異なる振動レベルにおける コンクリート高架橋の振動特性の把握に関する研究

宇都宮大学 学生員 ○ 齋藤 廣太郎 フ 学生員 竹嶋 竜司 学

フェロー 中島 章典学生員 齋藤 拓哉

1. はじめに

橋梁構造物などの動的特性を把握する際に,その構造物 の固有振動数や減衰定数などの振動特性を確認することは 重要であり,これまでに多くの橋梁構造物に対して振動計 測が行われ,解析モデルとの比較が行われてきた.この中 の計測手段の1つとして常時微動計測が挙げられる.常時 微動計測では加振手段を必要とせず,供用中の橋梁でも簡 便に計測できるという特徴をもっており,常時微動による 計測あるいは計測結果を用いた研究が数多く行われてきて いる¹⁾⁻³⁾.しかしながら,常時微動は非常に微小な振動を 計測していることより,データ解析にデリケートさが要求 されるため¹⁾,常時微動計測で把握した振動特性が,実地 震動のような大きな振動下の振動特性にも対応するかどう かが疑問視されることもある.

そこで本研究では、2体の RC 橋脚模型に上部構造を加 えた単径間のコンクリート高架橋模型を用いて微小振動 から、実橋脚では計測規模や作業の難易度の関係上困難で あった、より大きな振幅の振動まで加振を行い、計測され た固有振動数や減衰定数などの振動特性について考察を 行った.

さらに、橋梁構造物は一般的に地盤に支持されているため、地盤が橋梁の振動特性に与える影響は大きい³⁾.そこで本研究では、固定度の高い状態と地盤を模擬した状態の2つの橋脚基部の状態に変化をつけたケースで振動計測を行った.これより2つのケースを比較し振動特性の変化を確認した.

2. 自由振動計測

(1) RC 橋脚における計測

本研究ではまず, RC 橋脚模型2体作成し, 自由振動計 測を行った. RC 橋脚模型の寸法などを図-1に示しす.

計測器は、橋脚頂部に橋軸方向、フーチング上には鉛直 方向に加速度計を設置し、人力により加振を行った.加振 は橋脚頂部の最大応答加速度が 0.1m/s²~20m/s² 程度に なるように、微小振動から大振幅まで大きさを変えて行い、 応答加速度を計測した.

また、振動計測はRC橋脚基部の状態を変化させた2つ のケースについて、同様の計測方法で行った.1つは固定 された振動台上に鉛直補剛材を有するH鋼を設置し、そ の上にRC橋脚模型をボルトで固定した状態.もう1つは 地盤を模擬するため、コンクリート床上に砂を敷き、その 上にRC橋脚を固定せずに置いた状態とした.それぞれの 基部の状態を図-2に示す.それぞれのケースを固定状態、 模擬地盤と定義する.

(2) 高架橋模型における計測

RC橋脚模型と同様にして、ゴム支承を有する単径間の コンクリート高架橋模型を用いて、微小振動から大振幅ま での橋梁完成系の振動特性を検討するために、図-1のよ うな高架橋模型を作成した.計測器は、橋脚頂部上の上部 構造に橋軸方向、フーチング上には鉛直方向に加速度計を 設置し、人力により加振を行った.加振は橋脚頂部の最大 応答加速度が 0.1m/s²~2.0m/s² 程度になるように、微小



図-2 橋脚基部の状態

固定

振動下から大振幅まで大きさを変えて行い、応答加速度を 計測した.また、計測ケースはRC橋脚と同様にして、RC 橋脚基部の状態を変化させた2つのケースで計測を行った.

3. 固有值解析

模擬地盤

RC 橋脚模型およびコンクリート高架橋模型における固 有振動数を解析により求めるためにぞれぞれ梁要素を用い てモデル化を行った.まず,RC 橋脚模型については,14 節点13 要素に分割し,基部は完全固定とした.

次に、高架橋模型の解析モデルでは、58節点57要素に 分割し、基部は完全固定とした.また、支承部には水平、 鉛直、回転のばね定数を組み込んだ.水平ばね定数は、ゴ ムの要素実験を行い、水平変位と水平力の関係の傾きより 算出した値、968.7kN/mを用いた.鉛直ばね定数について は、既往の研究⁴⁾より単層ゴム(緩衝材)において、断面積 や厚さなどの形状、およびゴムの硬度から、圧縮剛性を算 出する式に基づいて求めた.算出した圧縮剛性785.7kN/m を鉛直ばね定数として解析に組み込んだ.回転ばね定数に ついては、十分小さい値1.02×10⁻⁷kNm/radを用いた. 解析において、支承部分の鋼板の影響は小さいと考えられ るので、鋼板は無視した.

RC 橋脚模型と高架橋模型双方において,振動実験は微 小振動下で行われるため,解析に組み込むコンクリート材 料の弾性係数には動弾性係数を用いた.



以上より, RC 橋脚模型および高架橋模型において求め られた固有振動数を表-1に示す.

自由振動実験結果と考察 4.

(1)RC 橋脚模型

まず, RC 橋脚模型の固有振動数の実験結果を表-1 に示 す. また, 1つの RC 橋脚模型について基部の固定状態によ る固有振動数を比較したものを図-3に示した.まず,RC 橋脚模型について固定状態の場合には、2体ともほぼ一定 の値を示した.一方、模擬地盤の場合には1体がばらつき の大きい結果となってしまった. 模擬地盤については、砂 の状態が振動特性に大きな影響を与えるため、砂の締め固 めの具合により、データにばらつきが生じてしまったと考 えられる.もう1体については振動レベルが大きくなるに つれて固有振動数が小さくなる傾向を示した. さらに、ど ちらの状態においても、図-3において緑線で示した解析 値より実験値が少し小さな値であることがわかる.固有値 解析においては橋脚基部を完全固定としているので、この 結果は妥当であり、解析において地盤の考慮が必要である.

次に、減衰定数についての実験結果であるが、固定状態 の場合,2段階に減衰しているような自由振動波形が得ら れた.ここで、1段階目に基づいて減衰定数をとると振動 レベルが中程度のときに他の振動レベルのときよりもも大 きな値となった.これは、H 鋼が橋脚模型と同時に揺れて、 橋脚基部でH鋼と橋脚模型との間ですべり摩擦が生じる ことにより、逸散減衰の影響が1段階目の減衰に大きく影 響していると考えられる. そこで, 自由振動波形において 十分に減衰した波数に基づいて減衰定数を算出することと した.

以上を踏まえ, 基部の固定状態における減衰定数の比較 をしたものを図-4に示した.これより減衰定数は、固定 状態によらず、振動レベルが大きくなるにつれて小さくな る傾向を示した.

高架橋模型 (2)

高架橋模型において固定状態と模擬地盤の固有振動数の 実験結果を表-1,図-5に示した.これらより,固有振動数 は固定状態ではあまり変化しないが、模擬地盤では振動レ ベルが大きくなるにつれて固有振動数が小さくなる傾向が 確認できた.また、図-5の緑線で示した解析値より実験

ると考えられる.

次に,固定状態と模擬地盤の減衰定数の実験結果を図 -6に示す.これより、振動レベルが大きくなるにつれて 減衰定数も大きくなる傾向を示した.また、模擬地盤状態 では固定状態に比べ減衰定数が大きくなった.これは、模 擬地盤の方が、基部の逸散減数の影響を大きく受けるため と考えられる.

5. おわりに

本研究の検討を通して得られた主な結論を以下に示す.

- 1. 高架橋模型と橋脚模型どちらも基部を固定とした場合, 振動レベルが大きくなるにつれて,固有振動数が小さ くなるという振幅依存性はあまり見られず、振動レベ ルが大きくなるにつれて、減衰定数は大きくなるとい う振幅依存性が見られた.地盤を模擬した状態では, 固有振動数と減衰定数どちらにおいても、振幅依存性 が見られた.これより橋脚基部の固定度が小さくなる と、振幅依存性が顕著に表れることを確認できた.
- 2. 減衰定数については、RC 橋脚模型とコンクリート高 架橋模型において同程度の値を示していることから, 支承部での減衰は小さく,材料内部減衰や基部の逸散 減衰の影響が大きいと考えられる.
- 3. 高架橋模型と橋梁模型どちらにおいても、固有振動数 の解析値より実験値の方が少し小さい値を示したた め、完全固定状態ではないと言える.よって、解析に おいても橋脚基部に地盤の考慮が必要であると考えら れる.

RC 橋脚模型およびコンクリート高架橋模型において, 微小振動下で得られた振動特性と大振幅時の振動特性の関 連性について信頼性の高い結果を得るためには、橋脚基部 の地盤の影響等を適切に取り入れながら、さらにデータの 蓄積を行っていく必要があると考えられる.

参考文献

- 日本建築学会:建築物の減衰,丸善,2000.10.
- 大崎順彦:新地振動のスペクトル解析入門, 鹿島出版, 1994.5. 2)
- 中島章典,中野貴代美,中村晋:常時微動に基づく独立橋脚お よび橋梁完成系の振動特性の把握,構造工学論文集 Vol.56A, 2010.3
- 北原武嗣,梶田幸秀,西本安志:桁間衝突用緩衝材ゴムの圧 4) 縮剛性に関する実験的検討,第10回地震保有耐力法に基づ く橋梁等構造の耐震設計に関するシンポジウム講演論文集, 2007.2.