拡張個別要素法による河床地盤の運動を考慮した土石流シミュレーション

1.はじめに

本研究は,拡張個別要素法(EDEM)を土石流に適用する ことで,土石流の挙動に関する定量的知見を得ることを目的 としている.

従来の個別要素法による土石流の挙動解析では,対象となるモデルの河床地盤は固定されており、土砂はその上を 流下するものであった¹⁾.しかし,一般的な土石流では河床 地盤も固定されていない地盤であることが多い.そこで本研 究では,河床地盤もEDEM 要素の集合体としてモデル化し, より現実的な土石流の挙動解析を行うことにする.

2. 土石流へ拡張個別要素法の適用

2.1 運動方程式

質量 *m*_i,慣性モーメント *I*_iのある一つの要素 i に ついて,次の運動方程式が成り立つ.

 $m_i \cdot u + c_i \cdot u + f_i = 0 \quad (2.1)$

 $I_i \cdot + D_i \cdot u + M_i = 0$ -----(2.2)

ここで、 f_i は要素に働く合力、 M_i は要素に働く合モー メント、 c_i と D_i は減衰定数、uは要素の変位ベクト ル、は要素の回転変位である.

変位ベクトルuと回転変位 は式(2.1),(2.2)を時刻歴 で数値積分することにより求められる.

EDEM では要素間の連続性を「間隙バネ」として表現しているため,解析モデルは連続体から非連続体に 至るまでの挙動を自然と表現する.

2.2 解析モデル

図-1 に示すモデル(要素データは表-1)を用いて, 土石流の挙動解析を試みる.土石流全体の挙動をわかり やすくするために,モデルを図-1に示す ~ の6つの 領域に色分けした.解析モデルは領域 の右端部の要素 を壁要素として固定した上で,全領域の安定計算をして 作成した.その後,解析開始と同時に,領域 の右端部の 壁要素を領域 の他の要素と同じ条件に変えて解析を 行った.なお内部要素の半径は対数正規分布で与え,最 大・最小半径はそれぞれ 0.9m,0.3m である.



図 - 1 解析に用いた EDEM モデル

3. 解析結果

図 - 2 に、5 秒,7 秒,10 秒,12 秒,15 秒,20 秒における要素の分布を示す.図 - 2(a)の解析開始 5 秒の時点では、

キーワード: 土石流,拡張個別要素法,個別要素法,非連続体,数値解析 〒153-8505 東京都目黒区駒場4-6-1 東京大学生産技術研究所B棟 目黒研究室 Tel: 03-5452-6437, Fax: 03-5452-6438

東京大学大学院 学生会員 沼田 宗純 東京大学生産技術研究所 正会員 目黒 公郎

表 - 1 EDEM 解析に用いたパラメータ

| | 要素バネ定数 | | | |
|-------------|---------------------|--------------------------|-----------------------|-----------------------|
| | バネ定数 | | 減 衰 定 数 | |
| | (N/m) | | (Ns/m) | |
| | 法線方向 | 接線方向 | 法線方向 | 接線方向 |
| 領域 | 9.0×10^{6} | 9.0×10^{6} | 2.0×10^{5} | 2.0×10^{5} |
| 領域 | 4.0×10^{7} | 4.0×10^{7} | 2.0 × 10 ⁵ | 2.0 × 10 ⁵ |
| 領域, | | | | |
| 領域 | 8.0×10^{6} | 8.0 × 10 ⁶ | 2.0 × 10 ⁵ | 2.0×10^{5} |
| | 間 隙 バ ネ 定 数 | | | |
| | バネ定数 | | 減衰定数 | |
| | (N/m) | | (Ns/m) | |
| | 法線方向 | 接線方向 | 法線方向 | 接線方向 |
| 領域 | 2.0×10^{4} | 2.0×10^4 | 2.0×10^{3} | 2.0×10^{3} |
| 領域 | 5.0×10^4 | 5.0×10^4 | 2.0×10^{3} | 2.0×10^{3} |
| 領域, | | | | |
| 領域 | 3.0×10^4 | 3.0×10^4 | 2.0×10^{3} | 2.0×10^{3} |
| | 間隙バネ | 設定基準 | 間隙バネ | 诐 壊 基 準 |
| 領域 | 1.5 | | 1.1 | |
| 領域 | 1.5 | | 1.2 | |
| 領域, | | | | |
| 領域, | 1.5 | | 1.2 | |
| | 粘着力(N) | 要素密度(kg/m ³) | | |
| 領域 | | | | |
| | 5.0×10^{8} | | 2.5×10^{3} | |
| タイム ステップ(s) | | 5.0×10^{-4} | | |



斜面上方の土砂が崩壊し流下し始める様子がわかる.各 領域の時刻歴の平均速度,最大速度を示した図 - 3 と 4 からは,斜面上方にある地盤は土砂の崩壊に伴って運動 し始めるが,下方地盤はこの時点ではまだ静止状態に近 いことがわかる.

各領域の時刻歴の最大速度を示した図 - 4 を見ると, 領域の流速は20m/sを超えており、かなりの速度で流 下していることがわかる.図‐2(c)からは,解析開始 10 秒後の流下する土砂(特に領域)が地盤を削り取るよ うに下方の土砂を押し出し、土石流の先端部が盛り上が る状況が見られた.図-5 は各要素の相対的な位置の変 化を要素のサイズ別に見たものである.すなわち,初期 位置の X 座標の大きい順に順位をつけ、その順位が解析 終了時にどう変化しているかを分析したものである.順 位の差が正の場合は,初期の位置よりも相対的に流れの 前方に移動したこと、負の場合は流れの後方に移動した ことを意味している.図 - 5 を見ると,大きい土砂が小さ い土砂を追い抜かし、土石流の先頭に集まることがわか る.結果として、先端の運動エネルギーが増し破壊力が 大きくなる. 図-3を見ると,11秒後において領域の 平均速度が領域 のそれより大きくなっているが、これ は領域 が領域 を押しながら流下し,領域 が徐々に 速度を増していったためと考えられる.





図 - 4 各領域の時刻別最大速度(m/s)

図 - 2(e)の解析開始後 15 秒の時点では,後続流が既 に壁に衝突し堆積している土砂の上に盛り上がって堆 積しだす.後続の土砂は既に堆積している土砂に衝突す るため、図 - 3と4を見ると領域 以外の土砂では平均 速度,最大速度も減少している.ただし領域 は,後続流 として流下し続けているため,23 秒までの平均・最大速 度はともに増加している.図 - 6 は壁に作用する衝撃力 の時刻歴変化を示したものである.これを見ると,15 秒 の時点には 2.5×10⁶(N)を超える大きな衝撃力が壁に 作用していることがわかる.またこの時の衝撃力の分布 は図 - 7 のベクトル表示の通りである.



図 - 6 壁に作用する衝撃力(X 方向,合力)の時間変化



図 - 7 時刻 15 秒に壁に作用する衝撃力ベクトル(N) 4. おわりに

本研究では,河床地盤も EDEM 要素の集合体としてモデル化し土石流の挙動をシミュレーションした.

解析モデルを6つの領域に分割し、流れに伴って河床地 盤を含むそれぞれの領域の要素がどのように挙動するかを 解析した.その結果,流れ落ちる土砂が河床地盤を押し出す ようにして流下し,河床地盤が土石流の流れに伴って巻き 込まれていく様子が観測された.

【参考文献】

- 1)M. HAKUNO and Y. UCHIDA: Application of the Distinct Element Method to the Numerical Analysis of Debris Flows, Structural Eng./Earthquake Eng.,Vol.8, No.2, pp.75s-85s, Japan Society of Civil Engineers, 1991.
- 2)K. MEGURO, K. IWASHITA and M.HAKUNO: Fracture Analyses of Media Composed of Irregularly Shaped Regions by the Extended Distinct Element Method, Structural Eng./Earthquake Eng., Vol.8, No.3, pp.131s-142s, JSCE, 1991.