

285676

成都丁巳年仲夏
皇四百歲

高等学校教科書

鐵道線路構造及業務

上 冊

(線路上部建築)

鐵道部教材編輯組選編



人民鐵道出版社

高等學校教科書

鐵道線路構造及業務

上冊
(線路上部建築)

鐵道部教材編輯組選編

人民鐵道出版社

一九六一年·北京

本書系鐵道部教材編輯組選編，推薦為高等院校教科書，適用於鐵道建築專業，並可供鐵路工程和工務工作人員參考之用。

本書講述鐵路線路的構造、養護和修理，包括線路上部建築、路基和線路業務三部分，分上、中、下三冊出版。

上冊講述軌道的構造和設計、線路上部建築和線路聯接交叉的構造和計算，以及線路強度和無縫線路的計算。

中冊講述鐵路路基斷面構造、路基設備的設計和計算方法，並對複雜情況下的路基設計和路基變形的防治，作了較詳細的介紹。

下冊講述線路經營維修和修理工作的組織、養路機械以及線路上部建築部件的修理，並對線路防洪及工務企業的計劃和財務工作作了簡要的介紹。

主編單位：同濟大學

本冊（上冊）主編人：馬地泰

編寫人：馬地泰、董大堦、毛經權、洪建華

高等學校教科書

鐵道線路構造及業務

上冊

（線路上部建築）

鐵道部教材編輯組選編

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執照字第 010 號

新华書店科技發行所發行

各地新华書店經售

北京市印刷一厂印

書號 1784·007 787×1092 印張 20 1/2 插頁 2 字數 591 千

1961 年 7 月第 1 版

1961 年 7 月第 1 版第 1 次印刷

印數 0,001—2,080 冊 定價 (10)2.80 元

目 录

結論	1
第一章 軌道的構造和設計	
第一节 引言	4
§ 1-1 鐵路軌道所應滿足的一般要求	4
§ 1-2 机車車輛的走行部分	4
第二节 直線上的軌道	6
§ 1-3 軌距	6
§ 1-4 鋼軌的水平位置	7
§ 1-5 鋼軌的軌底坡	7
第三节 曲線上的軌距	10
§ 1-6 曲線上軌道構造的特点	10
§ 1-7 机車車輛通過曲線的內接	11
§ 1-8 輪緣與鋼軌的接觸點	12
§ 1-9 曲線軌道的必要軌距	15
§ 1-10 矢矩 F 的計算	16
§ 1-11 無緣輪寬度的檢算	22
§ 1-12 机車導輪能否進入曲線的檢算	23
§ 1-13 鋼軌的彈性拚合	25
§ 1-14 曲線上的標準軌距	27
§ 1-15 护軌	32
第四节 外軌超高度	35
§ 1-16 外軌超高度的目的	35
§ 1-17 外軌超高度的計算	35
§ 1-18 車輛在曲線上的穩定條件	38
§ 1-19 外軌超高度的實施	42
第五节 緩和曲線	43
§ 1-20 緩和曲線的目的	43
§ 1-21 緩和曲線应有的性質	43
§ 1-22 緩和曲線的方程式	45
§ 1-23 常用的緩和曲線	48
§ 1-24 緩和曲線長度	50
§ 1-25 緩和曲線的設置	52
§ 1-26 連接兩圓弧的緩和曲線	58
§ 1-27 复曲線中緩和曲線的設置	59
第六节 縮短軌	60
§ 1-28 使用縮短軌的目的	60
§ 1-29 縮短軌的需用數量及鋪設次序	61
第七节 双線鐵路上的曲線設置	63
§ 1-30 双線鐵路上的曲線設置	63
第二章 線路上部建築	
§ 2-1 概述	66
第一节 鋼軌	67

§ 2-2 鋼軌的功用	67
§ 2-3 鋼軌的斷面	67
§ 2-4 鋼軌的接縫及長度	74
§ 2-5 鋼軌的材質	76
§ 2-6 鋼軌的製造及驗收	78
§ 2-7 鋼軌的傷損	79
§ 2-8 鋼軌的磨耗	81
§ 2-9 鋼軌的使用壽命	84
§ 2-10 延長鋼軌使用壽命的措施	87
§ 2-11 鋼軌合理重量的選擇	89
第二節 軌枕	94
§ 2-12 軌枕的功用及種類	94
§ 2-13 木枕	94
§ 2-14 木枕佈置	95
§ 2-15 木枕的腐朽	96
§ 2-16 木枕的機械磨損及裂縫	99
§ 2-17 木枕的使用壽命	101
§ 2-18 膠合木枕	102
§ 2-19 鋼筋混凝土軌枕	103
§ 2-20 鋼筋混凝土軌枕的長度、斷面及形狀	107
§ 2-21 新型鋼軌基礎	103
第三節 鋼軌連結零件	110
§ 2-22 鋼軌連結	110
§ 2-23 鋼軌的中間取結	110
§ 2-24 刚性扣件及彈性扣件	112
§ 2-25 垫板	116
§ 2-26 鋼軌與鋼筋混凝土軌枕扣緊的特點	117
§ 2-27 彈性墊層	120
§ 2-28 鋼軌接頭	121
§ 2-29 魚尾級、螺栓及彈簧墊圈	122
§ 2-30 特種接頭	127
第四節 道碴	129
§ 2-31 道碴的功用	129
§ 2-32 道碴的材料	129
§ 2-33 碎石道碴	129
§ 2-34 卵石道碴	130
§ 2-35 煤礦矸石道碴	131
§ 2-36 沙子道碴	131
§ 2-37 道床中壓力的傳佈	132
§ 2-38 道床斷面	135
§ 2-39 道碴的清篩或更換期限	137
§ 2-40 延長道碴使用期限的措施	139
第五節 防爬及曲線加強設備	140
§ 2-41 鋼軌爬行	140
§ 2-42 防爬器	141
§ 2-43 曲線加強	143
第六節 橋上鐵路及道口	145
§ 2-44 橋上鐵路	145
§ 2-45 橋上鐵路的鋼軌接頭	146
§ 2-46 橋上鐵路的防爬	147
§ 2-47 橋枕	147

§ 2-48 护轨	148
§ 2-49 新型桥面及整体桥面	150
§ 2-50 道口	151

第二章 線路联接和交叉

§ 3-1 線路联接和交叉的类型	154
第一节 道岔的構造	155
§ 3-2 道岔的类型	155
§ 3-3 普通道岔的構造	157
§ 3-4 轉轍器	161
§ 3-5 車叉及护軌	168
§ 3-6 道岔曲線	170
§ 3-7 岔枕	170
第二节 單式普通道岔	170
§ 3-8 直線尖軌轉轍器的計算	170
§ 3-9 曲線尖軌轉轍器（相對式）的計算	173
§ 3-10 車叉的計算	174
§ 3-11 普通道岔几何尺寸的計算	179
§ 3-12 道岔中的軌距	182
§ 3-13 道岔曲線的座標	185
§ 3-14 道岔中鋼軌的長度	187
§ 3-15 道岔木枕的配置	188
§ 3-16 道岔布臵圖	189
第三节 通過道岔的行車速度	189
§ 3-17 通過道岔直線的行車速度	189
§ 3-18 通過道岔側線的行車速度	191
§ 3-19 高速运行的道岔	193
第四节 避免小型技术改造	196
§ 3-20 轉轍器的小型技术改造	196
§ 3-21 車叉的小型技术改造	196
§ 3-22 道岔長度的調整	197
第五节 單式特殊道岔	198
§ 3-23 單式对称道岔	198
§ 3-24 單式異側不对称道岔	202
§ 3-25 單式同側不对称道岔	203
第六节 曲線地段上的單式道岔	205
§ 3-26 鋼設在曲線取直部分上的道岔	205
§ 3-27 鋼設在曲線切線上的道岔	209
§ 3-28 鋼設在曲線上 的曲線道岔	211
§ 3-29 自曲線主線引至平行側線的道岔	214
第七节 复式道岔	216
§ 3-30 复式对称道岔	216
§ 3-31 复式異側不对称道岔	217
§ 3-32 复式同側道岔	219
第八节 交叉和交分道岔	222
§ 3-33 直角交叉	222
§ 3-34 菱形交叉	223
§ 3-35 交分道岔	226
§ 3-36 姿式線	229
第九节 渡線	230
§ 3-37 兩平行軌道間的正常渡線	230

§ 3-38 两平行直線間的縮短渡綫	231
§ 3-39 两平行直線間的正常交叉渡綫	232
§ 3-40 两平行直線間的縮短交叉渡綫	233
§ 3-41 两不平行直線間的渡綫	234
§ 3-42 两同心曲線間的渡綫	235
第十節 梯綫	236
§ 3-43 梯綫的類型	236
§ 3-44 直線式盡端梯綫	236
§ 3-45 混合式盡端梯綫	238
§ 3-46 折線式盡端梯綫	240
§ 3-47 中間梯綫	245
第十一節 車向綫	246
§ 3-48 迴轉綫	246
§ 3-49 三角綫	248
§ 3-50 轉整綫	251

第四章 線路強度計算

§ 4-1 概述	255
第一節 線路強度的靜力計算	256
§ 4-2 線路強度計算中的幾個主要系數	256
§ 4-3 線路強度的靜力計算	259
§ 4-4 鋼軌應力計算	262
§ 4-5 鋼軌聯結零件應力計算	264
§ 4-6 軌枕應力計算	268
§ 4-7 道床及路基頂面應力計算	272
第二節 線路強度的動力計算	276
§ 4-8 動力計算原理	276
§ 4-9 實用線路強度計算法	278
§ 4-10 概率論在線路強度計算中的應用	282
§ 4-11 車輪駕駛動力各部分最大值、平均值及均方差的計算	287
§ 4-12 車輪駕駛動力各部分的組合	295
§ 4-13 線路各部分的應力計算	296
第三節 線路強度的實際測定	298
§ 4-14 線路彈性特性的測定	299
§ 4-15 鋼軌應力的測定	301
§ 4-16 鋼軌位移的測定	302
§ 4-17 軌枕反力及道床應力的測定	303

第五章 無縫線路的計算

§ 5-1 概述	305
§ 5-2 溫度力及溫度應力	306
§ 5-3 鋼軌的縱向位移及其計算	308
§ 5-4 無縫線路的強度計算	313
§ 5-5 無縫線路穩定性的精確計算	318
§ 5-6 無縫線路穩定性的近似計算	320
§ 5-7 長鋼軌折斷后的軌縫計算	323
§ 5-8 無縫線路的構造、鋪設及養護	324

緒論

铁路运输是一个独立的物质生产部门，对于国民经济，具有重大意义。

铁路运输和河运、海运、空运、汽车运输以及管道运输一同构成一个国家的运输系统。不过，铁路运输占最主要的地位，因为铁路运输兼有运输量大、运输费低、迅速、安全和舒适等优点。全国总运输量的80%以上由铁路运输完成。

铁路对国家具有发展经济、巩固国防、促进物资交流、改善人民生活的重要作用。我国幅员广大，人口众多，经济中心遍于全国，更需要设备完善的铁路运输把各省和各自治区联成统一的整体，把各工业基地、工业中心和供给原料、粮食的各农耕地区联成一个经济整体。

铁路线路为铁路运输的重要技术设备之一，由路基、桥梁建筑物及线路上部建筑所组成。

线路上部建筑是由道床、轨枕、钢轨以及联结零件（包括防爬设备）组成的，道岔亦属于线路上部建筑。

钢轨承托并引导机车车辆的车轮，直接承受车轮的压力，传之于轨枕。此外，轨线还为轨道电路传导电流。

联结零件把钢轨彼此联结，并把钢轨与轨枕联结。

防爬设备是为了防止钢轨受到列车运行影响而沿着线路的移动（爬行）。

轨枕是钢轨的支垫，保证两股铁轨的相互位置保持不变，承受钢轨压力，传之于道床。

道床是上部建筑的垫床，承受轨枕的压力，把它传布于路基面上，从而减少压力的不均匀性以及单位面积上的压力强度；道床还具有缓和车轮对于钢轨的冲击和排水的作用。

路基支撑线路上部建筑，承受从道床传来的压力，保证整个线路坚固和稳定。

桥梁建筑物包括桥梁、涵洞、明渠、隧道以及为使路基稳固而设的御土墙。

铁路线路虽由不同材料的各部分所组成，但是一个整体的工程结构。铁路线路的所有组成部分共同一致地工作，任何一个组成部分的结构和强度的改变，会引起其他组成部分和整个线路的工作的改变，会引起机车车辆与线路相互作用的改变，也会引起机车车辆和线路的维修和修理费用的改变。

列车以高速在铁路上通过，机车车辆的车轮作用于钢轨上的力，除了重力以外，还有由于弹簧结构的振动，由于铁路上或车轮上存在着不平顺以及由于蒸汽机车蒸汽压力的作用、往复运动构件的未被平衡的惯性力和过量平衡锤的离心力等原因而产生的附加竖直力；还有由于制动和其他因素所产生的纵向水平力以及由于机车车辆的摇摆和在曲线中的转动而产生的横向水平力，在无接缝铁路上，还有由于温度变化而产生的温度力。这些力，并不是固定不变的，而是随时在变动的。

铁路线路还受气象、气候因素的作用，受地质和水文地质条件的影响。我国铁路，很多位置在气候情况或地质条件很复杂的地区中。

所以，铁路线路是工作于極复杂的条件下的工程结构。

铁路线路应当保证列车以对机车规定的最大速度，安全、平稳和不间断地运行。铁路线路，不論就其整个来说，或者就其各个组成部分来说，都应当具有一定的坚固性和稳定性。

为了保证列车运行的安全、正点和平稳，必须对线路经常进行养护维修和定期进行各种修理。线路养护维修和修理的工作量首先决定于运输量、行车速度和机车车辆轴重等条件。线路结构的强弱对它也有很大影响。因此，在一定的线路结构条件下，为了适应日益繁重的运输任务，必须加强线路的养护维修和修理，使它经常保持良好状态；这是养路人员的首要任务。

铁路线路的构造与机车车辆的构造有着密切的关系。对于线路的工作，机车车辆的轴

式、軸重、軸距、車輪直徑、重心高度、彈簧裝置以及行駛速度等等均有影響。對於線路結構的選擇，首先應當考慮到運輸強度。而線路的建築、修理和維修的工作組織方式以及現有的養路作業的機械化程度，在很大程度上，也影響線路結構的選擇。

隨著運輸強度的不斷增長和行車速度的不斷提高，鐵路線路的結構需要不斷改進和加強。目前，世界各國的鐵路、鋼軌重量最高已達 77 公斤/米，道岔號碼最大已達 33 號以上，廣泛採用鋼筋混凝土軌枕、分開式鋼軌中間聯結、彈性聯結零件以及無接縫線路，並對鋼筋混凝土縱向軌枕、板狀軌枕以及整體道床進行了廣泛的試驗。為了使線路更適合於高速重載列車的運行，正在對高speed 行車條件下機車車輛與線路的相互作用問題進行研究。

線路上部建築各組成部分，在機車車輛的動力作用和自然侵蝕的影響下，不可避免地會發生磨耗或損壞。如何延長它們的使用壽命和節省鋼、木材料，是需要研究的另一問題。除了改進鋼軌和聯結零件的製造工藝以及木枕的防腐措施、改善線路結構、加強線路維修以外，還須尋找其他可以製造線路上部建築組成部分的代用材料。對此，各國鐵路也在研究和試驗。

我國自從開始建築鐵路以來，已有八十多年的历史。但在解放以前，我國鐵路操縱在帝國主義者和官僚資本主義者的手里。他們建築鐵路的目的，是為了進行侵略和掠奪，而不是為了發展國民經濟；所以不但沒有整個鐵路網的建設計劃，而且線路的質量很差，設備很落後，標準也不統一，線路長期失修。鋼軌，按其長度，有二十多種；按其重量和斷面形式，有一百三十多種。道岔的型式繁多，尺寸混亂，木枕大都未經防腐。絕大部分的線路，沒有墊板和防爬設備。路基病害很普遍，在養路工作中，無完整的計劃和制度。並且一直沿用着笨重、簡單的手工具，效率低，勞動強度高。因此，線路的質量很差。在有些干線上，不能行駛重型機車，行車速度也受到很大的限制。至於鐵道科學技術的研究，更是談不到。

解放後，鐵路線路的面貌，得到了徹底的改變。在很多干線上鋪設了新的 43 公斤/米及 50 公斤/米的鋼軌，添配了墊板和防爬器，木枕都經防腐處理。道床也普遍加厚，並對舊道岔進行小型技術改造，使線路質量有了很大的提高。現在重型機車已可在全国干線上以高速度行駛；一般幹線的容許速度為 80~90 公里/小時，重要幹線的容許速度達 120 公里/小時。

在養路工作中，學習蘇聯經驗，貫徹了以預防病害為主的基本原則，最大限度地延長了線路設備各部分的使用壽命，並結合我國具體情況，制定了一套完整的組織制度和技術標準，建立了大修、中修、起道修和經常維修的養路工作分類。1958 年，提出以標準線路作為養路工作全面性的綜合指標，要求消除各種線路病害，使線路達到安全、高速、平穩、無病、無災的要求，保證了迅速增長的鐵路運輸任務的完成。

解放後，在對鐵路線路進行改善和加強工作的同时，還在鐵道科學技術方面，展开了廣泛的研究。已經研究成功和製造試驗的有：低合金鋼軌、鋼筋混凝土軌枕、高錳鋼鑄造叉心組合轆叉、分開式鋼軌中間聯結零件、彈性聯結零件、特種斷面可弯尖軌、高錳鋼整鑄轆叉、彈簧鋼防爬器、膠合木枕及新型鋼筋混凝土軌枕，其中，鋼筋混凝土軌枕已大量使用。此外，無接縫線路已於 1957 年開始在我國的許多鐵路線上廣泛鋪設，鋼筋混凝土縱向軌枕和板狀軌枕以及整體道床也已在各處試鋪。線路與機車車輛相互作用的研究，已經開始。

這些新材料、新結構和新技術的出現和推廣，將會使我國鐵路的線路質量進一步提高。

解放後新建的許多鐵路，穿過地形地質十分複雜的地區，設計、施工及养护遇到許多困難。但在黨的正確領導下，各部門結合生產，進行了系統的研究工作，取得了很大成就。對於黃土地區、軟土地區、沙漠地區、鹽漬土地區、喀斯特地區以及多年凍土地區的路基，都有相當有價值的試驗、觀測和研究成果。另外，通過寶成、寶天及其他山區鐵路崩塌滑坡的整治和處理，也積累了很多經驗。隨着今后鐵路的繼續修築，必將有更多的成果來豐富這方面的科學技術。

1958 年鐵路運輸事業的大躍進，要求養路工作進一步提高勞動生產率，提高線路質量；

同时也要求迅速摆脱繁重的体力劳动。这就促进了养路机械化、半机械化的发展。到1959年，全国已有75%左右的工队和工区实现机械化和半机械化。

养路机械化、半机械化的迅速发展，是贯彻执行党的建设社会主义总路綫，“两条腿走路”的方针，以及开展群众性的技术革新和技术革命运动的结果。

中华人民共和国成立以来，我国的铁路建设和铁道科学的研究的成就是巨大的。但这仅仅是开端，在党的英明领导下，在建设社会主义总路綫的光辉照耀下，铁路运输事業，和其他事業一样，将持續躍进。現在，一个全国范围的铁道科学研究網已經形成，各鐵路局、設計院、铁道学院以及專業研究機構都开展了大規模的研究工作，着重解决國內所需要迫切解决的问题，不断解决这些問題，必將进一步促使铁路运输事業的躍进和铁路機路方面科学技术的發展。

第一章 軌道的構造和設計

第一节 引 言

§ 1-1 鐵路軌道所應滿足的一般要求

鐵路軌道直接支持機車車輛的車輪，引導機車車輛前進。為了確保列車運行的安全，軌道的兩股鋼軌之間，應保持一定的軌距；兩股鋼軌的頂面，應位於同一水平。

但在線路曲線部分，為了使機車車輛能順利通過，有時（在半徑較小的曲線上），應將軌距略加寬；為了抵消離心力，應使外軌頂面略高於內軌頂面。

軌道上的鋼軌，應向內傾斜鋪設，使有適當的軌底坡。

為了使機車車輛平穩地自直線進入圓曲線並自圓曲線轉入直線，在直線與圓曲線之間，應有特殊的緩和曲線；使外軌得以逐漸提高、軌距得以逐漸加寬。

§ 1-2 機車車輛的走行部分

為了能正確了解鐵路軌道的構造和設計，必須對於機車車輛的走行部分作簡單的說明。因為軌道的構造和尺寸，與機車車輛走行部分的構造和尺寸有密切的關係。

機車車輛走行部分的基本部件為輪對。輪對由一根車軸和兩個車輪組成；車輪用輪轂以強大的壓力死裝在車軸上，只能隨車軸一起轉動。

車輪由輪心及輪轂組成。輪心有三種形式：幅條式、箱式及鍛式，而以箱式輪心最為常用。車輛的車輪，除由輪心及輪轂組成的以外，還有一種整體無輪轂車輪。整體車輪依其構造材料，可分為鋼輪及冷鑄鐵輪兩種。

車輪踏面的外形如圖 1-1。圖 1-1 中，*a* 為機車車輪的踏面；*b* 為煤水車車輪，以及車輛鋼輪的踏面（亦用于調車機車的動輪及直徑小於 1000 毫米的輔助輪）；*c* 為車輛冷鑄鐵輪的踏面。

車輪踏面的斜度分 1:20 和 1:10 兩段，1:20 的一段是經常與鋼軌頂面接觸的部分，1:10 的一段只在小半徑的曲線上才與鋼軌頂面接觸。車輪踏面為什麼有斜度，將於 § 1-5 中說明之。

車輪上有輪緣，以保證車輪沿着鋼軌滾動時不致脫軌。但為改善機車通過曲線的條件，有些機車的主動輪的輪緣較薄，也有某些機車的主動輪沒有輪緣（如和平型和友好

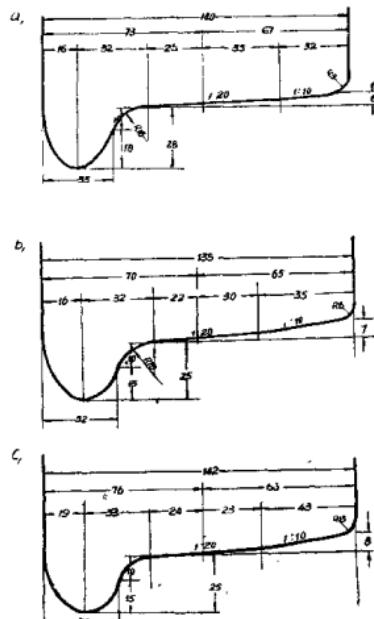


圖 1-1

型)。图 1-1 中左边突起部份即为輪緣。輪緣左边豎直的一面称为車輪內側面，因在运行时，它在鋼軌的內側；右边踏面終端的豎直面称为車輪外側面。車輪內側面与車輪外側面之間的距离称为車輪宽度。通过踏面上与車輪內側面相离一定距离(图 1-1a 和 b 中，为 48 毫米，图 1-1c 中为 52 毫米)的一点，划一水平綫，該綫称为测量綫。由测量綫至輪緣頂点的距离称为輪緣高度。按照“铁路技术管理規程”規定，輪緣厚度为在距輪緣頂点 18 毫米(机车車輪)或 15 毫米(車輛車輪)处量得的厚度，或即为在测量綫以下 10 毫米处量得的厚度。輪緣厚度，用铁道部批准式样的專用檢查器測量。这样量得的輪緣厚度，与自車輪內側面量起的輪緣总厚度不同，在車輛冷鑄鐵輪中，相差 1~2 毫米。

輪对中兩車輪內側面之間的距离称为輪对的輪箱(或輪轂)內側距离。輪箱(轂)內側距离加上輪緣总厚度兩倍称为輪对宽度。

为了使所有铁路車輛都能在轨道上安全行驶(这种轨道，在直线上有一定的宽度，在曲线上也有近于一定的宽度)，就必须使：1)所有輪对具有相同的宽度，即固定在所有車軸上的兩個車輪之間的距离应当相同，只容許有很小的差異；2)在机车車輛运行时，一部份車軸应彼此平行，其方向在直线上与铁路线路中綫垂直，在曲线上则近于垂直。

設 t =輪对的輪箱(轂)內側距离， h =輪緣总厚度， q =輪对宽度(图 1-2)，則

$$q = t + 2h \quad (1-1)$$

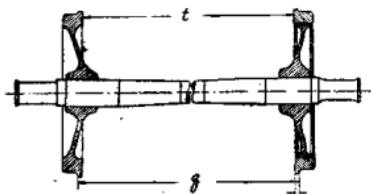


图 1-2

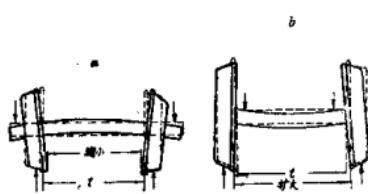


图 1-3

根据“铁路技术管理規程”規定，輪对的主要尺寸如下(表 1-1)：

表 1-1

車輪名稱	輪 緣 高 度	輪 緣 總 厚 度 h				輪 箱 (轂) 內 側 距 離 t			輪 對 寬 度 q		
		最 大	最 小	最 大	正 常	最 大	最 小	最 大	正 常	最 小	
机车輪	28	33	23	1356	1353	1350	1422	1419	1396		
煤水車輪	25	34	22	1356	1353	1350	1424	1421	1394		
車輛鋼輪	25	34	22	1356	1353	1350	1424	1421	1394		
車輛冷鑄鐵輪	25	38.5	23.5	1352	1351	1349	1429	1428	1396		

图 1-3b)，輪对宽度因此略为加大。此項輪对宽度的变动，随着輪对的尺寸和構造以及荷重的数值而不同，一般，对于車輛，約为 2~3 毫米，对于机车，約为 1 毫米。

輪对如固定在机车或車輛的車架上，则在轉动时，始終保持互相平行。为使机车車輛便于通过曲线，可把部份車軸或全部車軸不固定在車架上，而固定在轉向架上。轉向架用中心銷与車架相连，能在平面上在一定范围内作互不关联的迴轉。固定在同一車架或轉向架上始終保持平行的兩極端車軸之間的距离，称为固定軸距。同一机车或車輛的兩極端車軸之間的距离，称为全軸距。全軸距与固定軸距的意义不同，其数值有时相同(图 1-4a)，有时不同(图 1-4b)。

图 1-5 示若干种机车和車輛的固定軸距和全軸距。

电力机车、内燃机車及車輛的軸箱，裝在兩車輪之外的軸頸上。經過軸箱傳到車軸上的荷重，使車軸向上撓曲

(图 1-3a)，輪对宽度因此略为减小。蒸汽机車的軸箱，裝在兩車輪之間的車軸上，車軸受荷重向下撓曲(图 1-3b)。

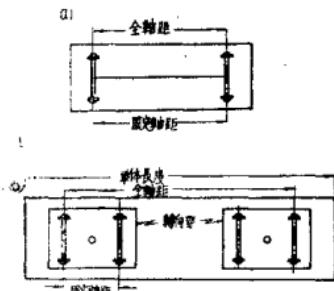


圖 1-4

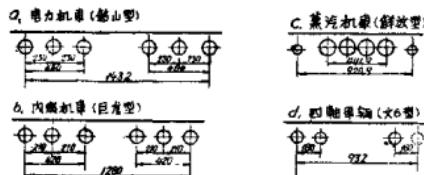


圖 1-5

第二节 直線上的軌道

§ 1-3 軌 距

关于线路直段部分的轨道，应当注意它的三个主要特征：轨距、钢轨的水平位置以及轨底坡。

轨距为两钢轨头部内侧间与轨道中线相垂直的距离。我国“铁路技术管理规程”规定：“线路直段地段的轨距，规定为1435毫米”。1435毫米称为标准轨距，宽于1435毫米的称为宽轨距，窄于1435毫米的称为窄轨距。

因为钢轨在线路上并不是竖直安放而是有轨底坡的（见以下说明），轨距应在通过轨顶面的水平线以下若干距离 f 处测定之（图1-6）。 f 的数值，随着钢轨类型而不同，不过相差不多。“铁路技术管理规程”规定：轨距在钢轨顶面以下16毫米处测量之。

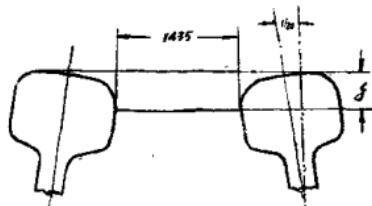


圖 1-6

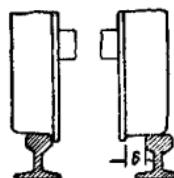


圖 1-7

轨距如有差誤，宽不得超过6毫米，窄不得超过2毫米（铁路技术管理规程规定），所以在线路直段部份，轨距不应大于1441毫米，不应小于1433毫米。轨距的变更，须和缓平顺，每1米距离中，不可有1毫米以上的相差。因在短距离中，如有显著的轨距变更，即使相差在容许差度之内，也会引起车辆的剧烈摇摆。

既然轨道的轨距宽度大于轮对宽度，轮缘与钢轨之间，就有空隙。图1-7中，轮对中一个车轮的轮缘与钢轨贴紧，另一个车轮的轮缘与钢轨之间的空隙 δ 为

$$\delta = S - q_1 \quad (1-2)$$

S 为轨距， q 为轮对宽度。

设 S_0 为标准轨距， q_0 为正常轮对宽度，则正常空隙

$$\delta_0 = S_0 - q_0.$$

設 S_{\max} 及 S_{\min} 各為最大及最小軌距, q_{\max} 及 q_{\min} 各為最大及最小輪對寬度, 則最大空隙和最小空隙為

$$\delta_{\max} = S_{\max} - q_{\min}; \quad \delta_{\min} = S_{\min} - q_{\max}.$$

δ_0, δ_{\max} 及 δ_{\min} 的數值如表 1-2:

表 1-2

車輛名稱	δ (毫米)		
	δ_{\max}	δ_0	δ_{\min}
機車輪	45	16	11
煤水車輪	47	14	9
車輛轉輪	47	14	9
車輛冷鋼鐵輪	45	7	4

以上計算空隙 δ 的數值時, 沒有把輪對寬度由於車軸彎曲而生的變動以及軌距在列車通過時所發生的彈性擴大考慮進去, 也沒有考慮到輪緣厚度測定點和軌距測定點之間的差。

鋼軌與輪緣之間, 應當有空隙, 以免輪對卡住於軌道之間。但空隙大, 車輛在直線上行駛時左右擺動的幅度也大。車輛擺動的幅度愈大, 輪緣作用於鋼軌上的橫向壓力也愈大。當行車速度提高時, 其影響更為嚴重。此外, 空隙愈大, 車輛自直線進入曲線時, 由於輪緣撞擊鋼軌而耗失的動能亦愈大。所以, δ 應限制於最小的必要數值。美國有些鐵路, 在行駛快速列車的線路上, 把軌距減小 3 毫米, 以減小機車車輛的擺動和鋼軌的磨耗。

§ 1-4 鋼軌的水平位置

“鐵路技術管理規程”規定, “一條線路的兩股鋼軌軌頂, 在直線部份應位於同一水平, 或在線路直線部份全長內, 容許保持一股鋼軌比另一股鋼軌高至 4 筆米”。

列車在軌道上行駛時, 如果在長度不小于 500 米的線路直線部份, 一股鋼軌比另一股鋼軌高出 4 毫米, 則車輛的車輪輪緣將貼靠於較低的軌緣, 從而車輛的擺動幅度將減少, 列車行駛較平穩; 可以保證線路的較好狀態, 減少改道和搬道的工作。鋼軌上的豎直荷重, 由於一股鋼軌高出另一股鋼軌 4 毫米而發生的變更, 是很微小的, 不會引起鋼軌和輪箍的磨耗不均。

“鐵路技術管理規程”又規定, 在線路直線部份和曲線部份, 兩股鋼軌軌頂的水平, 較規定標準的誤差, 正線及到發線不得超過 4 毫米, 其他線不得超過 6 毫米。但一股軌樣對另一股軌樣在水平上的坡度不應超過 1%。再兩股軌樣的相互高低, 如果彼此相距在 25 米以下, 形成三角坑, 則即使高低相差在容許數值之內, 也應立即消除。因如左右兩股軌樣, 在短距離內, 有不同方向的相互高低, 則將加大車輪對鋼軌的衝擊作用, 造成不良後果。

§ 1-5 鋼軌的軌底坡

由於車輪踏面的主要部分為 1:20 的圓錐面, 所以鋼軌在墊板上或軌枕上, 不應當豎直鋪設而應當向內傾斜鋪設, 使有適當的軌底坡, 使自車輪至鋼軌的傳力線, 在鋼軌的中軸線上。

為什麼車輪踏面是圓錐面?

當一輪對經行曲線時, 由於外軌曲線的半徑大於內軌曲線的半徑, 沿外軌滾動的車輪所經的距離應當大於沿內軌滾動的車輪所經的距離。但因兩個車輪是死裝在車軸上的, 必須完成相同次數的轉動。故如車輪踏面成圓柱形, 則兩輪所經距離長短之差, 要完全以兩輪的滑行取得平衡。如車輪踏面成圓錐形, 則由於沿外軌滾動的車輪之輪緣貼靠於外軌, 外輪的滾動半徑較內輪的滾動半徑大, 在相同的轉動數中, 外輪比內輪所經的距離略長, 可以減小些車輪的滑動。不過, 這是就單一輪對的情況而言。雙軸車輛或雙軸轉向架經行曲線時, 其後軸內輪之輪緣往往貼靠於內軌, 則反將增加車輪的滑動。

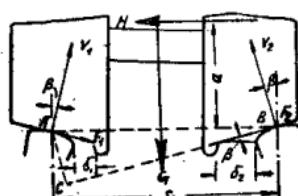


圖 1-8

距离。

车轮锥形路面的主要优点，可使车轮比较不容易被横向水平力所推动，增加车辆行驶的稳定性；可使行驶于直线地段上的车辆，在偏向轨道一边时，仍能返回于轨道中线的位置。此外，车轮的锥形路面，在路被磨耗时，仍可使车轮平稳地通过道岔，不致发生剧烈震动。

图 1-8 示车辆处于极限平衡状态。根据力的平衡条件，得：

$$\Sigma X = H - V_1 \sin \beta - V_2 \sin \beta - F_1 \cos \beta - F_2 \cos \beta = 0, \quad (a)$$

$$\Sigma Y = G - V_1 \cos \beta - V_2 \cos \beta + F_1 \sin \beta - F_2 \sin \beta = 0, \quad (b)$$

$$\Sigma M_A = G \left(\frac{S_1 - \delta_1 - \delta_2 + \delta_3}{2} \right) - V_2 \cdot \overline{BC} - F_2 \cdot \overline{AC} - Ha = 0; \quad (c)$$

式中， $F_1 = fV_1$, $F_2 = fV_2$;

$$\overline{BC} = S_1 \cos \beta, \quad \overline{AC} = S_1 \sin \beta.$$

从(a)及(b)两式，解出 V_2 ，代入(c)式，可见在下列条件下，平衡会被破坏：

$$H > G \frac{2fS_1 \pm (\delta_2 - \delta_1)(f^2 + 1) \sin 2\beta}{2S_1(\cos^2 \beta - f^2 \sin^2 \beta) - 2a(f^2 + 1) \sin 2\beta}.$$

式中， S_1 为两钢轨中线间的距离； f 为车轮与钢轨间的摩擦系数。其分子中的土号，当力 H 的方向与图 1-8 所示者相同时，用 (+) 号，相反时用 (-) 号。

如果车轮踏面成柱形，即 $\rho = 0$ ，则在下列条件下，平衡即被破坏：

$$H > fG.$$

若设 $\delta_1 = \delta_2$, $f = 0.20$, $S_1 = 1.5$ 米, $a = 2$ 米，则当

$$\rho = \arctg \frac{1}{20} \text{ 时,}$$

$$H > 0.232G,$$

当 $\beta = 0$ 时,

$$H > 0.200G.$$

可见突破平衡所需的横向水平力，在锥形踏面时比在柱形踏面时约大 15%。这个差数，且随着 $(\delta_2 - \delta_1)$ 增大而增大，即随着车辆的偏向一边而增大。所以车轮锥形踏面可使车辆比较不容易被横向水平力所推动，增大车辆行驶的稳定性。

当车辆在直线地段上行驶时，如果偏向轨道的一边（图 1-9），则由于车轮的锥形踏面，一边车轮的滚动半径将大于另一边车轮的滚动半径，前者将超前于后者，这就迫使轮对回返于轨道的中线。

如果车轮的踏面成圆柱形，则即使不大的磨耗也就会在踏面上形成凹槽。当车轮通过辙叉时，在 ab 两段上，将提升高度 h （图 1-10），会生激烈的震动和冲击。锥形踏面的车轮便能平稳通过，不致发生剧烈震动。

以上说明车轮锥形踏面的优点。但是锥形踏面也有缺点。

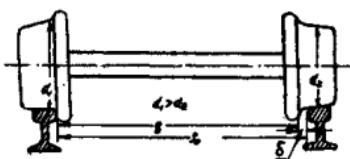


图 1-9

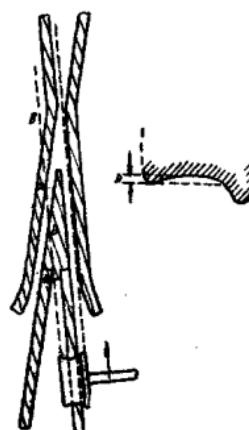


图 1-10

如果有横向力 H 作用于车轮上（图 1-8），在锥形踏面的情况下，反力 V_1 要比在柱形踏面情况下大的，反力 V_2 要比在柱形踏面情况下的小；因此，两股钢轨上的压力之差，要比在柱形踏面情况下的大。

如果没有横向力 H 作用于车轮上（图 1-11），则 $\delta_1 = \delta_2$, $V_1 = V_2$ 。但木枕受荷重的作用，会生弹性压缩，因此使轨距增大（图中用虚线表示）。则除了法向反力 V_1 和 V_2 之外，还产生切向反力 F_1 和 F_2 ($F_1 = fV_1$,

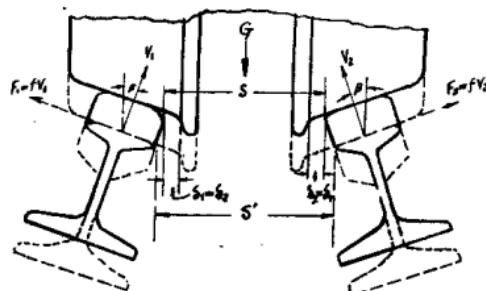


图 1-11



图 1-12

$F_2 = fV_2$)。这时,

$$V_1 = V_2 = \frac{G}{2(\cos\beta + f\sin\beta)} = \frac{G}{2} \frac{\cos\varphi}{\cos(\varphi - \beta)}$$

式中, φ 为摩擦角, 即 $\varphi = \arctan f$ 。 V 和 F 的合力 R 与 V 的方向之间, 成角 φ (图 1-12)。 R 的数值为

$$R = V\sqrt{1+f^2} = \frac{V}{\cos\varphi} = \frac{G}{2\cos(\varphi - \beta)}$$

但如车轮踏面为圆柱形, 钢轨竖放无轨底坡, 则两钢轨的反力各等于 $\frac{G}{2}$, 其方向竖直, 与钢轨中轴线成角 φ 相合; 都不会因木枕的弹性压缩而变动。

可见在锥形踏面情况下, 钢轨反力 R 比在柱形踏面情况下的大, 且其方向与钢轨中轴线成角 φ 。车轮与钢轨间的摩擦力 F_1 和 F_2 又增加钢轨和车轮的磨耗。

锥形踏面的车轮还比柱形踏面的车轮增加些行驶阻力。

锥形踏面的斜度愈大, 其不良影响亦愈大。斜度 1:20 的锥形踏面, 优点大而缺点小, 所以现在普遍采用的车轮踏面成 1:20 的锥形。

因为车轮踏面是一段圆锥面, 而钢轨顶面则是圆柱面, 如果车轮踏面的斜度为 1:20, 钢轨顶面的半径为 350 毫米, 车轮在竖放无轨底坡的钢轨上的压力, 将作用于钢轨轴线之内约 19 毫米处, 且略向外斜。因此, 使轨顶的一侧承受压力, 产生扭转钢轨的力。但钢轨被扣在轨枕上, 于是容易使轨头与轨腰的连接部份发生断裂, 或使轨腰发生弯曲或甚至折损。为了避免上述缺点, 应将钢轨斜放, 使有适当的轨底坡, 使车轮正好在钢轨顶面中央均匀滚动, 车轮压力与钢轨顶面垂直。这样, 可以防止钢轨的翻转, 亦可以减小钢轨的磨耗和伤损。

轨底坡一般与车轮踏面的斜度相同, 即 1:20。轨底坡是否正确, 可沿着钢轨顶面察知; 倘轨顶的内半面被磨得发亮, 即轨底坡不足; 倘轨顶的外半面被磨得发亮, 即轨底坡太大。轨底坡达下列情况时, 应进行修理:

- 1) 与标准相差达 1/60 及其以上时;
- 2) 在 6 米钢轨 (半节钢轨) 内, 轨底坡的变化达 1/60 及其以上时。

轨底坡用专门的尺具检查。不过应当注意, 钢轨受到车轮荷重时的轨底坡, 与未受荷重时的轨底坡, 并不相同。轨枕的挠曲和压縮、垫板未与轨枕完全贴紧、道钉未将钢轨完全扣紧以及钢轨的水平弹性挤压等等, 均使钢轨之受荷重时的轨底坡与未受荷重时的轨底坡不同。钢轨受荷重时的实际轨底坡, 很难确定, 所以轨底坡的数据宜以若干为适宜, 还是一个有待研究的问题。美国 A. R. E. A. 建议的轨底坡为 1/40。苏联 1956 年 6 月批准的铁路线路经常维修规则规定钢轨的轨底坡可为 1/20, 也可为 1/40。

钢轨顶面, 由于磨耗不均, 已形成横向坡度时, 轨底坡应按磨耗轨顶的坡度予以适当调整。这点很重要。因为轨底坡的目的, 是为使轨顶面与踏面相适应, 轨顶面既经磨耗, 轨底坡便应调整, 使轨顶横坡符合于车轮踏面坡度。

修理轨底坡时, 轨距亦随同变化, 故应同时改正轨距。

軌底坡可用楔形墊板或將軌底下的軌枕面削成适当坡度而达到之。

在曲線上，因有外軌超高度，軌枕面与水平面成傾斜角。这时，鋼軌的軌底坡是对傾斜的軌枕面而言。外股鋼軌应具有正常的軌底坡，里股鋼軌的軌底坡須根据外軌超高度而規定。外軌超高度达到 75 毫米时，里股鋼軌（軌底坡 1:20）将成为豎直。外軌超高度超过 75 毫米时，里股鋼軌將向外傾斜。这样，在列車停車或慢行时，里股鋼軌承受很大压力，会被挤压而向外翻倒。为此，应將里股鋼軌的軌底坡适当加大，以防止向外翻倒。“軌底坡养护标准”（鐵路經常維修規則附件 第二分）規定曲線上里股鋼軌的軌底与軌枕面傾斜的坡度如下：

外軌超高度 軌底坡

0~75 毫米 1:20

80~125 毫米 1:12

在里股鋼軌的軌底下，按照表 1-3，將木枕面削去一部份。

道岔上一般不做軌底坡。道岔前后鋼軌的軌底坡，应由基本軌前端及辙叉尾端的兩接头向外順坡。順坡長度应不小于 18 米，將順坡地段的軌枕面适当砍削，或用其他办法，使軌底坡从 0 改变至 1:20。

表 1-3

外軌超高度 (毫米)	軌枕面 的最大 傾斜度		里股鋼軌底下的軌枕面与軌枕 表面的傾斜度		里股鋼軌 軌底坡与 軌枕面所成 的傾斜度
	直	半	用半面垫板及 不用垫板时	用 1:20 楔形 垫板时	
0~75 毫米	0	75	1:20	1:20	0
80~125 毫米	80	125	1:12	1:12	1:20

第三节 曲線上的軌距

§ 1-6 曲線上軌道構造的特点

鐵路曲線部分的軌道，有下列几点特点：

- 1) 在半徑較小的情况下，加寬軌距，必要时鋪設护軌或裝設其他设备；
- 2) 設置外軌超高度；
- 3) 用緩和曲綫連接直綫与圓曲綫或連接半徑不同的兩圓曲綫；
- 4) 在曲綫的里股軌線上鋪用縮短軌；
- 5) 在双綫鐵路或多綫鐵路上，加寬鐵路中綫間的距离。

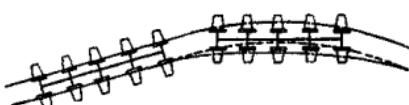


圖 1-13

鐵路曲線部份的軌距，如果曲線半徑較小，須略予加寬，使机車車輛能順利通过曲線（圖 1-13）。加寬軌距，系將曲線內軌向曲線中心方向移动，曲線外軌的位置，則保持不变。

鋪在曲線內側的护軌是为了承受向外方向的横向水平力（与鐵路中綫方向相垂直或近于垂直的水平力），以防止外軌的側面磨耗以及外軌的被挤压。如果曲線上的軌距加寬較大，为了避免車輪落于軌道內，在曲線兩側，均鋪護軌（如果軌距加寬很大，曲線兩側均鋪護軌，亦不生效，則須裝置特殊设备，以防車輪陷入于軌道內）。

外軌超高度的目的，在于借重力的水平分力以抵消离心力，使曲線兩側鋼軌所受的垂直压力相等，并使旅客不致感觉不适。

緩和曲綫的目的，在于使列車在曲綫上运行时所持有的力，在自直綫轉入圓曲綫时或自一个圓曲綫轉入另一半徑不同的圓曲綫时，不致發生突然变动，而是逐渐变动，且其变动率不超过一定的容許值。

因为曲綫的內側長度短于其外側長度，为使里股鋼軌接头与外股鋼軌接头錯开不大，应在曲綫的里股軌線上鋪用縮短軌。

在双綫或多綫鐵路上，兩列車在相鄰兩綫上通过时，其中間必須有一定的淨空。行驶于曲綫上的車輛，其兩端突出于曲綫外側，而中部偏入于曲綫內側；因此相鄰兩綫上的車輛之