老朽管路の改修に伴うパイプ・イン・パイプ工法に関する検討(2) Investigation of Pipe in Pipe with Improvement of Old Pipelines (2)

田中 忠次*** 石川 浩三**** 志和 裕人***** 牧野 友宣* 毛利 栄征** Tomonori Makino, Yoshiyuki Mohri, Tadatsugu Tanaka, Kozo Ishikawa, Hirohito Shiwa

. はじめに

老朽化の進んだ管路の補修・改修法として, FRPM管を既 設管路内に挿入し,新管(以下,更生管とする)と既設管 の隙間にモルタル系の中込材を充填する工法がある.

前報^{D)}では標準的な強度の中込材を用い、中込材の厚み や既設管の強度を変化させた場合の挙動を紹介したが、今 回はさらに低強度の中込材を用い、また地盤の相対密度を 変化させた場合の挙動について模型土槽試験により確認し たので報告する.

. 実験方法

砂地盤中に既設管 + 中込材及び更生管という3種類 の断面構造の管を土槽中央に設置し、上方から外荷 重を作用させ,そのときに管に発生するたわみ量及 びひずみ量を計測した。

a) 土槽 土槽は, 内空が 1.05m×H0.4mの三軸同時 載荷可能な鋼製土槽である.

b) 管 管は,内径が150mmのFRP管を用いた.肉厚はJ ISで規定されているFRPM管よりも薄肉の,肉厚が呼 び径の1.2%(1.8mm)のものを使用した.

c)中込材 中込材の材料は,道路公団やJRで用 いられているエアモルタル(空気量35%,圧縮強 度1.0N/mm²程度)を標準に,さらなるコストダ ウンを目標として空気量70%, 圧縮強度0.5N/mm² のものを選定した.また,中込材の厚みは実験 上の施工限界から管呼び径の2%(3mm)とした. d)既設管 既設管はPC管を想定し,EI値がPC管 のコンクリートと同等となるように鋼管でモデ ル化した.したがって,鋼管は2mm厚のものを用



Fig.1 模型土槽試験装置

Soil equipment of model

Table.1 試験のケース

Experimental case		
No	既設管	地盤の
	老朽度	相対密度
T3-0.5-A	健全	
T3-0.5-C	老朽度	90%
UF	更生管単体	
T3-0.5-C-50	老朽度	50%
UF-50	更生管単体	50%



老朽度Ⅱ(クラック4個所) 強度保持率=0%

<u>Fig.2</u> 既設管老朽度モデル model of Pre-setting Pipe

いた.また,既設管はその老朽度合いにより強度保持率を設定し,2種類を選定した. e) 地盤の作成 地盤材料は豊浦標準砂を用い,締固め度 D 値が90% 又は50%程度になるよ

	改修工法,管路
**農業工学研究所造構部 National Institute for Rural Engineering	中込材
***東京大学大学院農学生命科学研究科Graduate School of Agricultural and L	ife Sciences,The Univ. of Tokyo
****住友大阪セメント㈱ Sumitomo Osaka Cement Co.,LTD	
*****㈱エステック Estec Co.,LTD	

うに,一定高さの上部ホッパーから重力落下式五段ふるい装置にて投入した.

. 実験結果

a)たわみ測定結果 Fig.3~4に,載荷重0~20 OkPaの範囲における管の水平方向たわみ線図 を示す.その結果,老朽度のモデルではた わみ量は更生管単体に比べて74%程度(D=90%) 及び54%程度(D=50%)まで減少しており,中込 材の強度が低くても大きなたわみ抑制効果が あることが分かった.そしてその抑制効果は 地盤の剛性に大きく依存していることが分か った.

地盤 + 既設管 + 中込材によるたわみ抑制効 果を反力係数として考慮する場合には、この 結果から逆算して合成反力係数を算出するこ とができると考えられる.

b)**ひずみ測定結果** Fig.5~6に,管のひずみ 分布等を示す.その結果,中込材の強度が低 い場合でも,たわみ同様更生管単体を上回る ことはないことが分かった.したがって,既 設管が管(リング)としての性能を失っても, 管が存在する限り保護効果を得られることが 1500 分かった.

しかしながら,管底部や 管側部のクラック部分では 局所的なひずみの集中が予 見される分布も見られるた め, さらに詳細な検討が必 要である.

. おわりに

模型実験において、更生 管のみの場合と既設管及び 中込材で包含した場合に, 老朽度及び相対密度の違い により管に発生するたわみ 量とひずみ量が異なること が分かった.今後,数値解 析及び実管路での挙動観測 を行った上で試験の妥当性



Fig.4 水平たわみ線図(2) Horizontal Deflection Curve(2)



Fig.3 水平たわみ線図(1) Horizontal Deflection Curve(1)





<u>Fig.6 発生ひずみ(2)</u> Strain Chart(2)

200

11

150

を検証し、最終的には管の安全性を評価する手法の確立を目指すものである。

50

100

載荷重(kPa)

画ひす

高

更生

0

0

参考文献D) 牧野,毛利,田中,石川,志和(2005):平成17年度農業土木学会大会講演会要旨集