〇海岸部露岩域の調査において、K−1~K−11の11本を長さ50m以上の連続性を有する破砕部(断層)として抽出した。



地質図(地表面)

0 50 100m



凡例

新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

✓ 断層端部を確認していないもの

実線矢印(1)の向きは断層の傾斜方向を示す

K-1~K-11の性状

断層名	断層長さ*1	破砕部の幅*2
K-1	205m	10cm(19cm)
K-2	180m以上	28cm(94cm)
K-3	200m以上	12cm(19cm)
K-4	45m以上	13cm(26cm)
K-5	75m以上	11cm(18cm)
K-6	25m以上 130m以下	7cm(9cm)
K-7	20m以上 55m以下	8cm(11cm)
K-8	35m以上 70m以下	11cm(21cm)
K-9	40m以上 120m以下	7cm(12cm)
K-10	60m	9cm(10cm)
K-11	60m	9cm(9cm)

*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(括弧内は最大値)。

敷地の穴水累層

〇敷地の穴水累層は、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				(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
		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
		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	動弾性係数	亚齿庙	65.1	61.9	21.8	21.8
験	度	$(\times 10^{3}\mathrm{N}/\mathrm{mm}^{2})$	十一一世	(66.4)	(63.1)	(22.2)	(22.2)
	測	$(\times 10^4 \rm kg/cm^2)$	檀 淮偪美	4.9	7.5	5.7	5.5
	定		小平闸庄	(5.0)	(7.6)	(5.8)	(5.6)
		動ポアソン比	平均值	0.29	0.29	0.33	0.33
			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 均 値	156.2	147.9	14.9	16.4
	_	(N/mm^2)	1.00	(1, 593)	(1, 508)	(152)	(167)
力	軸	(kg/cm^2)	標進偏差	34.9	33.8	6.1	6.4
	Ē		DAT T HIGHL	(356)	(345)	(62)	(65)
	幼家	静弹性係数	亚 均 値	59.6	57.3	12.0	12.3
学	HH ⊋-₽	$(\times 10^{3}\mathrm{N}/\mathrm{mm}^{2})$	1.02	(60.8)	(58.4)	(12.2)	(12.5)
	武	$(\times 10^4 \rm kg/cm^2)$	標進偏差	7.4	8.5	5.5	4.8
	騻		DAY 1 HIGHL	(7.5)	(8.7)	(5.6)	(4.9)
試		静ポアソン比	平均值	0.25	0.25	0.25	0.24
			標準偏差	0.02	0.03	0.06	0.07
	引	試 験 個	数	4	33	65	42
験	碥	引張強度	平均值	10.8	9.8	1.5	1.7
	45	(N/mm^2)	,, IE	(110)	(100)	(15)	(17)
	武	(kg/cm^2)	標進偏差	_	2.6	0.6	0.6
	簌		DAY 1 MIGZEL		(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]

・穴水累層の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(上図,岩石試験一覧表)

安山岩(均質)

安山岩(角礫質)

凝灰角礫岩

評価対象断層の選定手順

■評価対象断層の選定は下記に示す手順で行う。

〔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、いずれも穴水累層中に分布し、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。



ステップ1 切り合い関係による新旧検討 一概要一

〔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



(1) K-2とK-5の関係



(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。



<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)。

〇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 ∨), 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。



<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 まえると, 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 残したと判断される。

Oまた,この見かけの右横ずれの運動方向は、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(P.4-11))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。 【詳細スケッチ】



K-2とK-5の会合部付近の状況(詳細スケッチ)



【拡大写真】



K-2とK-5の会合部付近拡大写真

第849回審査会合 資料2-1 P.82 再掲

(不明)

71° R

(参考)K-2の運動方向 ー概要-

〇コア観察, CT画像観察, 条線観察, 薄片観察結果から, 固結した破砕部では正断層の変位センスが認められ, 粘土状破砕部では右横ずれま たは左横ずれを伴う逆断層の変位センスが認められる。





*1:上盤側で確認したレイクは下盤側に換算して示す。

N8° E/72° SE

G-1.5-80孔

[深度77.82m]

*2:破砕部の最大傾斜方向に直交な方向で切断し,作成した薄片で確認。

*3:破砕部の最大傾斜方向で切断し,作成した薄片で確認。

(参考)海岸部露岩域(取水路付近)の調査

第902回審査会合 資料1 P.27 編集

E→

1)'

取水路

○取水路直上に分布するK-1, K-2, K-4, K-5が取水路設置面まで連続するか否かを確認するため, 海岸部露岩域(取水路付近) でボーリング調査を実施した。

○調査の結果, K-1は深部方向に連続せず, K-2, K-4, K-5は取水路設置面まで連続する(右下 ①-①' 断面図)ことから, K-2, K-4, K-5は取水路設置面に分布すると評価した。

←W

1

K-5 K-4

K-1 K-2





EL-90.0m EL-100.0m ○ 地表確認位置 × 破砕部が確認されなかった位置 (破線はさらに延長する可能性のある箇所) K-1は橙色, K-2は青色, K-4は緑色, K-5はピンク色で図示 ①-①' 断面図 ・●の位置は、BHTVにより確認した走向・傾斜を用いて、走向方向に延長させた線と本断面との交点。

・●の位置は、BHTVにより確認した走向・傾斜を用いて、走向方向に延長させた線と本断面との交点・断層の線形は、地表確認位置及び破砕部確認位置(●)により最小二乗法で求めた近似直線。

(2) K-2とK-4の関係

(2) K-2とK-4の関係 -会合部の写真及びスケッチー

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>

○K-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される。



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される。

第902回審査会合 資料1 P.176 再掲

【拡大写真】 【詳細スケッチ】 -Ð 主せん断面 K−4 🗸 主せん断面 K-4 海側 右写真範囲 IV 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) 🛑 破砕部 K-2とK-4の会合部付近拡大写真 0.0 1. Om 20cm 凡例 凝灰角礫岩 見かけの変位方向 火山礫凝灰岩 海側に直線的に認められる K-4の主せん断面の延長線 固結した破砕部

(参考) K-2とK-1の関係



(参考) K-2とK-1の関係 一会合部の写真及びスケッチー

○ K-2の海側にK-1が分布し, K-2とK-1の会合部においては, 会合部の交差角は低角であり, K-1の破砕部は, K-2の破砕部 と斜交して分布する。下に会合部の写真及びスケッチを示す。



<観察結果>

〇主せん断面

・K-1の主せん断面は、K-2の主せん断面を境に認められなくなり、K-2の主せん断面との会合部付近で南側に湾曲する(次頁左図中i)。
 ・会合部陸側には、K-1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-1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(次頁左図中iii)が, K-2との会合部付近で, 礫の配列 等の内部構造は不明瞭となり, K-2の破砕部との明瞭な区分ができない(次頁左図中iv)。

・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-1の破砕部中の礫の配列がK-2の会合部付近では不明瞭となるものの, K-1の主せん断面がK-2の主せん断面まで連続することが確認で きることから, K-1がK-2を切断した時期があった可能性がある。

○一方, K-1の主せん断面はK-2の主せん断面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-1の主せん断面が引きずられた可能性がある。

Oただし、上記は主せん断面の分布のみからの推定であり、K-1とK-2の内部構造の関係が確認できない。



○主せん断面の分布から、K-2の主せん断面の活動はK-1よりも相対的に新しいと考えられるが、K-1とK-2の内部構造の関係が確認できない ことから、K-1とK-2の新旧関係は明確には判断できない。



K-2とK-1の会合部付近の状況(詳細スケッチ)



K-2とK-1の会合部付近拡大写真

(参考) K-3とK-10の関係

(参考)K-3とK-10の関係 ー会合部の写真及びスケッチー

○ K-3の海側にK-10が分布し、K-3とK-10の会合部においては、会合部の交差角は低角であり、K-10の破砕部は、K-3の破砕部と斜交して分布する。下に会合部の写真及びスケッチを示す。



(参考) K-3とK-10の関係 一会合部の観察結果-

<観察結果>

〇主せん断面

・K-10の主せん断面は、K-3の主せん断面を境に認められなくなり、K-3の主せん断面との会合部付近で南側に湾曲する(次頁左図中i)。
 ・会合部陸側には、K-10に対応する断層は認められない。

・K-3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-10の破砕部中の礫は, K-3から離れた場所では主せん断面とほぼ平行に配列する(次頁左図中iii)が, K-3との会合部付近で, 礫の配列 等の内部構造は不明瞭となり, K-3の破砕部との明瞭な区分ができない(次頁左図中iv)。

・K-3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-10の破砕部中の礫の配列がK-3の会合部付近では不明瞭となるものの, K-10の主せん断面がK-3の主せん断面まで連続することが確認 できることから, K-10がK-3を切断した時期があった可能性がある。

○一方, K-10の主せん断面はK-3の主せん断面との会合部付近で南側に湾曲するが, K-3の主せん断面はほぼ直線的に分布することから, この会合部の断層の最新活動は, K-3の見かけ右横ずれの動きによりK-10の主せん断面が引きずられた可能性がある。

Oただし、上記は主せん断面の分布のみからの推定であり、K-10とK-3の内部構造の関係が確認できない。



O主せん断面の分布から、K-3の主せん断面の活動はK-10よりも相対的に新しいと考えられるが、K-3とK-10の内部構造の関係が確認できないことから、K-3とK-10の新旧関係は明確には判断できない。

4-24



調査⑤ ボーリングコア観察・薄片観察

敷地内断層の性状,連続性の確認

・変質鉱物(I/S混合層等)の確認

•薄片観察(鉱物脈法)

コア倉庫レイアウト

○コア倉庫では,敷地内断層のボーリングコア観察と薄片観察,敷地近傍の地形判読を行います。
 ○ボーリングコア観察は,敷地内断層の性状の確認や断層規模の比較,連続性の確認を行います。
 ○薄片観察は,評価対象断層に選定された断層の鉱物脈法により評価した薄片及び福浦断層の性状確認用の薄片を観察していただきます。
 ○敷地近傍の地形判読は,敷地近傍に分布する断層周辺の空中写真や赤色立体地図を確認していただきます。



・コア観察①: 敷地内の各断層の代表的な性状について確認していただきます。
 ・コア観察②: 評価対象断層の選定における各断層の断層規模(ステップ2)について確認していただきます。
 ・コア観察③: 評価対象断層の選定における断層の連続性(ステップ3)について確認していただきます。
 ・コア観察④: 評価対象断層の活動性評価に用いている変質鉱物の性状について確認していただきます。

現地調査で説明する敷地内断層のボーリングー覧①



平面図

□ア観察①:敷地内の各断層の代表的な性状について確認していただきます。
 □ア観察②:評価対象断層の選定における各断層の断層規模(ステップ2)について確認していただきます。
 □ア観察③:評価対象断層の選定における断層の連続性(ステップ3)について確認していただきます。
 □ア観察④:評価対象断層の活動性評価に用いている変質鉱物の性状について確認していただきます。

コア観察①②のボーリングー覧(陸域)

	説明予定ボーリング					
断層名	孔名	区間	目的			
S-1	O-16	18~21m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
	L-12.2	39~44m	 ・断層規模の比較(破砕部の最大幅) 			
5-2.5-6	H-6.4	33~36m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
0200	H-6.6	50~56m	 ・断層規模の比較(破砕部の最大幅) 			
S-4	H-6.4	93~96m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
S-5	R-8.1-1-7	29~34m	・代表的な性状の確認			
S-7	H-5.7	12~14m	・代表的な性状の確認			
S-8	F-7.0	15~18m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
S-9	H-6.5	78~81m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
B-1	T-2	0~3m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
B-2	H-6.4	42~45m	・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較			
B-3	J-6.1	27~30m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			

コア観察③のボーリング一覧

		説明予	定ボーリング
断層名	孔名	区間	目的
C 0	H-6.5'	60~96m	・連続性の確認 (S-9がS-1を超えて連続しないことを 確認したボーリング)
5-9	I-6	80~120m	・連続性の確認 (S-9がS-2・S-6を超えて連続しない ことを確認したボーリング)
K-1	G-1.9-20	46~49m	 ・連続性の確認 (K-1がK-2を超えて連続しないことを 確認したボーリング)
K-24	G'-1.5-30	19 ~ 79m	・連続性の確認 (K-24がK-12を超えて連続しないこと を確認したボーリング)

コア観察④のボーリング一覧

	説明予定ボーリング					
変質鉱物	孔名	区間	目的			
イライト/スメク	E-8.5+5"	9~12m	・イライト/スメクタイト混合層の確認			
タイト混合層	E-6.2	137~140m	・イライト/スメクタイト混合層の確認			
オパールCT	F-4.9	135 ~ 138m	・オパールCTの確認			
フィリプサイト	J-10.8SW-1	84 ~ 87m	・フィリプサイトの確認			
石英	K-13.6	455~460m	・石英の確認			
石英,硬石膏	K-13.6	730~735m	・石英,硬石膏の確認			

現地調査で説明する敷地内断層のボーリングー覧②

コア観察①②のボーリング一覧(海域)



・コア観察①:敷地内の各断層の代表的な性状について確認していただきます。
 ・コア観察②:評価対象断層の選定における各断層の断層規模(ステップ2)について確認していただきます。

	説明予定ボーリング					
断層名	孔名	区間	目的			
K-2	G-1.5-50	42~45m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
	H-1.1-70	47~50m	・断層規模の比較(破砕部の最大幅)			
	M-2.2	48~51m				
	M-2.2-2	78~81m				
K-3	N-2.3-1	66~69m	・代表的な性性の確認			
K-3	N-2.3-2	84~87m	「1122日」な日本の「1121人の「推設」			
	N-2.3-35	72 ~ 75m				
	O-2.1-40	84~87m				
K-4	G-1.9-20	69~72m	・代表的な性状の確認			
K-5	G-1.9-27	78~81m	・代表的な性状の確認			
K-12	H-2.3-50	48~51m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
K-13	H-1.5-40	42~45m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
K-14	H0.3-80	27~32.6m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
K-15	H− −1.2	26~29m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
K-16	H− −1.86	35~38m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
K-17	H3.0-65	89~92m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
K-18	H-0.2-60	83~86m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
K-19	H0.3-80	128~131m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
K-20	H− −2.6	11~14m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
K-21	H3.0-45	32~35m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
K-22	H-0.9-40	27~30m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
K-23	H− −1.80	59~65m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
K-24	H-2.3-25	54~57m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
K-25	H− −2.18	59~62m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			
K-26	H3.0-75	42~45m	 ・代表的な性状の確認 ・断層規模の比較 			

敷地内断層の性状

穴水累層中に認められる破砕部 一破砕部の分類一

第902回審査会合 資料1 P.17 再掲

○敷地の地質構造の把握にあたっては、穴水累層中の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	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。	

③-1, ③-2併せて, 以下, 「固結した破砕部」という。



・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。

穴水累層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 再掲

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。

敷地内断層の性状

第902回審査会合 資料1 P.48 再掲

○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)】

断層名

断層一覧表 断層 断層

ドナ*1

破砕部

ううちょう

粘土状破砕

立ての市画*3

破砕部の分類

参照頁

	これが			RC				
S-1	N60° W	Ι	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.5-10
S-2•S-6	N11°E	Π	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.5-11
S-4	N29°E	Π	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.5-12
S-5	N4°E	Π	70° SE ^{%4}	70m	2cm (3cm)	2cm (3cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.5-13
S-7	N41°W	Ι	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.5-14
S-8	N28° W	Ι	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.5-15
S-9	N35°E	Π	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.5-16
B-1	N49°W	Ι	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.5-17
B-2	N12°E	Π	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.5-18
B-3	N42°W	Ι	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.5-18

(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。

傾斜

*2:すべての破砕部の平均値(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)。

一般走向(真北)

してか

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)】

断層一覧表



断	f層名	ー般走向(真 と系統	北)	傾斜	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
	K-1	N4°E	Π	58° SE*	¹ 205m	10cm (19cm)	-	固結した破砕部	P.5-19
	K-2	N19°E	Π	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)	P.5-20, 21
	K-3	N16°E	Π	70° SE*	¹ 200m以上	12cm (19cm)	-	固結した破砕部	P.5-22, 23
	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)	P.5-24
	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)	P.5-25
	K-6	N2°W	Π	60° NE*	1 25m以上 130m以下	7cm (9cm)	-	固結した破砕部	P.5-26
	K-7	N8°W	Π	88° NE*	1 20m以上 55m以下	8cm (11cm)	-	固結した破砕部	P.5-26
	K-8	N15° W	I	80° NE*	1 35m以上 70m以下	11cm (21cm)	-	固結した破砕部	P.5-27
	K-9	N10°E	I	88° SE*	1 40m以上 120m以下	7cm (12cm)	-	固結した破砕部	P.5-27
k	<-10	N16°W	Π	62° NE [*]	¹ 60m	9cm (10cm)	-	固結した破砕部	P.5-28
k	< -11	N14°E	Π	70° NW [%]	¹ 60m	9cm (9cm)	-	固結した破砕部	P.5-28
۲	<-12	N21° W ^{%2}	Π	72° NE*	2 50m以上 310m以下	13cm (21cm)	1cm (2cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.5-29
k	<-13	N12° E ^{%2}	I	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)	P.5-29
k	<-14	N7° E ^{%2}	Π	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)	P.5-30
ĸ	<-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)	P.5-31
k	<-16	N10° W ^{%2}	Π	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)	P.5-31
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)	P.5-32
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)	P.5-32
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)	P.5-33
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)	P.5-33
k	<-21	N4° E ^{%2}	Π	66° SE*	² 不明	11cm (19cm)	1cm (1cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.5-34
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)	P.5-35
۲	<-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)	P.5-35
۲	<-24	N58° W ^{%2}	Ι	89° NE*	² 105m以下	10cm (11cm)	-	固結した破砕部 (砂状破砕部を介在)	P.5-36
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)	P.5-36
k	<-26	N14° E ^{%2}	Π	68° SE*	² 35m以上	9cm (10cm)	1cm (2cm)	固結した破砕部 (粘土状破砕部を介在)	P.5-37
		(走向系統) I :NW-SE	系	(傾斜の確 ※1∶剤	認位置) 再岸部露頭				
	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								

*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。



*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:すべての破砕部の平均値(下段括弧内は最大値)。

5-9

20.5

41.6

42.2

(3)-2

20.6^(m)

(m)

41.7

(m)

42.3



赤色:写真掲載箇所

矢印(◀)の向きは断層の傾斜方向を示す

位置図



5-10

第788回審査会合 資料1 P.50 編集



第788回審査会合 資料1 P.51 再掲



第788回審査会合 資料1 P.52 編集




第788回審査会合 資料1 P.54 再掲













E→

K-1写真 拡大(N地点)



K-1写真 拡大(S地点)



K-21 K-17

位置図

赤色:写真掲載箇所



←WNW

K-2写真 遠景(S地点)

ESE→

K-2写真 拡大(N地点)



K-2写真 拡大(S地点)



①-①'断面図は次頁 K-21 K-17 矢印(↓)の向きは断層の傾斜方向を示す 位置図

1111

赤色:写真掲載箇所

-1. S.S.

防潮堤基礎部

G-1.5-50孔(次頁)

5-20





①-①'断面図





[K-3]



※傾斜の確認位置:海岸部露頭





K-3写真 遠景(S地点)



K-3写真 拡大(N地点)















K-6写真 遠景

E→

• -









₩

防潮堤基礎部

- 1

YET CONTRACTOR

矢印(▲)の向きは断層の傾斜方向を示す

K-17

. . .

位置図



矢印(🛃)の向きは断層の傾斜方向を示す

赤色:写真掲載箇所

位置図

K-9写真 遠景

K-9写真 拡大

5-27









K-11写真 遠景





K-10写真 拡大

【K-12, K-13】

●K-12

・概ね南北走向(走向N21°W),東傾斜(72°NE)で,全長50m~310mである。
 ・破砕部は,粘土状破砕部(一部,砂状破砕部あり),固結した破砕部からなり,粘土状破砕部が認められない箇所もある。
 ・破砕部の幅は平均13cm(最大21cm)である。

取水路スケッチにK-12と対応する可能性がある割れ目が認められることから、取水路まで連続する断層として長さを算定。





●K-13

・概ね南北走向(走向N12°E),東傾斜(74°SE)で,全長55m~300mである。
 ・破砕部は、粘土状破砕部(一部,角礫状破砕部あり),固結した破砕部からなり、粘土状破砕部が認められない箇所もある。
 ・破砕部の幅は平均16cm(最大27cm)である。

取水路スケッチにK-13と対応する可能性がある割れ目が認められることから、取水路まで連続する断層として長さを算定。



(1)-(1)'断面図

矢印(♪)の向きは断層の傾斜方向を示す 位置図

5-30



●K-14

・概ね南北走向(走向N7°E), 西傾斜(66°NW)で, 全長40m以上である。 ・破砕部は、粘土状破砕部(一部、角礫状破砕部あり), 固結した破砕部 からなり、粘土状破砕部が認められない箇所もある。 ・破砕部の幅は平均37cm(最大72cm)である。

取水路スケッチにK-14と対応する可能性がある割れ目が認められることから、取水路まで連続する断層と して長さを算定











【K-19, K-20】

●K-19

・概ね南北走向(走向N12°W),東傾斜(65°NE)で,全長は不明である。
 ・破砕部は,粘土状破砕部(一部,角礫状破砕部あり),固結した破砕部からなり,粘土状破砕部が認められない箇所もある。
 ・破砕部の幅は平均8cm(最大11cm)である。

●K-20

・概ね南北走向(走向N15°E),東傾斜(63°SE)で,全長は不明である。
 ・破砕部は,粘土状破砕部(一部,角礫状破砕部あり),固結した破砕部からなり,粘土状破砕部が認められない箇所もある。
 ・破砕部の幅は平均5cm(最大6cm)である。

(1)-(1)'断面図



振動から

【K-21】

●K-21 ・概ね南北走向(走向N4°E), 東傾斜(66°SE)で, 全長は不明である。 ・破砕部は、粘土状破砕部(一部、角礫状破砕部あり)、固結した破砕部か らなる。 ・破砕部の幅は平均11cm(最大19cm)である。



K-21写真(H--3.0-45孔)

位置図





第902回審査会合 資料1 P.67 編集



【K-26】

●K-26

- ・概ね南北走向(走向N14°E),東傾斜(68°SE)で,全長35m以上である。
 ・破砕部は,粘土状破砕部(一部,角礫状破砕部あり),固結した破砕部からなる。
 ・時時期の短は平均の(見 + 10))でする
- ・破砕部の幅は平均9cm(最大10cm)である。

取水路スケッチにK-26と対応する破砕部が認められることから、取水路まで連続する断層として長さを算定。







断層(主部を太線で表記) (破線はさらに延長する可能性のある箇所)

	٠	断層確認箇所(写真掲載箇所)
--	---	----------------

0 50 100m

評価対象断層の選定

評価対象断層の選定手順

評価対象断層の選定手順

■評価対象断層の選定は下記に示す手順で行う。

〔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、いずれも穴水累層中に分布し、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。



隣接する断層に並走する小規模な断層の検討 (B-1とS-1, B-2とS-2·S-6の関係)

隣接する断層に並走する小規模な断層の検討

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。
- ・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。

○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。

O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。 (注1) Vermilve and Scholz(1998) (注2) 狩野・村田(1998)

B-2



断層名	一般走向と系統 (真北)	傾斜	断層 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)						

断届性计-- 暫実

60° NW^{※3}

*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。海岸部において、延長部が海中となる箇所は、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。

50m

6cm

(10cm)

3cm

(3cm)

*2:破砕部全体の平均値(下段括弧内は最大値)。

N12° F

*3:粘土状破砕部の幅の平均値(下段括弧内は最大値)

Π

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°)

(走向系統)

I:NW-SE系 Ⅱ:N-S~NE-SW系

(傾斜の確認位置)

※2:トレンチ

※1:岩盤調査坑

※3:基礎掘削面

4項目のデータに基づく系統区分

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き,系統区分を行った結果,6系統に区分された。
 ○走向が I 系の断層は,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・正系(K-4)の3系統に区分される。
 ○走向が II 系の断層は,傾斜が高角の西傾斜で,運動方向(粘土状破砕部)が左・右横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)の I・西・逆系(S-2・S-6, K-14),左横ずれ逆断層(横ずれ卓越)の I・西・逆系(S-2・S-6, K-14),左横ずれ逆断層(横ずれ卓越)の I・西・逆系(S-2・S-6, K-14),左横ずれ逆断層(横ずれ卓越)の I・東・近系(K-2, K-12, K-13, K-15~K-23, K-25, K-26)の3系統に区分される。





糸税区分された町層									
影网友	_と 走向・傾斜					亚纳豆八			
断眉石	町暦名 一般走向(真北)と系統		傾斜		固結した破砕部	- 糸統区分			
S-8	N28° W	I	58°	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)	▼.南.左玄		
B-3	N42°W	I	82°	NE	正断層	右横ずれ逆断層(横ずれ卓越)	1 "果" 石汞		
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)	Π.两.溢玄		
K-14	N7°E	Π	66°	NW	正断層	左・右横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)	11-四-定示		
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)	1		
K-13	N12°E	Π	74°	SE	正断層	左横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)	1		
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)			
K-21	N4°E	Π	66°	SE	正断層	右横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)	□□・果・逆糸		
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)	1		
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)			

系統区分結果

系統区分されない断層

美国勾		走向·傾翁	ł			運動方向*			
断眉右	新層名 一般走向(真北)と系統		傾斜		固結した破砕部	粘土状破砕部	~ 术杭区方		
K-5	N63° W	I	64°	NE	正断層	不明	不明		
S-7	N41°W I		60°	SW	不明	右横ずれ逆断層(縦ずれ卓越)	不明		
K-24	N58° W I 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	Π	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			

🔲 高角

*: - は存在しないもの。

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。

Oまた, K-4, K-5, K-22の深部方向の断層分布について検討した結果, K-22はK-4, K-5と会合せず, いずれも深部方向への連続性が乏しい断層であることを確認した。



海岸部露岩域の断層会合部の調査位置図



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,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」 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。



O「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する。
○ I ・西・逆系に区分された断層はS-8のみであり、S-8を評価対象断層として 選定する。
○ 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-1が断層長さ, 破砕部の幅のいずれも最も大きいことから, S-1を評価対象断層として選定す る。B-3は評価対象とせず, S-1に評価を代表させる。
○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と, 断層長さ, 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が最も大きい ことから, S-2・S-6, K-14を評価対象断層として選定する。
○Ⅱ・西・左系に区分された断層はS-4のみであり、S-4を評価対象断層として 選定する。
○Ⅱ・東・逆系に区分されたK-2, K-12, K-13, K-15~K-23, K-25, K-26の断層 規模を比較すると, 断層長さ, 破砕部の幅の最大値はK-2, 破砕部の幅の平 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定する(K-2 はステップ1で選定済)。K-12, K-13, K-15~K-17, K-19~K-23, K-25, K-26 は評価対象とせず, K-2, K-18に評価を代表させる。

【各系統の断層規模による検討結果】

系統区分された断層

	走向・傾斜				2雷	(酒動方向) (目) (目) (目) (目) (目) (目) (目) (目) (目) (目		断層規模			
断層名	たり「頃赤						玄纮区公		破砕部の幅		捡計結甲
的宿石	一般走向(真北)と系] :統	傾斜		固結した破砕部	粘土状破砕部	示机区力	断層長さ*1	最大値	平均值	快討祏未
<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)	▼.亩.士玄	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.**	60m	3cm	3cm	S−1で評価
<u>S-2•S-6</u>	N11°E	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)		40m以上	72cm	37cm	評価対象断層
<u>S-4</u>	N29°E	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°E	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°E	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°E	Π	68°	SE	正断層	逆断層 (縦ずれ卓越)		30m以上	33cm	14cm	
<u>K-13</u>	N12°E	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	П	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•亩•谥系	25m以上	20cm	12cm	
<u>K-21</u>	N4°E	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-19で評価
<u>K–17</u>	N18°E	Π	78°	SE	正断層	右横ずれ逆断層 (縦ずれ卓越)		不明	17cm	12cm	К 2, К ЮС #Т ∥Щ
<u>K-23</u>	N10° E	П	65°	SE	正断層	右 ・ 左横ずれ逆断層 		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°E	П	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°E	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。
第902回審査会合 資料1 P.191 再掲

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

[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。

	走向·傾斜		運動方向			舌西佐弥しの	
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	重要施設との 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	_	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

ステップ3 隣接する断層との関係からの個別検討

ステップ3 隣接する断層との関係からの個別検討 –概要–

第902回審査会合 資料1 P.193 再掲

〔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。



■個別に検討を行った断層

账网友	≝ 厨 夕 一般走向		断層規模		際技士を転席しの間係わらの伊朗検討	按計結用
断層石	(真北)	14月 赤针	断層長さ*1	破砕部の幅*2	隣接9る町層との関係からの個別検討	快討結未
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。	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。	K−2で評価
К-3	N16°E	70° SE	200m以上	12cm (19cm)	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。	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)		³ K-2, K-3で評価
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。	
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。	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。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)

影网友	一般走向	ル西소네	断層規模		
断眉石	(真北)	1頃 赤针	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)

(1) S-9とS-1, S-2·S-6の関係

4.4(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), さらにS-2・S-6も越えて連続しない(右下図 i))。
 OS-9は, 深度方向にS-1を越えて連続せず(右下図 iii), さらにS-2・S-6も越えて連続しない(右下図 iv))。
 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

第671回審査会合 資料2

P.133 再掲

S-9とS-1の関係

【S-9とS-1の位置関係(基礎掘削面)】

 人 例

 00
 S-9を確認したポーリング孔

 00
 想定位置にS-9が認められないポーリング孔

位置図







【S-9とS-1の位置関係(ボーリング断面)】



・S-9(上図-)は, 深部において, H-6.6孔の深度123.47m及びH-6.5孔の深度 80.75m(上図●)で認められるが, S-1(上図-)を越えた浅部のH-6.5'孔の 想定延長位置付近(上図□)において認められない。

・S-9は深度方向にS-1を越えて連続しない。

【S-9及びS-1のコア写真】

<u>S-9 破砕部のコア写真</u>

<u>S−1 破砕部のコア写真</u>







【H-6.5'孔 コア写真】



ににおいて湿圧進

5-60

S-9とS-2•S-6の関係

【S-9とS-2·S-6の位置関係(基礎掘削面)】

※:S-9は赤, S-2·S-6は櫿に着色

凡

例

凝灰角礫岩

断

安山岩礫

変 質 部

凝灰質な細粒部

層 ※ 理 節



20m

第671回審査会合 資料2 P.142 再掲

【S-9とS-2・S-6の位置関係(ボーリング断面)】





・S-9は深度方向にS-2・S-6を越えて連続しない。



52.7



第671回審査会合 資料2 P.144 再掲

【I-6孔 コア写真】



コア写真(深度80~120m)

・I-6孔において想定延長位置付近にS-9は認められない。

(2) K-1とK-2の関係

4.6(2) K-1とK-2の関係

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, 次頁)。
 OK-1は, 深度方向にK-2を越えて連続しない(下図 i, 次々頁)。

O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



熊 岡 夕	断層規模			
的眉石	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) 第902回審査会合 資料1 P.196 再掲







拡大写真① K−1の南方付近



K-1とK-2の会合部

【K-1とK-2の関係(ボーリング断面)】







 ・K-2(右上図-)は、露岩域(右上図●)、さらにK-1を越えた深部の G-1.9-20孔に認められ、深部に連続する。
 ・一方、K-1(右上図-)は、露岩域(右上図●)で認められるが、さら に深部のG-1.9-20孔において想定延長位置付近(右上図 □)に 認められない。

(G-1.9-20孔で確認されたK-2の破砕部の性状,K-1が確認されなかった想定延長位置付近の写真は次頁)

・K-1は深度方向にK-2を越えて連続しない。

水色:想定位置にK-24が認められないボーリング

【G-1.9-20孔 コア写真】

G-1.9-20孔(孔口標高3.89m, 掘進長85m, 傾斜20°)

<u>K-2 破砕部のコア写真</u>





K-1 想定延長位置付近のコア写真



・G-1.9-20孔において想定延長位置付近にK-1は認められない。

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

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 再掲

○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P.5-73~77)。

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。



		6 7 6.1	断層規模		
断層名	(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 (19cm)	
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、防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