

Berichte des Technischen Prüfstandes Oppau

**Bericht Nr. 453**

**Die Prüfung der Kältebeständigkeit  
von Flugzeugschmierfetten**

8397



**I. G. FARBENINDUSTRIE AKTIENGESELLSCHAFT  
LUDWIGSHAFEN AM RHEIN**

**Geheim****Bericht des Technischen Prüfstandes Oppau****Nr. 453****Die Prüfung der Kältebeständigkeit von Flugzeugschmierfetten.**

Übersicht: Es wurden Versuche über das Verhalten von fettgeschmierten Gleit- und Kugellagern in der Kälte durchgeführt. Beide Lagerarten wurden in den I.G. Kältekästen und das Schweißergerät eingebaut. Im I.G. Kältekästen wurden mit beiden Lagerarten gleiche Bewertung erzielt. Dieselbe Gütereihenfolge wurde auch im Schweißergerät erhalten, jedoch nur bei Gleitlagern unter Anwendung von Unfallgeschwindigkeiten, die denen des I.G. Kältekastens nahe kommen. Es war hierzu notwendig, einen kleineren Zapfen und grössere Anhängsgewichte zu verwenden, weil der normale Zapfen und das normale Gewicht sehr kleine Schergeschwindigkeiten ergaben und zu ganz anderen Bewertungen der Fette führten. Die Versuche am Kugellagern zeigten im Schweißergerät nur annähernd die Reihenfolge aus dem I.G. Kältekasten. Sowohl am Schweißergerät als auch im I.G. Kältekasten ergaben Kugellager grössere Strenge, als Gleitlager.

Abgeschlossen am: 15. April 1941

Die vorliegende Ausfertigung

enthält

Bearbeiter:

Dipl.Ing.Halder

9 Textblätter

6 Bildblätter

**Verteiler**

Nr.	am	Empfänger	Nr.	am	Empfänger
1		RLM, GL 5/II, z. Bild. von Herrn Dr. Walnitzki, B'stelle Rechlin,	15		
2		B'stelle Travemünde,			
3		DVL, Berlin-Adlershof,			
4		Herrn Dir. Dr. Willig,			
5		Herrn Dr. Dr. Müller-Cunrad,			
6		Herrn Dr. Zorn, Lemna,			
7		Herrn Dr. Werner,			
8		Herrn Dipl.Ing. Penzii,			
9		Herrn Dipl.Ing. Halder,			
10		Techn. Prüfstand			
11					
12					
13					
14					
					8398

Für die Prüfung von Fetten wurde neben dem normalen Zapfen, ein schmäler Zapfen mit einer Breite von 25 mm und einem Spiel von 0,12 mm angefertigt. Anstelle dieser beiden Gleitläger könnten auch 2 Kugellager SKF 2207,  $35\phi \times 72\phi \times 23$ , in einem Gehäuse vereinigt, in das Gerät eingebaut werden.

#### Versuchsdurchführung:

##### 1.) I.G. Kältekästen.

Der Prüfzapfen wurde mit dem zu prüfenden Fett bestrichen und zusammen mit dem Lagerring in das Gerät eingebaut. Um für alle Versuche gleiche Verhältnisse zu erzielen, wurde die Welle 10 Sekunden lang durch Motorkraft in Drehung versetzt, dann der Kästen auf Versuchstemperatur gebracht und dieselbe 1 Stunde lang gleichgehalten. Hierauf wurde durch Ingangsetzen des Motors und Einrücken der Klauekkupplung das "Losbrechen" eingeleitet. Der dabei erhaltene höchste Ausschlag am Indikator wurde der weiteren Auswertung zu Grunde gelegt. Darnach wurde der Kästen durch die elektrische Heizung erwärmt, geöffnet, das Lager herausgenommen, mit neuem Fett bestrichen und wieder wie anfangs verfahren.

Die Versuche mit Kugellagern wurden ähnlich durchgeführt. Die mit Fett vollgefüllten Kugellager wurden bei Raumtemperatur zehnmal durchgedreht und abgekühlt. Nach beendetem Versuch wurde erwärmt, die Lager aber nicht herausgenommen, sondern die Erwärmung bei  $25^{\circ}\text{C}$  auf 1/2 Stunde Dauer fortgesetzt. Nach 10 Umdrehungen wurde wieder für einen neuen Versuch abgekühlt, ohne das Lager mit neuem Fett zu beschicken.

##### 2.) Schäffer-Viskosimeter.

Nach Bestreichen der Lager mit dem zu prüfenden Fett wurde das Gerät zusammengebaut und nach zweimaligem Durchdrehen bis auf die tiefste Versuchstemperatur abgekühlt. Mit Hilfe eines Kontaktthermometers wurde die Temperatur 1/2 Stunde lang gleichgehalten und hierauf der Versuch durchgeführt. Die nächst höhere Versuchstemperatur wurde durch Ausschalten des

Zweck der Versuche:

Der I.G. Kältekasten und das Schwaiger-Gerät ergaben bei der Prüfung von Öl gute Übereinstimmung, dagegen bei der Prüfung von Fett stark unterschiedliche Beurteilung. Diese Widersprüche bei der Prüfung von Fett aufzuklären war der Zweck dieser Versuche. Weiterhin sollte damit ein Beitrag zu der Aufgabe, geeignete Prüfmethoden für Flugzeugschmierfette zu finden, geleistet werden.

Versuchsanordnung:

Als Versuchsgerät diente der I.G. Kältekasten, wie er in Bild 1 schematisch dargestellt ist. In ihm wird die Kraft bestimmt, die notwendig ist, um einen mit Schmierstoff besetzten Zapfen in einem Lagerring zu drehen. Die Messung geschieht dabei in dem Augenblick, in dem der Zapfen plötzlich in Bewegung gesetzt wird. Der vom Indikator aufgezeichnete Größtwert der Kraft, wird bei der Auswertung auf die benetzte Fläche (Umfang  $\times$  Lagerbreite) bezogen. Dadurch ergibt sich die Haftfestigkeit in kg/cm<sup>2</sup>. Nähere Beschreibung des I.G. Kältekastens siehe Bericht Nr. 269 des Technischen Prüfstandes. Die Prüfung von Fett wird jedoch zweckmäßig nicht nur in Gleitlagern sondern auch in Kugellagern vorgenommen. Für diese Versuche werden anstelle des Zapfens und des Lagerringes zwei doppelseitige Pendelkugellager KF 1305, 25 3/62 p x 24 eingebaut.

Als weiteres Versuchsgerät stand das Kälteviskosimeter nach Schwaiger zur Verfügung. Zapfen und Lagerring (80 mm Ø, Spiel 0,06 mm) sind hierbei senkrecht angeordnet (s.Bild 2). Der Zapfen wird über eine Seilscheibe mittels eines an gehängten Gewichtes (normal 900 g) in Drehung versetzt. Nach Zurücklegung eines gewissen Anlaufweges wird die Zeit, die für eine halbe Umdrehung erforderlich ist, gemessen. Nähere Beschreibung des Schwaigerviskosimeters findet sich in der Literatur.<sup>+)</sup>

<sup>+</sup>) Schwaiger, "Beitrag zur Bestimmung der Kälteviskosität von Motorschmierölen". Dissertation T.H. Dresden.

Kadmer, "Schmierstoffe und Maschinenschmierung", Seite 70.

Kältemaschine und allmähliche Erwärmung des Gerätes erreicht. Auch hier wurde vor dem Versuch die Temperatur 1/2 Stunde lang gleich gehalten. Weitere Versuche bei gleicher Temperatur erfolgten in Zeitabständen von je 1/2 Stunde. Ein Wechsel des Fettes nach jedem Versuch war hier nicht möglich. Bei den Versuchen mit Kugellagern wurde ebenso verfahren.

Geprüft wurden fünf von der Erprobungsstelle der Luftwaffe in Travemünde zur Verfügung gestellte Flugzeugfette, deren Daten in Tafel 1 zusammengefasst sind.

Tafel 1. Angaben über die geprüften Fette.

Fett Nr.	1	2	3	4	5
Art des Fettes	Flugzeugeinheitsfett				Natronseifenfett
Nähere Bezeichnung	Aero-Fett blau	1416 blau	1417	Cal. X	Cal. 129
Hersteller	Rhenania Ossag	Intava	Intava	Calypsol. G.m.b.H.	Calypsol. G.m.b.H.
Tropfpunkt °C	104	96	92	97	145
Neutralisationszahl	3,0	2,6	0,7	0,2	0
Verseifungszahl	6,0	2,9	2,0	2,2	0
Asche %	1,84	2,06	1,08	3,96	1,66
Wasser %	0,25	10,25	0	4	-0

### Versuchsergebnisse:

#### 1.) Versuche mit Gleitlagern.

Die ersten Ergebnisse im I.G. Kältekisten sind in Bild 3 dargestellt. Man erkennt, dass das Fett 4 im ganzen Temperaturbereich die grösste Haftfestigkeit zeigt; dann folgen die Fette 1, 2 und 3; Fett 5 überschreitet die beiden letzteren.

In grossem Gegensatz dazu stehen die Ergebnisse im Schwaigergerät bei Verwendung des normalen Zylfers und des normalen Gewichtes. In Bild 4 sind die erzielten Werte in Centipoise angegeben. Sie wurden erhalten nach der Formel Zähligkeit [cP.] = Laufzeit [sek]  $\times$  Gerätewert [ $\frac{cm}{cm^2 \cdot sek}$ ]. Man ersieht daraus, dass lediglich das Fett 5 im hohen Temperaturbereich an seinem alten Platz jubiliert ist, alle übrigen Fette ordnen sich dagegen in ganz anderer Reihenfolge ein.

Diese Widersprüche waren zunächst erstaunlich, da die beiden Geräte mit Olen gute Übereinstimmung ergaben und da beide Geräte im Grunde genommen einander ähnlich sind. In einem Punkt unterscheiden sie sich jedoch beträchtlich, nämlich in der Umfangsgeschwindigkeit. Die auf Bild dargestellten Werte wurden im F.G. Kältekasten bei einer Umfangsgeschwindigkeit von 18,8 cm/sec erhalten; dagegen lag im Schwaigergerät die Umfangsgeschwindigkeit unter 4 cm/sec. Es lag nahe, darin die Widersprüche der Besserergebnisse zu suchen. Durch kurze Vorversuche bei 0°C am Schwaigerviskosimeter mit regulierter dem normalen verdoppeltem Gewicht (1800 g) wurde festgestellt, dass Fette in keiner Weise dem Gesetz entsprechen dessen Gültigkeit beim Schwaigerviskosimeter angenommen wird. Eine Verdopplung des Gewichtes müsste bei einer idealen Flüssigkeit eine Verdopplung der Umfangsgeschwindigkeit zur Folge haben. Bei Olen kann diese Gesetzmässigkeit nicht festgestellt werden, bei Fetten steigt die Geschwindigkeit dabei um das Vielfache.

Um diese Tatsache noch eingehender und auch bei tieferen Temperaturen zu untersuchen, waren bei Verwendung des normalen Lagers sehr gross Gewichtsnöthnig geworden. Zur Schonung des Gerätes wurde daher ein anderer Zapfen hergestellt, der an dem normalen Lagerring ein Spiel von 0,12 mm besass und nur eine Breite von 25 mm hatte (vgl. Bild 2). Mit diesem Zapfen und dem normalen Lagerring wurden die 5 Fette erneut geprüft und dabei Gewichte von 0,5, 1,5 und 3 kg verwendet. Diese ergeben Drehmomente von 1,75, 5,25 bzw. 10,5 cmkg.

Die Ergebnisse sind in Bild 5 dargestellt. Man erkennt, dass sich bei einem Drehmoment von 1,75 cmkg eine Reihenfolge einstellt, die der ersten in cP ausgedrückten Messung entspricht. Es ergeben sich dabei Umfangsgeschwindigkeiten zwischen 0,1 und 0,001 cm/sek. Verwendet man das dreifache Drehmoment, also 5,25 cmkg, so erhält man nicht die dreifachen, sondern rund hundertfache Geschwindigkeiten und ein völlig verändertes Ergebnis in der Beurteilung der Fette. Die Reihenfolge entspricht zwar noch nicht ganz der des I.G. Kältekastens, kommt ihr aber schon sehr nahe. Eine weitere Erhöhung des Drehmomentes von 5,25 auf 10,5 cmkg bringt tatsächlich die erwartete Reihenfolge (v.Tafel 2). Besonders auffallend ist dabei das Verhalten von Fett Nr. 2, das bei 1,75 cm mit grossem Abstand sich an höchster Stelle befindet, sich bei 5,25 cmkg bereits an zweiter und bei 10,5 cmkg an dritter Stelle einordnet. Dagegen bleibt das Fett 5 bei allen 3 Versuchen am gleichen Platz.

Diese Versuche lassen zwei Schlussfolgerungen zu:

1.) Die dem Schwaigergerät zu Grunde liegende Beziehung

$$P = \frac{F \cdot v}{h}$$

wobei  $P$  = Reibungswiderstand

$\text{kN}$

$F$  = dynamische Zähigkeit  $\text{kg} \cdot \text{sek}$

$\text{kg} \cdot \text{sek}$

$v$  = benetzte Fläche  $\text{m}^2$

$\text{m}^2$

$v$  = Umfangsgeschw.  $\text{m/sec}$

$\text{m/sec}$

$h$  = Schichtdicke  $\text{m}$

$\text{m}$

gilt für Fette offenbar nicht mehr, denn der Reibungswiderstand  $P$  und die Geschwindigkeit  $v$  müssten sich direkt proportional verhalten. Das ist aber bei Fetten nicht mehr erfüllt. Der Grund liegt darin, dass Fett keine Flüssigkeit darstellt und dass man folglich auch nicht von Zähigkeit sprechen kann. Die oben angeführte Beziehung ist abgeleitet aus dem Gesetz:  $P = \eta \cdot F \cdot \frac{dv}{dh}$  und gilt also nur dann, wenn  $\frac{dv}{dh} = \frac{v}{h}$ , d.h., wenn man innerhalb der Schicht gradlinige Geschwindigkeitsverteilung annehmen kann.

Bei einer idealen Flüssigkeit ist dies erfüllt, ebenso mit grosser Annäherung bei Öl. Bei Fetten gilt diese Beziehung nicht mehr; es muss daher eine andere Geschwindigkeitsverteilung angenommen werden.

2.) Weiter kann man aus diesen Versuchen schliessen, dass sich die verschiedenen Fette bei verschiedenen Geschwindigkeiten sehr unterschiedlich verhalten. Z.B. ist das Fett 2 in dieser Hinsicht besonders empfindlich im Gegensatz zu Fett 5. Dieses verschiedene Verhalten ist auf das innere Gefüge zurückzuführen. Fett 5 scheint also eine besonders homogene, ölahnliche Struktur zu besitzen. Ein Zusammenhang dieser Errscheinung mit den Analysedaten konnte bei diesen 5 Fetten nicht festgestellt werden. Es wäre jedoch aufschlussreich zu prüfen, wie sich die zahlreichen Fettarten bei verschiedenen Schergeschwindigkeiten verhalten. Eine Untersuchung in dieser Richtung muss jedoch einer späteren Arbeit vorbehalten bleiben.

Nachdem es gelungen ist durch Erhöhung der Gewichte und damit der Umlaufgeschwindigkeit mit den Ergebnissen des Schweißgerätes an die des I.G. Kältekastens heranzukommen, müsste es umgekehrt gelingen, durch Verringerung der Umlaufgeschwindigkeit im I.G. Kältekasten die Ergebnisse aus diesem Geräte denen des Schweißgerätes (s. Bild 3) anzugeleichen.

Eine Verringerung der Umfangsgeschwindigkeit von 18,8 cm/sec zu 6 cm/sec änderte das Bild nicht wesentlich (s. Bild 6). Einige Vorversuche bei 2 cm/sec lassen ein ähnliches Bild erwarten. Eine weitere Senkung der Umfangsgeschwindigkeit würde zweifellos die erwartete Verschiebung in der Gütereihenfolge ergeben, jedoch sind die dabei auftretenden Kräfte so klein, dass es mit dem zur Verfügung stehenden Indikator nicht möglich war, diese zu messen.

Die mit Gleitläufer erzielten Beurteilungen der 5 Fette ist in Tafel 2 für beide Geräte zusammengestellt. Es wurde dabei die Temperatur von -25° C herausgegriffen, da bei dieser Temperatur in beiden Geräten Messungen vorlagen. Aus dieser Zusammenstellung ist die Verschiebung der

Gütereihenfolge mit der Veränderung des Drehmoments gut ersichtlich. Auffallend ist ferner, dass die im I.G. Kältekasten und im Schwaigergerät bei grösserem Drehmoment erzielten Gütereihenfolge mit der Reihenfolge des Wassergehalts übereinstimmt.

Tafel 2. Gütereihenfolge der 5 Fette bei Verwendung von Gleitlagern im Schwaigergerät und im I.G. Kältekasten bei  $-25^{\circ}\text{C}$ .

Schwaigergerät		I.G. Kälte - kasten		Wasser - gehalt	
Zapfenlänge 49mm	Zapfenlänge 25 mm	Drehmoment cmkg	Umfangsgeschw.		Reihen- folge
3,15	1,75	5,25	10,5	18,8 cm/s	6 cm/s.
Fett Nr. 5	5	5	5	5	5
1	2	3	3	3	oder 3
4	4	1	2	2	2 oder 1
3	3	2	1	1	0,25
2	2	4	4	4	4

## 2.) Versuche mit Kugellagern

Die Versuche im I.G. Kältekasten lieferten mit Kugellagern im grossen und ganzen dieselbe Reihenfolge wie mit Gleitlagern (S. Bild 7). Die auftretende Streuung war jedoch, wie erwartet, beträchtlich grösser. Eine einwandfreie Unterscheidung der Fette war trotzdem möglich. Die auftretenden Kräfte waren jedoch so klein, dass sie oberhalb  $-30^{\circ}\text{C}$  kaum noch messbare Werte ergaben.

Die Versuche im Schwaigergerät zeigten ebenfalls grössere Streuungen. Sie wurden hauptsächlich durch den ungleichförmigen Ablauf verursacht. Die Drehung erfolgte hier nicht mit gleichbleibenderinkelgeschwindigkeit wie bei Gleitlagern, sondern zeigte unregelmässigen Verlauf.

Bald trat eine Verzögerung, bald eine Beschleunigung der Bewegung auf. Besonders auffallend war diese Erscheinung bei Fett 2, das sich derart unstetig verhielt, dass sich überhaupt keine brauchbare Messung durchführen ließ.

Die Versuche bei einem Drehmoment von 0,875 cmk<sub>g</sub> ergeben nur annähernd die Reihenfolge der Fette, wie sie mit Gleitlagern bei der kleinsten Last erzielt wurden (vgl. Bild 8). Eine Erhöhung des Drehmoments auf 1,4 cmk<sub>g</sub> liess das Fett 4 wiederum an die höchste Stelle rücken (Bild 9). Eine weitere Erhöhung der Anhangslast war nicht möglich, da die zu messenden Ablaufzeiten zu kurz wurden. Es ist aber anzunehmen, dass sich dabei dieselbe Beurteilung der Fette wie bei den Losbrechversuchen im I.G. Kältekasten herausgestellt hätten.

#### Schlussfolgerung:

Die Versuche zeigen, dass bei Anwendung grösserer Umlaufgeschwindigkeiten zwischen den Losbrechversuchen im I.G. Kältekasten und den Versuchen am Schweißergerät sehr gute Übereinstimmung besteht. Prüft man jedoch unter einer Umlaufgeschwindigkeit von etwa 2 cm/sec -die beim Schweißergerät üblich ist- so stellen sich völlig andere Verhältnisse ein.

Zwischen den Versuchen an Gleitlagern und Kugellagern besteht -wenigstens hinsichtlich der Losbrechversuche- gute Übereinstimmung. Mit Rücksicht auf die bessere Wiederholbarkeit der Versuche ist die Prüfung an Gleitlagern vorzuziehen. Das schlechte Verhalten der Kugellager für Prüfzwecke kommt besonders deutlich bei den Versuchen im Schweißergerät zum Ausdruck.

Den praktischen Verhältnissen dürften wohl die Versuche im I.G. Kältekasten am nächsten kommen. Die Messung der "Zähigkeit", die bei kleinen Drehmomenten im Schweißergerät erhalten wird, dürfte für den vorliegenden Fall der Praxis kaum von Bedeutung sein, da es sich dabei um ausserordentlich geringe Kräfte handelt.

## J.G. Kältekasten.

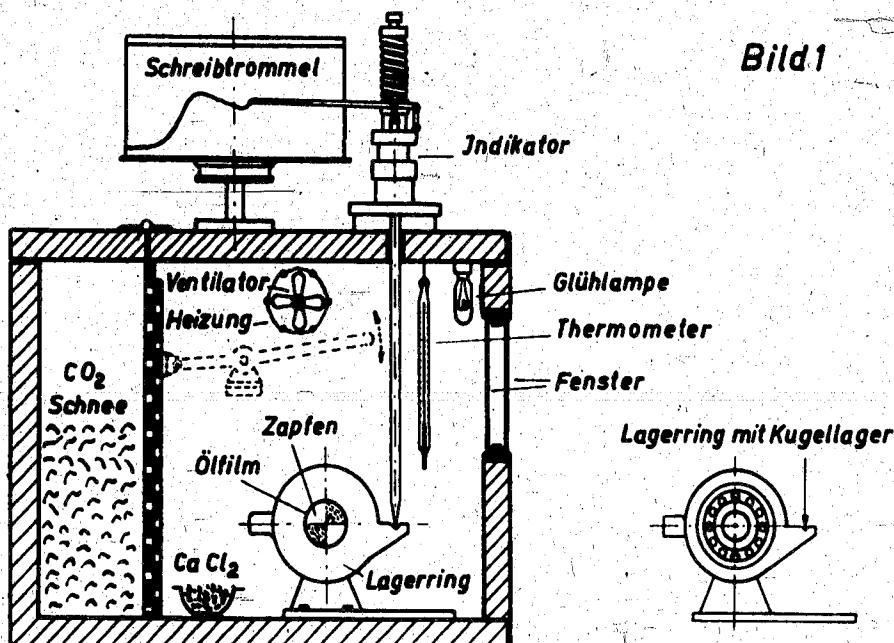


Bild 1

## Kälte-Viskosimeternach Schwaiger.

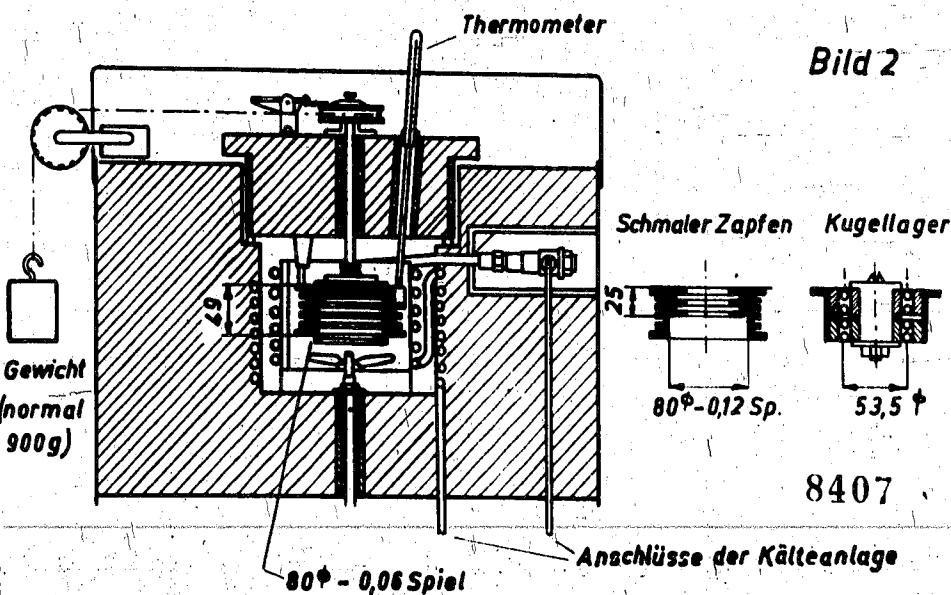


Bild 2

## Losbrech-Versuche im J.G. Kältekasten.

Gleitlager:  $\phi 60\text{mm}$ , Breite  $40\text{mm}$ , Spiel  $0,06\text{mm}$ .

$\text{kg/cm}^2$  Bild 3

2,0

Drehzahl des Zapfens:  $60\text{U/min}$

1,8

Umfangsgeschwindigkeit:  $18,8\text{cm/sec}$

1,6

Hälfteigigkeit

1,4

Fett 4

1,2

1,0

0,8

0,6

0,4

0,2

0

-50

-40

-30

-20

-10°C

Temperatur

8408

Zum Bericht Nr. 453 vom 15. April 14

TPr.S 1155

## Versuche im Schwaigergerät

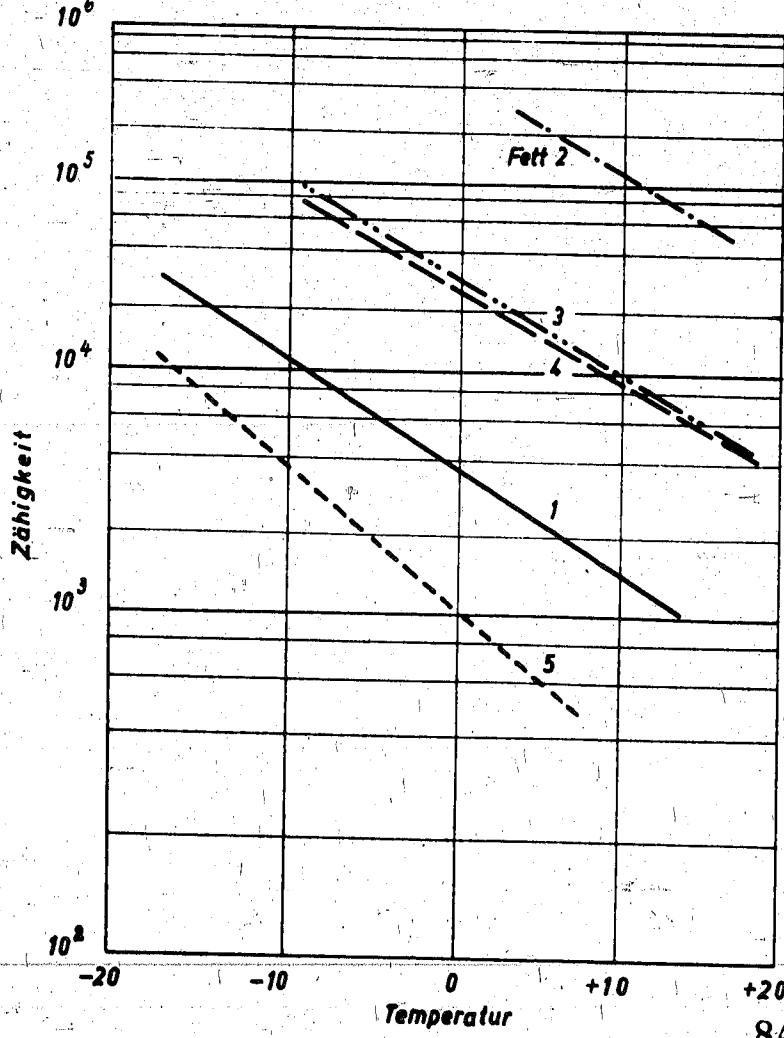
Gleitlager :  $\phi$  80mm

Breite 49mm

Spiel 0,06mm

Drehmoment : 3,15cmkg

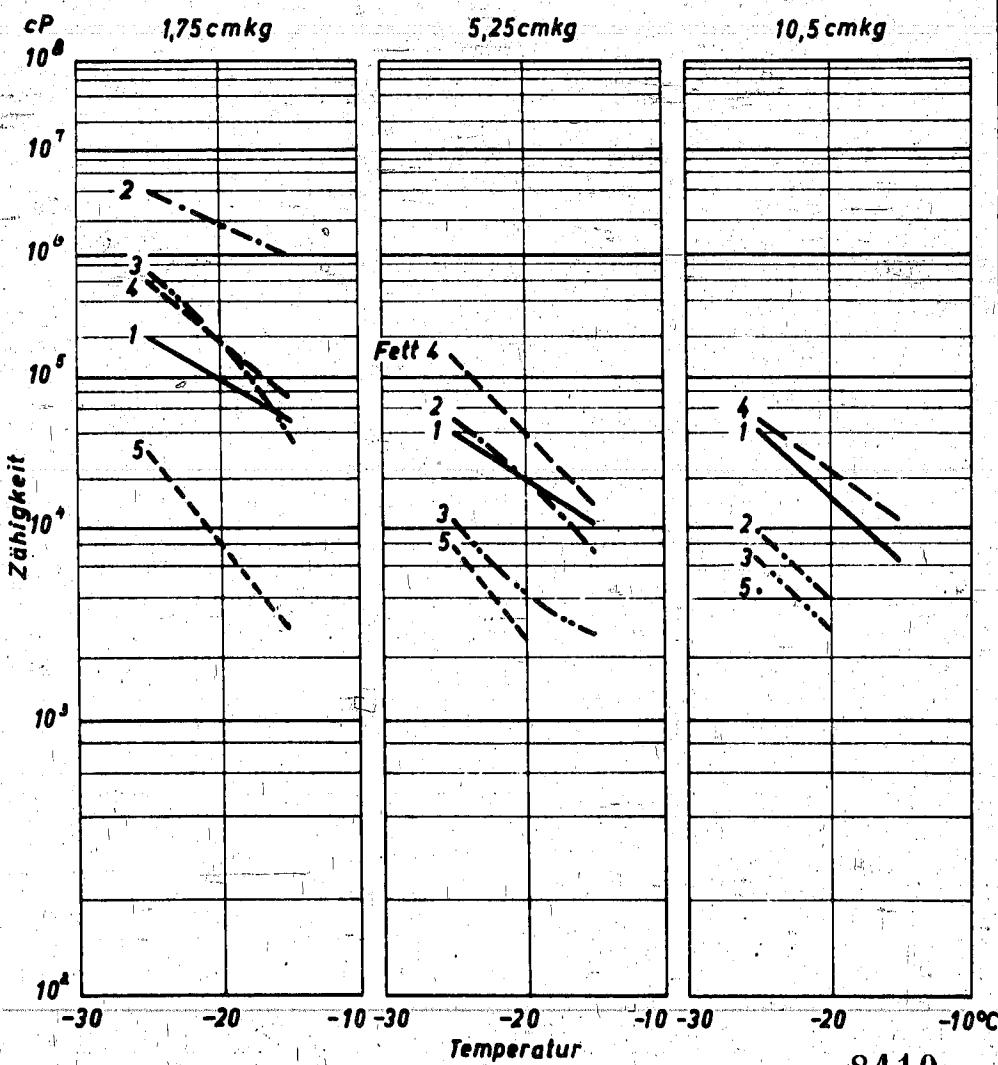
Bild 4



## Versuche im Schwaigergerät mit verschiedenen Drehmomenten.

Bild 5

Drehmomente:

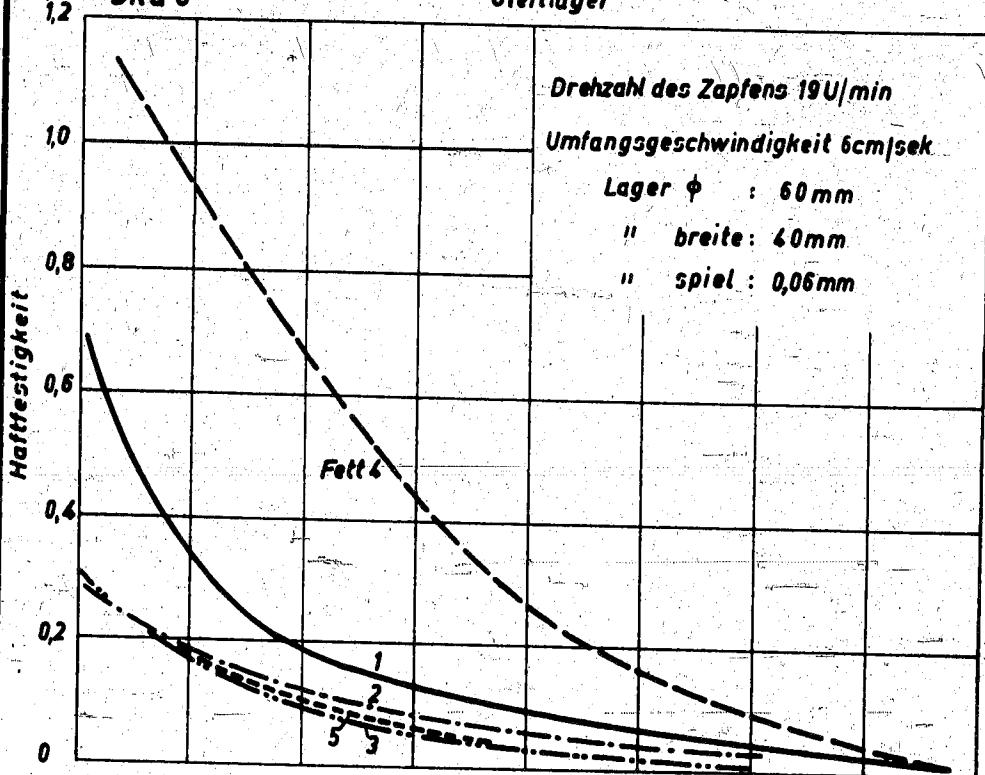


8410

# Losbrech-Versuche im J.G. Kältekasten.

$\text{kg/cm}^2$  Bild 6

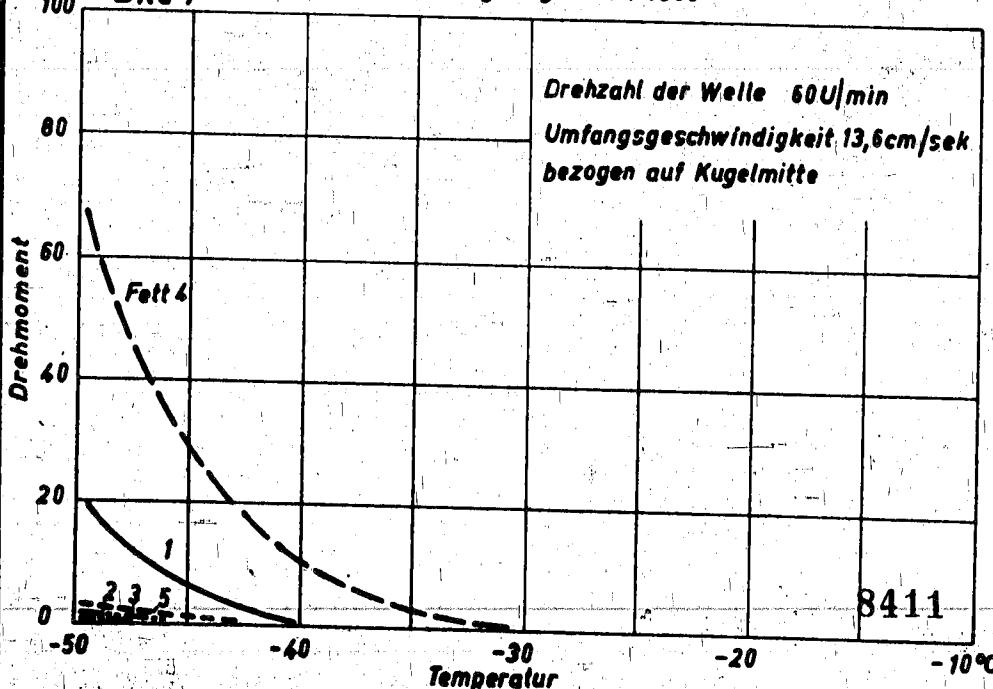
Gleitlager



cmkg Bild 7

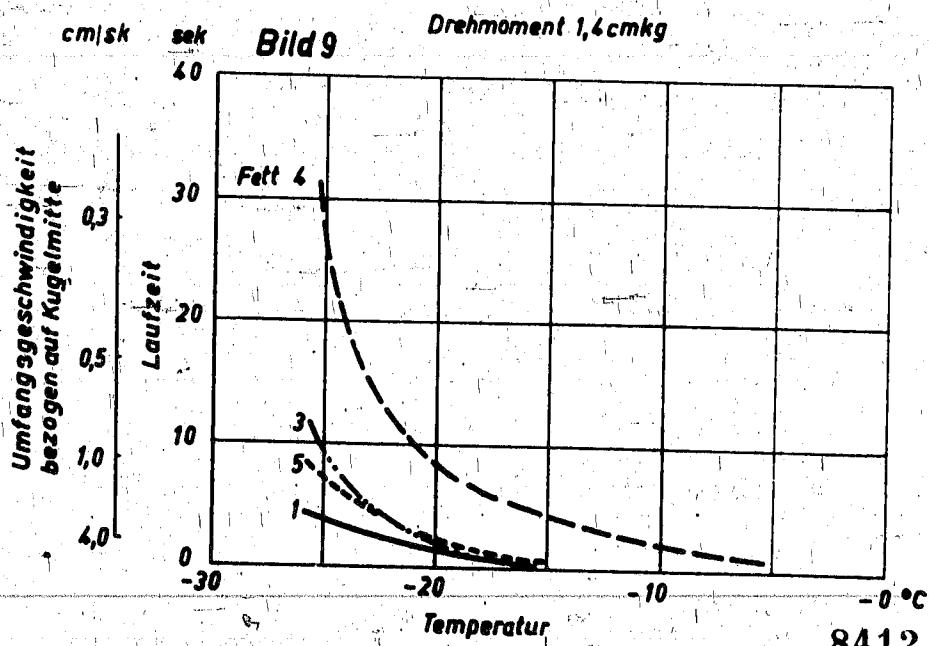
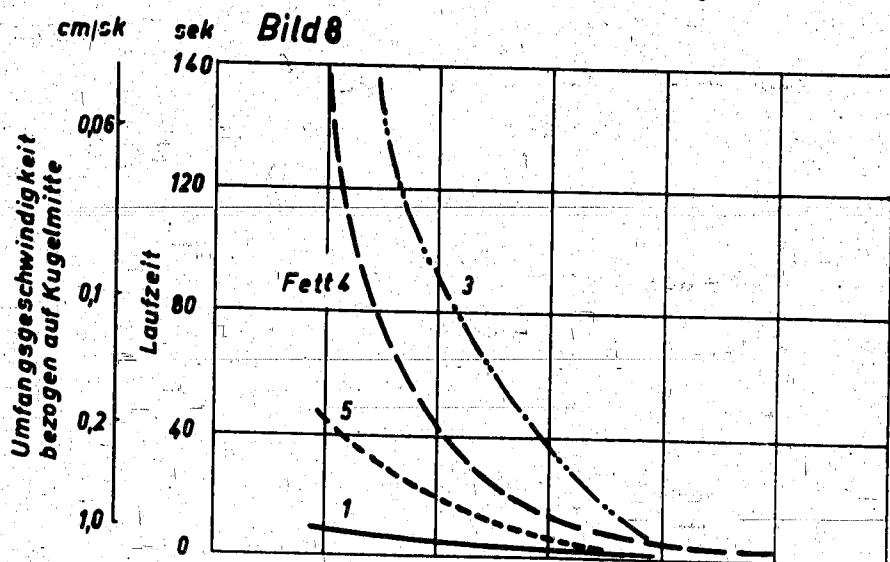
2 Pendelkugellager SKF 1305

Drehzahl der Welle 60U/min  
Umfangsgeschwindigkeit 13,6cm/sec  
bezogen auf Kugelmitte



Versuche im Schwaigergerät  
mit 2 Pendelkugellagern.  
(SKF 2207)

Drehmoment 0,875 cmkg



8412