

Zeitschrift: Technische Mitteilungen / Schweizerische Telegraphen- und Telephonverwaltung = Bulletin technique / Administration des télégraphes et des téléphones suisses = Bollettino tecnico / Amministrazione dei telegrafi e dei telefoni svizzeri

Herausgeber: Schweizerische Telegraphen- und Telephonverwaltung

Band: 19 (1941)

Heft: 6

Artikel: Eine ferngesteuerte Radioempfangsanlage

Autor: Rüegg, W.

DOI: <https://doi.org/10.5169/seals-873341>

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: 29.01.2026

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

Es ergeben sich:

$$b_n = 2\pi k u_0^2 E_0 [cm^{-1}] \sqrt{1-\eta_s^2} \sqrt{\frac{n+\frac{1}{2}}{n(n+1)}} \frac{P_{n,1}(\eta_s)}{n(n+1)} \cdot \frac{j x_i x_a H_{n+\frac{1}{2}}(x_a u_0) + x_i^2 \left\{ x_a H'_{n+\frac{1}{2}}(x_a u_0) + \frac{1}{2u_0} H_{n+\frac{1}{2}}(x_a u_0) \right\}}{x_i^2 \left\{ x_a H'_{n+\frac{1}{2}}(x_a u_0) + \frac{1}{2u_0} H_{n+\frac{1}{2}}(x_a u_0) \right\} - x_a^2 \left\{ \frac{1}{2u_0} - j x_i \right\} H_{n+\frac{1}{2}}(x_a u_0)}$$

$$a_n = \frac{b_n - 2\pi k u_0^2 E_0 [cm^{-1}] \sqrt{1-\eta_s^2} \frac{n+\frac{1}{2}}{n(n+1)} \frac{P_{n,1}(\eta_s)}{n(n+1)}}{u_0^{\frac{1}{2}} H_{n+\frac{1}{2}}(x_a u_0)}$$

Zufolge der guten Leitfähigkeit der Schale ($x_i \gg x_a$) lassen sich für die numerische Rechnung sofort wesentliche Vereinfachungen in diesen Koeffizienten-Ausdrücken erzielen.

III

Damit ist nun das Feld im Innenraum und im Aussenraum vollständig bestimmt. Im Rahmen dieser Mitteilung weisen wir noch kurz auf einige physikalisch und in mancher Beziehung auch technisch wichtige Schlüsse hin, die sich auf Grund der vorliegenden Resultate durch einfache numerische Auswertung erzielen lassen.

1. Wählt man $E_0 = 1$ (Volt), so ergibt Division durch den in η_s fließenden Totalstrom ($= M(u_0, \eta_s)$) den Scheineingangswiderstand oder m. a. W. die Strahlungsimpedanz Z_s . Die Resonanzstellen können graphisch ermittelt werden.

2. Die zugeführte Leistung vermindert um die ausgestrahlte Leistung (zu berechnen als $\int \mathfrak{E}_n df$: mit $\mathfrak{E} = \frac{c}{4\pi} [\mathfrak{E} \mathfrak{H}]$ über die Kugel mit sehr grossem

Radius) ergibt die Verlustleistung im Leiter.

Es besteht eine interessante Reziprozität zwischen Ursache und Wirkung, wie aus der Symmetrie von M in y und η_s hervorgeht.

Eine technisch wichtige Verallgemeinerung der Idee der eingepprägten Einzelkraft ergibt sich, wenn $\mathfrak{E}_i^{(e)}$ nicht als EMK eines Generators auftritt, sondern als lokalisierter Spannungsabfall, verursacht durch den passierenden Gesamtleitungsstrom an

einem passiven Element beliebiger Zusammensetzung (Belastung durch Induktivitäten, Kapazitäten und Widerstände). Der Rechnungsgang ist dem vorstehenden völlig analog, wobei allerdings (wenn man nicht freie Schwingungen untersucht) eine weitere Sprungfunktion für die Generatorzone hinzuzunehmen ist. (Ueber solche zusammengesetzte Funktionen vgl. z. B. Courant Hilbert, 2. Aufl., I, pag. 312.)

Die Schwingungen des Hohlraumes, deren Existenz wir bei den gemachten Voraussetzungen annehmen mussten, erhält man einfach durch Ansatz analog dem Aussenfeld, wobei die Hankelschen Funktionen durch gewöhnliche Besselsche Funktionen zu ersetzen sind, die Wellendichte errechnet sich aus ϵ, μ .

Ueberhaupt könnte die Behandlung der Schwingungen in Hohlräumen aller Art durch Einführung von Erregungszonen ähnlich dem gegebenen Beispiel u. U. hübsche Resultate zeitigen.

Zusammenfassung. Die Differentialgleichung durch innere eingepprägte Kräfte erzwungener elektrischer Schwingungen am verlängerten Rotationsellipsoid wird aufgestellt und für den Grenzfall der Kugel exakt gelöst. Die Erregungszone ist beliebig. Der erweiterte gleiche Ansatz gestattet auch, die Wirkung konzentrierter Belastungen (Induktivitäten, Kapazitäten, Widerstände) rechnerisch zu erfassen. Die Annahme eines fremden Außenfeldes ermöglicht mit entsprechendem Ansatz eine exakte Lösung des Empfangsproblems. An Stelle der aktiven Erregungszone tritt dann eine solche mit passiven Eigenschaften (Absorption im Empfänger). Ferner kann diese Art der Erregung auf Hohlraum-schwingungen angewendet werden (Zylinder, Ellipsoid, Paraboloid, Kugel, Kegel usw.).

Eingegangen am 18. September 1941.

Eine ferngesteuerte Radioempfangsanlage.

W. Rüegg, Bern.

621.398:621.396.722

I. Allgemeines.

Einer Amtsstelle war es starker Bahn- und anderer Störungen wegen öfters nicht oder nur sehr schwer möglich, die gewünschten Radiosendungen zu empfangen. Wie Versuche ergaben, war es ähnlicher Verhältnisse wegen auch in der weiteren Umgebung der Amtsstelle ausgeschlossen, einen störungsfreien Empfang zu verwirklichen, weil die aufzunehmenden Sender mit sehr geringer Feldstärke, verschiedenen Richtungen und stark verschiedenen Wellenlängen einfallen. Da eine Verlegung der Abhörstelle nicht in Frage kam, blieb nur übrig, die betreffenden Sendungen weit von der Amtsstelle entfernt an einem störungsfreien Ort aufzunehmen, sie dort zu verstärken und sie dann der fraglichen Amtsstelle zuzuführen.

Nachdem ein entsprechender Ort gefunden war, blieb die Frage der Uebertragungsart zu lösen übrig. Dabei war zu berücksichtigen, dass die Aufnahme-

apparatur an Ort und Stelle nicht bedient werden konnte und dass Stationen mit Sendefrequenzen zwischen 75 kHz und 7,5 MHz zu übertragen waren. Wegen der stark verschiedenen und zum Teil sehr hohen zu übertragenden Frequenzen schien eine einfache aperiodische hochfrequente Verstärkung und Uebertragung der aufzunehmenden Signale aus. Da aber auch Sender mit nicht immer genau gleicher Frequenz (umschaltbare, nicht durch Quarze gesteuerte Sender) abgehört werden sollen, kam auch, wenn der Empfänger nicht zu kompliziert und zu teuer werden sollte, eine niederfrequente Uebertragung nicht in Frage. Die Anlage wurde dann so ausgeführt, dass die aufzunehmenden Signale je mit einer weiteren bestimmten Frequenz zu einer gut übertragbaren Zwischenfrequenz gemischt werden, die dann verstärkt, mit einer verhältnismässig grossen Bandbreite, der Abhörstelle zugeführt wird.

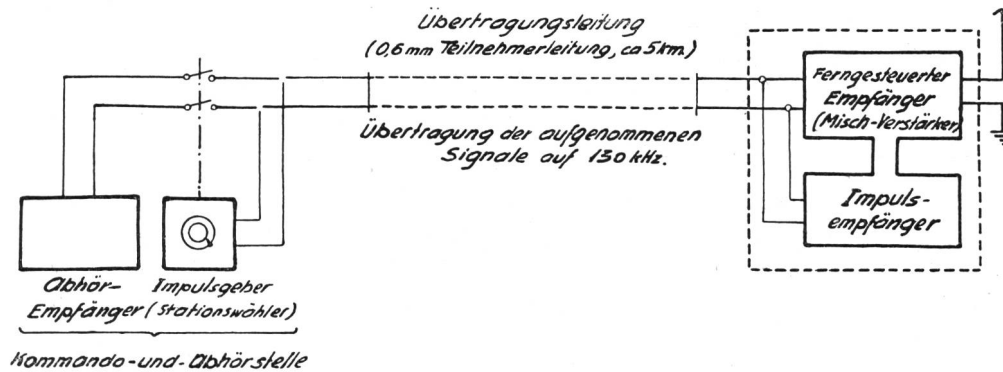


Abb. 1. Prinzipielle Anordnung.

Durch die Grösse der übertragenen Bandbreite bleibt, bei kleinern Abweichungen von der Sollfrequenz, die Möglichkeit einer hochfrequenten Abstimmung an der Abhörstelle gewahrt.

II. Aufbau der Anlage.

Die ersten Versuche wurden im Juni 1938 mit einem Superheterodyn-Empfänger durchgeführt, dessen Zwischenfrequenzkreis an das vom gewählten Standort der Antenne bis zur Amtsstelle zur Verfügung stehende ca. 5 km lange 0,6 mm Telephon-teilnehmerkabel gelegt wurde. Die Resultate an der Abhörstelle waren bei allen auf der Zwischenfrequenz von 130 kHz übertragenen Signalen verschiedener Eingangsfrequenzen sehr gut. Dies liess sich auch nach den Hochfrequenzeigenschaften des zur Verfügung stehenden Kabels erwarten, die in dem Artikel von Dr. H. Keller „Hochfrequenz-Telephonrundspruch“, 1937, Heft 4 dieser Zeitschrift beschrieben sind. Die wichtigsten Eigenschaften des 0,6 mm Teilnehmerkabels bei einer Frequenz von 130 kHz sind: Dämpfung: 0,3 Neper/km; also für 5 km: 1,5 Neper. Scheinwiderstand $Z = 180 \text{ Ohm}$. Geringe Beeinflussung durch benachbarte Leitungen.

Da nach dem erwähnten Artikel die Dämpfung des Kabels mit zunehmender Frequenz rasch ansteigt und die Versuche mit der Uebertragung der aufgenommenen Signale auf 130 kHz sehr gut ausfielen, wurde für die Ausführung der Anlage diese Frequenz für alle aufzunehmenden Stationen als Zwischenfrequenz gewählt. Dies hat für die Abhörstelle noch den Vorteil, dass alle gewünschten Sender im gleichen Wellenband und bei ungefähr gleicher Einstellung abgenommen werden können.

An der Abhörstelle kann nun eine gewünschte Station eingestellt werden, indem mit dem Wähler über den Steuersender eine dieser Stationen zugeteilte Anzahl Stromstösse (Impulse) auf das Uebertragungskabel gegeben wird. Der Steuerempfänger spricht auf diese Impulsreihe an und schaltet im ferngesteuerten Empfänger einen der Impulsreihe, resp. der gewünschten Station entsprechenden Vorselektionskreis und den zugehörigen Oszillator mit der Mischstufe ein. Die Empfangssignale werden auf der erzeugten Zwischenfrequenz von 130 kHz im ferngesteuerten Empfänger weiter verstärkt und dann über das Teilnehmerkabel dem Abhörempfänger zugeführt. Weitere auf bestimmte Sender abgestimmte Kreise können mit anderen ihnen zugeordneten Impulsreihen eingeschaltet werden.

III. Der ferngesteuerte Empfänger.

Er ist, wie Fig. 2 zeigt, für Freiluftmontage gebaut und an einem störarmen Ort zwischen zwei Stangen in ca. 7 m Höhe montiert. Da der Freiluftempfänger Temperaturschwankungen bis 60° C unterworfen ist, wurde er, um grössere Frequenzverschiebungen bei den hohen Frequenzen zu vermeiden, in ein wärmeisolierendes Gehäuse eingebaut und mit einer Temperaturregulierungs-Einrichtung ausgerüstet. Für die Heizung sind 8 Kohlenfadenlampen zu 100 Watt, 220 Volt eingebaut, die mit Rücksicht auf die Lebensdauer auf der halben Spannung arbeiten (je 2 Stück in Serie an 220 Volt). Der Temperaturregler hält die Temperatur innerhalb des Holzkastens zwischen 33 und 37° C . Die Heizleistung beträgt ca. 280 Watt; sie wird aber nur während der grössten Kälte benötigt. Im Frühling und im Herbst genügen nach den Erfahrungen 70 Watt; es sind dann nur zwei Lampen in Betrieb.

Der ferngesteuerte Empfänger ist vorläufig mit fünf fest abgestimmten Hochfrequenzkreisen ausgerüstet, die wahlweise ein- und ausgeschaltet werden können. Er ist aber zum Ausbau auf 8 wählbare Stationen vorgesehen. Die vorhandenen abgestimmten Kreise können im Bedarfsfalle noch innert ziemlich weiten Grenzen verändert werden, wodurch es möglich wird, auch Stationen mit andern Frequenzen aufzunehmen.

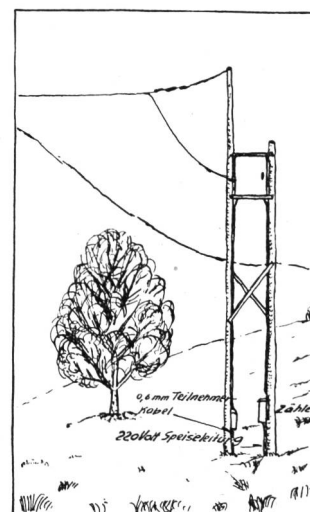


Abb. 2. Ferngesteuerter Empfänger.

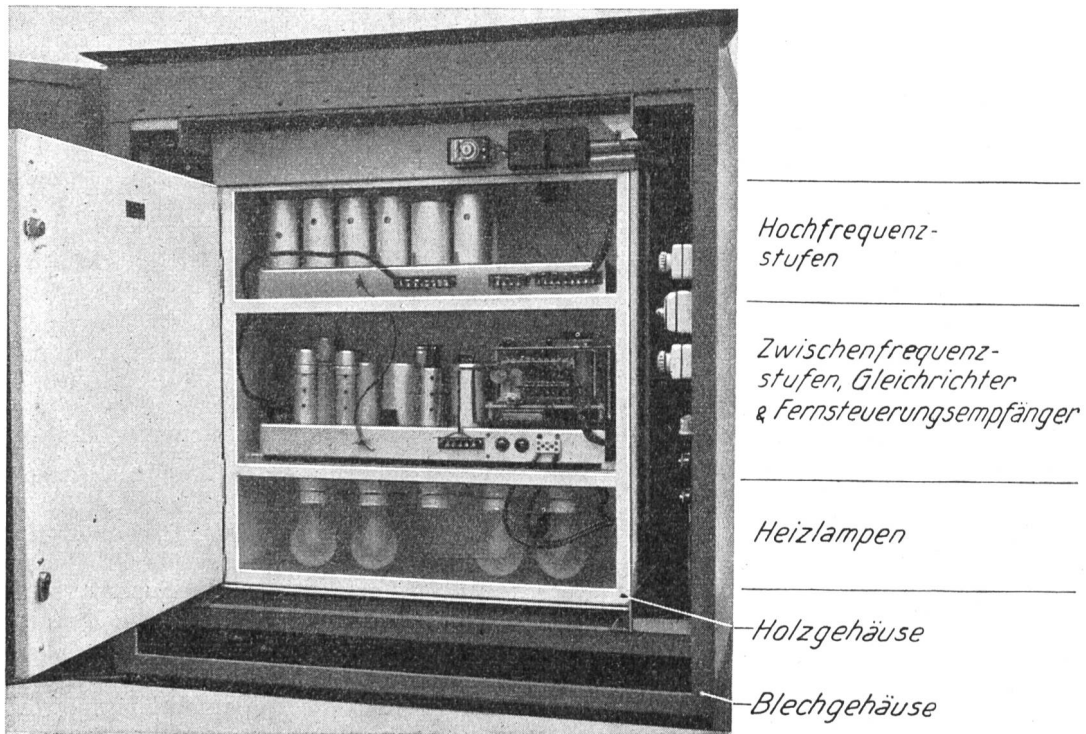


Abb. 3. Ferngesteuerter Empfänger (Innenansicht).

Fig. 4 zeigt die Schaltung des ferngesteuerten Empfängers. Links sind die 5 wahlweise einschaltbaren Vorselektions- und Mischkreise und ein Stabilisator ersichtlich. Die Antenne wird gleichzeitig mit der Einschaltung einer bestimmten Mischstufe an den betr. Vorselektionskreis gelegt. Die Zwischenfrequenz von 130 kHz wird in zwei Zwischenfrequenzstufen weiter verstärkt und über eine Anpassungsstufe symmetrisch an das Uebertragungskabel gelegt. Ferner ist noch eine automatische Lautstärkeregelvorrichtung und neben einer Gleichrichterstufe für den Empfänger noch ein Trockengleichrichtersystem für 24 Volt zur Steuerung der Schaltrelais vorhanden. Damit an der Abhörstelle kleinere Frequenzvariationen eines Senders mit dem Abhörempfänger ausreguliert werden können, verarbeitet der ferngesteuerte Empfänger auf jeder abgestimmten Frequenz ein verhältnismässig breites Band.

IV. Die Fernsteuerungseinrichtung.

Der Impulsem Empfänger besteht im wesentlichen aus einem Relais für wahlweisen Anruf, gesteuert durch Wechselstromimpulse von 70 Volt 50 Hertz. Die Wahlimpulsreihen werden von der Abhörstelle aus durch den Impulsgeber mittels einer Wählscheibe abgegeben.

Zur Kontrolle der übermittelten Befehle ist beim Impulsgeber ein gleiches Relais wie im Impulsem Empfänger eingebaut. Die nach dem Impulsem Empfänger übertragenen Befehle werden auch durch dieses Relais aufgenommen, das den Befehlen entsprechende Kontrolllampen einschaltet.

Zur Steuerung des Empfängers hat die Fernsteuerungseinrichtung folgende 10 Befehle zu übertragen:

1. Inbetriebsetzung des Empfängers.
2. Abschaltung des Empfängers.

- 3.—10. Acht Ein- und Ausschaltungen der einzelnen abgestimmten Kreise mit Abschaltung des vorausgegangenen Befehls.

Dafür ist folgende Einrichtung erforderlich (siehe Fig. 6):

A. Impulsgeber (Stationswähler) mit Kontrolleinrichtung.

- a) 1 Stromlieferungsanlage, bestehend aus einem Transformator 220 V/70 Volt 50 Hertz und einer Gleichrichteranlage 24 V.
- b) 1 Wählscheibe mit 2 Wählkontakten J_1 und J_2 und 2 Abschaltkontakten KK_1 und KK_2 , die den Abhörempfänger während der Wahl der gewünschten Station von der Uebertragerleitung abtrennen, um Störungen durch den Wahlvorgang zu verhindern.
- c) 1 Impulsrelais Li mit vorgeschalteter Gleichrichterzelle.
- d) 1 Schaltwerk S mit 1 Ankerkontakt s_1 und den Nockenkontakten Rst; Rü; K_E ; K_A ; K_{ab} ; K_1 bis K_8 .
- e) 1 Laufrelais V.
- f) 1 Verzögerungsrelais V_1 .
- g) 1 Rücklaufrelais B.
- h) Kontrollrelais: „Allg“ und R_1 bis R_8 mit den zugehörigen Meldelampen.

B. Impulsem Empfänger bestehend aus:

- i) — n) wie c) — g) unter A. Impulsgeber.
- o) Steuerrelais: „Allg“ und R_1 bis R_8 mit den zugehörigen kapazitätsarmen Schaltkontakten zum Einschalten der gewünschten Vorselektions- und Mischkreise und der Antenne.

Die Kontroll- und Steuerrelais sind mit mechanischer Haltung versehen. Diese Relais haben zwei Anker „E“ und „A“. Wird die Spule „E“ kurzzeitig

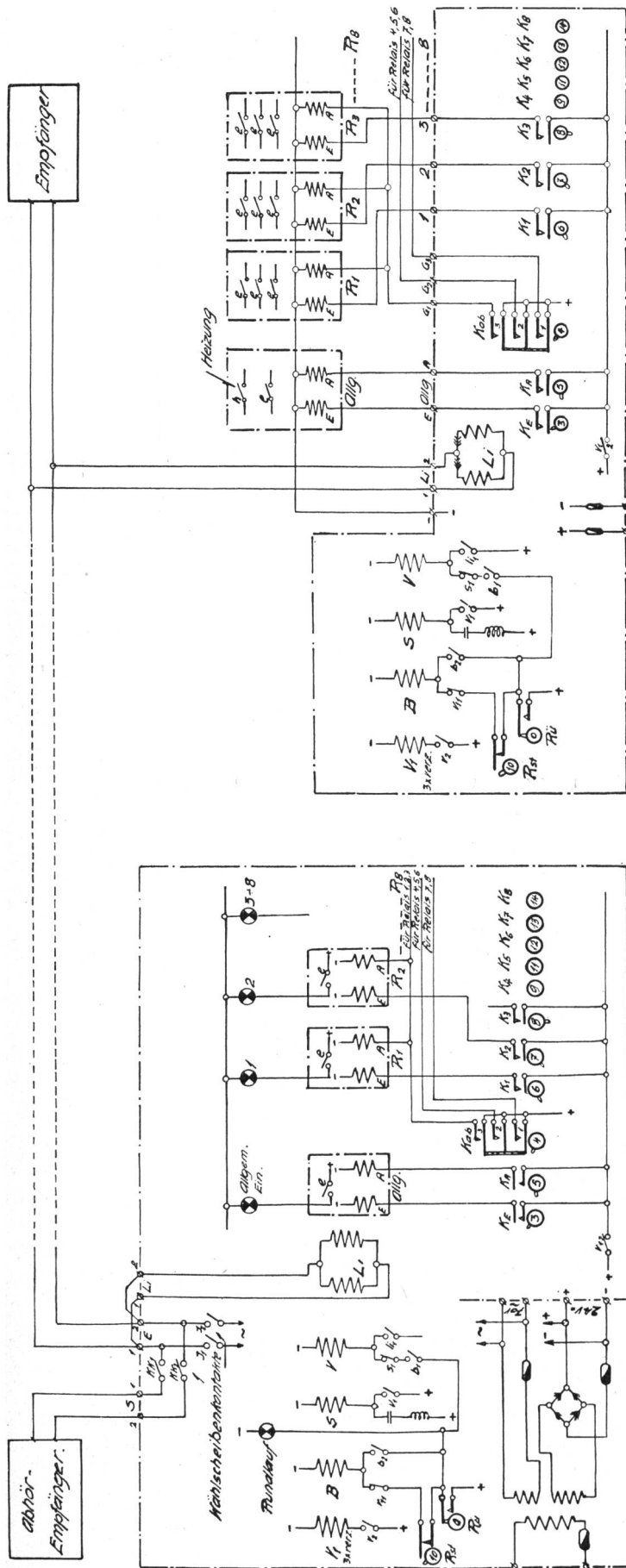


Abb. 6. Schaltschema der Fernsteuerungseinrichtung.

wieder, wodurch auch die Schrittschalter wieder stromlos werden. Durch Schliessen der Kontakte s_1 können die Relais V jedoch wieder ansprechen und die Schrittschalter wieder um eine Stellung vorschieben. Die Kontakte s_1 unterbrechen neuerdings, wodurch die Relais V und somit auch die Schrittschalter wieder abfallen, usw. So schalten die Relais V und die Schrittschalter sich gegenseitig ein und aus, letztere mit jedem Anzug eine Stellung weiter schaltend. Haben die Schrittschalter eine volle Umdrehung ausgeführt, so öffnen die Nockenkontakte Rü, und der „Haltestromkreis“ der Relais B wird unterbrochen. Die Schrittschalter bleiben in der Nullstellung stehen. Dieser Rücklauf erfolgt in raschem Rhythmus, so dass die durch die Kontakte v_2 geschalteten Relais V_1 infolge ihrer Verzögerung auch wieder dauernd angezogen bleiben. Beim Ueberlaufen der nach Stellung 3 eingebauten Schalt-nocken können daher keine weiteren Schaltimpulse auf die Kontroll- bzw. Steuerrelais abgegeben werden.

2. Abschaltung des ferngesteuerten Empfängers (Wählziffer 5).

Diese erfolgt in analoger Weise. Nach der Nummernwahl 5 werden die Schrittschalter auf Stellung 5 zu stehen kommen und nach Abfall der Relais V_1 über die Kontakte v_{12} die Spulen „A“ der „allgemeinen Schaltrelais“ betätigt. Dadurch werden die Anker „E“ dieser Relais ausgeklinkt und schalten den Empfänger aus. An der Kommandostelle erlischt die Kontrolllampe „Allg. Ein.“. Der Rücklauf erfolgt in gleicher Weise wie unter 1. beschrieben.

3. Einzelschaltungen der abgestimmten Kreise. (Wählziffern 6, 7, 8, 9, 01, 02, 03, 04.)

Diese Schaltungen werden über die Nockenkontakte K_1 bis K_8 ausgeführt. Da vorgängig jeder neuen Einzelschaltung der noch bestehende Befehl annulliert werden muss, werden die Anker „A“ sämtlicher Relais R_1 bis R_8 in jedem Schaltwerk-rundlauf in Stellung 4 durch den Schalt-nocken „Kab“ zwangsläufig eingeschaltet und dadurch die noch im Anzug festgehaltenen Anker „E“ ausgeklinkt. Zum Erreichen der Schrittschalterstellungen 11 bis 14 muss die Ziffer 0 vorgewählt werden. Diese Vorwahl schaltet die Schrittschalter vorbereitend bis auf Stellung 10. Anschliessend folgt dann die zweite Wählreihe bestehend aus 1 bis 4 Impulsen. Damit kein Rücklauf auf Stellung 10 erfolgt, wird der Anzug der Relais B durch die zusätzlichen Nockenkontakte R_{st} gesperrt.

Jede Nummernwahl kann nur von der Nullstellung der Schrittschalter ausgehend richtig vorgenommen werden. Bei der Kommandostelle ist daher eine sogenannte Rundlauf-lampe eingebaut, die auf sämtlichen Schrittschalterstellungen, ausgenommen Nullstellung, eingeschaltet ist. Der bedienende Beamte kann sich an dieser Lampe vergewissern, ob sich die Schrittschalter in der Nullstellung befinden, bevor eine neue Wahl eingeleitet wird.

Die ganze Anlage arbeitet nun schon seit mehr als zweieinhalb Jahren einwandfrei. Der ferngesteuerte Empfänger wurde der Telegraphen- und Telefon-verwaltung von der Sport A.G. Biel, die Fernsteuerungseinrichtung von der Firma Chr. Gfeller A.G. Bern-Bümpliz geliefert.