

鐵路員工技術手冊第六卷第十一冊

# 牽引計算

苏联铁路员工技术手册编纂委员会编

人民铁道出版社

铁路員工技术手册第六卷第十一冊

# 牽引計算

苏联铁路員工技术工种竞赛委员会編

潘世子

人民鐵道出版社

一九五七年·北京

# 鐵路員工技術手冊

鐵路員工技术手册一書，是苏联铁路工作人员必备的書籍，本社將第六卷譯文分十一冊出版。

本冊系根据苏联交通部頒佈的「牽引計算規程」編寫的，它反映了在列車牽引与机車試驗方面所做的科學研究工作，其中並列举了所有各种牽引（寬軌和窄軌）——蒸汽机車、內燃机車和电力机車的計算資料，可供机車制造、运用和修理部門工程师、技术員查考及研究之用，还可供机車專業學習上的參考。

第六卷主編者： В. Н. 索洛古保夫

## 鐵路員工技术手册第六卷第十一冊

### 牽引計算

ТЕХНИЧЕСКИЙ СПРАВОЧНИК ЖЕЛЕЗНОДОРОЖНИКА  
ТОМ 6

ПОДВИЖНОЙ СОСТАВ

苏联铁路員工技术手册編纂委員会編

苏联国家铁路运输出版社（1952年莫斯科俄文版）

ТРАНСЖЕЛДОРИЗДАТ

Москва 1952

華世寧 譯

人民鐵道出版社出版

（北京市霞公府17號）

北京市書刊出版業營業許可證字第010號

新 华 書 店 發 行

人民鐵道出版社印刷厂印

（北京市建國門外七聖廟）

書號 839 开本850×1168 $\frac{1}{2}$  印張 5 $\frac{1}{2}$  插頁 1 字数 143 千

1957年10月第1版

1957年10月第1版第1次印刷

印数 0001—977 冊 定价 (10) 1.00元

## 目 录

总 論.....	1
作用於列車上的力.....	8
列車运行方程式和解算方法.....	70
制动的問題.....	100
列車运行速度和時間的計算.....	108
机車对蒸汽、水、燃料和電能的消耗量.....	131
窄軌蒸汽機車的牽引計算.....	162

## 牽引計算

### 總論

牽引計算是应用力学的一部分，它的目的是要根据：a）理論力学的一般規律；b）專門佈置的机車牽引試驗和c）运用中的經驗和先进革新者在操縱列車方面的經驗，来实际解决与列車运行有关的問題。

牽引計算包括：a）作用於列車上的各种力的确定（机車牽引力，列車运行的阻力，制动力）；b）組成並且解出在各种力的作用下的列車运行方程式。解出列車运行方程式，結果就完成了列車重量的計算、列車在区间运行所需時間的确定，和各种制动問題的解决；c）机車机械功的确定；d）水、燃料和能消耗量的确定；e）所有其他和計算有关問題的解决。

在铁路运输上的牽引計算，由交通部批准的特殊的『牽引計算規則』加以規定。

在牽引計算中，計算到1%可以認為在所有情況下都已經有足够的准确性，而使用25公分長的計算尺是完全許可的。

在牽引計算中，牽引力、阻力和制动力計算到50公斤为止的整数；單位重量（удельная сила）—以每吨若干公斤計，算到一位小数；电流—到5安的整数为止；速度—以每小时若干公里計，算到一位小数；距离—在線路断面的每單元（элемент）內以公尺計，並在計算区间距离时以公里計，算到兩位小数（以10公尺計）；坡度（上坡和下坡）—以千分数計，算到一位小数；列車重量（除郊区列車外）—算到50吨整数为止，而郊区列車—到10吨整数为止；水的消耗量—到50公斤整数；燃料消耗量—到10

公斤整数；电能消耗量一到10吨小时；区间时间一以分钟计，而对时常停車的列車計算到半分鐘，並对郊区电力列車的电动車輛到 $\frac{1}{4}$ 分钟；發熱溫度一到 $1^{\circ}\text{C}$ 。

在用圖表来表示原始数据及牽引計算結果的一个变数与另一个变数的关系时，應該：a）把正的数值放在右面或上面，負的放在左面或下面；b）任何一个圖表必須有代表零的橫座标軸綫和代表零的縱座标軸綫，以及整張的格子；c）对縮尺的选择，應該使在用有公厘的米达尺来决定变数的值时（在格子之間）不遭遇困难；d）座标軸綫比其他格子綫画得較粗；e）在座标軸綫上写上变数的字母符号。

为了避免錯誤，以及易於閱讀和审查，在牽引計算中所遇到的变数的值和計量單位，應該採用表1所列举的变数的值和計量單位的縮写符号。

牽引計算中所採用的符号和縮写

表 1

符 号	計 量 單 位	意 义
A	公斤	在运行中从煤水車里所消耗的水量
A	吨小时	电力机車在受電架（пантограф）上的电能总消耗量
a	瓦小时/103吨公里	电力机車在受電架上（每千吨公里总重）的电能消耗量
$A_u$	公里/小时·小时	加速度，以每小时的公里/小时計
$A_m$	公里/小时·分鐘	加速度，以每分鐘的公里/小时計
$A_c$	公里/小时·秒	加速度，以每秒鐘的公里/小时計 $A_u = 60A_m = 3600A_c$
$A_m$	公尺 <sup>3</sup>	煤水車的水槽容量
$\Sigma t$	公斤	因注水器溢水、澆煤、灰箱和烟箱內冲水而从水槽內消耗的水量
$B_K$	公斤	蒸汽机車汽机所消耗的湿的或者过热的蒸氣量
$B_K$	公斤	蒸汽机車按鍋爐計算的蒸氣消耗量
$B_{KG}$	公斤	蒸汽机車按鍋爐計算的标准蒸氣消耗量，也就是从鍋爐內消耗的湿的或者过热的蒸氣折合为含热量640仟卡/公斤的蒸氣量
$\Sigma g$	公斤	蒸汽机車附屬机件所消耗的湿的或过热的蒸氣量

符 号	計 量 單 位	意 义
B <sub>m</sub>	公斤	由於制瓦的作用而發生的列車制动力
B <sub>кн</sub>	公斤	由於倒开汽(контроль)而發生的列車制动力
B <sub>мп</sub>	公斤	电力制动的制动力
b <sub>m</sub>	公斤/吨	由於附瓦的作用而發生的單位重量的制动力 $b_m = \frac{B_m}{P+Q}$
C	公斤/小时	蒸汽机車每小时的实际燃料消耗量
C <sub>д</sub>	公斤/小时	内燃机車主发动机每小时的燃料消耗量
C	—	牵引电动机的串联
C <sub>П</sub>	—	牵引电动机的串-并联
c	公尺/秒	轉速平均速度
D	公厘, 公分	机车动輪在滾轉圓周处的直徑
D <sub>к</sub>	公斤/小时	蒸汽机車鍋爐每小时的蒸發量
d	公厘, 公分	單機汽机的或内燃机的汽缸直徑
d <sub>в</sub>	公厘, 公分	高压汽缸直徑
d <sub>н</sub>	公厘, 公分	低压汽缸直徑
d <sub>м</sub>	公厘	轉速直徑
d <sub>км</sub>	公厘	轉速尾桿直徑
E	公斤	实物燃料(натуральное топливо)总消耗量
E <sub>к</sub>	公斤	在运行中实物燃料的总消耗量
E <sub>ст</sub>	公斤	在停車时实物燃料的总消耗量
E <sub>у</sub>	公斤	标准燃料(установочное топливо)的总消耗量
e	公斤/万吨公里	每方总重吨公里实物燃料的消耗量
e <sub>у</sub>	公斤/万吨公里	每方总重吨公里标准燃料的消耗量
e	—	自然对数的底數
F	公斤	牵引力
F'	公斤	牵引力的瞬息数值
F <sub>и</sub>	公斤	傳到机车动輪輪周上的指示(虚拟的)牵引力
F <sub>к</sub>	公斤	切線牵引力, 或者在机车动輪輪周上的牵引力
F <sub>ко</sub>	公斤	一个发动机发生在輪周上的(切線的)牵引力
F <sub>д</sub>	公斤	动力試驗牵引力, 就是用动力試驗車計量的牵引力
F <sub>н</sub>	公斤	在列車等速运行时机車車輛上的牵引力
f <sub>к</sub>	公斤/吨	单位重量(每一吨列車重量)切線牵引力
G <sub>д</sub>	公斤/分鐘	内燃机車发动机每一分鐘的燃料消耗量
H	公尺 <sup>2</sup>	鍋爐的蒸發面積(和水接触的一面)
H <sub>о</sub>	公尺 <sup>2</sup>	过热面積(和气体接触的一面)

續表 1

符 号	計 量 單 位	意 义
$I_T$	安	发电机电流量
$I_S$	安	牵引电动机的励磁电流量
$I_d$	安	牵引电动机的电流量
$I_{ep}$	安	在某一時間間隔內的平均电流量
$I_e$	安	电力机车电动机需要的总电流量
$I_a$	安	电枢(якорь)电流量
$i$	%	坡度(上坡或下坡)以千分数計；在数字以前的“+”号代表上坡，“-”号代表下坡
$i_n$	%	換算坡度(上坡或下坡)，就是，包括了弯道的影响， $i_n = i + v_r$
$i_p$	%	限制坡道(расчтный подъём)的坡度，就是列车按照固定的計算速度經過的並且按照它來計算列车重量的上坡道坡度
$i'_e$	%	区段縱断面調直后的坡度(上坡或下坡)
$i'_n$	%	在調直后的区段内代替弯道的上坡道坡度
$i_e$	%	調直后的区段(包括代替弯道的上坡道)的坡度， $i_e = i'_n + i'_e$
$\Delta i$	%	調直区段坡度和原来这一單元坡度差数的絕對值
$K$	吨	一塊開瓦上的压力
$K_p$	吨	一塊開瓦上的計算压力
$L$	公尺，公里	区段長度
$l$	公厘，公分	轉浦行尾長度
$l_e$	公尺	列車長度
$M$	公斤	蒸汽机車汽缸引力的模數
$M$	公斤公尺	轉子(ротор)上的力矩
$N_i$	马力	机車的指示功率
$N_k$	马力	机車在輪周上的(切線的)功率
$N_n$	马力	机車車鉤上的功率
$N_e$	马力	內燃机車发动机軸上的功率
$N_r$	马力	发电机在端錠上的功率
$n$	—	單機蒸汽机車或內燃机汽缸数目
$n_B$	—	复燃蒸汽机車高压汽缸数目
$n_D$	轉數/分鐘	內燃机車发动机每分鐘轉數
$OП-1$	—	牵引电动机磁场第一級減弱
$OП-2$	—	牵引电动机磁场第二級減弱
$P$	吨	机車連同煤水車的計算重量，就是机車和煤水車裝有煤和水的重量

符 号	計 量 單 位	意 义
$P_n$	吨	机车的黏着重量，就是机车分配到动轮轴上的重量
$p_k$	公斤/公分 <sup>2</sup>	汽表指示的锅炉常用气压
$p_i$	公斤/公分 <sup>2</sup>	蒸汽机在汽缸内或内燃机气缸内的平均指示压力
$\Pi$	吨	车轮传达于钢轨的静载重
$\Pi$	—	牵引电动机的并联
$\Pi\Pi$	—	牵引电动机磁场全部励磁
$Q$	吨	列车重量（车輛）
$Q$	公尺 <sup>3</sup> /分鐘	使牵引发动机冷却的空气量
$q$	吨	每辆车的总重
$q_0$	吨	车辆每轴的载重
$R$	公尺 <sup>2</sup>	接触面积
$R$	公尺	弯道半径
$R$	公厘、公分	动轮半径
$r$	公厘、公分	曲拐半径
$r_1$	公厘	牵引电动机轴上的齿輪半徑
$r_2$	公厘	动轮轴上的齿輪的半徑
$S$	公里、公尺	线路长度
$S_m$	公尺	总的（计算的）制动距离
$S_d$	公尺	实际的制动距离，等於总制动距离减去制动机准备作用的时间内所驶过的距离
$S_{nd}$	公尺	制动机准备作用的时间内所驶过的距离
$S_{np}$	公尺	线路弯道区段的长度
$S_e$	公尺	线路断面调查后的区段的长度
$T$	分鐘	时间常数（过热公式的系数）
$t$	小时、分鐘、秒	时间
$t_0$	小时、分鐘	蒸汽机车开着调整阀运行的时间
$t_{p.a.}$	小时、分鐘	蒸汽机车关闭调整阀运行的时间
$t_x$	小时、分鐘	列车在区段内运行的时间
$t_{em}$	小时、分鐘	停靠时间
$t_o$	秒	制动机准备动作的时间
$t_{re}$	°C	外面空气的温度
$\Delta t$	分鐘	时间间隔
$U$	公斤/小时	蒸汽机车每小时蒸汽消耗量
$U$	伏	电压
$U/N_k$	公斤/马力小时	每切线马力每小时的蒸汽消耗量
$U_\theta$	伏	牵引电动机集电器上的电压

續表 1

符 号	計 量 單 位	意 义
$U_3$	伏	电力机车受电架上的电压
$a$	公斤	用蒸汽工作时，汽缸内每噸每一度行程所消耗的蒸气量
$m_n$	公斤/公斤	每公斤燃料的实际蒸气蒸發量
$m_{n0}$	公斤/公斤	每公斤标准煤的标准蒸气蒸發量，等於10.93公斤/公斤
$V$	公里/小时	速度
$V_B$	公里/小时	制动距离开始时的速度
$V_E$	公里/小时	终点的速度
$W_n$	公斤	車列（车辆）总阻力
$W_K$	公斤	作为一列連結着的車輛的列車总阻力
$w_d$	公斤/吨	在不用电运行时电动机和傳动机械所产生的单位重量阻力
$w_a$	公斤/吨	在絕汽运行时蒸汽机车連同煤水車每吨重量的机械阻力
$w_0$	公斤/吨	机车作为車輛的单位重量（若是蒸汽机车就連煤水車在內）的基本阻力
$w_b$	公斤/吨	車輛的单位重量基本阻力
$w_K$	公斤/吨	作为一列連結着的車輛的列車的单位重量总阻力
$w_r$	公斤/吨	由於弯道而产生附加的列車單位重量阻力
$w_m$	公斤/吨	起动时附加的列車單位重量阻力
$w_{m0}$	公斤/吨	机车在动輪輪周上的单位重量机械阻力
$\gamma$	公斤/公尺 <sup>2</sup> 小时	燃料燃燒率，就是每平方公尺爐床面积上每小时燃燒燃料的重量
$\gamma_s$	公斤/公尺 <sup>2</sup> 小时	在运行中的燃料燃燒率
$\gamma_0$	公斤/公尺 <sup>2</sup> 小时	在停車时的燃料燃燒率
$z_m$	公斤/公尺 <sup>2</sup> 小时	按汽机需要的鍋爐蒸發傳熱面蒸發率，就是蒸汽机车汽机對於每平方公尺鍋爐蒸發傳熱面所需要的每小时蒸气消耗量
$z_K$	公斤/公尺 <sup>2</sup> 小时	鍋爐蒸發率，就是每平方公尺鍋爐蒸發傳熱面每小时發生的蒸气的公斤数
$z_{K0}$	公斤/公尺 <sup>2</sup> 小时	同上，但是折合为标准蒸气
$z_0$	公斤/公尺 <sup>2</sup> 小时	在停止时和关着調整閥运行时，和附屬机件所消耗的蒸气相适应的鍋爐蒸發傳熱面的蒸發率
$\Theta$	—	燃料的技术换算当量，就是代替一公斤实物燃料的标准燃料公斤数
$\alpha$	—	在蒸汽机车开着調整閥运行时，考慮到鍋爐蒸氣消耗量大於汽机用气量的系数
$\alpha$	度	弯道中心角，以度数计
$\beta$	—	考慮到过热對於鍋爐蒸發量影响的系数

符 号	計 量 單 位	意 义
$\beta$	—	考慮到注水器漏水的損失和澆煤、沖灰管和烟箱所消耗的水量的系数
$\gamma$	—	考慮到在列車运行时轉動質量影响的系数
$\gamma'$	—	考慮到由於乏汽注水器、混合式給水預熱器和煤水車的冷凝器返回鍋爐內冷凝蒸氣的系数
$\delta$	—	制動壓力系数，就是開瓦壓力与車輪對鋼軌的靜載重的比
$\epsilon$	—	單臥汽机的充滿程度（进汽遮断点）
$\zeta$	公里/小时 <sup>2</sup>	在 1 公斤/吨的力作用於列車上时的列車加速度，以每小时的公里/小时計 ( $A_{\text{q}}$ )。在所有情况下， $\zeta$ 的值可以作为 120 公里/小时 <sup>2</sup> ，在加速时可能的誤差被減适时的誤差所抵銷
$\eta_d$	—	牽引电动机的效率（在它的軸上）
$\eta_e$	—	主電流發电机的效率
$\eta_{te}$	—	齒輪傳動的效率
$\eta_m$	—	从主發动机軸到動輪軸的全部傳動的效率
$\eta_R$	—	鍋爐效率
$\tau_m$	—	汽机的或發动机的机械效率
$\tau_a$	—	电力机車在动輪輪周上的效率
$\theta$	°C	牽引电动机繞圈的計算溫度
$\phi$	—	列車制動系数，等於所有的開瓦对車輪壓力的总和与列車重量的比
$\lambda$	千卡/公斤	標準蒸氣的含热量，等於 610 千卡/公斤
$\mu$	—	齒輪傳達到動輪軸上的傳動比數
$\nu$	—	指示壓力系数，等於比數 $p_i/p_{\text{a}}$
$\rho$	克	調修間的开度，以全开的成数計算
$\sigma$	—	內燃机車發动机每一次噴射的燃料供給量，以克計算
$\tau$	°C	牽引电动机繞圈的过热度，就是繞圈的溫度超过外面空氣溫度的度数
$\tau_{co}$	°C	在試驗台上持久工作情况下牽引电动机繞圈的过热度
$\tau_o$	°C	在計算時間开始时牽引电动机繞圈的过热度
$\tau_o'$	°C	煤水車內水的溫度
$\tau_{num}$	°C	給水預熱器或乏汽注水器供給鍋爐的水的溫度
$\varphi_o$	—	車輪在滾轉时和鋼軌間的摩擦系数
$\varphi_n$	—	開瓦和輪籠間的摩擦系数
$\varphi_{np}$	—	開瓦的計算摩擦系数，等於在開瓦的計算压力 $K_p = 1.75$ 吨时的摩擦系数
$\psi$	—	滾轉的車輪和鋼軌間的物理的黏着系数
$\psi_n$	—	滑動和鋼軌間的計算黏着系数

## 作用於列車上的力

### 牽引 力

機車發動部分借助於鋼軌而產生的、作用於車輪中心並使車輪圍繞着它和鋼軌接觸點而轉動的力，叫作牽引力。有時也把機車發動部分所引起的、按機車運行方向，由鋼軌作用於機車動輪上的外力（鋼軌的水平及作用力），叫做牽引力。

### 牽引力的作用點

在任何機車上，總可以找到必然是兩種不同的而且互相平衡的內力偶（轉動力矩）：a）使動輪發生和車架作相對轉動的力偶，b）使車架發生和車輪作相對轉動的力偶。

這兩對力偶是由於機車發動部分所產生的機械功而發生的。

把轉動力矩整理一下，結果在所有的情況下都得到如圖1所表示的情形。

在作用於車架上的力矩和作用於車輪上的力矩的一個力（也就是作用於輪周上的力）與作用於車軸上的多餘的力所成的力矩（在任何機車上作用於車輪上的力矩都產生這樣一個力偶）互相對抗（或平衡）的結果，就得到了車輪的移轉。

在車輪和鋼軌的接觸點上（圖1）由車輪向鋼軌作用的水平力  $O_1 F_1$ ，按作用與反作用的規律，引起由鋼軌向車輪作用的、等於力  $O_1 F_1$  的水平反作用力  $O_1 F_2$ 。這兩個力把車輪和鋼軌聯結在一起，把車輪從機車的系統中取出來，並把它放在線路系統之內。這時候，作用於輪軸上的力  $OF$ ，對於機車來說，顯示為一個外力。它引起車輪圍繞著作為瞬息中心的點  $O_1$  作滾轉運動，

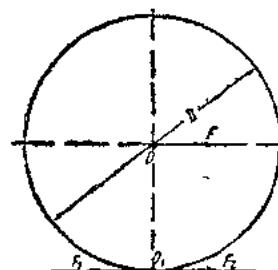


圖1 牽引力情況

而就是这个力，使机車前进；所以力  $OF$  是机車的推动力。

但是，常常不是把力  $OF$ 、而是把鋼軌作用於車輪的水平反力  $O_1F_2$  叫作輪周牽引力。它虽然並不牽引机車前进，但是對於整個机車來說，显然是推动力  $OF$  發生的首先的外部条件。

輪周牽引力  $O_1F_2 = O_1F_1 = OF$ ；同时它等於：

$$O_1F_2 = F_k = p \frac{r}{R} \frac{\sin(\alpha + \beta)}{\cos \beta},$$

这是由蒸汽机車一个汽缸所發生的，

式中  $\beta$ ——搖桿和通过汽缸和主动輪中心的軸綫所成的角度，  
 $\alpha$ ——曲拐半徑与上面同一軸綫所成的角度。

對於牽引电动机是按電車式懸掛的电力机車和用电力傳動的內燃机車

$$O_1F_2 = F'_k = M \frac{r_2}{R r_1};$$

若电力机車和用电力傳動的內燃机車的牽引电动机是裝在动軸上时，则

$$O_1F_2 = F'_k = \frac{M}{R}.$$

以上所說的力  $O_1F_2 = F_k$  是在車輪滾轉時不斷改變的牽引力的瞬息間的數值（尤其是蒸汽机車），因为这时轉動力矩是变动的。为了使所有的計算易於進行，也由於机車具有很大的重量，很小的速度改变能引起牽引力的改变，因而採用了平均牽引力这一概念（按車輪轉動一周的功來說），这个平均牽引力就叫作机車牽引力  $F_k$ 。

### 牽引力的各种概念

在机車上，机械功的傳達分为三个主要的連續的阶段： a) 在蒸汽机車的汽缸內，或者在內燃机車发动机的汽缸內，或者在电力机車的电动机軸上； b) 通过傳动机械作用於鋼軌上； c) 作用在車鉤上。和这些情况相适应，牽引力的概念也分为下列三

种：

- a) 指示(汽缸)牽引力，或者在电动机軸上的牽引力，—— $F_i$ ；
- b) 切綫牽引力，或者在动輪輸周上的牽引力，—— $F_k$ ；
- c) 机車車鉤上的牽引力(有效牽引力)—— $F_n$ 。

**指示牽引力**  $F_i$ ——是根据在动輪轉動一周內所作的功  $F_i\pi D$  等於机車汽缸內的蒸汽或气体在这同一周內所作的功的条件所确定的一种虚拟的牽引力。这种牽引力叫作虚拟的，因为在确定它时，並未把推动机械和汽閥机械的部件摩擦所损失的功减去。

**切綫牽引力**  $F_k$ ——由鋼軌向机車动輪輸周上作用的实际牽引力。

切綫牽引力用下列方法来确定：

- a) 对於蒸汽机車——确定这一牽引力所根据的条件是：在动輪轉動一周內所作的功，等於汽机的汽缸內蒸汽所作全部功扣除推动机械和汽閥机械部件的摩擦力在动輪轉動同一周內所作的功；
- b) 对於内燃机車——根据在动輪轉動一周內所作的功，等於内燃机气缸內气体的功扣除必要的辅助机件(压風机, 冷却器)和传动机械阻力在动輪轉動同一周內所作的功的条件来确定；
- c) 对於电力机車——根据动輪轉動一周內所作的功，等於电动机軸上的力在这同一周內所作的功扣除传动机件阻力所作的功的条件来确定。

切綫牽引力永远小於指示牽引力。

$$F_k = F_i \eta_{ss} = F_i - Pw_{ss}, \quad (1)$$

式中  $\eta_{ss} = \frac{F_k}{F_i} = 1 - \frac{Pw_{ss}}{F_i}$ ——机械效率。

**車鉤上的牽引力**  $F_n$ ——对於列車來說，这是个外力，作用於机車后面的第一輛車的車鉤上。确定这个力所根据的条件是：在列車等速运行时，在机車动輪轉動一周內所作的功  $F_n\pi D$  等於

切線牽引力的功減去機車全部阻力（作為車輛的阻力、坡道阻力和彎道阻力）所作的功，也就是

$$F_n = F_k - Pw' = F_k - P(w'_0 + i + w_r)。 \quad (2)$$

動力試驗牽引力  $F_d$ ——直接用動力試驗車計量的在機車和在它後面的第一輛車之間的牽輶裝置上作用着的實際力量。動力試驗牽引力  $F_d$  只有在機車等速運行時才等於車鉤上的牽引力  $F_n$ 。在加速運行時  $F_d < F_n$ ，因為切線牽引力  $F_k$  的一部分功消耗在增高機車的動能上，並且由車鉤所傳達的牽引力小於按公式 (2) 所計算的。在機車減速運行時（沒有制動） $F_d > F_n$ ，因為作用於牽輶裝置上的力由於機車動能的減小而增大：

$$F_d = F_n \pm P\Delta V, \quad (3)$$

式中  $\Delta V$ ——速度的增量，以半分鐘內的公里 / 小時計。

對於所有各種機車（蒸汽、內燃和電力）的牽引計算都只按機車在動輪輪周上所發生的切線（實際的）牽引力  $F_k$  來進行。

相應於牽引力的各種概念，也應該把機車發生的各種功率分別開來：指示的，切線的，在車鉤上的和用動力試驗車得到的。

假設  $F$ ——牽引力，以公斤計，而  $V$ ——速度，以公里 / 小時計，那末，機車的功率

$$N = \frac{FV \times 1000}{60 \times 60 \times 75} = \frac{FV}{270} \text{ 馬力}; \quad (4)$$

採用牽引力  $F$  的各種概念，即得：

$$N_i = \frac{F_i V}{270}; \quad N_k = \frac{F_k V}{270};$$

$$N_n = \frac{F_n V}{270}; \quad N_d = \frac{F_d V}{270}.$$

### 牽引力的限制

在所有的機車上，都是把從外面引入的能量轉變為對外的機械功。對於蒸汽機車和內燃機車，能量是在燃料的化學能量的形

式下引入的，對於電力機車——電能的形式。每一個能量轉變機械都只能轉變一定數量的能量。

所以，按照能量轉變的各種情況，採用下列各種牽引力的限制的概念：

a) 對於蒸汽機車，牽引力的值被鍋爐、汽機和黏着所限制，所以分別為：按鍋爐的牽引力，按汽機的牽引力和按黏着的牽引力。

這些牽引力中的最小者限制著在運用中對整個機車功率的利用。按照鍋爐、汽機和黏着來把牽引力分類是假定的並且只是在比較機車主要部件的工作能力時才有意義；

b) 對於內燃機車，也有三種牽引力的限制：按發動機的牽引力，按傳動機械的牽引力和按黏着的牽引力；

c) 對於電力機車（直流的或者不變換成直流的交流電力機車）只有兩種牽引力的限制：按牽引電動機的牽引力和按黏着的牽引力。在機車以外（在發電站內）的發電機的能力通常比電動機的能力大得多，並且事實上不限制電力機車的能力。在變換電流的交流電力機車內還採用著整流器。

### 按黏着的機車牽引力

牽引力不能大於破壞動輪和鋼軌間黏着關係並使其開始空轉的那個最大值。在不發生空轉情況下，可能得到的最大牽引力對機車黏着重量之比叫做黏着系數（物理的黏着系數），就是

$$\psi = \frac{F_{x \max}}{1000 P_A},$$

因此  $F_{x \ max} \leq 1000 P_A \psi,$  (5)

就是，按黏着的牽引力和黏着重量成正比。

物理的黏着系數隨許多因素而變動，無法加以精確的理論計算，並且要根據專門的試驗研究來確定。

為了得到按黏着的計算牽引力，採用計算的黏着系數，就

是，在机車动輸輸周上最可靠能实现的牽引力对机車黏着重量之比。計算的黏着系数小於物理的；它的值是根据一系列的在运用情况下机車工作的試驗所得到的，並且是規定列車重量的基本标准之一。

按照現行的标准，採用計算的黏着系数等於：

對於蒸汽机車

$$\psi_k = \frac{1}{a + 0.035V}, \quad (6)$$

式中  $a$  的数值列举在表 2 内。

蒸汽机车在各种  $a$  的数值时随速度而改变的計算黏着系数列举於表 3 内。

*a* 的 数 值

表 2

机 車 类 别	<i>a</i>
汽机对称的货运机車	3.8
汽机不对称的货运机車	4.6
汽机对称的客运机車	4.0
汽机不对称的客运机車	4.8

按公式  $\psi_k = \frac{1}{a + 0.035V}$  計算的黏着系数

表 3

$a \backslash V$	0	5	10	15	20	25	30	35	40	45	50
3.8	0.263	0.252	0.241	0.231	0.222	0.211	0.206	0.199	0.192	0.186	0.180
4.0	0.250	0.240	0.230	0.221	0.213	0.205	0.198	0.191	0.185	0.180	0.174
4.6	0.218	0.210	0.202	0.195	0.189	0.183	0.177	0.172	0.167	0.162	0.158
4.8	0.208	0.201	0.194	0.188	0.182	0.176	0.171	0.166	0.161	0.157	0.153

按照交通部中央科学研究院的研究結果，並且正在請求批准的一个新的牽引計算規則①的草案，对蒸汽机車的計算黏着系数建議採用下列公式 (6a) 或者按照表 3a：

① 在本章印刷时草案已經被批准了。