1. はじめに

2015 年 9 月に台風 17, 18 号に伴って西日本から北 日本の範囲で大雨となり,栃木・茨城を流れる鬼怒川流 域などで洪水氾濫(以下,関東・東北豪雨)が発生¹⁾し た.関東・東北豪雨は,線状に連なった積乱雲の集合体 が数時間留まり局所的な集中豪雨を引き起こす線状降 水帯が鬼怒川上流域に発生し甚大な被害をもたらした. 線状降水帯のメカニズムの解明は,豪雨災害を防ぐた めに重要であり,限られた地上観測で線状に伸びる豪 雨域の理解は困難であるため,本研究では降水粒子に 反射する電波から降水域の局所的な議論を可能にする ドップラーレーダを用いた.ドップラーレーダの観測 結果に変分原理を適用することで三次元風速場の推定 し,時々刻々と生成される対流雲の特徴を示した.

2. 解析手法

本研究では、鬼怒川流域の観測が可能な八田島レー ダ、氏家レーダの二基の X バンド MP レーダ(以下、 XRAIN)を使用した. XRAIN は国土交通省によって設 置・管理される. 観測により得られたドップラー速度 [m/s]と反射強度[dBZ]は DIAS より取得した. 三次元風 速場は、以下の(1)から(6)の式系で示す MUSAT^{2,3)}法(the MUltiple-doppler Synthesis and Continuity Adjustment Technique)を用いて推定した. 観測されたドップラー速 度に対して、極座標系の小領域内で、周りの風速と比べ 不自然な値を対象に連続性を考慮した品質管理を行う.

$$= \int_{S} \left[A(u, v, w) + B(u, v, w) + C(u, v, w) \right] dxdy$$
(1)
$$\frac{\partial F}{\partial u} = 0, \quad \frac{\partial F}{\partial v} = 0, \quad \frac{\partial F}{\partial w} = 0$$
(2)

A(u, v, w)

$$=\frac{1}{n}\sum_{p=1}^{n_p}\frac{\sum_{q=1}^{n_q p}\omega_q[\alpha_q u+\beta_q v+\gamma_q(w+v_t)-V_q]}{\sum_{q=1}^{n_q(p)}w_q}$$
(3)

$$B(u, v, w) = \mu_1(F_X + F_Y + F_Z)$$
(4)

$$C(u, v, w) = \mu_2[J_2(u) + J_2(v) + J_2(w)]$$
(5)

$$J_2(u) = \left(\frac{\partial^2 u}{\partial x^2}\right)^2 + \left(\frac{\partial^2 u}{\partial y^2}\right)^2 + \left(\frac{\partial^2 u}{\partial z^2}\right)^2 \tag{6}$$

またレーダが観測する仰角を変えて行うドップラーレ ーダでは、仰角によって最大 2~3 分の差が生じるが、 Yamada (2013)の移動補正法を用い時間的引き戻しを 行うことで鉛直構造のズレを防いでいる.底面から順 に高度 14km 高さまで 0.7km 間隔,水平解像度 250m で 5 分毎の三次元風速を求めた.同手法は、(1)(2)で示す汎 関数 Fを満たすような風速三成分 u, v, w を計算する. (3)は最小二乗法を用い影響体積内に極座標系で観測さ れたドップラー速度と直交座標系の三次元風速の差を 最小にするフィット項である.(4)はフラックスを用い た質量保存項を示し、(5)(6)で示すフィルター項は二階 微分を用い電波の送受信のノイズを除去している.



図-1 平成 27 年 9 月関東東北豪雨における反射強度[dBZ]と風速[m/s]の鉛直断面図(大屋ら, 2018 を一部改変) (a)線状降水帯に沿った鉛直断面 (b)線状降水帯に直交する鉛直断面 (c)線状降水帯に直交する鉛直断面

キーワード:集中豪雨,線状降水帯,三次元風速場,ドップラーレーダ,MUSCAT法 連絡先 〒060-8628 北海道札幌市北十三条西八丁目 北海道大学 河川・流域工学研究室 TEL:011-706-6189

3. 解析結果

鬼怒川流域で強降水を示す 2015 年 9 月 10 日 2 時 45 分から 55 分を平均した解析結果に対し,線状降水 帯の鉛直断面⁴⁾を図-1 に示す.矢印は風速ベクトル を,色は反射強度を示す.南北方向に伸びる線状降水 帯に沿った鉛直断面を図-1(a)に示し,線状降水帯の セルが等間隔で存在していることが読み取れる.線状 降水帯の北部・南部にそれぞれ直交する東西方向の鉛 直断面を図-1(b)(c)に示し,東からの流入風の存在に 伴い,ある時刻・場所において約 6km 高さにおいて鉛 直循環が発生する場合があることが読み取れる.

図-1(a)に示すよう南北に連なった線状降水帯の内 部で隣り合う対流雲の距離と時刻の関係を図-2に示 す.反射強度が30dBZを超えており4km高さまで同 様の強度が存在するものを一つの対流セルとし、セル 同士の間隔をプロットした.図から主に10km程度の 間隔でセルが発生していることが読み取れ、一定の傾 きで間隔が広がる別のモードの存在も示唆される.



図-2 隣り合う対流セル同士の間隔と時間の関係



図-3 鉛直循環が発生した時刻と 位置(線状降水帯の南端を原点,北向を正)の関係

図-1(b)に示す鉛直循環の発生を位置と発生時刻の関係を図-3に示す.縦軸は線状降水帯の南端を原点とし 北方向への距離を、横軸は時刻を示しており、色は 2.1km 高さにおける反射強度を表している.鉛直循環 は反射強度の強い部分で発生しており、循環の継続時 間は最大15分程度、長さは5km程度にまで連なって いることが読み取れる.また対流雲の移動速度は 15.5m/s であり、これはレーダから推定した同時刻の 2.1km 高さにおける風速と一致する.

4. まとめ

2015年9月に鬼怒川流域で発生した関東・東北豪雨 を対象にドップラーレーダを用いた三次元風速場の推 定を行った.得られた結果から複数の対流雲が線状に 連なる線状降水帯の特徴を示しており,セルの間隔は 10km 程度の傾向に集中していた.また降水域の中で 特に降雨強度が強い箇所および時間の上空約6km高さ では東からの流入風に伴った鉛直循環の発生が確認さ れ,5km ほどに連なり継続時間は15分程度である. また鉛直循環は線状降水帯の進行方向に移動してお り,移動速度は2.1km 高さの風速と一致した.

本研究で得られた線状降水帯の特徴は,2014 北海道 や同年広島,2017 年九州北部豪雨を含む同様のイベン トにおいても検証し,スペクトル解析などを用い定量 的に示すことが必要である.

謝辞:本研究は、科研費(15H0226706,17K1896317)及び MEXT/SI-CAT の成果の一部である.また XRAIN で取得したデータは出力可能なデータ形式に変更する際に、気象庁よりご提供いただいた draft を使用した.

- 2015年関東東北豪雨災害 土木学会・地盤工学会 合同調査団関東グループ調査報告書(2018年4月2 日現在)http://committees.jsce.or.jp/report/node/118
- Bousquet, O., Chong M.: A multiple-Doppler synthesis and continuity adjustment technique (MUSCAT) to recover wind components from Doppler radar measurements. *Journal of Atmos-pheric and Oceanic Technology* 15.2 (1998): 343-359.
- Yamada, Y.: Characteristics of wind fields derived from the multiple-Doppler synthesis and continuity adjustment technique (MUSCAT). *Journal of the Meteorological Society of Japan. Ser. II* 91.5 (2013): 559-583.
- 4) 大屋祐太,北野慈和,グエンレズン,山田朋人:線 状降水帯における三次元風速場の特徴.土木学会論 文集 B1(水工学), Vol.74, No.4, I_43-I_48, 2018.