

1. 目的; 土の締固め度とあらわすのに空気間ゲキ率を使用されるにせが多くなつたが、現場においては締固め土の湿潤密度 γ_w と含水比 w を測定し、既知の土粒子比重 G_s から算出する方法が一般にとられいる。 w の測定には各種急速測定法が開發されていゝもの特に粘性土については信頼性のある値とらゝるには時間と手間が必要と、施工管理試験の隘路の一つとなつていゝ。この解決の一つのアプローチとして従来から農業土壌の間に採用されていゝ実容積測定装置を締固め土に利用してゐる機会を得たので、その試験結果を中間的に報告する。なおこの装置は大起理化学工業(株)の製品で、同社の好意により借用し実験を続けていゝ。

2. 装置及び試験方法; 実容積測定装置の原理は図-1の略図に示すやうなものであり、締固め土供試体を含む左側の管系と、供試体の予想実体積に見合つた体積 V の水を右側の管系に水の入つたU字管を連結し、U字管の水面上を昇せしめることにより、それぞれの管系内に等圧を圧縮する。そのとき左側

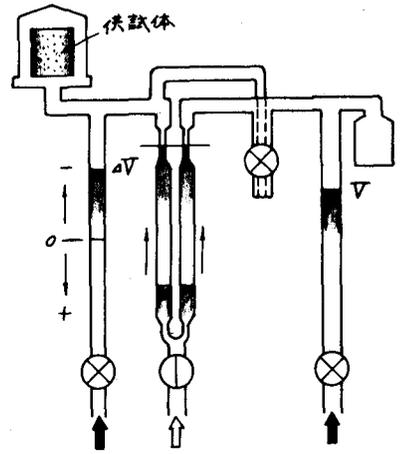


図-1 実容積測定装置の原理

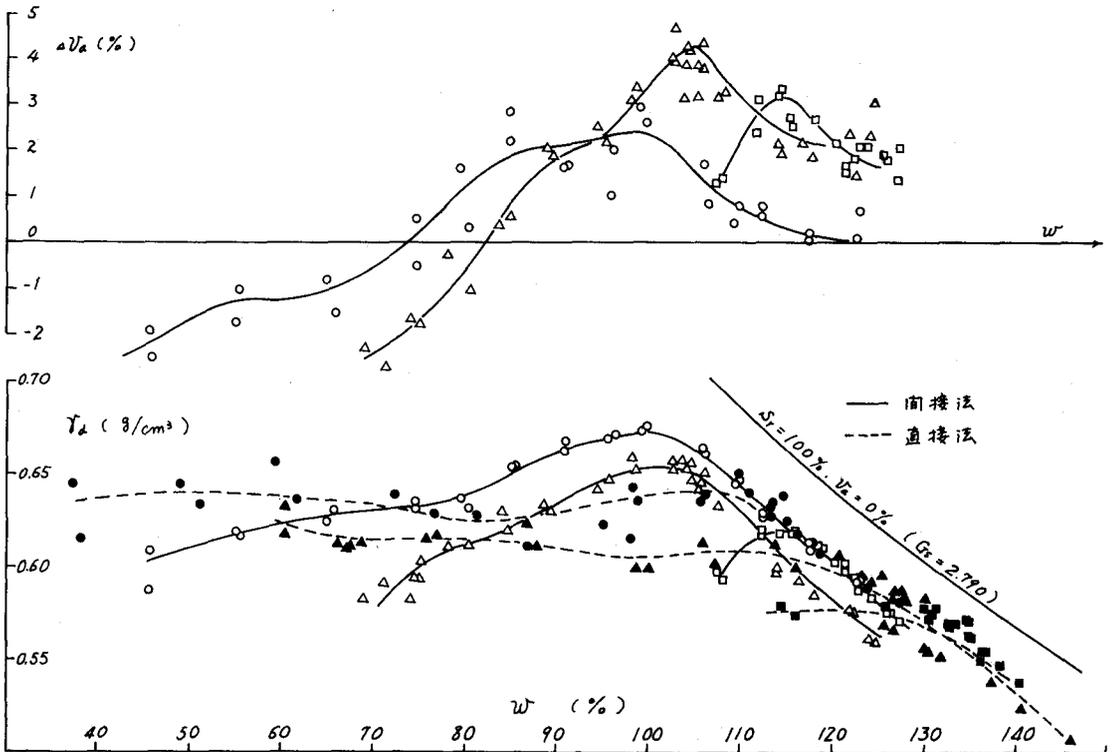


図-2 関東ロームにおける測定結果 (初期含水比 $\circ w_0 = 45\%$, $\Delta w_0 = 70\%$, $\square w_0 = 108\%$)

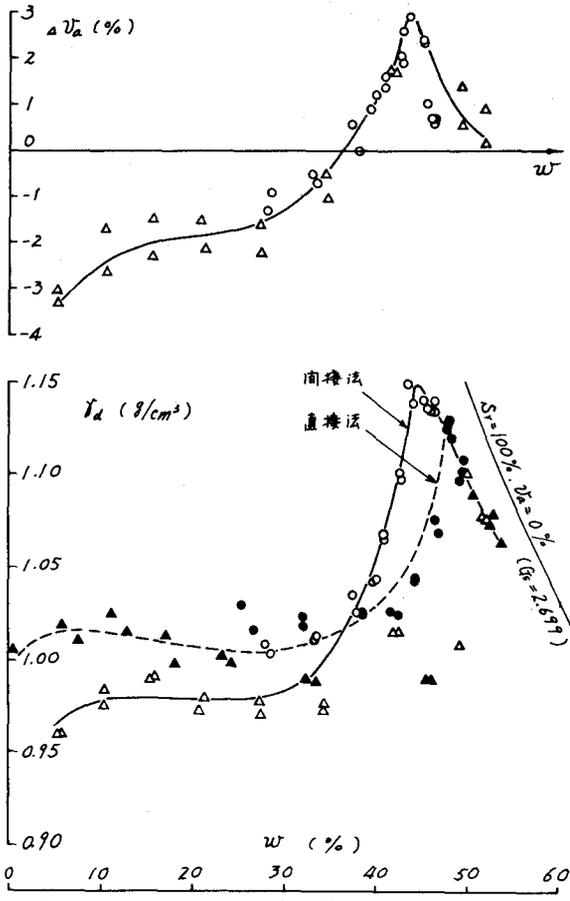


図-3 粘土における測定結果

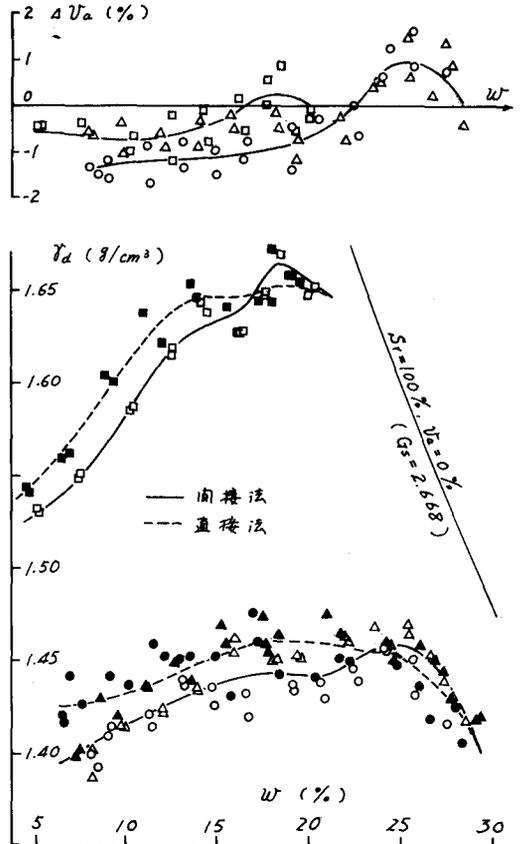


図-4 砂質土(稲城砂)における測定結果

(□印はレキと重量比で約10%混入したもの)

の管の水位を微調整すれば、U字管の水面上昇を同.のように同一にするこゝが可能であり、このときの供試体の実体積(土の固相と液相の体積)が $\gamma_d \pm \Delta \gamma_d$ で測定されることになる。微調整には若干の熟練が必要であるが一回の測定は約2分を要する。辨固め土の体積を 100 cm^3 にしておけば、実体積の測定値の差引分が空気間ガ率 $V_a(\%)$ の値となる。今の γ_d は簡単に測定できるので、 G_s を知れば乾燥密度 γ_d 、含水比 w は、

$$\gamma_d = \frac{\gamma_s - (1 - V_a/100)\gamma_w}{1 - 1/G_s} \quad (\text{g/cm}^3), \quad w = \frac{(1 - V_a/100)\gamma_w - \gamma_d/G_s}{\gamma_s - (1 - V_a/100)\gamma_w} \times 100 \quad (\%) \quad \dots\dots (1)$$

となる。初期乾燥状態を3種に変えた関東ローム(図-2)、粘土(-72μ が50%以上)(図-3)および粒状砂(稲城砂)(図-4)に一定の辨固め方法($E_c = 5.78 \text{ kg/cm}^2$)で辨固め供試体について測定し(これを直接法と略称する)、従来のJISによる含水比の測定を行なって算出する方法(間接法と略称する)と対比した。

3. 結果: 図-2~4における ΔV_a は、間接法による γ_d と直接法による γ_d との差である。 ΔV_a と w との関係においては、(i) w の低い間は、 ΔV_a は負であるこゝが多し w が増すと次第に正に移行する、(ii) 間接法の w_{opt} 付近で ΔV_a は最大値を示し、それ以上に w が増すと再び減小する、(iii) 砂質土ほど ΔV_a の w の変化による変動は少ない(関東ロームの乾燥が進んだものも相対的に砂質的になってくる)こゝの傾向性があるようである。 w_{opt} 付近では γ_d の値自体が小さいから、間接法の測定値を真とすれば ΔV_a であらわされる誤差は無視できない量である。しかし、土の種類、辨固めの程度に応じて ΔV_a の大幅の傾向がわかっていければ実用性は高い可能性がある。また ΔV_a が大きくなる理由の土粒子・水構造中に閉塞された間ガ気泡の量の増大と肉巻切果の程度であらわしているものと想像される。 w によるその変動の状況は w_{opt} 付近の辨固め時の土の性状の変化であらわす一現象といえる。