鋼।桁橋の横構ガセットスカラップ部に発生した疲労損傷の原因分析

首都高速道路株式会社	正会員	木ノ本 剛
首都高速道路株式会社	正会員	平林 泰明

1.はじめに

近年,首都高速道路の鋼 I 桁橋の横構ガセット溶接部に疲労 損傷が発見されてきている.道路橋では主に下横構が取り付く ガセットは下フランジに比較的近い引張域のウェブに取り付く ため,損傷が母材に進展した場合の進展速度は速く早急な対応 が必要である.ガセット溶接部に生じる損傷としては,ガセッ ト端部のまわし溶接部に生じる損傷,垂直補剛材をかわすため のスカラップのまわし溶接部に生じる損傷が代表的である.本 報告では,スカラップのまわし溶接部に生じる損傷を対象とし, 実際に損傷が確認された橋梁をモデル化した有限要素解析を実 施し,損傷原因についての考察を行う.

着目部C
着目部A
着目部B

<t

 $50 \sim 80$ 

図-2 損傷の多いスカラップディテール

2.損傷状況の分布

図 - 1 はスカラップ部に生じた損傷について,橋梁内での損傷発生位置を分析した結果を示している.損傷は主に支間中央,支点部及び支点に隣接する横桁位置(第一格点)のガセット部で生じていることがわかる.支点部の損傷はある工区の損傷がほとんどであり,構造ディテールが他の損傷部位とは異なっていることが確認されている.ガセットのスカラップディテールとしては数種類のものが採用されているが,損傷のほとんどは図-2のディテールで発生している.

3.解析概要

解析対象は,支間長28.9m,桁高1.6mの上下線 一体構造の6主桁単純鋼合成 |桁橋梁であり,昭 和47年の供用開始である床版をソリッド要素, 主桁,横桁,床版補強縦桁および着目ガセット近 傍の横構をシェル要素,着目部以外の横構,対傾 構を梁要素によりモデル化した.節点数は約 92000,要素数は約85000であり,着目部の最小 要素寸法は主桁ウェブの板厚(9mm)程度とした.

着目部は損傷が多く確認された箇所として支 間中央部(図-1のA位置)および支点に隣接する 横桁位置(図-1のB位置),損傷が少ない箇所と して支間中央に隣接するガセット(図-1のC位 置)とした.

解析に用いた荷重は T 荷重とし,上下線走行車 線に橋軸方向の影響線載荷を,支間中央で橋軸直 角方向の影響線載荷を実施した.解析モデル及び 荷重載荷位置を図-3 に示す.





図-3 解析モデルと荷重載荷位置

キ‐ワ‐ド∶横構 , ガセット , 疲労損傷

首都高速道路(株)(東京都千代田区霞ヶ関1-4-1 TEL03-3539-9567 FAX03-3502-5676)

## 4.解析結果

(1)応力計測結果との比較

応力計測は結果は一般車両通行下で得られた応答波形を分析し たものである.図-4 は支間中央載荷時の支間中央から約1m離れた 位置における主桁下フランジ応力を示している.ここで,実測値 は外桁の発生応力が解析値と同じになるような補正係数を乗じた. また,図-5 は支間中央のガセットに取付く横構の応力と荷重位置 の関係を示している.なお,横構はT型鋼が用いられており下フ ランジ面の応力を示している.図-4,図-5 より車両の通過に伴う 荷重分配効果,横構の応力波形は解析と実測値で良好な一致を示 しており,解析は実橋梁の挙動を再現していると判断できる. (2)車両通過時の横構の挙動

図-6は,支間中央載荷時の橋梁内における横構軸力の作用方向 を示している.ガセットに取付く横構の軸力は支間中央のガセッ トを除いては,ガセットの左右で軸力方向が異なることがわかる. 横構の軸力は主に主桁の橋軸直角方向の変位差の影響が大きいと 考えられる.橋軸直角方向の変位差は,支間中央位置では横桁に よる拘束により小さく,その前後では変位が同方向となるため, 左右の横構軸力の作用方向が同一となるものと考えられる.そし て,それ以外の箇所は,ガセット位置での力が釣合うようにガセッ ト左右で逆方向の軸力が生じるものと考えられる.

(3)ガセット位置の応力分布

図-7,8,9は着目部A,B,Cのガセット高さ位置における面内方 向応力の分布を示している.着目部Aにおいては,スカラップ内ウ ェブの表裏面の応力差が大きく,スカラップ部において局部的な面 外変形が生じていることがわかる.この挙動は面内力の小さい載荷 位置においても確認でき,図-6に示したように載荷位置によらず 作用力の生じる横構により引き起こされているといえる.また,着 目部Bにおいてもスカラップ内ウェブに面外変形を生じているの がわかるが,垂直補剛材を軸とした左右の応力の正負が異なってい る.これは左右の横構の作用力方向が異なるため,垂直補剛材を軸 としてガセットが回転するために生じているものと考えられる.着 目部Cにおいても同様な挙動が確認できる.また,スカラップ内の 面外変形の大きさは,着目部A>着目部B>着目部Cとなっており, 図-1の損傷傾向と概ね一致しているといえる.

5.まとめ

全橋モデルの有限要素解析により,車両通過時の横構の挙動を把握し,ガセットのスカラップ溶接部に生じる疲労損傷原因が横構により引き起こされるスカラップ内の局部変形であることを確認した.また,横構の作用力方向が同一となる支間中央部のガセットにおいて最も局部変形が大きく,損傷の危険性が高いことを示した. 参考文献 1)(社)日本道路協会:鋼橋の疲労 1997 年



-800 -600

-400 -200

200 400

0

ガセット中心からの距離[mm] 図-9 着目部 C の面内方向応力分布

600 800