8 Messung von Strom und Spannung

Teil 2: Wechselspannung und -strom

- Gleichstrom- und Gleichspannungsmessung
 - Grundschaltungen
 - Schaltungen zum Management des Messbereichs
 - Überlastschutz
- Wechselstrom- und Wechselspannungsmessung
 - Beschreibung der Wechselgrößen
 - Messschaltungen
 - Messwandler
- Multimeter

Teil 1

Wechselgrößen Grundlagen

Zeitlich periodische Spannung (Strom) mit der Periodendauer T: u(t)

Gleichanteil:

$$\overline{u} = \frac{1}{T} \int_{0}^{T} u(t) dt$$

Scheitelwert:

$$\hat{\mathbf{U}} = |\mathbf{u}(\mathbf{t})|_{max}$$

Scheitelfaktor:

$$S = \frac{\hat{U}}{U_{eff}}$$

Gleichrichtwert:

$$|\overline{u}| = \frac{1}{T} \int_{0}^{T} |u(t)| dt$$

Formfaktor:

$$F = \frac{U_{eff}}{|u|}$$

Effektivwert:

$$U_{eff} = U = \sqrt{\frac{1}{T} \int_{0}^{T} (u(t))^{2} dt}$$

Effektivwert einer Mischspannung

$$U_{\rm eff,ges} = \sqrt{U_-^2 + U_{\rm eff,\sim}^2}$$

Grundlagen

Sinusförmige Spannung: $u(t) = \hat{U} sin(\omega t)$ (ohne offset)

Gleichanteil:
$$\overline{u(t)} = \frac{1}{T} \int_{0}^{T} \hat{U} \sin(\omega t) = 0$$

Scheitelwert: $\hat{U} = |u(t)|_{max}$

Gleichrichtwert:
$$\overline{|u(t)|} = \frac{1}{T} \int_{0}^{T} |\hat{U} \sin(\omega t)| = \frac{2}{\pi} \hat{U}$$

Effektivwert: $U_{eff} = U = \sqrt{\frac{1}{T} \int_{0}^{T} (\hat{U} sin(\omega t))^2 dt} = \frac{1}{\sqrt{2}} \hat{U}$

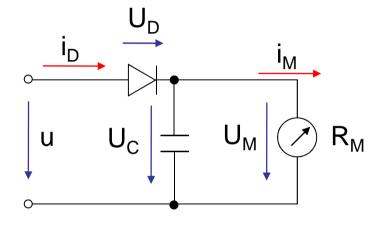
Scheitelfaktor:

$$S = \frac{\hat{U}}{U_{eff}} = \sqrt{2} = 1,414$$

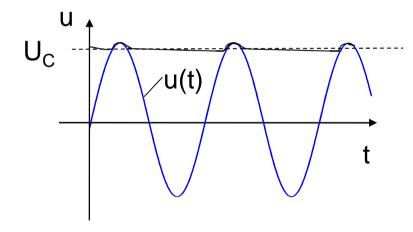
Formfaktor:

$$F = \frac{U_{eff}}{\left| \overline{u} \right|} = \frac{1/\sqrt{2}}{2/\pi} = 1,111$$

Spitzenwertmessung

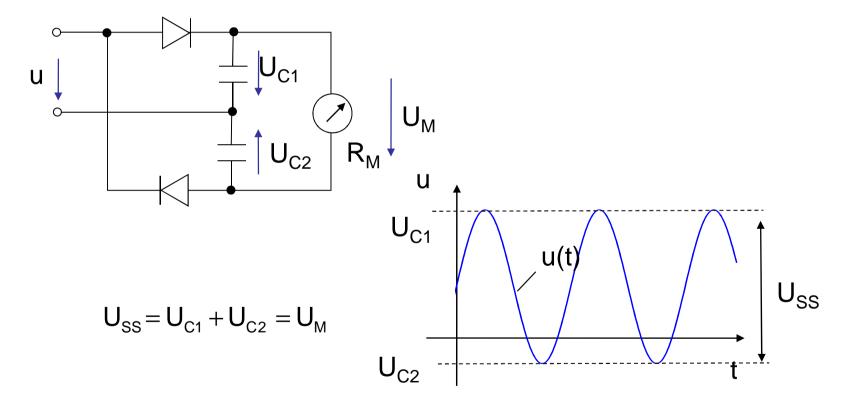


$$\hat{\mathbf{U}} = \mathbf{U}_{\mathbf{C}} + \mathbf{U}_{\mathbf{D}}$$
$$\hat{\mathbf{U}} \approx \mathbf{U}_{\mathbf{C}}$$



Messergebnis: positiver Scheitelwert Negativer Scheitelwert: Diode umpolen

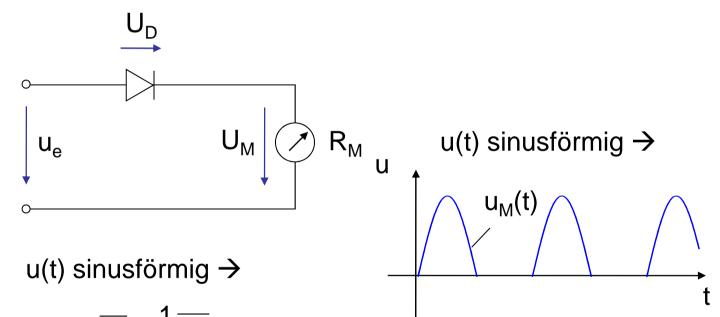
Messung des Spitze-Spitze-Wertes



unter Vernachlässigung der Diodenspannungen

Messung des Gleichrichtwertes

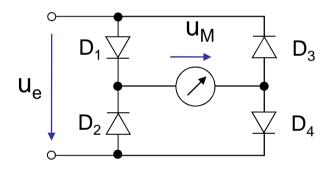
Einweggleichrichtung



 $\overline{u_{\rm M}} = \frac{1}{2} |\overline{u_{\rm e}}|$

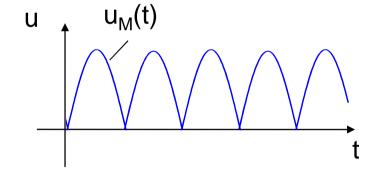
Vernachlässigung der Diodenspannung & Nichtlinearität $(R_M >> R_D)$

Messung des Gleichrichtwertes Vollweggleichrichtung Beispiel: Graetz-Brücke



$$\begin{aligned} u_{\mathrm{e}} &> 0 \longrightarrow u_{\mathrm{M}} = u_{\mathrm{e}} \\ u_{\mathrm{e}} &< 0 \longrightarrow u_{\mathrm{M}} = -u_{\mathrm{e}} \end{aligned}$$

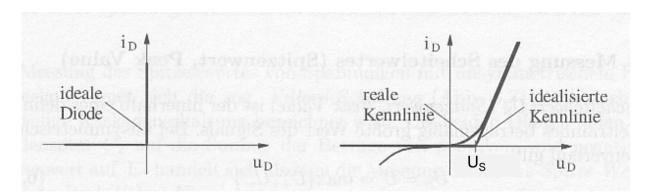




Vernachlässigung der Dioden-Nichtlinearität!

Einfluss der nichtlinearen Diodenkennlinie

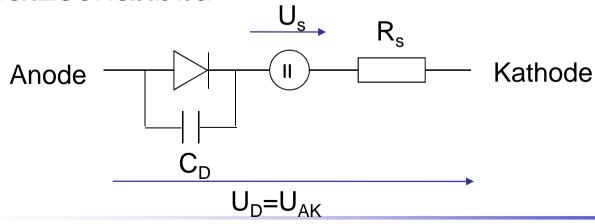
ideale vs. reale Kennline



Silizium: U_S=0,7V

Germanium: U_S=0,3V

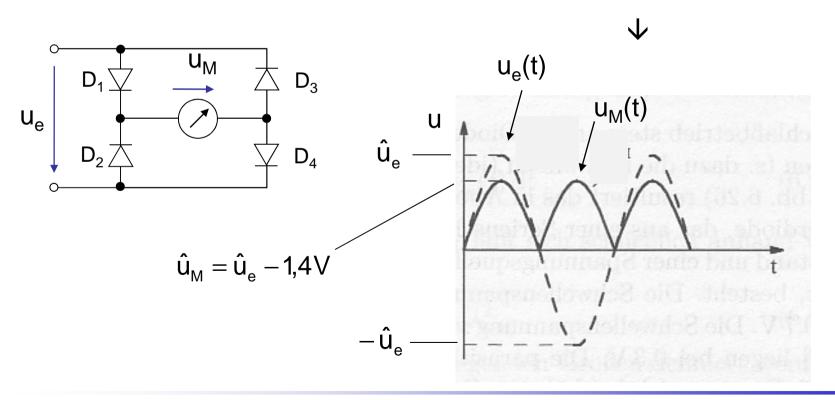
Ersatzschaltbild



Messung des Gleichrichtwertes

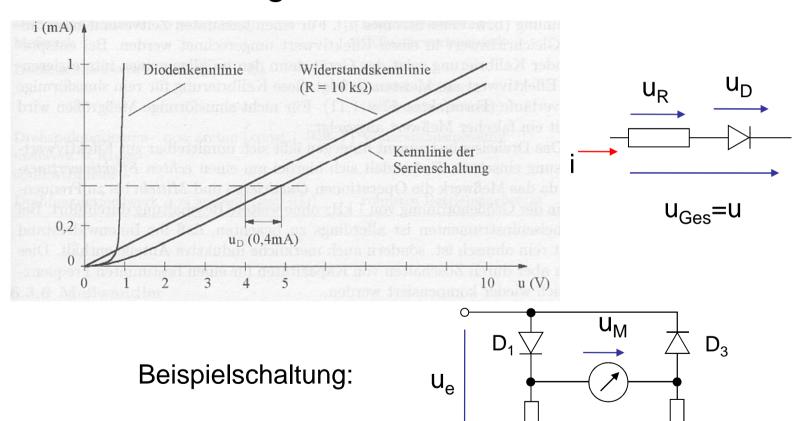
Vollweggleichrichtung Beispiel: Graetz-Brücke

unter Berücksichtigung der nichtlinearen Diodenkennlinie



Linearisierung der Diodenkennlinie

Linearisierung durch Vorwiderstand



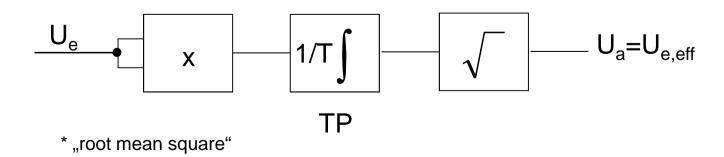
 \longrightarrow

-Empfindlichkeit sinkt

-Innenwiderstand sinkt

Messung des Effektivwertes

- a) Digitale Messung und Berechnung
 - Eingangsgröße digitalisieren (AD-Wandler)
 - Effektivwert nach Aufnahme einer oder mehrerer Signalperioden nach Definition berechnen
 - hoher Aufwand in der Abtastung nötig
- b) Elektronische Effektivwertbestimmung
 - Rechenschritte mit Hilfe analoger elektronischer Schaltungen aus diskreten Operationsverstärkern
 - Integrierte RMS* ICs



Effektivwertbaustein Beispiel: AD536A



Integrated Circuit True RMS-to-DC Converter

AD536A

FEATURES

True rms-to-dc conversion

Laser trimmed to high accuracy
±0.2% maximum error (AD536AK)
±0.5% maximum error (AD536AJ)

Wide response capability

Wide response capability
Computes rms of ac and dc signals
450 kHz bandwidth: V rms > 100 mV
2 MHz bandwidth: V rms > 1 V
Signal crest factor of 7 for 1% error
dB output with 60 dB range
Low power: 1.2 mA quiescent current
Single- or dual-supply operation
Monolithic integrated circuit
-55°C to +125°C operation (AD536AS)

GENERAL DESCRIPTION

The AD536A is a complete monolithic integrated circuit that performs true rms-to-dc conversion. It offers performance

FUNCTIONAL BLOCK DIAGRAM

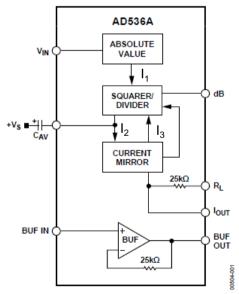


Figure 1.

Messung des Effektivwertes

- c) Indirekte Effektivwertbestimmung
 - Bestimmung aus Gleichrichtwert und Formfaktor
 - findet Anwendung in vielen einfachen Standard-Messinstrumenten
 - richtig für sinusförmige Größen
 - systematischer Messfehler für Nicht-Sinusgrößen

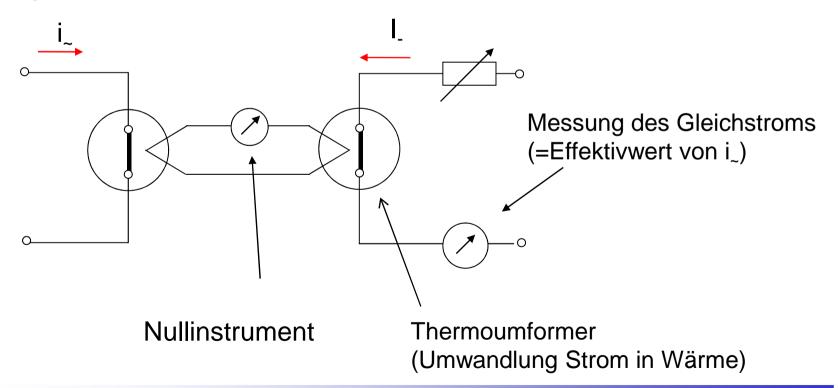
$$F = \frac{U_{eff}}{|u|} = 1,111$$

$$U_{eff} = 1,111\overline{|u|}$$

- d) Messung mit Dreheiseninstrument
 - Klassische Methode
 - Genauste Methode
 - Wegen Eigeninduktivität des Messwerks bis 1kHz geeignet
 - Zeigerauschlag: $\overline{\alpha} = k\overline{I^2}$

Messung des Effektivwertes

- e) Messung durch thermischen Umformer (Wechselstrom-Gleichstrom-Komperator)
 - Messprinzip beruht direkt auf Definition des Effektivwertes
 - großer Frequenzbereich (...40 GHz)



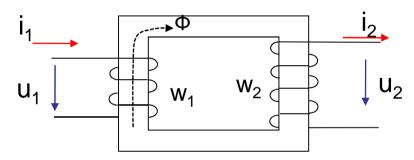
Messwandler

Ziel: Messbereichsanpassung /- erweiterung Vorteile:

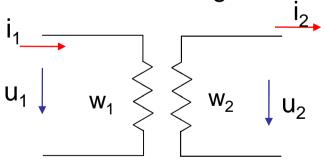
- keine thermischen Verluste durch Widerstandsnetzwerke
- Potentialtrennung zwischen Messobjekt und Messgerät
- Hoch- und Höchstspannungs- bzw. Strommessung
- für Wechselstrom:
 - Stromwandler
 - Spannungswandler
- für Gleichstrom, basierend auf Hall-Elemente

Messwandler -> Übertrager bzw. Transformatoren

Allgemeiner Übertrager:



Idealer Übertrager:



Verluste:

- "Kupferverluste"
- Streufelder
- "Eisenverluste"
- Magnetisierungsstrom

Verlustfrei:

- keine Kupfer und Wirbelstromverluste
- keine Streufeldverluste
- vernachlässigbarerMagnetisierungsstrom

Messwandler Kenngrößen

Idealer Umformer / Transformator

Scheinleistungen (idealer Umformer)

$$\frac{w_1}{w_2} = \frac{u_1(t)}{u_2(t)} = \frac{\underline{U_1}}{\underline{U_2}}$$

$$P_{s,primär} = P_{s,sekundär}$$

$$\mathbf{U}_{1}\mathbf{I}_{1}=\mathbf{U}_{2}\mathbf{I}_{2}$$

$$\frac{U_1}{U_2} = \frac{W_1}{W_2} = \frac{I_2}{I_1}$$

Übersetzungsverhältnis

$$\ddot{u} = \frac{W_1}{W_2}$$

Spannungswandler

(Sekundärseite: hochohmig)

$$K_U = \frac{U_1}{U_2} = \ddot{u}$$

Stromwandler

(Sekundärseite: niederohmig)

$$K_1 = \frac{I_1}{I_2} = \frac{1}{\ddot{u}}$$

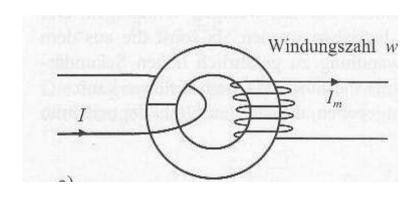
Stromzange, für Wechselströme

Messtrom (Sekundärseite)

$$I_{m} = I \frac{1}{W}$$

Vorteile:

- geringer Messstrom
- galvanische Trennung
- kein Auftrennen des Stromkreis



Primärwindung: 1 Sekundärwindung: w



Beispiel: Fa. Fluke, I_{max}≤400 A

Eigenschaften von Messwandlern

- reale Messwandler, Messabweichung in
 - Betrag der Spannungen / Ströme
 - Phasenverschiebung
- für Beträge
 - relative Messabweichungen

$$e_{rel,l} = \frac{I_{1,soll} - I_{1,ist}}{I_{1,ist}} = \frac{K_{l}I_{2} - I_{1}}{I_{1}}$$
 mit $K_{l} = \frac{1}{\ddot{u}}$

$$e_{rel,U} = \frac{U_{1,soll} - U_{1,ist}}{U_{1,ist}} = \frac{K_{U}U_{2} - U_{1}}{U_{1}}$$
 mit $K_{U} = \ddot{u}$

Eigenschaften von Messwandlern

- Phasenverschiebung zwischen Leiterstrom und Messstrom
 - spezifiziert als max. zulässiger Fehlwinkel , (typ. 0,1°...3°)
- Spezifizierung durch
 - Genauigkeitsklassen bzw.
 - Messabweichung proportional zum Anzeigewert und konstanter Anteil (siehe Datenblätter, bei digitalen Messgeräten)
 - Beispiel (Fluke 365):

```
2 % ± 5 Ziffern (45 – 65 Hz)
2,5 % ± 5 Ziffern (65 – 400 Hz)
```

Gleichsstromzangen

Hall-Element

$$\mathbf{F}_{m} = q\mathbf{v}\mathbf{x}\mathbf{B}; \ \mathbf{F}_{m} = q\mathbf{v}\mathbf{B}$$

$$\mathbf{F}_{e} = q\mathbf{E}; \ \mathbf{F}_{e} = q\mathbf{E} = q\frac{U_{H}}{b}$$

$$\mathbf{F}_{e} = \mathbf{F}_{m} \Rightarrow U_{H} = b\mathbf{v}\mathbf{B}$$

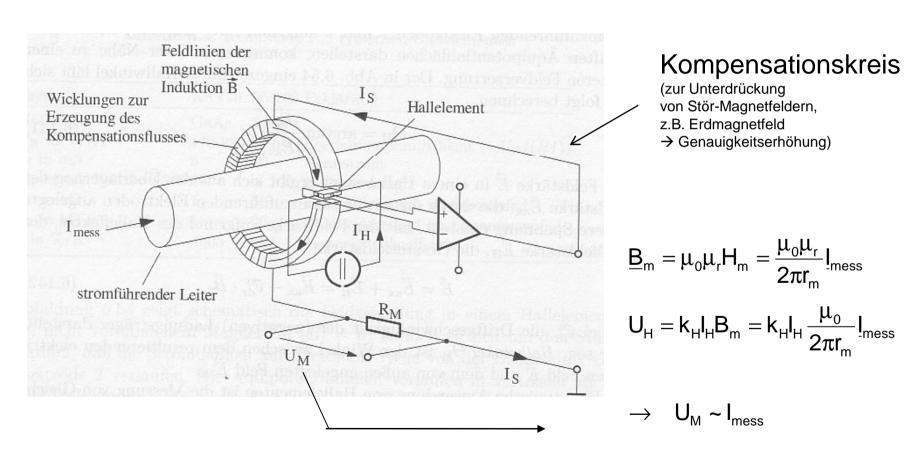
$$mit \frac{I_{H}}{bd} = n\mathbf{v}\mathbf{q} \Rightarrow U_{H} = k_{H}I_{H}\mathbf{B}$$

InAs od. InSb

Sensorspannung = "Hallspannung"

Gleichstromzangen

Kompensationsprinzip



Vielfachmessinstrumente "Multimeter"

- Gleichspannungs- und Gleichstrommessung
- Wechselspannungs- und Wechselstrommessung
- Effektivwertmessung (wenn explizit spezifiziert auch für nicht sin-förmige Wechselgrößen)
- Begrenzerschaltungen
- Widerstandsmessung
- Durchgangsprüfung ("Klingelmessung")
- Betriebsartenwahlschalter (DC, AC, AC_{RMS}, DC/AC_{RMS})

Betriebsarten Strom und Spannungsmessung

DC

- Gleichanteilmessung

Messung des Mittelwerts, Gleichanteil der Eingangsgröße

AC

~ Wechselanteilmessung

Anzeige des Effektivwertes des Wechselanteils (indirekte Effektivwertbestimmung! → nur für sinusförmige Signale)

AC_{RMS}

Wechselanteilmessung

direkte Messung / Bestimmung des wahren Effektivwertes der Eingangsgröße

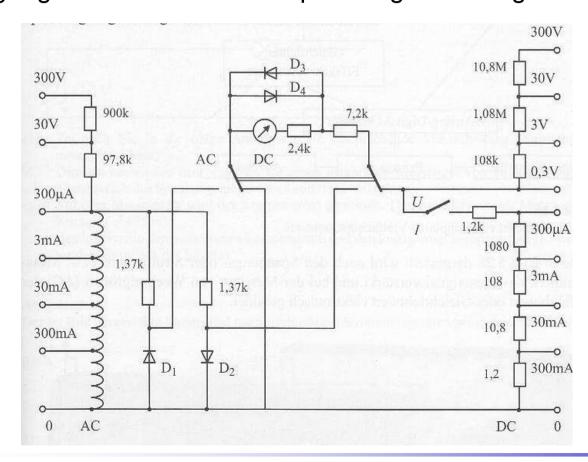
(AC+DC)_{RMS}

Gleich- und Wechselanteilmessung direkte Messung / Bestimmung des wahren Effektivwertes der Mischgröße

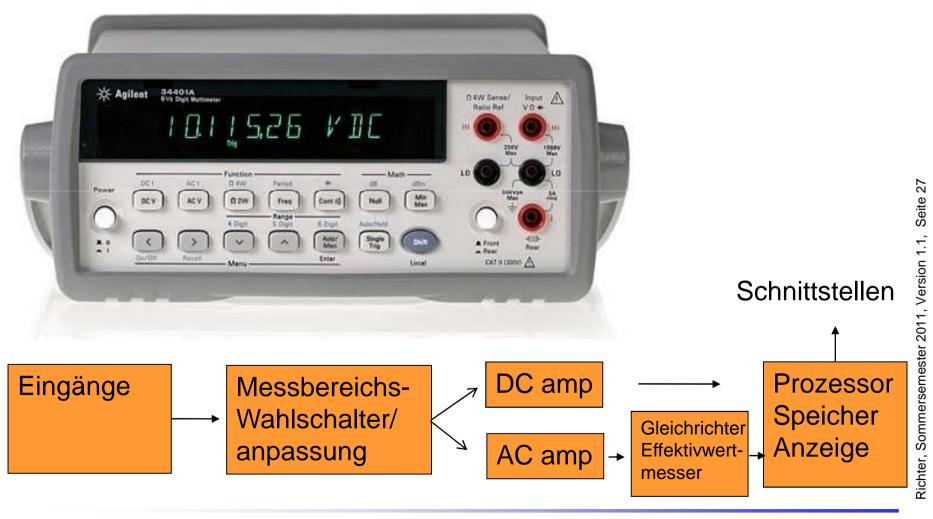
25

Analoge Vielfachmessinstrumente

Beispiel: $R_m=2,4k\Omega$, Messwerkvollauschlag bei 25 μ A, Eingangswiderstand für die Spannungsmessung: $40k\Omega/V$



Digitale Vielfachmessinstrumente



Lernziele Kapitel 8

- Gleichstrom- und Gleichspannungsmessung
 - Grundschaltungen
 - Schaltungen zum Management des Messbereichs
 - Überlastschutz
- Wechselstrom- und Wechselspannungsmessung
 - Beschreibung der Wechselgrößen
 - Messschaltungen
 - Messwandler
- Multimeter