

# Einflussuntersuchung der Aufkohlschichtdicke auf Abriebverschleiß eines Werkstoffs für Zahnradgetriebe

Wieczorek, A.

In diesem Artikel werden die Ergebnisse von Abriebverschleißversuchen der Proben aus Stahl 20H2N4A beschrieben. Diese Proben unterscheiden sich in der Dicke der aufgekohlten Schicht. Diese Versuche wurden auf der Maschine AMSLER bei Laufreibung mit Schlupf durchgeführt. Im Rahmen des Vorhabens wurden die Härteverteilung und Kohlenkonzentration in der Oberschicht der Proben gemessen. Es wurde festgestellt, dass der Verschleiß bei größerer ausgehärteter Schicht größer wird.

In the paper there are presented some experimental results of 20H2N4A steel samples wearing characterizing by varying thickness of carburizated layer. Some experiments were carried out on an AMSLER test stand in conditions of rolling friction with sliding. In the domain of the research there was carried out a measurement of distribution of hardness and coal concentration in sample's surface layer. It was found that increased wear was occurred with rising thickness of hardened surface layer.

## 11 Einleitung

Der Verschleiß ist eine der Hauptmerkmale für die Ausnutzung der Verzahnung während des Betriebs. In der ersten Phase des Getriebebetriebs ist dieser Prozess besonders erwünscht, weil sich die zusammenarbeitenden Flächen anpassen und die Zähne besser anliegen /2/. Aufgrund des fortgeschrittenen Zahnverschleißes /3/ können folgende Merkmale auftreten:

- Hoher Verschleiß des Zahnkopfs
- Hoher Verschleiß des Zahnfußes
- Ablagerung des Abriebmaterials in dem Getriebe
- Überschreitung der maximalen Werte des Zwischenzahnspiels

Zum Abrieb der ausgekohlten Oberschicht /4,5,6,7,8,9/ führen folgende Faktoren:

- a) Technologie und Werkstoffe
- b) Parameter der Oberschicht
- c) Arbeitsbedingungen des Reibungspaars

### 12 Ziel, Gegenstand und Bedingungen der Versuche

Als Ziel der Versuche wurde die Ermittlung des Einflusses der Dicke der aufgekohlten Schicht auf den Abriebverschleiß definiert, unter besonderer Betrachtung am Anfang des Betriebs.

Bei Abtriebverschleißversuchen von Stirnrädern wird ein gleitend – wälzendes Modell der Zahnpaare angenommen, deren Kontakt als zwischen zwei äquivalenten parabolischen Walzen mit Radien  $\rho_1$  und  $\rho_2$  (Bild 1) definiert ist. Unter diesem Verhalten mit gleichen Lasten und kinematischer Ähnlichkeit wurde dieses Modell auf der Maschine Typ AMSLER /3/ untersucht.

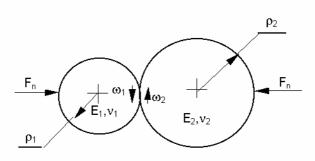


Bild 2: Ein Modell des Zahnpaars

In diesen Versuchen wurden Proben aus Stahl 20H2N4A (**Bild 2**) mit einer Aufkohlschichtdicke von 1 mm, 1,5 mm, 2,2 mm und 3,0 mm untersucht.

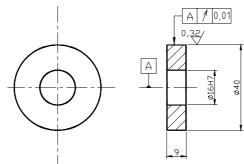


Bild 2: Abmaße der Proben

Die Wärmebehandlungsparameter der untersuchten Proben sind in der **Tabelle 1** zusammengefasst.

	20H2N4A		
	910 °C		
	860 °C		
Temp. für da	200 °C		
Probe F3	Dicke der ausgehärteten Schicht	s=1,0 mm	
	Aufkohlzeit [h]	8	
Probe F4	Dicke der ausgehärteten Schicht	s=1,5 mm	
	Aufkohlzeit [h]	15	
Probe F5	Dicke der ausgehärteten Schicht	s=2,2 mm	
	Aufkohlzeit [h]	20	
Probe F13	Dicke der ausgehärteten Schicht	s=3,0 mm	
	Aufkohlzeit [h]	30	
	2		
Kühlmittel		Öl OH – 70	

Tabelle 1: Wärmebehandlungsparameter der Proben

Die Verschleißversuche /1/ wurden auf der Abriebmaschine AMSLER (Bild 3) durchgeführt. Auf dieser Maschine lassen sich zwei Arten von Reibung (Gleit-, bzw. Gleit – Wälz-) zwischen den Zahnpaaren realisieren. Folgende Betriebsparameter wurden eingestellt:

- Reibungsart: Gleitreibung
- Gegenläufige Bewegung der Stirnräder
- Belastungsart: konstante radiale Kraft F = 200 N bzw. F = 400 N
- Kontaktbreite der Proben: b = 4 mm
- Drehzahl:  $n_1 = 200 \text{ min}^{-1} \text{ und } n_2 = 400 \text{ min}^{-1}$
- Umfangsgeschwindigkeit der Proben:  $v_p = 0.8 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1}$  und  $v_p = 1.6 \text{ m} \cdot \text{s}^{-1}$
- Schmierungsart: Spritzschmierung mit Öl TRANSOL VG–220 (Viskosität bei 40 °C gleich 220 mm<sup>2</sup>·s<sup>-1</sup>)
- Werkstoff für die Gegenprobe: Stahl 40H mit Härte 59 HRC



Bild 3: Der Prüfstand AMSLER

# 13 Versuchsergebnisse

In den durchgeführten Versuchen wurde der Masseverlust der untersuchten Probe als Maß für den Verschleiß angenommen. Der Masseverlust der Probe wurde alle 10 Minuten während des Versuchs mittels einer analytischen Waage (Genauigkeit  $\pm$  0,5 mg) ermittelt. Die Dauer des gesamten Versuchs betrug 120 min.

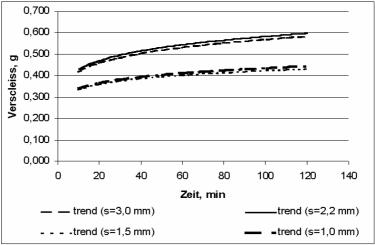
Zeit, [min]	Masseverlust, g			
	s=1,0 mm	s=1,5 mm	s=2,2 mm	s=3,0 mm
10	0,299	0,294	0,359	0,341
20	0,401	0,395	0,534	0,524
30	0,411	0,400	0,544	0,536
40	0,412	0,401	0,549	0,541
50	0,415	0,404	0,552	0,543
60	0,419	0,405	0,555	0,543
70	0,421	0,406	0,559	0,545
80	0,423	0,410	0,559	0,546
90	0,424	0,411	0,560	0,546
100	0,427	0,411	0,564	0,547
110	0,427	0,414	0,568	0,547
120	0,428	0,417	0,568	0,548

**Tabelle 2**: Messergebnisse von Masseverlust für Versuchsproben bei Schlupfgeschwindigkeit v=0,88 m/s.

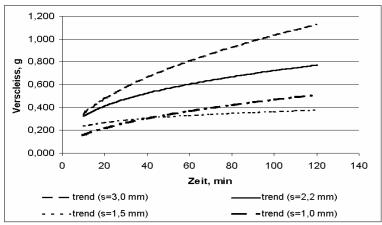
Zeit, min	Massayorlust a				
	Masseverlust, g				
	s=1,0 mm	s=1,5 mm	s=2,2 mm	s=3,0 mm	
10	0,203	0,253	0,388	0,384	
20	0,224	0,264	0,419	0,423	
30	0,233	0,279	0,443	0,465	
40	0,267	0,288	0,468	0,678	
50	0,293	0,300	0,480	0,806	
60	0,316	0,315	0,524	0,851	
70	0,345	0,331	0,621	0,924	
80	0,410	0,341	0,638	0,963	
90	0,463	0,368	0,776	1,031	
100	0,506	0,370	0,793	1,035	
110	0,565	0,380	0,808	1,040	
120	0,647	0,394	0,871	1,042	

**Tabelle 3:** Messergebnisse von Masseverlust für Versuchsproben bei Schlupfgeschwindigkeit v=1,76 m/s.

In den **Tabellen 2 und 3** sind die Ergebnisse des Masseverlusts für die untersuchten Proben aufgelistet. Auf den **Bildern 4 und 5** sind Diagramme in der Form einer exponentiellen Trendlinie dargestellt.



**Bild 4:** Trendlinien für untersuchten Proben bei unterschiedlichen Dicken von aufgekohlten Schicht s bei Schlupfgeschwindigkeit v=0,88 m/s.



**Bild 5:** Trendlinien für untersuchten Proben bei unterschiedlichen Dicken von aufgekohlten Schicht *s* bei Schlupfgeschwindigkeit v=1,76 m/s.

Anhand der **Bilder 4 und 5** lässt sich ablesen, dass die Ergebnisse für Proben mit einer Aufkohlschicht von s=1,0 mm und s=1,5 mm ähnlich sind. Im Fall von Proben mit einer Aufkohlschicht von s=2,2 mm und s=3,0 mm sehen die Werte für niedrigere Schlupfgeschwindigkeit auch ähnlich aus. Bei höherer Schlupfgeschwindigkeit (v=1,76 m/s) weisen dieselben Proben größere Abriebmerkmale auf.

Nach der genaueren Betrachtung der Wärmebehandlungsparameter der Proben (**Tabelle 1**) lässt sich beobachten, dass die Länge der Wärmebehandlung mit den Dicken der Aufkohlschicht steigt. In der Zeit der Wärmebehandlung kommt es zu intensiver Oxidation der Oberschicht der Probe, welche bei längeren Wärmebehandlungszeiten dicker wird /10/.

### 14 Zusammenfassung

Diese Ergebnisse zeigen, dass die längere Wärmebehandlung der Proben eine Bedeutung für den Abriebverschleiß hat. Deutlich größerer Verschleiß lässt sich erkennen, wenn die Proben länger als 15 Stunden wärmebehandelt wurden.

### 15 Literatur

- /1/. Norma PN-82/H-04332 Badanie zuzycia metali lub ich warstw dyfuzyjnych w procesie tarcia slizgowego przy stalym nacisku na maszynie Amslera
- /2/. Jaskiewicz, Z., Wasiewski, A.: Przekladnie walcowe. Wydawnictwa Lacznosci i Komunikacji, Warszawa 1995.
- /3/. Sabiniak H, Wozniak J.: Okreslenie obciazalnosci przekladni slizgowych ze wzgledu na zuzycie scierne. Trybologia nr 5, 1995
- /4/. Senatorski J.: Wplyw smarowania na odpornosc na zuzycie warstw dyfuzyjnych. MOCIP nr 118-120, 1992, s.39-40
- /5/. Senatorski J., Tacikowski J.: Wlasnosci trybologiczne warstw dyfuzyjnych na stalach konstrukcyjnych i narzedziowych. Trybologia nr 2, 1988
- /6/. Senatorski J., Tacikowski J.: Wplyw predkosci tarcia na wlasnosci trybologiczne warstw dyfuzyjnych. Trybologia nr 3, 1989
- /7/. Burakowski T., Senatorski J., Tacikowski J.: Wplyw struktury warstw dyfuzyjnych na ich wlasnosci trybologiczne. Trybologia nr 6, 1986
- /8/. Burakowski T., Senatorski J., Tacikowski J.: Porownanie odpornosci na zuzycie trybologiczne warstw naweglanych i azotowanych. Trybologia nr 3, 1984
- /9/. Krol R.: Badanie wplywu parametrow obrobki cieplnej naweglonej stali 18HGM na jej udarnosc i odpornosc na zuzycie scierne. Przeglad Mechaniczny nr 1, 1994
- /10/. Wawrzyk P., Wesseley R.: Bezgorzelinowe nagrzewanie stali w piecach grzewczych. Wydawnictwo "Slask", Katowice 1973