

技工学校教材

蒸汽机車牽引及操縱

全国技工学校教材編审委員會

鐵道部教材編審組編

人民鐵道出版社

技工学校教材

蒸汽机車牽引及操縱

全國技工學校教材編審委員會

鐵道部教材編審組編

人民鐵道出版社

一九六一年·北京

本書扼要地闡述了蒸汽機車牽引計算基礎知識（牽引力、運行阻力、制動力）、重點理論和實際運用中的基本問題，以及其主要計算方法，並結合蒸汽機車操作規程和現場實際經驗，全面地介紹了有關蒸汽機車的操縱問題，內容着重在操縱技術方面以及理論與實際的聯繫。另外還介紹了有關蒸汽機車操縱、操作上的必要知識。

本書除供作培养蒸汽機車乘務員的教材外，還可供在職機車乘務員及機務段技術人員學習與參考之用。

主編單位：錦州、柳州、綏化、石家庄、鄭州、大連等技工學校。

技工學校教材

蒸汽機車牽引及操縱

全國技工學校教材編審委員會

鐵道部教材編審組編

人民鐵道出版社出版

（北京市譚公府17號）

北京市書刊出版業營業許可證出字第010號

新华書店科技發行所發行

各地新华書店經售

人民鐵道出版社印刷廠印

書號 1824開本 787×1092₃₂印張5₅₈插頁1字數135千

1961年10月第1版

1961年10月第1版第1次印刷

印數 0,001—6,100 冊 定價 (8) 0.55 元

目 录

緒論.....	1
第一編 蒸汽機車牽引計算基礎知識	
第一章 牽引計算基礎知識概述.....	3
一 牽引計算學的建立与发展.....	3
二 牽引計算基礎知識的主要研究內容.....	4
三 牽引計算學的特点.....	4
第二章 蒸汽機車性能和牽引力.....	4
第一节 蒸汽機車牽引力的概述.....	4
第二节 汽缸牽引力.....	6
第三节 鍋爐牽引力.....	16
第四节 粘着牽引力.....	23
第五节 机車牽引特性曲線及功率特性曲線.....	28
第三章 列車運行阻力.....	59
第一节 列車運行阻力的概述.....	59
第二节 基本阻力的理論分析.....	62
第三节 計算機車車輛基本阻力的經驗公式.....	65
第四节 附加阻力.....	72
第五节 列車運行阻力的計算.....	77
第六节 減少列車運行阻力的措施.....	80
第四章 列車制动力.....	82
第一节 列車制动力的概述.....	82
第二节 閘瓦与車輪的摩擦系数.....	83
第三节 閘瓦压力.....	85
第四节 列車制动力的計算.....	89
第五节 列車制动力的簡化計算方法(或称換算法).....	93

第二編 蒸汽機車操縱

第五章 出庫与发車准备	106
第一节 庫內作业	106
第二节 出庫与挂車	107
第三节 发車准备	110
第六章 发車和途中作业	111
第一节 发車时調整閥和回动手把的操纵	111
第二节 途中操纵作业	114
第七章 机車操纵的必要常識	137
第一节 移动机車时的注意事项	137
第二节 空轉及撒砂	137
第三节 旅客列車的暖汽供应	141
第八章 机車到达終点站后的处理及机車状态預报	143
第一节 机車到达終点站后的处理	143
第二节 机車状态預报	144
第九章 制动机使用常識	145
第一节 制动机操纵的原则	145
第二节 制动时的排风时间与缓解时的充风时间	146
第三节 过量供给和自然减压，再制动和再缓解	149
第四节 正确判断停車位置的方法	151
第十章 制动机操纵	154
第一节 旅客列車制动机操纵法	154
第二节 貨物列車制动机操纵法	163
第三节 其他有关制动問題	168
附录	175
調車作业	175

緒論

“牽引計算及操縱”是專門研究列車在力的作用下沿軌道運動，及與其有關的一切應用問題的科學。它以力學為基礎，並對實際經驗和科學試驗所積累的資料進行分析、研究與歸納，和系統地闡明機車在牽引列車過程中的各種現象和原理，從而解決鐵路運營上（決定鐵道運營指標如：牽引重量、運行時間、燃料消耗定額和運行速度、合理選擇各線使用的機車類型及研究最有利的機車操縱方法等）和設計上的技術問題與技術經濟問題，提高鐵路通過能力、運輸能力及降低基建投資等。

“牽引計算及操縱”是理論與實際密切結合的科學，它對鐵路運輸應該起決定性的指導作用，但在半封建、半殖民地的舊中國時代，在國民黨反動統治之下，我國鐵道科學技術處於非常落後的狀態。牽引計算及操縱都只是因襲資本主義國家一些陳舊落後的東西，阻礙著我國鐵道科學技術的發展。自從中華人民共和國成立以後，在中國共產黨的正確領導下，鐵路工人發揮了勞動積極性和創造性，總結了優秀司機們的先進經驗，並在蘇聯的无私援助下，進行了一系列的牽引熱工試驗和阻力試驗，從而制定了和我國具體情況相結合的蒸汽機車牽引計算規程，使我國的列車牽引科學踏上了獨立發展和世界先進水平的道路（對舊型機車如ㄅ和ㄉ的技術改造及和平、建設、人民等新型機車的設計與製造，都是與應用機車牽引熱工試驗資料分不開的）。

為了充分發揮機車的牽引能力，經濟地使用燃料，提高鐵路運輸能力，進一步開展“1—5—1”、“百萬噸”、“安全正點立功”等紅旗競賽運動，保證列車安全、正點和多拉快跑，正確地駕駛和操縱方法對上述要求就有着極為重要的意義。雖然牽引計算為列車操縱提供了重要的理論基

础，和研究了有效利用机車功率的条件，但操纵技术仍然是一项复杂而又细致的工作，是司机技术作业能力综合的、全面的体现。它不但要求彻底熟悉机车的构造和性能，而且要求熟练地掌握各项工作方法和熟悉一切有关规章制度，以便在列车运行中正确、迅速地判断所发生的情况，采取必要的措施，以满足列车正常运行的要求。

建国十余年来，全国铁路工人在党的领导下，和全国工人阶级一道，发挥了无穷的智慧，创造了无数的光辉事迹，不断地提高列车牵引重量和技术速度，使机车运用效率达到了空前的水平。尤其是全国机车的旗帜，“毛泽东号”机车组，以及英雄司机郑锡坤、李绍强、孟繁本等先进事迹，给我们树立了范例。

在党的总路线、大跃进和人民公社三面红旗的光辉照耀下，为了完成和提前超额完成党和国家交给的光荣而艰巨的运输任务，机车乘务人员必须进一步学习毛主席著作，提高政治理论水平和无产阶级思想觉悟；学习先进工作方法，提高业务技术能力；“破除迷信，解放思想”，树立敢想敢干的共产主义风格；严格遵守铁路技术管理规程及一切有关规章制度；团结一致，搞好大协作，不断地改进与创造新的、先进的工作方法和操作技能。为把我国迅速建成一个具有现代工业、现代农业、现代科学文化的社会主义强国而奋斗。

第一編 蒸汽机車牽引計算基礎知識

第一章 牽引計算基礎知識概述

一、牽引計算學的建立与发展

牽引計算學是機車理論與實際結合最密切的一門實用科學，它不但對鐵路運輸和鐵路設計起着決定性的指導作用，並為現有機車改造及設計與機車操縱方法的改善提供了有利的參考資料。

我國解放後，在中國共產黨和毛主席的英明領導下，鐵路運輸事業也和其他事業一樣，在社會主義經濟建設中飛躍發展，特別是1958年大躍進以來，鐵路運輸的技術隨着全國勞動人民的勞動積極性和創造性的高度發揮創造出了空前的成績。例如，解放前舊型 DF_1 機車在京津間的規定牽引重量不過1870噸，解放後在五大幹線上已逐漸提高到3200噸，還經常超軸牽引，有的先進乘務人員還創造了4000噸以上的記錄；同時，萬噸公里耗煤量也在迅速下降。1954年以來，在蘇聯牽引計算專家的幫助和指導下，開始在大連鐵道科學研究所機車定置試驗台上進行解放型蒸汽機車牽引熱工試驗，其後又在線路上進行蒸汽機車和車輛阻力試驗，同時陸續試出解放、 JF_6 、勝利及新造人民型、建設型、和平型等各種機車的全部牽引熱工性能曲線，試出了各主型客貨車輛的阻力曲線，為我國蒸汽機車牽引計算打下了基礎。此外，由鐵道部牽引計算規程編纂委員會根據我國具體情況結合科學試驗研究，編制出“蒸汽機車牽引計算規程”，統一規定牽引計算方法和主要標準，解決了鐵路運營和設計中許多重要問題。所有這些，都標誌着我國列車牽引科學在黨的正確領導和蘇聯的無私幫助下，已經踏上了獨立發展的道路，並正沿着世界上最先進的社會主義科學道路前進。

二、牽引計算基礎知識的主要研究內容

(一) 研究蒸汽機車牽引列車過程中所發生的與列車運行有關的力及其分力：

1. 机車牽引力——由于机車熱能變換推車輪旋轉，以及動輪荷重所給予軌面的作用，因而引起軌面對輪周的水平反作用力，使机車產生“位移”，即牽引列車運行的力；
2. 運行阻力——列車運行中，阻止列車運行的客觀存在的水平作用力；
3. 制動力——通過制動裝置，人为的控制列車運行的阻力。

(二) 根據蒸汽機車汽機、鍋爐、粘着能力三個部分，對牽引力限制的相互關係，結合起來研究機車的牽引特性——機車牽引特性曲線圖的分析；及機車功率的計算、分析，以便進一步理解蒸汽使用和燃料消耗的經濟性。

(三) 研究與找出提高機車牽引力、制動力和減少運行阻力的措施，給蒸汽機車操縱提供理論根據。

三、牽引計算學的特點

牽引計算學的特點是：以力學為基礎，以實際經驗、試驗資料為根據，為理論與實際結合最密切、有着嚴格系統性的一門實用科學，它表現在計算公式和主要計算數據大部分是從試驗中研究出來的。

為了便於解算和避免錯誤，盡量採用圖解法和計算表格；有時並用試驗曲線代替公式進行解析。

第二章 蒸汽機車性能和牽引力

第一节 蒸汽機車牽引力的概述

機車牽引力是由機車本身利用蒸汽作功所引起的外力。它是用來加速列車和克服列車運行阻力以牽引列車運行的力。

量。这个外力发生在鋼軌与机車动輪踏面的接触点（实际是面），所以叫作机車动輪周牵引力，简称輪周牵引力或机車牵引力。

蒸汽机車牵引力是这样产生的：利用鍋炉中的水为媒介，吸收燃料燃燒的部分热量使之变为压力蒸汽的热能，再通过汽机把压力蒸汽所含的部分热能轉化为机械功，并傳送到机車动輪輪周使它作用到軌面上，这样就引起了鋼軌面对机車动輪踏面的反作用力。这个反作用力就是牵引力。

因此，蒸汽机車牵引力的大小受到机車下列三个变能部分工作能力的限制：

1. 受机車鍋炉蒸发蒸汽能力的限制；
2. 受汽机工作能力的限制；
3. 受鋼軌面所能給与車輪反作用力的能力的限制。

在一定的工况下决定蒸汽机車牽引力的大小时，应先分別求出在这一条件下受鍋炉蒸发蒸汽能力限制的、受汽机能力限制的及受动輪与軌面間粘着能力限制的机車牽引力；三者中的最小值就是該机車在这一条件下的最大牽引力。

在設計蒸汽机車时，这三种工作能力必須适当地配合。如果其中有某种过大或过小，都会影响它自己或其他两种工作能力的充分利用。

在牽引計算里，简称按汽机能力确定的牽引力为汽缸牽引力；简称按鍋炉蒸发蒸汽能力确定的牽引力为鍋炉牽引力；简称按动輪踏面与軌面間的粘着能力确定的牽引力为粘着牽引力。換句話說，它們分別表示受汽缸、鍋炉或粘着能力限制的机車牽引力。

必須指出汽缸牽引力、鍋炉牽引力和粘着牽引力，这三种按不同变能部分工作能力确定的机車牽引力，都是作用在机車动輪踏面上的外力。絕對不能将“汽缸牽引力”理解为作用在汽缸里的牽引力，或将“鍋炉牽引力”理解为作用在鍋炉內的牽引力。这三种牽引力概念是用来比較三个变能部分的工作能力的。这是在开始学习牽引計算学时，應該首先

明确的重要关键問題。

除了上述三种机車牵引力概念之外，对应于蒸汽机車机械功傳送过程中的三个主要阶段，牵引力可有下述三种概念：

1. 动輪周指示牵引力 F_i (简称指示牵引力)，是一种假想的动輪周牵引力。这就是假想蒸汽在汽缸內所作的指示功百分之百地毫无机械損耗地傳送到动輪周。这时作用在动輪踏面上的切綫反作用力为指示牵引力 F_i 。

2. 輪周牵引力或切綫牵引力 F_k 是实际作用在动輪踏面上的切綫反作用力。实际上机械功由汽缸傳送到动輪踏面的过程中不可避免地会发生机械摩擦損耗，所以輪周牵引力总是小于指示牵引力。它們的差就是汽机的机械摩擦損耗。于是輪周牵引力

$$F_k = F_i - W'_k = F_{k\eta_k} \text{ 公斤},$$

式中 W'_k ——开汽运行时汽机的机械总阻力 (公斤)；
 η_k ——汽机机械效率 (%)。

3. 后钩牵引力 F_n 是蒸汽机車后钩实际的牵引力。由于机車在运行中自身要消耗一部分牵引力用于克服机車的总全阻力 W'_n ，所以在等速运行时

$$F_n = F_k - W'_n.$$

在机車牵引力概念中，輪周牵引力 F_k 是基本的，通常計算中都以它为依据。

第二节 汽缸牽引力

一、汽缸牽引力的計算

汽机是蒸汽机車发生牵引力的原动机，一定的汽机基本上决定了机車汽缸牽引力的大小。蒸汽机車現代化改造，如果不改变汽机和动輪直徑的設計尺寸及提高蒸汽的压强和溫度，那末汽缸牽引力将不会有显著的提高。这道理将由公式 (2-6) 得到說明。

鍋爐內的蒸汽进入汽缸推动轆轤，通过轆轤杆、十字头、搖連杆、曲拐銷等机械的傳動使動輪旋轉。假設在傳動過程中沒有絲毫摩擦損耗，那麼蒸汽在汽缸內所作的功將完全等于動輪周指示牽引力所作的功。

設：

d ——汽缸內徑（厘米）；

d_m ——汽缸轆轤杆直徑（厘米）；

l ——汽缸轆轤行程（厘米）；

p_i ——汽缸轆轤在往返各一行程中，平均接受的有效蒸汽压强，簡稱平均指示压强（所謂有效蒸汽压强在本書內應理解為有效推動轆轤移動的蒸汽压强。例如轆轤面一側受到瞬時压强 8 公斤/厘米²，同時它的另一側受到 1 公斤/厘米²，則轆轤在此瞬時所受的有效压强為 7 公斤/厘米²；不應理解為傳送到動輪周的假想有效压强）。

1. D ——動輪直徑（厘米）；

F_i ——動輪周指示牽引力（公斤）。

動輪滚动一周， F_i 所作的功為 $F_i \pi D$ ；同時在每個汽缸轆轤往返一次（兩個行程）中，蒸汽所作的功為 $\frac{2\pi}{4} \left(d^2 - \frac{d_m^2}{2} \right) p_i l$ 。倘若機車有 n_u 個單脹式汽缸，那末根據這兩種功相等的條件，就得出假想的動輪周平均指示牽引力

$$F_i = \frac{n_u \left(d^2 - \frac{d_m^2}{2} \right) p_i l}{2 D} \quad (2-1)$$

一般雙汽缸（單脹式）機車：

$$F_i = \frac{\left(d^2 - \frac{d_m^2}{2} \right) p_i l}{D} \quad (2-2)$$

從全國主型蒸汽機車的資料統計計算，轆轤杆橫斷面積約等於汽缸轆轤面積（一側）的 3%。因此一般計算 F_i 時可采用下式：

$$F_i = 0.985 \frac{n_u d^2 l}{2 D} p_i, \quad (2-3)$$

双汽缸单胀式蒸汽机車：

$$F_i = 0.985 \frac{d^2 l}{D} p_i. \quad (2-4)$$

因为汽缸轉輪的功在傳送到動輪周的过程中，其中一部分为机械摩擦阻力所消耗，所以实际的動輪周平均汽缸牽引力 F_k （本編以后提到的牽引力，如果不另加說明，都是指平均牽引力）要比假想的動輪周指示牽引力 F_i 小，如前所述，動輪周的实际汽缸牽引力为

$$F_k = F_i \eta_{\text{牵}},$$

将式 (3) 代入，得

$$F_k = 0.985 \frac{n_u d^2 l}{2 D} p_i \eta_{\text{牵}}. \quad (2-5)$$

平均指示压强 p_i 可以作为鍋炉定压 p_k 的函数表示：

$$p_i = p_k \xi,$$

因而

$$\xi = \frac{p_i}{p_k},$$

式中 ξ 称为指示压强系数。

以 $p_k \xi$ 代替 p_i ，則式 (2-5) 变为

$$F_k = 0.985 \frac{n_u d^2 l}{2 D} p_k \xi \eta_{\text{牵}}. \quad (2-6)$$

对于一定型式的机車來說， $0.985 \frac{n_u d^2 l}{2 D}$ 是一个常数。它基本上决定了机車牽引力有其一定的最大范围，就好象是由它規定了牽引力的規模似的。因此将 $0.985 \frac{n_u d^2 l}{2 D} p_k$ 的值称为模数牽引力，并用 M 代表。于是

$$F_k = M \xi \eta_{\text{牵}}, \quad (2-7)$$

$$F_i = M \xi,$$

或

$$F_k = M \eta_{\text{牵}}.$$

η_a 和 ξ 在牵引力计算和机车设计中是两个很重要的数值，以后将分别阐述。它们的大小随着机车性能、操纵方法和列车速度而变化，可从试验中得出 $\xi = f(\rho, V, \varepsilon)$ 和 $\eta_a = f(\rho, V, \varepsilon)$ 两种特性曲线。铁道部铁道科学研究院已将主型蒸汽机车的这两种特性曲线试出，见图2—1到图2—10。从主型机车的这两种特性曲线中，可以得出这样的一般概念：机车在大开调整阀、低速度、大遮断比时的平均 ξ 值可取为 0.9， η_a 可取为 0.95。因而在概略计算蒸汽机车的最大汽缸牵引力时，可使用下式（不考虑转向架杆面积）：

$$F_k \approx \frac{0.85 n_a d^2 l p_k}{2 D} \quad (2-8)$$

例如，解放型蒸汽机车的动轮直径为 137 厘米，汽缸直径为 58 厘米，行程 l 为 71 厘米，锅炉汽压为 14 公斤/厘米²，汽缸是两个。在一般概略计算时，最大汽缸牵引力

$$F_k = \frac{0.85 \times 2 \times 58^2 \times 71 \times 14}{2 \times 137} = 20746 \text{ 公斤}$$

模数牵引力

$$M = \frac{0.985 \times 2 \times 58^2 \times 71 \times 14}{2 \times 137} = 24041 \text{ 公斤}$$

二、指示压强系数

指示压强系数 ξ 受许多因素的影响，其中主要是与遮断比 ε 、调整阀开度 ρ 和速度 V 有较大的关系。

1. 蒸汽从锅炉流入汽缸的全部过程中，汽流与通路壁间的摩擦及蒸汽分子间的内部流阻所损失的压力，称为蒸汽流动减压。 ξ 的大小主要与调整阀开度、过热管总断面积及汽缸转向架速度有关。调整阀全开、低速运行时，压力降低的损失最小；反之，汽流受到的流动阻力较大，压力降低也较大。因此，在操纵机车时要大开调整阀，以减少压力降低的损失。

2. 在进汽过程中的压力降低，主要与蒸汽质量、遮断

比及轉速速度有關。過熱溫度高，則蒸汽進入汽缸後的凝結損失和熱交換損失小；轉速速度低及使用大遮斷比時，蒸汽在進汽過程中的抽絲減壓小，因此壓強系數較大。

此外，還與汽缸排氣壓力有關。排氣壓力過大時，則阻力大，從而降低汽缸有效壓強(P_i)值。排氣壓力主要與廢氣噴口面積和一定時間內排出的廢氣流量有關。廢氣流量愈大，排氣阻力也愈大。廢氣噴口的斷面面積愈大，排氣阻力就愈小，因而排氣壓力也愈小。但是如果噴口面積過大，通風就會過弱以致影響燃燒狀態，使排氣的工作質量降低。因此，調整廢氣噴口面積在提高牽引力和節省燃料等方面都是很重要的研究項目，也是很複雜的研究工作。

圖2—1至圖2—6是由鐵道部鐵道科學研究院試驗出來的和平、建設、解放、KD、勝利等主型蒸汽機車在滿開調整閥時， ξ 值與遮斷比 ε 及速度 V 的關係曲線。

蒸汽機車的 ξ 值必須從試驗中得出，才能正確地表達它的變化特性，不宜使用一般的計算公式或其他方法求算。分析比較 ξ 值的試驗結果，很明顯地說明我國自制的和平型、建設型和人民型蒸汽機車的設計質量都遠遠超過舊有的解

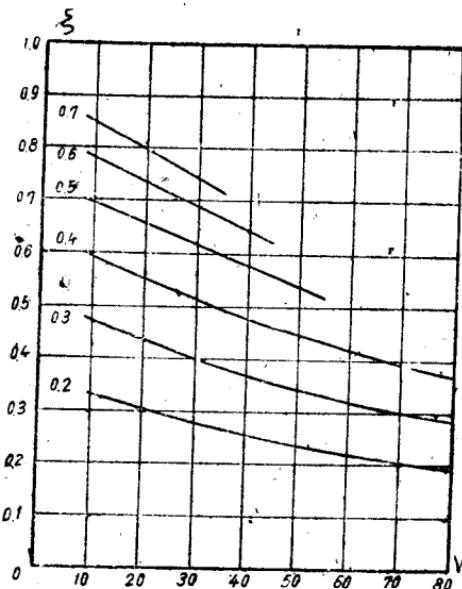


圖2—1 和平型蒸汽機車 $P = 1$ 時，指示壓強系數
按不同遮斷比 ε 與速度 V 的關係曲線。

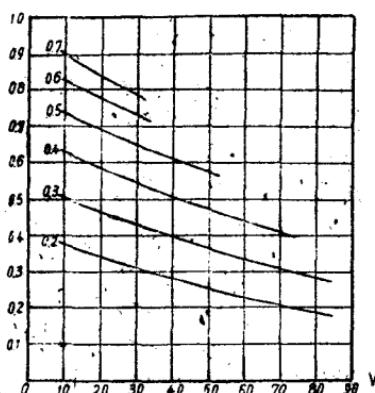


图2-2 建设型蒸汽机车 $P=1$ 时，指示压强系数 ξ 按不同遮断比 ϵ 与速度 V 的关系曲线

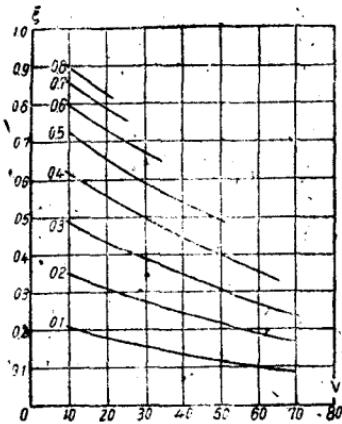


图2-3 解放型蒸汽机车 $P=1$ 时，指示压强系数 ξ 按不同遮断比 ϵ 与速度 V 的关系曲线

放、KD₁ 等型机车，表现在相对应的 ξ 值较大，特别在高速时更大。

三、汽机机械效率

蒸汽机车开汽运行时的汽机机械效率 η_m ，是实际牵引力 F_k 与假想没有机械阻力的牵引力 F_i 的比值。于是

$$\eta_m = \frac{F_k}{F_k + W'_m} = \frac{F_k}{F_i} \quad (2-9)$$

从曲綫图求出 p_i ，按式 (2-3) 算出 F_i ，从机車試驗台或动力試驗車的动力計測出 F_k ，即可算出 η_m 值。 η_m 值在牽引試驗的計算中用来修正 F_i 和 F_k 曲綫。在进行牽引計算中很少用它，因为机車牵引力 F_k 已經不包括汽机阻力在內。但是这并不等于說它不重要。

机車閉汽运行时的汽机阻力 W_m 与开汽运行时的汽机阻力 W'_m 不一样。在牽引計算中 W'_m 值是很重要的数据，因为列車經常会遇到閉汽运行（这些問題将在第三章說明。这里只說明 W'_m 与 W_m 在作用上是两种不同的数据，以提起初學

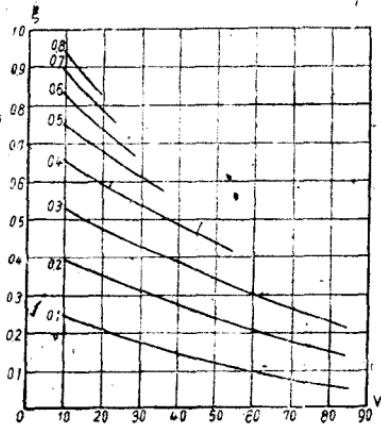


图2-4 KD7型蒸汽机车 $P=1$ 时，指示压强系数 ϵ 按不同遮断比 ϵ 与速度 V 的关系曲线

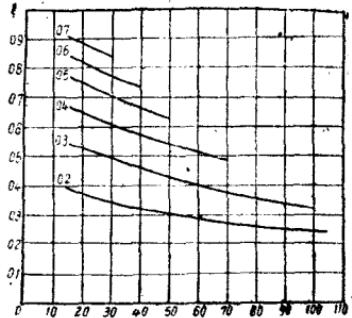


图2-5 人民型蒸汽机车 $P=1$ 时，指示压强系数 ϵ 按不同遮断比 ϵ 与速度 V 的关系曲线

者的注意）。

汽机的机械阻力主要是与油脂及气温有关，与操纵方法或运行速度的变化关系不大。它比牵引力 F_k 值小得多，可以说基本上是一个变化很少的数据。又因蒸汽机车牵引力随速度增加或遮断比减少而下降的程度比较快，所以机械效率 η 在大遮断比或低速时比较高，在小遮断比或高速时比较低。图2-7~图2-10是铁道部铁道科学研究院试验出来的我国主型蒸汽机车的汽机机械效率曲线。从图中可以看到：

在大遮断比及低速时汽机机械效率约在94~96%间，在小遮

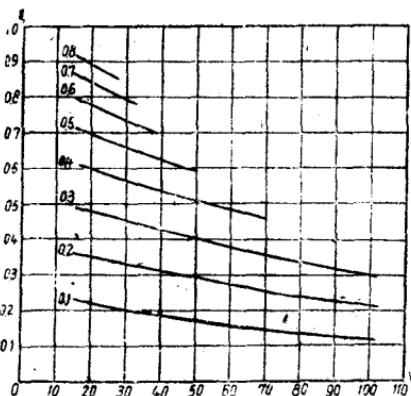


图2-6 胜利型蒸汽机车 $P=1$ 时，指示压强系数 ϵ 按不同遮断比 ϵ 与速度 V 的关系曲线