山岳トンネルの地震による変状発生メカニズム

日下 敦* 真下英人** 砂金伸治*** 角湯克典****

1. はじめに

主として岩盤に掘削される山岳トンネルにおい ては、過去の地震ではトンネル構造に大きな損傷 を受けるのは非常に限定的であり、一般に地震に 強い構造物とされてきた。他方、断層破砕帯等の 極端に地山の悪い箇所や不安定な斜面内、トンネ ル自体が既に変状を生じていた箇所、坑口部等で は、比較的地震被害を受けやすいことが知られて いるものの、その被害発生メカニズムについては 不明確な部分が多く、坑口部等において経験的に 覆工の補強等の対策を行っているのが現状である。 そのような状況のなか、2004年10月の新潟県中 越地震では、数は限られるもののこれまで耐震対 策が必要とされてこなかった箇所においても比較 的規模の大きな覆工の崩落を伴うような被害を受 けた山岳トンネルがあった。これは、地震の大き さ、地山条件、トンネルの構造等によっては、山 岳トンネルも地震による被害を受ける可能性があ ることを示唆している。このような被害を最小限 にするための耐震対策を合理的に実施するには、 山岳トンネルの地震時における被害発生のメカニ ズムを明らかにし、耐震対策が必要となるトンネ ルの条件および効果的な耐震対策の方法とその設 計法を確立する必要がある。

ここでは、地震時のトンネルの被害として顕著 な3タイプの被害モードを対象に、それぞれの被 害が発生するメカニズムを数値解析により検討し た。また、我が国の道路トンネルの多くを占める 矢板工法により建設されたトンネルは、施工方法 の特性上、天端部に背面空洞が存在する場合が多 く、トンネルの維持管理上も問題視されているこ とから、背面空洞が地震時挙動に及ぼす影響につ いても検討した。本報文ではそれらの結果につい て報告する。

2. 解析の概要

2.1 対象とするトンネルの被害モード

これまでの地震による覆工の被害は、地質の急 変部にトンネルが位置するなどの特殊な条件を除 けば、大まかに図-1の3タイプに大別されると考 えられる¹⁾。すなわち、肩部に圧ざ(ここでは、 曲げによる圧縮破壊の意)や曲げ引張ひび割れが 発生するTYPE-I、天端部に圧壊(ここでは、全 圧縮によるせん断破壊の意)や圧ざが発生する TYPE-II、側壁部、特に矢板工法で施工された側 壁 ~ アーチ部 継目に圧壊や圧ざが発生する TYPE-IIIである。ここでは、これらの3タイプの 被害に着目して検討を行った。

2.2 解析モデルの概要

解析は二次元の静的な線形弾性FEMとし、図-2に示すように覆工をはり要素、地山を平面ひず み要素でモデル化した。地山の変形モードは、せ ん断変形、水平圧縮変形、鉛直圧縮変形を想定し、 せん断ひずみ γ あるいは圧縮ひずみ $\epsilon = 0.2\%$ に相 当する強制変位を与えるよう、図-3に示す境界条 件でモデル化した。物性値は表-1に示すとおりで あり、地山の弾性係数は比較的軟質な地山等級



図-2 解析モデルの概要



図・3 想定する変形モードと解析における境界条件

表-1 解析に用いた物性値





図-4 覆工の形状寸法

DIIに相当するものである。また、覆工の形状は 図-4に示すとおりであり、背面空洞が存在する ケースは天端部60°の範囲において覆工と地山 の節点間の力の伝達を無効にすることでモデル化 した²⁾。

3. 解析結果

3.1 覆工の変形

地山にせん断変形、水平圧縮変形、鉛直圧縮変 形を与えた場合の覆工の変形モードを、それぞれ 図-5(a)、(b)、(c)に示す。地山がせん断変形した 場合は、背面空洞が覆工の変形モードに及ぼす影 響はほとんど無い。一方、地山が水平圧縮変形し た場合と鉛直圧縮変形した場合では、背面空洞が 存在すると、天端付近の地盤反力が確保できなく なることによって、天端付近が上に凸となる変形 モードが卓越していることが分かる。

3.2 覆工の応力状態

覆工の応力状態を図-6に示す。なお、図中には、 軸力と曲げによる覆工の縁応力を示している。ま



- 19 -



た、ここでは、トンネル利用者への被害に直結す ると思われる覆工内面の圧ざあるいは圧壊に重点 を置き、主として覆工内側の縁応力(図中の塗り つぶしシンボル)の圧縮側最大値に着目した。

地山がせん断変形した場合(図-6(a))は、覆 工肩部に曲げ応力が集中し、TYPE-Iの被害モー ドを示すものと思われる。このような地山の変形 モードが地震により左右に繰り返し発生すれば、 両肩部に圧ざあるいは曲げ引張ひび割れが発生す るものと考えられる。覆工の縁応力の圧縮側最大 値は、背面空洞の有無による影響をあまり受けな いことが分かる。

地山が水平圧縮変形した場合(図-6(b))は、

覆工内側の縁応力は天端で最大となっている。た だし、背面空洞がない場合は天端が全圧縮になっ ているのに対し、背面空洞がある場合は天端が曲 げ圧縮となっている。このことは、地山が水平圧 縮変形した場合はTYPE-IIの被害モードとなり、 背面空洞がない場合は天端に圧壊が、ある場合は 天端に圧ざが発生することを示唆していると考え られる。また、背面空洞がある場合は、縁応力の 圧縮側最大値が大幅に増加しており、より変状が 発生しやすい状態にあると言える。

地山が鉛直圧縮変形した場合(図-6(c))は、 背面空洞がなければ、側部で覆工内側の縁応力の 圧縮側最大値を示すとともに、覆工外側の縁応力 も圧縮となっており、側壁~アーチ部継目に圧壊 が発生するTYPE-IIIの被害モードを呈すると考 えられる。一方、背面空洞が存在する場合は、覆 工内側の縁応力は天端で圧縮側最大値を示してお り、天端部で圧ざが発生するTYPE-IIの被害モー ドを呈する可能性が高いと考えられる。また、背 面空洞がない場合と比較して圧縮側最大値が増加 していることから、背面空洞の存在によって変状 が発生しやすい状態になっていると言える。

3.3 覆工が破壊する地山のひずみ量

本報文では、覆工内側の縁応力が、一般的な覆 エコンクリートの圧縮基準強度である18 N/mm² に達するときを、覆工の破壊と定義した。解析に より算定した覆工の応力と、与えた地山のひずみ が比例関係にあると仮定すると、覆工の縁応力が 18 N/mm²に達するときの地山のひずみ量を外挿 あるいは内挿により算定することができる。なお、 図-6に示した応力状態からも明らかなように、圧 ざあるいは圧壊の発生より前に覆工には曲げ引張 ひび割れ等の非線形挙動が発現し、構造系や応力 モードが変化することが想定されるため、より精 緻な解を得るためには非線形挙動も考慮した検討 が必要となるが、ここでは簡単のため上述の仮定 により検討した。

このようにして算定した覆工破壊時の地山のひ ずみ量、すなわち、せん断変形においては解析領 域上面の水平変位量を解析領域高さで除したせん 断ひずみ量、水平圧縮変形においては解析領域左 右の水平変位量を解析領域幅で除した圧縮ひずみ 量、鉛直圧縮変形においては解析領域上面の鉛直 変位量を解析領域高さで除したひずみ量を、図-7



図-7 覆工破壊時の地山ひずみ

に示す。地山がせん断変形した場合は、破壊時の 地山のひずみ量は背面空洞の影響をあまり受けな いことが分かる。一方で、地山が水平圧縮変形し た場合および鉛直圧縮変形した場合は、破壊時の 地山のひずみ量が小さくなっていることが分かる。 このことは、背面空洞が存在すれば、より小さな 地山の変形で覆工が破壊することを示唆しており、 背面空洞の存在が地震時の応力状態に悪影響を及 ぼしていると言える。

4. まとめ

本報文は、地震時における山岳トンネルの変状 発生メカニズムについて、簡易な静的線形FEM 解析を用いて議論したものであり、得られた主な 結論は以下の2点である。

・地震時に発生するトンネル覆工の肩部、天端
部、側部の圧縮破壊は、それぞれ地山がせん
断変形、水平圧縮変形、鉛直圧縮変形することで説明できる可能性が高い。ただし、地山
に鉛直圧縮変形が発生する場合でも、背面空洞の存在により天端に圧縮破壊が発生する可能性がある。

・天端付近に覆工背面空洞が存在すると、地震により地山に水平圧縮変形あるいは鉛直圧縮変形が発生した場合は、天端部で著しく曲げ応力が増加し、より小さな地山の変形で覆工に圧縮破壊が発生する可能性が高い。

ただし、地震により覆工に圧縮破壊が発生する ほどの地山の変形が地震により発生するメカニズ ム、特に水平圧縮変形と鉛直圧縮変形については、 必ずしも明らかになっておらず、今後の研究課題 として残されている。

通常の山岳トンネルの維持管理においては、地 山が比較的良くない区間で背面空洞が発見された 場合は裏込め注入工を施工することが基本的な考 え方となっているが、それは地震時の覆工の応力 を低減する効果も期待できるものと考えられる。 換言すれば、日常の維持管理を抜かりなく行い、 背面空洞が見つかれば裏込め注入工を行うことが、 地震時における被害の低減にも寄与するものと考 えられる。

参考文献

- 日下敦、真下英人、水川雅之、森本智:地震による 山岳トンネルの被害発生メカニズムに関する基礎的 研究、トンネル工学報告集、No.18、pp.15~21、 2008.
- 2) 日下敦、真下英人、砂金伸治、角湯克典:山岳トン ネルにおける覆工構造と地震時挙動の関係に関する 一考察、トンネル工学報告集、No.20、pp.1~8、 2010.



独立行政法人土木研究所 つくば中央研究所道路技 術研究グループトンネル チーム 研究員 Atsushi KUSAKA



独立行政法人土木研究所 つくば中央研究所道路技 術研究グループ長、博 (工) Dr. Hideto MASHIMO

砂金伸治***



独立行政法人土木研究所 つくば中央研究所道路技 術研究グループトンネル チーム 主任研究員、博 (工) Dr. Nobuharu ISAGO

角湯克典****



独立行政法人土木研究所 つくば中央研究所道路技 術研究グループトンネル チーム 上席研究員 Katsunori KADOYU