農業用水路トンネルのひび割れ発生メカニズムの解明とその補強工法

Cracking mechanism in irrigation tunnel wall and its countermeasure

村尾弘道^{*}, 土屋拓万^{*}, 董 会^{*}, 長束 勇^{**}, 石井将幸^{**} MURAO Hiromichi^{*}, TSUCHIYA Takuma^{*}, NATSUKA Isamu^{**}, ISHII Masayuki

1.はじめに

既存の農業用水路トンネルには,内面にひび 割れが発生しているものが数多く存在し,その ひび割れによって要求性能を満たされなくなっ ている場合がある。しかし,現在の厳しい財政 状況において,莫大な費用を要する改築といっ た従来方法で対応することは困難である。そこ で,施設の変状状況を適確に把握し,適切な対 策をとることによって,施設の機能を維持させ ることが必要となってくる。そのためには,農 業用水路トンネルで発生している変状のメカニ ズムを解明し,それに応じた対策を検討するこ とが重要である。

農業用水路トンネルに発生している変状の中 に,側壁のスプリングラインというある一定の 高さで発生しているひび割れがある。このひび 割れは,天端覆工背面に存在する空洞よって全 周等分布荷重状態が崩れ,覆工が変形したこと が原因であると考えられている。そこで本研究 では,図1のような分割エアーバッグ載荷装置 を試作し,覆工背面に空洞が存在する状況を再 現した載荷試験を行うことで,ひび割れ発生メ カニズムや空洞の有無・大きさによる覆工の耐 荷力の相違を調べた。さらに載荷試験終了後, 覆工の補強工法の一つである裏込め注入工法の 妥当性について検討した。

2.実験概要

供試体の形状は,2R 標準馬蹄形とした。また,使用材料はモルタル (圧縮強度 37.9N/mm², 引張強度 9.97N/mm²,弾性係数 26.9KN/mm²) とし,縮尺 1/4 程度の供試体を作製した。



図 1 分割エアーバッグ載荷装置 Loading test apparatus using multiple airbags

本研究で使用した分割エアーバッグ載荷装 置とは,7つに分割したエアーバッグの使用組 み合わせを操作することで,覆工外面が受ける 様々な載荷状況を再現するものである。本研究 では,全エアーバッグを使用した背面空洞のな い場合を Case1, 図1ののエアーバッグを使 用しないことで覆工天端背面に空洞が存在する 場合を Case2, のエアーバッグを使用し ないことで Case2 よりも大きい空洞を再現す る場合を Case3 として,試験を行った。載荷圧 力は既往の研究結果(冨山ら,2007)を参考に, Case1 1 0.007MPa, Case2 1 0.010MPa, Case3 は 0.005MPa ずつ増加した。また, 試験 中の供試体の挙動を明らかにするために,レー ザー変位計を用いて,トンネルの中心から,天 端, 左右スプリングライン, 底部の位置におけ る供試体の変位を計測した。

Case2 および Case3 においては,載荷試験 終了後,使用していたエアーバッグへの空気の 出入りを遮断することで載荷試験終了時の圧力 状態を保ち,未使用であったエアーバッグにの み空気を注入することで,裏込め注入工法の擬 似再現試験(以降,裏込め試験)を行った。そ の載荷に伴う変位やひび割れの挙動から裏込め

*島根大学大学院生物資源科学研究科, Graduate school of Life and Environmental Science, Shimane University, **島根大学生物資源科学部, Faculty of Life and Environmental Science, Shimane University, キ-ワ-ド:農業用水路トンネル,覆工背面空洞,分割エアーバッグ載荷装置



図 2 載荷および裏込め注入による変位の挙動 Displacement by earth pressure and backfill load

注入工法の評価を行った。

3.試験結果

図 2 に Case1 および Case2 の載荷試験, さ らに, Case2 の裏込め試験時の載荷に伴う供試 体各部の挙動を示す。

Case1は,装置の限界荷重である 0.250MPa まで載荷したにもかかわらずほとんど変位せず, ひび割れも発生しなかった。しかし,空洞の存 在する Case2 および Case3 においては,スプ リングライン付近において覆工内面から外面に 向かってひび割れが発生した。また供試体の挙 動に関しては,天端は覆工外面方向に,左右の スプリングラインは覆工内面方向に変位したこ とが図2からわかる。したがって,覆工は天端 背面に空洞が存在する状況下で土圧が作用した 際,天端背面で反力が取れず,側壁は覆工内面 方向へ,天端は覆工外面方向へ変位し,スプリ ングライン内面付近において引張力が働く結果, ひび割れが発生したと考えられる。

次に,表1に各 Case の初期ひび割れ荷重お よび適正裏込め圧(スプリングラインの変位が 最も0に近づいた圧力)を示す。初期ひび割れ は,Case2 では 0.150MPa,Case3 では 0.108MPaであった。したがって,空洞が存在 する覆工は,空洞が存在しない覆工と比較して 大きく耐荷力が低下し,さらに空洞範囲が大き いほど覆工の耐荷力は低下することがわかる。

一方,天端およびスプリングラインの変位は, 図2の裏込め試験(Case2)より,裏込め部分 表1 各 Case の初期ひび割れ荷重および適正裏込め圧 Cracking pressure and appropriate pressure of backfill

	Case2	Case3
初期ひび割れ荷重 MPa	0.150	0.108
適正裏込め圧 MPa	0.250	0.175

への圧力載荷に伴って0に近づくことが確認で きる。また,Case2およびCase3ともに,装置 の限界荷重0.250MPaまで載荷を行っても破壊 に至ることはなく耐荷力を発揮した。これは, 天端背面に存在する空洞に裏込め注入を行うこ とで全周等分布載荷状況に近づき,構造的に安 定に向かったと考えられる。つまり,適切な裏 込め注入が実施できれば,機能低下が生じた農 業用水路トンネルでも再び耐荷力を示し,長寿 命化を図ることができるといえる。以上から, 裏込め注入工法の妥当性が示唆された。

4.まとめ

天端覆工背面の空洞の存在により,覆工は変 形して,スプリングライン付近にひび割れが発 生し,覆工の耐荷力を低減させることがわかっ た。さらに,ひび割れが生じた供試体を用いて 裏込めの擬似再現を行った結果,裏込め注入工 法の有用性が示唆された。

参考文献

 富山和城ら(2007): 模型実験における農業 用水路トンネルにおけるひび割れ発生メカ ニズムの検討,平成19年度土木学会中国支 部島根会研究・事例報告会概要集,pp15-16