1 はじめに

ー次元の地震では,中間に軟弱層があると,その 層のせん断強度が地表の加速度の上限を決める¹⁾²⁾。 ー次元状態では速度比例減衰項の影響が無視できる とすれば,ある層のせん断応力 τ とこれより上の慣性 力($m\alpha$: $m=\sigma_{v}/G$ は質量, α は加速度, σ_{v} は上載圧, Gは重力加速度)は釣合い,式(1)が成立する。

$$\tau_f = ma = \frac{\sigma_v}{G}a\tag{1}$$

したがって,ある層がせん断強度(に近い値)に至 ると,それより上の層の加速度は式(1)から得られる 最大値を上限とするようになる。しかし,実地盤で は地盤は必ずしも一次元解析の前提としている水平 成層であるとは限らない。軟弱な層がレンズ状をし ている,傾斜しているなどの不整形があることも多 い。地盤が不整形であれば,地震動は鉛直下方から 地表に入射するだけではなく,側方から伝播してく ることもあるので,一次元の力の釣合を前提にした 地震動の上限に関する議論が成立するとは限らない。

筆者の一人は,このようなレンズ状や不整形の地 盤の影響をケーススタディにより調べたことがある ³⁾。ただし,その際には一つの事例を調べただけであ った。本報では,条件を変えたパラメトリックな解 析を行い,中間軟弱層の影響を考察する。

2 解析モデル

文献 3)の方法を踏襲し,基本的な地盤構成,力学 特性も同じものを用いる。すなわち,解析モデルは 図1に示すように,レンズ状モデルでは中央部のい くつかの要素(図で塗りつぶした部分)を軟弱層に, 傾斜モデルでは中央部に軟弱層を配置する。ここで, レンズ状モデルでは軟弱層の幅を 10m,30m,50m の3ケースを設定する。また,傾斜モデルでは,軟 弱層の厚さを4mとし,傾斜角は2.86,5.71度の二つ のケースを設定する。次に,動的変形特性は,安田 らの実験式⁴⁾を元に,図2の様に設定する。その他の 力学特性は図4に示されている。

東北学院大学工学部	学生会員	関場	夕卯子
東北学院大学工学部		千葉	祐樹
東北学院大学工学部	正会員	吉田	望



二次元汎用プログラム STADAS⁵⁾を用いる全応力 非線形解析を行う。応力 - ひずみ関係は,図2の動 的変形特性を完全に満たすことのできるモデル⁶⁾を 用いる。

地震波は,図3に示す千葉県東方沖地震の際に東 京大学生産技術研究所千葉実験所で観測された地震 波を解放基盤複合波として作用させる。

3 解析結果と考察

図4にレンズ状モデルの最大加速度分布を示す。図 には,一次元解析で軟弱層がないケース(図のシル トと書いた層がない),軟弱層があるケースの結果も 示されている。また,二次元解析では中央部の応答 を用いている。軟弱地盤のある一次元解析では明瞭 な頭打ち現象が見られる。一方,レンズ状のケース



図5 レンズ状モデルの地表面最大加速度

では,幅が 50mのケースは軟弱地盤のある一次元解 析のケースに近く,幅が 10mのケースでは軟弱地盤 のないケースに近い。次に,図 5 には各ケースの地 表の加速度を示している。加速度の低下が見られて いるのはレンズ状の中央部だけであり,端部では軟 弱地盤なしのケースに近づいている。これらの結果 を見ると,レンズ状の端部より 20m 程度の部分は遷 移域であり,その内側では軟弱層の影響が現れてい るといえよう。

次に,図6は軟弱地盤の傾斜角 5.71°の代表断面の 最大加速度分布である。いずれのケースでの地表の 加速度はほぼ同じであり,かつ,軟弱層のあるとこ ろで加速度が小さくなっている。従って,これらの ケースでは軟弱地盤の存在による頭打ち効果は現れ ているといえる。図7には二つケースについて地表 の最大加速度を比較している。二つの傾斜角に対す る応答はほぼ同じであり,この程度の傾斜角では頭 打ち効果にそれほど影響が現れないことがわかる。

4 おわりに

軟弱地盤の存在に伴う地表の加速度の頭打ち現象 が不整形地盤でも現れるかを数値計算で検討した。 レンズ状モデルでは端部 20m 程度より内側で,また,





図7 傾斜モデルの地表面最大加速度

傾斜モデルでは,傾斜角によらず頭打ち現象が発生 することが確認できた。

参考文献

- 吉田望(1994):実用プログラム SHAKE の適 用性,軟弱地盤における地震動増幅シンポジウ ム発表論文集,土質工学会,pp. 14-31
- 末富岩雄,沢田純男,吉田望,土岐憲三(2000):
 地震動の上限値と地盤のせん断強度の関係,土
 木学会論文集,No.654/I-52,pp.195-206
- 吉田望,安保秀範,安田進,樋口佳意:中間軟 弱層のある地盤への一次元地震応答解析の適 用性に関するケーススタディ(1999)
- 4) 安田進,山口勇(1985):種々の不撹乱土における動的変形特性,第20回土質工学研究発表 会講演集,pp.539-542
- 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

6) 吉田望, 辻野修一(1993): 多次元解析に用いる簡易な構成則,第28回土質工学研究発表会平成5年度発表講演集, pp. 1221-1224