

Übung, Herleitung

Linearisierung von resistiven Sensoren

Inhalt

1	Methoden: Wendetangente und Dreipunkt	1
2	Herleitung mittels Wendetangentenmethode für Polynom Charakteristik	2
3	Beispiel: Vergleich Dreipunkt mit Wendetangentenmethode für Polynomverlauf	3
4	Beispiel: Vergleich Dreipunkt mit Wendetangentenmethode für NTC	4

Schlüsselwörter

Linearisierung, Parallelwiderstand, Wendetangente

Kurzbeschreibung

Durch Hinzufügen eines einzigen elektrischen Widerstandes in Verbindung mit einer stabilen Spannungs- oder Stromquelle kann die Linearität eines Widerstandsaufnehmers verbessert werden. Hier sollen zur Berechnung des zur Linearisierung notwendigen Widerstandes, die Wendetangenten-Methode und die Dreipunkt-Methode betrachtet werden. Im ersten Kapitel wird die tabellarische Zusammenfassung für die Berechnungsformel des Widerstandes angegeben: Einmal nach der Wendetangentenmethode für die Charakteristik eines NTC-Temperatursensors und weiters für eine nichtlineare Sensorcharakteristik entsprechend einem Polynom 2. Grades sowie im zweiten Teil für die Dreipunktmethode. Die Herleitung für den Wert des optimalen Widerstandes für letzteren Sensortyp wird ebenfalls angegeben. In den weiteren Kapiteln folgen Rechenbeispiele für die Linearisierung einer Polynomcharakteristik bzw. eines NTC mit Exponentialcharakteristik. Es wird anhand der Analyse des Verlaufs des Linearitätsfehlers gezeigt, dass bei der Wendetangentenmethode der Linearitätsfehler am Ort des Wendepunkts nicht verschwindet.

Zielgruppe, Voraussetzung

Elektronik Grundkenntnisse vorhanden

1 Methoden: Wendetangente und Dreipunkt

Ein nicht linearer Zusammenhang des Widerstandsverlaufes $R(x)$ als Funktion der Messgröße x lässt sich auf einfachste Weise durch die Speisung des Sensors mit einer linearen Quelle erreichen. Bekanntlich kann der gewünschte lineare Zusammenhang von Strom und Spannung an den Klemmen eines aktiven Zweipols, sowohl mit einer idealen Spannungsquelle U_q und einem Innenwiderstand R_q oder mit einer idealen Stromquelle I_q einem Paralleleitwert G_q erfolgen, wenn gilt: $G_q=1/R_q$ und $I_q=U_q/R_q$. (siehe Abb. 1) In beiden Fällen steckt die Information über die Messgröße x in der Spannung, die über dem Sensorwiderstand gemessen wird.

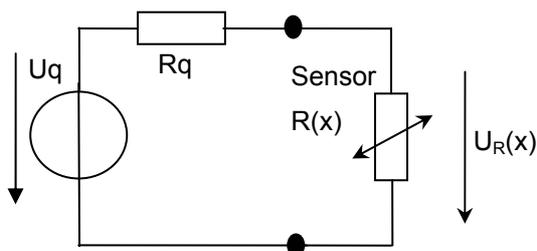


Abb. 1a Sensor gespeist mit Spannungsquelle

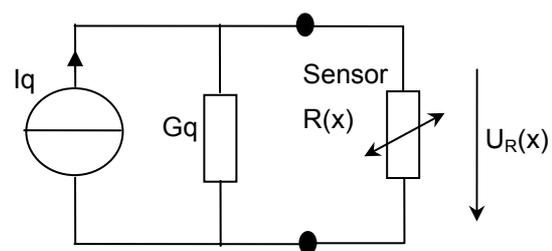


Abb. 1b Sensor gespeist mit Stromquelle

1.1 Wendetangenten-Methode zur Berechnung von Rq

Der Verlauf der Spannung $U_R(x)$ als Funktion der Messgrösse soll seinen Wendepunkt beim zu wählenden Messgrössenwert x_M haben, der typischerweise in der Mitte des zu linearisierenden Bereichs gewählt wird. Dies muss nicht zwingend bedeuten, dass in diesem Punkt auch der Linearitätsfehler exakt NULL ist. (gilt nur näherungsweise!) Zur Dimensionierung von R_q muss die Funktion $R(x)$ bekannt sein.

Tab. 1 Beispiele zur Anwendung der Wendetangentenmethode

Sensortyp	Sensorcharakteristik	Formel für Rq
NTC Temperatursensor, x_0 Referenztemperatur	$R(x) = R_0 \cdot e^{B \cdot \left(\frac{1}{x} - \frac{1}{x_0}\right)}$	$R_q = R(x_M) \frac{B - 2 \cdot x_M}{B + 2 \cdot x_M}$
Silizium-Widerstands Temperatursensor (Typ KTY)	$R(x) = a + b \cdot x + c \cdot x^2$	$R_q = 3 \cdot (R(x_M) - a) + \frac{b^2}{c} - a$

1.2 Dreipunkt-Methode zur Berechnung von Rq

Bei dieser Methode wird R_q so gewählt, damit drei Punkte des Verlaufs von $U_R(x)$ auf einer Geraden liegen. Üblicherweise werden dies die Endwerte $U_R(x_1)$ und $U_R(x_3)$ des zu linearisierenden Bereiches sein und ein Wert $U_R(x_2)$ in etwa der Mitte des Bereichs. Dabei verschwindet der Linearitätsfehler im Messwert x_2 exakt. Zur Dimensionierung werden nur die drei Widerstandswerte $R(x)$ des Sensors bei den drei Messgrössenwerten benötigt ($R(x_1)=R_1$). Eine vereinfachte Formel für R_q ergibt sich, wenn x_2 genau in der Mitte zwischen x_1 und x_3 liegt.

Tab. 2 Berechnungsvorschrift für Rq nach der Dreipunkt-Methode

x_2 in der Bereichsmitte	$R_q = \frac{R_3 \cdot (R_2 - R_1) - R_1 \cdot (R_3 - R_2)}{R_1 + R_3 - 2 \cdot R_2}$
x_2 beliebig innerhalb von x_1, x_3	$R_q = \frac{R_1 \cdot R_2 \cdot (x_2 - x_1) - R_1 \cdot R_3 \cdot (x_3 - x_1) + R_2 \cdot R_3 \cdot (x_3 - x_2)}{R_1 \cdot (x_3 - x_2) - R_2 \cdot (x_3 - x_1) + R_3 \cdot (x_2 - x_1)}$

2 Herleitung mittels Wendetangentenmethode für Polynom Charakteristik

Gesucht ist der Wert des Widerstandes R_q der in der Parallelschaltung (vgl. Abb. 1b) mit dem resistiven Sensor $R(x)$, dessen Charakteristik mit einem Polynom 2. Grades beschrieben wird, eine Linearisierung erreicht.

Lösungsansatz für die Herleitung:

Gesucht ist R_q damit der Wendepunkt des Gesamtwiderstandes R_g beim gewünschten Messgrössenwert x auftritt und somit an diesem Punkt auch der Linearitätsfehler klein bleibt.

Lösung mit dem Software Tool Matlab

```
>> syms a b c Rq x          % symbolisches Rechnen mit Matlab
R=a+b*x+c*x^2             % Temperaturcharakteristik des Sensors mit den Koeffizienten a,b,c
Rg=1/(1/Rq+1/R)           % Gesamtwiderstand R(x) // Rq siehe Abb. 1b
d2Rg=diff(Rg,x,2)         % symbolische Berechnung der zweiten Ableitung
Rq=solve(d2Rg,Rq)         % Nullsetzen der zweiten Ableitung von Rg und Ausklammern von Rq
```

$R_q = (3 \cdot c^2 \cdot x^2 + 3 \cdot b \cdot c \cdot x - c \cdot a + b^2) / c$ % Ergebnis: Rq ist eine Funktion der Koeffizienten a,b,c und von x

Die Lösung für den Zahlenwert des gesuchten Widerstandes R_q , damit der Wendepunkt beim Messgrössenwert x zu liegen kommt, lautet nach einer kleinen Umformung des obigen Ergebnisses:

$$R_q = 3 (R(x) - a) + (b^2/c) - a$$

mit $R(x)$ dem Widerstandswert des Sensors beim Wendepunkt. Dies ist meist die Messbereichsmitte. Für eine Linearisierung bei $x=0$ entfällt der erste Term in obiger Formel und es verbleibt $R_q = (b^2/c) - a$.

3 Beispiel: Vergleich Dreipunkt mit Wendetangentenmethode für Polynomverlauf

Es ist ein Silizium-Tempersensoren, dessen Widerstandscharakteristik mit einem Polynom 2. Grades beschrieben wird, zu linearisieren. Gesucht ist dabei der Linearitätsfehler innerhalb des gewünschten Messbereichs von 25 °C bis 45 °C. Die Koeffizienten des Temperatursensoren RTD KTY10 Sensor sind vom Hersteller wie folgt gegeben:

Widerstandswert bei der Referenztemperatur von 25°C ($x=0$) beträgt $R_{25}=1\text{k}\Omega$.

Die Temperaturkoeffizienten betragen $a=1$; $b=7.88\text{E-}3$; $c=1.937\text{E-}5$ (normiert auf eine dimensionslose Messgrösse x);

Die Berechnung von R_q für die Linearisierung nach der **Wendetangentenmethode** liefert entsprechend der Formel nach Tab. 1 für $x=10$ also der Lage des Wendpunkts in der Messbereichsmitte bei 35°C, den Wert von **$R_q=2.4479\text{ k}\Omega$** .

Die Lösung für R_q entsprechend der Linearisierung nach der **Dreipunkt-Methode** (siehe Tab. 2), mit $x_2=10$ in der Bereichsmitte bei 35°C, $x_1=0$ und $x_3=20$ liefert den Zahlenwert **$R_q=2.4460\text{ k}\Omega$** .

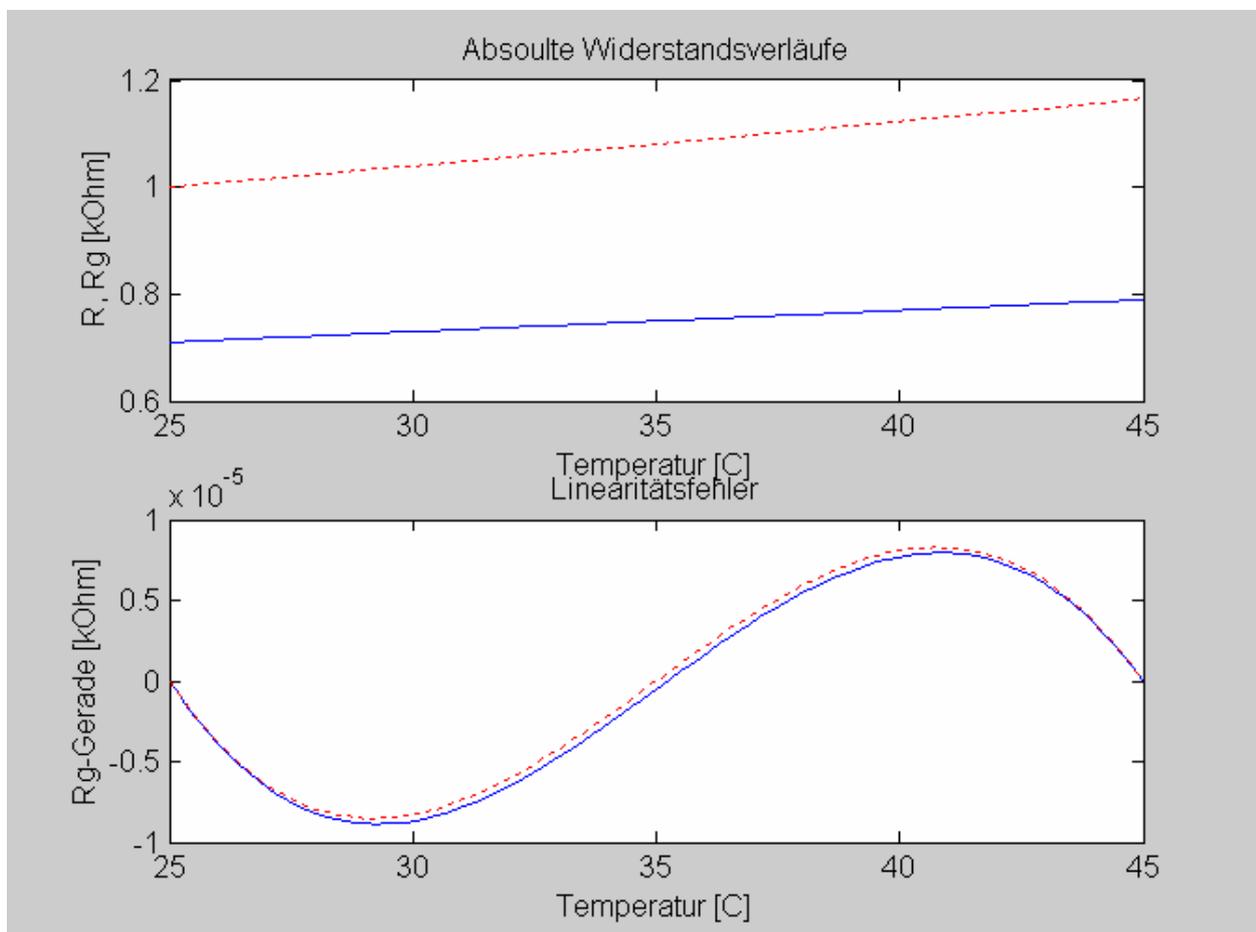


Abb. 2 Verläufe der Temperaturcharakteristika mit dem Verlauf des Sensorwiderstandes R (gestrichelte Linie) und des Gesamtwiderstandes $R(x) // R_q$ (durchgezogene Linie) im oberen Teilbild. Im unteren Teilbild zeigt der gepunktete Verlauf den Linearitätsfehler bei der Dreipunkt Methode und der voll ausgezogenen Verlauf den Linearitätsfehler nach der Wendetangentenmethode für $R(x) // R_q$. Dieser relative Linearitätsfehler entspricht jenem des Verlaufes von $U_R(x)$ nach Abb. 1.

Bei der Wendepunktmethode liegt zwar der Wendepunkt des Verlaufes des Gesamtwiderstandes in der Mitte des Messbereiches, aber dies muss nicht bedeuten, dass bei dieser Temperatur auch der Linearitätsfehler exakt zu NULL wird. Dies gilt nur für die Dreipunktmethode, da dies ja die Annahme für die Formel zur Bestimmung von R_q war - alle drei Punkte liegen auf einer Geraden. Für praktische Bedürfnisse spielt dieser Unterschied jedoch keine Rolle, auch nicht was den maximalen Linearitätsfehler betrifft.

4 Beispiel: Vergleich Dreipunkt mit Wendetangentenmethode für NTC

Es ist ein NTC-Tempersensor, dessen Widerstandscharakteristik mit einer Exponentialfunktion nach Tab. 1 beschrieben wird, zu linearisieren. Gesucht ist dabei der Linearitätsfehler innerhalb des gewünschten Messbereichs von 35 °C bis 43 °C. Die Koeffizienten des NTC Tempersensor sind vom Hersteller wie folgt gegeben:

Widerstandswert bei der Referenztemperatur von 25°C ($x_0=298.15$ K) beträgt $R_{25}=1k\Omega$.

Der Temperaturkoeffizienten $B=3528$ K.

Die Berechnung von R_q für die Linearisierung nach der **Wendetangentenmethode** liefert entsprechend der Formel nach Tab. 1 mit der Lage des Wendpunkts in der Messbereichsmittle bei 39°C ($x=312.15$ K), den Wert von **$R_q=411.32$ Ohm**.

Die Lösung für R_q entsprechend der Linearisierung nach der **Dreipunkt-Methode** (siehe Tab. 2), mit $x_2=10$ in der Bereichsmittle bei 35°C, $x_1=0$ und $x_3=20$ liefert den Zahlenwert **$R_q=411.58$ Ohm**.

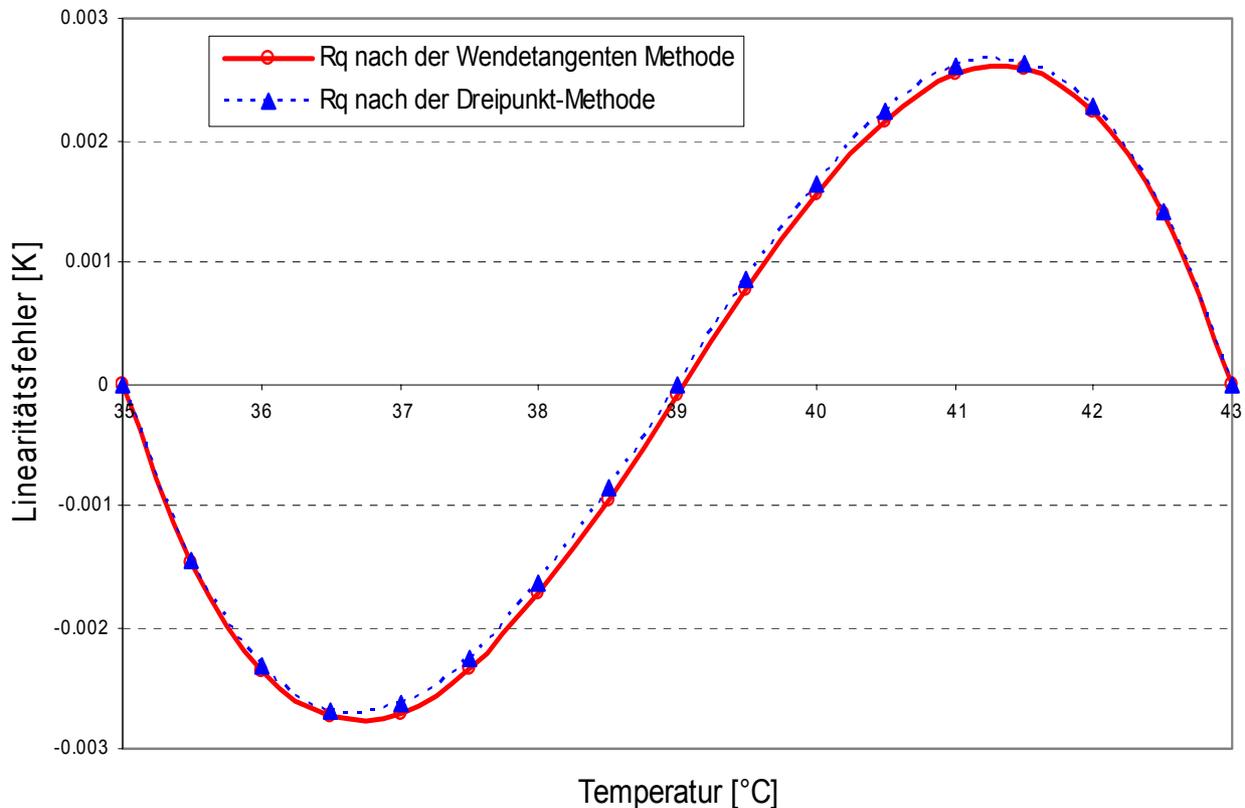


Abb. 3

Verlauf des Linearitätsfehlers des Gesamtwiderstandes $R(x) // R_q$ dargestellt in Grad Kelvin, mit einer mittleren Sensitivität von R_g von 0.278 K/Ohm. Der gepunktete Verlauf zeigt den Linearitätsfehler bei der Dreipunkt-Methode und der voll ausgezogenen Verlauf den Linearitätsfehler nach der Wendetangenten-Methode für $R(x) // R_q$. Dieser relative Linearitätsfehler entspricht jenem des Verlaufs von $U_R(x)$ nach Abb. 1.