

3. Grundsaltungen

Student Group

First Name	Surname	Matrikel Nr.

Table of Contents

3. Grundsaltungen	2
Aufgabe 3.3.1 Analyse der Impedanzwandler-Schaltung mit unterschiedlichen Operationsverstärkern	2
Aufgabe 3.3.1 Analyse der Impedanzwandler-Schaltung mit unterschiedlichen Operationsverstärkern	2
Aufgabe 3.5.1 invertierender Verstärker	4
Aufgabe 3.5.1 invertierender Verstärker	4
Aufgabe 3.5.2. Variationen des nicht-invertierenden Verstärkers	5
Aufgabe 3.5.2. Variationen des nicht-invertierenden Verstärkers	5

3. Grundsaltungen

Aufgabe 3.3.1 Analyse der Impedanzwandler-Schaltung mit unterschiedlichen Operationsverstärkern

Aufgabe 3.3.1 Analyse der Impedanzwandler-Schaltung mit unterschiedlichen Operationsverstärkern

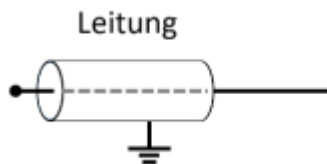
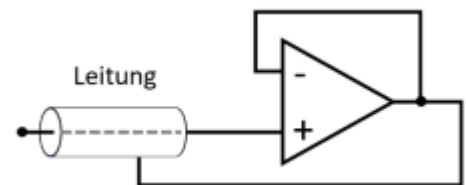


Abbildung 1 passive Schirmung (Kontakt zu Masse)

Abbildung 2 aktive Schirmung durch Spannungsfolger



Stellen Sie sich vor, dass Sie in der Firma "HHN Mechatronics & Robotics" arbeiten, welche ein günstiges mobiles **EKG** – also ein Messgerät für das Elektrokardiogramm, bzw. die Herzspannungskurve – für Sportler und Bedürftige aufbauen möchte. Das Messsignal hat dabei nur wenige Millivolt und Mikroampere. Um das Signal auf dem Weg von der aufgeklebten Elektrode zur Auswerteelektronik vor elektromagnetischer Einstrahlung zu schützen, ist eine **Abschirmung** um die Leitung gelegt (siehe Abb. 1). Da dadurch aber ein parasitärer Kondensator aufgebaut wird, hat Ihnen ein Kollege eine aktive Schirmung vorgeschlagen. Dabei wird die Abschirmung über einen Spannungsfolger immer auf der Messspannung gehalten, welche an der Leitung anliegt (siehe Abb. 2). Der parasitäre Kondensator wird durch diesen Aufbau nie geladen, da auf seinen beiden Seiten die gleiche Spannung herrscht - es entsteht keine Verfälschung des Signals. **Wichtig ist für die Anwendung, dass der Spannungsfolger schnell reagiert.**

Sie sind mit der Auslegung dieses Spannungsfolgers betraut und sollen die verfügbaren Operationsverstärker $\text{\$LM318\$}$, $\text{\$uA741\$}$ und $\text{\$uA776\$}$ in der Spannungsfolger-Schaltung (vgl. Skript Seite) analysieren.

Es ist ein kurzer Bericht (Problembeschreibung, Schaltung aus Tina, Ergebnisse, Diskussion) zu erstellen; als Analysewerkzeug ist Tina TI zu verwenden.

1. Bilden Sie die oben beschriebene Schaltung für einen realistischen Operationsverstärker in Tina nach. Nutzen Sie dabei als Quelle einen Spannungsgenerator als **Sprungfunktion** („Unit step“) mit der Amplitude $\text{\$U_A = 1,0 V\$}$.
2. Simulieren Sie über „Analysis“ » „Transient...“ für die angegebenen Operationsverstärker den Zeitverlauf.
Bestimmen Sie jeweils die Zeit die verstreicht bis der Ausgangswert von $\text{\$0,1 V\$}$ zum ersten

mal $0,9\text{ V}$ erreicht (10% bis 90% der Amplitude, auch **Anstiegszeit** genannt).

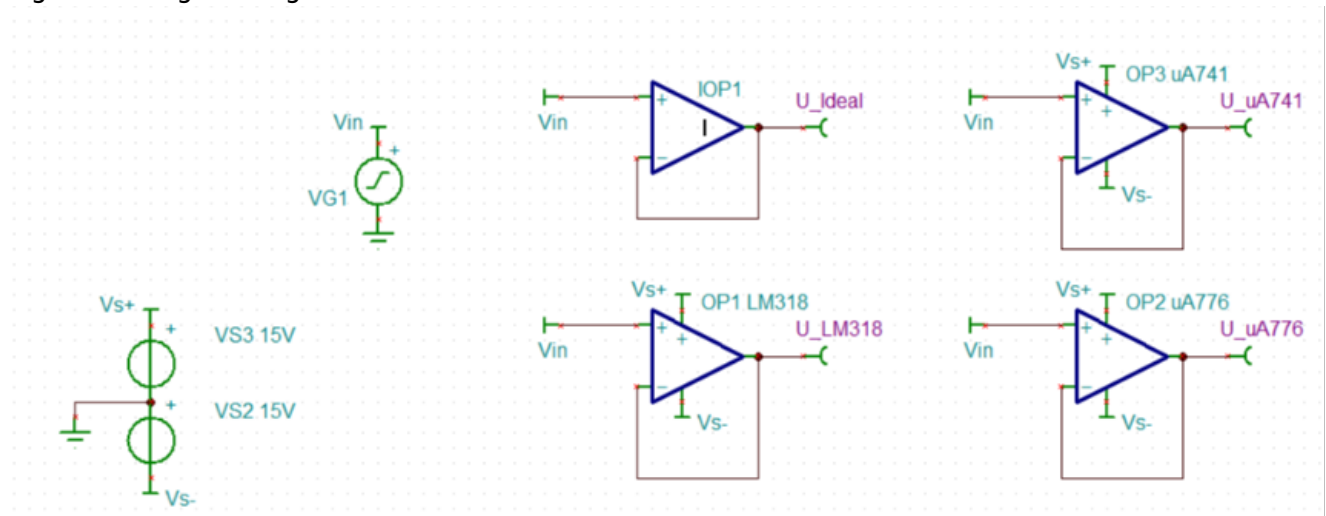
3. Beschreiben Sie jeweils den Zeitverlauf. Gibt es neben der Anstiegszeit weitere Unterschiede?
4. Welchen der drei Operationsverstärker würden Sie – auf Basis der angegebenen Informationen – für das Problem wählen?

Vertiefende Informationen (nicht relevant für Hausarbeit):

- Masterarbeit zu [Entwicklung und Bau eines Demonstrationsmessgeräts](#)
- Paper [on the Stability of Shield-Drive Circuits](#)
- Detaillierte Beschreibung einer [EMG/EKG Vorverstärkerschaltung](#)

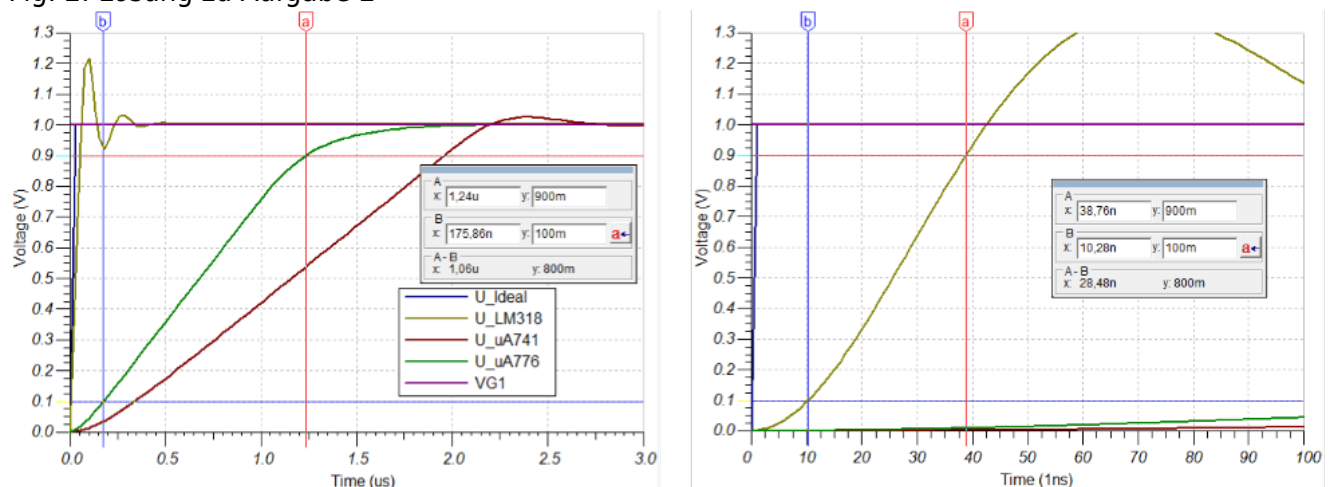
1. Nachbildung der Schaltung

Fig. 1: Lösung zu Aufgabe 1



2. Zeitverlauf und Anstiegszeit

Fig. 2: Lösung zu Aufgabe 2



Anstiegszeit

- $\text{\$LM318\$}$: $28,5\text{ ns}$
- $\text{\$uA741\$}$: $1,62\text{ }\mu\text{s}$

- u_{A776} : $1,05 \mu s$

3. Beschreibung des Zeitverlaufs und Unterschiede

- u_{LM318} : schwingt zwar stark über (um $>30\%$), aber trotzdem schneller ein als alle anderen.
- u_{A741} : schwingt ohne Überspringen ein, aber benötigt länger als der u_{LM318}
- u_{A776} : ist der langsamste OPV und schwingt zudem über.

4. Geeigneter OPV

Unter der Vorgabe, dass der schnellste Spannungsfolger mit der kürzesten Anstiegszeit gesucht wird, ist der u_{LM318} der beste OPV.

Aufgabe 3.5.1 invertierender Verstärker

Aufgabe 3.5.1 invertierender Verstärker

Leiten Sie für den invertierenden Verstärker die Spannungsverstärkung her. Nutzen Sie dabei das Vorgehen, welches für den nicht-invertierenden Verstärker verwendet wurde.

Berücksichtigen Sie, dass für die Differenzverstärkung u_{A_D} des idealen OPV gilt: $u_{A_D} \rightarrow \infty$.

Damit gilt auch: $1/u_{A_D} \rightarrow 0$, **aber** es gilt nicht immer $\frac{C}{U_x \cdot A_D} \rightarrow 0$, für eine unbekannte Konstante C und eine Spannung U_x !

1. Was ist gesucht?

$$A_V = \frac{U_A}{U_E}$$

2. Anzahl der Variablen?

- 5 Spannungen: U_E , U_1 , U_D , U_2 , U_A
- 5 Ströme: I_1 , I_m , I_p , I_2 , I_o
- --> 10 Variablen

3. Anzahl der notwendigen Gleichungen?

- 9, da eine Gleichung gesucht ist

4. Aufstellen der bekannten Gleichungen

- Grundgleichung: (1) $U_A = A_D \cdot U_D$
- Goldene Regeln:
 - $R_D \rightarrow \infty$, und damit (2) + (3) $I_m = I_p = 0$
 - $R_A = 0$
 - (4) $u_{A_D} \rightarrow \infty$ und mit (1) $U_D = \frac{U_A}{A_D} \rightarrow 0$
- Maschen
 - Masche 1: (5) $-U_E + U_1 - U_D = 0$
 - Masche 2: (6) $U_D + U_2 + U_A = 0$
- Knoten: (7) $I_1 - I_2 + 0 = 0$
- Widerstände:
 - (8) $R_1 = \frac{U_1}{I_1}$
 - (9) $R_2 = \frac{U_2}{I_2}$

5. Herleitung der Spannungsverstärkung

$$\begin{aligned} A_V &= \frac{U_A}{U_E} \quad | \quad \text{mit (5) und (6)} \quad A_V = \frac{-U_D - U_2}{U_1 - U_D} \quad | \quad \text{mit (8) und (9)} \quad A_V = \frac{-U_D - R_2 \cdot I_2}{R_1 \cdot I_1 - U_D} \quad | \quad \text{mit (1)} \quad A_V = \frac{-R_2 \cdot I_2}{R_1 \cdot I_1} \quad | \quad \text{mit (7)} \quad A_V = - \frac{R_2}{R_1} \end{aligned}$$

6. Welcher der Verstärker (invertierender oder nicht invertierender) hat einen geringeren Eingangswiderstand? Warum?

Der Eingangswiderstand vom invertierenden Verstärker ist R_1 .

Der vom nicht-invertierenden ber größer als der Eingangswiderstand des OPV.

Damit hat der invertierenden Verstärker den geringeren Eingangswiderstand.

Aufgabe 3.5.2. Variationen des nicht-invertierenden Verstärkers

Aufgabe 3.5.2. Variationen des nicht-invertierenden Verstärkers

Auf den folgenden Seiten finden Sie Schaltungen mit einem idealen Operationsverstärker, welche dem nicht-invertierenden Verstärker ähneln und deren Spannungsverstärkung A_V zu ermitteln ist.

Annahmen

- $R_1 = R_3 = R_4 = R$
- $R_2 = 2 \cdot R$
- U_E entstammt einer niederohmigen Quelle
- U_A liegt an einem hochohmigen Verbraucher an

Aufgaben

1. Geben Sie für jede Schaltung die Spannungsverstärkung A_V an. Eine detaillierte Rechnung wie bisher ist nicht notwendig.
2. Geben Sie für die Abbildung 8 an, wie die Spannungsverstärkung ermittelt werden kann.
3. Verallgemeinern Sie mit Begründung wie
 1. ein Kurzschluss der beiden OPV Eingänge zu berücksichtigen ist,
 2. Widerstände zu berücksichtigen sind, wenn diese
 1. mit einer Klemme ("auf einer Seite") direkt und ausschließlich an einem OPV Eingang liegen,
 2. mit je einer Klemme direkt an einem OPV Eingang liegen.
4. In welchen Schaltungen stellen die Widerstände R_3 und R_4 einen unbelasteten Spannungsteiler dar?

Um sich den Problemen zu nähern, sollten Sie versuchen die Kenntnisse aus dem invertierenden Verstärker nutzen. Es kann sich anbieten die Schaltungen über [Falstad-Circuit](#) oder Tina TI zu simulieren. Als Unterstützung sind in den ersten beiden Schaltungen Tipps unter der Abbildung zu sehen.

Wichtig: Wie immer im Studium sollten Sie versuchen die Kenntnisse aus der Aufgabe zu verallgemeinern.

Tipps

- Wie groß ist der Stromfluss in den invertierenden und nicht invertierenden Eingang bei einem idealen Operationsverstärker? Welchen Spannungsabfall würde es also an einem Widerstand geben, dessen einer Anschluss nur zu einem Eingang des Operationsverstärkers führt?
- Der Operationsverstärker versucht stets soviel Strom am Ausgang auszugeben, damit sich zwischen invertierendem und nicht invertierendem Eingang die benötigte minimale Spannung U_D ergibt. Wie groß kann U_D angenommen werden? Kann diese Spannung auch über einen Widerstand aufgebaut werden?
- Können verschiedene Widerstände (z.b. weil diese zwischen den gleichen Knoten liegen) zusammengefasst werden?

Abb. 1

- Zwischen inv. und nicht-inv. Eingang liegt nur $U_D \rightarrow 0$ an. Solange $R_4 > 0$ ist, kann dort die kleine Spannung anliegen. R_4 kann also durch eine offene Leitung ersetzt werden.
- Da durch R_3 kein Strom fließt, ergibt sich keine Spannungsdifferenz über R_3 . Damit kann R_3 durch einen Kurzschluss ersetzt werden.
- Es ergibt sich somit ein nicht-invertierender Verstärker mit $A_V = 3/2$

Abb. 2

- Durch R_3 fließt kein Strom, da kein Strom in den OPV einfließen kann. Damit ergibt sich keine Spannungsdifferenz über R_3 . Damit kann R_3 durch einen Kurzschluss ersetzt werden.
- R_4 und R_2 liegen parallel und ergeben $R_g = \frac{2}{3} R_1$
- Die Verstärkung wird damit zu $A_V = \frac{R_g + R_1}{R_g} = 2,5$

Abb. 3

- R_3 und R_4 ergeben einen unbelasteten Spannungsteiler.
- Damit wird die Eingangsspannung halbiert.
- Es ergibt sich somit ein nicht-invertierender Verstärker mit $A_V = \frac{R_2 + R_1}{R_2} = 0,75$

Abb. 4

- Durch R_3 fließt kein Strom, da kein Strom in den OPV einfließen kann. Damit ergibt sich keine Spannungsdifferenz über R_3 . Damit kann R_3 durch einen Kurzschluss ersetzt werden.
- Da die Eingangsspannung aus einer niederohmigen Spannungsquelle kommt ist R_4 im Gegensatz zum Innenwiderstand der Spannungsquelle vernachlässigbar. Damit kann R_4 durch eine offene Leitung ersetzbar
- Die gesamte Verstärkung wird damit zu $A_V = 3/2$

Abb. 5

- Durch R_3 fließt kein Strom, da kein Strom in den OPV einfließen kann. Damit ergibt sich keine Spannungsdifferenz über R_3 . Damit kann R_3 durch einen Kurzschluss ersetzt werden.
- R_4 und R_2 liegen parallel und ergeben $R_g = \frac{2}{3} R_1$
- Die Verstärkung wird damit zu $A_V = \frac{R_g + R_1}{R_g} = 2,5$

Abb. 6

- Durch R_4 fließt kein Strom, da kein Strom in den OPV einfließen kann. Damit ergibt sich keine Spannungsdifferenz über R_4 . Damit kann R_4 durch einen Kurzschluss ersetzt werden.
- Da der invertierende somit auf 0V liegt, ergibt die Ausgangsspannung die maximal mögliche Spannung des OPV.

Abb. 7

- Die Eingangsspannung liegt an R_4 an, damit fließt dadurch $I = U_E / R$. Dieser Strom fließt auch durch R_3 . Über beide liegt also $2 \cdot U_E$
- Die Widerstände R_2 , R_3 und R_4 ergeben einen $R_g = (R_3 + R_4) || R_2 = 2R || 2R = R$
- Damit ist $R_g = R_1$ und die Ausgangsspannung U_A zweimal die Spannung über R_g und somit ergibt sich $A_V = 4$

Abb. 8

- Der invertierende und der nicht invertierende Eingang sind kurzgeschlossen, also ist die Ausgangsspannung gleich 0

Abb. 9

- Zwischen inv. und nicht-inv. Eingang liegt nur $U_D \rightarrow 0$ an. Solange $R_3 > 0$ ist, kann dort die kleine Spannung anliegen. R_3 kann also durch eine offene Leitung ersetzt werden.
- Da durch R_4 kein Strom fließt, ergibt sich keine Spannungsdifferenz über R_4 . Damit kann R_4 durch einen Kurzschluss ersetzt werden.
- Es ergibt sich somit ein nicht-invertierender Verstärker mit $A_V = \frac{R_2 + R_1}{R_2} = 1,5$

Zu 1. Alle Lösungen:

Aufg. 1	Aufg. 2	Aufg. 3	Aufg. 4	Aufg. 5	Aufg. 6	Aufg. 7	Aufg. 8	Aufg. 9
$U_A = 1,5\text{V}$	$U_A = 2,5\text{V}$	$U_A = 0,75\text{V}$	$U_A = 1,5\text{V}$	$U_A = 2,5\text{V}$	$U_A \rightarrow \infty$	$U_A = 4\text{V}$	$U_A = 0\text{V}$	$U_A = 1,5\text{V}$

Zu 2.

- Die Eingangsspannung liegt an U_E an, damit fließt dadurch $I = U_E / R$. Dieser Strom fließt auch durch R_3 . Über beide liegt also $2 \cdot U_E$
- Die Widerstände R_2 , R_3 und R_4 ergeben einen $R_g = (R_3 + R_4) || R_2 = 2R || 2R = R$
- Damit ist $U_g = U_1$ und die Ausgangsspannung U_A zweimal die Spannung über R_g und somit ergibt sich $U_A = 4\text{V}$

Zu 3.

- Ein Kurzschluss von U_p und U_m führt zu $U_D = 0\text{V}$ und damit zu $U_A = 0\text{V}$
- Widerstände die mit einer Klemme („auf einer Seite“) direkt und ausschließlich an einem OPV Eingang liegen, können durch einen Kurzschluss ersetzt werden, da kein Strom durch sie fließt.
- Widerstände die mit je einer Klemme direkt an einem OPV Eingang liegen, können durch einen offenen Leitung ersetzt werden, da die minimale Spannung in jedem Fall aufgebaut werden kann.

Zu 4.

Unbelastete Spannungsteiler von R_3 und R_4 sind in folgenden Schaltungen vorhanden: 3, 7, 8, ggf. auch 1 und 9.

From:

<https://wiki.mexle.te.hs-heilbronn.de/> - MEXLE Wiki

Permanent link:

https://wiki.mexle.te.hs-heilbronn.de/elektronische_schaltungstechnik_loesungen/3_grundsaltungen_i

Last update: 2022/04/20 18:35

