**Zeitschrift:** Schweizerische Bauzeitung

**Herausgeber:** Verlags-AG der akademischen technischen Vereine

**Band:** 75/76 (1920)

**Heft:** 11

Inhaltsverzeichnis

## 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:** 02.12.2025

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

INHALT: Die relative Energie-Ersparnis durch die Nutzbremsung bei elektrischen Bahnen. — Zwei Bernische Wohnhäuser: I. Das Wohnhaus W. Farner in Langenthal. — Der kombinierte Oel- und Dawpfmotor von Still. — Die Wasserkraftanlage "Gösgen" an der Aare. - Nochmals zur Erweiterung des Hauptbahnhofs Zürich. -Technische Kommisston des Verbandes Schweiz. Brückenbau- und Eisenhochbau-Fabriken. Miscellanea: Seife aus Braunkohlenteer. Neue Erdgasquelle in + Adolf Saurer.

Neuengamme bei Hamburg. Ingenieur Theodor Bell. - Nekrologie: A. Trautweiler. -Konkurrenzen: Neue Bücke über den Limfjord zwischen Aalborg und Nörresundby (Dänemark). Schulhaus Oberburg. Neubau der Schweizer, Volksbank in Zürich. — Vereinsnachrichten Zürcher Ingenieur- und Architekten-Verein.

Tafeln 8 und 9: Wohnhaus Walter Farner in Langenthal. Tafel 10: † Adolf Saurer.

Nachdruck von Text oder Abbildungen ist nur mit Zustimmung der Redaktion und nur mit genauer Quellenangabe gestattet. Band 75.

Nr. 11.

## Die relative Energie-Ersparnis durch die Nutzbremsung bei elektrischen Bahnen.

Von Professor Dr. W. Kummer, Ingenieur, Zürich.

Die Möglichkeit der Energierückgewinnung bei talfahrenden Zügen elektrischer Bahnen wird neuerdings in der Projektierung der Elektrifikation bisheriger Dampfbahnen stärker betont als noch vor wenigen Jahren; ein Beispiel eines bezüglichen Projektes bildet das vor Jahresfrist bekannt gewordene Vorprojekt der Elektrifizierung von 3000 km der französischen Orléans-Bahn, das sich auf rund 40 % der Linienlänge des Netzes dieser Verwaltung bezieht. 1) In diesem wie in vielen andern, weniger eingehend bekanntgegebenen Elektrifizierungsprojekten wird anscheinend die durch die Nutzbremsung erzielbare Energie-Ersparnis ohne weiteres mit vollem Gewicht als Ersparnis an Jahreskosten bewertet. Demgegenüber haben wir vor nahezu zwei Jahren in der "Schweizerischen Bauzeitung" dargelegt 2), dass eine Beurteilung der Energierückgewinnung hinsichtlich der Energiejahreskosten neben der relativen Energie-Ersparnis auch die relative Erhöhung des Schwankungsverhältnisses der Leistungen berücksichtigen müsse, wobei ein wirtschaftlicher Erfolg der Rückgewinnung immerhin noch verbleibt und im Falle des Energiebezugs aus Wärmekraftwerken grösser ausfällt als beim Energiebezug aus Wasserkraftwerken. Die relative Energie-Ersparnis definierten wir in unserer Darlegung mit  $\frac{\Delta A}{A}$ , wobei A die Jahresenergie in kWh für Betrieb einer Linie ohne Rückgewinnung,  $A-\Delta A$  dagegen die Jahresenergie in kWhfür Betrieb derselben Linie mit Rückgewinnung darstellte; wir bemerkten weiter, dass die bisherige Praxis Ergebnisse zeitigte, für die

$$\frac{AA}{A}$$
 = 0,10 bis 0,20

gelte. Da heute vielfach in Projekten mit höheren Werten der relativen Energie-Ersparnis gerechnet wird, haben wir versucht, die relative Energie-Ersparnis zahlenmässig a priori abzuschätzen, wofür wir die folgenden Beziehungen aufstellen:

Die durchschnittliche, in kg/t am Radumfang entwickelte Zugkraft z für 1 t Zuggewicht stellt ohne weiteres auch die pro Einheit der in thm gemessenen Verkehrsarbeit ausgedrückte Energie am Radumfang in Tausenden mkg dar, d. h. es gilt, wenn wir mit  $a_1$  diese Energiegrösse in Wattstunden pro tkm (Wh/tkm) ausdrücken wollen:

$$a_1 = \frac{9.8\,\mathrm{r}}{3\,6} \cdot \bar{z}$$

Für eine stationäre Zugsbewegung, d. h. für eine Zugsfahrt bei konstanter Geschwindigkeit ist dann z nur abhängig von den durch Geschwindigkeit und Bahnkrümmung be-einflussten Widerstandszahl und vom Neigungswinkel der in Betracht gezogenen Bahnstrecke. Denken wir uns nun eine Bahnstrecke mit konstantem Neigungswinkel α und ebenfalls auf ihrer ganzen Länge konstant angenommener Krümmung, die bei der Talfahrt das einemal ohne Rückgewinnung, das anderemal mit Rückgewinnung befahren werde. Da sowohl bergwärts wie talwärts stets mit derselben konstanten Geschwindigkeit gefahren werde, so ist die für horizontale Strecken definierte Widerstandszahl w für alle Fahrten die gleiche. Für eine Hin- und Herfahrt auf dieser Strecke ohne Rückgewinnung gilt dann:

$$2 \cdot \overline{z} = 2 \cdot w \cdot \cos \alpha + 1000 \cdot \sin \alpha$$
.

Wird dagegen bei der Talfahrt mit vollständiger Rückgewinnung gearbeitet, so ist

$$2 \cdot \overline{z}' = 2 \cdot w \cdot \cos \alpha.$$

Da  $\bar{z}$  durch  $a_1$ ,  $\bar{z}'$  durch  $a'_1$  ersetzt werden kann, so ergibt

sich die relative Energie-Ersparnis durch die Nutzbremsung:
$$\frac{\Delta a_1}{a_1} = \frac{a_1 - a'_1}{a_1} = \frac{\overline{z} - \overline{z}'}{\overline{z}} = 1 - \frac{\overline{z}'}{\overline{z}} = 1 - \frac{2 \cdot w \cdot \cos \alpha}{2 \cdot w \cdot \cos \alpha + 1000 \sin \alpha}$$

$$= 1 - \frac{1}{1 + \frac{t_E \alpha}{2 \cdot w} \cdot 1000}$$

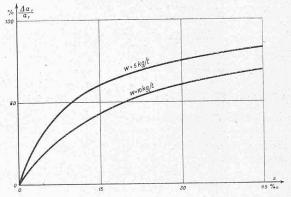


Abb. 1. Die relative Energie-Ersparnis am Radumfang,

In Abbildung 1 ist die Grösse  $\frac{\Delta a_1}{\sigma_1}$  in Abhängigkeit von der in Promillen auszudrückenden Steigung  $s = 1000 \cdot tg \alpha$ 

für die zwei Widerstandszahlen w = 5 kg/t und w = 10 kg/tgemäss der Beziehung:

$$\frac{\Delta a_1}{a_1} = \mathbf{I} - \frac{\mathbf{I}}{\mathbf{I} + \frac{s}{2 \cdot w}}$$

durch Schaulinien dargestellt. Für eine völlig gerade Strecke entspricht dann  $5 \ kg/t$  einer Fahrgeschwindigkeit von rd. 50 km/h, während 10 kg/t einer Fahrgeschwindigkeit von etwa 90 km/h angepasst ist, wobei für Bergfahrt und Talfahrt die Geschwindigkeit jeweils genau die gleiche bleibt. Für die Annahme höherer Fahrgeschwindigkeiten auf der Talfahrt als auf der Bergfahrt, wie dies in dem oben erwähnten Vorprojekte der Orléans-Bahn zuzutreffen scheint, muss die relative Energie-Ersparnis kleiner ausfallen als bei unserer Annahme gleicher Geschwindigkeit auf der Talfahrt wie auf der Bergfahrt, für die sie einheitlich nach einem bestimmten Schema durch die jeweilige Steigung festgelegt vorausgesetzt wird. Die Wahl vergrösserter Geschwindigkeiten auf der Talfahrt benachteiligt die Rückgewinnung in wirtschaftlicher Hinsicht weiter auch noch durch eine weitere Erhöhung des Schwankungsverhältnisses der Leistungen.

Die Energie-Ersparnis, auf die es in Wirklichkeit aber ankommt, ist nicht diejenige am Radumfang, sondern jene an den Speisepunkten der Fahrleitung, bezw. jene an den Sammelschienen der Kraftwerke, für die der Begriff  $\frac{dA}{d}$ aufgestellt wurde. Für die Tonne Zuggewicht und für die Wattstunde als Arbeitseinheit soll dafür  $\frac{\Delta a_1^*}{a_1^*}$  gesetzt werden. Wenn n den Wirkungsgrad zwischen Radumfang und Fahrleitungs-Speisepunkten, bezw. zwischen Radumfang und Sammelschienen der Zentralen bezeichnet, so folgt dann für Hin- und Herfahrt ohne Rückgewinnung:

$$2 \cdot a_1^* = \frac{981}{3.6} \cdot \frac{1}{\eta} \cdot (2 \cdot w \cdot \cos a + 1000 \cdot \sin a)$$

<sup>1)</sup> Vergl. «Génie civil», Bd. LXXIV, S. 4 (4. Januar 1919).

<sup>?)</sup> Vergl. «Schweiz. Bauzeitung», Bd. LXXI, S. 191 (4. Mai 1918).