

# 地盤振動特性と地震被害分布との関連性 について

# 渕田邦彦<sup>1</sup>・秋吉 卓<sup>2</sup>・松本英敏<sup>3</sup>

 <sup>1</sup>八代工業高等専門学校土木建築工学科教授(〒866-8501 熊本県八代市平山新町2627) E-mail:fuchida@as.yatsushiro-nct.ac.jp
<sup>2</sup>熊本大学工学部教授 (〒860-8505 熊本市黒髪2-39-1) E-mail:akiyoshi@gpo.kumamoto-u.ac.jp
<sup>3</sup>熊本大学工学部技術専門職員 (〒860-8505熊本市黒髪2-39-1) E-mail:matsumoto@gpo.kumamoto-u.ac.jp

1995年の兵庫県南部地震では,構造物被害が集中した震災の帯が出現した.本研究では,神戸地域の8 断面の地盤構造をモデル化し,2次元有効応力解析により,地表面近辺の加速度応答及び地盤ひずみの応 答分布を,震災の帯や配水管被害分布との対応について検討した.数値計算の結果,洪積砂礫層に沖積砂 礫層が載ったエッジ部では減衰しない波の重複により地表面に加速度が集中しやすいこと,山側から沿岸 部に近づくにつれて地盤の非線形性が著しくなり加速度応答が低下すること,解析による計測震度と地盤 ひずみの分布は,震災の帯や配水管被害率分布などの実被害分布とよく対応していることなどを明らかと した.

#### *Key Words :* heavily damaged zone, damages of water pipeline, seismic intensity, liquefaction, *Effective stress analysis*

# 1.はじめに

1995 年兵庫県南部地震では,神戸地盤における 加速度エネルギ - の局所的集中により,震度7のい わゆる"震災の帯"が出現し,構造物被害が顕著で あった.この現象はこれまで,神戸地盤と大地震と の組み合わせ及び地盤の不整形な堆積による地震動 の表層地盤内での乱反射,渚現象,エッヂ効果など として説明され,また地盤の地震応答特性を速度, 変位,ひずみなどから評価する研究も行われている.

著者らは,沿岸部の埋立地域では液状化によって 地盤の剛性が急低下し,表層地盤の動特性の低周波 域化をもたらしたという点に着目し,入力強度と伝 達特性の面から検討してきた.すなわち地盤の非線 形特性を,入力の強度に依存した地盤の伝達特性の 変化,相互干渉から特定の場所への応答の集中が起 こるメカニズムについて検討している<sup>1)</sup>.

本研究では,線形から液状化までを解析可能な, 独自に開発したプログラムを用いて,モデル地盤と して神戸の地盤をモデル化した解析を行い,地表面 の応答加速度と 震災の帯 との比較,評価に加え て,埋設管路に影響が大きいとされる地盤ひずみ, 特に沿岸部の埋立地域における液状化による大ひず み分布と埋設管路の被害分布とを比較し,地盤応答 とその影響を受けやすい構造物被害との対応性につ いて検討する.すなわち地域全体の被害予測を目指 して,解析結果と実被害分布との相関と解析の妥当 性について検討するものである.

## 2.解析手法の概要と解析モデル

本研究における地震応答解析は,2相系飽和多孔 質媒体について2次元有限要素法により定式化した 非線形有効応力解析プログラム「NUW2」<sup>2)</sup>により 行った.このプログラムは,Biotの2相混合体理論 に基づいて,井合らによる構成式を組込んだもので あるが,その詳細は文献2)に譲る.このとき側方境 界では,仮想境界上で波動エネルギ-を吸収させる 吸収境界条件<sup>3)</sup>により反射波の影響を除いている.

入力地震波は,図1に示す1995年兵庫県南部地震 (ポ・トアイランドGL - 32m,加速度波形NS及び UDの2成分)とし,地盤の非線形な伝達特性の変 化を見るため,最大加速度振幅を0.1m/s<sup>2</sup>,1.0m/s<sup>2</sup>, 5.4m/s<sup>2</sup>及び10.0m/s<sup>2</sup>に調節した4種類の地震波を地 盤モデル下方の基盤から鉛直上方に入射する.この とき地盤モデルの底部にはN値50以上の基盤面を水





図2 神戸付近地図4)

海側

B5 (N=3) B3 (N=10)

入力地震波

吸収境界



モデル地盤

図 3

平に設定し,その上に表層地盤が載るものとする. 神戸の実地盤断面を解析の対象とした表層地盤モデ ルは,図2に示した神戸市中央区三宮付近のA-A' 断面から神戸市灘区と東灘区の境界付近H-H'断面 までの全8断面について南北地層断面図4)を参考に して地盤断面を2次元モデル化した.

図3は,図2で選定した8断面を2次元モデル化 したものの一例であり、各モデルの全要素は非線 形・2相系有限要素である.各断面ともに水平方向 には 100 要素に分割し,鉛直方向は 6~8 要素に分 割しており,モデルの左側が山側,右側が海側であ る.また各地盤の種類は A1, B1 層を山側や深層部 分の洪積砂礫層,A2,B2層を沖積砂礫層,A3, B3 層を軟弱地盤である埋立土層, A5, B5 層を軟弱

粘土層である沖積粘土層, B6 層を沖積砂礫層に沖 積粘土層が混じった層とした.

#### 3.数値計算結果と考察

図4,5は,入力地震波の最大加速度振幅Amax を0.1,1.0,5.4,及び10.0m/s<sup>2</sup>に変換させたときのそれ ぞれ地表面最大水平応答加速度と最大過剰間隙水圧 比を示したもので,両図とも(a),(b)はそれぞれ図 2の断面A-A'及びB-B'における応答である.最大 加速度振幅Amax=0.1~1.0m/s<sup>2</sup>程度の地震強度では 地表面の加速度は2倍程度でほぼ一定の線形応答特 性が強いが,入力強度がAmax=5.4m/s<sup>2</sup>~10.0m/s<sup>2</sup>と 増大すると,山側(洪積砂礫層)など硬い地盤を含



図 7 最大応答加速度分布

む特定の地域で加速度応答が大きく増幅されるのに 対して,沿岸部埋立地域においては急激に加速度応 答倍率は低下する.このように山側の洪積砂礫層上 に加速度が局所的に集中している地域と実際に構造 物に多大な被害が生じた地域(震災の帯)とが対応 している.また図5より,入力強度がAmax> 5.4m/s<sup>2</sup>の場合,図中右側の沿岸部埋立地域では過剰 間隙水圧比が1に近く,ほぼ液状化の状態になるこ とがわかる.この結果,そのような場所では図6の ように地盤のせん断ひずみが増加し,これがライフ ライン被害に影響すると考えられる。以上より,神 戸のような地盤構成では,入力加速度の大きさとと もに加速度伝達特性の低下が進む海側との連成から 山側に応答加速度の集中域が形成されることとなり 入力加速度の大きさと地盤構成の組み合わせの必然 の結果として兵庫県南部地震の震災の帯が発生 したのではないかと考えられる.

図7,8は,最大加速度 Amax=5.4m/s<sup>2</sup>を入力し

図8 最大せん断ひずみ分布

た場合のそれぞれ最大加速度,最大せん断ひずみ応 答結果を,また図9は配水管路被害率の分布をコン タ-表示したものである.

図7より,山側の方で最大加速度が局所的に集中 し,いわゆる 震災の帯 と呼ばれる震度の強かっ たところとほぼ対応するような加速度の集中域が形 成されていることがわかる.この結果は,大まかで はあるが,実際の震度階や構造物の被害と対応して いるものと思われる.

図8の最大せん断ひずみ分布を見てみると,海岸 部の軟弱地盤上で大きな値を示しており,図9の管 路被害の集中区域とせん断ひずみの集中域と相似性 が認められる、また図6の最大せん断ひずみ分布と 比較すると, A-A'断面におけるポ-トアイランド の東西沿岸部など最大せん断ひずみが濃密なところ では,管路被害域とも重なっており,特に全体的に 震災の帯より南側(沿岸埋立部)で生じていること が対応している。

さらに,配水管路被害率と最大せん断ひずみとの



図 9 配水管路被害率分布

関係を見るために,本研究で解析した8つの各断面 において,50 m間隔で20 地点のせん断ひずみを求 め配水管路被害率の関係を示したのが図 10 である. 配水管路被害率と最大せん断ひずみとにはある程度 の相関が見られ,両者を直線回帰したものも図中に 示している.一方,両者の関係で,せん断ひずみが 1~2%でも配水管路被害率が小さい場合や 0.5%未 満で配水管路被害率が大きい場合も見られるが,こ の原因としては,配水管路の埋設位置,配水管路の 口径,管種,継手構造などの要因が考えられる.例 えば,管軸方向のひずみと軸直角方向のそれとでは 被害の生じ方が異なることや 6),また配水管路が 最新の耐震継手で口径大の場合には 1~2%程度の ひずみでは被害防止可能なこと,管路が単なる伸縮 継手で口径が小さい場合には 0.5%程度のひずみで も被害率が大きくなる可能性がある,などである.

#### 4.まとめ

本研究では,地表面付近の地震エネルギ-の集中 が起こる現象を,不整形堆積地盤の乱反射だけでな く液状化現象をも考慮した総合的な現象として神戸 地盤について地震応答解析を行い,1995 年兵庫県 南部地震の実被害例と比較しながら検討した.得ら れた成果は以下のように要約される.

(1)洪積砂礫層に沖積砂礫層が載った地盤,すなわち比較的線形的に加速度を増幅しやすい構造で



図 10 配水管路被害率とせん断ひずみの関係

は,地表面に加速度の集中が生じやすい.

- (2)沿岸部に近いほど地盤の非線形化が著しくなり, それだけ加速度応答は低下し,これが上述(1) の加速度分布のピ-クを顕在化する.
- (3)解析による最大応答加速度と地盤ひずみの分布 は, 震災の帯 や配水管路被害率分布などの 実被害分布とよく対応する.

## 参考文献

- 1)秋吉 卓,渕田邦彦,松本英敏,丸野寛之:神戸地盤 の地震応答集中特性について,第11回日本地震工学シ ンポジウム論文集,CD-ROM, Paper No. 162, 2002.
- 2)Akiyoshi, T. Fang, H.L., Fuchida, K. and Matsumoto, H.: A Nonlinear seismic response analysis method for saturated soil-structure system with absorbing boundary, *Int. J. Numerical and Analytical Methods in Geomechanics*, Vol.20, No.5, pp.307-329, 1996.
- 3)Akiyoshi, T., Fuchida, K. and Fang, H.L.: An absorbing boundary conditions for dynamic analysis of fluid-saturated porous media, *Int. J. Soil Dynamics and Earthquake Engineering*, Vol.13, No.6, pp.387-397, 1994.
- 4) 土木学会関西支部:大震災に学ぶ,阪神・淡路大震災 調査研究委員会報告書,第2巻,pp.5-6,1998.
- 5)高田至郎、前田俊宏、棚橋隆司:ポ-トアイランドに おける地盤ひずみ分布と上下水道被害,神戸大学工学 部土木系教室兵庫県南部地震学術調査団,1996

(2003.10.1受付)

# CORRELATION BETWEEN RESPONSE CHARACTERISTICS OF GROUND AND DAMAGE DISTRIBUTIONS OF KOBE EARTHQUAKE

# Kunihiko FUCHIDA, Takashi AKIYOSHI and Hidetoshi MATSUMOTO3

In the 1995 Hyogoken-nanbu earthquake, structural damages of buildings and buried pipelines are concentrated at the special sites of Kobe ground, such as along the "heavily damaged zone" of JMS=7 or in the liquefied area. This study presents the contour maps of maximum response accelerations and strains at the ground surface by using two-dimension of the effective stress analysis program and shows that these results agree well with the actual seismic damage spreads.