



6-1

#### 変位を伴う不連続面の特徴

〔本編資料「3.3.3.1」に関する基礎データ及び補足説明資料〕

• 岩盤の上に凸の形状に関係する変位を伴う不連続面の特徴を示す。



変状が認められるTs-6法面において、変位を伴う不連続面の走向・傾斜及び上盤の動きのセンスを測定した(P.6-3参照)。



20cm

0

10cm

**(4**)

(5)

.....

変位を伴う不連続面(解釈線有り)

3



変位を伴う不連続面①~⑤は,葉理等の動きから上盤が上方に数cm~10数cm動いたものが主体である。

10cm

(2)

(1)



<u>変位を伴う不連続面の高角と低角との区分:Ts-6法面</u>



6-4

OWER

第986回審査会合

資料1-2 P.6-4 再掲



# (余白)





低角の変位を伴う不連続面の走向・傾斜の分布



大円:低角の変位を伴う不連続面の走向・傾斜 ○:低角の変位を伴う不連続面の条線方向

低角の変位を伴う不連続面の走向・傾斜 及び条線方向

低角の変位を伴う不連続面の走向は様々な方向を示し,条線は その面の傾斜方向にほぼ一致する。





高角の変位を伴う不連続面の走向・傾斜の分布

h

(ウルフネット下半球投影)

大円:高角の変位を伴う不連続面の走向・傾斜 〇:高角の変位を伴う不連続面の条線方向

高角の変位を伴う不連続面の走向・傾斜 及び条線方向

高角の変位を伴う不連続面の走向はNNE-SSW~NE-SW方向で, 条線はほぼ走向方向である。





6. 変位を伴う不連続面の特徴(9/20)

第986回審査会合 資料1-2 P.6-10 再掲



6-10

#### <u>変位を伴う不連続面の高角と低角の区分:Ts-2,7,8トレンチ及び法面①</u>





# (余白)



6-12



南側法面写真

2m

注) 本写真は、設置変更許可申請時(H26.12)より数10cm奥側 の観察面で、第646回審査会合以降に追加取得したデータ。

#### POWER 変位を伴う不連続面の分布・性状(3/5): Ts-8トレンチ(北側法面スケッチ)[現地調査時(H30.11)の観察面] 凡例 SW NF 腐植土 hs ローム層 lm hs 第四紀 腐植土 hs hs ローム層(シルト質) (m(s) T.P. 35m T.P. 35m M) 面段丘堆積物 2m 0m ローム層 淡灰色火山礫凝灰岩 eltf. 新中易上 三紀世層 34 34 ctf 粗粒凝灰岩 Pm(s) Qm(s 細粒凝灰岩 ローム層(シルト質) ftf 约50cm .te 22tf lim(s) -33 33 -M<sub>1</sub>面段丘堆積物 二約13cm **QQtf** ✓ 地層境界 te 22tf 23 ──\_ 地質境界 シームS-11が変位を伴う不連 「、」 筋状構造 連続性の大きい変位を伴う不連続面 (小段) 続面により動いている P.6-16拡大範囲 (P.8-13参照)は法面下部で消滅 変位を伴う不連続面 及び節理 20tf × 0.0tf 22 25 X 淡灰色火山礫凝灰岩 T.P. 32m T.P. 段丘堆積物中の不連続面 ftf Tetf X X X Letf X tftf ctf シーム **QQtf** fif #1 ctf\_# 碟(05cm以上) 粗粒凝灰岩 31 31 22tf 14444 葉理 細粒凝灰岩 **QQtf** ftf ctf 22tf 25 流入粘土 **QQtf** 30 30 -地質境界の比高 25 ۵. **QQtf QQtf** 22tf 0 北側法面詳細図 0 3m 注) 本スケッチは、設置変更許可申請時(H26.12)より数10cm奥 北側法面スケッチ 側の観察面で、第646回審査会合以降に追加取得したデータ。

 Ts-8トレンチ北側法面の現地調査時(H30.11)の法面観察の結果,南側法面と同様にM₁面段丘堆積物に上に凸の形状が認められ,その 比高は約50cmである。なお,一部の変位を伴う不連続面の延長上(①)には,段丘堆積物中の不連続面及び岩盤上面の段差から成る小 規模な変状(比高約13cm)が認められる。

6. 変位を伴う不連続面の特徴(12/20)

- ・岩盤上面及びシームS-11にも上に凸の形状が認められ、シームS-11が変位を伴う不連続面により動いている部分(②)があることから、南側法面と同様に、上に凸の形状は主として変位を伴う不連続面による動きによって形成されたと考えられることを確認した。
- ・設置変更許可申請時(H26.12)の観察結果と同様に、変状付近にある連続性の大きい変位を伴う不連続面(P.8-13参照)は、法面下部で 消滅することを確認した。

位置図

6-14

第986回審杳会合

資料1-2 P.6-14 一部修正



北側法面写真

2m

#### 6. 変位を伴う不連続面の特徴(14/20)

第986回審査会合 資料1-2 P.6-16 一部修正



#### <u>変位を伴う不連続面の分布・性状(5/5)</u> Ts-8トレンチ(北側法面詳細スケッチ)〔現地調査時(H30.11)の観察面〕



北側法面の現地調査時(H30.11)の法面観察の結果,シームS-11を動かしている低角傾斜の変位を伴う不連続面は、下位に 向かって動いた量は小さくなり、法面下部で動いた量はOcmとなることから、設置変更許可申請時(H26.12)の変位を伴う不連 続面沿いの動いた量の分布(P.8-14参照)と調和的であることを確認した。 6-16



# (余白)



変状が認められるTs-8トレンチにおいて、変位を伴う不連続面の走向・傾斜、上盤の動きのセンス及び条線を測定した(P.6-19参照)。

6-18



W49 0 10cm

変位を伴う不連続面(解釈線有り)

10cm

Ω

E47

10cm

W23

E31

10cm

0





## (余白)







高角の変位を伴う 不連続面a

n

(前頁の高角の変位を伴う不連続面aと同じもの)

• M<sub>3</sub>面段丘堆積物に動きを与えていない。

高角の変位を伴う不連続面a

• 走向•傾斜:N76°E.82°N

20cm



\*:写直撮影時期はスケッチ作成時期と異なるため、 M<sub>3</sub>面段丘堆積物下面の形状が異なる。

0

高角の変位を伴う不連続面c

• 走向·傾斜:N46°E,84°N

• M。面段丘堆積物に動きを与えていない。

20cm

6-23



第986回審査会合 資料1-2 P.6-24 再掲 6-24

高角の変位を伴う不連続面の性状(4/4):法面①





# (余白)



第986回審査会合

資料1-2 P.7-1 再掲

### ボーリングコア観察結果

〔本編資料「3.3.3.1」に関する基礎データ〕

• シームS-10及びシームS-11付近の主に易国間層上部層中に認められる成層構造 が発達する部分及び低角の変位を伴う不連続面の分布を確認した結果を示す。

#### 7. 成層構造及び低角の変位を伴う不連続面の分布(2/18)

第986回審査会合 資料1-2 P.7-2 一部修正



#### 観察対象としたボーリング孔の位置





- 観察の対象としたボーリング孔は,敷地内のシームS-11層準 が分布する範囲から選定した計24孔である。
- ボーリングコア観察結果(地質柱状図)をP.7-3~P.7-6に示す。
- 観察対象とした24孔の地質柱状図及びコア写真は第986回審 査会合机上配布資料に示す。

7. 成層構造及び低角の変位を伴う不連続面の分布(3/18)

第986回審査会合 資料1-2 P.7-3 再掲

凡例

# ボーリングコア観察結果(地質柱状図)(1/4)



低角の変位を伴う不連続面の分布とシーム及び成層構造が発達する部分との関係

\*:ボーリングコアではトレンチ調査と異なり,変位量の判定が困難で,条線も不明 瞭なものが多いことから,面が平滑で低角(50°以下)の断裂を保守的に「低角 の変位を伴う不連続面」とする。 7. 成層構造及び低角の変位を伴う不連続面の分布(4/18)

第986回審査会合 資料1−2 P.7-4 再掲

# 7-4

<u> ボーリングコア観察結果(地質柱状図)(2/4)</u>



低角の変位を伴う不連続面の分布とシーム及び成層構造が発達する部分との関係

#### 7. 成層構造及び低角の変位を伴う不連続面の分布(5/18)

第986回審査会合 資料1-2 P.7-5 再掲



7-5

#### <u>ボーリングコア観察結果(地質柱状図)(3/4)</u>



低角の変位を伴う不連続面の分布とシーム及び成層構造が発達する部分との関係



- 低角の変位を伴う不連続面\*は、シームS-10、S-11の 層準付近の成層構造が発達する部分に分布が限定され、各シームから離れた淡灰色火山礫凝灰岩(lltf)、 凝灰角礫岩(tb)及び安山岩溶岩(blv, mlv)中には認 められない。
- 低角の変位を伴う不連続面は、主としてシームS-11層 準(FT5-3)付近の下盤の成層構造が発達する部分に 分布する。
- また,成層構造が発達する部分の分布範囲は、下限が 凝灰角礫岩の上面で、上限は主としてシームS-11層準 (FT5-3)である。

\*:ボーリングコアではトレンチ調査と異なり、変位量の判定が困難で、条線も不明 瞭なものが多いことから、面が平滑で低角(50°以下)の断裂を保守的に「低角 の変位を伴う不連続面」とする。

#### 7. 成層構造及び低角の変位を伴う不連続面の分布(6/18)

第986回審査会合 資料1-2 P.7-6 再掲

第四系(腐植土ローム,段丘堆積物),埋土

Qt

凡例



#### ボーリングコア観察結果(地質柱状図)(4/4)



※:ボーリングコアではトレンチ調査と異なり,変位量の判定が困難で,条線も不明 瞭なものが多いことから,面が平滑で低角(50°以下)の断裂を保守的に「低角 の変位を伴う不連続面」とする。 7. 成層構造及び低角の変位を伴う不連続面の分布(7/18)





7-7

ボーリングコア観察結果(コア写真):SB-031孔(1/3)(0m~40m区間)



淡灰色火山礫凝灰岩は粗粒で塊状であり、成層構造が発達する部分は認められず、 低角の変位を伴う不連続面も認められない。





POWER

<u>ボーリングコア観察結果(コア写真):SB-031孔(2/3)(40m~54m区間)</u>



シームS-11層準付近より上位の淡灰色火山礫凝灰岩は粗粒で塊状であり、成層構造が発達する部分は認められない。
シームS-11層準付近(約0.9m区間)及びその下位の淡灰色火山礫凝灰岩(約0.8m及び約4.0m区間)には、成層構造が発達する部分が認められ、この部分に低角の変位を伴う不連続面が分布する。

7. 成層構造及び低角の変位を伴う不連続面の分布(9/18)



ボーリングコア観察結果(コア写真):SB-031孔(3/3)(54m~80m区間)

SB-031孔(54m~80m区間)



- 凝灰角礫岩及びシームS-10付近より上位の淡灰色火山礫凝灰岩は粗粒で塊状であり、成層構造が発達する 部分は認められない。
- シームS-10付近(約1.0m区間)には,成層構造が発達する部分が認められるが,この部分に低角の変位を伴う 不連続面は分布しない。

OWER

7. 成層構造及び低角の変位を伴う不連続面の分布(10/18)





7-10

<u>ボーリングコア観察結果(コア写真):SB-032孔(1/3)(Om~40m区間)</u>





本区間の淡灰色火山礫凝灰岩は粗粒で塊状であり,成層構造が発達する部分は認められず,低角の変位を伴う不連続面も認められない。



第986回審査会合 資料1-2 P.7-11 再掲



7-11

<u>ボーリングコア観察結果(コア写真):SB-032孔(2/3)(40m~60m区間)</u>


7. 成層構造及び低角の変位を伴う不連続面の分布(12/18)





<u>ボーリングコア観察結果(コア写真):SB-032(3/3)(60m~84m区間)</u>

SB-032孔(60m~84m区間)





- 凝灰角礫岩及びシームS-10付近より上位の淡灰色火山礫凝灰岩は粗 粒で塊状であり、成層構造が発達する部分は認められない。
- シームS-10付近(約1.5m区間)には,成層構造が発達する部分が認め られ,この部分に低角の変位を伴う不連続面が分布する。

# 7. 成層構造及び低角の変位を伴う不連続面の分布(13/18)

第986回審査会合 資料1-2 P.7-13 再掲



7-13

ボーリングコア観察結果(コア写真):F-11孔(1/2)(Om~23m区間)



7. 成層構造及び低角の変位を伴う不連続面の分布(14/18)





### ボーリングコア観察結果(コア写真):F-11孔(2/2)(23m~51m区間)











<u>ボーリングコア観察結果(コア写真):F-14孔(1/2)(Om~23m区間)</u>









<u>ボーリングコア観察結果(コア写真):F-14孔(2/2)(23m~48m区間)</u>

F-14孔(23m~48m区間)



凝灰角礫岩及びシームS-10付近より上位の淡灰色火山礫凝灰岩は粗粒で塊状であり、成層構造が発達する部分は認められない。
シームS-10付近(約3.6m区間)には、成層構造が発達する部分が認められ、この部分に低角の変位を伴う不連続面が分布する。

7-16







<u>ボーリングコア観察結果(コア写真):SB-022孔(1/2)(Om~20m区間)</u>

SB-022孔(Om~20m区間)



• シームS-11付近より上位の淡灰色火山礫凝灰岩は粗粒で塊状であり、成層構造が発達する部分は認められない。

シームS-11付近からその下位の淡灰色火山礫凝灰岩(約1.2m区間及び約2.6m区間)には、成層構造が発達する部分が認められ、この部分に低角の変位を伴う不連続面が分布する。

7. 成層構造及び低角の変位を伴う不連続面の分布(18/18)





7 - 18

<u>ボーリングコア観察結果(コア写真):SB-022孔(2/2)(20m~40m区間)</u>

SB-022孔(20m~40m区間)



 シームS-10付近(シームS-10を含む約1.8m区間及びその下位の約1.8m区間)には、成層構造 が発達する部分が認められ、この部分に低角の変位を伴う不連続面が分布する。



# (余白)





ps-1及びpd系の分布・性状

〔本編資料「3.3.3.2(1)」に関する基礎データ〕

• 変状が認められるトレンチ及び法面のps-1及びpd系の分布・性状を示す。



8-2



#### <u>Ts-6法面:ps-1及びpd系の分布</u>



- •Ts-6法面では、上下の岩盤が強風化部となっているシームS-11の地表付近で、ps-1はpd系とセットで分布する。 シームS-11にps-1が、主としてps-1下盤の成層構造が発達する部分にpd系が分布する。
- •ps-1は, 上盤が上方に動き, 傾斜方向に明瞭な条線が認められる。
- pd系は、上盤が上方に動き、傾斜方向に明瞭な条線(本 編資料P.3-136参照)が認められる。小規模な動きが岩盤 内で集積することにより岩盤上面の上に凸の形状が生じ たと考えられる。
- •なお, pd系はps-1から離れると少なくなる。









#### <u>Ts-8トレンチ(1/9):南側法面(1/2)</u>



南側法面写真(解釈線なし)

注1) 本図の写真及びスケッチは設置変更許可申請時(H26.12)のものである。 現地調査時(H30.11)の観察面の詳細スケッチ及び写真はP.6-12, 6-13参照。 注2) 位置図はP.8-2参照。

• なお、岩盤の動きは、法面下部の直線的な葉理に及んでいないことから、pd系による岩盤の 動いた範囲は鉛直方向に最大約3mと推定され、地下深部には及んでいない。

pd系は、上盤が上方に動き、傾斜方向に明瞭な条線が認められる(P.11-13, 11-14参照)。
小規模な動きが岩盤内で集積することにより岩盤上面の上に凸の形状が生じたと考えられ、

一部で動きが岩盤上面にまで達する部分がある。



- •Ts-8トレンチ南側法面の現地調査時(H30.11)の観察面で地質再観察を行い, ps-1とpd系の詳細分布を確認した。
- ps-1は, 岩盤の上に凸の形状に伴い地表付近のシームS-11が動いたと考えられることから, トレンチ全体に分布すると判断される。
- pd系は、上盤が上方に動き、小規模な動きが岩盤内で集積することにより岩盤の上に凸の形状が生じたと考えられ、一部で動きが岩盤上面にまで達する部分がある。
- ・岩盤上面の上に凸の形状付近において、pd系とps-1とが交わる箇所では、それぞれの弱面による動きが相互に乗り移るように観察され(①,②)、ps-1とpd系はあたかも分岐・ 合流の関係にあるように解釈される。よって、pd系はps-1とほぼ同時期に形成されたものと考えられる。

### 8. ps-1及びpd系の分布・性状(8/14)

第986回審査会合 資料1-2 P.8-8 一部修正



#### Ts-8トレンチ(3/9):北側法面(1/2)



北側法面写真(解釈線有り)



北側法面写真(解釈線なし)

注1) 本図の写真及びスケッチは設置変更許可申請時(H26.12)のものである。 現地調査時(H30.11)の観察面の詳細スケッチ及び写真はP.6-14, 6-15参照。 注2) 位置図はP.8-2参照。





- Ts-8トレンチ北側法面では、地表付近のシーム付近の強風化部において、ps-1はpd系とセットで 分布する。シームS-11にps-1が、主としてps-1下盤の成層構造が発達する部分にpd系が分布す る。
- ps-1は、岩盤の上に凸の形状に伴い地表付近のシームS-11が動いたと考えられることから、トレンチ全体に分布すると判断される。ps-1は、pd系と同様に傾斜方向に明瞭な条線が認められることから、上盤が上方に動いたものと判断される(P.8-9、8-10参照)。
- pd系は、上盤が上方に動き、傾斜方向に明瞭な条線が認められる(P.11-13, 11-14参照)。小規模な動きが岩盤内で集積することにより岩盤上面の上に凸の形状が生じたと考えられ、一部で動きが岩盤上面にまで達する部分がある。

8. ps-1及びpd系の分布▪性物	犬(9/14)
--------------------	---------

第986回審査会合 資料1-2 P.8-9 一部修正

<u>Ts-8トレンチ(4/9):北側法面(2/2)[現地調査時(H30.11)の観察面]</u>



- •Ts-8トレンチ北側法面の現地調査時(H30.11)の観察面で地質再観察を行い, ps-1とpd系の詳細分布を確認した。
- ps-1は, 岩盤の上に凸の形状に伴い地表付近のシームS-11が動いたと考えられることから, トレンチ全体に分布すると判断される。
- pd系は,上盤が上方に動き,小規模な動きが岩盤内で集積することにより岩盤の上に凸の形状が生じたと考えられ,一部で動きが岩盤上面にまで達する部分がある。
- ・岩盤上面の上に凸の形状付近において、pd系とps-1とが交わる箇所では、それぞれの弱面による動きが相互に乗り移るように観察され(①,②)、ps-1とpd系はあたかも 分岐・合流の関係にあるように解釈される。よって、pd系はps-1とほぼ同時期に形成されたものと考えられる。

OWEI







- •Ts-8トレンチにおいて, ps-1には傾斜方向に明瞭な条線が認められる。
- ・南側法面では上に凸の形状の西側にある条線(No.1,2)はNE-SW方向を,北側法面では上に凸の形状の東側にある条線(No.3,4)はNW-SE方向を示し,同じトレンチ内でも場所により条線方向が異なり,一定の方向を示さない。





・連続性の大きいpd系(E29, E33)は、法面下部に向かって傾斜が緩やかになり消滅する。
・これらのpd系で、岩盤中の葉理を基準として動いた量を計測し、条線の方向から実際に動いた量を計算した。







\* W32の下端はインバート部とした。

凡例





- 連続性の大きいpd系(E29,E33,W32,W35)を対象に、計測点での実際に動いた量とpd系の下端からの距離を整理した。
- 各pd系の実際に動いた量は、岩盤上面の上に凸の形状に近い上方で大きく、下方に向かって小さくなる傾向が認められる。
- 法面下部では、これらのpd系は傾斜が緩やかになり消滅し、その下側の緩傾斜の葉理は直線的で動きは認められないことから、pd系沿いの動きは地表付近に限定される。



# (余白)



第986回審杳会合

資料1-2 P.9-1 再掲

9.1 変状の平面的分布と風化部の厚さとの関係(1/16)

#### 風化部※1の厚さ

[本編資料「3.3.3.2(1) iii)」に関する基礎データ]

- 変状の有無と地表付近のシームの分布及び風化程度との関係について検討するため、ボーリング孔<sup>\*2</sup>における風化部の厚さに基づいて作成した岩盤の風化部の厚さ分布図を示す。
- ボーリング孔における風化部の厚さ及び段丘堆積物の厚さを整理した一覧表も添付する。

※1:風化部は主に強風化部から成り、下部に薄い弱風化部を含む(本編資料P.3-156参照)。 ※2:ボーリング柱状図及びコア写真は、第615回審査会合机上配布資料を参照。

#### [参考] 風化部の厚さ分布図の作成方法

風化部の厚さ分布図のコンターは、各ボーリングコアの風化の上・下面深度を用いて風化部の上・下面コンター(標高)をそれぞれ作成し、その差分を厚さ としてコンターを作成している。

注1) 風化部及び段丘堆積物の厚さの一覧表(以下「一覧表」という)をP.9-10~P.9-16に示す。一覧表での厚さは各ボーリング孔での厚さを示す。

- 注2) 一覧表中の風化部の「—」は上・下面深度の一方が未確認であることを示す。
- 注3) 一覧表中の段丘堆積物の「—」は、段丘堆積物が分布しない又は上・下面深度の一方が未確認であることを示す。

# 9.1 変状の平面的分布と風化部の厚さとの関係(2/16)



POWER

9-2

#### 岩盤の風化部の厚さの認定



第986回審査会合 資料1-2 P.9-3 一部修正



岩盤の風化部の厚さ(全体図)





- 注) 本図のシームS-11層準(FT5-3)※3は、トレンチ・法面での変状の有無を示す ため、平成27年度時点の掘削面形状に基づき図示する。
- ※1:大畑層が不整合で易国間層を覆うため、易国間層の風化部が分布しない範囲。
- ※2:敷地外でボーリングがなく風化厚さが不明のため、コンター作図上、風化部厚さを0mとした範囲。
- ※3:シームS-11層準(FT5-3)には、シームS-11の認められない部分もある(本編資 料P.3-83参照)。なお、FT5-3は、シームS-11を挟在する鍵層名である。

### 9.1 変状の平面的分布と風化部の厚さとの関係(4/16)

第986回審査会合 資料1-2 P.9-4 一部修正



<u>変状の平面的分布と岩盤の風化部の厚さとの関係</u>



変状は風化部<sup>※3</sup>が3m以上の厚い箇所でシーム付近に認められる。



- 注) 本図のシームS-11層準(FT5-3)※4は、トレンチ・法面での変状の有無を示す ため、平成27年度時点の掘削面形状に基づき図示する。
- ※1:大畑層が不整合で易国間層を覆うため、易国間層の風化部が分布しない範囲。
- ※2:敷地外でボーリングがなく風化厚さが不明のため、コンター作図上、風化部厚さを Omとした範囲。
- ※3:風化部の厚さの一覧表についてはP.9-10~P.9-16参照。
- ※4:シームS-11層準(FT5-3)には、シームS-11の認められない部分もある(本編資料 P.3-83参照)。なお、FT5-3は、シームS-11を挟在する鍵層名である。

9-4



# 9.1 変状の平面的分布と風化部の厚さとの関係(6/16)



\*: シームS-11を挟在する細粒凝灰岩の鍵層名。

9-6

POWER

第986回審査会合

資料1-2 P.9-6 再掲

# 9.1 変状の平面的分布と風化部の厚さとの関係(7/16)

#### 詳細図:区域③



#### 全体位置図







3

100m

第986回審査会合

資料1-2 P.9-7 再掲





\*: シームS-11を挟在する細粒凝灰岩の鍵層名。

20m

# 9.1 変状の平面的分布と風化部の厚さとの関係(10/16)

(第986回審査会合 資料1-2 P.9-10 再掲



9-10

## 風化部及び段丘堆積物の厚さの一覧(1/7)

		層	厚(m)			層	厚(m)			層	厚(m)
No.	孔名	風化部	段丘堆積物	No.	孔名	風化部	段丘堆積物	No.	孔名	風化部	段丘堆積物
1	A-2	-	1.70	31	R-209	-	1.70	61	R-706	3.20	2.50
2	B-1	0.00	3.35	32	R-210	0.50	1.00	62	R-801	2.45	_
3	D-1	_	1.40	33	R-211	3.30	2.15	63	R-901	2.40	2.60
4	III−ii	-	_	34	R-301	1.85	_	64	R-902	3.25	1.85
5	<b>IV</b> −ii	-	3.50	35	R-303	-	2.55	65	R-906	5.70	-
6	V-ii	-	3.00	36	R-305	5.15	2.35	66	RR-101	1.40	0.42
7	II −iii	-	1.95	37	R-306	6.20	3.10	67	RR-102	1.72	_
8	VI-iii	0.00	2.30	38	R-307	-	3.45	68	RR-104	6.65	1.40
9	R-102	1.20	_	39	R-308	-	2.70	69	RR-105	5.83	_
10	R-106	-	2.40	40	R-309	-	2.55	70	RR-106	4.20	_
11	R-107	-	2.00	41	R-311	3.50	1.50	71	RR-108	0.00	_
12	R-108	-	1.30	42	R-312	6.45	2.00	72	RR-109	0.00	-
13	R-111	0.00	_	43	R-314	-	1.50	73	RR-110	2.20	1.70
14	R-112	-	1.40	44	R-401	3.86	0.64	74	RR-111	1.50	1.75
15	R-113	-	1.25	45	R-402	2.57	0.17	75	RR-112	1.41	1.69
16	R-114	9.75	0.85	46	R-501	2.05	2.25	76	RR-113	0.62	-
17	R-115	-	2.00	47	R-502	2.97	2.02	77	RR-114	0.39	3.48
18	R-117	-	0.80	48	R-504	1.35	1.80	78	RR-115	0.84	3.79
19	R-118	11.20	1.05	49	R-505	2.40	2.30	79	RR-116	0.43	3.82
20	R-120	-	2.10	50	R-506	1.18	1.40	80	RR-201	1.74	0.97
21	R-121	_	1.20	51	R-601	2.62	0.88	81	RR-202	1.00	2.18
22	R-122	-	0.85	52	R-602	0.00	_	82	RR-203	2.67	0.72
23	R-123	-	0.60	53	R-603	1.60	_	83	RR-204	1.38	1.45
24	R-124	-	1.60	54	BF-3	1.73	_	84	RR-205	4.47	1.50
25	R-125	-	1.90	55	BF-4	7.35	1.61	85	RR-206	2.20	2.60
26	R-203	0.00	3.80	56	R-701	2.10	1.60	86	RR-207	3.24	2.38
27	R-204	-	1.00	57	R-702	0.40	2.70	87	RR-210	9.42	1.77
28	R-205	_	1.55	58	R-703	2.90	2.30	88	RR-211	0.00	_
29	R-206	_	2.35	59	R-704	2.20	1.90	89	RR-212	5.75	_
30	R-208	-	2.40	60	R-705	1.65	2.75	90	RR-213	6.53	1.17

# 9.1 変状の平面的分布と風化部の厚さとの関係(11/16)

第986回審査会合 資料1-2 P.9-11 再掲



9-11

風化部及び段丘堆積物の厚さの一覧(2/7)

		層	厚(m)			層	厚(m)			層	厚(m)
No.	孔名	風化部	段丘堆積物	No.	孔名	風化部	段丘堆積物	No.	孔名	風化部	段丘堆積物
91	RR-214	5.15	1.56	121	RR-419	2.76	1.91	151	BS-14	3.53	2.02
92	RR-215	4.45	1.47	122	RR-420	2.30	2.10	152	BS-15	2.18	1.96
93	RR-216	6.90	_	123	RR-421	-	_	153	BS-16	1.65	2.32
94	RR-219	8.05	1.05	124	BF-6	0.00	1.38	154	BS-17	0.84	1.91
95	RR-220	6.38	1.37	125	CT-1	-	_	155	BS-18	2.00	2.25
96	RR-221	1.00	1.55	126	CT-3	7.45	_	156	BS-19	2.92	2.25
97	RR-222	7.10	2.00	127	CT-4	-	_	157	BS-20	-	_
98	RR-223	7.18	1.82	128	CT-5	-	_	158	BS-21	1.98	2.30
99	RR-224	0.85	_	129	CT-6	-	_	159	RR-501	0.00	-
100	RR-225	0.42	_	130	CT-7	-	_	160	RR-502	1.20	-
101	RR-227	1.88	2.38	131	CT-8	-	_	161	RR-503	0.00	-
102	RR-228	6.30	1.19	132	CT-9	-	_	162	RR-504	6.03	1.77
103	RR-229	6.60	1.10	133	CT-10	-	_	163	RR-505	0.80	1.28
104	RR-230	3.65	1.18	134	CT-11	-	_	164	TB-1	0.73	-
105	RR-231	8.38	1.22	135	CT-12	-	_	165	TB-2	0.50	-
106	RR-301	0.00	_	136	CT-13	-	_	166	TB-3	2.10	_
107	RR-305	3.05	_	137	CT-14	-	_	167	TB-4	1.20	-
108	RR-401	3.29	_	138	BS-1	-	_	168	TB-5	1.22	-
109	RR-402	0.00	_	139	BS-2	-	_	169	TB-6	1.19	-
110	RR-405	0.00	0.25	140	BS-3	-	_	170	A'-7	0.00	-
111	RR-406	0.00	_	141	BS-4	-	_	171	D-7	5.21	2.71
112	RR-409	0.00	_	142	BS-5	-	_	172	E-7	2.76	2.30
113	RR-410	0.00	_	143	BS-6	-	_	173	E-9	0.87	1.93
114	RR-411	1.40	2.40	144	BS-7	-	-	174	F-10	6.72	_
115	RR-412	3.55	0.84	145	BS-8	-	_	175	F-11	1.80	_
116	RR-413	2.90	3.10	146	BS-9	2.46	1.29	176	F-14	5.96	0.96
117	RR-414	4.55	1.75	147	BS-10	-	-	177	G-6	0.00	_
118	RR-415	3.20	2.30	148	BS-11	-	-	178	H-7	0.40	2.63
119	RR-416	2.50	_	149	BS-12	3.86	1.43	179	H-8	2.48	2.40
120	RR-417	4.52	1.98	150	BS-13	-	-	180	J-8	7.45	1.76

# 9.1 変状の平面的分布と風化部の厚さとの関係(12/16)

第986回審査会合 資料1-2 P.9-12 再掲



# 風化部及び段丘堆積物の厚さの一覧(3/7)

		層	厚(m)			層	厚(m)			層	厚(m)
No.	孔名	風化部	段丘堆積物	No.	孔名	風化部	段丘堆積物	No.	孔名	風化部	段丘堆積物
181	M-9	11.23	3.47	211	LOT-3	3.92	-	241	RAC-006	3.80	_
182	N-1	0.57	2.24	212	LOT-4	3.32	-	242	RAC-007	3.28	_
183	N−2	1.00	3.20	213	No.1	7.15	-	243	RAS-001	1.70	-
184	N−3	1.01	2.95	214	No.2	2.60	_	244	RAS-002	3.20	_
185	N-4	0.93	2.94	215	RA-004	4.77	_	245	RAS-003	2.10	_
186	N−5	1.13	3.24	216	RA-005	2.66	_	246	RAS-005	2.37	_
187	Q-1	1.58	2.78	217	RA-009	Ι	I	247	RAW-001	1.65	Ι
188	Q-2	1.50	3.64	218	RA-016	1.38	_	248	RAW-002	0.26	_
189	Q-3	2.14	2.16	219	RA-017	4.85	_	249	RAW-003	0.94	_
190	H-9	13.48	_	220	RA-018	9.41	_	250	RAW-005	0.50	_
191	H-11	7.76	0.57	221	RA-019	6.32	_	251	RAW-006	2.18	-
192	I-8	5.74	2.58	222	RA-020	6.11	_	252	RA-001	-	_
193	Q-4	1.05	2.99	223	RA-021	3.73	_	253	RA-014	0.70	_
194	T−1	7.54	2.08	224	RA-022	7.65	_	254	RA-015	0.82	_
195	T−2	11.69	0.67	225	RA-023	8.81	_	255	RA-037	3.00	-
196	T−3	2.05	2.13	226	RA-024	4.57	_	256	RA-038	1.86	_
197	U-1	3.78	1.79	227	RA-025	6.31	_	257	RA-039	1.46	_
198	U-2	9.15	0.82	228	RA-026	2.85	_	258	RA-040	1.69	_
199	U-3	4.81	0.34	229	RA-028	-	-	259	No.174	3.17	_
200	U-4	11.86	1.00	230	RA-029	0.41	_	260	No.175	9.70	_
201	U-5	5.54	0.22	231	RA-030	1.58	_	261	No.1a	10.45	_
202	U-6	4.31	_	232	RA-031	2.00	_	262	No.1b	9.20	_
203	U-7	-	_	233	RA-032	2.65	_	263	No.1c	8.80	_
204	WS-1	7.71	_	234	RA-033	1.65	_	264	No.1d	8.75	_
205	WS-2	8.90	_	235	RA-034	2.65	_	265	No.2a	2.32	_
206	WS-3	5.75	-	236	RA-035	8.10	-	266	No.2b	4.55	_
207	WS-4	8.86	-	237	RA-036	3.35	_	267	No.2c	3.70	_
208	WS-5	8.25	-	238	RAC-001	3.85	_	268	No.2d	1.33	_
209	LOT-1	3.63	-	239	RAC-002	1.30	_	269	BS-22	1.19	2.11
210	LOT-2	3.63	_	240	RAC-004	1.45	_	270	BS-23	2.34	1.64

9-12

# 9.1 変状の平面的分布と風化部の厚さとの関係(13/16)

第986回審査会合 資料1-2 P.9-13 再掲



風化部及び段丘堆積物の厚さの一覧(4/7)

		層	厚(m)			層	厚(m)			層	厚(m)
No.	孔名	風化部	段丘堆積物	No.	孔名	風化部	段丘堆積物	No.	孔名	風化部	段丘堆積物
271	BS-24	0.80	2.18	301	SC-021	7.41	2.33	331	Ts-5-1	-	-
272	BS-25	1.98	1.73	302	SC-022	3.86	0.77	332	Ts-5-2	-	_
273	BS-26	1.37	2.19	303	SC-023	3.04	1.21	333	Ts-6-5	-	I
274	SA-001	2.57	1.65	304	SC-024	7.08	2.24	334	Ts-6-6	-	-
275	SA-002	5.50	1.26	305	SC-025	7.80	2.68	335	Ts−6−7	-	-
276	SA-003	8.06	1.81	306	Ts-1-1	-	_	336	Ts-6-8	-	-
277	SA-004	10.58	1.02	307	Ts-1-2	-	-	337	Ts-6-9	-	I
278	SA-005	11.51	1.64	308	Ts-1-3	-	-	338	Ts-6-10	-	-
279	SA-006	2.54	1.35	309	Ts−1−4	-	_	339	Ts-6-11	-	-
280	SA-007	2.00	0.95	310	Ts-1-5	-	-	340	Ts-6-12	-	I
281	SA-008	3.32	1.76	311	Ts-1-6	-	-	341	Ts-6-13	-	I
282	SA-009	2.00	1.45	312	Ts-1-10	-	_	342	Ts-6-14	-	_
283	SA-010	1.50	1.68	313	Ts-1-11	-	_	343	Ts-6-15	-	-
284	SA-011	2.88	2.00	314	Ts-1-11R	-	-	344	Ts-6-16	-	I
285	SA-012	2.67	1.92	315	Ts-1-12	-	_	345	Ts-6-17	-	-
286	SA-013	4.11	1.31	316	Ts-1-13	1.43	1.32	346	Ts-6-18	-	-
287	SA-014	1.84	1.51	317	Ts-1-13R	1.50	1.32	347	Ts-6-20	-	_
288	SC-003	16.65	0.50	318	Ts-1-14	2.01	1.31	348	Ts-6-21	-	_
289	SC-004	1.44	3.02	319	Ts-1-15	1.66	1.84	349	Ts-6-22	-	_
290	SC-005	12.45	0.50	320	Ts-1-16	2.39	1.26	350	Ts-6-23	-	-
291	SC-007	1.87	2.00	321	Ts-1-17	0.69	0.93	351	Ts-6-24	3.56	1.92
292	SC-008	6.63	2.49	322	Ts-1-18	0.74	0.82	352	Ts-6-25	7.00	1.11
293	SC-009	6.74	1.01	323	Ts-1-19	0.73	0.77	353	Ts-6-26	3.48	1.67
294	SC-010	13.00	2.30	324	Ts-1-20	0.87	0.79	354	Ts-6-27	2.93	1.41
295	SC-015	7.64	1.40	325	Ts-1-21	1.06	0.83	355	Ts−7−1	7.23	1.77
296	SC-016	6.27	1.08	326	Ts-1-22	5.34	-	356	Ts-7-2	12.69	1.30
297	SC-017	1.92	1.68	327	Ts-1-23	5.30	_	357	Ts-7-3	6.42	2.02
298	SC-018	10.79	1.62	328	Ts-1-24	5.75	_	358	Ts-7-4	10.53	1.49
299	SC-019	9.70	1.68	329	Ts-1-25	5.70	-	359	Ts-7-5	7.17	2.03
300	SC-020	9.40	1.58	330	Ts-1-26	5.44	-	360	Ts-7-6	7.16	2.01
## 9.1 変状の平面的分布と風化部の厚さとの関係(14/16)

(第986回審査会合 資料1-2 P.9-14 再掲



### 風化部及び段丘堆積物の厚さの一覧(5/7)

		層	厚(m)			層	厚(m)			層	厚(m)
No.	孔名	風化部	段丘堆積物	No.	孔名	風化部	段丘堆積物	No.	孔名	風化部	段丘堆積物
361	Ts-7-7	-	1.91	391	Ts-8-7	6.64	1.28	421	Ts-11-3	2.43	1.56
362	Ts-7-8	-	1.09	392	Ts-8-8	6.60	0.89	422	Ts-11-4	3.47	1.88
363	Ts-7-9	-	2.02	393	Ts-8-9	6.85	1.07	423	Ts-11-5	1.74	2.08
364	Ts-7-10	6.11	1.40	394	Ts-8-p1	7.50	1.65	424	Ts-11-6	2.23	1.72
365	TKB-1	8.46	-	395	Ts-8-p2	6.11	0.91	425	Ts-11-7	3.18	1.98
366	TKB-2	3.40	-	396	Ts-8-p3	4.09	3.03	426	Ts-11-p1	2.94	1.19
367	TKB-3	3.73	_	397	Ts-10-1	6.80	0.60	427	Ts-11-p2	0.69	1.73
368	TKB-4	9.00	_	398	Ts-10-2	6.81	0.67	428	Ts-11-p3	0.00	1.44
369	TKB-5	10.35	_	399	Ts-10-3	7.50	0.90	429	Ts-11-p4	0.00	1.47
370	Ts-7-11	5.88	1.43	400	Ts-10-4	5.37	0.80	430	Ts-12-1	0.83	0.46
371	Ts-7-11R	5.72	1.41	401	Ts-10-5	6.38	0.27	431	Ts-12-2	0.00	1.37
372	Ts-7-12	6.16	1.59	402	Ts-10-6	7.55	0.66	432	Ts-12-3	0.00	0.37
373	Ts-7-13	5.75	1.40	403	Ts-10-7	2.99	2.08	433	Ts-12-4	0.00	0.44
374	Ts-7-14	5.94	1.32	404	Ts-10-8	3.55	1.42	434	Ts-12-5	0.00	0.71
375	Ts-7-15	-	_	405	Ts-10-8R	2.45	2.17	435	Ts-12-p2	0.00	0.53
376	Ts-7-16	-	_	406	Ts-10-9	2.55	2.00	436	Ts-12-p3	6.90	1.07
377	Ts-7-16R	-	_	407	Ts-10-10	3.03	1.92	437	Ts-12-p4	0.00	0.80
378	Ts-7-17	-	_	408	Ts-10-11	2.22	1.90	438	Ts-12-p5	1.82	0.62
379	Ts-7-18	-	-	409	Ts-10-11R	2.93	1.37	439	Ts-13-1	10.70	0.67
380	Ts-7-19	-	-	410	Ts-10-12	3.58	1.35	440	Ts-13-2	7.87	0.83
381	Ts-7-20	3.24	1.96	411	Ts-10-13	3.19	1.52	441	Ts-13-3	9.00	0.75
382	Ts-7-21	4.80	1.42	412	Ts-10-14	3.12	1.56	442	Ts-13-4	10.29	0.64
383	Ts-7-p1	8.34	1.84	413	Ts-10-14R	2.45	2.95	443	Ts-13-5	10.37	1.20
384	Ts-7-p2	8.13	1.59	414	Ts-10-p1	3.03	1.55	444	Ts-13-6	12.08	0.63
385	Ts-8-1	-	_	415	Ts-10-p2	5.25	0.95	445	Ts-13-7	5.21	0.20
386	Ts-8-2	3.64	1.66	416	Ts-10-p3	0.76	0.41	446	Ts-13-8	4.47	0.83
387	Ts-8-3	4.47	0.84	417	Ts-10-p4	5.86	0.32	447	Ts-13-9	4.84	_
388	Ts-8-4	3.90	0.80	418	Ts-10-p5	0.77	0.40	448	Ts-13-10	5.97	_
389	Ts-8-5	5.59	1.48	419	Ts-11-1	2.87	1.49	449	Ts-13-11	4.66	_
390	Ts-8-6	6.35	0.84	420	Ts-11-2	3.75	1.69	450	Ts-13-12	5.66	1.05

9-14

## 9.1 変状の平面的分布と風化部の厚さとの関係(15/16)

第986回審査会合 資料1-2 P.9-15 再掲



### 風化部及び段丘堆積物の厚さの一覧(6/7)

		層 厚 (m)          層 厚 (m)		厚(m)			層厚(m)				
No.	孔名	風化部	段丘堆積物	No.	孔名	風化部	段丘堆積物	No.	孔名	風化部	段丘堆積物
451	Th-1-1	0.00	1.25	481	SB-006	9.47	1.22	511	CB-7	2.16	0.68
452	Th-1-2	0.00	1.42	482	SB-007	9.00	1.66	512	CB-8	3.10	0.76
453	Th-2-1	0.61	0.67	483	SB-008	13.49	2.02	513	CB-9	11.07	1.36
454	Th-2-2	7.39	0.62	484	SD-1	0.62	1.42	514	CB-10	2.05	1.22
455	Th-2-3	0.00	_	485	Ts-6-28	5.26	2.04	515	CB-11	7.42	0.75
456	Th-2-4	-	1.25	486	Ts-6-29	2.57	1.33	516	CB-12	6.11	1.62
457	Th-2-5	7.34	0.26	487	Ts-13-13	7.21	_	517	CB-13	_	_
458	Th-3-1	3.28	0.90	488	Ts-13-14	10.59	0.49	518	CB-15	7.95	1.28
459	Th-3-2	3.81	0.76	489	Th-5-11	12.10	1.28	519	CB-17	8.28	1.49
460	Th-3-3	4.21	1.51	490	H1	-	0.36	520	CB-19	_	_
461	Th-3-4	2.56	1.47	491	H2	10.97	0.37	521	CB-20	_	_
462	Th-3-5	0.00	2.25	492	H3	-	0.24	522	CB-21	_	_
463	Th-5-1	18.66	0.78	493	SB-018	7.20	1.00	523	SW-1-1	-	_
464	Th-5-2	0.00	0.98	494	SB-019	5.36	_	524	SW-1-2	-	_
465	Th-5-3	0.00	1.11	495	SB-020	8.06	1.89	525	SW-2-1	5.28	1.43
466	Th-5-4	13.48	0.93	496	SB-022	4.14	1.02	526	SW-3-1	3.88	0.64
467	Th-5-5	6.61	1.46	497	SB-023	3.72	0.78	527	SW-4-1	-	_
468	Th-5-6	11.23	1.34	498	SB-024	4.28	1.32	528	H4	5.26	1.03
469	Th-5-7	12.98	1.03	499	SB-025	6.37	1.89	529	H5	3.88	1.17
470	Th-5-8	7.72	1.17	500	SB-027	10.55	1.36	530	H6	1.77	_
471	Th-5-9	7.80	0.77	501	SB-028	8.41	1.40	531	H7	0.00	0.55
472	Th-5-10	4.72	0.90	502	SB-029	7.79	2.18	532	H8	0.00	-
473	TA-1	0.00	_	503	SB-031	6.57	1.22	533	H9	0.00	0.47
474	TA-2	0.00	_	504	SB-032	9.36	1.07	534	H10	8.46	0.94
475	TA-3R	0.00	_	505	CB-1	5.78	2.12	535	H11	_	0.64
476	IT-12	0.34	-	506	CB-2	6.04	1.68	536	Th−5a	4.15	-
477	SB-002	8.46	1.94	507	CB-3	2.81	1.89	537	Th-5b	5.34	_
478	SB-003	3.70	1.44	508	CB-4	13.85	1.27	538	SB-034	6.71	1.62
479	SB-004	4.17	0.33	509	CB-5	-	-	539	SB-035	5.36	1.56
480	SB-005	3.75	1.76	510	CB-6	4.03	1.49	540	SB-036	7.95	0.33

## 9.1 変状の平面的分布と風化部の厚さとの関係(16/16)

第986回審査会合 資料1一2 P.9−16 再掲



風化部及び段丘堆積物の厚さの一覧(7/7)

		層 厚(m)		
No.	孔名	風化部	段丘堆積物	
541	SB-037	-	_	
542	SB-038	5.20	1.73	
543	SB-039	Ι	Ι	
544	SB-042	5.42	1.42	
545	CB-022	-	_	
546	cf-301	-	_	
547	cf-302	-	-	
548	cf-303	6.94	0.67	
549	cf-304	7.11	0.40	
550	cf-305	4.90	0.45	
551	cf-306	1.67	0.52	
552	cf-307	0.97	0.34	
553	cf-308	1.68	0.56	
554	cf-309	5.68	0.92	
555	cf-310	5.05	0.99	
556	cf-311	6.09	0.63	
557	cf-312	7.31	1.07	
558	cf-313	4.09	0.52	
559	cf-314	3.28	1.10	
560	A-1	3.50	1.50	





9-17

### シームの上下盤の風化性状

[本編資料「3.3.3.2(1) iii)」に関する基礎データ]

• 変状が認められるTs-1, Ts-2及びTs-8トレンチのシーム上下盤で地質観察 及び針貫入試験を実施し、シーム上下盤の風化性状について整理した。





図 全体の位置図については
 P.4-2参照。





# (余白)





#### Ts-1~3トレンチの強風化部の厚さの違いの検討

〔本編資料「3.3.3.2(1) iii)」に関する補足説明〕

• Ts-1~3トレンチの強風化部の厚さの違いについて、岩盤の性状等を踏まえて検討する。

### 9.3 Ts-1~3トレンチの強風化部の厚さの違いの検討(2/4)

第986回審査会合 資料1-2 P.9-23 一部修正





注)本図は設置変更許可申請書提出(H26.12.16)時点のデータに基づいて作成。



トレンチ及びボーリングデータから作成したシームS-10上盤の強風化 部の層厚コンターに基づいて、Ts-1~3トレンチの強風化部の厚さの 変化の要因について検討する。

- 強風化部の厚さは、10m程度の距離に対して最大で2m程度変化し (図中の\*),近接した位置にあるにも関わらず風化程度に差がある。
- 同程度の風化厚さの変化は、P.9-3~P.9-9の風化部の厚さの分布
   図でも普遍的に認められる。
- Ts-1~3トレンチのシームS-10上盤に分布する岩種(主に淡灰色火山礫凝灰岩)は同じであることから,強風化部の厚さの変化の要因として、岩盤中の高角の割れ目,筋状構造等の分布の違い(P.9-24参照)などが考えられる。

9-23

### 9.3 Ts-1~3トレンチの強風化部の厚さの違いの検討(3/4)





9-24

<u>岩盤中の高角の割れ目,筋状構造等の分布の違いが強風化部</u>の厚さの変化の要因と考えられる事例:法面①





- とイェン 風化部下限\*
- 変位を伴う不連続面及び節理
- 筋状構造(明瞭なもの)
- 筋状構造(不明瞭なもの)

\*:風化部は,主に強風化部から成り, 下部に薄い弱風化部を含む。





一般的に風化は岩盤中の割れ目等に沿って進むとされていることを踏まえ,岩盤中の高角の割れ目,筋状構造等の分 布の違いにより強風化部の厚さの違いが生じていると考えられる事例を示す。

- 法面①では、段丘堆積物及びローム層の厚さに明瞭な差は認められない。岩盤は淡灰色火山礫凝灰岩から成り、高角の割れ目、筋状構造等が不規則に分布し、高角の割れ目は強風化部では不明瞭になっている。
- 強風化部の厚さは約1.5m以上不規則に変化する(図中の※)。
- ・ 強風化部では高角の割れ目は不明瞭であり、強風化部の厚さとの関係を定量的に示すことは難しいが、岩種が同じ 法面①の近接した箇所で強風化部の厚さが変化することから、高角の割れ目、筋状構造等の分布の違いが強風化部の厚さの変化の要因と考えられる。



• 法面①では,高角の割れ目,筋状構造等の分布の違いが強風化部の厚さの変化の要因と考えられる。



Ts-1~3トレンチにおいても,岩盤中の高角の割れ目,筋状構造等の分布の違いが 強風化部の厚さの違いの要因である可能性がある

### 9.4 変状の比高と強風化部・段丘堆積物の厚さとの関係(1/4)



9-26

第986回審査会合 資料1-2 P.9-26 一部修正

#### 変状の比高と強風化部・段丘堆積物の厚さとの関係

〔本編資料「3.1.4(2)」及び「3.3.3.2(1) iii)」に関する補足説明〕

Ts-1~3, 7トレンチ及びTs-5, 6法面のシームの上盤の強風化部の厚さ, 段丘堆積物の厚さ及びシームの延長上の変状の比高のデータに基づいて重回帰分析を行い, 変状の比高と強風化部・段丘堆積物の厚さとの関係について検討する。

9.4 変状の比高と強風化部・段丘堆積物の厚さとの関係(2/4)



第986回審杳会合

#### 重回帰分析の方法及び結果



- •Ts-1~3.7トレンチ及びTs-5.6法面のシームの上盤の強風化部と段丘堆積物の厚さを説明変数.シームの延長上の変状の比高を被説明変数 とする重回帰分析を行った結果、比高の実測値と予測値との間に高い相関性(決定係数R<sup>2</sup>=0.81)が認められる。
- したがって、シームの延長上の変状の段差は、強風化部が厚く、かつ段丘堆積物の薄いところで形成されたと考えられる。
- ●Ts-5法面では、近傍のTs-6法面に比較して段丘堆積物が厚く上載圧が大きいことから変状が生じなかったものと考えられる。

9.4 変状の比高と強風化部・段丘堆積物の厚さとの関係(3/4)

第986回審査会合 資料1-2 P.9-28 一部修正



シーム上盤の強風化部の厚さ(Ts-1~3トレンチ)





- トレンチ及びボーリングデータからシーム上盤の強風化部の層厚コンターを作成し 変状の比高と比較した。
- 強風化部の厚いところでは、比高が大きく、薄いところでは小さい傾向が認められる。
- 強風化部の厚さと変状の比高には正の相関があると考えられる。

20

一17回西方法面

20

注)本図で示すシーム上盤の強風化部の厚さ分布図は、設置変更許可申請書提出(H26.12.16)時点のものである。

9.4 変状の比高と強風化部・段丘堆積物の厚さとの関係(4/4)

第986回審査会合 資料1-2 P.9-29 一部修正

凡例



段丘堆積物の厚さ(Ts-1~3トレンチ)

0

0





段丘堆積物の厚いところでは、比高が小さく、薄いところでは大きい。

• 段丘堆積物の厚さと変状の比高には負の相関があると考えられる。



# (余白)



#### 変状の形成要因\*に関する検討

〔本編資料「3.3.3」変状の形成要因に関する基礎データ及び補足説明〕

変状の形成要因について、文献に基づくノンテクトニック断層及び活断層の特徴と、大間地点の変状、ps-1等の特徴を比較し、可能性として考えられる形成要因を検討する。また、それらの可能性として考えられる形成要因のうち、 岩盤の風化による体積変化に係る検討として、風化部の厚さと岩盤上面の凹凸との関係について検討する。さらに 風化に伴う岩石組織の変化について薄片観察により検討する。

#### 10.1 文献に基づく形成要因の選定

- 活断層に関する文献(P.10-2)
- ノンテクトニック断層に関する文献(P.10-3)
- 大間地点の変状, ps-1等の特徴(P.10-4~P.10-19)

10.2 岩盤の風化による体積変化に係る検討

• 風化部の厚さと岩盤上面の凹凸との関係の検討(P.10-20~P.10-25)

10.3 風化に伴う岩石組織の変化(P.10-26~P.10-34)

\*:変状の形成要因:変状が形成された過程を地質観察等に基づく解釈により定性的に示すもの。

### 活断層に関する文献

	活断層の主な特徴(変位の累積性,方向性)*1	大間地点の変状, ps−1等の特徴	類似性
変位の 累積性	<ul> <li>現在からさかのぼって第四紀初頭*までは、断層変位基準が古くなるほど変位量が大きいという変位の累積性が 認められる。(*:180万年前)</li> </ul>		
	<ul> <li>近い将来活動する可能性がない断層を活断層と呼ぶのはおかしいので、これを除外するために第四紀以降(およそ12万年前の最終間氷期以降)活動を繰り返してきた証拠を持つ断層のみを活断層と考える識別法もある。</li> </ul>	<ul> <li>(1) 変状には、12万年前以降に活動を繰り返してきた痕跡はない(P.10-4)。</li> </ul>	<i>+</i> >1
	<ul> <li>活断層とは第四紀層を変位させている断層のことを単純に指すのではない。活断層とはあくまでも将来活動する可能性を秘める断層のことで、これに沿って、第四紀層や地形面などが累積的に変位しているかどうかで判断される。</li> </ul>	<ul> <li>(2)変状には、第四紀層及び地形に累積的な動き はない(P.10-4, 10-5)。</li> </ul>	ふし
	<ul> <li>地下深部に過去に断層運動を繰り返した断層があったとしても、それが第四紀に地層等を累積変位させている証拠がなければ活断層とは呼ばない。</li> </ul>		
方向性	<ul> <li>東北日本では地質構造は南北方向の構造が卓越するため、この方向の弱線が多く、これに直交する水平圧縮応 力がかかるので、南北方向の逆断層が発達する。</li> </ul>	• (3) ps-1やpd系は逆断層センスを示すものの, 走 向けばらつき、第四紀の東西本向の水平圧縮広	<i>+</i> >1
	<ul> <li>日本列島は全体として東西方向の水平圧縮応力を受け、活断層はその広域応力場の下、地質構造の地域差を反映して活動タイプに明瞭な地域性が現れているのである。</li> </ul>	両ははうっと、第四礼の米四万回の小十圧縮心 力場に合わない(P.10−6~P.10−8)。	<i>、</i> よし

10-2

※1: 池田ほか(1996)<sup>4)</sup>に基づいて作成

ps-1等は,シームS-11付近の地表付近の強風化部の一部に限定して分布し,非構造性のものと推定されることから,池田ほか(1996)<sup>4)</sup>に基づいて活断 層の主な特徴を整理し,大間地点の変状,ps-1等の特徴との違いについて検討する。

- 変状は、後期更新世の段丘堆積物中にのみ認められ、ローム層堆積以降の活動はなく、累積的な動きは認められない(P.10-4、10-5参照)。
- ps-1やpd系は, すべて逆断層センスを示すものの走向は様々であり, 上盤の動きは一定の方向を示さず第四紀の東西方向の水平圧縮応力場に合わない(P.10-6~P.10-8参照)。
- したがって、変状は、累積的な動きが認められないこと、上盤の動きの方向が第四紀の応力場に合わないこと等から、少なくとも活断層によるものではない。変状は、シームS-11の分布が断続的(本編資料「3.3.2」参照)で、ps-1の分布は強風化部中に限定される(本編資料「3.3.3.2」参照)ことから、シーム全体が動くような断層活動によるものではなく、ノンテクトニックな要因で形成されたと判断される。

## 10.1 文献に基づく形成要因の選定(2/18)

第986回審査会合 資料1-2 P.11-39 一部修正



## POWER

### ノンテクトニック断層に関する文献

ノンテクトニック断層 の形成要因*		ノンテクトニック断層の特徴*	大間地点の変状, ps−1等の特徴				
重力	地すべり	・地すべり地形を示すことが多い ・頭部で正断層,末端部で逆断層,側部で雁行亀裂 ・すべり面下盤に比べて上盤の顕著な破砕 ・開口割れ目の発達	•(4) 変状の周辺に地すべり地形は認められない(P.10-5, 10-9) •(5) ps-1等に正断層型の動きのセンスは認められない(P.10-10~P.10-12) •(6) ps-1等の上盤に顕著な破砕は認められない(P.10-10, 10-11) •(7) ps-1等の上盤に開口割れ目は認められない(P.10-10, 10-11)				
	多重山稜 ∙線状凹地	・尾根付近に尾根にほぼ平行に分布 ・正断層が多い	・(8)変状の周辺に顕著な尾根は認められない(P.10-5, 10-9) ・(5) ps-1等に正断層型の動きのセンスは認められない(P.10-10~P.10-12)				
	バレーバルジング	・応力解放に伴って形成され、谷地形に分布が限定 される	・(9) 変状の周辺に顕著な谷地形は認められない(P.10-5, 10-9)				
	堆積物の圧密	・岩盤の凹凸に対応した沈下 ・正断層の形成 ・軟質な第四紀堆積物中にのみ断層が形成される	<ul> <li>・(10) 変状は岩盤の上面の段差あるいは上に凸の形状が認められる箇所に分布する(P.10-10~P.10-12)</li> <li>・(5) 段丘堆積物中の不連続面に正断層型の動きのセンスは認められない(P.10-10~P.10-12)</li> <li>・(11) 段丘堆積物中の不連続面は岩盤のps-1等に連続する(P.10-10~P.10-12)</li> </ul>	一部 類似			
	堆積時の	・特定の層内に分布が限定される	・(10) 変状は特定の層内ではなく, 岩盤の上面の段差あるいは上に凸の形状が認められる箇所に分布する(P.10-10~P.10- 12)				
	スランピング	・地層の顕著な塑性変形を伴う	・(12) 段丘堆積物にスランピングを示唆するような顕著な塑性変形は認められない(P.10-10~P.10-12)				
火	カルデラ	・カルデラ縁部に沿う正断層の形成					
山活	マグマの貫入・マグマの貫入圧力による正断層・逆断層の形成		・(13) 敷地近傍に後期更新世以降に活動した火山は認められない(P.10−13)				
動	火山体の荷重沈下	・環状または弧状の正断層の形成					
地 震 動 (地震動による 受動変位)		<ul> <li>・深度5m程度までで消滅することが多い</li> <li>・深部に向かって次第に低角度化することが多い</li> <li>・開口割れ目を伴う高角度の正断層が多い(地すべり末端部では地震動により逆断層が見られることがある)</li> <li>・地震動に伴う斜面変動で断層面の走向が斜面方向に規制されることが多い</li> </ul>	<ul> <li>・(14) ps-1等は数m程度の深度で消滅する(P.10-14~P.10-16)</li> <li>・(15) pd系は深部で低角度化することが多い(P.10-17)</li> <li>・(5) ps-1等の傾斜は低角で,正断層型の動きのセンスは認められない(P.10-10~P.10-12)</li> <li>・(16) ps-1等はほぼ平坦な地形のところに分布し、斜面の傾斜方向とは無関係((P.10-9)</li> <li>・(17) Ts-6法面及びTs-8トレンチの様々な走向のpd系の分布は地震動では説明困難(P.10-6, 10-7)</li> </ul>				
岩盤の風化・劣化による 体積変化		・鉱物の風化変質、割れ目形成・開口等による体積 増加に伴って形成される ・断層は下方・側方に連続せず、変位量が変化する	<ul> <li>・(18) ps-1等は強風化部に分布し、動いた量は強風化部の厚さと関連する(P.10-18)</li> <li>・(19) ps-1等の分布は局所的で側方に連続しない(P.10-19)</li> <li>・(20) ps-1等は下方に連続しない(P.10-14~P.10-16)</li> <li>・(21) Ts-6法面及びTs-8トレンチの様々な走向のpd系の分布は岩盤の風化による体積変化を示唆する(P.10-6, 10-7)</li> </ul>				

\*:ノンテクトニック断層研究会(2015)5)に基づいて作成

変状は、ノンテクトニックな要因で形成されたと判断されることから、ノンテクトニック断層研究会(2015)<sup>5)</sup>に基づいてノンテクトニック断層の形成要因とその特徴を整理し、 大間地点の変状、ps-1等の特徴との類似性について検討する。

•「地すべり」、「堆積時のスランピング」、「火山活動」等は、変状、ps-1等との類似点が認められず、変状は少なくともこれらの形成要因によるものではないと判断される。

• 「地震動(地震動による受動変位)」,「堆積物の圧密」及び「岩盤の風化・劣化による体積変化」は,変状, ps-1等との類似点が認められ,必ずしもすべてを説明できるものではないが,これらの形成要因が可能性として考えられる。





[解説:P.8-2,本編資料P.3-38参照] 空中写真(昭和50年国土地理院撮影)から取得した1mDEMデータに基づ いて赤色立体地図を作成し、工事着手前の原地形を詳細に再判読した。 敷地内には断層地形の可能性がある地形、地すべり地形、活褶曲を示唆 する海成段丘面の傾動等は認められない。変状による段差・上に凸の形 状が生じたことを示唆するような地形の高まりは判読されない。 [大間地点の変状, ps-1等の特徴]
 P.10-2, 10-3の文献に対応する特徴は以下のとおり。
 ・変状には, 第四紀層及び地形に累積的な動きはない。(大間地点の特徴(2))
 ・変状の周辺に地すべり地形は認められない。(大間地点の特徴(4))
 ・変状の周辺に顕著な尾根は認められない。(大間地点の特徴(8))
 ・変状の周辺に顕著な谷地形は認められない。(大間地点の特徴(9))





第986回審査会合 資料1-2 P.11-53 一部修正

POWER

10-6

<u> 大間地点の変状, ps-1等の特徴(3/16):pd系と条線の関係(Ts-8トレンチ)</u>







10 - 8





段差・上に凸の形状を示し、シームS-11の上盤は上方に動くセン

スを示す。変状が認められる箇所には、シームS-11にps-1が、

低角の変位を伴う不連続面にpd系が分布する。

- シーム·不連続面の上盤に開口割れ目は認められない。(大間地点の特徴(7))
- 変状は岩盤の上面の段差あるいは上に凸の形状が認められる箇所に分布する。(大間地点の特徴(10))
- | 段丘堆積物中の不連続面は岩盤のps-1等に連続する。(大間地点の特徴(11))
- 段丘堆積物にスランピングを示唆するような顕著な塑性変形は認められない。(大間地点の特徴(12))







### 10.1 文献に基づく形成要因の選定(13/18)

第986回審査会合 資料1-2 P.11-48 一部修正

POWER

10 - 14

<u> 大間地点の変状, ps-1等の特徴(11/16):pd系の分布範囲(Ts-8トレンチ)</u>



#### 第986回審杳会合 10.1 文献に基づく形成要因の選定(14/18) 資料1-2 P.11-49 一部修正 <u>大間地点の変状, ps-1等の特徴(12/16):pd系の分布範囲(Ts-6法面)</u> 原子炉建屋設置位置 腐植土 埋土 ローム層 ローム層(砂質 M<sub>1</sub>面段丘堆積物 -26 粗粒凝灰岩 T.P.23m T.P.23m ※破線部は旧法面である。 位置図 Ts-6法面地質スケッチ



注1) 法面写真及び針貫入試験結果については、P.4-10参照。 鉛直地質断面図 注2) 地質スケッチは、第646回審査会合以降追加取得した調査データを含む。

> [解説:本編資料P.3-152参照] pd系の下端の分布について、Ts-6法面の下側で実施したボーリング調査に基づく鉛直地質断面図 では、地質境界が直線的に分布するため、pd系は成層構造が発達する部分の下限まで分布してい ない。なお、岩盤は鉛直地質断面図での成層構造が発達する部分の途中まで強風化している。





10 - 15

POWER

詳細位置図





断面位置図



### 10.1 文献に基づく形成要因の選定(17/18)

大間地点の変状, ps-1等の特徴(15/16):変位量と強風化部の厚さとの関係



10 - 18

POWER

強風化部の厚さ(Tw)と岩盤上面の標高(TE)との関係






風化部の厚さと岩盤上面の凹凸との関係の検討(1/6):検討方針

変状の形成要因の一つとして岩盤の風化による体積変化がある場合には、風化部の厚さに対応して 岩盤上面に凹凸が形成されると想定されることから、ボーリング調査及び法面調査の結果に基づいて、 シームの分布する箇所及びしない箇所のそれぞれにおいて、風化部の厚さと岩盤上面の凹凸との関 係を検討し、風化による体積変化を示唆するデータの有無について検討する。



### 10.2 岩盤の風化による体積変化に係る検討(3/6)

風化部の厚さと岩盤上面の凹凸との関係の検討(3/6): ボーリング調査結果による検討



※: シームS-11層準(FT5-3)には、シームS-11の認められない部分もある(本編 資料P.3-83参照)。なお、FT5-3は、シームS-11を挟在する鍵層名である。



コメントNo.S2-149

- 風化部の厚さコンターによると、シームが分布しない箇所における風化部の厚さの変化量は、\*1に示す70m離れた箇所で約10m、\*2に示す30m離れた箇所で約6mであり、10m当たりの風化部の厚さの変化量は、比較的大きいところで2m程度となる。
- 図中の岩盤上面標高コンター(緑線)に示すように、風化部の厚いところで 岩盤上面が上に凸の形状を示す傾向は認められない。
- 仮に風化に伴う鉛直方向の体積変化量を10%と仮定すると、岩盤の上面 で10m当たり20cm程度の緩やかな凹凸が生じることとなる。
- この程度の凹凸は、段丘面上の緩やかな1mコンターに現れるとは限らず、
   特に密にボーリングを実施した箇所以外では把握できないと考えられる。
- 以上のことから、ボーリング調査からは、風化部の厚さと岩盤上面の凹凸との 間に有意な相関があるとは判断できない。このため、詳細法面観察と密な間 隔で実施したボーリングによる風化部の厚さのデータのある法面の検討を次 頁に示す。

POWER

### 10.2 岩盤の風化による体積変化に係る検討(4/6)

<u>風化部の厚さと岩盤上面の凹凸との関係の検討(4/6)</u> 法面詳細調査結果による検討(シームが分布する箇所(Ts-6法面))



10-23

コメントNo.S2-149

強風化部の厚さ(Tw)と岩盤上面の標高(TE)との関係

### 10.2 岩盤の風化による体積変化に係る検討(5/6)

#### <u>風化部の厚さと岩盤上面の凹凸との関係の検討(5/6)</u> 法面詳細調査結果による検討(シームが分布しない箇所(法面①及び②))



位置図

法面①及び②における風化部下限と岩盤上面の凹凸との関係

シームが分布しない掘削面観察結果(P.3-11~P.3-25, 3-27, P.3-29~P.3-32, P.3-34~P.3-49, 本編資料P.3-49参照)の中で, 風化部下限の形状及び岩盤上 面の凹凸が比較的正確に把握されている箇所は, 法面①及び②(P.4-50, 4-51参照)である。これらの法面観察結果から, 風化部の厚さと岩盤上面の凹凸との 関係について検討する。

- 法面①及び②には,変状は認められないが,法面②では中央~西側の岩盤上面に最大70cm程度の緩やかな上に凸の形状が認められる。
- ・ 法面観察及び周囲のボーリング調査の結果(P.10-22参照)では、この部分の風化部の厚さは、約2m~約3m厚くなる傾向が認められることから、風化部の 厚さと岩盤上面の凸状の形状には関係がある可能性がある。

しかしながら,風化部下限の詳細なデータ及び法面②のさらに西側のデータがなく,岩盤上面に侵食による緩やかな凹凸が元々あったことも考えられることから, 風化部の厚さと岩盤上面の凹凸との間に有意な相関の有無は判断できない。なお,法面①及び②以外のシームが分布しない掘削面観察結果では岩盤上面に 明瞭な凹凸は認められない。

10-24

コメントNo.S2-149





風化部の厚さと岩盤上面の凹凸との関係の検討(6/6): まとめ

変状の形成要因の一つとして岩盤の風化による体積変化がある場合には、風化部の厚さに対応して 岩盤上面に凹凸が形成されると想定されることから、ボーリング調査及び法面調査の結果に基づいて、 風化部の厚さと岩盤上面の凹凸との関係を検討し、風化による体積変化を示唆するデータの有無に ついて検討した。

- シームが分布しない箇所のボーリング調査結果等から作成した風化部の厚さコンターと岩盤上面のコンターに基づいて、風化部の厚さと岩盤上面の凹凸との関係について検討した結果、ボーリング調査は調査密度が低く、掘削面観察ほどの精度はないため、ボーリング調査結果から有意な相関の有無は判断できない。
- 法面調査の結果、シームS-11が分布する箇所(Ts-6法面)では、風化部が厚い部分において岩盤 上面が上に凸の形状を示す部分が認められる。一方、シームS-11が分布しない箇所(法面①及び ②)でも、風化部の厚い部分で岩盤上面が上に凸の形状を示す箇所が認められるが、岩盤上面の 凹凸は緩やかで侵食による凹凸が元々あったことも考えられ、有意な相関の有無は判断できない。

以上のことから、ボーリング調査及び法面観察の結果からは、シームの分布する箇所及び分布しない 箇所に関わらず、風化部の厚さと岩盤上面の凹凸との間に岩盤の風化による体積変化を明確に示唆 するような有意な相関の有無は判断できない。



新鮮部~強風化部の岩石組織について薄片観察により検討する。風化指標に基づいて岩盤性状の 検討を行った主要調査断面等のボーリングコアから、シームS-11上・下盤の淡灰色火山礫凝灰岩の 試料を採取し、大型薄片を作製し\*,軽石のガラス及び磁鉄鉱の割れ目に着目して岩石組織の詳細な 観察を行う。

> \*:作製した薄片は新鮮部15枚,弱風化部12枚及び強風化部7枚で合 計34枚。なお,大型薄片のサイズは縦約40mm,横約50mmで,一般 的な薄片の約4倍の面積で,1枚の薄片で多数の軽石の観察が可能。

10-26

コメントNo.S2-149



#### 薄片試料採取位置(平面図)



薄片観察結果の代表例として提示する試料の採取位置を平面図に示す。 • 試料は、Ts-6法面付近、Ts-5法面付近及びTf-5(a)トレンチ付近の4孔から7試料を採取した。

コメントNo.S2-149







シームS-11上盤の淡灰色火山礫凝灰岩から新鮮部(薄片A),弱風化部(薄片B),強風化部(薄片C,G)の4試料を採取した。
 シームS-11下盤の淡灰色火山礫凝灰岩から新鮮部(薄片D),弱風化部(薄片E),強風化部(薄片F)の3試料を採取した。



3

新鮮部

シームS-11

薄片B 試料採取深度:2.50m-2.54m

3

380,390



100m

0

薄片A 試料採取深度:13.08m-13.13m

試料採取位置のコア写真を示す。Ts-8-p3孔の新鮮部から 薄片Aを, Ts-5-1孔の弱風化部から薄片Bを作製した。

Ts-8-p3孔コア写真(10m~15m区間)

試料採取孔位置図

10.3 風化に伴う岩石組織の変化(5/9)

コメントNo.S2-149









薄片G 試料採取深度:4.20m-4.25m 薄片F 試料採取深度:7.42m-7.46m 薄片E 試料採取深度:9.30m-9.34m 薄片D 試料採取深度:9.65m-9.69m

薄片C 試料採取深度:6.60m-6.65m

試料採取位置のコア写真を示す。Ts-6-29孔の強風化部から薄片Cを, Ts-6-28孔の新鮮部から 薄片D, 弱風化部から薄片E, 強風化部から薄片F及びGを作製した。

# 10.3 風化に伴う岩石組織の変化(6/9) コメントNo.S2-149 POWER シームS-11上盤の淡灰色火山礫凝灰岩の岩石組織 1mm **強風化部** 薄片C Ts-6-29 6.60m-6.65m 新鮮部 弱風化部 | 薄片B Ts-5-1 2.50m-2.54m 薄片A Ts-8-p3 13.08m-13.13m < ← 微細な割れ目 新土鉱物の幅が広く連続する割れ目 ≪→ 粘土鉱物を伴う明瞭な割れ目 ガラス全体に粘土鉱物化が顕著で、割れ目の粘土鉱物 明瞭な割れ目は少なく、ガラスはほとんど粘土鉱物化 粘土鉱物を伴う明瞭な割れ目が多数認められる。 の幅は弱風化部に比べて大きい。 していない。

シームS-11上盤の淡灰色火山礫凝灰岩の風化に伴う岩石組織の変化の代表的観察結果を示す。 • 強風化部では、新鮮部に比べて全体にガラスの粘土鉱物化が顕著である。 ・強風化部では、新鮮部に比べてガラスの割れ目が多く、割れ目の粘土鉱物の幅の拡大も認められる。 10-31

# 10.3 風化に伴う岩石組織の変化(7/9)



#### シームS-11下盤の淡灰色火山礫凝灰岩の岩石組織



シームS-11下盤の淡灰色火山礫凝灰岩の風化に伴う岩石組織の変化の代表的観察結果を示す。 • 強風化部では、新鮮部に比べて全体にガラスの粘土鉱物化が顕著である。 • 強風化部では、新鮮部に比べてガラスの割れ目が多く、割れ目の粘土鉱物の幅の拡大も認められる。 10-32





#### 磁鉄鉱の岩石組織



シームS-11上・下盤の淡灰色火山礫凝灰岩の風化に伴う磁鉄鉱の割れ目の代表的観察結果を示す。

- 強風化部では、新鮮部に比べて磁鉄鉱の割れ目が多く、割れ目には粘土鉱物が認められる。
- これらの割れ目は分布が限定的で、長く連続するものはほとんど認められない。



- 淡灰色火山礫凝灰岩の強風化部は、新鮮部に比べて全体にガラスの粘土鉱物化が顕著である。
- ガラスの割れ目は、強風化部では新鮮部に比べて多く、割れ目の粘土鉱物の幅の拡大も認められる。

コメントNo.S2-149

- 磁鉄鉱の割れ目は、強風化部では新鮮部に比べて多く、割れ目には粘土鉱物が認められる。
- これらのガラス及び磁鉄鉱の割れ目は、風化に伴う体積の増加を示すものとも考えられるが、岩石全体の体積が風化に伴って増加したかは不明である。



11.1 新第三紀におけるシームS-11と低角の変位を伴う不連続面の形成(1/2)

#### 新第三紀におけるシームS-11と低角の変位を伴う不連続面の形成

#### 〔本編資料「3.3.3.3(2) i )」に関する補足説明〕

• シームS-11及び低角の変位を伴う不連続面の形成メカニズムについて検討する。



文献の記載(図1及び図2)	大間地点の変位を伴う不連続面の分布
<ul> <li>・成層した地層のフレキシュラルスリップ褶曲の翼部には、様々な割れ目、断層等が形成される。低角度の傾斜の小規模な割れ目等として、文献(Burg (2017)<sup>6)</sup>及びBui (2004)<sup>7)</sup>)には図1(a)及び図2Bなどが示されている。</li> </ul>	<ul> <li>主としてシームS-11下盤の淡灰色火山礫凝灰岩等には成層構造が発達している(本編資料P.3-107~P.3-111参照)。</li> <li>中新世の広域応力場による褶曲及びデイサイト貫入時の褶曲の際に、褶曲の翼部に位置していた大間地点の敷地の成層構造が発達する部分には、シームの形成に伴って(本編資料P.3-199参照)、左記の文献に示されたような低角の変位を伴う不連続面が形成されたものと考えられる。</li> </ul>





第四紀におけるps-1等の形成時期の検討

〔本編資料「3.3.3.3(2) ii )」に関する補足説明〕

 既存の弱面を利用した変状の形成メカニズム及びps-1等の形成時期に関わる 海岸の岩盤の風化状況,岩石の風化速度について検討する。



Noe and Dodson (1999)<sup>9)</sup>に加筆

図1 土壌の膨張と岩盤の盤ぶくれの概念図

図2 シームや既存の低角の変位を伴う不連続面を利用したps-1等の形成の概念図

文献の記載(図1)	大間地点の変位を伴う不連続面に沿う動きの発生(図2)
<ul> <li>既存の割れ目, 断層等が分布していると, 新たに形成されるノンテクトニック断層はそれらを弱面として利用することが多いとされている(永田(2018)<sup>8)</sup>)。</li> <li>Noe and Dodson (1999)<sup>9)</sup>は, 調査結果に基づいて土壌・岩盤の膨張・盤ぶくれの3タイプの概念図を示した(図1)。図1Cには低角の割れ目に沿う変位の発生が示されている。</li> </ul>	<ul> <li>ps-1は図1Cの層理面に沿うタイプ(①), pd系は同じ図の割れ目に沿うタイプ(②)と類似のものと考えられる。</li> <li>ps-1等は, 強風化部の形成に伴う体積変化や地震動等による水平方向の最大主応力により, 風化により強度の低下した既存のシームや低角の変位を伴う不連続面を利用して動きを生じたもので, シーム及びその付近の成層構造が発達する部分に局所的に形成されたものと考えられる。</li> </ul>







強風化部の形成時期に関する検討(1/2):現在の海岸における岩盤の風化状況



大潮干潮時撮影

- 敷地前面の現在の海岸には淡灰色火山礫凝灰岩が分布し、波浪により過去の強風化部は侵食され消失し、ほぼ新鮮部が分布する。
- •現在の海岸と同様に段丘堆積物が堆積した時期には淡灰色火山礫凝灰岩に強風化部はなく、陸化後に強風化部が形成 されたものと考えられる。
- •なお、本地点の岩盤にはTs-1~Ts-3トレンチ付近と同様に2段の平坦な面(平坦面A及び平坦面B)が認められ、沖へ向かって緩やかに傾斜している。



- Ts-7トレンチ西側法面の段丘堆積物中に分布する淡灰色火山礫凝灰岩礫(Iltf礫)は、付近に分布する淡灰色火山礫凝灰岩の岩盤から分離したもので、堆積時には岩盤及び礫 は新鮮※であった。
- •法面ではIltf礫は強風化し軟質化しているが、一方で、緻密で硬質な段丘礫は風化が進行しておらず、同じ環境にあってもIltf礫のみが著しい風化を受けている。
- ・拡大写真に示すIltf礫はps-1延長上の段丘堆積物中の不連続面により切断されている。ps-1の延長上に新鮮なIltf礫が分布する場合,段丘堆積物中の不連続面が礫を迂回するか別の場所に生じるが,Iltf礫は強風化し周囲の段丘堆積物と同程度に軟質化していたため,Iltf礫をほぼ直線的に切断して不連続面が形成されたものと考えられる。
   ・したがって,ps-1は,新鮮な岩盤の陸化後1万年程度の期間で岩盤の風化が著しく進行し(本編資料P.3-201参照),その後に形成されたものと考えられる。





#### <u> 文献による岩石の風化速度の検討</u>

地 質	対 象	調査地域	環境条件	風化性状	風化速度	出典	
砂岩·玄武岩·安山岩	河成段丘礫層	日本	<b>恐ら推荐物</b> 由		20−50µm/1000年	栗山ほか(2006) <sup>10)</sup>	
安山岩	海成段丘礫層	日本	权止堆慎初中	風化殻形成	40 µ m/1000年	濱田 (2012) <sup>11)</sup>	
玄武岩 安山岩	岩石	アメリカ西部17地点	礫層中		玄武岩 4−8 μm/1000年 安山岩 4−8 μm/1000年	Colman & Pierce (1981) <sup>12)</sup>	
玄武岩質火山ガラス	ス 火山灰堆積層 富士山山麓 スコリア堆積		スコリア堆積物中	変質層形成 2-3 μm/1000年		Arai et al.(1988) <sup>13)</sup>	
黒曜石	石器	エジプト, エクアドル, メキシコ他	/ 圆山	水和网形式	0.5−2.8 µm/1000年	Friedman & Smith (1960) <sup>14)</sup>	
黒曜石	石器	北海道		小仙眉形风	1.3−1.4 µm/1000年	Katsui & Kondo (1965) <sup>15)</sup>	

強風化部の形成時期について検討するため、文献に示されている岩石の風化速度について整理した。

- 淡灰色火山礫凝灰岩の風化は、気泡及び割れ目の表面から軽石の火山ガラスのスメクタイト化が進行するため、陸化後1万年程度の期間において、数百μm程度の風化の進行によって軽石粒子の骨格を構成する薄い火山ガラスはほぼすべて風化し(第986回審査会合資料1-2, P.11-5参照)、強風化部が形成されたものと考えられる。
- なお、風化速度は地質条件や調査対象とした岩石が置かれていた環境条件によって異なるが、地表面に 露出しない環境条件での風化速度は最大でも50 µ m/1000年程度であり、重要な安全機能を有する施設の 供用期間中に影響を及ぼす風化は生じない。

#### 11.3 ps-1等の上盤の動きの方向と第四紀の応力場との関係(1/13)



11 - 8

第986回審査会合 資料1-2 P.10-8 一部修正

#### ps-1, pd系等の走向・傾斜及び条線データを用いた 多重逆解法による応力場の推定

〔本編資料「3.3.3.3(2)iii)」に関する基礎データ〕

- ps-1(Ts-7,8トレンチ及びTs-6法面)及び地表付近で見られるシームS-10<sup>※</sup>(Ts-3,10トレンチ及びTs-13法面)の走向・傾斜と条線との関係及び多重逆解法による応力場の解析結果(P.11-9~P.11-11)
- pd系(Ts-8トレンチ及びTs-6法面)の走向・傾斜と条線との関係及び多重逆解法による応力場の解析結果(P.11-13~P.11-21)

※: ps-1の検討にあたっては,敷地全体での地表付近で見られるシームの上盤の動きの方向と 第四紀の応力場との関係を把握するため,地表付近で見られるシームS-10も含めて検討する。



### 11.3 ps-1等の上盤の動きの方向と第四紀の応力場との関係(3/13)

#### <u>ps-1及び地表付近で見られるシームS-10(2/3)</u> 多重逆解法によるミスフィット角の解析結果(Ts-3,7,8,10トレンチ, Ts-6,13法面) <sup>資料1-2 P.10-10 一部修正</sup>

				T. 1			F	ミスフィット角(゜)						
データ No.	トレンチ ・法面	関連 シーム 名	ps-1 地表付近 シームS	⊺及ひ で見られる S-10(°)	条線(゜)		上盤の動	ps-1及 シームS-	び地表付近で見 10の応力場の創 (P.11-9参照)	しられる 翼析結果	小菅ほか(2012) <sup>11</sup>	<sup>δ)</sup> (P.11-11参照)		
			方位角	傾斜角	方位角	伏角	きのセンス	最適解	① σ 1:16/7 σ 3:205/83 φ=1.00	2 σ 1:307/3 σ 3:211/65 φ=0.60	東北地方太平洋沖 地震前B-4 <sup>*1</sup> σ1:295.0/14.8 σ3:49.1/57.1 (R=0.90) φ=0.10	東北地方太平洋 沖地震後A-3 <sup>*2</sup> σ1:248.6/6.4 σ3:127.2/77.8 (R=0.50) φ=0.50		
1	Ts−3	S-10	201	12	205	12	逆	3	2	5	99	36		
2	Ts-10N	S-10	231	36	221	36	逆	5	4	7	63	6		
3	Ts-10N	S-10	260	25	227	21	逆	13	19	19	79	10		
4	Ts-10S	S-10	202	24	222	23	逆	12	18	24	114	24		
5	Ts-10S	S-10	235	18	227	18	逆	1	1	4	130	12		
6	Ts-13	S-10	227	40	223	40	逆	2	0	3	49	5		
7	Ts-13	S-10	229	40	229	40	逆	2	4	1	51	1		
8	Ts-6	S-11	151	22	167	21	逆	6	3	1	60	40		
9	Ts-7	S-11	125	18	155	16	逆	2	9	9	45	50		
10	Ts-7	S-11	140	12	165	11	逆	11	2	11	57	51		
11	Ts-7	S-11	155	8	160	8	逆	30	18	26	53	39		
12	Ts-8	S-11	281	10	318	8	逆	78	66	81	132	119		
13	Ts-8	S-11	281	10	310	9	逆	70	58	73	140	111		
14	Ts-8	S-11	256	5	241	5	逆	19	15	23	139	99		
15	Ts-8	S-11	201	5	226	5	逆	18	23	23	121	91		
主応力軸方向の凡例								フィット角20°	以上	*1: σ1軸が *2: σ1軸が	水平•WNW-ESE方向 水平•WSW-ENE方向	で $σ$ 3軸が高角の逆断層		

 多重逆解法によるps-1及び地表付近で見られるシームS-10の応力場の解析結果(最適解, ①・②の応力軸, P.11-9参照)及び小菅ほか(2012)
 <sup>16)</sup>(P.11-11参照)に示された東北地方太平洋沖地震前後の下北半島付近の応力状態(B-4及びA-3)について, ps-1及び地表付近で見られる シームS-10の上盤の動きの方向とのミスフィット角を求めた。

- ps-1及び地表付近で見られるシームS-10の上盤の動きの方向は,最適解,①及び②の応力場に対してミスフィット角の大きいものも含まれるため,一定の応力場では説明できないものと考えられ,第四紀の東西圧縮応力場には整合しない。
- 小菅ほか(2012)<sup>16)</sup>が示した下北半島付近の応力状態(B-4及びA-3)に対しては, ps-1及び地表付近で見られるシームS-10の上盤の動きの方 向はミスフィット角が大きいものが多く, 第四紀の東西圧縮応力場には整合しない。
- 以上のことから, ps-1及び地表付近で見られるシームS-10の上盤の動きは第四紀の広域応力場で生じた構造性のものではないと判断される。





• 小菅ほか(2012)<sup>16)</sup>に示された東北地方太平洋沖地震前後での下北半島付近の応力場の特徴は、以下の①②③のとおりとされている。

①東北地方太平洋沖地震前後の東北地方北部の応力場は空間的に不均一である。

②地震前の応力テンソルインバージョン結果では、 $\sigma_1$ 軸が水平でWNW-ESE方向で $\sigma_3$ 軸が高角の逆断層型の右上図の $\nabla$ B-4が、津軽海峡周辺の データを良く説明できる。

③地震後の応力テンソルインバージョン結果では、 $\sigma_1$ 軸が水平でWSW-ENE方向で $\sigma_3$ 軸がほぼ鉛直の逆断層型の右下図の $\Delta A$ -3が、下北半島付近のデータを良く説明できる。

 応力テンソルインバージョン結果のB-4とA-3の主応力軸はほぼ同様であることから、地震の前後で下北半島周辺の応力場に大きな変化はなく、おおむね 東西圧縮応力場であると判断される。



# (余白)





① pd系と条線のウルフネット投影図

② pd系の傾斜角度の分布

③ pd系の傾斜方向と条線の方向との関係

- pd系は, 20°~40°程度の傾斜で走向は様々(①, ②)であるが, 条線はほぼ最大傾斜方向を示す(①, ③)。
- 上盤の動きの方向は上方に動くセンスを示し、一定の方向を示さない(①)。
- 第四紀の応力場を示唆する東西方向の条線が卓越する傾向は認められない(①)。
- 以上のことから, pd系の動きは第四紀の広域応力場で生じた構造性のものではないと判断される。



## 11.3 ps-1等の上盤の動きの方向と第四紀の応力場との関係(8/13)



第986回審査会合

11-16

#### pd系(4/9):多重逆解法によるミスフィット角の解析結果(Ts-8トレンチ)

국十 38년	pd系	(°)	条線	(°)	上盤の	応力場に対	するミスフィ	′ット角(゜)	三十 3回	pd系	(°)	条線	(°)	上盤の	上盤の 応力場に対するミスフィット角(゜)			【資料1-2 P.10-16 一部修正
No.	方位角	傾斜角	方位角	傾斜角	動きの	最適解	1	2	No.	方位角	傾斜角	方位角	傾斜角	動きの	最適解	1	2	
F01	55	39	27	36	ビノス 道	21	55	78	W09	243	25	226	24	ビノス	11	24	10	
E02	250	19	289	15	逆	45	33	57	W10	273	20	265	20	逆	6	10	31	
E03	208	31	240	27	逆	23	46	1	W11	187	14	231	10	逆	27	37	43	最適解の応力場
E04	259	8	235	7	逆	9	12	27	W12	224	31	223	31	逆	2	6	19	σ1軸: 方位角 40.5°,伏角 6.5°
E05	256	19	302	13	逆	54	40	69	W13	242	27	257	26	逆	18	4	15	σ3軸: 方位角 232°,伏角 83°
E06	277	26	265	26	逆	2	19	26	W14	243	23	248	23	逆	10	2	12	<b>応力比(Φ): 0.89</b>
E07	195	10	195	24	送	10	10	12	W15 W16	221	24	24	24	逆道	3	0	120	
E08	214	36	247	31	逆道	24	49	6	W10	232	35	215	35	逆道	3	8	22	<u>በ</u> መሮ ተዞ
E10	299	28	309	28	逆	24	13	65	W18	214	42	212	42	逆	5	29	48	
E11	91	21	129	17	逆	24	34	3	W19	63	25	78	24	逆	12	80	43	
E12	324	37	335	36	逆	19	29	82	W20	186	30	171	29	逆	25	1	25	σ3軸: 万位角 230°,伏角 62°
E13	307	12	233	3	右横ずれ	46	43	17	W21	254	36	218	30	逆	23	56	25	応力比(Φ):0.40
E14	253	23	264	23	逆	18	1	27	W22	200	41	204	41	逆	5	35	50	
E15	233	10	253	9	逆	21	20	44	W23	234	35	212	33	逆	16	25	34	<ol> <li>②の応力場</li> </ol>
E10 F17	329	20	1/	20	道	23 51	06 66	140	W24 W25	29	10	52	Q	逆道	53	20 156	4	σ1軸: 方位角 270° 伏角 0°
F18	64	3	345	1	 右構ずれ	123	119	176	W26	233	47	217	46	逆	9	23	44	σ3軸: 方位角 180° 伏角 47°
E19	250	26	230	25	逆	11	30	8	W27	235	53	237	53	逆	5	31	38	
E20	300	39	321	37	逆	29	14	68	W28	228	39	212	38	逆	12	8	40	$MOJL(\Psi)$ . 0.40
E21	220	18	225	18	逆	2	7	6	W29	233	35	242	35	逆	9	3	9	
E22	256	29	254	29	逆	6	18	11	W30	199	20	185	19	逆	23	8	20	
E23	71	23	47	21	逆	26	111	73	W31	219	38	232	37	逆	8	29	24	
E25	248	30	231	29	逆	9	30	16	W32Ave	237	28	226	24	逆	8	17	14	
E20	16	27	219	21	送	4	95	105	W33	206	25	220	24	送	5	47	3	
E28	270	30	261	30	逆	3	23	19	W35Ave	268	28	261	28	逆	5	20	20	
E29Ave	241	21	219	20	逆	16	25	12	W36	303	9	290	9	逆	20	23	81	
E30	220	23	222	23	逆	1	7	6	W37	221	12	263	9	逆	38	40	54	
E31	229	30	233	30	逆	4	5	10	W38	177	31	171	31	逆	18	4	1	
E32	233	32	245	31	逆	12	6	2	W39	223	27	238	26	逆	12	19	1	
E34	220	30	200	30	逆	29	40	10	W40	108	30	144	29	逆	28	17	13	
E35	204	23	223	20	逆道	13	2	54	W41 W42	179	10	144	- 21	逆道	58	53	35	
E37	200	32	180	30	逆	25	3	46	W43	296	21	295	21	 逆	17	8	60	
E38	279	9	236	7	逆	20	23	24	W44	190	13	208	12	逆	2	11	19	ミスフィット角20 <sup>°</sup> 以上
E39	291	10	261	9	逆	3	5	47	W45	139	32	149	32	逆	6	11	31	
E40	269	47	264	47	逆	7	40	14	W46	208	29	184	27	逆	27	5	44	
E41	115	47	144	43	逆	14	16	38	W47	208	28	206	28	逆	8	13	23	
E42	319	20	24	20	送	5	/4	130	W48 W49	1/9	20	1/4	25	送	19	23	62	
F44	191	20	24	16	逆	36	56	38	W50	244	35	198	26	逆道	35	59	45	との応力場に対してもミス
E45	32	24	333	13	逆	51	33	151	W51	154	21	133	20	逆	40	36	11	コットのサキャニークが
E46	341	38	323	37	逆	7	20	74	W52	209	30	193	29	逆	19	3	39	ノイツト用の入さなナーダか
E47	259	38	231	35	逆	14	50	13	W53	147	20	182	17	逆	12	11	39	多く nd系の動きけー定の
E48	268	18	218	12	逆	35	50	12	W54	139	7	113	6	逆	74	83	49	
E49	313	50	311	50	逆	8	4	57	W55	138	14	133	14	逆	34	44	14	応力場によるものではない
E50	130	12	210	10	送	10	14	20	W56	61	32	138	32	送	9	21	22	L 去 う ち Z
W01	238	37	219	37	道	5	14	12	W58	103	18	148	13	道	24	20	17	して方んりれる。
W02	283	28	271	27	逆	3	17	30	W59	236	28	245	28	逆	11	2	3	
W03	23	9	40	9	逆	59	143	124	N01	237	35	251	34	逆	15	1	1	
W04	261	31	262	31	逆	10	18	17	N02	197	29	232	24	逆	23	48	10	
W05	263	23	235	21	逆	15	35	1	N04	264	40	273	40	逆	16	22	21	
W06	237	20	249	20	逆	14	9	19	N03	126	32	101	30	逆	35	52	10	
W07	357	21	133	2	左傾9れ 	98	82	43	L33Ave	230	31	224	29	ଅ	5	6	19	







- pd系は, 10°~35°程度の傾斜で走向は様々(①, ②)であるが, 条線はほぼ最大傾斜方向を示す(①, ③)。
- 上盤の動きの方向は上方に動くセンスを示し、一定の方向を示さない(①)。
- 第四紀の最大主応力軸の方向である東西に条線が卓越する傾向は認められない(①)。
- 以上のことから、Ts-8トレンチ(P.11-14参照)と同様に、pd系の動きは広域応力場で生じた構造性のものではないと判断される。



### 11.3 ps-1等の上盤の動きの方向と第四紀の応力場との関係(12/13)



11-20

#### pd系(8/9):多重逆解法によるミスフィット角の解析結果(Ts-6法面)

計測 No	pd系	(°)	条線	(°)	上盤の 動きの	ーーーーー 応力場に対するミスフィット角 (゜)			
110.	方位角	傾斜角	方位角	傾斜角	センス	最適解	1	2	
33	90	0	31	0	逆	16	117	142	
54	226	2	232	2	逆	180	78	15	
51	305	5	241	2	右横ずれ	119	85	29	
86	199	6	257	3	逆	98	97	26	
29	215	7	241	6	逆	49	76	3	
78	323	7	20	4	逆	18	130	100	
118	255	8	262	8	逆	12	88	5	
31	227	9	242	9	逆	25	70	1	
35	173	9	225	6	逆	75	68	17	
25	54	10	55	10	逆	8	62	67	
93	291	10	218	3	右横ずれ	105	38	56	
39	126	10	42	1	右横ずれ	61	99	130	
65	71	10	26	7	逆	32	96	107	
114	151	11	90	5	逆	42	59	95	
37	104	12	58	8	逆	26	73	88	
14	177	12	161	12	逆	2	2	42	
47	145	12	69	3	右横ずれ	58	78	108	
71	351	12	24	10	逆	13	81	82	
60	203	13	243	10	逆	50	73	18	
48	213	13	186	12	逆	17	13	45	
69	318	14	19	7	逆	34	170	89	
52	129	14	127	14	逆	14	14	32	
64	250	15	239	15	逆	10	47	18	
110	196	15	235	12	逆	47	65	18	
43	348	15	26	12	逆	18	51	79	
91	360	15	33	13	逆	18	47	79	
57	190	16	251	8	逆	68	83	41	
75	156	18	148	18	逆	0	4	25	
108	162	18	201	14	逆	45	44	20	
22	109	18	90	17	逆	3	40	43	
76	39	18	49	18	逆	11	42	32	
82	46	18	28	17	逆	13	66	6	
87	356	19	16	18	逆	5	36	58	
67	81	19	61	18	逆	6	53	43	
72	84	20	53	17	逆	16	61	53	
77	344	20	340	20	逆	21	46	31	
92	360	20	23	19	逆	9	29	60	
61	39	20	34	20	逆	3	52	13	
53	192	21	191	21	逆	4	21	16	
109	209	21	233	19	逆	29	53	7	
26	229	21	193	17	逆	28	5	48	
44	244	21	252	21	逆	12	52	3	
88	8	21	69	11	逆	49	11	96	

	計測 No	pd系	(°)	条線	(°)	上 <u>盤</u> の 動きの	応力場に対するミスフィット角 (゜)			
	110.	方位角	傾斜角	方位角	傾斜角	センス	最適解	1	2	
	41	184	22	176	22	逆	3	10	21	
	59	20	22	53	19	逆	26	14	63	
	119	254	22	253	22	逆	2	45	8	
	46	174	23	178	23	逆	7	16	8	
	3	51	23	61	23	逆	15	30	7	
	12	72	23	56	22	逆	3	48	33	
	16	133	23	147	22	逆	21	4	2	
	90	11	23	30	22	逆	9	25	52	
	4	313	24	283	21	逆	46	8	8	
	45	305	24	295	24	逆	26	21	7	
	68	29	24	58	21	逆	25	14	49	
	73	35	24	14	23	逆	19	59	3	
	19	12	25	9	25	逆	10	40	29	
	11	360	26	26	24	逆	12	8	56	
	80	360	26	8	26	逆	5	25	40	
	2	21	27	21	27	逆	4	35	25	
	6	135	28	135	28	逆	5	8	10	
	30	305	28	318	27	逆	4	32	26	
	84	26	28	30	28	逆	1	30	24	
	85	6	28	43	23	逆	24	3	64	
	36	116	29	147	25	逆	37	12	14	
	55	82	29	64	28	逆	3	42	33	
	8	42	30	52	30	逆	12	23	12	
	42	228	30	181	21	逆	37	12	57	
	56	53	30	42	30	逆	2	40	16	
	97	130	30	114	29	逆	9	24	24	
	115	165	30	174	30	逆	8	14	2	
	40	148	30	145	30	逆	1	4	9	
	50	169	30	150	29	逆	16	8	23	
	102	319	30	314	30	逆	22	1	16	
	117	273	31	282	31	逆	6	41	6	
	23	8	31	38	27	逆	18	1	54	
	34	181	31	173	31	逆	6	7	14	
	63	152	34	152	34	逆	1	0	4	
	116	224	34	182	27	逆	30	8	51	
	98	190	35	125	16	逆	60	44	68	
	5	188	37	188	37	逆	0	16	6	
L	79	148	38	155	38	逆	4	3	3	
L	95	340	38	0	36	逆	0	7	42	
L	58	42	41	54	40	逆	14	14	9	
Ĺ	28	153	45	184	41	逆	19	23	24	
	27	160	50	216	34	逆	38	46	48	

#### 最適解の応力場

σ1軸: 方位角 203.3°, 伏角 3.9° σ3軸: 方位角 53.4°, 伏角 85.6° 応力比(Φ): 0.77

第986回審査会合 資料1-2 P.10-20 一部修正

#### ①の応力場

σ1軸: 方位角 345.0°, 伏角 15.1° σ3軸: 方位角 146.1°, 伏角 74.1° 応力比(Φ): 0.90

#### ②の応力場

σ1軸: 方位角 115.8°, 伏角 5.3° σ3軸: 方位角 239.0°, 伏角 80.5° 応力比(Φ): 0.70

ミスフィット角20°以上

どの応力場に対してもミスフィッ ト角の大きなデータが多く、pd系 の動きは一定の応力場によるも のではないと考えられる。

#### 11.3 ps-1等の上盤の動きの方向と第四紀の応力場との関係(13/13)

#### pd系(9/9):まとめ

第986回審査会合 資料1-2 P.10-21 一部修正



11 - 21

- pd系の走向は様々であるが条線はほぼ最大傾斜方向を示し、上盤が上方に動く センスであり、一定の方向を示さない。
- 第四紀の応力場を示唆する東西方向の条線が卓越する傾向は認められない。
- 多重逆解法によると、上盤の動きは一定の応力場で生じた構造性のものではない。


## (余白)