島根原子力発電所2号炉 審査資料		
資料番号	EP(E)-073改01	
提出年月	令和3年3月18日	

# 島根原子力発電所 地盤(敷地の地形,地質・地質構造)

# 令和3年3月18日 中国電力株式会社



### 概要(敷地の地質・地質構造)



調査数量一覧表				
調査 項目	1・2号炉 調査他 1968∼1982年度 2006∼2008年度	3号炉調査 1995~2002年度	その他調査 1995年度 2007~2008年度 2011~2015年度 2019年度	合計
弾性波 探査	5,600m (24測線)	2,520m (6測線)	3,320m	11,440m
	8,120m (30測線)		(9測線)	(39測線)
ボーリング 調査	155孔 (延9,230m)	113孔 (延12,293m)	49孔	317孔
			(延4,963m)	(延26,486m)
試掘坑	840m	930m		1 770
調査	1,770m			1,770m

- ・敷地において地質調査を行った結果,敷地には,連続する 破砕帯,地層を切るような断層並びに耐震重要施設及び常 設重大事故等対処施設の支持地盤を切る地滑り面は認め られないが,地層の走向・傾斜と同一で連続性を有するシー ムとして,B1~29シームが確認された。
- ・B1~29シームのうち、最も連続性が高いB23シームを対象に、活動性評価を実施した。





### 概要(シームの活動性評価方法)

・応力場及びシームの条線方向による検討に加え, せん断面と鉱物脈との接触関係に着目したシームの活動性評価を行うため, 追加ボーリング調査によりシーム試料を採取し, X線回折分析, 薄片観察, 流体包有物試験, 酸素同位体試験 等の追加調査を実施した。

〇シームの活動性評価の概要

<シームの最終変位方向の確認>

<シームのせん断面に晶出する鉱物の分析>



### 概要(シームの活動性評価結果)



- 【シーム内のせん断面と鉱物脈との接触関係に着目したシームの活動性評価】
- ・薄片観察等の結果、シームには、せん断面を横断するように濁沸石及び方解石が晶出しており、変位・変形を受けていないことが確認される。
   ・文献調査、流体包有物試験及び酸素同位体試験の結果より、シームで確認された濁沸石及び方解石の生成温度は現在の地温と比較して高温である
- ことから、これらの鉱物は中期中新世~後期中新世の火成活動により生成したと考えられる。
- ・以上の追加調査結果より、中期中新世~後期中新世の火成活動により生成したと考えられる熱水変質鉱物がシーム内のせん断面を横断しており、これらが変位・変形を受けていないことから、敷地に分布するシームは後期更新世以降に活動していないと考えられる。

### 申請時(H25.12.25)からの主な変更内容

# 4

#### シームの活動性評価

申請時の評価(H25.12.25)	申請後の検討・反映事項(審査会合での主な議論)	最終評価	該当頁
<ul> <li>3号炉試掘抗内に露出するシームを対象に条線 観察及び薄片観察を行った結果,条線の方向は いずれも南北系を示していることから,少なくとも 東西圧縮応力場の下にある後期更新世以降に 活動したものではないと判断される。</li> </ul>	<ul> <li>B1~B29シームについては同様の成因で形成されたと考えられることから、最も連続性が高いと考えられるB23シームを対象に活動性評価を実施。</li> <li>3号炉試掘抗内に露出するシームを対象に薄片観察を実施し、せん断面と鉱物脈との接触関係を確認。</li> <li>3号炉付近における追加ボーリング調査により採取したシームを対象に薄片観察及びEPMA分析を実施し、せん断面を横断するように濁沸石及び方解石が晶出しており、変位・変形を受けていないことを確認。文献調査並びに方解石を対象とした流体包有物試験及び酸素同位体試験を実施し、濁沸石及び方解石の生成条件を評価。</li> </ul>	<ul> <li>中期中新世~後期中新世の火成活動により生成したと考えられる熱水変質鉱物がシーム内のせん断面を横断しており、これらが変位・変形を受けていないことから、敷地に分布するシームは後期更新世以降に活動していないと考えられる。</li> </ul>	67~112

#### 過褶曲部

申請時の評価(H25.12.25)	申請後の検討・反映事項(審査会合での主な議論)	最終評価	該当頁	
	<ul> <li>背斜軸北側で確認された過褶曲部について地 質・地質構造を確認するため、2号炉増設に係る 敷地造成時の法面写真をもとに、法面観察を実施。</li> <li>より詳細な地質・地質構造を確認するため、関連 施設の敷地造成工事にあわせて法面整形を行い、法面観察及び法面スケッチを実施。</li> </ul>	<ul> <li>深部まで続く断層は認められないことから、過褶 曲部は断層運動に起因する構造ではない。</li> </ul>	23~26	

申請時(H25.12.25)からの主な変更内容

#### ■シーム内のせん断面と鉱物脈との接触関係に着目したシームの活動性評価の実施

・申請時の応力状態に着目したシームの活動性評価に加えて、せん断面と鉱物脈との接触関係に着目したシームの活動性評価を行うため、敷地に分 布するシームを対象にX線回折分析、薄片観察、流体包有物試験、酸素同位体試験等の追加調査を実施した。

〇追加調査の概要

<シームの最終変位方向の確認>



### 第318回審査会合(H28.1.15)からの変更内容

No.	第318回審査会合(H28.1.15)からの変更内容	
1	背斜軸北側において確認された過褶曲構造について、追加観察結果を反映した。	24, 25
2	背斜軸南側の断面図に向斜軸の位置を記載するとともに、背斜軸北側の断面図を追加した。	63
3	敷地内の地質構造発達史に条線観察、薄片観察等から得られた知見を反映した。	110
4	敷地内で認められる鉱物について, 生成温度と深度の関係から生成環境を検討し, 熱史等に 係る総合的な評価を行った。	111
5	耐震重要施設及び常設重大事故等対処施設設置位置における地質・地質構造に関する記 載を追加した。	13 - 補足説明 4~12

## 目次及び評価の流れ

1.	敷地の地形,地質・地質構造		P.9
2.	活動性評価の対象とする断層等	の抽出	P.30
З.	シームの対比		P.34
4.	シームの性状		P.59
5.	シームの活動性		
	(1)シームの活動性評価方法 …		P.68
	(2)シームの成因		
	①敷地及び敷地周辺の応力	<u>巴</u> ······	P.69
	②シームの条線方向と最新活	動センス	P.75
	(3)シームの活動性評価		
	①シームで認められる鉱物種	とせん断面の関係	P.84
	②シームで認められる鉱物の	生成条件	P.106
6.	まとめ		••••••P.114

#### ■評価の流れ









### 1. 敷地の地形, 地質・地質構造 敷地の地形①

10

・変動地形学的調査の結果,敷地には変位地形・リニアメントは認められない。



※航空レーザー測量で取得した2mメッシュのDEMデータに、空中写真により取得した旧地形のDEMデータを合成して作成したもの

1. 敷地の地形, 地質・地質構造 敷地の地形②

(11)



1. 敷地の地形, 地質·地質構造 敷地内地質調査内容



12

調査数量一覧表



ボーリング調査他位置図

・敷地の地質・地質構造を把握するため, 変動地形学的調査, 文献調査, 地表地質踏査を行うとともに, 地表からの弾 性波探査, ボーリング調査, 試掘坑調査を実施した。



- 変動地形学的調査,文献調査,地表地質踏査,地表からの弾性波探査,ボーリング調査及び試掘坑調査の結果を踏まえ,敷地の地質・地質構造を以下 のとおり把握するとともに,地質平面図・断面図を作成した。(耐震重要施設及び常設重大事故等対処施設の設置位置・地質鉛直断面図,及び試掘坑調 査結果は補足説明1章を参照)
- ・敷地の地質は、新第三紀中新世の堆積岩類から成る成相寺層と貫入岩類及びそれらを覆う第四系の崖錐堆積物等から構成される。
- ・敷地の南方には、ほぼ東西方向の軸を持つ背斜構造が認められる。
- ・背斜軸より北の一部では、過褶曲を示す構造(以下「過褶曲部」という。)が確認される。
- ・敷地には、連続する破砕帯や断層<sup>※</sup>並びに耐震重要施設及び常設重大事故等対処施設の支持地盤を切る地滑り面は認められない。

1. 敷地の地形, 地質·地質構造 敷地の地質断面図

第223回審査会合 資料2-1 p.10 加筆·修正

14



※敷地の地質・地質構造を示すため、旧地形の断面図を示す。

・敷地に分布する成相寺層は、下位より下部頁岩部層、火砕岩部層、上部頁岩部層の3つの部層に区分される。
 ・1号、2号及び3号炉原子炉建物基礎地盤においては、主として黒色頁岩、凝灰質頁岩より成る「下部頁岩部層」
 が広く分布する。



第223回審查会合

・島根サイトには、主として下部頁岩部層、貫入岩類が分布する。

1. 敷地の地形, 地質・地質構造

- 下部頁岩部層は、頁岩(黒色頁岩及び凝灰質頁岩)を主体とし、凝灰岩及び凝灰角礫岩並びにこれらの互層 から構成される。
- ・成相寺層の構造は、概ね西北西-東南東の走向を示し、北へ向かって約10°~30°傾斜している。
- ・連続する破砕帯や断層並びに耐震重要施設及び常設重大事故等対処施設の支持地盤を切る地滑り面は認 められない。

2. 地質の概要

## 地質鉛直断面図(2号炉原子炉建物東西断面)



16)



- ・成相寺層の構造は、概ね西北西一東南東の走向を示し、東西方向の地層の傾斜は概 ね水平である。
- ・連続する破砕帯や断層並びに耐震重要施設及び常設重大事故等対処施設の支持地 盤を切る地滑り面は認められない。

1. 敷地の地形, 地質・地質構造 法面写真(1号炉原子炉建物東側)



第223回審査会合

資料2-1 p.16 加筆·修正

17

10m

#### 地質水平断面図(1・2号炉原子炉建物基礎地盤)



第223回審查会合

資料2-1 p17 再揭

18

 ・成相寺層の構造は、概ね西北西-東南東の走向を示す。
 ・連続する破砕帯や断層並びに耐震重要施設及び常設重大事故等対処施設の支持地盤を切る地滑り 面は認められない。

#### 1. 敷地の地形, 地質·地質構造 底面付近写真(2号炉原子炉建物基礎地盤)



(19)



### 地質鉛直断面図(3号炉原子炉建物基礎地盤)



- ・3号炉原子炉建物基礎地盤には、成相寺層(下部頁岩部層、火砕岩部層)及び貫入岩類が 分布する。
- ・下部頁岩部層は,頁岩(黒色頁岩及び凝灰質頁岩)を主体とし,凝灰岩,火山礫凝灰岩及び 凝灰角礫岩並びにこれらの互層から構成される。
- ・火砕岩部層は、主として凝灰岩、火山礫凝灰岩及び凝灰角礫岩から構成される。
- ・成相寺層の構造は、ほぼ東西方向の走向を示し、北へ向かって約10°~20°緩く傾斜している。
- ・連続する破砕帯や断層並びに耐震重要施設及び常設重大事故等対処施設の支持地盤を切る地滑り面は認められない。



-250.0

第223回審查会合

資料2-1 p.20 加筆·修正

火

砕岩

部

層

ト

部

頁 岩

部 層

### 地質水平断面図(3号炉原子炉建物基礎地盤)



21





・成相寺層の構造は、概ね東西~北西 ー南東の走向を示す。 ・連続する破砕帯や断層並びに耐震重 要施設及び常設重大事故等対処施設 の支持地盤を切る地滑り面は認めら れない。

⊕<u>No. 377</u> T.P. −10.2m

## 底面付近写真(3号炉原子炉建物基礎地盤)



北



東

南













### 1. 敷地の地形, 地質・地質構造 過褶曲部の法面写真(2号炉建設時)





### シーム分布鉛直断面図(2号炉原子炉建物基礎地盤(南北))



27

第223回審査会合

資料2-1 p.29 加筆·修正

1. 敷地の地形, 地質・地質構造 敷地の地形, 地質・地質構造(まとめ)



- 変動地形学的調査, 文献調査, 地表地質踏査, 弾性波探査, ボーリング調査及び試掘坑調査の結果, 敷地の地形, 地質・地質構造は以下のとおりである。
- ・敷地には変位地形・リニアメントは認められない。
- ・敷地の地質は、新第三紀中新世の堆積岩類から成る成相寺層と貫入岩類及びそれらを覆う第四系の崖錐堆積物等から構成される。
- ・敷地の南方には、ほぼ東西方向の軸を持つ背斜構造が認められる。
- ・敷地には,連続する破砕帯や断層並びに耐震重要施設及び常設重大事故等対処施設の支持地盤 を切る地滑り面は認められない。
- ・背斜軸より北の一部では過褶曲部が認められるが、過褶曲部の下位の地層は緩やかな傾斜を
   示し、深部まで続く断層は認めらないことから、断層起因による構造ではないと考えられる。
- ・敷地には、地層の走向・傾斜と同一で連続性を有するシームが確認される。



敷地には,連続する破砕帯や断層並びに耐震重要施設及び常設重大事故等対処施設の支持地盤 を切る地滑り面は認められないが,地層の走向・傾斜と同一で連続性を有するシームが認められるこ とから,シームについて詳細検討を行ったうえで,活動性評価の対象とする断層等の抽出を行う。







## 2. 活動性評価の対象とする断層等の抽出

2. 活動性評価の対象とする断層等の抽出

シームの抽出





試掘坑(C-S坑)におけるシーム

ボーリングコアにおけるシーム

 ・試掘坑調査及びボーリング調査の結果,敷地には粘土分を含み,平板状あるいは平面状の形態を持つ薄い 粘土層(シーム)が認められる。 2. 活動性評価の対象とする断層等の抽出



第223回審査会合 資料2-1 p.26 加筆·修正



- 活動性評価の対象とする断層等の抽出
   活動性評価の対象とする断層等の抽出(まとめ)
- シームの詳細検討結果は以下のとおりである。
- ・ボーリング調査, 試掘坑調査等の結果, 敷地には, 粘土分を含み, 平板状あるいは平面状の形態 を持つ薄い粘土層(シーム)が認められる。

33

- ・敷地で確認されるシームの特徴として、地層を切ることなく、地層と同様の走向・傾斜で断続的に分 布する。
- ・シームの特徴を踏まえると、粘土を含む平板状の面に沿って変位している可能性がある。



シームは、粘土を含む平板状の面に沿って変位している可能性があることから、活動性評価の対象と する断層等としてシームを抽出する。



## 3. シームの対比

3. シームの対比 **敷地に分布する鍵層**①

第223回審査会合 資料2-1 p.11 加筆·修正




3. シームの対比 **敷地に分布する鍵層②** 

第223回審査会合 資料2-1 p.12 加筆·修正







----- 地質境界線

2号炉

原子炉建物

3号炉

原子炉建物

(投影)

No.337

T.P. (m)

200

150

100

50

-50

-100-

-150-

-200

No.215

1号炉

原子炉建物

(投影)

No.306



※2 フローユニット分布検討時の旧地形の 平面図及び断面図を示す。 3. シームの対比 鍵層の連続性

第223回審査会合 資料2−1 p.13 加筆・修正

37



ボーリング調査によるフローユニット[3]上面の等高線図 ※フローユニット分布検討時の旧地形の平面図を示す。

・フローユニットの分布等に基づき敷地の地質構造を検討した結果,下部頁岩部層中の同一層準は,2号及び3号炉原 子炉建物設置位置付近に連続的に分布すると考えられる。

・上記の検討結果に基づき、2号及び3号炉原子炉建物設置位置付近のシームについて、分布及び性状の比較を行う。





3. シームの対比

## 2号炉原子炉建物基礎底面に分布するシームの性状



・2号炉原子炉建物基礎底面には、連続性を有するシーム(最大層厚約5cm程度)が分布しており、2号炉調査当時では「Aシーム」と呼称していた。
・Aシームは、淡緑灰色粗粒凝灰岩層の上位に分布する。



第223回審查会合

資料2-1 p.27 加筆·修正

## 3号炉原子炉建物基礎地盤に分布するB8シームの性状





- ・3号炉原子炉建物基礎地盤において認められるB8シーム(最大層厚約6cm程度)は,淡 緑灰色粗粒凝灰岩から成る火砕流堆積層の上位に位置すること等から,2号炉原子炉 建物基礎底面で認められたAシームと同一のシームと考えられる。
- ・2号及び3号炉原子炉建物設置位置付近において、下部頁岩部層の同一層準が連続すること、及びシームが地層を切ることなく層理と調和的に分布することから、シームの活動性評価に当たり、3号炉原子炉建物設置位置付近の地質データに基づく検討を行う。



## シーム分布鉛直断面図(2号炉原子炉建物基礎地盤(南北))



第223回審査会合

資料2-1 p.29 加筆·修正

## シーム分布鉛直断面図(3号炉原子炉建物基礎地盤(南北))



・シームは、地層の走向・傾斜と同一で、緩やかな北傾斜を示す。



第223回審査会合

資料2-1 p.30 加筆·修正

シーム分布鉛直断面図(2号炉原子炉建物基礎地盤(東西))



第223回審査会合

資料2-1 p.31 加筆·修正

3. シームの対比



44

### シーム分布鉛直断面図(3号炉原子炉建物基礎地盤(東西))



・シームは、地層の走向・傾斜と同一で、ほぼ水平に分布する。



## シーム分布水平断面図(2号炉原子炉建物基礎地盤)



45



※シームは相当層準を示す。

## シーム分布水平断面図(3号炉原子炉建物基礎地盤)



第223回審查会合

資料2-1 p.34 再揭

## 耐震重要施設設置位置におけるシームの分布

(47)

・設置許可基準規則3条及び4条の対象となる「耐震重要施設」を以下に示す。



## 重大事故等対処施設設置位置におけるシームの分布

・設置許可基準規則38条及び39条の対象となる「重大事故等対処施設」を以下に示す。



## 耐震重要施設等のシーム分布図(1/9)

・2号炉原子炉建物,2号炉タービン建物,2号炉排気筒及び屋外配管ダクト(タービン建物~放水槽,タービン建物~排気筒),取水槽等<sup>※1</sup>及び取水口のシーム分布図を示す。

※1 取水槽,低圧原子炉代替注水ポンプ格納槽,第1ベントフィルタ格納槽及び取水管を示す。

第940回審査会合

資料1-1 P35 加筆·修正

※修正個所を青字で示す



## 耐震重要施設等のシーム分布図(2/9)

第940回審査会合 資料1-1 P36 加筆・修正 ※修正個所を青字で示す



・2号炉廃棄物処理建物,ディーゼル燃料貯蔵タンク基礎,屋外配管ダクト(ディーゼル燃料貯蔵タンク~原子炉建物)及び制御室建物のシーム分布図 を示す。



## 耐震重要施設等のシーム分布図(3/9)



51

・2号炉排気筒,屋外配管ダクト(タービン建物~放水槽)及び屋外配管ダクト(タービン建物~排気筒)のシーム分布図を示す。



地質断面図(C-C'断面, 岩級・シーム)

## 耐震重要施設等のシーム分布図(4/9)



52

#### ・1号炉取水槽北側壁のシーム分布図を示す。



## 耐震重要施設等のシーム分布図(5/9)



53)

・ガスタービン発電機建物、ガスタービン発電機用軽油タンク基礎及び屋外配管ダクト(ガスタービン発電機用軽油タンク~ガスタービン発電
機)のシーム分布図を示す。



断面位置図



## 耐震重要施設等のシーム分布図(6/9)

資料1-1 P43 加筆·修正 ※修正個所を青字で示す

第940回審査会合

54

・緊急時対策所用燃料地下タンク及び緊急時対策所のシーム分布図を示す。



断面位置図



## 耐震重要施設等のシーム分布図(7/9)



55

#### ・防波壁(多重鋼管杭式擁壁)のシーム分布図を示す。





防波壁(多重鋼管杭式擁壁) 縦断面図(岩級・シーム)

※1 図中の杭部については、杭が位置しているが、埋戻土の形状を示すために、周辺地盤の地質状況を示している。

※2 図中の については、地盤改良を実施しているが、元の砂礫層の分布を示すために、改良前の地質状況を示している。

第910回審査会合資料1-1 P53 加筆·修正 ※修正個所を青字で示す

56

耐震重要施設等のシーム分布図(8/9)

#### ・防波壁(逆T擁壁)のシーム分布図を示す。





## 耐震重要施設等のシーム分布図(9/9)



MMR

57

−50

50m

0

#### ・防波壁(波返重力擁壁)のシーム分布図を示す。

2 号炉放水路

-50

改良地盤



3 号炉放水路

※ 図中の [1] については、地盤改良を実施しているが、元の砂礫層の分布を示すために、改良前の地質状況を示している。

防波壁縦断図(波返重力擁壁)

## シームの対比(まとめ)



2号及び3号炉原子炉建物設置位置付近に分布するシームの対比結果は以下のとおりである。

- ・ボーリング調査で得られたデータに基づき敷地の地質構造を検討した結果、下部頁岩部層中の同一層準は、2号及び3号炉原子炉建物設置位置付近において連続的に分布する。
- ・2号炉原子炉建物基礎底面において代表的なAシームは、3号炉原子炉建物基礎地盤でもB8シームとして確認される(どちらのシームも同一層準と考えられる淡緑灰色粗粒凝灰岩から成る火砕流 堆積物層の上位に位置する)。
- ・ボーリング調査, 試掘坑調査等の結果, シームは地層と同様の走向・傾斜で分布する。



シームの活動性評価にあたっては、データの豊富な3号炉原子炉建物設置位置付近の地質データに 基づく検討を行うこととする。



# 4. シームの性状





4. シームの性状

シームの類似性②

第223回審査会合 資料2−1 p.38 再掲



4. シームの性状

シームの走向・傾斜(背斜軸南側)



第223回審查会合

資料2-1 p.43 加筆·修正

<u>62</u>

・背斜軸の南側に分布するシームは、地層の走向・傾斜と同様に、ほぼ東西走向で緩やかな南傾斜を示す。

4. シームの性状 背斜軸北側及び南側の地質・地質構造



背斜軸

向斜動

T.P.(m 150.0

-150.0



 ・敷地の南方には、ほぼ東西方向の軸を持つ背斜構造が認められ、さらに南側には、背斜軸とほぼ同じ方向の軸を持 つ向斜構造が認められる。

-150.0

・シームは背斜軸の北側及び南側のいずれにおいても、層理と調和的に分布している。

4. シームの性状

シームの構成鉱物(X線回折分析 試料採取位置)



第223回審查会合

資料2-1 p.41 加筆·修正

4. シームの性状

## シームの構成鉱物(X線回折分析 結果)

シームNo.					B1	B2	B3	B4	B5	B6	B7	B8	В9	B10	B11	B12	B13	B14	B15	B16	B17	B18	B19	B20	B21	B22	B23	B24	B25	B26	B27	B28	B29
主要 造要造 岩	Æ	ī		英	0	0	0	0	0	0	Δ	0	0	0	0	0	0	0	Δ	Δ	Δ	0	0	0	0	0	+	0	Δ	0	0	+	0
	斜	Ð	Ę	石	Δ	+	+	Δ	Δ	+	+	Δ	0	+	+	+	+	+	Δ			0	0	0	0	0		+	0	0	0	+	Δ
	ъ	IJ	長	石	Δ												+					0			0	+					0		Δ
沸 石	方	浔	<b>弗</b>	石																												+	
	斜プ	チロ	I JL	沸 石																Ø	0			0	+			+			0		
	スチ	ル	バ	イト																													Δ
	п —	÷ :	2	マイト										******							0	+	0	0			Δ	Δ					
粘土鉱物	スメ	ク	タ	イト																							+					+	Ø
	イライトノスス	トクタイ	ト混	合層鉱物	0	0	0	Ø	Ø	0	Δ	0	0	Ø	Δ	0	0	0	0	Δ	+	0	Δ	0	Ø	Ø	Δ	Δ	Ø	Δ	Δ		
	雲	ß	₽	類																							+					+	
	緑	浙	E	石	0	+	+		+	+	+	+	+	+	Δ	Δ	0	0	0	+		0	Δ		+	Δ	+		+	+	Δ	+	
巅 鉱酸 物 塩	方	角	а 7	石		Δ	0	+	0	0	0	0	0	Δ	0	+	Δ	0	Δ	0	0		Δ	+	Δ			0		+	+		
	⊐ ۲	1 7	7	イト	+										0		Δ																
硫 化 鉱 物	Æ	ī		膏			+	Δ																						+	+		
	黄	蚃	<u>ب</u>	鉱	Δ	Δ	Δ	Δ	Δ	+		+	+	+	+	+	+	+	+		Δ		+	+	+	+	+	+	+	0	+	+	
	重	Ē	 B	石						Δ																							
そ の 他	アナ	- 5	<b>z</b> .	- ゼ		+		+	+			+				+																	
	蛍	ł		石							0																						
	クリン	スト	バ	ル 石																		+											
備考																								試掘坑	試掘坑	試掘坑	試掘坑	試掘坑			試掘坑		

◎:多量 O:中量 △:少量 +:微量

※1 B23シームのX線回折分析のチャート並びにB23シーム及びその周辺母岩のX線回折分析結果は補足説明「4.シームの活動性(2)シームの活動性評価 ①B23シームの類似性」参照

※2 別途分析したBS-1孔及びBS-2孔のコア試料を用いて実施したシーム及び周辺母岩のX線回折分析結果は本資料P.95,96参照

・29層準全てのシームを対象としたX線回折分析の結果,いずれのシームも変質鉱物であるイライト/スメクタイト混合鉱物及び初生鉱物である石英,斜長石等で構成されており,概ね同様の性状を示す。

第223回審査会合

資料2-1 p.42 加筆·修正

4. シームの性状

## シームの性状(まとめ)



- <mark>敷地において連続性を有するシームとして、B1~B29シームが認められる。これらは以下の共通の形態的特徴を有する。</mark>
- ・シームは、概ね3cm以下の層厚で、地層を切ることなく層理と調和的に分布する。
- ・母岩との境界が明瞭であり、断層破砕帯に見られるような角礫化帯は認められない。
- ・色調等から、シームの原岩は凝灰岩又は凝灰質頁岩と推定される。
- ・シームは、背斜軸の北側では北傾斜、南側では南傾斜を示し、褶曲構造と調和的に分布する。
- X線回折分析の結果、いずれのシームも概ね同様の鉱物で構成される。



## 5. シームの活動性

(1)シームの活動性評価方法

(2)シームの成因

①敷地及び敷地周辺の応力場

②シームの条線方向と最新活動センス

(3)シームの活動性評価

①シームで認められる鉱物種とせん断面の関係

②シームで認められる鉱物の生成条件

5. シームの活動性(1)シームの活動性評価方法

シームの活動性評価方法



68)

<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. 将来活動する可能性のある断層等の認定

2.1 基本方針

- (1)「将来活動する可能性のある断層等」は、後期更新世以降(約12~13万年前以降)の活動が否定できないものとすること。
- (2)その認定に当たって,後期更新世(約12~13万年前)の地形面又は地層が欠如する等,後期更新世以降の活動性が明 確に判断できない場合には,中期更新世以降(約40万年前以降)まで遡って地形,地質・地質構造及び応力場等を総 合的に検討した上で活動性を評価すること。
- (3)なお、活動性の評価に当たって、設置面での確認が困難な場合には、当該断層の延長部で確認される断層等の性状等 により、安全側に判断する必要がある。

<敷地内及び敷地周辺の地質・地質構造調査に係る審査ガイド p.13>

4.1.2.3 地質調査

[解説]

(5) 断層の活動性評価に対し, 断層活動に関連した微細なずれの方向(正断層, 逆断層, 右横ずれ断層, 左横ずれ断層な ど) や鉱物脈あるいは貫入岩等との接触関係を解析することが有効な場合がある。

・<u>敷地内では、後期更新世(約12~13万年前)の地形面又は地層が欠如しているため、応力場、シームの形成に</u> 関連したずれの方向及び鉱物脈との接触関係に着目し、シームの活動性を総合的に検討した。 5. シームの活動性(2)シームの成因()敷地及び敷地周辺の応力場

山陰地域における応力場の変遷(新第三紀中新世~第四紀)



山陰地域における応力場の変遷(新第三紀中新世~第四紀)



#### 九州西方-山陰沖海域テクトニックイベント一覧

伊藤·荒戸(1999)<sup>(2)</sup>に一部加筆

第223回審查会合

資料2-1 p.48 再掲

69

・鹿野ほか(1994)によると、中期~後期中新世頃まで主応 カの方向は南北方向であり、この時期に、東西方向の褶曲 は形成されたとしている。

・伊藤・荒戸(1999)によると、山陰沖海域における応力場は、 後期中新世では「南北圧縮」であるが、鮮新世〜更新世で は「東西圧縮」であるとされている。

5. シームの活動性(2)シームの成因①敷地及び敷地周辺の応力場 山陰地域における褶曲運動の完了時期



松江市西尾町東方の道路沿いの和久羅山安山岩 鹿野ほか(1994)より引用

第223回審查会合

資料2-1 p.49 加筆·修正

70

・多井(1973)<sup>(3)</sup>及び鹿野ほか(1994)によると、松江市東部において大きく褶曲した松江層が和久羅山安山岩に不 整合に覆われていることから、島根半島における褶曲運動の完了時期は和久羅山安山岩の貫入年代以前である とされている。\*\*

・鹿野ほか(1994)によると、和久羅山安山岩の貫入年代は、約5~6Maとされている。※

※松江層を不整合に覆う和久羅山安山岩は、貫入年代の違いから、Pineda-Velasco et al. (2018)の和久羅山デイサイト溶岩(0.7~0.9Ma)とは区別する。

5. シームの活動性(2)シームの成因①敷地及び敷地周辺の応力場 山陰地域における現在の応力場



第223回審查会合

資料2-1 p.51 加筆·修正

- ・塚原・小林(1991)は、震源深さ35kmより浅い地震で公表されたものを微小地震(マグニチュードは2.5~7.0)まで含めて収集して応力の方位を評価している。
- ・中国・四国地域では最大水平圧縮応力の方位はほぼ同じで西北西一東南東であり,横ずれ断層型の応力状態であるとされている。
5. シームの活動性(2)シームの成因 ①敷地及び敷地周辺の応力場 山陰地域における現在の応力場(地殻変動)



国土地理院ホームページ(https://www.gsi.go.jp/cais/HIZUMI-hizumi5-100.html)より

第223回審查会合

資料2-1 p.52 加筆·修正

72

最近約100年間(1883年~1994年)の地殻歪は、概ね東西方向の圧縮歪が卓越している。

5. シームの活動性 (2)シームの成因 ①敷地及び敷地周辺の応力場 初期地圧の測定(概要)



73



※初期地圧の測定方法は補足説明「4.シームの活動性(1)シーム の成因①初期地圧の測定方法」参照

・敷地内の岩盤応力状態を把握するため、3号炉建設時の試掘坑壁面にボーリング孔を設け、埋設ひずみ計を 設置し、初期地圧を測定した。 5. シームの活動性(2)シームの成因 ①敷地及び敷地周辺の応力場 初期地圧の測定(測定結果)



水平面主応力分布図

・東西方向の圧縮力が卓越しており、当地域周辺での広域的な地殻応力の方向と一致している。 ・最大主応力はほぼ鉛直の方向を示し、測定した鉛直応力(902kN/m)は地山土被り圧とほぼ同等である

ことから、測定結果は妥当であると考えられる。

# (74)

第223回審查会合

資料2-1 p.54 再掲

- 5. シームの活動性(2)シームの成因 ②シームの条線方向と最新活動センス 試掘坑におけるシームの条線観察位置図
  - ・シームの活動性を把握するために、試掘坑内に露出するシームについて、条線方向の観察を行った。

第223回審查会合

資料2-1 p.55 再揭



試掘坑におけるシームの条線観察結果 Ν 5.00 5.0015.00 15.00 25.00 25.00 35, 00 35.00 45.00 45.00 55,00 55.00 65.00 65.00 B艿 75.00 75.00 85.00 85.00 W Е 15 10 15 原子炉建物設置位置 10 0 5 5 S (数) B-2試験坑 ローズダイヤグラム[37条線] ステレオネット投影 [37条線] B-1試験坑 (下半球投影) A-1試験坑 A立坑 ⊐ A坑 NS-3th D立坑 C-1試験坑 D抗 T1(B21)シーム T2 (B22) シーム T3 (B23) シーム T4 (B24) シーム 礿 T5 (B25) シー 50m 10 20 30 40

第223回審查会合

資料2-1 p.56 加筆·修正

76

・試掘坑内でのシームの条線方向調査の結果、シームの最終変位方向は、概ね南北方向であると考えられる。

※その他の各条線観察結果は、本資料P.91、補足説明「4.シームの活動性(1)シームの成因②過褶曲とシームの形成過程」参照

5. シームの活動性(2)シームの成因 ②シームの条線方向と最新活動センス

5. シームの活動性(2)シームの成因 ②シームの条線方向と最新活動センス 試掘坑におけるシームと貫入岩(岩脈)との切断関係





・試掘坑内の壁面観察の結果、ドレライトの岩脈がB24シームによって切られており、 その変位方向は重力性の変位のセンスとは異なり、上盤側が南方へずり上がる 方向である。

第223回審查会合

資料2-1 p.57 再揭

77

・このことから、シームの変位方向は、新第三紀中新世の南北圧縮応力場における褶曲運動に調和的であると考えられる。





第223回審查会合

資料2-1 p.59 加筆·修正

78

試料採取状況(例)

・島根原子力発電所3号炉の建設時に、試掘坑で確認されるシームを対象として薄片試料を作製しておりシームのずれの方向を再観察した。

5. シームの活動性(2)シームの成因 ②シームの条線方向と最新活動センス 試掘坑における薄片観察(試料採取位置)





試掘坑サンプリング位置(平成15年撮影)

5. シームの活動性(2)シームの成因 ②シームの条線方向と最新活動センス 薄片観察結果 B23-DR-NE-SW(せん断面の認定)

试料採取位置

D坑R部

凡例

3号炉原子炉建物

:薄片作成方向



第223回審査会合

資料2-1 p.70 加筆・修正

80

・肉眼観察及び鏡下観察による詳細観察の結果,3条のせん断面を抽出した。 
 ・複合面構造が確認されるが、いずれのせん断面も直線性・連続性に乏しい。



5. シームの活動性(2)シームの成因(2)シームの条線方向と最新活動センス

### B23シームの薄片観察結果(せん断面とせん断センス)

試料 採取箇所	対象 シーム	薄片試料名	試料の 条線方向	薄片の作製方向	複合面構造 の有無	認められる せん断センス	最新活動 センス	資料該当箇所
	3号炉 試掘坑	B23-AS1-1-N-S 南北方		N-S方向	無	-	-	補足説明「4. シームの活動性 (2)シー ムの活動性評価 ②試掘坑試料のB23 シームの薄片観察結果」
B23		B23-DR-NE-SW	南北方向	NE-SW方向	有	逆断層センス	逆断層 センス	本資料 P.80, 81 ・ 補足説明「4. シームの活動性 (2)シー ムの活動性評価 ②試掘坑試料のB23 シームの薄片観察結果」
シーム		B23-DR-NW-SE	南北方向	NW-SE方向	有			補足説明「4. シームの活動性 (2)シー ムの活動性評価 ②試掘坑試料のB23 シームの薄片観察結果」
	ボーリング BS-2孔	BS2-B23	南北方向	条線方向	有	シーム上部:逆断層センス シーム下部:正断層センス	逆断層 センス	本資料 P.88~105 ・ 補足説明「4. シームの活動性 (2)シー ムの活動性評価 ④BS-2孔のB23シー ムの薄片観察結果」

82

・3号炉試掘坑及びボーリングBS-2孔におけるB23シームを対象とした薄片観察の結果,ボーリングBS-2孔では、シームの複合面構造からシーム上部が逆断層センス、下部が正断層センスであることが確認されたため、B23シームには複数回の動きが記録されているが、B23シームの最新活動センスは逆断層センスであると考えられる。

5. シームの活動性 (2)シームの成因

### シームの成因(まとめ)

第223回審査会合 資料2-1 p.44 加筆・修正

- 敷地及び敷地周辺の応力場並びにシームの条線方向と最新活動センスの調査結果は以下のとおりである。
  - ・文献調査の結果、山陰地域における南北圧縮応力場での褶曲運動の完了時期は、新第三紀中新世末期である と考えられる。
  - ・文献調査及び初期地圧測定の結果,島根原子力発電所における現在の応力場は、概ね東西圧縮であると考えられる。
  - ・3号炉試掘坑における条線観察の結果,背斜軸北側におけるシームの条線方向は概ね南北方向であると考えられる。
  - ・3号炉試掘坑及びボーリングBS-2孔におけるB23シームを対象とした薄片観察の結果,ボーリングBS-2孔では、シームの複合面構造からシーム上部が逆断層センス、下部が正断層センスであることが確認されたため、 B23シームには複数回の動きが記録されているが、B23シームの最新活動センスは逆断層センスであると考えられる。
- 以上の調査結果から、敷地に分布するシームは、新第三紀中新世と考えられる南北圧縮応力場において、褶曲運動に伴う層面すべりにより形成され、後期更新世以降に活動していないと考えられる。



5. シームの活動性(3)シームの活動性評価①シームで認められる鉱物種とせん断面の関係

B23シーム確認ボーリング位置図

第318回審査会合 資料2 p.26 加筆·修正

84



B23シームは, 3号炉のボーリング調査で相当層準まで掘削したボーリング72本のうち, 57本において確認されている。

5. シームの活動性(3)シームの活動性評価(1)シームで認められる鉱物種とせん断面の関係)

既往ボーリング調査におけるシームの確認箇所数 第318回審査会合資料2 p.27 再揭

85



#### ボーリング調査におけるシームの箇所数の整理

・3号炉のボーリング調査によるシームの確認箇所数を整理した結果, B23シームが最も多く確認されており, B1~ B29シームのうち最も連続性が高いシームであると考えられる。

以上のことから、B23シームを対象にシームの活動性評価を行うこととする。

5. シームの活動性(3)シームの活動性評価①シームで認められる鉱物種とせん断面の関係

追加ボーリング調査 調査位置図

第318回審査会合 資料2 p.33 加筆·修正

86



・シームを対象とした薄片観察等分析の試料を採取するため,追加ボーリング調査を実施した。 ・BS-1,2からX線回折分析,BS-2から薄片観察,EPMA分析等の試料を採取した。

5. シームの活動性(3)シームの活動性評価(1)シームで認められる鉱物種とせん断面の関係

シームの活動性評価のデータ拡充 分析等手順 第318回審査会合 資料2 p.34 再掲

87



酸素同位体試験 ・方解石の酸素同位体から、生成温度を推定 🗲

5. シームの活動性 (3)シームの活動性評価 ①シームで認められる鉱物種とせん断面の関係

### コア観察結果 BS-2, B23シーム

第318回審査会合 資料2 p.35 加筆·修正

88



・コア観察の結果, GL-29.53m付近に, 厚さ7cmで平板状の形態を有し, 層理に平行に分布するシームが認められる。
 ・当該シームは, 鍵層との対比結果等を踏まえると, B23シームと考えられる。

5. シームの活動性(3)シームの活動性評価①シームで認められる鉱物種とせん断面の関係



第318回審査会合 資料2 p.37 再掲

89



[せん断面の確認]

- ・シーム内部には、直線性の高い低密度部及びこれと斜交する葉状の構造が複数認められるが、いずれも不明瞭であるため、研 磨片観察及び薄片観察により、せん断面を認定する。
- [せん断センス]
- ・葉状の面構造が確認でき、シーム内の上部は左横ずれセンス(逆断層センス)、下部は右横ずれセンス(正断層センス)であると 考えられる。

5. シームの活動性 (3)シームの活動性評価 ①シームで認められる鉱物種とせん断面の関係

CT観察結果 BS-2, B23シーム

第318回審査会合 資料2 p.39 再掲

90





断面6



断面4

5. シームの活動性(3)シームの活動性評価(1)シームで認められる鉱物種とせん断面の関係)

## 条線観察結果

#### 第318回審査会合 資料2 p.41 再掲





・B23シーム及びその他のシームの条線方向は概ね南北方向であることから、シームの最終変位方向は南北方向であると考えられる。 ・研磨片試料及び薄片試料の作製方向は、条線方向である南北方向とした。

5. シームの活動性(3)シームの活動性評価(1)シームで認められる鉱物種とせん断面の関係)

研磨片観察結果

#### 第318回審査会合 資料2 p.42 再掲

92



[せん断面の確認]

・シーム内部には、CT画像の低密度部に対応するせん断面(Y面)が複数認められる。

[せん断センス]

・せん断により鉱物が配列する葉状の面構造(P面)が確認でき、シーム内の上部に左横ずれセンス(逆断層センス)、下部に右横 ずれセンス(正断層センス)が認められる。

5. シームの活動性(3)シームの活動性評価①シームで認められる鉱物種とせん断面の関係

研磨片観察結果

#### 第318回審査会合 資料2 p.51 再掲

93



・薄片全体を横断するようなせん断面は認められないが、細粒化しているせん断面のうち、比較的直線性・連続性が高い5本のせん断面を抽出した。シームと上下母岩との境界部については、細粒化部が認められないこと、直線性が低いこと等から、せん断面から除外した。

- ・シーム内のせん断面④付近を境に上部に左横ずれセンス(逆断層センス),下部に右横ずれセンス(正断層センス)が認められる。シーム 上下母岩には、複合面構造は認められない。
- ・シーム上部にのみ細粒化したせん断面が複数分布すること、上部の左横ずれセンスが下部に分布するイライト/スメクタイト混合層鉱物を切ることから、B23シームには複数回の動きが記録されており、最新活動センスは逆断層センスであると考えられる。

5. シームの活動性(3)シームの活動性評価①シームで認められる鉱物種とせん断面の関係

## X線回折分析 試料採取位置図

第318回審査会合 資料2 p.45 加筆·修正



5. シームの活動性(3)シームの活動性評価(1)シームで認められる鉱物種とせん断面の関係)

シーム及びその周辺母岩のX線回折分析結果(定方位・不定方位)

第318回審査会合 資料2 p.47 再揭

95

#### シーム及びその周辺母岩のX線回折分析結果 定方位,不定方位(1/2)

ボーリングNo.				BS	6-1					BS-2														
シームNo.	В3		B4		В	35	В	6		B4		В	35	В	6		B8			B10			B12	
対象	シーム	B4 下部 母岩	シーム	上盤 母岩	下部 母岩	シーム	シーム	上部 母岩	下部 母岩	シーム	B4上部 母岩	シーム	上部 母岩	下部 母岩	シーム	下部 母岩	シーム	上部 母岩	下部 母岩	シーム	上部 母岩	下部 母岩	シーム	上部 母岩
岩相	-	黒色頁 岩	-	黒色頁 岩	凝灰質 頁岩	-	-	黒色頁 岩	黒色頁 岩	-	黒色頁 岩	-	黒色頁 岩	凝灰質 頁岩	-	黒色頁 岩	-	細粒 凝灰岩	凝灰質 頁岩	-	黒色頁 岩	黒色頁 岩	-	黒色頁 岩
石英	O	Δ	Δ	0	O	0	0	Ø	Δ	Δ	0	0	Ø	0	0	Ø	Δ	Δ	0	0	0	Δ	Δ	0
斜長石	Δ	Δ	-	Δ	-	-	-	-	Δ		Δ	Δ	Δ	-	-	Δ	Δ	Δ	Δ	-	Δ			-
カリ長石		-		-					Δ		-					Δ		Δ	Δ					
モルデン沸石																								
スチルバイト																								
ローモンタイト																								
斜プチロル沸石																								
イライト/スメクタイト 混合層鉱物	0	Δ	Δ	-	Δ	Δ	0	Δ	0	0		Δ		Δ	0	-	0	0	0	Δ	0	0	Ø	Δ
スメクタイト	Δ	Δ	Δ				-			—													-	
雲母				Δ							Δ		-	-										
緑泥石	-	_	-	_	-		Δ	-	0	Δ	Δ	-	-		-	Δ	Δ	Δ	Δ	Δ	0	0	0	Δ
方解石	O	0	0	Δ		Δ	-	Δ		Ø	Δ	Δ	0		Ø	-	Ø	0	0	Δ	Δ	0		Δ
黄鉄鉱	Δ	0	Δ	Δ	Δ	0	Δ		0	Δ	0	Δ	Δ	Δ	Δ	Δ		Δ	0	Δ	Δ		Δ	Δ
石膏	-				-		Δ						Δ							-				

◎:多量 O:中量 △:少量 -:極微量

5. シームの活動性(3)シームの活動性評価①シームで認められる鉱物種とせん断面の関係

シーム及びその周辺母岩のX線回折分析結果(定方位・不定方位)

第318回審査会合 資料2 p.48 再掲

96

#### シーム及びその周辺母岩のX線回折分析結果 定方位,不定方位(2/2)

ボーリングNo.		BS-2										No.347			No.330												
シームNo.	В	13		B14			B15			B17			B18			В	23			B25			B28			B29	
対象	下部 母岩	シーム	下部 母岩	シーム	上部 母岩	下部 母岩	<i>∿</i> −4	上部 母岩	下部 母岩	シーム	上部 母岩	下部 母岩	<u>у</u> −7	上部 母岩	下部 母岩	シーム (下)	シーム (上)	上部 母岩	下部 母岩	シーム	上部 母岩	下部 母岩	シーム	上部 母岩	下部 母岩	<i></i> у−Ь	上部 母岩
岩相	凝灰質 頁岩	-	凝灰質 頁岩	-	黒色頁 岩	細粒 凝灰岩	—	細粒 凝灰岩	凝灰質 頁岩	-	凝灰質 頁岩	凝灰質 頁岩	-	凝灰質 頁岩	黒色頁 岩	-	_	細粒 凝灰岩	黒色頁 岩	-	細粒 凝灰岩	黒色頁 岩	-	凝灰質 頁岩	黒色頁 岩	-	黒色頁 岩
石英	Ø	0	Δ	Δ	Δ	O	Δ	0	0	Δ	0	Ø	Ø	0	0	Δ		Δ	0	Δ	Δ	Δ	Δ	0	Ø	0	Ø
斜長石	Δ				-	Δ	-	-	Δ	Δ	Δ	Δ	Δ	Δ							Δ	-	-	-	-		-
カリ長石			-																			Δ	Δ	Δ	Δ	_	Δ
モルデン沸石																										-	
スチルバイト							Δ						-						-		Δ						
ローモンタイト															-	0	Ø			Δ							
斜プチロル沸石										-										0							
イライト/スメクタイト 混合層鉱物	Δ	Δ	Δ	Δ	0	-	Δ	Δ	Δ	Δ	Δ	Δ	Δ	Δ	-	Δ	Δ	0	Δ	0	0	Δ	Δ	Δ			
スメクタイト		-								-												-	Δ	-	0	Ø	Δ
雲母															Δ							Δ	-		-		Δ
緑泥石	Δ	Δ	Δ	Δ	Δ	Δ	Δ	Δ	Δ	Δ	Δ	0	0	0	Δ			Δ	Δ		0	0	-	Δ			
方解石	Δ	Ø		Ø			Δ			0					Δ	Ø	0	Δ									
黄鉄鉱	0	Δ	Δ		Δ		Δ	Δ	Δ	Δ	Δ				Δ	0	۲	Δ	Δ	Δ	0	Δ					
石膏							-									-	-			-		0	0	Δ			
Ж B28.2	9シー	ム及て	バその	周辺は	み岩に	ついて	cは. I	既往术	ミーリン	グか	ら試料	採取	し、新7	たに分	が析した	<b>_</b> _				© :	多量	0:	中量	△:4	い量	一:極	微量

・いずれのシームも変質鉱物であるイライト/スメクタイト混合層鉱物及び初生鉱物である石英,斜長石等で構成されており,概ね同様の 鉱物組成を示す。

・B23シームで認められる濁沸石(ローモンタイト)及び方解石は、周辺母岩よりシーム内部の方が相対的に多く認められること、薄片観察で脈 状であること、濁沸石は局所的に認められることから、熱水変質作用により晶出したと考えられる。

5. シームの活動性(3)シームの活動性評価①シームで認められる鉱物種とせん断面の関係

第318回審査会合 資料2 p.53 再掲



- ・自形鉱物が晶出してせん断面①は途切れている。 自形鉱物は変位・変形を受けていない。
- ・自形鉱物は、単ニコルで無色で劈開が顕著であり、 直交ニコルで高次の干渉色を示すことから、X線回 折分析結果を踏まえると、方解石であると考えられ る。

(平成27年撮影)

5. シームの活動性(3)シームの活動性評価①シームで認められる鉱物種とせん断面の関係

第318回審査会合 資料2 p.55 再掲



5. シームの活動性(3)シームの活動性評価(1)シームで認められる鉱物種とせん断面の関係

第318回審査会合 資料2 p.57 再掲



5. シームの活動性(3)シームの活動性評価①シームで認められる鉱物種とせん断面の関係

第318回審査会合 資料2 p.59 再掲



5. シームの活動性(3)シームの活動性評価(1)シームで認められる鉱物種とせん断面の関係)

第318回審査会合 資料2 p.61 再掲



薄片写真(直交ニコル)

0.5mm 凡例 :濁沸石 0



- 【写真03 拡大1 EPMA分析結果】
- ・沸石の種類を詳細に同定するため、EPMA分析を実施 した。
- ・せん断面③を横断する鉱物脈は、既存の文献における 鉱物組成を踏まえると、薄片観察での鉱物種の同定結 果と同様、この鉱物は濁沸石と考えられる。

		E	Mass(%)								
分析 位置	1	2	3	4	5	文献値 (濁沸石)					
SiO <sub>2</sub>	51.607	50.917	51.967	52.550	53.136	50.70					
TiO <sub>2</sub>	0.004	0.254	0.032	0.194	0.006	<b>%</b> 1					
$Al_2O_3$	20.727	20.179	20.760	21.215	21.004	22.53					
$Fe_2O_3$	0.241	0.311	0.229	0.257	0.206	0.04					
MnO	0.000	0.020	0.012	0.012 0.002		<b>※</b> 1					
MgO	0.057	0.177	0.092	0.236	0.069	—					
CaO	11.558	10.598	11.287	10.927	11.188	11.54					
K <sub>2</sub> O	0.287	0.567	0.506	0.706	0.481	0.30					
Na <sub>2</sub> O	0.025	0.141	0.099	0.077	0.026	0.40					
$Cr_2O_3$	0.011	0.019	0.015	0.000	0.006	<b>%</b> 1					
SO <sub>3</sub>	0.000	0.045	0.051	0.082	0.040	<b>%</b> 1					
ОН	15.483	16.773	14.948	13.755	13.818	14.41 <sup>%2</sup>					
Total	100.000	100.001	99.998	100.001	100.000	99.92					
※1 文献に数値の記載なし (平成27年撮影)											

※2 文献におけるH<sub>2</sub>O<sup>+</sup>とH<sub>2</sub>O<sup>-</sup>の和とみなした。

5. シームの活動性(3)シームの活動性評価①シームで認められる鉱物種とせん断面の関係

第318回審査会合 資料2 p.63 再掲



5. シームの活動性(3)シームの活動性評価(1)シームで認められる鉱物種とせん断面の関係

第318回審査会合 資料2 p.65 再掲

103)



5. シームの活動性(3)シームの活動性評価(1)シームで認められる鉱物種とせん断面の関係)

第318回審査会合 資料2 p.67 再掲





(平成27年撮影)

5. シームの活動性(3)シームの活動性評価(1シームで認められる鉱物種とせん断面の関係)

### EPMA分析結果 BS2-B23



第318回審査会合 資料2 p.69 再掲

- 【写真05 EPMA分析結果】
- ・沸石の種類を詳細に同定するため、EPMA分析を実施した。
- ・せん断面⑤を横断する鉱物脈は、鉱物組成が既存の 文献における濁沸石と整合的であったため、薄片観察 での同定結果と同様、この鉱物は濁沸石と考えられる。

	EPMA分析	Mass(%)			
分析 位置	1	2	文献値 (濁沸石)		
SiO <sub>2</sub>	50.432	49.467	50.70		
TiO <sub>2</sub>	0.112	0.078	<b>%</b> 1		
$AI_2O_3$	20.156	21.525	22.53		
$Fe_2O_3$	0.214	0.451	0.04		
MnO	0.004	0.041	*1		
MgO	0.070	0.762	_		
CaO	10.582	8.546	11.54		
K₂O	0.398	1.973	0.30		
Na₂O	0.137	0.129	0.40		
$Cr_2O_3$	0.003	0.003	*1		
SO <sub>3</sub>	0.176	0.353	<b>※</b> 1		
ОН	17.715	16.672	14.41 <sup>※2</sup>		
Total	99.999	100.000	99.92		

※1 文献に数値の記載なし

※2 文献におけるH<sub>2</sub>O<sup>+</sup>とH<sub>2</sub>O<sup>-</sup>の和とみなした。

(平成27年撮影)

5. シームの活動性(3)シームの活動性評価(2)シームで認められる鉱物の生成条件

## 文献調査結果(沸石の生成温度)

第318回審査会合 資料2 p.77 加筆·修正

106)

	沸石の生成温度一覧表													
				沸石對	領									
	方沸石 NaAlSi₂O₀∙ H₂O	濁沸石(ローモンタイト) CaAl₂Si4O12 ・4H2O	斜プチロル沸石 (Na,K,Ca) <sub>2-3</sub> Al <sub>3</sub> (Al,Si) <sub>2</sub> Si <sub>13</sub> O <sub>36</sub> .• 12H <sub>2</sub> O	束沸石 (Ca,Na₂,K₂)Al₂Si <sub>7</sub> O <sub>18</sub> ・7H₂O	菱沸石 CaAl₂Si₄O <sub>12</sub> ∙6H₂O	モルデン沸石 (Na2,K2,Ca)Al2 Si10O24 • 7H2O	輝沸石 (Ca,Na₂)Al₂Siァ O <sub>18</sub> ∙6H₂O	ワイラケ沸石 CaAl₂Si₄O <sub>12</sub> ・2H₂O						
井沢(1996) <sup>(5)</sup>	-	140°C−210°C	140℃以下	140°C以下	-	80°C-140°C	_	210℃以上						
歌田(1997) <sup>(6)</sup>	84°C−123°C	100°C-150°C	44°C-84°C	_	_	_	_	_						
吉村(2001) <sup>(7)</sup>	120°C-220°C	200°C−260°C	_	70°C以下	70℃以下	120°C以下	100°C-200°C	250℃以上						
吉村(2003) <sup>(8)</sup>	70℃以下	100°C−170°C	100°C以下	_	_	_	100°C以下	_						
星ほか(1992) <sup>(9)</sup>	80°C-110°C	138°C-150°C	_	_	_	_	_	_						
Iijima(1978) <sup>(10)</sup>	84°C−124°C	120℃以上	124°C以下	_	_	124°C以下	84°C−124°C	_						

・文献調査の結果、濁沸石の生成温度は100℃以上とされており、現在の地温(B23シームの薄片試料を採取したT.P.約-20mで約10℃)※ と比較して高温であることから、B23シームに晶出する濁沸石は100℃以上の熱水により生成されたと考えられる。

※敷地内における現在の地温については、補足説明「3.シームの性状(4)B29シームでイライト/スメクタイト混合層鉱物が検出されない理由」参照

5. シームの活動性(3)シームの活動性評価(2)シームで認められる鉱物の生成条件

## 方解石の生成温度に関する検討

第318回審査会合 資料2 p.79 加筆·修正

107



・B23シームで確認された方解石の生成温度を推定するため、既往ボーリングコアのシームの周辺母岩の白色脈から試料を採取し、流体包有物試験及び酸素同位体試験を実施した。
## 5. シームの活動性(3)シームの活動性評価②シームで認められる鉱物の生成条件 方解石の生成温度に関する検討(流体包有物試験及び酸素同位体試験結果)



流体包有物試験及び酸素同位体試験における方解石の生成温度の測定結果

 ・流体包有物試験及び酸素同位体試験による方解石の生成温度は約60℃~約210℃であり、現在の地温と比較して高温であることから、 方解石は、火成活動が活発であった時期の変質作用により生成されたと考えられる。

・深度方向と生成温度に相関が認められないことから、方解石は続成変質作用ではなく、熱水変質作用により晶出したと考えられる。

5. シームの活動性(3)シームの活動性評価 ②シームで認められる鉱物の生成条件 文献調査結果(変質鉱物の生成時期)



第318回審查会合

資料2 p.87 加筆·修正

鹿野ほか(1994)より引用・加筆

5. シームの活動性(3)シームの活動性評価(2)シームで認められる鉱物の生成条件 敷地内の構造発達史の検討



第318回審查会合

資料2 p.88 加筆·修正

和久羅山デイサイト溶岩0.7-0.9Ma(※5)

・B23シームの薄片観察結果, 流体包有物試験による方解石の生成環境の検討, 敷地近傍における火成活動等を踏まえると, 熱水変質鉱物である濁沸石・方解石は, 後期更新世以降に生成されたものではないと考えられる。

※1 鹿野ほか(1994)の火成活動の時代に基づく。

鹿野ほか

(1994)

- ※2 B23シームの薄片観察結果より、濁沸石・方解石は、せん断面を横切って晶出し、変位・変形を受けていないことから、南北圧縮応力に伴うシームの形成以降に晶出したものと考えられる。また、流体包有物試験において、方解石の生成環境が概ね海水であったこと、及び濁沸石や方解石が塩基性の変質鉱物であることから、鹿野ほか(1994)の堆積環境や火成活動を踏まえると、熱水変質作用②により生成したと考えられる。
- ※3 続成変質作用によるイライト/スメクタイト混合層鉱物の生成温度は高温であることから、火成活動が活発であり、上載層がある程度堆積した時期に生成したと考えられる。
- ※4 鹿野ほか(1994)の構造運動,3号炉試掘坑や追加ボーリングBS-1・2及び過褶曲露頭における条線観察の結果からシームの条線方向が概ね南北方向であること、3号炉試掘坑 及び追加ボーリングBS-2の試料から作成した薄片のシーム部観察結果から最新活動センスが逆断層センスと認められること及びシーム内部の濁沸石・方解石がせん断面を横 切って晶出し、変位・変形を受けていないことに基づく。
- ※5 Pineda-Velasco et al. (2018)<sup>(12)</sup>の年代測定結果に基づく。

5. シームの活動性(3)シームの活動性評価(2)シームで認められる鉱物の生成条件

## (参考)敷地内で認められる鉱物の生成環境に関する検討



- ・試料採取深度が深くなるほど、現在の地温よりも高温で生成される鉱物が確認される傾向があることが認められる。
  ・B29シームについては、B1~B28シームと共通の形態的特徴を有するため、その他のシームと同様の成因で形成されたと考えられるが、確認されたシームの中で最も浅部に位置するため、続成変質作用によるスメクタイトのイライト化が進行しなかったと考えられる。
- ・敷地内で認められる鉱物の深度と生成温度の関係及び敷地付近における中期中新世~後期中新世の塩基性-中性 貫入岩の存在から、これらの鉱物は、中期中新世~後期中新世の一連の火成活動に伴う温度構造の下で生成され たと考えられる。

5. シームの活動性 (3)シームの活動性評価

# シームの活動性評価(まとめ)

(112)

- 【シームの成因(応力場及びシームの形成に関連したずれの方向に着目した活動性評価)】
- 〇以下の調査結果から,敷地に分布するシームは,新第三紀中新世と考えられる南北圧縮応力場において,褶曲運動に伴う層面すべり により形成され,後期更新世以降に活動していないと考えられる。
  - ・文献調査の結果、山陰地域における南北圧縮応力場での褶曲運動の完了時期は、新第三紀中新世末期であると考えられる。
  - ・文献調査及び初期地圧測定の結果、島根原子力発電所における現在の応力場は、概ね東西圧縮であると考えられる。
  - ・3号炉試掘坑における条線観察の結果、背斜軸北側におけるシームの条線方向は概ね南北方向であると考えられる。
  - ・3号炉試掘坑及びボーリングBS-2孔におけるB23シームを対象とした薄片観察の結果,ボーリングBS-2孔では,シームの複合面 構造から,シーム上部が逆断層センス,下部が正断層センスであることが確認されたため,B23シームには複数回の動きが記録され ているが,最新活動センスは逆断層センスであると考えられる。

【せん断面と鉱物脈との接触関係に着目したシームの活動性評価】

- 〇以下の調査結果から、中期中新世~後期中新世の火成活動により生成した熱水変質鉱物がシームのせん断面を横断しており、これら が変位・変形を受けていないことから、シームは後期更新世以降に活動していないと考えられる。
- ・ボーリング調査等の結果, B1~29シームのうち, B23シームが最も多く確認されており, 敷地に分布するシームの中で最も連続性が高い シームと考えられることから, B23シームを対象にシームの活動性評価を行うこととした。
- ・シーム内のせん断面を横断するように濁沸石及び方解石が晶出しており、変位・変形を受けていない。
- ・濁沸石については、EPMA分析により組成を確認し、鉱物同定をしている。
- ・シームで認められる濁沸石及び方解石は、局所的に認められること、周辺母岩よりシーム内部の方が相対的に多く認められること及び脈 状の形態であることから、熱水変質作用により晶出したと考えられる。
- ・文献調査の結果、濁沸石の生成温度は100℃以上であると考えられる。
- ・流体包有物試験及び酸素同位体試験の結果,方解石の生成温度は約60~約210℃であり,現在の地温と比較して高温であることから, 火成活動が活発であった時期の熱水変質作用により生成したと考えられる。
- ・文献調査の結果,中期中新世~後期中新世は敷地周辺で塩基性-中性の火成活動が活発であり,これらの火成活動により方解石や濁 沸石が生成されたと考えられる。

|敷地に分布するシームは後期更新世以降に活動していないと考えられるため,敷地には,「将来活動する可能性のある |断層等」はないと考えられる。







# 6. まとめ

6. まとめ

# 敷地の地形,地質・地質構造のまとめ(1/2)





#### 1. 敷地の地形, 地質・地質構造

#### 〇変動地形学的調査, 文献調査, 地表地質踏査, 弾性波探査, ボーリング調査及び試掘坑調査の結果, 敷地の地形, 地質・地質構造は 以下のとおりである。

- ・敷地には変位地形・リニアメントは認められない。
- ・敷地の地質は、新第三紀中新世の堆積岩類から成る成相寺層と貫入岩類及びそれらを覆う第四系の崖錐堆積物等から構成される。
  ・敷地には、連続する破砕帯や断層並びに耐震重要施設及び常設重大事故等対処施設の支持地盤を切る地滑り面は認められない。
  ・敷地の南方には、ほぼ東西方向の軸を持つ背斜構造が認められ、背斜軸より北の一部では過褶曲部が認められるが、過褶曲部の下位の地層は緩やかな傾斜を示し、深部まで続く断層は認めらないことから、断層起因による構造ではないと考えられる。
- ・敷地には、地層の走向・傾斜と同一で連続性を有するシームが確認される。

### 2. 活動性評価の対象とする断層等の抽出

〇以下の詳細検討を踏まえ,シームを対象に活動性評価を行う。

 ・ボーリング調査, 試掘坑調査等の結果, 敷地には, 粘土分を含み, 平板状あるいは平面状の形態を持ち, この面に沿って変位している 可能性がある薄層として, シームが断続的に分布する。

マレ

## 3. シームの対比

- 〇以下の調査結果を踏まえ、シームの活動性評価に当たっては、データの豊富な3号炉原子炉建物設置位置付近の地質データに基づく検討を行う。
  - ・ボーリング調査の結果,下部頁岩部層中の同一層準は,2号及び3号炉原子炉建物設置位置付近において連続的に分布する。

 $\overline{}$ 

- ・ボーリング調査, 試掘坑調査等の結果, シームは地層と同様の走向・傾斜で分布する。
- ・2号炉原子炉建物基礎底面において代表的なAシームは、3号炉原子炉建物基礎地盤でもB8シームとして確認される。

### 4. シームの性状

<mark>敷地において連続性を有するシームとして、B1~B29シームが認められる。これらは、以下の共通の形態的特徴を有する。</mark>

- ・シームの厚さは、概ね3cm程度以下の層厚で、地層を切ることなく層理と調和的に分布する。
- ・母岩との境界が明瞭であり、断層破砕帯に見られるような角礫化帯は認められない。
- ・色調等から、シームの原岩は凝灰岩又は凝灰質頁岩と推定される。
- ・シームは、背斜軸の北側では北傾斜、南側では南傾斜を示し、褶曲構造と調和的に分布する。
- ・いずれのシームも概ね同様の鉱物で構成される。





#### 5. シームの活動性

- 【シームの成因(応力場及びシームの形成に関連したずれの方向に着目した活動性評価)】
- 〇以下の調査結果から,敷地に分布するシームは,新第三紀中新世と考えられる南北圧縮応力場において,褶曲運動に伴う層面すべりに より形成され,後期更新世以降に活動していないと考えられる。

- ・文献調査の結果、山陰地域における南北圧縮応力場での褶曲運動の完了時期は、新第三紀中新世末期であると考えられる。
- ・文献調査及び初期地圧測定の結果,島根原子力発電所における現在の応力場は,概ね東西圧縮であると考えられる。
- ・3号炉試掘坑における条線観察の結果,背斜軸北側におけるシームの条線方向は概ね南北方向であると考えられる。
- ・3号炉試掘坑及びボーリングBS-2孔におけるB23シームを対象とした薄片観察の結果,ボーリングBS-2孔では、シームの複合面構造から、シーム上部が逆断層センス、下部が正断層センスであることが確認されたため、B23シームには複数回の動きが記録されているが、最新活動センスは逆断層センスであると考えられる。

【せん断面と鉱物脈との接触関係に着目したシームの活動性評価】

- 〇以下の調査結果から、中期中新世~後期中新世の火成活動により生成した熱水変質鉱物がシームのせん断面を横断しており、これら が変位・変形を受けていないことから、シームは後期更新世以降に活動していないと考えられる。
  - ・ボーリング調査等の結果, B1~B29シームのうち, B23シームが最も多く確認されており, 敷地に分布するシームの中で最も連続性が 高いシームと考えられることから, B23シームを対象にシームの活動性評価を行うこととする。
  - ・シーム内のせん断面を横断するように濁沸石及び方解石が晶出しており、変位・変形を受けていない。
  - ・濁沸石については、EPMA分析により組成を確認し、鉱物同定をしている。
  - ・シームで認められる濁沸石及び方解石は、局所的に認められること、周辺母岩よりシーム内部の方が相対的に多く認められること及び 脈状の形態であることから、熱水変質作用により晶出したと考えられる。
  - ・文献調査の結果、濁沸石の生成温度は100℃以上であると考えられる。
  - ・流体包有物試験及び酸素同位体試験の結果,方解石の生成温度は約60℃~約210℃であり,現在の地温と比較して高温であること から,火成活動が活発であった時期の熱水変質作用により生成したと考えられる。
  - ・文献調査の結果,中期中新世~後期中新世は敷地周辺で塩基性-中性の火成活動が活発であり,これらの火成活動により方解石や 濁沸石が生成されたと考えられる。

- レ

#### 6. まとめ

〇以上のことから、敷地には、「将来活動する可能性のある断層等」はないと考えられる。

参考文献



- (1) 鹿野和彦・山内靖喜・高安克己・松浦浩久・豊遙秋(1994):松江地域の地質,地域地質研究報告(5万分の1地質図幅),地質調査所 (2) 伊藤康人・荒戸裕之(1999):九州西方-山陰・北陸海域日本海南部における鮮新世以降の応力場変遷.地質ニュース,第541号,P.25-
  - 31
- (3)多井義郎(1973):いわゆる宍道褶曲帯について,地質学論文集,第9号, P.137-246.
- (4)塚原弘明・小林洋二(1991):中西部日本の地殻応力,地震 第2輯 第44巻
- (5)井沢英二(1996):資源の探査.平朝彦ほか編,地球の観測.岩波講座「地球惑星科学」
- (6)歌田実(1997): 天然におけるゼオライトおよび関連鉱物の生成条件. 粘土科学, 37, P.87-94
- (7) 吉村尚久(2001): 粘土鉱物と変質作用, 地学双書, 地学団体研究会
- (8)吉村尚久(2003):続成作用と粘土鉱物.粘土科学, 42, P.167-173
- (9)星一良・佐賀肇・箕輪英雄・稲葉允(1992):秋田・新潟のグリーンタフの変質と貯留岩性状.石油技術協会誌,57,P.77-90
- (10) Iijima.A (1978): Geological occurrences of zeolite in the marine environments: In SAND, J. B. and MUMPTON, F. A. (ed) Natural Zeolites, Occurrence, Properties, Use. Pergamon Press, Oxford, P.175–198
- (11) 鹿野和彦·吉田史郎(1985): 境港地域の地質, 地域地質研究報告(5万分の1地質図幅), 地質調査所, P.57
- (12)Pineda-Velasco.I•Kitagawa.H•Nguyen.T.-T•Kobayashi.K•Nakamura.E(2018) : Production of High-Sr Andesite and Dacite Magmas by Melting of Subducting Oceanic Lithosphere at Propagating Slab Tears, Journal of Geophysical Research Solid Earth. 2018, Vol.123, No.5
- (13)日本粘土学会編(2009):粘土ハンドブック(第三版),技報堂出版株式会社
- (14) John.L(2009) : HYDROTHERMAL ALTERATION MINERALOGY IN GEOTHERMAL FIELDS WITH CASE EXAMPLES FROM OLKARIA DOMES GEOTHERMAL FIELD, KENYA, Short Course VI on Exploration for Geothermal Resources, P.24