【研究成果報告時/研究成果の概要】様式-1-ウ

# フェーズドアレイ気象レーダで観測された上空情報 の活用に関する研究

# 富山県立大学工学部環境・社会基盤工学科 講師 吉見 和紘

近年,日本では令和元年の台風19号などの記録的な大雨が毎年頻発し,都道府県管理河川の堤防決 壊による被害が増加している.これに対処するためには、大河川だけでなく中小河川の洪水対策が必 要であり,降水現象の予測が重要であるが,現行技術では難しい.特に短時間降雨予測の研究が喫緊の 課題であり、フェーズドアレイ気象レーダ(PAWR)の三次元観測が期待されている.PAWRは高速か つ高密度に観測が可能で、局地的な豪雨検知に活用されている.先行研究により提案されている VIL ナウキャストと呼ばれる手法は、上空の雨雲の水分量を用いて降雨予測を行っているが、課題も指摘 されている.本研究では、MP-PAWRを用いて三次元観測データを活用し、Dualドップラー解析により 鉛直風場を推定,推定した鉛直風場を VIL ナウキャストに導入することで雨量予測の改善を試み、改 善したデータを用いて流出予測を行い、予測精度を検証した.

*Key Words*:二重偏波フェーズドアレイ気象レーダ,VILナウキャスト,局地的大雨,Dualドップラ 一解析,

#### 1. はじめに

#### (1) 背景

近年,令和元年台風 19 号のような記録的大雨が 毎年のように発生しており、豪雨災害・洪水災害に 関連する物的・人的被害が数多く報告されている. 特に注目すべきは、都道府県管理河川(中小河川)の 堤防決壊に起因する被害が多いという点である.今 後、日本における洪水被害を軽減<br />
・抑制するために は、大河川のみならず中小河川の洪水対策が必要不 可欠である.洪水被害をもたらす降水現象の観測と 予測手法の確立は、これらの被害を軽減・抑制する ために非常に重要である.しかしながら、このよう な災害の原因となる大雨の予兆を検知し,発生位置, 移動方向や継続時間などを的確に予測することは、 現在の技術をもってしても難しい. 降雨予測に関す る研究、とりわけナウキャストと呼ばれるような短 時間降雨予測に関する研究開発は喫緊の課題であ ると言える.

局地的大雨に起因する被害の対策の一助として 期待されている降水観測技術に、フェーズドアレイ 気象レーダ(PAWR: Phased Array Weather Radar,以 下 PAWR)による降水の三次元観測がある. PAWR は、従来のパラボラ型の気象レーダと比べて、高速 三次元観測が可能である点に特長を有する気象レ ーダであり、従来のパラボラ型レーダで5分から10 分程度要していた三次元立体観測(約10仰角程度) をおよそ30秒で完了することができる<sup>1)</sup>. 観測モー ドにもよるが,その観測仰角数は100仰角を越え, 単位時間あたりの観測データ容量は30倍を越える とされており,従来レーダと同等以上の観測精度で あることが Kikuchi et al. の研究<sup>2)</sup>により確認されて いる.すなわち,観測精度は維持しつつ,三次元的 に高密度に観測できることが示されている.

また,気象レーダで観測可能な三次元観測データ を用いた局地的豪雨検知に関する研究<sup>3,4),5)</sup>も精力 的に行われており,豪雨検知や豪雨予測の観点にお いて三次元観測データの活用が注目されている.

局地的豪雨予測に関して、Hirano and Maki<sup>®</sup>は、 VIL ナウキャストと呼ばれる降雨予測手法を提案し ている.このナウキャスト手法は、レーダで観測さ れる地上雨量分布の代わりに、上空の雨雲に内在す る水分量(鉛直積算水分量:VIL)を用いて、より早 く降雨の予兆を検知することで、降雨の開始タイミ ングや雨雲の急発達時の予測の遅れといった従来 の予測手法の課題解決を図った降雨予測手法であ り、気象レーダによって観測される三次元観測デー タとの親和性が高い.一方で、この予測手法の課題 として、移流ベクトルの推定量によって、雨域の位 置が大きく変わり、予測精度が担保できない点や、 雨水量の上空での滞留時間の推定結果によっては、 予測される降雨強度の急激な変動が確認されてお



り,実際の地上雨量の発生位置,移動方向などを含め的確に予測することの難しさがなお指摘されている<sup>7),8)</sup>.

本研究では、これらの社会的背景,技術的発展を加 味し、河川管理における上空気象観測データの有用 性について基礎的な検討を実施した.具体的には、 短時間降雨予測における移流ベクトル推定や水分 量の滞留時間の適切なモデル化に向けて、X帯二重 偏波型のPAWR(Multi-Parameter PAWR,以下MP-PAWR)で観測可能な三次元観測データを用いて、 Dualドップラー解析を行い、鉛直風場を推定した. さらに、推定した鉛直風場をVILナウキャスト(以 下、VILNC)に導入することで、雨量予測精度の改 善を行った.加えて、改善した雨量予測データを用 いて、流出予測を行うことで、雨量予測改善前後で の予測精度を比較検証した.

### 2. 研究手法

三次元風速場の推定と推定結果の検証は,以下の 手順で進めた.解析手法は二台のレーダデータから 風速場推定を行う Dual ドップラー解析を用いた. Dual ドップラー解析では,水平風 u,vを推定可能で ある.鉛直風 w は後述する推定式を用いて求めた. 対象領域である関東地方に設置されている MP-PAWR は一基のみであるため,近接する新横浜局の XMP の観測データと MP-PAWR の観測データによ る Dual ドップラー解析を実施した.この手順を, MP-PAWR の観測仰角密度(114 仰角)と XMP 相当 の観測仰角密度(関東局の観測シーケンスを参考と した 12 仰角,以下疑似 XMP)で実施し,両者を比 較することで,観測仰角密度の違いによる三次元風 速場推定結果の差異について確認した.

# (1) 三次元風速場の推定法

a) Dual ドップラー解析法<sup>9)</sup>

Dualドップラー解析の支配方程式は,

$$v_{r_i} = \frac{1}{r_i} \{ (x - x_i)u + (y - y_i)v \}$$

$$+(z-z_i)(w-w_T)\}$$
 (1)

$$r_i^2 = (x - x_i)^2 + (y - y_i)^2 + (z - z_i)^2$$

で与えられる.ここに,*i*: レーダサイトの番号(本 研究では、1及び2)、 $v_{r_i}$ :ドップラー速度[m/s],*u*,*v*, *w*:水平・鉛直風速[m/s],*w*<sub>T</sub>:終端速度[m/s]である. 観測値( $v_{r_1}$ ,  $v_{r_2}$ )に対して、3つの未知数(u, v, w)があ るため、次項に示す緩和法により解を導出する.な お、終端速度の算定にあたっては、MSMの気温に 基づいて融解層高度を算出し、降雨層・雪層・融解 層を分別、降雨層は(2)式を、雪層は(3)式を用いて 算出した.融解層は「0度高度から1km下の高度ま

#### 1ヵ年研究用(R5 提出)

で<sup>11)</sup>」と定義し、降雨層と雪層の推定式から算出した終端速度の平均値を用いた.

$$w_T = 2.65 Z_h^{0.1114} \left(\frac{\rho_0}{\rho_h}\right)^{0.4} \tag{2}$$

$$w_T = 0.817 Z_h^{0.063} \left(\frac{\rho_0}{\rho_h}\right)^{0.4} \tag{3}$$

ここに,  $Z_h$ : レーダ反射強度 [mm<sup>6</sup>/m<sup>3</sup>],  $\rho_0$ : 積算開 始高度における大気密度,  $\rho_h$ : 高度 h における大気 密度 [kg/m<sup>3</sup>] である.

b) 鉛直風の推定法<sup>12),13)</sup>

ある高度 h における鉛直風の推定式は,

$$w(h) = \frac{\rho_0}{\rho_h} w_0 - \frac{1}{\rho_h} \int_{h_0}^{h} \rho\left(\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y}\right) dz \quad (4)$$

として与えられる. ここに, ho: 積算開始高度[m], wo: 積算開始高度 ho における鉛直風[m/s]である. (4)式を鉛直積算し, u, v, wを求める. この手法に より, Dual ドップラー解析により得られた u, v を 用いてwを算出した.

# c) 検証方法

Dual ドップラー解析により推定した三次元風速 場(鉛直風)において, MP-PAWR の観測仰角密度 (114 仰角)と疑似 XMP の観測仰角密度(12 仰角) のデータを入力データとしてそれぞれの解析を実 施した.これらの結果について,両者を比較するこ とで,観測仰角密度の違いによる三次元風速場推定 結果の差異について確認した.

#### (2) VILNC の概要

本研究では、VILNCを用いて降雨予測を行った. VILNCは、上空の雨雲中に存在する水分量を入力と して用いることで、降雨の開始タイミングの予測遅 れや雨雲の急発達時の予測遅れといったナウキャ ストならではの課題解決を図ったものである.した がって、上空の降雨量を時空間的に高分解能で観測 可能な MP-PAWR と相性が良く、降雨予測精度の改 善が期待できる.ここで、VILNCの VIL(Vertically Integrated Liquid water content)とは、鉛直積算雨水 量のことで、単位面積あたりの雨水量を鉛直方向に 積算した物理量である.VILは、気象レーダで観測 される反射強度と偏波間位相差変化率から推定す ることが可能で、(5)式で与えられる.

$$VIL = \begin{cases} 0.00393 \int_{0}^{h} Z^{0.55} dh \\ (K_{DP} < 0.3^{\circ} \text{km}^{-1} \text{ or } 10 \log_{10} Z < 35 \text{ dBZ}) \\ 0.991 \int_{0}^{h} K_{DP}^{0.713} dh \text{ (otherwise)} \end{cases}$$
(5)

ここに, VIL: 鉛直積算雨水量 [kg/m<sup>2</sup>], Z: 反射強 度[dBZ], K<sub>DP</sub>: 偏波間位相差変化率[°km<sup>-1</sup>]である.

VILNCは、VILの時間変化が雨滴生成量と地上に 落下する雨水量が等しいという仮定のもと、(6)式

NO.

1ヵ年研究用(R5提出)

で逐次計算される.

$$\frac{dVIL}{dt} = S(t) - P(t) \tag{6}$$

ここに, *P*(*t*): 降雨強度[kg m<sup>-2</sup> s<sup>-1</sup>], *S*(*t*): 雨滴生成率 [kg m<sup>-2</sup> s<sup>-1</sup>]である. *S*(*t*)は, 時刻 *t* 及び *t*-*Δt* における ボリュームスキャンのペアの *VIL* から取得すること ができ, (7)式で与えれる.

$$S(t) = \frac{VIL(t) - VIL^*(t - \Delta t)}{\Delta t} + P(t)$$
 (7)

ここに、VIL\*(t)は移動ベクトル推定後の移動した VIL(t)を表しており、移動ベクトル推定後のVIL と 移動前のVIL に関して移動時間で差分することによ り、VIL の発達・減衰の影響を反映している.また、 上空から地上に落ちる降雨量の時間変化は、降雨強 度に等しいと仮定することで、(8)式が成立する.

$$P(t) = \frac{d(VIL(t) - w_c(t))}{dt}$$
(8)

ここに, w<sub>c</sub>(t):気柱の上空に残存する雨水量[kg m<sup>-2</sup>] である.次に,(6)式及び(8)式から(9)式が導かれ る.

$$\frac{dVIL(t)}{dt} + \frac{VIL(t)}{\tau(t)} = S(t) + \frac{w_c(t)}{\tau(t_0)}$$
(9)

ここに、 $\tau$ : VIL から地上の降雨への変換時間[s]である. 計算初期時刻においては、定常であると仮定し、(9)式を VIL について解き、VIL( $t + \Delta t$ )についてTaylor 展開することで(10)式を得る.

$$VIL(t + \Delta t) = VIL^{*}(t) e^{-\frac{dt}{\tau(t_{0})}} + \tau(t_{0})(S(t) + \frac{w_{c}(t)}{\tau(t_{0})})(1 \quad (10))$$
$$- e^{-\frac{dt}{\tau(t_{0})}})$$

予測して求めた VIL を(8)式に代入し,降雨強度 P(t) を求めることで,予測降雨強度を得ることができる.

なお、Hirano and Maki<sup>®</sup>が提案する VILNC は、移 動ベクトルの推定方法として相互相関法を用いて おり、計算初期時刻の VIL とその 5 分前時刻の VIL から移動ベクトルを算出している.

## (3) 洪水解析の概要

本研究では、分布型流出モデルを用いて解析を行 っている.河道計算は、

$$\frac{\partial A}{\partial t} + \frac{\partial Q}{\partial x} = q \qquad (11)$$

$$\frac{\partial Q}{\partial t} + \frac{\partial \left(\frac{Q}{A}\right)}{\partial x} = -gA\frac{\partial H}{\partial x} - g\frac{n^2 Q[Q]}{R^{4/3}A} \qquad (12)$$

で行われる. ここに, *A*: 河道断面積[m<sup>2</sup>], *Q*: 流量[m<sup>3</sup> s<sup>-1</sup>], *H*: 水位[m], *g*: 重力加速度[m s<sup>-2</sup>], *n*: マニングの粗度係数, *R*: 径深[m], *q*: 単位幅あたりの流入量 [m<sup>2</sup> s<sup>-1</sup>]である.

また,流出モデルには,立川らの飽和・不飽和流 れを考慮した流出モデルを用いている.



#### 3. 解析条件

# (1) 解析対象領域

本研究で対象とする解析領域を図-1 に示す. Dual ドップラー解析の解析領域は、図-1 に示す MP-PAWR(埼玉大学)とXMP 新横浜局に挟まれた領域の うち,水平風が定量的に推定される範囲(詳細は後 述)で,東京都の大部分が含まれる領域である.各 解析とも風速場の推定は,水平方向1km,鉛直方向 0.25 km の空間解像度で解析している.

(2) 利用データ

本研究で利用したデータは以下のとおりである.

# a) MP-PAWR の観測データ

MP-PAWR の観測データ(114 仰角)と, 疑似 XMP として関東局の観測シーケンスを参考に, MP-PAWR の 114 仰角から 12 仰角を抽出したデータセ ットを生成し, それぞれのデータを用いて解析を行 った. ただし, 疑似 XMP は, 30 秒で観測された 114 仰角から関東局の観測シーケンスを参考に 12 仰角 を抽出している.

#### b) XMP の観測データ

Dual ドップラー解析に際して、二基のレーダデー タが必要となるが、MP-PAWR は一基しか設置され ていないため、対になるレーダデータとして近接す る新横浜局及び船橋局の XMP レーダのデータを用 いた.

## 4. 三次元風速場の推定結果

図-2 は、予測初期時刻の実測の雨量強度分布(左図)と Dual ドップラー解析によって推定した高度2,000mにおける鉛直風の水平分布(右図)である.対象事例では、左図に見られる強い雨域は、北東から

# NO.

1ヵ年研究用(R5提出)



**図-2** 予測初期時刻の雨量分布図(右図)と鉛直風の推定結果(左図: MP-PAWR と新横浜 XMP、MP-PAWR と 船橋 XMP で推定した Dual ドップラー解析結果を合成した鉛直風場)

南西方向に移動しており,同図中に黒枠で示した流 域(渋谷川流域)に向かって南下している.このとき の風速場推定により得られた鉛直風場が右図であ る.暖色系は上昇流,寒色系は下降流場を表す.右 図と左図を比較すると,強い雨域の領域で明瞭な下 降流場が推定されていることがわかる.

# 5. VILNCの課題と改良

### (1) VILNC の課題と改良

本事例においても、従来の VILNC は予測リード タイムによらず過大評価傾向にあることが先行研 究で示されている<sup>7),8)</sup>.本章では、この事例を対象 として、VILNC の過大評価改善に向けた検討内容と その結果を示す.VILNC の内部パラメータを紐解く と、(6)式で表される雨滴生成率が過大評価されて いる可能性があることがわかった.雨滴生成率は、  $\Delta t$  間における VIL の一次差分形式で表現されてお り、 $\Delta t$  間の雨域の変化が大きい場合,実現象との差 が大きく評価される可能性がある.そこで,この雨 滴生成率の算出アルゴリズムに(13)式の条件分岐 式を導入し,雨滴生成率の過大評価傾向の改善を試 みた.具体的には,(6)式の右辺第1項を推定した 鉛直風 w に従って条件分岐させる.(6)式における 右辺第1項の分子を $\Delta VIL^*$ として,

$$\Delta VIL^* = \begin{cases} 0 & (w < 0.1 \text{ m/s}) \\ VIL(t) - VIL^*(t - \Delta t) & (otherwise) \end{cases}$$
(13)

で与える. すなわち, 鉛直風の推定結果 0.1 m/s より小さな値であり, 明瞭な発達傾向がない領域(大半が下降流場と推定されている領域)に関しては, 雨雲は発達していないものとして, 雨滴生成率を抑制するアルゴリズムを導入することとした.



図-3 VILNCの雨滴生成率抑制効果((a) 改良後(b)改良前)

# NO.



図-4 VILNCの雨滴生成率抑制有無による予測降雨強度の違い((a) 改良後(b)改良前)

## (2) 改良前後の比較

図-3 に雨滴生成率の算出に(13)式を導入した際の S(t)の二次元的分布の一例を示す.図-3(a)は,改良後のS(t)の分布,図-3(b)は,改良前のS(t)の分布である.暖色系はS(t)が正値,すなわち発達過程であることを示す.一方で寒色系はS(t)が負値,すなわち衰退過程であることを示している.渋谷川流域の北東側の雨域に着目すると,改良前(図-3(b))は濃い暖色系の領域が大部分を占めるが,改良後は,発達過程であるには変わりないものの,その発達の程度が抑制されていることが確認できる.

図-4は、図-3で得られた結果を踏まえて、降雨強度を予測した結果の一例である.図-3 同様に、図-4(a)は、改良後のP(t)の分布、図-4(b)は、改良前のP(t)の分布である.改良前は、120 mm/h を超過するような雨量分布が広範囲に予測されていたが、改良後は、鉛直風wをしきい値とした雨滴生成の抑制効果が効いており、雨量強度が現象していることが確認できる.また、上昇流場の領域に関しては、改良前後でほぼ同等の雨量強度を予測していることから、顕著に強い雨量強度を推定していた領域のみ、(13)式の効果が反映されていることがわかる.

# 水位予測への影響

5 章で解析した予測雨量データを用いて,渋谷川 流域にて,水位予測を実施した.具体的には VILNC の改良前後の予測雨量を入力として,予測初期値の 降雨分布を入力として解析した水位データに対す る再現性を確認した.解析結果は図-5 に示すとおり である.同図の上段は渋谷川流域の流域平均雨量の ハイエトグラフ,中段のハイドグラフは,黒実線が 予測初期時刻の降雨強度を入力として解析した渋 谷川渋谷橋地点の水位ハイドログラフ,青実線が改 良前 VILNC(10分先予測)を入力として解析した 水位ハイドログラフを示している.また,下段のハ イドログラフは,黒実線は中段の水位ハイドログラ フと同様に,予測初期時刻の降雨強度を入力として 解析した水位ハイドログラフ,緑実線が改良後 VILNC(10分先予測)を入力として解析した水位ハ イドログラフを示している.

同図から,ハイドログラフの概形,ピーク水位な どについて改良後 VILNC が改善された傾向にある ことがわかる.ピーク水位の整合度を確認するべく, ピーク水位差率を求めると,VILNC 改善前の計算結 果では,ピーク水位差率≒20.7%,Nash 係数≒0.87 であるのに対して,VILNC 改善後の計算結果では, ピーク水位差率≒7.5%,Nash 係数≒0.95 まで改善





された.

# 7. まとめ

本研究では、河川管理における上空気象観測デー タの有用性について基礎的な検討を実施した.具体 的には、短時間降雨予測において、MP-PAWR で観 測可能な三次元観測データを用いて、Dual ドップラ 一解析を行い、鉛直風場を推定した.推定した鉛直 風場、特に鉛直風を基準として、雨域の発達・衰退 状況を VILNC に導入することで、雨量予測精度の 改善を行った.加えて、改善した雨量予測データを 用いて、流出予測を行うことで、雨量予測改善前後 での予測精度を比較検証した.以下に、得られた結 果を示す.

- MP-PAWRを用いた Dual ドップラー解析によ り得られた鉛直風の下降流の領域は、雨域の強 降雨強度の領域と一致しており、定性的である が推定結果は妥当のものであると思われる。
- 2) 過大予測傾向にあった VILNC の雨滴生成率項に,推定された鉛直風を基準とした発達抑制のアルゴリズムを導入し,雨滴生成率を強制的に低下させることで,雨量強度の過大予測を改善することができた.鉛直風のしきい値は w=0.1 m/s 程度が良いと思われる.
- 3) 改善前後の VILNC の予測結果を入力データとした水位予測を実施した結果,改善前後で,ピーク水位差率は約12%, Nash 係数は 0.12 改善し, 0.95 程度まで向上した.

謝辞: MP-PAWR のデータセットは,国立研究開発 法人情報通信研究機構により,収集・提供されたも のである.なお,本研究では,国土交通省が提供す る XRAIN 原データを利用した.また,このデータ セットは,文部科学省の補助事業により開発・運用 されているデータ統合解析システム(DIAS)の下で, 収集・提供されたものである.ここに記して謝意を 表する.

#### REFERENCES

- Yoshimi, K., Wada, M. and Hiraoka, Y.: Study on Water Level Prediction Using Observation Data from a Multi-Parameter Phased Array Weather Radar, *Journal of Disaster Research*, Vol.16, No.3, pp.410-414, 2021.
- 2) Kikuchi, H., Suezawa, T., Ushio, T., Takahashi, N., Hanado, H., Nakagawa, K., Osada, M., Maesaka, T., Iwanami, K., Yoshimi, K., Mizutani, F., Wada, M. and Hobara, Y.: Initial Observations for Precipitation Cores with X-Band Dual Polarized Phased Array Weather Radar, *IEEE Transactions on Geoscience and Remote Sensing*, Vol.58, No.5, pp.3657-3666, 2020.
- 3) 中川勝広,片山勝之,増田有俊,是津耕司,中北英 ー:渦管を用いた局地的豪雨探知手法に関する研究,

# 1ヵ年研究用(R5 提出)

水工学論文集, 74 巻 5 号, pp. I\_265-I\_270, 2018.

- 4) 中北英一,西脇隆太,山邊洋之,山口弘誠:ドップ ラー風速を用いたゲリラ豪雨のタマゴの危険性予 知に関する研究,土木学会論文集 B1(水工学),69巻 4号, pp. I\_325-I\_330, 2013.
- 5) 中北英一,西脇隆太,山口弘誠:ゲリラ豪雨の早期 探知・予報システムの開発,河川技術論文集,20巻, pp.335-360, 2014.
- Hirano, K. and MAKI, M. : Imminent Nowcasting for Severe Rainfall Using Vertically Integrated Liquid Water Content Derived from X-Band Polarimetric Radar, *Journal of the Meteorological Society of Japan*, Vol.96, pp.201-220, 2018.
- 7) 小島彩織,干場希乃,清水啓太,小山直紀,寺井し おり,山田正:二重偏波フェーズドアレイ気象レー ダの観測特性とその洪水予測への適用に関する研 究,水工学論文集,114巻2号,pp. I\_1291-I\_1296, 2021.
- 60、 佐々木結加,小島彩織,小山直紀,吉見和紘,山田 正: MP-PAWR を用いた降雨量推定の精度評価及び 局地的大雨の早期予測の実用化に向けた研究,水工 学論文集,78巻2号,pp.I\_337-I\_342,2022.
- 深尾昌一郎,浜津享助:気象と大気のレーダーリモ ートセンシング,pp. 81-88,京都大学学術出版会, 2005.
- 10) 杉本聡一郎,豊田康嗣,下垣久:気象レーダーを用いた降雨予測手法ドップラー情報を用いた水平風速をその収発散量の推定,電力中央研究所我孫子研究所報告,U00051,2001.
- 11) 土屋修一,山地秀幸,川崎将生:XRAIN 雨量観測の 実用化技術に関する検討資料,国土技術政策総合技 術研究所資料,第909号,2016.
- Atlas, D., Srivastava, R. C. and Sekhon, R. S.: Doppler radar characteristics of precipitation at vertical incidence, Reviews of Geophys, Vol. 11, Issue. 1, pp. 1-35, 1973.
- Sekhon, R. S. and Srivastava, R. C.: Snow size spectra and radar reflectivity, *Journal of the Atmospheric Sciences*, Vol. 27, Issue. 2, pp. 299-307, 1970.