

적용 팔만 필터를 이용한 이동 표적 추적 기법

박 인환 조 경태
부산대학교 기계 공학과

Moving Target Tracking Technique
using adaptive Kalman Filter

I. H., Park K.R., Cho
Pusan National University

ABSTRACT

To track the manuevering target and to derive the Filter using state estimation and information in real time, we derive adaptive Kalman Filter which reinitialize the internal filter mode.

I. 서 론

MTI(Moving Target Indicator) 레이다 시스템에서 이동하는 목표물을 추적하고, 위치 정보를 얻기 위해서는 여러가지 동역학적 제어 기법이 사용되고 있으나, 알고리즘의 단순성과 안정성, 실시간 제어의 측면에서 Kalman 필터 기법이 대표적으로 사용된다.

기존의 Kalman 필터는 이동 목표물의 운동학적 상태 특성이 선형이면 주어진 정보로서 비교적 정확하게 목표물의 위치나 속도를 측정할 수 있다. 그러나 이동 목표의 상태 특성은 비선형 운동 방정식으로 해석되므로 Extended Kalman 필터의 용이성이 시도되고 있으나, 비선형 특성 때문에 필터의 분산, 발산 등으로 안정성을 잃는 경우가 많으며, 전술비행(Maneuver) 하는 목표물의 지속적인 추적에 실패하는 경우가 많아 실제 MTI 레이다에서 적용하기는 많은 문제점을 야기하고 있다. 그러므로 전술비행하는 목표물의 위치 및 속도를 지속적으로 탐지하기 위하여, 추계학적인 관점에서 전술적 비행에 적용해가는 적용 필터의 개발이 요구된다.

전술적 비행을 하는 목표물의 추적이나 탐색법으로는 Jaszinski 의 Finite Memory 필터링법, Moose 의 n 개의 전략적 책략신호 중 Semi-Markov 프로세서에의 한 입력신호 추정기법, 매개 변수들의 점프에대한 적용 제어를 고려한 Shworer 의 필터링 기법, Mehra, Wilsky, Can 등 예의한 Innovation 프로세서에 대한 Residual Sequence

테스트 기법들이 있으나, 현재 연구되고 있는 적용 필터의 개발 방향은 크게 두 가지로 대별된다.

첫째는 추적 목표물의 가능한 Manuever 를 Semi-Markov 프로세서를 가정하여, 그 프로세서의 가능한 조합으로 입력을 분석하여 Maneuver에 대처하는 것이고, 둘째는 측정된 목표물의 상태를 분석하여 maneuver를 감지한 후 보상 방법을 통하여 Maneuver에대한 양 만큼 상태변수를 보상함으로써 짜른 시간내에 목표물의 상태를 추정하여, 지속적으로 필터를 구동하는 방법이다.

본 연구에서는 Maneuver가 없는 시스템의 상태 추정에 날리 이용되는 kalman 필터를 근본으로 하여, 이전 상태의 Innovation에 가중치를 가한 값의 합으로써 목표물의 Maneuver를 탐지한 후, Kalman 필터의 상태를 바꿈으로써 Maneuver에 적용해가는 적용 Kalman 필터에 대하여 논하고, 현재 개발중인 MTI 레이다 시스템에 적용하고자 한다.

II. 본 론

1. 시스템의 구성

본 연구에서 제안한 추적 필터 시스템은 크게 보아 Maneuver가 존재하지 않는 주의 상황에서 구동되는 필터를 가진 동역학모델(Normal Model)과 Maneuver가 존재하는 주의상황에서 구동되는 동역학모델(Augmented Model), 그리고 Maneuver를 탐지하는 구조의 세가지로 구성된다.

1.1 Normal Model

일반적으로 Maneuver가 존재하지 않을 때, 목표물은

등속도로 운동하며, 미세한 속도 변화를 외란(Noise)으로 가지는 구조로 모델링되고 다음의 선형 주개학적인 이산 방정식으로 표시된다.

(1)

측정 방정식은

$$Z(K) = H X(K) + v(K) \quad (2)$$

으로 표시되며, $X(K) \in R^4$ 는 시스템 상태 벡터로

$$X = [x \dot{x} y \dot{y}]^T \quad (3)$$

이며 초기치 $X(0)$ 은

$$\hat{X}(0) = E X(0) \quad (4)$$

$$P(0) = E X(0) X^T(0) \quad (5)$$

인 평균(\bar{x})과 분산(P)을 갖는다.

$Z(K) \in R^2$ 는 측정 벡터이고, 시스템 입력 잡음 $w(K)$ 과 측정 잡음 $v(K)$ 은

$$E w(K) = \theta \quad E w(K) w^T(K) = Q(K) \quad (6)$$

$$E v(K) = \theta \quad E v(K) v^T(K) = R(K) \quad (7)$$

$$\text{COV } w(K) v(K) = E w(K) v^T(K) = \theta \quad (8)$$

을 갖는 White Gaussian 잡음으로 가정한다.

1.2 Augmented Model

일반적으로 Maneuver가 존재할 때는 목표물은 등속도로 운동하며, 가속도의 미세한 변화를 외란(Noise)으로 가지는 구조로 모델링되며 다음과 같은 상태 방정식으로 표시된다.

$$X_m(K+1) = \Phi_m X_m(K) + G_m w_m(K) \quad (9)$$

$$Z_m(K) = H_m X_m(K) + v(K) \quad (10)$$

$X_m(K) \in R^4$ 는 시스템의 상태 벡터로

$$X_m = [x_m \dot{x}_m y_m \dot{y}_m \ddot{x}_m \ddot{y}_m] \quad (11)$$

이며 $w_m(K)$ 은

$$E w_m(K) = \theta \quad E w_m(K) w_m^T(K) = Q_m \quad (12)$$

을 갖는 White Gaussian 으로 가정한다.

1.3 Maneuver의 탐지

Normal Model에서 Maneuver를 탐지하려면

Maneuver 탐지 변수 를 가정한다.

$\mu(K)$ 는 Finite Data Window 상에서 Innovation에 가중치를 곱한 값을 더하여서 결정한다.

$$\mu(K) = \alpha \mu(K-1) + \delta(K) \quad (13)$$

$$\delta(K) = V^T(K) S^{-1}(K) V(K) \quad (14)$$

여기서 $V(K)$ 는 Kalman Filter의 Innovation 프로세서이며 $S(K)$ 는 Innovation의 분산이다. 또한 가중치는 $0 < \alpha < 1$ 이며 $\delta(K)$ 는 Gaussian Assumption 때문에 n 자유도를 가지는 Chi-Square 분포로 가정한다.

$$\text{그러므로 } \lim_{K \rightarrow \infty} \mu(K) = n / (1 - \alpha) \quad (15)$$

그리고 Maneuver를 탐지하는 Finite Data Window의 크기는

$$\Delta = (1 - \alpha)^{-1} \quad (16)$$

로 결정한다.

여기서 $\mu(K)$ 가 어떤 Threshold Na보다 크면 Maneuver가 일어난 것이라 가정하고 추정 필터는 Augmented Model로 넘어간다.

Augmented Model에서 Normal Model로 다시 전환 되기 위해서는, Finite data window 내에서의 가속도 분포가 Maneuver의 의미를 갖지 않아야 한다. 이것을 탐지하는 변수가 $\mu_a(K)$ 며 다음과 같이 결정한다.

$$\delta_a(K) = \hat{a}^T(K|K) P_{aa}(K|K)^{-1} \hat{a}(K|K) \quad (17)$$

$$\mu_a(K) = \sum_{j=k-p+1}^k \delta_a(j) \quad (18)$$

여기서 $P_{aa}(K|K)$ 는 Error Covariance 행렬에서 가속도에 상응하는 분산 행렬이며, P 는 Finite Data Window의 크기이고 $\mu_a(K)$ 가 Threshold Na보다 적을 때 가속도의 분포가 의미를 갖지 않으므로 Normal Model로 전환 된다. 그리고 여기서 가중치를 주지 않은 것은 가속도의 변화를 가정한 Augmented 모델에서는 Maneuver에 대한 응답이 빠르기 때문이다.

2. Kalman 필터의 구성

시스템의 상태 벡터의 Maneuver가 일어나지 않을 때, Kalman 필터는 이동하는 목표물을 추적하는데 널리 응용되고 있다.

Kalman 필터에서 상태 추정 Predictor는

$$\hat{X}(K+1|K) = \Phi \hat{X}(K|K) \quad (19)$$

이고 Innovation 프로세서는

$$V(K) = Z(K) - H \hat{X}(K|K-1) \quad (20)$$

또써 White Gaussian 프로세서이다.

Corrector 는

$$\tilde{X}(K) = K(K) V(K) \quad (21)$$

이며 $K(K)$ 는 Kalman Gain 행렬이고, Estimator 는

$$\begin{aligned} \hat{X}(K|K) &= \hat{X}(K|K-1) + \tilde{X}(K) \\ &= \underline{\hat{X}}(K-1|K-1) + K(K) V(K) \end{aligned} \quad (22)$$

이 된다.

여기서 “^”는 추정된 상태를 의미하고,

$X(i|j)$ 는 $[X(i)|Z(j)]$ 를 약어로 쓴 표현이며
측정 벡터 $Z(j)$ 를 조건부로 하여 $X(i)$ 추정함을
의미한다.

Predictor의 오차 분산은

$$P(K+1|K) = \underline{P}(K|K) \underline{P}^T + Q \quad (23)$$

Innovation $V(K)$ 의 오차 분산은

$$S(K) = H P(K|K-1) H^T + R \quad (24)$$

이며, Kalman 이득 $K(K)$ 는 다음 식으로
구해진다.

$$K(K) = P(K|K-1) H^T S^{-1}(K) \quad (25)$$

추정된 필터 $\hat{X}(K|K)$ 의 오차 분산은

$$P(K|K) = P(K|K-1) - K(K) H P(K|K-1) \quad (26)$$

이다.

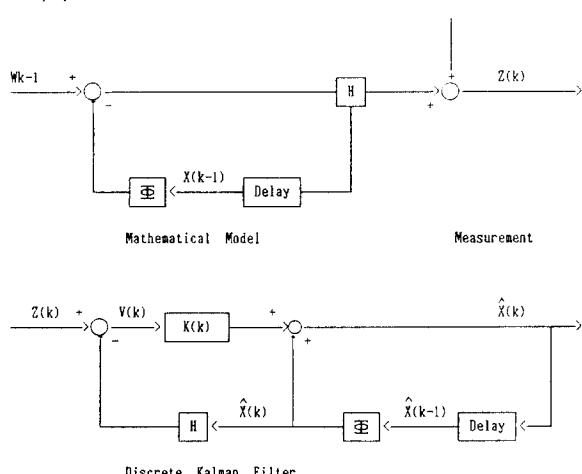


Fig. 1 System Model and Discrete Kalman Filter

여기서 Kalman 필터 알고리즘을 다시 살펴보면

Kalman 필터가 Steady State 상태에 있을 때

(23) - (26) 식의 오차 분산과 Kalman Gain

일정한 값으로 수렴하여 거의 불변하게 된다.

이때 Maneuver가 발생하면 (20) 식의 Innovation

은 큰 값을 가지게 되지만, (23) - (26) 식의
오차 분산을 증가 시켜서 Kalman Gain을 증가
시켜줄 방법이 없어 상태 변수를 정확히 보상
하지 못해 Kalman 필터 알고리즘 기능을 제대로
발휘하지 못한다.

그러므로, Maneuver가 일어나면 Kalman 필터
알고리즘 특성 때문에 실시간 추정 및 지속된
필터의 구동이 어려워진다.

3. 적용 필터의 구성

Maneuver가 발생하였을 때, 전술한 Maneuver
탐지 방법에 의해 Maneuver를 확인하고, System
의 모델을 Augmented Model로 바꾸어 Augmented
Kalman 필터를 구동한다.

그러면서 다시 가속도 변화를 확인한다.

가속도의 변화의 분포가 의미를 갖지 않을 때,
즉 이동 표적이 등속도 운동을 하면 System
Model을 Normal Model로 바꾸어 Normal Kalman
필터를 구동하면서 이동 표적의 위치 정보를
계속 추정한다.

다음의 그림은 적용 Kalman 필터의 알고리즘을
설명한 것이다.

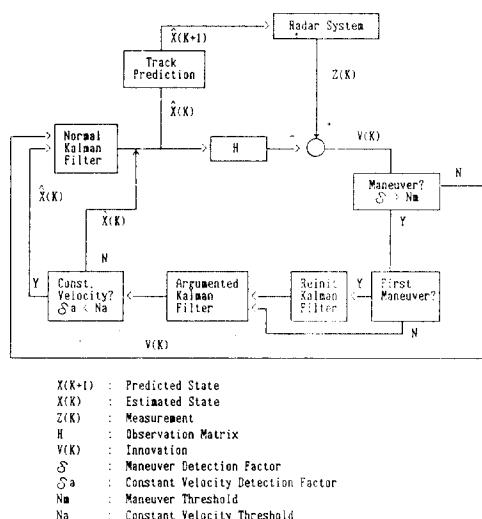


Fig. 2 Block Diagram of Adaptive Kalman Filter

III. 시뮬레이션

1. 시뮬레이션 모델

Normal 모델은

$$X(K+1) = \begin{bmatrix} 1 & T & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & T \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} X(K) + \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} W(K) \quad (27)$$

인수 계학적 다이나믹 시스템과

$$Z(K) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} X(K) + v(K) \quad (28)$$

인증 방정식으로 주어지며, 샘플링 시간 T는 2 SEC로 하고 Normal 모델에서 가중치 d 는 0.75로 하여 데이터 Window의 크기는 4로 되게 하였다. 그리고, Threshold Nm과 Na를 Chi-Square 분포에서 95%의 신뢰도를 갖게 정해주면 각각 15.5, 9.49이다.

시스템에 인가된 잡음은 X, Y 방향 속도의 10%에 해당하는 White Gaussian Noise, 즉 분산이

$$E[W(k)W(k)] = Q(k) = (15.5 \text{ m/sec}) \quad (28)$$

$$E[v(k)v(k)] = R(k) = (12.5 \text{ m}) \quad (29)$$

로 주어지는 White Gaussian Noise를 인가하였다.

2. 시뮬레이션 결과

목표물은 초기 상태

$$X(0) = [-900, 100 2, 0, 100 2] \quad (30)$$

에서 Fig. 3 깊이 250 sec 동안 움직이게 하였다.

또한 Simulation 결과는 Table 1과 같다.

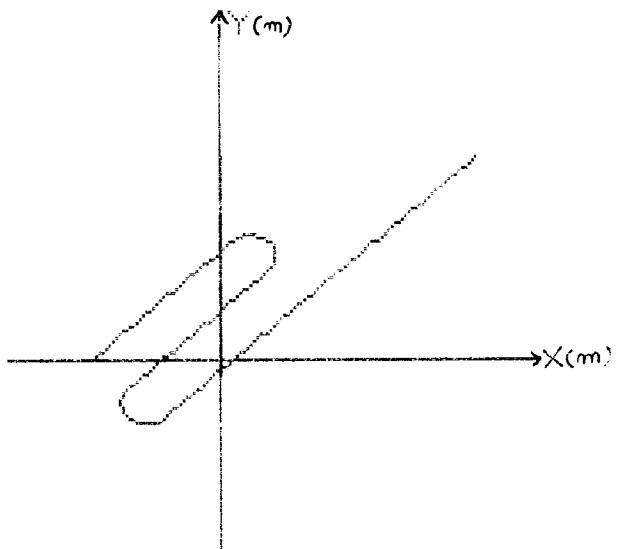


Fig. 3 Maneuvering Target Trajectory

Time	X Position (m)	Y Position (m)
0.00	-900.00	100.00
0.25	-899.75	100.00
0.50	-899.50	100.00
0.75	-899.25	100.00
1.00	-899.00	100.00
1.25	-898.75	100.00
1.50	-898.50	100.00
1.75	-898.25	100.00
2.00	-898.00	100.00
2.25	-897.75	100.00
2.50	-897.50	100.00
2.75	-897.25	100.00
3.00	-897.00	100.00
3.25	-896.75	100.00
3.50	-896.50	100.00
3.75	-896.25	100.00
4.00	-896.00	100.00
4.25	-895.75	100.00
4.50	-895.50	100.00
4.75	-895.25	100.00
5.00	-895.00	100.00
5.25	-894.75	100.00
5.50	-894.50	100.00
5.75	-894.25	100.00
6.00	-894.00	100.00
6.25	-893.75	100.00
6.50	-893.50	100.00
6.75	-893.25	100.00
7.00	-893.00	100.00
7.25	-892.75	100.00
7.50	-892.50	100.00
7.75	-892.25	100.00
8.00	-892.00	100.00
8.25	-891.75	100.00
8.50	-891.50	100.00
8.75	-891.25	100.00
9.00	-891.00	100.00
9.25	-890.75	100.00
9.50	-890.50	100.00
9.75	-890.25	100.00
10.00	-890.00	100.00
10.25	-889.75	100.00
10.50	-889.50	100.00
10.75	-889.25	100.00
11.00	-889.00	100.00
11.25	-888.75	100.00
11.50	-888.50	100.00
11.75	-888.25	100.00
12.00	-888.00	100.00
12.25	-887.75	100.00
12.50	-887.50	100.00
12.75	-887.25	100.00
13.00	-887.00	100.00
13.25	-886.75	100.00
13.50	-886.50	100.00
13.75	-886.25	100.00
14.00	-886.00	100.00
14.25	-885.75	100.00
14.50	-885.50	100.00
14.75	-885.25	100.00
15.00	-885.00	100.00
15.25	-884.75	100.00
15.50	-884.50	100.00
15.75	-884.25	100.00
16.00	-884.00	100.00
16.25	-883.75	100.00
16.50	-883.50	100.00
16.75	-883.25	100.00
17.00	-883.00	100.00
17.25	-882.75	100.00
17.50	-882.50	100.00
17.75	-882.25	100.00
18.00	-882.00	100.00
18.25	-881.75	100.00
18.50	-881.50	100.00
18.75	-881.25	100.00
19.00	-881.00	100.00
19.25	-880.75	100.00
19.50	-880.50	100.00
19.75	-880.25	100.00
20.00	-880.00	100.00
20.25	-879.75	100.00
20.50	-879.50	100.00
20.75	-879.25	100.00
21.00	-879.00	100.00
21.25	-878.75	100.00
21.50	-878.50	100.00
21.75	-878.25	100.00
22.00	-878.00	100.00
22.25	-877.75	100.00
22.50	-877.50	100.00
22.75	-877.25	100.00
23.00	-877.00	100.00
23.25	-876.75	100.00
23.50	-876.50	100.00
23.75	-876.25	100.00
24.00	-876.00	100.00
24.25	-875.75	100.00
24.50	-875.50	100.00
24.75	-875.25	100.00
25.00	-875.00	100.00

Table 1 Simulation Results of Maneuvering

Table 1 Continue

MANEUVER, ITT										MANEUVER, ITT									
Prediction					Observation					Estimation					True Value				
#	Range	Bearing	Range	Bearing	#	Range	Bearing	Range	Bearing	#	Range	Bearing	Range	Bearing	Speed	Target	Range	Bearing	Error
#	Range	Bearing	Range	Bearing	#	Range	Bearing	Range	Bearing	#	Range	Bearing	Range	Bearing	sec	dist	range	degree	deg
23	6938	353.2	6973	338.9	6976	339.0	6987	335.0	7008	200.8	-8.2	0.6	44	1064	20.4	10560	21.9	198.5	-6.1
24	7161	341.7	7154	341.9	7156	341.9	7159	341.0	7159	198.2	-15.4	0.5	45	10486	22.3	10332	22.6	198.3	-22.3
25	7352	324.7	7352	324.7	7354	324.7	7354	324.7	7354	198.2	-0.3	0.5	46	10155	23.6	10052	23.5	198.3	-0.12
26	7552	317.4	7554	317.4	7554	317.4	7554	317.4	7554	198.2	-15.4	0.5	47	10154	23.6	10052	23.5	198.3	-0.12
27	7752	310.9	7752	310.9	7754	310.9	7754	310.9	7754	198.2	-15.4	0.5	48	9883	24.5	9802	24.7	198.3	-0.12
28	8005	304.4	8005	304.4	8005	304.4	8005	304.4	8005	198.2	-15.4	0.5	49	9883	24.5	9802	24.7	198.3	-0.12
29	8281	8501	8281	8494	8281	8494	8281	8494	8281	198.2	-15.4	0.5	50	8943	25.7	8749	25.7	198.3	-0.05
30	8582	8582	8582	8582	8582	8582	8582	8582	8582	198.2	-15.4	0.5	51	8241	26.0	8143	26.0	198.3	-0.05
31	8872	8872	8872	8872	8872	8872	8872	8872	8872	198.2	-15.4	0.5	52	8501	26.1	8391	26.1	198.3	-0.05
32	9151	9151	9151	9151	9151	9151	9151	9151	9151	198.2	-15.4	0.5	53	8771	26.2	8662	26.2	198.3	-0.05
33	9431	9431	9431	9431	9431	9431	9431	9431	9431	198.2	-15.4	0.5	54	9191	26.3	9082	26.3	198.3	-0.05
34	9711	9711	9711	9711	9711	9711	9711	9711	9711	198.2	-15.4	0.5	55	9471	26.4	9362	26.4	198.3	-0.05
35	10081	10081	10081	10081	10081	10081	10081	10081	10081	198.2	-15.4	0.5	56	9751	26.5	9642	26.5	198.3	-0.05
36	10351	10351	10351	10351	10351	10351	10351	10351	10351	198.2	-15.4	0.5	57	10031	26.6	9923	26.6	198.3	-0.05
37	10628	10628	10628	10628	10628	10628	10628	10628	10628	198.2	-15.4	0.5	58	10311	26.7	10204	26.7	198.3	-0.05
38	10913	10913	10913	10913	10913	10913	10913	10913	10913	198.2	-15.4	0.5	59	10591	26.8	10482	26.8	198.3	-0.05
39	11197	11197	11197	11197	11197	11197	11197	11197	11197	198.2	-15.4	0.5	60	10871	26.9	10760	26.9	198.3	-0.05
40	11481	11481	11481	11481	11481	11481	11481	11481	11481	198.2	-15.4	0.5	61	11151	27.0	11040	27.0	198.3	-0.05
41	11766	11766	11766	11766	11766	11766	11766	11766	11766	198.2	-15.4	0.5	62	11431	27.1	11320	27.1	198.3	-0.05
42	12051	12051	12051	12051	12051	12051	12051	12051	12051	198.2	-15.4	0.5	63	11721	27.2	11610	27.2	198.3	-0.05
43	12336	12336	12336	12336	12336	12336	12336	12336	12336	198.2	-15.4	0.5	64	12011	27.3	11900	27.3	198.3	-0.05
44	12621	12621	12621	12621	12621	12621	12621	12621	12621	198.2	-15.4	0.5	65	12891	27.4	12780	27.4	198.3	-0.05
45	12901	12901	12901	12901	12901	12901	12901	12901	12901	198.2	-15.4	0.5	66	13271	27.5	13160	27.5	198.3	-0.05
46	13186	13186	13186	13186	13186	13186	13186	13186	13186	198.2	-15.4	0.5	67	13561	27.6	13450	27.6	198.3	-0.05
47	13471	13471	13471	13471	13471	13471	13471	13471	13471	198.2	-15.4	0.5	68	13851	27.7	13740	27.7	198.3	-0.05
48	13781	13781	13781	13781	13781	13781	13781	13781	13781	198.2	-15.4	0.5	69	14131	27.8	14020	27.8	198.3	-0.05
49	14101	14101	14101	14101	14101	14101	14101	14101	14101	198.2	-15.4	0.5	70	14481	27.9	14390	27.9	198.3	-0.05
50	14481	14481	14481	14481	14481	14481	14481	14481	14481	198.2	-15.4	0.5	71	14861	28.0	14770	28.0	198.3	-0.05
51	14861	14861	14861	14861	14861	14861	14861	14861	14861	198.2	-15.4	0.5	72	15241	28.1	15150	28.1	198.3	-0.05
52	15241	15241	15241	15241	15241	15241	15241	15241	15241	198.2	-15.4	0.5	73	15621	28.2	15530	28.2	198.3	-0.05
53	15621	15621	15621	15621	15621	15621	15621	15621	15621	198.2	-15.4	0.5	74	16001	28.3	15910	28.3	198.3	-0.05
54	16001	16001	16001	16001	16001	16001	16001	16001	16001	198.2	-15.4	0.5	75	16381	28.4	16290	28.4	198.3	-0.05
55	16381	16381	16381	16381	16381	16381	16381	16381	16381	198.2	-15.4	0.5	76	16761	28.5	16650	28.5	198.3	-0.05
56	16761	16761	16761	16761	16761	16761	16761	16761	16761	198.2	-15.4	0.5	77	17141	28.6	17030	28.6	198.3	-0.05
57	17141	17141	17141	17141	17141	17141	17141	17141	17141	198.2	-15.4	0.5	78	17521	28.7	17410	28.7	198.3	-0.05
58	17521	17521	17521	17521	17521	17521	17521	17521	17521	198.2	-15.4	0.5	79	17901	28.8	17790	28.8	198.3	-0.05
59	17901	17901	17901	17901	17901	17901	17901	17901	17901	198.2	-15.4	0.5	80	18281	28.9	18170	28.9	198.3	-0.05
60	18281	18281	18281	18281	18281	18281	18281	18281	18281	198.2	-15.4	0.5	81	18661	29.0	18550	29.0	198.3	-0.05
61	18661	18661	18661	18661	18661	18661	18661	18661	18661	198.2	-15.4	0.5	82	19041	29.1	18930	29.1	198.3	-0.05
62	19041	19041	19041	19041	19041	19041	19041	19041	19041	198.2	-15.4	0.5	83	19421	29.2	19310	29.2	198.3	-0.05
63	19421	19421	19421	19421	19421	19421	19421	19421	19421	198.2	-15.4	0.5	84	19801	29.3	19690	29.3	198.3	-0.05
64	19801	19801	19801	19801	19801	19801	19801	19801	19801	198.2	-15.4	0.5	85	20181	29.4	19970	29.4	198.3	-0.05
65	20181	20181	20181	20181	20181	20181	20181	20181	20181	198.2	-15.4	0.5	86	20561	29.5	20450	29.5	198.3	-0.05
66	20561	20561	20561	20561	20561	20561	20561	20561	20561	198.2	-15.4	0.5	87	20941	29.6	20830	29.6	198.3	-0.05
67	20941	20941	20941	20941	20941	20941	20941	20941	20941	198.2	-15.4	0.5	88	21321	29.7	21210	29.7	198.3	-0.05
68	21321	21321	21321	21321	21321	21321	21321	21321	21321	198.2	-15.4	0.5	89	21701	29.8	21590	29.8	198.3	-0.05
69	21701	21701	21701	21701	21701	21701	21701	21701	21701	198.2	-15.4	0.5	90	22081	29.9	21970	29.9	198.3	-0.05
70	22081	22081	22081	22081	22081	22081	22081	22081	22081	198.2	-15.4	0.5	91	22461	30.0	22350	30.0	198.3	-0.05
71	22461	22461	22461	22461	22461	22461	22461	22461	22461	198.2	-15.4	0.5	92	22841	30.1	22730	30.1	198.3	-0.05
72	22841	22841	22841	22841	22841	22841	22841	22841	22841	198.2	-15.4	0.5	93	23221	30.2	23110	30.2	198.3	-0.05
73	23221	23221	23221	23221	23221	23221	23221	23221	23221	198.2	-15.4	0.5	94	23601	30.3	23490	30.3	198.3	-0.05
74	23601	23601	23601	23601	23601	23601	23601	23601	23601	198.2	-15.4	0.5	95	24021	30.4	23980	30.4	198.3	-0.05
75	24021	24021	24021	24021	24021	24021	24021	24021	24021	198.2	-15.4	0.5	96	24391	30.5	24070	30.5	198.3	-0.05
76	24391	24391	24391	24391	24391	24391	24391	24391	24391	198.2	-15.4	0.5	97	24761	30.6	24250	30.6	198.3	-0.05
77	24761	24761	24761	24761	24761	24761	24761	24761	24761	198.2	-15.4	0.5	98	25131	30.7	24640	30.7	198.3	-0.05
78	25131	25131	25131	25131	25131	25131	25131	25131	25131	198.2	-15.4	0.5	99	25501	30.8	25030	30.8	198.3	-0.05
79	25501	25501	25501	25501	25501	25501	25501	25501	25501	198.2	-15.4	0.5	100	25871	30.9	25420	30.9	198.3	-0.05

IV. 결론

전술한 주적 시스템을 시뮬레이션 한 결과 적용 필터의 상태는 대부분 Normal 모델 상태에서 작동하며, Maneuver가 터치 되었을 때만 Augmented 모델로 전환되고, Maneuver를 터치하기 위한 주적 계산량이 적으로 실시간내에 목표물의 궤적을 탐지하고 주적 할 수 있었다.

결과에서 보듯이 Range error 는 0.5% 를 넘지 않으며 Bearing error 는 0.1° 이내로서 목표물을 주적하는 System에 있어서는 충분하다고 생각된다.

V. 참고문헌