

第三屆全國石油產品規格會議資料

國產車用机油使用試驗

石油工业出版社

目 录

一、国产車用机油使用試驗.....	1
二、玉門產10号車用机油用解放牌汽車 进行的道路試驗.....	35
三、石油七厂生产的10号和15号車 用机油的行車試驗.....	53

一、国产車用机油使用試驗

(一)試驗目的及對象

石油部大連石油七厂和玉門煉油厂生产的車用机油，几年来在全国各地銷售結果，用戶对于机油品質的意見頗不一致。为了了解并比較国产車用机油在使用期間質量的变化情况，石油部技术司在1955年10月曾請汽車拖拉机研究所（当地称为汽車實驗室）进行試驗台試驗。在試驗台上試驗时，發动机的負荷轉速以及溫度等条件容易控制，也就是机油的应用条件完全相同，在相同条件下，各种机油試驗100小时，在試驗期間不断抽取机油油样，分析和測定机油的物理和化学性質，統計机油消耗量，并在試驗完畢后觀察發动机主要机件的磨蝕磨損情况，汽缸內結炭、結膠，油底沉积物情况。

这次試驗的机油有玉門10号机油，大連七厂10号机油二种和苏联AK-10机油等四种，規格見表10应用的發动机是經過磨合后的全新苏联制造、長春裝配的吉斯120型發动机，用的燃料是錦州石油六厂造的A66号加四乙鉛合成汽油。

(二)試驗方法

我所接到这个任务后，曾參考了一些国外資料，編拟一份“国产車用机油試驗台試驗方法草案”，1956年10月底，由石油部技术司召集有关單位开会討論修正通过。車用机油

試驗台試驗在研究所还是首次进行，大家缺乏經驗，对于在試驗台上試驗時間的長短問題，討論很久，后来确定試驗100小時，每10小時抽取一次油样。

(1)發动机运转規則：

机油是注入发动机內試驗的，发动机的轉速愈高，負荷

新机油性質化驗

表 1

項 目	大連10号 机油(一)	玉門10号 机油	苏联 AK 机油	大連10号 机油(二)	標準規格
1.運動粘度 100°C 庫溫	11.5	10.3	11.0	12.0	不小于10
2.運動粘度比50°/100°C	6.3	6.1	6.3	6.4	不大于7.0
3.炭渣%	0.29	0.25	0.49	0.04	不大于0.4
4.酸值毫克 KOH/克油	0.06	0.06	0.25	0.04	不大于0.25
5.灰份%	0.015	0.011	0.007	0.006	不大于0.02
6.水溶性酸碱	無	無	無	無	無
7.正庚烷沉淀物	0.005	0.009	0.011	0.002	
8.水分%	無	無	無	無	不大于痕迹
9.閃點 开口法°C	227	207	204	237	不低于200
10.凝固点°C	合格	合格	合格	合格	不高于-15°
11.含鉄量 毫克鉄/克	0.005	0.008	0.009	0.002	
12.腐蝕試驗品開維奇法 克鉛/米²	48	62	99	70	

愈大，机油的工作条件就愈剧烈，所以規定发动机的运转条件就等于規定机油的使用工作条件。

在这次試驗，每种机油在发动机內应用100小時。这100小時是由20个运转循环所組成。每一运转循环是按表2条件順序进行的。

拟定这样的运转循环，是根据吉斯150型汽車作为載重汽車在实地应用时发动机經常所用的轉速和所需的負荷估計

表 2

順序	轉速 轉 / 分	負荷最大功率百分比	运转时间,时:分
1	800	怠轉	0:25
2	1200	50%	1:00
5	1500	75%	2:00
4	1800	75%	1:00
5	2200	100%	0:30
6	800	怠轉	0:05
每循环运转时间			5:00

而定出的。照这种轉速，如果变速箱在第四挡(直接挡)，当一运转循环相当于汽車行驶 154 公里路程，折合平均車速为每小时 37 公里，20 个运转循环相当于汽車总共行驶 3,080 公里。我們知道各种运貨汽車一般規定每 3,000 公里左右更换油一次，这样的应用試驗和机油在运貨汽車發动机內实际使用时的情况很接近。

(2)發动机运转条件：

进行机油应用試驗时，發动机水套出水溫度保持在 70—75°C 范圍以內，油底机油溫度維持在 65—70° 范圍以內，进入發动机化油器的空气加以預热，使溫度变化在 22—25°C 的範圍以內。由于整个試驗是在北京冬季和初春时期进行的，室內溫度經常在 10°C 以下，所以可以采用預热空气的办法。

發动机开始初动时，規定要預先在水套內加注热水，使水溫达到 50°C 以上。机油預先用水浴法加热至 75°C，然后

注入曲軸箱。啓動前要用搖手柄搖轉曲軸 20 轉，並檢查化油器和電氣零件，保証發動機啓動容易。啓動時尽量少用阻風門，以免過濃混合氣進入氣缸，凝結成汽油滴，漏入油底，使机油稀釋。

机油应用試驗時，發動機帶粗細濾清器。試驗时期，規定每一運轉循環旋轉机油濾清器粗濾器的板柄一次，使粗濾器片上的污泥杂质落入濾清器底部。

吉斯 120 發動機的机油細濾器是用硬紙板做成的，使用后將紙板連同截获物、沉淀物蒸發灰化可以進行含鐵量分析，但这种濾芯，本身重量大，新濾芯紙板里原来含有鐵分，如使用時間較短，不容易正确地分析出截获鐵量多少。因此在 100 小時應用試驗期間，不換机油細濾芯，直到試驗完畢才做濾芯上截获鐵量的分析一次，由於帶着濾芯進行試驗，悬浮在机油中的鐵量，不能代表發動機磨耗鐵量，所以不能做出發動機的磨耗曲線。

(3)油样的采取：

在試驗過程中每經二個運轉循環停止發動機運轉，並從油底預先安裝的開關中放出油樣 175 克(後增加為 200 克)。我們認為除掉一部分沉淀在油底的杂质外，曲軸箱內的油，在机油泵的作用下循環流动。机油的質量基本上是均勻的，因此無需將机油全部放出來加以攪拌後再取油樣。

每種机油經過 100 小時應用試驗後，將机油濾清器蕊子取出加以分析含鐵量，另外將曲軸箱中的机油全部放出，從机油濾清器和油底上刷洗下來的沉积物也混入盛廢油的桶內，經過攪拌均勻後，從油桶中央採取額外的廢油油樣，每次机油應用試驗採取油樣 10 個，新油及廢油樣各 2 個，共

12个油样。

(4) 油耗量的測定：

在試驗過程中采用測量油面高度的辦法來計算曲軸箱內机油存量，和每二個循環中的消耗量。試驗方法中規定每隔二個循環檢查机油消耗量并补充同样品种的机油，使机油油面恰好在油标尺 4/4 (滿) 位置。

(5) 油样的分析和測定：

新机油在未作应用試驗之前进行全面性的分析化驗。分析項目包括國定暫行統一石油產品規格中規定的潤滑油的物理及化學性質，如 100°C 及 50°C 運動粘度，碳渣值、酸值、灰分水溶性酸碱、机械杂质、水分、閃点及凝固点等10項，并按照規格中規定的試驗方法進行化驗。但規格中机械杂质一項由沉淀物代替，其办法見附录一。另外进行含鐵量分析，其办法見附录二及 ГОСТ 1955—47；和腐蝕試驗（品开維奇 ГОСТ 5126-49）（鉛片），潤滑油的热氧化安定性（克、克、巴保克法，ГОСТ 4953-49）是評定潤滑油品質的重要指标，在本次試驗时，因对仪器使用不熟悉未曾进行。

在应用試驗时，每隔 10 小时采取油样一次，并对油样进行了 100°C 及 50°C 運動粘度、酸值(电位法)、碳渣值、灰分、含鐵量、沉淀物等六項性能的分析。

对于应用試驗后的廢油进行了与新机油相同的分析，并加添机油稀釋度的分析。試驗完畢时对于机油濾芯，进行含鐵量的測定。

(三) 試驗前的准备

(1) 發动机試驗台及控制設備：

發动机試驗台主要由固定安裝的 D4 型水力測功機和吉斯 120 型發动机組成，兩機用軸聯接。發动机水套冷卻水通過水箱，水箱浸在冷卻水桶內。調節進入冷卻水桶冷水進水量，就可以控制水套溫度。試驗台附件有汽油消耗測量台，冷卻風扇、油門角度指示及定位器等設備。

机油溫度系用冷水噴射油底外部來降低，在油底的兩側面裝有鑽有許多小孔的 $5/16''$ 銅管二根，控制冷水噴射量就可以調節油底机油溫度。

空氣預熱器的構造是由預熱箱、電爐、開關等組成。電爐二只，每只功率 1.000 瓦，每只有分組開關，因此可以得到 500, 1000, 1500, 2000 瓦等四種不同加熱強度。按照室溫高低及需要進氣量多少，由人工選擇不同的加熱強度。其中一只分組開關用電子管式溫度控制器自動控制或用串聯可變電阻人工控制，保持進氣溫度在規定限制內變化。

(2) 机油中含鐵量檢查設備的標準溶液的制備：

本次試驗，对于机油中的含鐵量，采用比色法進行定量分析用的儀器是蔡司分級光度計。

試驗前先制備 1 毫升含有 0.0001 克鐵的標準溶液 1 公升，用微量滴定管取鐵的標準溶液 1、2、3、4 及 5 毫升，注入每個能容 100 毫升的量瓶中，再用吸量管向每一量瓶中各注入 2 毫升硫化水楊酸、攪拌後再各加注 2 毫升的 25% 氮溶液，繼續攪拌，然後加蒸餾水至 100 毫升標線處，將此發色的溶液和蒸餾水作為空白溶液在比色計中進行比色。用藍色濾光片，得出溶液的消光度，然後以每一毫升中含鐵量為縱座標，消光度為橫座標，繪出標準含鐵量與消光度曲線，如圖 1。

制备的标准溶液系用纯铁及硫酸亚铁氢结晶晶体分别制成，两种标准溶液经发色后，所得含铁量消化度标准曲线应互相符合。

(3) 新油性质的检查。

四种试验的机油，在加入发动机试验以前，进行物理和化学性质的检查，其结果如表1。

从试验结果看出，四种新油样的各项指标都能符合1956年中国国定标准的规格要求，只有苏联AK10号机油的碳渣值超过限度，不符合标准，而且酸值已等于最大许可值。

从油样外表观察，大连二次油样最洁净，化验的结果亦说明大连二次机油的炭渣值、灰分、正庚烷沉淀物最低。

化验结果，各种新机油中都含有铁量，这可能是容器的铁锈混进去的。

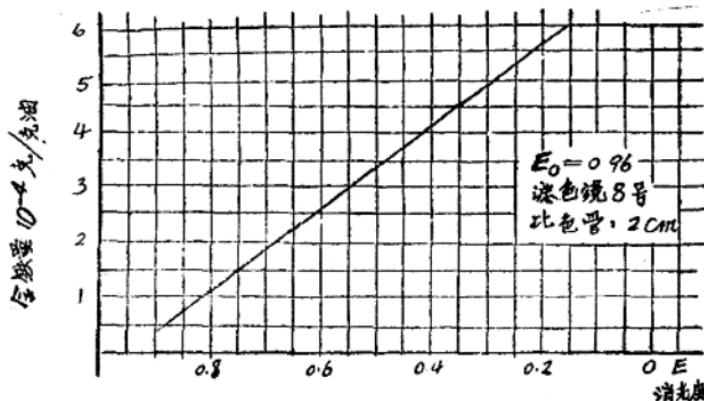


圖 1 标准溶液含铁量、消光度曲线

(4)發动机的走合及檢查：

試驗用的新發动机，按照吉斯原厂規定，在正式試驗前先进行走合運轉共 62.5 小时，全部走合運轉是由 5 个循环組成，

發动机的轉速負荷照表 3 規定进行。

表 3

順序	轉速，轉/分	負荷馬力	測功機讀數，公斤	運轉時間 時:分
1	1000	怠轉	0	0:30
2	1000	10	10	3:00
3	1200	15	12.5	3:00
4	1400	20	14.25	2:00
5	1600	25	15.6	2:00
6	1800	30	16.65	2:00
每個循環經歷時間				12時30分

在走合運轉开始前，在發动机內加入合于國定標準的 6 号机油。机油預先用水浴加热至 75°C，然后加入曲軸箱。發动机水套內預先加灌热水一二次，使溫度达到 50°C 以上。啓动發动机，待机器運轉 30 分鐘后，即停止轉動，并放尽全部机油，更換新的 6 号机油，并更換机油濾清器芯子。

換油后繼續进行 1000 轉/分，10 匹馬力負荷的運轉，在第一个循环完畢时再換 6 号机油一次，在第三个循环完畢时，再換 10 号机油一次。

走合運轉时期，随时調節冷却水量，使發动机水套出水溫度保持在 70—80°C 范圍以內，油底机油溫度保持在 60°—75°C 范圍以內。

发动机經走合运转后，内部机件相互磨擦，表面已經光滑，以后机件的磨耗將趋于稳定。为了确定发动机的磨合情况是否已經达到稳定，进行了18小时不帶机油瀘清器的檢查性运转。在檢查运转开始前，清洗机油瀘清器、油底及主油道，除去粗細机油瀘芯，加入新机油，运转时发动机轉速保持在1500 轉/分，負荷为 30 馬力。在运转开始后 15 分鐘，1、2、3、6、9、12、15、18 小时各抽取油样一次，每次取油样 50 克，取油样时不停車，取样时间与办法与苏联国家标准3878 47不同。兩次平行測定間差数不应大于最小試驗結果10%。

按照油样含鐵量分析，可以繪制发动机磨耗曲綫，如圖2。

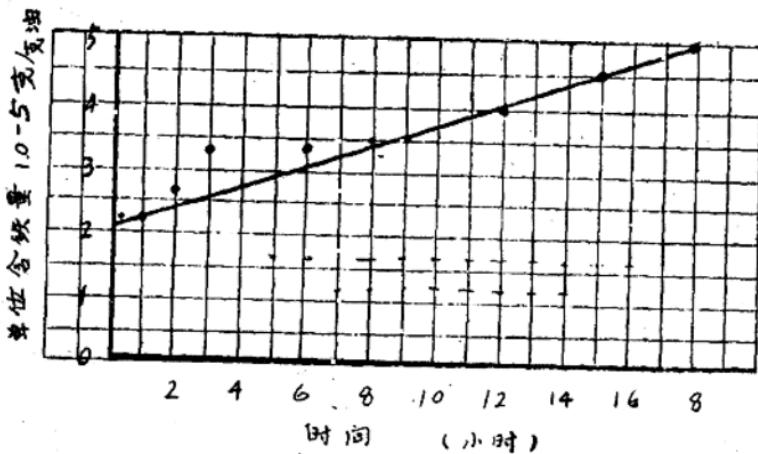


圖 2 吉斯120發动机走合后不帶瀘芯机油含鐵量变化曲綫

从上圖可見，发动机机油中的含鐵量增長情況，就是代表发动机磨耗的鐵量和時間的变化关系是一条直綫，并無明显的轉折点，只是起点不是从零开始。發現这样的結果后，

曾重复做了一次18小时磨耗检查运转。根据油样含铁量分析结果，曲线形状和第一次的相似，起点也不是从零开始，其原因可能是发动机曲轴箱及油道清洗不彻底。

吉斯120型发动机经过1500转/分，30马力负荷，不带滤芯18小时的連續运转后，机油中含铁量增加0.03毫克/克油，平均每小时含铁量增加率为0.00000166克。根据苏联资料“石油产品的研究与应用”40页图5曲线中格斯51型发动机在40小时不带滤芯的试验中总含铁量增加2.9克，假定油底容量为5.5公斤，平均每克油含铁量每小时增加率为0.0000013克。本次试验结果，磨耗率较国外试验数值为低，可以认为发动机经60小时的磨合运转后，机件已磨合正常。

(5)曲轴箱存油检查试验

为了能迅速较正确测定发动机停止运转后曲轴箱内机油存量，预先做了两个准备试验。这两个试验是(1)曲轴箱机油量与油面高度关系试验；(2)停車后曲轴箱油面升高与时间关系试验。第一个试验是在已经清洗干净的曲轴箱内加入已预热的10机油1公升，用油标尺测量油面高度(距4/4标记若干公厘)，然后再加入 $\frac{1}{2}$ 公升，再测量油面高度，直至油面与4/4标记平齐为止。根据试验结果绘成曲线，如图3。

第二个试验的方法是当发动机曲轴箱内和机油滤清器内已加足机油后，启动发动机作2200转/分低负荷运转约15分钟，然后再减低转速至800转/分，空车运转5分钟，后立刻停車。停車时记录时间，每隔2分钟用油标尺测量曲轴箱油面高度一次，30分钟后改为每5分钟或10分钟测量一次。根据试验结果，绘制停車后曲轴箱油面升高与时间关系曲线，如图4。

这个办法从第二阶段試驗后开始实行。

(四)試驗經過

(1)組織及分工：

本次試驗由汽車拖拉机研究所人員为主，其他單位派員協助进行，經常參加工作的有 15 人，計研究所 10 人，軍委后勤油料部 2 人，玉門及大連煉油厂各 1 人，北京石油煉制研究所 1 人，其中負責發动机管理的 9 人，油料化驗的 6 人。在發动机上进行 100 小时应用試驗时，分 4 班进行，每班工作 6 小时，每班 2 人。

發动机試驗及油料分析都在北京先农壇研究所內进行，只有油料化驗中酸值電位測定是在軍委后勤油料部进行的。

(2)节流特性試驗：

1956 年 11 月吉斯 120 發动机进行走合運轉及磨合檢查試驗，經證明發动机已磨合正常，將發动机拆开加以檢查及清洗，重新安裝及調整后加入下次試驗用的机油，再进行 6 小时的走合運轉。6 小时走合運轉的条件列在表 4。

表 4

順序	轉速 轉/分	負荷 馬力	运转時間，時：分
1	1000	怠轉	0:30
2	1000	10	1:30
3	1400	20	2:00
4	1800	30	2:00
		共經時間	6:00

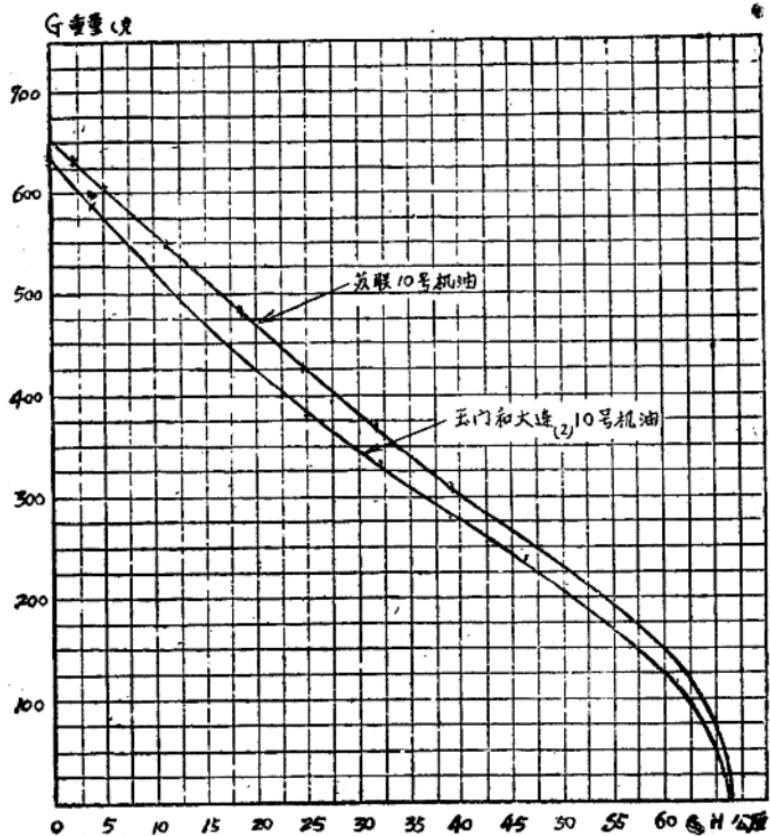


圖 3 加入油底壳机油重量与油面高度变化曲綫
ЗИС-120发动机 $G=f(H)$

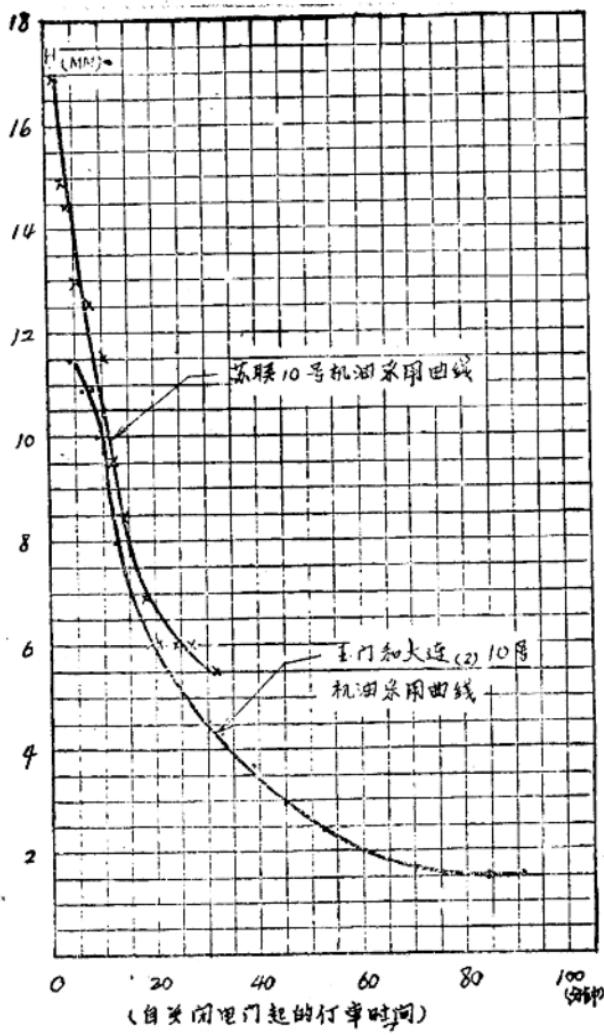


圖 4 油面高度与停車時間关系曲線

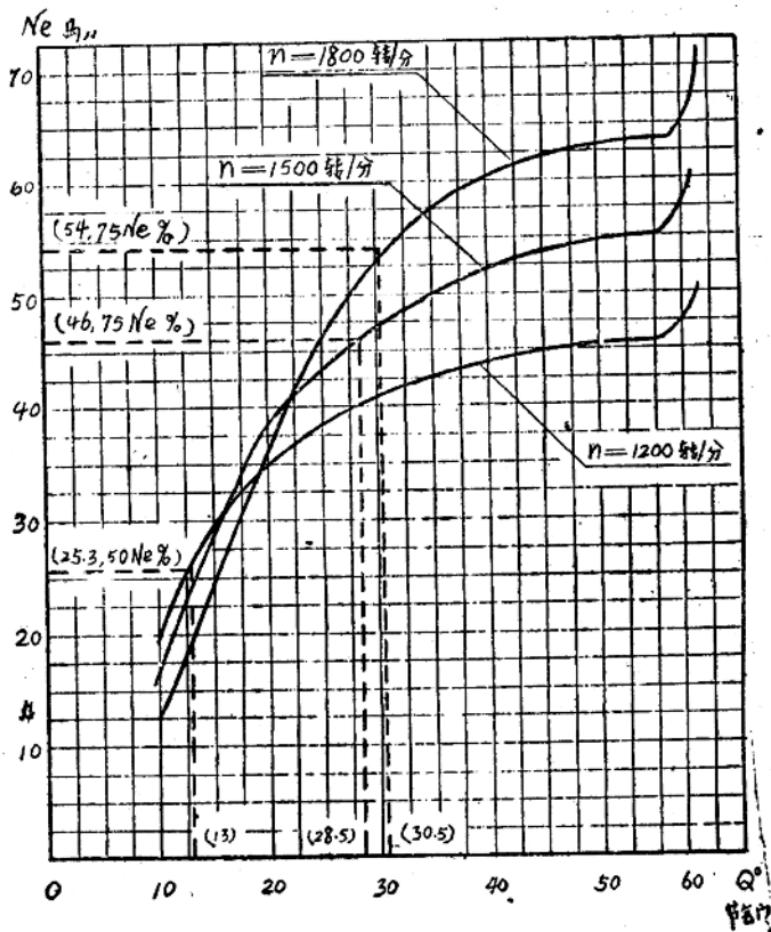


圖 5 节流特性曲綫
吉斯 120 發动机 $Ne = f(Q)$

走合运转完畢后，进行 1500 轉/分，全負荷点火提前角調整試驗，确定最佳的提前点火初置角，在此位置进行外特性試驗及 1200, 1500, 1800 轉/分的节流特性試驗。根据試驗結果繪出节流特性曲線(以节气門軸角为座标)，如圖 5。从圖中曲線可以查得，在不同需要的轉速及負荷条件下，化油器节器門軸角的位置应如表 5 所示。

表 5

轉速 轉/分	最大功率馬力 (油門全开)	需要負荷	需要負荷時 功率(馬力)	节气門軸 角
1200	51.6	50%	25.3	13
1500	61	75%	46	28.5
1800	72	75%	54	30.5

以后在各个应用試驗中，發动机按表中不同条件工作时，預先將节气門軸放在表列位置，然后再調節負荷至需要的轉速，所得負荷适为需要的百分比。

(3)第一个阶段应用試驗經過：

1956 年 12 月 10 日起正式开始大連(1) 10 号机油 100 小时应用試驗，至 12 月 14 日完畢。在試驗過程中，共停車 10 小时(包括取样及檢查發动机所必需的停車時間在內)。由于試驗人員对于机器的操作管理还不够熟悉，中途發生故障及停車次数較多。在第三循環時，因点火提前角变动，負荷降落較大，但其余各次循環，基本上是稳定的。

本次試驗时空气預热箱上的空气进口，接在外面，曲軸箱通風出口用小內徑的橡皮管接至預热箱上的小孔。發現通風橡皮管內常有机油积存，有时流入預热箱，有时阻碍了通