エネルギー法による斜面変形が生じる閾値について

中央大学理工学部 正会員 國生剛治 学生会員 石澤友浩,西田京助,上原千輝

1. はじめに

従来,地震による斜面安定は,滑り面法や Newmark 法¹⁾ などによる滑り土塊の力の釣り合いにより評価されてきた. しかし,この方法では,崩壊後の土塊の変形量や下流域への 影響を評価することは困難である.そこで本研究では,地震 により生じる斜面崩壊のエネルギーバランス²⁾を図-1に示す ように考え,エネルギーの観点から斜面変形量を定量的に評 価することを目指す.そこで,新たに開発した振動台を用い た模型実験を行い,斜面の崩壊が生じ始める閾値について振 動エネルギーに着目し検討した.

2. 試験方法

図-2 に示すような板バネ支持式小型振動台の上に模型斜面 を入れた矩形アクリル土槽を載せ,初期に振動台を水平方向 に一定変位 и0 まで引張り,切り離すことにより模型斜面に自 由減衰振動を与える.模型斜面(以後,試験体 A)は,土槽内 に室乾状態の豊浦砂(質量 30 kg)を用い,空中落下法により相 対密度 Dr 40%,斜面角度 θ 10,15,20,25,29°の条件で 作製した.図-2に示すように数個のコンクリート円柱からな る剛体モデル(以後,試験体 B)を用い試験体 A と重量,重心 が一致するように調節し、同様な条件に基づき試験を行った. 斜面の変形量を計測するために,横断面の計測用マーカーと 表層面のマーカーを 10cm 間隔で図-2 に示すように挿入し 横 と上から 2 つのビデオカメラで観察し,試験前後には,レー ザー変位計を用いて斜面の変形を測定した.また,振動台の 上に 75 kgの鉄板を固定することにより,振動台の振動数 f を変化させ,上記の一連の実験を2種類の振動数fについて 行った.

3. 試験結果

図-3 は,振動台の初期変位 u₀ = 1.5cm での試験体 A と試験 体 B の減衰振動波形の比較を示している.同図には,試験体 A の斜面角度の異なる試験結果も示している.試験体 A と試





図-3 減衰振動波形の比較

験体 B の減衰振動波形には明瞭な違いが見られる.また,変形が有る場合や,斜面角度が大きい場合では,振動波形の減衰が大きいことがわかる.つまり,斜面変形の有無によって減衰振動波形に影響を与えていることがわかる.

図-4 は,結果の一例として試験体Aの減衰振動より算出した1波毎の損失エネルギーの増分 ΔW_Aと振動 キーワード 地震,斜面安定,振動台実験,エネルギー,変形量 連絡先 〒112-8551 文京区春日 1-13-27 中央大学理工学部土木工学科 Tel 03-3817-1799

-441-

3-223

台の平均振幅 $(u_i+u_{i+1})/2$ の関係を示している .図中に示す近 似曲線は,同様な試験条件のもとでおこなった4回の試験結 果より得られた試験体Bの損失エネルギーの ΔW_B を示してい る.また,模型斜面の変形で消費された振動エネルギーの ΔE_{EQ} は,次式より得ることができ,同図に示している.

$$\Delta E_{\rm EQ} = \Delta W_{\rm A} - \Delta W_{\rm B} \tag{1}$$

図-4 には,入力振動数 f 2.7Hz の場合において,初期振動台変位 u₀ が 0.7,0.8cm について示しているが,u₀=0.8cm の場合には斜面変形が生じた.これは,ビデオカメラの映像より,1 波目に変形が生じたことと整合している.

図-5 では,斜面内部で失われる振動エネルギー E_{EQ} と水平 方向の変位量 δ_r の関係を示している. E_{EQ} は試験終了までの 斜面内部で損失する振動エネルギーを示し, δ_r はビデオカメ ラの映像より得たマーカーの水平方向の平均変位量 δ_r^{2} を示 している.この図に示す斜線で示した範囲は,斜面の変形が 生じ始める振動エネルギー E_{EQ} の閾値を示す.その閾値は斜 面角度が大きくなるにつれて減少する傾向が見られ,斜面角 度が増大するほど小さな振動エネルギーで変形し始めること がわかる.また同図には,入力振動数f 2.0Hzにおける試験 結果も示しているが,斜面変形が生じ始める閾値は同様な傾 向が見られる.これより,斜面変形が生じ始める閾値は,振 動数によらず一意的に評価できることがわかる.

次に、図-5で示した実験結果を、加速度について整理した. 図-6 は、各試験での最大加速度(A)_{MAX}(1波目の値)と水平 方向の平均変位量 δ_r の関係を示している.最大加速度は試験 毎の変動が大きいため、2波目以降の減衰曲線より1波目を 外挿した.この結果より最大加速度(A)_{MAX}と平均変位量 δ_r の 間には、正の相関関係は見られるが、振動数、斜面角度によ りその関係は大幅に異なり、図-5に示したエネルギーのよう に一意的な関係は得られない.

4. まとめ

1)斜面変形が生じる始める閾値がエネルギーに着目することにより評価できることがわかった.





*W*の比較





図-6 最大加速度(A)_{MAX}と水平方向の平均 変位量 ₁の関係

2)斜面角度が大きくなるにつれて変形が生じ始める閾値が減少する傾向が見られ,斜面角度が増大するほど 小さな振動エネルギーで変形し始めることがわかった.

3)最大加速度(A)_{MAX} と斜面変位量 δ_r の間には,振動数によって差異が見られた.それに対し,斜面変形に 寄与する振動エネルギー E_{EQ} と斜面変形量 δ_r の間には,振動数への依存は見られなかった.

以上より、今後、エネルギーに着目して斜面崩壊の発生条件について検討していく予定である.

(参考文献)

1)M. Newmark, "Effects of earthquakes on dams and embankments," Fifth Rankine Lecture, Geotechnique Vol.15, 139-159, 1965. 2)國生剛治,石澤友浩,原田朋史:地震時の斜面崩壊のエネルギー的評価方法,土木学会地震工学論文集, Vol.27,論文 No.346, pp. 1-8, 2003.