

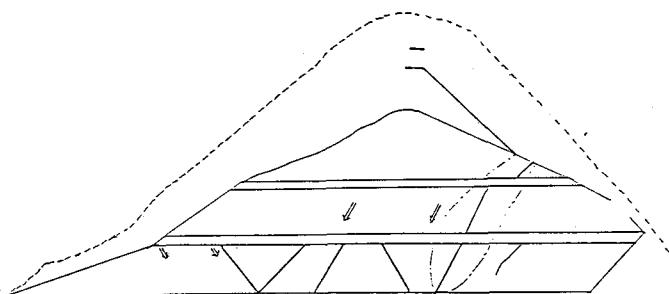
III-11

花崗岩風化斜面における断層を原因とする地すべり

佐賀大学 理工学部 正会員 岩尾 雄四郎
 佐賀大学 理工学部 学生員 ○ 橋本 敏朗

図 平面図

矢印の方向にブロック状に滑動した。



1. まえがき

昭和58年7月、佐賀県北西部の造成地の切取り斜面の1ブロックが、節理部分に沿って滑動した。山腹斜面を最大約15m切取、て、1割こう配の斜面に仕上げ、プラスチックの棒工を施したところであった。しかしながら斜面の崩壊は、亀裂位置における変位が数cm程度で一応終息した。そこでボーリングと土質試験が行なわれ斜面を2割こう配とし、可能な限り断層粘土を除去し、栗石等への置換、法尻部分の断層の強化をねら。末コンソリゲラウトを行ない、法尻に擁壁を設置することになった。それに従って、斜面を2割こう配に切取った。昭和59年1月、擁壁を設置するために根堀を行なつたる最中、また、他のブロックが、層状に動きだした。

2. 崩壊の原因とその機構

現場は、花崗岩が風化、半風化したものである。斜面の亀裂部分を細かく観察すると、それは小さな断層状をしており、厚さ5~8mmの白色粘土がはさまれている。亀裂の方向は北西~北々西方向が卓越しており、北東方向のものも認められた。亀裂面の傾斜は南向きに約80°前後である。唐津市付近には日本列島生成と密接に関係する北西方向の断層が卓越しているので、この現場に見られる亀裂は、この断層と平行または直角方向に走っている。

また、工事の経過状況によると、最初の変状は最下段の斜面を切土した頃から発生し、また2度目の変状は、根堀を行なつた頃から発生しているので、ここれらの部分が“押さえ”として働いていたと考えられる。そしてこれらを取り除くことによって生じた天端にみられる引張り亀裂は斜面最下部にまで到達していると考えられる。従つて誘因としては断層面にある白色粘土への雨水の浸透、切土が考えられる。これにより節理によつてブロック状に切斷されていた花崗岩塊が押し出してきたものと考えられる。

ボーリングによつて、スペリ面を観察することは極めて困難である。今回の調査においても観察されていない。地表面の調査で明らかにされたスペリ粘土を含む断層以外には極端な弱部は見当らない。従つて切土斜面のせり出しあは斜面頂部の亀裂部と花崗岩の強~中風化部を円弧状に結ぶ線より浅部における現象と考えられる。

特に、この現場での変状の原因是、地質的素因によるところが大であると考えられる。

3. 実験方法とその結果

現場の土の性質を知るため工質試験と一面せん断試験を行なった。

3-1 白色粘土の性質

崩壊斜面のスベリ面の岩石に薄く付着した白色粘土を削り取り試料とし、物理試験と一面せん断試験を行なった。また、実験に使用した白色粘土の一般性質を表-1に示す。

表-1

土粒子の比重	γ_s	2.732～2.750	液性限界	30.61%
含水比	w	11.0%～18.7%	塑性限界	14.94%

ただし、自然含水比は、もう少し高い事が予想された。

また、一面せん断試験は、CJU試験とし、圧密を30分とし、 $C_{uu}=0.5 \text{ kgf/cm}^2$, $\phi_{uu}=17^\circ$ という結果を得た。ただし、試料が乱れた状態であるのでこの値を現場の強度定数として考えることができない。

3-2 ひずみ速度によるせん断応力の変化

スベリ面附近の未崩壊部にある比較的厚い粘土層を試料として採取し、ひずみ速度によってせん断応力がどのように変化するか調べた。ひずみ速度を0.5 mm/minと0.3 mm/minの場合について測定した。ひずみ速度が0.5 mm/minの場合、 $C_{uu}=0.5 \text{ kgf/cm}^2$, $\phi_{uu}=25^\circ$ であり、ひずみ速度が0.3 mm/minの場合、 $C_{uu}=0.5 \text{ kgf/cm}^2$, $\phi_{uu}=0^\circ$ であった。ひずみ速度が0.3 mm/minの場合と0.5 mm/minの場合を比較してみると、粘着力はほとんど変化していない。しかし、内部摩擦角は、大きく変化する。

3-3 風化状態によるせん断応力の変化

マサ土となる土を試料として採取し、一面せん断試験を行なった。それの白い部分では、 $C_{uu}=0.21 \text{ kgf/cm}^2$, $\phi_{uu}=34.5^\circ$ 、またそれの赤い部分では、 $C_{uu}=0.22 \text{ kgf/cm}^2$, $\phi_{uu}=40.0^\circ$ という結果を得た。マサ土が、斜面に一様に分布した場合は、相当な強度が得られるだろうが、部分的に白色粘土が存在しているので局部的に弱面があらわれるだろう。

4. 考察とまとめ

実験の結果より分割法により安定計算をしてみると普通のマサ土では、1割こう配では地スベリが発生しないはずである。しかし、スベリ面全体に薄い粘土がはさまれているとするとなるならば、ほとんど抵抗なしに滑落していくであろう。この場合には、交差した節理が原因であって、節理面が間欠的に風化し粘土化したものと考えられる。

このような薄い粘土層や強風化土などの弱面を含む断層のある場合には、斜面の安定計算だけによって安全率を求めるとはできない。節理など弱面がどのように存在しているかなどを十分に観察し、検討してみる必要がある。