

# 泊発電所 地盤(敷地の地質・地質構造)について

1

# (資料集)

# 平成28年5月13日 北海道電力株式会社



# 目 次

1. 敷地及び敷地近傍の火山灰調査結果 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	P. 3
2. 敷地近傍の地質・地質構造に関する文献調査 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	P. 21
3. 神恵内層火砕岩層の特徴 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	P. 41
4. 断層の連続性の確認 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	P. 45
5. 条線の観察結果 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	P. 89
6. X線分析結果 ••••••••••••••••••••••••••••••••••••	P.139
7. ボーリング調査結果拡大図 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	P.195
8. 開削調査結果拡大図 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	P.205
参考文献 ••••••••••••••••••••••••••••••••••••	P.209

# 1. 敷地及び敷地近傍の火山灰調査結果



火山灰調査位置図

4

4

変位地形 <sup>文献</sup>

\_ \_ \_



# 1.1 火山灰調査結果

② 敷地の火山灰調査結果(1/3)

再揭(H28/3/10審査会合)

○敷地では、1,2号炉調査時(a地点、写真①(次頁))、3号炉調査時(b,c,d地点、写真②、③(次頁))及び平成25年度造成工事実施時(e地点、写真④(P7))に、Hm2段丘堆積物を覆う上位の地層において火山灰を確認している。

○1,2号炉調査時及び3号炉調査時には、火山灰について、それぞれ0.22±0.08Ma及び0.20±0.03Maのフィッショントラック法年代測 定値を得ている。

〇上記火山灰(a~e地点)は,火山灰分析結果等により,同じ火山灰に対比される。

○また,これらの火山灰は、敷地周辺で確認される指標火山灰(町田・新井,2011)には対比されない。



敷地における火山灰調査位置図

### ② 敷地の火山灰調査結果(2/3)

再揭(H28/3/10審査会合)







写真②(b地点)

写真③ (c地点)

### ② 敷地の火山灰調査結果(3/3)

再揭(H28/3/10審査会合)





露頭拡大

写真④(e地点)

	屈折率			
火山灰	火山ガラス	斜方輝石	角閃石	
b, c地点	1.497-1.505	1.700-1.717	1.673-1.689	
(3号炉調査時)	1.497-1.502	1.701-1.717	1.674-1.685	
e地点	1.497-1.503	1.705-1.721	1.674-1.686	
(H25年度 造成工事実施時)	1.497-1.504	1.705-1.715	1.675-1.685	
( <b>参考</b> ) Toya*	1.494-1.498	1.758-1.761	1.674-1.684	
( <b>参考</b> ) Kt-2※	1.505-1.515	1.712-1.718	1.678-1.684	
( <b>参考</b> ) Spfa-1*	1.501-1.505	1.729-1.735	1.688-1.691	

火山灰分析結果(屈折率)

※町田·新井(2011)





# 1.1 火山灰調査結果

③-1 敷地近傍の火山灰調査結果(概要)

再揭(H28/3/10審査会合)

 ○岩内平野南方の火山麓扇状地3箇所において、火山灰を確認しており、いずれの地点においても、洞爺火山灰(Toya)の下位に、敷地で 確認された火山灰に対比される火山灰を確認している。
 ○また、老古美地点②において、敷地で確認された火山灰に対比される火山灰について、0.19±0.02Maのフィッショントラック法年代測定 値を得ている。





# 1.1 火山灰調査結果

### ③-2 敷地近傍の火山灰調査結果(国富地点)

再揭(H28/3/10審査会合)

○国富地点における火山灰分析より、以下の結果を確認している。
 ・試料1は、火山ガラスの形態および火山ガラスの屈折率から、洞爺火山灰(Toya)に対比される。
 ・試料4は、火山ガラス及び有色鉱物の屈折率から、敷地で確認された火山灰に対比される。



調査位置図



露頭柱状図



11

## 1.1 火山灰調査結果

③-3 敷地近傍の火山灰調査結果(老古美地点①)

再揭(H28/3/10審査会合)

○老古美地点①における火山灰分析より、以下の結果を確認している。
・110401の試料1~7は、火山ガラスの形態および火山ガラスの屈折率から、洞爺火山灰(Toya)の混在が認められる。
・111801の試料9は、火山ガラス及び有色鉱物の屈折率等から、敷地で確認された火山灰に対比される。



1.1 火山灰調査結果

③-4 敷地近傍の火山灰調査結果(老古美地点2)

○老古美地点②における火山灰分析より、以下の結果を確認している。
 ・試料7は、火山ガラスの形態および火山ガラスの屈折率から、洞爺火山灰(Toya)に対比される。
 ・試料1は、火山ガラス及び有色鉱物の屈折率から、敷地で確認された火山灰に対比される。
 ・試料1について、フィッショントラック法年代測定値0.19±0.02Maが得られている。



12

再揭(H28/3/10審查会合)

火山ガラスの主元素組成(ハーカー図)

※H25年度調査:H25年度造成工事実施時



0.5



火山灰分析結果 (屈折率) 一覧表

### ④ 敷地及び敷地近傍で確認された火山灰の組成等

15.0

 等
 再揭(H28/3/10審査会合)

4.0

○敷地及び敷地近傍で確認された火山灰の火山ガラスの主元素組成(EDX分析による)並びに火山ガラス及び有色鉱物の屈折率は、ほぼ同じ傾向を示す。
 ○敷地及び敷地近傍で確認された火山灰の火山ガラス及び有色鉱物の屈折率は、敷地周辺で確認される指標火山灰である洞爺火山灰(Toya)、クッタラ第2
 火山灰(Kt-2)、支笏第1火山灰(Spfa-1)(町田・新井、2011)と明瞭に特徴が異なる。

1.1 火山灰調査結果

13

1.0

# 1.1 火山灰調査結果

#### ⑤ まとめ

再揭(H28/3/10審査会合)

○敷地及び敷地近傍の計8箇所において、火山灰を確認している。

【敷地】

- ○敷地では、1、2号炉調査時、3号炉調査時及び平成25年度造成工事実施時に、Hm2段丘堆積物を覆う上位の地層において火山灰を 確認している。
- ○1,2号炉調査時及び3号炉調査時には、火山灰について、それぞれ0.22±0.08Ma及び0.20±0.03Maのフィッショントラック法年代測 定値を得ている。

【敷地近傍】

- ○岩内平野南方の火山麓扇状地3箇所において、火山灰を確認しており、いずれの地点においても、洞爺火山灰(Toya)の下位に、敷地で 確認された火山灰に対比される火山灰を確認している。
- ○また,老古美地点②において,敷地で確認された火山灰に対比される火山灰について,0.19±0.02Maのフィッショントラック法年代測定 値を得ている。

【火山灰分析結果】

- ○敷地及び敷地近傍で確認された火山灰の火山ガラスの主元素組成 (EDX分析による) 並びに火山ガラス及び有色鉱物の屈折率は, ほぼ 同じ傾向を示す。
- ○敷地及び敷地近傍で確認された火山灰の火山ガラス及び有色鉱物の屈折率は、敷地周辺で確認される指標火山灰である洞爺火山灰
   (Toya),クッタラ第2火山灰(Kt-2),支笏第1火山灰(Spfa-1)(町田・新井,2011)と明瞭に特徴が異なる。



○敷地で、Hm2段丘堆積物の上位に認められる火山灰に対比される火山灰を敷地近傍の岩内平野南方において確認している。
 ○当該火山灰は、洞爺火山灰の下位で確認されており、約0.2Maのフィッショントラック法年代測定値を得ている。
 ○また、火山灰分析の結果から、当該火山灰は、敷地周辺で確認される指標火山灰に対比されない。

### 1 文献調査

### 再揭(H28/3/10審査会合)

#### ○敷地及び敷地近傍で確認された火山灰は、敷地周辺で確認される指標火山灰及び広域火山灰(町田・新井, 2011)には対比されない。

	da lu se	屈折率				
	ХШЖ	火山ガラス	斜方輝石	角閃石		
	b, c地点	1.497-1.505	1.700-1.717	1.673-1.689		
藪	(3号炉調査時)	1.497-1.502	1.701-1.717	1.674-1.685		
뛘	e地点	1.497-1.503	1.705-1.721	1.674-1.686		
	(H25年度) 造成工事実施時)	1.497-1.504	1.705-1.715	1.675-1.685		
	国富地点	1.498-1.506	1.699-1.713	1.673-1.685		
敷 地	***	1.499-1.507	1.701-1.715	1.673-1.683		
近 傍	七古夫地品①	1.498-1.505	1.699-1.715	1.675-1.684		
	老古美地点②	1.498-1.507	1.698-1.713	1.676-1.686		
	洞爺 Toya	1.494-1.498	1.758-1.761	1.674-1.684		
指	クッタラ第2 Kt-2	1.505-1.515	1.712-1.718	1.678-1.684		
標火山	<b>支笏第</b> 1 Spfa−1	1.501-1.505	1.729-1.735	1.688-1.691		
<b>火及</b> び広	白頭山苫小牧 B-Tm	1.511-1.522	-	-		
<b>(」域</b> 火山	始良Tn AT	1.499-1.501	-	-		
炭	<b>阿蘇</b> 4 Aso-4	1.507-1.510	-	1.686-1.688		
	クッチャロ羽幌 Kc-Hb	1.507-1.508	1.706-1.711	-		

火山灰分析結果(屈折率) (町田・新井. 2011)

※斜方輝石及び角閃石の屈折率について町田・ 新井(2011)に記載のないものは「-」とした。

16

## 1.2 火山灰の給源の検討

2 粒度試験(1/2)

再揭(H28/3/10審査会合)

○鈴木ほか (1973) によれば, 樽前降下軽石堆積物 (Ta-b層) における粒度組成は噴出源から遠ざかるに従って細粒となり, 分級もよくな るとされ, 粒度組成と給源からの距離との関係が示されている。

○給源からの距離について検討するため,敷地及び敷地近傍で確認された火山灰(火山灰質シルトの状態で分布)について,粒度試験を 実施した。

 ○敷地及び敷地近傍で確認された火山灰における中央粒径の範囲は、概ね0.01~0.08mmであり、鈴木ほか(1973)に示されている中央 粒径の範囲(0.32~14mm)より小さいものとなった。
 ○鈴木ほか(1973)に示された粒度組成と給源からの距離との関係を近似式により外挿し、敷地及び敷地近傍で確認された火山灰にお ける給源からの距離を推定した。

 ○鈴木ほか (1973) に示される粒度組成と給源からの距離との関係から推定した給源からの距離は、約400km以上となった。
 ○敷地及び敷地近傍で確認された火山灰における粒度試験は、火山灰質シルト層より試料を採取したものであり、実際の火山灰の粒度分 布より細粒側の結果となっており、給源からの距離が実際より大きな値となっている可能性がある。



Table 1. Size composition of the Ta-b<sub>8</sub> fall unit along the distribution axis.

Locality	Distance from the source (km)	Modian (Md, mm)	Sorting coefficient (So = $\sqrt{Q_3/Q_1}$ )
0	8.0	14	2.0
I	15.9	10	2.6
п	21.0	7.0	2.3
ш	28.2	3.8	2.3
IV	39.8	1.8	2.0
v	58.4	0.82	1.4
VI	81.9	0.66	13
VII	141	0.37	1.2
VIII	156	0.32	1.3
	(給源からの距離)	(中央粒径)	(分級度)

火口からの距離による粒度組成変化(鈴木ほか(1973)に一部加筆)

# 1.2 火山灰の給源の検討

2 粒度試験(2/2)

再揭(H28/3/10審査会合)



### 18

## 1.2 火山灰の給源の検討

③ 活動時期(1/2)

再揭(H28/3/10審査会合)

- ○敷地及び敷地近傍で確認された火山灰において,約20万年前のフィッショントラック法年代測定値を得ていることから,給源の活動時期 についての検討を実施した。
- ○敷地から半径160km以内の範囲にある火山のうち,約20万年前頃に活動した火山は,ニセコ・雷電火山群,勝澗山及び恵山丸山で ある。

○3火山の特徴は以下の通り

- ・敷地からの距離:勝澗山及び恵山丸山は,敷地から120~140km程度離れているものの,ニセコ・雷電火山群は比較的近い(約22km)。 ・噴火頻度:約20万年前頃の報告されている活動履歴は勝澗山及び恵山丸山の1回に対し,ニセコ・雷電火山群は複数回の活動が報告 されている。
- ・噴火規模:勝澗山の火山噴出物は、ニセコ・雷電火山群の1割以下の値が報告されている。

○3火山のうち,給源である可能性が比較的高い火山は、ニセコ・雷電火山群である。

	おようのに対	20±5 <b>万年前</b>	经海	
火山名	敷地からの距離 (km)	噴火頻度	<b>噴火規模</b> (km <sup>3</sup> )	<sub>結源</sub> の可能性
ニセコ・雷電火山群	21.5	2回以上 <sup>※1</sup>	最大1.5 <sup>※1</sup>	比較的 高い
勝澗山	126.4	۷ 1回 <sup>*2</sup>	<b>v</b> 0.01* <sup>3</sup>	比較的 低い
恵山丸山	<b>A</b> 139.9	10 1回 <sup>※4</sup>	不明	比較的 低い

敷地から半径160km以内の範囲にある火山のうち,約20万年前頃に活動した火山

※1:山元 (2014) ※2:鴈澤 (1992) ※3:鹿野ほか (2006) ※4:西来ほか編 (2012)

# 1.2 火山灰の給源の検討

③ 活動時期(2/2)





火山地質図 (産業技術総合研究所(2013)「日本の火山(第3版)」に一部加筆)

# 1.2 火山灰の給源の検討

#### ④ まとめ

再揭(H28/3/10審査会合)

#### 【文献調査】

○敷地及び敷地近傍で確認された火山灰は,敷地周辺で確認される指標火山灰及び広域火山灰(町田・新井,2011)には対比されない。 【粒度試験】

○鈴木ほか (1973) に示される粒度組成と給源からの距離との関係から推定した給源からの距離は、約400km以上となった。

○敷地及び敷地近傍で確認された火山灰における粒度試験は、火山灰質シルト層より試料を採取したものであり、実際の火山灰の粒度分 布より細粒側の結果となっており、給源からの距離が実際より大きな値となっている可能性がある。

#### 【活動時期】

○敷地及び敷地近傍で確認された火山灰において、約20万年前のフィッショントラック法年代測定値を得ていることから、約20万年前頃に活動した火山(ニセコ・雷電火山群、勝澗山及び恵山丸山)について、検討を実施した。

○3火山のうち,給源である可能性が比較的高い火山は、ニセコ・雷電火山群である。



○敷地及び敷地近傍で確認された火山灰の給源は、ニセコ・雷電火山群であると考えられる。



### ① 文献調査まとめ

○斎藤ほか(1952)「5万分の1地質図幅 茅沼」、広川・村山(1955)「5万分の1地質図幅 岩内」及び山岸(1980)「5万分の1地質図幅 神恵内」においては、いずれも断層、推定断層又は伏在断層が示されているものの、他の文献(活断層研究会編(1991)「日本の活断層」及び中田・今泉編(2002)「活断層詳細デジタルマップ」)の記載や当社調査の結果から、図幅に示された断層はいずれも活断層ではないものと判断される。
 ○また、図幅に示された断層は、地質境界部及び地質不連続部等に沿って示されているものも考えられる。
 ○なお、泊発電所発電用原子炉設置変更許可申請時(平成25年7月8日)においては、上記文献を含む文献調査、地形調査及び地質調査を実施することで、敷地周辺の活断層評価を行っている。

#### 敷地近傍の5万分の1地質図幅 文献調査結果まとめ

		斎藤ほか(1952) 茅沼	広川・村山(1955) 岩内	山岸 (1980) 神恵内
EV.	活断層の図示	なし	なし	なし
凶幅の記	断層, 推定断層, 伏在断層の図示	あり	あり	あり
載	その他の記載	断層は褶曲構造とは無関係にこれを 切る。	断層周辺の地質構造は不明 である。	境界面に沿う断層により接触面が破 砕されている。
他の文	活断層研究会編(1991) での図示	あり ・発足:確実度Ⅲ, 活動度C (活断層の疑いのあるリニアメント)	なし	あり ・発足:確実度III, 活動度C (活断層の疑いのあるリニアメント)
献	中田・今泉編 (2002) での図示	なし	なし	なし
当	空中写真判読及び地形調査	変位地形等は認められない。	変位地形等は認められない。	変位地形等は認められない。
社   調   査	ボーリング調査, 地表地質踏 査等 (発足)	後期更新世以降の活動を考慮する 活断層は認められない。	-	後期更新世以降の活動を考慮する 活断層は認められない。
まとめ		・図幅に示された断層は、活断層では、 ・図幅に示された断層は、地質境界部	ないものと判断される。 及び地質不連続部等に沿って示	されているものも考えられる。



② 斎藤ほか(1952)「5万分の1地質図幅 茅沼」(1/2)





斎藤ほか(1952)「5万分の1地質図幅 茅沼」に一部加筆

25

# 2. 敷地近傍の地質・地質構造に関する文献調査

② 斎藤ほか(1952)「5万分の1地質図幅 茅沼」(2/2)

#### 地質総括表



斎藤ほか(1952)「5万分の1地質図幅 茅沼」 に一部加筆





### ③ 広川・村山(1955)「5万分の1地質図幅 岩内」(1/2)



○また、広川・村山(1955)に示された断層は、付近の地質構造は不明とされていることから、地質境界部及び地質不連続部等に沿って示されているものも考えられる。



広川・村山(1955)「5万分の1地質図幅 岩内」に一部加筆

③ 広川・村山(1955)「5万分の1地質図幅 岩内」(2/2)

#### 岩内図幅地域地質総括表

ź	F 1	F			堆 積	岩	ma- 121 1-14 1805
Þ	K d	9		麿	序	主要岩質	噴四石殃
第	な 移 世	中載		氾濫 砂 俱知	金原堆積物 丘 層 四安盆地堆積層	<ul> <li>砂・礫・泥砂</li> <li>砂・礫・粘土な</li> <li>いし泥岩</li> </ul>	<ul> <li>壁 錐</li> <li>火山砕屑物</li> <li>岩 雷 後</li> </ul>
四		- 		岩	内 砂 層	ф.	雄 方 電 羊
紀	8 1	ee 費 世			幌似火山灰層 (留寿都層)	輕石質火山灰	火火火焼
				比	羅 夫 曆 (昆布層群)	酸性の凝灰岩な いし凝灰角礫岩	
新	鱼	牵	瀬棚階←→目	瀬 棚 ↑ 毎 沢 層		安山岩質凝灰岩 および凝灰質砂	安 山 岩
笰	世界		黑松内階	·		岩, 頁岩	add du'r 144 144 and
Щ	中	後 期	八雲階	八 ( ( 柏谷板状頁岩層)		硬質の頁岩	和較石石脈
紀	新世	中初期	訓縫階	小沂 (田	₹凝灰角礫岩層 緯富凝灰岩)	流紋岩質の凝灰 角礫岩・凝灰岩・ 熔岩	流紋岩





21

株力市際火油 Shiribeahi voleano

當 電 永 山 Raiden velcamo



which gray tuff-bee

27

④ 山岸(1980)「5万分の1地質図幅 神恵内」(1/2)



山岸(1980)「5万分の1地質図幅神恵内」に一部加筆

### ④ 山岸(1980)「5万分の1地質図幅 神恵内」(2/2)



凡例

#### 山岸(1980)「5万分の1地質図幅 神恵内」に一部加筆

### ⑤ 活断層研究会編(1991)「日本の活断層」



### 31

# 2. 敷地近傍の地質・地質構造に関する文献調査

### ⑥ 中田・今泉編 (2002) 「活断層詳細デジタルマップ」



中田・今泉編(2002)「活断層詳細デジタルマップ」に一部加筆

### ① 敷地の地質層序

○敷地の基盤をなす地層は,新第三系上部中新統の神恵内
層である。
○神恵内層を覆って第四系下部~中部更新統の岩内層,中
部~上部更新統の段丘堆積物及び崖錐丨堆積物,完新統
の崖錐  堆積物及び沖積層が分布する。
○神恵内層は,岩相の特徴から凝灰質泥岩層と火砕岩層に
大別される。

#### 敷地の地質層序表

地時	地質 地		地	層	彳	5	主な岩相	記	事					
	完		盛	-	£		礫・砂・粘土							
	机世	沖 積 層 ・ 「」」 「」」 「」」 「」」 「」」 「」」		礫・砂・粘土 礫・砂・粘土										
第一四	<ul> <li>些 重難Ⅱ堆積物</li> <li>中位段丘堆積物</li> <li>更 崖錐Ⅰ堆積物</li> </ul>		礫・砂・粘土	Hm2段丘面上の崖錐 I 堆積物を表 FT年代 : 約0. 2Ma	憂う火山灰									
紀	新世	$\sim$	 高位I	ー 設丘堆 へへ	 進積 や									
E			岩内層		礫・砂	砂層中の凝灰岩 FT年代 : 約1.2Ma								
	鮮新世													
新 中 新 世 紀		神 恵 内 層	神 恵 内 層	神恵内層	火	±	部	層	凝灰角礫岩 角礫質安山岩 安山岩 凝灰岩 含泥岩礫凝灰岩	軽石凝灰岩を伴う。 角礫質安山岩及び 安山岩は溶岩である。 構成礫は安山岩及び デイサイトである。	安山岩 K-Ar年代:約8.8Ma~約8.5Ma			
	中 新				神 恵 内 層	砕 岩 層	中	部	層	凝灰角礫岩 凝 灰 岩 軽石凝灰岩	安山岩(溶岩)を伴う。 構成礫は安山岩及び デイサイトである。	資源エネルギー庁 (1985)により 以下の報告がなされている。		
	世					層	層		Ť	部	層	凝灰角礫岩 凝 灰 岩	安山岩(溶岩)、 含泥岩礫凝灰岩を伴う。 構成礫は安山岩である。	K-Ar年代:約9.6Ma~約8.8Ma 微化石: <i>T.Schraderi</i> 帯, <i>D.dimorpha</i> 帯に対比され 珪藻化石群集。
					凝)	灰質》	尼岩屑		凝灰質泥岩 凝 灰 岩	凝灰角礫岩、含泥岩礫凝灰岩、 軽石凝灰岩を伴う。 安山岩(貫入岩)が狭在する。				

∽~~~ : 不整合

FT : フィッション・トラック

32

K-Ar : カリウム・アルゴン

1.0Ma : 100万年



### (参考)神恵内層の層名について

### 2 層名決定の経緯

○敷地の基盤の地層名は、文献レビュー等を踏まえ、1号及び2号炉設置許可申請(昭和57年(1982年)6月)においては、神恵内累層とした(詳細は後述)。

○なお,3号炉設置変更許可申請(平成12年(2000年)11月)においては、神恵内累層を神恵内層とする変更※を行った。

※「累層」は,層群と部層の中間のランクであり,岩相的に他とはっきりと区別されているものであるが,「層」とほぼ同意であり,3号炉設置変更許可申請時 (平成12年(2000年)11月)にはあまり用いられていなかったことから,当該変更を実施した。 日本地質学会-地層命名指針(1952年2月18日制定,2000年4月1日改訂)においても,「累層」の記載はない。 【日本地質学会-地層命名指針-地層命名の手順(一部抜粋)】 VI.地層命名の手順 1.地層名および層序単元 a)地層の命名は「層(Formation)」を基本単元とする。「層」は「亜層群(Subgroup)」・「層群(Group)」・「超層群(Supergroup)」にまとめることができ,「部層 (Member)」,「単層(Bed)」および「流堆積物(Flow Deposit)」に細分できる。 (参考)神恵内層の層名について

### ③ 文献レビュー (斎藤ほか, 1952)



斎藤ほか(1952)「5万分の1地質図幅 茅沼」に一部加筆

 ○古平川累層及び泊累層は, 茅沼累層の上位に位置し, 新第三系中新統〜鮮新統の安山岩質な同時異相であり, 岩相が異なる根拠として, 火山活動の中心からの離隔が影響しているものと解釈されている。
 ○敷地の基盤は, 泊累層の集塊岩層の範囲となる。 Strike and Dig

存 斜 轴 Anticlinal Avi

× 向 許 M Synclinal Axi

> 断 居 Fuelt

· 推定断層 Estimated Fault

> 伏在斯層 Concented Free

植物化石 Fossil Flora

含氮新放山

▲ 版 床 Mineral Deposit

Au Cold

Ag H

Cu IH Comp

Ph R

Zn 🕷 🏛

SFe at it if

0 石 展

#### 斎藤ほか(1952)「5万分の1地質図幅 茅沼」に一部加筆



#### 地質総括表

(参考)神恵内層の層名について

### ③ 文献レビュー (斎藤ほか, 1952)

凡

例

### (参考)神恵内層の層名について

④ 文献レビュー (斎藤, 1968)

○積丹半島の地質層序を総括的に取りまとめるとともに、かつての稼行鉱山の概貌について取りまとめた、斎藤(1968)「積丹半島の地質 と鉱床」をレビューした。

 ○南西部北海道における新世代地層の編年は、長尾・佐々(1933)「北海道西南部の新生代層と最近の地史」において試みられ、それは、 漸新世−福山統、下部中新世−訓縫統、上部中新世−八雲統、下部鮮新世−黒松内統、上部鮮新世−瀬棚統というものであったとされて いる。

○この層序区分は、その後ながく南西部北海道に適用されたとされている。

 ○戦後調査が進むにしたがって、若干の補正は行われたが、依然として、福山統以外のグリーンタフであれば訓縫統、頁岩であれば八雲統、 集塊岩であれば黒松内統として、それらは累重関係にあるという考え方が、一般的には肯定されてきたとされている。

○しかし, これまでの調査結果を検討すると, すくなくとも積丹半島地域においては, 従来訓縫統とされたグリーンタフの大半は福山統のものであって, 訓縫統のグリーンタフはきわめて少ないことが判明したとされている。

○また, 従来, 八雲統の頁岩とされたものも, むしろ訓縫統のものが多く, 2時期の頁岩を混同して八雲統としていたのであるとされている。 ○このような新しい観点から, 積丹半島の地質層序の再編成がなされている(P38~P39参照)。


### (参考)神恵内層の層名について

38

④ 文献レビュー (斎藤, 1968)

○新第三紀中新世の地層は、全般的に火山砕屑物にとんでいるが、正常な堆積物もしばしば介在しており、砂岩や頁岩などの比較的細粒の正常堆積物は、おおよそ3期の堆積相に区分され、それぞれ鍵層的な役割をはたしているとされている。

○このような鍵層によって、中新世を、下部から上部にむかって、粗粒から細粒へ、あるいは火山砕屑相から正常堆積相への相変化をくり かえして、おおよそ3つの堆積サイクルを構成しているとされている。

○最初の堆積サイクルは、茅沼累層としてまとめた地層であるとされている。

38

○茅沼累層の上位には, 礫岩層からはじまって, 第2のサイクルを構成する古平累層が, 積丹半島のほぼ全域をおおって発達しているとされている。

○古平累層の主要な地質構成は、おおまかには、下位から礫岩層、砂岩頁岩層 ||および緑色凝灰岩層 ||bであるが、地域的な火山活動にともなった、緑色凝灰岩層 ||aや集塊岩層 ||などが、砂岩頁岩層 ||の堆積時に堆積して、砂岩頁岩層 ||と指交関係をしめしながら介在しているとされている。

○緑色凝灰岩層 IIbの上には、神恵内累層としてまとめた地層が発達しているとされている。

○神恵内累層は、シルト岩硬質頁岩層と集塊岩層 IIIとからなり、積丹半島の主要部では、ほとんど集塊岩層 III がシルト岩硬質頁岩層の上 位をしめて発達しているとされている。

○斎藤(1968)は、地質図幅等を参照としながら新しい知見も取り込み、積丹半島の地質層序を総括的に取りまとめている。
○新第三系中新統は、下位から茅沼累層、古平累層及び神恵内累層であり、敷地の基盤は、神恵内累層の範囲となる。

## (参考)神恵内層の層名について

### ④ 文献レビュー (斎藤, 1968)

#### 積丹半島層序対比表



斎藤(1968)「積丹半島の地質と鉱床」に一部加筆

敷地の地質層序表

### (参考)神恵内層の層名について

⑤ 文献レビュー (まとめ)

【斎藤ほか (1952)「5万分の1地質図幅 茅沼」】 〇古平川累層及び泊累層は, 茅沼累層の上位に位置し, 新第三系中新統〜鮮新統の安山岩質な同時異相であり, 岩相が異なる根拠と して, 火山活動の中心からの離隔が影響しているものと解釈されている。 〇敷地の基盤は, 泊累層の集塊岩層の範囲となる。

【斎藤(1968)「積丹半島の地質と鉱床」】 〇斎藤(1968)は,地質図幅等を参照としながら新しい知見も取り込み,積丹半島の地質層序を総括的に取りまとめている。 〇新第三系中新統は,下位から茅沼累層,古平層累層及び神恵内累層であり,敷地の基盤は,神恵内累層の範囲となる。



○斎藤(1968)は,積丹半島の地質層序を総括的に取りまとめており,新第三系の層準が明確化されている。
○敷地の基盤は,斎藤(1968)における神恵内累層の範囲であり,岩相(集塊岩層及びシルト岩硬質頁岩層)及び層準(集塊岩層がシルト岩硬質頁岩層の上位)ともに当社地質調査結果と整合的であることから,1号及び2号炉設置許可申請(昭和57年6月)においては,敷地の基盤をなす地層を神恵内累層とした。

○なお、3号炉設置変更許可申請(平成12年11月)においては、神恵内累層を神恵内層とする変更を行った。



## 3. 神恵内層火砕岩層の特徴

① 下部層

再揭(H28/3/10審査会合)

### 【下部層の特徴】

・安山岩質の凝灰角礫岩を主体とし、各地層に含まれる礫は安山岩質で、礫の種類は少ない。
・凝灰岩、レンズ状の安山岩及び含泥岩礫凝灰岩を挟んでいる。
【下部層の一例:31-0孔】

・当該区間は、概ね安山岩質の凝灰角礫岩からなる。

・ボーリングコアの色調は、安山岩質の礫及び基質が多いため、暗灰色を呈する。



## 3. 神恵内層火砕岩層の特徴

2 中部層

再揭(H28/3/10審査会合)

31-3 (89-14, 1a) NET (6, 19) L-100, 00a 181 1111

#### 【中部層の特徴】

 ・安山岩質の凝灰角礫岩と凝灰岩の互層からなり、各地層に含まれる礫は、概ね安山岩質であるが、まれにデイサイト質礫や軽石礫を 含み、礫の種類は下部層に比べて多い。

・軽石凝灰岩及び安山岩を挟んでいる。

・2号原子炉建屋周辺及び3号原子炉建屋東部で厚く分布するほかは、層厚が薄く、欠如する場合もある。

【中部層の一例:31-0孔】

・当該区間は、安山岩質の凝灰角礫岩と凝灰岩の互層からなる。

・軽石礫の混入が認められる。

・ボーリングコアの色調は概ね暗灰色を呈する。

深度50.0m(標高-39.87m)



50

## 3. 神恵内層火砕岩層の特徴

③ 上部層

再揭(H28/3/10審査会合)

#### 【上部層の特徴】

- ・下位よりデイサイト質の凝灰角礫岩, デイサイト質の凝灰岩, 含泥岩礫凝灰岩, 凝灰岩, 安山岩, 角礫質安山岩及び安山岩質の凝灰 角礫岩を主体とする。
- ・安山岩の厚さは最大約80mで、火砕岩層の同斜構造と調和的に分布する。
- 【上部層の一例:3M-4孔】
  - ・当該区間は、デイサイト質の凝灰角礫岩及びデイサイト質の凝灰岩からなる。

・ボーリングコアの色調は、デイサイト礫が多いため、淡緑灰色~淡青灰色を呈する。



地質断面図

A-1坑スケッチ(始点からの距離190~254.9m)



【試掘坑調査結果:A-1坑】 ○F-1断層は,凝灰岩中及び凝灰岩と凝灰角礫岩との境界付近に認

No.13'坑口

められ、走向・傾斜はN10°W/50°Wを示す。

Ż

臣

①-11号及び2号炉調査で確認された断層(F-1断層(A-1坑))

再揭(H28/3/10審査会合)

露间

露间

記号凡例

瀻

← :観察方向 スケッチ展開方法

# 4. 断層の連続性の確認

F-1断層

## 4. 断層の連続性の確認



①-11号及び2号炉調査で確認された断層(F-1断層[B-10孔])

### 【ボーリング調査結果:B-10孔】 〇開削調査及び試掘坑調査の結果から断層が推定される深度付近に は、条線、鏡肌及び粘土の挟在等は認められない。



#### 深度42.0m(標高13.81m)



深度70.0m (標高-14.19m)

:ボーリング地点における推定延長位置(深度約55m 標高約1m)

地質断面図(Y-Y'断面)

### **48**

40 30 20

-10

-20

-30-

再揭(H28/3/10審査会合)



### 調査位置(※断層位置はEL.2.8mで記載)



地質断面図(Y1-Y1,断面)

## 4. 断層の連続性の確認

①-11号及び2号炉調査で確認された断層(F-1断層(C-8孔))

再揭(H28/3/10審査会合)

【ボーリング調査結果:C-8孔】 ○開削調査及び試掘坑調査の結果から断層の分布が推定される位 置付近には、条線、鏡肌及び粘土の挟在等は認められない。

深度14.0m (標高-4.71m)



深度35.0m(標高-25.71m)

:推定延長位置(深度約28m 標高約-19m)



0\_

①-21号及び2号炉調査で確認された断層(F-2断層【G坑・No.12坑】)

再揭(H28/3/10審査会合)





### ①-21号及び2号炉調査で確認された断層(F-2断層【A-1坑】)

再揭(H28/3/10審査会合)

#### 【試掘坑調査結果:A-1坑】 ○他の試掘坑で確認された走向・傾斜から推定されるF-2断層の延長部付近には, 同様の性状を示す断層は認められない。



試掘坑平面図





①-3 1号及び2号炉調査で確認された断層(F-3断層【G坑・No.12坑】)

一部修正(H28/3/10審査会合)





(No.13坑始点からの距離0~32m)

## 4. 断層の連続性の確認

①-3 1号及び2号炉調査で確認された断層(F-3断層[D-9孔])

一部修正(H28/3/10審査会合)



:ボーリング地点における断層位置 (深度約57.15~57.35m 標高約13m)

①-3 1号及び2号炉調査で確認された断層(F-3断層【TM-11孔】)

### 【ボーリング調査結果:TM-11孔】 〇水平ボーリングでは、試掘坑内で確認された走向・傾斜から推定され るF-3断層の延長部付近に認められる火砕岩下部の凝灰岩類に、条 線、鏡肌及び粘土の挟在等は認められない。



試掘坑平面図





再揭(H28/3/10審査会合)

**深度**84.0m

:推定延長位置(深度約64.5m)





①-31号及び2号炉調査で確認された断層(F-3断層【裏沢の調査】)(2/4)

一部修正(H28/3/10審査会合)

59

#### 【地表地質踏査結果:裏沢の露頭】 〇裏沢の露頭で実施した地表地質踏査の結果では、渓床に連続露頭が確認された。 〇測点380~440m付近に凝灰岩が認められる。 〇当該範囲には、試掘坑で確認されたF-3断層と同様の性状を示す断層は認められない。



地表地質踏査位置図(※断層位置はEL.2.8mで記載)





①-3 1号及び2号炉調査で確認された断層(F-3断層【裏沢の調査】)(3/4)

一部修正(H28/3/10審査会合)







①-4 1号及び2号炉調査で確認された断層(F-4断層【A-2坑】)

再揭(H28/3/10審査会合)

**62** 

### 【試掘坑調査結果:A-2坑】

○F-4断層は、凝灰角礫岩中に認められ、走向・傾斜はN33°E/79°Wを示す。





### 4. 断層の連続性の確認

<u>63</u>

①-4 1号及び2号炉調査で確認された断層(F-4断層[No.6坑])

再揭(H28/3/10審査会合)

### 【試掘坑調査結果:No.6坑】

○他の試掘坑で確認された走向・傾斜から推定されるF-4断層の延長部付近には、同様の性状を示す断層は認められない。





試掘坑スケッチ (No.6坑始点からの距離0~25m)





①-4 1号及び2号炉調査で確認された断層(F-4断層【裏沢の露頭】)

再揭(H28/3/10審査会合)

#### 【地表地質踏査結果:裏沢の露頭】 〇地表地質踏査の結果では, 試掘坑で確認された走向・傾斜から推定されるF-4断層の延長部付近には, 渓床に連続露頭が確認され, 試掘坑で確認されたF-4断層と同様の性状を示す断層は認められない。









試掘坑スケッチ (No.8坑始点からの距離0~20m)

### ①-5 1号及び2号炉調査で確認された断層(F-5断層【F坑】)

再揭(H28/3/10審査会合)



①-5 1号及び2号炉調査で確認された断層(F-5断層【G-5孔】)

再揭(H28/3/10審査会合)

【ボーリング調査結果:G-5孔】 〇G-5孔(斜めボーリング)では、試掘坑で確認された走向・傾斜か ら推定されるF-5断層の延長部付近には、条線、鏡肌及び粘土 の挟在等は認められない。



調査位置図 (※断層位置はEL.2.8mで記載)



調査位置断面図(G孔ボーリング付近断面)

#### **深度**30.0m



深度39.0m

:推定延長位置 (深度約34m) ボーリングコア写真



### ①-61号及び2号炉調査で確認された断層(F-6断層【A-2坑】)

再揭(H28/3/10審査会合)





(No.9坑始点からの距離0~20m)
①-61号及び2号炉調査で確認された断層(F-6断層(A-1坑))

再揭(H28/3/10審查会合)

### 【試掘坑調査結果:A-1坑】

○他の試掘坑で確認された走向・傾斜から推定されるF-6断層の延長部付近には、同様の性状を示す断層は認められない。



試掘坑平面図

73

(A-1坑始点からの距離50~77.5m)



①-61号及び2号炉調査で確認された断層(F-6断層【H坑】)

再揭(H28/3/10審査会合)

### 【試掘坑調査結果:H坑】

○他の試掘坑で確認された走向・傾斜から推定されるF-6断層の延長部付近には、同様の性状を示す断層は認められない。



試掘坑スケッチ (H坑始点からの距離0~50m)





ボアホールテレビ画像(深度102~105m)

# 4. 断層の連続性の確認



一部修正(H28/3/10審査会合)

98.000

98.200

98.400

98,600

98.800

ボアホールテレビ画像(深度96~99m)









### ②-2 3号炉調査で確認された断層(F-9断層【3-2孔】)

一部修正(H28/3/10審査会合)







— :破砕部 —— :粘土部

ボーリングコア写真





ボアホールテレビ画像(深度200~203m)

### ②-23号炉調査で確認された断層(F-9断層【31-6孔】)

一部修正(H28/3/10審査会合)





深度250.0m(標高-204.23m)





82

<u>82</u>



### ②-2 3号炉調査で確認された断層(F-9断層【3I-8孔】)

### 【ボーリング調査結果:31-8孔】 〇ボーリング調査から推定されるF-9断層の延長部付近には、F-9断層と同 じ性状を示す断層は認められない。



#### 深度215.0m(標高-209.42m)



一部修正(H28/3/10審査会合)

深度225.0m (標高-219.42m) :推定延長位置 (深度約222m)





ボアホールテレビ画像(深度221~224m)



### ②-3 3号炉調査で確認された断層(F-10断層【31-2孔】)

一部修正(H28/3/10審査会合)





深度265.0m (標高-213.92m)

270. 600

271.000

271.80



272. 800

ボアホールテレビ画像(深度270~274m)

273.80



### ②-3 3号炉調査で確認された断層(F-10断層【3I-0孔】)

### 【ボーリング調査結果:31-0孔】 〇ボーリング調査から推定されるF-10断層の延長部付近には、F-10断層と 同じ性状を示す断層は認められない。



#### 深度190.0m (標高-179.87m)



### 深度205.0m (標高-194.87m)

一部修正(H28/3/10審査会合)

:推定延長位置(深度約197m)

ボーリングコア写真



ボアホールテレビ画像(深度195~199m)



始点からの距離88m

②-4 3号炉調査で確認された断層(F-11断層【C坑】)

再揭(H28/3/10審査会合)



**試掘坑展開図**(C坑)

②-43号炉調査で確認された断層(F-11断層【開削調査】)

再揭(H28/3/10審査会合)



### ①-1 F-7断層で確認された条線の有無

### 再揭(H28/3/10審査会合)





l	ボーリング孔 番号	劣化部	の標	高(m) <sup>※1</sup>	走向・	傾斜 <sup>2</sup>	破砕幅 (m) *3	条線 <sup>**4</sup>
	3-1	-238.04	$\sim$	-238.99	-	-	0.25	•
	3-2	-238.27	$\sim$	-239.30	N79W N39W	38N 26W	0.13	0
	3-3	-234.25	$\sim$	-241.90	N52E N65E	32W 40N	2.00	
	3-4	-237.80	$\sim$	-239.85	N19E N34W	11W 5SW	0.00	•
	3-5	-238.82	$\sim$	-241.37	N36E N66E	18E 22N	1.05	
	3A-4	-173.48	$\sim$	-173.52	N47E	16E	0.04	0
	3B-4	-171.63	$\sim$	-171.68	N14E N68E	37E 13S	0.05	
	3C-4	-179.02	$\sim$	-180.06	N5W N71E	12W 20S	1.04	0
	3D-4	-191.55	$\sim$	-192.13	N21E N35W	41E 56W	0.58	0
	3E-2	-175.75	$\sim$	-181.28	-	-	2.33	•
	3F-4	-214.03	$\sim$	-214.57	N60W N7W N13W	27S 14W 27E	0.18	0
	3H-1	-202.53	$\sim$	-203.63	N54W N35W	25W 22W	0.10	•
	3H-4	-233.63	$\sim$	-235.37	N37E N3W	20E 41W	0.91	
	3I-0	-202.44	$\sim$	-202.47	N65E N74W	30S 23S	0.03	0
	3I-2	-232.22	$\sim$	-233.02	-	-	0.80	•
	3I-6	-248.33	$\sim$	-249.16	N60W N76W	20S 13S	0.83	
	3I-8	-256.37	$\sim$	-259.62	EW N88W	49S 39S	1.10	•
	3J-4	-239.37	$\sim$	-241.90	N82W	38S	0.50	
-	3K-5	-252.97	$\sim$	-253.11	N27E	22W	0.14	0
	3L-4	-243.12	$\sim$	-243.14	N17W N77E	6W 14N	0.02	

#### **面の標高**(m) ※1 漸移部,破砕部,粘土部の分布標高。

※2 複数認められる場合,条線を確認した面の走向・傾斜を太文字表記。

※3 破砕部及び粘土部の厚さ。

**※4 条線の有無,方向。** 

○:条線の方向を確認したもの

●:条線は破砕された岩片に認められることから,方向が不明なもの

◎:条線を2方向確認したもの











### ①-4 F-7断層で確認された条線の方向

再揭(H28/3/10審査会合)

○破砕面に確認された条線のうち、一定の方向が認められたものについて、ボアホールテレビ画像による孔壁観察から破砕面の走向・傾斜を確認し、条線の方向(trend及びplunge)を求めた。
○破砕面に確認された条線のうち、方向が求められるものは7/13箇所である。

○条線の観察は、3号炉調査時に実施したものであるが、今回、断層のセンスを確認するため、条線の再観察を実施した。
○条線の再観察の結果、ボーリングコアの風化等の影響により、条線は認められなかった。



	ボ・リングコフ		ボアホールテレビ画像	条線0	D方向		
ボーリング孔	劣化部の標高	条線観察	<b>전</b> 市	·線 <sup>2</sup>	+		
番号	(m) <sup>1</sup>	標高(m)	有	方向	走回・傾科	trend	plunge
3-2	-238.27 ~ -239.30	-238.90		105	N79W 38N	N67W	9
3A - 4	-173.48 ~ -173.52	-173.52		0	N47E 16E	S43E	16
<u> </u>	170.00	170 50		0 1 400		S19E	20
3C - 4	-179.02 ~ -180.06	-179.56		02120	N/1E 205	S81E	10
3D - 4	-191.55 ~ -192.13	-192.13		30	N35W 56W	N79W	46
3F - 4	-214.03 ~ -214.57	-214.57		45	N13W 27E	S55E	19
01 0	000 44 000 47	000 47		00 1-400		S74E	0
31 - 0	-202.44 ~ -202.47	-202.47		90~120	N/4W 235	\$46E	11
3K - 5	-252.97 ~ -253.11	-252.97		90	N27E 22W	N27E	0

※1 漸移部,破砕部,粘土部の分布標高。

※2 〇:条線の方向を確認, 〇:条線を2方向確認。



①-5 F-7断層の条線確認箇所(3-2孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3-2孔) の深度292.83mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められ なかった。

ボーリング孔	3-2	面の走向・傾斜	N79° W/38° N			
<b>劣化部深度</b> (標高)	292.20~293.23m (-238.27~-239.30m)	<b>条線</b> trend	N67° W			
<b>条線確認深度</b> (標高)	292.83m (-238.90m)	<b>条線</b> plunge	9°			

#### 3号炉調査時条線観察結果

深度290.00m (標高-236.07m)





条線確認箇所拡大 (深度292.80~293.00m)



ボーリングコア写真



①-5 F-7断層の条線確認箇所(3A-4孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3A-4孔)の深度287.83mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められなかった。

ボーリング孔	3A-4	面の走向・傾斜	N47°E/16°E			
<b>劣化部深度</b> (標高)	287.79~287.83m (-173.48~-173.52m)	条線trend	S43°E			
条線確認深度 (標高)	287.83m (-173.52m)	条線plunge	16°			

深度290.00m(標高-175.69m)

#### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度285.00m(標高-170.69m)





条線確認箇所拡大 (深度287.71~287.88m)



ボーリングコア写真



①-5 F-7断層の条線確認箇所(3C-4孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3C-4孔)の深度279.00mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められなかった。

ボーリング孔	3C-4	面の走向・傾斜	N71° E/20° S
<b>劣化部深度</b>	287.46~279.50m	<b>条線</b> trend	①S19°E
(標高)	(-179.02~-180.06m)		②S81°E
条線確認深度	279.00m	条線plunge	1)20°
(標高)	(-179.56m)		②10°

#### 3号炉調査時条線観察結果※

#### 深度275.00m(標高-175.56m)





深度280.00m (標高-180.56m)



ボーリングコア写真

条線確認箇所拡大 (深度278.83~279.00m)



①-5 F-7断層の条線確認箇所(3D-4孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3D-4孔)の深度288.58mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められなかった。

ボーリング孔	3D-4	面の走向・傾斜	N35° W/56° W			
<b>劣化部深度</b> (標高)	288.00~288.58m (-191.55~-192.13m)	<b>条線</b> trend	N79° W			
条線確認深度 (標高)	288.58m (-192.13m)	条線plunge	46°			

#### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度285.00m (標高-188.50m)



深度290.00m(標高-193.55m)

:劣化部:

ボーリングコア写真



条線確認箇所拡大 (深度288.49~288.69m)



①-5 F-7断層の条線確認箇所(3F-4孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3F-4孔)の深度295.50mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められなかった。

ボーリング孔	3F-4	面の走向・傾斜	N13° W/27° E
<b>劣化部深度</b> (標高)	294.96~295.50m (-214.03~-214.57m)	条線trend	\$55° E
条線確認深度 (標高)	295.50m (-214.57m)	条線plunge	19°

#### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度294.00m (標高-213.07m)



条線確認箇所拡大 (深度295.40~295.60m)

ボーリングコア写真



### ①-5 F-7断層の条線確認箇所(3I-0孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (31-0孔)の深度212.60mにおいて条線の再観察を実施したが、ボーリングコアの風化等の影響により、条線は認められなかった。

ボーリング孔	31-0	面の走向・傾斜	N74° W/23° S	
<b>劣化部深度</b> (標高)	212.57~212.60m (-202.44~-202.47m)	条線trend	①S74°E ②S46°E	
<b>条線確認深度</b> (標高)	212.60m (-202.47m)	条線plunge	10° 211°	※:条線を2方向確認し

#### 3号炉調査時条線観察結果※

#### 深度210.0m(標高-199.87m)





**深度215.0m (標高-204.87m**)

:条線確認箇所拡大範囲

:劣化部

ボーリングコア写真

条線確認箇所拡大 (深度212.55~212.65m)



①-5 F-7断層の条線確認箇所(3K-5孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3K-5孔)の深度259.91mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められなかった。

ボーリング孔	3K-5	面の走向・傾斜	N27° E/22° W			
<b>劣化部深度</b> (標高)	259.91~260.05m (-252.97~-253.11m)	<b>条線</b> trend	N27°E			
条線確認深度 (標高)	259.91m (-252.97m)	条線plunge	0°			

#### 3号炉調査時条線観察結果

深度259.00m(標高-252.06m)



23456789901234567898

条線確認箇所拡大 (深度259.80~260.00m)

深度260.00m (標高-258.06m)

米稼唯認固所拡入地団 ボーリングコア写真

101

### 5. 条線の観察結果

### 2-1 F-8断層で確認された条線の有無

○ボーリングコア観察を実施し、破砕部における条線の確認を行った。
○条線が認められるボーリングコアは、20孔/35孔である。



#### 再揭(H28/3/10審査会合)



#### ※1 漸移部,破砕部,粘土部の分布標高。

※2 複数認められる場合、条線を確認した面の走向・傾斜を太文字表記。

※3 破砕部及び粘土部の厚さ。

※4 条線の有無,方向。

○:条線の方向を確認したもの

- ●:条線は破砕された岩片に認められることから,方向が不明なもの
- ◎:条線を2方向確認したもの



### 2-2 F-8断層で確認された条線の方向

#### 再揭(H28/3/10審査会合)

○破砕面に確認された条線のうち、一定の方向が認められ、ボアホールテレビ画像による孔壁観察から走向・傾斜が確認できるものについては、条線の方向 (trend及びplunge)を求めた。

○破砕面に確認された条線のうち、方向が求められるものは14/20箇所である。

○条線の観察は、3号炉調査時に実施したものであるが、今回、断層のセンスを確認するため、条線の再観察を実施した。
○条線の再観察の結果、ボーリングコアの風化等の影響により、条線が認められない箇所が多く、条線が認められるものは1/14箇所である。
○条線が認められた3-5孔においては、逆断層センスが推定される(P106~P107参照)。





**2-3 F-8断層の条線確認箇所(3-1孔)** 

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点(3-1孔)の深度135.50mにおいて、条線を確認した。
○運動のセンスを推定できるものは認められなかった。

ボーリング孔	3-1	面の走向・傾斜	N21°W/46°W			
<b>劣化部深度</b> (標高)	135.50~135.50m (-78.59~-78.59m)	<b>条線</b> trend	S29° W			
条線確認深度 (標高)	135.50m (-78.59m)	条線plunge	38°			

#### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度135.00m (標高-78.09m)





条線確認箇所拡大 (深度135.45~135.55m)



:条線確認箇所拡大範囲

ボーリングコア写真



②-3 F-8断層の条線確認箇所(3-2孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3-2孔) の深度149.20mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められ なかった。

ボーリング孔	3-2	面の走向・傾斜	N69° W/47° S			
<b>劣化部深度</b> (標高)	149.20~149.20m (-95.27~-95.27m)	条線trend	S61°W			
条線確認深度 (標高)	149.20m (-95.27m)	条線plunge	39°			

#### 3号炉調査時条線観察結果

深度148.00m(標高-94.07m)



深度150.00m (標高-96.07m)

:劣化部 :条線確認箇所拡大範囲

ボーリングコア写真



条線確認箇所拡大 (深度149.15~149.23m)



**2-3 F-8断層の条線確認箇所(3-3孔)** 

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点(3-3孔)の深度154.15mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められ なかった。

ボーリング孔	3-3	面の走向・傾斜	N60° W/47° S			
<b>劣化部深度</b> (標高)	153.80~154.18m (-101.40~-101.78m)	<b>条線</b> trend	\$8°₩			
条線確認深度 (標高)	154.15m (-101.75m)	条線plunge	45°			

#### 3号炉調査時条線観察結果

深度153.00m(標高-100.60m)



深度155.00m(標高-102.60m)

:劣化部 :条線確認箇所拡大範囲

ボーリングコア写真



条線確認箇所拡大 (深度154.10~154.25m)



**2-3 F-8断層の条線確認箇所**(3-5孔)

○ボーリング地点(3-5孔)の深度175.70mにおいて,条線の再観察を実施した。
○破砕面の下盤側に条線が確認された。
○条線の方向は,概ね破砕面の傾斜方向を示す。

3亏沪調宜時采林觀奈枯未				
ボーリング孔	3-5	面の走向・傾斜	N47° W/44° W	
<b>劣化部深度</b> (標高)	175.70~175.70m (-127.92~-127.92m)	<b>条線</b> trend	S43° W	
条線確認深度 (標高)	175.70m (-127.92m)	条線plunge	44°	



条線観察箇所概念図

深度175.00m(標高-127.22m)



条線確認箇所拡大(深度175.60~175.75m)



破砕面(下盤側)の状況

# 106

再揭(H28/3/10審査会合)



2-3 F-8断層の条線確認箇所(3-5孔【センス】)

再揭(H28/3/10審査会合)

#### 【破砕面の詳細観察】

○破砕面には、概ね条線の方向に沿った非対称な高まりが認められる。
○断層の変位時に破砕面の比較的硬い部分が高まりとして残存し、下盤側の移動方向と反対方向に向かって緩やかに低くなっているものと推定されるため、下盤側の移動方向は破砕面の傾斜方向と推定される。
○F-8断層の3-5孔(深度175,70mの下盤側)で確認された破砕面は、逆断層センスであると推定される。





②-3 F-8断層の条線確認箇所(3E-6孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3E-6孔)の深度94.68mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められ なかった。

ボーリング孔	3E-6	面の走向・傾斜	N59° W/33° W	
<b>劣化部深度</b> (標高)	94.68∼94.75m (-9.11∼-9.18m)	<b>条線</b> trend	S3°E	
条線確認深度 (標高)	94.68m (-9.11m)	<b>条線</b> plunge	28°	

#### 3号炉調査時条線観察結果

深度90.00m (標高-4.43m)





条線確認箇所拡大 (深度94.64~94.76m)



ボーリングコア写真


②-3 F-8断層の条線確認箇所(3G-4孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点(3G-4孔)の深度103.43mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められなかった。

ボーリング孔	3G-4	面の走向・傾斜	N20° W/27° W
<b>劣化部深度</b> (標高)	103.43~103.43m (-35.47~-35.47m)	<b>条線</b> trend	N77° W
条線確認深度 (標高)	103.43m (-35.47m)	条線plunge	23°

#### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度100.00m(標高-32.04m)





条線確認箇所拡大 (深度103.39~103.53m)

ボーリングコア写真



②-3 F-8断層の条線確認箇所(3H-1孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3H-1孔)の深度76.66mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められ なかった。

ボーリング孔	3H-1	面の走向・傾斜	N80° W/40° S	
<b>劣化部深度</b> (標高)	76.59~76.66m (-35.47~-35.54m)	<b>条線</b> trend	S27°E	
条線確認深度 (標高)	76.66m (-35.54m)	条線plunge	34°	

#### 3号炉調査時条線観察結果

深度75.00m(標高-33.88m)



条線確認箇所拡大 (深度76.54~76.67m)

\_\_\_\_\_:劣化部 \_\_\_\_\_:条線確認箇所拡大範囲

ボーリングコア写真

110



2-3 F-8断層の条線確認箇所(3H-2孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3H-2孔)の深度101.66mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認めら れなかった。

ボーリング孔	3H-2	面の走向・傾斜	N24° W/36° W		
<b>劣化部深度</b> (標高)	101.66~101.68m (-41.29~-41.31m)	<b>条線</b> trend	N49° W		
条線確認深度 (標高)	101.66m (-41.29m)	条線plunge	17°		

### 3号炉調査時条線観察結果

深度100.00m(標高-39.63m)

:劣化部





条線確認箇所拡大

(**深度101.56~101.71m**)

:条線確認箇所拡大範囲

深度105.00m(標高-44.63m)

ボーリングコア写真



②-3 F-8断層の条線確認箇所(3H-4孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3H-4孔)の深度125.27mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められなかった。

ボーリング孔	3H-4	面の走向・傾斜	N72° W/24° S		
<b>劣化部深度</b> (標高)	125.27~125.30m (-63.29~-63.32m)	<b>条線</b> trend	S66° W		
条線確認深度 (標高)	125.27m (-63.29m)	条線plunge	17°		

### 3号炉調査時条線観察結果

深度125.00m(標高-63.02m)





\_\_\_\_\_:劣化部 \_\_\_\_\_:条線確認箇所拡大範囲 深度130.00m (標高-68.02m)

ボーリングコア写真

条線確認箇所拡大 (深度125.23~125.37m)



②-3 F-8断層の条線確認箇所(3H-5孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3H-5孔)の深度127.25mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められなかった。

ボーリング孔	3H-5	面の走向・傾斜	N8°W/31°W	
<b>劣化部深度</b> (標高)	127.13~127.25m (-70.46~-70.58m)	<b>条線</b> trend	\$82° W	
条線確認深度 (標高)	127.25m (-70.58m)	条線plunge	31°	

深度130.00m(標高-73.33m)

### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度125.00m(標高-68.33m)





条線確認箇所拡大 (深度127.11~127.31m)

:劣化部 :条線確認箇所拡大範囲

ボーリングコア写真



②-3 F-8断層の条線確認箇所(3I-7孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3I-7孔)の深度160.76mにおいて、条線の再観察を実施したが、ボーリングコアの風化等の影響により、条線は認められなかった。

ボーリング孔	31-7	面の走向・傾斜	N58° W/49° W
<b>劣化部深度</b> (標高)	160.25~160.80m (-117.47~-118.02m)	<b>条線</b> trend	\$72°₩
条線確認深度 (標高)	160.76m (−117.98m)	<b>条線</b> plunge	41°

#### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度160.00m (標高-117.22m)



深度165.00m(標高-122.57m)



ボーリングコア写真



条線確認箇所拡大 (深度160.60~160.80m)



②-3 F-8断層の条線確認箇所(3J-4孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3J-4孔) の深度178.34mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められなかった。

ボーリング孔	3J-4	面の走向・傾斜	N18° W/55° W
<b>劣化部深度</b> (標高)	178.34~178.56m (-130.91~-131.13m)	<b>条線</b> trend	N36° W
条線確認深度 (標高)	178.34m (-130.91m)	条線plunge	24°

### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度.175.00(標高-127.57m)





条線確認箇所拡大 (深度178.30~178.50m)

ボーリングコア写真



②-3 F-8断層の条線確認箇所(3K-3孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3K-3孔)の深度181.42mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められなかった。

ボーリング孔	3K-3	面の走向・傾斜	N61° W/66° S
<b>劣化部深度</b> (標高)	181.42~181.63m (-171.26~-171.47m)	<b>条線</b> trend	\$84° W
条線確認深度 (標高)	181.63m (-171.47m)	条線plunge	52°

#### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度.180.00m(標高-169.84m)

:劣化部





深度185.00m (標高-174.84m)

ボーリングコア写真

条線確認箇所拡大 (深度181.48~181.67m)



**2-3 F-8断層の条線確認箇所**(3K-5孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3K-5孔)の深度196.50mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められなかった。

ボーリング孔	3K-5	面の走向・傾斜	N47° W/56° W
<b>劣化部深度</b> (標高)	196.10~196.50m (-189.16~-189.56m)	<b>条線</b> trend	N65° W
条線確認深度 (標高)	196.50m (-189.56m)	<b>条線</b> plunge	25°

### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度.195.00m(標高-188.06m)



深度200.00m(標高-193.06m)



ボーリングコア写真



条線確認箇所拡大 (深度196.39~196.53m) 118

## 5. 条線の観察結果

### ③ F-9断層で確認された条線の有無及び方向

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリングコア観察を実施し. 破砕部における条線の確認を行った。 ○条線が認められるボーリングコアは、1孔/5孔である。 ○破砕面に確認された条線に、明瞭な方向は認められない。





ボ・リングコア				ボアホールテレビ画像	条線の	の方向	
ボーリング孔 番号	劣化部の標高 (m) <sup>1</sup>	条線観察 標高(m)	 有	<u>≉線</u> 2 方向	走向・傾斜	trend	plunge
方向を確認した条線なし							

※1 漸移部. 破砕部. 粘土部の分布標高。

※2 〇:条線の方向を確認, 〇:条線を2方向確認。

●:条線は破砕された岩片に認められることから、方向が不明なもの

④-1 F-10断層で確認された条線の有無及び方向

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリングコア観察を実施し,破砕部における条線の確認を行った。

○条線が認められるボーリングコアは、2孔/2孔である。

○破砕面に確認された条線のうち、一定の方向が認められ、ボアホールテレビ画像による孔壁観察から走向・傾斜が確認できるものについては、条線の方向(trend及びplunge)を求めた。

○破砕面に確認された条線のうち、方向が求められるものは2/2箇所である。

○断層のセンスを確認するため、条線の再観察を実施した。
 ○条線の再観察の結果、ボーリングコアの風化等の影響により条線は認められなかった。





④-2 F-10断層の条線確認箇所(3H-1孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3H-1孔)の深度203.83mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められなかった。

ボーリング孔	3H-1	面の走向・傾斜	N52° W/39° W
<b>劣化部深度</b> (標高)	203.83~203.95m (-162.71~-162.83m)	<b>条線</b> trend	\$2°₩
条線確認深度 (標高)	203.83m (-162.71m)	<b>条線</b> plunge	33°

### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度.200.00m(標高-158.88m)

:劣化部



深度205.00m (標高-163.88m)

:条線確認箇所拡大範囲

ボーリングコア写真



条線確認箇所拡大 (深度203.80~204.00m)



### ④-2 F-10断層の条線確認箇所(3I-2孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点(3I-2孔)の深度271.37mにおいて、条線の再観察を実施したが、ボーリングコアの風化等の影響により、条線は認められなかった。

ボーリング孔	31-2	面の走向・傾斜	N37° W/45° W	
<b>劣化部深度</b> (標高)	271.30~271.37m (-220.22~-220.29m)	<b>条線</b> trend	\$53°₩	
条線確認深度 (標高)	271.37m (-220.29m)	<b>条線</b> plunge	45°	

### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度.270.00m (標高-218.92m)





深度275.00m(標高-223.92m)

<sup>脳へ 靴 団</sup> ボーリングコア写真



条線確認箇所拡大 (深度271.26~271.43m)



### 5-1 F-11断層で確認された条線の有無

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリングコア観察を実施し、破砕部における条線の確認を行った。
 ○条線が認められるボーリングコアは、26孔/47孔である。



123

# 5. 条線の観察結果

## 5-2 F-11断層で確認された条線の有無

再揭(H28/3/10審査会合)

ボーリング孔 番号	劣化部	の標	高(m) <sup>*1</sup>	走向・	傾斜 <sup>2</sup>	破碎幅 (m) <sup>※3</sup>	条線 <sup>※</sup>
3-1	-22.49	$\sim$	-23.29	N53W	21W	0.26	
3-2	-33.77	$\sim$	-33.77	N58W	30W	0.00	•
3-3	-39.97	$\sim$	-40.36	N55W	30W	0.39	•
3-4	-47.72	~	-47.74	N72W	495 345	0.02	•
3-5	-60.42	~	-60.82	N73W N47W	255 30W	0.40	
3A-4	92.31	~	92.18	N47W N75E	35W 18S	0.13	•
3B-4	89.20	~	88.15	- N30W	- 46W	0.25	•
3C-4	74.19	~	73.74	N63E	40N	0.00	
3C-6	45.04	~	44.69	N10W	38W 23S	0.03	•
3D-4	66.83	~	66.83	N56W	23W	0.00	0
3E-4	51.39	~	51.26	N56W	32W	0.03	
3E-6	28.82	~	28 19	N2W	31W	0.30	0
3F-4	33.93	~	33.33	-	-	0.03	
20-1	40.92		40.50			0.00	
3G-1	49.62		49.09	-	-	0.25	•
	38.32	$\sim$	37.52	-	-	0.40	
3G-2	37.52	$\sim$	37.02	-	-	0.25	
	36.72	$\sim$	36.61	N3E	49W	0.11	
3G-3	21.78	$\sim$	21.58	N47W N46W	28W	0.20	
3G-4	10.11	$\sim$	10.01	- 11/	-	0.10	
3G-5	0.40	~	0.36	N46W	34W	0.04	0
3G-6	-11.86	~	-11.92	-	-	0.06	•
3H-1	24.87	~	24.37	N19W	46W	0.15	0
3H-2	9.02	~	8.87	N79W N61W	395 435	0.00	•
3H-3	-2.44	~	-2.62	N/1W N48W	495 35W	0.18	0
3H-4	-11.82	~	-12.38	N28W	28W	0.56	
011 5	01.50		01.01	N46W	22E	0.00	
3H-5	-21.58	$\sim$	-21.64	N28W	22W	0.02	

ボーリング孔 番号	劣化剖	の標	高(m) <sup>31</sup>	走向・	傾斜 <sup>2</sup>	破砕幅 (m) <sup>*3</sup>	条線 <sup>※</sup>
3H-6	-34.41	$\sim$	-34.81	N67W	41S	0.40	
3I-1	-3.40	$\sim$	-3.42	N49W	27W	0.02	0
3I-2	-13.45	$\sim$	-13.59	-	-	0.14	
3I-3	-26.02	$\sim$	-26.44	N46W	36W	0.05	0
3I-4	-33.40	$\sim$	-33.47	N49W	36W	0.07	
3I-5	-45.46	$\sim$	-45.49	N53W N50W	28W 43W	0.03	•
3I-6	-58.09	$\sim$	-58.55	N35W N81E	36E 54N	0.46	
3I-7	-70.72	$\sim$	-71.12	N79W N66W	64N 45S	0.40	
3I-8	-79.94	$\sim$	-79.94	N55W	28W	0.00	0
3I-10	-101.50	$\sim$	-101.76	N54E N85E	38E 43S	0.26	0
3J-2	-38.06	$\sim$	-38.25	-	-	0.05	
3J-3	-50.23	$\sim$	-50.56	N71W N56W	11S 29W	0.09	•
	-62.49	$\sim$	-62.54	-	-	0.05	
3J-4	-62.92	$\sim$	-63.05	N22W	51W	0.13	•
	-70.74	$\sim$	-70.77	N53W	27W	0.03	0
3J-5	-71.11	$\sim$	-71.13	N49W N50W	40W	0.02	٠
3J-6	-77.07	$\sim$	-77.32	-	-	0.00	
3K-2	-68.49	$\sim$	-68.58	N55W	34W	0.09	
3K-3	-78.14	$\sim$	-78.20	N35W N86W	64W 57S	0.06	0
	-89.82	$\sim$	-90.02	N39W	22W	0.20	
3K-4	-90.52	$\sim$	-90.54	N65W N13W	43S 52W	0.02	
3K-5	-103.90	$\sim$	-103.92	N28W N31W	34W 33W	0.02	
3L-4	-118.44	$\sim$	-119.24	N38W	37W	0.01	0
3M-4	-144.71	$\sim$	-144.85	N47W N40W	29W 39W	0.14	0
3N-4	-171.44	$\sim$	-171.71	N62W	32W	0.27	
3P-4	-229.84	$\sim$	-130.19	N18E	30E	0.00	•

Ж1	漸移部,	破砕部,	粘土部の分	布標高。
----	------	------	-------	------

※2 複数認められる場合,条線を確認した面の

走向・傾斜を太文字表記。

※4 条線の有無,方向。

○:条線の方向を確認したもの

●:条線は破砕された岩片に認められることから、方向が不明なもの ◎:条線を2方向確認したもの

<sup>※3</sup> 破砕部及び粘土部の厚さ。



5-3 F-11断層で確認された条線の方向

再揭(H28/3/10審査会合)

124

○破砕面に確認された条線のうち、一定の方向が認められ、ボアホールテレビ画像による孔壁観察から走向・傾斜が確認できるものについては、条線の方向(trend及びplunge)を求めた。
 ○破砕面に確認された条線のうち、方向が求められるものは13/27箇所である。

○断層のセンスを確認するため、条線の再観察を実施した。
 ○条線の再観察の結果、ボーリングコアの風化等の影響により条線は認められなかった。



ボ・リングコア					ボアホールテレビ画像	条線0	)方向	
ボーリング孔	劣化部の	標高	条線観察	名行	線 <sup>2</sup>	<b>十</b>		
番号	(m)	1	標高(m)	有	方向	正回・傾科	trend	plunge
3D - 4	66.83 ~	66.83	66.83		30	N56W 23W	S66W	20
3E - 6	28.82 ~	28.19	28.82		0	N2W 31W	S88W	31
3G - 5	0.40 ~	0.36	0.40		150	N46W 34W	S9W	29
3H - 1	24.87 ~	24.37	24.37		90	N79W 39S	N79W	0
3H - 3	-2.44 ~	-2.62	-2.44		120	N48W 35W	S23E	17
31 - 1	-3.40 ~	-3.42	-3.40		0	N49W 27W	S41W	27
31 - 3	-26.02 ~	-26.44	-26.07		0	N46W 36W	S44W	36
31 - 8	-79.94 ~	-79.94	-79.94		150	N55W 28W	S2W	24
31 - 10	-101.50 ~	-101.76	-101.50		0	N54E 38E	S36E	38
3J - 5	-70.74 ~	-70.77	-70.74		0	N53W 27W	\$37W	27
3K - 3	-78.14 ~	-78.20	-78.14		90	N35W 64W	N35W	0
3L - 4	-118.44 ~	-119.24	-118.91		0	N38W 37W	\$52W	37
3M - 4	-144.71 ~	-144.85	-144.71		60	N47W 29W	N74W	14



### ⑤-4 F-11断層の条線確認箇所(3D-4孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3D-4孔)の深度29.62mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められ なかった。

ボーリング孔	3D-4	面の走向・傾斜	N56° W/23° W		
<b>劣化部深度</b> (標高)	29.62~29.62m (66.83~66.83m)	<b>条線</b> trend	S66° W		
条線確認深度 (標高)	29.62m (66.83m)	<b>条線</b> plunge	20°		

#### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度25.0m(標高71.45m)



:劣化部

深度30.0m(標高66.45m)

:条線確認箇所拡大範囲

ボーリングコア写真



条線確認箇所拡大 (深度29.50~29.70m)



### 5-4 F-11断層の条線確認箇所(3E-6孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3E-6孔)の深度56.75mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められ なかった。

ボーリング孔	3E-6	面の走向・傾斜	N2°W/31°W		
<b>劣化部深度</b> (標高)	56.75~57.38m (28.82~28.19m)	<b>条線</b> trend	\$88° W		
条線確認深度 (標高)	56.75m (28.82m)	<b>条線</b> plunge	31°		

#### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度55.0m(標高30.57m)





深度60.0m(標高25.57m)

ボーリングコア写真



条線確認箇所拡大 (深度56.70~56.90m)



### ⑤-4 F-11断層の条線確認箇所(3G-5孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3G-5孔)の深度64.58mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められなかった。

ボーリング孔	3G-5	面の走向・傾斜	N46° W/34° W			
<b>劣化部深度</b> (標高)	64.58~64.58m (0.40~0.36m)	<b>条線</b> trend	S9° W			
<b>条線確認深度</b> (標高)	64.58m (0.40m)	<b>条線</b> plunge	29°			

#### 3号炉調査時条線観察結果

深度60.0m(標高4.98m)





深度65.0m(標高-0.02m)



条線確認箇所拡大 (深度64.52~64.72m)



⑤-4 F-11断層の条線確認箇所(3H-1孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3H-1孔)の深度16.75mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められ なかった。

ボーリング孔	3H-1	面の走向・傾斜	N79° W/39° S		
<b>劣化部深度</b> (標高)	16.25~16.75m (24.87~24.37m)	<b>条線</b> trend	N79° W		
条線確認深度 (標高)	16.75m (24.37m)	<b>条線</b> plunge	0°		

### 3号炉調査時条線観察結果

深度15.0m(標高26.12m)





条線確認箇所拡大 (深度16.60~16.80m)

:条線確認箇所拡大範囲

:劣化部

ボーリングコア写真



### 5-4 F-11断層の条線確認箇所(3H-3孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3H-3孔)の深度66.00mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められ なかった。

3号炉調査時条線観察結果

ボーリング孔	3H-3	面の走向・傾斜	N48° W/35° W		
<b>劣化部深度</b> (標高)	66.00~66.18m (-2.44~-2.62m)	<b>条線</b> trend	S23°E		
条線確認深度 (標高)	66.00m (-2.44m)	<b>条線</b> plunge	17°		

#### . . . .



 3
 4
 5
 6
 7
 8
 9
 10
 2
 3
 4
 5
 6
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8
 7
 8

条線確認箇所拡大 (深度66.00~66.20m)



:劣化部



5-4 F-11断層の条線確認箇所(3I-1孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3I-1孔)の深度28.33mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められ なかった。

ボーリング孔	3I-1	面の走向・傾斜	N49° W/27° W		
<b>劣化部深度</b> (標高)	28.33~28.35m (-3.40~-3.42m)	<b>条線</b> trend	S41° W		
条線確認深度 (標高)	28.33m (-3.40m)	<b>条線</b> plunge	27°		

#### 3号炉調査時条線観察結果

深度.25.0m (標高-0.07m)

:劣化部





条線確認箇所拡大 (深度28.20~28.40m)

:条線確認箇所拡大範囲

ボーリングコア写真



### 5-4 F-11断層の条線確認箇所(3I-3孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (31-3孔) の深度83.05mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められ なかった。

ボーリング孔	31-3	面の走向・傾斜	N46° W/36° W			
<b>劣化部深度</b> (標高)	83.00~83.42m (-26.02~-26.44m)	<b>条線</b> trend	\$44°₩			
条線確認深度 (標高)	83.05m (-26.07m)	<b>条線</b> plunge	36°			

### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度.80.0m(標高-23.02m)

:劣化部



8 9 10 1 2 2 4 8

条線確認箇所拡大 (深度83.00~83.20m)

:条線確認箇所拡大範囲

ボーリングコア写真



5-4 F-11断層の条線確認箇所(3I-8孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3I-8孔) の深度85.52mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められ なかった。

ボーリング孔	31-8	面の走向・傾斜	N55° W/28° W		
<b>劣化部深度</b> (標高)	85.52~85.52m (-79.94~-79.94m)	<b>条線</b> trend	S2°W		
条線確認深度 (標高)	85.52m (-79.94m)	<b>条線</b> plunge	24°		

### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度.85.0m(標高-79.42m)



深度90.0m(標高-84.42m)

:劣化部 :条線確認箇所拡大範囲

ボーリングコア写真



条線確認箇所拡大 (深度85.44~85.63m)



### ⑤-4 F-11断層の条線確認箇所(3I-10孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点(31-10孔)の深度101.28mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められなかった。

ボーリング孔	31-10	面の走向・傾斜	N54° E/38° E
<b>劣化部深度</b> (標高)	101.28~101.54m (-101.50~-101.76m)	<b>条線</b> trend	S36°E
条線確認深度 (標高)	101.54m (-101.50m)	<b>条線</b> plunge	38°

### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度.100.0m (標高-100.22m)





深度105.00m(標高-105.22m)

:条線確認箇所拡大範囲

ボーリングコア写真



条線確認箇所拡大 (深度101.39~101.59m)



### ⑤-4 F-11断層の条線確認箇所(3J-5孔)

### 再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3J-5孔) の深度115.21mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められなかった。

ボーリング孔	3J-5	面の走向・傾斜	N53°W/27°W
<b>劣化部深度</b> (標高)	115.21~115.24m (-70.74~-70.77m)	<b>条線</b> trend	\$37°₩
条線確認深度 (標高)	115.21m (-70.74m)	<b>条線</b> plunge	27°

#### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度.115.0m (標高-70.53m)



:劣化部

深度120.00m(標高-75.53m)

ボーリングコア写真



条線確認箇所拡大 (深度115.13~115.31m)



### ⑤-4 F-11断層の条線確認箇所(3K-3孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3K-3孔)の深度88.30mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められ なかった。

ボーリング孔	3K-3	面の走向・傾斜	N35° W/64° W
<b>劣化部深度</b> (標高)	88.30~88.36m (-78.14~-78.20m)	<b>条線</b> trend	N35° W
条線確認深度 (標高)	88.30m (-78.14m)	<b>条線</b> plunge	0°

#### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度.85.0m(標高-74.84m)





深度90.00m (標高-79.84m)

:条線確認箇所拡大範囲

ボーリングコア写真



条線確認箇所拡大 (深度88.26~88.46m)



### 5-4 F-11断層の条線確認箇所(3L-4孔)

### 再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3L-4孔)の深度129.47mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められなかった。

ボーリング孔	3L-4	面の走向・傾斜	N38° W/37° W
<b>劣化部深度</b> (標高)	129.00~129.80m (-118.44~-119.24m)	<b>条線</b> trend	\$52°₩
条線確認深度 (標高)	129.47m (-118.91m)	<b>条線</b> plunge	37°

### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度.125.0m (標高-114.44m)



深度130.00m (標高-119.44m)

:劣化部
 :条線確認箇所拡大範囲
 ボーリングコア写真



条線確認箇所拡大 (深度129.35~129.55m)



### ⑤-4 F-11断層の条線確認箇所(3M-4孔)

再揭(H28/3/10審査会合)

○ボーリング地点 (3M-4孔)の深度151.36mにおいて, 条線の再観察を実施したが, ボーリングコアの風化等の影響により, 条線は認められなかった。

ボーリング孔	3M-4	面の走向・傾斜	N47° W/29° W
<b>劣化部深度</b> (標高)	151.36~151.50m (-144.71~-144.85m)	<b>条線</b> trend	N74°W
条線確認深度 (標高)	151.36m (-144.71m)	<b>条線</b> plunge	14°

### 3号炉調査時条線観察結果

#### 深度150.00m (標高-143.35m)





ボーリングコア写真



条線確認箇所拡大 (深度151.32~151.52m)

