

**Zeitschrift:** Bulletin des Schweizerischen Elektrotechnischen Vereins  
**Herausgeber:** Schweizerischer Elektrotechnischer Verein ; Verband Schweizerischer Elektrizitätswerke  
**Band:** 45 (1954)  
**Heft:** 13  
  
**Artikel:** Allgemeine Formeln für die Berechnung von einfachen Filtern  
**Autor:** Schmutz, K.  
**DOI:** <https://doi.org/10.5169/seals-1061180>

### **Nutzungsbedingungen**

Die ETH-Bibliothek ist die Anbieterin der digitalisierten Zeitschriften auf E-Periodica. Sie besitzt keine Urheberrechte an den Zeitschriften und ist nicht verantwortlich für deren Inhalte. Die Rechte liegen in der Regel bei den Herausgebern beziehungsweise den externen Rechteinhabern. Das Veröffentlichen von Bildern in Print- und Online-Publikationen sowie auf Social Media-Kanälen oder Webseiten ist nur mit vorheriger Genehmigung der Rechteinhaber erlaubt. [Mehr erfahren](#)

### **Conditions d'utilisation**

L'ETH Library est le fournisseur des revues numérisées. Elle ne détient aucun droit d'auteur sur les revues et n'est pas responsable de leur contenu. En règle générale, les droits sont détenus par les éditeurs ou les détenteurs de droits externes. La reproduction d'images dans des publications imprimées ou en ligne ainsi que sur des canaux de médias sociaux ou des sites web n'est autorisée qu'avec l'accord préalable des détenteurs des droits. [En savoir plus](#)

### **Terms of use**

The ETH Library is the provider of the digitised journals. It does not own any copyrights to the journals and is not responsible for their content. The rights usually lie with the publishers or the external rights holders. Publishing images in print and online publications, as well as on social media channels or websites, is only permitted with the prior consent of the rights holders. [Find out more](#)

**Download PDF:** 16.01.2026

**ETH-Bibliothek Zürich, E-Periodica, <https://www.e-periodica.ch>**

# BULLETIN

DES SCHWEIZERISCHEN ELEKTROTECHNISCHEN VEREINS

GEMEINSAMES PUBLIKATIONSORGAN

DES SCHWEIZERISCHEN ELEKTROTECHNISCHEN VEREINS (SEV) UND  
DES VERBANDES SCHWEIZERISCHER ELEKTRIZITÄTSWERKE (VSE)

## Allgemeine Formeln für die Berechnung von einfachen Filtern

Von K. Schmutz, Zürich

621.372.54

Für die im Anhang tabellierten Filterschaltungen werden die Übertragungseigenschaften (Verhältnis von Ausgangsspannung zu Eingangsspannung, bzw. Ausgangsspannung zu Eingangsstrom) und die Eingangsimpedanz als Funktionen einer normierten Frequenz angegeben. Die Berechnungen werden durchgeführt für beliebiges Verhältnis von Quellenwiderstand zu Abschlusswiderstand und mit Berücksichtigung der Kreisverluste. Die Formeln werden ausgewertet und in Kurvenblättern graphisch dargestellt. Der Rechnungsgang ist für alle Filterschaltungen ähnlich und wird vollständig durchgeführt für eine vierkreisige Bandfilterschaltung. Zum Schluss wird eine tabellarische Zusammenstellung der wichtigsten Filterschaltungen und der zugehörigen Formeln und Definitionen gegeben, die gestatten, Filter unter Berücksichtigung der Verluste so zu dimensionieren, dass sich gute Übertragungseigenschaften ergeben.

En annexe sont indiquées les propriétés de transfert (rapport entre la tension de sortie et la tension ou le courant d'entrée) et l'impédance d'entrée des filtres électromagnétiques comprenant jusqu'à quatre circuits résonants. Les calculs sont exécutés pour un rapport quelconque entre la résistance de sortie et la résistance d'entrée et tiennent compte des pertes. Les équations sont calculées numériquement et les résultats sont représentés graphiquement. La méthode de calcul est indiquée complètement pour le filtre à quatre circuits résonants. Pour les filtres plus simples, le principe est le même. Un annexe contient, sous forme de tables et de diagrammes graphiques, toutes les indications nécessaires au dimensionnement des filtres en tenant compte des pertes. On peut ainsi obtenir des filtres ayant des propriétés de transmission satisfaisantes.

### 1. Allgemeines

In vielen Gebieten der Hochfrequenztechnik werden Filter zur Aussiebung eines gewünschten Frequenzbandes benötigt. Die meisten Filtertheorien vernachlässigen die Verluste der Filterelemente und setzen ausserdem noch voraus, dass der Abschlusswiderstand gleich dem Quellenwiderstand sei. Die Vernachlässigung der Kreisverluste ist bei Siebschaltungen mit mehr als fünf Kreisen kaum mehr zu umgehen, wenn nicht besondere Hilfsmittel für die Berechnung zur Verfügung stehen (spezielle Rechenmaschinen). Für einfache Filterschaltungen aber ist es ohne weiteres möglich, die Berechnung durchzuführen bei beliebigem Verhältnis von Quellenwiderstand zu Abschlusswiderstand und unter Berücksichtigung der Kreisverluste. Letzteres ermöglicht, Filter mit guten Übertragungseigenschaften zu bauen auch mit Filterelementen geringerer Güte.

Im folgenden wird gezeigt, dass sich die Übertragungseigenschaften vieler einfacher Filterschaltungen mit wenigen einfachen Formeln beschreiben lassen. Die Herleitung der Formeln wird nach dem gleichen Prinzip durchgeführt, wie es R. Feldtkeller in seiner «Theorie der Rundfunksiebschaltungen» anwendet [1]<sup>1)</sup>.

### 2. Grundlagen

Ein aktiver Zweipol, bestehend aus einer elektromotorischen Kraft und einer beliebigen Kombination von linearen Widerständen, kann ersetzt werden durch eine Ersatzspannungsquelle oder eine Ersatzstromquelle.

Dabei ist die in Fig. 1b eingetragene E.M.K.  $\bar{E}$  gleich der in der Schaltung nach Fig. 1a auftretenden Leerlaufspannung zwischen den Klem-

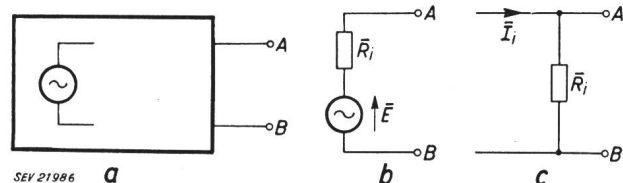


Fig. 1

Ersatz eines Zweipols mit eingetragter E.M.K.

a Zweipol mit eingetragter E.M.K.; b Ersatz durch eine Ersatzspannungsquelle; c Ersatz durch eine Ersatzstromquelle

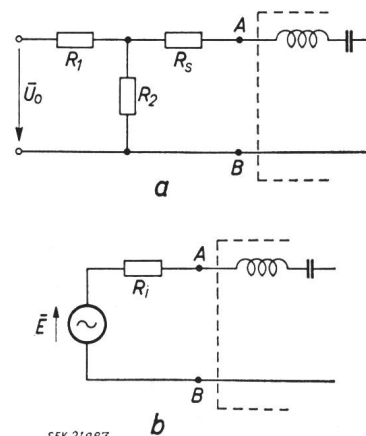


Fig. 2

Beispiel einer Ersatzschaltung

a Eingangsschaltung b Vereinfachung  
 $R_1, R_2, R_s$  Ohmsche Widerstände

$$\bar{E} = \frac{R_2}{R_1 + R_2} \cdot \bar{U}_0 \quad R_i = R_s + \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2}$$

<sup>1)</sup> siehe Literaturverzeichnis am Schluss.

men  $A$  und  $B$ . Der in Fig. 1c angegebene eingepreßte Strom  $\bar{I}_i$  ist gleich dem in der Schaltung nach Fig. 1a auftretenden Kurzschlußstrom zwischen den Klemmen  $A$  und  $B$ . Der innere Widerstand  $\bar{R}_i$  ergibt sich als  $\bar{R}_i = \bar{E}/\bar{I}_i$ .

Unter Verwertung dieser Tatsachen kann z. B. die Eingangsschaltung nach Fig. 2a stark vereinfacht werden (Fig. 2b).

Für alle im Anhang tabellierten Filterschaltungen wird die Vereinfachung der Eingangsschaltung als durchgeführt betrachtet.

### 3. Ableitungen

Der Rechnungsgang ist für alle Filterschaltungen ähnlich und wird hier für eine vierkreisige Bandfilterschaltung durchgeführt, deren Ersatzschema in Fig. 3 gegeben ist.

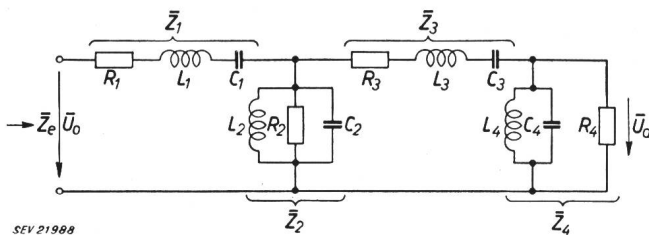


Fig. 3

Ersatzschema einer vierkreisigen Filterschaltung

Die Berechnung folgt unter folgenden Voraussetzungen:

1. Alle Schwingungskreise haben die gleiche Resonanzfrequenz.

2. Die Verlustwiderstände der Schwingungskreise werden im betrachteten Frequenzbereich als konstant angesehen.

3. Der Verlustwiderstand des ersten Kreises ist in  $R_1$ , jener des letzten Kreises in  $R_4$  enthalten.

Mit den in Fig. 3 gewählten Bezeichnungen wird das Verhältnis von Ausgangsspannung zu Eingangsspannung:

$$\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} = \frac{1}{\left(1 + \frac{\bar{Z}_1}{\bar{Z}_2} + \frac{\bar{Z}_1}{\bar{Z}_4} + \frac{\bar{Z}_3}{\bar{Z}_4} + \frac{\bar{Z}_1}{\bar{Z}_2} \cdot \frac{\bar{Z}_3}{\bar{Z}_4}\right)} \quad (1)$$

und die Eingangsimpedanz  $\bar{Z}_e$ :

$$\bar{Z}_e = \bar{Z}_1 + \frac{\bar{Z}_2 \cdot (\bar{Z}_3 + \bar{Z}_4)}{\bar{Z}_2 + \bar{Z}_3 + \bar{Z}_4} =$$

$$= \frac{1 + \frac{\bar{Z}_1}{\bar{Z}_2} + \frac{\bar{Z}_1}{\bar{Z}_4} + \frac{\bar{Z}_3}{\bar{Z}_4} + \frac{\bar{Z}_1}{\bar{Z}_2} \cdot \frac{\bar{Z}_3}{\bar{Z}_4}}{\frac{1}{\bar{Z}_2} + \frac{1}{\bar{Z}_4} + \frac{\bar{Z}_3}{\bar{Z}_2 \cdot \bar{Z}_4}}$$

$$\bar{Z}_e = \frac{\bar{U}_0}{\bar{U}_a} \cdot \frac{1}{\left(\frac{1}{\bar{Z}_2} + \frac{1}{\bar{Z}_4} + \frac{\bar{Z}_3}{\bar{Z}_2 \cdot \bar{Z}_4}\right)} \quad (2)$$

wobei:

$$\begin{aligned} \bar{Z}_1 &= R_1 + j\omega L_1 + \frac{1}{j\omega C_1} \\ \bar{Z}_3 &= R_3 + j\omega L_3 + \frac{1}{j\omega C_3} \\ \frac{1}{\bar{Z}_2} &= \frac{1}{R_2} + \frac{1}{j\omega L_2} + j\omega C_2 \\ \frac{1}{\bar{Z}_4} &= \frac{1}{R_4} + \frac{1}{j\omega L_4} + j\omega C_4 \end{aligned} \quad (3)$$

Mit Hilfe der Definitionen

$$\begin{aligned} a &= \frac{R_1}{R_4}; \quad b = \frac{R_4}{R_2}; \quad c = \frac{R_3}{R_4}; \quad \omega_0 = \frac{1}{\sqrt{L_1 C_1}} = \\ &= \frac{1}{\sqrt{L_2 C_2}} = \frac{1}{\sqrt{L_3 C_3}} = \frac{1}{\sqrt{L_4 C_4}} \\ m &= \frac{L_4}{L_2}; \quad \lambda = \frac{L_3}{L_1}; \quad \mu = \frac{\omega_0^2 L_1 L_4}{R_4^2}; \\ \Omega' &= \frac{R_4}{\omega_0 L_4} \cdot \left(\frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega}\right) \end{aligned} \quad (4)$$

können die Ausdrücke für

$$\bar{Z}_1, \frac{1}{\bar{Z}_2}, \bar{Z}_3 \text{ und } \frac{1}{\bar{Z}_4}$$

in folgender Form geschrieben werden:

$$\begin{aligned} \bar{Z}_1 &= R_4 (a + j\mu\Omega'); \quad \bar{Z}_3 = R_4 (c + j\lambda\mu\Omega') \\ \frac{1}{\bar{Z}_2} &= \frac{1}{R_4} (b + j m \Omega'); \quad \frac{1}{\bar{Z}_4} = \frac{1}{R_4} (1 + j \Omega') \end{aligned} \quad (5)$$

Setzt man die Gleichungen (5) in Gleichung (1) ein und ordnet im Nenner nach Real- und Imaginärteil, so erhält man für das Verhältnis  $\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0}$ :

$$\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} = \frac{1}{\left[ (1 + a + ab + abc + c) - \Omega'^2 \{ \mu (1 + m + \lambda + am\lambda + ab\lambda + bc + b\lambda\mu + cm) + acm \} + \right.} \quad (6)$$

$$\left. + \Omega'^4 \cdot m\lambda\mu^2 + \right. \\ \left. + j \Omega' \{ \mu (1 + \lambda + ab\lambda + b + bc) + a + abc + am + acm + c \} - \right. \\ \left. - j \Omega'^3 \mu (m\lambda\mu + am\lambda + b\lambda\mu + cm) \right]$$

Klammert man im Nenner den Ausdruck  $(1 + a + ab + abc + c)$  aus und definiert als normierte Frequenz  $\Omega$ ,

$$\Omega = \Omega' \frac{\mu (1 + \lambda + ab\lambda + b + bc) + a + abc + am + acm + c}{1 + a + ab + abc + c} \quad (7)$$

so erhält man für  $\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0}$ :

$$\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} = \frac{1}{(1 + a + ab + abc + c)} \cdot \left[ \left\{ 1 - \Omega^2 \cdot \frac{(1 + a + ab + abc + c) [\mu(1 + m + \lambda + am\lambda + ab\lambda + bc + b\lambda\mu + cm) + acm]}{[\mu(1 + \lambda + ab\lambda + b + bc) + a + abc + am + acm + c]^2} + \right. \right. \quad (8)$$

$$\left. \left. + \Omega^4 \cdot \frac{(1 + a + ab + abc + c)^3 m\lambda\mu^2}{[\mu(1 + \lambda + ab\lambda + b + bc) + a + abc + am + acm + c]^4} \right\} + \right.$$

$$\left. + j \left\{ \Omega - \Omega^3 \cdot \frac{(1 + a + ab + abc + c)^2 \cdot \mu(m\lambda\mu + am\lambda + b\lambda\mu + cm)}{[\mu(1 + \lambda + ab\lambda + b + bc) + a + abc + am + acm + c]^3} \right\} \right]$$

Setzt man für die Koeffizienten von  $\Omega^2$ ,  $\Omega^3$  und  $\Omega^4$ , die ja Konstanten sind, die Abkürzungen

$$A = \frac{(1 + a + ab + abc + c) \cdot [\mu(1 + m + \lambda + am\lambda + ab\lambda + bc + b\lambda\mu + cm) + acm]}{[\mu(1 + \lambda + ab\lambda + b + bc) + a + abc + am + acm + c]^2} \quad (9)$$

$$B = \frac{(1 + a + ab + abc + c)^2 \cdot \mu(m\lambda\mu + am\lambda + b\lambda\mu + cm)}{[\mu(1 + \lambda + ab\lambda + b + bc) + a + abc + am + acm + c]^3} \quad (10)$$

$$C = \frac{(1 + a + ab + abc + c)^3 \cdot m\lambda\mu^2}{[\mu(1 + \lambda + ab\lambda + b + bc) + a + abc + am + acm + c]^4} \quad (11)$$

so erhält man schliesslich für die Spannungsübersetzung  $\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0}$

$$\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} = \frac{1}{1 + a + ab + abc + c} \cdot \frac{1}{[(1 - A\Omega^2 + C\Omega^4) + j(\Omega - B\Omega^3)]} \quad (12)$$

Für die Eingangsimpedanz  $\bar{Z}_e$  erhält man durch Einsetzen der Formeln (5) in Gleichung (2) und mit Hilfe der Definition (7) den Ausdruck

$$\bar{Z}_e = \frac{1 + a + ab + abc + c}{1 + b + bc} \cdot \frac{[(1 - A\Omega^2 + C\Omega^4) + j(\Omega - B\Omega^3)]}{[(1 - E\Omega^2) + j(D\Omega - F\Omega^3)]} \quad (13)$$

wobei:

$$D = \frac{(1 + a + ab + abc + c) \cdot (1 + m + bc + b\lambda\mu + cm)}{(1 + b + bc) \cdot [\mu(1 + \lambda + ab\lambda + b + bc) + a + abc + am + acm + c]} \quad (14)$$

$$E = \frac{(1 + a + ab + abc + c)^2 \cdot (m\lambda\mu + b\lambda\mu + cm)}{(1 + b + bc) \cdot [\mu(1 + \lambda + ab\lambda + b + bc) + a + abc + am + acm + c]^2} \quad (15)$$

$$F = \frac{(1 + a + ab + abc + c)^3 \cdot m\lambda\mu}{(1 + b + bc) \cdot [\mu(1 + \lambda + ab\lambda + b + bc) + a + abc + am + acm + c]^3} \quad (16)$$

Gleichung (12) zeigt eindrücklich, wie die Übertragungseigenschaften eines vierkreisigen Filters mit einer einfachen Formel ausgedrückt werden können.

#### 4. Bestimmung der Parameter A, B, C

Die den Frequenzgang des Verhältnisses von Eingangsspannung zu Ausgangsspannung bestimmende Funktion  $\bar{S}$  für das im vorigen Abschnitt berechnete Filter ist durch die Parameter A, B, C bestimmt und lautet:

$$\bar{S} = (1 - A\Omega^2 + C\Omega^4) + j(\Omega - B\Omega^3)$$

oder

$$|\bar{S}|^2 = S^2 = 1 + (1 - 2A)\Omega^2 + (A^2 - 2B + 2C)\Omega^4 - (2AC - B^2)\Omega^6 + C^2\Omega^8 \quad (17)$$

Die Aufgabe besteht nun darin, Koeffizienten A, B und C zu finden, die eine günstige Filterkurve er-

geben. Aus den vielen möglichen Kurvenformen werden jene ausgewählt, die im Durchlassbereich gleich hohe Maxima und Minima aufweisen (Tschebyscheff-Funktionen).

Tschebyscheff hat gefunden, dass die Funktionen

$$T_k = \cos \left( k \cdot \arccos \frac{\Omega}{\Omega_g} \right) \quad (18)$$

für gerade Werte von k im Bereich von  $\frac{\Omega}{\Omega_g} = -1$

bis  $\frac{\Omega}{\Omega_g} = +1$  gerade k mal von der Grenze  $T_k = +1$  zur Grenze  $T_k = -1$  oder umgekehrt, übergehen.

Für Werte von  $\frac{\Omega}{\Omega_g}$  grösser als Eins ist auch  $T_k$  immer grösser als Eins. Die Funktionen (18) können auch als Potenzreihen geschrieben werden [1].

Für die Werte k = 2, 4, 6 und k = 8 sind die Funktionen in Fig. 4 dargestellt. Sie lauten:



$$k = 2; T_2 = -1 + 2 \left( \frac{\Omega}{\Omega_g} \right)^2 \quad (19)$$

$$k = 4; T_4 = 1 - 8 \left( \frac{\Omega}{\Omega_g} \right)^2 + 8 \left( \frac{\Omega}{\Omega_g} \right)^4 \quad (20)$$

$$k = 6; T_6 = -1 + 18 \left( \frac{\Omega}{\Omega_g} \right)^2 - 48 \left( \frac{\Omega}{\Omega_g} \right)^4 + 32 \left( \frac{\Omega}{\Omega_g} \right)^6 \quad (21)$$

$$k = 8; T_8 = 1 - 32 \left( \frac{\Omega}{\Omega_g} \right)^2 + 160 \left( \frac{\Omega}{\Omega_g} \right)^4 - 256 \left( \frac{\Omega}{\Omega_g} \right)^6 + 128 \left( \frac{\Omega}{\Omega_g} \right)^8 \quad (22)$$

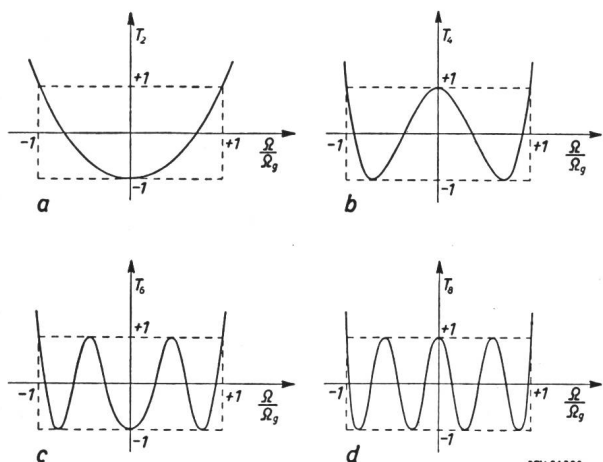


Fig. 4

Charakteristische Funktionen von Filterschaltungen  
(Tschebyscheff-Funktionen)

- |                                   |         |
|-----------------------------------|---------|
| a einkreisige Filterschaltungen,  | $k = 2$ |
| b zweikreisige Filterschaltungen, | $k = 4$ |
| c dreikreisige Filterschaltungen, | $k = 6$ |
| d vierkreisige Filterschaltungen, | $k = 8$ |

Die Funktionen  $T_2$ ,  $T_4$ ,  $T_6$  und  $T_8$  geeignet transformiert, ergeben mögliche Übertragungsfunktionen für ein-, zwei-, drei- und vierkreisige Filter. Multipliziert man Gleichung  $T_8 = f\left(\frac{\Omega}{\Omega_g}\right)$  mit dem Faktor  $\left(\frac{\Delta}{2}\right)$  und addiert auf beiden Seiten den Summanden  $\left(1 - \frac{\Delta}{2}\right)$ , so erhält man einen Ausdruck, der für beliebige  $\Omega$  immer positiv ist, sofern  $\Delta < 1$  gewählt wird, und der für  $\frac{\Omega}{\Omega_g} = 0$ ,  $\frac{\Omega}{\Omega_g} = -1$  und  $\frac{\Omega}{\Omega_g} = +1$  den Wert Eins ergibt (siehe Fig. 5):

$$T_8' = \left(1 - \frac{\Delta}{2}\right) + \frac{\Delta}{2} \cdot T_8 = 1 - \Delta 16 \left(\frac{\Omega}{\Omega_g}\right)^2 + \Delta 80 \left(\frac{\Omega}{\Omega_g}\right)^4 - \Delta 128 \left(\frac{\Omega}{\Omega_g}\right)^6 + \Delta 64 \left(\frac{\Omega}{\Omega_g}\right)^8 \quad (23)$$

$T_8'$  hat einen Verlauf wie er für unsere Filterkurve erwünscht ist. Die maximale Abweichung vom

Werte Eins im Durchlassbereich ist  $\Delta$  (als Durchlassbereich sei definiert:  $\left|\frac{\Omega}{\Omega_g}\right| \leq 1$ ).

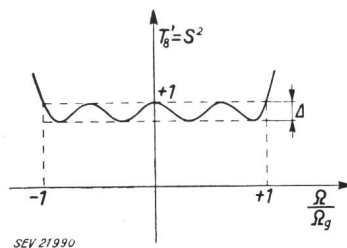


Fig. 5

Verlauf der Spannungsübersetzung eines vierkreisigen Filters

$$T_8' = S^2 = f\left(\frac{\Omega}{\Omega_g}\right)$$

Beim Vergleich von Gleichung (23) mit Gleichung (17) sieht man, dass beide Funktionen die gleiche Konstante Eins und gleiche Potenzen von  $\Omega$  aufweisen; gefordert ist, dass sie einander exakt entsprechen sollen, also:

$$T_8' = S^2$$

Durch Koeffizientenvergleich der beiden Potenzreihen erhält man folgendes Gleichungssystem:

$$\begin{aligned} (1 - 2A) &= -\frac{\Delta 16}{\Omega_g^2} \\ (A^2 - 2B + 2C) &= \frac{\Delta 80}{\Omega_g^4} \\ (-2AC + B^2) &= \frac{-\Delta 128}{\Omega_g^6} \\ C^2 &= \frac{\Delta 64}{\Omega_g^8} \end{aligned} \quad (24)$$

Der Frequenzgang des Verhältnisses von Ausgangsspannung zu Eingangsspannung wird bestimmt durch die Funktion:

$$\left|\frac{1}{S}\right| = \frac{1}{S} = \frac{1}{\sqrt{T_8'}} = f(\Omega)$$

Die maximale Abweichung vom Werte Eins sei  $\delta$  (siehe Fig. 6). Der Minimalwert der Funktion  $T_8' = f(\Omega)$  im Durchlassbereich ist  $T_8'_{min}$ :

$$T_8'_{min} = 1 - \Delta$$

Der Maximalwert der Funktion  $\frac{1}{S} = f(\Omega)$  im Durchlassbereich wird:

$$\left(\frac{1}{S}\right)_{max} = \frac{1}{\sqrt{T_8'_{min}}} = \frac{1}{\sqrt{1 - \Delta}} = 1 + \delta$$

und damit ergibt sich

$$\Delta = 1 - \frac{1}{(1 + \delta)^2} \quad (25)$$

Durch Einsetzen der Beziehung (25) in das Gleichungssystem (24) erhält man folgende Gleichungen:

$$\begin{aligned}
 (1 - 2A) \Omega_g^2 &= -16 \left[ 1 - \frac{1}{(1 + \delta)^2} \right] \\
 (A^2 - 2B + 2C) \Omega_g^4 &= 80 \left[ 1 - \frac{1}{(1 + \delta)^2} \right] \\
 (2AC - B^2) \Omega_g^6 &= 128 \left[ 1 - \frac{1}{(1 + \delta)^2} \right] \\
 C^2 \Omega_g^8 &= 64 \left[ 1 - \frac{1}{(1 + \delta)^2} \right]
 \end{aligned} \quad (26)$$

Für vorgegebene Werte von  $\delta$  können nun  $A$ ,  $B$ ,  $C$ , sowie  $\Omega_g^2$  berechnet werden. Im allgemeinen ergeben sich zwei Lösungen für  $A$ ,  $B$  und  $C$ , jedoch ist nur eine davon brauchbar, da die andere negative

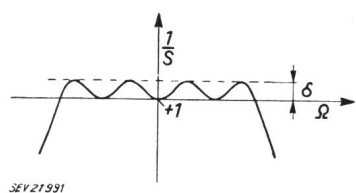


Fig. 6

Verlauf der Spannungsübersetzung eines vierkreisigen Filters

$$\frac{1}{\sqrt{T_s}} = \frac{1}{S} = f(\Omega)$$

Werte für Spulen und Kondensatoren ergibt. Blatt 9 zeigt die Abhängigkeit der Grössen  $A$ ,  $B$ ,  $C$  und  $\Omega_g$  in Funktion der Schwankung  $\delta$ , und auf Blatt 8 ist die Funktion  $\frac{1}{S} = f(\Omega)$  mit  $\delta$  als Parameter aufgetragen.

### 5. Berechnungsbeispiel

Die oben abgeleitete Filterschaltung soll dimensioniert werden und folgende Eigenschaften aufweisen:

Bandmittelfrequenz $f_0$	$f_0 = 300 \text{ kHz}$
Bandbreite $\Delta f$	$\Delta f = 40 \text{ kHz}$
	$f_g = 320 \text{ kHz} \triangleq +\Omega_g$
Güte $Q$ der Schwingungskreise	$Q = 100$
Abschlusswiderstand $R_a$	$R_a = 70 \Omega$
Schwankung $\delta$	$\delta = 0,0153$ ( $\triangleq \Delta = 0,03$ )

Das Filter werde gespeist von einem stark spannungsgegekoppelten Verstärker, dessen Innenwiderstand vernachlässigt werden kann. Fig. 7 zeigt das wirkliche Schaltbild und das Ersatzschaltbild.  $R_1$ ,  $R_2$ ,  $R_3$  und  $R_{p4}$  sind die Verlustwiderstände der Kreise. Bei bekannter Güte  $Q$  haben sie folgende Grösse:

$$\begin{aligned}
 R_1 &= \frac{\omega_0 L_1}{Q}; \quad R_2 = Q \cdot \omega_0 L_2; \quad R_3 = \frac{\omega_0 L_3}{Q}; \\
 R_{p4} &= Q \cdot \omega_0 L_4 \quad (27)
 \end{aligned}$$

Früher wurde berechnet:

<sup>2)</sup> Die Bedeutung von  $\Omega_g$  für die Filterformeln für vierkreisige Filter ergibt sich aus den Kurvenblättern 8 und 9 und die Bemerkungen zu Tabelle III.

$$\begin{aligned}
 \frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} &= \frac{1}{(1 + a + ab + abc + c)} \cdot \\
 &\quad \cdot \frac{1}{[1 - A\Omega^2 + C\Omega^4] + j[\Omega - B\Omega^3]}
 \end{aligned}$$

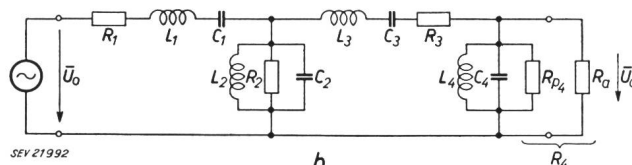
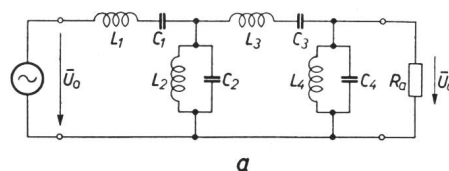


Fig. 7

Schaltchema einer vierkreisigen Filterschaltung  
a wirkliches Schaltchema b Ersatzschema

(Definitionen von  $A$ ,  $B$ ,  $C$ ,  $\Omega$ ,  $a$ ,  $b$ ,  $c$  siehe in der Berechnung, oder in Tabelle III, Schaltung 1.)

Aus Blatt 9 entnimmt man folgende Werte von  $A$ ,  $B$ ,  $C$  und  $\Omega_g$  für eine Schwankung  $\delta$  von 0,0153

$$\Omega_g = 2,503 \quad A = 0,5383 \quad B = 0,1496 \quad C = 0,03528$$

$A$ ,  $B$ ,  $C$  und  $\Omega$  sind Funktionen von  $a$ ,  $b$ ,  $c$ ,  $m$ ,  $\lambda$ , und  $\mu$ .  $a$ ,  $b$  und  $c$  können mit Hilfe der Beziehungen (27) und der Definitionen zu Schaltung 1 in Tabelle III wie folgt ausgedrückt werden:

$$a = \frac{\mu}{Q} \cdot \frac{R_4}{\omega_0 L_4} \quad b = \frac{m}{Q} \cdot \frac{R_4}{\omega_0 L_4} \quad c = \frac{\lambda \mu}{Q} \cdot \frac{R_4}{\omega_0 L_4}$$

Mit  $\frac{R_4}{\omega_0 L_4 Q} = \alpha$  ergibt sich:

$$a = \mu \alpha \quad b = m \alpha \quad c = \lambda \mu \alpha \quad (28)$$

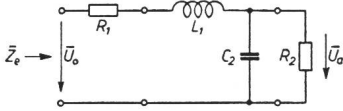
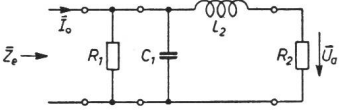
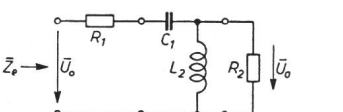
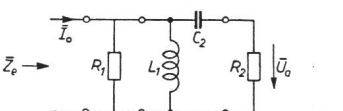
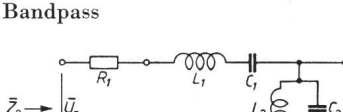
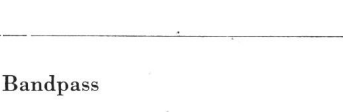
Ersetzt man  $a$ ,  $b$  und  $c$  in den Definitionen für  $A$ ,  $B$  und  $C$  durch obige Werte, so erhält man nach einigen Umformungen die folgenden vier Gleichungen:

$$\begin{aligned}
 \left( \frac{\Omega'}{\Omega} \right)_{\omega_g} &= \frac{\alpha Q}{\Omega_g} \left( \frac{\omega_g}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega_g} \right) = \\
 &= \frac{(1 + \mu \alpha + m \mu \alpha^2 + m \lambda \mu^2 \alpha^3 + \lambda \mu \alpha)}{[\mu(1 + \alpha)(1 + \lambda) + m \lambda \mu^2(3\alpha^2 + \alpha^3) + 2m \mu \alpha]} \quad (29)
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 A &= \frac{[\mu(1 + m + \lambda) + 3m \lambda \mu^2(\alpha + \alpha^2)]}{(1 + \mu \alpha + m \mu \alpha^2 + m \lambda \mu^2 \alpha^3 + \lambda \mu \alpha)} \cdot \\
 &\quad \cdot \left( \frac{\alpha Q}{\Omega_g} \right)^2 \cdot \left( \frac{\omega_g}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega_g} \right)^2 \quad (30)
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 B &= \frac{m \lambda \mu^2(1 + 3\alpha)}{(1 + \mu \alpha + m \mu \alpha^2 + m \lambda \mu^2 \alpha^3 + \lambda \mu \alpha)} \cdot \\
 &\quad \cdot \left( \frac{\alpha Q}{\Omega_g} \right)^3 \cdot \left( \frac{\omega_g}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega_g} \right)^3 \quad (31)
 \end{aligned}$$

Tabelle I

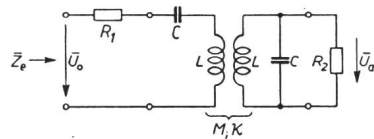
Schaltung	Spannungsübersetzung und Eingangsimpedanz	Definitionen
1 Tiefpass 	$\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} = \frac{1}{1+a} \cdot \frac{1}{(1-A\Omega^2) + j\Omega}$ $\bar{Z}_e = (R_1 + R_2) \cdot \frac{(1-A\Omega^2) + j\Omega}{1 + jB\Omega}$	$\Omega' = \omega R_2 C_2$ $a = \frac{R_1}{R_2}$ $\mu = \frac{1}{R_2^2} \cdot \frac{L_1}{C_2}$
2 Tiefpass 	$\frac{\bar{U}_a}{\bar{I}_0 R_2} = \frac{1}{1+a} \cdot \frac{1}{(1-A\Omega^2) + j\Omega}$ $\bar{Z}_e = \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2} \cdot \frac{1 + jB\Omega}{(1-A\Omega^2) + j\Omega}$	$\Omega' = \frac{\omega L_2}{R_2}$ $a = \frac{R_2}{R_1}$ $\mu = R_2^2 \cdot \frac{C_1}{L_2}$
3 Hochpass 	$\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} = \frac{1}{1+a} \cdot \frac{1}{(1-A\Omega^2) - j\Omega}$ $\bar{Z}_e = (R_1 + R_2) \cdot \frac{(1-A\Omega^2) - j\Omega}{1 - jB\Omega}$	$\Omega' = \frac{R_2}{\omega L_2}$ $a = \frac{R_1}{R_2}$ $\mu = \frac{1}{R_2^2} \cdot \frac{L_2}{C_2}$
4 Hochpass 	$\frac{\bar{U}_a}{\bar{I}_0 R_2} = \frac{1}{1+a} \cdot \frac{1}{(1-A\Omega^2) - j\Omega}$ $\bar{Z}_e = \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2} \cdot \frac{1 - jB\Omega}{(1-A\Omega^2) - j\Omega}$	$\Omega' = \frac{1}{\omega R_2 C_2}$ $a = \frac{R_2}{R_1}$ $\mu = R_2^2 \frac{C_2}{L_1}$
5 Bandpass 	$\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} = \frac{1}{1+a} \cdot \frac{1}{(1-A\Omega^2) + j\Omega}$ $\bar{Z}_e = (R_1 + R_2) \cdot \frac{(1-A\Omega^2) + j\Omega}{1 + jB\Omega}$	$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{L_1 C_1}} = \frac{1}{\sqrt{L_2 C_2}}$ $\Omega' = \frac{R_2}{\omega_0 L_2} \left( \frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right)$ $a = \frac{R_1}{R_2}$ $\mu = \frac{\omega_0^2 L_1 L_2}{R_2^2}$
6 Bandpass 	$\frac{\bar{U}_a}{\bar{I}_0 R_2} = \frac{1}{1+a} \cdot \frac{1}{(1-A\Omega^2) + j\Omega}$ $\bar{Z}_e = \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2} \cdot \frac{1 + jB\Omega}{(1-A\Omega^2) + j\Omega}$	$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{L_1 C_1}} = \frac{1}{\sqrt{L_2 C_2}}$ $\Omega' = \frac{\omega_0 L_2}{R_2} \left( \frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right)$ $a = \frac{R_2}{R_1}$ $\mu = R_2^2 \frac{1}{\omega_0^2 L_1 L_2}$

$$\Omega = \Omega' \frac{a + \mu}{a + 1}$$

$$A = \frac{\mu(a+1)}{(a+\mu)^2}$$

$$B = \frac{a+1}{a+\mu}$$

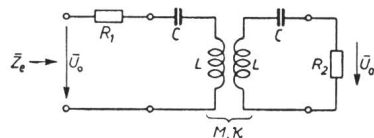
7 Bandpass



$$\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} = Q \frac{\beta}{a + \beta^2} \cdot \frac{1}{(1 - A \Omega^2) + j \Omega}$$

$$\bar{Z}_e = \frac{R_2}{Q^2} (a + \beta^2) \frac{(1 - A \Omega^2) + j \Omega}{1 + j B \Omega}$$

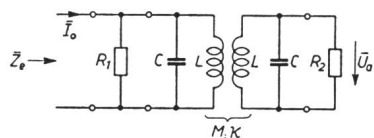
8 Bandpass



$$\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} = \frac{\beta}{a + \beta^2} \cdot \frac{j}{(1 - A \Omega^2) + j \Omega}$$

$$\bar{Z}_e = R_2 (a + \beta^2) \frac{(1 - A \Omega^2) + j \Omega}{1 + j B \Omega}$$

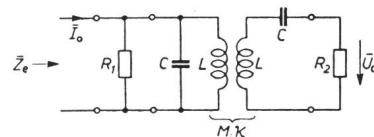
9 Bandpass



$$\frac{\bar{U}_a}{\bar{I}_0 R_2} = \frac{\beta}{a + \beta^2} \cdot \frac{-j}{(1 - A \Omega^2) + j \Omega}$$

$$\bar{Z}_e = R_2 \frac{1}{a + \beta^2} \cdot \frac{1 + j B \Omega}{(1 - A \Omega^2) + j \Omega}$$

10 Bandpass



$$\frac{\bar{U}_a}{\bar{I}_0 R_2} = Q \frac{\beta}{a + \beta^2} \frac{1}{(1 - A \Omega^2) + j \Omega}$$

$$\bar{Z}_e = R_2 \frac{Q^2}{a + \beta^2} \frac{1 + j B \Omega}{(1 - A \Omega^2) + j \Omega}$$

$$\Omega = \Omega' \frac{a + 1}{a + \beta^2}$$

$$A = \frac{a + \beta^2}{(a + 1)^2}$$

$$B = \frac{a + \beta^2}{a + 1}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{L C}}$$

$$\Omega' = Q \left( \frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right)$$

$$Q = \frac{R_2}{\omega_0 L} \quad \beta = \kappa Q$$

$$a = \frac{R_1}{R_2} \cdot Q^2$$

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{L C}}$$

$$\Omega' = Q \left( \frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right)$$

$$Q = \frac{1}{\omega_0 R_2 C} \quad \beta = \kappa Q$$

$$a = \frac{R_1}{R_2}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{L C}}$$

$$\Omega' = Q \left( \frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right)$$

$$Q = \frac{R_2}{\omega_0 L} \quad \beta = \kappa Q$$

$$a = \frac{R_2}{R_1}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{L C}}$$

$$\Omega' = Q \left( \frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right)$$

$$Q = \frac{1}{\omega_0 R_2 C} \quad \beta = \kappa Q$$

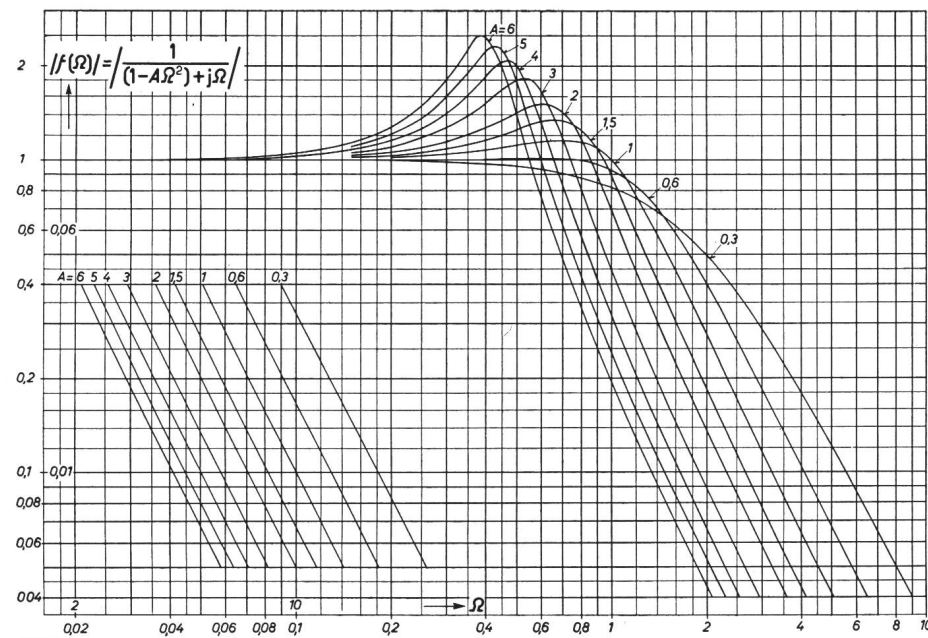
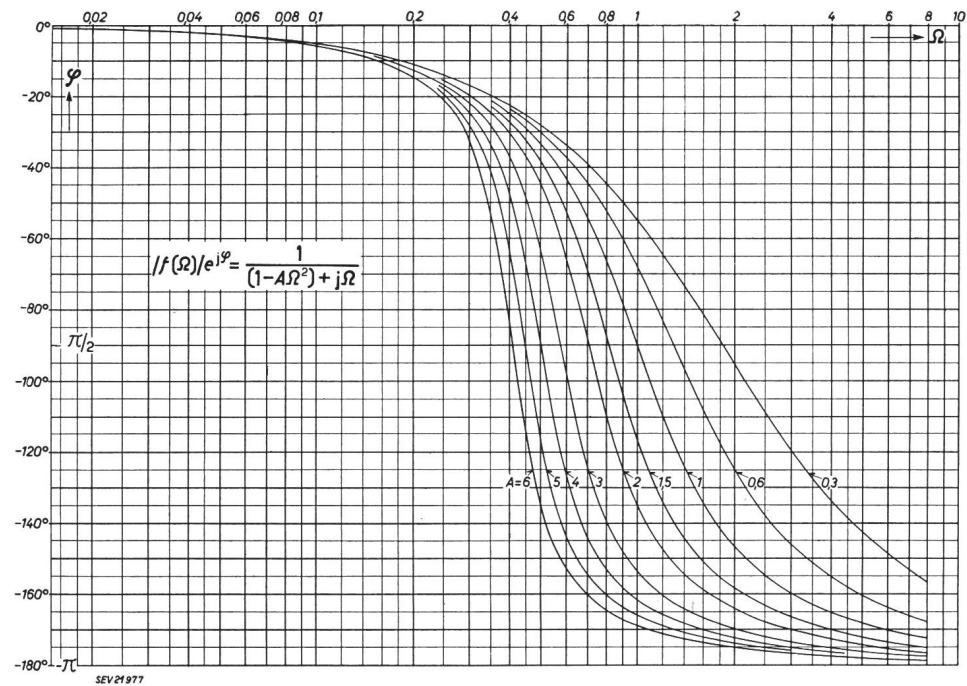
$$a = \frac{R_2}{R_1} \cdot Q^2$$

Bemerkungen:

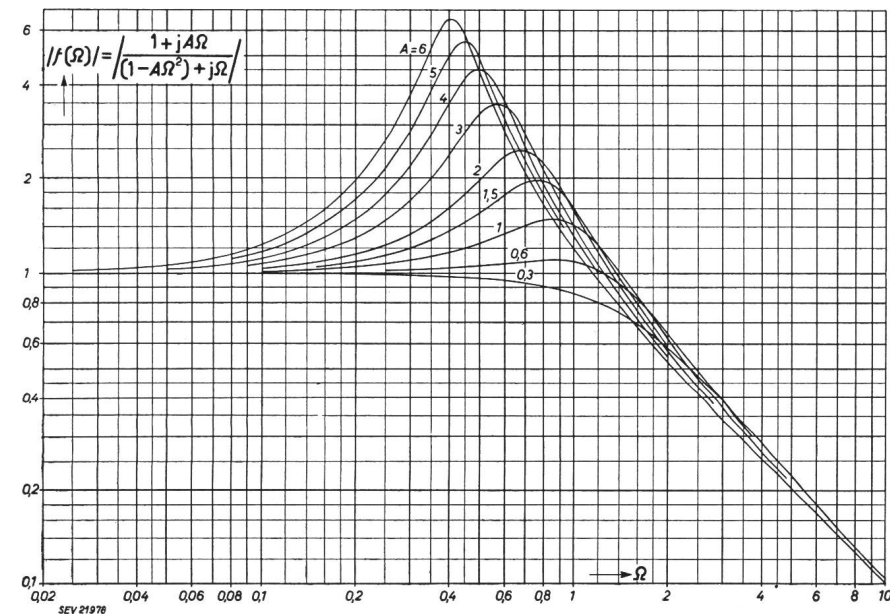
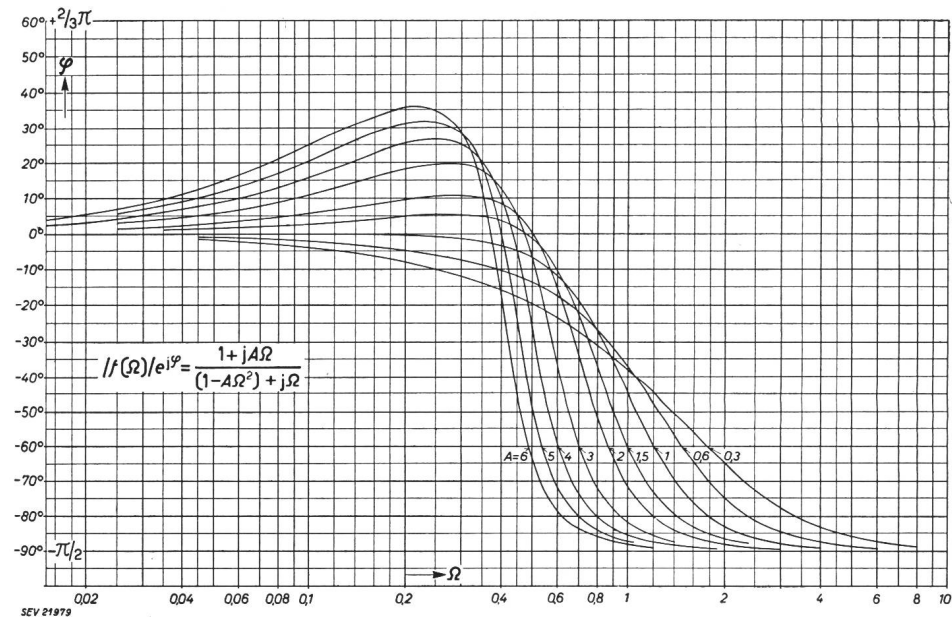
zu den Schaltungen 1...10: Für sämtliche Schaltungen gilt für die Frequenzabhängigkeit der Spannungsübersetzung die Funktion  $\frac{1}{(1 - A \Omega^2) \pm j \Omega}$ , die in den Kurvenblättern 1 und 2 dargestellt ist.

Für  $a = 0$  wird  $A = B$  und die Funktion  $f(\Omega)$  für  $\bar{Z}_e$  wird  $\frac{1 \pm j A \Omega}{(1 - A \Omega^2) \pm j \Omega}$  oder  $\frac{(1 - A \Omega^2) \pm j \Omega}{1 \pm j A \Omega}$  · Absolutbetrag und Phasenwinkel dieser Funktionen lässt sich für verschiedene Parameter  $A$  aus den Kurvenblättern 3 und 4 ermitteln.

zu den Schaltungen 7...10: Es wird vorausgesetzt, dass  $\frac{\omega}{\omega_0} \approx 1$  und  $\kappa \ll 1$ .

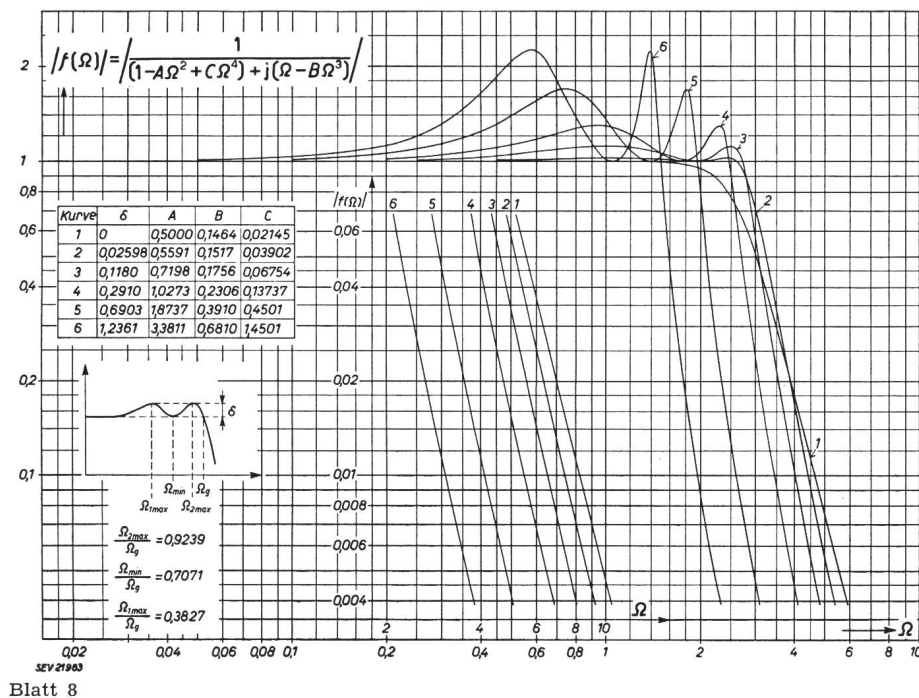
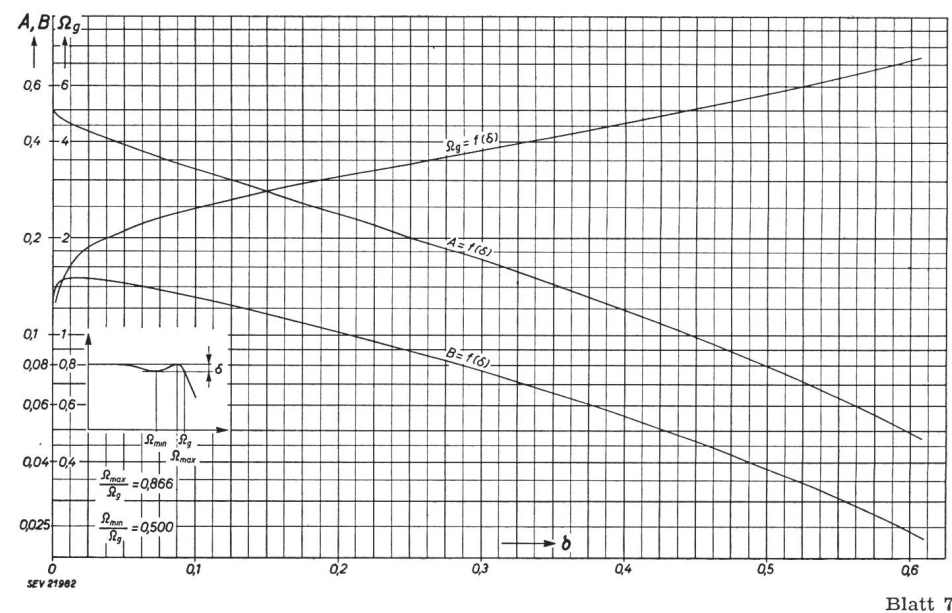
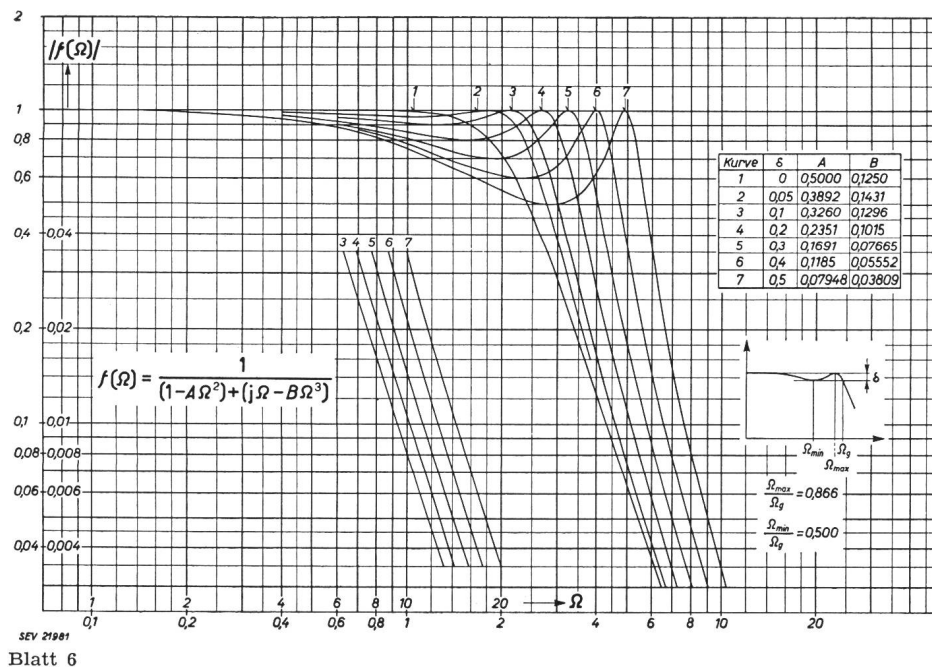
SEV 21976  
Blatt 1

Blatt 2

SEV 21978  
Blatt 3

Blatt 4

Kurvenscharen der Eigenschaften von zweikreisigen Filtern



Kurvenscharen der Eigenschaften von drei- bzw. vierkreisigen Filtern

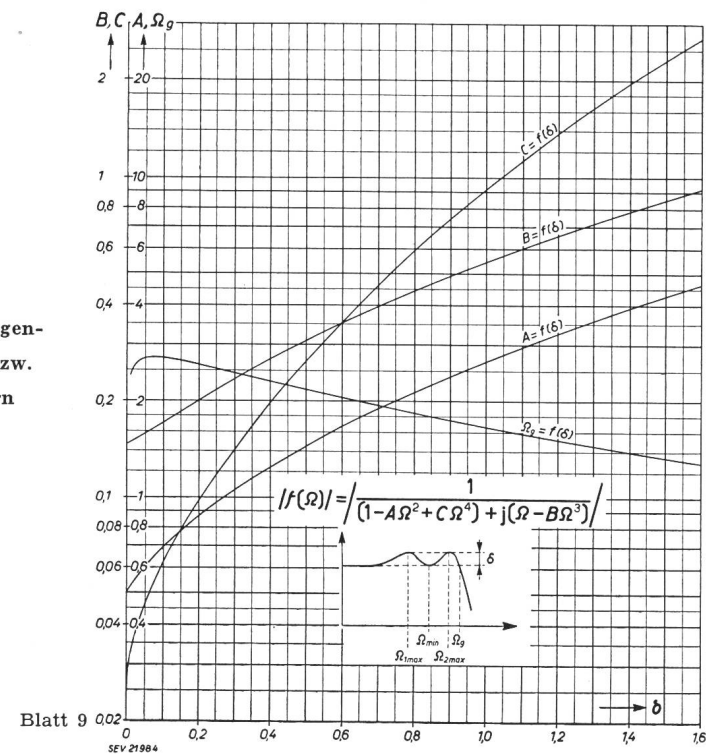


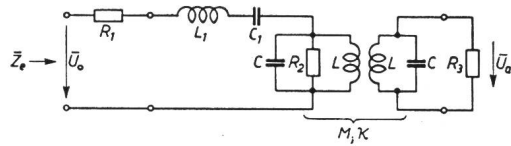


Tabelle II

Schaltung	Spannungsübersetzung und Eingangsimpedanz	Definitionen
<p>1 Tiefpass</p>	$\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} = \frac{1}{1 + a + ab} \cdot \frac{1}{(1 - A \Omega^2) + j(\Omega - B \Omega^3)}$ $\bar{Z}_e = R_3 \frac{1 + a + ab}{1 + b} \cdot \frac{(1 - A \Omega^2) + j(\Omega - B \Omega^3)}{(1 - D \Omega^2) + j C \Omega}$	$\Omega' = \frac{\omega L_3}{R_3}$ $a = \frac{R_1}{R_3} \quad b = \frac{R_3}{R_2}$ $\lambda = \frac{L_1}{L_3} \quad \mu = R_3^2 \frac{C_2}{L_3}$
<p>2 Tiefpass</p>	$\frac{\bar{U}_a}{\bar{I}_0 R_3} = \frac{1}{1 + a + ab} \cdot \frac{1}{(1 - A \Omega^2) + j(\Omega - B \Omega^3)}$ $\bar{Z}_e = R_3 \frac{1 + b}{1 + a + ab} \cdot \frac{[(1 - D \Omega^2) + j C \Omega]}{(1 - A \Omega^2) + j(\Omega - B \Omega^3)}$	$\Omega' = \omega R_3 C_3$ $a = \frac{R_3}{R_1} \quad b = \frac{R_2}{R_3}$ $\lambda = \frac{C_1}{C_3} \quad \mu = \frac{1}{R_3^2} \cdot \frac{L_2}{C_3}$
<p>3 Hochpass</p>	$\frac{\bar{U}_a}{\bar{I}_0 R_3} = \frac{1}{1 + a + ab} \cdot \frac{1}{(1 - A \Omega^2) - j(\Omega - B \Omega^3)}$ $\bar{Z}_e = R_3 \frac{1 + b}{1 + a + ab} \cdot \frac{(1 - D \Omega^2) - j C \Omega}{(1 - A \Omega^2) - j(\Omega - B \Omega^3)}$	$\Omega' = \frac{R_3}{\omega L_3}$ $a = \frac{R_3}{R_1} \quad b = \frac{R_2}{R_3}$ $\lambda = \frac{L_3}{L_1} \quad \mu = \frac{1}{R_3^2} \cdot \frac{L_3}{C_2}$
<p>4 Hochpass</p>	$\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} = \frac{1}{1 + a + ab} \cdot \frac{1}{(1 - A \Omega^2) - j(\Omega - B \Omega^3)}$ $\bar{Z}_e = R_3 \frac{1 + a + ab}{1 + b} \cdot \frac{(1 - A \Omega^2) - j(\Omega - B \Omega^3)}{(1 - D \Omega^2) - j C \Omega}$	$\Omega' = \frac{1}{\omega R_3 C_3}$ $a = \frac{R_1}{R_3} \quad b = \frac{R_3}{R_2}$ $\lambda = \frac{C_3}{C_1} \quad \mu = R_3^2 \frac{C_3}{L_2}$
<p>5 Bandpass</p>	$\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} = \frac{1}{1 + a + ab} \cdot \frac{1}{(1 - A \Omega^2) + j(\Omega - B \Omega^3)}$ $\bar{Z}_e = R_3 \frac{1 + a + ab}{1 + b} \cdot \frac{(1 - A \Omega^2) + j(\Omega - B \Omega^3)}{(1 - D \Omega^2) + j C \Omega}$	$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{L_1 C_1}} = \frac{1}{\sqrt{L_2 C_2}} = \frac{1}{\sqrt{L_3 C_3}}$ $\Omega' = \frac{\omega_0 L_3}{R_3} \left( \frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right)$ $a = \frac{R_1}{R_3} \quad b = \frac{R_3}{R_2}$ $\lambda = \frac{L_1}{L_3} \quad \mu = \frac{R_3^2}{\omega_0^2 L_2 L_3}$
<p>6 Bandpass</p>	$\frac{\bar{U}_a}{\bar{I}_0 R_3} = \frac{1}{1 + a + ab} \cdot \frac{1}{(1 - A \Omega^2) + j(\Omega - B \Omega^3)}$ $\bar{Z}_e = R_3 \frac{1 + b}{1 + a + ab} \cdot \frac{(1 - D \Omega^2) + j C \Omega}{(1 - A \Omega^2) + j(\Omega - B \Omega^3)}$	$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{L_1 C_1}} = \frac{1}{\sqrt{L_2 C_2}} = \frac{1}{\sqrt{L_3 C_3}}$ $\Omega' = \frac{R_3}{\omega_0 L_3} \left( \frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right)$ $a = \frac{R_3}{R_1} \quad b = \frac{R_2}{R_3}$ $\lambda = \frac{L_3}{L_1} \quad \mu = \frac{\omega_0^2 L_2 L_3}{R_3^2}$



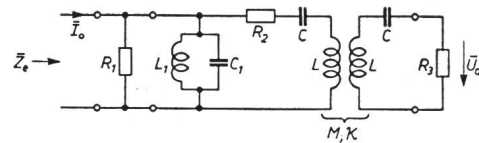
7 Bandpass



$$\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} = \frac{\beta}{1 + ab + a\beta^2} \cdot \frac{-j}{(1 - A\Omega^2) + j(\Omega - B\Omega^3)}$$

$$\bar{Z}_e = R_3 \frac{1 + ab + a\beta^2}{b + \beta^2} \cdot \frac{(1 - A\Omega^2) + j(\Omega - B\Omega^3)}{(1 - D\Omega^2) + jC\Omega}$$

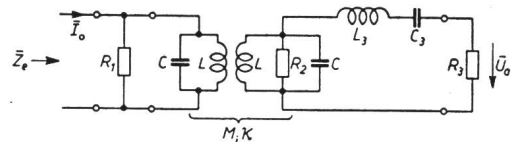
8 Bandpass



$$\frac{\bar{U}_2}{\bar{I}_0 \cdot R_3} = \frac{\beta}{1 + ab + a\beta^2} \cdot \frac{j}{(1 - A\Omega^2) + j(\Omega - B\Omega^3)}$$

$$\bar{Z}_e = R_3 \frac{b + \beta^2}{1 + ab + a\beta^2} \cdot \frac{(1 - D\Omega^2) + jC\Omega}{(1 - A\Omega^2) + j(\Omega - B\Omega^3)}$$

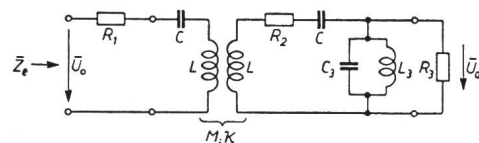
9 Bandpass



$$\frac{\bar{U}_a}{\bar{I}_0 R_3} = \frac{\beta}{a + ab + \beta^2} \cdot \frac{-j}{(1 - A\Omega^2) + j(\Omega - B\Omega^3)}$$

$$\bar{Z}_e = R_3 \frac{1 + b}{a + ab + \beta^2} \cdot \frac{(1 - D\Omega^2) + jC\Omega}{(1 - A\Omega^2) + j(\Omega - B\Omega^3)}$$

10 Bandpass



$$\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} = \frac{\beta}{a + ab + \beta^2} \cdot \frac{j}{(1 - A\Omega^2) + j(\Omega - B\Omega^3)}$$

$$\bar{Z}_e = R_3 \frac{a + ab + \beta^2}{1 + b} \cdot \frac{(1 - A\Omega^2) + j(\Omega - B\Omega^3)}{(1 - D\Omega^2) + jC\Omega}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}} = \frac{1}{\sqrt{L_1 C_1}}$$

$$\Omega = \Omega' \frac{1 + \mu\beta^2 + a + ab + b\mu}{1 + ab + a\beta^2}$$

$$A = \frac{(1 + ab + a\beta^2)(\mu + a + b\mu)}{(1 + \mu\beta^2 + a + ab + b\mu)^2}$$

$$B = \frac{\mu(1 + ab + a\beta^2)^2}{(1 + \mu\beta^2 + a + ab + b\mu)^3}$$

$$C = \frac{1 + b}{b + \beta^2} \frac{(1 + ab + a\beta^2)}{(1 + \mu\beta^2 + a + ab + b\mu)}$$

$$D = \frac{1}{b + \beta^2} \frac{(1 + ab + a\beta^2)^2}{(1 + \mu\beta^2 + a + ab + b\mu)^2}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}} = \frac{1}{\sqrt{L_1 C_1}}$$

$$\Omega' = Q \left( \frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right); Q = \frac{R_3}{\omega_0 L}$$

$$a = \frac{R_1}{R_3} \quad b = \frac{R_3}{R_2}$$

$$\beta = \kappa Q \quad \mu = \frac{\omega_0^2 L_1 L}{R_3^2}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}} = \frac{1}{\sqrt{L_3 C_3}}$$

$$\Omega = \Omega' \frac{\beta^2 + \mu + ab + a\mu + b\mu}{a + ab + \beta^2}$$

$$A = \frac{(a + ab + \beta^2)(\mu^2 + a\mu + b\mu)}{(\beta^2 + \mu + ab + a\mu + b\mu)^2}$$

$$B = \frac{(a + ab + \beta^2)^2 \mu^2}{(\beta^2 + \mu + ab + a\mu + b\mu)^3}$$

$$C = \frac{b + \mu}{1 + b} \frac{(a + ab + \beta^2)}{(\beta^2 + \mu + ab + a\mu + b\mu)}$$

$$D = \frac{\mu}{1 + b} \frac{(a + ab + \beta^2)^2}{(\beta^2 + \mu + ab + a\mu + b\mu)^2}$$

$$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}} = \frac{1}{\sqrt{L_3 C_3}}$$

$$\Omega' = Q \left( \frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right); Q = \frac{\omega_0 L_3}{R_3}$$

$$a = \frac{R_3}{R_1} \quad b = \frac{R_3}{R_2}$$

$$\beta = \kappa Q \quad \mu = \frac{R_3^2}{\omega_0^2 L L_3}$$

Bemerkungen :

zu den Schaltungen 1...10

Für sämtliche Schaltungen gilt für die Frequenzabhängigkeit der Spannungsübersetzung die Funktion  $\frac{1}{(1 - A\Omega^2) \pm j(\Omega - B\Omega^3)}$  die in den Kurvenblättern 5 und 6 dargestellt ist.

Die Abhängigkeit der Grössen  $A$ ,  $B$  und  $\Omega_g$  von der Schwankung  $\delta$  ist durch Kurvenblatt 7 gegeben.  $\Omega_g$  ist dabei jener Wert von  $\Omega$ , bei dem die Funktion zum letzten Mal den Wert  $1 - \delta$  annimmt (siehe Kurvenblatt 6).

zu den Schaltungen 7...10

Es wird vorausgesetzt, dass  $\frac{\omega}{\omega_0} \approx 1$  und  $\kappa \ll 1$ .

Tabelle III

Schaltung	Spannungsübersetzung und Eingangsimpedanz
<b>1 Bandpass</b> 	$\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} = \frac{1}{1 + a + ab + abc + c} \cdot \frac{1}{(1 - A\Omega^2 + C\Omega^4) + j(\Omega - B\Omega^3)}$ $\bar{Z}_e = R_4 \frac{1 + a + ab + abc + c}{1 + b + bc} \cdot \frac{(1 - A\Omega^2 + C\Omega^4) + j(\Omega - B\Omega^3)}{(1 - E\Omega^2) + j(D\Omega - F\Omega^3)}$
<b>2 Bandpass</b> 	$\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} = \frac{1}{\bar{I}_0 R_4} \cdot \frac{1}{1 + a + ab + abc + c} \cdot \frac{1}{(1 - A\Omega^2 + C\Omega^4) + j(\Omega - B\Omega^3)}$ $\bar{Z}_e = R_4 \cdot \frac{1 + b + bc}{1 + a + ab + abc + c} \cdot \frac{(1 - E\Omega^2) + j(D\Omega - F\Omega^3)}{(1 - A\Omega^2 + C\Omega^4) + j(\Omega - B\Omega^3)}$
<b>3 Tiefpass</b> 	$\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} = \frac{1}{\bar{I}_0 R_4} \cdot \frac{1}{1 + a + ab + abc + c} \cdot \frac{1}{(1 - A\Omega^2 + C\Omega^4) + j(\Omega - B\Omega^3)}$ $\bar{Z}_e = R_4 \cdot \frac{1 + b + bc}{1 + a + ab + abc + c} \cdot \frac{(1 - E\Omega^2) + j(D\Omega - F\Omega^3)}{(1 - A\Omega^2 + C\Omega^4) + j(\Omega - B\Omega^3)}$
<b>4 Tiefpass</b> 	$\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} = \frac{1}{1 + a + ab + abc + c} \cdot \frac{1}{(1 - A\Omega^2 + C\Omega^4) + j(\Omega - B\Omega^3)}$ $\bar{Z}_e = R_4 \frac{1 + a + ab + abc + c}{1 + b + bc} \cdot \frac{(1 - A\Omega^2 + C\Omega^4) + j(\Omega - B\Omega^3)}{(1 - E\Omega^2) + j(D\Omega - F\Omega^3)}$
<b>5 Hochpass</b> 	$\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} = \frac{1}{1 + a + ab + abc + c} \cdot \frac{1}{(1 - A\Omega^2 + C\Omega^4) - j(\Omega - B\Omega^3)}$ $\bar{Z}_e = \frac{1 + a + ab + abc + c}{1 + b + bc} \cdot \frac{(1 - A\Omega^2 + C\Omega^4) - j(\Omega - B\Omega^3)}{(1 - E\Omega^2) - j(D\Omega - F\Omega^3)}$
<b>6 Hochpass</b> 	$\frac{\bar{U}_a}{\bar{U}_0} = \frac{1}{\bar{I}_0 R_4} \cdot \frac{1}{1 + a + ab + abc + c} \cdot \frac{1}{(1 - A\Omega^2 + C\Omega^4) - j(\Omega - B\Omega^3)}$ $\bar{Z}_e = \frac{1 + b + bc}{1 + a + ab + abc + c} \cdot \frac{(1 - E\Omega^2) - j(D\Omega - F\Omega^3)}{(1 - A\Omega^2 + C\Omega^4) - j(\Omega - B\Omega^3)}$

$$C = \frac{m\lambda\mu^2}{(1 + \mu\alpha + m\mu\alpha^2 + m\lambda\mu^2\alpha^3 + \lambda\mu\alpha)} \cdot \left(\frac{\alpha Q}{\Omega_g}\right)^4 \left(\frac{\omega_g - \omega_0}{\omega_g}\right)^4 \quad (32)$$

die gestatten, die Unbekannten  $m$ ,  $\lambda$ ,  $\mu$  und  $\alpha$  zu berechnen.

Aus Gleichung (31) und (32) erhält man:

$$\alpha = \frac{1}{\left[\frac{B}{C} \cdot \frac{Q}{\Omega_g} \left(\frac{\omega_g - \omega_0}{\omega_g}\right) - 3\right]} \quad (33)$$

Ist  $\alpha$  bekannt, ergibt sich sofort

$$\frac{\Omega_g'}{\Omega_g} = \left(\frac{\Omega'}{\Omega}\right)_{\omega_g} \quad (34)$$

$$\frac{\Omega_g'}{\Omega_g} = \alpha \frac{Q}{\Omega_g} \left(\frac{\omega_g - \omega_0}{\omega_g}\right)$$

Aus den Gleichungen (32), (30) und (29) errechnet man:

$$\lambda\mu = \frac{1 - \alpha}{A'(1 + \alpha) - C'} \quad (35)$$

wobei:

$$A' = \frac{A}{C} \cdot \left(\frac{\Omega_g'}{\Omega_g}\right)^2 - 3(\alpha + \alpha^2) \quad (36)$$

$$C' = \frac{1}{C} \cdot \left(\frac{\Omega_g'}{\Omega_g}\right)^3 - (3\alpha^2 + \alpha^3) \quad (37)$$

$$\frac{\lambda}{1 + \lambda} = \frac{C''\lambda\mu - \alpha^2}{A' - \frac{1}{\lambda\mu}} - \alpha\lambda\mu \quad (38)$$

wobei:

$$C'' = \frac{1}{C} \cdot \left(\frac{\Omega_g'}{\Omega_g}\right)^4 - \alpha^3 \quad (39)$$

Tabelle III

Definitionen

$\Omega = \Omega' \frac{\mu(1 + \lambda + ab\lambda + b + bc) + a + abc + am + acm + c}{1 + a + ab + abc + c}$ $A = \frac{(1 + a + ab + abc + c) [\mu(1 + m + \lambda + am\lambda + ab\lambda + bc + b\lambda\mu + cm) + acm]}{[\mu(1 + \lambda + ab\lambda + b + bc) + a + abc + am + acm + c]^2}$ $B = \frac{(1 + a + ab + abc + c)^2 \mu(m\lambda\mu + am\lambda + b\lambda\mu + cm)}{[\mu(1 + \lambda + ab\lambda + b + bc) + a + abc + am + acm + c]^3}$ $C = \frac{(1 + a + ab + abc + c)^3 m\lambda\mu^2}{[\mu(1 + \lambda + ab\lambda + b + bc) + a + abc + am + acm + c]^4}$ $D = \frac{(1 + a + ab + abc + c)(1 + m + bc + b\lambda\mu + cm)}{(1 + b + bc) [\mu(1 + \lambda + ab\lambda + b + bc) + a + abc + am + acm + c]}$ $E = \frac{(1 + a + ab + abc + c)^2 (m\lambda\mu + b\lambda\mu + cm)}{(1 + b + bc) [\mu(1 + \lambda + ab\lambda + b + bc) + a + abc + am + acm + c]^2}$ $F = \frac{(1 + a + ab + abc + c)^3 m \cdot \lambda \cdot \mu}{(1 + b + bc) [\mu(1 + \lambda + ab\lambda + b + bc) + a + abc + am + acm + c]^3}$	$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{L_1 C_1}} = \frac{1}{\sqrt{L_2 C_2}} = \frac{1}{\sqrt{L_3 C_3}} = \frac{1}{\sqrt{L_4 C_4}}$ $\Omega' = \frac{R_4}{\omega_0 L_4} \left( \frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right)$ $a = \frac{R_1}{R_4} \quad b = \frac{R_2}{R_4} \quad c = \frac{R_3}{R_4}$ $m = \frac{L_4}{L_2} \quad \lambda = \frac{L_3}{L_1} \quad \mu = \frac{\omega_0^2 L_1 L_4}{R_4^2}$
	$\omega_0 = \frac{1}{\sqrt{L_1 C_1}} = \frac{1}{\sqrt{L_2 C_2}} = \frac{1}{\sqrt{L_3 C_3}} = \frac{1}{\sqrt{L_4 C_4}}$ $a = \frac{R_4}{R_1} \quad b = \frac{R_2}{R_4} \quad c = \frac{R_4}{R_3}$ $m = \frac{L_2}{L_4} \quad \lambda = \frac{L_1}{L_3} \quad \mu = \frac{R_4^2}{\omega_0^2 L_1 L_4}$ $\Omega' = \frac{\omega_0 L_4}{R_4} \left( \frac{\omega}{\omega_0} - \frac{\omega_0}{\omega} \right)$
	$\Omega' = \frac{\omega L_4}{R_4}$ $a = \frac{R_4}{R_1} \quad b = \frac{R_2}{R_4} \quad c = \frac{R_4}{R_3}$ $m = \frac{L_2}{L_4} \quad \lambda = \frac{C_3}{C_1} \quad \mu = R_4^2 \frac{C_1}{L_4}$
	$\Omega' = \omega R_4 C_4$ $a = \frac{R_1}{R_4} \quad b = \frac{R_4}{R_2} \quad c = \frac{R_3}{R_4}$ $m = \frac{C_2}{C_4} \quad \lambda = \frac{L_3}{L_1} \quad \mu = \frac{1}{R_4^2} \frac{L_1}{C_4}$
	$\Omega' = \frac{R_4}{\omega L_4}$ $a = \frac{R_1}{R_4} \quad b = \frac{R_4}{R_2} \quad c = \frac{R_3}{R_4}$ $m = \frac{L_4}{L_2} \quad \lambda = \frac{C_1}{C_3} \quad \mu = \frac{1}{R_4^2} \frac{L_4}{C_1}$
	$\Omega' = \frac{1}{\omega R_4 C_4}$ $a = \frac{R_4}{R_1} \quad b = \frac{R_2}{R_4} \quad c = \frac{R_4}{R_3}$ $m = \frac{C_4}{C_2} \quad \lambda = \frac{L_1}{L_3} \quad \mu = R_4^2 \frac{C_4}{L_1}$

**Bemerkungen zu den Schaltungen 1...6:**

Für sämtliche Schaltungen gilt für die Frequenzabhängigkeit der Spannungsübersetzung die Funktion  $\frac{1}{(1 - A\Omega^2 + C\Omega^4) \pm j(\Omega - B\Omega^3)}$ , die in den Kurvenblättern 8 und 10 dargestellt ist.

Die Abhängigkeit der Grössen  $A$ ,  $B$ ,  $C$  und  $\Omega_g$  von der Schwankung  $\delta$  ist durch Kurvenblatt 9 gegeben.  $\Omega_g$  ist dabei jener Wert von  $\Omega$ , bei dem die Funktion zum letzten Mal den Wert 1 annimmt (siehe Kurvenblatt 8).

$$m = \frac{1 + \lambda}{(A' \lambda \mu - 1)} \quad (40)$$

Die numerische Auswertung der Gleichungen (33)... (40) ergibt:

$$\alpha = \frac{R_4}{\omega_0 L_4 Q} = 0,0529$$

oder

$$\frac{R_4}{\omega_0 L_4} = \frac{R_{p4} || R_a}{\omega_0 L_4} = \frac{R_a (1 - \alpha)}{\omega_0 L_4} = 5,29 \quad (41)$$

$$\lambda = \frac{L_3}{L_1} = 1,23 \quad m = \frac{L_4}{L_2} = 2,17$$

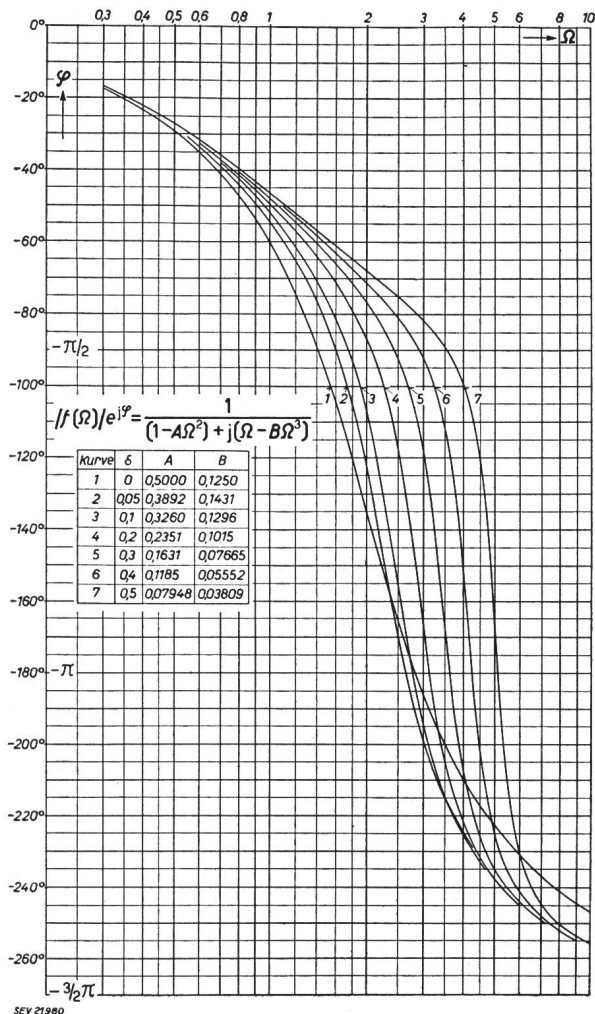
$$\mu = \frac{\omega_0^2 L_1 L_4}{R_4^2} = 1,69$$

Mit den Beziehungen (41) können nun die Elemente selbst bestimmt werden. Als Resultat ergibt sich:

$$\begin{aligned} L_1 &= 0,315 \text{ mH} & C_1 &= 895 \text{ pF} \\ L_2 &= 3,06 \text{ } \mu\text{H} & C_2 &= 92000 \text{ pF} \\ L_3 &= 0,388 \text{ mH} & C_3 &= 726 \text{ pF} \\ L_4 &= 6,65 \text{ } \mu\text{H} & C_4 &= 42400 \text{ pF} \end{aligned}$$

Schliesslich erhält man noch für die Spannungsübersetzung und die Eingangsimpedanz in der Bandmitte:

$$\begin{aligned} \left| \frac{\tilde{U}_a}{\tilde{U}_0} \right|_{\Omega=0} &= \frac{1}{1 + a + ab + abc + c} = \\ &= \frac{1}{1 + \mu\alpha + m\mu\alpha^2 + m\lambda\mu^2\alpha^3 + \lambda\mu\alpha} = \underline{0,825} \\ |\tilde{Z}_e|_{\Omega=0} &= R_4 \frac{1 + a + ab + abc + c}{1 + b + bc} = \\ &= R_a (1 - \alpha) \frac{(1 + \mu\alpha + m\mu\alpha^2 + m\lambda\mu^2\alpha^3 + \lambda\mu\alpha)}{1 + m\alpha + m\lambda\mu\alpha^2} = \underline{71,3 \text{ } \Omega} \end{aligned}$$

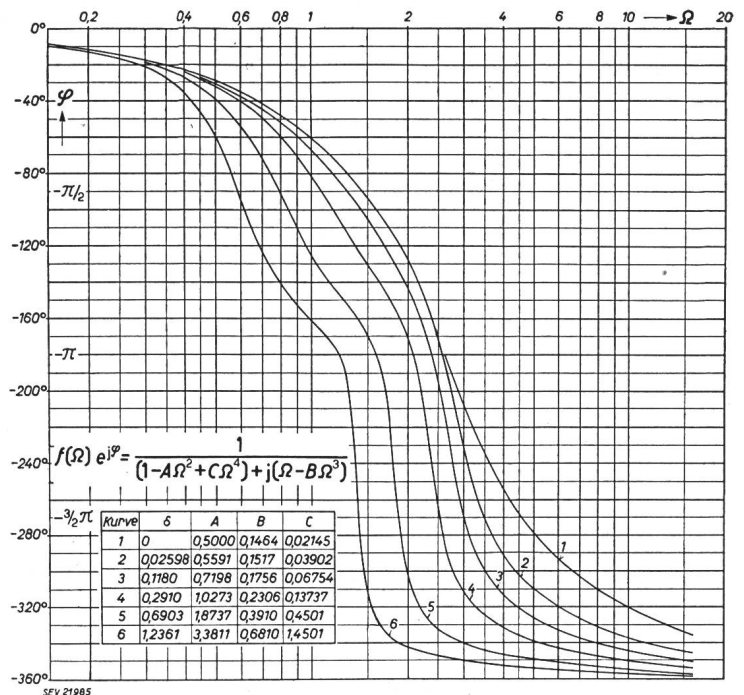


Blatt 5

Phasenmass der Spannungsübersetzung eines dreikreisigen Filters

## 6. Zusammenstellung der Ergebnisse

Die in Abschnitt 3 für ein vierkreisiges Filter durchgeführte Ermittlung der Spannungsübersetzung und der Eingangsimpedanz wurde für die wichtigsten einfachen Filterschaltungen durchgeführt. Die Ergebnisse sind in den Tabellen I...III und den zugehörigen Kurvenblättern 1...10 zusammengestellt. Die Tabellen enthalten in der



Blatt 10

Phasenmass der Spannungsübersetzung eines vierkreisigen Filters

ersten Kolonne die betreffende Schaltung, in der zweiten Kolonne die zugehörigen Formeln für die Spannungsübersetzung und die Eingangsimpedanz und in einer dritten Kolonne die Definitionen der in den Formeln vorkommenden Parameter. Zudem werden Hinweise auf die bei der Berechnung zu verwendenden Kurvenblätter gegeben.

Durch Verwendung dieser Hilfsmittel ist es jedem Fachmann möglich, die angegebenen Filter unter Berücksichtigung der Verluste mit relativ geringem Aufwand zu dimensionieren.

## Literatur

- [1] *Feldtkeller, R.*: Einführung in die Siebschaltungstheorie der elektrischen Nachrichtentechnik. 3. Aufl. Zürich: Hirzel 1950.

## Adresse des Autors:

Karl Schmutz, Dipl. El.-Techn., Albiswerk Zürich A.-G., Albisriederstrasse 245, Zürich 47.

# Die in schweizerischen 50-kV-Netzen vorkommenden Bedingungen in Bezug auf Abschaltleistung und Eigenfrequenz

Bericht über eine für das CIGRE-Schalterkomitee durchgeführte Umfrage bei schweizerischen Elektrizitätswerken, von H. Schiller und H. Meyer, Baden

621.311.1.027.7(494) : 621.3.014.3 : 621.3.018.41

## I. Problemstellung

Betrachtet man die in verschiedenen Ländern aufgestellten Vorschläge zur Vereinheitlichung der für die Schalterbemessung als Grundlage dienenden Eigenfrequenzen, so stellt man vor allem eine grosse Differenz fest zwischen den kontinentalen Vorschlägen (Schweiz, Frankreich, Schweden) einerseits und den englischen Vorschlägen andererseits, wie dies die Darstellung in Fig. 1 deutlich zeigt. Um erkennen

zu können, ob diese Unterschiede begründet, und gegebenenfalls, worauf sie zurückzuführen sind, wurde anlässlich der Diskussionen an der CIGRE 1952 und besonders im CIGRE-Schalterkomitee der Vorschlag gemacht, für die verschiedenen Länder die Bedingungen zu studieren, unter welchen die Schalter arbeiten müssen. Daraus sollte sich dann auch ergeben, ob derartig grosse Unterschiede in den grundlegenden Bedingungen bestehen, dass eventuell zwei verschiedene Reihen für die Eigen-