Hochschule für Angewandte Wissenschaften Hamburg Department für Informations- und Elektrotechnik



Anzahl der abgegebenen Blätter:

Klausur: Grundlagen der Nachrichtentechnik (E4a) vom 12. Juli 2007

Quellen ist nur zur Kontrolle erlaubt. Der Lösungsweg ist in diesem Fall anzugeben! übernommen werden (mit Quellenangabel). Die Verwendung von Formein aus anderen Hinwels 1: Formein dürfen nur aus dem aktuellen Vorlesungsskript von Prof. Missun

erhalten nur eine stark verringerte Punktzahl Lösungen ohne Herleitungen

| Summe 90 4 .9 | (Zusatzaufgabe) (20) | Aufgabe 4 × 15 1A | Aufgabe 3 k 30 g | Aufgabe 2 K 20 18 | Aufgabe 1 X 25 // | bearbeitet mögliche (X = ja) Punktzahl erreichte Punktzahl | |
|----------------------|----------------------|-------------------|----------------------|-------------------|-------------------|---|--|
| | | | | | | e Punktzahi | |

Aufgabe 1 Leitung (25 Punkte)

Gegeben sei schwäch gedämpfte Leitung (G'=0) mit den Eigenschaften:

Dämpfung: 4dB/100m, Länge: 50 m, Verzögerung: T=250 ns, Widerstandsbelag: R'=0,5 Ω /m

- Berechnen Sie den Betrag des Wellenwiderstandes | Zw |, den Verkürzungsfaktor k und die Leitungsbeläge L' und C'
- 9 Begründen Sie Ihre Antwort (Verständnisfragel) Kann die Leitung ein Signal verzerrungsfrei oder nur nahezu verzerrungsfrei übertragen?

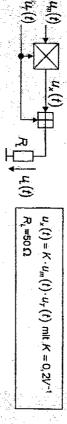
Aufgabe 2 Rauschzahl (20 Punkte)

maximal 100kHz. Neben dem Eingangssignal intt nur thermisches Rauschen auf (T=300 Kelvin). gangswiderstand. Das Eingangssignal habe einen Effektivwert von 3 μ V und eine Bandbreite von Ein Verstärker habe eine Bandbreite von 100kHz und jeweils 100Ω Eingangs- und Aus-

- Leistungsverstärkungsfaktor V_p in dB und die meximale Rauschzahl F des Verstärkers. Am Ausgang soil ein Signal- zu Rauschabstand von 20 dB erreicht werden und die Ausgangsleistung <u>8</u> 6 ₩ď betragen. Berechnen minimalen
- b) Das Eingengssignal habe nun nur 50kHz Bandbreite. Ein ideales Filter mit 0dB gangswiderstand wird nach dem Verstärker eingebaut. Wie groß ist der Signal- zu Rauschabstand am Filterausgang? (Hinweis: Beachten Sie die Rauschieistung.)

Aufgabe 3 Amplitudenmodulation (30 Punkte)

Folgendes System aus Multiplizierer und Addierer wird zur Amplitudenmodulation verwendet.



Es gilt $u_m(t) = \hat{u}_1 \cos(\alpha_m t) + \hat{u}_2 \cos(3\alpha_m t)$ und $u_r(t) = \hat{u}_r \cos(\alpha_r t)$ mit $\hat{u}_1 = 2V$, $\hat{u}_2 = 0.5V$, $\hat{u}_r = 2V \text{ und } \omega_r \gg \omega_m$

Dozent VLM

Fach GN

- Klausurensammlung

- Bestimmen Sie die maximalen und minimalen Wert von $u_{\epsilon}(t)$ (Hinweis: Skizzieren Sie das Signal $u_m(t)$.)
- Berechnen Sie den Modulationsgrad von $u_{t}(t)$

9

Berechnen Sie die Effektivwerte aller Spektrallinien des Ausgangssignals $u_{L}(t)$

Aufgabe 4 Klirrfaktorberechnung (15 Punkte)

Semester E4

WS

FSR

Eine Verstärkerkennlinie wird beschrieben durch $u_A(u_E) = u_E + a \cdot u_E^2$ mit $a = 0.01 \cdot V^{-2}$. Nun wird rdas Signal $u_{x}(t)=\tilde{u}_{x}\cos(\omega_{0}t)$ auf den Verstärker gegeben wird

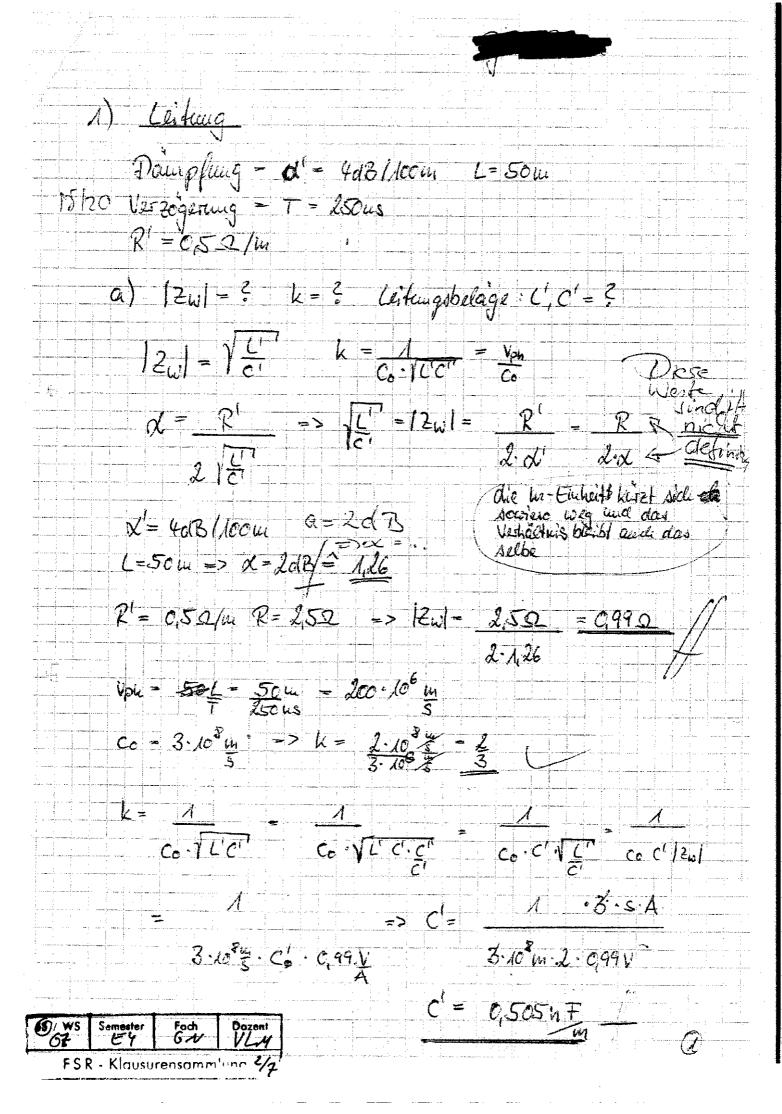
- Berechnen Sie den Klirrfaktor k als Funktion von a und $U_{\mathcal{E}}$.
- Gegen welchen Wert konvergiert der Klimfaktor für $\vec{u}_E o \infty$?

Zusatzaufgabe Filterentwurf (20 Punkte)

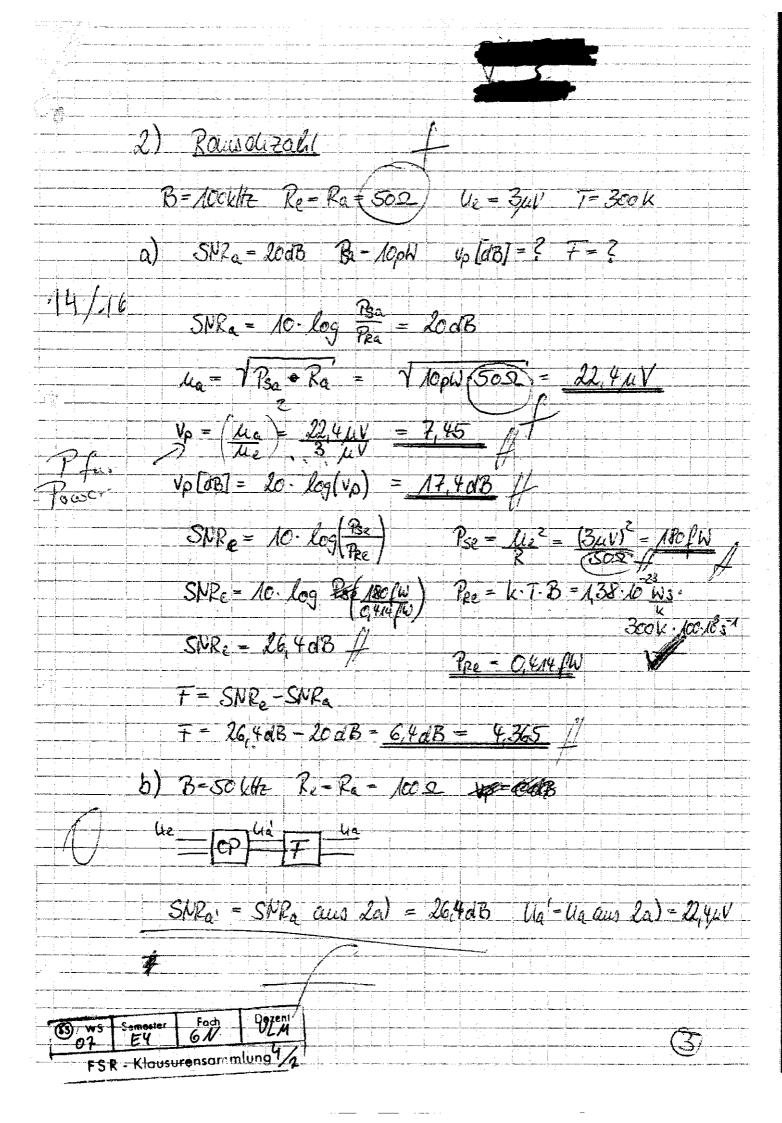
Entwerfen Sie ein Butterworthfilter 6-ter Ordnung in Normalform (3dB Dämpfung bei $\omega = a_g$).

- Bestimmen Sie alle Polstellen des stabilen Butterworthfliters und skizzieren Sie diese in der komplexen Ebene
- Das Übertragungsfunktion kann als Produkt von Teilfunktionen zweiter Ordnung mit reellwertigen Koeffizienten geschrieben werden. Berechnen Sie diese Koeffizienten

9



| 1 tivl | - \(\(\) | => L | ′ = 12, | Ji °C | The state of the s | | 1 |
|--|--|--|----------|--|--|--|--|
| | | 1 | = (0,0 | 19 V)2. | 0,50 | 5 As | |
| | | | = 4,9. | 5 n H | | | |
| The state of the s | many | | | М | -7 | The second secon | |
| 5) | Das Sigu übertragen | al with | d ualuz | (V2/3/ | Hungs | fai _ | |
| 7/5 | übertragen. | . Es i | at ausee | ilizBlick | (2017 | Verzeges | tsud |
| | gedampft. | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | 1/100- | zonz | | *************************************** | |
| | | | | | | | |
| | | | | The state of the s | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | 1 | | |
| And the design of the second s | The state of the s | | - | | *************************************** | Y 1 | |
| | | | | COMMUNICATION OF THE STATE OF T | | MATERIAL MAT | |
| | | | | | | MOTOR SECTION AND SECTION ASSESSMENT | |
| | * | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | All and | | | two of state of the state of th | | |
| The second secon | | energy special control of the contro | | | | | Mark 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | | |
| | | | | | | A CONTROL OF THE CONT | |
| WS Semester | Fodi Dozeni | AMMAN AND AND AND AND AND AND AND AND AND A | | | | | |



| 3) Auplitudu modulation |
|--|
| a) $u_{x}(t) = K \cdot u_{x}(t) \cdot u_{x}(t) + K \cdot 0 \cdot$ |
| $u_{\tau}(t) = u_{\tau} \cos(c_{0} + u_{\tau}) + u_{\tau} \cos(3c_{0} + u_{\tau})$ $u_{\tau}(t) = u_{\tau} \cos(c_{0} + u_{\tau}) + u_{\tau} \cos(3c_{0} + u_{\tau})$ $u_{\tau} = 2v u_{\tau} = c_{\tau} \leq v$ $u_{\tau} = 2v \alpha_{\tau} \gg c_{0} = c_{0}$ |
| $\mu(t) = \mu_{\gamma}(t) + \mu_{\chi}(t)$ $= \lambda_{\gamma}(\cos(\omega_{\gamma}t) + c_{\gamma}\lambda_{\gamma}^{-1}(2V\cos(\omega_{\omega}t) + Q5V\cos(3\omega_{\omega}t))$ $+ \lambda_{\gamma}(\cos(\omega_{\gamma}t) + Q5V\cos(3\omega_{\omega}t))$ |
| = $2V\cos(\alpha_{1}t) + 0.2V(4\cos(\alpha_{1}t)\cos(\alpha_{1}t) + \cos(3\alpha_{1}t)\cos(\alpha_{1}t))$ = $\cos(x_{1}) \cdot \cos(x_{2}) = 4\cos(x_{1}-x_{2}) + \cos(x_{1}+x_{2})$ => $\cos(\alpha_{1}t)\cos(\alpha_{1}t) = 4\cos(\alpha_{1}-\alpha_{1}t) + \cos(\alpha_{1}t\alpha_{1}t)$ |
| => Cos(copt) cos(comt) = Cos(copt) => Cos(copt) cos(comt) = Cos(copt) |
| $Li_{L}(t) = 2V\cos(c_{1}t) + QtV\cos(c_{2}tc_{1}t) + Qt\cos(c_{2}tc_{1}t) + Qt\cos(c_{2}tc_{1}t)$ |
| |
| A well and Devent |

FSR - Klausurensammlung 5/4



$$|S|S = \frac{l_1 \log x - l_2 \log y}{l_1 \log x + l_2 \log y} = \frac{2V}{4V} = 0.5 = 50.5$$

81,10 has A facult of

11 = 2 (cy cos(0x - com)+) dt +

7. co.-com (co./com) 7.

0, 10 com => cox com 2 00+

1000 - 12. hx

=> M1 = 0,4V · cos(0,-0,1) M199 = 72.0,4V=0,566V

M2 = 0,4 v · cos((co+con)+) weep = 1 0,566 v

113 = 91. COS (CO)-COL) MING = 72.0,1 = 0,161V

M4 = O,1. COS(Coop+Cou)t) M3-9 = 1 0,1410

| Ø/** | Semester | Fach GN | Dozent VLM |
|------|------------|------------|---------------|
| F | SR - Klaus | urensamin | lung6/2 |

4) Klinfaktorberedening

$$\lim_{\epsilon \to 0} (u_{\epsilon}) = \lim_{\epsilon \to 0} (u_{\epsilon} + a \cdot u_{\epsilon})^{3} \quad a = 0.01 \text{ V}^{-2}$$

$$\lim_{\epsilon \to 0} (t) = \lim_{\epsilon \to 0} \cos(c x_{\epsilon} t)$$

$$\frac{a \left(u_{E}(t) \right)^{3} - \left(u_{E} \cos(\omega_{o}t) \right)^{3} \cdot a}{u_{E} \cos(\omega_{o}t) + a \left(u_{E} \cos(\omega_{o}t) \right)^{3}}$$

$$\frac{1}{1+(1+\cos(\cos(\omega_0t))^2 \cdot a} = \frac{(1+\cos(\cos(\omega_0t))^2 \cdot a}{1+(1+\cos(\omega_0t))^2 \cdot a}$$

$$k = \frac{\hat{l}_{\pm}^2 \cos^2(\omega_0 t) \cdot a}{1 + \hat{l}_{\pm}^2 \cos(\omega_0 t) \cdot a}$$

$$Cos^{\ell}(\omega_{o}t) = cos(\omega_{o}t)cos(\omega_{o}t) = \frac{1}{2}[cos(c) + cos(2\omega_{o}t)]$$

=>
$$k = \frac{1}{1 + 1 + 1} \cdot a \cdot \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{$$

$$= 1 + \cos(2\omega_{ot})$$

$$\frac{1}{2\omega_{ot}} + 1 + \cos(2\omega_{ot})$$

b)
$$k = lim k \rightarrow 1 + cos(2\omega_0 t) = 1$$

$$\frac{1}{100} + cos(2\omega_0 t)$$

| 02 ws | Samester | Fach | Dozeni |
|-------|------------|---------|--------|
| | EY | GN | VLA |
| ESI | t - Klausu | rensamm | lung 2 |

