落石の斜め入射より受ける衝撃力の DEM 解析

1. 背景と目的

我が国の道路における自然災害に着目すると,斜面災 害の割合が圧倒的に多い.しかし,既存の落石防護工で は斜面の経年劣化に伴う落石規模の変化に対応できず 安全余裕度の低下がみられる箇所が確認され始めてい る.近年,その対応として落石が防護工に衝突する前に 落石エネルギーを分散・低減させる工法として,サンド クッションや緩衝材(以後,ロックシェッド上面の敷砂 なども含めて「堆積層」と総称する)を設置する工法に 注目が集まっている.

そこで本研究では、堆積層の落石エネルギー低減性能 に着目し、その性能を個別要素法、DEM(Discrete Element Method)を用いて評価することを目指した.また、特に ロックシェッド上面の堆積層に着目し、堆積層を伝播し 覆道に到達する衝撃力を DEM 解析で定量的に予測する ことを目指す.

2. 落石による衝撃力実験の概要

DEM によりモデル化された堆積層(図-2)が,実挙動をどの程度再現しているのか検証する必要がある.そこで今回,実験結果との比較・検証を実施した.

実験は、クレーンで持ち上げた錘を堆積層に鉛直自由 落下させるものである(図-1).この実験から、錘に設 置された加速度計の値と錘質量の積で得られる「落石衝 撃力」と、緩衝材底面の剛基礎に複数埋め込め込まれた 荷重計から計算された底面全体の「伝播衝撃力」が得ら れた.その結果を図-3(左)に示す.



図-1 試験場の全容と実験条件

学生会員 〇羽柴 寛文 名古屋工業大学大学院 名古屋工業大学大学院 学生会員 湯淺 知英 名古屋工業大学 正会員 前田 健一 (株)構研エンジニアリング 正会員 刈田 圭一 (株)構研エンジニアリング 正会員 川瀬 良司 (株)構研エンジニアリング 正会員 牛渡 裕二



図-2 解析モデルの概要と応力伝播課程



図-3 落石衝撃力の実験(左)と解析結果(右)の比較

3. DEM による伝播衝撃力の推定方法の概要

堆積層に落石が貫入することで底面に到達する衝撃 力の合計を「伝播衝撃力」と呼ぶことにする.ここで、 面的に伝播していく伝播応力を把握するため、以下の処 理が有効であると考えた.地盤を適当な領域(メッシュ 領域)で分割し、粒子に作用する接点力をメッシュ内の 粒子が占める面積で平均化することで応力を算出した. これにより、粒子単位ではなく地盤内応力を捉えること が可能となった(図-2).また、2次元の解析結果を3次 元としてとらえるために、底面の各メッシュ応力をブー シネスクの理論解に基づき点載荷応力に補正し、ドーナ ツ状の同心円で作られる領域に各メッシュ応力をあて はめ、3次元空間に展開された応力を合計することで伝 播衝撃力を算出した.

以上の処理を施した解析による衝撃力を示した図が 図-3(右)であり、実験から得られた衝撃力の図と比べ てみると、DEM により実験結果を定量的に予測できた ことを確認できた.

4. 落石の斜め入射時の衝撃力特性

実際の落石の挙動というのは実に複雑であり、大抵は 斜めに落下してくる.しかし、実験において数トンもあ る錘を斜めに落下させることは非常に困難かつ危険で ある.そこで本研究では、堆積層は同一条件で、落体の 運動特性 $V(V, \theta)$ のみ変化させて落体を斜め入射さ せた場合の衝撃力の変化について調査した結果を示す.

キーワード DEM, 落石, 衝撃力, エネルギー 連絡先 〒466-8555 愛知県名古屋市昭和12

〒466-8555 愛知県名古屋市昭和区御器所町 名古屋工業大学 TEL:052-735-5497

ここで, 鉛直落下の場合は入射角度 θ=0, 水平入射の場 合は90°と定義する.

4.1 入射角度の影響

合成速度一定とし、落体入射時 V=13.64 m/s の場合の 入射角度 θの影響を図-4 に示す.入射線が水平になるほ ど鉛直方向に働く衝撃力は小さくなる.鉛直との角度の 開きが少ないうちは伝播衝撃力の値はあまり変化せず グラフはほぼ横ばいとなっているが、角度が大きくなる ほど顕著に小さくなる. また, 図-4 は $\cos \theta$ 曲線とほぼ 同じ軌跡を描いており,落体の入射速度を一定とするな らば落石による伝播衝撃力の予測が容易にできること がわかる.

4.2 入射速度の影響

落体入射時の速度の v 成分である V. を固定するとい うことは、入射角度が大きくなるほどx成分が大きくな り合成速度 V が大きくなるので,入射速度の違いを表す ことになる (図-5). つまり 4.1 の場合と逆で, 入射角度 が大きくなるほど入射速度は速くなり,速度が大きけれ ばそれだけ持つ運動量も大きくなる.ここで,鉛直成分 の運動量は同じであるにもかかわらず,角度がおよそθ =40(deg.)を超えたあたりから急激に伝播衝撃力が増大 していく傾向が確認できた.この解析では4.1と違って 角度が広がっていくほど水平速度が大きくなってゆく. 鉛直速度は一定に保っているので, 増大していく衝撃力 は全て水平速度の影響によるものと考えてよく,水平方 向のせん断力によりダイレタンシーの効果が現れ, 膨張 した堆積層が底面を圧迫することが伝播衝撃力の増大 につながったと考えられる.

4.3 落体のエネルギー残存率

跳ね返った落石に対して落石防護壁が耐えることが できるかどうかを検討する必要がある.そこで,落石の エネルギーが跳ね返った時にどれだけ残っているかを 調べた.入射速度一定の条件で,落体が落ちてきたとき の運動エネルギーと跳ね返り直後の運動エネルギーの 比較から跳ね返り後のエネルギー残存率を求め,入射角 の影響を図-6に示す.入射直前の速度が一定であるとい うことは、鉛直と水平の成分に違いはあるものの、落体 が持つエネルギーは一定となると考えたが、図のように 下に凸の増加傾向を示している.例えば,45deg.以下で は、残存率は20%以下であり高い効果が期待される.ま た, 45deg.と 80deg.のときとを比べると 3 倍近く残存率 が高くなっている. 特に, 50deg.を越えたあたりから 2 割を上回り, 60deg. で3割, 70deg. で4割, 80deg. では半 分ものエネルギーを保って防護壁に衝突することがわ かる.入射角を想定できれば、防護壁の安全度を正確に 評価できることになる.

5. 結論

本研究で,明らかとなった主な点は以下のようである. 1) DEM により落石衝撃力および、伝播衝撃力を定量的 に予測できることを実験結果との比較により示せた. 2) 垂直からおよそ 40 度までの入射角であれば衝撃力の 変化は少なく、斜め入射ことを考慮する必要はない. ま た、運動エネルギーの残存率を20%以下に抑えること ができる.

3) 落体により堆積層に大きなせん断力が働く場合には,

ダイレタンシー効果により膨張した堆積層が底面を圧 迫することで衝撃力が増幅されるようである.入射が水 平に近づくと運動エネルギー残存率は高くなる.







40

45 入射角(deg)

50

60

70

80

図-6 落体が跳ね返った後のエネルギー残存率

30

参考文献

٥

10

20

Η

1)Cundall,P.A. and O.D.L.Strack. : A Discrete Models for Granular Assemblies, GeotechniqueVol.29, No.1, pp.47-65, 1979. 3)Maeda,K. and Yuasa,T.: Performance estimation of countermeasures for falling rock using DEM, IS-KYOTO, pp193-199, 2009. 4)日本道路協会: 落石対策便覧, 2000 5)桝谷 浩, 中田 吉彦, 梶川 康男: 個別要素法の衝撃問題への 適用に関する一考察,構造工学論文集, Vol.38A, 1992 6)湯淺 知英ら: 落石挙動のばらつきを考慮した堆積層の衝撃吸収効果,第21回中部 地盤工学シンポジウム, 2009)吉田 博, 桝谷 浩, 今井 和昭: 個別要 素法による敷砂上への落石の衝突特性に関する解析, 土木学会論文集, Vol.392/I-9, 1988 8)土木学会,応力地盤委員会,離散体の力学小委員 会:個別要素法の基礎と応用 9)土木学会,応力地盤委員会,離散体の 力学小委員会:第3回個別要素法セミナー 10)羽柴寛文ら:堆積層の 衝撃伝播を考慮した DEM 落石シミュレーションの高度化, 第45 回地 盤工学研究発表会, 2010