# 降雨と地震動を考慮した広域斜面安定解析

○東北大学工学部建築・社会環境工学科	学生会員	藤田 真粹
東北大学災害科学国際研究所	正会員	森口 周二
東北大学災害科学国際研究所	正会員	寺田 賢二郎
東北大学大学院工学研究科	正会員	京谷 孝史

## 1. はじめに

我が国では、地震や豪雨による土砂災害が毎年のように 発生している. それらのハザードを考慮して広域の斜面安 定度を評価する試みは前例があるものの,未だ発展途上と いうのが現状である.本研究では、広域地形情報に基づい て斜面の安定解析を行い、複数斜面の安定性と崩壊時の土 量を算出する手法を開発する.また,実際の災害事例を対 象として,手法の妥当性を検討する.

## 地形表現

本研究では、地形を正方形メッシュにより表現し、すべり 体を角柱に分割してそれぞれ滑動力と抵抗力の合計値の比 により安全率を算出する.地形情報は国土地理院の数値標 高モデルを用いた.地盤内の地層構造や地下水位の情報も 入力可能であり,これらは対象とする地域の土質調査結果 や地質図などから決定される.

### 3. 斜面安定解析手法

#### 3.1 対象斜面の抽出とすべり面の仮定

広域の地形で解析を行う場合,計算量削減のため解析対 象となる斜面を抽出する必要がある.本研究では、斜面の 平均傾斜角によって対象・非対象を区別する. すべり面は 楕円体の楕心位置,大きさを変更しながら安定計算を行う ことにより、様々な崩壊形態を検討する. このとき、すべり 面が基盤内に存在する場合には、 すべり面を基盤面とする 表層崩壊と仮定して安全率の計算を行う.

### **3.2** 安全率の計算

本研究では高田<sup>1)</sup>と同様に, Hovland 法<sup>2)</sup>を基礎として 滑動力 S と抵抗力 O をベクトルのまま扱って安全率を算出 する.地下水位の影響については、表層厚に対して占める 割合を変化させ,随時解析を行うことにより降雨に伴う地 下水上昇を表現する.また,地震動を考慮するために設計 水平震度 k を xy 平面上のベクトルとして導入する. 設計水 平震度 k の方向は計算対象とする要素の勾配方向とし、各 土柱の重量に設計水平震度 k を乗じることにより水平方向 に地震動による力が働いている状態を表現する.以上を踏 まえて次式により各土柱の滑動力と抵抗力を算出する.

$$\boldsymbol{Q}_{i} = \left[ cA_{i} + \left\{ \boldsymbol{n}_{i} \cdot \left( \boldsymbol{e}_{g} + \boldsymbol{k} \right) (W_{i} - W_{Wi}) \right\} \tan \phi \right] \boldsymbol{t}_{i} \qquad (1)$$

$$\boldsymbol{S}_{i} = -\left[\left\{\boldsymbol{t}_{i} \cdot \left(\boldsymbol{e}_{g} + \boldsymbol{k}\right)\right\} W_{i}\right] \boldsymbol{t}_{i}$$
<sup>(2)</sup>

ここで下付き添え字 i は各土柱の値であることを示し, A は すべり面の面積,Wは土柱重量,Ww は土柱内の地下水重 量, n,t はそれぞれすべり面に平行, 垂直方向の単位ベクト ル,  $e_g$ は鉛直下向きの単位ベクトル,  $c, \phi$ は土の粘着力と内 部摩擦角である.それぞれ合力を全体の滑動力 S と抵抗力 Qとし, 滑動力方向について比をとることにより安全率を 算出する.

$$F = \frac{-\boldsymbol{Q} \cdot (\boldsymbol{S} / \|\boldsymbol{S}\|)}{\|\boldsymbol{S}\|}$$
(3)

#### 4. 実斜面への適用

2018 年北海道胆振東部地震により広域で斜面崩壊が多発 した北海道厚真町 10km 四方の範囲について解析を行った. 地形は,要素長 5m の正方形メッシュを用いて表現し,表層 厚は 6m とした.図1 に対象とする地形図と国土地理院<sup>3)</sup> が抽出した北海道胆振東部地震による斜面崩壊位置を示す.



対象地域について地震や地下水の有無を考慮し解析を行 い,各要素における最小の安全率を色分けして表示する. 地震時の安定性について気象庁<sup>4)</sup>による北海道厚真町字 京町の地動加速度データから水平方向の最大加速度である 395.7gal を対象地域の加速度最大値とし、設計水平震度の

大きさを野田 5) が提案した以下の式により算出する.

$$|\mathbf{k}| = \frac{1}{3} \left(\frac{a}{g}\right)^{1/3} \tag{4}$$

ここで, a は地表面加速度の最大値であり 395.7gal, g は重 力加速度であり 980gal, これらより  $|\mathbf{k}| \approx 0.25$  となる.地 震,地下水ともに考慮せずに解析を行った結果が 図 2 であ り,設計水平震度を与えた解析結果が図 3 である.地震の 影響を考慮することにより全体的に安全率が低下している ことが確認でき,図 1 で示した実際の崩壊箇所分布ともあ る程度整合がとれている.他方,図 4 は地下水位を地表面 と同じ高さに設定した場合の結果である.この結果より,地 下水に関しても,地震時と同様に安全率の低下がみられる. 降雨と地震両方の影響を考慮した解析結果が図 5 である.







図-3 地震時時安全率(設計水平震度 0.25)



## 5. まとめ

本研究では広域地形に対して地震や降雨,またはその両 方を考慮して3次元斜面安定性を評価する手法を構築した. また,実地形に対して提案手法を適用し,地震または降雨に よって斜面崩壊危険性が増すことや,複数の対象斜面につ いて安全率と実際の崩壊形態がある程度整合することを確 認した.しかし局所的には実被害と計算結果の間にズレが 生じている箇所もあり,今後さらなる検討が必要である.

#### 参考文献

- 1) 高田 優,岸野 佑次:三次元数値地形データを利用した斜面 安定解析システムの実斜面への適用,2005.
- Hovland, H. J., Three-dimensional slope stability analysis method, J. Geotech. Engrg. Div., 103(9), 971-986, 1977.
- 3) 国土地理院:平成 30 年 (2018 年) 北海道胆振東部 地震に関する情報 https://www.gsi.go.jp/BOUSAI/ H30-hokkaidoiburi-east-earthquake-index.html#10
- 4)気象庁:強震波形(胆振中東部の地震) https://www.data.jma.go.jp/svd/eqev/data/kyoshin/jishin/1809060307\_hokkaido-iburi-tobu/index.html
- 5) 野田節男, 上部達生, 千葉忠樹: 重力式岸壁の震度と地盤加速 度, 港湾空港技術研究所報告 Vol.14, No.4, 1975.