

## シールドトンネル横断面の地震応答解析

神戸大学 正員 李 謩雁  
 神戸大学 正員 高田 至郎  
 天津大学 何 玉微

1、はじめに： シールドトンネルは都市機能における重要度の高い構造物である。しかも、掘削技術の進歩により、大口径のシールドトンネルも建設されている現状にある。シールドトンネルに対しては、地震による影響を充分に考慮した設計法が要求されている<sup>1)</sup>。従来、シールドトンネルの縦断方向の地震挙動が注目されている。しかし、均質な単層構造地盤を例に取れば、地盤の深部では、地震時のせん断ひずみが地表面付近よりも大きいため、特に大口径トンネルの場合では横断面の上下端の変位差が大きくなることが予想される。したがって、大深度・大口径のシールドトンネルについては、その横断面に及ぼす地震の影響も検討しておく必要がある。本研究では、動的応答解析を耐震計算法として、新たに曲率を考慮したはり要素とジョイント要素の剛性マトリックスを誘導して、シールドトンネル横断方向の動的解析を実施した。そして、応答変位法によるシールドトンネル横断面の地震時断面力の計算も行われた。

2、動的応答モデル： 動的応答解析モデルは表層地盤とシールドトンネル本体から構成されている。表層地盤モデルは4節点のアイソパラメトリック要素とした。シールドトンネル横断方向について解析する場合、シールドトンネル本体のモデル化手法として、シェル要素・はり要素などが用いられる。本研究では、Castilianoの定理を利用して、微小変形の仮定のもとで、曲率をもつ曲げはりの剛性マトリックスを誘導した。さらに、地盤とシールドトンネルの間の付着力は充分に高くないので、両者の間に滑りと剥離が発生することが予測される。この不連続面の挙動を表現するために、本研究では曲げはりをシールドトンネルの横断方向モデルにしているので、6節点アイソパラメトリックジョイント要素を用いた。従来、剥離・滑りが発生した後も付着時と同一の剛性を用いて荷重の再配分を行っているが<sup>3)</sup>、本研究では剥離・滑りの発生後は新たに破壊状態での剛性を誘導し直して、計算を進めている。応答変位法に基づく計算手法は、シールドトンネルを弾性床に支持されたはりモデル化し、断面力を計算する<sup>4)</sup>。

3、計算例： 本解析の計算モデルは図1に示すよう

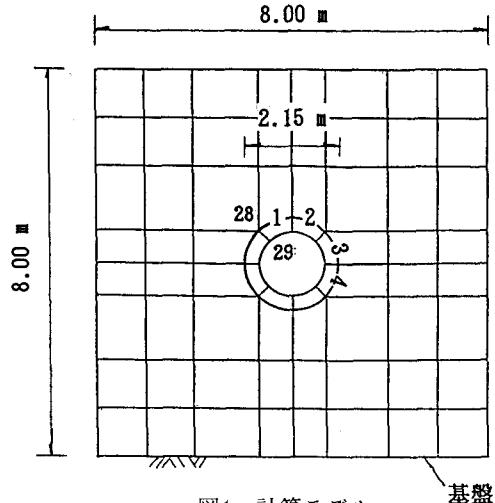


図1 計算モデル

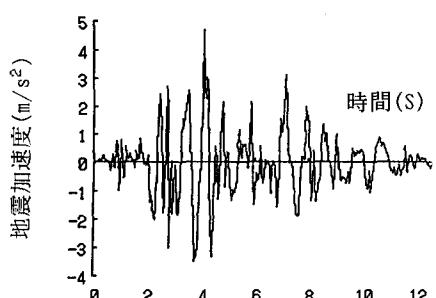


図2 入力地震波

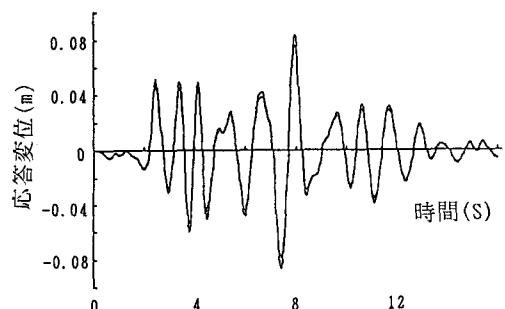


図3 X方向応答変位時刻歴図(ケース1)

に3種類要素から構成されている。地盤は60アイソパラメトリック要素、地盤とシールドトンネルの間の不連続面は4ジョイント要素、トンネル本体は8はり要素からなる。地盤の深さを8m、幅を8mとしている。地盤の両端は自由として、入力地震波は図2に示すように水平方向に基盤から入力した。入力データは下記のようである。

①シールドトンネル：ヤング率=2.94E+9 kgf/m<sup>2</sup>、密度=244.89 kg f·s<sup>2</sup>/m、断面積=0.65 m<sup>2</sup>、断面二次モーメント=0.023 m<sup>4</sup>

②表層地盤：ヤング率=4.253E+5 kgf/m<sup>2</sup>、密度=193.265 kg f·s<sup>2</sup>/m、ボアソン比=0.499

ジョイント要素のバネ係数は2.0E+5 kgf/mである。応答計算は2ケースを行い、ケース1は剥離を考慮しない場合、ケース2は剥離を考慮した場合である。計算結果は表1と図3から図6までに示す。各ケースに対して、28番目と29番目の節点のX方向の応答変位時刻歴図を図3と図4に示す。図5はケース2の場合でX方向の応答加速度時刻歴図である。図6はケース2で1番目ジョイント要素のせん断応力と正応力の時刻歴を表す。表1は動的解析法と応答変位法による最大断面力の比較である。

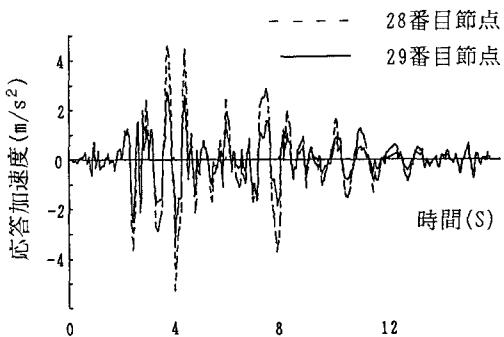


図5 X方向の応答加速度時刻歴図(ケース2)

4、考察と結論：本解析例では、T=0.5秒からシールドトンネルと地盤の間に剥離を発生し始めるので、地盤からシールドトンネルへ伝達する力が小さくなり、地盤と比べて、シールドトンネルの応答加速度も小さくなる。また、表1から分かるように、今回解析にとっては、応答

変位法の方は動的解析法よりシールドトンネルに発生する断面力が大きい。本解析の結論としては  
1) 提案した方法はシールドトンネルの滑りと剥離の問題を解析できる。  
2) 動的解析を行う時、地盤とシールドトンネルの間の滑りと剥離を考慮するから、トンネル内に発生する断面力が小さくなる。

#### 参考文献

- 1) 土木学会：ライフライン施設、動的解析と耐震設計、第4巻
- 2) Shiro TAKADA, Teng-yan LI: MEMOIRS OF THE FACULTY OF ENGINEERING, KOBE UNIVERSITY No. 38 (1991)
- 3) 土岐憲三・三浦房紀：土木学会論文報告集、第317号、pp. 61-68、1982年1月
- 4) 志波由紀夫：土木学会論文集、第404号、pp. 385-394、1989年4月

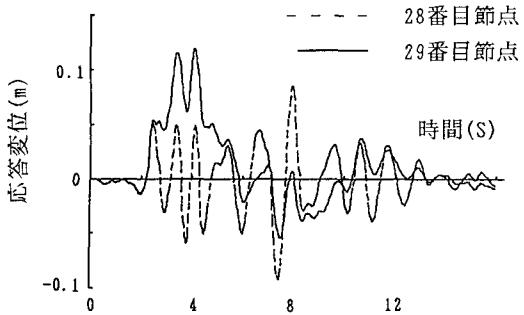


図4 X方向応答変位時刻歴図(ケース2)

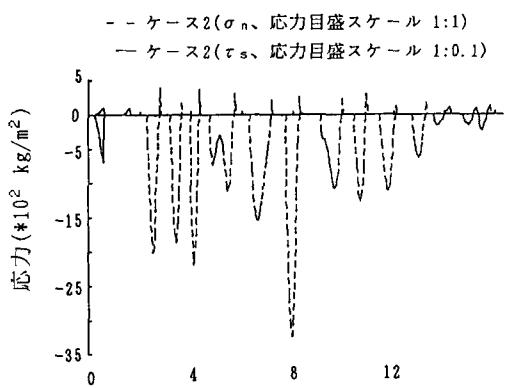


図6 1番目ジョイント要素の正応力の時刻歴図

表1 最大断面力

|         | 応答変位法      | 動的解析法     |
|---------|------------|-----------|
| 曲げモーメント | 80500 kg·m | 4249 kg·m |
| 軸力      | 53900 kgf  | 1861 kgf  |