

Extended Kalman Filter로 ARS 설계

KITECH 양광웅 작성

로봇의 자세를 측정하기 위해 ARS(Attitude Reference System)를 설계한다. 3 차원 자이로 센서와 가속도 센서로부터 측정되는 각속도와 가속도로부터 오일러 각을 측정하고, EKF(Extended Kalman Filter)로 융합하여 로봇의 자세를 계산한다. EKF는 자이로의 각속도를 적분하여 오일러각을 예측(predict)하고 중력 가속도의 방향으로부터 구한 각도로 오일러각을 보정(update)하는 과정을 수행한다.

Predict 과정

오일러각 예측

먼저 자이로의 각속도를 적분하여 상태변수(오일러각) $\mathbf{x} = [\phi \ \theta \ \psi]^T$ 를 예측하는 과정은 다음과 같다.

$$\begin{aligned}\hat{\mathbf{x}}_k^- &= f(\hat{\mathbf{x}}_{k-1}, \boldsymbol{\omega}_{k-1}) \\ &= \hat{\mathbf{x}}_{k-1} + \mathbf{C}^{-1} \boldsymbol{\omega}_{k-1} \cdot \Delta t\end{aligned}$$

시스템 모델 $f(\cdot)$ 는 자이로 센서에서 측정한 각속도 $\boldsymbol{\omega}_{k-1} = [\omega_x \ \omega_y \ \omega_z]^T$ 를 오일러각 $\hat{\mathbf{x}}_{k-1} = [\phi \ \theta \ \psi]^T$ 에 적분하는 비선형 함수다.

$$\mathbf{C}^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & \sin \phi \tan \theta & \cos \phi \tan \theta \\ 0 & \cos \phi & -\sin \phi \\ 0 & \sin \phi / \cos \theta & \cos \phi / \sin \theta \end{bmatrix}$$

\mathbf{C}^{-1} 은 자이로 센서에서 측정한 각속도를 오일러각의 변화율 $\dot{\mathbf{x}} = [\dot{\phi} \ \dot{\theta} \ \dot{\psi}]^T$ 로 변환하기 위한 행렬이다.

각속도-오일러각 변화율 관계

\mathbf{C} 는 오일러각 변화율과 각속도간의 관계를 표현하는 행렬로 다음 관계식으로부터 유도할 수 있다.

$$\mathbf{R}_z(\psi)\mathbf{R}_y(\theta)\mathbf{R}_x(\phi) \begin{bmatrix} \omega_x \\ \omega_y \\ \omega_z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \dot{\psi} \end{bmatrix} + \mathbf{R}_z(\psi) \begin{bmatrix} 0 \\ \dot{\theta} \\ 0 \end{bmatrix} + \mathbf{R}_z(\psi)\mathbf{R}_y(\theta) \begin{bmatrix} \dot{\phi} \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} \omega_x \\ \omega_y \\ \omega_z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{\phi} \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} + \mathbf{R}_x^T(\phi) \begin{bmatrix} 0 \\ \dot{\theta} \\ 0 \end{bmatrix} + \mathbf{R}_x^T(\phi)\mathbf{R}_y^T(\theta) \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \dot{\psi} \end{bmatrix}$$

C는 다음과 같다.

$$\begin{bmatrix} \omega_x \\ \omega_y \\ \omega_z \end{bmatrix} = \mathbf{C} \begin{bmatrix} \dot{\phi} \\ \dot{\theta} \\ \dot{\psi} \end{bmatrix}, \quad \mathbf{C} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & -\sin \theta \\ 0 & \cos \phi & \sin \phi \cos \theta \\ 0 & -\sin \phi & \cos \phi \cos \theta \end{bmatrix}$$

C⁻¹는 다음과 같다.

$$\begin{bmatrix} \dot{\phi} \\ \dot{\theta} \\ \dot{\psi} \end{bmatrix} = \mathbf{C}^{-1} \begin{bmatrix} \omega_x \\ \omega_y \\ \omega_z \end{bmatrix}, \quad \mathbf{C}^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & \sin \phi \tan \theta & \cos \phi \tan \theta \\ 0 & \cos \phi & -\sin \phi \\ 0 & \sin \phi / \cos \theta & \cos \phi / \cos \theta \end{bmatrix}$$

회전행렬과 오일러각 관계

오일러각 ϕ, θ, ψ 에 의한 회전행렬 **R**는 다음과 같이 정의된다.

(회전 순서가 z 축, y 축, x 축 순서임에 주의)

$$\mathbf{R} = \mathbf{R}_z(\psi) \cdot \mathbf{R}_y(\theta) \cdot \mathbf{R}_x(\phi)$$

$$= \begin{bmatrix} \cos \theta \cos \psi & \sin \phi \sin \theta \cos \psi - \cos \phi \sin \psi & \cos \phi \sin \theta \cos \psi + \sin \phi \sin \psi \\ \cos \theta \sin \psi & \sin \phi \sin \theta \sin \psi + \cos \phi \cos \psi & \cos \phi \sin \theta \sin \psi - \sin \phi \cos \psi \\ -\sin \theta & \sin \phi \cos \theta & \cos \phi \cos \theta \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{R}_x(\phi) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos \phi & -\sin \phi \\ 0 & \sin \phi & \cos \phi \end{bmatrix}, \quad \mathbf{R}_y(\theta) = \begin{bmatrix} \cos \theta & 0 & \sin \theta \\ 0 & 1 & 0 \\ -\sin \theta & 0 & \cos \theta \end{bmatrix}, \quad \mathbf{R}_z(\psi) = \begin{bmatrix} \cos \psi & -\sin \psi & 0 \\ \sin \psi & \cos \psi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

회전행렬 **R**로부터 오일러각을 다음과 같이 계산할 수 있다.

$$\begin{aligned}\psi &= \tan^{-1} \left(\frac{a_{21}}{a_{11}} \right), \\ \theta &= \tan^{-1} \left(\frac{-a_{31}}{\sqrt{a_{32}^2 + a_{33}^2}} \right), \\ \phi &= \tan^{-1} \left(\frac{a_{32}}{a_{33}} \right).\end{aligned}$$

a_{ij} 는 행렬 \mathbf{A} 의 i 행과 j 열의 원소다.

오차 공분산 계산

$$\underline{\mathbf{P}_k^- = \mathbf{F}_{k-1} \mathbf{P}_{k-1} \mathbf{F}_{k-1}^T + \mathbf{Q}_{k-1}}$$

여기서 \mathbf{F}_{k-1} 는 시스템 모델 $f(\cdot)$ 의 자코비안이다.

$$\mathbf{F}_{k-1} \triangleq \frac{\partial f}{\partial \mathbf{x}} \Big|_{\mathbf{x}=\hat{\mathbf{x}}_{k-1}} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \omega_y \cos \phi \tan \theta - \omega_z \sin \phi \tan \theta & \omega_y \sin \phi \sec^2 \theta + \omega_z \cos \phi \sec^2 \theta & 0 \\ -\omega_y \sin \phi - \omega_z \cos \phi & 0 & 0 \\ \omega_y \cos \phi \sec \theta - \omega_z \sin \phi \sec \theta & \omega_y \sin \phi \sec \theta \tan \theta + \omega_z \cos \phi \sec \theta \tan \theta & 0 \end{bmatrix} \Delta t$$

\mathbf{Q}_{k-1} 는 시스템의 공분산 행렬로 다음과 같이 정한다.

$$\mathbf{Q}_{k-1} = \begin{bmatrix} 0.001 & 0 & 0 \\ 0 & 0.001 & 0 \\ 0 & 0 & 0.001 \end{bmatrix}$$

Update 과정

중력가속도로 오일러각 계산

가속도 센서에서 측정한 가속도 $\mathbf{a} = [a_x \quad a_y \quad a_z]^T$ 에는 중력가속도와 센서의 가속에 의한 다양한 종류의 가속도가 포함되어 있다. 이를 식으로 나타내면 다음과 같다.

$$\begin{aligned}\mathbf{a} &= \dot{\mathbf{v}} + \mathbf{v} \times \boldsymbol{\omega} + \mathbf{R}^T \mathbf{g} \quad (\because \mathbf{R}^T = \mathbf{R}^{-1}) \\ &= \begin{bmatrix} \dot{v}_x \\ \dot{v}_y \\ \dot{v}_z \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 & v_z & -v_y \\ -v_z & 0 & v_x \\ v_y & -v_x & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \omega_x \\ \omega_y \\ \omega_z \end{bmatrix} + g_z \begin{bmatrix} -\sin \theta \\ \cos \theta \sin \phi \\ \cos \theta \cos \phi \end{bmatrix}\end{aligned}$$

여기서 $\dot{\mathbf{v}} = \begin{bmatrix} \dot{v}_x & \dot{v}_y & \dot{v}_z \end{bmatrix}^T$ 는 선가속도이며 $\mathbf{g} = \begin{bmatrix} g_x & g_y & g_z \end{bmatrix}^T$ 는 관성좌표계에서 중력가속도 값 $(0, 0, -9.81)$ 을 가진다.

위 식에서 선가속도 $\dot{\mathbf{v}}$ 가 0이고 각속도 $\boldsymbol{\omega}$ 가 0일 때는 다음과 같이 간단히 쓸 수 있다.

$$\begin{bmatrix} a_x \\ a_y \\ a_z \end{bmatrix} = g_z \begin{bmatrix} -\sin \theta \\ \cos \theta \sin \phi \\ \cos \theta \cos \phi \end{bmatrix}$$

오일러각으로 정리하면 다음과 같다.

$$\tan \phi = \frac{a_y}{a_z}, \quad \sin \theta = -\frac{a_x}{g_z}.$$

$$\underline{\mathbf{z}_k = \begin{bmatrix} \tan^{-1}\left(\frac{a_y}{a_z}\right) \\ \sin^{-1}\left(-\frac{a_x}{g_z}\right) \end{bmatrix}}$$

센서의 측정 모델

측정 모델 $h(\cdot)$ 은 가속도 센서에서 계산한 오일러각을 그대로 사용하기 때문에 다음 식에서와 같이 단위행렬이 된다.

$$h(\mathbf{x}_k) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \mathbf{x}_k$$

칼만 이득 계산

$$\underline{\mathbf{K}_k = \mathbf{P}_k^- \mathbf{H}_k^T (\mathbf{H}_k \mathbf{P}_k^- \mathbf{H}_k^T + \mathbf{R}_k)^{-1}}$$

\mathbf{H}_k 는 측정 모델 $h(\cdot)$ 로부터 구한다.

$$\mathbf{H}_k \triangleq \left. \frac{\partial h}{\partial \mathbf{x}} \right|_{\mathbf{x}=\hat{\mathbf{x}}_k^-} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \end{bmatrix}$$

그리고 \mathbf{R}_k 은 다음과 같이 정한다.

$$\mathbf{R}_k = \begin{cases} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} & \text{if } \|\mathbf{a}\| \approx 9.81, \\ \begin{bmatrix} \infty & 0 \\ 0 & \infty \end{bmatrix} & \text{else.} \end{cases}$$

오일러각 보정

가속도 센서로 측정한 각도 \mathbf{z}_k 와 센서 모델로 예측한 각도 $h(\hat{\mathbf{x}}_k^-)$ 의 차로 오차 $\tilde{\mathbf{y}}_k$ 를 계산하고, 이 오차에 칼만 이득 \mathbf{K}_k 을 곱하여 오일러각을 보정한다.

$$\tilde{\mathbf{y}}_k = \mathbf{z}_k - h(\hat{\mathbf{x}}_k^-)$$

$$\hat{\mathbf{x}}_k = \hat{\mathbf{x}}_k^- + \mathbf{K}_k \tilde{\mathbf{y}}_k$$

오차 공분산 계산

$$\mathbf{P}_k = \mathbf{P}_k^- - \mathbf{K}_k \mathbf{H}_k \mathbf{P}_k^-$$