

国鉄・構造物設計事務所 正員 垂水尚志  
〃 〃 山崎幹男

まえがき

トンネルを併設する場合、その離開距離が覆工(ミニジンセメント)の断面力、地盤変形に及ぼす影響を検討しなくて必要があると思われる。今まで、国鉄のシールド・トンネル設計施工技術では、トンネル併設の影響を鉛直荷重を増すことによって評価している。シールド・トンネルの併設の影響に関する研究、現場測定は1969年K.Pechが報告以来、特に注目され、盛大に行なわれるようにになって、国内外で多くの載査現場測定結果が発表されており、軟弱地盤中で単一トンネルを施工する場合、地表の沈下は正規分布曲線より、て近似される場合が多い。一方、トンネルを併設する場合には、離開距離によると、沈下の大きさ、沈下形状が変化するようである。後続トンネルの掘削と際には、先行トンネルよりうねり地山があり、より沈下が大きくなる場合が多いといわれている。ここでは、前回の報告(土圧測定結果、断面力の検討等)を引き継ぎ、トンネル併設に対する地盤変形、塑性領域の発生の二項について、簡単なモデルを想定し有限要素法を用いて検討した結果を報告する。

沈下の要因 および沈下パターン

沈下の要因として次の項目を掲げることができる。  
① 掘削による  
加力解放の結果生ずる地盤の弾塑性変形：これは地盤を掘削するごとに生ずる地盤の早期の変形であり、切羽部へ呼び込み、シールドボイドへの地山の動き等が含まれる。  
② 覆工の变形：シールド内で組み立てられたセメントリニングや地山接合後、土圧により生ずる変形  
③ 土圧：トンネル掘削により生ずる地下水位低下、応力再配分などにより地山に左密現象が生ずると思われる。  
また、シールド推進と共に地盤の変形(沈下)は、切羽の到達点で生ずる先行沈下、シールド通過時の沈下およびシールド直後の後続沈下で大別できる。図-1はトンネル併設によって生ずる沈下パターンの概念を示した。図中、実線はトンネル中央部で最大沈下が生ずる場合であり、一点鎖線は両トンネル上部で最大沈下量の生ずる場合であり、破線は、後続トンネルの上部で最大沈下が生ずる場合である。よりよく右パターンとなるのは、施工順序、施工方法地盤の種類、トンネル間隔等によつて決まりますからである。文献-2では沈下分布を左右非対称の現場測定例を紹介されている。

解析方法 および解析モデル

地盤を完全弾塑性体と見なし、解析モデルを図-2に示すものと考之た。トンネル壁間隔はCase 1:0.6倍、

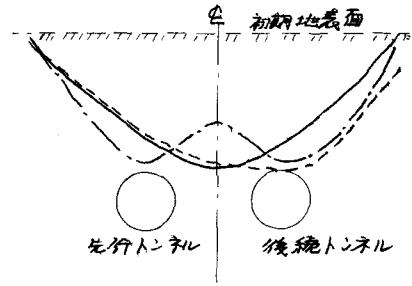
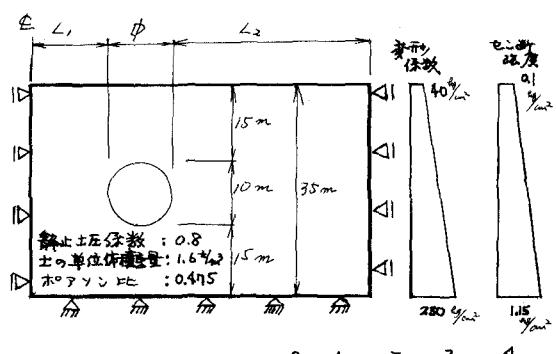


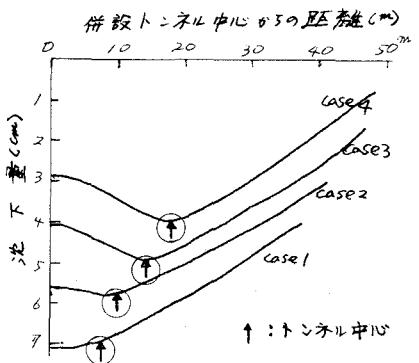
図-1 トンネル併設の場合の沈下パターン



$L_1$ (離開距離の半分): 3m 5m 9m 13m  
 $L_2$ (右側境界までの距離): 25m 25m 25m 25m

図-2 解析モデル

Case 2: 1D, Case 3: 1.8D, Case 4: 2.6D である ( $D=10m$ , トネル幅は少々過大な  $3.3m$  があるが、大略の沈下傾向を検討するためのモデルと  $(\approx 10m)$  を採用した)。図の規定モデルを三角形要素で分割した(要素数: 455, 肓点数: 266)。ここでは、モデル木立地山が押し出しおよび場合を規定し、掘削面の変位が  $10cm$  程度となるよう掘削面の荷重と静止土圧の  $\frac{1}{3}$  の荷重を逐次作用させた。各段階の地中応力は、(初期応力) + (作用荷重による応力増加分) として算定される。



## 解析結果

変位：ここでは、併設の両トンネルが同時に施工される場合を規定する。図-3は、4 case の地表面変位の計算結果を示す。この地表面沈下は Step 2 (静止土圧  $\frac{1}{3} \times 2$  が掘削面に作用した場合) におけるものであり、4 case のクラウン部における沈下は一致 (1.21左) せず、沈下形状は Step 1 より 2 回ほど同じである。図に示すように、トネル間隔が  $0.6D$  (case 1) の場合 K12、最大沈下はトネル中央部で生じ、トネル間隔が  $1.0D$  とトネルクラウン上部の地表面沈下が最大となり、傾向が逆転している。図-4, 5 とも、case 1, 4 の地表、地中の変位を示してある。case 1 の場合には地表面沈下はトネル中央部で最大であるが、地中ではトネル中心部と併設トンネル中央部の間で最大沈下が生じている。case 4 のよう両トネル間隔が十分大きい場合には地表と地中の沈下パターンは類似していないことが分かる。同一荷重を作用下せた時の沈下は、トネル間隔  $1.0D$  の場合 K12 が、併設トンネル中央部では、 $1.4(1.6D)$ 、 $0.7(1.8D)$ 、 $0.6(2.6D)$ 、トネルクラウン上部の地表面沈下は  $1.2(0.6D)$ 、 $0.9(1.8D)$ 、 $0.8(2.6D)$  となる。また、地表の最大沈下はトネルクラウン部の沈下の 6~7割である。

塑性領域：図-6 は塑性領域の発展状況を示す。塑性領域と曰く地山が生ずる最大をシフト力が地山のせん断強度を越えた領域のことを、図下よりトネル間隔の影響が明了である。(以上解析結果を踏まえ)。

## 参考文献

- 1) 岩水, 山崎, "トネル併設の影響", 第4回開発会議, 深谷会
- 2) 廣島地盤工事委員会, 地盤沈下, 土木技術, 1972.11.

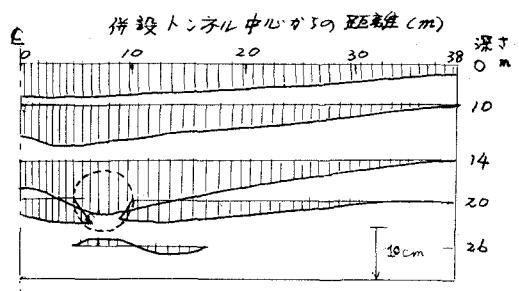


図-4 地表, 地中変位 (case 1)

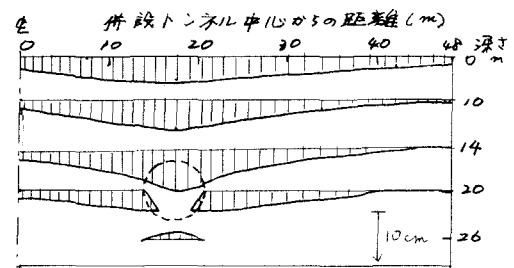


図-5 地表, 地中変位 (case 4)

	STEP 1	STEP 2	STEP 3
Case 1			ほぼ全域が塑性化
Case 2			同上
Case 3			
Case 4			

図-6 塑性領域の発展状況