

Objektyp: **TableOfContent**

Zeitschrift: **Schweizerische Bauzeitung**

Band (Jahr): **79/80 (1922)**

Heft 4

PDF erstellt am: **26.04.2024**

Nutzungsbedingungen

Die ETH-Bibliothek ist Anbieterin der digitalisierten Zeitschriften. Sie besitzt keine Urheberrechte an den Inhalten der Zeitschriften. Die Rechte liegen in der Regel bei den Herausgebern.

Die auf der Plattform e-periodica veröffentlichten Dokumente stehen für nicht-kommerzielle Zwecke in Lehre und Forschung sowie für die private Nutzung frei zur Verfügung. Einzelne Dateien oder Ausdrucke aus diesem Angebot können zusammen mit diesen Nutzungsbedingungen und den korrekten Herkunftsbezeichnungen weitergegeben werden.

Das Veröffentlichen von Bildern in Print- und Online-Publikationen ist nur mit vorheriger Genehmigung der Rechteinhaber erlaubt. Die systematische Speicherung von Teilen des elektronischen Angebots auf anderen Servern bedarf ebenfalls des schriftlichen Einverständnisses der Rechteinhaber.

Haftungsausschluss

Alle Angaben erfolgen ohne Gewähr für Vollständigkeit oder Richtigkeit. Es wird keine Haftung übernommen für Schäden durch die Verwendung von Informationen aus diesem Online-Angebot oder durch das Fehlen von Informationen. Dies gilt auch für Inhalte Dritter, die über dieses Angebot zugänglich sind.

INHALT: Abwärme-Verwertung. — Der neue Nordfriedhof in Strassburg. — Eiserne Hohlschwelle, Bauart Scheibe. — Miscellanea: Schweizerische Schiffsahrts-Kommissionen. Die Eisenbahn von Beira zum Sambesi. Elektrifikation der Schweiz-

rischen Bundesbahnen. Eidgenössische Technische Hochschule. Bündner Kraftwerke. Drahtlose Bildtelegraphie. — Nekrologie: M. Milasinovic. — Konkurrenzen: Internationales Preisausschreiben für einen Flugzeug-Höhenmesser. — Stellenvermittlung.

Band 80.

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

Nr. 4.

Abwärme-Verwertung.

Von Privatdozent M. Hottinger, Ingenieur, Zürich.

(Fortsetzung von Seite 32).

Wärmebilanz von Dampfmaschinen-Anlagen.

Um zu zeigen, wie sich die Wärme in einer Dampfmaschinen-Anlage verteilt, und was an Abdampfwärme zur Verfügung steht, diene folgendes Beispiel:

Im Dampfkessel werde Kohle mit einem Heizwert von 7000 kcal verfeuert. Der Kesselverlust betrage 25 %, sodass in den Dampf 5250 kcal übergehen. Es handle sich um Dampf von 13 at abs. und 300° C mit einem Wärmeinhalt von 729 kcal. Hat das Speisewasser 70° C, so sind zur Erzeugung von 1 kg Dampf somit 659 kcal nötig, oder es können aus 1 kg Kohle 8 kg Dampf erzeugt werden. Das ist die Menge, die laut Tabelle 1 auf Seite 38 eine 500 PS_e-Dampfmaschine, bei einem abs. Gegendruck von 1,5 at, pro PS_e braucht. Theoretisch entspricht 1 PS_e einer Wärmemenge von $\frac{75 \times 3600}{427} = 632$ kcal/h, d. h. es sind für effektive Arbeitsleistung 632 kcal vom Wärmeinhalt in Abzug

2. bezogen auf die Dampfwärme von 5250 kcal/kg

Verlust in der Anlage 350 kcal = 7 %
in effektive Arbeit umgesetzt . . . 632 „ = 12 %
im Abdampf enthalten 4268 „ = 81 %
(davon Kondensationswärme 3388 kcal = 64 % und im Kondensat enthalten 880 kcal = 17 %).

Es lassen sich also nutzbar machen:

bezogen auf die Kohlenwärme: für Arbeit 9 % und an Kondensationswärme aus dem Abdampf 48 %, total 57 %; bezogen auf die Dampfwärme: für Arbeit 12 %, an Kondensationswärme aus dem Abdampf 64 %, insgesamt 76 %. Bei Weiterverwendung des heissen Kondensates erhöhen sich diese Beträge entsprechend.

Handelt es sich um reine Kondensationsmaschinen ohne Abwärme-Verwertung, so können bis zu etwa 18 % der Kohlenwärme, bzw. 24 % der Dampfwärme in effektive Arbeit umgesetzt werden, wobei jedoch die gesamte übrige Wärme verloren geht, sofern sie sich nicht bei der niedrigen Kondensator-Temperatur noch verwerten lässt.

Bei der Aufstellung der Wärmebilanzen von Kraftmaschinen ist zu beachten, dass ein Teil der Wärme in Reibungsarbeit verwandelt wird, sich diese jedoch wieder in Wärme umsetzt und als solche auf verschiedene Weise abgeführt wird. Bei den Dampfmaschinen geht z. B. die aus der Kolbenreibung entstehende Wärme an den Abdampf über, die durch Lagerreibung erzeugte dagegen in Form von Leitung und Strahlung verloren. Bei Dampfturbinen wird die Lagerwärme zur Hauptsache durch Öl nach einem Ölkühler abgeführt, bei Dieselmotoren erscheint die Kolben-Reibungswärme in den Abgasen und im Kühlwasser usw. Sie ist daher je nach dem betreffenden Fall in der Abdampf- oder Abgaswärme, in der Kühlwasserwärme oder unter dem Betrag für Leitungs- und Strahlungsverluste zu suchen. Abbildung 44 zeigt schematisch die Wärmeverteilung in Dampfmaschinen und Dampfturbinen-Anlagen. Man erkennt daraus, dass es nicht gleichgültig ist, ob der grosse Betrag H nach rechts auf die Seite der Verluste oder infolge Benützung zu Heizzwecken nach links auf die Gewinnseite zu buchen ist.

Wie sich die Verteilung der Wärme bzw. der in Wärme umgerechneten Energie in einer Elektro-Kraft-Anlage gestaltet, zeigt Abbildung 45.

Der Dampfverbrauch pro PS_e.

Ueber den Dampfverbrauch verschiedener Maschinen-Arten unter verschiedenen Verhältnissen orientieren die Abb. 46 bis 48 und 50 (S. 38), sowie die Tabellen I und II. Der Verbrauch wächst mit zunehmendem Gegendruck, Zwischendampfentzug und abnehmendem Wärmeinhalt des Frischdampfes. Aus Abbildung 49, die sich auf eine 1000 PS-Kolbendampfmaschine und eine 1000 PS-Dampfturbine bezieht, geht auch hervor, dass sich Gegendruck-Kolbenmaschinen und Turbinen verschieden verhalten, indem die Abdampfturbinen vom Gegendruck stärker beeinflusst werden; dies ist ohne weiteres begreiflich, da sie im Niederdruckgebiet bedeutend wirtschaftlicher arbeiten als im Hochdruckteil. Es ist das der Grund, warum in Abbildung 49

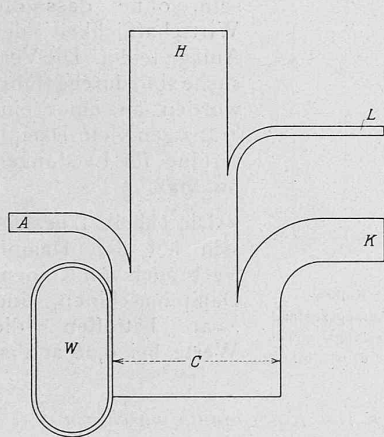


Abb. 44. Verteilung der Wärme in Dampfmaschinen- und Dampfturbinen-Anlagen mit Abdampf-Verwertung.

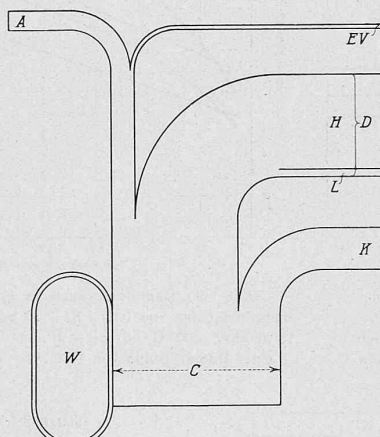


Abb. 45. Verteilung der Wärme bzw. der in Wärme umgerechneten Energie in einer Dampf-Elektro-Anlage.

C aus den Kohlen gewonnene Wärme, A in effektive Arbeit umgesetzt, K Kesselverluste, W Wärme-Umlauf im Kondensat, D in der Dampfturbine verbraucht, L Leitungs- und Strahlungsverluste der Rohrleitungen und der Maschine, H im Kondensator abgeführte bzw. zu Heizzwecken verwendbare Wärme, EV Äquivalent der Energieverluste im Generator, in der Fernleitung und im Transformator.

	A	K	L	H	EV	C
Einzylindrige Heissdampfmaschine (zu Abbildung 44)	9	25	5	61	—	100 %
Kleinere Verbund-Dampfmaschine (zu Abbildung 44)	12	25	5	58	—	100 %
Grosses Dampfmaschinen-Aggregat (zu Abbildung 44)	18	25	5	52	—	100 %
„ „ (zu Abbildung 45)	15	25	5	52	3	100 %

zu bringen. Nimmt man für Leitungs- und Strahlungsverluste der Rohrleitungen und der Maschine 5 % der aufgewendeten Wärme = 350 kcal an, so stellt sich die Wärmebilanz folgendermassen:

1. bezogen auf die in 1 kg Kohle aufgewendete Wärmemenge von 7000 kcal

Verlust im Kessel 1750 kcal = 25 %
„ in der Anlage 350 „ = 5 %
in effektive Arbeit umgesetzt . . . 632 „ = 9 %
im Abdampf enthalten 4268 „ = 61 %

(davon werden rd. 3388 kcal = 48 % bei der Kondensation des Dampfes frei und 880 kcal = 13 % verbleiben im Kondensat).