

### III-159 堪岩内に弱岩帶が存在するトンネルの三次元弾塑性解析

フジタ工業技術研究所 正員 ○門田 俊一  
同 上 正員 石井 武美

#### 1. はじめに

堅岩部に帯状に存在する断層などの弱岩部をトンネル切羽が通過する際に生ずる、いわゆる“セリもち”現象が最近問題となつてゐる。この種の問題では、切羽の進行を考慮した三次元的な応力・変形解析が必要であり、二次元問題としての取り扱いは不可能である。解析の経済性を考慮して、切羽の進行効果を近似的にとり入れることにより、二次元問題とみなす方法が提案されてゐるが、この種の問題への適用は不適当であると思われる。

今回は、地山をモール・ケーロンの破壊規準従う弾塑性体と仮定することにより三次元弾塑性解析を実施し、弱岩部のセリもち現象の解明を試みた結果を報告する。

#### 2. 解析モデル、および、解析方法

使用した有限要素は、経済性を考慮し節点数を少なくするために、図-1

に示すような20節点アイソパラメトリック要素を用いた。解析モデルは、図-2

に示すように、対称性を考慮して半円柱状とし、トンネル（直径D = 6m）中心より半径30m部分を56要素392節点に分割した。境界条件は、解析領域外周部を完全固定とし、トンネル鉛直中心線上はz方向のみ固定した。初期地圧は、土被りをトンネル中心より100mとし、 $\sigma_{xy}$ については、応力を評価するガウスボイントの土被りに単位体積重量を乗じたもの、 $\sigma_{xz}, \sigma_{yz}$ については、側圧係数K<sub>0</sub>を0.5とし、 $\sigma_{xz} = \sigma_{yz} = K_0 \sigma_{xy}$ とした。解析方法は、一掘削長をトンネル直径Dとする全断面逐次掘削解析とし、掘削幅

当量は、要素を取り除くことによって生ずる解放力を評価した。<sup>1)</sup>また、弾塑性解析手法は、Zienkiewiczが行なうとする初期応力法に準じてゐる。解析ケースは、CASE-1として、堅岩部のみの場合の逐次掘削解析、CASE-2として、堅岩部中4ステップ目にトンネル軸と垂直に交わる長さDの弱岩部のセリもち現象をみるための逐次掘削解析とし、両CASEとも5ステップ計算した。

なお、解析に用いた堅岩部・弱岩部の材料定数は、表-1に示すとおりである。

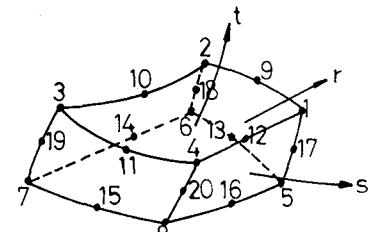


図-1 使用要素

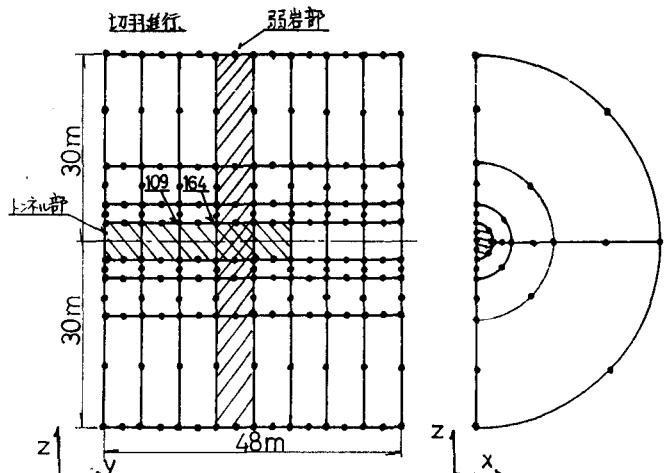


図-2 解析モデル

表-1 材料定数

	堅岩部	弱岩部
ヤング率 ( $t/t/m^2$ )	50000	10000
ボアソン比	0.3	0.2
単位体積重量 ( $t/t/m^3$ )	2.5	2.5
粘着力 ( $t/t/m^2$ )	20	10
内部摩擦角 ( $\phi$ )	30	20

### 3. 解析結果、および考察

解析結果の内、ここでは主として変形に関する述べ、塑性域の進展状況、応力の変化状況等については別途報告する。

まず、図-3に示したのが、図-2中109で示す節点の切羽進行に伴う鉛直変位変化である。図中には、数多くの報告において同様な鉛直変位実測データとともに、安定時全変位量を20mmとし正規化した場合の一般化曲線も同時に示した。両曲線の比較から、本解析方法による計算結果は、ほぼ妥当な解を与えていたものと思われる。

つぎに、弱岩部が存在する場合、堅岩部のみの場合と比較して、切羽進行に伴う鉛直変位変化にどうような相違があるのか調べるために示したのが図-4である。図中には、図-2中164で示す弱岩部の節点の鉛直変位変化が、CASE-1, 2の両者に対するものである。この図より、弱岩部が存在する場合、変位の絶対量は増加するものの、堅岩部のみの場合と同様に、切羽通過後2Dの地点にてほぼ安定状態となることが理解できる。

最後に、弱岩部のせりもちの程度を調べるために示したのが図-5である。ここで、切羽通過後ほぼ安定状態にあり地盤は、平面ひずみ状態として評価するという近似を用いれば、CASE-2の弱岩部の変位と、弱岩部の材料定数を用いた平面ひずみ弾塑性解による変位を比較すれば、せりもちの程度を検討することができると思われる。図-5には、CASE-2の節点164, 179, 209の鉛直変位、弱岩部の材料定数を用いた平面ひずみ弾塑性解によるクラウン部鉛直変位が、CASE-1の堅岩部より成る場合の安定状態にあり地盤での鉛直変位とともに示してある。この図の比較から、長さがトンネル直径D程度、レガも、トンネル軸線に垂直に交わる弱岩部のせりもちは期待できることと思われる。

### 4. おわりに

弱岩部のせりもち現象を詳細に検討するためには、弱岩部の長さ、変形特性、トンネルとの交差角等を変化させることによりパラメトリックな解析が必要であると思われる。今回は、弱岩部の長さがトンネル直径Dの場合、および、交差角がトンネル軸線と垂直である場合のみの報告にとどめたが、更に種々のケースについて解析を進めたい。

### (参考文献)

- O.C. Zienkiewicz; Elast-plastic solutions of engineering problems. Initial stress finite element approach, Int. J. num. Mech. Engng., 1, 75-100 (1969)

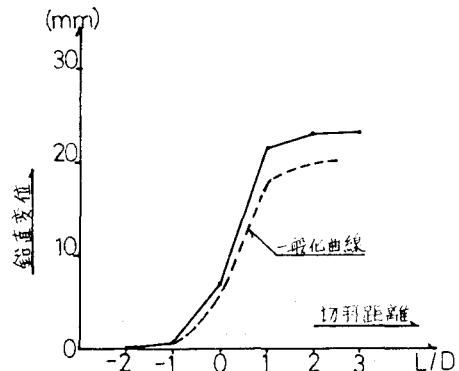


図-3 節点109の鉛直変位変化

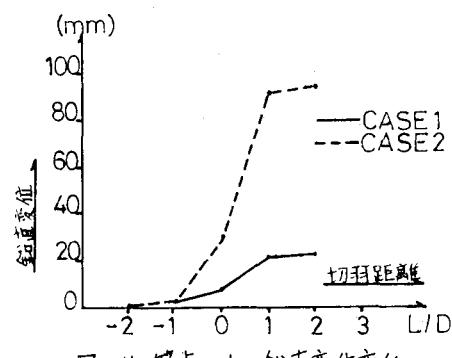


図-4 節点164の鉛直変位変化

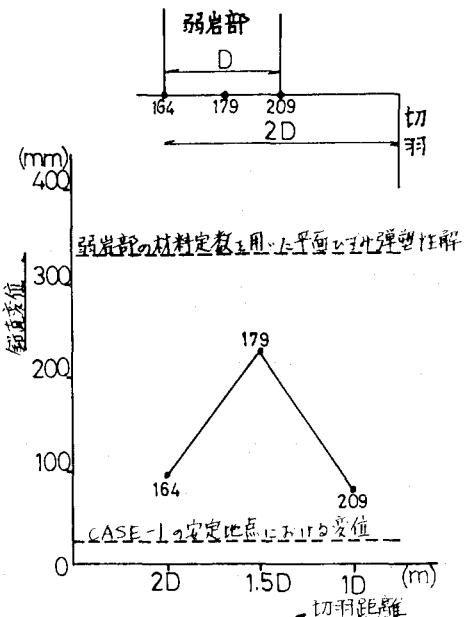


図-5 弱岩部の鉛直変位比較