3 The Nyquist Stability Criterion

The Nyquist stability criterion relates the open-loop frequency response to the number of closed-loop poles of the system in the RHP.

3.1 The Argument Principle

A contour map of a complex function will encircle the origin Z - P times, where Z is the number of zeros and P is the number of poles of the function inside the contour.



• Consider TF $H_1(s)$ whose poles and zeros are indicated in the s-plane in Fig. (a). We wish to evaluate H_1 for values of s on the clockwise contour C_1 . We choose the test point s_o for evaluation. The resulting complex quantity has the form $H_1(s_o) = \vec{v} = |\vec{v}|e^{j\alpha}$ with the condition

$$\alpha = \theta_1 + \theta_2 - \phi_1 - \phi_2$$

As s transverse C_1 in clockwise direction starting at s_o , the angle α of $H_1(s)$ in Fig. (b) will change, but it will not undergo a net change of 360° as long as there are no poles and zeros within C_1 .

• Consider TF $H_2(s)$, whose pole-zero pattern is shown in Fig. (c). Note that it has a singularity (pole) within C_1 . In this case, the angle ϕ_2 from pole within C_1 undergoes a net change of -360° after one full transverse of C_1 . Therefore, $H_2(s)$ encircles the origin in the counterclockwise direction, as shown in Fig. (d). On the contrary, if the H(s) has zero within C_1 , H(s) mapping encircles the origin in clockwise direction.

3.2 Application of the Argument Principle to Control Design

 Nyquist 경로 C₁: s 평면 우반면 전체를 일주하도록 잡은 경로, jω 축 위에 극이나 영점이 있으면 이들 주위 로 반원을 따라 지나가도록 그림처럼 시계방향으로 설정할 수 있다. [본 교재에서는 시계방향으로 설정되어 있음, 타교재에서는 반시계방향으로 설정된 경우도 있으니 주의]



- Nyquist 선도는 극좌표선도를 Nyquist path C_1 을 따라서 mapping된 전달함수 $KG(j\omega)$ 의 closed path
 - 주파수 응답 KG(jω)의 극좌표 선도는 ω가 0에서 ∞로 변화하는데 대하여 KG(jω)의 크기와 위상각을 극좌표 상에 그린 것
 - 극좌표 선도는 $\omega: 0 \to \infty$ 으로 변함에 따라 벡터 $|KG(j\omega)| \angle KG(j\omega)$ 의 궤적이다.

- Nyquist 안정도 판별: 루프 전달함수 KG(s)의 주파수 응답 특성의 정보로 부터 그 시스템의 폐루프시스템 의 절대 및 상대 안정도를 조사할 수 있음. 이 안정도 판별법을 사용하면 특성방정식의 근을 구하지 않아도 되는 장점이 있음.
 - Nyquist 안정도 판별법은 루프 전달함수 주파수응답 $KG(j\omega)$ 를 s평면의 오른쪽 반평면에 존재하는 F(s) = 1 + KG(s)의 영점과 극의 수와 관련시키는 방법
 - 폐루프 시스템의 안정도 해석을 위한 argument principle 적용: 경로가 Nyquist 경로라면, 함수 F(s) = 1+KG(s)의 오른쪽 반평면에 존재하는 영점의 수 Z는, F(s) = 1+KG(s)의 극의 수 P에, 이 폐곡선이 F(s) 평면의 원점을 시계방향으로 감싸는 횟수 N을 더한 것과 같다.

Z = P + N \rightarrow F(s) 영점의 $\dot{\uparrow} = F(s)$ 극의 $\dot{\uparrow} + N$

- Nyquist 안정도 판별법: Z = P + N 적용 기준을 원점 0 + 0j에서 -1 + 0j로 변경하여 해석
 - 1. unstable closed-loop pole의 수 = unstable open-loop pole의 수+(-1+j0)을 시계 방향으로 감싼 횟수
 - 2. P가 0 이 아닐 경우, 시스템이 안정해 지기 위해서는 Z = 0, 즉 N = -P가 되어야 한다.
 - **3**. P = 0일 경우, 시스템이 안정해 지기 위해서는 -1 + j0점을 감싸지 않아야 한다.
 - **4.** $G(j\omega)$ 궤적이 -1 + j0점을 통과하면, 특성방정식의 근 또는 폐루프의 극이 $j\omega$ 축 상에 위치한다.
 - 5. -1 + j0을 감싸지 않는다: s평면의 오른쪽 반평면에세 G(s)의 극이 존재하지 않으면 안정하다.
 - 6. -1+*j*0을 반시계 방향으로 감싼 회전수와 *s*평면 오른쪽 반평면에 존재하는 *G*(*s*)의 극의 수가 같으면 시스템은 안정하다.
 - 7. -1 + *j*0을 시계 방향으로 한번 혹은 한번 이상 감싼다: 시스템은 불안정하다.

- Procedure for Determining Nyquist Stability
 - 1. Obtain Nyquist plot KG(s)
 - 2. Evaluate the number of clockwise encirclement of -1 + 0j, and call that number N. If the encirclements are in the counterclockwise direction, N is negative
 - 3. Determine the number of unstable poles of KG(s), and call that number P.
 - 4. Calculate the number of unstable closed-loop poles Z:

$$Z = N + P$$

where it is noted that we hope to have Z = 0 for the stability.

• Nyquist 경로에 대응하는 전달함수의 궤적을 그리는 방법의 기본 예 (Nyquist 선도)

1. 적분 및 미분 인자 :
$$\frac{1}{j\omega}$$
 and $j\omega$
2. 1차 인자 : $\frac{1}{1+j\omega T}$ and $1+j\omega T$
3. 2차 인자 : $\frac{1}{1+2\zeta\left(\frac{j\omega}{\omega_n}\right)-\left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2}$ and $1+2\zeta\left(\frac{j\omega}{\omega_n}\right)-\left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2$

1. 적분 및 미분 인자 : $\frac{1}{j\omega}$ and $j\omega$

$$\frac{1}{j\omega} = -j\frac{1}{\omega} = \frac{1}{\omega}\angle -90^{\circ}$$
음의 허수축

As ω: +0 → +∞: ¹/_{jω}는 음의 허수축에 맵핑된다.
As ω: +∞ → -∞ with radius ∞: ¹/_s ≈ ¹/_{+∞} = +0으로 맵핑된다.
As ω: -∞ → -0: ¹/_{jω}는 양의 허수축에 매핑된다.
As s: -0 → +0 with a radius ε: ¹/_s ≈ ¹/_ε = +∞는 양의 무한대 반원으로 맵핑된다.

$$j\omega = \omega \angle 90^{\circ}$$
양의 허수축



2. 1차 인자 :
$$\frac{1}{1+j\omega T}$$
 and $1+j\omega T$

$$G(j\omega) = \frac{1}{1+j\omega T} = \frac{1}{\sqrt{1+\omega^2 T^2}} \angle -\tan^{-1}\omega T \qquad (0.5, j0) \stackrel{\text{def}}{=} \mathcal{F} \stackrel{\text{def}}{=} \mathcal{$$

- As $\omega: +0 \rightarrow +\infty$: 1에서 출발하여 아래쪽으로 반원을 그리고 0으로 접근
- As $\omega : +\infty \to -\infty$ with radius ∞: 원점
- As $\omega : -\infty \rightarrow -0$: 0에서 출발하여 위쪽으로 반원을 그리고 1로 접근
- As $s: -0 \rightarrow +0$ with a radius ϵ : +1

$$G(j\omega) = 1 + j\omega T = \sqrt{1 + \omega^2 T^2} \angle \tan^{-1} \omega T \qquad (1, j0) \stackrel{\circ}{=} \operatorname{NHE} \operatorname{He} \operatorname{H$$

- As $\omega: +0 \to +\infty$: (1, j0)을 지나고 양의 허수축에 평행하게 맴핑된다.
- As $\omega : +\infty \to -\infty$ with radius $\infty : 1 + sT \approx +\infty$ 는 양의 무한대 반원으로 맵핑된다.
- As $\omega : -\infty \rightarrow -0$: $1 + j\omega T \leftarrow (1, j0)$ 을 지나고 의 음의 허수축에 평행하게 맴핑된다.
- As $s: -0 \rightarrow +0$ with a radius $\epsilon: 1 + sT \approx +1$



[증명] $G(j\omega) = \frac{1}{1+j\omega T}$ 이 원이 됨을 증명하라 For given

...

$$G(j\omega) = \frac{1}{1 + j\omega T} = \frac{1}{1 + \omega^2 T^2} - j\frac{\omega T}{1 + \omega^2 T^2} = X + jY$$

we have

$$(X - 0.5)^{2} + Y^{2} = \frac{0.25 - 0.5\omega^{2}T^{2} + 0.25\omega^{4}T^{4}}{(1 + \omega^{2}T^{2})^{2}} + \frac{\omega^{2}T^{2}}{(1 + \omega^{2}T^{2})^{2}}$$
$$= \frac{0.25 + 0.5\omega^{2}T^{2} + 0.25\omega^{4}T^{4}}{(1 + \omega^{2}T^{2})^{2}}$$
$$= 0.25$$
$$= 0.5^{2}$$
$$(X - 0.5)^{2} + Y^{2} = 0.5^{2}$$

3. 2차 인자 :
$$\frac{1}{1+2\zeta\left(\frac{j\omega}{\omega_n}\right)-\left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2}$$
 and $1+2\zeta\left(\frac{j\omega}{\omega_n}\right)-\left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2$

$$G(j\omega) = \frac{1}{1 + 2\zeta \left(\frac{j\omega}{\omega_n}\right) - \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2} = \frac{1}{\sqrt{\left(1 - \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2\right)^2 + 4\zeta^2 \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2}} \angle -\tan^{-1} \frac{2\zeta \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)}{1 - \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2} \qquad \text{원에 가까운 모양}$$
$$G(j\omega) = 1 + 2\zeta \left(\frac{j\omega}{\omega_n}\right) - \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2 = \sqrt{\left(1 - \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2\right)^2 + 4\zeta^2 \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2} \angle \tan^{-1} \frac{2\zeta \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)}{1 - \left(\frac{\omega}{\omega_n}\right)^2} \qquad \text{포물선에 가까운 모양}$$

