

Zeitschrift:	Helvetica Physica Acta
Band:	11 (1938)
Heft:	VI
Artikel:	Differential-Vorverstärker für elektrophysiologische Zwecke und für Brückenmessungen
Autor:	König, H.
DOI:	https://doi.org/10.5169/seals-110864

Nutzungsbedingungen

Die ETH-Bibliothek ist die Anbieterin der digitalisierten Zeitschriften auf E-Periodica. Sie besitzt keine Urheberrechte an den Zeitschriften und ist nicht verantwortlich für deren Inhalte. Die Rechte liegen in der Regel bei den Herausgebern beziehungsweise den externen Rechteinhabern. Das Veröffentlichen von Bildern in Print- und Online-Publikationen sowie auf Social Media-Kanälen oder Webseiten ist nur mit vorheriger Genehmigung der Rechteinhaber erlaubt. [Mehr erfahren](#)

Conditions d'utilisation

L'ETH Library est le fournisseur des revues numérisées. Elle ne détient aucun droit d'auteur sur les revues et n'est pas responsable de leur contenu. En règle générale, les droits sont détenus par les éditeurs ou les détenteurs de droits externes. La reproduction d'images dans des publications imprimées ou en ligne ainsi que sur des canaux de médias sociaux ou des sites web n'est autorisée qu'avec l'accord préalable des détenteurs des droits. [En savoir plus](#)

Terms of use

The ETH Library is the provider of the digitised journals. It does not own any copyrights to the journals and is not responsible for their content. The rights usually lie with the publishers or the external rights holders. Publishing images in print and online publications, as well as on social media channels or websites, is only permitted with the prior consent of the rights holders. [Find out more](#)

Download PDF: 27.01.2026

ETH-Bibliothek Zürich, E-Periodica, <https://www.e-periodica.ch>

Differential-Vorverstärker für elektrophysiologische Zwecke und für Brückenmessungen

von H. König (Bern).

(Mitteilung aus dem Eidg. Amt für Mass und Gewicht.)

(10. VIII. 38.)

Zusammenfassung: Beschreibung eines von magnetischen Kopplungen freien Differential-Vorverstärkers, der die Spannungsdifferenz zwischen zwei Polen unabhängig von deren absolutem Potential (bezogen auf Erde) bei einpolig geerdetem Ausgang zu übertragen gestattet.

Beim experimentellen Studium der durch künstliche Reizung hervorgerufenen Aktionspotentiale röhrt ein grosser Teil der Störungen davon her, dass eine der vom Nerven zum Verstärker führenden Ableitelektrode geerdet werden muss, wenn letzterer normal, d. h. mit einfachem Eingang, gebaut ist. Insbesondere stört der sog. Reizeinbruch, welcher darin besteht, dass z. B. bei unsymmetrisch zur Erde erfolgender Reizung (siehe Fig. 1a) im

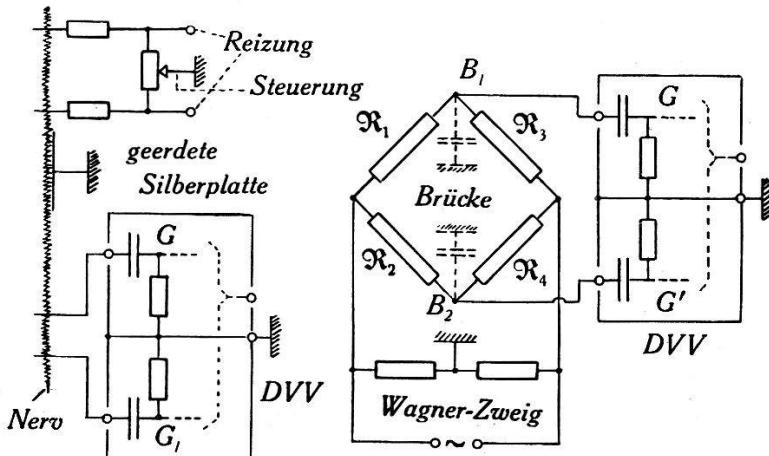


Fig. 1a.

Fig. 1b.

Anschluss des Differential-Vorverstärkers DVV.

- a) an das biologische Objekt. b) an die Wheatstone-Brücke.
Massnahmen zur Bekämpfung der Störungen.

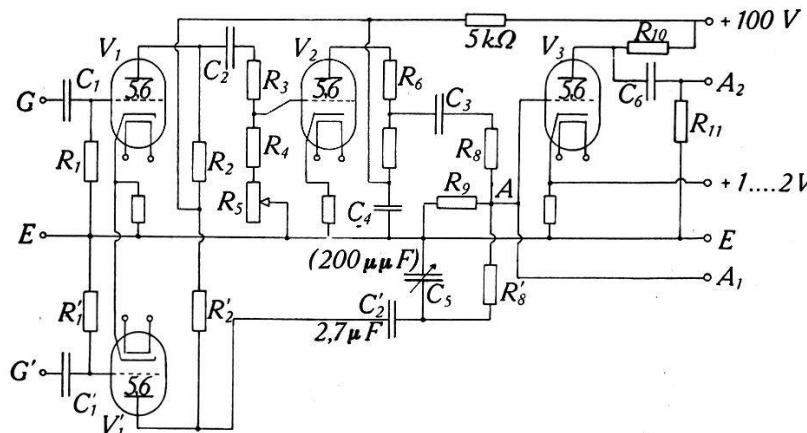
Augenblicke der Reizung die nicht-geerdete Ableitelektrode elektrisch beeinflusst wird, was mit den zu untersuchenden Aktionspotentialen, welche *später* beim Verstärker eintreffen, und meist nur einen Bruchteil des Reizeinbruchs ausmachen, nichts zu tun hat. Wenn der Hauptverstärker kein Gleichstromverstärker ist, kann er durch den Reizeinbruch vorübergehend am richtigen Funktionieren verhindert werden.

Bei Wechselstrom-Brückenmessungen dürfen die Anschlusspunkte für das Nullinstrument (B_1 und B_2 in Fig. 1b) *nicht* geerdet werden.

In beiden Fällen findet mit Vorteil der nachstehend beschriebene Differential-Vorverstärker (DVV) nach Art einer Röhrenbrücke mit doppeltem Eingang Verwendung.

Die Röhrenbrücke, bestehend aus zwei symmetrischen Röhren und Nullinstrument zwischen den beiden Anoden, wird als verbrauchsarmes und von Betriebsspannungs-Schwankungen weit gehend unabhängiges Gerät für Ionisations- und Photostrommessungen häufig gebraucht.

Der DVV¹⁾ ist eine solche Röhrenbrücke, die aber als Hauptelement eine Umkehrröhre (V_2 in Fig. 2) enthält und derart abgeglichen ist, dass den beiden Eingangspolen gemeinsame Potentialschwankungen am Ausgang näherungsweise unwirksam sind, trotzdem letzterer einpolig geerdet ist und ohne dass magnetische Übertrager Verwendung finden.



3. Bei Verwendung eines normalen Verstärkers Erdung der dem zu reizenden Nervenende zugekehrten Ableitelektrode.

4. Induktives Einkoppeln eines Gegen-Einbruchs in den Heizkreis.

Massnahmen zur Beseitigung der Wirkung der Störkapazitäten der Brückenpunkte B_1 und B_2 gegen Erde sind (Fig. 1b):

1. Steuerung des Potentials von B_1 und B_2 durch den Wagner-Kreis, welcher vor der Hauptabgleichung roh derart eingestellt wird, dass die Potentiale der Brückenpunkte nahe an Erde liegen (Schutzzringprinzip).

2. Verwendung magnetisch geschirmter, kapazitätsarmer Übertrager.

Die verschiedenen Massnahmen können miteinander kombiniert werden.

Die Entwicklung der magnetischen Übertrager und des magnetischen Schutzes derselben ist dank dem Permalloy soweit gediehen, dass bei Brückenmessungen die Nachfrage nach einem magnetisch störungsfreien Verstärker vor dem Nullinstrument nicht mehr so gross ist. Immerhin scheint bei Präzisionsmessungen mit $50 \sim$ die Verwendung des DVV gegenüber einem normalen guten Eingangsübertrager einen kleinen Fortschritt darzustellen.

In der Elektrophysiologie sind magnetische Übertrager verpönt, da abgesehen von der Störanfälligkeit der Frequenzbereich nach unten hin für viele Zwecke nicht ausreicht. In diesem Falle scheint also das Arbeiten mit einem DVV in reiner CR-Schaltung das Gegebene zu sein.

Aufbau und Wirkungsweise des DVV. Die Ableitelektroden werden mit den beiden Gittern G und G' (Fig. 2) verbunden. Der Reizeinbruch besteht nun in einer für beide Ableitungen gleichnamigen Potentialänderung. Die Umkehrröhre V_2 im einen Zweig des Verstärkers sorgt aber dafür, dass gleichnamige Potentialänderungen an G und G' sich im Vereinigungspunkt A von R_8 und R_8' als ungleichnamige auswirken. Die Mischung in A erfolgt zu gleichen Teilen, d. h. der Amplituden- und Phasengang ist für alle in Frage kommenden Frequenzen (10 bis $10^4 \sim$) für beide Zweige $G-A$ und $G'-A$ bis auf die Umklappung des Spannungsvektors um 180° gleich.

Der Amplitudenausgleich erfolgt durch Regulieren an R_5 , der Phasenabgleich bei hohen Frequenzen durch Verändern von C_5 . Der Phasenabgleich am untern Ende des Spektrums wird ein für alle Mal durch geeignete Wahl von C_2' ($= 2.7 \mu F$) vorgenommen.

Vollständige Gleichheit beider Frequenzgänge ist nicht zu erreichen. Eine kleine Verbesserung bei tiefen Frequenzen kann

dadurch erreicht werden, dass an Stelle des Gliedes $C_2'R_8'$ eine Kettenschaltung zweier CR -Glieder (die R als Querableitungen) eingeführt wird, weil dadurch die Anpassungsfähigkeit an das komplexe Übertragungsmass des Zweiges $G—A$ besser möglich ist. Man kann aber auf diese Komplikation verzichten, indem man die untere Frequenzgrenze der Glieder von C_2 bis R_8 im einen Zweig, von C_2' bis R_8' im andern Zweig genügend gross nimmt, z. B. Zeitkonstante = 0,2 s, und dann das Frequenzband mit den Gliedern C_1R_1 bzw. $C_1'R_1'$ (Zeitkonstante = 0,1 s) oder auch mit dem Glied C_6R_{11} etwas beschneidet. Auf diese Art kann man erreichen, dass Impulse der mittleren Dauer 0,00005 bis ∞ Sekunden, welche beide Gitter treffen, bezogen auf Eingangsseite auf weniger als 1% des Primärwertes herabgedrückt werden. Eine Ausdehnung des Frequenzbandes des gesamten DVV ist durch proportionale Vergrösserung aller Kapazitäten ohne weiteres möglich.

Durch die Spannungsteiler vor dem Eingang von V_2 und vor C_3 wird die durch V_2 bedingte überschüssige Verstärkung vernichtet. Diese Vernichtung erfolgt teilweise *nach* V_2 , damit sich der Störpegel von V_2 nicht mit vollem Gewicht zu demjenigen von V_1 addiert, was von Bedeutung ist, da mit einigen Zehntel Millivolt der Endverstärker voll ausgesteuert werden soll.

Der *Regulierbereich* von R_5 entspricht etwa $\pm 1\%$ Änderung des Verstärkungsgrades des Zweiges $G—A$; eine Verdrehung von C_5 in die Endstellungen gibt infolge Verstimmung der Abgleichung Ausschläge von der gleichen Grösse, wie man sie erhalten würde, wenn man an R_5 den Verstärkungsgrad des Zweiges $G—A$ bei $1000 \sim$ um $\pm 0,6\%$, bei $5000 \sim$ um $\pm 3\%$ usw. ändern würde. Die Stellung von C ist für alle Frequenzen dieselbe, wird aber durch konstruktive Änderungen im Verstärker leicht beeinflusst.

Eine einfache Art der Einregulierung des DVV erfolgt durch Verbinden beider Gitter, Anlegen derselben über einen nicht zu niederohmigen Teiler an eine Spannung gegen Erde und periodisches Erden der Gitter mittelst eines improvisierten Unterbrechers, der aus einem geerdeten schweren Zahnrad und aus einer auf den Zähnen desselben schleifenden, mit den Gittern verbundenen Feder besteht. Setzt man das Rad in Schwung und lässt es auslaufen, so werden die Gitter mit allen nötigen Frequenzen angestossen. Als Indikator kann ein Telephon zwischen A_2 und Erde dienen.

Prüfung mit sinusförmigem Wechselstrom. Die Abgleichung ist schwach frequenzabhängig. An den Enden des Arbeitsspektralbereiches muss man an R_5 im Sinne der Erniedrigung des Ver-

stärkungsfaktors des Zweiges $G-A$ regulieren, und zwar um $1/3\%$ bei ca. 30 und $7000\sim$ und um 1% bei 10 und $10000\sim$. Bei C_5 ist ein und dieselbe Einstellung für alle Frequenzen die beste. Meistens wird man R_5 auf der zwischen 100 und $3000\sim$ bestimmten Stellung stehen lassen und kann dann damit rechnen, dass den beiden Gittern gemeinsam aufgeprägte sinusförmige Spannungsschwankungen zwischen 10 und $10000\sim$ auf unter 1% , zwischen 30 und $7000\sim$ auf unter $1/2\%$ (verglichen mit der Wirkung einer eingangsseitig gleichgrossen Spannungsdifferenz zwischen den Gittern) herabgedrückt werden.

Prüfung mit einzelnen Impulsen. Nach FOURIER ist eine Kondensatorentladung mit der Zeitkonstante $CR = T$ gleichwertig einem gewissen Frequenzgemisch, in welchem die Frequenzen um $\approx 1/T$ herum überwiegend vertreten sind. Dementsprechend ist für $T = 0,01$ bis $0,001\text{ s}$, welche Zeitkonstanten in der Physiologie am wichtigsten sind, eine fast vollkommene Neutralisierung möglich. Die Form der restlichen, weniger als $1/2\%$ ausmachenden Impulse ist recht komplex; erwartungsgemäss enthalten sie im wesentlichen einen rasch verlaufenden Anteil mit $T < 0,0002\text{ s}$ (entsprechend der Unvollkommenheit der Kompensation bei hohen Periodenzahlen), einen nichtlinear (s. unten) verzerrten Anteil mit einem mittleren $CR \approx$ demjenigen des Primärimpulses, und einem langsamem, stark gedämpft ausklingenden Ausgleichsvorgang mit den Hauptfrequenzen 10 bis $50\sim$. Dass für alle T eine Neutralisierung auf 1% gewährleistet ist, wurde bereits erwähnt.

Nichtlinearität. Bei grösseren Eingangsspannungen macht sich die Ungleichheit der Krümmung der Spannung-Strom-Charakteristik der beiden Zweige $G-A$ und $G'-A$ störend bemerkbar. Die obigen Angaben beziehen sich auf Wechselspannungen unter $0,1\text{ V}$ effektiv bzw. Impulse vom Scheitelwert unter $0,3\text{ V}$.

Der Nachverstärker kann bei A_1 oder A_2 angeschlossen werden. Die Spannungsverstärkung des DVV vom Eingang bis A_1 beträgt etwa 6, vom Eingang bis A_2 etwa 50; bei $10\sim$ ist sie 15% und bei $10^4\sim$ ist sie 10% kleiner als im mittleren Frequenzbereich.

Bei Verwendung des DVV zusammen mit Hauptverstärker und Vibrationsgalvanometer in einer gut geschützten Brücke bei $50\sim$ zeigt sich, dass durch Ersatz des Übertragers durch den DVV relativ (d. h. unter Nicht-Berücksichtigung der zusätzlichen Verstärkung durch den DVV) die Störungen etwa auf $1/10$ herabgedrückt werden. Manchmal dringt irgendwoher eine 50-periodige Störung in das Nullinstrument, welche durch Regulieren an R_5 nicht mehr

beseitigt werden kann. In diesem Fall hilft folgender Kunstgriff: Die Erdleitung des *DVV* wird über eine ebenfalls 50-periodige Spannung von etwa $\frac{1}{2}$ Millivolt an die Brückenerde gelegt. Diese Hilfsspannung wirkt als eine beiden Gittern gemeinsam aufgeprägte Spannung, und da sie erheblich grösser ist als die zu untersuchende Spannung zwischen den Brückepunkten, ist der Einfluss einer Änderung von R_5 entsprechend grösser.

Bei elektrophysiologischen Versuchen hat sich der *DVV* bewährt. Prof. ASHER wird hierüber an anderer Stelle berichten.
