

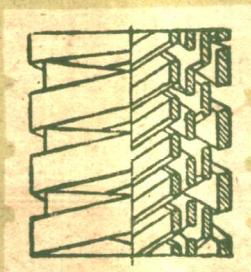
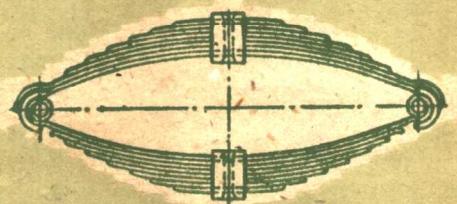
197805

055566

87.18235

K174

K24



鐵路車輛的叶片彈簧和 螺旋彈簧

制造和修理



机械工业出版社

鐵路車輛的叶片彈簧和螺旋彈簧 製造和修理

期 表 柯茲羅夫 著
常修彥、劉昕 譯



机械工业出版社

1958

出 版 者 的 話

本書介紹了機車車輛中所採用的各類葉片彈簧和螺旋彈簧，並詳細敘述了各種彈簧的製造工藝和修理工藝。其中包括製造各種彈簧所用的鋼料，葉片彈簧的彎制和螺旋彈簧的卷制，以及鋼的退火、彈簧的淬火及回火熱處理工藝等。為了使讀者更易于掌握彈簧的熱處理，還簡要地介紹了一些金屬學的知識。在彈簧的修理一章內說明了常見的彈簧的缺陷和產生的原因，以及修理的工藝過程。

本書適用於機車車輛製造廠和機車車輛修理廠的技術人員和工人，高等學校的學生也可參考。

苏联 И. И. Козловский Рессоры и пружины подвижного состава железнодорожного транспорта (Технология изготовления и ремонта), (Машгиз 1954年第一版)。

* * *

NO. 1758

1959年4月第一版 1959年4月第一版第一次印刷

787×1092^{1/25} 字數 106千字 印張 6^{6/2}, 0,001—2,900册

机械工业出版社(北京东交民巷 27号)出版

机械工业出版社印刷厂印刷 新华书店發行

北京市書刊出版業營業許可證出字第003號 定價(10) 0.88元

目 录

緒論.....	5
第一章 叶片彈簧和螺旋彈簧的类型.....	6
叶片彈簧	6
椭圓彈簧	8
机車彈簧	8
螺旋彈簧	11
叶片彈簧和螺旋彈簧在使用中所产生的各种缺陷及其消除方法	13
对彈簧鋼的各项要求	14
叶片彈簧和螺旋彈簧用的各种鋼	14
化学成分对彈簧鋼性質的影响	21
第二章 彈簧鋼的热处理.....	23
鋼在加热时的轉变	23
鋼在冷却时的轉变	33
淬火时冷却介質的作用	34
鋼的淬透性	36
快速冷却时奧氏体的轉变	40
淬火时产生的内应力	42
淬火后的回火	42
叶片彈簧和螺旋彈簧的各种淬火方法	43
彈簧叶片的退火	43
彈簧叶片的正火	45
彈簧叶片及螺旋彈簧在淬火时發生的缺陷	46
彈簧叶片的等溫處理	47
叶片彈簧及螺旋彈簧的强化处理	52
第三章 叶片彈簧的制造.....	58
技术条件	58
制造叶片彈簧的工艺过程	59
彈簧叶片的切割	60
彈簧叶片的梯形剪切	62
鑽孔	62
彈簧主片吊耳的弯制	64
彈簧主片端头的鏽粗	66

彈簧叶片的压弯和淬火	66
淬火槽	73
彈簧叶片的校正和組裝	74
彈簧叶片热处理的工艺守則	74
第四章 螺旋彈簧的制造.....	78
鋼料的切割	80
端部拔尖时鋼料的加热	83
螺旋彈簧的卷制	83
螺旋彈簧的热处理	85
制造螺旋彈簧的工艺守則	87
第五章 叶片彈簧与螺旋彈簧的修理.....	90
叶片彈簧的修理	90
修理叶片彈簧的工艺过程	90
彈簧叶片的各种缺陷及其产生原因	92
叶片彈簧的清洗	94
彈簧箍的压出	95
修理彈簧时彈簧叶片的退火	95
修理叶片彈簧时彈簧叶片的压弯和淬火	98
修理叶片彈簧时彈簧叶片的回火	102
彈簧箍的制造	103
彈簧叶片的校正和装配成套	105
叶片彈簧修理后的試驗	108
螺旋彈簧的修理	111
彈簧生产中的劳动保护条件	113
附录	145
1. 用 55C2号鋼制造蒸汽机車叶片彈簧的工艺过程卡片	115
2. 用 55C2号鋼制造車輛叶片彈簧的工艺过程卡片	118
3. 車輛彈簧叶片的主要尺寸(公厘)	121
4. 蒸汽机車和煤水車彈簧叶片的主要尺寸(公厘)	124
5. 各主要車型的車輛叶片彈簧的各片伸直时的尺寸(公厘)	126
6. 制造車輛叶片彈簧用的鋼的尺寸和耗量	129
7. 蒸汽机車彈簧叶片压弯后放松时的主要指标(公厘)	129
8. 制造蒸汽机車叶片彈簧用的尺寸为10×130公厘的扁鋼的裁切表 /30	
9. 用 55C2号鋼制造螺旋彈簧的工艺过程卡片	131
10. 苏联铁路車輛螺旋彈簧尺寸(公厘)	133
11. ФД 和 ЭМ 型蒸汽机車螺旋彈簧技术規格	135

緒論

在运输机器制造业和交通部所属各企业中，铁路运输用的叶片弹簧和螺旋弹簧的制造和修理占有相当大的地位。在制造新弹簧和修理使用弹簧方面，需要消耗几万吨优质钢材，国家要耗费大量资金来购置设备、材料和支付工人工资。

在战后各个五年计划的这些年里，叶片弹簧和螺旋弹簧的制造工艺有了很大的改进。各企业都有了头等的技术装备，改进了弹簧车间的操作方法。不过某些工厂现有的弹簧制造和修理的操作方法还不能充分满足规定的技术要求，尤其是在热处理（淬火后回火）方面。由于在弹簧的淬火和回火方面有缺点，所以使得弹簧过早损坏。

对叶片弹簧和螺旋弹簧损坏原因进行分析的结果证明，约有90%的弹簧是由于弯度减少或弹簧片和弹簧圈折损而不能使用。这正是由于不正确的热处理的结果。淬火及回火时弹簧片的加热温度及其在炉内的持续时间是不易控制的。淬火和回火过程往往只是凭工人的经验进行，其质量好坏完全决定于工人的技艺如何。弹簧片的弯曲及其淬火仍然是用人工操作，其实这些操作是能够做到机械化的。

要想制造优质弹簧，应当采用压弯淬火机。对弹簧片的加热温度和加热时间进行控制，就能保证钢料得到规定的机械性能。提高叶片弹簧和螺旋弹簧的质量就能延长其使用寿命，缩减费用，使设在车辆段、机车库以至机车车辆修理厂内的小型弹簧修理车间大为减少。

第一章 叶片彈簧和螺旋彈簧的类型

叶片彈簧和螺旋彈簧在铁路运输工作中起着重要的作用。它们能使机车或车辆在通过轨道接头、道岔和线路不平处发生冲击时施于钢轨上的动力作用减小；它们还能使机车车辆在轨道上平稳运行。在现代的铁路运输工作中，大量采用各种结构的叶片彈簧和螺旋彈簧，它们能在各种负荷的作用下，在车架、转向架、缓冲器和自动车钩的摩擦缓冲装置上进行工作。

叶片彈簧和螺旋彈簧均应具有高度的弹性和机械性能。

叶片彈簧和螺旋彈簧的弹性越大，因承受冲击而产生的彈簧残余变形就越小，因而彈簧的使用寿命也就越长。

叶 片 弹 簧

叶片彈簧是用长度不同的各个压弯的彈簧片制成，这些彈簧片是用双头螺栓或彈簧片中部的凸窝连接在一起。彈簧片是在熾热状态下用彈簧箍挟紧，这些彈簧片冷却后，均被彈簧箍压紧在一起。叶片彈簧制成下列两种类型：吊悬彈簧（不封闭的彈簧）和横圆彈簧。

吊悬彈簧是通过吊耳、垫圈或螺栓将其两端固定到车架上，并用彈簧箍支持在轴箱上来承受货物重量。

在工作中，由于多次陡震的结果，各彈簧片依次受到弯曲。由于作用到叶片彈簧的负荷不同，彈簧片数量要视每一彈簧片的厚度和宽度而定。通常所采用的彈簧钢的宽度为 100~130 公厘。货车的叶片彈簧有 10~13 片彈簧片，客车的有 6~12 片彈簧片，蒸汽机车的有 13~21 片彈簧片。上部的主要彈簧片称为彈簧主片。

为了把吊悬彈簧固定到车架上，在它的主片上要有吊耳。（圖

1) 或螺栓孔 (圖 2), 或者凸肩 (圖 3)。

列車运行时, 由于車体搖晃和受到冲击, 所以叶片彈簧时常伸直, 改变着自己的長度。彈簧的两端也在稍微移动。車体的上下震动和冲击时时作用到彈簧上并使之变形。倘若彈簧的彈性不够, 不能在不致变形的条件下承受負荷, 那它很快就会损坏。

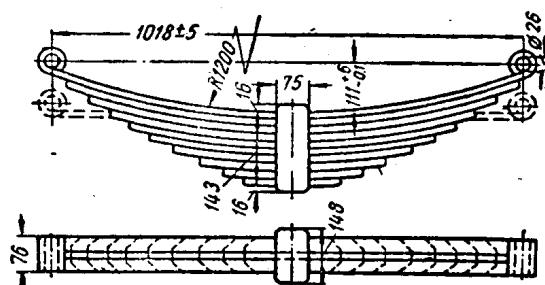


圖 1 带有吊耳的吊悬彈簧。

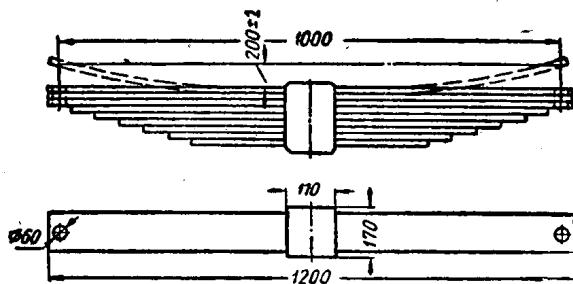


圖 2 带有螺栓孔的吊悬彈簧。

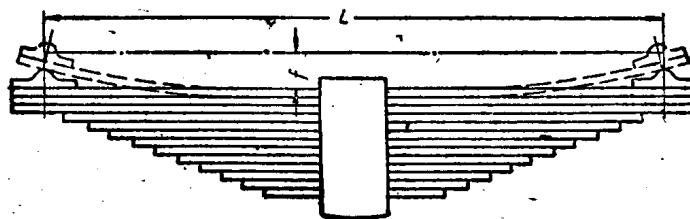


圖 3 带有凸肩的吊悬彈簧。

某些單吊架的客車的吊悬彈簧是通过彈簧吊螺栓固定到車架上，以便在車輛彈簧壓縮時能够調整鋼軌上空車架的高度。

在这种情形下，叶片彈簧的吊架要做成長形的，并在下面附有斜向配置的吊耳。彈簧螺栓要从吊耳穿过去。双吊架的車輛往往把叶片彈簧与豎置或斜置的螺旋彈簧結合使用。

椭 圆 弹 簧

椭圓彈簧用于客車、貨車及保溫車的轉向架和机車的煤水車上。某些客車是通过搖枕將車體重量傳至轉向架。椭圓彈簧是由兩組半椭圆形的彈簧片所組成，这些彈簧片是利用各种方法相互連接在一起的。这种彈簧的各个主片的两端是彼此自由地支托在一起的（圖4），或者是用彈簧卡子（圖5）連接起來的，或者鉸接（圖6）在一起的。目前客車都采用卡拉霍夫（Галахов）式彈簧（圖4）。在列車运行时，椭圓彈簧承受着由于負荷和冲击所引起的靜力和動力，并且保持足够的彈性和运行的平稳。

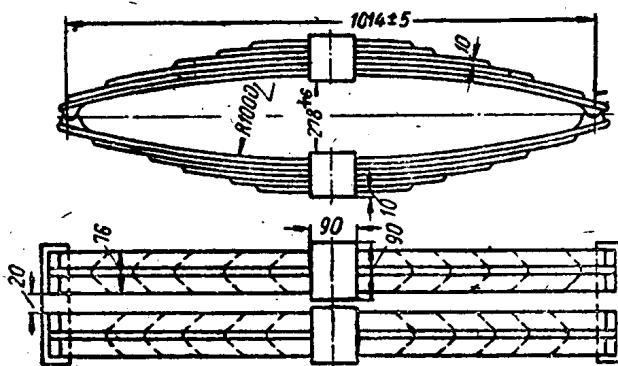


圖4 两端任意支托的卡拉霍夫式椭圓彈簧。

机 车 弹 簧

机車也和車輛一样，采用由型鋼（有沟的）或光面扁鋼制成的叶片彈簧。叶片彈簧有时与螺旋彈簧或平卷簧联合使用，以便

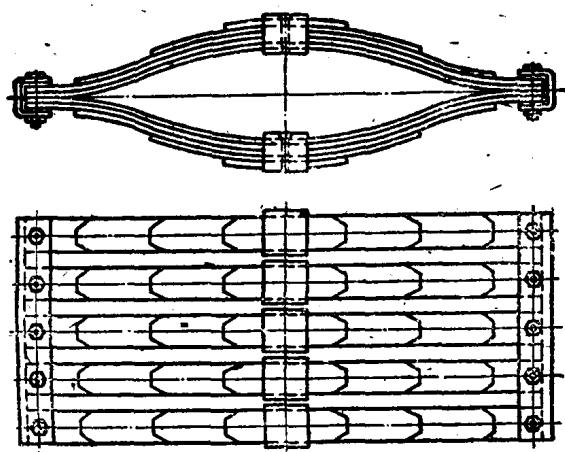


圖 5 帶有彈簧卡子的橢圓彈簧。

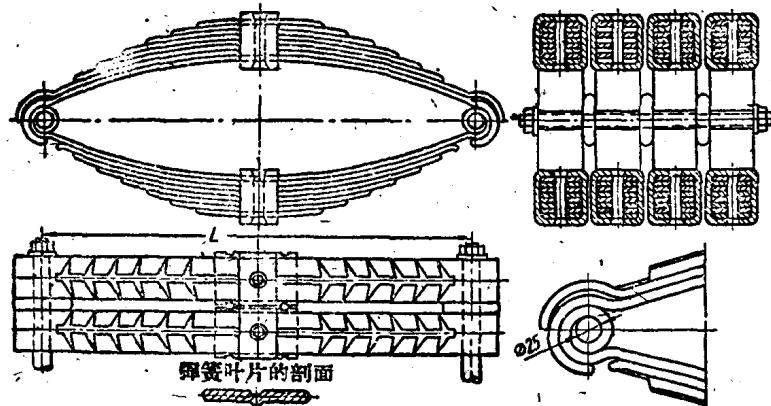


圖 6 鉸接的橢圓彈簧。

达到机車彈簧吊架的可撓性。

机車叶片彈簧（圖 7）就是一組从上部彈簧片到下部彈簧片長度遞減的彈簧片，彈簧片的中間用一个彈簧箍夾緊。上部的彈簧主片直接承受其兩端的負荷。在該主片下有一个次主片。为了加强机車的叶片彈簧，有时要加放 2~3 片同一長度的次主片。叶

片彈簧主片的兩端都有孔，彈簧吊杆尾部即插到這些孔內。彈簧吊杆端墊的中心間距 L 就是叶片彈簧的計算長度。

為使彈簧主片

不致因鑽孔而減弱其強度，彈簧吊的上部應作成箍圈形，以便箍住彈簧的兩端。在彈簧主片的兩端要鑽上固定彈簧吊支座用的

小孔。由於彈簧鋼具有溝形的縱斷面，所以能夠防止彈簧片左右移動；由於在彈簧中部刨出的深度為 1.5~2.0 公厘的凹槽，所以能阻止彈簧片縱向移動。在彈簧箍與彈簧片之間要往上述凹槽中楔入薄片。自無負荷的彈簧的上部主片中部到連接彈簧吊兩端支點的弦綫之間的距離 f 稱為彈簧的出厂高度。在負荷作用下葉片彈簧受到不同的彎曲，這種彎曲稱為撓度。在負荷下的彈簧撓度與出厂高度之差表明該彈簧的撓度弯曲值。

一噸貨物重量作用到彈簧上所產生的撓度稱為彈簧的撓性，倘若負荷很大時，要想提高彈簧的強度，則需要增加彈簧片數量，因此彈簧片之間的摩擦就會大為增加，從而就能使剛性增大。

撓性的彈簧吊架的特點是剛性系數約為 80~90 公斤/公厘。各彈簧片之間的摩擦是由彈性彎曲所引起的，這種摩擦能使葉片彈簧以車體的起伏搖晃消除，這一點對於機車的平穩而安全運行起着重要作用。

葉片彈簧的這一性質使得它優於螺旋彈簧，因為螺旋彈簧缺乏內部摩擦。為了減少摩擦和防止腐蝕起見，在裝配葉片彈簧時應該塗上混有石墨的油（50% 油 + 50% 石墨）。

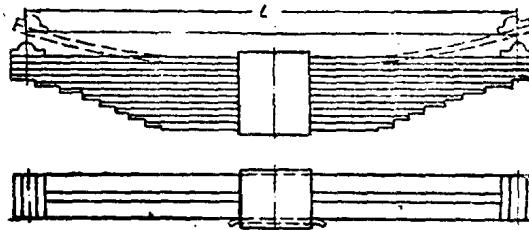


圖 7 机車叶片彈簧。

螺旋彈簧

铁路运输中所采用的螺旋弹簧是用圆形截面（圖8）或矩形截面（圖9）的钢棒制成。钢棒的两端作成矩形截面的扁平头，以便形成弹簧的平顺而垂直于轴线的支承面，使螺旋弹簧具有稳定性。当负荷大时，螺旋弹簧可制成同心弹簧，也就是将直径较小的弹簧插入直径较大的弹簧中。

螺旋弹簧在转向架上是垂直地位于两个支座之间，其中一个支座是活动的，位于弹簧的上端；另一个支座是固定的，与转向架的构架相连。

在使用中，有各种复杂的静力和动力作用到螺旋弹簧上，而弹簧必须易于承受这些力。为了安全运行，螺旋弹簧应具有高度的弹性和机械性能，这只有在正确热处理下才能达到。

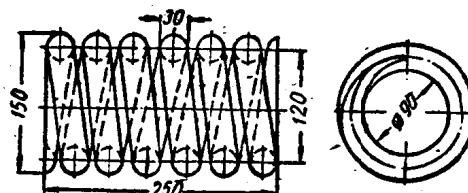


圖8 螺旋彈簧。

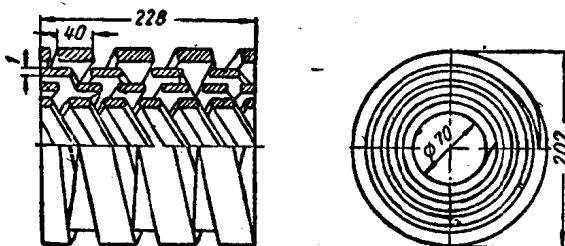


圖9 多卷盤簧。

车辆缓冲装置的螺旋弹簧（圖10和圖11）用以承受车辆互相冲撞时所引起的各种水平力，并将它们均匀地传到车架上。在列车运行时缓冲弹簧受到由于列车通过线路坡度转折点、以及调节机车的牵引力和施行制动而使车辆互相冲撞时所产生的压缩力

的作用。缓冲弹簧应当柔軟地承受各种外力，并且应具有足够的彈性和剛性。

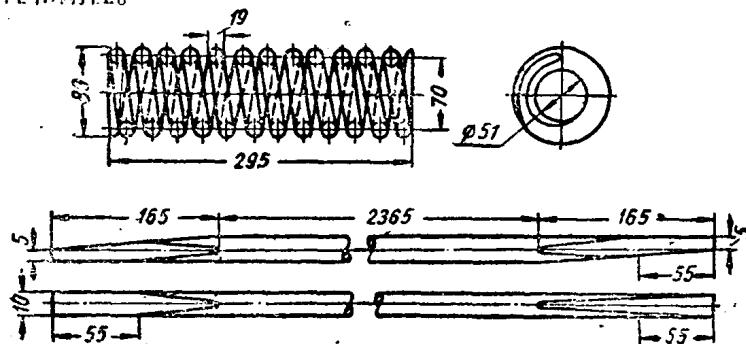


圖10 緩沖裝置的螺旋彈簧。

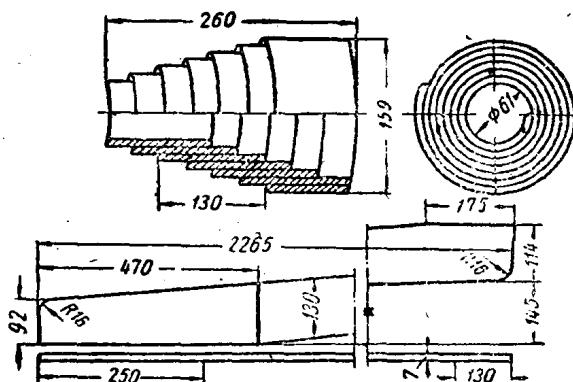


圖11 牽引裝置螺旋彈簧。

自動車鉤摩擦緩冲装置的螺旋弹簧
(圖12) 和緩冲弹簧一样，也要承受靜荷及動荷。这种弹簧是在極其复杂的各种动力作用的条件下工作的。

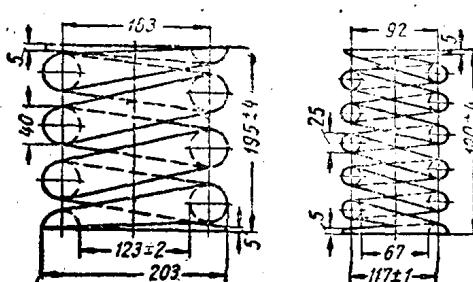


圖12 自動車鉤摩擦緩冲裝置螺旋彈簧。

叶片彈簧和螺旋彈簧在使用中所产生的 各种缺陷及其消除方法

經常受到各种动力作用的叶片彈簧和螺旋彈簧的工作条件是复杂的，这就会时常引起彈簧片和彈簧圈的折損、失去弯度、螺旋彈簧压缩及其它缺陷，因此使得彈簧损坏。叶片彈簧和螺旋彈簧的各种缺陷主要是由于其制造的工艺規程不正确或違反工艺規程所引起的，尤其是热处理規程，而叶片彈簧和螺旋彈簧的机械性能好坏和彈性大小則要取决于热处理的正确与否。

引起彈簧片和螺旋彈簧各种缺陷的主要原因如下：

1. 彈簧片厚度不均匀，与公称尺寸有偏差，这会因彈簧片彼此不紧貼而形成間隙。
2. 由于淬火和回火后的热处理不正确而造成彈簧片全長上硬度不足和不均匀；这会造成結構不均匀，結果会使得机械性能和彈性不一样。
3. 加热时在彈簧片表面上形成較深的脫碳層（由0.25到0.9公厘），从而影响到鋼的質量。
4. 因人工装配彈簧过程中調整彈簧片时由于錘击而在彈簧片表面上形成凹陷和裂縫；这能使应力集中在这些地方，并使鋼的强度大为恶化。
5. 因各彈簧片之間沒有間隙，在叶片彈簧装配成套时形成負应力，这会減弱机械性能和彈性。
6. 在淬火和回火彈簧片时不遵守加热的規范，致使彈簧片不能承受在各种負荷突然作用到叶片彈簧和螺旋彈簧时所产生的最大应力。

彈簧片和螺旋彈簧淬火时过热的或加热不足，会使金屬的組織不均匀，所以，对于抑制所产生的应变的能力也不一样。因此在金屬中形成若干軟弱点，使得金屬迅速疲劳，并使其变形有所發展，这种情况会特別集中出現在有内部或外部缺陷（划痕、錘

毒凹陷、結疤等等）的地方。

對彈簧鋼的各項要求

根據所作的試驗和使用葉片彈簧和螺旋彈簧的經驗可以得出結論，葉片彈簧和螺旋彈簧用的鋼，如果遵守下列各項要求（在ГОСТ 所規定的現有技術條件範圍內），則其疲勞強度會大為提高：

1. 制造葉片彈簧和螺旋彈簧的鋼質應相當純，不得有夾雜物和內部缺陷（氣孔、氣泡和裂紋等）。淬火前未經加工的鋼，其組織應均勻並尽可能地纖細（4號和5號晶粒）。
2. 在鋼棒和扁鋼的表面上，不得有划痕、刮傷、凹痕、裂口、裂縫及其他缺陷，因為，這些缺陷會使機械性能大為降低。
3. 在製造和修理葉片彈簧時，不得形成脫碳層，因為脫碳作用會使金屬疲勞限度顯著降低，因而在變向負荷之下將出現裂縫，這些裂縫會大大擴展到鋼材的其他各層，成為裂口。
4. 彈簧片和螺旋彈簧經過熱處理以後應當具有規定的疲勞限度和極限強度，以免在校正葉片彈簧和壓縮螺旋彈簧時出現殘余變形。
5. 在彈簧片裝配過程中，不得產生表面應力、彈簧片彼此間的摩擦不得太大、中心偏移和各彈簧片彼此不緊貼等。
6. 對於彈簧片和螺旋彈簧的熱處理應當按照一個規定的工藝守則來進行，因為，只有淬火及回火進行得正確，才能使金屬的全部結構均勻。

具備上述各項條件，就能使金屬的安全系數和疲勞限度大為增加，就能延長葉片彈簧和螺旋彈簧的使用壽命。

葉片彈簧和螺旋彈簧用的各種鋼

製造葉片彈簧和螺旋彈簧時往往採用碳素鋼、硅鋼、硅錳鋼、鉻鋼、鎳鉻鋼及其他鋼。

这些鋼的共同特征是含碳 0.5~0.9%。碳鋼應符合 ГОСТ 1051-52 的規定，硅鋼應符合 ГОСТ 2052-43 的規定。

所采用的各号鋼的化学成分和机械性能列于表 1 中。

鋼的含硫量不得超过規定的标准。

对鋼的已軋制的各表面的要求更高，因为，外部缺陷可能就是应力集中的地方和造成金屬疲劳的根源。

彈簧鋼是热軋鋼(不退火鋼)，但按照訂貨人的要求也可采用退火鋼。

彈簧鋼是成批交貨的。每批鋼棒或扁鋼都应当是同一鋼号的，同一熔煉号的，并且是同一尺寸的。可以通过化学成分鑑定来分析每一批鋼的熔煉情况。对每一爐鋼都填写質量証書，在工厂要利用三四个試样来檢驗証書上的数据，試样是在試驗室准备間制取的。

按 ГОСТ 5267-50 之規定扁鋼可用来做机車車輛的叶片彈簧和螺旋彈簧。鋼的断面和尺寸及其容許偏差均列于表 2 ~ 5 中。

鋼棒和扁鋼的表面不应当有裂縫、折痕、結疤、气孔、气泡、夹砂、以及肉眼所能見到的裂紋和分層。

局部缺陷要通过鏟削或研磨的方法加以消除，并且已清整处的斷面的尺寸不应超出有关的标准和技术規范所规定的最小尺寸。凹痕、皺紋、凹陷和划痕，若其深度不超过与实际尺寸之容許偏差的一半时，可不予清整。

叶片彈簧和螺旋彈簧用的鋼是在各种动負荷和其它負荷的复杂条件下工作的，此种鋼应当具有：

- 1) 高度的抗張强度；
- 2) 高度的比例極限；
- 3) 高度的比例系数 $\frac{\sigma_p}{\sigma_b}$ ；
- 4) 足够的韌性，以保証彈簧鋼在各种瞬間發生的动負荷的作用下不致脆裂；
- 5) 按相应的断裂点（極限强度——譯者注）和比例極限所

表 1 弹簧钢的化学成分和机械性能(ГОСТ В-2052-43 和 1565-48)

钢的种类	钢号	化学成分 (%)					热处理种类	加热温度 (°C)	热处理后的机械性能			
		C	Mn	Si	Cr	Ni			S	P	不 合 金	抗拉强度 σ _b (kg/mm ²)
碳钢 同上	65	0.60~0.70	0.50~0.80	0.17~0.37	≤0.3	≤0.3	0.045	0.040	油中淬火, 回火	83.0	100	80 9 35 255
同上	75	0.70~0.80	0.45~0.75	0.15~0.30	≤0.3	≤0.5	0.045	0.040	同上	38.0	81.0	110 90 7 30 285
同上	85	0.80~0.90	0.45~0.75	0.15~0.30	≤0.3	≤0.5	0.045	0.040	同上	38.0	115	110 6 30 302
弹簧钢 同上	50Γ	0.45~0.55	0.70~1.00	0.07~0.37	—	—	0.045	0.040	正火(常化)	86.0	65	34 13 35 269
同上	60Γ	0.55~0.65	0.70~1.00	0.17~0.37	—	—	0.045	0.040	同上	84.0	70	38 9 35 269
同上	65Γ	0.60~0.70	0.70~1.00	0.17~0.37	≤0.3	≤0.3	0.045	0.040	同上	82.0	70	38 8 35 269
同上	55C2	0.50~0.60	0.60~0.90	1.50~2.00	≤0.3	≤0.5	0.045	0.040	油中淬火, 回火	88.0	130	120 6 30 285
同上	60C2	0.55~0.65	0.60~0.90	1.50~2.00	≤0.3	≤0.5	0.045	0.040	同上	400~510	86.0	130 120 5 25 302
同上	60C2A	0.55~0.65	0.60~0.90	1.60~2.0	≤0.3	≤0.5	0.030	0.035	同上	400~510	86.0	160 140 5 20 302
同上	70C3A	0.65~0.75	0.60~0.90	2.40~2.80	≤0.3	≤0.5	0.030	0.035	同上	400~510	85.0	180 160 5 25 302
铬锰钢 同上	50XT	0.45~0.55	0.70~1.00	0.15~0.30	0.90~1.20	≤0.5	0.045	0.040	同上	400~510	85.0	130 110 5 35 302
同上	50XTA	0.45~0.55	0.80~1.00	0.15~0.30	0.95~1.20	≤0.2	0.030	0.035	同上	490	85.0	130 120 6 35 302
佳锰钢 同上	55TC	0.50~0.60	0.60~0.90	0.50~0.80	≤0.3	≤0.5	0.045	0.040	油中或空气中淬火	83.0	65	35 10 35 285
佳锰钢 同上	50XΦA	0.45~0.55	0.30~0.60	0.15~0.30	0.75~1.10	≤0.3	0.030	0.035	油中淬火, 回火	400~450	130	110 10 45 302