クサビ型アンカー開発の基礎的実験

広島大学 学生会員 佐竹 亮一
 (株)日西テクノプラン 瀬崎 茂
 松江高専 学生会員 和田 淳史
 松江高専 正会員 浜野 浩幹

1. はじめに

現在、法面の崩壊防止，地下掘削の側面安定，構造物の基礎補強などに多用されているマサツ型アンカーはアンカー体前部に応力が集中する傾向にあるため（図1），この部分から破壊しやすいものと考えられる．また，アンカー体と周辺地盤のせん断強度に支配されるため孔壁の粘土化の影響を受ける等の問題点が挙げられる．これらを解決するために定着体からの力を等分布的に分散させ（図2），周辺地盤へ圧縮荷重としての力となるような構造とすればよいと考える．本研究はこれらのことを踏まえて図3に示すようなクサビ型のアンカーを考案し，その支持機構について室内および泥岩地盤において基礎実験を行い検討したものである．なお，図1，2は各アンカーの周辺地盤への荷重の作用状況を FEM でシミュレーションしたものである．

図1 マサツ型アンカー

図2 クサビ型アンカー

図3 クサビ型アンカー

2. 実験概要

試作したクサビ型アンカーは図3に示すように単体として100mm，頭頂角 3° のスライダーを組み合わせて引張材を通し，エポキシ樹脂で固定させる．室内実験ではスライダー15個を連結し全長1500mmの定着体とした．これを直径60cm，長さ243cm，管の厚さ5cmのヒューム管の中央に配置し，モルタルを充填して定着させる．

実験はクサビ型およびマサツ型についてはじめ室内で行い，それを踏まえて屋外において実際の地盤で実験した．アンカーの定着長は室内実験ではクサビ型は1500mm，屋外実験ではクサビ型は2000mm，マサツ型は3000mmとした．図4に実験装置の概要を示す．

実験は引張材を載荷ジャッキで引き抜くことで行い，アンカーを施工した周辺地盤にひずみゲージを設置して計測した．また，引張材の引き抜け量を計測するために，ジャッキ頭部に変位計を設置した．

(a) 室内実験

(b) 屋外実験

図4 実験装置

キーワード：アンカー，クサビ，支持力，荷重分散

連絡先：〒732-0044 東広島市西条町下見 482-9 エグゼ 140-711 号 佐竹 亮一

3. 実験結果

(1) 室内実験

図5はアンカーから水平距離150mmの位置での応力を示す。深さ215mmの位置はアンカー定着体の上部に当たり応力はほとんど出ていない。深さ680mmの位置は定着体の上部（定着体上端より25cmのところ）にあり、大きな圧縮力が生じ、応力集中を起こしていると思われる。深さ1180mmの位置では約-150kPaであり、深さ680mmでの位置の応力のほぼ1/2程度となっている。深さ2180mmの位置はアンカー定着部より下部にあたり引張応力となっている。図4(a)の実験では、引張力の作用点が定着体の中央部にあり、それより上部では圧縮、下部で引張りとなっていることが図5から分る。図6に水平方向の応力を示す。アンカーから150mmの位置では荷重の増加にしたがって応力が増加しクサビ型アンカーの可動の影響によってクサビによる水平力が作用していると考えられる。このことはクサビ型の場合ヒューム管が縦方向にひび割れが生じたことから推察することができる。このひび割れは上下20cmを除いてほぼ縦方向に真っ直ぐに2mの長さで90度間隔に4箇所生じ、力が等分的に発生していることが確認できた。

(2) 屋外実験

屋外で実施した実験の結果からアンカーの最大支持力を求めたものを表1に示す。これよりクサビ型はマサツ型に比べ2.6倍の支持力が得られており、クサビ型アンカーの方が十分な支持力を有することが確認された。図7はアンカーの中心から500mmの位置での応力である。深さ1000mmの位置はアンカー定着体の上部に当たりマサツ型におけるような上方向への力は発生していないと考えられる。深さ2000mmの位置では荷重300kNまでは圧縮を示している。深さ3000mmの位置では室内実験と同様に高い応力が生じている。

4. まとめ

本実験ではクサビ型アンカーは従来型のマサツ型アンカーに比べ2~3倍の支持力が得られた。また、クサビ力は1mから1.5mに達することが確認でき、周辺の応力分布について明らかにすることができた。今後の課題としてクサビ型アンカーの合理的な設計法を確立していく必要がある。

参考文献：申 潤植，地すべり工学 - 最新のトピックス - ，山海堂，pp.350-385,1995.

図5 鉛直方向の応力

図6 水平方向の応力

表1 引抜き試験結果

	引抜き荷重 (kN)	最大支持力 (kN/m)
クサビ型	620	310
マサツ型	350	117

図7 鉛直方向の応力