〔論 文〕

UDC 621.396.932:621.396.946:621.391.81

海事衛星通信における海面反射フェージングの相関特性

| 唐 | 沢 | 好 | 男* |
|---|-----|---|-----|
| 塩 | JII | 孝 | 泰** |

Correlation Characteristics of Multipath Fading due to Sea Surface Reflection in Maritime Satellite Communications

By

Yoshio KARASAWA, Takayasu SHIOKAWA : Radio Transmission Laboratory, KDD Research and Development Laboratories

Multipath fading due to sea surface reflection will be a significant ploblem in maritime satellite communications, particularly for a system operating with low G/T ship earth stations at low elevation angles. This paper presents correlation characteristics of multipath fading as to time, space and frequency domains, based on the theoretical model previously presented by the authors. As for the power spectrum, which is one expression of time- (or auto-) correlation, the validity of estimated values is also examined by comparison with experimental data obtained by coast and onboard experiments. Moreover, the applicability of space and frequency diversity to the maritime satellite communications as a probable fading reduction technique is discussed, based on the caluculation of space and frequency correlation characteristics. Finally, the possibility of fading reduction for up-link is also considered.

1. まえがき

インマルサットシステムによる海事衛星通信では,現 在,衛星仰角 5°以上の海域にある船舶を対象として通 信サービスの提供が行われている.このような海事衛星 通信の場合,船舶が電波をよく反射する海で囲まれてい るという特殊性から,仰角が5°~10°の低仰角運用の際 には,海面からの反射波によって信号強度が変動する現 象,いわゆるマルチパスフェージングが発生する.この マルチパスフェージング(以下,海面反射フェージングと 呼ぶ)は,ビーム幅の広い小型のアンテナほど大きなも のとなるため,将来システムとして検討が進められてい る低 G/T 船舶地球局システム (小型アンテナが用いら

** 〃 無線伝送研究室主任研究員

(Oct. 1985)

れる)では、特に重要な検討課題となっている.このた め筆者らは文献(1)において、仰角、アンテナ利得、海面 状態等に対するフェージングの大きさを求めるための理 論モデルとその計算結果を示し、海面反射フェージング による受信強度の劣化特性について定量的な検討を行っ た.

一方,通信方式の検討,あるいはフェージング軽減の 検討を行う際には、フェージングの大きさとともに時間, 空間および周波数をスケールとする相関的な性質も把握 しておくことが重要である.ここでいう時間的な相関特 性とは、変動の速さに関する情報を与えるものとして、 また空間相関特性はスペースダイバーシチを検討する際 に、また周波数相関特性は、フェージングの帯域内周波 数選択性、周波数ダイバーシチ、送受両リンクでのフェ ージングの相関等を検討するうえでそれぞれ重要な量で

(597)

^{*} 研究所 無線伝送研究室主査

(598)

ある.

本論文では、まず相関の概念を述べ、次に文献(1)に示 したモデルを基に相関持性を得るための理論的取扱いに ついて検討し,時間,空間,周波数に関する相関特性の 解析結果を示す. また、この結果を基に、海事衛星通信 システムの設計や、フェージングの軽減対策を検討する 際の問題点を考察する.

2. 相関の概念と理論モデル

2.1 相関の概念

海面からの反射波は、直接波に対して振幅と位相が一 定な関係にあるコヒーレント成分(または正規反射波成 分) C および, 波の動きに伴って振幅や位相が絶えず不 規則な変動を繰り返すインコヒーレント成分から成る. コヒーレント成分は波高の低い穏やかな海面で卓越し, 波高の増加とともに減少する一方, インコヒーレント成 分は、波高とともに増加し、やがて飽和値に達する.1.5 GHzの電波の仰角5°以上では、波高が1mを超える海面 状態になるとインコヒーレント成分はほぼ飽和値に達し, コヒーレント成分は、無視できる程度に小さくなる. 文 献(1)でも述べたように、このインコヒーレント成分が主 体となる海面状態は、発生する頻度が高く、かつフェー ジングそのものも大きなものとなることから,フェージ ングを検討する際に重要である.

図1はフェージングにより信号強度が変動する様子3 種類を概念的に示したものである.図で実線のカーブ(a) を基準に考えると、破線

しとはかなり
形状が似ており、 点線©とは、あまり共通性がないように見える.このよ うな場合、@としには強い相関があるといい、@と©に は相関がないという.相関の強さの程度は 1~-1 の間 の値で表わされ、相関係数と呼ばれる.この場合、1(波 形が完全に相似形),0(関連性なし),-1(波形が反転 相似)が基準となる、ところで、図1が空間的に異なる



义 1 フェージングによる信号強度の変動(概念図)



3地点で同時に測定されたものであるならば、その場合 の相関特性とは受信点の位置によって異なるフェージン グパターンの相似性(空間相関特性)を示すことになる. 同様に図1の結果が周波数の異なる電波を同一地点、同 一時刻に観測したものであるならば、周波数に関する相 関特性を,更に,同一地点,同一周波数の電波の受信記 録を時間をずらして比較しているような場合には、時間 的な相関特性(自己相関特性)をそれぞれ調べているこ とになる.

一例として,フェージングの空間領域での相関特性に ついて述べる.図2で基準となるアンテナAの位置ベク トルを r_0 とし、 r_0 と微少量rだけ離れた r_0+r にあ るアンテナ B の間で, 直接波 (ÉD) で正規化された反 射波 (\dot{E}^{R}/\dot{E}^{D}) のパラメータ r に対する相関関数 C(r)を次式で定義する.

$$C(\mathbf{r}) \triangleq Re \left[\frac{\langle \dot{E}^{R}(\mathbf{r}_{0}) \dot{E}^{R*}(\mathbf{r}_{0} + \mathbf{r}) \rangle}{\langle \dot{E}^{R}(\mathbf{r}_{0}) \dot{E}^{R*}(\mathbf{r}_{0}) \rangle \dot{E}^{D}(\mathbf{r}_{0}) \dot{E}^{D*}(\mathbf{r}_{0} + \mathbf{r})} \right]$$
$$= \frac{P_{\text{coh}} C_{\text{coh}}(\mathbf{r}) + P_{\text{inc}} C_{\text{inc}}(\mathbf{r})}{P_{\text{coh}} + P_{\text{inc}}}$$
(1)

ここで < > はアンサンブル平均, *は共役複素量を, また Re[] は複素量の実数部を表わす.また、 C_{coh} 、 Cinc は反射波のコヒーレント成分, インコヒーレント 成分に着目した相関関数, Pcoh, Pinc は両成分の平均 電力である.式(1)はある点 ro で観測しているときの直 接波と反射波の関係(振幅および位相)が、位置が r だ けずれることによって変化し、この変化の程度に応じて 相関係数が小さくなることを意味している.式(1)中の空 間スケール, ro, r を周波数スケールに置き換えること によって周波数相関特性を、また時間スケールに置き換 えることによって時間相関特性を得ることができる.)方

$$(1)$$
中の $P_{\rm coh}$, $P_{\rm inc}$ は文献(1), (2)によって

$$P_{\rm coh} = \Gamma^2 G^2 e^{-u^2}$$

(2)

国際通信の研究 No. 126

$$P_{\rm inc} = \frac{1}{4\pi} \iint_{\widehat{\Xi} \times \widehat{m} \widehat{m}} \sigma_0 S \Gamma^2 G^2 \tan \theta_s d\phi_s d\theta_s \tag{3}$$

で与えられる。ここで Γ は海面の反射係数, G は反射 波到来方向の アンテナ利得(電界の次元), u は海の荒 れ具合を表わすパラメータ, σ_0 は海面を完全導体粗面と みなしたときの単位面積当りの散乱断面積, はS散乱波 に対する海の波による遮へい係数である。

一方, コヒーレント成分の相関係数は, 空間, 時間, 周波数のそれぞれの変化量 **r**, *t*, *F* に対して

$$C_{\rm coh}(\boldsymbol{r}) = \cos\left(\frac{4\pi}{\lambda} \cos\theta_i \boldsymbol{z} \cdot \boldsymbol{r}\right) \tag{4}$$

$$C_{\rm coh}(t) = 1 \tag{5}$$

$$C_{\rm coh}(F) = \cos\left(\frac{4\pi H_a F}{c} \cos\theta_i\right) \tag{6}$$

$$(H_a: r \sim f + r)$$
 (*H*a) (*H*a) (*C*) (*C*)

となる.またインコヒーレント成分の相関係数は、概念 的に、

$$C_{\text{inc}}\begin{pmatrix}\boldsymbol{r}\\t\\F\end{pmatrix} = \frac{1}{4\pi P_{\text{inc}}} \int \int_{\text{\widehat{x}}\text{\widehat{x}}\text{\widehat{m}}\text{\widehat{n}}} \sigma\begin{pmatrix}\boldsymbol{r}\\t\\F\end{pmatrix}} S\Gamma^2 G^2$$

$$\cdot \tan\theta_s d\phi_s d\theta_s \tag{7}$$

と表わせる. ここで σ は相関散乱断面積と呼ばれる量 である.以下の節では,時間,空間,周波数に関する相 関散乱断面積 σ を定式化するための前提条件等につい て述べる.式の導出については,文献(3),(4)に記述され ているので,ここでは式の記述は割愛する.

2.2 自己相関特性

時間に関する相関特性は自己相関特性と呼ばれる.信 号強度が緩慢に変化するようなフェージングでは、同一 状態が比較的長い時間維持されることになるため、相関 時間〔相関係数が 1/e(eは自然対数の底: 2.718)とな る時間〕も比較的長いものとなる. 逆に急峻な変化をす るフェージングでは,相関時間は短い.このような相関 時間の長短は、変動周波数成分の大小(パワースペクト ル)としてとらえることができる. すなわち相関時間が 長い変動は,低い周波数成分が主体であり,逆に相関時 間が短い変動では高い周波数成分が強いことを意味して いる. 自己相関関数とパワースペクトルは表裏一体の関 係にあり、Wiener-Khintchineの関係式を用いれば、 一方を他方に変換することができる.通常,信号強度変 動の時間的なふるまいについては、パワースペクトルに よって表現されることが多いので,本論文でも後述する 解析結果の節ではパワースペクトルの形で結果を示す。

スペクトルを決定する要因には、時間的に変化するものすべてが含まれる.すなわち、個々の波の流れの速度 (Oct. 1985) と方向,船舶の航行に伴うアンテナ位置の移動,船舶の ローリングおよびビッチングによって生じるアンテナの 動揺等である.波の動きの定式化に際しては次の性質を 利用する⁽³⁾.すなわち,①波の速度は波の波長の平方根 に比例する(重力波の性質),②波高と波長の間にはあ る一定の比例関係がある,③風によって生じる波浪(風 浪)では,波の動く方向は,風の方向を中央値とする ±90°の範囲にほぼ正規分布する.更にスペクトルには, ④船の航行に伴うアンテナの一定方向への移動,⑤船舶 の動揺によるアンテナの水平および上下方向への動きが 反映される.

2.3 空間相関特性

一般にインコヒーレント成分が主体となるフェージン グでは、ある位置 r_0 とrだけ離れた r_0+r の2地点 でのフェージングの相関は2地点間の距離 r が大きく なるに従って小さくなるが、それには大別して三つの要 因が挙げられる. すなわち, ①直接波と反射波の相対位 相が変わること, ②種々の方向から反射波が到来してい るため反射波相互の位相関係が変わること,③距離が大 きくなるに従ってフェージングに寄与する反射波の到来 領域そのものが異なっていくことである. ①に関しては 図2におけるz軸の相関特性に強く影響し、例えばアン テナを z 軸に沿って上げていくと直接波の位相が進み, 反射波の位相が遅れるので位相関係の変化が大きく, z 軸方向の相関長(相関係数が最初に 1/e となる距離)が x, y 軸方向に比べて短いことは 容易に推定できる. ② に関しては、相関長は反射波の到来方向の広がりに依存 し、この広がりが大きいほど(すなわち反射波到来領域が 広いほど)相関長は小さくなる. ③に関しては, 例えば x 軸方向に十分大きな距離をとれば、2点では全く別の海 面を見ることになるので、①、②の理由とは別にインコ ヒーレント成分に関する相関関数 Cinc は0になる.低 仰角におけるフェージングでは、インコヒーレント成分 の大部分は十分遠方にある広い領域から到来するので, 要因③の影響が現われる距離は、①、②の影響が現われ る距離に比較して十分長い. そのため、本論文では、比 較的短い距離の相関特性に対して支配的な要因である上 記①と②のみを考慮する.

2.4 周波数相関特性

次に周波数領域でのフェージングの相関特性を考える. 海面の反射係数そのものの周波数依存性は小さく,ここ で考えている 1.5GHz 帯を中心とする 100MHz 程度の 範囲では,水平および垂直偏波に対する周波数による反 射係数の違いは無視できる.また,アンテナ主ビーム内

(600)

での放射パターンおよび位相特性も上記周波数帯では, ほぼ同一とみなし得るため,周波数の違いによるフェー ジングパターンの違いは,専ら直接波と反射波の通路差 によるものとなる.

いま、図2の一つのアンテナにおいて、衛星からアン テナに直接到来する電波と、いったん海面 dS (任意の 徴小領域) で反射してくる電波との通路長の差を $\Delta L(\theta_i, \theta_s, \phi_s)$ の関数) とすると、ある周波数 f から F だけ離 れた $f \ge f+F$ の二つの電波に ついて見た直接波と反 射波の間の電気的位相差の変化量は $2\pi F \Delta L/c$ (単位ラ ジアン, c: 光速) となる.

このように周波数差Fが大きくなるほど,直接波と反 射波との間の位相差の変化量が増加することから相関も 周波数の差Fを関数として変化することになる.

3. フェージングの相関特性

以下の解析では、インマルサットシステムを想定し、 周波数1.5GHz,円偏波の電波を受信する場合について考 える.またその際の船舶局用アンテナの利得は12dB_iと している.一般に、反射波の強さを求める場合には、結 果はアンテナ利得に強く依存する⁽¹⁾が、相関的性質の場 合には、反射波の時間、空間、周波数に対する変化の性 質を表わすものであるため、解析結果に対するアンテナ 利得依存性は小さい.このため、以下に示す解析結果は、 利得 15dB_i 程度以下と想定される各種低 G/T 船舶局シ ステムで発生するフェージングに対し広く有効である.

3.1 パワースペクトル

前述のとおり、時間に関する相関特性、すなわち自己 相関特性は Wiener-Khintchine の関係式によってパワ ースペクトルに変換でき、かつ時間的な変動の性質につ いてはパワースペクトルによって議論されることが多い ので、ここではパワースペクトルの形で結果を示す.

まず,海面反射波そのものの変動によるフェージング スペクトルを求めるため,受信アンテナが水平面に対し て静止しているブラットホーム上(例えばオイルリグ, 海岸等)に設置されている場合を考える.

図3は波高 H_{1/3} (有義波高*) が 3m の場合の仰角と スペクトルの関係を,図4は仰角 10°における波高とス ペクトルの関係を示している.同図から他の条件が同じ ならば仰角が高いほど,また波高が高いほどスペクトル の広がりが大きくなることが分かる.図4には海岸実





験(アンテナ位置:固定)によって測定した波高 70~ 80cm, 1.5~2.0m の場合の実測スペクトルも併せて示 してある.同図から理論値と実測値は比較的よく一致し ていることが分かる.

実際の海事衛星通信の環境下では,船は一定の速さで 動いており,また,波による動揺も受けているのでフェ ージングによる信号強度の変動にもこれらの影響が反映 され,静止ブラットホームを想定した図3,図4の結果 よりは,一般的にスペクトル幅は広くなる.図5は一例 として,船舶実験で得られた実測スペクトル(5)と,これ に相当する理論値を併せて示している.高い周波数部分 でやや不一致はあるものの,船舶の航行,動揺を考慮す ることによって,一見複雑とも思える環境下で発生する フェージングのスペクトルについても,実測値と理論値 は比較的よく一致することが分かる.なお,図5の例で は,船舶の進行方向と風の向き(すなわち波の向き)の

国際通信の研究 No. 126

^{*} 有義波高:波高の定義法の一つ.波の山と谷の差(peak-to-peak 値) を長時間測定し,測定値の上位1/3を用いて平均した値.海洋学でよく 用いられ,人間の目視感覚に最も近いといわれている.

(601)



図5 船舶の航行,動揺を考慮したスペクトル



図6 スペクトルの広がりが大きい例(理論値)

角度差が約60°であり、これを考慮して理論値を得ているが、同一波高、同一仰角の場合、角度差が180°のとき最もスペクトル幅が広くなる⁽³⁾.

上述の検討結果から、フェージングスペクトルの帯域 幅は、仰角および波高が高く、かつ大きな動揺を伴いな がら波の進行方向と反対方向に船舶が航行する場合に最 も広いものとなる・速い変動の生じる一例として、仰角 10°、波高 5m を考え、@アンテナが静止ブラットホー ム上にある場合、⑤船舶上にあって、船舶が波の流れに 対向して20ノットで進む場合、ⓒかなり大きな動揺を伴 う場合のスペクトルの帯域幅を図6に示す・同図からス ペクトルの -10dB 幅に着目すると、アンテナが静止し ている場合で 2Hz 以内、船舶の動きを考慮しても3 Hz 以内であるが、大きな動揺を伴う場合には、5Hz ある

(Oct. 1985)

いはそれ以上になり得ることが分かる.

逆に変動の周期が長くなりスペクトルの幅が狭くなる 場合は、上述と反対の場合を考えればよいことになる. ただし非常に緩やかな周期の変動は、ここで解析を行っ たインコヒーレント成分によるフェージングよりもむし ろコヒーレント成分が卓越する波高の低い海面状態で、 船の上下動に起因するハイトバターン的なフェージング が存在するときに見られる.海洋実験の実測例では、仰 角 5.5°、波高約 30cm の鏡面状態に近い海面上を船が わずかに動揺しながら進んだ際に生じたフェージングの 場合で -10dB 幅 0.3Hz が得られている(5). 以上の解 析からスペクトルの -10dB は、仰角 5°~10°では0.3 ~5Hz 程度に広く分布することが分かる.

3.2 空間相関特性

図2の座標系において、コヒーレント成分に関する x, y 軸方向の相関係数は、式(4)から両軸方向の変位に対し て直接波と反射波の位相関係が変化しないため、共に1 のまま変化しないのは自明である.一方 z 軸方向に対し ては $C_{\text{coh}}(z) = \cos(2kz\cos\theta_i)(k:$ 自由空間における 電波の波数)となり、z に対して正弦的な変化がある.





(602)

z 軸相関係数が最初に -1 になる距離は仰角 5°と 10° に対して、それぞれ 57cm、29cm である. この正弦変 動のピッチ(仰角 5°で 1.15m)はアンテナのハイトバ ターンのピッチと一致している.

図7はインコヒーレント成分が主体となる海面状態に おける同成分の空間相関関数で、(a)~(c)はそれぞれ x, y, z 軸方向の変位に対するものである. 同図において z 軸相関特性にハイトパターン性の変動が比較的強く見 られるのは、2.3節で述べた要因①の影響が、要因②の 影響に比較して強く働いていることによるもので、イン コヒーレント成分といえども、その到来領域の広がりが 角度的にあまり大きくないことを意味している.また, インコヒーレント成分が主体となる荒れた海面状態での 反射波の主な到来領域が海面の正規反射点より、やや遠 方(すなわち水平線方向)にずれている⁽¹⁾⁽²⁾ことから, y 軸相関特性に対しても,要因①の影響による長いピッ チの周期変動がわずかに重畳している.一方, x 軸相関 特性は専ら要因②によるため、正規分布形の相関特性と なっている. 相関長を 相関が 1/e となる距離で定義す ると、インコヒーレント成分に対する相関長は、x、y、 z 軸方向に対して仰角 5° でそれぞれ 7.5m, 14m, 0.2 m, 仰角 10° で 4m, 3.6m, 0.1m 程度となり, 2.3節 で述べたとおり、z 軸方向に対して短い相関長が得られ ている.更に各軸方向に対して十分に無相関(|C|<0.2) として取り扱える長さは、それぞれ 10m (x 軸)、18m (y 軸), 1m (z 軸) 以上となっている.

L バンド電波の空間相関特性を測定した例として、仰角 9°で z 軸方向に 60cm 離した場合の報告がある⁽⁶⁾. それによると波高 1~1.5m, すなわち インコヒーレン ト成分が主体となる状態で相関係数 0.3 が得られており, 図 7 (c)の $E\ell = 10^{\circ}$, z = 60cm の値とよく一致している.

3.3 周波数相関特性

図8は仰角 5°におけるアンテナ高をパラメータとした周波数相関特性で(a)はコヒーレント成分を,(b)はイン コヒーレント成分を示している.図9は仰角 10°の場合である.これらの図からインコヒーレント成分の相関特性もかなりはっきりした周期性が見られること,相関係数が 1/e になる周波数(相関周波数)はコヒーレント成分に比較してインコヒーレント成分の方がやや小さいこと,相関係数はアンテナ高に対する依存性が強いことが分かる.一例としてアンテナ高 15m の場合では,相関周波数は仰角 5°でコヒーレント成分に対して 22MHz, インコヒーレント成分に対して 18MHz, また仰角 10°でコヒーレント成分に対して 11MHz, インコヒーレント成分に対して 10°



なお,周波数差 20MHz 以上では,相関係数のアンテ ナ高依存性が非常に顕著になり,例えば 100MHz 付近 で考えてみると,アンテナの 1m 程度の上下動でも相 関が大きく変わってしまうため,海事衛星通信の船舶地 球局のように,常に船舶の上下動が伴うようなフェージ ングについては,実際上無相関とみなすことができる.

国際通信の研究 No. 126

(603)

4. 考 察

まず、空間相関の解析結果に基づき、空間ダイバーシ チ方式に関する若干の検討を行う。空間ダイバーシチで は、二つのアンテナをフェージングによる受信レベル変 動が空間的に相関が小さい、あるいは負の相関を有する 地点に配置できれば良好なフェージング軽減効果を得る ことが期待できる、3.2節で示した結果を見るとアンテ ナを近接して配置する場合には、z軸方向(上下方向) に並べるとよいことが分かる. 一例として z 軸方向に 40cm 程度離すと仰角 5°~10° のすべての海面状態に対 してコヒーレント、インコヒーレント両成分とも負の相 関が得られることから,この程度の間隔が望ましいこと が分かる.またインコヒーレント成分に着目すれば,z 軸方向に対して 1m,水平方向 (x-y 面上)に対して 20m 以上の距離をとれば、お互いに無相関な二つの信号を得 ることができ、この場合にもダイバーシチ効果が期待で きる.

次に、周波数相関特性の解析結果について考察する. 図10は、コヒーレント成分およびインコヒーレント成分 の相関周波数をアンテナ高に対して示したもので、イン マルサットシステムにおける通信波1波の帯域幅(約30 kHz)、受信(または送信)総合帯域幅(15MHz)、およ び、送受の周波数間隔(100MHz)も併せて示している. 図から海事衛星通信(Ha:5~30m)の場合、受信帯域 全域にわたってフェージングの相関が比較的強いことか ら,周波数ダイバーシチを行っても,フェージングの軽 減があまり期待できないことが分かる.

一方,航空機・衛星間通信の場合には直接波と反射波 の通路長差が大きくなるので,通信波1波に対しても, 周波数選択性フェージングとなる可能性が生じる.

最後に、各種フェージング軽減方式の送信側(上り回 線)に対するフェージング軽減について考察する. 電波 伝搬の可逆性の原理から下り回線に発生するフェージン グとほぼ同じ大きさのフェージングが上り回線に対して も発生すると考えられるが、上述の議論により、100 MHz 程度離れた二つの電波に対する信号強度の変動の 瞬時値は無相関である.このため、受信信号強度のリア ルタイムの情報を基に、アンテナ特性(放射パターン、偏 波特性等)をアダプティブに制御することによってフェ ージングを軽減する方法では、送信に対しては、フェー ジング軽減が図れないことが分かる.一方,アンテナ特 性を,反射波を受けにくいように,あらかじめ整形して 受信する方法では、100MHz 程度の周波数差に対してほ ぼ等しいアンテナ特性,海面の反射特性が得られるので, 送信電波に対しても受信電波と同じような効果が期待で きる.いままでに報告されている各種フェージング軽減 方式^{(6)~(8)}は, 上記いずれかのタイプに分類でき, かつ それぞれ固有の特徴を有しているため,フェージング軽 減方式の適用に際しては,その通信が,送信電波に対し ても,フェージング軽減を必要とするか否かが重点とな ろう.



図10 相関周波数とアンテナ高度の関係

(604)

5. むすび

散乱理論に基づく海面反射フェージングモデルを用い て,海事衛星通信における 1.5GHz 帯フェージングの相 関的性質すなわちパワースペクトル,空間および周波数 相関特性について解析結果を示した.

その結果,

- (1) スペクトルに関しては
- スペクトルの広がりは仰角,波高が高いほど,ま た船舶の航行速度が速く,動揺が激しいほど大きく なること。
- (2) 仰角 5°~10°で発生するフェージングのスペクト ルの -10dB 幅は 0.3~5Hz となること.
- (2) 空間相関特性に関しては
- ① 仰角 5°~10°で衛星電波が入射する状況において z 軸方向に 40cm 程度離すと、コヒーレント、イン コヒーレント両成分とも負の相関になること、また、 インコヒーレント成分が空間的に無相関として扱え る距離は、垂直方向で 1m 以上、水平方向で 20m 以上となること。
- ② そのため、空間ダイバーシチ方式を適用してフェ ージング軽減を図る際には、垂直方向に 1m 以上の 距離をとるとよい効果が期待できること。
- (3) 周波数相関特性に関しては
- 10MHz 程度の幅を有する受信帯域内の任意の二 つの周波数でのフェージングパターンは、ほぼ同一 とみなし得ること。
- ② 上記①の理由によって周波数ダイバーシチ方式ではフェージングの軽減は困難なこと。
- ③ 100MHz 程度,周波数が異なる上り下り回線間

(送受信号間)でのフェージングバターンは無相関 (あるいは不定)であること.

④ 上記③の理由によって、受信レベルの変動に応じて、アンテナ特性をアダプティブに制御するフェージング軽減方式では送信側(上り回線)に対するフェージング軽減が難しいこと。

等が明らかになった.

->->+OIE

謝 辞 本研究の機会を与えられた KDD 研究所鍜治所 長,野坂副所長,小川元次長(現シドニー事務所長)に 謹んで感謝する.また本研究を進めるに当たり,御指導, 御鞭撻いただいた山田無線伝送研究室長に深く感謝する. 更に本研究について有益な御討論をいただいた京都大学 池上文夫教授に謝意を表する.

参考文献

- 唐沢,塩川:海事衛星通信における海面反射フェージング,国際通信の研究, No. 122, 626-633 (Oct. 1984).
- (2) Karasawa, Y., and Shiokawa, T.: Characteristics of Lband multipath fading due to sea surface reflection, IEEE Trans. Antennas Propagat. , A P-32, 6,618-623 (1984).
- (3) 唐沢,塩川:海面反射フェージングの周波数スペクトラム,信学論(B). 167-B. 2, 171-178 (1984).
- (4) 唐沢,塩川:Lバンドにおける海面反射フェージングの空間および周 波数相関特性,信学論(B), J67-B、12, 1347-1354 (1984).
- (5) 塩川, 唐沢, 結城:海面反射フェージング軽減方式の海洋実験報告
 (1),信学技報 A・P83-10 (1983).
- (6) 小園,吉川:船舶移動衛星通信における Switch and Stay ダイバ ーシチ効果,信学論(B), J 64-B, 5, 461-462 (1981).
- (7) Shiokawa, T., and Karasawa, Y.: Shipborne antenna suppressing multipath fading in maritime satellite communication, IEEE AP-S Symp., New Mexico (1982).
- (8) Ohmori, S., and Miura. S.: A fading reduction method for maritime satellite communications, IEEE Trans. Antennas Propagat., AP-31., 1, 184-187 (1983).