



を見せている。風化度の大きい試料は、反対に空孔が減少する傾向を示している。これらの土粒子破碎特性において、前者は、比較的硬い材料であるために加えられたエネルギーの下で土粒子が互に摩擦し合うことにより、その表面にクラックを生じさせるためと考えられる。後者は、土粒子内に多くの空孔を有するもうい材料であるから、容易に土粒子自身が破碎しその結果、今まで存在していた土粒子内空ゲキが減少することを意味すると推定される。つぎに、破碎量のパラメーターとして採用した比表面積を破碎仕事（突固めエネルギーが近似的に破碎に費やされた仕事に比例すると仮定）との

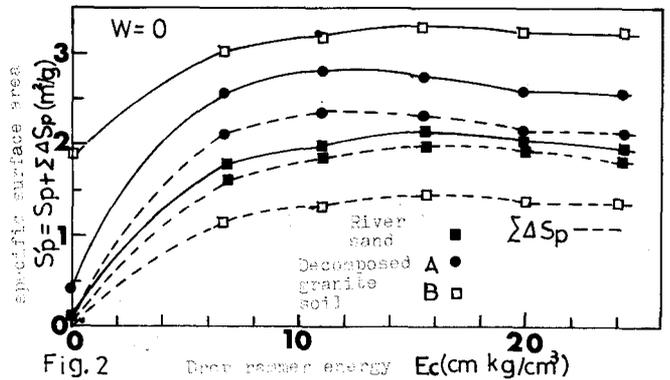


Fig. 2

関係は、Fig-2のとおりである。この図における比表面積 $S_p$ は、破碎前の比表面積 $S_{p0}$ と破碎により生じた比表面積の増加量 $\Delta S_p$ を含むものである。この図から、破碎仕事が増加するとそれに比例して徐々に、各試料とも比表面積がある仕事量まで増大する傾向にありそれ以後は、ほとんど増加しないかむしろ風化度により減少するものも見られる。このような土粒子の破碎特性は、従来から粉体现象において使用されている田中の式(1)に従うものと解釈される。<sup>2)</sup>

$$dS_p / dE_c = K (S_{p\infty} - S_p) \text{ ----- (1)}$$

ただし、 $S_p$ : 粉碎物の比表面積、 $S_{p\infty}$ : 粉碎の限度を示す比表面積、 $E_c$ : 粉碎に要する仕事、ところで、各破碎エネルギーConstについてみると、風化小の試料よりも風化大の試料の方が、比表面積の増加量が少ない(破碎前の比表面積も含めれば、当然大きい)事実が明らかである。この理由は、すでにFig-1でも指摘したとおり、破碎により多量に存在していた空ゲキが、解放され減少するものと考えられる。

Fig-3は、土粒子破碎に与える水分の働きについて説明したものである。全般的な傾向として、ある含水比までは、各試料とも含水比の増加によりその比表面積は、増大する傾向を示している。しかし、ある一定の含水比をすぎると、破碎には余り関与しなくなるものと推察される。

#### 4) まとめ

本実験では、破碎によりとくに、風化度の大きい試料は、土粒子内空ゲキが解放される結果、空孔体積や比表面積の増加量が減少する事実が明らかとなった。

#### 5) 参考文献

1) 松尾・沢(1975)「マサ土の突固め試験における土粒子破碎について」第10回土質工学研究発表会 PP369-372, 2) 中川他(1962) 粉体・丸善 PP3-21

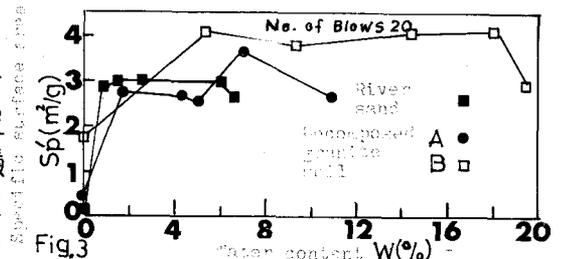


Fig. 3