Ⅰ ─ 39 不連続粒度の細骨核の比表面積と単位容積重量について

德島大学工学部 正員 荒木謙一

0 同上

正員 福井英吉

同上

正員 富增 彰

まえがき 砂の粒度がその単位容積重量及びモルタルの強度に及ぼす影響について以前に研究した結果、砂の比表面積および空隙が小さい粒度が、そのモルタルに及ぼす影響は好結果ももたらした。すなわち、セメントペーストはまず砂の间の空隙を満たし、その残余で砂の表面を包むと仮定すると、そのペーストの膜厚が大きいほど(水セメント比一定の場合)ウオーカビリナーもよく、強度も強かった。

適当な不連続粒度の骨枚は空隙率が小さいが、その比表面積も小さいがどうかも調べるために、次の2方法によってこれを求めた。 100-10

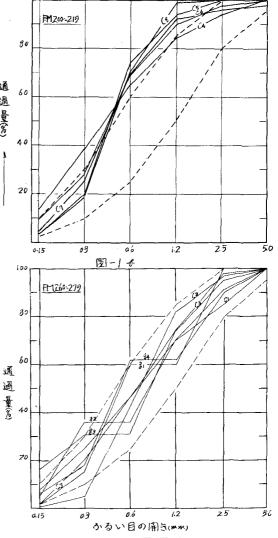
a, 透水試験による方法 透水像数を求め、 ニれより比表面積を逆算する方法

D, ふるり分かによる方法 近似的ではあるが、ふるり分け試験と比重試験との結果を通用して各粒径に対する比表面積(S=m/d) 過を算定し、これを各粒径につき加算して全比で表面積を求める。

まず十数種の粒度の成につけて、 a, b両方法により比表面積を求め、 両者の比較により b法の係数がを決め、他の粒度につけては b法により比表面積を求め、空際率との関係を検討した。

実験方法 実験に使用した細骨核はすべて 徳島県吉野川産の川砂であり、比重は2.62 である。試料は各標準かるりでふるい分け、 各所定の粒度に再調整して用いた。 粒度曲線を四-/a、トに示す。

Q法 透水試験装置は写真-1 = 示すよう | 「定水頭型であり、透水管は底⊨金網を張った、内径約4.5 om、長さ40 om の因厚の10 cc ごとに目盛を刻んだがラス管である。十分水洗した各部料ニョいて、 间隙率を(3~4種)変えて、透水試験を行り、その透水体数を求め、それよりは表面積(om²g)を Loudonの実験公式



米 同時講演の荒木謙一「コンクリートのウオーカビリチ・及び圧縮強度に及ぼす不連続粒度骨枚の影響にコリて」四十参照

 $log_{10}(kS^2) = 1.365 + 5.15 \text{ n}$

より求めた。なす、Loudonの実験公式は Kogeneyの式 == F. g: 動力加速度 松: 単版 お

 $\mathcal{R} = \frac{9}{\mathcal{R}' \cdot \eta \cdot S^2} \cdot \frac{n^3}{(1-\eta)^2}$

5: 比表面積 n: 旧廢傘 お、達成、球型 ラではち か、水の粘性像数

b法

===: S: tt表面積 d: 骨材の径

S = m/gd

M:骨材の型状による保敷で"完全球形ならば"6とかる。Stevermanによりには"無平が骨材の場合8を取ればよりといわれている。

十数個の代表的粒度のものドフリで、透水係数による 比表面積とふるり分け法(m=8として)による比表面積 を求め比較した。

空胰率はJISA||04 により単位密積重量を測定して空標率を求めた。

実験結果 実験結果を要約すれば"

(1) α法により求めた比表面積と、 b 法で求めた比表面積と比較すれば、本実験で用いた吉野川砂の場合

m=7.34 とすればよく一致する。 a, b両法で求めた

比表面積の数例を表一1に示す。角ばり係数は約1.22とはる。

(2) 適当は不連続粒度の細骨柱は、四-3 に示すように空隙が小である。しかし、比表面積は小さくはおうはかった。

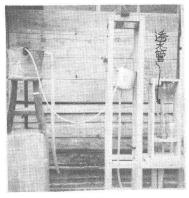
(3) 図-3 に示すように、ほぼ同一の粗粒率の細骨材の比表面積と空隙率の间に、ほぼ、比直線関係があった。

(4)(3)の関係で粗粒率の大きい細骨村は面 60 ど凹の原具に近い対を通り、粗粒率の小さい 積 ほど原具より遠ざがり、その间の関係はほぼ (分)でである。

ウスド, 比表面積および空隙率がともドル さね細骨枚は粗粒率の大きいものである。

一定粗粒率で粒度の異なる場合は、かかる粒度は簡単には見出しにくい。

字道-1



-

TA				
粒	粗	比表面積 (CM²/g)		
匮	粒率	a法	m=8	
型	7	U 72	m=8	m = 7.34
連続	2.91	57.50	61.70	56.61
	2.91	57.46	62.44	57.29
	2.90	59.24	63.67	58.42
不連続	2.91	57.43	64.10	58.81
	2.91	58.21	63.13	57.92
	2.91	47.65	52.69	48.34
	2.91	55.71	50.67	51.11
	6.01	22.11	20.67	21.11

四-2

