# 煉瓦積みトンネルの覆工模型載荷実験

(財)鉄道総合技術研究所 正会員 ○岡野法之・小島芳之・津野究 京都大学大学院 正会員 朝倉俊弘

### 1. はじめに

鉄道トンネル(新幹線は除く)の約3分の1は煉瓦やコンクリートブロック等によるブロック積みトンネルであるが、それらブロック積みトンネルの力学的挙動は解明されておらず、耐力評価法は確立されていない.そこで、筆者らはブロック積みトンネルの力学的挙動を把握する目的で、1/30覆工模型実験<sup>1)</sup>等を実施しているところである。今回はアーチ部に着目したS=1/2の煉瓦積み覆工模型載荷実験について報告する.

#### 2. 実験概要

載荷試験装置および供試体の形状・寸法を図1に,実験ケースを表1に示す.アーチの半径は鉄道トンネ ル単線断面の2分の1とした.

煉瓦2層の場合の供試体作成方法は、①アーチの木製型枠の作製、②煉瓦の切削(6×10×20cmを3×5×20cmに)、③1層目の煉瓦を所定の位置にセット、④目地材の打設、⑤2層目の煉瓦を所定の位置にセット、 ⑥2層目の煉瓦の間への目地材の打設、⑦養生ののち供試体を載荷フレーム下の所定の位置にセット、⑧供 試体とアバットおよび供試体と載荷治具との取り合い部への無収縮モルタル打設の順である.

使用した煉瓦は、トンネルに用いられている煉瓦の物性に近い煉瓦A<sup>2)</sup>を基本とした.計測項目および計 器設置位置を**表2**および図1に示す.

載荷は煉瓦積み供試体を変位制御,無筋コンクリート供試体(以下,「無筋覆工」と呼ぶ)を荷重制御とした.載荷ステップは変位制御の場合 1mm/min,荷重制御の場合 100kN/min の速度で 30 秒載荷したのち,2 分間のインターバルをおいた.

£ 表 1 実験ケース 母材\*1・層数 目地・強度\*2 No. 4800 煉瓦A・2 層 健全・強 1 1000 600 800 1000 800 600 煉瓦A・2層 2 やせ\*3・強 \* \* \* \* \* 1 1 1 4 \* \* 1 \* 1 \* . . . . . . **T** \* | | \* | \* **6** 3 煉瓦A・2層 健全・弱 4 煉瓦A・1 層 健全·強 JIS 煉瓦・2 層 5 健全・強 4**M**N 無筋コンクリート ジャッキ 6 80 • 23N/mm<sup>2</sup> \*1 煉瓦の強度 A:約 10 N/mm<sup>2</sup> JIS:約 100 N/mm<sup>2</sup> Ó \*2 目地の強度 弱:約 7 N/mm<sup>2</sup> 強:約 14 N/mm<sup>2</sup> 8 2400 3200 \*3 目地やせは1層目の半分まで 9 :ひずみゲージ(44箇所)  $\phi$  85 ():クリップ型変位計(13箇所 , Tr X 図 1 実験装置

キーワード 煉瓦トンネル,耐力評価,模型実験 連絡先 〒185-8540 東京都国分寺市光町2-8-38 Tel:042-573-7266 Fax:042-573-7248

-207-

図2

主な計測項目と位置

# 3-104

# <u>3. 実験結果</u>

天端沈下量と載荷荷重との関係を図3に示 す.初期剛性 (P- $\delta$ 曲線の初期勾配) はケー スNa.5の煉瓦強/目地健全・強のケースNa.5 が無筋コンクリートのケースNa.6とほぼ等し く,今回のケースの中で一番高い.さらに, 特筆すべきは,1mm を超えたあたりから無 筋より勾配が大きくなり,3mm 前から4mm 前にかけて傾きがやや小さくなるものの,そ の後無筋より勾配が大きくなる.最大荷重を 見ても,無筋は約230kN ( $\delta c = 7$ mm) で破 壊したのに対し,ケース5は支点ロードセル の容量オーバーのため試験を途中で打ちき ったが,約275kN ( $\delta c = 7$ mm) 以上であ ることがわかる.

上記の2ケースと1層のケース4を除く3 ケースは、初期剛性が上記2ケースのおよそ 半分であり、母材が同質のものであれば、目 地材の強度や目地やせ具合は初期剛性にあま り影響を及ぼさないことがわかる.ただし、 最大荷重には差異が現れており、目地材:健 全・強、目地材:健全・弱、目地材:目地や せ・弱の順となっている.特に、目地が健全 な場合は徐々に勾配が小さくなるのに対 し、目地やせがある場合は 3.5mm 付近 をピークに顕著な剛性低下が見られる.

次に、煉瓦2層のケースはいずれも載 荷点と端部との間の1層と2層の目地部 にクラック(層間剥離)が発生したのが 特徴(写真1参照)である.この層間剥 離が生じると、図4に示すように、煉瓦 積み覆工は重ね梁として挙動するように なり、図3中のケースNo.1の初めて載荷 荷重が減少した天端沈下量と一致する.

## <u>4. おわりに</u>

今回,実際のトンネル形状とは異なる



図3 各ケースの天端沈下量と載荷荷重の関係







# 図4 ケースNo.1の天端沈下量(δc)毎における表面ひずみ (6-6断面)

アーチの載荷実験ではあったが、煉瓦積み覆工と無筋コンクリート覆工との力学的挙動を把握できた. 今後 は、必要な実験ケースを追加し、本実験結果のシミュレーション解析を通じて、トンネル覆工の力学的挙動 を明らかにしていきたいと考えている. 最後に、実験に際しいろいろとご協力いただいた㈱フジタの吉川氏 ならびに藤倉氏に、末筆ながら、御礼申し上げる次第である.

### <参考文献>

1) 岡野,津野ら:ブロック積み覆エトンネルに関する実験的研究,トンネル工学研究論文・報告集,2002.11

2) 栗林、岡野ら:煉瓦積みトンネル覆工におけるあと施工アンカーの適用性に関する実験、第58回年次学術講演会講演概要集2004.09