# 生態系保持空間を有する多摩川上流部における 治水と環境の調和した川づくりに関する研究 Study on river works in consideration both flood control and river environment in the upper Tama River with the ecosystem maintenance space

上村 勇太 (河川工学研究室) Yuta Uemura / River Engineering Lab.

Key Words : bipolarization area, river crossing structure, flood control, river environment

### 1. 序論

多摩川の高水敷は、昭和55年に策定された多摩川河川 環境管理計画により8つの利用空間に分類されている. 中でも多摩川上流部の高水敷の大部分は、貴重な生態 系を保持すべき生態系保持空間(通称⑧空間)に位置付け られている.しかし,近年,低水路の河床低下により, 河道の二極化が進行し、地下水位が低下、高水敷の冠 水頻度が減少したことから、ハリエンジュなどの外来 種による高水敷の樹林化や、湧出池、礫河原の減少等 の環境上の問題が生じている<sup>1)</sup>. また, 上流部には, 都 市の交通網の一角を担うJR中央線、八高線の橋梁等の河 川横断構造物が多く設置されているが、それらの周辺 では、露出した土丹層の浸食が著しく、これによる橋 脚護床工の変形といった,河川横断構造物の安定性低 下<sup>2</sup>が懸念されている.上記の諸問題に対して,近年改 修工事が進められており、大きな落差が生じていたJR八 高線鉄橋(44.8km)直下の河床の埋戻しによる河床高の回 復が行われている.写真1に、IR八高線直下における埋 戻し前後の様子を示す. これを見ると、広い範囲で露

出していた土丹層が埋戻しにより被覆され、礫河原が 広がっている.現在、下流区間に関しても掘削、埋戻 し等の計画が検討されているが、治水と環境の調和し、 維持管理上安定な河道断面形状や段階的な整備方法等 の課題が残されている.

本文では、八高線直下の河床埋戻し前に発生した平 均年最大流量規模のH23.9洪水を対象に観測水面形の時 間変化を用いた非定常洪水流解析モデルに基づいて洪 水流下時の水位、流速分布を明らかにし、改修前の河 道の問題点を示す.また、構築したモデルを用いて治 水と環境の調和した川づくりに向けた整備方法につい て検討する.

# 2. 多摩川上流部でのH23.9洪水の再現計算と改修 前河道での問題点の抽出

## (1) 解析法及び解析条件

図-1に検討対象とする日野橋観測所である39.8kmから 46.2km区間の平面図を、図-2にH23.9洪水時の日野橋観 測所流量ハイドログラフをそれぞれ示す.検討対象区 間では、H23.9洪水時に、図中の黄色プロットで示す箇



所に、簡易水位計が設置され水位が観測されており、 水面形の時間変化を得ている.本研究では、H23.9洪水 の観測水面形の時間変化を用いた非定常準三次元洪水 流解析を行う.解析には、内田・福岡の浅水流の仮定 を用いて簡略化したSBVC3を適用した<sup>3</sup>.対象洪水の前 と後の横断測量データより、顕著な河床変動が認めら れなかったため、河床を固定床条件として解析を行っ た.上下流端境界条件には、日野橋地点と43.75kmの観 測水位時系列データをそれぞれ与えた. 解析の地形デ ータは、洪水直後の平成24年に100m間隔で実施された 河川横断測量結果を用いた.対象洪水が低水路満杯規 模で流れるため、低水路内の形状を適切に再現するこ とが重要と考え、航空写真を参考に低水路内の澪筋の 形状を,詳細に取り込んだ.また,各河川横断構造物 については構造図に基づいて平面位置, 堰高等の形状 を再現した. 高水敷粗度係数は地被状況に応じて 0.041~0.045の値で設定し、低水路粗度係数は解析水面形 の時間変化が観測値を再現するように0.025~0.040の値を 与えた. 土丹の露出により, 河床の凹凸の影響を強く 受けると推察される42.8km~43.1kmの区間については、 粗度係数を大きめに与えた.

#### (2) 解析結果と考察

図-3に、水面形の時間変化の解析値と観測値の比較を示す.低水路内の澪筋の地形を詳細に取り込んだことから、低い水位の時間帯も含めて解析水面形は観測水面形を概ね再現できている.また、大きな落差が生じているJR中央線、八高線鉄橋付近では、水面勾配が局所的に大きくなっていることがわかる.図-2に、水面形を再現するように洪水流解析を行った結果得られた流量ハイドログラフを示す.参考のためにH-Q換算流量を示している.解析流量は、ピーク付近において、H-Q換算値を下回っているが図-3に示すように水面形を十分に説明できていることから、本解析で得られた上流端の解析流量を以後の検討に用いることとする.

図-4に解析流量ピーク時の水深平均流速コンター図を 示す.これによると平均年最大流量規模の洪水が流下 した場合,⑧空間である高水敷への冠水はほぼ見られ ず,低水路内の水深平均流速は4m/sを超えることがわか る.特に,低水路幅が狭く,深掘れが生じている 43.0km-43.4km区間と,大きな落差が付いているJR八高 線,中央線鉄橋付近では,局所的に6m/s以上の高速流が 発生していることが確認できる.以上より,改修前の 河道では,主流が集中する43.0km-43.4kmの左岸堤防際 付近と,落差が大きく局所的に高流速が生じるJR鉄道橋 の直下流部が,治水上危険箇所となっていたことが明 らかとなった.







# 3. 治水と環境の調和した河道に向けた段階的な 整備方法の検討

JR八高線下流部の埋戻しが既に行われ、今後も引き続 き八高線下流の低水路河床の埋戻しを主とした河道改 修工事が予定されている.改修を進めていくにあたり、 治水面では、危険箇所について構造物周辺での大きな 落差や堤防際への流れの集中を緩和していくことが重 要であり、また、環境面では⑧空間の湿潤環境を改善 し、オギ・ヨシ原、礫河原が回復するよう、高水敷の 冠水頻度や、地下水位を上げていく必要がある.また 整備には、大量の河床埋戻し材料を要することから、 河道整備を一気に完了することが困難となる.そこで、 段階的な河床埋戻しによる、流況の改善と河床安定性 を検討する.

#### (1) 段階的な整備の考え方

改修工事における実績の埋戻し土量は、二ヵ年で約10万m<sup>3</sup>であった.本研究では、二段階の埋戻しを想定し、 各段階の埋戻し土量は、実績値の半分である約5万m<sup>3</sup>を 目安とした.図-5に、改修途中のH27.6河道と第一、第 二段階の河床埋戻し(案)最深河床高縦断図を示す.第一 段階では、局所的に大きな流速が生じていた 43.0km-43.4kmの左岸堤防際深掘れ箇所を含む 42.6km-44.1kmの低水路河床の埋戻しを優先して行うこと とし、縦断的な落差が生じないように埋戻し河床高を 設定した.また、埋戻した土砂をなるべく下流に流出 させないよう42.6kmと43.3kmの位置に土砂を捕捉するた





めの帯工を設置した.また,第二段階では,JR八高線, 中央線に配慮し,43.5km-44.1kmの区間でこれらの護床 の高さを結んだ埋戻しラインに沿って河床高を設定し ており,これは、多摩川百景として親しまれている 43.0km付近の筋状の土丹が露頭した景観の保全にも配慮 している.図-6に、埋戻し河道の横断面図を示す.第一 段階では、緑色部分を、第二段階では青色部分を埋戻 すものとし、また高水敷上の植生保全のため42.0km-44.6 km区間の右岸高水敷に水路を開削し⑧空間へ地下水涵 養を行うこととしている.

#### (2) 検討方法及び解析条件

解析には、2章で構築した解析法に河床変動計算を付加した非定常洪水流・河床変動解析法を適用した.河床変動計算には、掃流砂と浮遊砂の両方を考慮した. 上下流端境界条件には、2章で求めた上流端の流量ハイドログラフと日野橋地点の観測水位時系列データをそれぞれ与えた.図-7は、河床埋戻し区間に用いた河床材料粒度分布を示す.河床面から鉛直下方30cmの範囲には、(a)に示すH27.6調査結果の粒度分布を、その下層には、(b)に示す粗い粒径の埋戻し材料を与えた.埋戻し区間以外の粗度係数は、2章と同じ値を与え、埋戻し区間については、図-7に示した河床材料から推定したn=0.027を与えた.第一、第二段階それぞれの解析メッシュの初期地形は、平成27年6月に行われた横断測量データを基に、図-6中の緑、紺で示すそれぞれの河床高となるように設定した.

### (3) 解析結果と考察

図-8に、改修前河道と第一、第二段階河道における流量ピーク時の水面形を示す.改修前河道では、八高線付近と43.0km-43.4kmで水面勾配が局所的に大きくなっているが、第一及び第二段階河道ではこれらが改善され、全体的に緩やかな水面勾配となっていることがわかる.図-9に、第二段階の河道における流量ピーク時の









図-7 解析で埋戻し区間に与えた初期の河床材料粒度分布

水深平均流速コンター図を示す.改修前と比べると, 43.2kmからJR八高線鉄橋にかけて水面幅が大きく広がっ ており、また、42km付近ではせせらぎ水路からの溢水が 生じることで⑧空間である高水敷の冠水域が増大する ことがわかる.また、6m/s以上の高流速が発生していた JR八高線付近の流速は、3m/s程度まで低下していること が確認できる. 図-10, 図-11に, 第一, 第二段階の埋戻 し河道での洪水後の河床変動量コンター図を示す.第 一段階河道では、帯工を設置した42.6km、43.3kmの上流 側で、土砂が堆積傾向にあることから、帯工によって 埋戻し土砂の流出を抑制する効果があることがわかる. 一方、第二段階河道では、埋戻し土砂が下流に流出し ている. これは, 依然43.0km~43.4kmの左岸堤防際付近 に流れが集中しているためであり、この区間において は、例えば巨石付き盛土砂州4等により主流を堤防際か ら河道中央に寄せるための工夫が必要であると考えら れる.

#### 4. 結論と今後の課題

河川横断構造物が連続し,河床の著しい深掘れが生 じている多摩川上流部⑧空間区間において,観測水面 形の時間変化に基づいた洪水流解析モデルによって, 平均年最大流量規模のH23.9 洪水で生じた現象を説明で きることを示した.低水路幅が狭く深掘れが生じてい る43.0km-43.4kmの左岸堤防際付近と大きな落差が生じ ているJR鉄道橋付近において,6m/sを超える高速流が 発生し,治水上危険となることを明らかにした.更に, 治水と環境の調和した川づくりに向けた段階的な河床 の埋戻しを想定した河道断面形状を設定し,洪水流・ 河床変動解析により,平均年最大流量規模洪水に対す る流況改善効果と河床の安定性を示した.この結果, 帯工を用いた段階的な河床埋戻しによって流況が改善 され,また生態系保持空間の機能回復に効果があるこ とを明らかにした.

今後は、43.0km~43.4kmの左岸堤防際から主流を河道 中央に寄せるための技術的検討や、改修河道の長期的 な安定性について検討していく.

#### 参考文献

1)小澤太郎,福島陽介,海津義和,後藤岳久,福岡捷二:多 摩川上流部における治水と環境が調和した総合的な河道管理, 河川技術論文集,第19巻,pp471476,2013.2)忠津哲也,鈴 木研司,内田龍彦,福岡捷二:洪水流による土丹河床高さの経 年変化と堰周辺の砂州変形に伴う洗掘深の増大について,河川 技術論文集,第15巻,pp249-254,2009.3)内田龍彦,福岡捷 二:種々の水深積分モデルを用いた湾曲部三次元流れ機構と適 切な解析法の考察,土木学会第70回年次学術講演会公演概要集, 第Ⅱ部門,2015.4)国土交通省北陸地方整備局河川部北陸急 流河川研究会:治水と環境の調和した新たな河岸防護技術の手 引き,2013.



図-8改修前河道と第二段階河道の水位ピーク時の水面形の比較



図-9第二段階河道の流量ピーク時水深平均流速コンター図



図-10第一段階河道の洪水後河床変動量コンター図



図-11 第二段階河道の洪水後河床変動量コンター図