アンサンブル予測の更新に伴う不確実性の増幅を 考慮したリアルタイム線状降水帯予測

Real-Time Prediction of Line-Shaped Rainband Considering "Growing Forecast Uncertainty" Estimated from Update History of Ensemble Forecast

山口弘誠·黒田奈那⁽¹⁾·中北英一

Kosei YAMAGUCHI, Nana KURODA and Eiichi NAKAKITA

(1) 気象庁

(1) Japan Meteorological Agency

Synopsis

For disaster prevention, it is important to predict the duration and the amount of rainfall brought by line-shaped rainbands. We examined a prediction method of ensemble forecast under a hypothesis that ensemble forecasts for difficult-to-predict events show the characteristic that the ensemble spread does not decrease. We call "*GFU*" (Growing Forecast Uncertainty) as how became large the spread of updated forecast compare with the past ones. We analyzed ensemble forecast data of the recent line-shaped rainbands events and we found when the precipitation forecast was underpredicted, the *GFU* becomes larger. From these analysis, we think that *GFU* can be used to predict the occurrence and duration of line-shaped rainbands heavy rainfall and how forecast will go wrong.

キーワード:線状降水帯,アンサンブル予測,ばらつき,降水予測 **Keywords:** line-shaped rainband, ensemble forecast, spread, rainfall forecast

1. 序論

1.1 研究の背景

昨今,梅雨期の線状降水帯豪雨による河川の氾濫 や土砂災害が各地で頻発している.2012年7月15日に 発生した京都・亀岡豪雨や2014年8月20日に発生した 広島豪雨,2017年7月5日に発生した平成29年7月九州 北部豪雨などは降水域の移動方向の後端で積乱雲が 発生するバックビルディング型の線状降水帯によっ て引き起こされた.特に平成29年7月九州北部豪雨で は,死者,行方不明者合わせて42名,建物全壊325棟, 半壊1108棟の甚大な被害が発生した.(内閣府,2018). 長さ数十キロメートルにおよぶメソ対流系が形成さ れ,強い降水域が同じ場所に長時間停滞し,中小規 模河川の氾濫や土砂災害をもたらした.これらは梅 雨期豪雨として特に警戒すべき現象と考えられてき たため,データ同化手法の開発といった数時間程度 先の予測精度向上に向けた研究が進められてきた. 一方で,2020年7月3日から4日にかけ,組織化した積 乱雲群が集まって形成された長さ2~300キロメート ル程度の非常に大きな線状降水帯が,球磨川流域に 長時間の雨をもたらした.この結果球磨川が氾濫し, 熊本県内では65人もの人命が失われた(内閣府, 2020).大河川の氾濫からの避難やダム操作におい ても線状降水帯豪雨予測が重要であることを世間に 愕然と認識させた災害であった.さらに2018年7月5 ~8日にかけて発生した平成30年7月豪雨では梅雨前 線の停滞によりそこまで強くない雨が数日間続く中 で比較的強い線状降水帯が何度も通過したことが災 害トリガーとなり,西日本各地で河川や土砂災害が 同時多発的に発生したといわれている.このような 線状降水帯の通過を数時間前に予測することも防災 上重要である.

しかし現状ではこれらのような線状降水帯を単一 のシミュレーション結果から決定論的に予測するこ とは、線状降水帯のタイプによる差はあるものの困 難だといわれている. モデル解像度や初期値の精度 の制約に加え,積雲対流といった時空間スケールの 小さい現象の非線形性卓越による急速な誤差発展が 理由としてあげられる. そこで線状降水帯をはじめ とするメソαスケールからメソβスケールの現象を確 率的に予測するための領域アンサンブル予測が有用 な手段として考えられている.気象庁でも2019年か ら領域アンサンブルであるメソアンサンブル予報の 配信が開始された. アンサンブル予測からは単一の 予報だけでは得られない様々なシナリオの予測情報 が得られるため、防災の分野において有効利用が望 まれる.しかし,現在主に利用されているのはアン サンブル平均予報であり,予測の分散も使われるが 信頼度といった参考程度の情報というところで、ア ンサンブル予測情報を十分に利用しているとは言え ない状況である. また, 山口ら (2018) は, アンサン ブル予測情報の有効利用に関して検討を行うため, 雲解像モデルCReSSを用いて平成29年7月九州北部 豪雨を対象にアンサンブル予測を行った、結果、ア ンサンブル平均だけでなく最大量を予測しているメ ンバーでさえ観測雨量よりも少ない降水を予測して いた.このように線状降水帯の予測は困難であり, すべてのメンバーが予測を外してしまうことさえあ る. そのためアンサンブル予測のシナリオを超える より危険側の情報作成も期待されている.

1.2 研究の目的

前節で述べた背景を踏まえ,アンサンブル予測情 報をより高度に活用して予測困難な現象である線状 降水帯豪雨の発生,継続を予測できないかと考える. そこで本研究ではいっそ予測は外れるものだという 前提に立ち,"予測が外れることを予測"するという 視点を持った.仮に降水予測が危険側(過小予測)に 外れるような線状降水帯豪雨のリスクを前もって知 ることができるとすれば,ダムの異常洪水時防災操 作や住民避難の心構えをすることができ,降水予測 情報のみを利用した際に比べてとることのできる防 災行動の幅が広がると考える.

本研究では予測が外れることを予測するために, 初期値の更新によって過去からの予測がどのように 変化してきたか(以降"更新履歴"と呼ぶ)に着目した. 一般的に予測情報は最新のものを確認し、今後何が 起こるかという見方をするため、更新履歴を予測情 報作成に用いることは新たな試みといえる.線状降 水帯豪雨といった予測困難な現象では最新の予報に なっても予測不確実性が小さくならない場合がある と考えられる.このとき、予測が更新されても"アン サンブルのばらつきが小さくならず、むしろ大きく なる"という特徴が表れると考えた.本研究はこの特 徴を予測困難さのシグナルとして用いることで予測 が外れることの予測を目指すものである.近年発生 した線状降水帯事例のアンサンブル予測の更新履歴 と降水予測の外れ方との関係を調べることで、予測 が外れるような現象の発生,継続,豪雨の定量予測 の可能性を検討する. さらに, 実利用を想定した解 析と考察を行い、防災上有用な新たな情報の創出を 目指す.

1.3 研究の目的

本論文の構成を[Fig. 1]に示す.



Fig. 1 The structure of this paper

第1章では、背景と目的について述べた.

第2章では、アンサンブル予測の説明と本研究のア ンサンブル予測を用いた線状降水帯予測手法につい て述べる.

第3章では,解析する事例とアンサンブル予測デー タの説明を述べる.

第4章では,雲解像モデルCReSSを用いた平成29年 7月九州北部豪雨アンサンブル予測の更新履歴解析 を行う.

第5章では気象庁メソアンサンブルを用いた更新 履歴解析を行う.

第6章では実利用を想定した解析と考察を行う. 第7章では結論について述べる.

2. アンサンブル予測の線状降水帯豪雨予測 利用について

本章ではアンサンブル予測の概略と本研究のアン サンブル予測を用いた線状降水帯予測手法について 述べる。

2.1 アンサンブル予測の豪雨予測利用につい て

(1) アンサンブル予測の概要

気象モデルに基づく数値予報においては,初期値 やモデルの不完全性による系統誤差,また大気のカ オス性による誤差の増幅により,現象を時間・場所 とともに正確に決定論的に予測することは困難であ る.そこで,複数の数値予報の集合(アンサンブル) を統計的に処理して最も確からしい予報を得る手法 であるアンサンブル予測を行うことがその解決策の 一つになると考えられる.アンサンブル予測の集合 の取り方には,初期値アンサンブル,モデルアンサ ンブル,境界値アンサンブルといった多種多様な方 法がこれまでに提案されている(気象庁予報部, 2006).アンサンブル予測の模式図を[Fig.2]に示す. 個々の予報をメンバーと呼び,特に初期値の誤差や 数値予報モデルの不完全性を考慮しない単独の予報 をコントロールランと呼ぶ(経田・林,2007).アン サンブル予測を用いることで単独の予報よりも多く の有用な情報を得ることができる.原理的にアンサ ンブル平均予報はランダムな誤差が軽減された中間 的な値で,期待値に等しい.また,メンバーによる予 報のばらつきが大きい時,その予報の確からしさは 相対的に低いとみなすことができる(経田・林).ま た,アンサンブル予測の最大値や最小値を参照する ことにより,起こりうる現象の幅を読み取ることが できる.

気象庁ホームページによると,現在5日先までの台 風予報,1週間先までの天気予報,それより長期の天 候予測に全球モデルを用いたアンサンブル予測を利 用しており,平均やばらつきの程度といった情報か ら,最も起こりやすい現象や,起こる確率,予報の信 頼度や範囲を発表している.これらのアンサンブル 予測は,台風や低気圧といった比較的大きいスケー ルの現象を予測対象にしている.また,それよりも 時空間的に小さいメソスケール現象を予測対象とす る領域アンサンブルとして,2019年6月に水平解像度 5kmのメソアンサンブルの配信が開始された(気象 庁予報部,2019a).

(2) 領域アンサンブル予測の防災利用への期 待について

線状降水帯といった豪雨災害を引き起こすような メソスケールの現象を決定論的に予測することは困 難だといわれている.積雲対流などの時空間スケー ルの小さい現象の非線形性が卓越し,初期値のわず かな誤差が急速に時間発展するため,短時間で予測 限界を迎えるためである(気象庁予報部,2019b). また,気象モデルや初期値の精度の制約で,小さな



Fig. 2 Schematic figure of ensemble forecast. The blue line represents the individual members, the orange line represents the control run, and the black line represents the edge of the set of ensemble members.

Time

時空間スケールの現象を十分に表現できないことも 理由の一つである. そこで、メソスケールの現象を 確率的に予測するための領域アンサンブルが防災に とって有用な手段として期待されている.近年では コンピュータ性能の向上で高解像度の大規模計算が 可能になり、世界各国の気象機関で領域アンサンブ ルの配信が開始されている(気象庁予報部, 2015). 前項で述べたように、日本でもメソアンサンブルの 配信が開始された.領域アンサンブルを利用した豪 雨の予測可能性や利用方法についての研究も活発に 行われている (Nielsen and Schumacher, 2015; Qiao et al., 2020など). しかし, 防災の現場ではアンサンブ ルで予測シナリオが複数あったとしても、とること のできる防災行動は一つだけである. どのように予 測シナリオを選択するか,予測の不確実性の情報を どのように防災行動に反映させるかは依然として課 題であり,アンサンブル予測の防災利用は浸透して いないのが現状である.

(3) 梅雨期の線状降水帯を対象としたアンサンブル予測の既往研究

山口ら(2018)は,梅雨期の線状降水帯を対象とした アンサンブル予測の有効活用に関して検討を行うた め,線状降水帯が長時間同じ場所に停滞したことに よって大きな被害が発生した平成29年7月九州北部 豪雨を対象に、雲解像モデルCReSS(Tsuboki and Sakakibara, 2002)を用いて5日12:30~21:00の時間でア ンサンブル予測を行った.まず,アンサンブル平均 をみると、観測された降水量と比べて、特に大きな 被害があった福岡県朝倉市周辺の12:30~21:00の積算 降水量を過小予測していた([Fig. 3]). また, 各メン バーの積算降水量の時間変化を, 観測値である朝倉 アメダスと比較すると,12:30~15:00の2時間30分間は, 観測と同程度の降水を予測していたメンバーが2メ ンバーあったものの、その2メンバーは豪雨がそれ以 降も継続することを表現しておらず、12:30~21:00の 積算降水量ではすべてのメンバーが観測の半分以下 であった([Fig. 4]).

山口らの行ったアンサンブル予測から、平成29年7 月九州北部豪雨は、特に予測が難しい事例であった と考えられる.このような事例においては必要な防 災上の対策が十分に行えない可能性がある.また、 実際に起きている雨に対して必要な対策をとるとい う防災の実務上、現実に起こっている降水がどのく らい続くのかという情報も重要である.アンサンブ ルから得られる降水予測以外の情報から、予測が難 しい線状降水帯豪雨が発生する、また継続する可能 性をリアルタイムに知ることができないかと考える.



Fig. 3 Accumulated rainfall (12:30-21:00) in the ensemble forecast of heavy rainfall in the northern Kyushu heavy rainfall in July 2017 by Yamaguchi *et al.* (cited from Yamaguchi *et al.* (2018)). (a) XRAIN; (b) Ensemble mean.

2.2 アンサンブル予測の更新に伴う不確実性 増幅に着目した予測

本節では、本研究の基軸とするアンサンブル予測 の更新に伴う不確実性増幅に着目した予測手法につ



Fig. 4 Accumulated rainfall (12: 30 ~ 21: 00) at Asakura (cited from Yamaguchi *et al.* (2018)). The blue line represents individual ensemble members and the green line represents AMeDAS at Asakura.

いて説明する.

(1) アンサンブル予測の"更新履歴"を用いた"予測が外れることの予測"

これまで述べてきたように、線状降水帯の予測は 困難であり、すべてのメンバーが予測を外してしま うことさえある.そこで、いっそ予測は外れるもの だという前提に立ち,"予測が外れることを予測"す ることを考える.仮に降水予測が危険側(過小予測) に外れるような線状降水帯豪雨のリスクを前もって 知ることができるとすれば,豪雨災害への心構えが でき,さらに危険が迫った際に素早く防災行動がと れると考える.

このリスク情報が利用できると想定される具体的 な場面について述べる.国土交通省河川砂防技術研 究「アンサンブル気象予測情報の時間変化に着目し た洪水管理への利用手法の開発(研究代表者:山口 弘誠):2019~2020年度」のもと、国土交通省近畿地 方整備局淀川ダム統合管理事務所で実際にダム管理 を担当されている方に聞き取り調査を行ったところ, ダムの異常洪水時防災操作(緊急放流)には多くの 人員が必要とのことであった. 降水予測が危険側(過 小予測)に外れるようなリスクを前もって知ること ができるとすれば対応にあたる人員が招集や放流の 心構えをすることできると考えられ、いざ緊急放流 の可能性が高まった際に素早く対応することができ る.また、放流決定から実際に放流するまでには5~ 6時間程度の時間を要すると伺った. 5~6時間程度以 上前に予測が危険側に外れることを予測できれば, 異常洪水時防災操作の決定自体に利用できることも 期待される.このように予測が防災上危険側に外れ るというリスク情報は洪水時のダム操作に用いるこ とができると考える.別の例を挙げれば夜間避難や 高齢者などの要支援者の避難の心構えや決定のため にも利用できると考える.

本研究では予測が外れることを予測するために, 初期値の更新による予測結果の変化の情報(更新履 歴)に着目する.更新履歴を用いることで、予測が更 新されることによる予測精度の変化を見ることがで きる.気象予測では、時間が進むにつれて解析値が 新しく更新され、その解析値を初期値としてどんど ん最新の予報に更新されていく.一般的に最新の解 析値を用いた予報ほど精度が良く,より現実に近い 値が予測できると考えられる.また,過去の予報で は表現できなかった現象も予測できる場合が多い. しかし,本研究が対象とする線状降水帯豪雨といっ た予測困難な極端現象に関しては最新の予報になっ ても予測精度が良くならない場合があると考えられ る.このとき、アンサンブル予測の更新履歴に特有 の特徴が表れると考えた.この特徴を予測困難さの シグナルとして用いる.

(2) 予測困難な現象に対するアンサンブル予 測の更新履歴の特徴の仮説

本研究が用いるアンサンブル予測の更新履歴に現 れる予測困難さの特徴について述べる.アンサンブ ル予測の予測精度は、予測の平均値とばらつきに現 れる.例えば、予測の平均値が全体的に現実に近い ほど、また、ばらつきが小さいほど予測精度が高い と言える.ここで、日常的な気象現象に対するアン サンブル予測の更新に伴う変化の仕方を[Fig. 5]に示 す.アンサンブル予測を行うとアンサンブル平均は より現実の値に近づき、アンサンブルのばらつきは 同じ時刻で比べると最新の予報のほうが小さくなる と考えられる.[Fig. 5] (a)のt+2Δtを見ると、tを初期 時刻とする過去予測のアンサンブル平均よりもt+Δt を初期時刻とする最新予測のアンサンブル平均の方 が現実の場に近いことを表している.また、[Fig. 5] (b)に関して同じくt+2Δtを見ると、過去の予測のばら つきよりも最新の予測のばらつきの方が小さいこと を表している.

一方,線状降水帯豪雨といった予測困難な極端現 象では、予測が更新されても予測精度が良くならな いと考えられる. その際のアンサンブル予測の更新 に伴う変化の仕方の仮説を[Fig. 6]に示す. アンサン ブル平均は現実の値に近づいていかず.むしろ離れ ていくと考えられる.これは、モデルの不完全性や、 初期値の誤差による系統誤差によるものと考えられ る.ここで[Fig. 6] (a)のt+2∆tを見ると、最新の予測の アンサンブル平均(実線の×印)は、過去の予測のア ンサンブル平均(点線の×印)よりも現実の値から遠 ざかっていることを表している.これは山口ら(2019) がパターン1の特徴と呼んだものである.また、アン サンブルのばらつきは小さくならず、むしろ大きく なると考えられる. 初期値に与えた小さな差のカオ ス的成長によるものと考えられる. [Fig. 6] (a)のt+2∆t を見ると、最新の予測のアンサンブルのばらつき(実 線の矢印)は、過去の予測のばらつき(点線の矢印) よりも大きくなっていることを表している. これは 山口らがパターン2の特徴と呼んだものである.

以上,予測困難な現象に対するアンサンブル予測 ではこれら2つの特徴のどちらか一方か,もしくは両 方の特徴が表れると考えられる.

(3) 予測更新に伴う不確実性増幅指標GFU

本研究では、特に"アンサンブルのばらつきが小さ くならず、むしろ大きくなる"パターン2の特徴を予 測に使うために着目した.予測値のみで特徴を見る ことができ、将来に対する連続的な予測情報を用い ているパターン2は、予測困難な現象が起こる時刻ま たは継続時間を付加した予測手法を提案できると考 えたためである.

アンサンブルのばらつきに現れる予測不確実性が, 予測更新に伴い大きくなる度合いを指標化すること を考えた.この予測更新に伴う不確実性増幅の指標







Fig. 6 Update history of ensemble forecast for difficult-to-predict event..

をGFU(Growing Forecast Uncertainty)と呼ぶことにす る.予測が外れるような極端現象に対するアンサン ブル予測ではGFUが大きくなると考えられる.逆に, この指標が大きくなった時,非線形効果が卓越する, すなわちカオス的成長が大きくなることから,予測 が不確実で難しい現象が起きるシグナルとなると考 えた.ここからGFUは予測が外れるリスク情報にな ると考える.ただし,ばらつきの情報だけでは過大 予測となるか過小予測となるかはわからないため, アンサンブル平均という絶対値の情報と組み合わせ ることは将来的な課題となる.

(4) 水蒸気予測情報に着目することについて

本研究では大気下層の水蒸気予測のGFUに着目し た解析を行う. 降水をもたらす一要素である水蒸気 は、降水と密接にかかわっていて、大気下層の水蒸 気量が多ければそれだけ豪雨のポテンシャルが高い といえる.また,平成29年7月九州北部豪雨のような 極端な線状降水帯豪雨は様々な大気の条件が偶然に 重なり合い起きたものと考えられるため、降水の予 測は他の物理量の予測に比べて非常に難しいもので ある.したがって,降水の予測情報をGFUに使うと, 予測の雨に従った情報しか出せないと考えられる. 水蒸気量をGFUに用いることで、モデルの降水出力 結果にとらわれない予測情報作成が可能と考えてい る.また、水蒸気が集まって凝結することの方が降 水よりも先に起こるため、水蒸気はプロセス的に雨 に先行する物理量である.そのため水蒸気予測に豪 雨の兆候が表れる予測の初期時刻は降水予測に兆候 が表れる初期時刻より前であることも考えられる. これは、より早い段階でリスクを発見することにつ ながる.

本研究では近年発生した線状降水帯豪雨事例に対 する水蒸気予測のGFUと降水予測の外れ方の対応の 傾向を調べ,GFUの予測の外れるリスク情報として の利用可能性を検討する.また,豪雨の発生・継続, また,定量予測可能性も検討し,防災の現場におい てGFUが提供しうる予測情報について考察する.

(5) 降水予測の外れ方指標α値

降水予測の外れ方の指標としてα値(松岡・中村, 2017) を用いる,α値は観測降水量と予測降水量の比 で定義され、観測が予測の何倍上回るかという意味 を持つ.α値が1より大きいほど過小予測を表す.淀 川ダム統合管理事務所ではα値を降水予測をダム操 作に用いる際の予測不確実性を見積もるために使用 している. 過去台風性豪雨事例の統計的解析からα値 は最大2.0と見積もられたため、予測より2.0倍多い雨 が降ったとしても容量オーバーにならないように操 作を行っている.しかし線状降水帯豪雨をはじめと する前線性降雨は台風性豪雨より予測が難しい場合 がありα値の事例による変動が大きいため, 統計的解 析から算出された一定の値を用いることができない. ここから,α値をリアルタイムに求めることは防災実 務上意義のあることと考えたため, GFUを用いてα値 を予測することを目標とした. GFUとα値を比較して 考察を行う.

3. 解析する事例とアンサンブル予測データ の説明

3.1 解析事例について

本節では解析事例の概略を述べる.線状降水帯と ーロに言っても、その時空間スケールや成因は様々 である.本研究では時空間スケールや成因が異なる 以下の梅雨期線状降水帯豪雨3事例を解析し、GFUを 用いた予測可能性をそれぞれの事例で検討する.

·平成29年7月九州北部豪雨

・令和2年7月豪雨で球磨川流域にかかった線状降水 帯

・平成30年7月豪雨で広島県を通過した線状降水帯

(1) 平成29年7月九州北部豪雨

2017年7月5日から6日にかけ、対馬海峡に停滞した 梅雨前線に向かって暖かく非常に湿った空気が流れ 込むとともに, 上空に平年よりも気温が低い寒気が 流入したため,大気の状態が非常に不安定となり九 州北部地域を中心に大雨となった. XRAINによる7月 5日12:00~24:00の12時間積算降水量を[Fig. 7]に示す. 福岡県朝倉市周辺では12時間で500mm以上の降水を 観測している.この大雨により福岡県,大分県の両 県では、死者、行方不明者合わせて42名の人的被害 の他、多くの家屋の全半壊や床上浸水など甚大な被 害が発生した(内閣府, 2018).また,水道や電気な どのライフラインだけでなく,鉄道・道路・農林業へ の被害も大きかった.特に土砂崩れによる被害が朝 倉市と東峰村の山間部で多数発生し、大量の流木と 土砂が発生した.この豪雨は、バックビルディング 型の線状対流系によって引き起こされた.進行方向 の後端の同じ場所で持続的に積乱雲が発生し、発達



Fig. 7 Accumulated rainfall from 12:00 to 24:00 on July 5 by XRAIN.

しながら移動し数十キロメートルにわたって線状に 連なり、一定地域の上空に雨を長時間もたらす.本 事例では5日12:00頃~21:00頃の約9時間にわたり線状 降水帯が停滞していた.また、この線状降水帯の強 化、維持には、背振山地([Fig.7]中に示す)が寄与し ていたといわれている(気象研究所,2017).山口ら (2018)は、大気下層では朝倉市付近に流入方向の違う 水平風がぶつかることによる収束域が存在しており、 この収束は、背振山地の北側を迂回する風と南側を 迂回する風によって作られたものだと述べている. この下層の収束域には上昇気流があり、下層の湿っ た気塊が持ち上げられることにより積乱雲が発生・ 強化されるメカニズムがあった.

平成29年7月九州北部豪雨のようなバックビルデ ィング型の線状対流系は、外部強制力の小さな場に おいて、地形の影響で収束場が作られるといった少 しのきっかけで対流が発生、やがて積乱雲が次々に 発生して自己組織化し、長時間の豪雨をもたらすも のである.同じようなタイプの線状降水帯豪雨とし て2012年7月15日に発生した京都・亀岡豪雨や2014年 8月20日に発生した広島豪雨があげられる.発生のき っかけが大気の微妙な揺らぎによるものであるため 一般的に現象の発生すら予測困難である.

(2) 令和2年7月豪雨で球磨川流域にかかった 線状降水帯

2020年7月,東シナ海から伸びた梅雨前線が日本付 近に停滞し,東日本から西日本の広い範囲で記録的 な大雨となった.7月3日21:00頃から梅雨前線に伴っ た長さ2~300キロメートル程度の線状降水帯が発生 し,球磨川流域を覆うように停滞した.XRAINによ る7月3日21:00~4日09:00の12時間積算降水量を[Fig. 8]に示す.球磨川流域では多いところで12時間で 500mm以上の降水を観測している.この線状降水帯 はきわめて大きいものであり,複数のバックビルデ ィング型の組織化した積乱雲群から構成されていた (気象庁,2020a).この豪雨により大河川である球 磨川で氾濫が発生,熊本県内で死者65名の甚大な被 害となった(内閣府,2020).線状降水帯を予測し早 期避難などの防災行動につなげる重要性を世間に痛 感させる事例であった.

2020年7月の梅雨前線の停滞による大雨は7月4日 以降も続き,土砂災害や低地の浸水,筑後川,飛騨 川,江の川等の氾濫をもたらした.気象庁は,7月3日



– 10 50 100 150 200 250 300 350 400 500 **[mm]**

Fig. 8 Accumulated rainfall from 21 00 on July 3 to 09: 00 on 4th by XRAIN.

から7月31日までの豪雨を"令和2年7月豪雨"と定めた(気象庁,2020b).しかし本研究では梅雨前線に 付随する線状降水帯を形成した球磨川流域の豪雨を 対象とする.以降,この豪雨を"令和2年球磨川豪雨" と記すこととする.

令和2年球磨川豪雨の線状降水帯は,梅雨前線とい う比較的大きな収束場の近くで前線本体に付随して 発生したものである.平成29年7月九州北部豪雨とは 異なり,発生や継続に地形の影響はあまり受けない と考えられる.また,前線本体の豪雨であるため線 状降水帯の形成の予測は可能と考えられるが,降水 量や降水帯の位置まで完全に予測することは現状難 しい.

(3) 平成30年7月豪雨で広島県を通過した線状降水帯

2018年7月5~8日にかけ,梅雨前線が日本列島に停滞し,西日本の広範囲に雨が降り続いた.この豪雨

で広島県をはじめ各地での土砂災害や愛媛県肱川, 岡山県小田川の氾濫などが発生した. その結果, 死 者237名(内閣府, 2018)という平成最悪の風水害と なった.数日間雨が続き、すでに土砂に大量の水分 を含んでいたり、ダムが満杯近くになっていたりす る中で,局所的に長さ数十キロメートル程度の比較 的強い線状の雨域が何度も通過し、それが西日本各 地の災害のトリガーとなってしまったといわれてい る.これらの線状降水帯は典型的なバックビルディ ング型の線状対流系とは特徴が異なり,積乱雲の背 が低く,顕著に組織化していないものといわれてい る. (小坂田, 2019) しかし, これらを数時間前に予 測し、住民の一刻も早い避難につなげることは重要 である.本研究では、7月6日から7日にかけて広島県 を連続的に通過した線状降水帯(それぞれ[Fig.9](b), [Fig. 9] (e)) を解析対象とする.

広島県では,呉市,広島市をはじめとした各地で7 月6日夕方から7日朝にかけて同時多発的に土砂災害 が発生し,県内の土砂災害による死者は87名にのぼ った(土田,2018).この時間帯に二度線状降水帯が 通過していた.一度日の降水帯は18:00頃通過した. [Fig. 9](b)の線状の雨域の中に,多いところで3時間 で100mm以上を観測している.また,7日3:00頃,も う一度比較的強い雨域が通過する([Fig.9]6(e)).こ のように連続的に強い雨域が通過したことが,同時 多発的に土砂災害が発生した原因の一つであったと 考えられる.本研究ではこれらの雨域をどちらも線 状降水帯と考え発生と継続の予測可能性を検討する.

平成30年7月豪雨で広島県を通過したような線状 降水帯は,顕著に組織化はしていなくてもスケール の比較的小さな現象であるため,雨量を正確に予測 すること現状難しい.さらに,予測更新のたびに予



Fig. 9 Accumulated rainfall by XRAIN. (a) 15:00~18:00 on July 6th, (b) 18:00~21:00, (c) 21:00~24:00, (d) 00:00~03:00 on July 7th, (e) 03:00~06:00.

測雨量が変わってしまうケースも考えられる. この 場合,リアルタイムに予測値や実況値を見ながら防 災対応を行う人々にとって適切な判断を下すことが 難しい場面があると考えられる.

3.2 解析するアンサンブル予測データについ て

本研究では2種類のアンサンブル予測データを解 析した.一つは雲解像モデルCReSSを用いて平成29 年九州北部豪雨を対象に山口ら(2019)が独自に作成 したアンサンブル予測,もう一つは気象庁のメソア ンサンブル予報システム(MEPS: Meso-scale Ensemble Prediction System)である.本節ではこれらの解析デー タの概要を述べる.

(1) 雲解像モデルCReSSを用いたアンサンブル予測データ

名古屋大学と(財)高度情報科学技術研究機構が 共同で開発した雲解像モデルCReSS (Cloud Resolving Storm Simulator) (Tsuboki and Sakakibara, 2002)を用い, 平成29年7月九州北部豪雨を対象にアンサンブル予 測計算を行った. CReSSは雲スケールからメソスケ ールの現象に対して高精度なシミュレーションを行 うことを目的とした雲解像の非静力学・準圧縮の大 気モデルである.計算の設定として、初期時刻は5日 00:00, 03:00, 06:00, 09:00, 12:00, 15:00(JST)の6つ, 境界値にMSM予測の3時間ごとの水平風,気温,相対 湿度のデータを、海面水温は気象庁NEAR-GOOSデ ータを用いた.水平解像度は1km, 鉛直解像度は平均 250mとした. 計算領域は[Fig. 10]のとおりである. 東 シナ海からの大気下層への水蒸気流入が線状降水帯 の発生・発達・維持の重要なトリガーの一つである ため,風上側の計算領域を広めに設定している.緯 度方向500格子,経度方向は450格子とした.初期摂 動生成法はToth and Kalnay (1993,1997)のBGM法

(Breeding of Growing Modes法)を用いた. BGM法と は、特に誤差が成長しやすいモードを優先的に初期 摂動に取り込むための方法の一つである. 気象モデ ルを用い育成サイクルを繰り返すことで予測計算を 開始する数時間程度前から予測計算開始までに成長 してきたモードをどんどん取り込んでいく. 気象モ デルそのものを用いるため、非線形の効果も取り入 れることができる. 6つの初期値に対して、初期摂 動を与えないメンバーを含めて33メンバー、合計 6×33の198メンバー用意した. それぞれの初期時刻か ら、6日00:00までアンサンブル予測した.

(2) 気象庁メソアンサンブル (MEPS)

気象庁は, MSMの予測に対して信頼度や不確実性



等の情報を付加するとことを目的に2019年6月にメ ソアンサンブル予報システム(MEPS: Meso-scale Ensemble Prediction System)の本運用を開始した. *GFU*の実利用という観点から,平成29年7月九州北部 豪雨を含む,3.1節で述べたすべての事例を対象に現 業予報データであるMEPSの解析を行った. MEPSデ ータは気象庁情報基盤部より提供頂いた.

MEPSの仕様を述べる. 数値予報モデルと計算設定 は初期値と境界値に摂動を与えているほかはMSM と同じで,水平解像度は5kmである.計算領域を[Fig. 11]に示す.予報時間は39時間,アンサンブルメンバ ー数はコントロールランを含め21メンバーで構成さ れている. 更新頻度は6時間ごと(03:00, 09:00, 15:00, 21:00 JSTに更新)である. 初期摂動作成はSV法(特 異ベクトル法) (Buizza et al., 1993; Buizza and Palmer, 1995)を用いている.これは、指定した評価時間、領 域において線形成長率の高いモードを気象モデルを もとにした線形の摂動予報モデルを用いて求める手 法である. MEPSでは線形モデル解像度と評価時間を 変えた複数のSVを線形結合して摂動を作成してい る.線形モデルの水平解像度が最も細かいもので 40kmであるため、メソαスケール以上の擾乱による 誤差成長を対象にしている. (気象庁予報部, 2019b). BGM法がこれまで気象モデルの計算過程で成長し てきたモードを初期摂動に取り入れるのに対し, SV



Fig. 11 MEPS computation area (quoted from the JMAwebsite). It is same to the meso model (MSM) in the region of the outer frame.



Fig. 12 3 hours accumulated rainfall on July 5th by XRAIN.

法は気象モデルに基づく線形モデルを用いてこれか ら成長するモードをあらかじめ求めて初期摂動に取 り入れる.

気象庁情報基盤部より提供頂いたMEPS予報デー タの範囲はMSMとMEPSの計算領域と同じ[Fig. 11] の通りで,水平解像度は5km,予報値は1時間ごとに 39時間先まである.予報変数は975hPa,950hPa, 925hPa,850hPa,500hPa,300hPa面の高度・水平風・気 温・湿数と,地表面の海面更正気圧・水平風・気温・ 湿数・積算降水量である.

4. 雲解像モデルCReSSを用いた平成29年7月 九州北部豪雨におけるアンサンブル予測の更 新履歴解析

4.1 解析の目的と流れ

3.2.1項で述べた雲解像モデルCReSSを用いたアン サンブル予測データを用い、平成29年7月九州北部豪 雨事例のアンサンブル更新履歴を解析する.初期時 刻は2017年7月5日00:00,03:00,06:00,09:00,12:00, 15:00(JST)の6つであり、それぞれの初期時刻の予測 を順に0時初期値、3時初期値、6時初期値、9時初期 値、12時初期値、15時初期値と呼ぶ.

初めに各初期時刻の降水予測の予測更新による変 化を調べ,さらに観測値と比較する.次に,大気下層 の水蒸気に着目し,予測が更新されてもばらつきが 小さくならないという予測困難な現象に対して現れ ると考えられる更新履歴の特徴を調べる.また,そ の時の*GFU*と予測の外れ方の指標であるα値との対 応を解析し,*GFU*を用いた場合の,通常の降水予測 に加えて得ることができる予測情報について考察す る.

4.2 降水予測の更新履歴

(1) アンサンブル平均降水予測

[Fig. 12] にXRAINによる3時間積算降水量を示す. 線状降水帯は12:00頃~21:00頃まで朝倉市周辺に停滞 した.そのため12:00~15:00,15:00~18:00,18:00~21:00 の3時間積算降水量が多いところで150mmから 200mm以上を観測している.また,[Fig. 13]に各初期 時刻のアンサンブル平均3時間積算降水量を示す.一 般的に予測情報は,初期値から予測時間を進めて見 るものであるが,本研究では予測対象時刻を固定し て予測の初期値が更新されることによる変化を解析 する.すなわち[Fig. 13]で言うと.一般的な見方が横 方向(左→右)であるのに対し,本研究では縦方向 (上→下)ということである.

はじめに9:00~12:00の3時間積算降水量に着目する. 0時初期値から3時初期値,6時初期値と更新されると 降水分布も朝倉市周辺の降水量も観測に近づいてい く.しかし,12:00~15:00以降の3時間積算降水量では, 3時初期値から6時初期値に更新されると朝倉市周辺 の降水量は増加するが,その後9時,12時,15時初期 値と予測が更新されても降水量は増加せず過小予測 で,むしろ減少する場合もある.特に朝倉市周辺に まとまった降水を予測することができておらず,線 状降水帯発生の予測が困難であるということを表し ている.また,豪雨の終わりの予測も困難であった. 21:00~24:00のXRAINによる3時間積算降水量では朝 倉市周辺の降水量は大幅に減少する一方,アンサン ブル平均予測ではそのような大幅な減少が見られて いないためである.



Fig. 13 Ensemble mean 3 hours accumulated rainfall of each initial time. These figures are arranged horizontally in the order of the forecast time and vertically in the order of the initial time.

4.3 水蒸気予測のばらつきの更新履歴

(1)着目する要素と場所

2.2.3項で述べたように大気下層の水蒸気量を豪雨 のポテンシャル量と考え,高度750mの水蒸気混合比 を用いて解析する. [Fig. 14]に7月5日9:00の高度750m の水蒸気混合比と水平風の解析値を示す.本節では MSM解析値をCReSSの格子に補間したものを解析値 とした.九州北部から五島列島, さらにその西側に 水蒸気混合比の高い領域が広がる. その領域は西寄 りの風で、九州北部地域に向かって水蒸気が輸送さ れている.豪雨のもととなる水蒸気はこのように上 流域から流れてくるため、上流域に分布している水 蒸気量が朝倉市周辺の雨に影響していると考えられ る.本研究では上流域にあたる地点の水蒸気量のば らつきに着目した. 解析した領域とその呼称を[Fig. 14]に示した.領域Aと領域Bはそれぞれ背振山地の北 側を通る水蒸気と南側を通る水蒸気を想定した.ま た,豪雨であった福岡県朝倉市周辺の領域Cも調べた. これらの領域の,予測が更新されることによるばら つきの変化を解析する。



Fig. 14 Water vapor mixing ratio at 750m height and MSM analysis value of horizontal wind at 9:00 on July 5th. A, B, and C represent each analysis area of vapor.



Fig. 15 All members forecast value of area averaged water vapor mixing ratio at 750m height. Dark blue lines represent ensemble mean. (a)Area A, (b)Area B, (c) Area C.

(2) 水蒸気予測のばらつきの更新履歴

[Fig. 15]に領域A, B, Cの高度750mの領域平均水蒸 気混合比の全メンバーの予測値を示す.本研究では ばらつきの更新履歴に着目して解析を行うが, [Fig. 15]ではいずれの領域も2章で述べた"アンサンブル のばらつきが小さくならず,むしろ大きくなる"とい う,予測困難な現象に対するアンサンブル予測のば らつきの更新履歴に現れると考えられる特徴がみら れている.領域A, Bは3時初期値から6時初期値に更 新されるとき,領域Cは0時初期値から3時初期値に更 新されたときに予測がばらつくようになっているた めである.さらに更新されると予測は一層ばらつく ようになる.例えば領域Aの6時初期値では14:00頃の ばらつきは小さくなっているが9時初期値の14:00頃 では大きくなっている.

これより[Fig. 15]からばらつきの情報を抽出して 解析を行う.本研究ではアンサンブルのばらつきと して予測幅を表す"アンサンブル最大値--アンサンブ ル最小値"を用いる.これは,線状降水帯という極端 現象を予測するには極端な値を予測するメンバーの 情報を取り入れることが重要だと考えたためである. 領域 A, B, C のばらつきの時間変化を[Fig. 16]に示 す.水蒸気流入の上流域の領域 A, B では予測が更 新されてもばらつきが小さくならずむしろ大きくな る様子が見られ,朝倉市周辺の領域 C では予測が更 新されてもばらつきが同程度であるという特徴が見 られた.場所によって特徴が異なったため,次項からはばらつきの平面分布を解析し分布の特徴や降水 予測との関係を調べる.

(3) 水蒸気予測のばらつきの平面分布

[Fig. 17]に水蒸気量予測のばらつきの平面分布を 示す.平面的にみても、上流域も九州北部も予測が 更新されてもばらつきが小さくならず、むしろ大き くなる傾向がみられる.実際の豪雨が始まる3時間前 である9:00の分布図では、0時初期値から3時初期値 に更新されるときに朝倉市の上流側(西側)である 佐賀県の北側にばらつきが大きい領域がみられ、6時 初期値になるとさらにばらつきが大きい領域が広が った.実際の豪雨が始まる時間である12:00の分布図 には、6時初期値も9時初期値も九州北部への水蒸気 流入の上流側(西側)にばらつきの大きい領域がみ られる.これらは上流側の水蒸気量予測が不確実で あり、この後下流側(東側)で予測困難な現象が発



Fig. 16 Time change of spread of area averaged water vapor mixing ratio at 750m height. (a)Area A, (b)Area B, (c) Area C.



Fig. 17 Spatial distribution of spread.

生,継続することに対応していると考えられる.12 時初期値の15:00には領域A周辺でばらつきが大きい 領域がみられている.その後18:00と時間が進むと上 流側のばらつきの大きい領域は小さくなっている. これは水蒸気量の不確実性が小さくなり,予測困難 な現象が終わりに向かっていることと対応している と考えられる.実際に朝倉の雨が弱まり,予測雨量 が観測値に近づいたといえる21:00にはどの初期値 の予測にも,水蒸気の上流側にばらつきが大きい領 域が無くなっている.以上のように,上流側のばら つきの大きい領域の広がり方と実際の降雨,予測が 過小である時間帯には関係がみられた.

本事例のように外部強制力が小さく,初期値のわ ずかな差が降水の場所のずれを引き起こしやすい非 線形性が非常に強い場においては,積雲対流といっ た時空間スケールの小さい現象の非線形性卓越によ りばらつきが大きくなっている可能性があるため, 降水が過小であったことと関係しているといえる. ただし,ばらつきとそのメカニズムの因果関係を完 全に求めることは困難と考える.

本節を整理する.本事例の水蒸気予測では,線状 降水帯が停滞した朝倉市周辺とその上流側に"アン サンブルのばらつきが小さくならず,むしろ大きく なる"特徴がみられていた.また,豪雨の時間帯との 対応が見られた.降水の場所の予測が難しかったた め朝倉市周辺は過小予測であった.このとき予測が 更新されると上流側を中心にばらつきが大きくなっ ていた.

4.4 GFUを用いた予測の検討

本節ではアンサンブル予測の更新に伴う予測不確 実性増大指標*GFU*と予測の外れ方指標α値を比較し *GFU*を用いた予測を検討する.

GFUとα値の比較

初めにα値を以下の通り定義する.

$$\alpha = \frac{obs}{fcst} \tag{1}$$

*obs*は観測値を表しここでは[Fig. 18]に黒枠で示した 24km×60km で 1440km²の領域の XRAIN による領 域平均降雨強度とする. *fcst*は予測値を表し一般的 なアンサンブル情報であるアンサンブル平均値とす る.

次にGFUとして以下の通り定義したGFU₁を用いる.

$$GFU_1 = sprd_{1st} - sprd_{2nd} \tag{2}$$

$$sprd = max\{q_{v}(i)|i = 1, 2, \cdots, m\}$$
(3)
- min\{q_{v}(i)|i = 1, 2, \cdots, m\}

添え字 1st, 2nd はそれぞれ初期時刻が最新の予



10 50 100 150 200 250 300 350 400 500 [mm]

Fig. 18 Accumulated rainfall from 12:00 to 24:00 by XRAIN. The area rainfall intensity is averaged in the black flame.

測,2番目に新しい予測を表す.*sprd*はアンサンブル のばらつきを表す.*qv*は高度750mの領域平均水蒸 気混合比で,mはメンバー数である.ばらつきは予 測時刻において最大値を予測しているメンバーの予 測値と最小値を予測しているメンバーの予測値の差 であり,*GFU*1は最新の予測のばらつきが1つ前の予 測よりどれくらい大きくなったかを表している.

本解析では領域 A の水蒸気混合比予測を用いて GFU₁を算出する.上流域の水蒸気量が降水予測にか かわると考えたためである. さらに, 領域 A の予測 には更新されるとばらつきが大きくなる特徴が顕著 にみられていたためである.朝倉市周辺から約 130km 離れた領域 A の水蒸気が 10m/s (本事例にお いて高度 750m における平均的な風速値) で朝倉ま で流入するのに約3時間30分かかると見積もった. [Fig. 19]にそれぞれの初期時刻の予測における α 値 とGFU1との比較を示す. すべての初期時刻でGFU1が 正の時間帯があり予測不確実性増大のシグナルが出 ている.しかし初期時刻によって時間帯や値が異な る. それぞれの初期時刻で α 値との時間的な対応を 述べる.3時初期値は a 値の増加とGFU1の増加がほ とんど対応していない.6時初期値では12:00ごろα 値が増加する時間帯にGFU1も増加した.過小予測の 発生のシグナルを表していると考えられる.9時初 期値ではα値の特に大きい 16:00 頃~21:00 頃に対応 してGFU,が特に増加しておりシグナルがある.12時 初期値はα値のピーク時間帯にGFU1は負の値である が、α値の減少とGFU1の減少が対応しており過小予 測の終わりを表していると考えられる.15時初期値 ではα値が減少した時間帯に逆にGFU1が増加してい る.シグナルの空振りと解釈することができる. GFU1は予測の不確実性指標であるためシグナルは あるにもかかわらず予測は外れないという空振りは 起こりうる.以上のようにすべての初期時刻でGFU1 のシグナルは出ているが、初期時刻によってα値と の対応の仕方が異なっている.ここでGFU1を予測に 用いることを想定する.6時初期値で過小予測の発

生の時間帯,9時初期値でα値が最も大きい時間帯 が予測できると考えられる.しかし12時初期値では *GFU*₁は大きくならず過小予測の発生シグナルが出 ていないため現象を見逃してしまうことにつながる と考えられる.これはばらつきが12時初期値の一つ 前の予測である9時初期値も大きくなっていたため である.そこで過去の予測として定常的なばらつき を用いる別の指標(*GFU*₂)を検討した.

 $GFU_2 = sprd_{1st} - \min(sprd_{2nd}, sprd_{3rd}, \cdots) \quad (4)$

左辺第二項は過去の予測の中で一番小さいばらつき





なわち最新のばらつきが定常的にあるばらつきと比 べてどれくらい大きくなったかをGFU2とした. [Fig. 20]にそれぞれの初期時刻の予測における α 値と GFUっとの比較を示す. GFU₁と比較してGFUっが異な った点を述べる.9時初期値ではGFU2の増加タイミ ングが早まり、α 値が増加する時間帯に対応するよ うになった. また, 12 時初期値では 16:00 頃~19:00 頃のGFU₂が正の値となった. さらにα値のピーク時 間帯は 15:30 頃~18:30 頃となり, GFU2のピーク時間 帯である 17:00 頃~20:00 頃とやや対応するようにな った.ここでGFUっを予測に用いることを想定する. 6時初期値で過小予測の発生の時間帯,9時初期値で 発生の時間帯に加えて α 値が最も大きい時間帯が予 測できると考えられる.12時初期値でα値の最も大 きい時間帯に加えて過小予測の継続,終わりの時間 帯の予測もできると考えられる. 直近の予測ほど時 間的な予測が可能になってくる.以上のようにGFU2 を用いることで過小予測となるような現象の発生, 継続,終わりを予測することができると考えられる. また、本事例に限って言えばGFU2はGFU1よりも予測 可能性がある.

ここでさらなる *GFU*の予測可能性を検討する. 12 時初期値([Fig. 19] (d))の α 値は 15:30 頃~18:30 頃 に 15 を超えピークとなっているが *GFU*₂のピーク時 間帯は 17:00 頃~20:00 頃で 1 時間 30 分程度ずれがあ った.ここで予測計算開始後すぐに最新の予測のば らつきが過去の予測のばらつきより大きくなること は必ずしもなく,ばらつきが十分大きくなるのに数 時間程度かかる場合があると考えた.一方で 9 時初 期値の *GFU*₂ ([Fig. 20] (c))は 15:30 頃~17:30 頃にピ ークとなっており,9時初期値だけでなく 12 時初期 値の α 値のピーク時間帯とも対応が良い.そこでこ の時間帯の9時初期値の*GFU*₂が大きいという特徴を 考慮できる*GFU*₃を以下のように定義する.

 $GFU_2 = sprd_{1st} - \min(sprd_{2nd}, sprd_{3rd}, \cdots)$ (5)

2 番目に新しい予測の*sprd*のほうが最新の予測より も大きい場合 2 番目に新しい予測の*sprd*を左辺第一 項に用い,それ以前の最も小さい予測の*sprd*から引 く.このように*GFU*₃を定義することで計算開始直後 から*GFU*₃の値が大きくなることを期待した.[Fig. 21]に 12 時初期値の a 値と*GFU*₃との比較を示す. 15:30頃~18:30頃で*GFU*₃がピーク値をとっているた め a 値と*GFU*₃の増減の傾向が非常に似ている. a 値 と*GFU*₃の相関係数は 0.903 となった.強い正の相関 がみられるため a 値の定量予測可能性もあると考え られる.

GFU₃はある意味で本事例に合うように調整した 指標であり、他事例での検証が必要であるものの、 このように適切にGFUを定めることで定量予測可能 性も期待できる. さらに言うとGFUはGFU₁やGFU₂, GFU₃に限らず様々な解釈をすることができる. 例え ば,更新された予測のばらつきが急増することが予 測困難な現象のシグナルと考え,ばらつきの時間増 加率をGFUの定義に取り入れることもできる.

4.5 まとめ

雲解像モデル CReSS を用いたアンサンブル予測 データを用い,平成 29 年 7 月九州北部豪雨事例の アンサンブル更新履歴を解析した.予測が更新され ても降水予測はほとんど改善されず,特に降水の場 所の予測が困難であった.また,高度 750m の水蒸







Fig. 21 Comparison between α value (purple) and its 3 hours and 30 minutes ago GFU_3 (green)

るという予測困難な現象に対して現れると考えられ る特徴が、上流側と朝倉市周辺に見られていた.降 水予測と水蒸気予測のばらつきの平面分布の比較か ら、水蒸気予測にばらつきが表れていたのは降水の 発生場所が予測困難であったことが一因と考察した. その予測困難さは本事例が外部強制力が弱く非線形 性が卓越する場に起因する.すなわち水蒸気のばら つきは非線形性の卓越のシグナルに反応していたと いえる.

3 種類のGFUを定義し(GFU1,GFU2,GFU3)降水予測 の外れ方の指標である α 値との対応の解析を行った. GFU1とGFU2を比較するとGFU2のほうが a 値との対 応が良く、豪雨発生9時間前からGFU2が正となり予 測困難な現象の兆候が出ていた.また6時間前には 過小予測の発生時間帯に,3時間前では特に過小予 測である時間帯に対応してGFU2が大きくなってい た.豪雨発生時の12時初期値は過小予測の終わりの 時間帯との対応があった.ここからGFU2を用いて予 測が外れる現象の発生やピーク時間,終わりを予測 することができると考えられる.また,現象発生の 直近ほど時間的な予測が可能になっていくと言える. 一方で 15 時初期値には過小予測でない時間帯に GFU₂が大きいという空振りも見られた. また, GFU を適切に定義すると(GFU₃)12時初期値においてα値 と強い正の相関関係も見られたため定量予測可能性 もあると考える.

このようにアンサンブル予測の更新に伴う不確実 性指標*GFU*を用いて降水を過小予測するような現象 の発生,継続,終わりの予測可能性を示すことがで きた.一層実利用につなげていくためには適切な上 流域の場所や要素を定める必要がある.

5. 気象庁メソアンサンブルを用いた水蒸気 の更新履歴解析

5.1 解析の目的と流れ

気象庁が現業データとして配信している気象庁メ ソアンサンブル(MEPS)に対してGFUを適用した際の 線状降水帯予測可能性を検証する.4章の CReSSの アンサンブル予測計算解析と同様にGFUとα値との 対応の傾向を解析する.解析事例は3章で説明した 平成29年7月九州北部豪雨,令和2年球磨川豪雨, 平成30年7月豪雨で広島県を通過した線状降水帯 の3事例である.それぞれの事例に対して水蒸気と 水平風分布から上流域を定め、領域平均水蒸気混合 比のGFUをα値と比較する.それぞれの事例に対し 発生15時間程度前の予測からGFUを算出しリード タイムにも着目する.

4章になかった視点として,925hPa 面と850hPa 面 の水蒸気混合比の二つの高度面についてそれぞれ GFUを算出する.大気下層の 925hPa 面の水蒸気混合 比は豪雨の必要条件という意味合いを持つ. 大気下 層の水蒸気が多くなければ豪雨とならないためであ る. また, 850hPa 面付近に相当する中下層の水蒸気 は対流発達の要因の一つと考えられる. 大気中下層 が湿潤であると、対流が発生した際周囲の乾燥空気 のエントレインメントによる対流抑制効果が小さく なるため深い対流になりやすいと考えられるためで ある. それぞれの事例においてGFUを用いることで 降水予測が外れるような現象を予測できるリードタ イムや,発生,継続,終わりの時間帯の予測可能性を 調べる.また,事例による違いや共通点を考察する. さらにGFUのモデル解像度依存性についても解析を 行う.

5.2 平成29年7月九州北部豪雨解析

本節では平成 29 年 7 月九州北部豪雨事例を解析 する.解析した予測の初期時刻は4日15時,21時, 5日3時,9時,15時であり,それぞれ事例発生(5 日12:00頃)の21時間前,15時間前,9時間前,3 時間前,3時間後に相当する.

(1) 降水予測について

初めに予測降水の特徴を調べる. [Fig. 22]に領域平 均前1時間積算降水量の,それぞれの初期時刻のア ンサンブル平均値を示す. 観測値との比較のため, [Fig. 23]に XRAIN の降雨強度から1時間積算降水量 を算出した値を示す. 領域平均した場所は4章と同 様に[Fig. 18]の領域である.ただしモデルと格子系が 互いに異なるため完全に一致しない. 領域の大きさ は25×60kmで1500km2である.一方12:00頃以降で



Fig. 22 Area averaged 1 hour accumulated rainfall of ensemble mean.



Fig. 23 Averaged 1 hour accumulated rainfall by XRAIN.

はいずれの初期時刻の予測も過小である. 18:00 頃~ 21:00 頃は 21 時から 3 時, 9 時, 15 時と更新される とむしろ降水量の減少がみられた. 前線本体に付随 する広域の雨やその中で局所的に強まる雨は表現で きるものの, 組織化した積乱雲がもたらす豪雨は表 現できないためこのように過小予測となったと考え られる. 観測降水量と予測降水量の比である α 値を [Fig.22], [Fig.23]から算出する.

(2) 上流域の水蒸気予測のばらつきについて

[Fig. 24]に MSM 解析値による 5 日 9:00 の 925hPa 面の水蒸気混合比と水平風の分布を示す. ばらつき とGFUを算出する上流域を黒枠で示した.4章でGFU 算出に用いた領域 A と同じ地点であるが,領域の大 きさは 50km×50km と領域 A (30km×30km)より広く した. MEPS の水平解像度(5km)は CReSS を用いたア ンサンブル予測計算の水平解像度(1km)よりも粗く, また,実利用を検討するという観点から局所的な水 蒸気流入に着目するよりも,水蒸気流入の上流を広 めにとらえる方が適していると考えたためである. また,850hPa 面も同様に確認し,朝倉市周辺に向か う風向であったため,上流域は同じ領域とした.

[Fig. 25]にそれぞれの初期時刻の上流の領域平均 水蒸気混合比予測の時間変化を示す.本章の解析で もアンサンブルのばらつきを予測値の幅とする.予 測が更新されたときのばらつきの変化の特徴の傾向 を述べる.925hPa 面([Fig. 25] (a))では豪雨の時間 帯である12:00頃21:00頃やその数時間前において4 日 15 時,21時初期値と更新されてもばらつきが減



Fig. 24 Spatial distribution by MSM analysis value of water vapor mixing ratio and horizontal wind at 9:00 on July 5th. The black flame indicates the spread and the area where *GFU* is calculated. (a)925 hPa, (b)825 hPa.

少していない. これ以降5日3時,9時,15時初期 値と更新されても同様の傾向で,予測が更新されて も依然として不確実性があったことを表していると 解釈できる. 850hPa面([Fig.25](b))においても予 測が更新されてもばらつきが同程度である傾向が3 時初期値まで見られたが,9時初期値の12:00頃では 3時初期値よりもばらつきが増加した.しかし15時 初期値に更新されるとばらつきは減少している.以 上をまとめると豪雨やその前の時間帯には予測が更 新されると"アンサンブルのばらつきが小さくなら ず,むしろ大きくなる"特徴は顕著には見られない が,豪雨発生3時間前である9時初期値の850hPa面 の予測にはよく見られた.

(3) GFU と α 値の比較

本章ではGFUとして4章のGFU₁(式(2))を用いる. ただしMEPSの更新頻度は6時間ごとでCReSS予測 計算の更新頻度(3時間ごと)と異なるため,本章の GFU₁は最新の予測のばらつきからその6時間前の初 期時刻のばらつきを引く. なお4章ではGFU₁より GFU₂のほうがα値との対応が良かったが,定常的な ばらつきとしてどこまで過去の予測を取り入れれば よいかは事例依存性があると考えた. そのためGFU₁ を用いるほうが様々な事例でGFUの特徴を調べると いう本章の目的に適していると考えた. 以降GFU₁は 単にGFUと呼ぶこととする. 4日21時初期値から5 日15時初期値までのGFUを925hPa面,850hPa面で 1時間ごとに算出した.

α 値とGFUとの比較のため上流域の水蒸気が西寄 りの風で朝倉市周辺まで到達する時間を見積もる. 925hPa 面における平均的な風速は 10m/s であり,上 流域から約 130km 離れた朝倉市周辺まで水蒸気が到 達するのは 3 時間 30 分と見積もることができる.こ れは 4 章で見積もった際と同様である,しかし予測 値が 1 時間ごとしかないため,α値とその 3 時間前 のGFUを比較する.また,同様の図より 850hPa 面の 平均的な風速は 12m/s とした.すると水蒸気が到達 するのは約 3 時間と見積もられる.ゆえに 925hPa 面 と 850hPa 面のGFUはいずれもα値と 3 時間の差をつ けてα値と比較する.

[Fig. 26], [Fig. 27]に各初期時刻のα値とGFUの比較を示す.初めに925hPa面のα値とGFUの対応([Fig. 26])を見る.豪雨発生15時間前予測である4日21時初期値のGFUは継続して負の値であり過小予測の



Fig. 25 Time change of area averaged water vapor mixing ratio forecast in the upstream area. (a)925 hPa, (b)825 hPa.

シグナルは見られない.5日3時初期値では14:00頃 以降のα値が10を超えている時間帯にGFUは継続し て正の値になっており過小予測に対応しているとい える.しかし21:00頃以降α値が減少しているがGFU は急増した.過小予測の終わりとの対応は見られな い.9時初期値ではα値のピーク時間帯である16:00 頃~19:00頃にGFUが正の値になり過小予測と対応し ているが断続的であった.また,3時初期値同様過小 予測の終わりとの対応が見られない.15時初期値の 対応は比較的良く,α値のピーク時間帯に対応して GFUが正の値となり,α値の減少している時間に対応



Fig. 26 Comparison between α value (purple) and its 3 hours and 30 minutes ago *GFU* (green) at 925hPa. Horizontal axis represents the time at which α value is calculated. (a) 21:00 initial time on July 4th, (b)3:00 initial time on July 5th, (c) 9:00 initial time on July 5th, (d)15:00 initial time.

して減少した.ここでGFUの値にも着目する.GFUは 3時初期値の23:00に0.002kg/kgを超えている.一方 で過小予測に対応したGFUはその約8分の1と比較 的小さい.以上をまとめると 925hPa 面には過小予測 に対応する時間帯に小さい正のGFUがみられた.ま た、15時初期値には時間的対応も見られた.次に 850hPa 面のα値とGFUの対応([Fig. 27])を見る.4 日21時初期値からGFUが正の値となり過小予測のシ グナルがあるといえる.3時初期値になると12:00頃 の α 値の増加に対応してGFUが増加し正の値が継続 するようになったが, 過小予測の終わりとの対応は 見られない.9時初期値でもα値の増加に対応して GFUが増加し、さらに α 値がピークとなった時間帯 にGFUもピーク値をとっている。 増減の傾向は完全 には対応していないものの, α 値の減少している 22:00頃の時間帯にGFUも減少しており、過小予測の 終わりと対応しているといえる.しかし15時初期値



では過小予測に対応した*GFU*が見られなくなった. 以上をまとめると 850hPa 面では 21 時初期値からシ グナルが見えはじめ,予測が更新されるとα値との 時間的な対応も見られた.しかし豪雨発生後の予測 ではシグナルが見えなくなった.

ここで 925hPa 面と 850hPa 面を比較し, GFUを用 いた予測可能性を考察する. 初期時刻によって α 値 との対応が良いGFUの高度面が異なっていた. 850hPa 面はシグナルが 4 日 21 時初期値から出てお りα値と時間的によく対応していた.しかし5日15 時初期値にシグナルが出ていないため現象を見逃す 可能性もある.一方で 925hPa 面では 9 時初期値にな ってようやく小さいGFUが見られるようになったが 15 時初期値にもGFUのシグナルが見られる.いずれ の高度面のGFUも α 値との対応は見られるため過小 予測の発生の予測ができる可能性があるが、現象を 見逃す可能性もある.予測可能性の優劣はつけ難い. さらに言うと4章で解析した CReSS 予測計算のGFU のほうがα値との対応が良かった.アンサンブル予 測計算データの違いによるGFUの特徴の違いがある といえる. この違いは 5.6 節で詳しく考察する.

(4) GFU が増加した理由の考察

本項ではGFUがどのような現象の予測不確実性か ら増加したのか考察する. 850hPa 面の 9 時初期値 14:00 予測のGFU ([Fig. 27](c)) に着目する. 14:00 に GFUがピークとなっており、その3時間後の α 値の ピークと良く対応しているためである. ここで9時 初期値 14:00 予測において上流で最大の水蒸気量を 予測していたメンバー4 と最小の水蒸気量を予測し ていたメンバー11を比較する.図 5.9 にメンバー4 と メンバー11 の 850hPa 水蒸気混合比と水平風の分布 を示す. 最大メンバーであるメンバー4 ([Fig. 28] (a)) は九州の北の北緯 36 度付近まで南寄りの風が吹い ており、東シナ海からの水蒸気が九州北部やその北 にも流入している.北緯36度付近に南寄りの風と北 寄りの風のシアができている.またシアの南北で水 蒸気勾配が大きくなっている. この付近に梅雨前線 が解析できる.一方最小メンバーであるメンバー11 ([Fig. 28] (b))は北よりの風が北緯 34 度付近まで見 られ, 前線はメンバー4 に比べ 250km 程度南に位置 している.以上のことから予測がばらついていたの は,前線位置の予測不確実性が大きくメンバー間で 前線位置に大きな差があり、上流が前線の北に位置 するか南に位置するかで上流の水蒸気量が変化する ためであった.

本事例では前線位置の少しの予測の誤差が雨の予 測精度に大きな影響を与えると考えられる. GFUに 前線位置の予測不確実性が表れており、それが雨の



Fig. 28 Member 4(a) (Member11 (b)); which predicted maximum (minimum) water vapor amount at 850hPa in the upstream area at 14:00 by 9:00 initial time. The black lines indicate rough front position, which is analyzed by the shear of horizontal wind and water

予測の難しさを表していたため, α 値との対応がみ られたと推測される.ただし本事例は前線の位置の みで予測できる現象でなく,大気の様々な条件が全 て揃うことで発生する現象である.そのためGFUがα 値と対応していない時間帯や初期時刻もあったと考 えられる.

本節を整理する. 平成 29 年 7 月九州北部豪雨の降 水予測は, MEPS の気象モデルの解像度では組織化 した積乱雲がもたらす豪雨を表現できないため予測 が更新されても精度はよくならず大幅な過小予測で あった. GFUが正の値であるとき,降水が過小予測で あるという対応が事例発生の 15 時間前の予測から 見られ,更新されると α 値との時間的な対応が良く なったためGFUによる過小予測の発生,継続,終わり の予測可能性があるといえる. しかし対応していな い初期時刻や時間帯もあり過小予測を見逃す可能性 もある. GFUは豪雨予測の必要条件である前線位置 の予測不確実性に対応していた.

5.3 令和2年球磨川豪雨解析

本節では令和2年球磨川豪雨事例を解析する.解析した予測の初期時刻は3日3時,9時,15時,21

時,4日3時であり,それぞれ事例発生(4日00:00 頃)の21時間前,15時間前,9時間前,3時間前, 3時間後に相当する.

(1) 降水予測について

初めに予測降水の特徴を調べる. [Fig. 29]に領域平 均前1時間積算降水量の,それぞれの初期時刻のア ンサンブル平均値を示す.また,[Fig. 30]に XRAIN の降雨強度から1時間積算降水量を算出した値を示 す.領域平均した場所は[Fig. 31]に黒枠で示した 25km×60kmの1500km²の領域である.0:00頃~4:00 頃にかけては21時初期値の予測降水量が、また,4:00 頃以降では15時初期値の予測降水量がこれまでの 予測に比べ増加した.4日3時初期値では3:00頃 ~6:00頃観測と同程度の降水を予測している.予測が 更新されると予測降水量が観測値に近づき.直近の 予測では観測値と同程度の予測であったことがいえ



Fig. 29 Area averaged 1 hour accumulated rainfall of ensemble mean.



Fig. 30 Area averaged 1 hour accumulated rainfall by XRAIN.



Fig. 31 Accumulated rainfall from 21:00, on July 3rd to 9:00, July 4th by XRAIN. The area rainfall is averaged in the black flame.



Fig. 32 Spatial distribution by MSM analysis value of water vapor mixing ratio and horizontal wind at 21:00 on July 3rd. The black flame indicates the spread and the area where *GFU* is calculated.

る. [Fig. 29], [Fig. 30]から観測降水量と予測降水量 の比であるα値を算出する.

(2) 上流域の水蒸気予測のばらつきについて

GFUを算出する上流域を定める. [Fig. 32]に MSM 解析値による 3 日 21:00 の 925hPa 面の水蒸気混合比 と水平風の分布を示す.いずれも九州の南西に水蒸 気混合比の高い領域があり、この領域に吹く西風と 南西風によって水蒸気が熊本県や鹿児島県に向かっ て輸送されている. また, この西風と南西風による 風の収束が熊本県や鹿児島県まで続いているのがみ られる.この風の収束に沿って線状降水帯が発生し た. [Fig. 32]にGFUを算出する上流域を黒枠で示した. 領域の大きさは 50km×50km で平成 29 年 7 月九州北 部豪雨の解析領域と等しい.また,850hPa 面の上流 域も同じとした. [Fig. 33]にそれぞれの初期時刻の上 流域の領域平均水蒸気混合比予測の時間変化を示す. 925hPa 面 ([Fig. 33] (a)) では3日3時,9時,15時 初期値と予測が更新されるとばらつきがどんどんと 減少している.しかし 21 時初期値になると 2:00 頃 から 6:00 頃にかけてばらつきが増加した. しかし 4 日 3 時初期値では減少している. 825hPa 面([Fig. 33](b))の予測更新に伴うばらつきの大きさの変化の 傾向は 925hPa 面とほぼ同じであるが、15 時初期値 の0:00頃において9時初期値よりも同程度か若干大 きいばらつきとなっている.以上をまとめると"ア ンサンブルのばらつきが小さくならず、むしろ大き くなる"特徴が 850hPa 面において豪雨発生9時間前 である15時初期値から見られた.また、その特徴は 発生 3 時間前の 21 時初期値では 925hPa 面でも 850hPa 面でも顕著に見られた.



Fig. 34 Same as [Fig. 26].(a) 9:00 initial time on July 3rd, (b)15:00 initial time on July 3rd, (c) 21:00 initial time on July 3rd, (d)3:00 initial time on July 4th.

(3) GFU と α 値の比較

[Fig. 33]から3日9時初期値から4日3時初期値 までの*GFU*を925hPa面,850hPa面で1時間ごとに算 出する.ここでα値と*GFU*との比較のため上流の水 蒸気が球磨川流域まで到達する時間を見積もる. 925hPa面,850hPa面における平均的な風速は20m/s であり,上流域から約200km離れた朝倉市周辺まで 水蒸気が到達するのは約3時間と見積もることがで きる.ゆえに*GFU*はいずれの高度もα値と3時間の 差をつけて比較する.

[Fig. 34], [Fig. 35]に各初期時刻のα値とその3時 間前のGFU (925hPa 面, 850hPa 面)の比較を示す. 初 めに 925hPa 面の α 値とGFUの対応([Fig. 34]) を見 る.3日9時初期値と15時初期値では過小予測に対 応したGFUは見られない.21時初期値は0:00頃~9:00 頃まで継続して過小予測であり、このときGFUは正の 値で継続したシグナルがみられる.また, αとGFUは ともに 9:00 頃減少しており GFU が過小予測の終わり に対応している.4日3時初期値のGFUは一時的に正 の値となっているが値が小さい.3時初期値のα値 は1 に近づいたことと良く対応している.次に 850hPa 面([Fig. 35])を見る.9時初期値の4:00頃と 11:00 頃にGFUが正の値となったが時間的にはほと んど対応していない. 15 時初期値では 2:00 頃~4:00 頃の α 値のピーク時間帯にGFUが正の値となってお り時間的な対応が出てきた.21時初期値ではα値が 1 を超えている時間帯にこれまでより大きなGFUの 値が継続している.また、9:00頃以降のα値の減少 とGFUの減少の時間が対応しており過小予測の終わ りがGFUと対応している.4日3時初期値に更新され ると 925hPa 面と同様にGFUは減少した. ここで



Fig. 33 Time change of area averaged water vapor mixing ratio forecast. (a)925 hPa, (b)825 hPa.



850 hPa.

925hPa 面と 850hPa 面を比較し, *GFU*を用いた予測可 能性を考察する.925hPa も 850hPa 面も過小予測に 対応した*GFU*があり,時間的な対応も見られていた ため過小予測の発生,継続,終わりの予測可能性が あるといえる.しかし 850hPa 面の*GFU*では豪雨発生 15 時間前の 9 時初期値からシグナルが出ており, 925hPa 面より過小予測の可能性を早く知ることがで きると考えられる.また,850hPa 面のほうが 21 時初 期値において*GFU*とα値との時間的な対応が良い. 総じて 850hPa 面のほうが過小予測の発生,継続,終 わりの予測可能性が高いとえる.また,21 時初期値 以降の予測では*GFU*が負の値にもかかわらず降水が 過小予測であったという*GFU*シグナルの見逃しが無 かったため防災利用への可能性が一層期待できる.

(4) GFU が増加した理由の考察

*GFU*がどのような現象の予測不確実性から増加したのか考察する.初めにシグナルの出始めた 15 時初期値を解析する.850hPa 面の 15 時初期値 1:00 予測の*GFU*([Fig. 35](b))に着目する.その時*GFU*はピーク値をとっており,その3時間後の4:00頃のα値は最大に近い値で時間的によく対応しているためであ





る. ここで 15 時初期値 1:00 予測において上流域で 最大の水蒸気量を予測していたメンバー3 と最小の 水蒸気量を予測していたメンバー4 を比較する. [Fig. 36]にメンバー3 とメンバー4 の 850hPa 水蒸気混合比 と水平風を示す. いずれも東シナ海から九州,本州 にかけて帯状に水蒸気混合比の高い領域が分布して いる. 東シナ海からの水蒸気が前線に向かって集ま ることでこのように帯状の分布となった.メンバー3 とメンバー4 では九州付近の水蒸気の帯の位置が異 なり,メンバー3 は帯の幅の中心が上流付近に位置 しているが,メンバー4 はさらに南側に位置する. こ のように前線位置や前線に向かう水蒸気の集まり方 にメンバー間で差があったため上流の水蒸気はばら ついていたと考えられる.

ここで 15 時初期値では 925hPa 面の上流域のGFU ([Fig. 34] (b)) が正の値にならなかったためその理 由を考察する. [Fig. 37], [Fig. 38]にそれぞれ 925hPa, 850hPa 面の 15 時初期値 0:00 予測の水蒸気混合比と 水平風のアンサンブル平均予測とGFUの分布を示す. 両高度面ともに前線に対応した水蒸気の帯が見られ ている. 925hPa 面 ([Fig. 37]),のGFUはこの水蒸気 の帯の南側に沿うように増大していた (図に青丸で 示す)しかし,850hPa 面 ([Fig. 38])と異なり水蒸気 の帯の中に対応する位置 (図に黒丸で示す)にGFUが 大きい領域が広がらなかった. 前線付近の大気下層



Fig. 37 (a)Ensemble mean of water vapor mixing ratio and horizontal wind at 925 hPa by 15:00 initial time at 0:00 on July 4th, (b)*GFU* spatial distribution at 925hPa by15:00 initial time at 0:00 on July 4th. The blue circle surrounds GFU which corresponds to the south side of water vapor band by front.

の水蒸気は定常的に多いため,前線の帯の中の水蒸 気量はメンバー間で差がつきにくかったと推測され る.ばらつきを算出した上流域は水蒸気の帯の中に 位置していたためGFUは大きくならなかった.以上 の結果から前線位置のばらつきにより水蒸気量がば らつきやすい場所が前線に対してどこにあるかは高 度面によって異なっていたと考えられる.

以上の解析を整理する.予測が更新されると解析 値に近づくと考えられるものの,前線位置や前線に 集まる水蒸気量の不確実性がまだあることから上流 のGFUが増加していた.すなわちGFUの増加は平成 29年7月九州北部豪雨と同様に前線の予測の不確実 性に対応していた.本事例は前線本体に付随する広 域豪雨であるため前線位置や前線に集まる水蒸気量 が雨の予測可能性に大きな影響を与えていると考え られる.そのため平成29年7月九州北部豪雨と比較 してGFUとα値が良く対応していたと推測される.

本節を整理する. 令和 2 年球磨川豪雨の MEPS の 降水予測は更新されるほど観測に近づき, 直近の予



Fig. 38 Same as [Fig. 37(a)], but 850hPa.

測では観測に近い雨を予測していた. 過小予測に対応した*GFU*が事例発生の15時間前の予測から見られ, 更新されると過小予測の間継続するようになり,終わりとの時間的対応も見られた. さらに直近の予測では降水予測が当たるようになったことに対応し *GFUのシグナル*が弱まっていた. *GFUと*α値の対応が良く,過小予測の発生,継続,終わりの予測可能性が期待できる. *GFU*は前線位置やそこに集まる水蒸気の量の予測不確実性に対応していた.

5.4 平成30年7月豪雨で広島県を通過した線 状降水帯の解析

本節では平成 30 年 7 月豪雨で広島県を通過した 線状降水帯事例を解析する.解析した予測の初期時 刻は5日21時,6日3時,9時,15時,21時,7日 3時でそれぞれ一回目の線状降水帯通過(6日18:00 頃)の21時間前,15時間前,9時間前,3時間前, 3時間後,6時間後に相当する.2回目の線状降水帯 通過(7日3:00頃)の予測可能性も調べるために6 日21時初期値,7日3時初期値も解析した.

(1) 降水予測について

初めに予測降水の特徴を調べる. [Fig. 39]に領域平 均前1時間積算降水量の,それぞれの初期時刻のア ンサンブル平均値と XRAIN の降雨強度から 1 時間 積算降水量を算出した値を示す.領域平均した場所 は[Fig. 40]に枠で示した 1600km²の領域である. XRAIN の観測では 1 回目の線状降水帯通過で 25mm 以上, 2 回目の通過で 20mm 以上を観測しており 2 度 の降水量のピークがあった.いずれの線状降水帯に 対しても通過 9 時間程度前の予測から更新されるほ ど観測値に近づき,直近の予測では観測に近い降水 を予測していた.

(2) 上流域の水蒸気予測のばらつきについて

GFUを算出する上流域を定める. [Fig. 41]にMSM解 析値による6日15:00の925hPa面の水蒸気混合比と水 平風の分布を示す. 九州や四国,四国沖にかけて,水 蒸気混合比の高い領域があり,南西よりの風で西日 本に広く水蒸気が流入している. 豊後水道を通って きた水蒸気が広島県で降水が強まった要因と考えた ため,GFUを算出する広島県の上流域を[Fig. 41]に黒 枠で示した領域とした. 領域の大きさは50km×50km で,いずれの高度面も同じである. [Fig. 42]にそれぞ れの初期時刻の上流域の領域平均水蒸気混合比予測 の時間変化を示す. いずれの高度も15時初期値の





Fig. 39 Area averaged 1 hour accumulated rainfall of ensemble mean.

Fig. 40 Accumulated rainfall from 18:00 to 21:00, on July 6th by XRAIN. The area rainfall is averaged in the black flame.

21:00頃にそれ以前の予測と比べてばらつきが特に 大きくなった.しかし21時初期値では減少している. そのほかの初期時刻においてはばらつきの顕著な増 加は見られないが,予測幅は同程度の傾向で,水蒸 気量の予測不確実性は更新されても減少していない ことを表していると考えられる.

(3) GFU と α 値の比較

はじめに上流の水蒸気が広島県まで到達する時間 を見積もる.925hPa面,850hPa面における平均的な 風速は20m/sであり,上流から約100km離れた広島 県西部まで水蒸気が到達するのは約1時間と見積も ることができる.GFUはいずれの高度もα値と1時 間の差をつけて比較する.

[Fig. 43], [Fig. 44]に各初期時刻の α 値とGFU (925hPa 面, 850hPa 面)の比較を示す. 初めに 925hPa 面のα値とGFUの対応([Fig. 43])を見る.6日3時 初期値の 18:00 頃~21:00 頃 1 回目の線状降水帯の通 過に対応して α 値がピークとなり、その時間に対応 してGFUが正の値であった. 過小予測のシグナルと いえる.9時初期値でもGFUが正の時間帯がα値のピ ーク時間帯と対応していた.しかしいずれの初期時 刻も2回目に通過した線状降水帯に対応するα値の ピーク時間帯(3:00頃~6:00頃)に対応したGFUがみ られない. 6日21時初期値ではGFUが 0.002kg/kgを 超えこれまでより大きな値をとった. GFUのピーク 時間帯はα値が2前後となった21:00からα値が0 を下回っていた 22:00~1:00 の時間帯に対応している. また, GFUの値が正である時間はα値の2回目のピ ークで再び過小予測になるまで継続した. すなわち GFUは過大予測と過小予測の両方の時間帯に対応し



Fig. 41 Spatial distribution by MSM analysis value of water vapor mixing ratio and horizontal wind at 15:00 on July 6th. The black flame indicates the spread and the area where *GFU* is calculated. (a)925 hPa, (b)825 hPa.







Fig. 43 Same as [Fig. 26]. (a) 3:00 initial time on July 6th, (b)9:00 initial time, (c) 15:00 initial time, (d)21:00 initial time, (e) 3:00 initial time. on July 7th



Fig. 44 Same as [Fig. 43], but 850hPa.

ていたといえる.6日21時初期値と7日3時初期値 では比較的降水予測が当たっていたことと対応して *GFU*が正の値をとる時間はなかったと考えられる. 850hPa面([Fig.44])でも6日3時初期値には1回 目のα値のピークに対応した*GFUのシグナルがみら* れる.9時初期値,15時初期値では*GFU*が正の値で ある時間が継続するようになったが,その時間帯は 過小予測と過大予測の時間帯を含む.6日21時初期 値と7日3時初期値には925hPa面と同様シグナルが ほとんどみられなかった.

以上をまとめると 1 回目の線状降水帯通過の 15 時間前予測である6日3時初期値の予測に過小予測 の時間帯に対応したGFUがみられた. それ以降の予 測では過大予測と過小予測の時間帯の両方に対応し GFUが正の値となっていた.2回の線状降水帯の通過 の間の時間も水蒸気予測が不確実性な状態が続いて いたためと考えられる.また,さらに更新されて2回 目の線状降水帯通過の予測が良くなったことに対応 しGFUのシグナルほとんどがみられなくなった.こ こでGFUを予測に用いることを考える.15時間程度 前から過小予測の発生の予測可能性があるといえる が、GFUが大きくても過大に外れることもみられた. 予測不確実性の高い状態が続くという予測はできる と考えられるが過小に外れるか過大に外れるかを予 測することは今後の課題である. さらに 6 日 21 時 初期値と7日3時初期値では予測が当たることを GFUが予測していると考えられるため,発生3時間 前以降の予測であれば降り終わりの予測も可能と考 えられる. また, 925hPa 面と 850hPa 面を比較した 際,6日3時初期値や9時初期値で850hPa面のほ うがGFUの値が大きく,正の値である時間が継続し ていた.850hPa 面のほうが早い段階で予測不確実性 の高い状態が継続するというシグナルをとらえるこ とができる可能性がある.

(4) GFU が増加した理由の考察

*GFU*がどのような現象の予測不確実性から増加したのか考察する.*GFU*が最大となった925hPa面で15時初期値21:00予測に着目する.α値は20:00頃~21:00頃ピークであり,*GFU*と1時間後のα値と比較するとおよそ両者のピークが対応していた.[Fig.45]に21:00の925hPa水蒸気混合比と水平風のMSM解析値と6日9時,15時初期値のアンサンブル平均予測を示す.また,[Fig.46]に15時初期値の*GFU*の平面分布を示す.9時初期値([Fig.45](a))では風の水平シアと水蒸気の勾配から[Fig.45]に黒線で示したように福岡県や山口県の北に前線があると考えられる.15時初期値([Fig.45](b))に更新されると前線位置は南下し福岡県や山口県の南,広島県に予測するよ

うになり,解析値の前線位置に近づいている.また, GFU([Fig. 46])は前線位置に沿って増大している. また,ばらつきを算出した上流域は前線付近のGFU の値が大きい場所に位置していた.すなわちこの上



Fig. 45 Spatial distribution of water vapor mixing ratio and horizontal wind at 925hPa at 21:00 on July 6th. (a)Ensemble mean of 9:00 initial time, (b)Ensemble mean of 15:00 initial time, (c)MSM analysis value. The black lines indicate rough front position.



Fig. 46 *GFU* spatial distribution at 925hPa by 15:00 initial time, at 21:00 on July 6th.

流の領域のGFUが増加したのは前線位置の予測不確 実性によるものである.また,予測更新で前線位置 の予測が良くなり上流域付近に近づいたことにより 上流域の水蒸気量に前線の位置によるメンバー間の 差が生まれやすくなったこともGFUが増加した理由 の一つであると考えられる.

本事例のような前線停滞による広域豪雨の中の局 所的に強まる雨を場所的時間的に正確に予測するた めには前線の位置の正確な予測が必要であると考え られる.しかし 5.4.1 項で述べたように本事例は降水 の場所や時間の予測が難しく,また α 値を算出する と広島の雨を過小に予測したり,過大に予測してい たりしていたことがわかった.この予測困難さは前 線位置の予測不確実性の影響が大きいと考えられる. この時前線位置の不確実性からGFUが大きくなって いたため,降水予測の不確実性とGFUの対応がみら れたと考えられる.

本節を整理する. 平成 30 年 7 月豪雨で広島県を通 過した線状降水帯は時間的場所的な予測が難しかっ たが直近の予測では観測に近い雨を予測していた *GFU*は事例発生の 15 時間前の予測から正の値となっ た.また,過小予測だけでなく過大予測の時間帯に も*GFU*が継続していた.直近の予測で予測が当たる ようになったことに対応し*GFU*のシグナルがみられ なくなった.*GFU*は水蒸気の予測不確実性に対応し ていたと考えられるため過大に外れるか過小に外れ るかは*GFU*だけではわからない可能性がある.これ までの事例と同様に*GFU*は前線位置の予測不確実性 に対応していた.

5.5 GFU による予測可能性の考察

本節ではこれまでの解析を踏まえ. GFUの増加に 対応する現象や予測可能性,事例による違いや共通 点,展望についてまとめる. [Table 1]に概要を示す.

(1) GFU 増加に対応する現象についてのまとめ

どの事例も前線の位置や前線に集まる水蒸気量の 不確実性に対応したGFUが見られていた.平成29年 7月九州北部豪雨や令和2年球磨川豪雨のように予 測が更新されても前線の予測不確実性が依然として 高いためばらつきが増加した場合のほか,平成30年 7月豪雨の広島の線状降水帯事例のように予測更新 で解析値に近い予測をするようになったことで前線 が上流域に近づきばらつきが増加した場合も見られ た.豪雨予測の一要素の予測不確実性と関係してい るため,GFUとα値の対応が見られたと考えられる.

また,925hPa 面と 850hPa 面の両方に前線位置の 不確実性に対応したGFUが見られた.一方で一つの 高度面のみにシグナルが見られる場合もあった.こ れは高度面によって前線位置のばらつきにより水蒸 気分布がばらつきやすい場所が前線に対してどこに あるかが異なるためと考えられる.令和2年球磨川 豪雨の解析より,850Pa のほうが水蒸気分布がばら つきやすい場所が広い傾向が見られた.そのため 850h Paのほうがより前の初期時刻の予測から過小予 測に対応したGFUが見られる傾向があったと考える. ただしどちらの高度も共通して前線位置の不確実性 に対応したGFUがみられており,事例によってばら つきやすい場所や高度は異なると考えられる.前線 位置の不確実性をとらえられるような適切な上流域 を定めることが必要であると考える.

(2) GFU を用いた予測可能性の事例別まとめ

GFUと a 値との対応の傾向と予測可能性について 述べる.いずれの事例も事例発生の 15 時間~20 時間 程度前から過小予測に対応したGFUが見られた.ま た,予測が更新されるにつれてGFUが正の値となる 時間が継続したり, a 値との時間的対応も見られた りしていた.いずれの事例もGFUと a 値は何らかの 対応があったため,GFUを用いた予測可能性がある

GFUが増加し た理由	 ・予測が更新されても前線予測不確実性が依然として高い ・予測が更新されると前線が上流域に近づく 		
GFUを用いた 予測可能性	予測が外れることの予測可能性あり		
	平成29年7月九州北部豪雨	令和2年球磨川豪雨	平成30年7月豪雨
	 過小予測を見逃す可能性 モデルの高解像度化で 改善の期待 	 見逃しが無く予測 が外れるリスクの 情報利用可能性が 特に高い 	 過小だけでなく過大予測にも対応してGFUだけではどちらに外れるか分からない 過小予測を見逃す可能性 見逃しに関してはモデルの高解像度化で改善の期待
高度面による 予測可能性の 違い	明確な差なし	850hPa面のほうがや や高い	明確な差なし

Table 1 Outline of this chapter.

といえる. しかし事例によって α 値と*GFU*の対応の 特徴と予測可能性が異なるためそれぞれの事例に対 して簡潔にまとめる.

·平成 29 年 7 月九州北部豪雨

過小予測に対応した*GFU*が見られた. 非線形性が 卓越する場では予測が不確実であるとわずかな場の 揺らぎにより極端現象が生じやすくなると考えられ るため MEPS でも*GFU*が過小予測に対応していたと 推測される. その一方で見られなかった初期時刻も あるため, *GFU*は過小予測を見逃す可能性がある.本 事例は前線よりも小さいスケールの現象が予測可能 性に大きな影響を与えていると考えられるため,小 さいスケールの現象の予測不確実性を MEPS の解像 度の*GFU*で十分に表せないためと考えられる.

· 令和 2 年球磨川豪雨

過小予測に対応したGFUが事例発生15時間前の予 測から継続して見られ,予測が更新されるほど時間 的な対応が見られた. 平成 29 年 7 月九州北部豪雨ほ どではないものの,予測が不確実であると極端現象 が生じやすい場であると考えられるため、GFUが過 小予測に対応していたと推測される.ただし一般性 を確かめる必要はある.また,予測が当たることに 対応してGFUが見られなくなっていた. 過小予測の 発生,継続,終わりの予測可能性がある. さらに過小 予測に対応したGFUの応答が出始めた初期時刻以降 の初期時刻では継続してシグナルがあり、予測の見 逃しが無かったため予測が外れるリスク情報が使え る可能性が特に高いといえる.本事例は前線の予測 が比較的降水予測につながる事例であったと考えら れるため, このようにGFUと α 値との対応が良かっ たと考えられる.また,現象の時間スケールと MEPS の更新頻度がよく対応していたことも考えられる.

・平成30年7月豪雨で広島県を通過した線状降水帯 過小予測に対応したGFUが見られた一方で過大予 測に対応したGFUも見られた. 広域に水蒸気が流入 している本事例では水蒸気予測が不確実な場が線状 降水帯通過前後も継続していたと考えられる. その ため過小予測の始まりや終わりが必ずしも水蒸気予 測の予測不確実性の始まりや終わりと対応していな かった. ただし, 直近の予測では予測が当たること に対応してGFUが見られなくなっていたため、降り 終わりの予測も直近の予測では可能と考えられる. 線状降水帯のスケールが小さいため. 平成29年7月 九州北部豪雨と同様に MEPS のGFUでは十分に予測 不確実性を表すことができない場合もあると考えら れる.また,現象の時間スケールも3時間程度と短い. MEPS の更新頻度では 6 時間ごとの*GFU*しか得るこ とができないということも関係していると考える. 総じてGFUを用いて過小予測となる可能性のある時 間帯を15時間~20時間程度前からある程度予測でき ると考えるが必ずしも過小に外れるとは限らず,ま た,見逃してしまう可能性も見られた.

(3) アンサンブル予測改善への期待について

ここでアンサンブル予測の高解像度化、高頻度化 をはじめとする改善がGFUによる予測に期待される 影響について述べる. モデルが高解像度化すること でGFUによる小さいスケールの線状降水帯の予測可 能性が向上することが期待される.特に局所的なバ ックビルディング型線状降水帯に対しては時空間ス ケールの小さい現象の非線形性を見逃しなくとらえ るため、高解像度化が非常に望まれる.ただし定量 予測を一般化,精緻化したりGFUが対応している現 象スケールを厳密に区別したりするためには摂動の 非線形成長を理論的に解析することが課題となって くるのではないかと考える.また高解像度化に加え てアンサンブルメンバー数が増加することにより, 線状降水帯に関係するような非線形効果を拾うメン バーが表れる可能性が高まることでGFUが増大する 可能性も高まり、見逃しが一層軽減されると考えら れる. あるいはそのような非線形効果を反映するよ うな摂動作成法も期待される.

予測更新が高頻度化することで、局所的なバック ビルディング型線状降水帯,平成30年7月豪雨のよ うな時空間スケールの小さい線状降水帯豪雨の予測 可能性向上が期待される. さらに高頻度化したGFU を用いて降水予測更新による予測値のブレを軽減す ることができるかもしれないと期待する. 現業の LFM や MSM の更新頻度はそれぞれ1時間,3時間 であり、このような短い更新頻度では予測更新によ る初期値の微妙な変化で,予測降水量が初期時刻に よって大きく増減してしまうケースがあり得る.こ の場合リアルタイムに予測値や実況値を見ながら防 災対応を行う人々にとって適切な判断を下すことが 難しい場面が考えられる.アンサンブルの更新頻度 が LFM や MSM と同程度となれば, GFUを用いるこ とで降水予測がどの程度外れるかという付加的な情 報を得ることができ、降水予測のブレが軽減される と考える.

5.6 まとめ

本章では MEPS を用いて近年の豪雨事例を解析し GFUによる過小予測の予測可能性を検討した.いず れの事例も予測可能性があるといえるが,現象スケ ールや特徴によって α 値との対応の度合いが異なっ ており予測可能性も異なった.今後のアンサンブル 情報の改善に期待するところもあるが,現業の MEPS を用いても時空間スケールの大きい令和 2 年球磨川 豪雨では過小予測の発生,継続,終わりの予測可能 性が非常に期待できる.実利用に一層近づくために は,適切なGFUの定義や上流域を定めることが必要 である.より適切なGFUの定義ができれば定量予測 といったさらなる予測可能性があると考える.また, リアルタイムに適切な上流域を定めることは必要不 可欠である.次章ではリアルタイムに上流域を定め る方法を用い実利用を想定したGFUの解析を行う.

GFUの実利用検討と提供しうるリアルタイム

6.1 目的と解析の流れ

本章では MEPS のGFUを実際に予測に利用するこ とを想定した解析,考察を行う.豪雨発生がわから ない中で一般的に使われている降水予測を組み合わ せてGFUがどのような予測情報を提供するのかを考 察する.

前章までの解析は事例を後から振り返ったもので あるため、上流域を豪雨発生直前の風向や水蒸気分 布から主観的に求めることができた.しかし実際は 予測プロセスの中でリアルタイムに上流域を求める 必要がある.本研究では上流域を求める方法として Enomoto et al.(2015)のアンサンブル簡易予報感度解 析を適用する.これは、対象とする時刻、領域に対し て最も成長しやすい初期摂動をすでに計算されたア ンサンブル予測のみから求める手法である.この手 法を用いることで予測対象場所の降水予測に関係す る上流域をリアルタイムに客観的に求めることがで きると考えた.この手法を適用し求めた上流域の GFUを算出し、降水の予測情報と観測と比較して GFUが防災上どのように役立つか考察する.

6.2 Enomoto et al. (2015)のアンサンブル簡 易予報感度解析について

本節では Enomoto *et al.*(2015)のアンサンブル簡易 予報感度解析を適用し上流域を求める手法を説明し, 適用結果を述べる.

(1) 予報感度解析について

予報感度解析とは、対象とする時刻、対象とする 領域の特定の量に対して影響が大きな初期摂動を求 める解析のことである.影響が大きい初期摂動の領 域を高感度領域とよぶ.一般的には検証領域におけ る予測誤差を小さくするための追加の観測地点を定 めるためや、予報がうまくいかなかった原因を特定 するために行われる.(榎本ら、2014). Enomoto *et al.* (2015) は複雑な数値モデルを使うことなく、アンサ ンブル予測結果のみを用いて簡易的に予報感度解析 を行う手法を考案し総観スケールの現象に対して適 用した.また,Enomoto et al. (2015) は随伴法と特異 ベクトル法の2手法についてアンサンブル予測結果 を用いて簡易的に行う手法を考案したが,本解析で は特異ベクトル法を用いる.初期摂動の複数のモー ドが得られることを期待したためである.以下,ま ず特異ベクトル法を用いた予報感度解析について概 略を述べ,次にEnomoto et al. (2015)の予報感度解析 手法の手順を述べる.

(2) 特異ベクトル法について

特異ベクトル法を用いた予報感度解析について概略を述べる.対象とする時刻 t(以下,検証時刻と呼ぶ)の対象とする領域(以下,検証領域と呼ぶ)における摂動を z とし,その大きさを最大にするような 初期摂動を y とする.予報感度解析ではこの y を求める.摂動が線形に成長すると仮定すると.y と z の 関係は以下のように表すことができる.また,[Fig. 47]にこの関係を示す.

$$\mathbf{z} = \mathbf{M}\mathbf{y} \tag{6}$$

M は n×n の正方行列である.n はモデル自由度であ り, 摂動発展を検証する領域のモデル格子点数と予 報変数の数に比例する.ここで y と z の大きさとし てノルムを用い,以下のように書くことができると する.

$$\|\mathbf{y}\| = \sqrt{\mathbf{y}^T \mathbf{y}} \tag{7}$$

$$\|\mathbf{z}\| = \sqrt{\mathbf{z}^T \mathbf{z}} \tag{8}$$

|| y ||=1の条件下で|| z ||を最大にするyを求めること で求めたい初期摂動が得られる.この計算はラグラ ンジュの未定乗数法を用いて以下のように解くこと ができる.

$$F(y, \lambda) = \mathbf{z}^{\mathrm{T}} \mathbf{z} + \lambda (1 - \mathbf{y}^{\mathrm{T}} \mathbf{y})$$

= $\mathbf{y}^{\mathrm{T}} \mathbf{M}^{\mathrm{T}} \mathbf{M} \mathbf{y} + \lambda (1 - \mathbf{y}^{\mathrm{T}} \mathbf{y})$ (9)

$$\frac{\partial F}{\partial \mathbf{y}} = 2\mathbf{y}^{\mathrm{T}}\mathbf{M}^{\mathrm{T}}\mathbf{M}\mathbf{y} - 2\lambda\mathbf{y}^{\mathrm{T}}\mathbf{y} = 0$$
(10)

$$\mathbf{M}^{\mathrm{T}}\mathbf{M}\mathbf{y} = \lambda \mathbf{y} \tag{11}$$

λ は未定乗数である. M^TMの固有ベクトルを解くこ とでyを得ることができる. これは MEPS の初期摂動 作成法(特異ベクトル法)の簡単な説明になってい る. ただしM^TMは大規模行列であり, なおかつ M は 数値予報モデルをもとにした線形モデル(接線形モ デル)であるため M の作成には手間がかかる. 気象



Fig. 47 Schematic illustration of the perturbation growth (quoted from Enomoto *et al.* (2015))

庁のような機関でない限り特異ベクトル法の実行は 難しい(榎本ら,2014).

(3) 簡易予報感度解析の手順

Enomoto *et al.* (2015)の考案した, **M** (接線形モデ ル)や**M^T** (随伴モデル)を用いることなく, すでに 計算されたアンサンブル予測結果のみを用いる手法 の流れを述べる. アンサンブル予測のメンバー数を *m* とし, 各アンサンブルメンバーの検証時刻の検証 領域における摂動*z_i*(*i* = 1,2,…*m*)と表す. 摂動はコン トロールランからのずれで定義する. **Z** を*z_i*を横方 向に並べた行列として以下のように定義する.

$$\mathbf{Z} = (\mathbf{z}_1, \mathbf{z}_2, \cdots \mathbf{z}_m) \tag{12}$$

初期摂動 y に関しても同様にy_i(i = 1,2,…m)と表し,

$$\mathbf{Y} = (\mathbf{y}_1, \mathbf{y}_2, \cdots, \mathbf{y}_m) \tag{13}$$

と**Y**を定義する.**Z**は*l×m*の行列で,**Y**は*n×m*の行 列である.**y**を求めたい領域や予報変数と*z*の検証 領域と検証する予報変数がそれぞれ異なるため行列 のサイズが異なる.

次にベクトルpを以下のように定義する.

$$\mathbf{p}^{\mathrm{T}} = (p_1, p_2, \cdots p_m) \tag{14}$$

pは各メンバーの重みを表す係数からなる. $z \ge y$ を 各アンサンブルメンバーの摂動を $p_i(i = 1, 2, \cdots m)$ で 重みづけし,線形結合して以下のように表す.

$$\mathbf{z} = \mathbf{Z}\mathbf{p} = p_1\mathbf{z}_1 + p_2\mathbf{z}_2 + \dots + p_m\mathbf{z}_m \tag{15}$$

$$\mathbf{y} = \mathbf{Y}\mathbf{p} = p_1\mathbf{y}_1 + p_2\mathbf{y}_2 + \dots + p_m\mathbf{y}_m$$
(16)

これらは y と z が有限のアンサンブルメンバーの線 形結合で表せるという仮定と, y と z に線形の関係が あるという仮定のもとに成り立つ. さて, || y ||=1の 条件下で|| z ||を最大にする y を求めるため, ラグラ ンジュの未定乗数法を用い式(9)に式(15),式(16)の 関係を用いると以下が成り立つ.

$$\frac{\partial F}{\partial \mathbf{p}} = 2\mathbf{p}^{\mathrm{T}}\mathbf{Z}^{\mathrm{T}}\mathbf{Z} - 2\lambda\mathbf{p}^{\mathrm{T}}\mathbf{Y}^{\mathrm{T}}\mathbf{Y} = 0$$
(17)

$$(\mathbf{Y}^{\mathrm{T}}\mathbf{Y})^{-1}\mathbf{Z}^{\mathrm{T}}\mathbf{Z}\mathbf{p} = \lambda\mathbf{p}$$
(18)

ここで各アンサンブルメンバーの初期摂動のノルム が全て等しく互いに直交している場合は $(Y^TY)^{-1} \propto I$ (I は単位行列)となるため、 Z^TZ の固有ベクトルを 求めることで p を得ることができる.

Enomoto et al. (2015) は運動エネルギーとポテンシ ャルエネルギーの和に相当する乾燥エネルギーノル ム (Buizza et al., 1993)を摂動の大きさ (ノルム) に用 い,総観スケールの現象の予報感度を調べた.気象 庁の週間アンサンブル予報を用いた日本周辺を検証 領域とする解析では気圧の尾根や低気圧に相当する 場所が高感度領域として解析されていた.ただし, どの予報変数を摂動の表現として選択するかは任意 に設定することが可能であり, 6.3 節にて本研究の目 的に合致するように設定する.

6.3 リアルタイムに上流域を求めるための感 度解析手法の適用

本節ではリアルタイムに検証領域の降水の予測に 関係する上流域を求めるための手法を説明し,適用 結果を述べる.また,以降は簡易予報感度解析を単 に感度解析と呼ぶ.

(1) 感度解析手法の適用

本研究では感度解析を MEPS に適用し, 検証時間, 検証領域内の降水の可能性が高くなるような水蒸気 の初期摂動を求めることで,降水予測と関係する水 蒸気の場所を解析する.式(12)のzは検証領域内の 975hPa,950hPa,925hPa,850hPa,500hPa気圧面の水蒸 気混合比を層厚で重みをつけて縦一列に並べたベク トルとする.zのノルムを降水のポテンシャルに関す る量と考えた.式(13)のyは MEPS の全領域の 850hPaの水蒸気混合比を縦一列に並べたベクトルと する.5章の解析から,令和2年球磨川豪雨事例では 925hPa 面より 850h Pa面のほうが前線に対して広く 上流側のGFUが大きくなっていた.850h Pa面水蒸気 混合比のほうが上流域のGFUで前線予測不確実性を とらえやすいと考えたためyに用いた.

降水予測対象領域とする検証領域は 100km×100kmの大きさとした.およそ九州の県1つ 分から2つ分に相当する大きさである. MEPSの初



Fig. 48 Verification region of Kuma River heavy rainfall in 2020.

期摂動がメソαスケールより大きな現象に対して成 長するように与えられていることから,感度解析結 果もメソαスケール程度の現象に対して感度が現れ ると考えられる.検証領域が狭すぎると現象スケー ルと合わないと考えられ,広すぎると豪雨がどこで 発生するかという場所的な予測として不十分である と考えられるため,この大きさに設定した.

令和2年球磨川豪雨事例に適用した結果を示す. 検証領域を球磨川流域を中心に含む[Fig. 48]の領域 とした.初期時刻は豪雨発生約3時間前予測である 7月3日21時初期値を用いる.検証時刻1時間後~ 9時間後のそれぞれに対して感度解析を行った[Fig. 49]に850hPa面水蒸気混合比の第一モードの初期摂 動を示す.どの検証時刻にも九州の西側に正の摂動 領域(赤丸で囲む)が広がっている.この正の摂動領 域の水蒸気は西寄りの風で移流することで検証時刻, 検証領域の水蒸気を増やすと考えられる.[Fig.49]で はそのようにして検証領域,検証時刻の850hPa面の 水蒸気量を多くする方を正としている. この領域の 大きさは直径 100km~200km 程度であるためメソ α スケールの現象に対応した高感度領域が出ていると 考えられる. これは MEPS の初期摂動が対象として いる現象スケールとも一致している.

本解析ではこの正の摂動領域を降水予測と大きく 関係する高感度領域として着目する.高感度領域の 水蒸気が多いほど水蒸気が多く流入してきて検証領 域の降水の可能性が高まると考えることができる. なお,[Fig. 49]の検証領域 3 時間後に青丸で囲んだ

ように、正の摂動領域のさらに西に負の摂動領域も 広がっているのも見られるが、この領域の水蒸気は 検証領域へ移流していないと考えられるため直接的 な影響はないと考え本解析では着目しないこととし た.しかし間接的に影響を与えている可能性はある ため降水予測の一要因として完全に無視することは できない.また、本解析では第一モードを用いたが、 その他のモードも降水予測の一要因として完全に無 視することはできないと考える.

以上のようにEnomoto et al.(2015)の感度解析手法 を適用し,降水予測に関係する850hPa水蒸気摂動の 高感度領域を求めることができた.次項以降ではこ の結果をもとにGFUを算出する場所を求め,GFUに よる予測検討を行う.

(2) 上流域の決め方について

本論文ではこれ以降"上流域"を、対象とする場所 の数時間後の降水予測に、その場所の水蒸気量が大 きく関係している場所とする.リアルタイム予測の ためにはGFUを算出する上流域を感度解析結果から



Fig. 49 Initial perturbation of the first mode of 850hPa water vapor mixing ratio of each verification time whose verification region is [Fig. 48]. In each figure, the first mode contribution rate is attached at the right bottom. In addition, red circles indicate positive perturbation areas, which are focused on in this analysis.



Fig. 50 Initial perturbation of the first mode of 850hPa water vapor mixing ratio of each initial time whose verification region is [Fig. 48]. These verification times are 3 hours after the initial time. In each figure, the first mode contribution rate is attached at the right bottom.



Fig. 52 MSM analysis value of 850hPa water vapor mixing ratio and horizontal wind of each initial time.

自動的に求める必要がある.本項ではその方法や基 準を述べる.

上流域を求めるための検証時刻は3時間後とした. 検証時刻は短すぎると初期摂動が十分に成長してい ないと考えられ,長くなるほど摂動の非線形発展の 影響が大きくなると考えた. [Fig. 49] では検証時刻 3時間後以降から検証領域と完全に離れた場所に高 感度領域が見られたため,3時間を長すぎず短すぎ ない適当な時間として採用した.

なお、線状降水帯発生前からの予測の場合、大気 場が異なるため発生前の上流域が発生後の上流域と 異なる可能性が考えられる.しかし本解析では感度 解析で求めた上流域の初期時刻の水蒸気が予測開始 3時間後の検証領域の降水予測に影響を与えるとい う、上流域と検証領域の3時間の関係が予測時間が 長くなっても継続すると仮定した.例えば感度解析 で求めた上流域の予測開始1時間後の水蒸気が予測 開始4時間後の検証領域の降水予測に影響を与え、 さらに同じ上流域の予測開始2時間後の水蒸気が予 測開始 5 時間後の検証領域の降水予測に影響を与える、と考えた. すなわち予測対象時刻の検証領域の降水予測の外れ方を、その 3 時間前の上流域のGFU を用いて予測する.

次に場所の選び方について述べる.検証領域の周 囲 300km の範囲で正の水蒸気混合比摂動が最も大き い場所を中心とした 200km×200km の領域を上流域 とした.周囲 300km としたのは水蒸気が風速 25m/s で 3 時間で移流してくることのできる距離が約 270km であるためである.また,大きさは[Fig. 49]の 高感度領域の広がり方から求めた.なお,上流域は [Fig. 49]のような感度解析結果の図から目視でおよ その中心を定めた.

6.4 令和2年球磨川豪雨を予測対象としたGFU 実利用想定

本項では令和2年球磨川豪雨を対象に感度解析を 用いて上流域を求め,GFUを算出するという実利用上 の一連の流れを行い,GFUが提供することのできる 予測情報について考察する.

(1) それぞれの初期時刻における上流域

感度解析をもとに,令和2年球磨川豪雨事例のそ れぞれの初期時刻における上流域を求めた.解析し た予測の初期時刻は2日15時,21時,3日3時,9 時,15時,21時,4日3時であり,それぞれ事例発 生(4日00:00頃)の33時間前,27時間前,21時間 前,15時間前,9時間前,3時間前,3時間後に相当 する.

[Fig. 50]に検証時刻 3 時間後の感度解析による 850hPa 面水蒸気混合比の第一モードの初期摂動を示 す. [Fig. 51]に感度解析結果から選択した上流域を 示す.また, [Fig. 52]にそれぞれの初期時刻の 850hPa 面の水蒸気混合比と水平風の MSM 解析値を示す.3 日 9:00 以前では前線が九州の南に位置しており検証 領域に東シナ海から水蒸気が流入する場ではなかっ た.この場合感度解析で抽出された上流域が4日0:00 頃以降の豪雨時の上流域として適切でない可能性が ある.逆に3日9時初期値以降からは九州の風上側 である西側に上流域が解析されている.3日9:00 以 降は前線が北上して九州に停滞し,豪雨時同様東シ ナ海から検証領域に水蒸気が流入し続けていたため と考えられる.

以上をまとめると感度解析を用いて豪雨発生 15 時間程度前の予測から前線が九州に停滞し始め,検 証領域の上流域として東シナ海からの水蒸気流入に 対応した場所が選択された.これらは豪雨時の上流 域としても適当な場所といえる.それ以前の予測は 必ずしも豪雨時の上流域として適切な場所を抽出し ていない可能性がある.そのため本手法で求めた *GFU*が有意なシグナルとして使えるリードタイムも 15時間程度と考える.しかし*GFU*による予測可能性 を調べるため 15時間より前の感度解析で求めた場 所も豪雨時の上流域としてみなして,リアルタイム 予測を想定した解析を行う.

(2) リアルタイム利用を想定した考察

それぞれの初期時刻のGFUをアンサンブル降水予 測,観測降水と比較して考察する.その際GFUは降水 予測に約3時間先行するとして比較する.GFUは5 章と同様にGFU₁を用いる.ばらつきは上流域の領域 平均850hPa面水蒸気混合比予測の幅から算出する. [Fig.53]にXRAINによる検証領域の雨が特に強かっ た3日21:00~4日9:00(以降豪雨時間帯と呼ぶ)の 12時間積算降水量を示す.また,[Fig.54]~[Fig.65]に 各初期時刻の降水予測の平面分布と検証領域の領域 平均前一時間降水量の予測値と観測値,アンサンブ ル平均のα値,検証領域のGFUを示す.以下に各初 期時刻の降水予測とGFUの特徴を整理し、それぞれ が防災上どのようなリスク情報を持つのか述べる. ・2日15時初期値(線状降水帯発生33時間前) 降水:どのメンバーも検証領域の豪雨時間帯に強ま る雨を予測していない.

GFU:豪雨時間帯のはじめの方である3日22:00~4 日0:00に小さい正のGFUがみられている.ただし前 項で述べたように検証領域の降水予測との関係の薄 い所を上流域として選んでしまっている場合もあり, 検証領域の豪雨のシグナルと判断することができな







<sup>Fig. 54 15:00 initial time on July 2nd (33 hours before line-shaped rainband occurred).
(a)Ensemble forecast value of region averaged 1 hour rainfall in Kuma River region [Fig. 48]. (b) Ensemble mean α value calculated from (a). (c)</sup>*GFU*.

い.

·2日21時初期值(線状降水帯発生27時間前)

降水:どのメンバーも検証領域の豪雨時間帯に強ま る雨を予測しておらず,平面分布を見ても九州に線 状の降水域も予測していない.この時間では検証領 域の豪雨危険性を降水予測で知ることは困難と考え られる.

GFU:豪雨時間帯やその数時間程度前に小さい正の GFUがみられる.前項で述べたように感度解析は豪 雨時間帯の上流域として適切でない場所を抽出して いる可能性はあるものの,時間帯が合っていること から九州での豪雨危険性シグナルが出始めている可 能性がある.



Fig. 55 Same as [Fig. 54] but 21:00 on July 2nd.



Fig. 56 All ensemble members forecast of 12 hours accumulated rainfall in heavy rainfall time zone of 21:00 on July 2nd (27 hours before line-shaped rainband occurred).

·3日3時初期值(線状降水帯発生21時間前)

降水:検証領域の降水量はほぼ変化しないが,線状の降水域を予測するメンバーが出てくる.しかし降水量は観測値に届いていない.まだ検証領域の豪雨 危険性を降水予測で知ることは困難と考えられる. *GFU*:2日21時初期値と同様豪雨時間帯の上流域と して適切でない場所を抽出している可能性があるが, 九州での豪雨危険性シグナルが予測が更新されても 継続しているといえる.

・3日9時初期値(線状降水帯発生15時間前) 降水:検証領域の降水量はほぼ変化しないが,平面 分布では線状の降水がさらに強まる傾向にあり,球 磨川流域よりも北側ではあるものの観測と同程度の





Fig. 58 Same as [Fig. 56], but 3:00 on July 3rd.

降水量を予測しているメンバーも出てきた.アンサ ンブル降水予測で九州での豪雨危険性を知ることが できるようになったと考える.

GFU:豪雨時間帯に値が正の時間帯がみられ,値も比較的大きい.そのため検証領域の豪雨危険性シグナルが見られているといえる.

·3日15時初期值(線状降水帯発生9時間前)

降水:検証領域に観測に近い降水量を予測するメン バーがあり、アンサンブルの幅に降水が入っている. 観測と近い降水分布を予測するメンバーがある.また、検証領域で降水を予測しないメンバーがないため、アンサンブル降水予測で検証領域の豪雨危険性 を知ることができるようになったと考える.

GFU:α値が特に大きい時間帯(2:00~4:00)やその 数時間前に値が正の時間帯がある.豪雨時間帯のす べてにわたるGFUは出ていないもの,特に危険性が



Fig. 59 Same as [Fig. 54] but 9:00 on July 3rd.



Fig. 60 Same as [Fig. 56] but 9:00 on July 3rd.

高い時間帯の予測ができていると考える.

・3日21時初期値(線状降水帯発生3時間前) 降水:検証領域に3日15時初期値よりさらに多い降水量を予測するメンバーが出てくる.半分以上のメンバーが球磨川流域周辺に線状降水帯を予測している.コントロールランが観測と非常に近い予測をしているため.MSMだけでも危険性を認識できる. GFU:豪雨時間帯に継続して正の値である.アンサンブル降水予測シナリオの危険側になる,もしくはさらに超える可能性が豪雨時間帯に継続してあることを表していると考える.豪雨の終わりの時間帯(4日9:00以降)の3時間程度前に減少し始めており,予測困難な現象の終わりと対応しているといえる. ・4日3時初期値(線状降水帯発生3時間後) 降水:検証領域の降水のアンサンブル予測の幅の中心におよそ観測が入っており,α値は1に近い.



Fig. 61 Same as [Fig. 54] but 15:00 on July 3rd.



Fig. 62 Same as [Fig. 56] but 15:00 on July 3rd.

GFU:ほとんど正の値の時間がない.予測が当たることを予測しているといえる.

以上を整理すると、アンサンブル降水予測では線 状降水帯発生 15 時間前から九州での豪雨危険性を 認識でき,9時間前,3時間前と予測が進むにつれて ますます検証領域の豪雨危険性を認識できると考え る. 一方GFUでは線状降水帯発生 27 時間前から九州 での豪雨危険性シグナルが出始めている可能性があ る.15時間前には検証領域の豪雨危険性のシグナル があるといえる.9時間前では特に危険性が高い時 間帯の予測となっていると考える.3時間前では豪 雨時間帯に継続して危険なことを表すシグナルがみ られた.発生後の予測は予測が当たることを予測し ていた. すなわちGFUを用いるとアンサンブル降水 予測よりも前に予測が外れるような豪雨の危険性を 知ることができる可能性があり、予測が更新される ほど時間的予測が可能となっていた. これらは5章 で解析したGFU (図 5.21) と同様の傾向であった.リ



Fig. 63 Same as [Fig. 54] but 21:00 on July 3rd.



Fig. 64 Same as [Fig. 56] but 21:00 on July 3rd.



Fig. 65 Same as [Fig. 54] but 03:00 on July 4th.

アルタイムに客観的に選んだ上流域を用いても予測 可能性があり,実利用が期待できる.さらにGFUのシ グナルは線状降水帯発生 27 時間前から継続してい た.GFUは予測更新に伴い予測雨量が増えていった としても,実際はそれを超えるかもしれないと常に 危険側を警戒し続けるための情報にもなりうる.

本節を整理する.感度解析を用いて客観的に選ん だ上流域のGFUを用いた予測を検討した.その結果 アンサンブル降水予測よりも前に豪雨の危険性を知 ることができる可能性がみられ,さらに予測が更新 されるほど時間的場所的な予測が可能となっていっ た.このように本事例は現業予報データを用いてリ アルタイム予測できる可能性のあるものであった.

6.5 平成 29 年 7 月九州北部豪雨を予測対象とした GFU 実利用想定

(1) それぞれの初期時刻における上流域とリ アルタイム利用を想定した考察

感度解析をもとに,平成29年7月九州北部豪雨事 例のそれぞれの初期時刻における上流域を求めた. 解析した予測の初期時刻は4日9時,15時,21時, 5日3時,9時,15時であり,それぞれ事例発生(5 日12:00頃)の27時間前,21時間前,15時間前,9 時間前,3時間前,3時間後に相当する.

[Fig.66]に検証領域を, [Fig.67]に検証時刻3時間後



Fig. 66 Verification region of Northern Kyushu heavy rainfall on July 2017.

の感度解析による 850hPa 面水蒸気混合比の第一モ ードの初期摂動を示す.4日15時初期値以降の高感 度領域は九州の北の梅雨前線の位置に対応する場所 に解析されている.梅雨前線の位置が3時間後の検 証領域の水蒸気量に大きな影響を与えると解釈でき る結果となった.

また、4 章や5 章では前線に向かって流入する水 蒸気量が降水に影響を与えていると考えたため*GFU* を算出した上流域を九州北部の風上側(西側)にと った.感度解析ではそれよりも北の前線位置に対応 する場所が高感度領域となった.風上側の水蒸気に よる摂動の成長は前線位置による摂動の成長よりス ケールの小さい現象が効いており,非線形の効果が 大きかったと考えられる.メソαスケール程度の現 象に対応した摂動を対象とし,線形成長を考えてい る MEPS の特異ベクトル法で作成された初期摂動に は,風上側の水蒸気の摂動成長に対応したものは前 線位置によるものほど含まれていなかったと考えら れる.そのため感度解析結果では前線位置に感度が 大きくなってしまったと考える.

MEPS を用いた平成 29 年 7 月九州北部豪雨事例の リアルタイム予測には課題が残った. GFUを用いて リアルタイムに豪雨の危険性のシグナルをとらえる ためには高解像度の気象モデルを用いることが必要 である.しかし高解像度化しても小さいスケールの 現象の摂動の非線形発展をとらえるような上流域の 選び方は課題であり,摂動の線形成長を仮定しない 方法が必要であろうと考える.あるいは4章や5章 のように単純に風上をとる方法も有用と考えるが, リアルタイム予測のためには豪雨発生がわからない 中で客観的に風上側を選ぶ手法の検討が必要である.

6.6 GFU が提供しうる予測情報と今後の展望

令和2年球磨川豪雨を予測対象とした解析では, GFUには発生15時間前には球磨川流域の豪雨危険性 のシグナルがみられ,予測が更新されるほど時間的 予測が可能となっていたことが分かった.また,発 生3時間前の予測では豪雨の終わりの時間帯との対 応が見られた.5章では水蒸気分布や風速場から主 観的に選択した上流域のGFUを用いたが,本章では 感度解析を用いて客観的に選択した上流域のGFUを 用いた.それでも予測可能性が見られたため,リア ルタイム予測可能性を一層示す結果となったといえ る.また,感度解析で選択した上流域を用いた場所 的な予測可能性も示したため,検証領域をタイル状 にとり,それぞれで上流域を選択するような予測シ ステムを構築することで地図上にGFUによる危険度 を表すということもできる可能性がある.

一方で平成 29 年 7 月九州北部豪雨を予測対象と した解析では,感度解析で選択された上流域のGFU は前線よりスケールの小さな現象の予測不確実性を とらえるものではなかったため,前線の予測不確実 性はとらえたものの線状降水帯豪雨の危険性シグナ ルをとらえることは困難であった.高解像度な気象 モデルを用いれば小さなスケールの現象に対応した GFUが見られると考えるが,小さいスケールの現象 による摂動の非線形発展をとらえられるような上域 流の選び方は課題である.

令和2年球磨川豪雨のような大きなスケールの線 状降水帯豪雨は現在の現業予報データを用いても GFUを用いた予測可能性があり、予測が外れるリス



Fig. 67 Initial perturbation of the first mode of 850hPa water vapor mixing ratio of each initial time whose verification region is [Fig. 66]. These verification times are 3 hours after the initial time. In each figure, the first mode contribution rate is attached at the right bottom.

クがあるという心構えの情報を半日程度前から出す ことができると考えられる.また,アンサンブル降 水予測と組み合わせることで予測を超えてくるよう な豪雨の危険性に警戒し続けることや,豪雨の終わ りを見通することができると考えられる. 今後さら に定量性など、GFUの予測可能性を高めるためには アンサンブル平均値などの絶対値の更新履歴と組み 合わせることが必要と考える. 5.2.4 項の予測更新に 伴うアンサンブル平均値の変化の解析では予測が更 新されると上流域のアンサンブル平均値が増加して 解析に近づくことが見られた. その増加度合いと実 際の豪雨や降水予測に相関がある可能性があり、予 測に使えるのではないかと推測する.また、気温や フラックス等の豪雨に関係する他の要素もGFUに取 り入れることも重要である.感度解析を用いること でそれらの情報を抽出し、GFUを算出することがで きると考える.

また,現段階では平成29年7月九州北部豪雨のような局所的なバックビルディング型の線状降水帯豪 雨では*GFU*を用いた予測可能性は低いが,将来的に 高解像度のアンサンブル情報が使えれば予測可能性 の向上が期待される.その際はどのスケールの現象 の予測不確実性に対応した*GFU*が表れるかで大きい スケールの線状降水帯と局所的な線状降水帯のどち らが発生しやすいのかを判断することができる可能 性がある.例えば大きいスケールの豪雨ではモデル 解像度が5kmでも1kmでも*GFU*にシグナルが出る が,局所的な線状降水帯豪雨ではモデル解像度1km でしかシグナルが出ない,ということが見られるの ではないかと考える.どちらが起こるかの予測は, 引き起こす災害の特徴がそれぞれ違うため防災上重 要な情報となりうる.

以上のようにGFUが提供しうる予測情報と課題, 今後の展望を述べた.GFUは予測が外れるリスクが あるという防災にとって新しく有用な情報といえる. その有用性をますます高めるためには,リスクをど のように防災行動に反映させるかの検討を試行錯誤 のもとに積み重ねることが必要不可欠である.

7. 結論

本研究では"予測が外れることの予測"という発想 から予測更新に伴う不確実性増幅指標*GFU*を考案し、 実利用可能性を示すことができた.以下に本研究で 得た結果をまとめる.

・雲解像モデル CReSS を用いた平成 29 年 7 月九州 北部豪雨におけるアンサンブル予測の更新履歴解析 を行った.上流の大気下層の水蒸気予測のGFUと降 水予測の外れ方指標である α 値との時間的対応があ り, GFUを用いた過小予測の発生, 継続, 終わりの予 測可能性が見られた.

・気象庁メソアンサンブル(MEPS)を用いて, 平成 29 年7月九州北部豪雨, 令和2年球磨川豪雨, 平成 30 年7月豪雨の広島の線状降水帯事例において, 上流 の水蒸気予測のGFUを解析した. いずれの事例も事 例発生の15時間~20時間程度前から過小予測に対応 したGFUが見られ, GFUを用いた予測可能性がある ことを示した.

・前線本体の予測が比較的降水予測につながる事例 であったと考えられる令和2年球磨川豪雨では MEPS のGFUと α 値との対応が特に良く, GFUを用い た過小予測の発生,継続,終わりの予測可能性が見 られた.一方で前線本体よりも小さいスケールの現 象が予測可能性に大きな影響を与えていると考えら れる平成29年7月九州北部豪雨事例では、過小予測 に対応したGFUの応答が見られたり見られなかった りと不安定であったため, GFUは過小予測を見逃す 可能性があることがわかった.また、広域に水蒸気 が流入しており、水蒸気予測が不確実な場が線状降 水帯通過前後も継続していたと考えられる平成 30 年7月豪雨の広島の線状降水帯では、GFUは過小予 測だけでなく過大予測にも大きな値を示した. その ため、予測が外れることの予測可能性はあると言え るが, GFUだけでは過大予測側に外れるのか, 過小予 測側に外れるのかを推定することは困難であった. ・感度解析を用いて客観的に選択した上流域のGFU

を用いたリアルタイム予測検討を行った.水蒸気分 布と風速場から主観的に選択した上流域のGFUを用 いたときと同様に令和2年球磨川豪雨の予測可能性 が見られ,GFUによるリアルタイム予測可能性を一 層示す結果となった.GFUを利用することで予測が 外れるリスクがあるという心構えの情報を半日程度 前から出すことができ,さらに予測を超えてくるよ うな豪雨の危険性に警戒し続けることや,豪雨の終 わりを見通すことも可能と考える.このようにGFU をアンサンブル降水予測と併用することで豪雨のリ スクを一層適切に捉えることができることを示した.

本研究の結果からGFUは防災にとって有用な情報 であり、今後研究を進めることでますます予測可能 性が広がる情報であると言える.高解像度のアンサ ンブルが使えるようになればGFUが予測できる現象 の範囲が大きいスケールの線状降水帯豪だけでなく 平成 29 年 7 月九州北部豪雨のような局所的な線状 降水帯豪雨の予測まで広がると考える.GFUを用い た定量的な豪雨予測可能性も言及することができた.

今後の課題として, *GFUをアンサンブル*平均予測 値などの絶対値の情報と組み合わせることを挙げる. 絶対値の情報と組み合わせることで予測が過小に外 れるか過大に外れるかの予測ができると考える.また,予測を精緻化するには水蒸気以外の豪雨に関係する他の要素も*GFU*に取り入れることや,小さなスケールの現象のばらつきをとらえるような上流域の 選び方も重要である.

上記を今後の課題としてこの論文の結びとする.

参考文献

- 榎本剛・山根省三・大淵済(2014):アンサンブル手法 に基づく簡易予報感度解析, *京都大学防災研究所 年報*, Vol. 57(B), pp. 163-168.
- 小坂田ゆかり・中北英一(2019):平成 30 年豪雨の特 徴及び地球温暖化による影響評価, *土木学会論文 集*, *B1(水工学*), Vol.75, No.1 pp231-238.
- 経田正幸・林久美(2007):アンサンブル予報とその利 用,天気,日本気象学会,Vol.54,pp.15-18,2007.
- 気象研究所:平成 29 年 7 月 5-6 日の福岡県・大分県 での大雨の発生要因について,

https://www.jma.go.jp/jma/press/1707/14b/press_2017 0705-06_fukuoka-oita_heavyrainfall.pdf, (閲覧日: 2021年1月15日).

気象庁ホームページ:

http://www.jma.go.jp/jma/kishou/know/whitep/1-3-8.html, (閲覧日:2021年1月11日)

気象庁(2020a):「令和2年7月豪雨」の特徴と関連す る大気の流れについて(速報),

http://www.jma.go.jp/jma/press/2007/31a/r02gou.pdf (閲覧日:2021年1月16日).

- 気象庁(2020b): 令和 2 年 7 月豪雨, 令和 2 年(2020 年)7 月 3 日~7 月 31 日 (速報),
- https://www.data.jma.go.jp/obd/stats/data/bosai/report/ 2020/20200811/20200811.html(閲覧日:2021年1月 16日).
- 気象庁予報部(2006):アンサンブル技術の短期・長期 予報への利用.
- 気象庁予報部(2015):数値予報課報告・別冊第62号. 気象庁予報部(2019a):配信資料に関する技術情報 第505号.

気象庁予報部(2019b):数值予報課報告·別冊第 66 号.

国土交通省(2018):平成 30 年 7 月豪雨における被害 等の概要,

https://www.mlit.go.jp/river/shinngikai_blog/shaseishi n/kasenbunkakai/shouiinkai/daikibokouikigouu/1/pdf/d aikibokouikigouu_01_s2.pdf, (閲覧日:2021年1月 16日). 土田孝(2018):西日本豪雨災害における広島県の被害 について-「相乗型豪雨災害」とその特徴-,

- https://committees.jsce.or.jp/chugoku/system/files/tutid a.pdf (閲覧日:2021年1月16日).
- 内閣府(2018):6月30日からの梅雨前線に伴う大雨 及び平成29年台風第3号による被害状況等につい て,

http://www.bousai.go.jp/updates/h29typhoon3/pdf/h29 0728_29taifu03_32.pdf(閲覧日:2021年1月15日).

内閣府(2020): 令和 2 年 7 月豪雨による被害状況等 について,

http://www.bousai.go.jp/updates/r2_07ooame/pdf/r207 03_ooame_40.pdf (閲覧日:2021年1月16日).

松岡一成・中村正樹(2017): 淀川水系ダム群の特別防 災操作について, 平成 29 年度近畿地方整備局研究 発表会論文集.

- 山口弘誠・黒田奈那・中北英一(2019):線状降水帯豪 雨予測に向けた水蒸気のアンサンブル予測情報の 更新履歴解析, *土木学会論文集*, *B1(水工学*), Vol.75, No.2, pp153-158.
- 山口弘誠・堀池洋祐・中北英一(2018):平成29年7 月九州北部豪雨における線状降水帯豪雨の予測可 能性と発達機構の解析, *土木学会論文集, B1(水工 学*), Vol.74, No.5, pp277-282.
- Buizza, R. and T. N. Palmer. (1995): The singular vector structure of the atmospheric global circulation. *J. Atmos. Sci.*, 52, 1434-1456.
- Buizza, R., J. Tribbia, F. Molteni, and T. Palmer. (1993): Computation of optimal unstable structures for a numerical weather prediction model. *Tellus*, 45A, 388-407.

Enomoto, T., S. Yamane, and W. Ohfuchi (2015): Simple sensitivity analysis using ensemble forecasts, *J. Meteor. Soc. of Japan*, 93, 199-213.

- Nielsen, E. R., and R. S. Schumacher (2016): Using Convection-Allowing Ensembles to Understand the Predictability of an Extreme Rainfall Event, *Mon. Wea. Rev.*, Vol. 144, pp. 3651-3676.
- Tsuboki, K. and A. Sakakibara (2002): Large-Scale Parallel Computing of Cloud Resolving Storm Simulator, *High Performance Computing*, Springer, pp. 243-259.

(論文受理日:2021年8月31日)