅱ ∶N-S~NE-SW系

・S-1, S-2・S-6, S-4, S-5, S-7, S-8, K-2, K-3, K-14, K-18(10本)を評価対象断層として選定する。

(鉱物組成の略名)

(3mの401x00H10)
 Qtz:石英 Crs:クリスハ/ライト Trd:トリディマイト PI:斜長石 Px:輝石類 Hbl:普通角閃石
 Mi:雲母鉱物 Tod:轟石 Sm:スメクタイト Sep:セピオライト Hy:ハロイサイト Cpt:クリノタイロライト
 Hem:赤鉄鉱 Py:黄鉄鉱 Mgh:磁赤鉄鉱 Php:フィリプサイト
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

※1:平成28年4月27日原子力規制委員会、志賀原子力発電所敷地内破砕帯の調査に関する有識者会合、P.43-44、V.今後の課題

位置図

各断層の活動性評価に関する評価地点

○有識者会合時の評価データに加え、その後に拡充したデータを用いて、評価対象断層(10断層)の後期更新世以降の活動性について、評価を行った。
 ○活動性評価にあたっては、敷地内断層と活断層との破砕部性状の比較(5.14節)、敷地内断層と敷地周辺の広域的な検討(5.15節)を踏まえ、上載地層法(5.4.1 ~5.6.1項)及び有識者会合の今後の課題^{※1,2}にも示された鉱物脈法(目視観察及び薄片観察)(5.4.2~5.6.2, 5.7.1~5.13.1項)により、総合的に評価を実施した。



基礎规制团

5-3



5.1(2) 活動性評価地点 -S-1-

■上載地層法



■鉱物脈法

O3地点(H-6.7孔, H-6.6-1孔, M-12.5"孔)において評価を行った。

○有識者会合時の評価データ(1号原子炉建屋底盤(露頭観察), 岩盤調査 坑(露頭, 研磨面, 薄片観察)), 有識者会合以降の評価データ(岩盤調査 坑No.25切羽(薄片観察), H-6.5-2孔, K-10.3SW孔, 岩盤調査坑No.9孔 (SEM観察))も用いて, 評価を行った。

青字:有識者会合時の評価データ

評価手法	評価地点	掲載箇所
上載地層法	駐車場南東方トレンチ	5.4.1(1) <u>補足資料5.4-1</u> (1)
	えん堤左岸トレンチ	<u>参考資料5.4−1</u> (1)
	駐車場南側法面	<u>参考資料5.4−1</u> (2)
	旧A・Bトレンチ	<u>参考資料5.4−1</u> (3)
	掘削法面	<u>参考資料5.4−1</u> (4)
鉱物脈法	H-6.7孔	5.4.2(1) <u>補足資料5.4-2(</u> 1)-1
	H-6.6-1孔	5.4.2(2) <u>補足資料5.4-2(</u> 1)-2
	M-12.5"孔	5.4.2(3) <u>補足資料5.4-2</u> (1)-3
	岩盤調査坑No.25切羽(薄片観察)	参考資料5.4-2(1)-1
	H-6.5-2孔	<u>参考資料5.4−2</u> (1)−2
	K-10.3SW孔	<u>参考資料5.4-2</u> (1)-3
	1号原子炉建屋底盤(露頭観察)	<u>参考資料5.4−2</u> (2)−1
	岩盤調査坑(露頭,研磨面,薄片観察)	参考資料5.4-2(2)-2
	岩盤調査坑No.9孔(SEM観察)	参考資料5.4−2 (3)



黄色網掛け :鉱物脈法による評価において, S-1の中で最新面と鉱物脈との切 り合い関係が最も明確であると評価したデータ

データ(主たる根拠)

代及び断層による変位・変形がないことが明確に確認できる

■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,評価を行った。
- OS-2・S-6の地下延長部の断層の活動による地表付近の変形の有無 を確認するために、S-2・S-6周辺の地形及び岩盤上面高度分布の確 認等を行った。
- ○有識者会合時の評価データ(No.1トレンチ, 事務本館前トレンチ)も用いて, 評価を行った。

■鉱物脈法

○2地点(F-8.5'孔, K-6.2-2孔)において, 評価を行った。
 ○評価にあたっては, その他の評価データ(E-8.5-2孔, E-8.33' 孔)も用いた。

評価手法	評価地点	掲載箇所
上載地層法	No.2トレンチ	5.5.1(1)
	(S-2・S-6周辺の地形等を含む)	<u>補足資料5.5−1</u> (1)~(3)
	No.1トレンチ	<u>参考資料5.5−1</u> (2)
	事務本館前トレンチ	<u>参考資料5.5−1</u> (3)
鉱物脈法	F-8.5'孔	5.5.2(1) <u>補足資料5.5-2(</u> 1)-1
	K−6.2−2 <i>∓</i> L	5.5.2(2) <u>補足資料5.5-2(</u> 1)-2
	E-8.5-2孔	参考資料5.5-2(1)-1
	E-8.33''孔(SEM観察)	<u>参考資料5.5−2</u> (2)

青字:有識者会合時の評価データ

青色網掛け: :断層の後期更新世以降の活動を否定するにあたり、地層の年代 及び断層による変位・変形がないことが明確に確認できるデータ (主たる根拠) 黄色網掛け :断層の後期更新世以降の活動を否定するにあたり、鉱物脈の年 代及び断層による変位・変形がないことが明確に確認できる データ(主たる根拠)

黄色網掛け: 鉱物脈法による評価において、S-2・S-6の中で最新面と鉱物脈との切り合い関係が最も明確であると評価したデータ



5-6

■上載地層法

 ○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,評価を行った。
 ○建設時の調査地点であるS-4トレンチも用いて,評価を行った。

■鉱物脈法

 ○2地点(E-8.60孔, E-8.50[™]孔)において, 評価を行った。
 ○評価にあたっては, その他の評価データ(E-11.1SE-2孔, F-9.3-4孔) も用いた。

評価手法	評価地点	掲載箇所
上載地層法	35m盤トレンチ(新北面)	5.6.1(1) <u>補足資料5.6-1</u> (1)
	35m盤トレンチ(旧北面)	<u>補足資料5.6-1</u> (1)
	S-4トレンチ	<u>参考資料5.6−1</u> (2)
鉱物脈法	E-8.60 7 L	5.6.2(1) <u>補足資料5.6-2</u> (1)-1
	E-8.50""孔	5.6.2(2) <u>補足資料5.6-2</u> (1)-2
	E-11.1SE-2孔	<u>参考資料5.6−2</u> (1)−1
	F-9.3-4孔(SEM観察)	<u>参考資料5.6−2</u> (2)

青字:有識者会合時の評価データ 紫字:第1073回審査会合以降のデータ拡充箇所

- 青色網掛け:断層の後期更新世以降の活動を否定するにあたり、地層の年代 及び断層による変位・変形がないことが明確に確認できるデータ (主たる根拠)
- 黄色網掛け:断層の後期更新世以降の活動を否定するにあたり、鉱物脈の年 代及び断層による変位・変形がないことが明確に確認できる データ(主たる根拠)
- 黄色網掛け: 鉱物脈法による評価において、S-4の中で最新面と鉱物脈との切 り合い関係が最も明確であると評価したデータ



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,評価を行った。

評価手法	断層	評価地点	掲載箇所
	S-5	R-8.1-1-2孔	5.7.1(1) <u>補足資料5.7-1(</u> 1)-1
		R-8.1-1-3孔	<u>参考資料5.7−1</u> (1)−1
		H-5.4-4E孔	<u>参考資料5.7−1</u> (1)−2
鉱物脈法	S-7	H-5.7' 孔	5.8.1(1) 補足資料5.8-1 (1)-1
		H-5.4-1E孔	5.8.1(2) 補足資料5.8-1 (1)-2
	S-8	F-6.75孔	5.9.1(1) <u>補足資料5.9-1(</u> 1)-1
	K-2	G-1.5-80孔	5.10.1(1) <u>補足資料5.10-1</u> (1)-1
		H-1.1-87孔	5.10.1(2) <u>補足資料5.10-1(</u> 1)-2
		H-1.1孔	<u>参考資料5.10−1</u> (1)−1
		K−2露頭a地点	<u>参考資料5.10−1</u> (1)−2
	K-3	M−2.2孔	5.11.1(1) <u>補足資料5.11-1</u> (2)-1
		N−2.3−1孔, K−3露頭a地点	参考資料5.11-1(1)-1
	K-14	H0.3-80孔	5.12.1(1) <u>補足資料5.12-1</u> (1)-1
		H'1.3₹L	<u>参考資料5.12−1</u> (1)−1
	K-18	H-0.2-75孔	5.13.1(1) <u>補足資料5.13-1(</u> 1)-1
		H-0.2-60孔	参考資料5.13-1(1)-1

黄色網掛け



調査位置図

黄色網掛け: ・断層の後期更新世以降の活動を否定するにあたり、鉱物脈の年代及び断層 による変位・変形がないことが明確に確認できるデータ(主たる根拠)

> :鉱物脈法による評価において、各評価対象断層の中で最新面と鉱物脈との 切り合い関係が最も明確であると評価したデータ

5.2 上載地層法に用いる地層

5.2 上載地層法に用いる地層 一概要一

〇上載地層法では、約12~13万年前以前の地層にずれや変形が認められないことを明確な証拠により示されたとき、後期更新世以降の活動を否定できる[※]。 〇よって、上載地層法による評価にあたっては、以下に示すように堆積物の年代評価を行い、約12~13万年前以前に堆積したと判断できる地層を用いることとした。

※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.4, 2.1 解説(1)(2)

(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(P.5-11~5-13)

・敷地を含む能登半島南西岸には、海成段丘面(中位段丘 I 面, 高位段丘 I a面)が広く分布している。

・中位段丘 I 面の前縁において被覆層の下部にSK(10.5万年前)が確認されたことから、中位段丘 I 面はSK降灰直前の高海面期であるMIS5e(約12~13万年前)に 形成されたと判断した。

・高位段丘 I a面は, MIS5eの旧汀線高度より高い標高に分布することから,約12~13万年前より古い高海面期に形成されたと判断した。

・これらの海成段丘面を構成する堆積物のうち、海成堆積物と認定できたものは、段丘面の形成時に堆積したと考えられることから、約12~13万年前以前に堆積したと判断した。

(2)海成堆積物の特徴(P.5-14~5-20)

・海成堆積物の認定を行うため、本地域における海成堆積物と陸成堆積物の違いを明らかにした。
 ・定量的な分析による比較検討の結果、海成堆積物は陸成堆積物より礫の円磨が進んでいることから、礫の真円度を指標として海成堆積物を認定することとした。

(3)敷地内断層上に分布する海成堆積物の認定(P.5-21~5-24)

・海成段丘面(中位段丘Ⅰ面,高位段丘Ⅰa面)を構成する堆積物のうち,S-1,S-2・S-6,S-4の直上に分布する堆積物について,海成堆積物かどうかの確認を行った。
・礫の形状の肉眼観察の結果,陸成堆積物より円磨が進んでいることが確認されたS-1上の駐車場南東方トレンチ,S-2・S-6上のNo.2トレンチ,S-4上の35m盤トレンチの堆積物について,礫の真円度に着目して,海成堆積物の認定を行った。

(4)堆積物の年代評価(P.5-25)

・No.2トレンチの堆積物は、中位段丘 I 面を構成する海成堆積物(M I 段丘堆積物)であり、MIS5e(約12~13万年前)に堆積したと判断した。 ・35m盤トレンチ及び駐車場南東方トレンチの堆積物は、高位段丘 I a面を構成する海成堆積物(H I a段丘堆積物)であり、約12~13万年前より古い高海面期に堆積 したと判断した。

No.2トレンチ, 駐車場南東方トレンチ及び35m盤トレンチにおける, 断層の直上に分布する堆積物は, 約12~13万年前以前に堆積 したものである。



なお,第788回審査会合において上載地層法による評価に 用いていた古期斜面堆積物については,高位段丘 I a面 の形成以降に堆積したものと考えられるが,明確な年代評 価ができないことから,上載地層法による評価には用いな いこととした。

5.2(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 一海成段丘面の分布①-

第1049回審査会合 資料1 P.535 一部修正

〇敷地を含む能登半島南西岸では、海岸線に平行な海食岸で境された平坦面が階段状に分布し、これらは海成段丘面の地形的特徴をよく示している。 Oこれらの地形面は、下位から中位段丘 I 面及び高位段丘 I a面、 I b面、 Ⅱ面、 Ⅲ面、 Ⅳ面、 Ⅴ面に区分される。上位の段丘面ほど、 開析が進んでいる。 〇中位段丘 I 面の発達はよく、段丘面内縁は明瞭で(左下図、中下図)、文献(小池・町田、2001)で示されるMIS5eの旧汀線の位置(右下図)とほぼ同じである。



この図は、航空レーザ計 測データ及び1985年の空 中写真をもとに作成した 赤色立体地図を使用した ものである。

志

賀

原

子力発電所