関東学院大学	正会員	〇岸 礼	佑介
立命館大学	正会員	野阪	克義
立命館大学	正会員	伊津縣	野和行
関東学院大学	正会員	北原	武嗣

1. はじめに

組積構造物の解析に関して、目地の強度が期待でき ないアドベ構造では個別要素法や不連続変形法が用い られることが多い.一方、目地にモルタルを用いたレ ンガ構造は有限要素法を用いることが可能である.し かし、レンガと目地をすべてモデル化してレンガアー チ橋の動的応答を求めた場合、多大な計算時間と処理 容量を必要とする.

本研究では、有限要素法によって得た履歴特性を骨 組構造解析のパラメータとすることで、多径間レンガ アーチ橋の動的応答を簡易的に求めた.また最も応答 の大きい箇所のみ単径間の有限要素モデルを用い、そ の応力状態を確認した.

2. 骨組構造解析

多径間アーチ橋の骨組構造モデル作成において,橋 脚部における曲げモーメントー曲率関係の履歴モデル を仮定することが必要である.そこで単径間アーチ橋 の有限要素モデルによる橋軸直角方向への荷重増分解 析を行い,履歴モデルに用いる初期剛性,降伏ひずみ および剛性低下率を求めた.解析には汎用有限要素解 析ソフト Marcを使用した.境界条件は両側の橋脚底部 の並進方向への運動を拘束し,橋脚の橋軸方向への運 動も拘束した.その上で,単径間アーチ橋モデルに橋 軸直角方向への載荷を行った.図1に有限要素モデル, 図2に曲げモーメントー曲率関係を示す.

地震時の動的応答に関して検討を行うにあたり,多 径間アーチ橋を梁要素による骨組構造でモデル化した. 解析には汎用構造解析ソフト TDAP III を使用した.モ デルを図3に示す.径間数は14径間とし,スパン長は FEM モデルにおける隣り合う橋脚の中心間距離 5,415mm とした.入力地震波には,レベル2地震動の Ⅱ種地盤波タイプ2を使用した.

レンガ積み構造は引張で破壊が生じても、圧縮時に 亀裂が閉じれば圧縮に対する強度が確保される.その

キーワード 組積構造,アーチ橋,有限要素法,骨組構造解析

表1 初期剛性,降伏曲率および剛性低下率

初期剛性	14,543 MPa
降伏曲率	$7.2 \times 10^{-4} (1/m)$
剛性低下率	0.013



連絡先 〒236-8501 神奈川県横浜市金沢区六浦東 1-50-1 関東学院大学工学部 kishi@kanto-gakuin.ac.jp

ため、骨組構造モデルに用いた曲げモーメントー曲率 関係の履歴特性モデルとして、既往の実験結果を参考 に剛性劣化型(修正武田型)を採用した.初期剛性, 降伏ひずみおよび剛性低下率は表 1 に示した通りの数 値を用いている.また,動的応答に非線形性を考慮し た影響がどの程度表れるのかを確認するため、初期剛 性のみを有する弾性モデルを用いた解析も行った.

3. 解析結果

図 4 は骨組構造モデルにおける時刻歴応答加速度を 示している.最大応答加速度に着目すると,非弾性モ デルにおいては、最大値が弾性モデルに比べて低下し ていることから、剛性劣化の影響が明確に現れている. また時刻歴応答波形を確認すると応答の違いが振動開 始初期の段階で表れていることから,振動開始初期で 部材の非線形化が生じていると考えられる.

図 5 は骨組構造モデルの時刻歴応答変位を示してい る.弾性モデルでは変位量は 20 mm ほどであるが、非 弾性モデルでは最大応答変位は 87 mm に達しており, 非線形化の影響により 4.2 倍の応答値となっているこ とが確認できる.

以上を踏まえ、多径間アーチ橋の非弾性モデルから 最も応答の大きかった7径間目を対象に、単径間アー チ橋の有限要素解析を行い、応力分布に基づいた破壊 性状の検討を行った.

有限要素解析における境界条件として、拘束条件は 橋脚底部の3軸並進方向の運動を拘束し、橋脚の橋軸 直角方向面の橋軸方向への並進運動を拘束した. 死荷 重を作用させてから、アーチ橋を構成する全ての要素 に橋軸直角方向への水平荷重を作用させた.

図 6 はアーチ橋モデルにおける主応力の分布および 主応力のベクトル表記を表している. 主応力に関して, 正の値が引張,負の値が圧縮を示している.橋脚底部 に着目すると,前面では引張の主応力が鉛直方向に作 用していることが確認できる.引張による亀裂は引張 主応力の法線方向に生じるため、図 6 からは亀裂の進 展を予測することが可能である.

4. まとめ

本研究では多径間アーチ橋の動的応答を検討するた めに、2つの異なる数値解析手法を用いて検討を行った. その結果,次のような結果を得た.

①多径間アーチ橋の動的応答を検討に関して、非線形 性を考慮するために,有限要素解析によってアーチ 橋の曲げモーメントー曲率関係を求めた.得られた

結果を元に非線形の履歴曲線を仮定し、骨組構造解 析を行った結果、レベル2 地震動がレンガアーチ橋 に作用した場合における部材の非線形化を簡易に確 認できた.

②荷重増分解析による検討の結果,橋脚底部前面にお いて引張主応力が広く分布することが確認できた. レベル2 地震動が多径間アーチ橋に作用した場合、 橋脚部から亀裂が進展する.



図4 7径間目のアーチ中央における応答加速度波形



図6 有限要素モデルにおける応力の分布

謝辞

本研究はグローバル COE プログラム「歴史都市を守る 『文化遺産防災学』推進拠点」(立命館大学)の一環と して実施されたことを付記する.