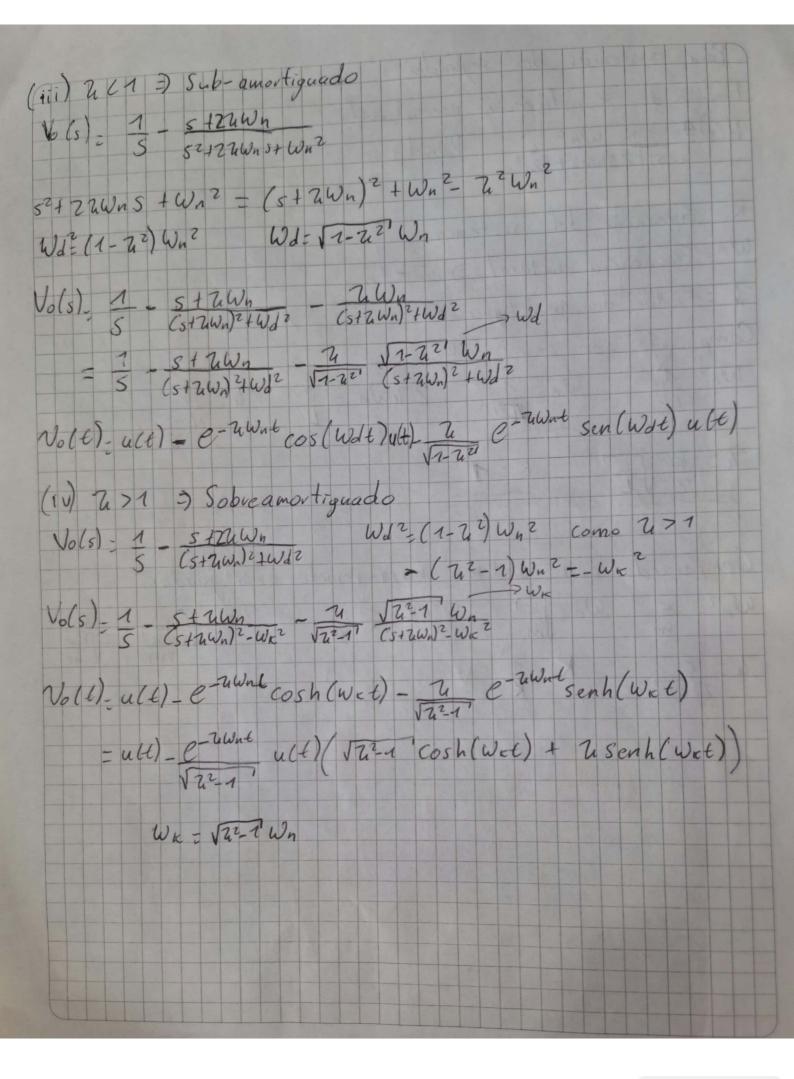


Sistemas de segundo orden - RLC y MRA Función de transferencia normalizada 1-1(5) - K Wn2 52+27 Wn5 + Wn2 Para entrada escalón Vill) : ult) V:(s)= 1 Vols) - K Wn2 1 - AK + K(Bs+C)
52+22Wn5+Wn2 5 - S + 52+22Wn5+Wn2 AKSZ + AKZZWAS + AKWAZ + KBSZ + KCS = KWAZ K(A+B)52+ K(24WnA+C)5+ K(WnZA) = KWnZ Sik=1 (A+B)=0 A=1=) B=-1 22WnA+C=O C=-22Wn Vo(5) - 1 - 5 + 24 Wn Polos 5=0 Syz = -4Wn + V(22-1) Wn (i) 7=0 > Oscilador Vo(5): 2 - 5 21422 => Vo(E)= u(E) - cos(wnt)u(E) (ii) 7:13 Criticamente amortiguado Vols) - 1 - 5 + 2Wn - 1 - Cs+ton Wn (s+wn)2 Vols) - 1 - 1 - War (s+Wa) 2 Noles-ult) - e-wat wate - water = 1-(1+ wat) e-wat ult)



N:(t) = S(t) Rara entrada impliso Va (s) = 1 Vols) - K Wn 2 52+226645+662 S: K=1 (1) 4:0 Vo(s) = Wn2 - Wn. Wh. 524Wn2 Oscilador Volt)- Wn sen(wnt) u(t) (ii) 2=1 Vo(s) - Wn2 - Wn2 - (s+ wn)2 No (t) = Warte-watu(t) (111) 221 52+22Wns + Wn2 = (s+2Wn)2+Wn2-22Wn2 W12-(1-42) WnZ $\frac{V_0(s)}{(s+uw)^2+wd^2} = \frac{wn^2}{(s+uw)^2+wd^2} = \frac{wd}{(s+uw)^2+wd^2}$ $\frac{\omega_n^2}{\omega_d} = \frac{\omega_n^2}{\sqrt{1+72^2}} = \frac{\omega_n}{\sqrt{1-72^2}}$ Nott)= Wn e-What sen (Wat) u(t) (iv) 7>1 (1-22)Wn2=Wd2 =) -(22-1)Wn2=-WE2 Vols) - Wn2 - Wn2 - Wn2 - Wx2 Wa W - W - W - VZZ-1 Volt). Wn e-work senh (wxt) u(t)

2. c(t): Ac sen(27 Fet) Ac, Fc & IR; m(t) & IR y(t): (1+ m(t)) c(t) => Y(w): FEC(t)3 + Ff m (+) c(t)3 FLOGO: Action Contations = Action contations C(w): Ac[2n8(w-2nfc)-2n8(w+2nfc)] Fom(t)c(t) = Ac [M(W-ZnFc) - M(W+ZnFc)] Y(w): An [S(w-2nte)-S(w+2nte)] + 1 [M(w-2nte)-M(w+2rete)] La señal modulada es la seña original, pero transportada por una señal de alta frecuencia. Es recesario de modular esta señal con el fin de obtener una señal may similar a la original. Para ello se usa un filtro pasabajas Filtro pasabajos Butterworth Función de transferencia H(s) - 1 Donde n=orden We = ZTEFe; para nuestro caso te = 3500 Para pasar a 7 > 5-2 1-2" - Ponde Ts: Penodo de muestres H(Z) - 1 (Z 1-2-1/6 T 1+2-1/7 + 1