Madèle de connamance

$$M_{m}(t) = R_{i_{1}}(t) + L \frac{di_{2}(t)}{dt}(t) + R_{di_{2}(t)}(t)$$

$$= 2(t) = R_{i_{1}}(t) + L \frac{di_{2}(t)}{dt}(t) + R_{di_{2}(t)}(t)$$

$$J_{2} \frac{d\omega(t)}{dt} = (2(t) + C_{2}(t)) + C_{3}(t)$$

$$d\theta_{m}(t) = \omega(t)$$

$$d\theta_{m}(t) = \omega(t)$$

$$e_{1}(t) = R_{e}(t)$$

$$e_{1}(t) = R_{e}(t)$$

$$C_{3}(t) = R_{e}(t)$$

$$C_{4}(t) = -R_{e}(t)$$

$$C_{5}(t) = -\mu_{0}(t) + C_{5}(t)$$

Si
$$\omega(t) = 0$$

Alos Si $|C_1(t) + C_2(t)| < C_5$

Alos $C_5(t) = -(C_1(t) + C_2(t))$

Sinon $C_5(t) = -\text{signe}(C_1(t) + C_2(t))$. Co

 $\partial_5(t) = K_1 \partial_m(t)$
 $\partial_5(t) = K_5 \partial_5(t) + \frac{K_5}{2} [K_5] - \frac{K_5}{2}$
 $\partial_5(t) = K_8 \omega(t)$

- s) Représentation d'état
 - 2) Madèle lineaire d'ordre 4
- 3) Réduction d'ordre (3 prus 2)
- 4) Analyse des modèles lenéaires

5) Synthere d'un dosendeur identité (sur le modèle l'adre 2) 6) Synthère d'un retour d'état + effet intégral (sur le modele d'ordre 2) 7) Evaluation des performances sus les malèles d'adre 3 et 4 z(f) u(f) y(f) (2(F) = f(2(F), MIH, S(F)) 3 y(t) = g(x(t), ult), S(t)

$$x(t) = \begin{cases} i_1(t) \\ i_2(t) \\ \partial_m(t) \\ \omega(t) \end{cases}$$

Analytiquement Si on néglige Ldis(F) devant vm(+)-Right-en(+) um(t)=Rn(t)+en(t) = Rn(t)+ Ke w(t) in(f) = { um(f) - ke w(t)

V-18857 107 $I_{2}(\rho)$ 0 1327. 10 × 7748 (p+406) Um(p) 4,3974.10 $\Theta_{m}(p)$ 7748 (p+4,066) Om (p) I2(p) $\approx \frac{2}{B} \Theta_m(p)$ -> remplee le 2° ágridion donc