



Elektronik II

Foliensatz 5: Transistoren

G. Kemnitz

Institut für Informatik, TU Clausthal (E2-F5)
11. Juli 2017



Inhalt F5: Transistoren

Bipolartransistor

- 1.1 Aufbau und Funktion
- 1.2 Spice-Modell stationär
- 1.3 Kapazitäten
- 1.4 Kleinsignalmodell
- 1.5 Grundsaltungen

Thyristor

J- und MesFET

- 3.1 Aufbau und Funktion
- 3.2 Spice-Modell

- 3.3 Kleinsignalmodell
- 3.4 Grundsaltungen
- 3.5 Rauschen

MOSFET

- 4.1 Aufbau und Funktion
- 4.2 Spice-Modell
- 4.3 Digitale Grundsaltungen
- 4.4 Latch-Up
- 4.5 Leistungs-MOSFETs

IGBT

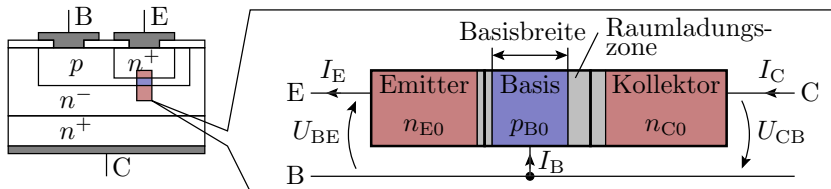


Bipolartransistor



Aufbau und Funktion

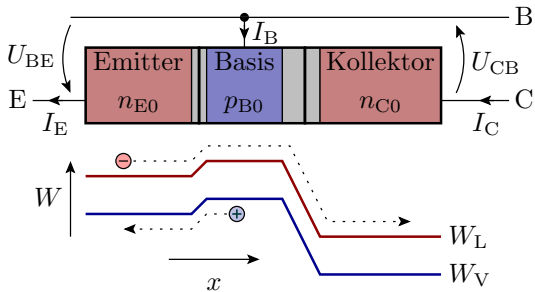
Aufbau und Betriebsarten



Schichtfolge p-n-p oder n-p-n. Geringe Basisbreite. Emitter ist um Zehnerpotenzen höher als die Basis dotiert. Betriebsarten:

- Normalbetrieb: BE-Übergang Durchlassbereich und BC-Übergang gesperrt.
- Ausgeschaltet: beide Übergänge gesperrt.
- Inversbetrieb: BC-Übergang Durchlassbereich und BE-Übergang gesperrt.
- Übersteuert: BE-Übergang Durchlassbereich und BC-Übergang an der Grenze zum Durchlassbereich.

Transistoreffekt



Ladungsträger diffundieren aufgrund des großen Konzentrations-

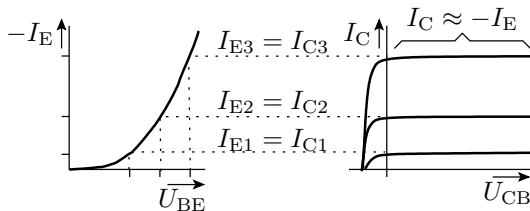
gefälles in die Basis. Die Basis ist viel kürzer als die Diffusionslänge, so dass fast der komplette Minoritätenüberschuss in der Basis bis zur Kollektorsperrschicht diffundiert und dort abgesaugt (eingesammelt) wird.

Der Strom durch Rekombination in der Basis und der von der Basis zum Emitter diffundierenden Ladungsträger wird als Basisstrom nachgeliefert.



Spice-Modell stationär

Kennlinie ohne Basisweitenmodulation



Der über U_{BE} steuerbare Diffusionsstrom vom Emitter fließt fast zu 100% weiter zum Kollektor:

$$-I_E \approx I_C = I_s \cdot \left(e^{\frac{U_{BE}}{n_f \cdot U_T}} \right)$$

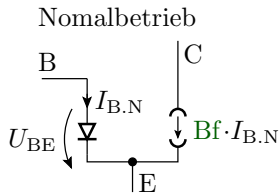
(I_s – Sättigungsstrom; n_f – BE-Emissionskoeffizient, meist 1; U_T – Temperaturspannung). Bei negativer U_{CB} lässt die »Sammlerwirkung« des Kollektors nach, d.h. die vom Emitter in die Basis diffundierenden Ladungsträger füllen das Basisgebiet und rekombinieren spätestens am Basisanschluss.

Basisstrom, Inversbetrieb

An der Basis muss der **Bf**-te Anteil des Kollektorstroms nachgeliefert werden:

$$I_{B.N} = \frac{I_s}{B_f} \cdot e^{\frac{U_{BC}}{N_f \cdot U_T}}; I_{E.N} = -B_f \cdot I_{B.N}$$

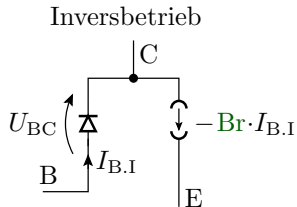
(**Bf** – Stromverstärkung Normalbetrieb). Der davon **Bf**-fache Kollektorstrom wird durch eine Stromquelle modelliert.



Wenn Emitter und Kollektor ihre Funktion tauschen (Inversbetrieb), gibt es auch den Transistoreffekt, nur mit geringerer Stromverstärkung **Br**:

$$I_{B.I} = \frac{I_s}{B_r} \cdot e^{\frac{U_{BC}}{N_r \cdot U_T}}; I_{E.I} = -B_r \cdot I_{B.I}$$

(**Nr** – BC-Emissionskoeffizient).

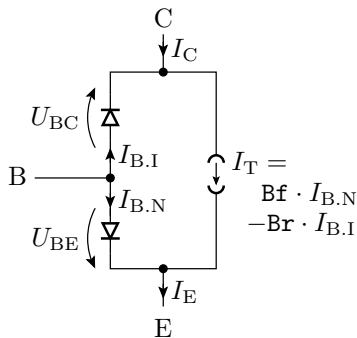


Transportmodell

Das Transportmodell fasst die gesteuerten Stromquellen für den Normal- und den Inversbetrieb zu einer Transportquelle zusammen:

$$\begin{aligned} I_T &= I_{C,N} - I_{E,I} \\ &= \mathbf{Bf} \cdot I_{B,N} - \mathbf{Br} \cdot I_{B,I} \end{aligned}$$

(im Normalbetrieb ist $I_{B,I} = 0$
und im Inversbetrieb $I_{B,N} = 0$)



Das Modell erfasst auch die Strom-Spannungs-Beziehungen für

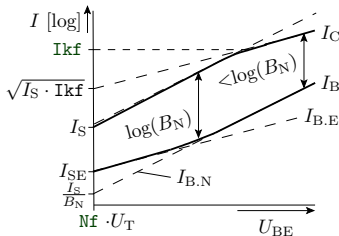
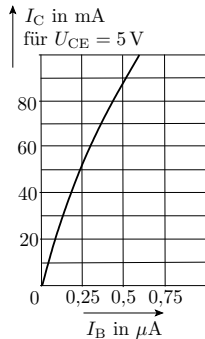
- den Übersteuerungsbereich $I_{B,N} > 0$ und $I_{B,I} > 0$
- und den Sperrbereich $I_{B,N} = 0$ und $I_{B,I} = 0$.

Stromverstärkung

- Misst man $I_C (I_B)$, erhält man einen nichtlinearen Zusammenhang.
- Für das Verständnis besser $\ln (I_B (U_{BE}))$ und $\ln (I_C (U_{BE}))$ betrachten. Differenz
 - mittlerer Bereich: $\ln (B_f)$, B_f – ideale Stromverstärkung.
 - Kleine I_C : erhöhter Basisstrom durch Leckströme¹.
 - Großer I_C : verringerter Kollektorstrom durch Hochstromeffekt².

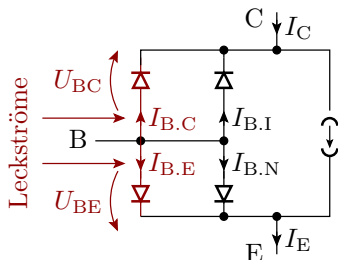
¹Stromanteil durch Rekombination in der Basis.

²Halbierung des logarithmischen Anstiegs ab $I_C > I_{kf}$ bzw. im Inversbetrieb $I_E > I_{kr}$.

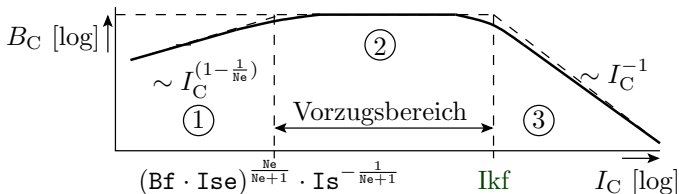




Bereiche der Stromverstärkung



- ① Minderung durch Leckströme
 - ② ideale Verstärkung
 - ③ Minderung durch Hochstromeffekt
- $$\frac{Bf \cdot I_{B,N}}{\sqrt{\frac{Bf \cdot I_{B,N}}{I_{kf}}}} - \frac{Br \cdot I_{B,I}}{\sqrt{\frac{Br \cdot I_{B,I}}{I_{kr}}}}$$
- Hochstromeffekt





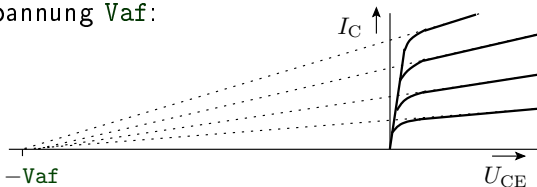
Spice-Parameter für das Modell bis hierher

Param.	Bezeichnung	default	BC547B	BUV47
Is	Sättigungsstrom Norm.	1 μ A	7 fA	974 fA
Bf	ideale Stromverstärkung Normalbetrieb	–	375	95
Nf	Emissionskoeffizient Normbetrieb	1		
Br	ideale Stromverstärkung Inversbetrieb	–	1	21
Ikf	Kniestrom zur starken Injektion Normalbetrieb	0,082A	15,7A	
Ikr	Kniestrom zur starken Inj. Inversb.	–	–	

BC547B – npn Kleinsignaltransistor; BUV47 – npn-Leistungstransistor

Der Early-Effekt (Basisweitenmodulation)

Mit Zunahme von U_{CB} dehnt sich die Sperrschicht in das Basisgebiet aus. Die Basis wird kürzer. Der Anteil der an der Kollektorsperrschicht ankommenden Ladungsträger und der Kollektorstrom nehmen bei gleichem I_B mit U_{CE} zu. Empirisch schneiden sich die Verlängerungen aller Kennlinienäste in einem Punkt auf der Spannungsachse, der Early-Spannung V_{af} :



Nach Strahlensatz gilt:

$$I_C(U_{CE}) = I_{C0} \cdot \left(1 + \frac{U_{CE}}{V_{af}} \right)$$



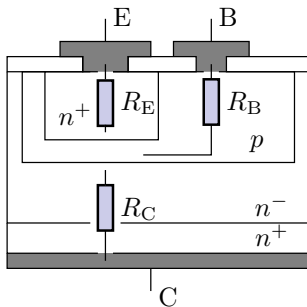
Verbesserte Stromgleichungen:

$$I_C(U_{CE}) = I_{C0} \cdot \left(1 + \frac{U_{CE}}{V_{af}}\right) \text{ mit } I_{C0} = I_s \cdot \left(e^{\frac{U_{BE}}{n_f \cdot U_T}} - 1\right)$$

$$I_{E,I}(U_{CE}) = I_{E,I0} \cdot \left(1 + \frac{U_{CE}}{V_{ai}}\right) \text{ mit } I_{E,I0} = I_{se} \cdot \left(e^{\frac{U_{BE}}{n_r \cdot U_T}} - 1\right)$$

Param.	Bezeichnung	BC547B	BUV47
V _{af}	Early-Spannung Normalbetrieb	63V	190V
V _{ai}	Early-Spannung Inversbetrieb	-	-

Bahnwiderstände

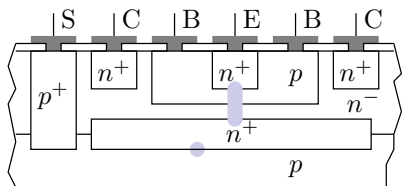


Param.	Bezeichnung	BC547B	BUV47
Rb	Basisbahnwiderstand	10Ω	0,1Ω
Rc	Kollektorbahnwiderstand	1Ω	0,035Ω
Re	Emitterbahnwiderstand	–	–



Kapazitäten

Sperrschichtkapazitäten



Beim Bipolartransistor:

- BE-Übergang
- CE-Übergang
- bei integrierten Schaltkreisen Übergang zum Substrat.

Jeder dieser Übergänge hat eine Sperrschichtkapazität. Für den BE-Übergang lautet das Berechnungsmodell:

$$C_{S.E} = C_{je} \cdot \begin{cases} \frac{1}{\left(1 - \frac{U_D}{V_{je}}\right)^{M_{je}}} & \text{für } U_D < F_c \cdot V_{je} \\ \frac{1 - F_c(1 - M_{je}) + \frac{M_{je} \cdot U_D}{V_{je}}}{(1 - M_{je})^{(1 + M_{je})}} & \text{für } U_D \geq F_c \cdot V_{je} \end{cases}$$

(U_D – Spannung in Durchlassrichtung; die anderen Parameter siehe nächste Folie)



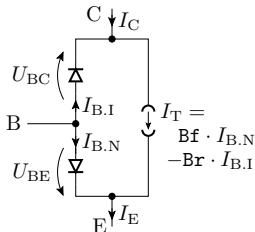
Spice	Bezeichnung	BC547B	BUV47
Cje	BE-Kapazität für $U_D = 0$	11,5 pF	1093 pF
Vje	BE-Diffusionsspannung	0,5 V	0,5 V
Mje	BE-Kapazitätskoeffizient	0,672	0,333
Cjc	BC-Kapazität für $U_D = 0$	5,25 pF	364 pF
Vjc	BC-Diffusionsspannung	0,315 V	0,333 V
Mjc	BC-Kapazitätskoeffizient	0,333	0,44
Cjs	CS-Kapazität für $U_D = 0$	–	–
Vjs	CS-Diffusionsspannung	–	–
Mjs	CS-Kapazitätskoeffizient	–	–
Fc	Koeffizient für den Verlauf der Kapazität	0,5	0,5

(BE – Basis-Emitter-Übergang; BC – Basis-Kollektor-Übergang; CS – Kollektor-Substart-Übergang; BC547B – npn Kleinsignaltransistor; BUV47 – npn-Leistungstransistor).



Diffusionskapazitäten

Im Normalbetrieb hat der leitende BE- und im Inversbetrieb der leitende BC-Übergang eine Diffusionsladung Q_D , die proportional zu Strom und Transitzeit zunimmt. BE-Diffusionsladung und Kapazität im Normalbetrieb:



$$Q_{BE,D} = T_f \cdot B_f \cdot I_{B,N} = T_f \cdot I_s \cdot \left(e^{\frac{U_{BE}}{n_f \cdot U_T}} - 1 \right)$$

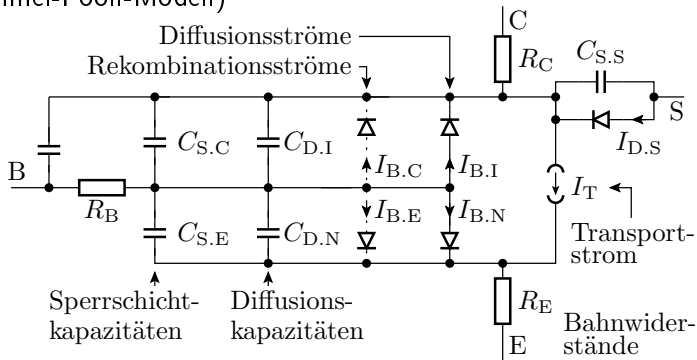
$$C_{BE,D} = \frac{dQ_{BE,D}}{dU_{BE}} = \frac{T_f \cdot B_f \cdot I_{B,N}}{n_f \cdot U_T}$$

Param.	Bezeichnung	BC547B	BUV47
n_f	Emissionskoeffizient E.	1	1,2
T_f	ideale Transitzeit (N)	0,44 ns	21,5 ns

Die ideale Transitzeit T_f gilt nur für kleine Ströme. Für größere Ströme nimmt sie mit dem Strom zu, modelliert durch x_{tf} , v_{tf} , ...

Vollständiges Transistormodell

(Gummel-Poon-Modell)



Für manuelle Rechnungen zu kompliziert. Praxis:

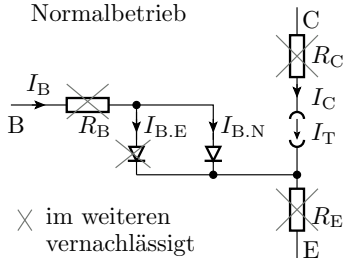
- Entwurf und Plausibilitätstest mit vereinfachten Modellen.
- Kontrolle mit dem Simulator.



Kleinsignalmodell

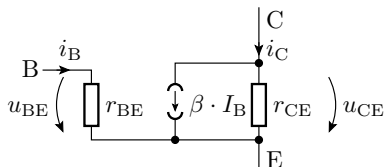
Stationäres Kleinsignalmodell

Ersatzschaltung
Normalbetrieb



× im weiteren
vernachlässigt

lineare AC-Ersatzschaltung



u_{BE} , i_B , u_{CE} , i_C Differenz zu den
Spannungen und Strömen im Arbeits-
punkt $U_{BE,A}$, $I_{B,A}$, $U_{CE,A}$ und $I_{C,A}$

- Stromverstärkung: $\beta = \left. \frac{\partial I_C}{\partial I_B} \right|_A \approx \mathbf{Bf}$ (im optimalen Bereich)
- BE-Widerstand: $r_{BE} = \left. \frac{\partial U_{BE}}{\partial I_B} \right|_A \approx \frac{\mathbf{Nf} \cdot U_T}{I_B}$
- CE-Widerstand: $r_{CE} = \left. \frac{\partial U_{CE}}{\partial I_C} \right|_A \approx \frac{\mathbf{Vaf}}{I_C}$

(V_{af} – Early-Spannung; $\dots|_A$ – Ableitung im Arbeitspunkt).



Zur Kontrolle

Kleinsignal-BE-Widerstand:

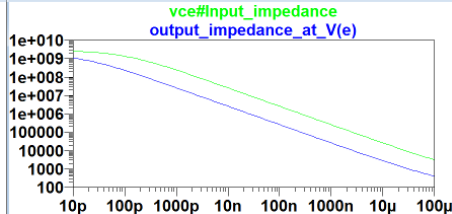
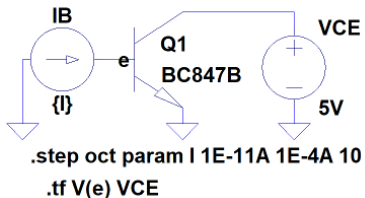
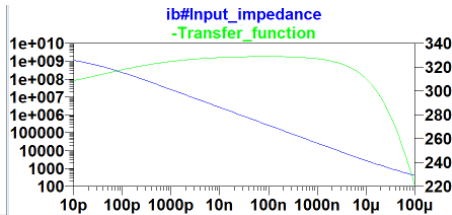
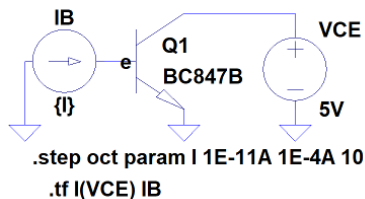
$$I_B = \frac{I_S}{\beta_f} \cdot \left(e^{\frac{U_{BE}}{N_f \cdot U_T}} \right)$$
$$\frac{dI_B}{dU_{BE}} = \frac{1}{N_f \cdot U_T} \cdot I_B$$
$$r_{BE} = \left. \frac{dU_{BE}}{dI_B} \right|_A = \frac{N_f \cdot U_T}{I_B}$$

Kleinsignal-CE-Widerstand:

$$I_C(U_{CE}) = I_{C0} \cdot \left(1 + \frac{U_{CE}}{V_{af}} \right) \quad \text{mit } I_{C0} = I_S \cdot \left(e^{\frac{U_{BE}}{N_f \cdot U_T}} - 1 \right)$$
$$\frac{dI_C(U_{CE})}{dU_{CE}} = \frac{I_{C0}}{V_{af}}$$
$$r_{CE} = \left. \frac{dU_{CE}}{dI_C} \right|_A = \frac{V_{af}}{I_{C0}}$$



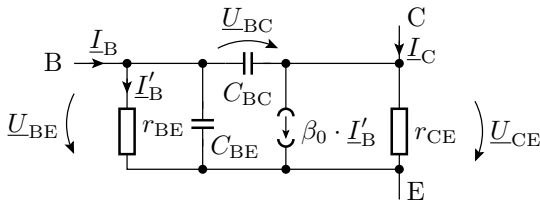
Parameterbestimmung mit Simulationsart ».tf«



Die Ausgangsimpedanz bei Spannungsquelle am Ausgang nur mit »Rückwärtssimulation« bestimmbar.

Dynamisches Kleinsignalmodell im Frequenzbereich

Ergänzung der Sperrschicht- und Diffusionskapazitäten:



- Diffusions- plus Sperrschichtkapazität des BE-Übergangs:

$$C_{BE} = C_{BE.D} + C_{BE.S} \approx \frac{Tf \cdot Bf \cdot I_{B.N}}{Nf \cdot U_T} + C_{je}^*$$

- Sperrschichtkapazität des CE-Übergangs:

$$C_{CE} \approx C_{jc}^*$$

(* vernachlässigte Spannungsabhängigkeit ca. $\pm 50\%$).



Beispielwerte

Param.	Bezeichnung	BC547B	BUV47
Tf	ideale Transitzeit Normalbetr.	0,44 ns	21,5 ns
Cje	BE-Kapazität für $U_{BE} = 0$	11,5 pF	1093 pF
Cjc	BC-Kapazität für $U_{CB} = 0$	5,25 pF	364 pF

BE-Diffusionskapazität (BC547B ($Bf = 294$; $Ne = 1,54$):

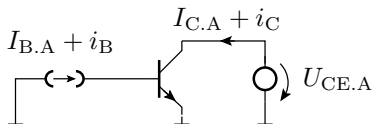
$$C_{BE,D} \approx \frac{Tf \cdot Bf \cdot I_{B,N}}{Ne \cdot U_T} = \frac{Tf \cdot Bf}{r_{BE}}$$

I_B	10 nA	100 nA	1 μ A	10 μ A	100 μ A
r_{BE}	4 M Ω	400 k Ω	40 k Ω	4 k Ω	400 Ω
$C_{BE,D}$	0,03 pF	0,3 pF	3 pF	30 pF	300 pF

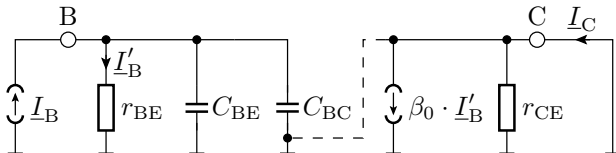
$$C_{BE} \approx \begin{cases} C_{je} & I_B < 10 \mu A \\ \frac{Tf \cdot Bf \cdot I_{B,N}}{Ne \cdot U_T} & \text{sonst} \end{cases}$$

Übergangs- und Transitfrequenz Stromverstärkung

Testschaltung:

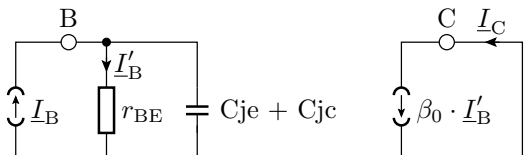


Kleinsignalersatzschaltung für $f > 0$ in kleine I_B ³:



- Wegen $\underline{U}_{RCE} = 0$ kann r_{CE} weggelassen werden.
- $C_{BE} + C_{BC}$ durch $C_{je} + C_{jc}$ annähern.

³Vernachlässigung der BE-Diffusionskapazität.



Nach Stromteilerregel:

$$\underline{I}'_B = \underline{I}_B \cdot \frac{r_{BE} \parallel \frac{1}{j\omega \cdot (C_{je} + C_{jc})}}{r_{BE}} = \frac{\underline{I}_B}{1 + j\omega \cdot r_{BE} \cdot (C_{je} + C_{jc})}$$

Stromverstärkung:

$$\underline{\beta} = \frac{\underline{I}_C}{\underline{I}_B} = \frac{\beta_0}{1 + j\omega \cdot r_{BE} \cdot (C_{je} + C_{jc})} = \frac{\beta_0}{1 + j \cdot \frac{f}{f_0}}$$

Übergangsfrequenz (Imaginär- gleich Realteil):

$$f_0 = \frac{1}{2\pi \cdot r_{BE} \cdot (C_{je} + C_{jc})}$$

Transitfrequenz (Verstärkungsabfall auf 0 dB): $f_T = \beta_0 \cdot f_0$



$$f_0 = \frac{1}{2\pi \cdot r_{BE} \cdot (C_{je} + C_{jc})}$$

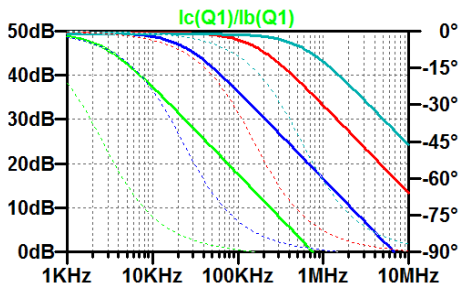
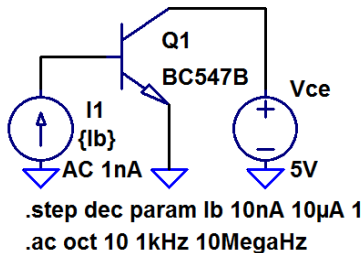
Die Sperrschichtkapazitäten hängen nur wenig von den Spannungen und Strömen im Arbeitspunkt ab, der Basis-Emitterwiderstand jedoch erheblich:

$$r_{BE} \approx \frac{N_e \cdot U_T}{I_{B,A}}$$

($I_{B,A}$ – Basisstrom im Arbeitspunkt; $U_T = \frac{k_B \cdot T}{q}$ – Temperaturspannung; T – Temperatur in K). Abhängigkeit der Übergangsfrequenz vom Arbeitspunkt:

$$f_0 = \frac{I_{B,A}}{2\pi \cdot N_e \cdot U_T \cdot (C_{je} + C_{jc})}$$

Die Übergangsfrequenz nimmt überschlagsweise proportional mit dem Basisstrom im Arbeitspunkt zu und mit der Temperatur ab.



$I_{B,A}$	10 nA	100 nA	1 µA	10 µA
f_0	2,8 kHz	23 kHz	152 kHz	552 kHz
f_g	750 kHz	6,8 MHz	46 MHz	163 MHz

Die weniger als proportionale Zunahme liegt am zunehmenden Einfluss der Diffusionskapazität des BE-Übergangs, die proportional mit $I_{B,A}$ zunimmt.

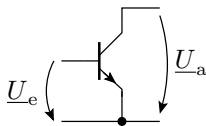


Grundsaltungen

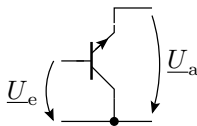
Grundsaltungen

Drei Anschlüsse, einer ist Eingang, einer Ausgang und einer Bezugspotential für beide. Der gemeinsame Anschluss gibt der Grundsaltung den Namen:

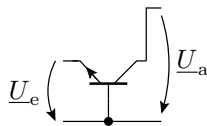
Emitterschaltung



Kollektorschaltung



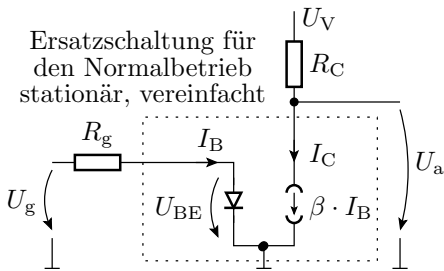
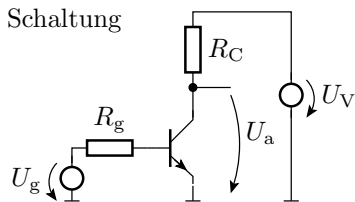
Basisschaltung



Kleinsignalverhalten mit dem Transistor im Normalbetrieb:

- Emitterschaltung: Strom- und Spannungsverstärkung $\gg 1$.
- Kollektorschaltung: Spannungsverstärkung ≈ 1 .
Stromverstärkung $\gg 1$. Sehr hoher Eingangswiderstand.
- Basisschaltung: Spannungsverstärkung $\gg 1$. Stromverstärkung ≈ 1 . Bandbreite gleich Transitfrequenz der Stromverstärkung.

Emitterschaltung



Arbeitsbereich Transistor:

Sperrbereich

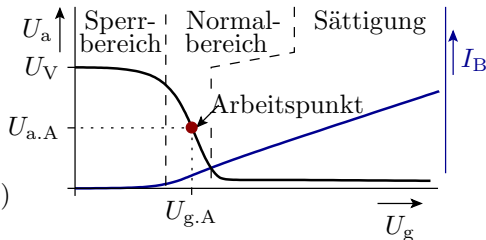
$$U_a \approx U_V$$

Sättigung

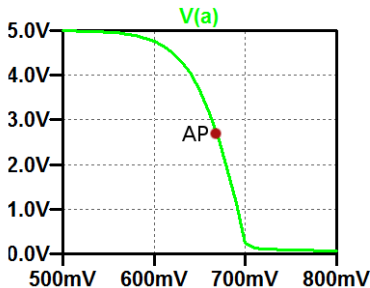
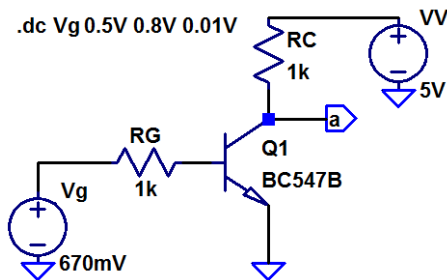
$$U_a \approx U_{CEX}$$

Normalbereich

$$U_a = U_V - \frac{\beta \cdot R_C}{R_g} \cdot (U_g - U_{BE})$$



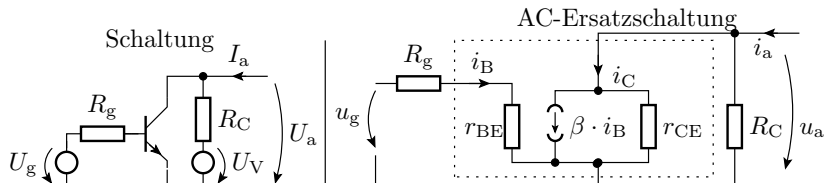
Simulation der Übertragungsfunktion



Parameter der Transferfunktion mit ».tf V(a) Ve« für $U_g = 670 \text{ mV}$:

Transfer_function (v_u):	-63.78
ve#Input_impedance (r_e):	4294.85 ($r_{BE} \approx 3,3 \text{ k}\Omega$)
output_impedance_at_V(a) (r_a):	964.91 ($r_{CE} \approx 27 \text{ k}\Omega$)

AC-Ersatzschaltung



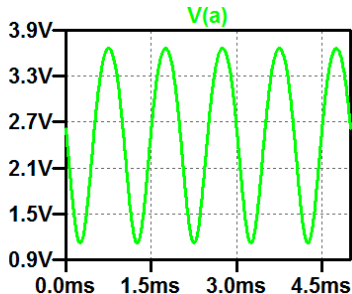
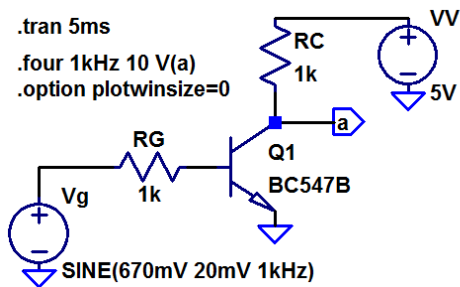
Ablesbare Parameter der Transferfunktion:

$$r_e = \left. \frac{u_g}{i_B} \right|_{i_a=0} = R_g + r_{BE}$$

$$r_a = \left. \frac{u_a}{i_a} \right|_{u_g=0} = R_C \parallel r_{CE}$$

$$v_u = \left. \frac{u_a}{u_g} \right|_{i_a=0} = -\beta \cdot \frac{r_a}{r_e}$$

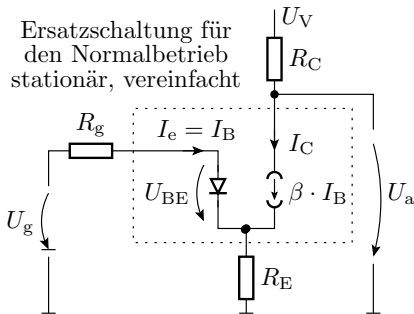
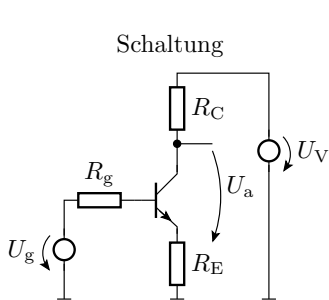
Klirrfaktor durch die Nichtlinearität



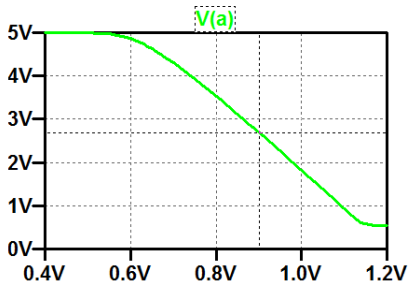
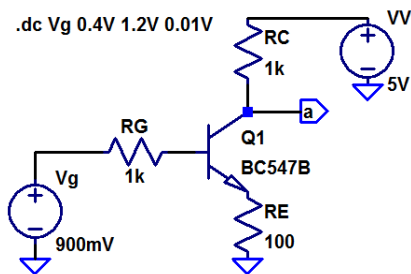
Frequenz	1 kHz	2 kHz	3 kHz	4 kHz	5 kHz	6 kHz
Amplitude	1,27 V	112 mV	0,8 mV	0,6 mV	8 μ V	6 μ V

■ Klirrfaktor: 8,77%

Stromgegenkopplung



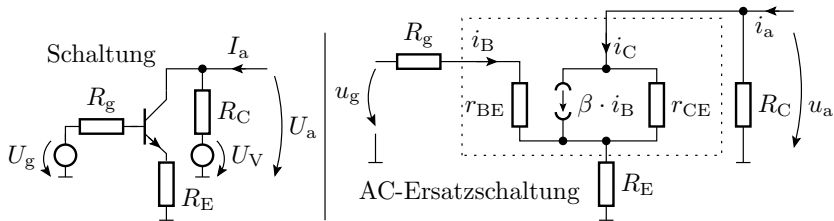
- Subtraktion einer zum Kollektorstrom proportionalen Spannung von der Eingangsspannung.
- Verringert und linearisiert die Verstärkung auf $v_u \approx -\frac{R_C}{R_E}$.
- Mindert den Einfluss der Streuung von β und der Temperatur auf die Funktion der Schaltung.



	$U_{g,A}$	r_e	v_u	r_a	Klirrf. *
ohne R_E	670 mV	4,29 k Ω	-64	965 Ω	12,87%
mit R_E	900 mV	32 k Ω	-8,6	995 Ω	3,5%

(*gleiche Amplitude der Ausgangsspannung; $U_{g,A} - U_{gA}$ im Arbeitspunkt). Stromgegenkopplung verringert den Bereich der Ausgangsspannung, die Verstärkung, den Klirrfaktor, die Parameterabhängigkeit des Arbeitspunkts, erhöht den Eingangswiderstand und linearisiert.

AC – Emitterschaltung mit Stromgegenkopplung

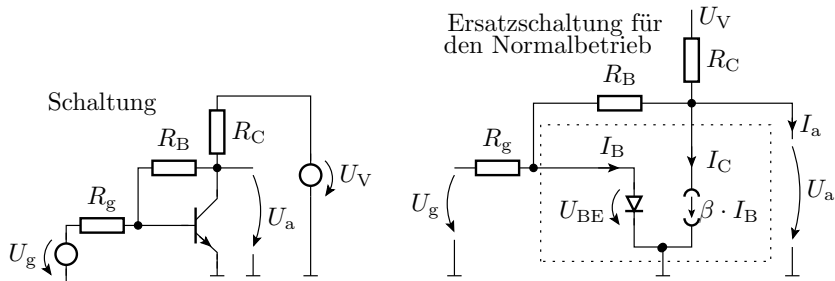


$$r_e = \left. \frac{u_g}{i_B} \right|_{i_a=0} = R_g + r_{BE} + (1 + \beta) \cdot R_E$$

$$r_a = \left. \frac{u_a}{i_a} \right|_{u_g=0} \approx R_C \parallel (r_{CE} + \dots)$$

$$v_u = \left. \frac{u_a}{u_g} \right|_{i_a=0} = -\beta \cdot \frac{r_a}{r_e} \approx -\frac{R_C}{R_E}$$

Emitterschaltung mit Spannungsgegenkopplung

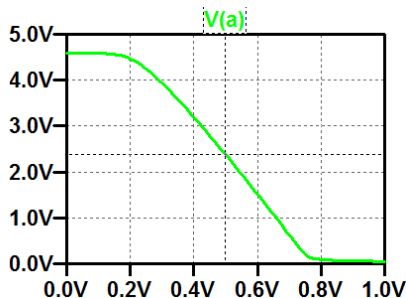
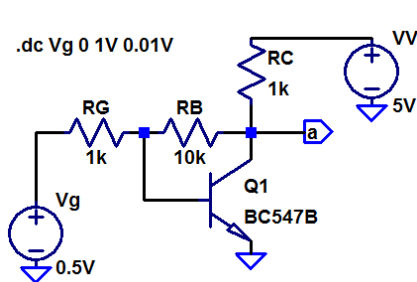


Rückführung der Ausgangsspannung auf die Basis:

$$\frac{U_g - U_{BE}}{R_g} + \frac{U_a - U_{BE}}{R_B} = I_B = \frac{I_C}{\beta}$$

$$\frac{U_V - U_a}{R_C} = \frac{U_a - U_{BE}}{R_B} + I_C$$

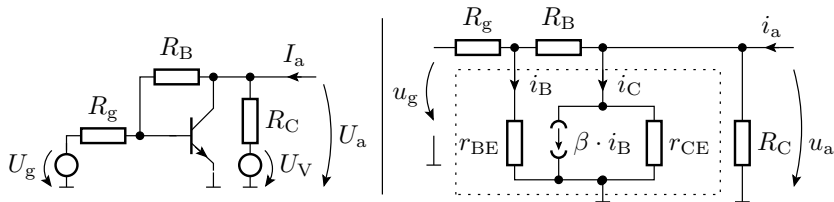
$$U_a \approx \frac{U_V \cdot R_B}{\beta \cdot R_C} + U_{BE} \cdot \left(1 + \frac{R_B}{R_g}\right) - \frac{R_B}{R_g} \cdot U_g$$



	$U_{g,A}$	r_e	v_u	r_a	Klirrf. *
ohne R_B	670 mV	4,29 k Ω	-64	965 Ω	12,87%
mit R_B	500 mV	1,12 k Ω	-8,4	135 Ω	2,97%

(*Amplitude der Ausgangsspannung 2 V). Spannungsgegenkopplung verringert wie die Stromgegenkopplung die Verstärkung und den Klirrfaktor. Im Gegensatz zur Stromgegenkopplung verringern sich der Ein- und Ausgangswiderstand und $U_{g,A}$.

AC – Emitterschaltung, Spannungsgegenkopplung

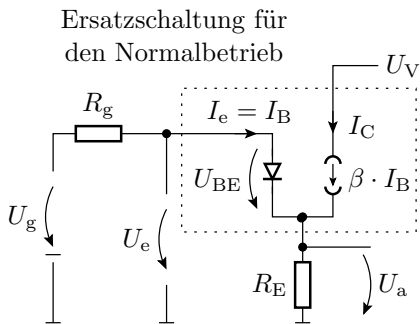
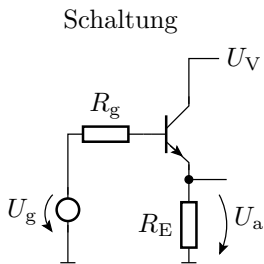


$$r_e = \left. \frac{u_g}{i_B} \right|_{i_a=0} = R_g + f(r_{BE}, R_B, \beta, R_C \parallel r_{CE})$$

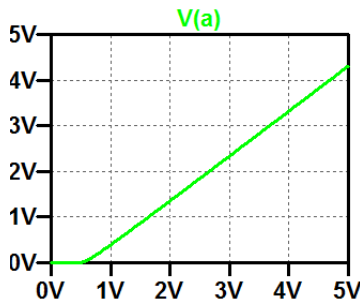
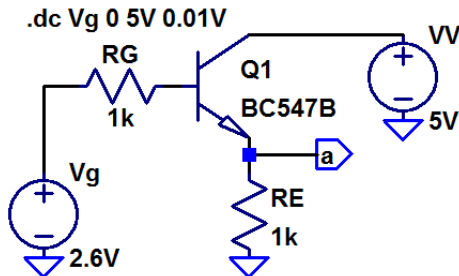
$$r_a = \left. \frac{u_a}{i_a} \right|_{u_g=0} = R_C \parallel r_{CE} \parallel f(R_g, r_{BE}, R_B, \beta)$$

$$v_u = \left. \frac{u_a}{u_g} \right|_{i_a=0} \approx -\frac{R_B}{R_g}$$

Kollektorschaltung



- Eingabe an der Basis,
- Ausgabe am Emitter,
- gemeinsamer Anschluss Kollektor.

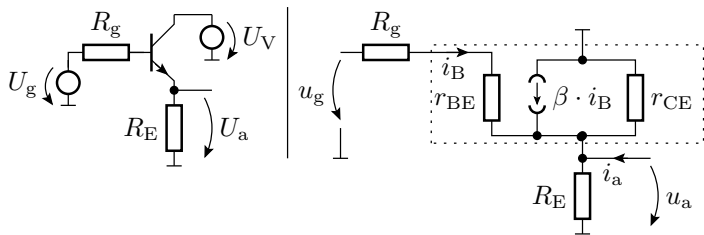


$U_{g,A}$	r_e	v_u	r_a
2,6 V	286 k Ω	0,98	17 Ω

Eine Kollektorschaltung hat Verstärkung eins, einen sehr hohen Eingangs- und einen geringen Ausgangswiderstand. Robust gegen Parameterstreuungen und kaum Klirrfaktor. Anwendung als Impedanzwandler und Trennverstärker⁴.

⁴Z.B. zwischen Filterstufen.

AC – Kollektorschaltung



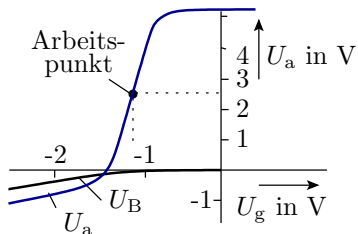
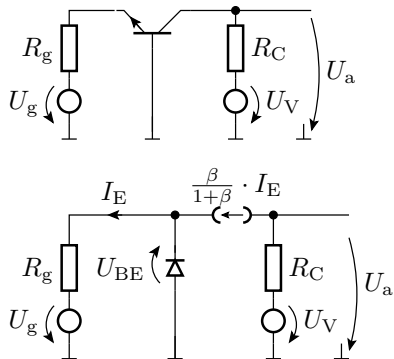
$$r_e = \left. \frac{u_g}{i_B} \right|_{i_a=0} = R_g + r_{BE} + (1 + \beta) \cdot (R_E \parallel r_{CE})$$

$$r_a = \left. \frac{u_a}{i_a} \right|_{u_g=0} = R_E \parallel r_{CE} \parallel \frac{R_g + r_{BE}}{1 + \beta}$$

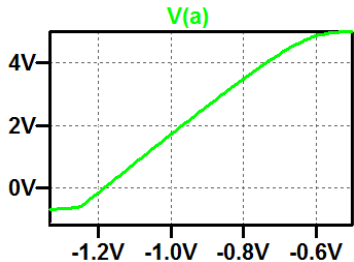
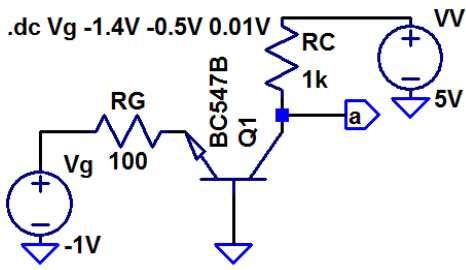
$$v_u = \left. \frac{u_a}{u_g} \right|_{i_a=0} = \frac{(1 + \beta) \cdot (R_E \parallel r_{CE})}{r_e} \approx 1$$

$$(i_B = \frac{u_g}{r_e}; u_a = (1 + \beta) \cdot (R_E \parallel r_{CE}) \cdot i_B)$$

Basisschaltung



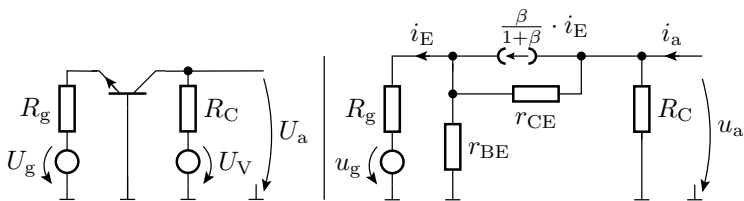
- Eingabe am Emitter,
- Ausgabe am Kollektor,
- gemeinsamer Anschluss Basis.



$U_{g.A}$	r_e	v_u	r_a
-1 V	109 Ω	9,13	996 Ω

Eine Basisschaltung hat eine Spannungs-, aber keine Stromverstärkung. Die Signalquelle muss niederohmig sein. Die Verstärkung ist $v_u \approx \frac{R_C}{R_g}$. Verzerrung wie bei einer Emitterschaltungen mit Stromgegenkopplung.

AC – Basisschaltung



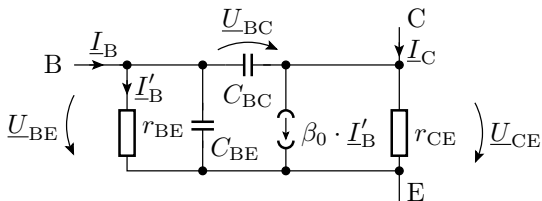
$$r_e = \left. \frac{u_g}{i_B} \right|_{i_a=0} \approx \left(R_g + \frac{r_{BE}}{(1 + \beta)} \right)$$

$$r_a = \left. \frac{u_a}{i_a} \right|_{u_g=0} \approx R_C \parallel (r_{CE} + \dots)$$

$$v_u = \left. \frac{u_a}{u_g} \right|_{i_a=0} \approx \frac{R_C}{R_g}$$

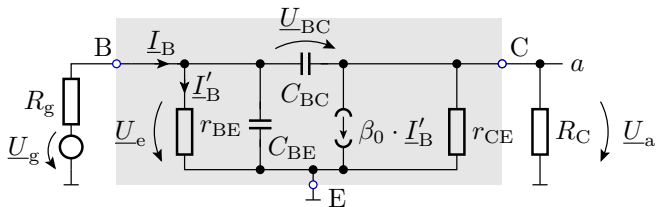
Übergangsfrequenz der Spannungsverstärkung

Transistorersatzschaltung mit BE- und BC-Kapazität:

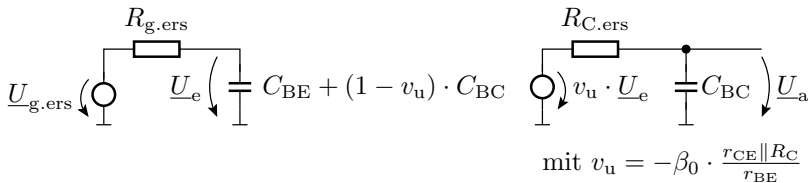
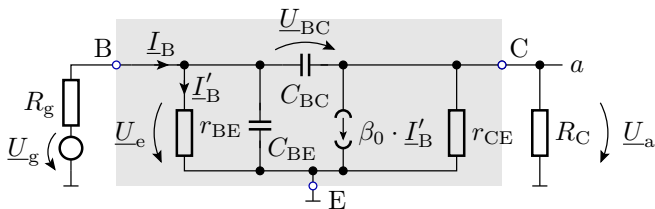


Die Übergangsfrequenz der Spannungsverstärkung ergibt sich aus der Anordnung der BE- und der CB-Kapazität in der Gesamtersatzschaltung des Verstärkers. Für die Überschläge sollen die BE-Diffusionskapazitäten gegenüber den Sperrschichtkapazitäten vernachlässigt und die Sperrschichtkapazitäten durch die Kapazitätsparameter für Sperrspannung null angenähert werden.

Einfacher Emittterverstärker



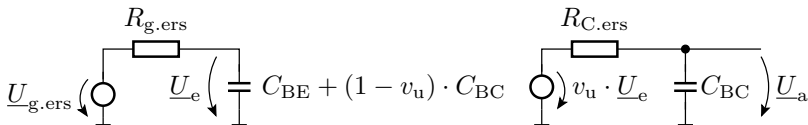
- \underline{U}_g , R_g und r_{BE} bilden ein Zweipol, der sich durch eine Ersatzspannungsquelle $\underline{U}_{g,ers}$ und einen Ersatzwiderstand $R_{g,ers}$ nachbilden lässt.
- R_C und r_{CE} bilden eine Parallelschaltung und sollen zu einem Widerstand $R_{C,ers}$ zusammengefasst werden.
- Die Spannung über C_{BC} ist $\underline{U}_{BC} = \underline{U}_e \cdot (1 + \underline{u}_u)$. C_{BC} lässt sich durch zwei Kapazitäten zu Masse nachbilden, von denen eine mit C_{BE} zusammengefasst werden kann.



Die umgeformte Schaltung ist eine Kette aus zwei RC-Tiefpässen mit Trennverstärker dazwischen.

- Übergangsfrequenzen Eingangs-RC-Tiefpass:

$$f_{0.1} = \frac{1}{2\pi \cdot R_{g.ers} \cdot (C_{BE} + (1 - v_u) \cdot C_{BC})}$$



- Übergangsfrequenzen Eingangs-RC-Tiefpass:

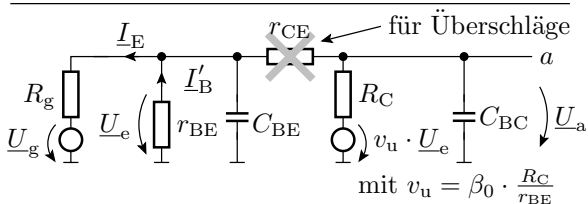
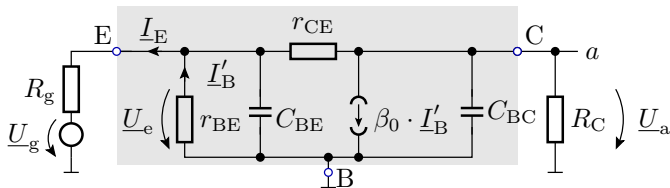
$$f_{0.1} = \frac{1}{2\pi \cdot R_{g.ers} \cdot (C_{BE} + (1 - v_u) \cdot C_{BC})}$$

- Übergangsfrequenzen Ausgangs-RC-Tiefpass:

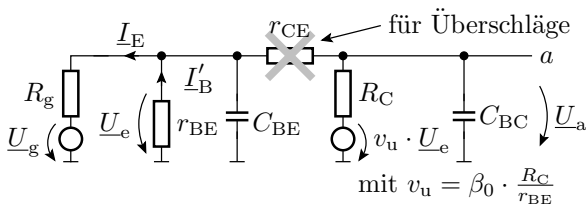
$$f_{0.2} = \frac{1}{2\pi \cdot R_{C.ers} \cdot C_{BC}} \gg f_{0.1}$$

Die Übergangsfrequenz $f_{0.1}$ nimmt überschlagsweise umgekehrt proportional zur Verstärkung ab, weil der kapazitive Umladestrom durch die BC-Kapazität proportional mit der Verstärkung zunimmt. Der Zusammenhang »Verstärkung mal Bandbreite gleich konstant« entsteht durch die BC-Kapazität zwischen Ein- und Ausgang, die sog. Miller-Kapazität.

Basisschaltung



C_{BC} und r_{CE} tauschen die Positionen.



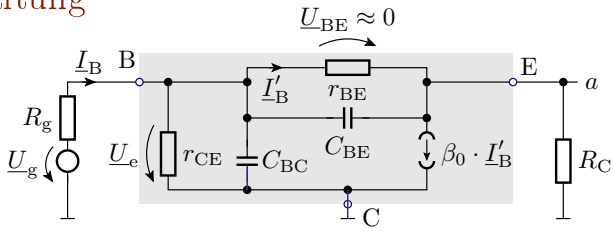
Die Übergangsfrequenz des Eingangs-RC-Glied

$$f_{0.1} \approx \frac{1}{2\pi \cdot (R_g \parallel r_{BE}) \cdot C_{BE}}$$

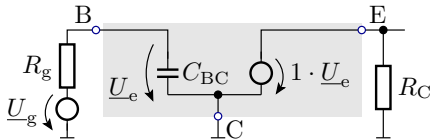
wird durch den Positionstausch von C_{BC} und r_{CE} unabhängig von der Spannungsverstärkung (keine Miller-Kapazität) und die Übergangsfrequenz des Ausgangs-RC-Glieds ist etwa dieselbe wie beim der Emitterschaltung:

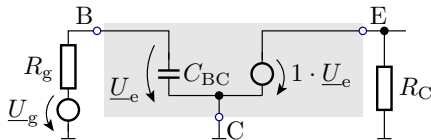
$$f_{0.2} \approx \frac{1}{2\pi \cdot R_C \cdot C_{BC}}$$

Kollektorschaltung



In der Kollektorschaltung ist die Spannungsverstärkung praktisch eins und die Spannung zwischen Ein- und Ausgang null. Damit fließt durch C_{BE} und r_{BE} praktisch kein Strom, so dass sie weggelassen werden können. Wenn r_{CE} auch noch gegenüber R_G vernachlässigt werden kann, vereinfacht sich die Ersatzschaltung zu einem RC-Tiefpass mit nachgeschaltetem Trennverstärker.





Übergangsfrequenz:

$$f_0 = \frac{1}{2\pi \cdot R_g \cdot C_{BC}}$$

Für gleiche Generatorwiderstände ist sie höher als für die Emitter- und Basisschaltung, aber ohne eine erzielbare Spannungsverstärkung.



Zusammenfassung

Eine Emitterschaltung hat eine Strom- und Spannungsverstärkung größer eins. Die Transitfrequenz nimmt etwa proportional mit der Spannungsverstärkung ab. Zur Linearisierung und Stabilisierung gegen Parameterstreuungen, Temperaturschwankungen, ... ist eine Strom- oder Spannungsrückkopplung erforderlich, die die Verstärkung absenkt und die Übergangsfrequenz erhöht.

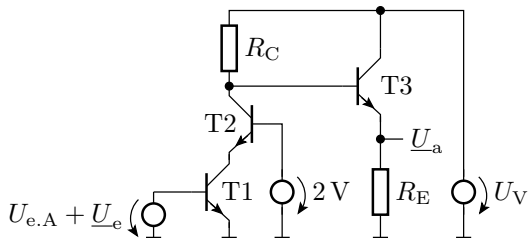
Die Basisschaltung hat nur eine Spannungsverstärkung, die über die Stromgegenkopplung über den Generatorwiderstand eingestellt wird. Diese Rückkopplung linearisiert die Übertragungsfunktion und mindert den Einfluss von Parameterstreuungen. Eine Rückkopplungskapazität zwischen Ein- und Ausgang fehlt, so dass die Übergangsfrequenz nicht mit der Verstärkung abnimmt.



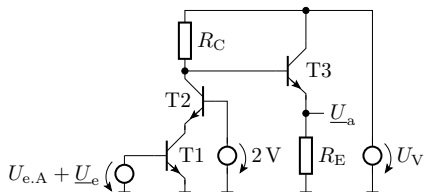
Die Kollektorschaltung hat gleichfalls eine Stromrückkopplung über den Emitterwiderstand, die die Übertragungsfunktion linearisiert und Parametersteuungen kompensiert. Die Spannungsverstärkung ist max. eins und die Übergangsfrequenz größer als die der Basisschaltung und damit größer als die Transitfrequenz der Stromverstärkung des Transistors.

Kaskodenverstärker mit Impedanzwandler

Die nachfolgende Schaltung kombiniert alle drei Grundschaltungen und nutzt deren Vorteile.



- T1 arbeitet in Emitterschaltung. T2 hält das Kollektorpotential konstant, erzwingt Spannungsverstärkung null und verhindert so eine verstärkungsabhängige Abnahme der Übergangsfrequenz.

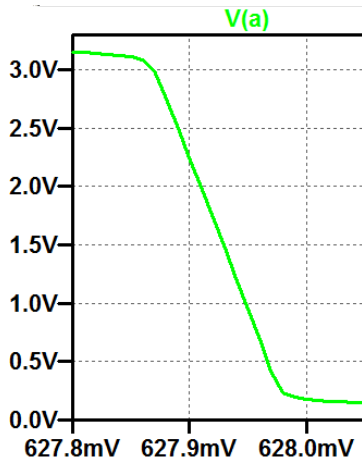
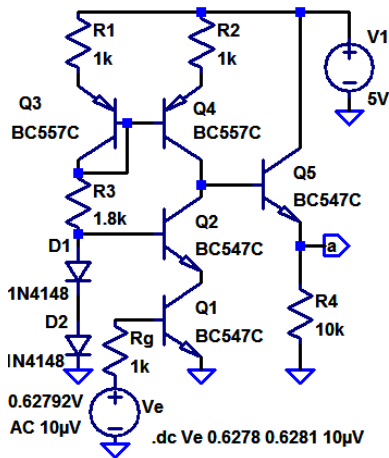


- T2 arbeitet in Basisschaltung mit dem Kollektorstrom von T1 als Eingabe und erzielt eine Spannungsverstärkung.
- Eine hohe Spannungsverstärkung verlangt ein großen R_C (oder eine Stromquelle) und eine Nachfolgeschaltung mit hohem Eingangswiderstand.
- T3 arbeitet deshalb in Kollektorschaltung als Impedanztransformator mit einem Eingangswiderstand von $\approx \beta \cdot R_E$.

Die Minderung des Einflusses von Bauteilstreuungen, der Temperatur, ... erfordert weitere Schaltungsmaßnahmen, z.B. eine zusätzliche Rückkopplung.

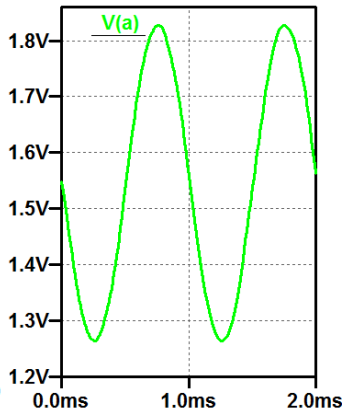
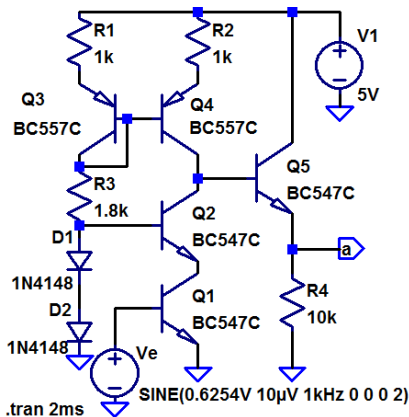
Simulation eines Kaskodenverstärkers

- Bestimmung der Übertragungsfunktion:



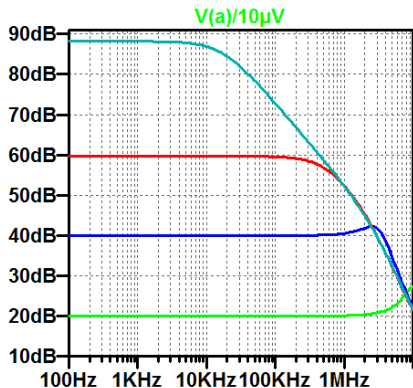
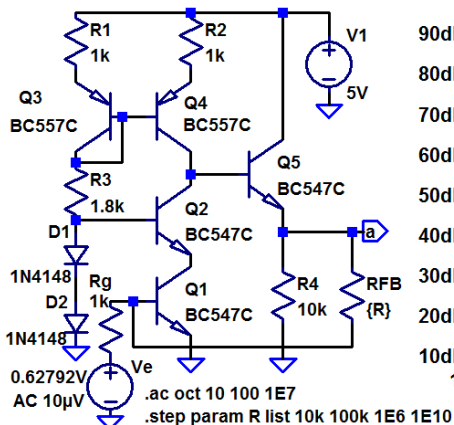
Vierpol-Parameter und zeitdiskrete Simulation

Transfer_function: -25770.9 transfer
 ve#Input_impedance: 11473.1 impedance
 output_impedance_at_V(a): 1510.91 impedance

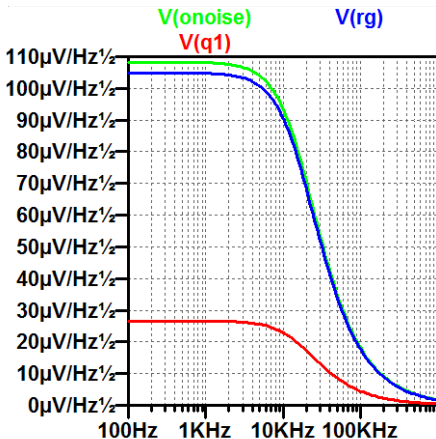
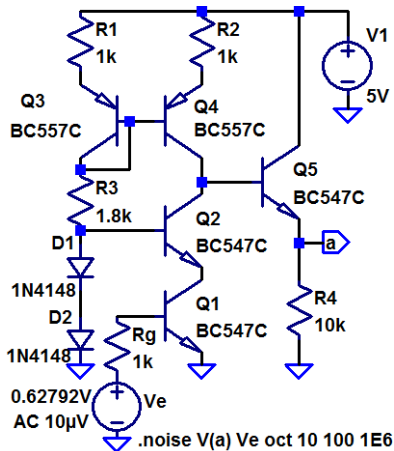




Frequenzgang



Rauschen



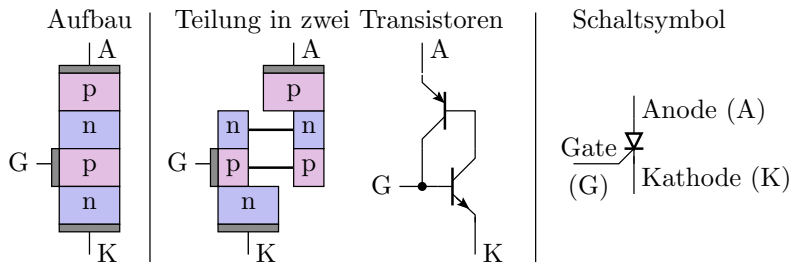
Den größten Rauschanteil liefert R_g und den Rest überwiegend $Q1$.



Thyristor

Aufbau, Ersatzschaltung, Schaltsymbol

Erweiterung eines Bipolartransistors um einen weiteren pn-Übergang.
 Vierschichtelement, das wie zwei sich gegenseitig haltende
 Bipolartransistoren wirkt.



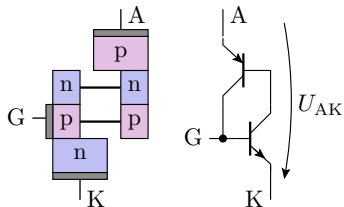
- Betriebsarten: Zünden, Löschen.
- Einsatz: Leistungsschalter für hohe Spannungen und Ströme.

Zünden und Selbsthaltung

Bei einer ausreichenden Spannung U_{AK} in Vorwärtsrichtung bewirkt eine Gate-Spannung $U_{GK} > U_F$

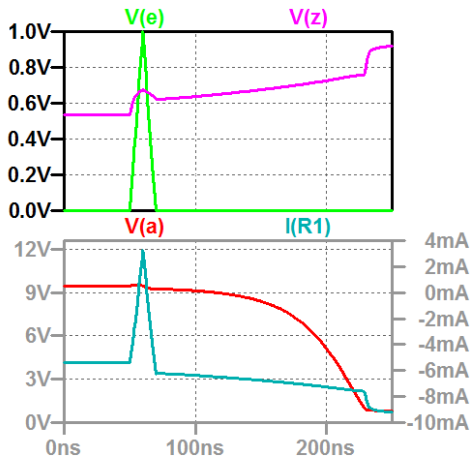
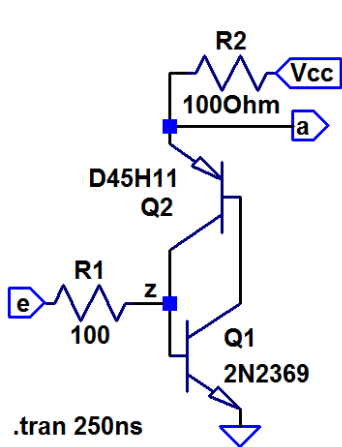
- eine Diffusion von Elektronen von der Kathode zum Gate-Gebiet,
- die durch den Transistoreffekt weiter in das nächste n-Gebiet diffundieren,
- deren Potential absenken, damit eine Diffusion von Löchern von der Anode in dieses Gebiet ermöglichen,
- die überwiegend in das Gate-Gebiet weiter diffundieren,
- dessen Potential erhöhen und dadurch
- die Diffusion der Elektronen von der Kathode zum Gate auch ohne Gate-Strom aufrecht erhalten.

Zum Ausschalten ist die Diffusion zu stoppen, in der Regel durch Abschalten oder Umpolung der Spannung U_{AK} .





Simulation eines Thyristors





Thyristorarten und Eigenschaften

- Netzthyristoren: Freiwerdezeiten $>100\ \mu\text{s}$ für 50 Hz-Anwendungen geeignet.
- Frequenzthyristoren für schnellere Schaltzeiten.
- GTO-Thyristoren (Gate Turn Off): Asymmetrisch dotierte Thyristoren, die mit einem negativen Gate-Impulse (typ. 30% des geschalteten Stroms) gelöscht werden können.
- Foto-Thyristoren, die mit Licht gezündet werden.
- Vierschichtdioden, d.h. Thyristoren ohne Gate-Anschluss, die bei einer definierten Durchbruchspannung zünden. Überspannungsschutz.
- ...

Es gibt Thyristoren, mit Sperrspannungen bis zu mehreren kV und Schaltströmen bis zu mehreren kA, die praktisch als komplette Waver ausgeführt sind.



J- und MesFET



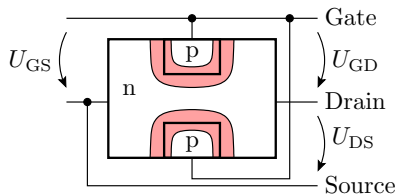
Aufbau und Funktion

JFET und MesFET

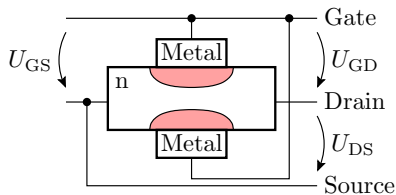
Unipolare Transistoren, bei denen die Leitfähigkeit eines Kanals durch die Breite einer Sperrschicht gesteuert wird:

- JFET: Sperrschichtbreite eine pn-Übergangs.
- MesFET: Sperrschichtbreite eines Schottky-Übergangs.

Sperrschicht- (J-) Fet



Mesfet



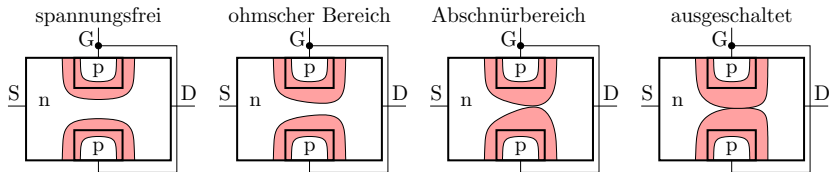
 Steuerung der Sperrschichtbreite

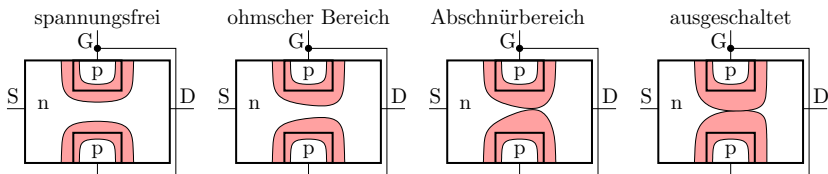
Steuerung der Kanalleitfähigkeit

Nach Foliensatz F4 nimmt die Breite der Verarmungsschicht sowohl bei einem abrupten pn- als auch bei Schottky-Übergang etwa zu mit:

$$w_n \approx \sqrt{\frac{2 \cdot \varepsilon \cdot (U_{\text{Diff}} - U_{\text{GK}})}{N_D \cdot q}};$$

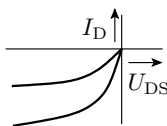
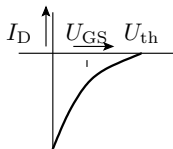
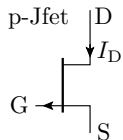
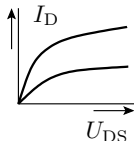
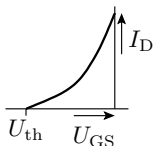
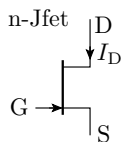
(ε – Dielektrizitätskonstante; q – Elementarladung; N_D – Donatordichte; U_{Diff} – Diffusionsspannung; U_{GK} – Gate-Kanal-Sperrspannung). Bei einem Kanalstrom $\neq 0$ sind die Gate-Kanal-Spannung und die Kanalbreite ortsabhängig.





- Im ohmschen Bereich reicht der eingeschaltete Kanal bis zum Drain.
- Im Abschnürbereich fließt ein Kanalstrom, aber der eingeschaltete Kanal endet wegen der durch den Spannungsabfall im Kanal abnehmenden Gate-Kanal-Sperrspannung kurz vor dem Drain.
- Im ausgeschalteten Zustand ist der Kanal bereits ab Source ausgeschaltet, so dass kein Strom fließt.
- Der Source ist die Quelle der Ladungsträger, die in den Kanal fließen und der Drain der Abfluss. Zuordnung entsprechend Spannungspolarität.

Schaltsymbole und Strom-Spannungs-Beziehung



S	Source (Quelle*)
G	Gate (Steueranschluss)
D	Drain (Abfluss*)
* der beweglichen Ladungsträger	

- J- und MesFET sind selbstleitend.
- Es gibt sie mit n- und p-Kanal.



Spice-Modell

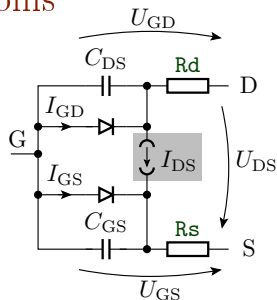
Modellgleichung für den Drain-Stroms

Die im Simulator verwendete Gleichung für den Drainstrom ähnelt der eines MOS-Transistors mit der Steilheit $K = 2 \cdot \beta$:

$$I_D = \beta \cdot (1 + \lambda \cdot U_{DS})$$

$$\cdot \begin{cases} 0 & \text{Sperrbereich} \\ 2 \cdot (U_{GS} - V_{to}) \cdot U_{DS} - U_{DS}^2 & \text{aktiver Bereich} \\ (U_{GS} - V_{to})^2 & \text{Abschnürbereich} \end{cases}$$

(β – Steilheit; λ – Kanallängenmodulation; V_{to} – Einschaltspannung; R_s und R_d – Bahnwiderstände). Im Inversbetrieb ($U_{DS} < 0$) vertauschen Source und Drain ihre Funktion.





Spice	Bezeichnung	BF256A	J2n5486
Vto	Einschaltspannung	-2,13 V	-3,9 V
Beta	Steilheit	$1,96 \frac{\text{mA}}{\text{V}^2}$	$0,79 \frac{\text{mA}}{\text{V}^2}$
Lambda	Kanallängenparameter.	$1,69 \cdot 10^{-2} \text{ V}^{-1}$	10^{-2} V^{-1}
Rd	ohmscher Drainwid.	141 m Ω	3,6 Ω
Rs	ohmscher Sourcewid.	141 m Ω	3,4 Ω
Is	pn-Sättigungsstrom	$3,5 \cdot 10^{-16} \text{ A}$	$1,4 \cdot 10^{-14} \text{ A}$
Cgs	C_{GS} bei $U_{GS} = 0$	2,1 pF	0,43 pF
Cgd	C_{GD} bei $U_{GD} = 0$	2,3 pF	0,43 pF
Pb	Diffusionsspannung	0,774 V	1,16 V
Kf	Funkelrauschkoeff.	-	6E-18
Af	Funkelrauschexp.	-	1

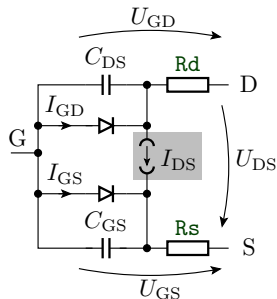
(BF256A – für Hochfrequenzanwendungen; J2n5486 – Modell mit Parametern für das 1/f-Rauschen). Weitere Parameter siehe [scad3.pdf].

Kapazitäten

Die Sperrschichtkapazität zwischen Gate und Kanal wird auf eine Kapazität zwischen Gate und Source und Gate und Drain aufgeteilt. Für $U_{GS} \leq F_c \cdot P_b$ (unterhalb etwa der halben Diffusionsspannung) nimmt sie wie folgt mit der Gate-Source-Spannung ab:

$$C_{GS} = C_{ggs} \cdot \frac{1}{\left(1 + \frac{U_{GS}}{P_B}\right)^B}$$

(P_B – Diffusionsspannung des pn-Übergangs; B – vom Dotierprofil abhängiger Parameter; C_{gs} , C_{gd} – Kapazitäten für Sperrspannung null. Für Überschläge werden die Kapazitäten im Weiteren durch ihre Werte für Sperrspannung null angenähert. Der Gate-Strom I_{GS} , modelliert durch die Parameter I_s (Sättigungsstrom) und N (Emissionkoeffizient) wird vernachlässigt.





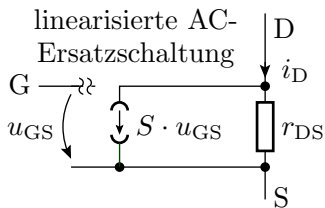
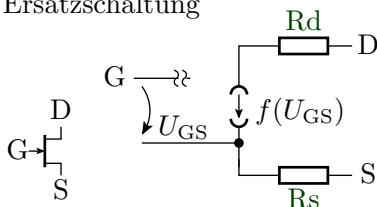
Kleinsignalmodell

Statisches Kleinsignalmodell

In Verstärkern arbeiten JFETs im Abschnürbereich:

$$I_D = \text{Beta} \cdot (1 + \text{Lambda} \cdot U_{DS}) \cdot (U_{GS} - V_{to})^2$$

Ersatzschaltung

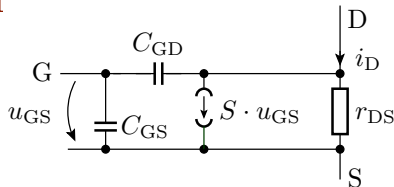


- Eingangswiderstand: sehr groß ($r_{GS} \rightarrow \infty$)
- Steilheit: $S = \left. \frac{\partial I_D}{\partial U_{GS}} \right|_A \approx \sqrt{2 \cdot \text{Beta} \cdot I_{D.A}}$
- Ausgangswiderstand: $r_{DS} = \left. \frac{\partial U_{DS}}{\partial I_D} \right|_A \approx \frac{1}{\text{Lambda} \cdot I_{D.A}}$

Ergänzung der Kapazitäten

Für Überschlage:

- Steilheit: $S \approx \sqrt{2 \cdot \text{Beta} \cdot I_{D,A}}$
- Ausgangswiderstand: $r_{DS} \approx \frac{1}{\text{Lambda} \cdot I_{D,A}}$
- Gate-Source-Kapazitat: $C_{GS} \approx C_{gs}$
- Gate-Drain-Kapazitat: $C_{GD} \approx C_{gd}$



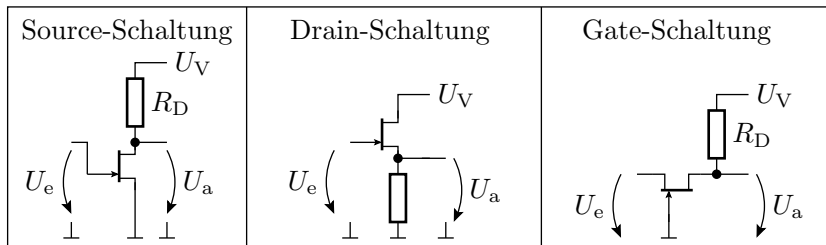
Spice	Bezeichnung	BF256A	J2n5486
Beta	Steilheit	$1,96 \frac{\text{mA}}{\text{V}^2}$	$0,79 \frac{\text{mA}}{\text{V}^2}$
Lambda	Kanallangenparameter.	$1,69 \cdot 10^{-2} \text{V}^{-1}$	10^{-2}V^{-1}
Cgs	C_{GS} bei $U_{GS} = 0$	2,1 pF	0,43 pF
Cgd	C_{GD} bei $U_{GD} = 0$	2,3 pF	0,43 pF



Grundsaltungen

Grundsaltungen

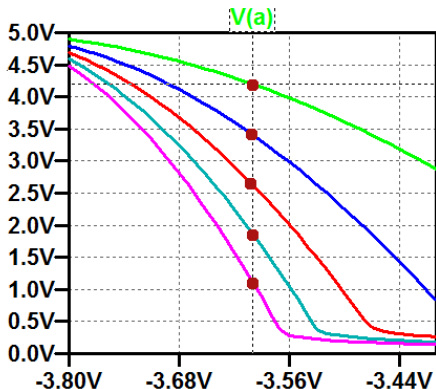
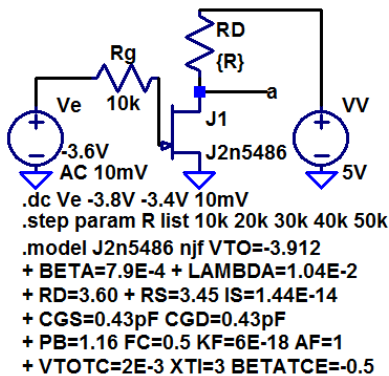
Source-Schaltungen mit unterschiedlicher Gegenkopplung		
ohne Gegenkoppl.	Stromgegenkopplung	Spannungsgegenkopplung
Drain-Schaltung	Gate-Schaltung	



Die Grundsaltungen verhalten sich ähnlich wie bei Bipolartransistoren, nur dass der Eingangswiderstand für Gleichspannung praktisch eine Unterbrechung ist:

- Source-Schaltung: Spannungsverstärkung $\gg 1$.
- Drain-Schaltung: Spannungsverstärkung ≈ 1 . Trennverstärker.
- Gate-Schaltung: Spannungsverstärkung $\gg 1$. Stromverstärkung ≈ 1 . Große Bandbreite.

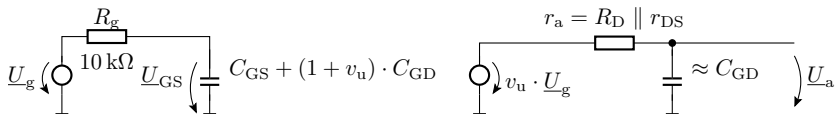
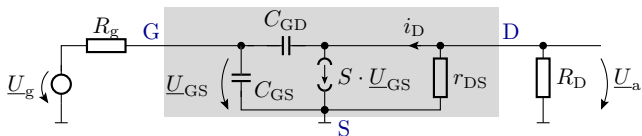
Source-Schaltung



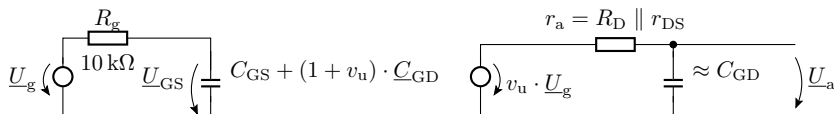
Verstärkung im Arbeitspunkt $U_{e,A} = -3,6 \text{ V}$ (mit ».tr V(a) Ve«):

R_D	10 k	20 k	30 k	40 k	50 k
v_u	-5,1	-10	-14,8	-19,4	-23,9

Kleinsignalersatzschaltung und Frequenzgang



$$\begin{aligned}
 \frac{\underline{U}_a}{\underline{U}_e} &\approx \frac{v_u}{(1 + j\omega \cdot R_g \cdot (C_{gs} + (1 + v_u) \cdot C_{gd})) \cdot (1 + j\omega \cdot r_a \cdot C_{gd})} \\
 &= \frac{v_u}{\left(1 + j \cdot \frac{f}{f_{01}}\right) \cdot \left(1 + j \cdot \frac{f}{f_{02}}\right)}
 \end{aligned}$$



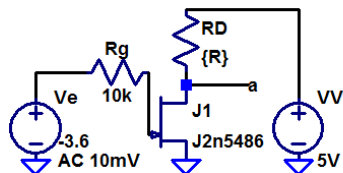
$$\frac{U_a}{U_e} \approx \frac{v_u}{(1 + j\omega \cdot R_g \cdot (C_{gs} + (1 - v_u) \cdot C_{gd})) \cdot (1 + j\omega \cdot r_a \cdot C_{gd})}$$

$$= \frac{v_u}{\left(1 + j \cdot \frac{f}{f_{01}}\right) \cdot \left(1 + j \cdot \frac{f}{f_{02}}\right)}$$

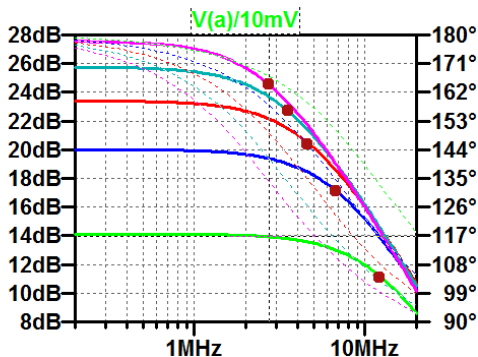
Mit $C_{gs} \approx C_{gd} \approx 0,4 \text{ pF}$ sowie v_u und r_a aus der ».tf«-Simulation:

R_D	10 k	20 k	30 k	40 k	50 k
v_u	-5,1	-10	-14,8	-19,4	-23,9
r_a	9,92 k	19,7 k	29,4 k	38,8 k	48,1 k
$f_{01} = \frac{1}{2\pi \cdot C_{gs} + (1 - v_u) \cdot C_{gd}}$	5,6 MHz	3,3 MHz	2,4 MHz	1,9 MHz	1,5 MHz
$f_{02} = \frac{1}{2\pi \cdot r_a \cdot C_{gd}}$	40 MHz	20 MHz	13,5 MHz	10,3 MHz	8,3 MHz

Grenzfrequenz des Verstärkers



```
.ac oct 10 2E5 2E7
.step param R list 10k 20k 30k 40k 50k
.model J2n5486 njf VTO=-3.912
+ BETA=7.9E-4 + LAMBDA=1.04E-2
+ RD=3.60 + RS=3.45 IS=1.44E-14
+ CGS=0.43pF CGD=0.43pF
+ PB=1.16 FC=0.5 KF=6E-18 AF=1
+ VTOTC=2E-3 XTI=3 BETATCE=-0.5
```



R_1	10 k	20 k	30 k	40 k	50 k
f_0 (Verstärker)	12,4 MHz	6,8 MHz	4,7 MHz	3,5 MHz	2,7 MHz



Ergebnisdiskussion

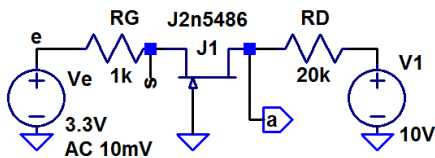
R_1	10 k	20 k	30 k	40 k	50 k
f_{01} (gerechnet)	5,6 MHz	3,3 MHz	2,4 MHz	1,9 MHz	1,5 MHz
f_0 (Verstärker)	12,4 MHz	6,8 MHz	4,7 MHz	3,5 MHz	2,7 MHz

Die Simulation ergibt etwa die doppelten Grenzfrequenzen wie der Überschlag. Das ist plausibel:

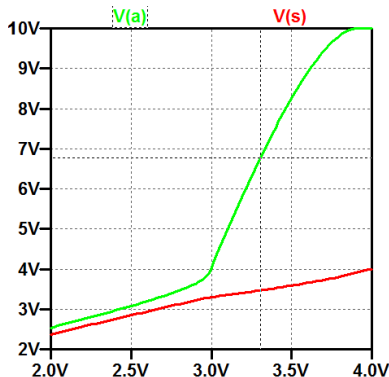
- Gerechnet wurde mit den Sperrschichtkapazitäten für $U_{GS} = 0$.
- Tatsächlich ist $U_{GS} = -3,6 \text{ V}$, d.h. betragsmäßig die 3 bis 4-fache Diffusionsspannung. Die Wurzel aus 3+1 ist 2.
- Etwa halbe Kapazitäten bedeuten doppelte Grenzfrequenzen.

Gate-Schaltung

Bei der Gate-Schaltung liegt das Gate wechselstrommäßig auf Masse. Keine Rückkopplungskapazität. R_g wirkt ähnlich wie eine Stromgegenkopplung, die die Verstärkung mindert und die Kennlinie linearisiert. Abschnürbereich $3\text{ V} \leq U_e \leq 3,8\text{ V}$.



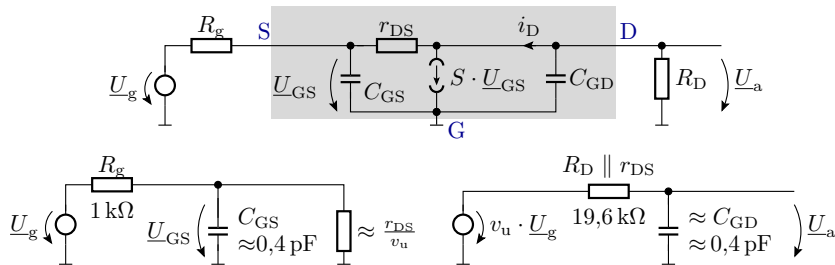
```
.dc Ve 2V 4 0.02
.MODEL J2n5486 njf
+VTO=-3.91171 BETA=0.00078986
+LAMBDA=0.0104371 RD=3.58556
+RS=3.44889 IS=1.44179E-14
+CGS=430.467E-15 CGD=433.667E-15
+PB=1.160107 FC=0.5 KF=6E-18 AF=1
+VTOTC=0.002 XTI=3 BETATCE=-0.5
```



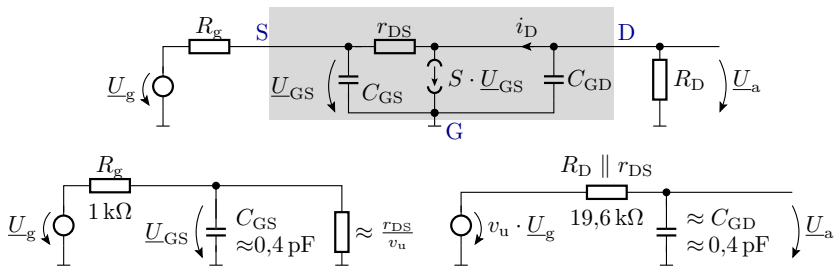
Simulationsergebnis mit ».Tr« im Arbeitspunkt $U_e = 3,3\text{ V}$:

Transfer_function: $v_u = 8.3$
 ve#Input_impedance: $r_e = 2,4\text{ k}\Omega$
 output_impedance_at_V(a): $r_a = 19,6\text{ k}\Omega = R_D \parallel r_{DS}$

Kleinsignalersatzschaltung mit Kapazitäten:



In der Basisschaltung tauschen praktisch C_{GD} und r_{DS} ihren Platz. Das verringert Eingangswiderstand und Eingangskapazität und vervielfacht die Übergangsfrequenz des ersten RC-Tiefpasses.



Allerdings hat der Ausgangstiefpass bei etwa gleicher Kapazität den höheren Widerstand, die geringere Grenzfrequenz und bestimmt damit die Grenzfrequenz des Verstärkers.

Für die anderen Grundsaltungen lassen sich ähnliche Untersuchungen durchführen.

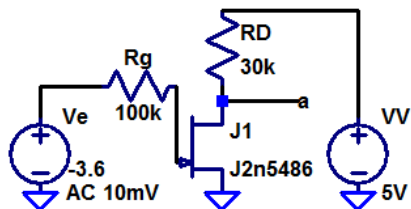


Rauschen

Rauschen

JFETs werden in rauscharmen Vorverstärkern für hochohmige Quellen eingesetzt. Für den Beispiel-JFET sind auch die Parameter K_f und A_f zur Beschreibung des $1/f$ -Rauschens mit angegeben.

Simulation mit `».noise«`:



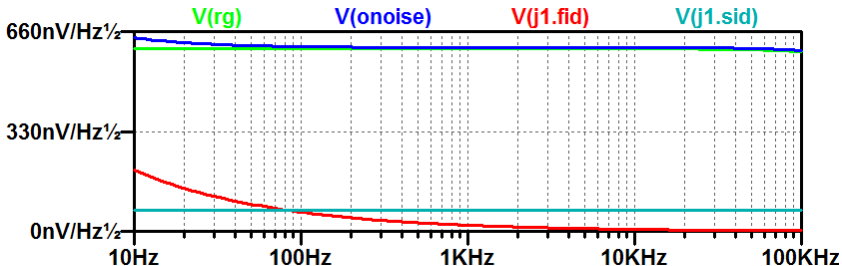
```
.noise V(a) Ve oct 10 10Hz 100kHz
```

```
.model J2n5486 njf VTO=-3.912
+ BETA=7.9E-4 + LAMBDA=1.04E-2
+ RD=3.60 + RS=3.45 IS=1.44E-14
+ CGS=0.43pF CGD=0.43pF
+ PB=1.16 FC=0.5 KF=6E-18 AF=1
+ VTOTC=2E-3 XTI=3 BETATCE=-0.5

.meas noise noise_e integ V(onoise)
.meas noise noise_Rg integ V(Rg)
.meas noise noise_fid integ V(j1.fid)
.meas noise noise_sid integ V(j1.sid)
```

- Kontrolle mit `».op«`: $U_{a.A} \approx 2,6 \text{ V}$
- Kontrolle mit `».tf«`: $v_u = -14,8, \dots$

Spektralen Rauschdichten am Ausgang insgesamt und aufgeteilt nach Rauschquellen:



Rauschspannung im Frequenzbereich von 10 Hz bis 100 kHz:

```
noise_e: INTEG(v(onoise))=0.000190847 FROM 10 TO 100000
noise_rg: INTEG(v(rg))=0.000189467 FROM 10 TO 100000
noise_fid: INTEG(v(j1.fid))=1.92978e-006 FROM 10 TO 100000
noise_sid: INTEG(v(j1.sid))=2.17493e-005 FROM 10 TO 100000
```

- Gesamte Rauschspannung am Ausgang: $U_{\text{Reff.a}} = 191 \mu\text{V}$
- Rauschen am Ausgang durch R_g : $U_{\text{Reff.a}}(R_g) = 189 \mu\text{V}$



- Gesamte Rauschspannung am Ausgang: $U_{\text{Reff.a}} = 191 \mu\text{V}$
- Rauschen am Ausgang durch R_g : $U_{\text{Reff.a}}(R_g) = 189 \mu\text{V}$

Rauschzahl:

$$F = \frac{U_{\text{Reff.a}}^2}{U_{\text{Reff.a}}(R_g)^2} = \left(\frac{191 \mu\text{V}}{189 \mu\text{V}} \right)^2 = 1,02$$

Rauschanteile des JFET's:

- Stromrauschen des JFET's: $U_{\text{Reff.a}}(\text{j1.sid}) = 22 \mu\text{V}$
- 1/f-Rauschen des JFETs: $U_{\text{Reff.a}}(\text{j1.fid}) = 1,9 \mu\text{V}$

-
- Für hochohmige Signalquellen hat ein JFET-Verstärker eine sehr geringe Rauschzahl.
 - Für niederohmische Quellen sind Bipolartransistoren besser geeignet.
 - Das 1/f-Rauschen ist erst für niedrigere Frequenzen wesentlich.



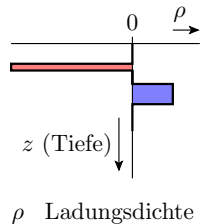
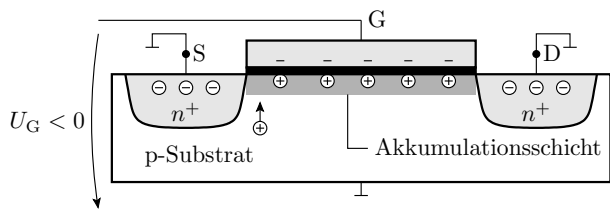
MOSFET



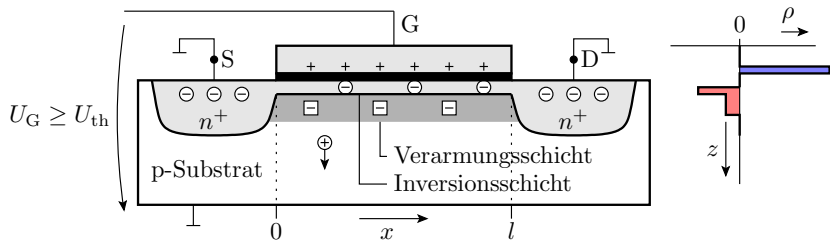
Aufbau und Funktion

Feldeffekt (NMOS-Transistor)

- Gate-Isolator-Halbleiter \Rightarrow Plattenkondensator.
- Negative Gateladung führt zu einer Ansammlung positiver beweglicher Ladung unter dem Gate.
- Source-Kanal- und Drain-Kanal-Übergang gesperrt.



Positive Gatespannung größer der Einschaltspannung U_{th} :

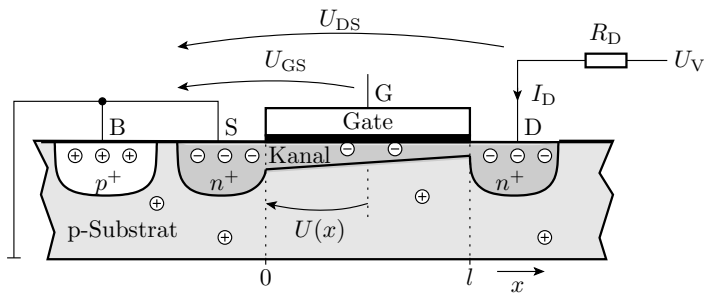


- Absenkung des chemischen Potentials im p-Gebiet unter dem Gate so weit, dass bewegliche Elektronen vom Source in den Kanal diffundieren können.
- Bewegliche Ladung im Kanal

$$Q_1(x) = C_1 \cdot (U_{GK}(x) - U_{th})$$

(x – Weg vom Source zum Drain; $Q_1(x)$ – beweglichen Ladung für Wegstück dx ; C_1 – Gate-Kanal-Kapazität für Wegstück dx).

Stromgleichung – aktiver Bereich



- Bei einem Stromfluss durch den Kanal nimmt der Spannungsabfall über dem Kanal $U(x)$ mit dem Weg x zu.
- Die Menge der beweglichen Ladung im Kanal nimmt mit x ab:

$$Q_1(x) = C_1 \cdot (U_{GK}(x) - U_{th}) = C_1 \cdot (U_{GS} - U_{th} - U(x))$$

- Der Drainstrom ist ein Driftstrom:

$$I_D = Q_1(x) \cdot \mu \cdot E_x$$

(μ – Beweglichkeit; E_x – Feldstärke in Kanalrichtung; $\mu \cdot E_x$ – Geschwindigkeit der Ladungsträger).

- Die Feldstärke in Stromflussrichtung ist gleich der Spannungsänderung entlang des Kanals:

$$E_y = \frac{dU(x)}{dx}$$

- Alle Gleichungen zusammen ergeben die Differentialgleichung

$$I_D = C_1 \cdot \mu \cdot (U_{GS} - U_{th} - U(x)) \cdot \frac{dU(x)}{dx}$$

die durch Integration über den Weg durch den Kanal gelöst wird:

$$I_D \cdot \int_0^l dy = C_1 \cdot \mu \cdot \int_0^l (U_{GS} - U_{th} - U(x)) \cdot \frac{dU(x)}{dx} \cdot dx$$

Lösung der DGL

$$I_D \cdot \int_0^l dy = C_1 \cdot \mu \cdot \int_0^L (U_{GS} - U_{th} - U(x)) \cdot \frac{dU(x)}{dx} \cdot dx$$

$$I_D \cdot L = C_1 \cdot \mu \cdot \int_{\varphi(0)}^{\varphi(L)} (U_{GS} - U_{th} - U(x)) \cdot dU(x)$$

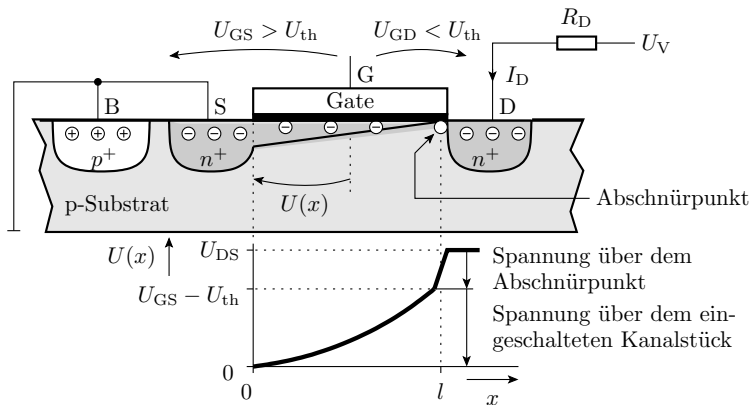
mit $\varphi(0) = 0$ und $\varphi(L) = U_{DS}$

$$I_D = \frac{C_1 \cdot \mu}{L} \cdot \left((U_{GS} - U_{th}) \cdot U_{DS} - \frac{U_{DS}^2}{2} \right)$$

(L – Kanallänge) mit dem relativem Steilheitskoeffizient:

$$K = \frac{C_1 \cdot \mu}{L}$$

Abschnürbereich



- Das Kanallende ist ausgeschaltet.
- Die restliche Spannung $U_{DS} - U_{GS} + U_{th}$ fällt über dem eingeschnürten Kanalstück ab.



- Die Länge des Abschnürbereichs regelt sich so ein, dass die ankommenden Ladungsträger zum Drain abfließen können.
- Der ankommende Strom I_D hängt nicht von der Spannung über dem Abschnürpunkt ab.
- Der Drainstrom für den Übergang in den Abschnürbereich $U_{DS} = U_{GS} - U_{th}$:

$$\begin{aligned} I_D &= K \cdot \left((U_{GS} - U_{th}) \cdot U_{GS} - U_{th} - \frac{(U_{GS} - U_{th})^2}{2} \right) \\ &= \frac{K}{2} \cdot (U_{GS} - U_{th})^2 \end{aligned}$$

nimmt mit steigendem U_{DS} nicht weiter zu:

$$I_D = \begin{cases} 0 & U_{GS} \leq U_{th}^{*S} \\ K \cdot \left((U_{GS} - U_{th}) \cdot U_{DS} - \frac{U_{DS}^2}{2} \right) & \text{sonst } U_{DS} \leq U_{GS} - U_{th}^{*A} \\ \frac{K}{2} \cdot (U_{GS} - U_{th})^2 & \text{sonst }^{*E} \end{cases}$$

(*S – Sperrbereich; *A – aktiver Bereich; *E – Abschnürbereich).



Spice-Modell

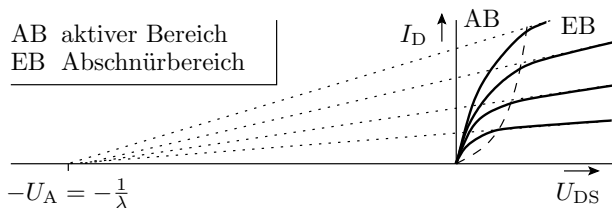
Spice-Modell

- Steilheit: $K \rightarrow K_p$
- Einschaltspannung: erweitertes Modell

$$U_{th} = V_{to} + \text{Gamma} \cdot \left(\sqrt{\text{Phi} - U_{BS}} - \sqrt{\text{Phi}} \right)$$

(U_{BS} – Bulk-Source-Spannung).

- Kanallängenmodulation (Early-Effekt): Kanalverkürzung durch Ausdehnung des Abschnürpunkts. Beobachtbares Verhalten:



$$I_D = K_p \cdot (1 + \text{Lambda} \cdot U_{DS}) \cdot \begin{cases} 0 & \text{Sperrbereich} \\ (U_{GS} - U_{th}) \cdot U_{DS} - \frac{U_{DS}^2}{2} & \text{aktiver Bereich} \\ \frac{(U_{GS} - U_{th})^2}{2} & \text{Abschnürbereich} \end{cases}$$

mit $U_{th} = V_{to} + \text{Gamma} \cdot (\sqrt{\text{Phi}} - U_{BS} - \sqrt{\text{Phi}})$.

Parameter für einen CMOS-Beispielprozess:

Param.	Bezeichnung	n-Kanal	p-Kanal
Vto	Null-Schwelspannung	0,73 V	-0,75 V
Gamma	Substartsteuerfaktor	$0,73 \sqrt{V}$	$0,56 \sqrt{V}$
Phi	Inversionsspannung	0,76 V	0,73 V
Kp	relative Steilheitskoeffizient	$\frac{W}{L} \cdot 69 \mu\text{A}/\text{V}^2$	$\frac{W}{L} \cdot 23,6 \mu\text{A}/\text{V}^2$
Lambda	Kanallängen-Modulationsparameter	$0,033 \text{V}^{-1}$	$0,055 \text{V}^{-1}$



Bei Einzeltransistoren sind Bulk und Source verbunden ($U_{BS} = 0$):

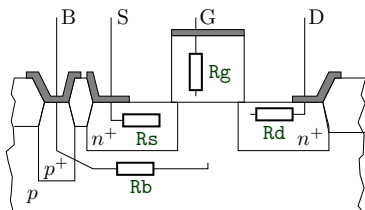
$$U_{th} = V_{to}$$

Param.	Bezeichnung	n-Kanal	p-Kanal
Param.	Bezeichnung	BSD215	IRF140
V_{to}	Null-Schwelspannung	0,93V	3,2V
K_p	relative Steilheitskoeffizient	$\frac{W}{L} \cdot 20,8 \mu\text{A}/\text{V}^2$	$\frac{W}{L} \cdot 20,6 \mu\text{A}/\text{V}^2$
W	Kanalweite	540 μm	0,97 m
L	Kanallänge	2 μm	2 μm

BSD215 – n-Kanal Kleinsignal-MOSFET;

IRF140 – n-Kanal-Leistungs-MOSFET.

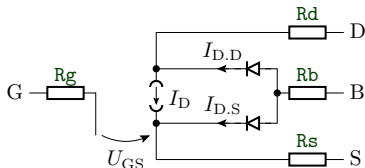
Bahnwiderstände



Param.	Bezeichnung	BC547B	BUV47
Rg	Gate-Bahnwiderstand	-	5,6 Ω
Rs	Source-Bahnwiderstand	0,02 Ω	0,022 Ω
Rd	Drain-Bahnwiderstand*	25 Ω	0,022 Ω
Rb	Bulk-Bahnwiderstand*	370 Ω	-

(* von LT-Spice nicht genutzt)

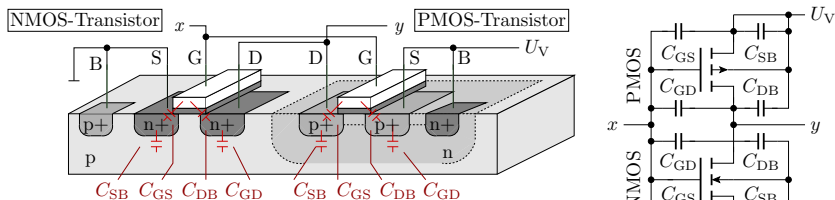
Sperrströme der Bulkdioden



- Parameter für die Sperrströme der Bulk-Dioden:

Param.	Bezeichnung	BSD215	IRF140
I_s	Sättigungssperrstrom Bulk-Dioden	125 pA	1,3 pA
N	Emmisionskoeffizient der Bulk-Dioden	1	1

Kapazitäten

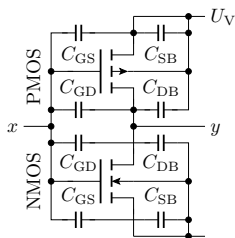
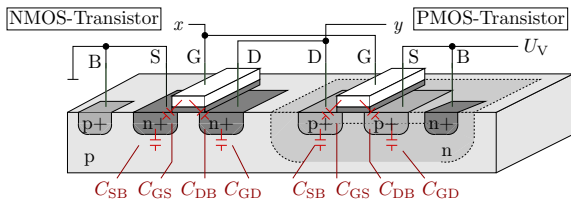


Modellierung der Gate-Kapazität. Simulator teilt die Gate-Kapazitäten hälftig in eine zum Source und zum Drain auf:

$$C_{GS} = C_{GD} = \epsilon_{Si} \cdot \frac{W \cdot L}{2 \cdot t_{ox}}$$

(L – Kanallänge; W – Kanalbreite; t_{ox} – Oxiddicke). Beispiel
 Kanalfläche $1 \times 1 \mu\text{m}$, Oxiddicke 25 nm , $\epsilon_{SiO_2} \approx 33,6 \frac{\text{pF}}{\text{m}}$:

$$C_{GS} = C_{GD} = 33,6 \frac{\text{pF}}{\text{m}} \cdot \frac{1 \mu\text{m} \cdot 1 \mu\text{m}}{2 \cdot 25 \text{ nm}} = 0,67 \text{ fF}$$



Kapazität zwischen Source/Drain und Substrat:

$$C_{SB} = C_{jsw} \cdot P_s + C_j \cdot A_s$$

$$C_{DB} = C_{jsw} \cdot P_d + C_j \cdot A_d$$

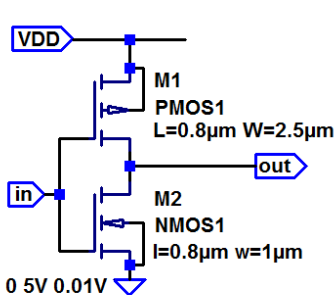
(C_{jsw} – umfangbezogenen Kapazität; P_s – Umfang des Source-Gebiets; C_j – flächenbezogene Kapazität; P_s – Fläche des Source-Gebiets; P_d – Umfang des Drain-Gebiets; P_d – Fläche des Drain-Gebiets). Beispiel: Source-Umfang $4 \mu\text{m}$; Source-Fläche $1 \mu\text{m}^2$, $C_j = 360 \frac{\mu\text{F}}{\text{m}}$, $C_{jsw} = 250 \frac{\text{pF}}{\text{m}^2}$:

$$C_{SB} = C_j = 250 \frac{\text{pF}}{\text{m}} \cdot 4 \mu\text{m} + P_s + 360 \frac{\mu\text{F}}{\text{m}} \cdot 1 \mu\text{m}^2 = 1,36 \text{ fF}$$



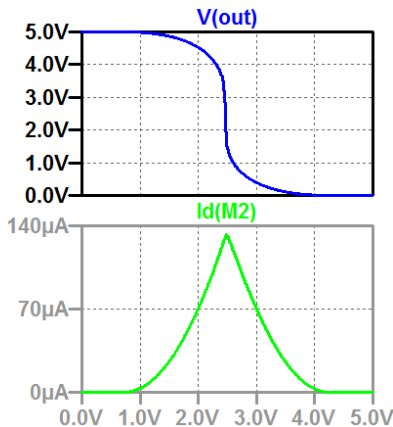
Digitale Grundsaltungen

CMOS-Inverter



```

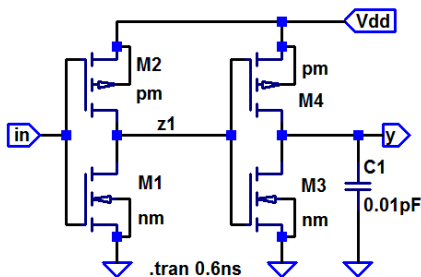
.dc V1 0 5V 0.01V
.model nmos1 nmos(Kp=69e-6 VT0=0.73
+gamma=0.73 lambda=0.003)
.model pmos1 pmos(Kp=23e-6 VT0=-0.75
+gamma=0.65 lambda=0.055)
.meas param p=integ Id(Ms)
    
```



- Pull-down mit NMOS- und Pull-up mit PMOS-Transistor.
- Strom fließt nur während der Schaltvorgänge.

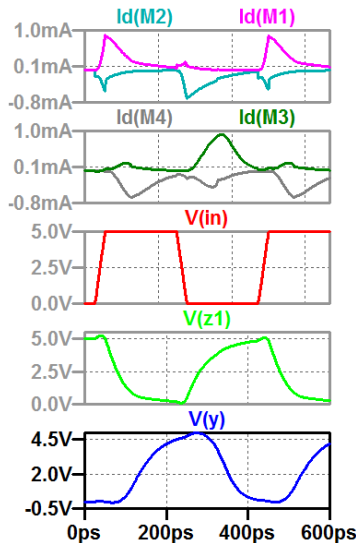


Zur Modellierung des Schaltverhalten Kapazitätsparameter ergänzen.
 $C_1 = 10 \text{ fF}$ entspricht ≈ 10 Nachfolgeschaltern.

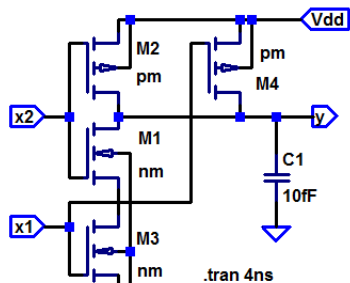


M1: $I=0.8\mu$ $w=1\mu$ $ad=1.5p$ $as=1.5p$ $pd=5\mu$ $ps=5\mu$
M2: $I=0.8\mu$ $w=2.5\mu$ $ad=3.25p$ $as=3.75p$ $pd=8\mu$ $ps=8\mu$
M3: $I=0.8\mu$ $w=2\mu$ $ad=3p$ $as=3p$ $pd=7\mu$ $ps=7\mu$
M4: $I=1\mu$ $w=5\mu$ $ad=7.5p$ $as=7.5p$ $pd=13\mu$ $ps=13\mu$

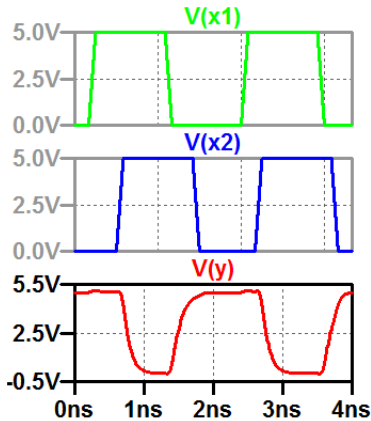
.model nm NMOS VT0=0.73V
 + $Kp=69\mu$ $\lambda=33m$
 + $tox=25n$ $CJ=360\mu$ $CJSW=250p$
.model pm PMOS VT0=-0.75V
 + $Kp=23\mu$ $\lambda=55m$
 + $tox=25n$ $CJ=340\mu$ $CJSW=220p$



NAND-Gatter



M1: $I=0.8\mu$ $w=1\mu$ $ad=1.5p$ $as=1.5p$ $pd=5\mu$ $ps=5\mu$
M2: $I=0.8\mu$ $w=1.25\mu$ $ad=1.9p$ $as=1.9p$ $pd=5.5\mu$ $ps=5.5\mu$
M3: $I=0.8\mu$ $w=1\mu$ $ad=1.5p$ $as=1.5p$ $pd=5\mu$ $ps=5\mu$
M4: $I=0.8\mu$ $w=1.25\mu$ $ad=1.9p$ $as=1.9p$ $pd=5.5\mu$ $ps=5.5\mu$

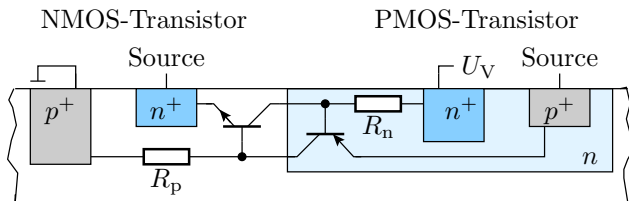


- Schätzen Sie die Ein- und Ausschaltverzögerung.
- Wie ließe sich die Ein- und Ausschaltverzögerung zu halbieren?



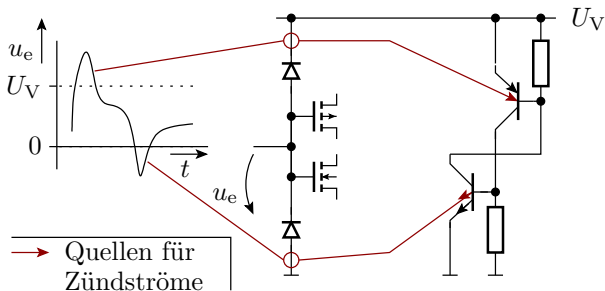
Latch-Up

Parasitärer Thyristor und Latch-up



- Die Schichtfolge npnp bildet eine Thyristor, bestehend aus zwei Bipolartransistoren.
- Wenn einer der parasitären Bipolartransistoren einen kurzen Basisstrom bekommt, liefert er dem anderen Basisstrom, der einschaltet und dem ersten Basisstrom liefert.
- Wirkt wie ein Kurzschluss zwischen Versorgungsspannung und Masse. Thermische Zerstörung des Bauteils.

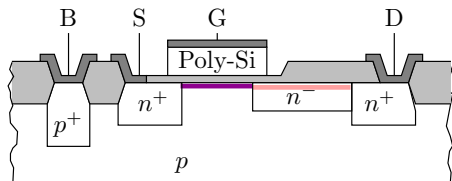
- Potentielle Quellen für Zündströme: Eingangs- und Ausgangspotentiale < 0 oder $> U_V$ über Eingangsschutzdioden oder die Bulkdioden am Ausgang.
- Bei Gefahr von unzulässigen Eingangsspannungen Reihenwiderstand $\approx 100 \Omega$ zur Begrenzung des Stroms durch die Schutzdioden.



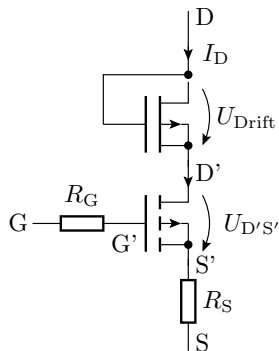


Leistungs-MOSFETs

MOSFETs für hohe Spannungen

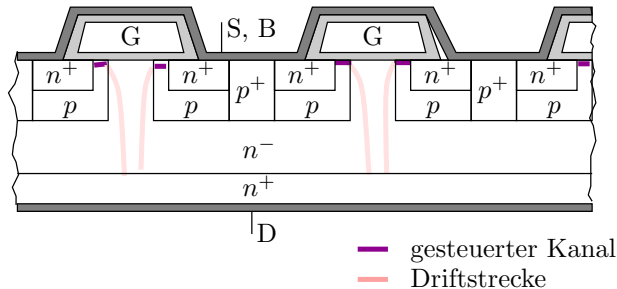


— gesteuerter Kanal — Driftstrecke



- Hohe Steilheit verlangt kurze Kanäle.
 ⇒ Geringe $|U_{DS.max}|$.
- Kurzer Kanal und hohes $|U_{DS.max}|$: Zusätzlichens niedrig dotiertes Driftgebiet zwischen Kanal und Drain, über dem ein Großteil der Drain-Source-Spannung abfällt.
- Im aktiven Bereich wirkt die Driftstrecke als selbstleitender FET.
- Spannungsfestigkeit Größenordnung 100 V. Einschaltwiderstand und zulässiger Strom abhängig von der Gate-Breite.

Flächensparende 3D-Anordnung

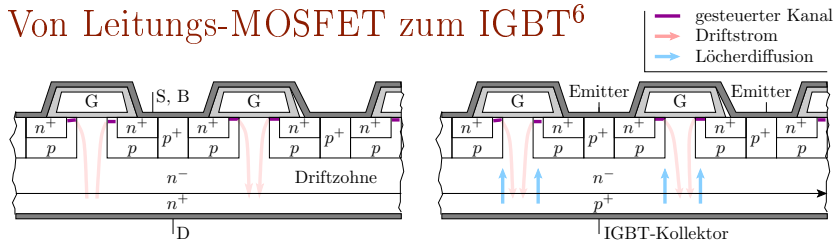


- Kanal unterm Gate, sehr kurz.
- Source- und Bulk-Anschlüsse nach oben herausgeführt.
- Niedrig dotierte Driftstrecke nach unten.
- Hochdotierter Drainanschluss auf der Wafer-Unterseite.
- Einschaltwiderstände im $m\Omega$ -Bereich verlangen Kanalbreiten im Meterbereich. Wabenförmige Anordnung der Gate-Hügel.



IGBT

Von Leitungs-MOSFET zum IGBT⁶

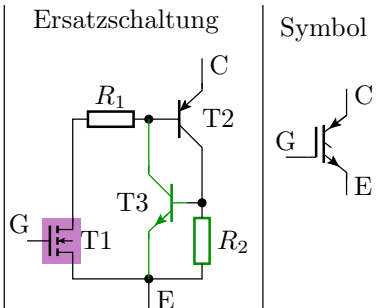
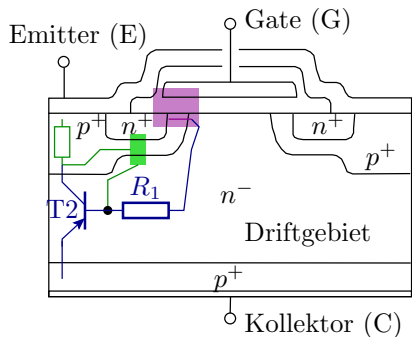


- Hohe Spannungsfestigkeit \Rightarrow lange, niedrig dotierte Driftzohne.
- Mit der Länge und Dotierdichte nimmt die Leitfähigkeit ab.
- Idee zur Verbesserung der Leitfähigkeit: Ersatz des n^+ -Drain-Gebiets durch einen p^+ -Gebiet. Bewirkt im eingeschalteten Zustand eine Diffusion von Löchern in das Driftgebiet. Höhere Ladungsdichte bessere Leitfähigkeit.
- Für die in die Driftzohne diffundierenden Löcher ist das p-Bulk-Gebiet ein Kollektor⁵.

⁵Der Anschluss mit Kollektor-Funktion ist der IGBT-Emitter.

⁶Isulated Gate Bipolar Transistor.

Ersatzschaltung und Schaltsymbol

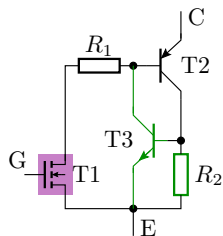


Außer dem gewollten Bipolartransistor zur Injektion von Löchern in das Driftgebiet, gibt es einen weiteren Bipolartransistor, der mit dem ersten einen Thyristor bildet.

- T1** MOS-Transistor
- T2** gewollter Bipolartrans.
- T3** parasitärer Transistor
- R₁** Widerstand Driftgebiet

- Bei einem zu hohen Spannungsabfall über R_2 zündet der IGBT als Thyristor und ist dann nicht mehr über das Gate ausschaltbar.
- Flussspannung im eingeschalteten Zustand typ. 2,3V. (Für niedrige Betriebsspannungen sind Bipolartransistoren und Leistungs-MOSFET günstiger).

IGBT-Modul für 3,3 kV und 1,2 kA:





Vorteil von IGBTs gegenüber Leistungs-MOSFETs:

- Spannungsfestigkeit bis in den kV-Bereich (Halbleiterschalter für Hochspannungen).
- Gut leitende Triftzohne.

Nachteile:

- Die Flussspannung zwischen Driftgebiet und Kollektor erhöht den Spannungsabfall im eingeschalteten Zustand.
- Erhöhte Ausschaltverzögerung durch den erforderlichen Abbau der Diffusionsladung in der Driftzohne (Ausschaltstromschleife wie bei pn-Diode).