

# Leistungselektronik

**Hinweis:** Bei der Prüfung *Leistungselektronik* ist derzeit keine Formelsammlung zugelassen. Daher kann diese Sammlung wichtiger Formeln und Schaltungen lediglich als Hilfe bei der Prüfungsvorbereitung dienen.

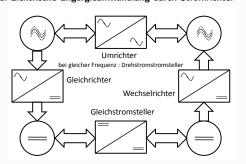
Bilder: Viele Bilder dieser Formelsammlung stammen aus dem Übungsskript zum Fach Leistungselektronik: Grundlagen und Standartanwendungen. Bei diesen Bildern liegt das Copyright beim Lehrstuhl für Elektrische Antriebssysteme und Leistungselektronik - TU München

#### **Allgemeines**

Mittelwert: 
$$u_{\mathsf{M}} = \frac{1}{T}\int\limits_{t_0}^{t_0+T}u(t)\,\mathrm{d}t$$
 Effektivwert (RMS):  $U_{\mathsf{eff}} = \frac{1}{T}\sqrt{\int\limits_0^Tu^2(t)\,\mathrm{d}t}$ 

# 1. Grundlagen

#### 1.1. Elektrische Engergieumwandlung durch Stromrichter



### 2. Leistungshalbleiter

b aktiver Betrieb von Halbleitern wird bewusst vermieden. Leistungshalbleiter sind keine idealen Schalter  $\rightarrow$  Verluste

#### 2.1. Hartschaltende Bauelemente

- Sehr hohe Halbleiterbelastung
- Große Safe Operating Area erforderlich
- Niedrige Schaltfrequenz
- Problematisch bei hohen Leistungen

#### 2.2. Weichschaltende Bauelemente

- Niedrige Halbleiterbelastung
- Höherer Ausschaltstrom
- Hohe Schaltfrequenz
- Einfacherer Gate-Treiber
- Zusätzliche Leistungskomponenten

# 3. Kühlung von Leistungshalbleitern

Abgestrahlte Leistung: 
$$P_{\rm rad} = \sigma \epsilon A (T_{KK}^4 - T_a^4)$$
 Strahlungskonstante:  $\sigma = 5, 67 \cdot 10^{-8} {\rm W \over m^2 \, K^4}$ 

#### 4. Netzgefuehrte Schaltungen

#### 4.1. Netzteile

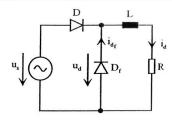
Grundstruktur



Gleichrichter Gleichrichterschaltungen unterscheidet man in Mittelpunkt- und Brückenschaltungen. Außerdem unterscheidet man aufgrund der Anzahl an Kommutierungen pro Periode.

Hinweis: An einer (idealen)Diode können nur positive Ströme auftreten. Allerdings ist (bei induktiven Lasten) das auftreten von negativen Spannungen möglich.

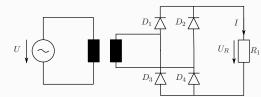
 $\Rightarrow$  die Ausgangsspannung hängt immer auch von der Art der Last ab! mit Freilaufdiode



### 4.2. B2-Schaltung (Graetz-Brücke)

mit Transformator zur galvanischen Trennung.

für U>0: i fließt über D1, Last, D4 für U<0: i fließt über D2, Last, D3



Last	Strom	Spannung
R	-	-
RL	Glättung: wird nicht zu null	gleichgerichteter Sinus
RC	hoher Aufladestrom	Glättung: sinkt langsam ab

Voltage Ripple:  $U_{\text{max}} - U_{\text{min}}$ 

- a Zahl der ausfallenden Halbswellen
- f Frequenz der Halbwelle

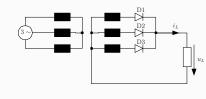
#### Dimensionierung des Glättungskondensators

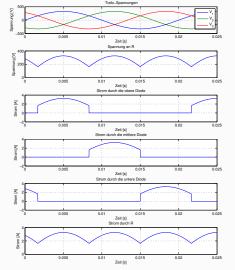
- ullet Festlegung  $I_{\mathsf{max}}$
- Festlegung Voltage Ripple oder min. Spannung
   ⇒ Ladepausendauer = 1 Halbwelle
- Ausfallende Halbwellen?
- $\Rightarrow t_{\mathsf{LP}} pprox (a+1) rac{1}{f}$
- ullet Kondensator:  $i=Crac{\mathrm{d}u}{\mathrm{d}t}$   $i=I_{\mathsf{max}}=const.$

$$C = \frac{I_{\text{max}} t_{\text{LP}}}{\hat{U} - U_{\text{min}}}$$

#### 4.3. M3-Schaltung

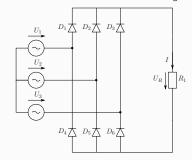
Es leitet immer die Diode mit dem höchsten Potential.

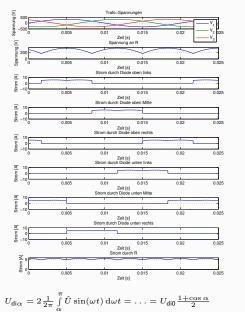




#### 4.4. B6-Schaltung

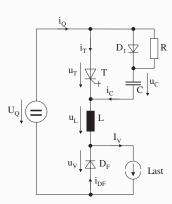
Oben: Es leitet immer die Diode mit dem höchsten Potential. Unten: Es leitet immer die Diode mit dem niedrigsten Potential.





# 5. Schutzbeschaltung

#### 5.1. Snubber-Schaltung



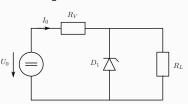
Die Kombination aus der dem RC-Glied mit zum Wiederstand paralell geschalteter Diode nennt man Snubber Schaltung.

# 6. Schaltnetzteile

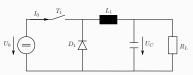
Ausgangsspannung:  $U_A = U_0 \frac{t_{\rm on}}{t_{\rm on} + t_{\rm off}}$ 

# 7. DC-DC-Converters

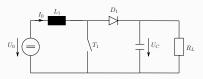
#### 7.1. Linearregler



### 7.2. Tiefsetzsteller



### 7.3. Hochsetzsteller



# 8. Verlustleistung und Kühlung

#### 8.1. Durchlassverluste

zeitlicher Mittelwert: 
$$I_{\text{AV}} = \frac{1}{T} \int\limits_0^T i \; \mathrm{d}t$$

$$\text{Effektivwert: } I_{\text{RMS}} = \sqrt{\frac{1}{T}} \int\limits_0^T i^2 \; \mathrm{d}t$$

$$p_D = ui = U_S i + r_D i^2$$

$$P_D = \frac{1}{D} \int\limits_0^T p_D \; \mathrm{d}t = U_S \frac{1}{T} \int\limits_0^T i \; \mathrm{d}t + r_D \frac{1}{T} \int\limits_0^T i^2 \; \mathrm{d}t$$

#### 8.2. Sperrverluste

für sinusförmige Sperrspannungen 
$$(u_R(t)=\hat{u}_R\sin(\omega t))$$
 
$$P_R=\frac{1}{T}\int\limits_0^Tp_R(t)\,\mathrm{d}t=\frac{1}{\pi}\hat{u}_RI_R$$

#### 8.3. Ein- und Ausschaltverluste

$$\begin{aligned} & \text{Einschaltverluste } W_{\text{on}} = \int\limits_{t_0}^{t_0+t_{\text{off}}} p \, \mathrm{d}t \\ & \text{Ausschaltverluste } W_{\text{off}} = \int\limits_{t_0}^{t_0+t_{\text{off}}} \\ & \text{gesamte Schaltverluste } P_s = f(W_{\text{on}} + W_{\text{off}}) \end{aligned}$$

# 9. Thermisches Ersatzschaltbild

#### 9.1. Wärmeleitung

$R_{th}$	Wärmewiderstand
$\lambda$	Wärmeleitfähigkeit
A	Querschnitt d. Körpers
d	Dicke des Körpers

Wärmeleitung: 
$$R_{\rm th}=\frac{\theta_1-\theta_2}{P}$$
  $R_{\rm th}=\frac{d}{\lambda A}$ 

#### 9.2. Wärmespeicherung

$C_{th}$	Wärmekapazität
V	Volumen
$\gamma$	spez. Masse
c	spez. Wärmekapazität

$$P = C_{\mathsf{th}} \frac{\mathrm{d}\theta}{\mathrm{d}t} = C_{\mathsf{th}}\theta$$

### 9.3. Transiente Wärmewiderstände

$$Y_{\mathsf{thi}}(t) = R_{\mathsf{thi}} \left( 1 - e^{\frac{-t}{\tau_{\mathsf{thi}}}} \right)$$