# 1.5µm風計測コヒーレントライダにける風速検出精度

Relation between velocity estimation accuracy and signal to noise ratio on 1.5 micron wind sensing coherent lidar

# 亀山 俊平、安藤 俊行、平野 嘉仁

Shumpei Kameyama, Toshiyuki Ando, and Yoshihito Hirano 三菱電機(株) 情報技術総合研究所 Mitsubishi Electric Corporation Information Technology R&D Center

## Abstract

In the signal processor of 1.5 micron wind sensing coherent lidars, which we have developed recently, FFT based algorithm have been used. In the system design, it is important to know the relation between wind velocity estimation accuracy and SNR. In this paper, we study on basic performance of FFT processor and obtain the relation between the accuracy and SNR for typical cases for 1.5 micron with Monte-Carlo simulation. The required SNR to realize the required estimation accuracy or detection probability is shown for each turbulence and resolution condition.

## <u>1.まえがき</u>

近年我々が開発している波長 1.5 µ m風計測コヒーレントライダ<sup>1,2</sup>では、FFT (Fast Fourier Transform) とインコヒーレント積算を用いた信号処理により風速検出を行っている。したがってシステム設計で は、この処理方式における風速検出精度とSNR (Signal to Noise intensity Ratio)との関係を把握しておく ことが重要である。検出精度とSNRとの関係については従来から数多く検討されているが<sup>3-12</sup>、それら はスペクトル幅および信号強度に関する先見情報を利用した最尤推定に関するものであるか<sup>3-7</sup>、処理 方式がFFTとは異なるか<sup>8,9</sup>、もしくは 波長 1.5 µ mの場合について検討していないか<sup>10-12</sup>、のいずれか であった。したがって、我々が必要としている上記関係を直接的に知ることができなかった。ここで は、波長 1.5 µ mの風計測コヒーレントライダにおけるtypicalなケースについて、風速検出精度、検出 確率、およびwideband SNRとの関係をモンテカルロシミュレーションにより求めた。また、所要精度、 所要検出確率を実現するための所要SNRについて風速場の乱流条件、距離分解能毎にまとめたので報 告する。

#### <u>2.モンテカルロシミュレーションにおける信号および雑音モデル</u>

信号モデルには定常ガウス過程を想定し、空間中の各微小レンジからの信号がランダム位相で重畳され るものとした。時間ゲート信号は次式(1)により計算した。

$$S(m,n,i) = SNR_{W} \cdot \sum_{\tau=-\infty}^{\infty} \left\{ A(\tau,n,i) sin \left[ \frac{4\pi v(\tau,i)}{\lambda} \frac{m-1}{M} T_{s} + \phi(\tau,n,i) \right] \right. \\ \left. \times \exp \left( -\frac{2\ln 2}{\Delta t} \frac{\left(m - M/2 + \tau\right)^{2}}{M^{2}} T_{s} M \right) \right\} + N_{oise}(m,n,i),$$

$$(1)$$

ここで*SNR*<sub>W</sub> はwideband SNR、 *m* は時間ゲート内のサンプル番号、 *M* は時間ゲート内の全サンプル数であ り距離分解能に相当する。*n* は積算番号、 *i* はモンテカルロシミュレーションにおける繰り返し番号であ る。 は微小大気レンジのレンジ番号、  $\Delta t$  は送信パルスの半値全幅 (s)、*T*<sub>s</sub> はサンプリング周期 (s)、 $\lambda$  は レーザ光波長(m)である。*N*<sub>oise</sub> は受信機で生じる白色ガウス雑音の振幅、 *A*(*r*,*n*,*i*) は各微小レンジからの 信号の最大振幅であり、各々規格化電力 1 を持つ。また *A*(*r*,*n*,*i*) は定常ガウス過程の確率密度を有してお り、これはある任意のターゲット面内に存在する各エアロゾルからの信号間の足し合わせがインコヒーレ ントであることを意味している。  $\phi(r,n,i)$  はドップラー周波数キャリアの初期位相であり、均一ランダム 過程としている。これは各微小レンジからの信号の足し合わせがインコヒーレントであることを意味して いる。これら2つのインコヒーレントな足し合わせにより、スペックル効果が模擬される。*v(τ,i)* は各微 小レンジにおける風速(m/s)であり、 乱流条件に応じた標準偏差 Δν のランダムガウス過程を有している。 この信号モデルは、時間ゲート内におけるSNRが一定と看做している点を除き、文献[3]に示されたものと 同じである。

シミュレーションではまず、レーザ光波長、サンプリング周波数、距離分解能、風速検出範囲、中心風 速、風速幅、パルス幅、wideband SNR、積算数、風速検出における許容誤差、および計算繰り返し数とい ったパラメータを設定する。次に式(1)および想定したランダム過程とから、時間ゲート信号を計算機 上で発生させる。この信号に所定の0パッドを施した後、ペリオドグラムをFFTにより求め、インコヒー レント積算を行う。積算後のペリオドグラムに対し雑音フロア除去を行った後、ピーク検出と重心演算に より風速検出を行う。重心演算の演算範囲は、雑音フロア除去後のペリオドグラムピーク周辺において正 の強度を持つ範囲とした。本論文における風速検出では、風速検出範囲以外の先見情報はないものとして いる。中心風速(真値)に対する誤差を検出し、許容誤差と比較する。このシミュレーションを多数回繰 り返し行い、誤差の標準偏差と許容誤差以内での検出確率とを統計的に求める。

#### <u>3.シミュレーション条件</u>

シミュレーション条件を Table. 1 に示す。表に示した値は風計測コヒーレントライダにおける typical な 条件である。各距離分解能における 3 つの乱流条件 (light, moderate, severe)は文献[13]に示されたものであ り、Kolmogorov 乱流に相当する。この乱流では、速度幅は次式(2)により与えられる。

$$\sigma_{turb} = \sqrt{\frac{9}{40}C_{\nu}}\varepsilon^{1/3}L^{1/3},$$
(2)

ここで $C_{\nu}$  はKolmogorov定数( $\cong 2$ )、 $\varepsilon$ はエネルギー消散係数( $m^2s^{-3}$ )、Lは距離分解能(m)である。 各々の乱流条件に相当するエネルギー消散係数は、0.014( $m^2s^{-3}$ )、0.035( $m^2s^{-3}$ )、および 0.322( $m^2s^{-3}$ ) である。 サンプリング周波数は風速検出範囲により決まるパラメータである。 FFTポイントは0パッドに より 一定(=256)とする。0 パッドによりペリオドグラムの周波数軸上において新たな周波数ビンが生成さ れる。これにより、中心周波数がペリオドグラムにおける周波数ビン上からバイアスする場合において、 検出精度を改善する効果を有する。

ここでは、積算数は 100 回で一定とした。積算数Nに関しては、N(積算数)が 10 以上の領域において SNRがN<sup>1/2</sup>倍に改善されると近似できる。ここでは信号・雑音はともにランダムガウス過程を有しているため、積算後のペリオドグラムの各周波数ビン強度のPDF (Probability Distribution Function)は自由度 2Nの 自乗分布を持つが、この分布は積算数が大きくなるにつれて標準偏差 N<sup>1/2</sup>の正規分布に漸近する。したが ってこの領域では、ペリオドグラムにおける信号および雑音強度のPDFは、SNR×N<sup>1/2</sup>の値によって決まる。

| Parameter                    | Value                |
|------------------------------|----------------------|
| Laser wavelength (µm)        | 1.55                 |
| Velocity search range (m/s)  | $-20 \sim 20$        |
| Error threshold (m/s)        | 1                    |
| Range resolution (m)         | 25, 50, 75, 100, 150 |
| Pulse FWHM/ Range resolution | 0.1 ~ 1              |
| Turbulence condition         | Light, Moderate,     |
|                              | Severe               |
| Accumulation number          | 100                  |
| Sampling frequency (MHz)     | 200                  |
| FFT points                   | 256 (with zero       |
|                              | padding)             |
| Iteration number             | 1000                 |

| Table 1 S | imulation | condition |
|-----------|-----------|-----------|
|-----------|-----------|-----------|

## 4.風速検出精度・検出確率・SNRの関係に関する計算結果

風速検出精度、検出確率、およびwideband SNRとの関係を3.に示した条件をもとにシミュレーションした。各距離分解能の場合における結果をFig.1に示す。規格化パルス幅 を $R (= \Delta t / (MT_s))$ とし、この値を1として固定している。高分解能であるFig.1(a)の場合では、3つの乱流条件における結果間の差異が小さい。これはパルス幅が短く、ペリオドグラムの幅において風速幅の寄与が小さいことを意味している。距離分解能が大きくなるにつれて、乱流条件間の差異が顕著になるが、この領域では逆に距離分解能間の差異が小さくなる (Figs.1(c),(d) and (e))。これは距離分解能が大きくなるとペリオドグラムにおけるパルス幅の影響が小さくなることに因っている。検出精度 1m/sおよび検出確率 90%以上を実現するための所要SNRをTable 2 にまとめて示す。風速検出値のPDFが正規分布であれば、検出精度 1m/sは検出確率 68%に相当するが、これは距離分解能が高いFig.1(a)の場合が当てはまる。しかし距離分解能が大きい場合においては、精度に関する条件は検出確率 90%の条件よりも厳しくなっている。これは風速検出値のPDFがランダムな誤検出を含んでおり、この誤検出の成分が検出誤差の標準偏差をより大きくする方向に寄与するためである。検出精度の所要SNRに関するパルス幅の影響をFig.2 に示す。縦軸の許容SNRは R=1 における値で規格化している。この図から、パルス幅の影響は、ペリオドグラムの幅においてパルス幅の寄与が大きくなる、Rが小さい場合と乱流が小さい場合において顕著であることが分かる。



detection probability (dotted lines) for R=1. Turbulence condition of light (•), moderate ( $\blacksquare$ ), and severe ( $\blacktriangle$ ).

| Table 2. | Required wi  | ideband SNR    | (dB) to  | obtain | accuracy  | of $< 1$ | lm/s (left | side | value), |
|----------|--------------|----------------|----------|--------|-----------|----------|------------|------|---------|
| aı       | nd detection | probability of | f > 90 % | (right | side valu | e).      |            |      |         |

| Range resolution [m] | Turbulence condition |              |              |
|----------------------|----------------------|--------------|--------------|
|                      | Light                | Moderate     | Severe       |
| 25                   | -10.0, -6.5          | -10.0, -6.5  | -9.5, -6.0   |
| 50                   | -15.5, -13.0         | -15.5, -13.0 | -14.0, -11.5 |
| 75                   | -17.5, -17.5         | -16.5, -17.0 | -15.0, -13.5 |
| 100                  | -17.0, -18.5         | -16.5, -17.5 | -15.0, -14.0 |
| 150                  | -17.5, -19.5         | -17.0, -18.0 | -15.0, -14.5 |



(c) Range resolution: 100m
 (d) Range resolution: 150m
 Fig. 2 Relation between required SNR and pulse width for turbulence conditions of light (●), moderate (■), and severe (▲).

# <u>5.まとめ</u>

波長 1.5µm 風計測コヒーレントライダの信号処理に FFT を用いたときの風速検出精度、検出確率、 および wideband SNR の関係についてモンテカルロシミュレーションにより求め、検出精度 1m/s、検出 確率 90%を得るための所要 SNR を、距離分解能、パルス幅、乱流条件毎にまとめた。これらの結果を 参照してシステム設計における所要 SNR を決めることが可能である。なお、本論文の検討では、風速 検出範囲以外の先見情報を利用していない。したがって、特にペリオドグラムの幅が近似的に既知で ある短パルス送信の場合においては、マッチドフィルタの概念をさらに導入することにより SNR の等 価的な改善を実現できる可能性が残されている。

# 参考文献

- [1] S. kameyama et al., Proceedings of coherent laser radar conference, 43-46, 2003.
- [2] Y. Hirano et al., Proceedings of coherent laser radar conference, 31-34, 2003.
- [3] R. Frehlich, J. Atmos. Ocean. Tech., 11, 1217-1230, 1994.
- [4] R. Frehlich, J. Atmos. Ocean. Tech., 14, 54-75, 1994.
- [5] R. Frehlich, Appl. Opt., 15, 3491-3499, 1997.
- [6] B. J. Rye and R. M. Hardesty, Journal of Modern Optics, 41, 2131-2144, 1994.
- [7] A. Dabas, J. Atmos. Ocean. Tech., 16, 19-28, 1999.
- [8] J. L Zaradar etal., J. Atmos. Ocean. Tech., 13, 16-28, 1996.
- [9] J. L Zaradar etal., IEEE Geosci. Remote Sens., 37, 2678-2691, 1999.
- [10] B. J. Rye and R. M. Hardesty, IEEE Geosci. Remote Sens., 31, 16-27, 1993.
- [11] B. J. Rye and R. M. Hardesty, IEEE Geosci. Remote Sens., 31, 28-35, 1993.
- [12] R. Frehlich, J. Atmos. Ocean. Tech., 11, 1517-1528, 1994.
- [13] J. A. Thompson et al., AD report AD-A257 725, p. 5, 1992.