東北学院大学 加藤潤, 菅原貴志 東北学院大学 正会員 吉田望

1 はじめに

1978 年に発生した宮城県沖地震では県内に大き な被害をもたらした。河川関係の被害は宮城県北部 に位置する鳴瀬川堤防で盛土の縦断亀裂,沈下等の 被害がみられ,そのほか崩れ,法面のはらみ等の被 害もみられた¹⁾。

宮城県沖地震はこれまで26年から42年という比較的短い周期で発生しており、近い将来、再び発生することが予想されている²⁾。このようなことから被害を受けた構造物の解析を行い、挙動を検討することは、再来時の地震被害の予測につながり、意義があると考えられる。

本研究で 1978 年宮城県沖地震の際に被害を受け た鳴瀬川堤防の解析を行う。鳴瀬川流域の地盤には 有機質粘土,泥炭,シルトを含んだ軟弱地盤が全域 に分布している。軟弱地盤が分布していないところ では縦断亀裂等の大きな被害はなかったことから, 著者らは軟弱地盤が被害の増大に関係したと考えた。 しかし,北上川や阿武隈川でも同様の被害が生じて いるので,軟弱地盤に何らかの違いがある可能性も ある。そこで被害の原因を把握するために,地震応 答解析を行った。

2 解析対象

解析対象として,鳴瀬川支流の志田谷地第三堤 防を選んだ。図1に地震災害復旧時の断面図を示す。 なお,図の法面には H.W.L.(計画高水位)まで仮



図1 解析対象断面図

堤防を施工してあるが,災害復旧のためのものであ るため,解析の対象としなかった。

このうち, N 値 30 の地盤を工学的基盤とする。 この層と直上の層とのインピーダンスの差が大きい ことから,これを剛基盤として地震動を作用させた。

図 2 に FEM モデル図を示す。堤防の左右に堤防 幅の 2 倍の自由地盤を設け,さらに端部には繰返し 境界を付け加えた。モデルの,節点数は 3781,要 素数は 3604 である。なお,自由地盤および盛土下 部の地盤は図 1 に従い,細かくモデル化した。弾性 定数は道路橋示方書に従い,N 値より求めたせん断 波速度より求めた。この際,シルトは砂に分類した。

入力地震動は 1978 年宮城県沖地震において,塩 釜港で観測された波形のうち,南北方向の地震動を 用いた。図3に波形を示す。この波形を工学的基盤 の複合波として作用させた。



図2 FEM モデル

Geo scale



図3 入力地震動

3 解析手法

解析は地盤と構造物に関する汎用解析プログラ ム**STADAS**³⁾を用いた。 はじめにで述べた軟弱な基礎地盤の影響を調べ るため、図1に従ったモデル(ケースA)と、基礎 地盤の粘土層の N 値を 1 としたモデル(ケース B)の二つの解析を行う。また、材料特性は弾性と し、非線形の影響は考慮しなかった。また、剛性比 例減衰を用いβ=0.005 とした。



図7 粘土層の加速度時刻歴 (ケースB)

4 解析結果と考察

図 4~7 に加速度時刻歴,図 8,9 に天端の変位時 刻歴を示す。以下に地震時における堤防天端と粘土 層の絶対加速度の時刻歴を示す。

天端の最大加速度は約 35m/s²で,入力加速度に 対して約 10 倍の増幅となっているが,これは弾性 で減衰定数も小さい丈である。波形をみると,全体 的には入力波形と類似しているが,ケースBの方が 最大加速度付近の加速度は小さくなっている。また, 多王して,わずかではあるが,ケースBの変位が小 さくなっている。



図9 天端の変位時刻歴 (ケースB)

5 まとめ

材料特性を弾性としたためか,基礎地盤の軟弱 さが被害に与える影響は見ることができなかった。 ただし,地震動の増幅が大きいことから,軟弱地盤 故に増幅が大きくなり,被害に結びついたと考えら れる定性的なメカニズムは確認できた。

参考文献

- 土木学会東北支部:1978年宮城県沖地震調査 報告書,1978年宮城県沖地震調査委員会, 500p,1980
- 仙台市消防局防災安全課,http://www. city.sendai.jp/shoubou/bousai/kakuritu/
- Yoshida, N. (1993): STADAS, A computer program for static and dynamic analysis of ground and soil-structure interaction problems, Report, Soil Dynamics Group, The University of British Columbia, Vancouver, Canada