飯塚市を中心とした都市域の ダイナミック氾濫解析

~2003年7月遠賀川豪雨災害を対象として~ DYNAMIC FLOOD SIMULATION FOR INUNDATION FLOW OF THE URBAN AREA IN THE ONGA RIVER BASIN

秋山 壽一郎¹・重枝 未玲² Juichiro AKIYAMA and Mirei SHIGE-EDA

¹正会員 Ph.D. 九州工業大学教授 工学部建設社会工学科(〒 804-8550 北九州市戸畑区仙水町 1-1) ²正会員 博士(工) 九州工業大学講師 工学部建設社会工学科(大学戦略室付)(同上)

A filed study and dynamic flood simulation on the Onga River heavy rainfall disaster in July $18\sim21$, 2003 were conducted. Firstly, the flood process in the Iizuka-city area, which suffered the greatest damage in the Onga basin, was examined based on field study. Secondly, the flood simulation model was applied to the Iizuka-city area. The water movement in the urban area including the Onga River, main branch rivers was simulated simultaneously and the computed results compared with the flood process examined in the field study. Finally, the effect of the river improvements on the flood damage was examined through the numerical simulation. It shows that the model is a useful tool for examining the effects of the improvement work of a main river to inundation flows from tributary rivers.

Key Words : inundation flow, dynamic flood simulation, urban areas

1. はじめに

現行の治水計画では,過去の災害実績などを勘案し, 計画基準点で設定された基本高水流量に対して洪水防 御効果が確保されるように雨水処理分担が決定される. このような基本高水に基づく治水計画は、自然現象と して超過洪水が発生する可能性がある以上, 妥当な計 画手法と考えられる.しかしながら,近年の集中豪雨 の激化に伴い、過去の降水記録に基づく計画降雨量の 根拠が乏しくなっていることや、都市域内では内水域 が存在する場合が多いにもかかわらず、外水氾濫を主 体として体系化されていることなど、現行の洪水防御 計画に限界が生じていることもまた事実である. 広範 囲にわたってライフライン等への被害が生じる都市域 では、出水被害を最小化するようなハード・ソフト両 面での流域対策がこれから益々重要になると考えられ, 都市域での流域対策に深く関与する本川と支川の整合 性、本川と下水道による雨水排除、堤外地と堤内地と の雨水のやりとりなどの諸要因を適正かつダイナミッ クに評価し、流域対策を検討・策定できるツールや手 法の確立が強く望まれる. そのような検討等が可能な

氾濫解析モデルとしては,流域全体を対象として,氾 濫原・河川・下水道網等の各流れを個別にモデル化し, それらを越流公式等で接続した統合型氾濫解析モデル がある^{1),2)}.一方,著者らは,都市域程度のスケールを 対象として,これら各流れを平面的かつ一体的に取り 扱えるダイナミック型氾濫解析モデル(以下,包括型ダ イナミック氾濫解析モデル)^{3),4)}の開発を行っている. 平成15年度に「特定都市河川浸水被害対策法」が制定 されたことで,このような包括型の氾濫解析モデルの 需要は高まっている.

2003 年7月の九州豪雨災害では、梅雨前線の停滞, 台風7・8号等の相乗作用により18日~21日にかけて 記録的な豪雨となり,死者・行方不明者23名,住家の 全半壊104棟,床上浸水3539棟,床下浸水4213棟に 及ぶ甚大な被害となった.北部九州でも御笠川の氾濫 による博多駅周辺の浸水被害,遠賀川流域の浸水被害 などが発生した.本研究で対象とする遠賀川流域では, 飯塚市の旧飯塚地区で最大で約1.5mの湛水深となり, 中心商店街および周辺一体が大きな被害を受け,床上 浸水1,569棟,床下浸水724棟をはじめとして,電気・ 水道などのライフラインにも被害が生じ,被害総額は



図-1 各観測所での水位の時間変化 (出典 国土交通省⁵⁾)

180億円余に及んだ.また,飯塚市に隣接する穂波町で も床上浸水460棟,床下浸水341棟などの被害となっ た.家屋罹災率は飯塚市で6.93%,穂波町で7.91%と なっており,これらの数字が両地域での浸水被害の深 刻さを物語っている.

本研究では、まず遠賀川流域で最大の被害となった 飯塚市とその周辺区域の氾濫プロセスについて考察を 加え、次に現在開発中の包括型ダイナミック氾濫解析 モデルにより、遠賀川(本川)と河道および氾濫原を 包括的に取り扱った洪水・氾濫解析を試みた.最後に、 数値シミュレーションに基づき、本川の河道改修が氾 濫プロセスに及ぼす影響と効果について検討を加えた.

遠賀川流域と災害の概要

遠賀川は,穂波川などの多くの支川が合流し筑豊平 野を流れ響灘に注ぐ,全長 61km,流域面積 1,026km2 の1級河川である.流域面積は九州地方の1級河川で は中規模にすぎないが,流域内には飯塚市,直方市,中 間市,田川市などの中小都市が位置しており,流域人 口は約 67 万人で筑後川に次いで多い.

降雨状況としては,雨雲が集中的に流れこんだ太宰 府市から北九州市小倉南区へかけての帯状の範囲で記 録的な豪雨となり,18日00時の降り始めから19日 09時までの総雨量は,太宰府市で361mm,小倉南区 で306mmを記録した.飯塚市では83mmの観測史上最 大の1時間降水量を記録し,総雨量は329mmに達した. 遠賀川流域の川島雨量観測所,内野雨量観測所および 採銅所雨量観測所では,18日の降り始めから19日24 時までに,総雨量313mm,178mmおよび237mmがそれ ぞれ記録されている⁵⁾.

出水状況としては (図-1),秋松橋水位観測所では,19 日6時に6.84m (ピーク水位)となり,計画高水位を 約0.4m上回った.川島水位観測所では19日6時50分 に5.92m (ピーク水位)を記録し,危険水位を0.52m 上回った.日の出橋水位観測所では,19日8時20分に 8.07m(ピーク水位)を記録し, 危険水位を 0.37m 上 回った. また, いずれも平成 13 年 6 月の出水時に記録 した既往最高水位を遥かに超えた. 秋松橋水位観測所 では 19 日 2 時~3 時の間に 1.44m から 4.21m, 川島水 位観測所では 4 時~5 時の間に 2.99m から 4.57m に急 激に水位が上昇した. 昭和 28 年と平成 13 年の出水を 比較すると, 短時間での急激な水位上昇に今回の出水 の特徴が見られる.

3. 氾濫プロセスの考察

特に浸水被害が大きかった飯塚市および穂波町を中 心とした氾濫区域を調査対象とした.遠賀川と穂波川 沿いに湛水区域が広がっており,家屋浸水区域の大部 分が飯塚市周辺に集中している (図-2).調査対象区域 には,a~fで示す河川,A~Fで示す排水機場,αと βで示す排水樋門,破線で囲んだ地域には用・排水路網 などの氾濫プロセスに影響を及ぼす要素が存在してい る.これより,内住川 (a),穂波川 (b),明星寺川 (c), 建花寺川 (d),碇川 (e)の周辺地域,用・排水路網が存 在する地域,および市街地で浸水したことがわかる.

図-2は、湛水域と10m 格子標高データに基づき作成した地盤高コンター図とを重ね合わせたものである. なお、詳細な部分については1/2,500 地図に基づいている.以下では、痕跡湛水域、地形特性、排水区等の情報に基づき区分された①~⑥の各サブ地域での氾濫 プロセスを考察する.

サブ地域① この地域には、内住川, 排水路網およ び道路1が存在する. 痕跡水位が, 道路1の標高より も低くなっていることから, 内住川と排水路網が氾濫 し, 道路1の西側の流域では内住川からの氾濫水は地 盤の高低差のために図中の白抜き矢印のように流下し 道路1で堰き止められたと考えられる. なお, 穂波と 内住川の合流部付近の氾濫は確認されている. 排水路 網からの氾濫水は地盤の高低差と道路1のために図中 の白抜き矢印のように流下したと考えられる.

サブ地域② この地域には,穂波川と道路2が存在 する. 湛水域から穂波川が氾濫したと推察され,氾濫 水は地盤の高低差のために図中の白抜き矢印のように 流下し,痕跡水位より標高の高い道路2で堰き止めら れたと考えられる. なお,道路による氾濫流制御効果 が認められる.

サブ地域③ この地域には、明星寺川と建花寺川、明 星寺川と穂波川との合流部に徳前排水機場(A),また 建花寺川と遠賀川との合流部に片島排水機場(B),飯 塚排水樋管(a)および排水路網が存在する.飯塚市の 中心市街地は、穂波川と遠賀川の左岸に沿って広がって おり、そこでの標高は周辺地域に比べて低くなってい る.また、この地域の雨水排除は片島排水機場により 行われている. 湛水域から明星寺川と建花寺川が氾濫



図-2 調査対象領域, 湛水域および地盤高

したと考えられる.明星寺川については、穂波川の秋 松橋水位観測所と遠賀川の川島水位観測所のいずれの 水位も明星寺川の堤防高より大きくなっていることか ら,明星寺川と穂波川の合流部付近での水位が明星寺 川の堤防高を超え、氾濫・湛水したと考えられる. ま た,明星寺川上流では地形が谷底のようになっており, 雨水と氾濫水は合流部に向かって集まったと考えられ る. その結果,徳前排水機場の処理能力を超え,氾濫 水は穂波川との合流点付近から、矢印に示すように標 高の低い中心市街地に広がり, さらには片島排水機場 に向けて浸水が拡大していったと予想される. その一 方で、この地域の雨水排除を担う片島排水機場も処理 能力を超え、中心市街地の浸水が拡大していったと考 えられる.建花寺川については,蛇行部や遠賀川との 合流点周辺で湛水が生じている. 蛇行部での氾濫は確 認されており、蛇行部ではそこでの水位上昇のため溢 水したと考えられる.遠賀川との合流点周辺の湛水は. 上述したように明星寺川の氾濫に起因している.

サブ地域④ この地域には、碇川、熊添川および用・ 排水路網が存在する. 碇川の堤防高には充分な余裕が あることや、地盤高さと痕跡水位から碇川周辺の湛水量 はおおよそ右岸側で180.000m³、左岸側で300.000 m³ 程度と推定され、碇川の両岸側での湛水量はかなり異 なっていることから、碇川が溢水した可能性は小さい. 一方、熊添川の氾濫は確認されていることから、熊添 川が氾濫し碇川右岸側の地域が湛水したと考えられる. 碇川左岸側の地域では、穂波川の水位が計画高水位を 超え,西徳前排水樋管 (β) が閉鎖されたために,用・排 水路網が氾濫し湛水したと考えられる.

サブ地域⑤ この地域には、新川、JR 九州の福北ゆ たか線および学頭排水機場(E)がある.新川は福北ゆ たか線との交差点で暗渠化されており、これがボトル ネックとなり、新川が氾濫したと推察される.鉄道の 北側で湛水が認められないのは、鉄道盛土によって氾 濫水が地域⑤に止められたためと考えられ、盛土によ る氾濫流制御効果が認められる.また、学頭排水機場 周辺についても、同様に新川からの氾濫水は鉄道盛土 により堰き止められたと考えられ、そこでの湛水は農 業用水路の氾濫によると推察される.

サブ地域⑥ この地域には、周辺より標高の高い道路3とその両側に用水路がある.痕跡水位が道路3より低いことから、用水路からの氾濫水が図中の白抜き矢印のように流下したと考えられる.

4. 包括型ダイナミック氾濫解析

本研究で用いた包括型ダイナミック氾濫解析モデル は、非構造格子に基づく SA-FUF-2DF(Spatial Averaged Finite-volume method on Unstructured grid using Flux-difference splitting technique for 2D Free surface flows) モデル³⁾ に氾濫の主因となる河川と氾濫流 に固有の種々の要素の取扱いを組み込んだものである. その基本性能としては、河川と市街地を含む都市域で の本川や支川の破堤を含む外水氾濫^{3),4)}と内水氾濫を解



析可能なモデルである.河道と氾濫原を区別せず一体 的に取り扱うため,例えば,破堤氾濫,越流公式等で曖 昧に取扱われていた河川から氾濫原への越水や溢水プ ロセス,あるいはその逆のプロセスなどを含む,対象 領域全体での雨水のダイナミックな評価が可能である. なお,このような氾濫プロセス^{3),4)}やSA-FUF-2DFの 河道内流れ⁶⁾の再現性については,室内実験結果を通じ 充分に検証されている.

以下では、飯塚市を中心とした氾濫域に同モデルを 適用し、氾濫プロセスならびに本川の改修効果につい て検討を加える.

(1) 氾濫解析の対象領域と解析用データ

氾濫解析の対象領域は、飯塚市街地および遠賀川・穂 波川・建花寺川・碇川・明星寺川の5河川を含むように 選定した.遠賀川と穂波川については、水位あるいは 流量の時系列がわかっている川島水位観測所から鶴三 緒排水機場の区間と遠賀川との合流点から秋松橋水位 流量観測所までの区間を、明星寺川については直轄区 間を、その他の支川については合流点から氾濫原の境 界までの区間をそれぞれ対象領域とした。

解析用データは次のように作成した. 河道・道路・堤 防など氾濫原要素の線形は、1/2,500の平面地図から座 標を抽出した.次に、計算領域の境界と氾濫原要素の線 形に沿って、40~50m間隔でメッシュ間隔を与え、メッ シュジェネレータにより非構造格子を形成した. その 際,本川については8~15個,支川については1~5個 のメッシュを配列した. さらに, 各メッシュに対して地 盤高と河床高を与え、地盤高コンター図を作成した. 氾 濫原の地盤高は10m 格子の数値標高データに基づいて いる. 遠賀川, 穂波川および明星寺川の河道および堤 防周辺については、河道の横断面図から堤防高と河床 高を読み取り, 流下方向にそれらを線形補間し作成し た. 碇川と建花寺川の河道については、河床高に関す るデータが入手できなかったので、周辺地域の地盤高 から一定高さ掘り下げ、1/2,500の平面地図に基づき、 河道線形に沿って一定高さの堤防を作成した。用・排 水路網や規模が極めて小さい新川と熊添川については, 河道の情報に不明な点が多く考慮していない.鉄道盛 土については、地盤高で解像できるものについてのみ 考慮している.

粗度係数については,飯塚市基本図 (1/2,500) の地 図記号に基づき氾濫原の土地利用形態を分類し,河道 (0.035),田畑(0.025),山林(0.06),宅地(0.04)をそれ ぞれ与えた.降雨と雨水排除システムについては、川島 雨量観測所の時間降雨量から求めた各排水区の流出流 量 q_r を排水区の面積で除した単位面積あたりの流出流 量 q_r および各排水区の排水先となる幹線下水道の計画 流量または排水機場の計画排水量 Q_d を排水区の面積で 除した単位面積あたりの排水量 q_d をそれぞれ求め、連 続の式の発生・消滅項として $q_r \ge q_d$ を各計算メッシュ に与え処理した.ただし、雨水幹線の計画流量が不明 な箇所では $Q_d=0$ とした.なお、用・排水路網につい ては排水量が不明であったために考慮していない.

河道の境界条件としては、穂波川上流端では秋松橋水 位観測所での流量ハイドログラフ(図-3)を、遠賀川上 流端については鶴三緒排水機場での水位の時間変化を、 下流端については川島水位観測所の水位の時間変化(図 -1)を与えた.支川(明星寺川,建花寺川,碇川)につ いては、解析に必要な資料が得られなかったため、計 画高水流量および川島雨量観測所の降雨データを用い、 単位図法で仮想的なハイドログラフを作成し与えた.

計算時間ステップは,クーラン型の安定条件³⁾に基づ き決定した.クーラン数としては 0.1 を用いた.なお, 計算に要した実時間は,CPU:Pentium 4 3.1GHz,メ モリ:1GBのPC で 72 時間程度であった.

(2) 氾濫プロセスの再現

図-4は、本解析より得られた浸水プロセスを示した ものである.これより、地盤高の低い殿浦排水機場(D), 飯塚排水樋管 (α),西徳前排水樋管 (β),建花寺川と遠 賀川との合流部付近および鉄道の東側と新川の北側に 囲まれた地域で、雨水排水システムで排除できなかった 余水のために湛水が生じる様子や、明星寺川の氾濫水 により徳前排水機場から飯塚排水樋管さらには片島排 水機場に向けて浸水域が拡大していく様子などがわか る.本解析結果は、明星寺川からの氾濫水が午前5時 40分頃に東町商店や嘉穂劇場に到達したことや、堤防 高が右岸側に比べ低くなった左岸側より明星寺川の溢 水が始まり、次に右岸側からも溢水が生じ、その後明 星寺川の水位の低下とともに右岸側から溢水が治まっ たことなどを示唆している.一方,建花寺川では蛇行 部上流での水位上昇により溢水し、地盤高の高低差の ため,浸水域が左岸側では河道沿いに,右岸側では痕 跡湛水域と同様な方向に広がっていくことがわかる.

痕跡調査によれば、サブ領域③での痕跡湛水深は0.25 ~1.55mの範囲であり、飯塚排水樋管(α)と徳前排水 機場(A)との間に位置する K 点では午前 7 時 10 分の 時点での湛水深が約 1.0m であったことが確認されて いるが、解析結果もほぼこれと同程度であった.一方、 サブ領域④の碇川周辺の地域での痕跡湛水深は、碇川 左岸側の地域では 0.2~0.8m、右岸側の地域では 0.1~ 0.6m 程度であったが、解析ではいずれも 0.2m 程度で



図-4 6:00 AM での解析浸水域 (上), 8:40 AM での湛水域 と痕跡湛水域の比較 (下)

あった.また,サブ領域⑤では0.3~1.0mであったが, 解析では0.2m程度であった.サブ領域④と⑤で解析結 果が小さくなった理由は,先述したように用・排水路 網と新川・熊添川が考慮されていないためである.図 -4には,痕跡調査と解析より得られた湛水区域も示し てある.サブ地域③では,解析結果は痕跡調査から得 られた湛水区域と全体的にほぼ一致している.ただし, 明星寺川周辺や建花寺川の蛇行部周辺での再現性は必 ずしも十分ではない.これは本モデルの再現性に起因 したものではなく,地盤高データが十分な解像度を有 していないためである.

図-5は、河道流れと氾濫水の流速ベクトルを示した ものである. 図中の黒塗り矢印と白抜き矢印はそれぞ れ解析と調査から得られた氾濫水の挙動を示している. なお、白抜き矢印に対応する黒塗り矢印が示されてい ない箇所は、氾濫水に動きが認められなかった箇所で ある. これからも、サブ地域③では明星寺川からの氾 濫水が飯塚排水樋管(α)から片島排水機場(B)に向かっ



図-5 飯塚市街地周辺における氾濫水の挙動 (上:6:00 AM, 下 8:40 AM)

て広がったことが確認できる.

5. 本川の改修効果

「7.19 浸水対策連絡協議会遠賀川部会報告」⁷⁾では, 今回と同規模の降雨量を想定し,遠賀川と穂波川の河 道掘削が必要であると報告されている.河道掘削区間は 遠賀川鯰田堰付近から王塚古墳近くまでの約 10km で あり,今回の出水では秋松橋水位観測所で計画高水位 を,川島水位観測所で危険水位を超え,外水氾濫の危 険性が高かった区間である.

この区間での河床掘削量としては,7.19 出水規模に 対し穂波川で計画高水位以下での流下能力を確保する ことが目標となっている⁷⁾.これを踏まえ,本川の河道 掘削区間における河床掘削量を穂波川の秋松橋水位観 測所での最大水位と計画高水位の差 (0.4m) とし,本川 の河道改修による支川の水位低下が,浸水プロセスに 及ぼす影響と効果の検討を行った.



図-6 改修後の 8:40 AM での湛水域と痕跡湛水域の比較

図-6と図-7は、午前8時40分での浸水深と飯塚市 周辺における氾濫水の挙動を示したものである.これ より、改修により建花寺川上流の蛇行部上流付近での 溢水氾濫が生じなくなることがわかる.一方,明星寺 川では, 改修後は溢水が開始する時間が改修前に比べ, 、約1時間程度遅くなること、氾濫水が片島排水機場付 近まで到達しなくなることが認められ、湛水深と湛水 域ともに改善が確認された.前述した午前7時10分に おける k 地点での湛水深は 0.8m に減少し, 改修前に 比べ約20%小さくなった.これらのことより,明星寺 川についても、河道掘削により長時間の自然流下が期 待でき、被害軽減対策として有効であると考えられる. しかし、明星寺川の流量が増大するに伴い、徳前排水 機場での排水が困難になり、その余水のため内水氾濫 が拡大していくことから、河道改修のみならず、同排 水機場の能力向上や明星寺川への流出抑制対策等も併 せて実施する必要があると考えられる.

6. おわりに

本研究では、まず、①飯塚市を中心とした遠賀川流域 の災害調査に基づき、そこでの内水氾濫プロセスにつ いて考察を加えた.次に、②飯塚市を中心とした氾濫 域に現在開発中の包括型ダイナミック氾濫解析を適用 し、氾濫プロセスの再現を試みた.最後に、③本川の河 道改修が氾濫プロセスに及ぼす影響と効果について検 討を加えた.その結果、解析データの解像度や解析資 料の不足のために、調査結果とやや異なる傾向も見ら れたが、最も重要なサブ領域③での氾濫プロセスは充 分に捉えられており、本ダイナミック氾濫解析モデル が本川-支川-氾濫原での複雑な雨水のやり取りや、支川 から溢れた洪水が氾濫原を広がるプロセスなど、都市 域全体の雨水の動きをダイナミックに捉える能力を有



図-7 改修後の氾濫水の挙動 (8:40 AM)

していることが確認された.また、本モデルがどの程 度の本川の河道掘削が支流の水位低下をもたらし、ど の程度まで内水氾濫が軽減されるのか、などを定量的 に評価できることを示した.

今後は、本モデルに排水・用水路網、規模の小さな支 川等の取り扱いを可能な限り組込み、より実用的なダ イナミック氾濫解析モデルへと発展させる予定である. 謝辞: 本研究の実施にあたり、国土交通省遠賀川河 川事務所、飯塚市および(株)日鉄鋼コンサルタント より資料の提供を受けた.また、本学学部生、池村剛 宜君(現山口県)、田尻真太郎君(現大阪府)、白川寛 樹君(現本学大学院)には現地調査・氾濫解析データ の作成等に多大な協力を得た.ここに記して感謝の意 を表します.

参考文献

- 川池健司,井上和也,戸田圭一,野口正人:低平地河川 流域での豪雨による都市氾濫解析,土木学会論文集,No. 761/II-67, pp. 57-68, 2004.
- 辻本哲郎,本守眞人,安部友則,山田哲夫:氾濫シミュレーション手法の開発と東海豪雨災害の再現,河川技術論文, 第8巻,pp. 121–126,2002.
- 3) 秋山壽一郎, 重枝未玲, 浦 勝:非構造格子を用いた有限体 積法に基づく1次および2次精度平面2次元洪水流数値モ デル, 土木学会論文集, No. 705/II-59, pp. 31–43, 2002.
- 4) 重枝未玲,秋山壽一郎:数値シミュレーションに基づく堤防に沿った樹林帯の治水機能の検討,土木学会論文集,No. 740/II-64, pp. 19–30, 2003.
- 5) 国土交通省 九州地方整備局 遠賀川河川事務所:遠賀川集 中豪雨災害 平成 15 年 7 月 18 日~19 日出水 (梅雨前線), http://www.qsr.mlit.go.jp/onga/13_gouu/index.html, 2003.
- 6) 秋山壽一郎, 重枝未玲, 鬼束幸樹, 白川寛樹: 平面2次元数 値モデルによる急流都市河川の流況解析, 水工学論文集, 第48巻, pp. 631-636, 2004.
- 7) 国土交通省 九州地方整備局 遠賀川河川事務所:第 3回「7.19 浸水対策連絡協議会」遠賀川部会報告資料, http://www.qsr.mlit.go.jp/onga/16_sinsui/index.html, 2004.

(2004.9.30 受付)