

I-42 アーチダムの破壊実験における 模型材料の相似律適合度の検討

電力中央研究所技術研究部 第二部
構造研究室

正員 林 正夫

○アーチダムの破壊実験の目的 數年前までは模型実験は弾性応力計算式の後割りが主であったがそれを高速度電子計算機がとつて代り、計算に導入された特異な境界条件(オリフィス、深さ堤頂余水吐、やせ土ショルダー、断面、分離面など)と安定性の関係を定量的に推定する目的に転化しつゝあり。こゝでは材料の適合度を概説す。

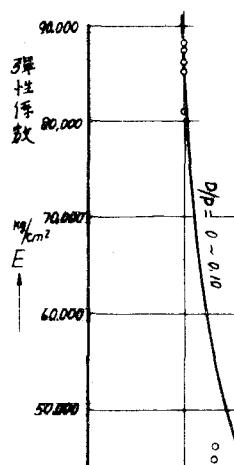
○破壊実験での安全度の意味 自然現象として殆ど増加を予想する要因を静水圧、自重を主要な設計荷重とし、何倍まで(S)構造物に対して耐えるかという見方(I型)と、1倍の設計荷重で丁度崩壊するには実物材料はどのまで弱くてよいかという見方(II型)とは物理的に1つの破壊現象を工学的な表現をかえただけであり、即ち次の関係に

$$\text{I 型 } S = \frac{\sigma_x / \gamma_m}{E_m \lambda \gamma_p} \quad \text{II 型 } I = \frac{\sigma_x / \gamma_m}{E_m \lambda \gamma_p}$$

$$\frac{\sigma_x}{\sigma_x} = S$$

註) II型は高野
裕氏が提唱して
居る(論文集
第78号 第37.1)

W/p

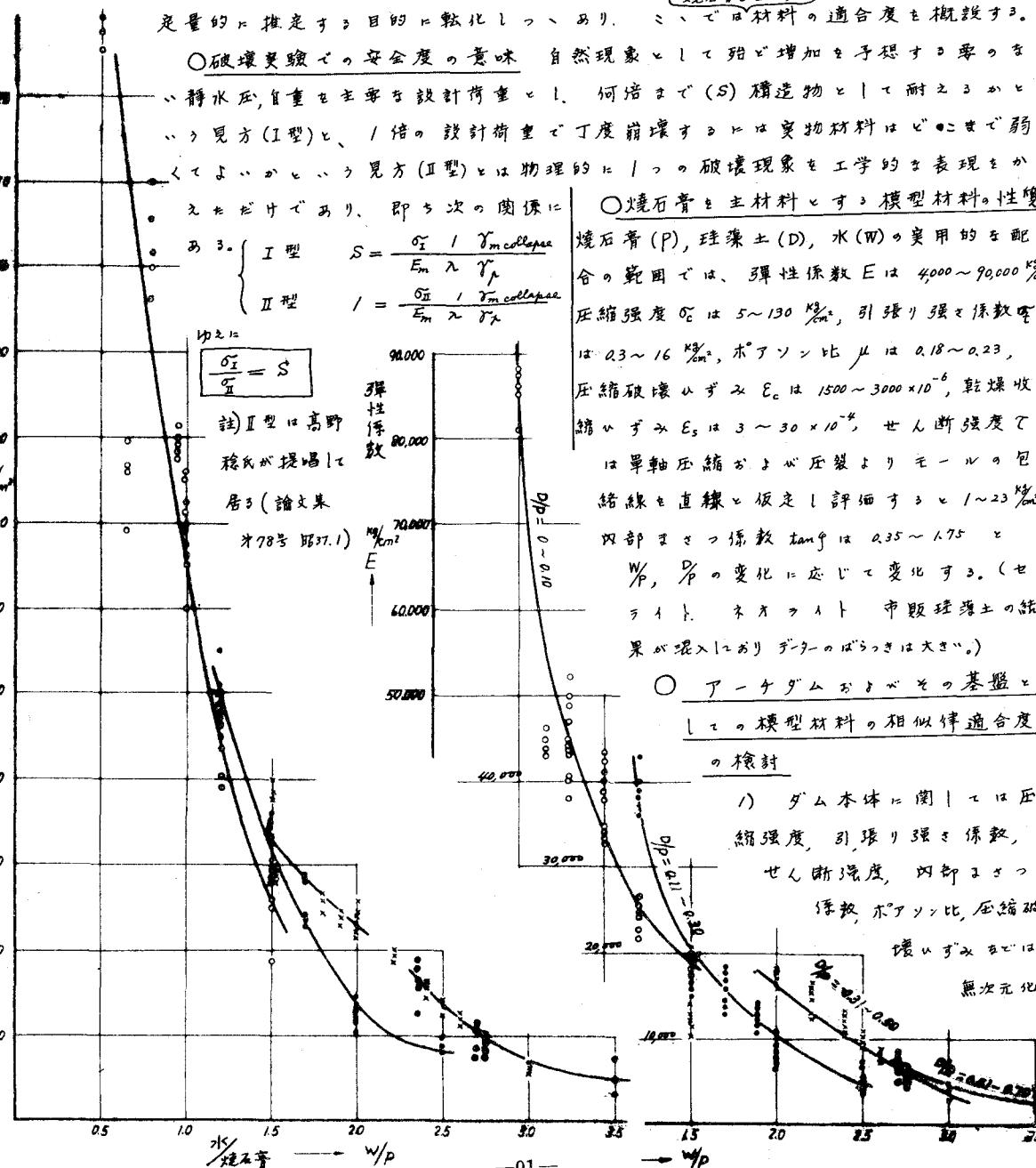


○焼石膏を主材料とする模型材料の性質
焼石膏(P), 硅藻土(D), 水(W)の実用的を配合の範囲では、弾性係数Eは4,000~90,000 kg/cm²、圧縮強度σcは5~130 kg/cm²、引張り強度係数ηは0.3~16 kg/cm²、ポアソン比μは0.18~0.23、圧縮破壊ひずみEeは1500~3000×10⁻⁶、乾燥収縮ひずみEsは3~30×10⁻⁶、せん断強度では單軸圧縮および圧裂よりモールの包絡線を直線と仮定し評価す。1/23 kg/cm²、四部まさつ係数tangθは0.35~1.75とW/p, D/pの変化に応じて変化す。セライト、メカタイト、市販珪藻土の結果が記入しておりデータのはらつきは大きい。

○アーチダムがよぶその基盤としての模型材料の相似律適合度の検討

1) ダム本体に関する圧縮強度、引張り強度係数、せん断強度、内部まさつ係数、ボアソン比、屈筋ひずみ等は

無次元化



ダムコンクリートのセメント対比 [セメント]

概ね適合してはいるが、たゞ

2) 引張り強度係数はコンクリートの0.08~0.15に対し
模型材料は0.08~0.50となり、模型の引張り抵抗
は若干つよすを示す傾向にある。

3) E_{ER} は実物では大略1~20であるが、
模型ではこの範囲は充分に表現可能である。

4) 基礎岩盤に関する限りは、内部はさつ、側面、底面

破壊せず、ボテンシルの条件は適合させられる。

E_{ER} の条件は固執するが、岩盤の圧縮強度(引張り
と引張り強度)

が過小の表現を示す傾向にある。

5) 過去の数回の破壊実験で、模型岩盤の圧縮強度が、 E_{ER} に固執せず、大きめに、過小に

表現される場合が多く、今後、基盤をより多く考慮する。

(右下に記入)

