# 東北地方太平洋沖地震における那珂川水管橋の地震応答特性

神戸大学大学院工学研究科 学生員 〇上仲 神戸大学大学院工学研究科 正会員 鍬田 泰子

#### 1. はじめに

水管橋は上水道の安定供給において重要な役割を担う土木構造物であるが, 道路橋や鉄道橋に比べ耐震化整 備が十分でなく、また地震時の動的挙動や地震対策に関する研究も少ない。2011年3月11日に発生した東北 地方太平洋沖地震では、複数の水管橋で被害が確認されており、今後発生することが予測される巨大地震に備 え,水管橋の振動特性を把握するとともに、本地震の被害メカニズムを明らかにする必要がある.筆者らは、 東北地方太平洋沖地震により被災した那珂川水管橋に着目し,被害メカニズムの解明に向けた研究の一環とし て、それらの被害状況をまとめるとともに微動観測により本水管橋の振動特性の検討を行ってきた 1. 本稿で は、引き続き那珂川水管橋を対象とし、固有値解析により地震時の水管橋の振動特性を明らかにする.

## 2. 那珂川水管橋の概要

那珂川水管橋は, 茨城県企業局の県中央水道事 務所より水戸市に供給されている用水管路の一 部であり,水戸市下国井町と同市飯富町の間を流 れる那珂川を横断する橋梁である. 1994 年に竣

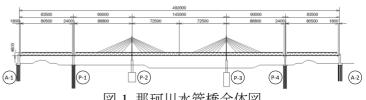


図-1 那珂川水管橋全体図

工され,形式は単純トラス+3 径間連続斜張橋トラス+単純トラスであり,支間長は 83.5m+90m+145m+90m +83.5m, 全長は 492m に及ぶ (図-1 参照). 点検用歩廊は橋の全長に渡って下横桁の上部に設置されている. 送水管口径 914.4mm が 2 条あり、この鋼管はトラスの下弦材の役割も果たしている. また、本水管橋は水道 施設耐震工法指針・解説(1979年版)に基づいて設計されたものである.

### 3. 微動観測

振動特性を把握するために, 那珂川水管橋において微動観測を行っ た1). 微動観測当日は、災害復旧工事のために片側の管路が通水され ていない状態であった. 微動計測による水管橋の振動モードの分析結 果を表-1に示す.ここでは、パワースペクトルのピークが明瞭に読み 取ることができた振動数を示した. 固有振動数の最低次数として橋軸 直角方向の 0.59Hz が得られており、この振動は中央径間の対称 1 次 振動である. 全体の2次振動は中央径間鉛直方向の0.78Hzの対称1

表-1 微動観測結果

モード次数	振動数	減衰定数	振動
	(Hz)	(%)	ナーバ
1 次	0.59	8.5	橋軸直角
2 次	0.78	6.4	鉛直
3 次	1.17		橋軸直角
4 次	1.47	3.4	橋軸直角
5 次	1.56		橋軸直角
6 次	1.66	4.2	鉛直

次振動が得られた. 全体の3次振動は、中央径間の1.17Hzであった. 以後の振動モードは中央径間の2次振 動もしくは、側径間の振動モードが卓越することがわかった、減衰定数は、3.4~8.5%であり、同タイプの道 路橋の減衰定数(2.0~3.0%)と比べて大きい値となった.

## 4. 固有値解析

## (1) 解析モデル

解析には、FEM解析のフリーソフトである、OpenSees使用し た. 解析対象である那珂川水管橋の全体系を図-2 に示すように 三次元骨組み構造でモデル化した. 解析モデルの節点数は312

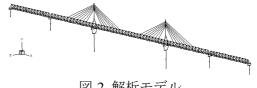


図-2 解析モデル

点,要素数748個であり,上部構造の上下弦材,斜材,主塔,下部構造は梁要素,ケーブルについてはトラス 要素でモデル化した. 支承はバネ要素によってモデル化し, 上下部構造間の相対変位の拘束によって固定支承, 可動支承を再現した. 伸縮可撓継手はバネ要素でモデル化せず, 自由に動く状態とした. また, 質量は各節点

キーワード 水管橋,東北地方太平洋沖地震,微動観測,固有値解析

連絡先 〒657-8501 神戸市灘区六甲台町 1 神戸大学大学院工学研究科 TEL078-803-6047 に対して集中質量として与えた. なお,本解析モデルには,配水管内部の水重を考慮しており,水重は水が管 内に完全に充填されている状態として算出した. 表-2 固有值解析結果(片側管路止水時)

#### (2) 解析結果

まず, 微動観測時の那珂川水管橋の条件を再現し, 2 本ある配水管のうち片側のみ通水している状態 をモデル化し解析を行った. 結果を表-2 に示す. 解

析値と計測値の比率が 107~108%と概ね一致しており、振動モ ードも一致していることから、解析モデルは妥当であると判断 した. 次に, 東北地方太平洋沖地震発生時の那珂川水管橋の状 況を再現すべく、2本の送水管の両方が通水している状態をモ デル化し、固有値解析を行った. 固有値解析結果を表-3、固有 振動モードを図-3 に示す. 全体系の 1 次モードは, 0.54Hz の軸 直角方向対称1次モードであり、全体系の2次モードは、0.74Hz の鉛直方向対称1次モードが得られた. 前述したモデルと比較 して、固有振動数は、質量が増加した分、僅かに長周期化して おり、振動モードが入れ替わっているものも見られた。また、 各成分の有効質量比を見ると、鉛直方向では 14 次の 1.68Hz, 橋軸直角方向では 4 次の 1.02Hz の振動モードが卓越している. 秦ら<sup>2)</sup>は,那珂川水管橋周辺の地震動の評価を行っており, 堤内地側と堤外地側でサイト増幅・位相特性が異なることや、 推定地震動の加速度応答スペクトルが 0.2s 以下や 0.6~0.7s の短周期帯域においてレベル2の設計入力地震動を上回って いることを明らかにしており,これらの振動モードと短周期 成分が卓越する地震動が重なりあったことが今回の被害要 因の一つとして考えられる.

## 5. まとめ

本研究では、那珂川水管橋の被害メカニズムの解明に向け た研究の一環として,3次元の FEM によって固有値解析を行

い、水管橋の地震応答特性を明らかにした.以下にその知見を示す.

- 固有値解析の際に、片側の管路の水重を考慮したモデルと両側の管路の水重を考慮したものでは、僅か に長周期化しており、振動モードが入れ替わっているものも見られた.
- 固有値解析によって得られた各成分の主要な振動モードは、いずれも 1.0s 以下で発生しており、那珂 川水管橋周辺の推定地震動において卓越する短周期帯域と重なっており、被害に繋がった可能性がある.

今後の課題としては、被害状況を考慮したモデルを作成し、那珂川水管橋のサイト特性を考慮した入力地震 動によって時刻歴応答解析を行い,被害メカニズムを解明する予定である.

謝辞:本研究の遂行にあたり、茨城県企業局には那珂川水管橋の資料を提供していただいた.ここに記して感 謝する.

#### 参考文献

- 上仲亮, 鍬田泰子: 微動観測による水戸市那珂川水管橋の振動特性, 第 54 回(平成 24 年度) 土木学会関 西支部年次学術講演会講演概要集, 2012.
- 秦吉弥、鍬田泰子、野津厚:経験的サイト増幅特性を考慮した 2011 年東北地方太平洋沖地震における那 珂川水管橋での地震動の評価、日本地震工学論文集、2012(投稿中)

モード 固有振動数 比率 方向 次数 解析(Hz) 計測(Hz) (解析/計測) 橋軸直角 0.63 0.59 107% 1 2 0.85 0.78 108% 鉛直

表-3 固有値解析結果(両側管路通水時)

固有	振動数	有効質量比			
モード	(Hz)	橋軸	橋軸直角	鉛直	
1	0.54	0.000	0.055	0.000	
2	0.74	0.000	0.000	0.042	
3	0.99	0.000	0.025	0.000	
4	1.02	0.000	0.096	0.000	
5	1.21	0.000	0.042	0.000	
6	1.21	0.000	0.043	0.000	
7	1.29	0.000	0.000	0.000	
8	1.29	0.036	0.000	0.000	
9	1.35	0.002	0.000	0.001	
10	1.49	0.000	0.000	0.001	
11	1.60	0.000	0.000	0.082	
12	1.63	0.000	0.003	0.000	
13	1.67	0.001	0.000	0.039	
14	1.68	0.000	0.000	0.095	
15	1.91	0.000	0.013	0.000	



(a) 1 次振動モード(橋軸直角)



(b) 2 次振動モード(鉛直) 図-3 振動モード