

III-49 フィル材料の強度特性

名古屋大学工学部 正 川本 脩
 中部電力 総合技術 正。河合 熊久
 同 蓼田 正和

1. はじめに

ロック材料の強度定数は通常、その信頼度の高さゆえに三軸圧縮試験によって求められる。しかし、ロック材の実験にあたっては最大粒径20mm程度の粗粒度を用いるが、このような粒度の大きなものでは試験の実施さは否めなく、さらに、莫大な試料と実験するには多大な労力と時間が不可欠となる。それに加え、一面せん断試験の経済性、簡便性はロック材に対して特に魅力的であり、一面せん断試験の精度的可能性的検討が望まれる。本報文では、既に発表した三軸圧縮試験¹⁾と一面せん断試験²⁾のF.E.M.数値解析結果に基づいて、両試験のせん断強度、変形特性を比較検討し、あわせて、砂に関する Lade の構成則のロック材への適応性について検討した。

2. 数値計算

両試験に用いたロック材の Lade の構成則に比軸的適応できる材料であることは文献^{1), 2)}に述べた。ここでは詳述しないが、三軸試験の種々の応力経路に対する結果を得られている。そして、この三軸試験より得られたパラメータによって一面せん断試験をシミュレートした。一面せん断試験としては通常等圧せん断と等体積せん断があるが、ここで用いた乾燥したロック材では排水条件に關係ないから、両試験に差はない。本解析では、その境界条件の容易さから等体積せん断試験を解析、検討の対象とした。なお、F.E.M.解析の詳細については当日発表する。また、本報文に引用した材料、実験結果および Lade の定数等については文献^{1), 2)}を参照されたい。

図-1に三軸試験の計算結果を、図-2以降に一面せん断試験結果を各々、実験結果とともに示した。図-2は一面せん断試験のせん断過程における供試体内の応力レベルの一例を示すものであるが、通常言われているようなせん断前後端からの進行性破壊が明瞭にみられ、他の初期荷重の小さいものでは、かなり早い時期に明確なせん断面が形成される。なお、ここで示す応力レベルは Lade の $R = \frac{I^3}{I_3}$

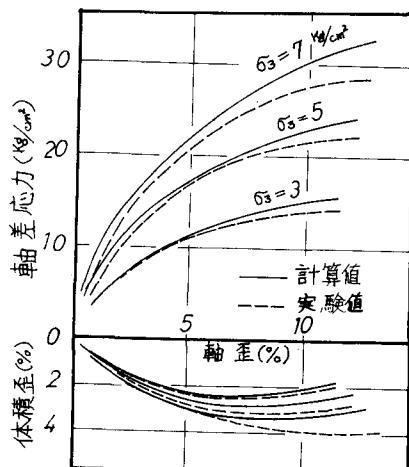


図-1 三軸圧縮試験の応力-ひずみ関係

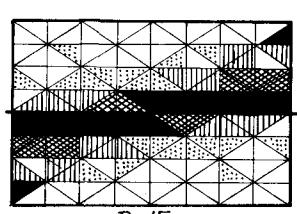
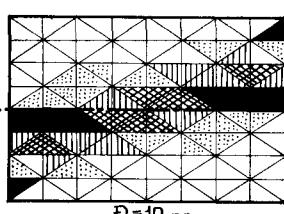
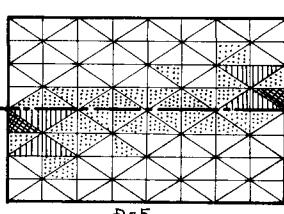


図-2 一面せん断試験における応力レベルの遷移

$$R = \frac{(I^3)_{\text{f}}}{(I_3)_{\text{f}}}$$

$R < 0.6$
0.7
0.8
0.9
> 1 破壊

であり、図中の値は破壊心力レベル(σ_n)に対する比である。

3. 考察

図-1に見られるように三軸圧縮試験の結果は拘束圧が大きい場合に若干の差が認められるもののだいたいにおいてよい一致をみている。また、破壊附近での差は解析上、端面を拘束しているためと思われ、計算結果でも、破壊に近づくほど、供試体内の応力の一様性がそこなわれる。ともあれ、三軸試験の結果は良好な一致がみられる。これに対して、図-3、4に示した一面せん断試験では中間の初期上載圧($\sigma_n = 10.04$ 2)はかなりよい一致がみられたものの、その後はかなり異なった値を示している。一面せん断試験をシミュレートするにあたって、解析的不合理さは多々あると思われるが、それでもなお且つここで注目すべきは、 $\sigma_n = 10.04$ 2)における計算値と実験値の差である。すなわち、図にみられるように、実験値は、 σ_n が高い場合、初期の急激な低下がみられる。ここには示さないが、たゞ、さらに高圧の場合、この現象は顕著である。これに対し、計算値は、初期での荷重増分は小さいものの、減少はしていない。この現象は次の理由と考えられる。

つまり、ロック材のようなものはせん断前の圧縮過程において、粒子構造といわゆる高圧のまま、上載圧に抵抗しており、この状態に異方向からのせん断力をうけた場合、粒子のかみ合せばはずれ、上載圧のみあつた低圧構造の間で引きに落ち着く。このように考えると図-3 (a)における計算値と実験値の差はこの初期の関係に寄着でき、その後の軌跡は、ほぼ良好な関係となる。そして、この現象は当然、 σ_n -D曲線にもうかがうことができる、実験値では、 σ_n が大きくなる程、初期勾配からの中間以下での度合いが大きくなっている。このことは、粗粒材の一面せん断にみうけられる現象であり、初期に費やされるせん断力が最終的なせん断強度にこの段階では詳細に言及できないが、幾分なりとも反映してくるものと思われる。そして、このような条件下においては、Ladeの構成則のほかに、上述のような変化要素を考える必要があると思われる。

数値計算の結果は図-3 (a), (b)を見た場合、実験値とかなりかけは離れていくようであるが、前述したような σ_n の大きさを考慮した場合、その大きさも参考なものであり、その結果として、図-4に示したベクトルカーブの軌跡はかなり異なっている。破壊附近では、ほぼ等きな点に落ち着いている。

4. おわりに

一面せん断試験は本来、せん断特性を忠実に表現するものではなく、その強度定数にのみ、評価としての価値があるものであるが、破壊に至るせん断過程を考えることによって強度特性を把握できることはないか。この際、本報文で述べた初期変形の問題のはか、interlocking や packing などの現象も考えられ、今後の課題としている。

参考文献1) 丹羽、河合ら;「ロックフィルダム材料の力学的特性について」第30回年次学術講演会。

2) 川本、加島ら;「フィル材料のせん断強度特性について」第12回土質工学研究発表会。

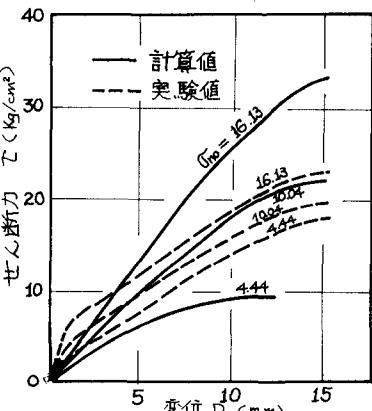


図-3 (a) 一面せん断試験の σ_n -D曲線

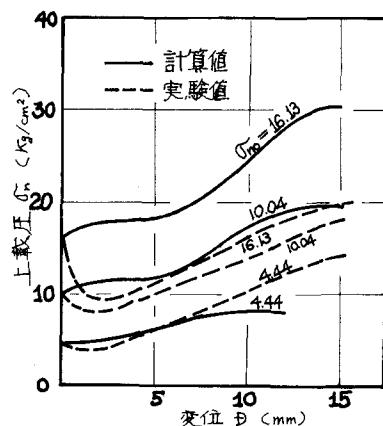


図-3 (b) 一面せん断試験の σ_n -D曲線

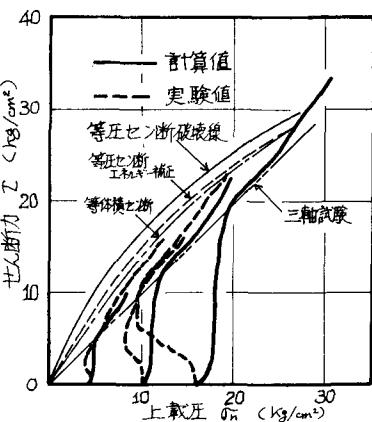


図-4 ベクトルカーブ