既設単純合成鈑桁橋の静載荷実験に関する有限要素解析

Finite element analysis for field loading test of simple composite steel bridge

室蘭工業大学大学院	○学生員	石井	めぐみ (Megumi Ishii)
室蘭工業大学大学院	フェロー	岸	徳光 (Norimitsu Kishi)
室蘭工業大学大学院	正 員	小室	雅人 (Masato Komuro)
(株) 構研エンジニアリング	正 員	木村	和之 (Kazuyuki Kimura)

1. はじめに

一般に鋼I桁橋の設計には、初等はり理論に基づいた 格子解析が広く用いられている.格子解析は主桁と横桁 を単純な格子構造に置き換え、かつ、床版と主桁の合成 効果を床版の有効幅のみで考慮していることより、必ず しも実構造の挙動特性に対して十分に配慮されたものと はなっていない.

一方,近年のコンピューター性能の飛躍的な向上によっ て、より合理的な設計を念頭に有限要素法 (Finite Element Method:以下,FEM)を用いた三次元解析を設計に導入す る試みが行われている^{1)~7)}.それらの検討は、仮定され た設計条件下で FEM 解析と格子解析を実施し、得られ た結果を比較したものが多く、実際の載荷実験データを 用いた検証については、その事例はそれほど多くはない 8)~9).

このような観点より、本研究では既設6径間単純合成鈑 桁橋で実施されたダンプトラックを用いた静載荷実験を 対象として、格子解析と有限要素法による三次元弾性解 析を実施し、実験結果と比較を行った.なお、FEM 解析 には構造解析用汎用プログラム ABAQUS を使用した¹⁰⁾.

2. 橋梁概要

対象橋梁は、全幅 6.0 m, 全橋長 180.0 m の 6 径間単純 合成鈑桁橋であり、高さ 1.6 m の主桁 3 本から構成され る.本論文では、図-1 (a) に示すように 6 径間のうち単 純桁部分の一径間のみ (支間 29.4 m, 橋長 29.9 m) を対象 とした.

3. 静載荷実験概要

ケース3

ケース4

静載荷実験は、20トンダンプトラックを所定の位置に 静止させることにより実施した. 図-1(a)には載荷ケー スおよび計測断面位置を示している.ケース1は車両4 台を2台ずつ並列に、ケース4は車両1台を幅員中央部 に配置することによって、幅員中央載荷としている. 一 方、ケース2およびケース3は車両2台を直列にそれぞ れG1桁側およびG3桁側に配置することによって、偏心 載荷としている. 表-1には載荷ケースを一覧にして示 している.

計測断面は支間中央近傍に位置しており,測定項目は (1)支間中央近傍(図-1(a)に示す計測断面)における各主 桁の橋軸方向ひずみ(6点×3桁=18点,図-1(b)参照), (2)計測断面における各主桁下端のたわみ(3点)である.

 表-1
 載荷ケース一覧

 載荷ケース
 車両台数
 橋軸方向
 幅員方向

 ケース1
 4
 中央
 中央

 ケース2
 2
 中央
 G1 側

中央

中央

2

1



(a)橋梁一般図,載荷ケースおよび計測断面位置

(b) ひずみゲージ貼付位置

G3 側

中央

図-1 橋梁一般図,載荷ケース,計測断面位置およびひずみゲージ貼付位置



図-3 格子解析モデル

4. 数值解析概要

図-2には、本解析で用いた三次元有限要素モデルを示している.(a),(b)図はそれぞれ全体図および支点近傍の拡大図を示している.

使用要素は、支承を除く鋼材部(主桁、横桁)には4節 点シェル要素、床版、支承および舗装部には、8節点ソ リッド要素、横構および対傾構には2節点ビーム要素を 用いた。有限要素モデルの作成に際しては、建設当時の 設計図書を参考に可能な限り忠実にモデル化した。解析 モデルにおける総節点数および総要素数は、それぞれ約 26,500,23,500であった。なお、ガードレールに関しては その剛性が小さいものと推察されることより、無視する こととした。

FEM 解析では、実際のダンプトラックによる載荷状況 を再現するために、トラック前後輪のタイヤ接地面に対応する箇所にシェル要素を設け、所定の重量を付加する ことによりトラック荷重を与えている。境界条件は設計 条件に基づいて、P1橋脚上の支承は固定支承、P2橋脚上 の支承は可動支承とした.(図-1(a)参照)

格子解析では, 図-3に示すような格子モデルを作成 し,トラック前後輪の位置に相当する格点に対し図-4



図-4 格子解析における荷重分配の考え方 (ケース1)

表-2 使用物性值一覧

庙田材料	弾性係数	密度	ポアソン比		
反 用 17 14	E (GPa)	ρ (ton/m ³)	ν		
RC	30	2.50	0.20		
鋼材	206	7.85	0.30		
アスファルト	9.8	2.30	0.35		

に示すような影響線を用いて,各主桁に作用する荷重を 算出し,集中荷重として作用させた.

表−2には,解析で使用した材料物性値を一覧にして 示している.

5. 数値解析結果及び考察

5.1 主桁の橋軸方向ひずみ分布

図-5には、ケース1、2および4における主桁の橋軸 方向ひずみ分布について実験結果と解析結果を比較して 示している.なお、ケース3に関しては実験結果および 解析結果においてケース2と同様の傾向が見られたため、 ここでは省略する.ひずみゲージは図-1(b)に示したよ うに、主桁のウェブでは表裏に、フランジでは左右に貼 付されている.しかしながら、桁の同じ高さに対応する 実測ひずみ値がほぼ等しい値を示すことより、ここでは 平均値を用いて整理している.なお、FEM 解析結果に関 してはシェル要素の表裏ひずみの平均値とした.表-3 にはそれらの値を一覧にして示している.なお、表-3 におけるケース1のFEM 解析結果に関して G1 桁と G3 桁のひずみ値が異なるのは、実験に使用した車両の重量 が完全に同一ではなく、それをFEM 解析に反映させてい ることに起因している.

まず、図-5(a)に示す車両4台を幅員中央に配置した ケース1に着目すると、実験結果における各主桁のひず み値はほぼ等しく、上フランジでは -28μ 、下フランジで は 160 μ 程度のひずみが発生している. FEM 解析でも同 様に各主桁のひずみ値はほぼ等しく、上フランジに-25 μ 、下フランジで155 μ 程度のひずみが発生しており、実 験結果とほぼ等しい値を示している.一方、格子解析で 平成22年度 土木学会北海道支部 論文報告集 第67号



図ー5 主桁の橋軸方向ひずみ分布

載荷	載荷	計測	実験結果				FEM 解析		格子解析		
ケース	幅員方向	位置	G1	G2	G3	G1	G2	G3	G1	G2	G3
		上	-28.0	-28.1	-26.2	-23.8	-26.4	-23.1	-51.0	-41.5	-51.0
ケース1	中央	中	56.4	59.1	61.4	67.7	55.2	67.2	71.5	81.0	71.5
		下	159	161	154	159	146	158	200	210	200
ケース2	G1 桁側	上	-18.7	-13.2	-9.67	-16.3	-13.3	-7.52	-32.5	-23.5	-14.0
		中	44.7	27.0	19.5	45.8	27.8	22.2	49.0	39.5	24.5
		下	113	82.5	40.0	109	73.4	51.2	135	105	65.0
ケース4		上	-8.25	-2.67	-7.58	-6.71	-6.98	-6.53	-14.0	-14.0	-14.0
	中央	中	16.1	22.5	18.2	19.2	17.5	19.2	22.0	29.5	22.0
		下	43.8	58.5	48.5	44.7	44.5	44.4	60.0	75.0	60.0

表-3 橋軸方向ひずみ分布の比較 (µ)

は,上フランジ側で-50 μ,下フランジ側で200 μ 程度 のひずみが発生しており,実験結果と比較すると30~50 %程度過大に評価されていることが分かる.

次に、 図-5(b) に示す G1 桁側に偏心載荷したケース 2 に着目する.実験結果を見ると、偏心載荷側のG1 桁上 フランジで -19μ 、下フランジで 113μ 程度、非載荷側 のG3 桁上フランジで -10μ 、下フランジで 40 μ 程度の ひずみが発生している.FEM 解析結果では、それらの値 がそれぞれ -16μ 、109 μ 、 -8μ 、51 μ となっており、非 載荷側のG3 桁下フランジで最大 28% と誤差が大きいも のの,載荷桁のG1桁では実験結果との誤差は約16%程度である。一方,格子解析においても,FEM解析結果と同様の傾向がみられるものの,その誤差は最大70%程度とFEM解析結果と比較して非常に大きい。また,格子解析結果が実験結果と比較してひずみを安全側に評価する傾向は既往の研究でも報告されている⁹.

図-5(c)に示すケース4に着目すると,発生ひずみは ケース1の約1/4程度であり,また,その分布性状はケー ス1とほぼ同様な傾向にあることが分かる.

以上より, FEM 解析では実験による主桁の橋軸方向ひ



図-6 主桁下端のたわみ

載荷ケース	載荷幅員方向	実験結果			FEM 解析結果			格子解析結果		
		G1	G2	G3	G1	G2	G3	G1	G2	G3
ケース1	中央	9.81	10.3	9.97	11.6	11.5	11.6	14.0	14.2	14.0
ケース2	G1 桁側	6.91	5.16	2.92	7.94	5.90	3.89	13.5	7.11	0.46
ケース3	G3 桁側	3.01	5.25	7.14	3.68	5.62	7.68	1.18	7.10	12.8
ケース4	中央	2.56	3.04	2.77	3.13	3.20	3.13	3.70	4.13	3.70

表-4 主桁下端のたわみの比較 (単位:mm)

ずみ分布をほぼ適切に再現可能であるのに対し,格子解 析では実験結果よりも過大に評価する傾向にあることを 確認した.これは,格子解析では床版による荷重分配作 用などを適切に評価できないことを示唆しているものと 考えられる.

5.2 主桁下端のたわみ

図-6には、各載荷ケースにおける各主桁下端のたわ みについて実験結果と解析結果を比較して示している. また、表-4にはそれらの値を一覧にして示している. なお、たわみは下向きを正として設定した.

図-6 および 表-4 より,実験結果はケース1で10 mm, ケース2 およびケース3の偏心載荷側で7 mm,ケース4 で3 mm 程度のたわみが発生していることが分かる.一 方,FEM 解析結果はケース1で11 mm,ケース2 および ケース3の偏心載荷側で8 mm,ケース4で3 mm 程度の たわみが発生しており,実験結果よりも5~25%程度大 きく評価されている.

また,格子解析結果はケース1で14mm,ケース2の偏 心載荷側で14mm,ケース3の偏心載荷側で13mm,ケー ス4で4mm程度のたわみが発生しており,実験結果と比 較して,幅員中央載荷では約40%,偏心載荷における荷 重載荷側では50%程度過大に評価していることが分かる.

6. **まとめ**

本研究では、実橋梁で実施されたダンプトラック車両 による静載荷実験に関して有限要素解析と格子解析を実 施し、それぞれの解析結果と実験結果の比較を行った.

本研究の範囲内で得られた結果を整理すると,以下の ようである.

1) 2次部材を含め橋梁全体を詳細に有限要素でモデル 化する FEM 解析は、主桁の橋軸方向ひずみ分布をほ ぼ適切に評価可能である。一方、格子解析において は、実験結果よりも過大に評価する傾向があること が明らかとなった。 2) 主桁下端の鉛直たわみについては,FEM 解析では実験結果と概ね一致するが,格子解析では偏心載荷側で実験結果よりも50%程度過大に評価する傾向にあることが分かった.

参考文献

- 村越潤,高橋実,吉岡勉,野中哲也,加藤修:FEM 解析を用 いた鋼多主桁橋の設計合理化の検討,鋼構造論文集, Vol.11, No.43, pp.131-145, 2004.9.
- 吉岡勉,村越潤,高橋実:FEM 解析を用いた鋼多主桁橋の 設計合理化に関する一検討,土木学会,第59回年次学術 講演会概要集,1-495,2004.9.
- 3) 山口栄輝,山本悟,村越潤,高橋実,山下健二:鋼4主I桁 橋の設計計算に関する一考察,構造工学論文集, Vol.52 A, pp.893-900, 2006.3.
- 4)明石直光,秋元伸介,森猛:有限要素法を用いた鋼単純合成I桁橋の設計法に関する検討,土木学会,第58回年次学術講演会概要集,pp.1291-1292,2003.9.
- 5) 平原伸幸,高橋実,山森誠史,徳森亮治:設計ツールの高 度化に対応した道路橋の設計に関する研究,土木学会,第 57回年次学術講演会概要集,pp.1243-1244,2002.9.
- 6) 西土隆幸,中薗明広,稲葉尚文:FEM 解析による連続2主 桁の特性に関する一考察,土木学会,第55回年次学術講 演会概要集,pp.596-599,2000.9.
- 7) 岩切匠、中村聖三、森圭司、高橋和雄、上村明弘、神田恭 太郎:合成床版橋における格子解析と3次元 FEM 解析と の比較、土木学会、第60回年次学術講演会講演概要集第1 部、1-660, 2005.9.
- 8) 窪田賢司,西浩嗣,谷倉泉,上野淳人:プレートガーダー 橋の実橋載荷試験及び立体 FEM 解析による検証,土木学 会,第53回年次学術講演会講演概要集第1部,pp.618-619, 1998.9.
- 9) 村越潤,梁取直樹,澤田守,前田和裕,西弘明,三田村浩:約50年間供用された床版目地を有する連続非合成鋼I桁橋の現地載荷試験,構造工学論文集,Vol.56 A, pp.710-721,2010.3.
- ABAQUS/Standard User's Manual, Ver. 6.9, Hibbitt Kalsson & Sorensen Inc., 2010.