# 傾斜地における不透水層破砕が排水効果に及ぼす影響

Effect of impermeable layer destruction on water drainage in a hill slope field

新田大輔 井本博美 溝口勝 宮崎毅

NITTA daisuke IMOTO Hiromi MIZOGUCHI Masaru MIYAZAKI Tsuyoshi

## 1. はじめに

傾斜畑では降雨時に土壌侵食が発生しやす い.その原因の一つとして,農業機械の走行に よって形成される耕盤が不透水層となり,降雨 の地下浸透を妨げることが考えられる.そのた め実際の傾斜畑では土壌浸食を軽減する目的 でサブソイラー等による耕盤破砕が行われて いる.昨年,銭谷ら(2004)は現地のトレーサー 試験により傾斜畑には難透水層が存在するこ とを確認し,シミュレーションにより難透水層 を破壊することで土壌浸食を減らせる可能性 を示唆した.しかし,破砕形状と土壌浸食の関 係については未だ十分に検討されていない.そ こで,本研究では不透水層の破砕形状の違いと 地中排水の効果の関係を室内モデル実験によ り調べた.

# 2. 実験方法

# (1)装置

Fig.1 に実験装置の概要を示す.実験装置は, 内寸60×37×21cmで,傾斜角度は8度である. 装置内の底面から10cmの位置に不透水層とし て厚さ1cmの塩化ビニル板を設置した.この板



Fig.1 Experimental Setup

の上層と下層からの排水量を下端の集水升で 測定する.降雨による土粒子の飛散を防止する ために,試料表面にガーゼを敷いた後,土壌表 面より54cmの降雨装置から,50~60mm/hの一 定の降雨強度で散水する.

## (2) 試料

豊浦砂と黒ぼく土の2種類の試料を用いた. 豊浦砂は初期含水比を2%に調整し,乾燥密度 1.46Mg/m<sup>3</sup>で充填した.黒ぼく土は2mmのふる いを通過したものを初期含水比44%に調整し, 0.77Mg/m<sup>3</sup>で充填した.試料充填時の条件を Table1に示す.

(3) 不透水層の破砕形状(Fig.2)

不透水層の破砕形状を破砕なし,横スリット, 縦スリット,円形破砕の4種類とした.破砕部 分(図の黒い部分)の面積は集水面積の5%と



Fig.2 Destruction patterns for impermeable layer

Table1 Experimental conditions				
豊浦砂	なし	横スリッ	縦スリット	円形破砕
降雨強度(mm/h)	56.2/ -	55.5/58.9	54.6/54.4	58.0/47.0
流出開始時刻(s)	734/ -	3518/3592	4578/3949	4837/3718
初期含水比(%)	2/ -	2/2	4/4	2/2
乾燥密度(Mg/m <sup>3</sup> )	-	1.42/1.48	1.41/1.51	1.43/1.50
定常時の流出速度比				
(下層/上層)	-	0.94	2.26	3.94
甲ぼくナ	+>1	井井 フ ー ー ・・		
氷る / ト	なし	惧人リツ	縦人リツト	<u>円</u> 形破砕
<u>ニュヽエ</u> 降雨強度(mm/h)	なし 50.4/47.3	<u> </u>	<u>縦スリット</u> 54.1/53.9	円形破砕 52.1/51.4
<u>蒸は、上</u> 降雨強度(mm/h) 流出開始時刻(s)	50.4/47.3 2072/ -	<u> (東スワッ 52.6/ -</u> 1972/6144	縦スリット 54.1/53.9 2232/23158	<u>円形破砕</u> 52.1/51.4 1845/5657
<u>降雨強度(mm/h)</u> 流出開始時刻(s) 初期含水比(%)	50.4/47.3 2072/ - 45/ -	<u>していたいです。 1972/6144</u> 47/38	<u>縦スリット</u> 54.1/53.9 2232/23158 37/44	円形破碎 52.1/51.4 1845/5657 49/49
<u>降雨強度(mm/h)</u> <u>流出開始時刻(s)</u> 初期含水比(%) 乾燥密度(Mg/m <sup>3</sup> )	50.4/47.3 2072/ - 45/ - 0.73/ -	<u>懐スワッ</u> 52.6/ - 1972/6144 47/38 0.75/0.82	<u>縦スリット</u> 54.1/53.9 2232/23158 37/44 0.79/0.82	円形破砕 52.1/51.4 1845/5657 49/49 0.71/0.79
<u>際国 3 と</u> 降雨強度(mm/h) 流出開始時刻(s) 初期含水比(%) 乾燥密度(Mg/m <sup>3</sup> ) 定常時の流出速度比	50.4/47.3 2072/ - 45/ - 0.73/ -	<u>懐スりッ 52.6/ - 1972/6144 47/38</u> 0.75/0.82	縦スリット 54.1/53.9 2232/23158 37/44 0.79/0.82	円形破碎 52.1/51.4 1845/5657 49/49 0.71/0.79
<u> 下 下 下 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二 二 </u>	50.4/47.3 2072/ - 45/ - 0.73/ -	<u>横スワッ 52.6/ - 1972/6144 47/38 0.75/0.82</u> 0.50	縦スワット 54.1/53.9 2232/23158 37/44 0.79/0.82 0.0056	円形破碎 52.1/51.4 1845/5657 49/49 0.71/0.79 0.17

その他の項目は(上層/下層)の値

\*東京大学農学部 Faculty of Agriculture, The University of Tokyo

<sup>&</sup>lt;sup>\*\*</sup>東京大学大学院農学生命科学研究科 Graduate School of Agricultural and Life Science, The Univ. of Tokyo キーワード:土壌侵食,不透水層,排水,耕盤層破砕

した.横スリットは斜面方向と垂直に,縦スリ ットは斜面方向に沿って板の中央に溝をつけ たもの,円形破砕は板に半径 1.88cm の穴を均 等に開けたものである。

#### 3. 結果と考察

# (1) 豊浦砂の排水量(Fig.3-a)

時間あたりの排水量を下端の断面積(37× 10cm)で除したフラックス(cm/s)を定義し、流 出速度とした。縦スリット,円形破砕で下層か らの流出割合が多く,縦スリットでは下層の流 出速度が上層の2倍程度,円形破砕では4倍程 度であった.また,流出開始時刻も上層より下 層からの方が早かった.それに対して,横スリ ットでは上層と下層からの流出速度はほぼ等 しかった.これらの結果は,砂の透水係数が大 きく降雨がすぐに下層に浸透したためと考え られる.

## (2) 黒ぼく土の排水量(Fig.3-b)

すべての条件で上層の流出速度が大きく,流 出開始時刻も上層の方が早かった.定常状態に おける上層と下層の流出速度比は,横スリット (0.50),円形破砕(0.17),縦スリット(0.0056) の順で,円形破砕,縦スリットでは下層からの 流出量が小さかった.これは,黒ぼく土の透水 係数が小さいため降雨が下層に浸透できず,表 面流去水として上層集水升に流れ込んだため と考えられる

# (3) 破砕形状の違いによる排水効果の評価 (Fig.4)

下層への排水割合が大きい方が,土壌侵食が 軽減されると考えられる.そこで,各実験にお いて,上層・下層からの流出速度が定常に達し

た時点での全排水量に対する下層からの排水 量の比を計算し,排水効果を比較した.結果を Fig.4 に示す.豊浦砂では排水効果が,円形破 砕(0.82),縦スリット(0.72),横スリット (0.48)の順であった.それに対して,黒ぼく土 では豊浦砂に比べると全体的に排水効果は小 さく,横スリット(0.25),円形破砕(0.11),縦 スリット(0)の順で,縦スリットにはほとんど 排水効果がなかった.我が国の傾斜畑の土壌が 火山灰土であることを考えると、この結果は、 土壌侵食軽減のためには傾斜方向と垂直に耕 盤を破砕した方が効果があることを示唆する ものである.



Fig.4 Effect of drainage

### 4. おわりに

本研究では,土壌侵食を軽減する農地管理技 術を開発することを目的に,傾斜地における不 透水層の破砕形状と排水効果の関係について 検討した.その結果,黒ぼく土では,傾斜方向 と垂直に耕盤を破砕するのが最も排水効果が あることがわかった.

参考文献 1) 銭谷ら: 傾斜畑地の難透水性層が 土壌水分移動に与える影響,農業土木学会講演 要旨集, pp.296-297, 2004



Fig.3 Discharge rates from up/down layer for Toyoura sand (a) and Kuroboku (b).