

衝突時係数の入射速度、角度による依存性を考慮した 不連続変形法(DDA)による落石シミュレーション

○明治コンサルタント㈱ 正会員 島内哲哉
 京都大学大学院工学研究科 正会員 大西有三
 京都大学大学院工学研究科 正会員 西山 哲
 明治コンサルタント㈱ 正会員 酒井直樹

1. はじめに

落石シミュレーションでは、落石や崩壊後の岩塊の挙動の評価のために、さまざまなパラメータが用いられる。このうち、衝突時のパラメータである法線方向速度比(R_n)には、速度に関する依存性があること、これを考慮することでシミュレーションの再現性が大きく改善されることが、これまでの多くの研究で指摘されている¹⁾。本研究は、現場観察を通じて、衝突時パラメータ特性の再検討を行い、速度エネルギー比(E_v)に関する同様の性質を明らかにするとともに、不連続変形法(DDA)による落石シミュレーションの実用精度向上を目的としている。

2. 現場観察結果から得られた、法線方向速度比(R_n)と速度エネルギー比(E_v)の特徴

観察を行った、(b)(d)現場と(c)現場の断面図を示す(図.1)。図中の、 b_1, b_2 などの記号は、計測した主要な反発地点を指す。観察結果から、法線および接線方向速度比(R_n, R_t)、速度エネルギー比(E_v)の、3つについて求めた(図.2)²⁾。結果は、入射角度の小さいグループ(b_1, d_1)と、入射角度の大きいグループ(b_2, d_2, c_1, c_2)の2つに区分して表した。

図.3は、得られた R_n と E_v を、入射角度、法線方向入射速度と対比した図である。入射角度の小さいグループを●記号で、入射角度が大きいグループを○記号で示している。本図から、 R_n と E_v にはとともに、入射角度や法線方向入射速度に依存する傾向のあることがわかる。このような依存性は、シミュレーション時には、軌跡や速度に与える影響が大きいため、この性質を直接、間接に解析で考慮する工夫が、多くの質点解析では行われている¹⁾。

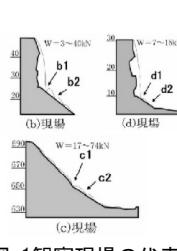


図.1 観察現場の代表地形

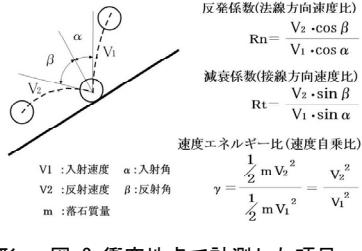


図.2 衝突地点で計測した項目

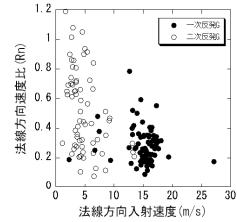


図.3 法線方向速度比(R_n)と速度エネルギー比(E_v)の法線方向入射速度との関係

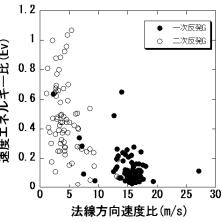


図.3 法線方向速度比(R_n)と速度エネルギー比(E_v)の法線方向入射速度との関係

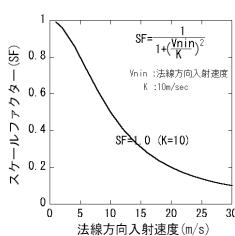


図.4 スケールファクター

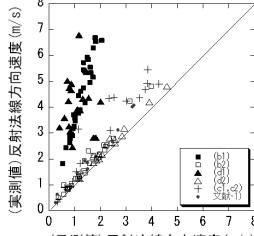


図.5 反射法線方向速度の予測値と実測値の比較

3. 法線方向速度比(R_n)と速度エネルギー比(E_v)の法線方向速度依存性について

Pfeiffer等(1989)は、法線方向速度比(R_n)に対する依存性を、式(1)中のスケールファクター(SF)で表現している³⁾。

$$R_n(\text{scaled}) = R_n \times SF \quad (1)$$

ここに、 R_n :法線方向速度比

SF:スケールファクター

ただし、 $SF = 1 / (1 + (Vn/Vnin)^2)$

$Vnin$:入射法線方向速度(m/s)

$K = 9.144\text{m/s}$ (ここでは、10m/sとした)

$$Vnout = R_n(\text{scaled}) \times Vnin \quad (2)$$

式(1)は、法線方向入射速度の増加に伴う R_n の減衰率を表したものであり、図.4は、 $R_n=1$ の時のSF曲線を示したものである。スケールファクターを用いて、反射法線方向速度は式(2)で求められるが、Pfeiffer等は、背景となるデータを公表していない。そこで、(b)(d)(c)現場のデータを用いて、式(2)による予測値と、実際の計測結果とを対比した(図.5)。本図から、式(2)は、○記号で示した入射角度が $60 \sim 90^\circ$ の範囲において、特に有効であることがわかる。

一方、不連続変形法(DDA)では、衝突時パラメータに速度エネルギー比(E_v)を用いる。 E_v の性質が R_n と類似していることは、図.3からも明らかである。しかし、 R_n と E_v には直接的な相関はみられない。

ところで、図.2に示したように、DDAで用いる速度エネルギー比(E_v)は、速度エネルギーの線速度成分である。したがって、反射速度は、 E_v を用いて式(3)で求められる。これに対し、式(2)は、速度比の法線成分に着目したもので、スケールファクターは、入射時の速度と角度に対する補正項と

キーワード:落石、速度依存、DDA

連絡先:〒333-0801 埼玉県川口市東川口 1-22-4 明治コンサルタント(株)東川口分室, E-Mail:shimauchi-t@meicon.co.jp

しての役割を持つ。したがって、式(3)は、式(4)のように表すことも可能である。式(4)を基に、予測反射速度を求め、実測値と対比したのが図.6である。一次反発、二次反発のグループとともに、図.5とほとんど同じ分布を示す。このことから、スケールファクターは、速度エネルギー比(速度比)の角度に対する補正項としても有効であることがわかる。

$$V_{out} = \sqrt{Ev} \times V_{in} \quad (3)$$

$$V_{out} = \sqrt{Ev} \times SF \times V_{in} \quad (4)$$

ここに、
 V_{out} :反射速度
 V_{in} :入射速度
 $SF = I / (I + (V_{in}n/K)^2)$

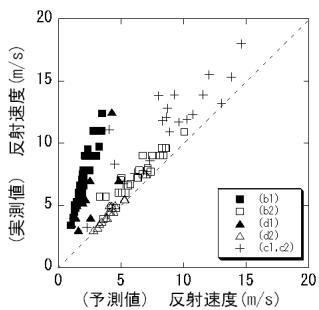


図.6 反射速度の実測値と予測値の比較

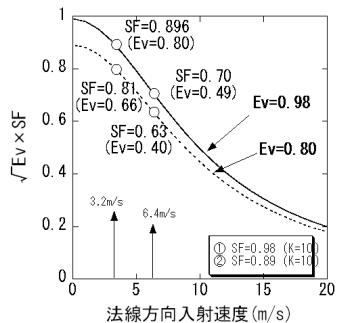


図.7 スケールファクターによるEv値の決定

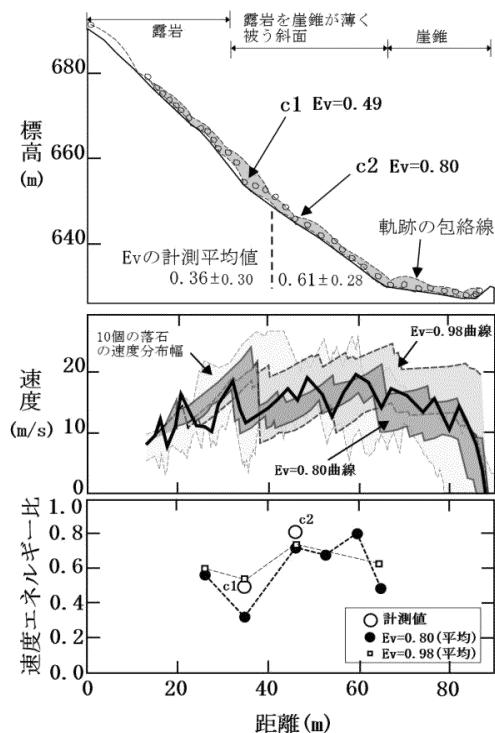


図.8 (c) 現場における、DDAによる再現解析

ただし、入射時の角度が小さく速度の速い一次反発グループ(入射角度 60° 以下)に対する有効性は低い。

4. 速度エネルギー比の法線方向速度依存性を適用した不連続変形法(DDA)による再現解析

(c) 現場の斜面は、水平距離約 90m、比高差約 60m、平均傾斜が約 33° である。上部が露岩(安山岩)、中央付近では薄い崖錐が被覆しており、末端はほぼ水平である。この斜面を、φ 1mほど(約 1.2t)の塊状の岩塊が、低く飛び跳ねるように落下する。この観察結果を例題として、Ev の法線方向速度依存効果を確認するための再現解析を行った。入力値は本来、斜面の性状毎に変えるべきであるが、ここでは一つの値で代表させている。速度エネルギー比は、計測値である c1,c2 での値に直接スケールファクター(SF)を当てはめて $Ev=0.98$ とする場合と、計測最大値である $Ev=0.8$ をそのまま使用する、2 つのケースについて行っている。この時の、SF 曲線が図.7 であり、縦軸は速度比 × SF としている。

式(4)を組み込んだ DDA による(c) 現場の再現解析結果を、図.8 に示す。ここではスケールファクターの効果を見るために、落石形状の初期姿勢による、軌跡と速度の変化幅を、そのまま範囲で示した。落石形状は、観察した落石と面積等価な 20 角形としている。また、図.8 の最下段には、解析結果における主要な反発点から求めた、Ev 値の平均をプロットした。解析条件を下表に示す。

表.1 解析条件

落石密度	26kN/m^3
弾性係数	10^8N/m^2
ボアソン比	0.2
摩擦角	30°
ペナルティー係数	10^7N/m

解析された軌跡の包絡線は、全体に実測より落石径一つ分高いが、 $Ev=0.98$ が $Ev=0.80$ をやや上回る。また、速度は、 $Ev=0.98$ では最大最小の幅が大きいが、総じて速い場合が多く、平坦地に達しても速度は低下しない。これに対し、 $Ev=0.80$ では、SF により上限を 0.8 に抑制されるため、速度の分布範囲が狭く、反発も小刻みである。速度エネルギー比は、 $Ev=0.98$ の方が $c1, c2$ の値に近いが、平坦地に達しても下がらない。これに対し、 $Ev=0.80$ の結果は、速度エネルギー比の小刻みな分布状況や、平坦地に達した時の大刻みな減衰の様子から、法線方向入射角度による依存効果が明瞭で、結果もより実際に近い挙動となった。

5. まとめ

現場観察結果を基に、法線方向速度比(R)の法線方向速度による依存性を、Pfeiffer 等の方法を適用して明らかにした。また、この方法が速度エネルギー比にも適用可能であることを示した。スケールファクターを考慮した DDA による再現解析結果は、良好であった。しかし、その効果を引き出すためには、その斜面における、適切な速度エネルギー比を設定することが重要である。

参考文献

- 日本道路協会:落石対策便覧に関する参考資料 -落石シミュレーション手法の調査研究資料-,2002,
- 島内哲哉、酒井直樹、大西有三:衝突角度の違いが落石解析結果に与える影響、第 33 回岩盤力学に関するシンポジウム講演論文集、p337-342,2004,
- Pfeiffer,T.J.,Bowen,T.D: Computer Simulation of Rockfalls;Bulletin of the Association of Engineering Geologists Vol.X XVI No.1,1989,pp135-146,