ドップラーレーダーを用いた台風の立体構造に関する解析的研究 ~ 2007 年台風第 11 号の事例 ~

岩間 陽介、島袋 秀樹(那覇航空測候所下地島空港出張所) 友利 健、比嘉 良守、阿波連 正(宮古島地方気象台)

1 はじめに

本調査では、2007 年台風第 11 号の事例につい て、ドップラーレーダーの観測に基づき、台風内 部における風速分布の推定を試みた。推定手法を 確立し、予報作業・実況監視等に役立てる事を目 的とする。また、調査結果は、航空気象業務にも 資するものである。

なお、本調査は、平成 20 年度地方共同調査「ウ ィンドプロファイラを用いた台風の立体構造に関 する解析的研究」の一環として実施した。

2 2007年台風第11号の概要

2007 年台風第 11 号は、9 月 13 日 09 時に南大東 島の南東海上で発生し、発達しながら西北西へ進



近した 14 日夜から 15 日未明にかけて最盛期となり、中心付 近の最大風速は 50m/s に達した。

第1図 2007 年台風第11 号の経路図

3 那覇空港ドップラーレーダーによる台風内部 の風速推定

(1) 台風内部の接線風をドップラーレーダーで 直接観測できる地点の軌跡

ここでは、台風内部の風の接線成分(接線風)を ドップラーレーダーで直接観測する方法について 述べる。台風の接線風向がドップラーレーダー(以 下 DRAW)の視線方向と一致する点の軌跡を第2図 に示す。この軌跡は、DRAWで観測されるドップラ ー速度の絶対値と台風の接線風速が等しいとみな せる点の軌跡である。

まず、DRAW の位置を原点 0、台風の中心を点 T とする。次に、線分 0T に平行な直線を x 軸とする 直交座標系を設定する。点 T の座標は(T, 0)とする。

接線風の風向と DRAW の視線方向が平行となる 任意の点を点 P(y<0), 点 Q(y>0)とおくと、第2図 の通り、点 P,Q 共に、 \angle 0PT=90°、 \angle 0QT=90°を 満たす必要がある。円周角の定理により、点 P, 点 Q の軌跡は、線分 0T を直径とする円 C となる。な お、y>0 の領域は、ドップラー速度が負で、y<0 の領域は、ドップラー速度が正である。

なお、台風の中心からの距離 r (0<r<T) に対して、 接線風の観測できる点は、点 T を中心とする半径 r の円と円 C の 2 交点(x 軸に対称)である。

通常は、x 軸が東西方向、y 軸が南北方向でデー タを扱うため、上記の座標系を適切に回転させて、 円 C 上のドップラー速度を計算している。



第2図 台風の接線風が那覇 DRAW の視線方向と 一致する点の軌跡(模式図)

(2) 吹き込み角βの値について

台風の内部では、地表面摩擦の効果により収束 (動径風成分)が生じる。ここで、吹き込み角を一 様に β であると仮定すると、風速は、接線風 \div cos β であるとみなせる。なお β の値は通常、海上で 約 20°、陸上で約 35°である。

第3図では、14日21時(12Z)における那覇のラ ジオゾンデ観測に基づいた、台風への吹き込み角 βの高度プロファイルを示す。



(3) 那覇空港ドップラーレーダーで観測された 台風第 11 号の接線風速の動径分布



径分布(仰角 0.7°)

の中心から約17kmの距離で極大値を持った。



第30日 14日 2003112317 る、 那覇 DRAW のエコー分布図

(4) 渡嘉敷上空の風速推定について

渡嘉敷島のアメダス観測地点(以下「渡嘉敷」と



の中心の経度が渡嘉敷と揃った時、同上空の接線 風速を観測できる。また、吹き込み角βを仮定す ることで、同上空の風速を推定できる。その後、 上空の風速と地上風速の対応関係を示す。

台風第11号で、台風の中心と渡嘉敷の経度が揃 うのは、14日20時頃である(第1図、第5図)。 これより、20時の観測データを使用する。

吹き込み角β=20°を仮定して、渡嘉敷上空の風 速を推定し、風速の高度分布を求めた(第7図)。 第7図では、風速・高度の両座標軸を対数とした、 風向風速計による20時00分の地上風速(10分値、 高度10m)も描画した。次に、10分値の地上風速と 上空の推定速度が比較可能であると仮定し、風速 の高度分布を第1式の形で近似することで、指数 のnを決定した。20時では、n≒3.9を得た。

$z_1 = z_0 \times (V(z_1) / V(z_0))^n \cdots (1)$

ここで、 z_0 は風向風速計の接置高度(10m)、 z_1 はド ップラー速度の測定高度(m)とし、渡嘉敷地上(海 抜高度 220m)からの高度とする。また、 $V(z_0), V(z_1)$ は、それぞれ高度 z_0, z_1 における風速である。

この関係式と、3.3 の結果より、台風内部にお ける地上風速の動径分布の推定を試みる。



渡嘉敷上空の風速推定値の高度分布

(5) 地上付近における台風内部の風速推定

那覇 DRAW の仰角 0.7°のドップラー速度を用いて、第1式に基づき、台風内部における地上付近

の風速を推定した。なお、第1式におけるnの値、

35

30

ି 25

<u>〕</u>20

颲15

펥10

5

0

0

2007/9/14 20:00JST

地上風換算

◎ 正のドップラー速度

▲ 負のドップラー速度

10 20 30 40 50

地上風速推定値の

台風中心からの距離(km)

「地上」の標高・風 速計の高度とも、渡 嘉敷と変わらないと 仮定した。結果を第 8 図に示す。

算出された台風の 中心付近の最大風速 は、約 23m/s で、本 来(約 50m/s)の半分 以下の値となった。

要因の一つとして、 地表面摩擦による減 第8図 衰を考え、地表面摩 動径分布(20JST) 擦の少ない地点と比較した。



神山島は、 渡嘉敷島と 那覇の間に 位置し(第 6図)、ほぼ 平坦(標高 10m) で地表 面摩擦が少 ないため、 海上に近い 風が吹いて いると考え られている。



神山島と渡嘉敷の風速分布

渡嘉敷付近と神山島付近の海上風速が殆ど変 わらないと仮定し、渡嘉敷の地形粗度の影響を確 認するために、2004年1月1日から2005年12月 31日までの神山島の風速を、渡嘉敷の風速と比較 した。両地点の風速分布によると(第9図)、全体 的に、神山島の風速が渡嘉敷よりも大きな値を示 した。同分布の相関係数は約0.8である。また、 両地点の風速関係式は第2式の通りであった。

神山風速 = 1.3×渡嘉敷風速 + 1.4 (m/s) … (2)

ただし、同観測期間中に神山島への台風の接近 は少なく、40m/s以上の風速は観測されていない。 つまり、本事例の台風中心付近は、第9図の分布 の範囲外である。同式を適用する際には、「外挿」 である事に注意する必要がある。また、データ数 の確保を優先させたため、風向による風速分布の 違いを考慮に入れていない。今回の式の適用がど の程度成り立つのかどうか、検討の余地は残る。

(7) 台風内部における海上風速の推定

3.5 で求めた地上 風速分布に第2式を 適用し、海上風速を 推定した。結果を第 10 図に示す。20 時に おける、台風の中心 付近の海上風速の最 大値として、50m/s よりもはるかに小さ い、約 30m/s を得た。 なお、同様の考え



方で 21 時のデータ を用いると、第1式

第10図 海上風速推定値の 動径分布(20JST)

の指数nが9.5と大幅に増加し、中心付近の最大 風速の推定値として約 50m/s を得た。(第11 図)。

渡嘉敷では、20時 から21時にかけて、 上空のドップラー速 度の値が 35m/s から 40m/s 程度で推移す る一方、地上風速は、 15m/s から 25m/s へ 大幅に増加した(図 略)。今回の方法を実 際に適用するまでに は更なる検討が必要 であると考える。



謝辞

本調査を行うにあたり、沖縄気象台次長、沖縄 気象台気候・調査室の皆様に大変お世話になりま した。那覇 DRAW に関して、那覇航空測候所観測課 の皆様に御尽力を頂きました。その他観測データ では、沖縄気象台観測課の皆様からご協力を頂き ました。ここに感謝いたします。

参考文献

上江洌 司, 平成 19 年度地方共同研究最終報告 「台風中心部の強風メカニズムに関する基礎研 究」 - 台風域内の気圧や風の分布等に関する基礎 調杏 -