

III-3

立体骨組モデルによる横断面設計法について

東京湾横断道路（株）

和佐 勇次郎

（株）鴻池組

正会員 嶋村 貞夫

（株）鴻池組

正会員 ○松村 誠

はじめに

セグメントリングの一設計法として、セグメント本体を梁要素に、継手部を回転バネとせん断バネにモデル化した立体骨組モデルが提案されている。本解析に用いるバネ定数は実験等により求める必要があり、継手部の部分的な試験で求めたバネ定数を用いて、全体リングの挙動を表現し得るかの懸念が残る。

本論文は、この解析法による設計へのフィードバックのため、実験で求めたバネ定数を用いた立体骨組モデルの解析結果と、全体リング試験結果を比較、検討した結果の報告である。

1. 全体リング試験

全体リング試験は、外径5.4m、高さ5.0m（5リング分）を図-1のように組み立て、リング外周に取付けたPC鋼より線をセンターホールジャッキで緊張することにより、軸力を導入した後に直径方向に載荷する曲げ試験を実施し、内空変位量とセグメントひずみを測定した。

2. 立体骨組モデル

図-2に立体骨組モデルを示した。全体リング試験で用いた5リングのうち千鳥組を考慮して、2リングを梁要素でモデル化し、セグメント継手は継手部の相対回転角に応じて、曲げモーメントを伝達する回転バネ、リング継手は隣接セグメントとの相対変位に応じたせん断力を伝達する法線および接線方向のせん断バネにモデル化した。表-1に解析に用いたセグメント剛性、回転バネ定数およびせん断バネ定数を示す。これらの値は、別途実施した軸力を導入したセグメント単体曲げ試験および継手試験より求めたものである。セグメント剛性は、曲げ方向が図-3のよう正・負の領域で変化させた。また、入力に際しては、セグメントのモデル化領域を考慮して、表-1のセグメント剛性値の1/2を採用した。継手部の回転バネおよびせん断バネは、図-4、図-5に示す実験より求めた曲げモーメントと回転角の関係、せん断力と変位の関係での傾きとし、非線形性を考慮したバネ値を用いた。解析ケースは、リング周方向導入軸力を0tf/m、および140tf/mの2ケースであ

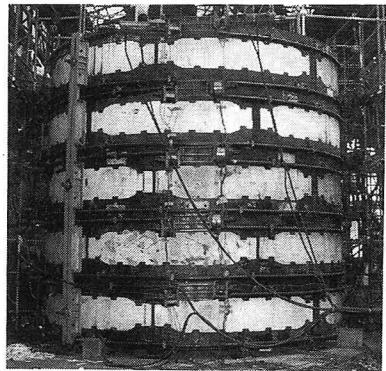


図-1 シールドトンネル

5リング試験体

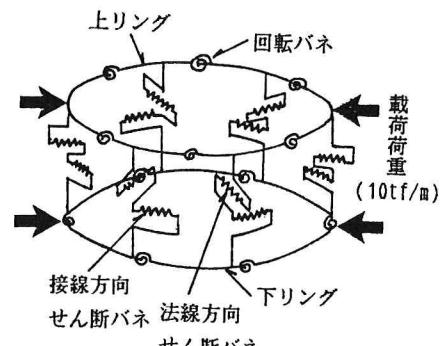
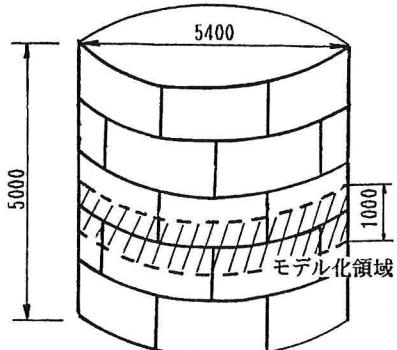


図-2 立体骨組モデル

り、内空変位量と曲げモーメントを求めた。表-1 解析に用いたセグメント剛性、回転、せん断バネ値

3. 解析結果と実測結果の比較

図-6は、導入軸力0tf/mおよび140tf/mでの変位および曲げモーメントについて解析値と実測値との比較を示したものである。

これらの結果より、次のようなことが判明した。

①変位および曲げモーメントとも解析値は実測値を表現できているようである。

②実測の変位量および曲げモーメントは軸力の大きさに大きく影響される。

③軸力を導入した実験から求めたセグメント剛性、回転バネ定数およびせん断バネ定数を用いた立体骨組解析は、実際をよく表現できているようであり、最適な解析法であろう。

おわりに

立体骨組解析に

よる解析結果と全
体リング試験結果
との比較を行った。

その結果、解析値
は実験値によく一
致しており、継手部
の実験により求
めた回転バネおよ
びせん断バネを解
析モデルにより、

全リングに拡大す
ることで実際のリ
ングの挙動を再現
できることが確認
できた。今後、大
断面化する傾向に
あるシールドトン
ネルの設計では、
実リングによる大
規模試験は困難と
なることから、部分
的な継手部の試
験で全体挙動の把
握ができる本解析
法は有効であろう。

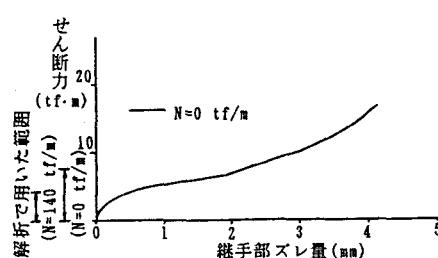


図-4 曲げモーメントと回転角の関係

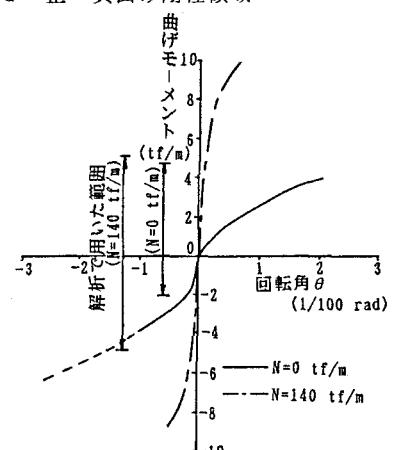


図-5 せん断力と継手部ズレ量の関係

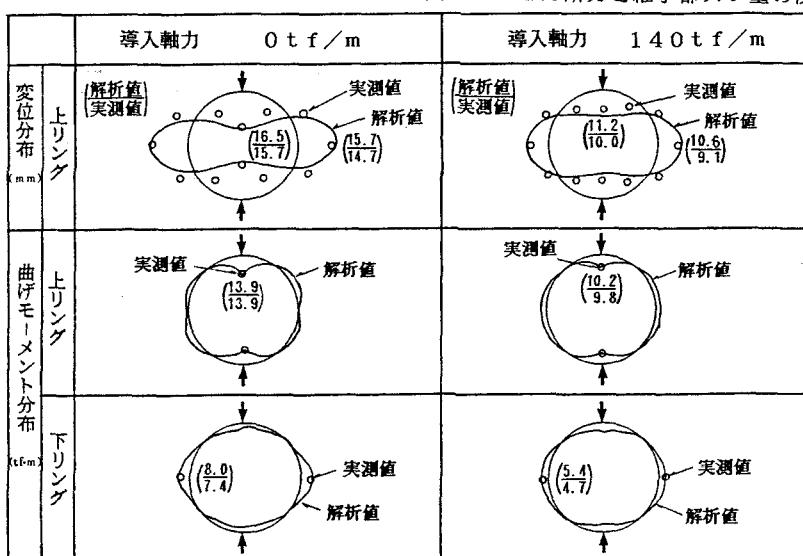


図-6 解析値と実測値の比較