

指導教員：丸山 喜久

図-2 水平力および鉛直力の時刻歴波形

模型に作用する水平力および鉛直力の時刻歴波

直橋模型に作用する水平力および鉛直力の時刻歴波形を図-4 に示す. 実験の最大水平力 2.06 N に対し, 解析では 3.25 N となり, 実験値の 158%の値と

なった。実験の最大鉛直力 2.39 N に対し、解析では 3.09 N で、実験値の 129%となった。実験の負圧の最大値-1.76 N に対し-2.41 N で、実験値の 137%となった。

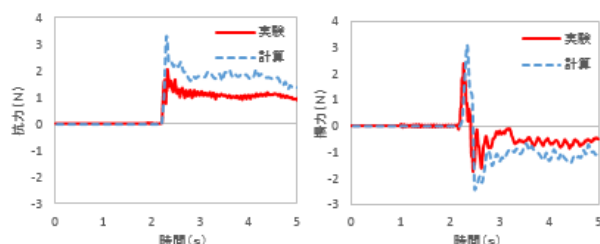


図-4 水平力および鉛直力の時刻歴波形(直橋)

斜橋模型に作用する水平力および鉛直力の時刻歴波形を図-5 に示す。実験の最大水平力 2.34 N に対し、解析では 2.21 N となり、実験値の 94%の値となった。実験の最大鉛直力 3.24 N に対し、解析では 2.30 N で、実験値の 71%の値となった。実験の負圧の最大値-1.22 N に対し解析では-1.62 N で、実験値の 133%となった。

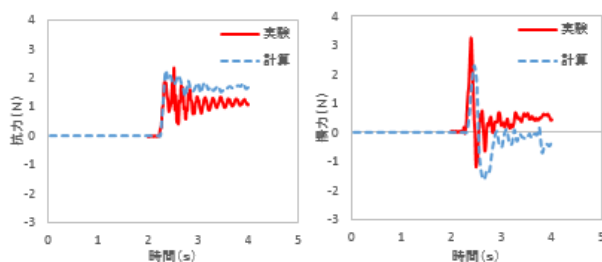


図-5 水平力および鉛直力の時刻歴波形(斜橋)

4. 張出しを有する模型に対する作用力の推定

3D-AutoCAD で解析用水路(図-6)および橋桁模型を作成し、Particleworks の解析用モデルとした。解析領域における水路幅は貯水部で水路幅 1000mm. 模型部で水路幅 400mm である。初期水位は貯水部で 300 mm である。粒子径 7mm, 格子幅 4 mm とした。流入条件は、最大 0.8m/s で時間経過と共に徐々に減少させた。

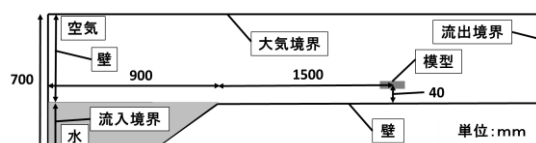


図-6 実験水路の概要

模型に作用する水平力および鉛直力の時刻歴波形を図-7 に示す。実験の最大水平力 3.83N に対し、解析結果では 4.00N となり、実験値の 104%となり、精度良く再現できた。実験の最大鉛直力 1.71N に対し、解析の最大値は 2.46N で、実験値の 144%となった。実験の負圧の最大値-4.56N に対し、解析結果は-2.52N で、実験値の 55.3%となった。実験での鉛直力の負圧は、6 秒付近から 9 秒付近まで作用しているが解析では、6 秒付近から 8 秒付近までとなっており、値も小さい結果となった。

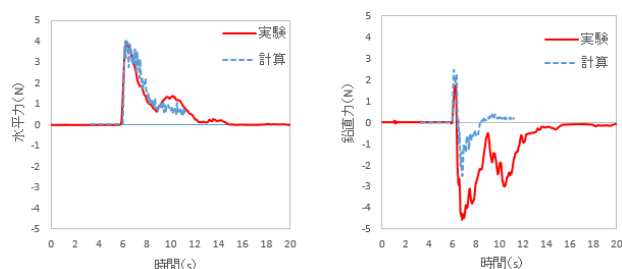


図-7 水平力および鉛直力の時刻歴波形

5. まとめ

本研究では、MPS 法を用いて、既往の実験結果と本研究の解析結果を比較することによって、再現性の検討を行った。3 つの解析より、水平力の最大値は実験の 0.9~1.6 倍、鉛直力の最大値は 0.7~1.4 倍、負圧の最大は 0.6~1.4 倍となった。精度を向上させるためには、模型付近の流況を詳細に再現することが必要であるため、粒子径および格子幅を小さくすることが挙げられる。また、粒子の流入により波を再現した解析では、流入条件を見直すことが必要である。

参考文献

- 1) 日本道路協会:道路橋示方書・同解説, 丸善, 2012
- 2) 土木学会地震工学委員会・橋梁の対津波設計に関する研究小委員会:対津波設計のベンチマークテストに関する論文集, 2016.
- 3) 庄司学, 嶋原良典, 大伴行平:橋桁に作用する津波波力のモデル化, 日本地震工学会論文集, 第 16 巻, 第 8 号, pp. 88-109, 2016.