

東京都立大学 正員 山本 稔  
ショーボンド建設(株) ○正員 佐藤直昭

## 1. はじめに

前回は钢管を直角化する接着剤で接続して試手を完成させ、その試手部に内圧力と軸方向力を作用させて、管及び試手に生じるひずみを測定し、その変形状態を考察した。

今回は、この接着に固着しないシリコン樹脂を用い、試手部に内圧力を加えて、管及び試手の変形量を検討する。そして、地下構造物としての接着管試手の耐用性を追求する。

## 2. 実験概要

(1) 試験装置及び機器 1)水圧試験装置: 図-1に示す通り、中500mm、セパレート・タイボルト式試験体。2)水圧試験機: 手動式水圧ポンプ。3)ひずみ測定機: デジタルSD-510A、自動走査録ASB-55B。

(2) 接着剤 シリコン樹脂(シリコーンゴム)を用いる。その硬化後の特性を示す表-1となる。

(3) 供試体及び試験材 管端にフランジのある管外径中508mmを2本、突き合せた接合部を用いる。供試体No.1, 2は試験部をボルトで締めめて軸方向張力を施す内圧試験を行う。No.3は内圧を一定にして軸方向の抜けの限度をみる。No.4は圧力を一定にして曲げ角度の限界を知る。試験材は7日。

(4) 試験方法 水圧試験は図-1のように管の片側端部に取出板のある円管を2本、突き合せた接合部を3mmとする。幅35mmの接着帯テープを用いて、その上をシールする。スリーブは管との透き間を約6mmとし、スリーブの端と管との間には75mm接着テープで注入材料が漏れないように二重にシールする。スリーブと管との間には中500mm接着管試手を試験ポンプを用い、注入して硬化させ、接着管試手を作成する。

水圧試験の加圧方法は手動式水圧ポンプを用いて、水圧5, 10, 15kgf/cm<sup>2</sup>で5分間保持して漏水の有無を確認する。そして、漏水するまで圧力を上昇させる。供試体No.1, 2は図-2のような位置でひずみの測定を行い、各水圧時のひずみを記録する。なお、ひずみゲージは二方向ゲージFCA-6-11を用いる。供試体No.3は水圧15kgf/cm<sup>2</sup>で異常のないことを確認して、タイボルトを拧ての長さで緩めで水圧を15kgf/cm<sup>2</sup>まで上げ、5分間保持して漏水の有無を調べ、同様の作業を漏れないするまで繰り返す。供試体No.4は曲げ角を零で水圧15kgf/cm<sup>2</sup>で異常のないことを確認して、次に拧ての曲げ角度をかけて15kgf/cm<sup>2</sup>まで水圧を高める。異常がないればさらで繰り返しを行い、水圧を最大15kgf/cm<sup>2</sup>として限界の曲げ角度を調べる。

図-1. 水圧試験装置 断面

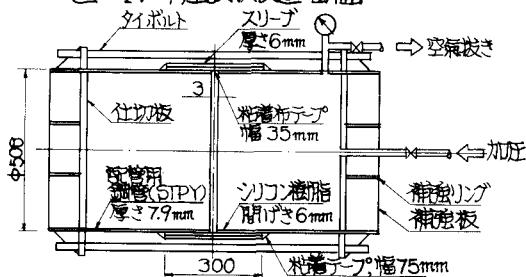
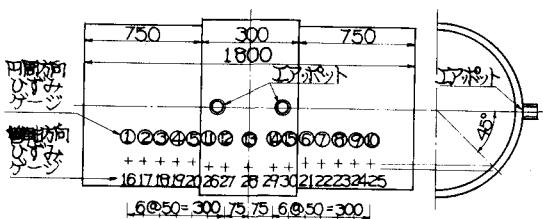


図-2. ひずみゲージ取付位置 平面



参考文献>山本・佐藤:接着管試手(中500mm)の内圧破壊試験結果とその考察, III-236, 1981/10

### 3. 実験結果と考察

実験結果を示すと表-2となる。又、C-1の円周方向ひずみと軸方向ひずみを図-3, 4に示す。C-1は天端に皿状の空氣抜きがあるために水圧13.5kgf/cm<sup>2</sup>で空氣抜き部分が離れて脱落した。この部分を樹脂で留めて再度水圧をかけた、25kgf/cm<sup>2</sup>まで保持できた。C-2以後の空氣抜きにはソケットを用い、プラグで密合をする型式とした。

(1) 円周方向ひずみ 円周方向ひずみは図-3からも分るよう、各内圧段階で一様に引張りひずみが進行した。スリーブ内の円周ひずみは中央部で極端に大きく、スリーブ端部へ近くなるにつれて小さくなっている。スリーブへ近い管の外表面には極大値を生じ、スリーブから離れるほど管に生じたひずみが低くなっている。

内水圧をスリーブ円管が受けたものとして円周方向ひずみを算定した結果を図-3の右に記入する。結果は非常によく合っている。比較のために前回行ったB-2のデータを図-5に示す。図-3と5ではひずみの発生の仕方が明らかに異なる。図-5ではスリーブ部のひずみは管とスリーブとの組合せで抵抗しているのに対し、図-3では単独で受けているのが大きく異なる点である。

(2) 軸方向ひずみ 供試体C-3以外はタイボルトで軸方向の移動を止めているため前回のデータとは全く異なっている。前回のB-2を図-4に点線で示す。C-1では水圧が上昇するにつれ圧縮ひずみが増している。管が移動をする軸方向力は  $\frac{\pi}{4}(50.8 + 2 \times 0.6)^2 \times 1.5 = 3,200 \text{ kgf}$ 。又、平均歯合せ人歯頭では  $= \frac{3,200}{52.0 \times 15.0} = 4.1\%$  築となる。

(3) 供試体C-3 この供試体はタイボルトを移動させる量だけ後ませるために、圧力の低い範囲では内圧引抜き試験で得られた円周方向と軸方向ひずみと同じ傾向を示した。移動が終ると内圧試験のひずみ状態となっている。これは、圧力を増すと移動を生じ、タイボルトに接すると移動が拘束されて、今回の供試体1, 2と同じひずみ状態に移行することが分かった。

### 4.まとめ

接着量を6mmのゴム状弹性体による材料でスリーブ把手を構成したとき、円周方向には円管に内水圧が作用する状態を考えればよい。

短期的限界水圧としては15kgf/cm<sup>2</sup>程度が考えられる。実用的には5kgf/cm<sup>2</sup>以下の内圧管路、タンク等の地下構造物の把手に使之る可能性がある。

軸方向移動量の許容限界値は35mmで、片側1.5mmは片寄つてある。曲がりの許容限度は、今回得られた値として片側3度である。

### 5.おわりに

柔らかい材料で把手を接着させるのに難點を持つ人が多い。本文では近近に使之る可能性を示した。今後、耐久性や振動等に対して検討して行きたい。実験で努力を怠らず本研究、京大へより感謝する。

表-2. 水圧試験結果

	試験水圧 (kgf/cm <sup>2</sup> )	摘要	要
C-1	27.0	水圧1.5kgf/cm <sup>2</sup> で移動を生じる。25.0kgf/cm <sup>2</sup> まで合格。最終的には天端側面で漏洩した。	
C-2	20.0	外圧17.5kgf/cm <sup>2</sup> で合格。20kgf/cm <sup>2</sup> を測定中に45°の下面で漏洩した。	
C-3	15.0	軸方向移動量0, 20, 25, 35mmで異常なし。43mmで加圧中に下部側面で漏洩した。	
C-4	15.0	曲げ角、片側10, 3度で異常なし。片側8.5度と8度で、3kgf/cm <sup>2</sup> からさらに加圧中、下部から漏洩した。	

図-3. 円周方向ひずみ(C-1)

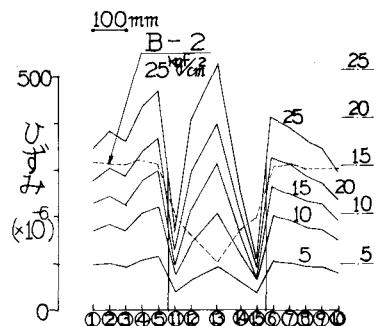


図-4. 軸方向ひずみ (C-1)

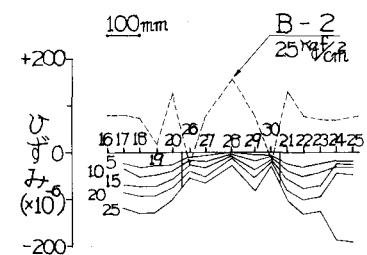


図-5. 円周方向ひずみ(B-2)

