

## 松代牧内地すべりの土質力学的考察

信州大学工学部 正員 川上 哲

1. まえがき 昭和40年8月から始まった松代群発地震は41年9月に東3ピーチを迎えて活動が活発になつたが、9月17日に牧内において幅150m 長さ250m におよぶ大規模な地すべりが発生せしめるに至つた。地震に伴う地殻の変動により、41年4月より牧内周辺地区で地割れが発生しはじめ牧内では8月末に地割れが生じて<sup>1)</sup>いる。また湧水も41年5月より発生しはじめ、その数を増して<sup>2)</sup>いるが、8月になり湧水地点数は急増し、牧内周辺は9月はじめから湧水にはじめ<sup>3)</sup>である。

松代地区は現在活動している地すべり地帯には属していない。よし長野県内地すべりの大部分を占めるオホミシラ地（砂岩・泥岩・凝灰岩の互層）とともに岩層を異にしている。松代周辺は岩化した頁岩とそれを貫く珍岩・石英閃緑岩および鮮新統・洪積統の火山岩類が分布するといわれる。<sup>2)</sup>

地すべりが発生した直接の原因是被圧地下水の発生であることは論をまたないが、地すべり地とれた土質試料の試験結果とともに安定解析と試み、どの程度の水圧が作用したのか検討する。

2. 概況 図-1 の平面図によると、牧内周辺では +490 ~ 510 の等高線沿いに湧水があるが、地すべりはこの少し上部に滑落崖をつくって滑動している。地元の人々によれば、すべりは図中 A, B の矢印で示したような順序で生じたとのことである。A 路に沿う縦断面にボーリングの結果<sup>3), 4)</sup>を記入してみると図-2 のようになる。すべりが生じた部分の平均傾斜は約 20°、滑落崖下に内緑岩基盤が急速傾斜で落ち込みその上に内緑岩風化礫とすこしある粘土混り礫層、礫混り粘土層が堆積している。地すべり地下方は疎混り粘土、粘土混り礫や互層をなして厚、堆積し、数多くの押出しによる堆積であることとわかる。

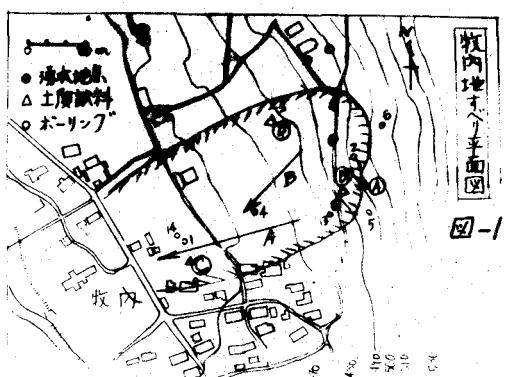
3. 土質試験結果 地すべり地内よりえた土質試料(①)~(④)の試験結果は表-1 の通りである。試料(④)は滑落崖より礫の含まれていながら所と運んでいた崖鉢粘土であり、(③)は滑落崖直下の滑り面となつたと思われる部分の試料である。(②)は押出し出し土

の中に点在してしたもので古いすべり時に生成されたと考えられるが、量的には僅少で分布も不明である。(①)は地すべり地地側に分布する shell 風化粘土で古い押出し土の一部をなしてい。

(②)、(③)、(④)は乱した試料であるが、(④)のみは乱さない試料により三軸圧縮非排水試験を行ない、 $\phi'$ 、 $C'$ を決定した。図-3 に  $60^{\circ}$  斜面上の直応力、せん断応力の軌跡を示した。試料は不飽和のために、これを水中セットし、かつ Back Pressure を  $2.5 \text{ kg/cm}^2$  加えて  $13 \text{ kN}$  完全飽和すること

表-1

試料記号	(A)	(B)	(C)	(D)
土 僚	内緑岩 風化粘土	内緑岩 風化粘土	青色粘土	shell 風化粘土
分 類	粘土質 ロ-4	礫含 ロ-4	粘土	シルト質 ロ-4
粒 分	1	25	0	0
砂 分	33	33	27	28
度 分	43	26	37	51
粒上分	23	16	36	21
糊 LL	42	32	39	37
度 P.I.	20	7	17	18
G	2.75	2.74	2.75	2.74



はできなかつたようじて固げき木圧の発生は充分ではない。試料は滑落崖の上から $2\text{m}$ とこらから採取したもののがあるが、過圧密されていなかったと推察され、バクトルカーブの破壊面は一箇所に集中する結果となり、明確な包絡線は決めがたい。忠実な包絡線を引けば  $\phi' = 26^\circ$ ,  $c' = 3.5 \text{ kN/m}^2$  の値となる。通常の値に比し  $c'$  が過大であるが、完全飽和されていないことおよび過圧密の影響を考慮される。**(4)**、**(5)**両試料の粒度の比較からても**(4)**試料に砂が混入されたものであり土の大部分を占めると考えられる。かかる砂の混入によりせん断強度が影響をうけることは当然であるが、砂混入が25%程度ならば<sup>5)</sup>  $c'$  にはほとんど大きな影響はないと考えてよい。特にこの場合の砂が風化した直後、砂の一節が指圧により細粒化するほどであるからせん断強度としては細粒土のみの値を用いても差支えないものと判断される。

**4. 安定解析結果** 以上の結果より  $\phi' = 26^\circ$ ,  $c' = 3.5 \text{ kN/m}^2$  として Bishop の式により解析すると地すべり以前の状態では崩壊すべり面の安全率は 2.46 となり、実際に崩壊した際よりも多少深くなる。さらに対し地面上に土かぶり重量に比例して木圧を考慮すると、木圧が土かぶり重量の 1.6 倍の時滑動すこことなる。地すべり後 1 年以上経過した昭和 42 年 11 月から 47 年にわたる長水地方事務所の被圧水の調査によれば<sup>4)</sup>  $33\text{m}^2$  深さ  $0 + 14\text{m}$ ,  $20\text{m}^2$  深さ  $0 + 12\text{m}$  の木圧が作用しており、地すべり発生時にはかなりの大きさのものと推察される。

これにて土かぶりの 1.6 倍程度の木圧がはばねとするところとすれば、そこじて導水点を中心とする長さ 30 m の区域内にのみ三角形分布の木圧を仮定すると、安全率を 1.0 にする木圧は導水点より地面上 40 m の位置の三角形となり、導水点よりの標準勾配から見てこれ大体安全勾配ではないかと考えられる。地内地すべりはこのように 1.6 倍の木圧と異常に過剰水压による滑動であると推察される。

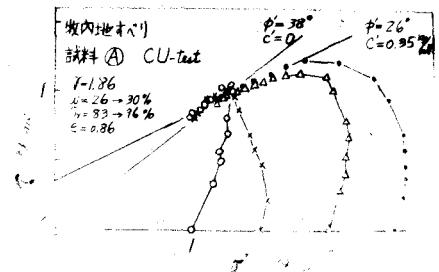


図-3

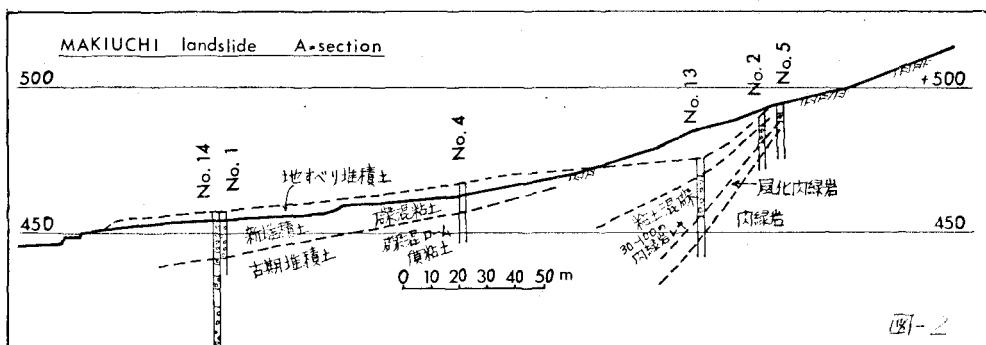


図-4

文献 1) 東京都区部管区長野気象台，“地震調査報・木曽御前山地震(津波報)”昭和 42 年 3 月 p.31~33

2) 松山隆二・御原深義，“松代地すべりの地質的考察”松代地震と昭和 41~42 年度第 4 回報告書

3) 長水地方事務所，“昭和 41 年度松代正木村地盤調査報告書”日本総合建設

4) 長水地方事務所，“昭和 42 年度松代地すべり防止地盤調査報告書”昭和 42 年 11 月

5) 川上浩吉，“解説(饱和粘土の木圧と過圧密木圧)”長水会議(昭和 42 年 5 月)