

フィリピン国パンパンガ川流域における カンダバ湿地帯の洪水・土砂制御機能について

Functions of Flood and Sediment Control Effects of Candaba Swamp
in Pampanga River Basin in the Republic of the Philippines

山下直樹¹、大本照憲²、西野謙³

Naoki YAMASHITA, Terunori OHMOTO and Ken NISHINO

¹正会員 日本工営(株) コンサルタント国際事業本部 水資源開発部 (〒102-0083 千代田区麹町2-5)

²正会員 工博 熊本大学 工学部環境システム工学科 (〒860-0862 熊本市黒髪2-39-1)

³正会員 日本工営(株) コンサルタント国際事業本部 パンパンガ洪水防護開発事務所長 (〒102-0083 千代田区麹町2-5)

Flood control project on the Pampanga River Basin in the Republic of the Philippines, conducted from 1939 to 1975 following a suggestion from U.S. Army Corps of Engineers, has a unique characteristic. It is that embankment was constructed only right side of the river to protect lives and properties in right basin area, and the Candaba Swamp located in left basin area was regarded as flood retarding area. The wetland is 486 square kilometers, and its reserve storage is approximately 2 billion cubic meters. However, the function of flood control on the Candaba Swamp has not been examined thoroughly. In this paper, flood mitigation effect by the wetland was studied by hydrological analysis in 2 conditions, with and without the wetland, and annual sedimentation in the wetland was estimated by discharge data and empirical sediment transport equation. The results show significant flood and sediment control effects of Candaba Swamp in Pampanga river basin quantitatively.

Key Words : Candaba Swamp, Flood Control, Sediment Control, Developing Country

1. はじめに

発展途上国に存在する湿地帯は、今後開発される可能性があるものの、その機能を定量的に評価した研究事例は少ない。本研究の目的は、フィリピン国パンパンガ川流域におけるカンダバ湿地帯の果たす洪水軽減効果及び土砂収支への影響を明らかにすることであり、現地踏査、水文資料の収集および流出解析により検討した。

パンパンガ川は、フィリピン国ルソン島中央部のカラバロ山地に源を発し南流してマニラ湾へ注ぐ、流域面積10,503 km²、流路延長 260 km のフィリピンで第4番目の規模の河川である。その中流部左岸側にあるカンダバ湿地帯は、面積 486 km²、貯水容量約 20 億 m³ の規模を有する。アメリカ合衆国政府の提言により 1930 年代から実施された本河川の治水事業には一つの特徴が挙げられる。それは洪水防御対象として人口・資産の集中する本川中下流部の右岸側流域を守るために本川右岸に築堤し、左岸側は無堤状態にすることによりカンダバ湿地帯を遊水地と位置付けた点である。しかしながら、カンダバ湿地帯での洪水貯留効果は十分には研究されていない。

本研究では、カンダバ湿地帯による洪水流量の軽減効

果を明らかにするための方法として、湿地帯が有る場合と無い場合で流出解析を行い、両者の流出特性を比較検討した。また、1987 年から 2000 年までの観測流量および流砂量式を基に、湿地帯における年堆砂量を推算した。

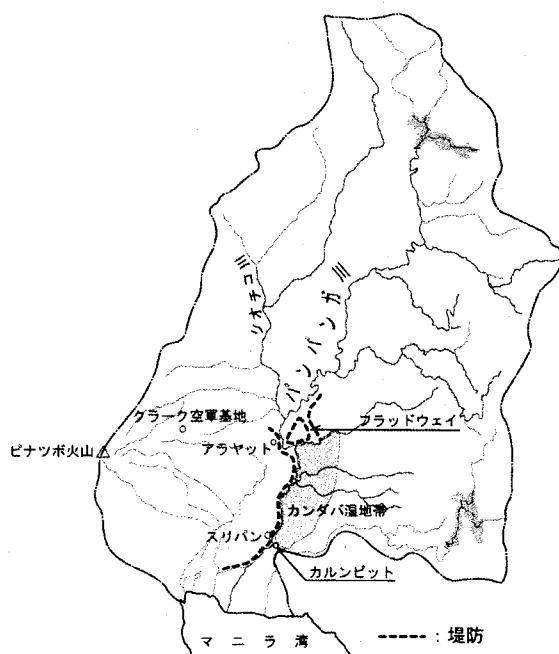


図-1 パンパンガ川流域図

2. カンダバ湿地帯の洪水制御機能

(1) 既往洪水

パンパンガ川における流量観測が開始された1960年以降の最大洪水は、1976年5月の台風ディダンによるものである。また、最近10カ年での主要な洪水としては1993年10月と1998年10月のものが挙げられ、アラヤット地点とスリパン地点にて洪水流量が観測されている。

表-1 パンパンガ川での既往洪水の諸元

洪 水	1976 年 5 月	1993 年 10 月	1998 年 10 月
流域面積 (km ²)	アラヤット	5,642	5,642
	スリパン	7,121	7,121
ヒーベー流量 (m ³ /s)	アラヤット	2,780	3,300
	スリパン	2,490	1,992
生起確率 (年)	アラヤット	10	15
	スリパン	15	10
洪水到達 時間 (hr)	アラヤット	67	42
	スリパン	105	88
降雨総量 (百万 m ³)	アラヤット	3,865	2,007
	スリパン	5,022	2,418
洪水総量 (百万 m ³)	アラヤット	2,228	1,592
	スリパン	2,284	815
流出率	アラヤット	0.576	0.793
			0.806

表-1より、アラヤットにおいて1976年の洪水は、1993年と1998年の洪水より洪水到達時間が長く、また流出率が低い。現地踏査および水文資料から、その原因として以下のことが考えられる。

- 1) 山地の荒廃化、中流部における農業開発などにより流域の土地被覆状況が変化したため、上中流域における雨水涵養能力が低下した。
- 2) アラヤット上流に位置し河川とカンダバ湿地帯とを繋ぐフラッドウェイの疎通能力が堆砂により低下したために、カンダバ湿地帯への洪水分流量が減少した。
- 3) 1976年洪水はモンスーンの影響によるため、台風による1993年洪水、1998年洪水より降雨継続時間が長かった。
- 4) 1976年洪水は雨季前半の5月、1993年洪水、1998年洪水は雨季後半の10月に発生していることから、土壤の水飽和度が1976年洪水の時に比して1993年洪水、1998年洪水の方が高かった。

(2) 流出モデルの作成

流出モデルの作成にあたって、スリパン地点より上流域7,121 km²について図-2に示すとおり27の流域に分割した。降雨データについては、流域内及び近傍にある13ヶ所の雨量観測所で観測された時間雨量を用いた。

解析ツールには、US Army Corps of Engineers

Hydrologic Engineering Center が開発した Hydrologic Modeling System HEC-HMS を用いた。HEC-HMS では、各流出・流下過程を幾つかの理論から選択して解析することが出来る。本流出モデルにおいては、データの入手可能範囲などから表-2に示すものを採用した。

表-2 流出モデルに用いた理論

Subbasin Loss	Initial and Constant
Subbasin Transform	Snyder Unit Hydrograph
Subbasin Baseflow	Recession
Reach	Modified Puls, Muskingum

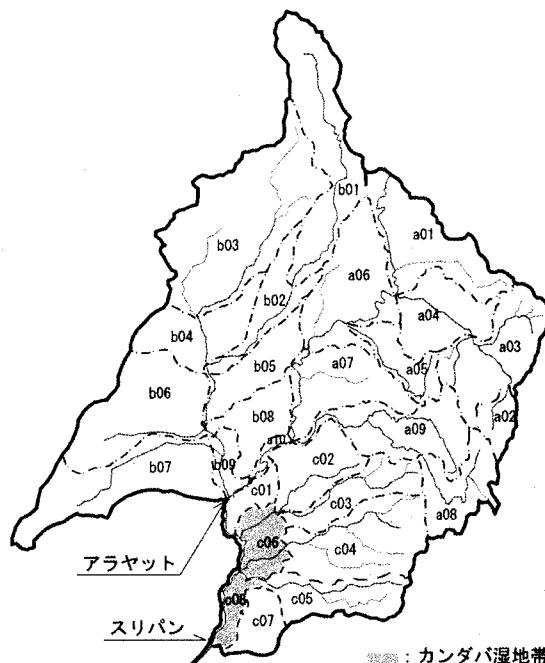


図-2 流域分割図

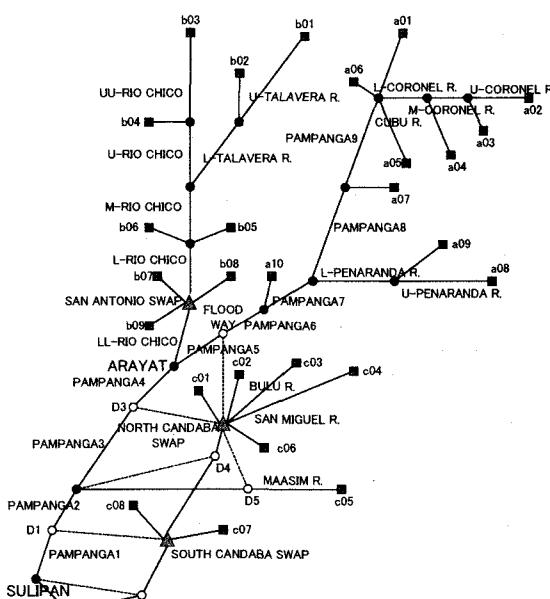
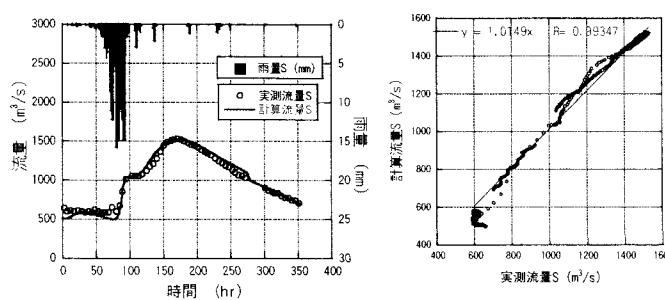
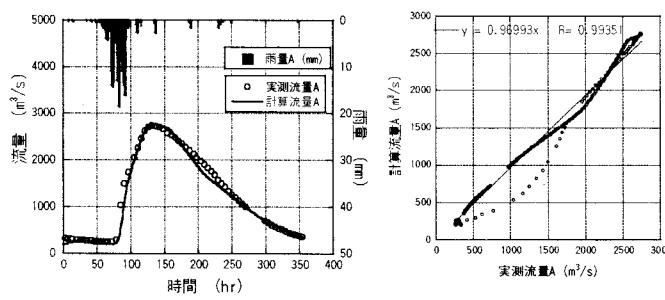
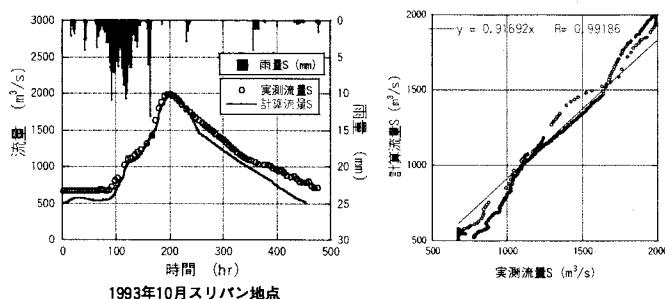
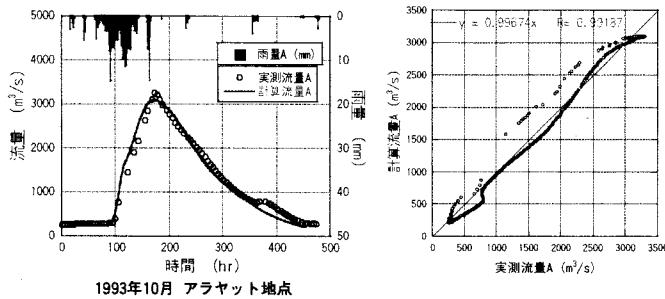


図-3 現況流出モデル図

表-3 流出モデルの検証

洪水 地点	1993年10月				1998年10月			
	アラヤット		スリパン		アラヤット		スリパン	
流域面積 (km ²)	5,642		7,121		5,642		7,121	
流量	実測	計算	実測	計算	実測	計算	実測	計算
ピーク流量 (m ³ /s)	3,300	3,095	1,992	1,994	2,747	2,771	1,530	1,524
ピーク時間	10月8日 6:00	10月8日 4:00	10月9日 5:00	10月9日 13:00	10月25日 13:00	10月25日 17:00	10月27日 2:00	10月27日 6:00
洪水到達時間 (hr)	42	40	88	96	43	47	81	85
降雨総量 (百万 m ³)	2,007	2,007	2,418	2,418	1,564	1,564	1,911	1,911
洪水総量 (百万 m ³)	1,592	1,604	815	763	1,262	1,252	517	604
流出率	0.793	0.799	-	-	0.806	0.800	-	-
相関係数	0.992		0.992		0.994		0.993	



1976年洪水に対して1993年洪水および1998年洪水は流出特性が著しく異なることから、現況を把握するため1993年洪水と1998年洪水を検証対象として、流出モデルを作成した。検証地点は流量観測が行われたアラヤットおよびスリパンとし、分割流域間の洪水の流入・流出条件は地形図、1998年洪水調査報告書および現地踏査結果を考慮して設定した。検証の結果、実測流量と計算流量の相関係数は0.992~0.994の範囲にあり、作成されたモデルは相関性が高いといえる。

(3) 洪水軽減効果の解析

作成した現況モデル(図-3)をベースとして、カンダバ湿地帯が無い場合の流出モデルを図-5のとおり作成した。

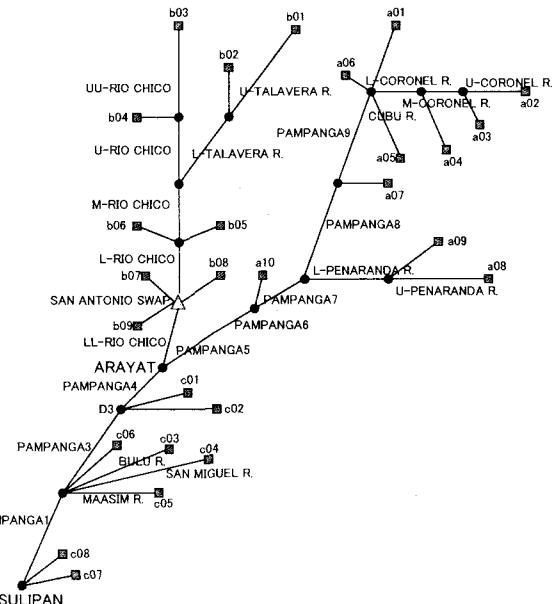


図-5 カンダバ湿地帯が無い場合の流出モデル

図-4 流出モデルの検証

表-4 湿地帯が有る場合と無い場合との流出特性の比較

洪水	1993年10月		1998年10月	
湿地帯の有無	有り	無し	有り	無し
地 点	スリパン 河口から 21 km	スリパン	スリパン 河口から 21 km	スリパン
ピーク流量 (m³/s)	1,994	3,422	4,380	1,524
ピーク流量低減率*	0.453	0.778	-	0.369
ピーク時間	10月9日 13:00	10月9日 14:00	10月7日 20:00	10月27日 6:00
洪水到達時間 (hr)	96	97	55	85
降雨総量 (百万 m³)	2,418	2,418	2,418	1,911
洪水総量 (百万 m³)	763	1,643	1,760	604
流出率	-	0.679	0.728	-
洪水容量低減率**	-	0.934	-	0.901

*, **: 低減率 = (湿地帶有り) / (湿地帶無し)

現況では湿地帯に流入した洪水は、湿地帯を南流してスリパン地点の東側のカルンピット地点から流出する。よって、湿地帯が有る場合と無い場合との洪水総量を比較検討するにあたって、スリパン地点およびカルンピット地点でのハイドログラフを合成したものを河口から21 km の地点（図-6 (b) 参照）でのハイドログラフとして用いた。

アラヤット地点でのピーク流量の生起確率が 10 年規模に相当する 1998 年 10 月洪水の検討結果について述べると、カンダバ湿地帯での洪水貯留により、

- 1) 本川中流スリパン地点におけるピーク流量は、湿地帯が無い場合には $4,130 \text{ m}^3/\text{s}$ 、湿地帯が有る場合には $1,520 \text{ m}^3/\text{s}$ であった。同地点におけるピーク流量は 37% に低減されている。
- 2) 湿地帯が有る場合、河口から 21 km 地点でのピーク流量は $2,890 \text{ m}^3/\text{s}$ であった。湿地帯が無い場合のスリパン地点でのピーク流量に対して、湿地帯が有る場合の河口から 21 km 地点におけるピーク流量は 70% に低減されている。
- 3) スリパン地点での洪水到達時間は、湿地帯が無い場合には 39 時間、湿地帯が有る場合には 85 時間であった。同地点における洪水到達時間は 2.2 倍になっている。

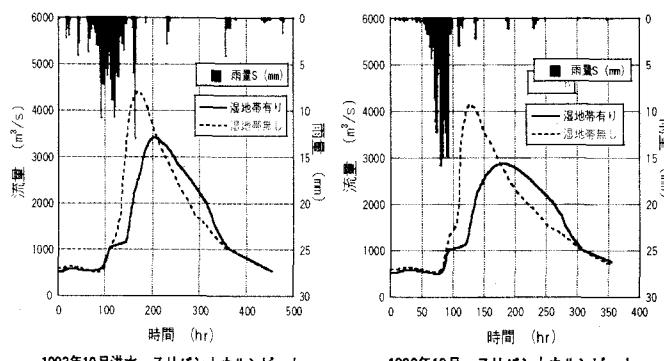


図-6 (a) 湿地帯が有る場合と無い場合のハイドログラフ

- 4) 本川中流スリパン地点における洪水総量は、湿地帯が無い場合には 1,397 百万 m^3 、湿地帯が有る場合で河口から 21 km 地点での通過洪水総量は 1,258 百万 m^3 であった。河口から 21 km 地点における洪水総量は 90% に低減されている。ということが判明した。

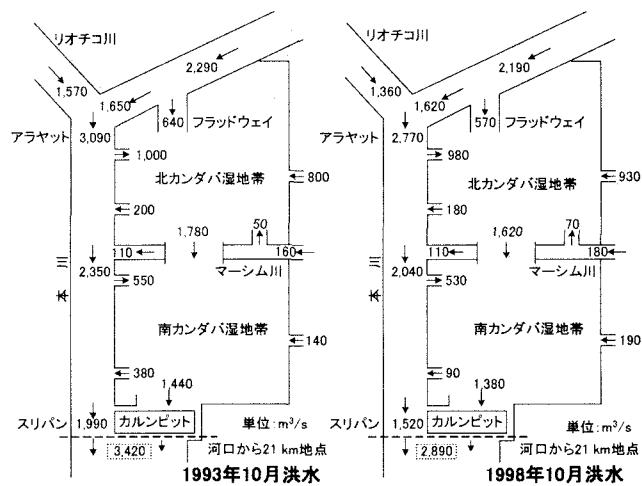


図-6 (b) 湿地帯が有る場合のピーク流量

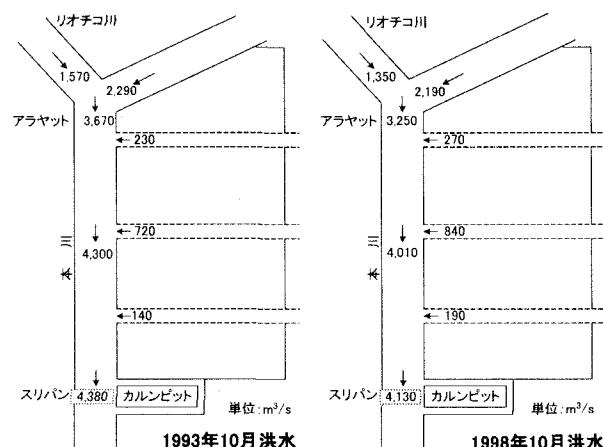


図-6 (c) 湿地帯が無い場合のピーク流量

解析の結果、1998年10月洪水時のスリパンおよびカルンピットにおける洪水総量は湿地帯が無い場合に対して139百万m³低減されており、これをスリパンの流域面積で除すると19.5mmとなる。つまり1998年10月洪水時の流域平均総雨量268mmのうち19.5mmをカンドバ湿地帯は貯水していることとなる。

パンパンガ川のカンドバ湿地帯と日本の利根川中流にある渡良瀬遊水地の規模を比較する。表-5に示すとおり、カンドバ湿地帯は利根川流域の約2/3の流域面積であるパンパンガ川流域において、渡良瀬遊水地の面積の約15倍、総貯水容量の約10倍の規模を持つ。また、1998年10月洪水時のスリパンおよびカルンピットにおいて低減された洪水総量139百万m³は、東北地方の雄物川水系玉川ダム（重力式コンクリートダム、堤高100m、堤頂長441.5m）の洪水調節容量107百万m³に相当する。

表-5 カンドバ湿地帯と渡良瀬遊水地の諸元

	パンパンガ川	利根川
流域面積 (km ²)	10,503	16,840
流路延長 (km)	260	322
	カンドバ湿地帯	渡良瀬遊水地 *
面積 (km ²)	486	33
総貯水容量 (百万m ³)	2,002.8	2×10^2

* 参考文献4)より

3. カンドバ湿地帯の土砂制御機能

(1) 流砂量

パンパンガ川においては、1980年に河床材料の粒度分布調査が行われ、掃流砂量・浮流砂量の経験式が作成されている。表-6に示す河床材料の粒度分布調査結果のとおり、河口からアラヤット地点までの河床材料の粒度分布はほぼ一様であり、流下方向での大きな変化はない。河床材料の平均粒径および中央粒径は微細粒に相当する。

表-6 河床材料の平均粒径および中央粒径

地 点	単位:mm	
	d _m	d ₅₀
アラヤット	0.10	0.07
スリパン	0.10	0.07
河 口	0.11	0.07

流砂濃度のサンプリングは1980年調査時に数回行われているが、流量と流砂量の関係式を求めるにはサンプル数が不充分であるとして、掃流砂量を佐藤-吉川-芦田式、浮流砂量をEngelund-Hansen式により算定している。

$$\text{全流砂量 } Q_s = Q_B + Q_{SL}$$

$$\text{掃流砂量 } Q_B = K_1 Q^{P_1}$$

$$\text{浮流砂量 } Q_{SL} = K_2 Q^{P_2}$$

表-7 流砂量算定式

地 点	K ₁	P ₁	K ₂	P ₂
アラヤット	1.479×10^{-6}	0.990	1.986×10^{-6}	1.610
スリパン	2.239×10^{-8}	1.652	2.296×10^{-10}	2.903

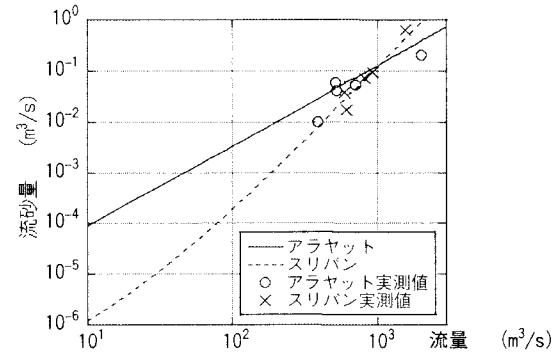


図-7 流砂量と流量との関係

(2) 堆砂機能の解析

アラヤット及びスリパンにおける河川流砂量を1987年から2000年までの観測日流量と先述の流砂量式により求め、アラヤットでの流砂量とスリパンでの流砂量との差分を2地点間でのカンドバ湿地帯への浮流砂流入量とした。流砂量算定の結果、アラヤットでの流砂量は928,200m³/年、河川からカンドバ湿地帯へ洪水が流入する6月から12月にかけてのアラヤットからスリパンまでのカンドバ湿地帯への浮流砂流入量は259,800m³/年の結果を得た。

アラヤット地点の上流にあるフラッドウェイから湿地帯への浮流砂流入量を算定した。フラッドウェイからの洪水流入期間は地形条件よりアラヤットからスリパンまでの流入期間とほぼ同一であり、洪水流入量は流出解析によるとアラヤットからスリパンまでの区間におけるカンドバ湿地帯への洪水流入量の約50%に相当する。従って、

$$\begin{aligned} \text{フラッドウェイからカンドバ湿地帯への浮流砂流入量} &\approx 259,800 \text{ m}^3/\text{年} \quad (\text{6月から12月にかけてのアラヤット - スリパン間浮流砂流入量}) \times 0.5^{1.61} \\ &= 85,100 \text{ m}^3/\text{年} \end{aligned}$$

ここで、流砂量と流量とは指数関数的な関係にあることから、洪水流入量比0.5に1.61乗(1.61:アラヤット地点での浮流砂量式のP₂)して求めた。

よって、カンドバ湿地帯への全浮流砂流入量は344,900m³/年と推定され、これによるカンドバ湿地帯での堆砂厚を以下のとおり求めた。

$$\begin{aligned} \text{カンドバ湿地帯での堆砂厚} &\approx 344,900 \text{ m}^3/\text{年} / 301.0 \text{ km}^2 \quad (1998 \text{年10月洪水時のカンドバ湿地帯での湛水面積}) \\ &= 0.11 \text{ cm}/\text{年} \end{aligned}$$

となった。ここで、1998年10月の洪水時のカンドバ湿地帯での湛水面積は、カンドバ湿地帯の水位-面積曲線式および当時の実測最大水位EL. 6.62mにより算定した。

湿地帯における実際の堆砂厚は場所により異なり、とりわけフラッドウェイにおける堆砂は著しい。2001年8月の現地踏査の際、フラッドウェイが堆砂の進行により天井河川の様相を呈していることを確認した。

表-8 流砂量算定結果

単位： $10^3 \times m^3$

地点 月	アラヤット ①	スリパン ②	①-②
1	5.5	1.4	4.1
2	3.8	0.4	3.4
3	3.9	1.0	2.9
4	4.8	3.8	1.0
5	3.6	1.8	1.8
6	52.2	31.4	20.8
7	159.8	99.8	60.0
8	175.0	126.3	48.7
9	221.4	145.6	75.8
10	195.8	161.2	34.6
11	59.5	53.6	5.9
12	42.9	28.9	14.0
計	928.2	655.3	272.9
6月～12月のアラヤット - スリパン間の 流砂減少量		(③) 259.8	
6月～12月のアラヤット - スリパン間の 流砂量減少率		0.28*	
		*③ / Σ①	

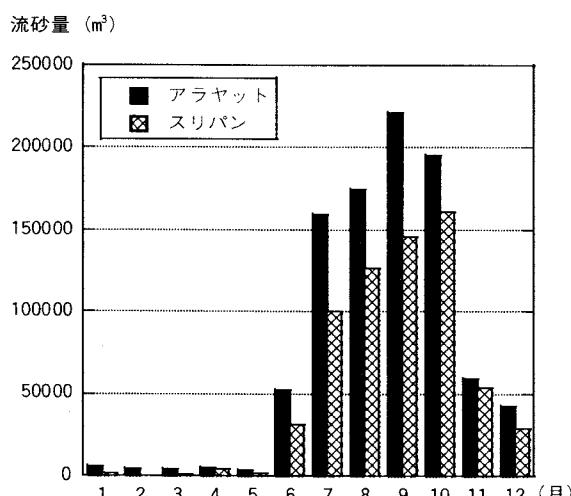


図-8 月別流砂量

4. おわりに

本研究では、カンドバ湿地帯による洪水流量の軽減効果を明らかにするための方法として、湿地帯が有る場合と無い場合で流出解析を行い、両者の流出特性を比較検討した。また、1987年から2000年までの観測流量および流砂量式を基に、湿地帯における年堆砂量を推算した。

アラヤット地点でのピーク流量の生起確率が10年規模に相当する1998年10月洪水について検討した結果、カンドバ湿地帯に関して以下の知見が得られた。

- 1) 本川中流スリパン地点におけるピーク流量は、湿地帯が無い場合には $4,130 m^3/s$ 、湿地帯が有る場合には $1,520 m^3/s$ であった。同地点におけるピーク流量は37%に低減されている。
 - 2) 湿地帯が有る場合、河口から21km地点でのピーク流量は $2,890 m^3/s$ であった。湿地帯が無い場合のスリパン地点でのピーク流量に対して、湿地帯が有る場合の河口から21km地点におけるピーク流量は70%に低減されている。
 - 3) スリパン地点での洪水到達時間は、湿地帯が無い場合には39時間、湿地帯が有る場合には85時間であった。同地点における洪水到達時間は2.2倍になっている。
 - 4) 本川中流スリパン地点における洪水総量は、湿地帯が無い場合には1,397百万 m^3 、湿地帯が有る場合で河口から21km地点での通過洪水総量は1,258百万 m^3 であった。河口から21km地点における洪水総量は90%に低減されている。
- カンドバ湿地帯における堆砂量については、
- 5) 湿地帯上流のアラヤット地点における年流砂量は $928,200 m^3/\text{年}$ であり、パンパンガ川からカンドバ湿地帯への浮流砂流入量は $344,900 m^3/\text{年}$ である。
- ということが判明した。

参考文献

- 1) JAPAN INTERNATIONAL COOPERATION AGENCY: FEASIBILITY REPORT ON THE PAMPANGA DELTA DEVELOPMENT PROJECT, MAIN TEXT, APPENDICES VOLUME I, II, February 1982
- 2) NIPPON KOEI CO., LTD. IN ASSOCIATION WITH NIKKEN CONSULTANTS, INC. AND BASIC TECHNOLOGY AND MANAGEMENT CORPORATION: TECHNICAL NOTES PART I HYDROLOGICAL DATA BOOK PAMPANGA DELTA DEVELOPMENT PROJECT, March 1989
- 3) NIPPON KOEI CO., LTD. IN ASSOCIATION WITH NIKKEN CONSULTANTS, INC. AND BASIC TECHNOLOGY AND MANAGEMENT CORPORATION: INVESTIGATION REPORT ON FLOOD BY TYPHOON LOLENG IN PAMPANGA RIVER BASIN, December 1998
- 4) 国土交通省 関東地方整備局 利根川上流工事事務所：利根川パンフレット, 2001
- 5) (財) 日本ダム協会：ダム年鑑 1999
- 6) US Army Corps of Engineers Hydrologic Engineering Center: Hydrologic Modeling System HEC-HMS User's Manual Version 2.1, January 2001
- 7) US Army Corps of Engineers Hydrologic Engineering Center: Hydrologic Modeling System HEC-HMS Technical Reference Manual, March 2000

(2002. 4. 15 受付)