

H 2

NA 03. 63

有機質火山灰土の工学的性質に対する土中水の影響

鈴木敦巳

土質工学会論文報告集, Vol. 12 (1972) No. 3, pp. 75~85, 図・9, 表・1, 参文・12

有機質火山灰土を対象として、土中水の物理的な性質と、その土質工学的影响を調べ、つぎの結論を得た。1)土中水は拘束水 ($pF \geq 4.1 \sim 4.5$)、準拘束水 ($4.1 \sim 4.5 > pF \geq 3.3$) および自由水 ($pF < 3.3$) に大別する。2)拘束水は力学的には固相として挙動し、外力の影響を受けにくい。また、拘束水量は有機物含有量に対して直線的に増加する。3)自由水は力学的には完全に液相として働く。4)拘束水は力学的には単純拘束水でその量は乾燥過程で全断面の変位と応力が求められる。5)拘束水は力学的には単純拘束水でその量は乾燥過程を通じて注水過程の実験曲線が異なるのは、自由水のみであり、先行乾燥含水比によって注水過程によって脱水されたものである。(三笠)

アッターベルグ限界/火山灰質粘性土/間隙比/含水量/締固め/密度/有機質土

D 2/D 3/D 9

掘削工事における土留め壁応力解析

中村兵次・中沢 章

土質工学会論文報告集, Vol. 12 (1972) No. 4, pp. 95~103, 図・15, 参文・5

土留め機械に関する山肩らの理論(土と基礎, Vol. 17, No. 9)に適用性をもたらせた電算機のプログラムを開発し、実測例と比較、検討を行なったものである。用いた仮定は山肩らが用いたもののほか、土留め壁の根入れを有限長として扱い、先端はヒンジ、固定、自由の3種類とし、地質の状況に合わせて選択できるようにしたこと、切ベリ架設時にすでに発生している地中の変位を考慮したことである。土留め壁について立てられた微分方程式は遷移行列法で全断面の変位と応力が求められる。計算結果と山肩らが報告した実測例(土と基礎, Vol. 15, No. 5他)と比較したところ、粘性土地盤に対しては、セシ断力、曲げモーメント、切ベリ軸力とも、下方部において多少差はあるが全体的に良く一致し、实用上十分の結果が得られている。また砂質土地盤では、粘性土地盤ほどには一致せず、これは土圧の算定に問題があると指摘している。またこの計算をもとに、土留め壁の応力、変位などに影響を及ぼす要因についても検討が行なわれている。(三笠)

掘削/主動土圧/受動土圧/静止土圧/地盤係数/土圧/変形/矢板壁

NA 03. 62

有機質火山灰土の工学的性質に対する土中水の影響

中村兵次・中沢 章

土質工学会論文報告集, Vol. 12 (1972) No. 4, pp. 95~103, 図・15, 参文・5

土留め機械に関する山肩らの理論(土と基礎, Vol. 17, No. 9)に適用性をもたらせた電算機のプログラムを開発し、実測例と比較、検討を行なったものである。用いた仮定は山肩らが用いたもののほか、土留め壁の根入れを有限長として扱い、先端はヒンジ、固定、自由の3種類とし、地質の状況に合わせて選択できるようにしたこと、切ベリ架設時にすでに発生している地中の変位を考慮したことである。土留め壁について立てられた微分方程式は遷移行列法で全断面の変位と応力が求められる。計算結果と山肩らが報告した実測例(土と基礎, Vol. 15, No. 5他)と比較したところ、粘性土地盤に対しては、セシ断力、曲げモーメント、切ベリ軸力とも、下方部において多少差はあるが全体的に良く一致し、实用上十分の結果が得られている。また砂質土地盤では、粘性土地盤ほどには一致せず、これは土圧の算定に問題があると指摘している。またこの計算をもとに、土留め壁の応力、変位などに影響を及ぼす要因についても検討が行なわれている。(三笠)

掘削/主動土圧/受動土圧/静止土圧/地盤係数/土圧/変形/矢板壁

F 2/F
3

NA 03. 64

風化花崗岩の破壊面観察に基づく風化形式の判定およびその表示方法

松尾新一郎・澤 孝平

土質工学会論文報告集, Vol. 12 (1972) No. 4, pp. 105~112, 図・17, 写真・1, 参文・23

花崗岩が風化・変質してマサ土に至る過程において、風化現象がどのように行われるか、また風化の量的な表示をどうするかについて研究した。比エイ山(京都府)、六甲山(兵庫県)から採取した6種類の風化花崗岩を試料とし、まずはじめに単位体積重量、吸水率、反発係数を求め、風化の程度を量的に表示した。つぎに引張り試験を行なった。1)花崗岩の風化は、まず石英～長石の粒界が弱化する。2)風化の影響は石英内に欠陥が生じるとき引張り強さ、破壊形態について検討した結果を得た。3)単位体積重量、吸水率は主に化学的風化の程度を表わし、反発係数は物理的風化の程度を表わす。4)物理的風化による強さは総合的風化の指標で、おもに粒子間の結合力に依存する。5)物理的風化により生じるマサ土は、石英粒子が弱化し、細粒化していく。(三笠)

火成岩/顕微鏡検査/鉱物/破壊/引張り強さ/風化/マサ土/密度

NA 03. 61

振動砂箱による飽和砂の液化に関する実験結果の検討

大原賀生・鎌岡直彦

土質工学会論文報告集, Vol. 12 (1972) No. 4, pp. 85~94, 図・17, 表・1, 参文・9

著者らはさきに振動砂箱を用いて初期有効拘束圧を変えた液化化の実験を行なったが、今回は同じ試料を用いて正弦波による動的三軸、動的単純セン断の試験を行ない三者を比較検討した。試料は飽和状態の豊浦標準砂、新宮砂の2種である。結論として、1)いずれの試験においても飽和砂の液化化は繰返しぜん断応力と初期有効拘束圧の比 τ_d/σ' によって一義的に決まり、この比の大きいほど液化化が早い。2)同一の繰返し回数で液化化が生じるときの τ_d/σ' の値は、振動砂箱の場合がもっと大きく、三軸、単純セン断の順に小さくなる。その比は $100 : 80 : 68$ である。この差の生じた原因の一つは内部摩擦角の差であるものと思われる。(三笠)