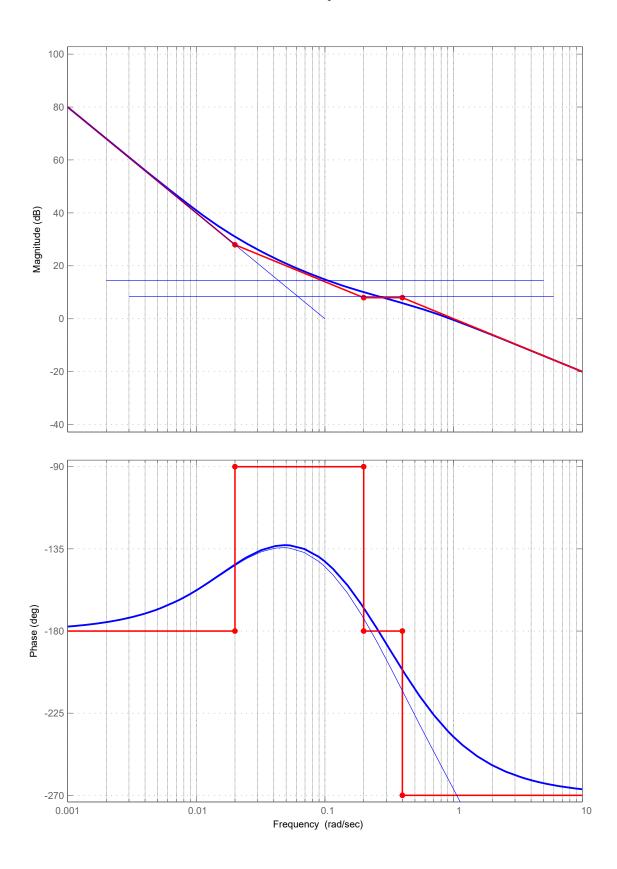


## Bode Diagram



10 Holdeelementet fører tilnærmet til at det inhoduseres en lidsforsimbelse = \frac{1}{2} i den lubbede sløyfen. Dette gir tilnærmet en my no = ho e = Se figur forrige side. Vi må addere - \(\frac{1}{2}\). Se figur forrige side. Vi må addere - \(\frac{1}{2}\). W = -0.5 w ved alle frakvenser, des. -0.5 \cdot \(\frac{180}{11}\). W mår vi gjör om til grader. 1 d) Fra dragrammet sær n'at vi må redurere Up med ca 15.5 d B for å få 6 d B fase mærgim Ny lep bliv da 1.0 10 − 15.5 ≈ 0.17 Krystfelwersen et ca- 0.093. Fasebidiget blir da -0.5 10.093 = -207 => minimal immirluing fre holdeeleventet => Ter liten noh! (e) Nevneren i det lubrede system blir no(s) + to(s), der ho = to 52 (1+ 0/25) + Kpk (1+725 X1-7,5) = ot253+ (1 - T,T2KpK)s2+ 10/10(T2-T1)S+ KpK XT2 Kpk (T2-T1) (1 = KpkT1,T2) Kpk Kp R (T2-T1 - X T2 / 1 - Kp (17, 12) For det første må ælle kæffinienstere i no(s) t(o(s)) ha semme forlegn. Dette innebærer teravet T2>T, 44 note som en simelig, for ned  $t_2 \leq T$ , ville

Let i like bli mulij a far fasen til ho over

-180°, des. si ville i like hatt noen derwaterthening.

13) Evstatiet e sed en vay nal approhismasjon,

J. chr. e s a 1-\frac{1}{2}

1+\frac{1}{2}

Oppgare 2 a) Vi har for rombemperaturen:

c\_V dx1 = g\_{1V}(v-x\_1) + g\_{21}(x\_2-x\_1)

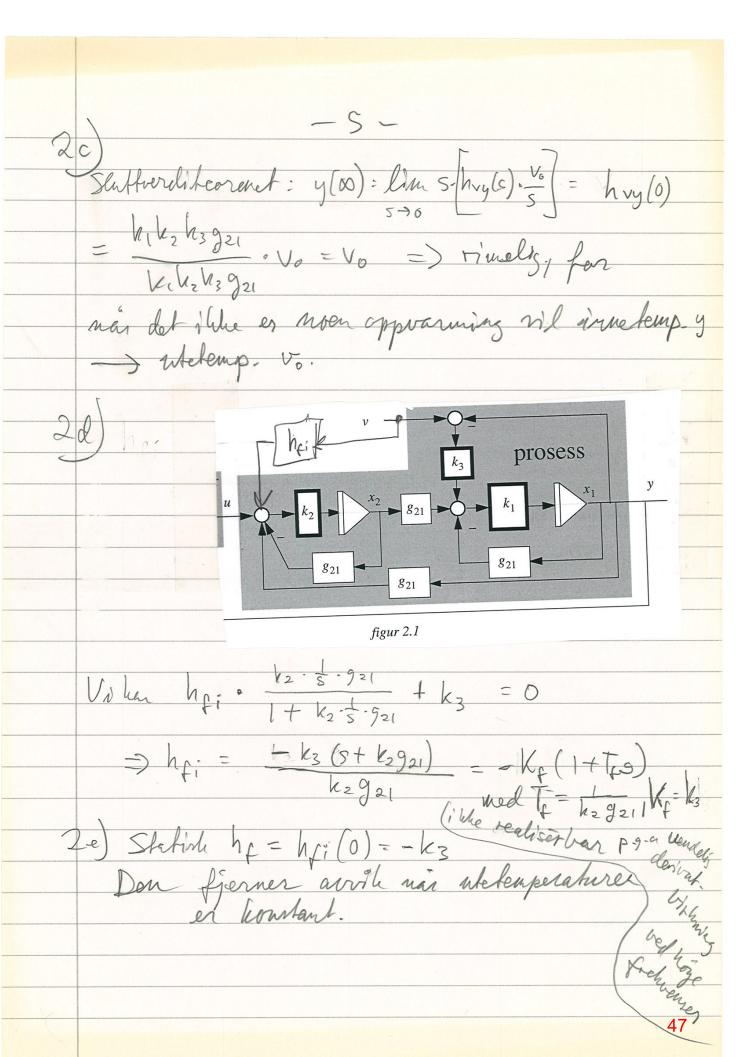
=) \frac{1}{2} = \text{V}\_1, \quad g\_{1V} = \text{V}\_2

For owner:

CE d&2 = u - g21 (X2-X1)

=) k2 = 1

1+ (g21+k2)k1 5 1-h1h2 921  $\frac{t_3 \cdot N_1 \cdot N_2}{N_3 \cdot N_1 \cdot N_2 - t_1 t_2 N_3 g_{21}} = \frac{k_1 k_3 (s + k_2 g_{21})}{(s + k_2 g_{21})(s + (g_{21} + k_3)k_1) - k_1 k_2 g_{21}^2}$ 52 + (k2 g21 + k1 k3 + k1 g21) 5 + k1 k2 k3 g21 + k1 k2 g21 - k1 k3 g21 hills (5+ 42 g21) 52 + (gz, { h, thz ) + h, hz ) s + k, hz h3 gz,



## Eksamen i SIE3005 reguleringsteknikk (flervalgs-seksjon) NTNU, 15. mai 2003

Høyeste oppnåelige samlet poengsum = 50.00

```
Α
             В
                  C D
                            Ε
      -0.40 -0.40 -0.40 -0.40 -0.40 2.00
o 1
o 2 2.00 -0.40 -0.40 -0.40 -0.40 -0.40
o 3
     -0.40 -0.40 -0.40 -0.40 2.00 -0.40
o 4 -0.40 2.00 -0.40 -0.40 -0.40
o 5 -0.40 -0.40 -0.40 2.00 -0.40 -0.40
o 6 -0.40 -0.40 2.00 -0.40 -0.40 -0.40
o 7 -0.80 -0.80 -0.80 -0.80 4.00 -0.80
o 8
     -0.60 -0.60 -0.60 3.00 -0.60 -0.60
o 9 1.33 1.33 -0.50 -1.75 -1.75 1.33
     -0.70 -0.43 -0.43 -0.43 3.00 -1.00
o11 -0.97 4.00 -0.97 -0.97 -0.10 -0.97
o12 -1.33 -1.33 1.33 1.33 -1.33 1.33
o13 2.00 -1.00 -1.00
o14 -1.00 2.00 -1.00
o15 2.00 -1.00 -1.00
o16 -1.00 -1.00 2.00
o17 -1.00 2.00 -1.00
o18 2.00 -1.00 -1.00
o19 -0.97 4.00 -0.97 -0.97 -0.97 -0.10
```