株状粗度群内の底面せん断力特性の評価に関する実験的研究

埼玉大学	学生会員	〇井上 浩	<u></u> ±→
埼玉大学	学生会員	八木澤	順治
埼玉大学	正会員	田中	見夫

1. 研究目的

密集した草本群落は洪水減水期に群落内部に土砂を堆 積させ木本が繁茂しやすい状況をつくるため、河道内が 樹林化する初期過程において草本が果たす役割は大きい. 特に株状に繁茂する草本は多量の土砂を株背後に堆積さ せる.そのため、人為的駆除の必要性を知る上でも、自 然洪水による流失条件を把握することが河川管理の観点 から重要である.従来、洪水による草本の自然流失に関 する研究¹⁾では、流失限界を超えた場合に群落全体が流 失し裸地になると判断している.しかし、群落の上流側 から粗度変化に伴う境界層が発達していくことから、群 落の位置によって異なるせん断力が働いていると考えら れる.そのため、群落全体の流失を評価するためには群 落内のせん断力分布を把握する必要がある.

そこで本研究では、外来生物法により要注意外来生物 に指定され問題視されている株状草本シナダレスズメガ ヤを対象とした粗度模型を平面的に配置した水理模型実 験を行い、底面せん断力の変化を粗度水深比と関連付け て把握することを目的とする.

2. 研究方法

(1) 実験方法

粗度模型は粗度高さh,が2cm, 直径dが4mmの円柱を用 いて, 隣り合う全ての円柱間隔Lを等しくする条件, す なわち正六角形に中心を加えた7本で作成した(図-1(c)). 円柱間距離比(L/d)は1で流下方向に対して千鳥配列で設 置した.その粗度模型を幅50cm,長さ15mの水路中央付 近に粗度群の長さ3m,密度M=198 colonies/m²とし千鳥配 列で設置した.実験装置の概要を図-1に示す.測定項目 はポイントゲージを用いて水深h(m),電磁流速計を用い て流速(m/s)を各実験ケースに対して測定した.各実験ケ ースの実験条件を表-1に示す.

(2) 底面せん断力の算出方法

粗度群内の底面せん断力での(N/m²)は単位面積当りの流体に働く力のつりあいを考慮して式(1)より算出した.

$$\rho \left\{ lB - \left(\frac{D_c}{2}\right)^2 \pi (1 - \lambda)M \right\} gh_v I_e + \rho (H - h_v) lBgI_e$$

$$= \tau_b A_b^{'} + \frac{1}{2} \rho u_1^{2} C_d A_v M$$
(1)

		表−1 実験ケース	一覧	
ケース名	水深 <i>H</i> (m)	断面平均流速 U _{ave} (m/s)	粗度水深比 <i>H/h_v</i>	Froude数 F _r
case 1	0.04	0.175	2	
case 2	0.08	0.248	4	0.28



(a)水路の側面図(図中の数字は粗度群上流端からの距離X(cm)を表し、点線は水深測定位置を示す、
 (b)粗度模型群の鳥瞰図、(c)粗度模型の模式図

ここに、左辺第一項、第二項はそれぞれ粗度層、粗度上 層の流体に作用する重力の斜面方向成分、右辺第一項、 第二項はそれぞれ底面せん断力、粗度による抗力であり、 各項の変数は、 ρ :流体の密度(kg/m³)、l:流下方向距離 (m)、B:水路幅(m)、 D_c :株状粗度模型の直径(m)、 λ :粗 度模型の空隙率、g:重力加速度(m/s²)、 I_e :エネルギー勾 配、 u_1 :粗度層内流下方向流速の平均値(m/s)、 C_d :抗力 係数、 A_v :粗度の投影面積(m²)、 A_b ':単位面積から粗度 模型が占める部分を除いた底面積(m²)である。抗力係数 C_d は本研究で用いた粗度模型と同等のL/d、H/h、で行なっ た実験結果より0.23を用いた.また、 u_1 は以下の連続式 より算出した。

$$u_1 h_v \sqrt{\theta} + u_2 (h - h_v) = U h \sqrt{\theta'}$$
⁽²⁾

ここに、u2: 粗度上層の流下方向流速の平均値(m/s)、

キーワード 株状粗度群,底面せん断力,粗度水深比,シナダレスズメガヤ 連絡先 〒338-8570 埼玉県さいたま市桜区下大久保255 埼玉大学大学院理工学研究科

7

 $U: 全断面の平均流速(m/s), <math>\theta: 粗度層の体積空隙率, \theta':$ 粗度層・粗度上層を合わせた全体の体積空隙率である. u_1 を算出する際に, Uは実験より得られた値を用い, u_2 は u_1 との比 α を把握することで式(2)に与えた.

3. 結果および考察

(1) 粗度群内における底面せん断力の縦断変化

図-2に式(1)より算出したせん断力τを粗度の影響が無い上流側のせん断力τ_{ini}で基準化した値の縦断変化を示す. 粗度群上端(*X/D_c*=0, *X*は粗度群の上端からの距離とし, 正は流下方向,負は水路上流方向を表す)でのせん断力τ はτ_{ini}と比べ大きくなる.また,その割合(τ/τ_{ini})は粗度水深 比*H/h*,が大きくなるにつれて増加する.一方,粗度群内 部(*X/D_c*=30~140)でのせん断力τは,*H/h*,が小さいcase1の 場合,τ_{ini}に比べ大きくなる.しかし,*H/h*,が大きいcase2,3 では,τ_{ini}とほぼ等しいせん断力となった.

(2) 粗度層流速и」の縦断変化が抗力に及ぼす影響

図-3にu1と粗度上層の流速u2との比aの縦断分布を示 す.全ての実験ケースにおいて、粗度群上端に比べ粗度 群内部でaが大きくなった.しかし、粗度群内部でのaの 縦断変化は少なくほぼ一定となっている.また、H/h,の 違いに注目すると、H/h,の小さいcaselでは粗度群による u1の減速効果は小さいが、H/h,の大きいcase2,3では粗度 群によるu1の減速効果が大きいことがわかる.このこと より、caselでは全損失(せん断力+抗力)のうち抗力の割合 が大きく(せん断力は小さい)、case2,3では抗力の割合が 小さい(せん断力は大きい)と考えることができる.しか し、図-2に示す結果と矛盾が生じた.

(3) エネルギー勾配I。の縦断変化とせん断力の関係

粗度群上端においては Hh_v が大きくなるにつれて I_e も 大きくなった.また,粗度群内部では Hh_v が小さい場合, I_e が粗度群上端に比べ若干減少し, Hh_v が大きいケースよ るも大きいエネルギー勾配のまま粗度群を通過する.そ の理由として, case1では粗度群内に入っても u_1 が減速せ ず,粗度群内での縦断変化も小さい.そのため,せん断 力が減少せずに, τ/τ_{ui} が1よりも大きいまま粗度群を通過 する.一方, Hh_v が大きい場合, I_e が大幅に減少し,水路 床勾配(1/1000)とほぼ等しく擬似等流状態が確認された. その理由として, case2,3では粗度群内に入ると u_1 が大き く減速するため,せん断力も小さくなる.このことより, エネルギー損失が小さくなり, τ_{ui} とほぼ等しいせん断力 が働くと考えられる.

4. 結論

本研究において以下の点を明らかにした.

6 ★ case 2 (H/hv=4) \times case 3 (H/hv=6) 5 τ/ au_{imi} 4 3 2 1 0 0 50 100 150 X/D_c 図-2 粗度の影響が無い上流側のせん断力tmiで基準化した せん断力での縦断変化 4 ← case 1 (H/hv=2) ▲ case 2 (H/hv=4) 3 case 3 (H/hv=6) $(n \frac{2}{n})$ 2 8 1 0 -100 100 150 -50 50 0 X/D_c 図-3 粗度層の流速и」と粗度上層の流速и2との比αの縦断分布 0.008 ← case 1 (H/hv=2)
 ← case 2 (H/hv=4) **I** 0.006 * case 3 (H/hv=6) Energy slope 0.004 0.002 0.000 50 X/D_c -50 100 150 0 図-4 エネルギー勾配Ieの縦断変化

case 1 (H/hv=2)

- 1 粗度群上端(X/D_c=0)でのせん断力τは、粗度の影響が 無い上流側のせん断力(τ_{ini})と比べ大きくなる.また、 その割合(τ/τ_{ini})は粗度水深比が大きくなるにつれて 増加する.
- 2 粗度群内部(X/D_c=30~140)でのせん断力は、粗度水 深比が小さいcase1の場合、τ_{ini}に比べ大きくなる.し かし、粗度水深比が大きいcase2,3では、τ_{ini}とほぼ等 しいせん断力が働く.

参考文献

 末次忠司ら: 礫床河川に繁茂する植生の洪水攪乱に 対する応答, 遷移および群落拡大の特性 - 多摩川と 千曲川の礫河原を対象として - , 国土技術政策総合 研究所資料, 第161号, pp.49-51, 2004.