3-DOF RWD TV

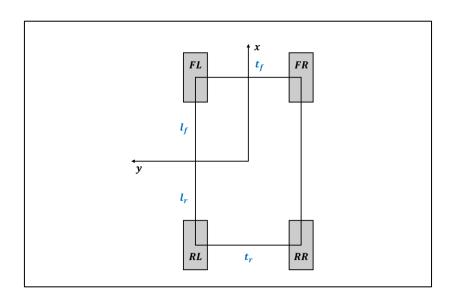
파라미터

분류	기호	의미	단위
기본 제원	m	차량 전체 질량	kg
	Iz	무게중심 기준 요 관성 모멘트	kg·m²
	l_f , l_r	무게중심에서 앞/뒤 차축까지의 거리	m
	t_f, t_r	앞/뒤 바퀴의 윤거	m
	h	지면으로부터 무게중심까지의 높이	m
타이어 모델	$C_{\alpha f}, C_{\alpha r}$	앞/뒤 차축 코너링 강성	N/rad
	μ	노면-타이어 마찰 계수	_
	r_e	타이어의 유효 구름 반경	m
저항 및 환경	g	중력 가속도	m/s²
	θ	도로 경사각	rad
	ρ	공기 밀도	kg/m ³
	C_d	공기 저항 계수	_
	A_f	차량 전면 투영 면적	m²
	V _{wind}	정면 바람 속도	m/s
	h _a	공기 저항 작용점 높이	m
	f	구름 저항 계수	_
스케줄링 파라미터	v_x	차량 종방향 속도	m/s
상태 변수	v_y	차량 횡방향 속도	m/s
	r	요 각속도	rad/s
제어 입력	Mz	토크 벡터링으로 인한 추가 요 모멘트	
측정 가능한 외란	δ	운전자의 앞바퀴 조향각	rad

중간 계산 변수	α_i	각 타이어 슬립각	rad
	$F_{x,RL}, F_{x,RR}$	후륜 좌/우 타이어 종방향 힘	N
	$F_{y,i}$	각 타이어 횡방향 힘	N
	$F_{z,i}$	각 타이어 수직 하중	N
	T_{RL}, T_{RR}	후륜 좌/우 인가 토크	N∙m
	ΔT	후륜 좌/우 토크 차	N⋅m

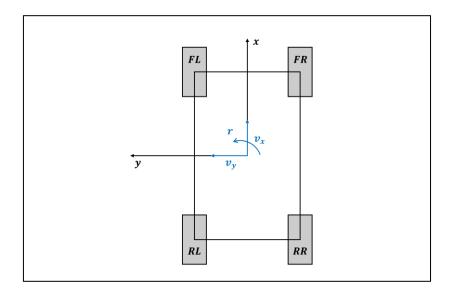
플랜트 모델링

타이어 좌표 위치 (x_i, y_i)



$$x_{FL} = +l_f, \qquad y_{FL} = +rac{t_f}{2}$$
 $x_{FR} = +l_f, \qquad y_{FR} = -rac{t_f}{2}$
 $x_{RL} = -l_r, \qquad y_{RL} = +rac{t_r}{2}$
 $x_{RR} = -l_r, \qquad y_{RR} = -rac{t_r}{2}$

타이어 속도 (차체 좌표계)

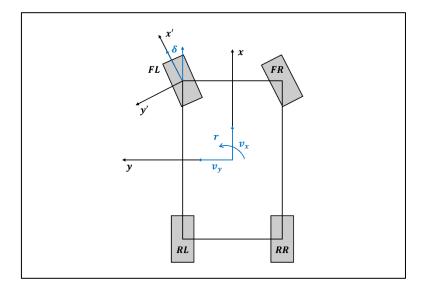


$$v_{x,i} = v_x - ry_i$$

$$v_{y,i} = v_y + rx_i$$

i	x_i	y_i	$v_{x,i} = v_x - ry_i$	$v_{y,i} = v_y + rx_i$
FL	$+ l_f$	$+\frac{t_f}{2}$	$v_{x,FL} = v_x - r \frac{t_f}{2}$	$v_{y,FL} = v_y + rl_f$
FR	$+ l_f$	$-\frac{t_f}{2}$	$v_{x,FR} = v_x + r\frac{t_f}{2}$	$v_{y,FR} = v_y + rl_f$
RL	$-l_r$	$+\frac{t_r}{2}$	$v_{x,RL} = v_x - r\frac{t_r}{2}$	$v_{y,RL} = v_y - rl_r$
RR	$-l_r$	$-\frac{t_r}{2}$	$v_{x,RR} = v_x + r\frac{t_r}{2}$	$v_{y,RR} = v_y - rl_r$

타이어 조향각



$$v_{x',i} = v_{x,i}cos\delta + v_{y,i}sin\delta$$

 $v_{y',i} = -v_{x,i}sin\delta + v_{y,i}cos\delta$

뒷바퀴는 $\delta \approx 0$ 가정

타이어 슬립각

$$lpha_i = tan^{-1}\left(rac{v_{y\prime,i}}{v_{x\prime,i}}
ight)$$

소각 근사 ($|lpha| < 8^\circ$)
 $lpha_i = rac{v_{y\prime,i}}{v_{x\prime,i}}$

타이어 코너링 강성

$$F_{y,i} = -C_{\alpha,i}\alpha_i$$

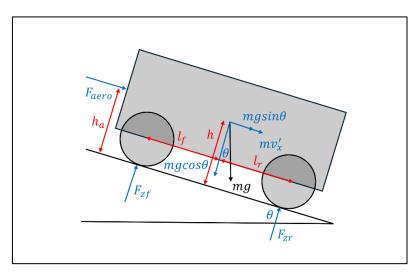
타이어 토크

$$T_{i} pprox r_{e}F_{x,i}$$
 $F_{x,RL} pprox rac{T_{RL}}{r_{e}}$
 $F_{x,RR} pprox rac{T_{RR}}{r_{e}}$
 $\left(F_{x,FL} pprox rac{T_{FL}}{r_{e}} = 0\right)$
 $\left(F_{x,FR} pprox rac{T_{FR}}{r_{e}} = 0\right)$

마찰 원

필요 시 μ -Ellipse를 적용하여 $\sqrt{\left(rac{F_{x,i}}{\mu F_z}
ight)^2+\left(rac{F_{y,i}}{\mu F_z}
ight)^2} \leq 1$ 로 마찰한계 제한

수직 하중



$$F_{zf} = \frac{l_r mg cos\theta - hmg sin\theta - hm\dot{v}_x - h_a F_{aero}}{l_f + l_r}$$

$$F_{zr} = mg cos\theta - F_{zf}$$

좌/우 바퀴 하중 분배

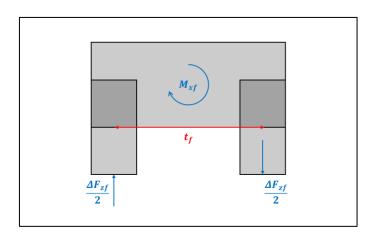
$$M_x = hma_y$$

$$M_x = hm(\dot{v}_y + v_x r)$$

롤 강성은 정적 하중에 비례한다고 가정

$$M_{xf} = M_x \cdot \left(\frac{l_r}{l_f + l_r}\right)$$

$$M_{xr} = M_x \cdot \left(\frac{l_f}{l_f + l_r}\right)$$



$$\Delta F_{zf} = \frac{M_{xf}}{t_f}$$
$$\Delta F_{zr} = \frac{M_{xr}}{t_r}$$

$$F_{z,FL} = \frac{F_{zf}}{2} - \frac{\Delta F_{zf}}{2}$$

$$F_{z,FR} = \frac{F_{zf}}{2} + \frac{\Delta F_{zf}}{2}$$

$$F_{z,RL} = \frac{F_{zr}}{2} - \frac{\Delta F_{zr}}{2}$$

$$F_{z,RR} = \frac{F_{zr}}{2} + \frac{\Delta F_{zr}}{2}$$

$$\begin{split} F_{z,FL} &= \frac{F_{zf}}{2} - \frac{hm(\dot{v}_y + v_x r)}{2t_f} \cdot \left(\frac{l_r}{l_f + l_r}\right) \\ F_{z,FR} &= \frac{F_{zf}}{2} + \frac{hm(\dot{v}_y + v_x r)}{2t_f} \cdot \left(\frac{l_r}{l_f + l_r}\right) \\ F_{z,RL} &= \frac{F_{zf}}{2} - \frac{hm(\dot{v}_y + v_x r)}{2t_r} \cdot \left(\frac{l_f}{l_f + l_r}\right) \\ F_{z,RR} &= \frac{F_{zf}}{2} + \frac{hm(\dot{v}_y + v_x r)}{2t_r} \cdot \left(\frac{l_f}{l_f + l_r}\right) \end{split}$$

3-DOF 전체 운동방정식

종방향 힘 평형

$$m\dot{v}_x = \sum F_{x,i} - F_{aero} - R_{roll} - F_{grade} + mv_y r$$

타이어 힘

$$\sum F_{x,i} = (F_{x,FL} + F_{x,FR})\cos\delta - (F_{y,FL} + F_{y,FR})\sin\delta + F_{x,RL} + F_{x,RR}$$
$$\sum F_{x,i} = -(F_{y,FL} + F_{y,FR})\sin\delta + F_{x,RL} + F_{x,RR}$$

$$F_{aero} = \frac{1}{2} \rho C_d A_f (v_x + V_{wind})^2$$

구름 저항

$$R_{roll} = f \left(F_{z,FL} + F_{z,FR} + F_{z,RL} + F_{z,RR} \right)$$

도로 경사각

$$F_{grade} = mg \sin\theta$$

횡방향 힘 평형

$$m\dot{v}_y = \sum F_{y,i} - mv_x r$$
 $m\dot{v}_y = (F_{y,FL} + F_{y,FR})cos\delta + (F_{x,FL} + F_{x,FR})sin\delta + F_{y,RL} + F_{y,RR} - mv_x r$ $m\dot{v}_y = (F_{y,FL} + F_{y,FR})cos\delta + F_{y,RL} + F_{y,RR} - mv_x r$

모멘트 힘 평형

$$\begin{split} I_z\dot{r} &= \sum \bigl(x_iF_{y,i} - y_iF_{x,i}\bigr) \\ I_z\dot{r} &= (l_fF_{y,FL} - \frac{t_fF_{x,FL}}{2}) + (\ l_fF_{y,FR} + \frac{t_fF_{x,FR}}{2}) + (\ -l_rF_{y,RL} - \frac{t_rF_{x,RL}}{2}) + (\ -l_rF_{y,RR} + \frac{t_rF_{x,RR}}{2}) \\ I_z\dot{r} &= (l_fF_{y,FL}) + (\ l_fF_{y,FR}) + (\ -l_rF_{y,RL} - \frac{t_rF_{x,RL}}{2}) + (\ -l_rF_{y,RR} + \frac{t_rF_{x,RR}}{2}) \end{split}$$

$$\begin{split} M_{z,Fx} &= -\frac{t_f F_{x,FL}}{2} + \frac{t_f F_{x,FR}}{2} - \frac{t_r F_{x,RL}}{2} + \frac{t_r F_{x,RR}}{2} = \frac{t_f}{2} \left(F_{x,FR} - F_{x,FL} \right) + \frac{t_r}{2} \left(F_{x,RR} - F_{x,RL} \right) \\ M_{z,Fy} &= l_f F_{y,FL} + l_f F_{y,FR} - l_r F_{y,RL} - l_r F_{y,RR} = l_f \left(F_{y,FL} + F_{y,FR} \right) - l_r \left(F_{y,RL} + F_{y,RR} \right) \end{split}$$

$$\begin{split} I_{z}\dot{r} &= l_{f}(F_{y,FL} + F_{y,FR}) - l_{r}(F_{y,RL} + F_{y,RR}) + \frac{t_{f}}{2} \big(F_{x,FR} - F_{x,FL} \big) + \frac{t_{r}}{2} \big(F_{x,RR} - F_{x,RL} \big) \\ I_{z}\dot{r} &= l_{f} \big(F_{y,FL} + F_{y,FR} \big) - l_{r} \big(F_{y,RL} + F_{y,RR} \big) + \frac{t_{r}}{2} \big(F_{x,RR} - F_{x,RL} \big) \\ I_{z}\dot{r} &= l_{f} \big(F_{y,FL} + F_{y,FR} \big) - l_{r} \big(F_{y,RL} + F_{y,RR} \big) + M_{z} \\ \bigg(M_{z} &= \frac{t_{r}}{2} \big(F_{x,RR} - F_{x,RL} \big) = \frac{t_{r}}{2} \Big(\frac{T_{RR}}{r_{e}} - \frac{T_{RL}}{r_{e}} \Big) \bigg) \end{split}$$

상태 벡터 & 연산 흐름

$$x = egin{bmatrix} \mathbf{v}_{\mathbf{v}} \\ \mathbf{v}_{\mathbf{y}} \\ \mathbf{r} \end{bmatrix}, \ \ u = egin{bmatrix} \delta \\ M_z \end{bmatrix}$$

입력 $\delta, M_z
ightarrow lpha_i, F_{x,i}, F_{y,i}
ightarrow \Sigma F, \Sigma M$
 $ightarrow \dot{v}_x, \dot{v}_y, \dot{r}
ightarrow ext{Integrator}
ightarrow ext{새로운 상태 } v_x, v_y, r$

토크 벡터링

$$M_z = rac{t_r}{2r_e} \cdot \Delta T$$

$$\Delta T = rac{2r_e}{t_r} \cdot M_z$$

$$T_{RR} = rac{T_{sum} + \Delta T}{2} = rac{T_{sum}}{2} + rac{r_e}{t_r} \cdot M_z$$

$$T_{RL} = rac{T_{sum} - \Delta T}{2} = rac{T_{sum}}{2} - rac{r_e}{t_r} \cdot M_z$$

$$(T_{sum} = T_{RR} + T_{RL})$$

타이어 슬립각 선형화

$$\alpha_{i} = \frac{v_{y',i}}{v_{x',i}} = \frac{-v_{x,i}sin\delta + v_{y,i}cos\delta}{v_{x,i}cos\delta + v_{y,i}sin\delta}$$

$$(sin\delta \approx \delta, cos\delta \approx 1, v_{x0}, v_y \approx 0, r \approx 0)$$

$$\alpha_i = \frac{-v_{x0}\delta + v_{y,i}}{v_{x0}} = \frac{v_{y,i}}{v_{x0}} - \delta = \frac{v_y + rx_i}{v_{x0}} - \delta$$

i	x_i	$\alpha_i = \frac{v_y + rx_i}{v_{x0}} - \delta$
FL	$+ l_f$	$\alpha_{FL} = \frac{v_y + rl_f}{v_{x0}} - \delta$
FR	$+ l_f$	$\alpha_{FR} = \frac{v_y + r l_f}{v_{x0}} - \delta$
RL	$-l_r$	$\alpha_{RL} = \frac{v_y - r l_r}{v_{x0}}$
RR	$-l_r$	$\alpha_{RR} = \frac{v_y - r l_r}{v_{x0}}$

$$\alpha_f = \frac{v_y + r l_f}{v_{x0}} - \delta$$

$$\alpha_r = \frac{v_y - r l_r}{v_{x0}}$$

상태 공간

상태 공간 정의 $\dot{x} = Ax + Bu + Ed$

스케줄링 파라미터

 v_{x0}

상태 벡터 x

 $\begin{bmatrix} \mathbf{v_y} \\ \mathbf{r} \end{bmatrix}$

제어 입력 u

 $[\boldsymbol{M}_{z}]$

외란 d

 $[\boldsymbol{\delta}]$

선형화 힘

$$F_{y,FL} \approx -C_{\alpha,FL} \cdot \alpha_{FL} \approx -C_{\alpha,FL} \cdot \left(\frac{v_y + rl_f}{v_{x0}} - \delta\right)$$

$$F_{y,FR} \approx -C_{\alpha,FR} \cdot \alpha_{FR} \approx -C_{\alpha,FR} \cdot \left(\frac{v_y + rl_f}{v_{x0}} - \delta\right)$$

$$F_{y,RL} \approx -C_{\alpha,RL} \cdot \alpha_{RL} \approx -C_{\alpha,RL} \cdot \left(\frac{v_y - rl_r}{v_{x0}}\right)$$

$$F_{y,RR} \approx -C_{\alpha,RR} \cdot \alpha_{RR} \approx -C_{\alpha,RR} \cdot \left(\frac{v_y - rl_r}{v_{x0}}\right)$$

$$F_{yf} = F_{y,FL} + F_{y,FR} \approx -C_{\alpha f} \cdot \left(\frac{v_y + rl_f}{v_{x0}} - \delta\right)$$

$$F_{yr} = F_{y,RL} + F_{y,RR} \approx -C_{\alpha r} \cdot \left(\frac{v_y - rl_r}{v_{x0}}\right)$$

$$(C_{\alpha f} = C_{\alpha,FL} + C_{\alpha,FR}, C_{\alpha r} = C_{\alpha,RL} + C_{\alpha,RR})$$

선형화 운동방정식

횡방향 운동 \dot{v}_{γ}

$$\dot{v}_{y} = \frac{1}{m} \cdot \left[\left(F_{y,FL} + F_{y,FR} \right) \cos \delta + \left(F_{y,RL} + F_{y,RR} \right) \right] - v_{x} r$$

$$\dot{v}_{y} = \frac{1}{m} \cdot \left[-C_{\alpha f} \cdot \left(\frac{v_{y} + r l_{f}}{v_{x0}} - \delta \right) - C_{\alpha r} \cdot \left(\frac{v_{y} - r l_{r}}{v_{x0}} \right) \right] - v_{x0} r$$

$$(\cos \delta \approx 1)$$

$$v_y:-rac{C_{lpha f}+C_{lpha r}}{mv_{x0}}v_y$$
 $r:-rac{l_fC_{lpha f}+l_rC_{lpha r}}{mv_{x0}}r-v_{x0}r$ $\delta:rac{C_{lpha f}}{m}\delta$ $M_z:0$

요잉 운동 \dot{r}

$$\dot{r} = \frac{1}{I_z} \cdot \left[l_f \left(F_{y,FL} + F_{y,FR} \right) - l_r \left(F_{y,RL} + F_{y,RR} \right) + M_z \right]$$

$$\dot{r} = \frac{1}{I_z} \cdot \left[l_f \left(-C_{\alpha f} \cdot \left(\frac{v_y + r l_f}{v_{x0}} - \delta \right) \right) - l_r \left(-C_{\alpha r} \cdot \left(\frac{v_y - r l_r}{v_{x0}} \right) \right) + M_z \right]$$

$$\dot{r} = \frac{1}{I_z} \cdot \left[-l_f C_{\alpha f} \cdot \left(\frac{v_y + r l_f}{v_{x0}} - \delta \right) + l_r C_{\alpha r} \cdot \left(\frac{v_y - r l_r}{v_{x0}} \right) + M_z \right]$$

$$v_y : -\frac{l_f C_{\alpha f} - l_r C_{\alpha r}}{I_z v_{x0}} v_y$$

$$r : -\frac{l_f^2 C_{\alpha f} + l_r^2 C_{\alpha r}}{I_z v_{x0}} r$$

$$\delta : \frac{l_f C_{\alpha f}}{I_z} \delta$$

$$M_z : \frac{1}{I_z} M_z$$

자코비안 행렬 계산

시스템 행렬 A

	v_y	r
\dot{v}_y	$-\frac{C_{\alpha f}+C_{\alpha r}}{mv_{x0}}$	$-\frac{l_f C_{\alpha f} - l_r C_{\alpha r}}{m v_{x0}} - v_{x0}$
r	$-\frac{l_f C_{\alpha f} - l_r C_{\alpha r}}{I_z v_{x0}}$	$-\frac{l_f^2 C_{\alpha f} + l_r^2 C_{\alpha r}}{I_z v_{x0}}$

$$A(1,1) = \frac{\partial \dot{v}_y}{\partial v_y}$$

$$A(1,1) - \frac{C_{\alpha f} + C_{\alpha r}}{m v_{x0}}$$

$$A(1,2) = \frac{\partial \dot{v}_y}{\partial r}$$

$$A(1,2) = -\frac{l_f C_{\alpha f} + l_r C_{\alpha r}}{m v_{x0}} - v_{x0}$$

$$A(2,1) = \frac{\partial \dot{r}}{\partial v_y}$$

$$A(2,1) = -\frac{l_f C_{\alpha f} - l_r C_{\alpha r}}{I_z v_{x0}}$$

$$A(2,2) = \frac{\partial \dot{r}}{\partial r}$$

$$A(2,2) = -\frac{l_f^2 C_{\alpha f} + l_r^2 C_{\alpha r}}{I_z v_{x0}}$$

행렬 A는 차량의 안정성(언더/오버스티어)과 응답 특성을 나타냄.

제어 입력 행렬 B

	M_z
\dot{v}_y	0
r	$\frac{1}{I_z}$

$$B(1,1) = \frac{\partial \dot{v}_y}{\partial M_z}$$

$$B(1,1)=0$$

$$B(2,1) = \frac{\partial \dot{r}}{\partial M_z}$$

$$B(2,1)=\frac{1}{I_z}$$

행렬 B는 제어 입력 M_z 의 영향을 나타냄.

외란 입력 행렬 E

$$\begin{array}{c|c}
\delta \\
\dot{v}_y & \frac{C_{\alpha f}}{m} \\
\dot{r} & \frac{l_f C_{\alpha f}}{I_z}
\end{array}$$

$$E(1,1) = \frac{\partial \dot{v}_y}{\partial \delta}$$

$$E(1,1)=\frac{C_{\alpha f}}{m}$$

$$E(2,1) = \frac{\partial \dot{r}}{\partial \delta}$$

$$E(2,1) = \frac{l_f C_{\alpha f}}{I_z}$$

행렬 E는 외란 δ 의 영향을 나타냄.

$$\left(l_f C_{\alpha f} - l_r C_{\alpha r}\right) > 0$$

언더스티어(Understeer) (앞 타이어의 영향력이 더 큼)

$$\left(l_f C_{\alpha f} - l_r C_{\alpha r}\right) < 0$$

오버스티어(Oversteer) (뒤 타이어의 영향력이 더 큼)

$$l_f^2 C_{\alpha f} + l_r^2 C \alpha_r$$

요잉 감쇠(Yaw Damping) 계수

운전자가 핸들을 꺾었다가 놓았을 때, 차량의 회전 운동(r)이 얼마나 빨리 진동을 감쇠하는지 결정함. 절대값이 클수록 감쇠가 커져서, 차량의 회전 움직임이 더 안정적이고 둔해짐. 작을수록 더 민첩하지만 불안정해짐.