2016年鳥取県中部の地震における 非線形地盤応答

野口 竜也1・西川 隼人2・香川 敬生3・吉田 昌平4

¹正会員 鳥取大学大学院工学研究科助教(〒680-8552 鳥取県鳥取市湖山町南4-101) E-mail: noguchit@cv.tottori-u.ac.jp

²正会員 舞鶴工業高等専門学校(〒625-8511京都府舞鶴市字白屋234) E-mail: nisikawa@g.maizuru-ct.ac.jp

³正会員 鳥取大学大学院工学研究科教授(〒680-8552 鳥取県鳥取市湖山町南4-101) E-mail: kagawa@cv.tottori-u.ac.jp

⁴学生会員 鳥取大学大学院工学研究科 (〒680-8552 鳥取県鳥取市湖山町南4-101) E-mail: D16T4003B@edu.tottori-u.ac.jp

2016年10月21日に鳥取県中部を震源とするM6.6の地震が発生し、鳥取県中部地域では建物の損壊や道路の地盤沈下などの被害が生じた.この地震では防災科学技術研究所の強震観測点の他、鳥取県内自治体の 震度観測点や鳥取大学の臨時観測点などで強震記録が得られている.震源域近傍の2地点の地震記録から は、明瞭な非線形効果による地盤応答がみられた.その他の地点でも非線形地盤応答が認められ、この地 震の地震動特性に影響を与えた可能性がある.そこで本研究では、非線形応答の度合いを簡易的に評価す る指標を求め、各種地震動の指標や地盤構造との比較を行った.その結果、この地震に伴う非線形地盤応 答の特性を把握することができた.

Key Words : the 2016 mid Tottori prefecture, strong ground motion, nonlinear soil response, DNL, mid Tottori prefecture area

1. はじめに

2016年10月21日14:07に鳥取県中部を震源とする M6.6の地震が発生し,鳥取県倉吉市,北栄町,湯 梨浜町の3地点最大震度6弱の地震動を記録した.こ の地震により,鳥取県中部地域では建物の損壊や道 路の地盤沈下などの被害が生じた¹⁾.倒壊家屋18棟, 半壊一部損壊は15,000棟を超え²⁾,この地域の広範 囲で強い揺れが生じたことを示している.なお,倒 壊家屋は北栄町の一部の地域に集中¹⁾しており,地 盤増幅効果や非線形地盤応答などが影響し,局所的 に被害が拡大した可能性も示唆される.

この地震の地震記録は,防災科学技術研究所K-NETおよびKiK-net,鳥取県内自治体の震度観測点, 鳥取大学の臨時観測点等で得られている.地震記録 の分析より,地震動が地盤構造の違い³⁾により地盤 増幅の影響を受けた⁴⁾ことがわかっている.また, 震源域近傍の東郷庁舎および北条庁舎の地震記録と そのスペクトル特性から,明瞭な非線形効果による 地盤応答がみられ⁴⁾,地震動特性に影響を与えた可 能性がある. 非線形地盤応答を定量的に評価する指標の一つに DNL⁵⁾がある.この指標は地盤の動的変形特性など の情報がない場合でも、地震記録さえあれば算出が 可能であるため、多数の観測点で比較的容易に非線 形応答を評価できる.

一方,非線形地盤応答により地盤増幅度が低下す ることに着目して,地盤の平均S波速度と地震記録 の最大速度を用いて表層地盤の概略的な有効ひずみ (擬似有効ひずみ)を求め,地盤増幅率の変化を非 線形応答を示す係数(非線形特性係数)に換算する ことで,非線形性状をモデル化する方法が提案され ている⁹.

そこで、本研究では鳥取中部地域とその周辺の地 震観測点を対象に、DNLや非線形特性係数を用いて、 2016年鳥取県中部の地震の非線形地盤応答を評価した.

広域の非線形地盤応答

DNLによる評価

解析方法としては、対象とする地点の地震のS波



図-1 対象地点と本震の PGV の分布図



図-2 鳥取県自治体4地点と高辻の本震・弱震のH/V

部分の水平動と上下動のスペクトル比(S-H/V)を 求め, DNL⁵⁾を次式により計算する.このとき,周 波数範囲は0.5~20Hzとする.

$$DNL = \sum \left| \log \left(\frac{R_{tgt}(f)}{R_{ref}(f)} \right) \right| \Delta f$$
(1)

ここに, R_{ref} (f):弱震時のスペクトル比, R_{tgt} (f):本震のスペクトル比である.

対象とする地点は、防災科学技術研究所によるK-NETおよびKiK-net地点のうち本震の震源から100km 以内の56地点と鳥取県中部域の自治体の地震観測点 4地点、鳥取大学による臨時観測点⁴⁾(高辻)1地点 である.図-1に対象地点の位置と本震のPGVの分布 を示す.

地盤の線形応答とみなされる弱震記録については 最大加速度が100cm/s²以下の記録とし,K-NETおよ びKiK-net地点は余震で得られた3~4地震,自治体 の地震観測点は2013年以降余震を含めた7~10地震, 高辻は余震で得られた5地震のデータを用いる.

本震および弱震記録ともS波部分の10.24秒を切り 出し,5%のコサインテーパーを施して,K-NETお よびKiK-net地点はバンド幅0.4Hz,自治体および高 辻は0.2HzのParzenウィンドウで平滑化し,各成分 のフーリエスペクトルを求めた.なお,水平動スペ クトルはNS,EW成分を相乗平均している.またΔ*f* はK-NETおよびKiK-net地点は1/8192Hz,自治体お よび高辻は1/2048Hzとした.





図-2に自治体4地点と高辻の弱震および本震の H/V, DNL値を示す. 図中の青線は弱震, 橙線は本 震のH/Vである.この図より本震は弱震に比べ,東 郷と北条では1秒付近卓越周期が長周期側に移動, 0.2秒以下の短周期域でのスペクトル比の低下が顕 著にみられる.また、羽合では0.5秒付近で極端な スペクトル比の低下,高辻では0.1秒以下の短周期 域でスペクトルの低下,大栄では他の地点のような

差はみられない.本震と弱震のH/Vとの差が大きい 地点では、DNLの値が大きくなることがわかる.

DNLの空間分布について、図-3に対象地点のDNL の分布図を示す. 震源からの距離の増大に応じて DNLが小さくなる様子が見受けられるが、鳥取県内 の一部の地点では震源距離とは関係ない大小関係と なっている.これは表層地盤の特性の違いによる影 響と思われる. 図-4にDNLと震央距離HDの関係を



図-8 非線形特性係数 k と AVS30 の関係

示す. 震源距離が30km以下では、ばらつきが大きいもののHDの増大に応じて、DNLが低下する強い 相関がみられる.

DNLと地盤構造との関連性について、図-5にDNL とAVS30との関係を示す. AVS30が小さい側でばら つきが大きいもののAVS30 の増大に伴いDNLが大き くなる傾向がみられる.

DNLと地震動の指標との関連性について,図-6に DNLと最大加速度(PGA)の関係を示す.PGAが 100cm/s²以下ではDNLはほぼ同じ値で,それ以上に なるとばらつきは大きいもののPGAの増大とともに DNLも大きくなる傾向がみられる.図-7にDNLと最 大速度(PGV)の関係を示す.PGVの増大に伴い DNLが徐々に大きくなる傾向がみられ,PGAとの関 係よりばらつきが少なく相関が強い.図-4のDNLの 分布状況が図-1のPGVの分布と類似しているように もみえる.

(2) 非線形特性係数による評価

解析方法としては、非線形特性係数⁶を以下に示 す手順で算出した.この計算に必要となるパラメー タは本震の*PGV*と深さ30mまでの平均S波速度*AVS*30 である.そこで対象とするのは深さ30mまでの地盤 構造モデルが得られている地点とした.疑似有効ひ ずみ γ'_{eff} ,非線形応答を考慮した地震動の振幅*ANL*, 非線形応答を考慮しない地震動*AL*,非線形特性係数 $k(\gamma'_{eff})$ には次式の関係が成り立つ.

$$A_{NL} = k \left(\gamma_{eff}' \right) \times A_L \tag{2}$$

また, $k(\gamma'_{eff})$ は γ'_{eff} の値により,次の通り計算する.

(i)
$$\gamma'_{eff} \le 3.0 \times 10^{-4} \text{ (0)}$$
とき
 $\log_{10} k(\gamma'_{eff}) = 0$ (3)

(ii)
$$\gamma'_{eff} \ge 3.0 \times 10^{-4} \text{ Obs}$$

$$\log_{10} k(\gamma'_{eff}) = a \cdot (\log_{10} \gamma'_{eff} - \log_{10} 3.0 \times 10^{-4})$$
(4)

このとき, γ'_{ff} は次式により計算し, (3), (4)式を判 定して算出する.



図-9 非線形特性係数 k と DNL の関係

$$\gamma'_{eff} = 0.4 \cdot PGV / AVS30 \tag{5}$$

式(4)のaはPGA, PGVに対し経験的に得られており, それぞれ-0.30, -0.13として係数を求める.よって, PGA, PGVにおける非線形特性係数を得ることにな る.この係数が小さくなることは地盤増幅度が低下 することを意味し,非線形性が強いと判断できる.

図-8に得られた非線形特性係数kとAVS30との関係 を示す. AVS30が300m/s以下になると係数が小さく なり始め, AVS30の低下に伴い係数も小さくなる傾 向がみられる.

図-9に得られた非線形特性係数 k と DNL との関係を示す. DNL が 4 程度以上から PGA, PGV のいずれの非線形特性係数とも低下し始め, DNL が大きくなるにつれ係数が低下する傾向がみられる.また, DNLが 10 と最も大きくなる場合で PGA の係数が 0.67, PGV の係数が 0.85 となる.このことより,非線形特性係数と DNL には相関があること,同じ DNL に対し PGA が PGVに比べ,非線形特性係数の低下(地盤増幅度の低下)が大きいことがわかる. 今後多くのケースについて,この関係を調べていくことで,地震観測点の地盤構造モデル(AVS30 の値)がなくても DNL より地盤増幅度低下の評価が可能になると考えられる.

3. 東郷および北条の非線形地盤応答

東郷および北条については,DNLが特に大きく非 線形特性係数も小さいことから,非線形応答が顕著 であると判断できる.そこで,この2地点に着目し て,非線形応答の特性を調べることとする.

図-10に東郷と北条における本震と前震・余震の 加速度記録およびH/Vを並べて示す.図中の青線は 前震・余震の卓越周期の位置,赤線は本震の卓越周 期の位置を示す.東郷の本震のNS成分の加速度記 録にはスパイク状の波形がみられる.H/Vについて, いずれの地点とも本震の卓越周期は余震・前震の卓 越周期に比べ,長周期に移動しており,2(1)で前述 した通りの状況がみられる.また,前震と余震の卓 越周期がほぼ同じであることから,本震のあと30分 後の余震で,ほぼ前震のH/Vの状態に戻っているこ



赤線:本震の卓越周期の位置 青線:前震・余震の卓越周期の位置
 図-10 東郷と北条における本震・前震・余震の加速度記録と H/V



図-11 東郷と北条における DNL の経時変化



図-12 東郷と北条におけるステップ毎の H/V

とがわかる.よって、かなり短期間で地盤がもとの 状態に回復していることが示唆される. S波初動から切り出し区間を5秒ずつずらし、7ステ ップについてDNLを求めた.図-11に東郷と北条の DNLの経時変化を示す.なお、両図の横軸は地震記

そこで、本震でのDNLの経時変化を調べるために、

録の開始時刻からの時間である.いずれの地点も非 線形応答はS波の最初の部分が最も大きくなってお り時間の経過とともにDNLが低下している.東郷は 4ステップまで徐々に低下し,それ以降は4程度で一 定となる.北条では徐々に低下し,最終的に6程度 まで低下する.図-12に東郷と北条の各ステップの H/Vを示す.東郷では15秒,北条では25秒で弱震の H/Vにほぼ一致していることがわかる.これらのこ とより比較的早い段階で線形の状態に戻っていたと 考えられる.

4. まとめ

2016年鳥取中部の地震における非線形地盤応答について,非線形応答の度合い簡易的に評価する指標により評価した.その結果,以下のことがわかった.

- a) 鳥取県中部とその周辺の地震観測点において DNLを求め、非線形性を定量的に評価した.また、DNLとPGA、PGV、震源距離、AVS30との 関係を調べた.PGA、PGVが大きく、震源距離 が近く、AVS30が小さくなるにつれ、DNLは大 きな値をとる傾向がみられた.特にPGVと震源 距離について強い相関がみられた.
- b) 深さ30mまでの地盤構造がわかっている地点について、非線形特性係数を求め、地盤増幅率の低下の観点で非線形性を評価した.また、係数とAVS30、DNLとの関係を調べた.AVS30との関係は、ばらつきが大きいもののAVS30が小さくなると係数が小さくなる相関がみられた.DNLとの関係は、DNLが4以上で係数の低下し始め、DNLが大きくなるにつれ係数も大きくなる傾向がみられた.
- c) 非線形地盤応答が顕著に見られる東郷と北条

の地点について詳細に調べた.東郷ではNS成 分の加速度記録にスパイク状の波形がみられ た.また,DNLの経時変化を調べたところ,両 地点とも本震の間の短時間でもとの地盤の状 態に戻っていたことが示唆された.

謝辞:本研究の解析には,防災科学技術研究所の K-NET, KiK-net の地盤データならび地震記録を用 いました.鳥取県からは各自治体の地震記録を提供 して頂きました.高辻の観測点の設置およびデータ 収集は鳥取大学工学部技術職員の山本真二氏に協力 して頂きました.ここに記して感謝致します.

参考文献

- 1) 香川敬生:2016年鳥取県中部の地震(M6.6)について, 地震ジャーナル, No.63, pp.14-22, 2017.
- 鳥取県:鳥取中部地震(第96報)(2017年8月18日12:00), http://www.pref.tottori.lg.jp/secure/1090003/1.pdf, 最終 閲覧日2017/8/31.
- 野口竜也,香川敬生:微動および重力探査による倉 吉平野臨海部の地盤構造推定,土木学会論文集A1 (構造・地震工学, Vol.70, No.4),[特]地震工学論 文集, Vol.33, p.I_888-I_896, 2014.
- Kagawa, T., Noguchi, T., Yoshida, S. and Yamamoto S. : Effect of the surface geology on strong ground motions due to the 2016 Central Tottori Earthquake, Japan, Earth, Planets and Space, Vol.69, DOI 10.1186/s40623-017-0689-0, 2017.
- 5) 野口科子,笹谷努:2003年宮城県沖スラブ内地震に おける表層地盤の非線形応答とその強震動への影響, 地震,第2輯,第63巻, pp.165-187, 2011.
- 山口亮,翠川三郎:観測記録に基づく地盤増幅率の 非線形特性のモデル化:日本地震工学会論文集,第 14巻,第1号, pp.56-70, 2014.

NONLINEAR SOIL RESPONSE DUE TO THE 2016 CENTRAL TOTTORI EARTHQUAKE

Tatsuya NOGUCHI, Hayato NISHIKAWA, Takao KAGAWA and Shohei YOSHIDA

An earthquake (Mj6.6) occurred in central Tottori prefecture in Japan on October 21, 2016. We investigated nonlinear soil response based on strong ground motion of K-NET, KiK-net station (NIED), local government observation station in Tottori prefecture and temporary observation station by Tottori University. In this study, we calculated a nonlinear soil response due to this earthquake using an index for easily evaluating the degree of nonlinear response. In addition, we compared the index with indicators of ground motion and subsurface structure. As a result, we grasped a characteristics of the nonlinear ground response due to this earthquake.