連続合成3主鈑桁橋の振動性状確認

首都高速道路(株)	正会員	山本	泰幹,	首都高速道路(株)	正会員	渡邊	健司
住友重機械工業(株)	正会員	小西	拓洋				

1.はじめに

首都高速埼玉新都心線の見沼高架橋は,大規模緑地空間の見沼地域を通る全長約1.6kmの高架橋である.この中にあって,R=600m程度の曲線線形を有し,合成床版と 鋼桁を合成させた橋長172mの4径間連続合成3主鈑桁橋 梁の振動実験を実施した.実験は本橋梁形式の全体系の 振動性状の確認を第1の目的として計測を行った.また, 本橋の端横桁はコンクリート巻立てを行っている.この 巻立てによる振動・騒音の低減効果の確認を第2の目的 とした.

2. 全体系振動実験

橋梁の標準断面を図-1 に,平面図を図-2(半橋分 P28-P30 間のみ) に示す. 加振は 20ton ラフタークレーン に第3径間(P28-P29)のL/2点に設けた段差を通過させ, その時の振動波形を計測する.低周波加速度計を床版上 面,第3径間L/2点のG2,G3桁上,L/4点のG2上に設置 し,上下方向の加速度を記録した.Low Pass Filtert(LPF) により高周波成分を取り除き着目する低周波モード振動 波形を抽出した.別途,固有値解析を実施し,全体系の 振動モードを計算し,実計測結果と比較した.実測した 振動波形の一例を図-3 に示す.クレーン通過による振動 は、単一の衝撃ではなく、乗り上げ時から後輪通過まで の間にいくつもの衝撃が入力されるため,自由減衰振動 の基点が明確ではない.加速度波形の周波数分析結果の 一例を図-4 に示す.ピークは大きい方から 2.44Hz, 8.30Hz, 1.71Hz, 4.64Hz, 3.91Hz である.加振は4回 行い,共通するピーク周波数を抽出し固有値解析結果と 対比した.1次モード 2.20Hz に対応すると考えられる 2.27Hzの固有値解析の振動モードを図-5に示す.次に全 体系振動の減衰定数を波形ピークの包絡線から計算した. 波形は低次モードをフィルタリング抽出したもので,純 粋な減衰波形とはいえないが,4回の計測により, 20HzLPF をかけたデータから 6~7%, 10HzLPF で 8~9%の 減衰定数が算出された.

3.端横桁巻立てによる制振効果

キーワード

連絡先

196kN ラフタークレーンが図-6 に示すコンクリート巻

Π 2400 ٥Ċ TIT G2) (3) (II) 1800 1800 図-1 標準断面 Q5 Q6 C24) (C23) @22 (C16) (015) (2)G1 7 x 5700 = 3990 G2 6 x 6200 = 3720 42400 43000 G3 桁 長 171800 (Z-CL上) 橋 長 172000 (Z-CL上) 図-2 橋梁平面図(P28-P30) 4.0 2.0 加话速度(m/. 0.0 -2.0 -4.0 0.0 3.0 6.0 9.0 12.0 15.0 時間(sec) 図-3 主桁実振動波形 (P28-29 支間中央 G2) 0.80 C18-G3 C18-G2 ⇒ 0.60 マペクト C16-G2 0.40 Ξ 0.20 0.00 10 100 (Hz) 図-4 全体系振動の周波数分析結果 P30 P29 P28 P26 図-5 解析振動モード形状

4200

1000

6000

6000

合成床版 t=240mm

.6.0 %

 立てした端横桁(P30)直上の段差を通行した際の振動を端 横桁前面,及びその周辺において計測した.端横桁構造図 を図-6に示す、実載荷による振動には桁,床版,横桁とい う複数の振動系が含まれ、どの波形が横桁のモードか判定 は難しいが,特徴的な波形の減衰を計測した.段差通過時 の端横桁中央面外方向の加速度波形を図-7 に示す.比較の ため中間支点上横桁(P29)の振動を示す.中間支点上横桁は 床版との間に隙間がありコンクリート巻立ては行っていな い.床版からの振動は主桁を介して伝わるが,最大応答振 動は4.6m/sec²である.端横桁での2.0m/sec²に対して2.3 倍である.また,中間支点上横桁では主桁ウェブが面外に 大きく振動した.端横桁位置での同様な比較データはない が、コンクリート巻立てが主桁ウェブより床版の振動を抑 制する効果も考えられる.巻立てなしの計測が物理的に困 難なため図-8 に示す端横桁 FEM モデルを用いた動的解析に より端横桁巻立て前後の応答値を計算し比較した.解析は 端横桁上の床版支間中央に輪荷重を方形波状の衝撃荷重と して与え応答を計算した,結果を図-9に示す,両ケースと も減衰を 5%として解析した.巻立て無しの場合の変位は巻 立て時の約3.5倍となる.巻立てコンクリートによる減衰 を考慮すれば応答は更に小さくなる可能性がある.

4. 横桁前面の騒音計測結果

端横桁(P30)の前面 50cm での騒音を計測した結果を図 -10 に示す.加振時の振動の周波数分析によると,横桁面外 振動のピークは端横桁については 60Hz,中間支点上横桁で は 27,55,69Hz 付近にあるが,対応するピークが顕れている ように見える.端横桁と中間支点上横桁では構造が異なる が,中間支点上横桁では 40Hz 以上の周波数で大きな応答が 記録され,3回の計測の平均で,中間支点上横桁前面での 最大値 84dB に対し 端横桁前面では最大値 75dB となった.

5.まとめ

合成床版を有する4径間連続合成3主鈑桁橋の振動実験 を実施した.上部工の減衰は設計値(桁2%,床版3%)に対 して荷重車強制加振により6%以上と観測された.端横桁の 巻立てによる振動抑制は,簡易な衝撃付与実験ではあるが, 巻立てを行っていない中間支点上での振動との比較,振動 解析の両方で大きな効果が確認された.また,騒音測定に おいては端横桁と中間支点上横桁の構造の違いはあるが, 巻立てによりピーク値で9dBの低下が測定された





図-8 応答解析モデル(最大変位時)



-82-