線状対流系豪雨の抑制を目的とした Pinpoint Seeding の有効性に関する数 値実験

佐野遼佑1・鈴木善晴2・西山浩司3・相馬一義4

Numerical Experiments on the Effectiveness of Pinpoint-Seeding Operation Aiming for Heavy Rainfall Mitigation in Linear Convective Systems

Ryosuke SANO¹, Yoshiharu SUZUKI², Koji NISHIYAMA³ and Kazuyoshi SOUMA⁴

Abstract

This study conducted numerical experiments of heavy rainfall mitigation under multiple experimental conditions using the Weather Research and Forecasting model (WRF) to investigate the effectiveness of Pinpoint-Seeding operation in linear convective systems. By examining the difference of mitigation effects among different seeding methods and implementation conditions, it was found that implementing Pinpoint-Seeding only in grids with strong updrafts resulted in a reduction of approximately 16.5% in maximum accumulated precipitation. This study also clarified the impact of seeding duration and implementation altitude on the mitigation effects. The mechanism of rainfall mitigation through the over-seeding condition, where the growth of ice crystals and snow reduces supercooled water droplets and then suppresses graupel growth, was confirmed by analyzing mixing ratio and number concentration of precipitation particles.

キーワード:クラウド・シーディング,降水抑制,線状対流系豪雨,地球温暖化,ムーンショッ ト型研究開発制度

Key words: cloud seeding, precipitation control, linear convective systems, global warming, Moonshot R&D Program

1. はじめに

近年,地球温暖化の進行に起因すると推測され ている大型台風や局所的豪雨,線状降水帯による

 法政大学大学院デザイン工学研究科 Graduate School of Design Engineering, Hosei University
注政大学デザイン工学部 Faculty of Design Engineering, Hosei University 極端風水害が激甚化しており世界規模で問題と なっている¹⁾。世界気象機関(WMO)が2021年8 月に発表した報告書²⁾によると,1970~2019年の

 ³ 九州大学大学院工学研究院 Graduate School of Engineering, Kyushu University
4 山梨大学大学院総合研究部

Graduate School of Integrated Research, Yamanashi University

50年間で干ばつや洪水といった気象災害は5倍に 増加し200万人以上が死亡,経済的な損失額は3 兆6400億ドル(約400兆円)にまでのぼる。特に日 本の地形は世界的に見ても急峻であり,限られた 平地に人口や財産が集中して複雑な社会開発がな されている。そのため,土砂災害や複雑な地下構 造物が引き起こす都市域の浸水が深刻化している。 人命を脅かす極端風水害による被害を防ぐために, 構造物等による被害抑制や災害発生時の早期警報 発出などといった取り組みが行われている³。

極端風水害は人的被害をもたらす一方で、社会 基盤施設の損壊や交通網の機能停止など経済的被 害をもたらす側面がある。社会基盤の復興は莫大 な資金と労力が必要とされるが、このような経済 的被害を軽減する取り組みは未だ十分に行えてい ない現状にある。人的被害と経済的被害を共に軽 減する方策の確立は必要不可欠である。それらの 課題は2021年に開始した内閣府主導のムーン ショット型研究開発制度の目標8でも取り上げら れ、「2050年までに、激甚化しつつある台風や豪 雨を制御し極端風水害の脅威から解放された安全 安心な社会を実現」4)するための取り組みが行わ れている。本研究ではムーンショット目標8への 貢献を目指して「クラウド・シーディング」5)の 技術に着目した。降水量のピーク強度を抑制する ことで線状降水帯や線状対流系豪雨の被害を抑え る気象制御に関する研究を行った。

クラウド・シーディング(以下,シーディング とする)とは自然界に存在する雲に航空機,気球, 発煙筒やミサイルを用いて,ドライアイスや液体 炭酸,ヨウ化銀などの種となる物質を散布するこ とにより雲の内部構造を人為的に変化させる気象 制御手法である。シーディングを用いた人工降雨 (降水促進)を目的とした研究は世界各国で実施 されている⁶⁻⁸⁾。起源は1940年代の米国で実施さ れた研究に遡るが,近年の代表的な事例として, アラブ首長国連邦(UAE)での研究プログラム UAEREP(UAE Rain Enhancement Program)⁹⁾が あげられる。このプログラムは2016年から進行中 の水の供給が難しい乾燥地帯での水資源の安定的 な供給を目指すためのプログラムであり,水不足 が原因となって紛争が引き起こされる危険性を防 ぐという目的もある。全世界の研究者が参加して おりシーディングを用いた人工降雨技術の注目度 が増している。

一方. 気象制御を目的としたシーディングでは. 台風を対象とした屋外実験が1960年代に米国で行 われた。また、豪雪を対象とした屋外実験10-12)が 1990~2000年代に我が国において実施されていた が、線状降水帯に対しては過去一度も行われてい ない。当時の気象シミュレーションの精度では自 然現象と制御効果の明確な峻別が出来ず。研究を 進めるうえで大きな支障となっていたためにいず れも実用化には至っていない。しかしながら、著 者らのグループでは近年の気象モデルや計算機の 発達を受けて、数値実験による降水抑制を目的と したドライアイスシーディングの利用可能性をこ れまで検討してきた。鈴木ら¹³⁾・横山ら¹⁴⁾は、 様々な豪雨事例において積雲発生初期や積雲発達 期にシーディングを行うことで、降水抑制効果が 得られることを確認している。特に八木15の研究 では、上昇気流に着目することで小規模な四角形 実施領域で抑制効果を得ることを目的とした「気 流シーディング」が提案されている。さらに中 村16)の研究では、同手法では必ずしも上昇気流が 卓越した領域にシーディングを行えていない可能 性があることから、気流シーディングを高度化し た「Pinpoint Seeding」を導入しその有効性につい て検討が行われている。

中村の Pinpoint Seeding は上昇気流が卓越した 上位グリッドのみにシーディングを実施する,よ り小規模な手法である。先行研究¹³⁻¹⁵)に比べ大き な降水抑制効果が得られ,特に時間最大降水量が 3割弱抑制された。上昇気流が発達し,かつ降水 のピーク前の時間帯にシーディングを実施するこ とで降水抑制効果を得ることができると述べてい る。しかし実施条件について,抽出する上位グ リッド数や継続時間はそれぞれ1パターンのみで 十分な検討がなされておらず,高度においては散 布物質の落下を考慮した設定を行えていない。抑 制効果の向上に有効な手法であることが示唆され たものの検討パターンが少なく,その信頼性に課

題が残されている。

そこで本研究では、Pinpoint Seeding による降 水抑制効果の有効性及び信頼性を検証し抑制可能 性を向上させるため実施条件の再検討を行った。 領域気象モデル WRF を用いた数値実験において, 実施条件の違いがもたらす抑制効果の差異を定量 的に評価することで、Pinpoint Seeding による小 規模かつ効果的な制御手法を明らかにすることを 目的とする。

2. 使用モデルとその計算条件

2.1 モデルの特徴とオプションの設定

本研究で使用した WRF (Weather Research and Forecasting Model) とは、気象予測と学術研究の 両方のために開発された最先端の領域気象モデル である。米国大気研究センター NCAR (National Center for Atmospheric Research) や米国環境予測 センター NCEP (National Centers for Environmental Prediction)を中心に共同で開発され、多数の力 学法則が導入されている。本研究では WRF の中 でも ARW (Advanced Research WRF)の Version 4.5.2を使用した。

降水粒子の成長に影響する雲微物理スキームは、 凝結過程・衝突併合過程・ライミング・凝集過程 などの計算過程が含まれ、複数の降水粒子の変化 の過程が規定されている。本研究では降水粒子を 混合比に加えて数濃度で計算することが出来る精 緻なバルク法である「Morrison Double-moment Scheme」¹⁷⁾を、シーディングによる降水粒子の 変化を表現するのに適していると考え先行研 究¹⁴⁻¹⁶⁾と同様に選択した。シーディングでは氷晶 の質量が増加するだけでなく小さな氷晶も多量に 生成される(1gのドライアイスから10¹³個の氷 晶¹⁸⁾)。同スキームではドライアイスなどの散布 により氷晶核の数が大幅に増加する現象を表現す ることが可能である。

その他の物理過程のスキームについては、WRF のユーザーズガイドや既存研究を参考に標準的な ものを選択し,放射過程に Rrtmg Scheme,地表 面過程に Noah Land-surface Model,大気境界層 に YSU Scheme を使用した。また積雲パラメタ リゼーションのオプションについては,格子ス ケールに適しているものを用いる必要があるため Domain1のみに Kain-Fritsch を適用した。

2.2 初期・境界条件および計算領域の設定

初期値および境界条件として、大気データには 気象庁が提供する水平解像度 5 kmの MSM (Meso-Scale Model)の GPV データを用いた (以下, MSM データとする)。MSM データには土壌温度や土 壌水分といったデータは含まれていないため、こ れらの不足しているデータには NCEP が提供す る 1 度×1 度の FNL データを用いた。海面水温 データには米国海洋大気局 NOAA が提供する0.25 度×0.25度の OISST データを用いた。地形標高 データには米国地質調査所 USGS 提供の緯度・ 経度30秒 (約0.925 km)の解像度を持つ DEM デー タ (GTOPO30)を用いた。

気象制御を行う降水事例として、寿命が短い複 数の対流セルが次々と発生・発達しそれらが線状 に並ぶことで長時間停滞する豪雨をもたらす線状 対流系豪雨(バックビルディング型線状対流系)¹⁹⁾ に着目し、その中でも代表的な事例として知られ る亀岡豪雨²⁰⁾(京都府,2012年7月15日)を選定 した。同事例では日本海に停滞する梅雨前線に向 かって南から暖かく湿った空気が流れ込み大気の 状態が非常に不安定となり、神戸の六甲山を起点 に線状対流系が発達した。解析雨量で京都市西京 区及び亀岡市付近では午前4時までの1時間に約 90 mm,京都市北区付近では午前5時までの1時 間に約90 mmの猛烈な雨が降った²¹⁾。この大雨 によって京都・亀岡両市合わせて住家損壊5棟, 床上浸水85棟,床下浸水202棟の被害が出た²²⁾。

領域設定については、計算時間の都合や計算精 度を上げる関係上格子間隔が異なる計算領域を2 つ設け、Two-Wayネスティング計算を行った。 計算領域とその地形標高を図1に示す。特に降水 量の変化などを評価するのはDomain2であり、 0.333 km 四方の解像度で水平方向に391×391の格 子点数で設定した。鉛直層数は地表から100 hPa 面までの45層で、50 m ~700 m の可変格子である。 事例の再現性については、不十分な点はあるも



図2 ピーク時における1時間換算降水量 (mm/h) の推移

のの概ね再現が行えている。ピーク時における1 時間換算降水量の推移を図2に示す。90 mm/h の強雨が移動しながら繰り返し発生しており,本 研究の対象である線状対流系としての特徴を有し ている。しかし起点となる六甲山より西側から降 水帯が形成される点や,降雨継続時間が実事例よ りも長い点において,再現性はやや不十分である。 本研究の目的であるシーディングによる降水抑制 効果を評価するにあたって特筆すべき問題はない と判断した。

解析時間については,降雨継続時間と助走時間 を考慮して決定した。図2(a)の降水帯全域を含む 二直線の内側領域の平均降水量の推移と解析時間



を図3に示す。シミュレーション時間18時間の内, シミュレーション開始から助走時間の3時間を除 く15時間を設定した。

2.3 シーディングの表現方法

本研究では、シーディングに使用する物質とし てドライアイスを想定している^{23,24)}が数値モデル 上で物質散布を直接的に表現するのは現時点では 困難であるため、鈴木ら¹³⁾・横山ら¹⁴⁾と同様に、 モデル内の雲微物理スキームにおける氷晶核の数 濃度 **n**_cの値に一定の操作倍率αを乗ずることで 間接的にシーディングを表現した。氷晶核(昇華 /凝結凍結核)の数濃度は以下に示す Meyers の 式によって計算される。

 $n_c = \exp((-2.80 + 0.262 \times (273.15 - T))) \times 1000 \times \alpha$ (1)

 n_c は氷晶核の数濃度 (kg⁻¹), T は気温 (K), aは 操作倍率を表す。 1gのドライアイスから10¹³個 の氷晶が生成する¹⁸⁾とされており,八木¹⁵⁾の研究 では操作倍率に10⁵倍や10⁹倍を用いて降水抑制効 果を検討したところ,操作倍率の違いと抑制効果 の間に相関は確認されなかったと述べている。こ れらの知見を踏まえ本研究でも確認したが大きな 違いは得られなかったため,操作倍率は10⁹倍の みを設定した。

1. 上昇気流に着目したシーディング手 法における条件設定

3.1 実施高度の設定

本研究では、上昇気流を考慮した「Updraft





Seeding」と「Pinpoint Seeding」をシーディング 手法として選択した。本節では両者に共通する条 件設定である実施高度について述べる。

操作倍率を与えている Meyers の式は、雲水混 合比が10⁻¹⁴ (kg/kg) 以上かつ気温が-4℃以下 のグリッドで適用される。雲水混合比と気温の鉛 直断面の一例を図4に示す。それぞれ横軸は経度、 縦軸は高度(km)を示しており、北緯34.84度に おけるシミュレーション開始から3時間後18分後 の鉛直断面である。シミュレーション結果全体を 通じて雲水混合比は高度約11 km 以上では必要数 10⁻¹¹ (g/kg) 以上存在しておらず,気温は高度約 5km 以下では-4℃以上である。条件を満たす 高度を2パターンに分割し、高層H・低層Lを 設定した。それぞれ高度幅は高層 H が3.25 km. 低層Lが3.58 km であり、散布したドライアイス が落下することを考慮して幅を持たせている。落 下の影響がどの程度下方の高度に及ぶのかについ ては、ドライアイスの落下速度や昇華速度を考慮 して計算する必要があるが現時点では考慮してい ない。

3.2 Updraft Seeding の設定

本研究では、八木¹⁵⁾が提案した、上昇気流が卓 越する小規模な四角形領域にシーディングを実施 する気流シーディングを「Updraft Seeding」と呼 ぶ。同手法では実施領域内全ての格子点において





面的に氷晶数濃度を変化させる。

シーディングを実施しないケース(以下, Case-0 とする)のシミュレーション結果(CTRL ラン) から、上昇気流の強い上位3グリッドの座標とそ の時の強さを座標の被りがないように9分ごとに 出力した。横軸にシミュレーション開始からの時 刻、縦軸に上昇気流の強さをとったグラフを図5 に示す。先行研究15)と同様にシーディング開始時 刻は上昇気流の発達に着目して決定し、シミュ レーション開始から3時間後を上昇気流発生初期 A. 6時間後を上昇気流発達期 B の開始時刻とし てそれぞれ6時間継続の Updraft Seeding を実施 した。また、両者の実施時間を併せ持つABは9 時間継続の実施時間を設定した。実施時間は後述 する Pinpoint Seeding と比較するために同程度の 時間を設定した。Pinpoint Seeding のケース全て を網羅出来ていないが、継続時間180分のケース が Updraft Seeding の実施時間に相当する。

実施領域については、実施時間を決定するため に用いた9分ごとの上位3グリッドのデータを XY 平面に散布図として出力することで上昇気流 が卓越している領域を確認し、そのグリッドを多 数含むような四角形領域を設定した。横軸に東西 方向の距離、縦軸に南北方向の距離をとった散布 図を図6に示す。赤枠内が Updraft Seeding の実 施領域であり、その大きさは60グリッド×60グ リッドで20 km×20 km の領域に相当する。後述 する Pinpoint Seeding では、赤枠内の領域ではな く散布図上に示すグリッドが実施領域である。実 施高度については前述の通り、散布したドライア



図 6 上昇気流上位 3 グリッドの散布図 (Case-0) と Updraft Seeding の実施領域

イスが落下することを考慮して幅を持たせている。 以上の実施時間・実施高度の設定より,計6 ケースのシミュレーションを行った。シーディン グを実施したケースは, Case-updraft-(実施時間)-(実施高度)と表記する。

3.3 Pinpoint Seedingの設定

Updraft Seeding のような面的な手法では実施 領域を四角形領域で設定していたため、必ずしも 上昇気流が卓越するグリッドにシーディングを実 施出来ていない可能性がある。また、実施領域が 広範囲になってしまうといった課題もある。そこ で本研究では、四角形領域ではなく上昇気流の強 いグリッドのみを実施領域とする「Pinpoint Seeding」を検討した。

Updraft Seeding と同様に横軸にシミュレー ション開始からの時刻,縦軸に上昇気流の強さを とったグラフを図7に示す。シミュレーション開 始から3時間後を上昇気流発生初期,6時間後を 上昇気流発達期の開始時間とし,それぞれの開始 時間から3時間後までの抽出した上昇気流の強い グリッドを調査期間A・Bとした。また,両者の グリッドを併せ持つ6時間分の実施グリッドを調 査期間ABと設定した。

中村¹⁶の研究では、10分ごとに上昇気流の強い 上位3グリッドを抽出しそのグリッドのみにシー ディングを実施することで抑制効果が確認されて いる。抑制効果の更なる向上のため、本研究では、 上位3グリッドに加えて上位9グリッドと上位36



図8 解析領域と Pinpoint Seeding の実施グ リッド(上位3グリッドの場合)

(d) 調査期間:B

(c) 調査期間:A

グリッドを9分ごとに抽出し実施グリッドを設定 した。上昇気流を抜き出した解析領域と各調査期 間における実施グリッド(上位3グリッドの場合) を図8に示す。同図(a)に示すように,解析領域は 対象とする降水帯全域を含む二直線の内側領域と する。調査期間Aはシミュレーション開始3時 間後から6時間後までの63グリッド,調査期間B はシミュレーション開始6時間後から9時間後ま での63グリッド,調査期間ABはシミュレーショ ン開始3時間後から9時間後までの123グリッド を示している。実施グリッド数はUpdraft Seeding の四角形領域である60グリッド×60グリッド (3600グリッド)と比べると大きく減少している。 それぞれのグリッドの上空(高度HまたはL)で Pinpoint Seeding を実施した。

継続時間については、中村¹⁶が設定していた60 分に加えて360分と180分を設定した。9分ごとに 抽出された上昇気流の強いグリッドそれぞれに対 して継続してシーディングを実施する。例えば図 7(a)に示すように、継続時間360分の場合、調査 期間Aでは3時間分のグリッドに対してシーディ ングを実施するがトータルのシーディング実施時 間としては9時間(3時間+360分)となる(調査 期間Bも同様)。実施高度については前述の通り、 散布したドライアイスが落下することを考慮して 幅を持たせている。

以上の上位グリッド数・調査期間・継続時間・ 実施高度の設定より、計54ケースのシミュレー ションを行った。シーディングを実施したケース は、Case-(上位グリッド数)-(調査期間)(継続 時間)-(実施高度)と表記する。

4. 各シーディング手法の降水抑制効果 と抑制メカニズム

本研究では、シーディングの有無が降水抑制効 果の大小にどれほどの影響を与えるのかについて 定量的に評価するため、最大積算降水量・領域平 均降水量・時間最大降水量などの指標を用いて評 価を行った。なお、いずれの指標においても、降 水量の少ない領域を解析に含めて平均化すると降 水や降水粒子の変化を過小評価してしまうため、 前述の降水帯全域を含む二直線の内側領域を解析 領域としている。

最大積算降水量とは積算雨量の値が最も大きい

グリッドでの降水量,領域平均降水量とは積算雨 量の解析領域内の平均値,時間最大降水量とは9 分ごとの解析領域内の平均雨量を1時間単位で計 上したときの最大値を指す。それらの値を Case-0 からの変化率として算出した。

4.1 Updraft Seeding のシミュレーション結果

次に、Updraft Seeding 実施後の15時間積算降水 量の分布を図9に、各降水量の変化率を表1に示 す。積算降水量の分布について、Case-0で400 mm 以上の積算降水量が確認された領域が、低層L に実施した Case-updraft-AB-L と Case-updraft -A-L では大きく減少していることが見て取れる。対し て Case-updraft-B-L では減少はしているがごく僅



図 9 Updraft Seeding 実施後の15時間積算降 水量 (mm)

表 1	Updraft Seeding における各降水量の変化	Ł
	率(%)	

		最大積算	領域平均	時間最大
AD	Н	2.20	0.21	2.62
AB	L	- 18.83	- 3.52	-16.76
A	Н	2.51	-0.94	3.67
	L	- 16.53	- 1.82	-13.04
В	Н	- 6.45	- 2.28	3.45
	L	- 0.51	- 0.71	- 0.84

かであり、雨域はほとんど変化していない。各降 水量の変化率についても同様の傾向が見られ、特 に Case-updraft-AB-L では全ての指標で抑制効果 が得られた。上昇気流発生初期からシーディング を実施することが強雨域の減少や各降水量の指標 の減少に影響を与えていると考えられる。

実施高度別に比較すると、実施高度の違いが抑 制効果の有無に大きく寄与することが確認できる。 前述の低層Lに実施して抑制効果が得られたケー スと高層Hに実施したケースの間には顕著な差 が見られ、高層Hに実施することで抑制効果は 得られなかった。図4(a)より、高層Hには氷晶 の生成に必要な過冷却水(雲水)があまり存在し ていないことでシーディング操作による影響が現 れにくいことが考えられる。

4.2 Pinpoint Seeding のシミュレーション結果

続いて, Pinpoint Seeding 実施後の15時間積算 降水量の分布を図10に,上位3グリッドに実施し たケースの各降水量の変化率を表2に,上位36グ リッドに実施したケースの各降水量の変化率を表 3に示す。紙面の都合上,上位9グリッドに実施 したケースは省略する。 図10は上位3グリッド・9グリッド・36グリッ ドに実施したケースの内,積算降水量が大きく抑 制されたケースの一例で,調査期間・継続時間・ 実施高度は共通である。Case-0で暖色系の400 mm 以上の積算降水量が確認された領域が,シーディ



図10 Pinpoint Seeding 実施後の15時間積算降 水量 (mm)

		最大積算降水量			領域平均降水量			時間最大降水量		
		360 min	180 min	60 min	360 min	180 min	60 min	360 min	180 min	60 min
AB	Н	-1.11	- 6.29	- 3.60	1.30	0.94	0.78	- 1.45	- 1.45	- 7.59
	L	- 16.53	- 6.27	- 5.83	-2.66	- 1.79	-2.56	- 15.22	- 14.88	- 5.53
A	Н	-4.18	-1.32	- 5.54	0.81	0.82	- 0.47	-2.84	- 0.95	-4.42
	L	- 11.39	- 5.46	-6.51	- 2.07	- 2.98	- 3.13	-16.99	- 12.51	- 5.18
В	Н	- 2.60	- 1.93	4.10	- 3.02	- 0.67	-1.06	0.47	0.47	2.20
	L	2.66	- 1.16	- 5.77	- 3.35	- 1.49	- 2.41	0.63	0.63	3.05

表 2 Pinpoint Seeding (上位 3 グリッド) における各降水量の変化率(%)

表3 Pinpoint Seeding (上位36グリッド) における各降水量の変化率(%)

		最大積算降水量			領域平均降水量			時間最大降水量		
		360 min	180 min	60 min	360 min	180 min	60 min	360 min	180 min	60 min
AB	Н	- 3.15	- 5.38	-4.06	- 0.69	- 0.34	- 1.69	-13.49	- 13.66	- 11.27
	L	- 9.75	- 11.85	-8.67	- 4.20	- 3.00	-1.11	- 12.65	- 16.28	- 4.87
A	Н	- 1.71	- 8.89	- 3.02	1.05	0.51	0.22	-10.96	- 12.91	- 8.57
	L	0.16	- 9.49	-2.27	-0.73	-1.40	-1.00	- 12.43	-11.90	- 7.93
В	Н	3.66	1.02	1.65	-1.54	- 2.01	-1.70	- 0.06	0.05	-1.20
	L	- 2.78	- 0.67	0.33	- 4.71	- 3.44	- 2.21	- 1.97	- 2.00	- 2.56

ングを実施したケースでは大きく減少している。 特に Case-3p-AB360-L (上位3グリッド)が最も減 少し,これよりも実施グリッドの多い Case-9p-AB360-L (上位9グリッド)と Case-36p-AB360-L (上位36グリッド)を上回る抑制効果が得られた。 このことから実施グリッドの増加と抑制効果には 相関があるわけではなく、シーディング領域の拡 大は抑制効果の向上に必ずしも繋がらないと考え られる。また、各降水量の変化率は Updraft Seedingと同様に調査期間 Bと高層 Hを含むケー スでは抑制効果が現れにくい傾向にある。以下に 変化率別の評価を述べるが本研究では主に調査期 間 AB・Aと低層 L に実施したケースに着目する。

最大積算降水量の変化率(表2,表3)は、上 位3グリッドに実施したケースでは継続時間の増 加により抑制割合が高くなる傾向にある。特に Case-3p-AB360-L で最も抑制効果が高く約16.5% 抑制された。前述と同様にグリッド数が増加して も抑制効果の向上に必ずしも繋がらないことが確 認でき、高層 H に実施したケースでも抑制効果 が現れにくいことがわかる。上位36グリッドより も上位3グリッドで長時間実施することで抑制効 果が高くなり、空間的かつ時間的に実施規模を拡 大したことで不必要な領域・時間が含まれた可能 性がある。

時間最大降水量の変化率(表2,表3)は、継 続時間の増加で抑制割合が高くなる傾向にあり Case-3p-A360-Lで約16.9%抑制された。また、前 述の指標と異なり、実施グリッドの増加によって 高層 H においても低層 L と同程度の抑制効果が 得られた。空間的な実施規模が増加したことで雲 水があまり存在していない高層 H でもシーディ ングの影響が現れるようになったと考えられる。 調査期間 AB・A で同程度の抑制効果が得られた が調査期間 B では抑制効果が得られなかったこ とから、上昇気流発生初期から実施することが ピーク降水量の減少に繋がったと考えられる。

領域平均降水量の変化率(表2,表3)は, ±5%を上回る結果は確認できず,また条件の違いによる抑制効果の大きな差は得られなかったが, 実施グリッドと継続時間の増加で抑制割合が高く なる傾向にある。特に調査期間 B から360分継続 のケースでは全実施ケースの中でも高い値が得ら れ, Case-36p-B360-L では約4.7%抑制された。抑 制割合が小さいことから全体の雨量は大きく変化 していないことが示唆されるが,前述の2つの指 標による抑制効果から時間的・空間的に雨量が分 散したと考えられる。

Updraft Seeding の結果と比較すると、両者と も調査期間 AB・Aから低層 L で実施したケース で高い抑制効果が得られ、同程度の抑制割合であ ることが確認できる。このことから、実施領域を 縮小しても抑制効果は十分得ることが出来るとい える。一方、継続時間の延長は抑制効果に寄与す ることが Pinpoint Seeding の結果から確認できる。 現実での散布を想定した場合、空間的な実施規模 が小さくて済むことは好ましい結果であり、効果 的な制御手法であると言える。実施規模や評価指 標の抑制割合を踏まえて、本研究で総合的に最も 抑制効果が得られたケースは Case-3p-AB360-L と する。

4.3 断続的シーディングのシミュレーション 結果

さらに, Case-3p-AB360-L に対して時間的な実 施規模の縮小による降水抑制効果の変化を確認す るため断続的なシーディングシミュレーションを 行った。360分の継続時間を60分,30分,15分に 分割し,順に60分・30分・15分,30分・15分,15 分の休止時間を設定した。

各降水量の変化率を表4に示す。継続時間を分 割したことで抑制効果は小さくなったが60分と30 分に分割したケースではある程度の抑制効果が得

表 4 断続的シーディングにおける各降水量の 変化率 (Case-3p-AB360-L)(%)

継続	休止	最大積算	領域平均	時間最大	
	60 min	- 9.25	- 5.22	- 13.54	
60 min	30 min	- 8.66	- 2.27	- 3.88	
	15 min	- 11.36	- 4.70	- 7.90	
20	30 min	- 8.53	-1.70	- 5.71	
50 mm	15 min	- 12.61	-1.28	- 5.02	
15 mm	15 min	- 0.22	1.22	- 5.96	



図11 Case-3p-AB360-L における各降水粒子の高度別平均混合比の時間変化 (Case-0との偏差,緑線:6,510 m (低層 L),青線:9,870 m (高層 H))

られた。一方,15分に分割したケースでは時間最 大降水量は5%以上抑制されたものの他の2つの 指標は変化が小さく十分な抑制効果は得られな かった。このことから,短い休止時間で短時間継 続して実施するよりも,長い休止時間であっても 長時間継続して実施する方が抑制効果を高めるこ とができると考えられる。

休止時間別に比較すると,最大積算降水量は休 止時間を短くすることで抑制割合が高くなる傾向 にあるが時間最大降水量はそうならず,休止時間 を短くしたことで実施時間が増加しても抑制効果 の向上には繋がらない可能性があると考えられる。 しかしながら,休止時間が変化することで実施す る時間も変化するため相応しくない時間に実施し ている可能性があり,直接的な比較をすることは 難しい。本研究では,機械的に継続時間と休止時 間を設定しているが,今後は降水の増減を見なが ら実施条件を設定していく必要がある。

4.4 降水抑制メカニズムの解析

最後に,降水抑制メカニズムを明らかにするた め Case-3p-AB360-L ではどのように降水が抑制さ れたのかについて解析を行った。各降水粒子の高 度別平均混合比の時間変化(Case-0との偏差)を 図11に、各降水粒子の高度別平均数濃度と高度別 鉛直風速の時間変化(Case-0との偏差)を図12に示 す。前述の通り降水帯全域を含む二直線の内側領 域を解析領域としている。横軸はシミュレーショ ン開始からの時刻、縦軸は Case-0との偏差であり 高度別に色分けしている。6,510 m(緑色)は低層 L内の中間、9,870 m(青色)は高層 H内の中間に 対応し、シーディング実施高度の下方と上方の高 度に与える影響を確認するため3,550 m(赤色)、 12,930 m(桃色)をグラフ化した。また氷晶混合 比が増加した時刻の各降水粒子の3次元分布を図 13に、霰混合比が減少した時刻の各降水粒子の3 次元分布を図14に示す。液体降水粒子は粒径、固 体降水粒子は落下速度で通常分類される(雲水: 粒径100 µm 未満、雨水:粒径100 µm 以上)²⁵⁾。

いずれの図においても、シーディング開始時刻 であるシミュレーション開始3時間後から各降水 粒子と鉛直風速に変動が生じている。シミュレー ション開始9時間45分後では実施高度である低層 Lで氷晶が最も生成されており(図11(a)),3次 元分布(図13)からも確かに増加していることが 確認できる。低層Lで氷晶が増加する開始約7 時間後~約12時間後において、高層Hでは氷晶 混合比は大きな増減が見られない(図11(a))のに



図12 Case-3p-AB360-L における各降水粒子の高度別平均数濃度と高度別平均鉛直風速の時間変化 (Case-0 との偏差,緑線:6,510 m (低層 L),青線:9,870 m (高層 H))



(a) Case-0



(b) Case-3p-AB360-L

図13 氷晶混合比が増加した時刻の各降水粒子の3次元分布







(b) Case-3p-AB360-L

図14 霰混合比が減少した時刻の各降水粒子の 3次元分布

対して氷晶数濃度は明らかに減少しており(図12 (a)), 高層 H で氷晶は成長していると考えられる。 同時間内で鉛直風速が増加していることから(図 12(c)), 氷晶生成時の凝固・昇華により潜熱が発 生した影響で氷晶は低層 L から高層 H に舞い上 がったことが氷晶の成長に寄与したと考えられる。 続いて低層 L · 高層 H で雪混合比 (図11(d)) と雪 数濃度(図12(d))が増加しており、氷晶は雪へと 成長したと考えられ大きく雪は増加した。氷晶の 生成や氷晶・雪の成長に伴って過冷却水滴が消費 され、同高度における雨水 (図12(e)) や雲水 (図 11(c)) が減少したと考えられる。3,550 m で雨水 混合比(図11(e))と数濃度(図12(e))の増減が激し いのは、高度が低いことで鉛直風速の影響を受け やすく変動しやすいことが原因と考えられる。そ して低層 L·高層 H で霰数濃度 (図12(b)) は増加 しているが霰混合比(図11(b))は概ね減少してお り、これは粒径の小さい軽量な霰の数が増加した ことを意味している。シミュレーション開始10時 間48分後に霰混合比は最も減少し、3次元分布 (図14)からも同高度において確かに減少してい ることが確認できる。

以上より,落下速度が小さい粒子(氷晶や雪) が増加して落下速度が大きい粒子(霰)が減少す る「オーバーシーディング」¹¹⁾と呼ばれる競合的 成長状態が生じたことで,地上に落下する降水粒 子が減少したことが抑制効果に影響したと考えら れる。既往研究では降水粒子の落下が鉛直風速を 抑えることによる抑制メカニズムも示されており, 本研究でも解析を行ったものの,鉛直風速の変化 と抑制効果の関係性は判断出来なかった。今後は 力学的な効果で鉛直風速が減少する抑制メカニズ ムを得るためにも更に詳細な解析方法を検討して いく。

5. まとめと今後の課題

本研究では、領域気象モデルWRFを用いて小 規模なシーディング手法である「Pinpoint Seeding」 の有効性を検証するための数値実験を行った。面 的な手法である Updraft Seeding を含めて複数の 実施条件を設定し、強雨域の減少や評価指標に着 目して定量的に評価を行った。その結果,どちら の手法においても上昇気流発生初期からシーディ ングを実施するケースにおいて抑制効果が得られ, Pinpoint Seeding では継続時間の延長によって更 に抑制効果が向上する傾向が確認された。また、 手法別で最も抑制したケースではそれぞれ同程度 の降水抑制効果が得られ、実施領域を縮小しても 十分な抑制効果が得られる可能性が示唆された。 空間的に小規模な実施領域に長時間実施すること で抑制効果が得られることは、現実での散布を想 定する上で好ましく効果的な制御手法であると言 える。

また、顕著に抑制したケースに対して降水抑制 メカニズムの解析を行った結果、落下速度が小さ い降水粒子の成長に過冷却水滴が使われ、落下速 度が大きい降水粒子の成長が抑制されたことが降 水のピーク時間の雨量を抑制したと考えられる 「オーバーシーディング」が主な抑制メカニズム に当てはまることが確認された。

今後の課題として、多くの事例で「Pinpoint Seeding」を実施し、降水抑制効果の有効性に加 えて信頼性を向上させるとともに、条件設定を改 良することでより効果的な実施領域や継続時間, 実施高度を明確にする必要がある。特に継続時間 に関しては、本研究では休止時間を設定した断続 的シーディングを行うことで時間的な規模を縮小 することを試みた。一定の抑制効果が得られたが 詳細な評価のためには更なる検証が必要である。 また、領域平均値を用いた現状の抑制メカニズム の解析方法では詳細な解析には至らないため、新 たに解析方法を検討する必要がある。そして、 航 空機などを用いたドライアイス散布の現実的な実 施時間や実施高度などを考慮して条件設定を行う ことで Pinpoint Seeding の改良を行うとともに、 上昇気流以外の要素も考慮した新たな手法の検討 などを行うことを通して実用化に向けて取り組ん でいく。

謝辞

本研究は、JST ムーンショット型研究開発事業 (JPMJMS2283)の支援を受けたものです。

参考文献

- 1)気象庁:気候変動監視レポート2023, pp.34-83, 2023.
- 2)世界気象機関 WMO: State of the Global Climate 2021, https://library.wmo.int/, 2024年4月5日.
- 3) 国土交通省:国土交通白書2023, pp.189-234, 2023.
- 4) 内閣府:ムーンショット目標8, https://www8. cao.go.jp/cstp/moonshot/sub8.html, 2024年4 月5日.
- 5)福田矩彦:気象研究ノート,第164号,日本気 象学会,pp.160-195,1988.
- 村上正隆: JCSEPA 以前の人工降雨・降雪研究, 気象研究ノート,第231号,日本気象学会, pp.1-25,2015.
- 7)折笠成宏・村上正隆:寒候期ドライアイスシー ディングに関する航空機観測(統計観測),気象 研究ノート,第231号,日本気象学会,pp.133-140,2015.
- 8)橋本明弘・村上正隆:NHM を用いた吸湿性粒子シーディング実験,気象研究ノート,第231号, 日本気象学会,pp.190-192,2015.
- UAE 連邦気象・地震局:UAE 降水強化科学研究プログラム, http://www.uaerep.ae/, 2024年4月5日.
- 気象研究所物理気象研究部・予報研究部:日本 海降雪雲の降水機構と人工調節の可能性に関す る研究,気象研究所技術報告,第48号,pp.200-206,2005.
- 11) Saito, K., M. Murakami, T. Matsuo, and H. Mizuno: Sensitivity experiments on the orographic snowfall over the mountainous region of northern Japan, J. Meteor. Soc. Japan, Vol.74, pp.797–813, 1996.
- 12)橋本明弘・村上正隆:NHMを用いたドライア イスシーディング実験,気象研究ノート,第 231号,日本気象学会,pp.149-163,2015.
- 3) 鈴木善晴・田中聡一郎・郷祐美子:豪雨抑制効 果に着目したシーディングによる気象制御手法 に関する数値実験,土木学会論文集 B1 (水工学), Vol.68, No.4, I391-I396, 2012.
- 14)横山一博・尾中俊之・鈴木善晴:積雲発生初期 のクラウド・シーディングによる豪雨抑制効果 とそのメカニズムに関する研究,土木学会論文 集 B1 (水工学), Vol.71, No.4, I499-I504, 2015.

- 15)八木柊一朗:強冷法・人工核法シーディングによる豪雨抑制効果と促進リスクに関する数値実験的研究,法政大学大学院デザイン工学研究科紀要,Vol.6,2017.
- 中村嶺太:降水抑制効果の向上を目的とした気 流シーディングの高度化・精緻化に関する数値 実験,法政大学大学院デザイン工学研究科紀要, Vol.10, 2021.
- 17) Morrison, h., J. A. Curry, and V. I. Khvorostyanov: A new double-moment microphysics parameterization for Application in Cloud and Climate Models. Part I: Description, J. Atmos. Sci., Vol.62, pp.1665–1677, 2005.
- 18) Fukuta, N., W. A. Schmeling, and L. F. Evans: Experimental determination of ice nucleation by falling dry ice pellets, J. Appl. Meteor., Vol.10, pp.1174–1179, 1971.
- 19) 瀬古弘:中緯度のメソβスケール線状降水系の 形態と維持機構に関する研究,気象庁研究時報, Vol.62, pp.1-74, 2010.
- 小坂田ゆかり・中北英一:2012年亀岡豪雨の擬 似温暖化実験における線状対流系の将来変化と 解像度依存性に関する解析,京都大学防災研究 所年報, No.63 B, pp.233-240, 2020.
- 京都地方気象台:平成24年7月15日の京都市, 亀岡市の大雨について,気象速報,2012.
- 22) 京都府:平成24年災害の記録, pp.11-19, 2012.
- 23) Kopp, F., H. D. Orville, R. D. Farley, and J. H. Hirsch: Numerical simulation of dry ice seeding experiments, J. Climate Appl. Meteor., Vol.22, pp.1542–1556, 1983.
- 24) Hashimoto, A., and Murakami, M.: Numerical Simulations of Glaciogenic Cloud Seeding with Dry Ice Pellets and Liquid Carbon Dioxide under Simplified Conditions, SOLA, Vol.12, pp.22–26, 2016.
- 25) Morrison, h., and J. A. Milbrandt: Parameterization of Cloud Microphysics Based on the Prediction of Bulk Ice Particle Properties. Part I: Scheme Description and Idealized Tests, J. Atmos. Sci., pp.287–311, 2015.

(投稿受理:2024年4月5日 訂正稿受理:2024年6月28日)

要 旨

本研究では、線状対流系豪雨に対する Pinpoint Seeding の有効性について検討するため、領 域気象モデル WRF を用いて複数の実施条件における降水抑制効果に関する数値実験を行った。 シーディング手法や実施条件の違いによる抑制効果の差異について検討を行った結果、上昇気 流の強いグリッドを抽出しそのグリッドのみにピンポイントに実施することで最大積算降水量 が約16.5%抑制されることや、シーディングの継続時間や実施高度が抑制効果に与える影響を 明らかにした。また、シーディングによって氷晶や雪が成長することで過冷却水滴が減少し霰 の成長が抑えられるオーバーシーディングにより降水が抑制されるメカニズムを確認した。