**Zeitschrift:** Die Eisenbahn = Le chemin de fer

Herausgeber: A. Waldner Band: 8/9 (1878)

**Heft:** 19

Artikel: Jahresbericht des Schweizerischen Vereins von Dampfkessel-Besitzern

Autor: [s.n.]

**DOI:** https://doi.org/10.5169/seals-6771

### 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: 23.11.2025** 

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

Von Profil 178 bis 187 ist ein Gefälle von 15 $^{0}/_{00}$ , auf welchem die Bremsen in Anwendung kamen.

Der Raddurchmesser der den Apparat antreibenden Tenderachse betrug 0,970  $^{m}$ / und sind in der nachstehenden Tabelle in der Rubrik  $z\,s$  die Differenzen der Ablesung am Arbeitsmesser mit diesem Coefficienten multiplicirt.

Die erstiegenen Höhen sind dem Detail-Längenprofile entnommen. Die berechneten Widerstände zwischen den Ablesungsstellen sind folgende.

Strecke	$\frac{{{v_2}^2} - {{v_1}^2}}{2\;g}$	z $s$	h	8	f
145 - 158	+1,803	1794,5	+ 4,855	1300	2,40
158 - 170	-0,986	3637,5	+17,175	1200	3,02
170 - 178	+2,238	1940,0	+ 4,450	800	4,85
178 - 197	-0,879	582,0	-	1000	4,05
197 - 215		2716,0	+ 9,480	1800	2,95
215 - 230	+1,729	2425,0	+ 7,130	1500	2,90
230 - 240	-3,304	873,0	+ 4,512	1000	3,55

Aus dieser Darstellung ist leicht zu ersehen, dass bei windigem Wetter die Verschiedenheiten, wie sie in den Tabellen II und III in den Zugswiderständen hervortreten, bei der Detail-Beobachtung noch schärfer zu erkennen sind. Die Lage des Oberbaues und der Winddruck sind ebenfalls von nicht geringem Einfluss und ist die Beobachtung derselben unerlässlich.

(Schluss folgt.)

JAHRESBERICHT

#### AIIILEGDEII

des

# Schweizerischen Vereins von Dampfkessel-Besitzern.

(Schluss.)

### Innerliche Inspectionen.

Wir wollen uns aus Eingangs erwähnten Gründen auch hier kurz fassen, immerhin aber zur Grundlage den bisherigen Zusammenstellungsmodus beibehalten.

Die Kesselwandungen (1) ergaben sich bei 416 Kesseln oder 35  $^0$ /o (gegenüber 30  $^0$ /o vom Vorjahr) als untadelhaft. Die übrigen zeigten folgende Mängel:

Formveründerungen. Bedeutende Deformationen, die nicht schon von frühern Perioden her datiren, haben wir zu notiren:

1 Kessel mit 1 Feuer- und Retourröhren: Die Feuerröhre wurde an mehreren Stellen bis 4 %n tief eingedrückt. Wassermangel konnte nicht constatirt werden, dagegen mag ein sehr forcirter Betrieb und Speisen mit fetthaltigem Wasser die Ursache des Glühendwerdens der Feuerplatte sein.

Da der betreffende Kessel nur noch kurze Zeit gebraucht wird, behalf man sich mit dem Mittel des Aufsetzens mehrerer starker Versteifungsringe, die zudem mit dem Kesselmantel in organische Verbindung gesetzt wurden. Die Reparatur hat sich bis jetzt gut gehalten.

1 Kessel, ebenfalls mit 1 Feuer- und Retourröhren: Die 1. und 2. Feuertafel wurden wellenförmig im Scheitel verbogen, sämmtliche Flanschenfugen mehr oder weniger geöffnet und undicht, ebenso ein Theil der Röhren am hintern Boden.

Ursache: zu niedriger Wasserstand während des Betriebes. Feuerröhre wurde neu erstellt.

1 Kessel mit 1 Feuerröhre: 1 Feuerplatte im Scheitel 12 % tief eingedrückt, an der Verbiegung das Blech eingerissen; der Fall ging also nahe bei einer Explosion vorbei und wurde verursacht durch Heizen mit zu wenig Wasser; mitgeholfen haben mag auch noch das Fett des Speisewassers, das dasselbe mit in ziemlicher Quantität in den Kessel brachte.

Es wurde sofort eine neue Feuerplatte eingezogen.

Von den sechs bedeutenden Verbiegungen, aus früheren Jahren herrührend, ist zu bemerken, dass sich bei zweien die angebrachten Versteifungen gut gehalten haben, bei einem Kessel durch Reduction des Arbeitsdruckes geholfen wurde und drei Kessel noch immer in gleichem Zustande ausser Betrieb sind.

An die Stelle zweier so beschädigter Kessel treten künftiges Jahr neue.

Risse zählten wir bei 137 Kesseln zusammen 550. Bei den drei am stärksten beschädigten Kesseln wurde dieses Jahr eine Reparatur vorgenommen, bei einigen andern wird sie bald nachfolgen.

Von den andern Rissen spielen namentlich diejenigen an den Umbordungen der Feuerrohrplatten eine bedeutende Rolle.

Ausser den von früher her datirenden Mängeln dieser Art, die sich in Folge der getroffenen Vorkehren nicht verschlimmerten, hatten wir folgende Fälle neu zu melden:

Ein Schiffskessel hatte an seiner einzigen Feuerplatte hinten und vorn bei der Umbordung bedenkliche, stellenweise fast durchgehende Risse, es war hohe Zeit, die Feuerröhre zu erneuern, was auch sofort geschah.

Zwei Kessel mit je einer Feuerröhre, noch nicht lange im Betrieb, erhielten an der Umbordung der ersten und zweiten Feuertafel weit hinein und fast durchgehende Risse. Ersatz beider Tafeln nothwendig.

Ein Kessel mit einer Feuer- und Retourröhren zeigte bei der Untersuchung einen, zwar noch nicht tiefen Riss an der hintern Winkelverbindung der Feuerröhre.

Man sicherte sich durch Anbringen von Zugstangen zwischen den hintern und vordern Boden möglichst vor Vergrösserung des Fehlers, ebenso wurde der Arbeitsdruck um <sup>1</sup>/2 Atmosphäre reducirt. Ein gleicher Kessel zeigte bei der Untersuchung an gleicher Stelle einen ähnlichen Riss, bis jetzt sind keine Vorkehrungen dagegen getroffen und sind wir überzeugt, dass die nächste Untersuchung darthun wird, dass dem Fehler nicht mehr so leicht abgeholfen werden kann, wie es bei der ersten Entdeckung noch der Fall gewesen wäre.

Bei sieben Kesseln fanden wir an diesen Umbordungen ganz kleine Risse, die noch keine weitern Sicherungsmassregeln erforderten, als dass sie fleissig zu beobachten waren. Allfällige Vergrösserung sollte gemeldet werden, bis jetzt ist uns bezüglich derselben kein solcher Bericht zugekommen.

Andere bedeutende Risse hatten wir ferner in unsern Rapporten, wie folgt aufzuführen: Der vorstehende dem Feuer eines Schachtofens ausgesetzte Theil der Feuerröhre eines Cornwall-Kessels riss nahe bei der Vernietung auf 19 % Länge und gab Anlass zu bedeutender Undichtheit; in Folge dessen musste eine neue Verbindung der Feuerröhre mit dem vordern Boden erstellt und dieselbe durch Anbringen von feuerfestem Mauerwerk möglichst geschützt werden.

Ein Gegenstromkessel zeigte bei der ersten innerlichen Untersuchung am Verbindungsstutzen von Ober- mit Unterkessel drei bedenkliche Längsrisse; der Kessel, einer grössern Reparatur nicht mehr werth, wurde beseitigt.

Bei einem Cornwallkessel riss die zweite Feuerplatte, nach früherer Methode der Ueberblattung (aber in unrichtiger Weise mit der Oeffnung der Fuge nach vorn) mit der ersten verbunden, auf 59 % im Umfang durch zwölf Nietlöcher gehend, plötzlich ab und machte den Kessel betriebsunfähig; sofortiger Ersatz der beiden Feuertafeln, nun abgeflanscht, wurde angeordnet.

Bei fünf verschiedenen Kesseln ergaben sich an den Verbindungen der Böden mit der Schaale einzelne Risse, bei ersterm Fall sofortiges Anbringen von Verstärkungswinkeln erfordernd, in den andern vier Fällen noch nicht Besorgniss erregend und zur genauen Beobachtung empfohlen.

Ein eben aus der Reparatur kommender, mit neuem Boden versehener Cylinderkessel zeigte an der Umbordung der erstern fast ringsum, an einzelnen Stellen mehr als halbe Blechdicke tiefe Risse, so dass wir die Inbetriebsetzung nicht gestatten konnten, sondern Wiederersatz des schadhaften Bodens empfehlen mussten.

Eine genaue Besichtigung der gemachten Arbeit hätte wohl Anlass geben dürfen, den Kessel in solchem Zustand nicht aus der Werkstätte abgehen zu lassen.

Flicke fanden wir 50 Stücke, zur Hälfte sich ganz gut haltend, zur Hälfte aber schlecht, weil schlecht erstellt, oder an sehr exponirter Lage befindlich.

Schweisstellen. Es zeigen eirea 20 % der sämmtlichen Kessel undichte Stellen gegenüber eirea 30 % vom Vorjahre und

# Zusammenstellung von fünf Verdampfungs-Versuchen

entnommen aus der bezüglichen Tabelle des neunten Jahresberichtes

### I. Mechanische Verhältnisse der Anlage.

					je	Ros	s t		ıg- chnitt	Kamin		Verhältniss de Heizfläche zur			
Kessel-Nr.	System System		Heizßüche',	Vorwärmerfläche	Verdampfungsoberfläche	System	Totale Rostfläche	bei der Feuerbrücke beim Essenschieber		Kleinster Querschnitt Höhe		Rostfläche Verdampfungsober- fläche		Verwendung des Dampfes und sonstige Bemerkungen	
663	Ein Schiffskessel mit zwei Feuer- röhren	1875	115,0	_ m/	□ my 5,9	gewöhnlicher Planrost	□ m/ 4,1	□ m/ 0,66	_ mj	□ m/ 0,63	m/ 8	28:1	19,5 : 1	Betrieb der Schiffsma- schine und Heizung der Cajüten.	
144	Kessel mit zwei Feuerröhren: I. Zug durch die Feuerröhren, II. Zug unter dem Kessel nach vorn, III. Zug seitwärts nach binten und IV. Zug unter dem Kessel nach vorn.	1868	37,7		7,7	gewöhnlicher Planrost	28. März 1,25 29. März 0,1	0,47	0,16	0,56	27	28. März 30:1 29. März 37,7:1	10.00	Betrieb einer 15pferdi- gen Dampfmaschine mit Expansion, ohne Condensation mit Druckvorwärmerund vier Appreturmaschi- nen.	
145	Bouilleurkessel: I. Zug unter den Bouilleurs, II. Zug unter dem Oberkessel u. III. Zug über den Oberkessel nach dem Kamin, gemeinschaftlich mit Kessel Nr. 144.	1852	23,0	_	4,0	gewöhnlicher Planrost	0,78	-	0,168	0,56	27	30:1	5,7 : 1 onoein	Gleiche Verwendung wie der Kessel mit 2 Feuerrähren N. 144	
2 4	Kessel mit zwei Feuerröhren und zwei obenliegenden Vorwärmern: I. Zug durch die Feuerröhren, II. Zug unter dem Kessel nach vorn, III. Zug über den Kessel zurück, IV. und V. Zug je um einen Vor- wärmer.	1874	61,5	25,4	11,3	Mehl'scher Rost	2,16	0,39	0,43	0,86	33	28,5:1	5,4:1	Für Druck- und Fär- bereizwecke unter möglich gleichen Verhältnissen wie Kessel Nr. 23 an den folgenden Tagen.	
25	Kessel mit 3 Bouilleurs und einem Tenbrinkapparat.  I. Zug vom Tenbrink unter den Bouilleurs, II. Zug unter dem Kessel nach vorn, III. Zug über den Kessel zum Ka- min, das gemeinschaftlich mit Kessel Nr. 24 ist.	Kessel 1866 Ten- brink 1877	incl. Ten- brink 43,5	18,2	6,2	Tenbrink- Rost	1,54	0,65	0,53	0,86		28,2:1		Zu ganz gleichem Zwecke, wie Kessel Nr. 24 die vorherge- henden Tage.	

es mag nicht weit von der Richtigkeit abweichen, wenn wir die Ursache darin suchen, dass in Folge der schlechten Geschäftsverhältnisse und in Folge des verhältnissmässig gelinden Winters 1876/77 die Kessel weniger stark angestrengt wurden.

Sehr wichtige Abrostungen am Kessel selbst zählten wir sechs. Zwei Kessel wurden ersetzt, zwei reparirt, ein anderer mit reducirtem Arbeitsdruck noch ferner in Betrieb gelassen; beim sechsten dieser Kessel steht die Ausführung der empfohlenen Sicherheitsmassregeln einstweilen noch auf dem Papier.

Reinigung. (2) Wir können uns bezüglich dieses Theils der Bewartung der Vereinskessel diesmal nicht beklagen, haben wir doch 676 Stück oder 57  $^0$ /o ganz gut gereinigt angetroffen, im Vorjahr nur 46  $^0$ /o.

Zum Schluss haben wir auch hier noch die Zahl der sowohl bezüglich Beschaffenheit der Kesselwandungen als Ofenwerk und Ausführung der innern und äussern Reinigung mit keinen Constructionsfehlern behafteten Anlagen aufzuführen. Es sind ihrer 335 oder 28 % von allen Kesseln, letztes Jahr hatten wir 21 %.

. Mit der innern Revision wurde in 23 Fällen eine Druckprobe verbunden.

## 3. Heizercurs.

Derselbe war auf Ende September angesetzt und hiefür per Circular an alle Mitglieder Bern und Winterthur vorgeschlagen, weil an beiden Orten schon längere Zeit kein Curs mehr abgehalten worden war.

Die Mehrzahl der Anmeldungen entschied für Bern und somit wird Winterthur der Ort des nächsten Curses sein.

Der diessjährige begann am 23. September, konnte aber, der grossen Theilnehmerzahl wegen, nicht wie bisher in einer Woche beendigt, sondern musste um vier Tage verlängert werden, um denjenigen, die in der ersten Woche nicht zum Wettheizen kamen, hiezu Gelegenheit zu verschaffen.

Die Tagesordnung war wiederum die gleiche wie 1875.

Wie bisher üblich wurden den Wettheizern Geldprämien ertheilt und zwar im Verhältniss der von ihnen erzielten Verdampfungsresultate und natürlich mit möglichster Berücksichtigung der Qualität der betreffenden Kesselanlagen.

Es wurde:

8,3 bis 9,6fach verdampft bei einem Kessel mit einer Feuerröhre von 18 🗆 ""/ Heizfläche und versehen mit einem Druckvorwärmer,

# ausgeführt von J. A. Strupler, Maschinen-Ingenieur,

des Vereins schweizerischer Dampfkessel-Besitzer.

#### II. Resultate...

		Daue Heiz				em- ratur		Kol	hlenv	erbra utto	ueh		aken sche	Verb			Verdai	npfte	oftes Wasser			Cylimenistim d'enu. apras gramme spal contensii les pa
				Kessel		Gase					ż	-				77	n.	p. 1	kgr.	Kohle	Netto	e p. ni semil 0002 à réduél
Datum 1877				i.	Speisewassers	r abgehenden Ga im Fuchs	Kohlensorte	Anheizen	rieb		Betriebsstunde m/ Rostfläche			Anheizen	neizen		Betriebsstuade // Heizfläche	izen	neizen	auf di	ewasser 0 <sup>6</sup> re- ızirt	Bemerkungen
	Anheizen	Betrieb	Total	Arbeitsdruck	des Spei	der abge im Fu		zum Anh	zum Betrieb	Total	per Betr	Total	Procent	mit Anhe	ohne Anheizen	Total	per Betri □ m/ 1	mit Anheizen	ohne Anheizen	mit An- heizen	ohne An- heizen	ique des formations journes le techniciens and descende Lanicipal n'a reçu jusqu'al
24. Möre	St. 0,5	St. 5,66	St. 6,16	Atm. 4,5		<sup>0</sup> Cel. 320	Saarkohle I. Sorte		klg. 1690				10,3	klg. 1583	klg. 1516	klg. 13333	klg. 20,5			klg. 7,81	klg. 8,16	Messung des Speisewassers mittelst des Schmid'schen Wassermessers
28. Mārs	-	12	-	4	57	157	Saarkohle I. Sorte		650	_	43,3		11,7	-	574	5520	12,2	77	9,6	7	8,78	Versuchsweise wurde am zwei-
29. März	_	10	-	4	56	175	(Louisenthal)	-	585	_	58,5	-	10,3	-	525	4680	12,4	-	8,9	i	8,15	ten Tag 1/5 der Rostfläche zugedeckt und nur mit 1 m/ Rostfläche gearbeitet, das Resultat war — vide neben
	Capital Constant Constant										7.							-				— grössere Temperatur im Fuchs und geringere Ver- dampfungsfähigkeit. Das Speisewasser wurde direct gemessen.
6. April	-	12	-	4	59	210	Saarkohle I. Sorte	-	925	-	98,8	-	11,6	-	818	5640	20,4	-	6,9	-	6,2	Das geringe Resultat rührt theils von der Construction
7. April		11	_	4	59	240	(Louisenthal)	-	825		96,1		9,9	-	741	5100	20,1	_	6,88		6,2	des Kessels, theils aber auch davon her, dass derselbe für die verlangte Leistung zu klein war und forcirt werden musste. Messung des Speisewassers geschah direct im Reservoir.
13. Aug.	-	10,5	-	4,0	10	80	Saarkohle I. Sorte	_	900	-						6400				a 7	11.75	Das Speisewasser wurde in besonderem Gefäss genau
14. Aug.	-	11	-	4,2	10	89	(Püttlinger)	-	950	-						6800		dia ji			1183	gewogen.
15. Aug.	-	10	-	4,16	10	110		-	1062	-						8250					in the	eulement. Le motes la le
Mittel d. 3	Tage	10,5	-	4,12	10	93		-	970,6	-	42,8	75,1	7,74	_	895,5	7150	11,07	-	7,98	-	7,86	ns à presentation de de la company à un sur la company de
16. Aug.	-	11	-	4,0	10	127,5	Saarkohle I. Sorte	-	1000						141	7800				186	400	Die Kohlen kamen für diesen und den vorhergehenden Ver-
17. Aug.	-	10	. —	4,2	10	133,5		-	1075							8300					Salari Salari	such aus dem gleichen Wa- gon; der grössere Procent-
18. Aug.	-	10	-	4,0	10	123,5		-	900							7050	į, ž	1 .	1		-r pare	ansatz an Schlacken und Asche gegenüber dem ersten
Durchsch der 3 1		10,33	_	4,06	10	128,2		-	991,7	_	62,3	88,17	8,89	-	903,5	7716,7	17,16	-	8,54	-	8,4	rührt davon her, dass beim Tenbrinkrost mehr Kohlen- grus durch die Luftspalten fiel als beim Mehl'schen Rost.

7,0 bis 8,6fach bei einem gleichen Kessel mit 24 🗆 m/ Heiz- sind, die empfangenen Winke und Lehren zu behalten und in fläche ohne Vorwärmer und

7,0 bis 7,6fach bei einem Bouilleur-Kessel von 33 🗆 " Heizfläche und zwei Rauchvorwärmern.

Ausser den Prämien wurden noch Zeugnisse ertheilt betreffend Fleiss und Betragen, theoretische Kenntnisse und practische Befähigung.

Wir gestehen, die Noten im Allgemeinen etwas niedriger als in frühern Jahren gehalten zu haben, da wir die Erfahrung machen mussten, dass mit diesen Zeugnissen hie und da Missbrauch getrieben wurde und es auch einige Schüler gab, die, im Besitz einer guten Note, sich sofort nach Heimkunft zum Bezug eines entsprechend höheren Lohnes berechtigt glaubten.

Wir werden auch künftig so verfahren und gerne nachher vernehmen, dass sich der Heizer besser einstellt, als wir ihn

Bezüglich des Werthes der Heizercurse bestätigen wir früher Gesagtes und stehen nicht an, zu erklären, dass aus denselben allein nie vollkommen geschulte Heizer hervorgehen können, dass sie sich aber nachher an der eigenen Kesselanlage zu tüchtigen Leuten selbst heranbilden können, wenn sie im Falle

der Praxis zu verwerthen.

Seit Bestehen des Vereines besuchten, wie sich aus der Zusammenstellung ergiebt, 235 Mann die verschiedenen Heizer-

Von dem Unterzeichneten wurde ferner letztes Jahr, wie anno 1876 in Wald, dem Heizerverein in Wattwyl ein Vortrag gehalten.

#### 4. Proben.

Ein Theil unserer Thätigkeit bestand im vergangenen Jahr auch in der Vornahme von Verdampfungsversuchen, welche theils bei interessanten Fällen, theis auf Verlangen einzelner Mitglieder, welche die Qualität ihrer Kesselanlagen kennen wollten, vorgenommen wurden.

Wir geben in obiger Tabelle die Notizen, betreffend fünf der bemerkenswerthern Verdampfungsproben, deren im Ganzen 14 ausgeführt wurden, ohne weitere Erläuterung.