DTM을 이용한 다중경로 전파특성 분석 : 지면의 경사를 고려한 해석

An Analysis of Multi-path Propagation Characteristics Using DTM : Considering Slope of the Ground Surface

<u>임 중 수</u> *	채 규 수*	김 민 년*
Joong-Soo, Lim	Gyoo-Soo, Chae	Min-Nyun, Kim

ABSTRACT

We suggest a multi-path propagation analysis method using DTM(Digital Terrain Map). Generally, the total signal strength at a target is calculated by adding the field propagated in free space and the field reflected from the ground surface. In this paper, we also consider the vertical reflections associated with the vertical surfaces such as precipitous cliffs and electricity pylons in the mountain area. In addition, we primarily take account the main slope of the ground surface to improve the accuracy of the total field density at the target.

주요기술용어(주제어) : Electric field density, Vertical reflection, Radar, Polarization, Multi-path

1. 서 론

일반적으로 전파의 전파특성을 계산할 때 지면에서 의 수평반사만을 주로 고려하였으나^[1~3], 산악지역에 서는 절벽 등의 지형에 의한 수직반사를 고려하면 더 정확한 전파특성을 얻을 수 있다^[4]. 본 논문에서는 디 지털 지도(DTM : Digital Terrain Map)를 이용하여 산악지형의 전계강도를 보다 정확하게 분석하는 방법 을 제시하고자 한다. 특히, 산악지형에서 전파를 송신 할 때 일어나는 직접파와 수평면 반사파, 산악 지형 에 의한 수직면 반사파의 합성전계를 전파의 편파 특 성과 위상 특성을 고려하여 계산한다. 또한 지면 반 사를 고려할 때 지면의 전면 경사(Main slope)를 고 려하여 좀 더 정확한 전파특성을 계산하는 방법을 제 시하고자 한다.

산악지형의 전계강도를 정밀하게 분석하기 위해서 는 전파의 직진, 반사 그리고 회절 특성을 종합적으 로 고려한 합성전계의 특성을 구해야 한다. 과거에는 전파가 전파되는 경로의 지형자료가 부족하여 전파 의 반사나 회절특성을 정확하게 구하지 못하였다. 최 근에는 산악지형에 대한 고도정보를 포함한 디지털 지도를 사용하여 전파의 전달 경로에 대한 지형의 고도와 반사 및 회절영역을 계산할 수 있어서 전파 의 합성전계 특성을 보다 정확하게 계산할 수 있게 되었다.

^{* 2007}년 8월 17일 접수~2007년 9월 7일 게재승인 * 백석대학교(Baekseok University)/

전파탐지특화연구센터(RDRC)

주저자 이메일 : jslim@bu.ac.kr

본 논문에서는 이러한 디지털 지도의 특성을 이용 하여 산악지형의 합성전계 강도를 구하였다. 일반적 으로 전파의 반사특성은 송신지점과 수신지점 사이의 수평면에서의 반사만 다루었다. 그러나 산악지형에서 는 절벽이나 고압선 철탑 등의 수직 형태의 인공 구 조물이 있기 때문에 송·수신 구간 부근의 수직 구조 물에 대한 반사 특성도 고려하는 것이 필요하다. 그 리고 디지털 지도를 사용하는 경우 양자화 된 고도 데이터만 제공되기 때문에 그 고도에서 지면을 수평 으로 간주하고 전파가 반사파를 계산한다. 이 경우에 직접파만을 고려한 경우 보다는 정확한 데이터를 얻 을 수 있지만 실제 지형과 더 가까운 결과를 얻기 위 해 지면의 종단면 경사를 고려하여 계산하는 방법을 제안하고자 한다.

2. DTM을 이용한 다중경로 전파특성 분석

일반적으로 디지털지도는 지형을 30×30(m) 또는 100×100(m) 셀로 분해하여 각 셀에 대한 평균 고도 정보를 가지고 있으며, 이 자료를 이용하여 송수신점 과 주변의 지형을 복원하여 등고선이나 지형 기울기 를 계산할 수 있다. 또한 이를 이용해서 전파 가시영 역의 산출 및 수평 반사영역들, 수직 반사영역들, 회 절 영역들을 찾아서 전파 특성을 계산할 수 있다. 그 림 1은 30×30(m) 해상도 지형자료를 이용하여 0~



72 / 한국군사과학기술학회지 제10권 제3호(2007년 9월)

10km 구간의 고도를 복원한 자료이다.

지상파는 지표파, 직접파, 대지반사파, 회절파 등이 며, 수신전계는 이들 중 한 가지 또는 두 가지 이상 통로 전파의 합성으로 이루어진다. 따라서 정도의 차 이는 있으나 지상파는 대지에 의한 영향과 각 주파수 대역별 전파특성에 의해서 영향을 받는다.

지상파의 수신 전계강도에 영향을 미치는 것은 송 신기 출력, 송신 안테나의 특성, 주파수 외에도 회절 상태, 지형의 전기적 특성 및 대기의 기상상태 등에 의해서 영향을 받으며, 송수신 구간이 멀거나 사용 주파수가 높아지면 지표파에 의한 영향은 고려하지 않는다.

가. 직접파에 의한 전계

직접파는 대지면에 접촉함이 없이 송신 안테나로부 터 수신 안테나에 도달하는 전파를 말한다. 이 직접 파는 평면대지상에서 빛과 같이 기하학적 가시거리에 의하여 공중의 모든 점에 직선적으로 도달하는 전파 이며, 이는 등가 지구 반지름을 고려한 전파의 가시 거리와 구면 대지의 경우에는 수평선은 한계가 있으 므로 송·수신 안테나를 높이면 높일수록 전파의 가 시거리는 멀어지게 된다.

대표적인 초고주파 전파 장비인 레이다 신호가 공 간에서 방사될 때, 레이다 신호는 레이다 송신기의 출력, 송신 안테나 이득, 공간을 통과하면서 발생되는 전파 손실의 영향을 받으며 탐지하고자 하는 표적이 있는 곳까지 전달된다. 이때, 표적 또는 표적의 수신 단에서 수신되는 신호의 세기는 식 (1)과 같다.

$$P_R = \frac{P_t G_t A_e}{4\pi R^2} \tag{1}$$

여기서, P_t 는 레이다 송신기 출력, G_t 는 송신 안테 나 이득, A_e 는 수신 안테나의 유효 개구면적, R은 탐지거리이다. 그리고 안테나 유효 개구면적을 이득 값으로 바꾸면,

$$P_{R} = \frac{P_{t}G_{t}G_{r}\lambda^{2}}{(4\pi R)^{2}} = P_{t}G_{t}G_{r}\left[\frac{c^{2}}{(4\pi Rf)^{2}}\right]$$
(2)

로 표현 할 수 있다. 여기서, λ는 고주파 신호의 파

장, c는 전파의 속도이다. 식 (2)에서 λ, c와 R의 단위를 일치시키고 이 식을 dB로 표현하면 다음과 같다.

$$P_{R} = 10\log P_{t} + 10\log G_{t} + 10\log G_{r} - \alpha_{1} \quad [dB]$$
(3)

$$\alpha_1 = 20\log(f_1 R) + 20\log(4\pi/c) \quad [dB] \tag{4}$$

나. 지면 반사에 의한 전계

대지 반사파는 한 번 대지에서 반사한 다음 수신점 에 도달되는 전파를 말하며, 대지의 기울기, 전기상수 가 지역에 따라서 일정치 않을 뿐만 아니라 도전율이 완전 도체와 같지 않기 때문에 광학적 반사를 하지 못하고 발산(Diffusion)한다. 수평편파는 대지에 반사 할 때 위상이 180° 반전되고 또 반사파는 직접파 보 다는 긴 전파통로를 거쳐 수신점에 도달하기 때문에 그만큼 위상이 늦다. 일반적으로 대지반사파는 직접 파와 함께 나타나므로 수신전계를 계산할 때 양자를 동시에 고려해야 하며 수직편파와 수평편파의 반사계 수가 서로 다르므로 양자를 분리하여 해석해야 한다.



[그림 2] 수평면 반사 다중경로 전파의 전파

1) 수평편파의 반사

초단파 이상의 수평편파가 방사된 경우 원거리에서 의 수신전계는 직접파와 대지반사파가 주가 되며 지 표파의 영향은 거의 무시할 수 있다. 대지를 완전 도 체평면으로 가정하고 안테나의 높이(h_t), 목표물의 높 이(h_r), 안테나와 목표물의 직선거리(R)를 알면 목표 물 위치에서의 반사 전계를 구할 수 있다. 반사파의 반사계수는 지표의 유전율과 주파수의 함수이며 특정 유전율과 주파수에 대하여 수평편파와 수직편파에 대 한 반사계수를 구할 수 있다^[3]. 또한 수평편파의 위상 은 반사계수 $\Gamma_h = -1$ 이므로 대지에서 반사할 때 위 상이 반전되고 또 직접파와 대지반사파간의 경로 차 에 의한 위상차를 갖는 수신전계가 나타나게 된다. 목표물에서 직접파의 전계를 E_D , 대지반사파의 전계 를 E_R 이라 하면 다음 식으로 표현 할 수 있다.

$$E_D = |E_D| e^{j\phi_1} \tag{5}$$

$$E_R = |E_R|e^{j\phi_2} \tag{6}$$

여기서, 지면의 반사계수를 -1로 가정 하였으므로 $|E_R| = -|E_D|$ 가 되고 합성전계는 식 (7)과 같다.

$$E = E_D + E_R = E_D \left(e^{j\phi_1} - e^{j\phi_2} \right)$$
(7)

2) 수직편파의 반사

수직편파인 경우에는 수평편파와 같은 방법으로 목 표물에서의 수신전계를 구할 수 있다. 다만 수평편파 의 경우와 다른 점은 수직편파의 반사계수가 Γ_v = +1이라는 것이다.

직접파와 대지반사파의 전계를 E_D , E_R 라고 하면 식 (8), 식 (9)와 같이 되고, 반사계수가 1이므로 이 들의 합성계수는 식 (10)과 같다

$$E_D = |E_D| e^{j\phi_1} \tag{8}$$

$$E_R = |E_R|e^{j\phi_2} \tag{9}$$

$$E = E_D + E_R = E_D(e^{j\phi_1} + e^{j\phi_2})$$
(10)

다. 다중경로 전파계수(Propagation Factor)

전파계수(F)는 자유공간의 조건을 만족하지 않는 전파의 전달특성을 표현 하고자 할 때 사용된다. 그

한국군사과학기술학회지 제10권 제3호(2007년 9월) / 73

리고 송신 측과 수신 측의 경로를 분리해서 정의 하 면 식 (11)과 같다. 여기서, *E*는 매질내부, *E*₀는 자 유공간의 전계이다.

$$F = |E/E_0| \tag{11}$$

지표면 가까이에서 다중경로에 의한 반사계수의 영 향이 가장 크게 나타난다. 앞에서 언급 되었듯이 전 파계수는 지표면에서 반사된 파의 영향으로 전파되는 파의 합성 및 상쇄 작용을 보여주는 계수이다. 그림 2에서 지표면 반사를 고려한 다중경로 전파의 전파 구조를 보여주고 있다. 목표물에 도착하는 신호는 식 (12)와 같다.

$$F = |f(\theta_t) + f(-\theta_i)\rho De^{-j\alpha}|$$
(12)

여기서, f(θ)는 안테나의 전압 패턴, θ_t는 목표물을 보는 고각, θ_i는 입사각, ρ는 지표면 반사계수의 크 기, D는 발산계수 그리고 α는 반사파의 위상이다.

$$\alpha = \frac{2\pi\delta_0}{\lambda} + \phi \tag{13}$$

여기서, φ는 반사파의 위상이며 지표면이 완전도체라 가정하면 π이고 δ₀은 직접파와 반사파의 경로 차이 이며 다음과 같이 표현된다.

$$\delta_0 = R \left(\frac{\cos \theta_t}{\cos \theta_i} - 1 \right) \approx \frac{2h_r h_t}{R} \tag{14}$$

3. 수직 반사를 포함한 전파 특성

그림 3은 전파의 전파경로 주변에 수직면으로 구성 된 반사 단면이 있는 경우의 다중경로 전파의 개념을 도시하였다. 수직 반사는 송신 안테나의 주엽(main lobe) 내부나 부엽(side lobe) 위치에 수직 반사면이 있어서 송신기에서 출발한 전파가 수직 반사면에서 반사되어 수신점으로 전파되는 경우를 말한다. 수직 반사의 경우도 전파되는 전파의 거리에 따른 손실,

74 / 한국군사과학기술학회지 제10권 제3호(2007년 9월)

반사점에서 반사계수 및 발산계수에 의한 감쇠는 수 평면 반사인 경우와 같게 생각할 수 있다. 그러나 수 직반사면인 경우에는 송신 안테나의 빔 패턴과 편파 특성이 수평 반사면인 경우와 다르게 된다. 즉, 수직 면 반사인 경우는 방위각을 기준으로 한 안테나 빔 패턴을 적용해야 하며, 반사면에 접근하는 전계의 방 향이 수평면으로 향하는 경우와 90° 위상차를 갖게 되므로 편파에 의한 반사계수가 달라진다.

지면 반사와는 달리 수직 반사의 경우에는 수직한 반사면이 각 목표물에 영향을 주는지를 확인하는 과 정이 필요하다. 지면반사는 송신 안테나와 목표물 사 이에 어느 한 지점에서는 영향을 주지만 수직면의 경 우에는 수직면의 법선벡터(N)가 목표물과 송신 안테 나 그리고 수직 반사면의 중심이 이루는 면 위에 있 을 때 반사파가 영향을 준다. 물론 수직면의 중심에 서 목표물의 이격거리에 따라 반사파의 영향이 최종 결정된다. 그래서 송신 안테나와 목표물 사이에 존재 하는 수직면의 법선벡터를 구하고 목표물에 반사파의 도착 여부를 확인한다. 그림 3에서 수직 반사면의 법 선벡터를 \overrightarrow{PR} 과 \overrightarrow{PQ} 의 외적(Cross product)으로 구 할 수 있다.

$$\overrightarrow{PQ} = \overrightarrow{OQ} - \overrightarrow{OP}$$
$$= (x_{sq} - x_{sp})\hat{x} + (y_{sq} - y_{sp})\hat{y} + (z_{sq} - z_{sp})\hat{z}$$
(15)

$$\overrightarrow{PR} = \overrightarrow{OR} - \overrightarrow{OP}$$
$$= (x_{sr} - x_{sp})\hat{x} + (y_{sr} - y_{sp})\hat{y} + (z_{sr} - z_{sp})\hat{z}$$
(16)



수직 반사면(S)을 그림 3과 같이 설정하고, 반사면 의 법선벡터를 구한다면, 전파가 수직 반사면으로 입 사하는 경로(AS)와 법선벡터가 이루는 각이 법선벡터 와 반사파의 경로(ST)가 이루는 각과 같은 방향으로 전파가 반사된다. 또한 반사 벡터 상에 수신점이 있 으면 수신점의 합성 전계에 수직 반사면에 의한 반사 전계도 포함 되어야 한다. 두 벡터의 외적을 구하면

$$\begin{split} \overrightarrow{N} &= \overrightarrow{PQ} \times \overrightarrow{PR} \\ &= \hat{x} \left\{ (y_{sq} - y_{sp})(z_{sr} - z_{sp}) - (y_{sq} - y_{sp})(z_{sr} - z_{sp}) \right\} \\ &+ \hat{y} \left\{ (x_{sr} - x_{sp})(z_{sq} - z_{sp}) - (x_{sq} - x_{sp})(z_{sr} - z_{sp}) \right\} \\ &+ \hat{z} \left\{ (x_{sq} - x_{sp})(z_{sr} - z_{sp}) - (x_{sr} - x_{sp})(y_{sq} - y_{sp}) \right\} (17) \end{split}$$

이 되고, 수직 반사면의 중심 좌표는

$$\vec{S_c} = \left(\frac{x_{sp} + x_{sq} + x_{sr}}{3}\right)\hat{x} + \left(\frac{y_{sp} + y_{sq} + y_{sr}}{3}\right)\hat{y} + \left(\frac{z_{sp} + z_{sq} + z_{sr}}{3}\right)\hat{z}$$
(18)

이다. 그리고 수직 반사면의 중심에서 송신 안테나사 이의 벡터를 SA라고 하면

$$\overrightarrow{SA} = -\left(\frac{x_{sp} + x_{sq} + x_{sr}}{3}\right)\hat{x} - \left(\frac{y_{sp} + y_{sq} + y_{sr}}{3}\right)\hat{y} - \left(\frac{z_{sp} + z_{sq} + z_{sr}}{3} - h_{ant}\right)\hat{z}$$
(19)

이 되고 \overrightarrow{SA} 와 \overrightarrow{N} 벡터가 이루는 각을 구하면

$$\theta_{SAN} = \cos^{-1} \left(\frac{\overrightarrow{SA} \cdot \overrightarrow{N}}{|\overrightarrow{SA}||\overrightarrow{N}|} \right)$$
(20)

이 된다. 그리고 수직 반사면의 중심에서 목표물 사 이의 벡터는 *ST*라고 하면

$$\overrightarrow{ST} = \left(x_t - \frac{x_{sp} + x_{sq} + x_{sr}}{3}\right)\hat{x} + \left(y_t - \frac{y_{sp} + y_{sq} + y_{sr}}{3}\right)\hat{y} + \left(z_t - \frac{z_{sp} + z_{sq} + z_{sr}}{3}\right)\hat{z}$$
(21)



[그림 4] 목표물에 전파되는 전계의 세기

- (a) 직접파와 지면 반사파가 고려된 상황
- (b) 직접파, 지면 반사파, 수직 반사가 고려된 상황(안 테나송신 전력 = 1W, 지면 반사되는 안테나 부엽 의 전력 = 1W, 지면 반사계수 = -0.98, 수직 반 사되는 안테나 부엽의 전력 = 1W, 수직면 반사계 수 = -0.98)

한국군사과학기술학회지 제10권 제3호(2007년 9월) / 75

이다. \overrightarrow{ST} 와 \overrightarrow{N} 벡터가 이루는 각을 구하면

$$\theta_{STN} = \cos^{-1} \left(\frac{\overrightarrow{SA} \cdot \overrightarrow{N}}{|\overrightarrow{SA}| |\overrightarrow{N}|} \right)$$
(22)

이 된다. 여기서, 수직 반사면이 목표물에 영향을 주 기 위해서는 θ_{SAN} 과 θ_{STN} 이 같아야 한다. 물론 반사 면의 확산 특성에 따라 일정한 편차 이내의 각도가 되면 반사파가 목표물에 영향을 주게 된다.

앞에서 다룬 직접파와 지면 반사파 그리고 수직 반 사가 고려된 목표물에서의 전계의 세기 *E_{tat}는*

$$E_{tot} = A \left(e^{2j\pi R_i/\lambda} + \Gamma_i e^{2j\pi R_i/\lambda} + \Gamma_{side} e^{2j\pi R_{side}/\lambda} \right)$$
(23)

로 표현된다. 여기서, *Г*_i는 지면 반사계수(≈-1)이고 *Г_{side}*는 수직면 반사계수 이다. 수직면의 반사계수는 반사면의 조건과 편파의 특성에 따라 대략 -0.5~ -0.9 정도의 값을 가진다.

그림 4에서 식 (23)을 이용한 다중경로 상황에서 전계의 세기를 구하는 프로그램의 테스트를 위해 목 표물 주위의 특정 단면적에서 전계의 분포를 보여주 고 있다. 여기서는 수평면과 수직면의 반사를 명확히 보여주기 위해 안테나 부엽의 전력을 주엽의 전력과 같이 1W로 하였고 반사계수도 각각 -0.98로 하였다. 그러나 실제 상황에서는 부엽의 전력이 주엽의 1/10 정도이기 때문에 반사계수가 지면의 상태(해수면, 건 조한 토양, 습기가 많은 토양, 나무 등)와 지면으로의 입사각(θ_i)에 따라 다소 차이는 있지만 전계의 세기 가 위치에 따라 많은 차이를 보이지는 않을 것이다.

4. 지면의 전면 경사를 고려한 전파 특성

그림 5에서 지면의 경사를 고려한 전파특성을 계산 하기 위한 개념도를 보여주고 있다. 본 연구에서 다 루는 지면의 종단면 경사는 그림 5의 β이다. 이 경사 각은 DTM 자료를 바탕으로 양자화 된 고도 데이터 를 이용하여 계산한다. 인접한 두 고도 데이터를 이 용한 벡터 \overrightarrow{PQ} 를 얻을 수 있다.

$$\overrightarrow{PQ} = \hat{x}(x_p - x_q) + \hat{y}(y_p - y_q)$$
(24)

그리고 |PQ|의 중점 $M(M_x, M_y)$ 과 안테나로 부터 의 벡터 \overline{AM} 을 구할 수 있다.

$$\overrightarrow{AM} = \hat{x}(M_x) + \hat{y}(M_y - h_t) \tag{25}$$

여기처,
$$M_x = \frac{x_p + x_q}{2}$$
, $M_y = \frac{y_p + y_q}{2}$ 이다.

경사면에 반사된 반사파가 도달하는 위치를 중점에 서 반사된다고 가정하면 아래와 같은 벡터 \overrightarrow{MT} 로 나 타낼 수 있다.

$$MT = \hat{x}(M_x - x_t) + \hat{y}(M_y - y_t)$$
(26)

이 경우 지면 반사파의 경로를 아래와 같이 벡터 R_i로 나타낼 수 있으며 이 벡터의 크기가 경로에 해 당된다.

$$\overrightarrow{R_i} = \overrightarrow{AM} + \overrightarrow{MT}$$
(27)

이 때, 반사파의 지면반사각을 구하기 위해 벡터내 적을 이용한다.

$$\cos\theta = \frac{|\overrightarrow{PQ}||\overrightarrow{AM}|}{|\overrightarrow{PQ} \bullet |\overrightarrow{AM}|}$$
(28)

여기서, $\theta = F$ 벡터가 이루는 예각으로 법선으로부 터 이루는 각은 $\alpha_1 = 90 - \theta$ 이다. 입사각과 반사각은 항상 같으므로 $\alpha_1 = \alpha_2$ 를 만족하여 반사파의 진행 방 향을 찾을 수 있다.

본 연구에서 사용된 디지털지도는 데이터가 30×30 (m)의 해상도이기 때문에 각 셀에서 반사되는 전파 의 확산(Divergence)을 고려하여 계산하였다.

그림 6에서는 안테나와 목표물 사이의 지형이 평탄 하며 반사계수가 -0.98이라고 가정하고 직접파와 반 사파의 전력을 보여주고 있다. 실제 지면의 반사계수 가 지면의 상태, 편파, 주파수에 따라 다소 차이가 있 다. 그리고 레이다 주엽의 빔 폭이 좁고 목표물의 고 도가 상대적으로 높은 경우, 지면에 반사되는 부엽의 전력은 20dB이하로 떨어지므로 0.01W 정도가 된다. 그림 6에서는 합성전력의 편차를 구분하기 쉽게 실제 값들과는 약간의 차이가 있다. 이러한 계산 결과는 목표물의 고도가 낮고 주엽의 빔 폭이 큰 경우에 효 과적으로 사용될 수 있다. 또한 유도된 전파모델을 기준으로 그림 7에서는 수평 반사면이 평면인 경우와 고도가 있는 경우의 합성 전력과 수직면 반사를 함께 고려한 경우의 합성 전력을 제시하였으며, 수직면 반 사를 함께 고려한 경우가 가장 정확하다고 볼 수 있 다. 그림 8에서는 직접파, 지면 반사파(양자화 된 고





[그림 6] 평면 반사를 고려한 합성 전력 (안테나송신 전력 = 1W, 지면 반사되는 안테나 부엽 의 전력 = 1W, 지면 반사계수 = -1)

도에서의 평면반사), 수직면 반사파, 지면경사를 고려 한 반사파에 대한 결과가 나타나 있다. 본 연구에서 사용된 지면 경사는 전파가 지나는 2차원 종단면에서 고도차에 의한 기울기(β)만을 고려하였다. 안테나 높 이는 600m이며 고도 2,500m에서 거리에 따른 전력 을 보여주고 있고 거리에 따라 전계의 편차가 다소 심하게 나는 것을 볼 수 있으며 실제 전파특성과 유 사한 결과로 판단된다.



[그림 7] 평면 반사와 수직 반사를 고려한 합성전력 (안테나송신 전력 = 1W, 지면 반사되는 안테나 부엽 의 전력 = 1W, 지면 반사계수 = -0.98, 수직 반사되 는 안테나 부엽의 전력 = 0.05W, 0.03W, 수직면 반 사계수 = -0.88), 주파수 1GHz



한국군사과학기술학회지 제10권 제3호(2007년 9월)/77

5. 결 론

본 연구는 디지털지도를 이용하여 전파의 전달특성 을 분석하고, 직접파와 수평면 반사파 및 수직면반사 파를 함께 고려하는 정밀한 다중경로 전파 모델을 개 발하였다. 지금까지 소개된 지면 반사를 고려한 전파 특성과 수직 반사와 지면의 전면 경사를 고려한 전계 의 세기를 비교 하였다. 본 논문에서 사용된 파라미 터들(송수신 전력, 빔폭, 주파수 등)이 실제 레이다와 정확하게 일치하기는 않지만 전반적인 경향을 확인하 기에는 충분 하였다. 좀 더 실제 상황과 비슷한 전파 특성을 얻기 위해 전파가 반사되는 횡단면 기울기 (Cross slope), 입사각의 변화에 따른 반사계수의 변 화, 지면 불규칙성(Surface Irregularity) 등을 고려한 연구가 계속 진행 될 것이다.

감사의 글

본 연구는 한국과학기술원 전파탐지특화연구센터를 통한 국방과학연구소의 연구비 지원으로 수행되었습 니다.

참 고 문 헌

- David K. Barton, *Radar System Analysis and Modeling*, Artech House, Norwood, MA, 2005.
- [2] Richard Curry, *Radar System Performance Modeling*, Artech Huse, Boston, 2001.
- [3] B. R. Mahafza, Radar Systems Analysis and Design Using Matlab, Chapman and Hall/ CRC, NY, 2000.
- [4] 임중수, "DTM을 이용한 산악지형의 전계특성 분 석", 2006 한국군사과학기술학회 종합학술대회 논 문집, 2006. 8.