

汽车渗碳齿轮

吳景之、姚貴升合編



机械工业出版社

汽車滲碳齒輪

吳景之、姚貴升合編



机械工业出版社

1957

出版者的話

本書是吳景之、姚貴升兩同志根據汽車滲碳齒輪方面的一些最新資料並結合本人的工作經驗編寫而成。

書中對鋼料的選擇、熱處理過程、質量檢查、損壞原因分析和最近研究的趨勢等主要問題作了較為全面而有系統的論述。

本書是從事汽車齒輪滲碳工作的技術人員和研究人員的有用參考書。

NO. 0763

1957年6月第一版 1957年6月第一版第一次印刷

850×1168^{1/32} 字數 88千字 印張 3^{7/16} 0,001—2,200冊

機械工業出版社(北京東交民巷 27號)出版

機械工業出版社印刷廠印刷 新華書店發行

北京市書刊出版業營業許可証出字第 008 号 定價(10) 0.65 元

目 次

一 概論	5
二 滲碳鋼料	7
1 鋼料的選擇	7
2 合金元素的影響	9
3 滲碳鋼料	17
4 几種滲碳鋼性能的比較	28
5 滲碳鋼料的質量要求及檢驗	32
三 热处理过程	37
1 滲碳	37
1 目的和要求(37)——2 滲碳的一般原理(38)——3 固体滲碳(44)——	
4 液體滲碳(50)——氣體滲碳(60)	
2 淬火和回火	70
1 淬火方法(70)——2 避免齒輪變形的方法(73)——3 低溫回火(75)	
3 冰冷處理	76
4 噴砂處理	77
5 各種鋼料做成的齒輪熱處理過程實例	78
四 質量檢驗	79
1 影響質量的因素	79
1 低倍組織(79)——2 滲碳層厚度(80)——3 面層含碳量(82)——	
4 滲碳層組織(83)——5 心部組織(88)——6 硬度(88)	
2 檢驗方法	89
1 低倍檢驗(89)——2 金相檢驗(89)——3 硬度檢驗(91)——4 面層含碳量的測定(91)	
五 損壞原因的分析	92
1 麻點磨耗	95
2 滲碳層的壓穿及牙齒的疲勞斷裂	97

4	
3 齿輪牙齿心部的破裂	97
4 齿輪齿端的打掉	98
六 最近的發展趨勢	101
参考文献	108

一 概論

齒輪在汽車上是很重要的部件之一，變速箱和差速箱都是依靠齒輪發揮功用的。在變速箱中，通過它來改變引擎、曲軸和主動齒輪的速度；在差速箱中，通過它來增大扭轉力矩，調節左右兩輪的轉速；全部引擎的动力，通過它傳到主動輪。因此，這些齒輪承受着很大的負荷。

變速箱或後橋齒輪的破損，都會影響汽車的正常行駛。因此，我們必須正確地選擇齒輪鋼料，配合適當的熱處理工藝過程，以保證齒輪的質量。一般汽車齒輪所用鋼料和其簡單熱處理過程如表1所列。

重型卡車如ЗИС-5(3噸)、Я-3(3噸)、ЗИС-150(4噸)、ЯАЗ-200(7噸)等的齒輪，主要是用低碳合金鋼經滲碳處理的。氮化處理雖然可以獲得耐磨性很高的表面層，而且是在不會引起齒輪發生顯著變形的溫度內進行的，但是氮化鋼的強度極限一般都不能保證齒輪所應有的工作能力，因為在很高的工作應力下，硬化層會被壓穿而破裂。所以，氮化處理不能應用於汽車齒輪。中碳合金鋼經氰化處理後表面硬度雖然很高，由於一般層厚只有0.15公厘左右，不宜承受較高的負荷，只適用於輕負荷齒輪。要使齒輪承受較高的負荷，就必須使氰化層加厚至0.25~0.35公厘，不過實際上這樣應用的還很少見。最近的研究[1]指出：在相當的重負荷情況下如：ГАЗ-51、ГАЗ-63(2.5噸)，還是用滲碳比氰化更適宜一些。滲碳可以提高使用壽命2~3倍。所以，滲碳齒輪在汽車上是最廣泛應用的，也是最重要的一種零件。

本文所討論的就是如何選擇汽車滲碳齒輪的鋼料，怎樣進行熱處理，如何控制並檢驗其質量，分析和研究它的破損原因，從而進一步明確鋼料的選擇和熱處理過程的控制對於保證齒輪質量

的重要性。

表 1 一般汽車齒輪所用鋼料及其簡單熱處理

汽車 類型	汽車型号	出產 年份	有效 載荷	齒輪種類	鋼 料	簡單熱處理
小客車	КИМ-10	1940	4人	變速箱	35Х, 41Х	氮化 0.15公厘
	ГАЗ-67В	1943	4人	變速箱	41Х	氮化 0.15公厘
	МОСКВИЧ	1946	4人	變速箱	18ХГМ	滲碳 0.6~0.8公厘
	M-20	1946	5人	變速箱	40Х	氮化 大于0.15公厘
				差速箱		
				主動傘齒輪	20ХГМ(精選)	滲碳 1.5~1.8公厘
				差速箱	35ХМА(精選)	淬油
				差速箱 行星齒輪	35Х	
載重 卡車	ЗИС-110	1946	7人	變速箱		气体氮化0.7~0.9公厘
	Я-3	1925	3噸	變速箱	15Х3	滲碳 0.75~1.25公厘
	ЗИС-5	1933	3噸	變速箱	18ХГМ(38年)	滲碳
					20Х3(41年)	滲碳
					18ХГТ(41年后)	滲碳 0.7~1.1公厘
				差速箱一主 動傘齒輪	12Х2Н4А	滲碳 1.0~1.5公厘
				從動傘齒輪	18ХГТ	滲碳 1.0~1.5公厘
				行星齒輪	18ХГТ	滲碳 0.8~1.3公厘
	ЗИС-150	1946	4噸	變速箱	18ХГТ	滲碳 0.7~1.1公厘
				差速箱	18ХГТ	滲碳
	ГАЗ-AAA	1935	2噸	變速箱	41ХА	氮化 ≥0.15公厘
	ГАЗ-ММ	1938	1 $\frac{1}{2}$ 噸	變速箱	40Х(C: 0.38~ 0.40)	氮化 0.15公厘
				差速箱	20ХФ, 20Х	滲碳 1.5~1.8公厘
				主動傘齒輪	40Х(C: 0.35~ 0.40)	氮鹽溶加熱淬油
				從動傘齒輪	35Х(C: 0.35~ 0.40)	
				行星齒輪	40Х, 41Х	氮化 0.15公厘
	ГАЗ-51	1946	2 $\frac{1}{2}$ 噸	變速箱	20ХНМ(精選)	滲碳 1.5~1.8公厘
	ЯАЗ-200	1947	7噸	變速箱	12ХН3А	滲碳 0.9~1.2公厘
	МАЗ-205			變速箱	12ХН3А	滲碳
				差速箱	12ХН3А	滲碳

二 滲碳鋼料

1 鋼料的選擇

當齒輪在工作時，牙齒因受外力的作用，處於很大的弯曲應力狀態下，而且這種應力還是周期性的。因此，用作齒輪的鋼材，必須具有很高的抗彎強度；同時，還必須具有很高的疲勞強度，這樣才能大大地提高齒輪的使用壽命。由於齒輪在製作時不易做到十分精密，因而牙齒的齒距與齒形便會不夠精確，這樣就容易造成牙齒不均勻的嚙合，引起產生附加的衝擊負荷；同時，在換擋時，齒輪牙齒也會經受衝擊負荷，因此，鋼料應具有較高的衝擊韌性。作用於齒間接觸線上的力，能引起牙齒工作表面的變形，在接觸的地方產生很大的比壓；此外，相互接觸的牙齒非但有滾動，而且還有滑動；由於接觸點上很大的比壓和齒間的摩擦系數，在齒面上產生了摩擦，所以要求齒輪用鋼在經過適當的熱處理之後，牙齒表面必須具有很好的耐磨性，以抵抗由於表面摩擦而產生的磨耗。

為了盡量降低汽車本身的重量以提高本身重量的利用系數，必須尽可能地縮小汽車上各種零件的尺寸和重量。對齒輪來說，也希望如此。因此做齒輪用的鋼料也必須具有較高的強度。

不久以前，認為影響牙齒強度最有危害性的因素是衝擊負荷[2]，認為滲碳零件的強度，主要決定於心部的塑性；因此，變速箱齒輪和主動齒輪等都採用低碳合金滲碳鋼，依靠滲碳使零件表面不厚的一層達到足夠的硬度。但是試驗證明：這種齒輪的滲碳表面耐磨性雖好，但耐疲性不高，不能承受高的比壓。同時，這種滲碳零件的使用情況指出：因心部具有高的塑性，不能保證滲碳零件得到最好的強度。時常發現，心部韌性較高的滲碳零件很

早就破坏了；相反地，心部韧性不高的零件反而很耐用。这是因为心部钢料的冲击韧性和渗碳后材料的静弯曲强度之间缺乏直线关系[3]。当渗碳材料在静或动弯曲（冲击负荷）时，最初的破裂是由渗碳层表面开始的，表面的裂痕起着尖锐的缺口作用，形成应力集中，很快地深入内部。所以我们要求心部要具有抵抗缺口扩展的能力，也就是说，当渗碳表层破裂时，裂缝能被心部所阻，停止继续扩展。渗碳零件的破裂，既然是由表面开始的，显然表层强度是很重要的。表层必须有高的强度，才能承受高的负荷；心部也要有足够的强度来支持表层——这里所说的心部强度，不是破坏强度，而是弹性极限强度与屈服强度——因为只要外加应力超过心部的屈服强度，心部材料便发生了塑性变形，就会使表层由于过负荷而破坏。由此可以看出：影响渗碳零件最重要的因素是渗碳层的强度和心部的屈服强度，仅仅心部的韧性是缺乏实际意义的，所以选择钢料时必须注意到这一点。

在选择钢料时除了考虑强度之外，为了得到优良的产品，还必须注意钢料的工艺性能：

1) 硬化性能 选择钢料时我们不仅要注意材料本身的强度，还要考虑到用这种材料做成的零件是否在整个断面上都能达到一致的强度，这是保证零件质量的重要条件之一。为了满足这种要求，零件最大断面在淬火时必须淬透，也就是钢料必须具有足够的淬透性，保证淬火后牙齿的心部能得到应有的硬度，并且在显微组织中没有游离铁素体出现，断面组织均匀，机械性能一致，这样才可以保证零件具有高的疲劳强度。

牙齿的心部硬度，决定于在工作时的实际应力和齿面的比压。根据钢料的淬透性曲线，可以决定选用哪一种钢料才能满足规定的要求。但是对于带轴的齿轮，仅根据牙齿的心部硬度来决定钢料的淬透性是不够的，因为我们还必须保证齿轮的轴有足够的扭转强度，如果钢料的淬透性能够保证齿轮的轴有足够的扭转强度，当然牙齿心部的强度也就足够了。

近年来汽車工業的經驗証明，控制鋼料的硬化性能可以預先估計熱處理的結果，因此製造齒輪的鋼料除必須具有一定的強度外，同時還必須有與技術條件相符合的淬透性。

2) 热处理工艺 被选用制造齒輪的鋼料，应具有只要經過簡單的热处理后就能保証零件获得足够强度的性能。用这种鋼料做的齒輪，在热处理后只有極少量的变形，能保証零件尺寸符合于圖紙公差的要求，而且在裝配时無須进行附加的研磨修正。

如 12X2H4A、12XH3A、18XHBA、20XHMA 等鋼料，虽然都有高的强度，良好的淬透性，但是都需要經過很复杂的热处理过程，这是由于用这些鋼料制成的零件經气体滲碳后直接淬火，在滲碳層組織中會出現大量殘余奧氏体，因此必須經過附加的高溫回火和二次淬火的热处理过程。除了 18XHBA、20XHMA 之外，其他几种鋼料又都有大量的变形，必須經過再次加工，这样不但降低了成品的質量，而且也提高了零件的成本。

3) 加工性能 鋼料必須具有良好的加工性能。因为，加工性能的改善，在机械加工时不仅可以提高劳动生产率，减少刀具的消耗，同时还可以改善齒輪工作表面的質量——齿的啮合及几何形狀的精确度，这样也就提高了齒輪的耐磨性，延長了它的使用寿命。如果加工性能不好，加工时就会使零件表面加工硬化現象加重，使零件在热处理时發生过度的变形。

由此可以看出：作为汽車齒輪的鋼材，既要具有足够的强度，又須具有适当的工艺性能，才能保証齒輪的質量，提高生产效率。此外，在选择鋼料时，还必須注意节约，尽量避免采用含有貴重合金元素的鋼料，多采用碱性馬丁爐冶炼的鋼，这样才能降低成本。

2 合金元素的影响

根据以上对齒輪鋼料所提出的要求，显然，一般碳鋼是不能滿足的。碳鋼不但强度較低，而且淬透性不够，因此，一定要采

用低碳合金鋼，如 18XGM 、 $12\text{XH}3$ 、 $12\text{X}2\text{H}4\text{A}$ 、 18XHBA 、 18XFT 等鋼料；在鋼中加入一些鉻、鎳、鉬、鈮、錳、鈦等合金元素。

合金元素除了對鋼的一般性能（淬透性、強度、韌性、抗回火性等）有影響外，對滲碳鋼來說，它對滲碳零件的質量（面層含碳量、滲碳層厚度、表層硬度、滲碳層和心部的晶粒大小以及其他性能）還有其特殊的影响。現在把常見的合金元素對滲碳時的影響分別討論如下[3]、[20]：

1) 鉻的影響 鋼中含鉻量為 1.5% 時，顯著地提高了面層含碳量；當鋼中含鉻量達到 3% 時，面層含碳量又降低了，但是仍比沒有含鉻的鋼面層含碳量高。

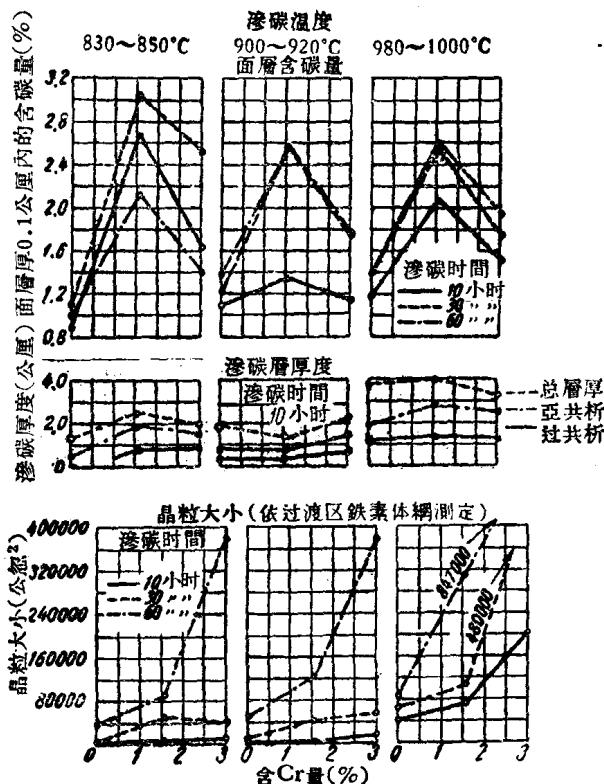


圖1 鉻對於滲碳層性質的影響，含碳量為 $0.18\sim0.23\%$ 的鋼在 60% 木炭+ 40% BaCO_3 固体滲碳劑中滲碳。

从圖 1 中可以看出，当含鉻量为 1.5% 时，滲碳層的面層含碳量达最大值。这可能是由于鋼中析出碳化物的成分〔在低鉻鋼中形成 $(FeCr)_3C$ ，而在含鉻較高的鋼中形成 $(FeCr)_2C_3$ 〕和結構不同的緣故。同时，在含鉻較高的鋼中，碳在奧氏体中的溶解度降低了，而且碳在奧氏体中的扩散速度也降低了，这些都促使滲碳層的面層含碳量降低。

在鉻鋼的滲碳層中，碳分主要是聚集于深度为 0.1~0.15 公厘的表面，在显微組織中成顆粒狀的碳化物析出。

鉻对于滲碳層总厚度的影响还不能肯定，但是，鉻可以促使共析区的厚度增加。

滲碳时，在短期加热保溫的情况下，鉻对鋼的晶粒長大。沒有显著的影响，但在長時間滲碳之后，鉻会显著地促使晶粒長大。滲碳鉻鋼的晶粒大小，根据表層析出的碳化物測量出来的晶粒大小，要比根据过渡区析出的鐵素体測量出来的晶粒小些，这是由于析出的碳化物对晶粒長大有阻碍作用。

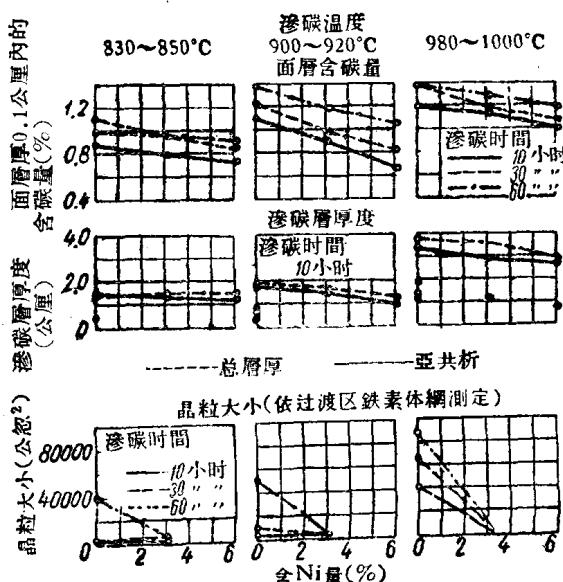


圖 2 鉻对于滲碳層性質的影响。

2) 鎳的影响 鎳能促使渗碳层中的含碳量降低(圖2), 同时也降低渗碳层的厚度。鎳钢渗碳时, 得到的網狀碳化鐵很細。当鎳钢含鎳量超过6%时, 在渗碳层中不仅有碳化鐵, 而且还会有石墨出現, 但是实际上从沒有应用含鎳量这样高的鋼。在三元合金和更复杂的合金渗碳钢中, 含鎳量是不超过5.25%的。加有鎳的渗碳钢, 可以提高渗碳层及心部的韌性, 因此一般采用鎳钢做重要的渗碳零件。

鎳钢經長時間的渗碳或提高渗碳溫度时, 鎳可以阻止晶粒的長大。当以900~920°C的溫度渗碳而且時間不長时, 鎳对鋼的晶粒大小沒有影响。鎳钢渗碳后, 渗碳区域較均匀地过渡到未渗碳区域, 而且碳化鐵的分布也是較均匀的。

3) 錳的影响 錳实际上对渗碳层厚度沒有影响, 但是在高溫和長時間的渗碳时, 錳会减少渗碳层厚度。錳对于面層含碳量的影响也不显著(圖3)。

錳的有利作用是会消除渗碳层的反常組織。

到最近还有文献上指出: 必須限制渗碳钢的含錳量在0.6%以下。可是后来發現低碳錳钢对过热性并不敏感, 仅仅在提高鋼中含碳量时, 才会提高鋼的过热傾向。因此, 錳钢在渗碳后, 用渗碳层的碳化鐵網子測量的奧氏体晶粒大小, 要比由过渡区鐵素体網子測量出的大。

在最常采用的渗碳溫度(900~920°C)和時間(10小时)的情况下, 鋼中有錳存在, 实际上对心部晶粒大小沒有影响。如果渗碳后在820°C进行加热淬火时, 錳促使渗碳层晶粒長大的傾向也不大。

因此, 最近含錳0.7~1.0%的錳钢成功地用于渗碳零件。同样的含錳量也常加入于复杂成分的渗碳钢中。

4) 鉻的影响 鉻能促使面層含碳量增加, 而且面層含碳量的变化曲綫因鋼中含鉻量的不同而有很大的变化。这是由于有不同类型的鉻的碳化物形成的緣故(圖3)。

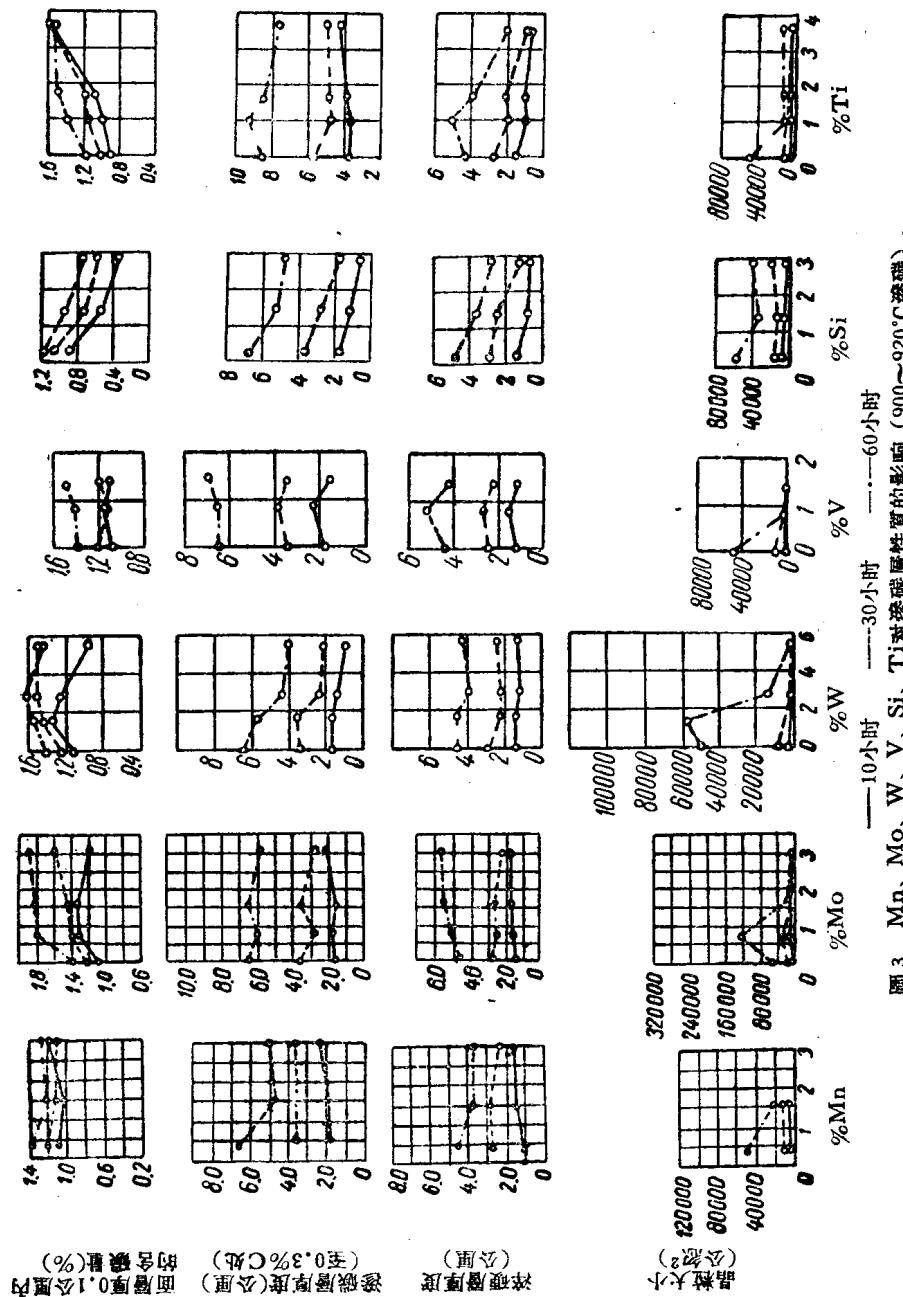


圖 3 Mn, Mo, V, Si, Ti 对 ferrite 层性質的影響 (900~920°C 溶解)。

在 $900\sim920^{\circ}\text{C}$ 滲碳时，鉬不会改变渗碳層厚度；但渗碳溫度更高时，鉬会降低渗碳層厚度。

鉬鋼滲碳时，在滲碳層中有形成反常組織的傾向。

鉬常常降低鋼的过热傾向。

通常以 $0.2\sim0.3\%$ 的鉬作为附加的合金元素加入 鉻-錳，鉻-鎳等合金滲碳鋼中。

5) 鎢的影响 鎢增加面層含碳量，但其作用不如鉻显著。鉬降低滲碳層厚度（圖 3）。

鉬鋼趋向于在滲碳層中得到反常的組織。

鉬降低滲碳鋼的过热傾向。

通常以 $1\sim1.5\%$ 的鉬作为附加的合金元素加入于鎳-鉻鋼中。

6) 钒的影响 钒可以提高面層含碳量，但不显著；钒对于滲碳層厚度的影响还未肯定，但在大多数情况下降低滲碳層厚度（圖 3）。

目前钒在滲碳鋼中还未广泛采用，只是在鉻-钒鋼中含钒 $0.1\sim0.2\%$ 。

7) 硅的影响 到目前为止，在滲碳鋼中还没有采用硅作为合金元素。因为硅的存在，会在鋼的表面形成一層很稳定的氧化膜，因而减少面層含碳量和滲碳層厚度[3, 19]。同时，硅是石墨化元素，鋼中含硅量增加，將在滲碳層中促使石墨析出。但是含硅量在一般的限度以內时沒有这种有害的作用。

8) 鈦的影响 鈦增加面層含碳量；对于滲碳層厚度的影响，随其含量与滲碳時間的不同而有差別。

鈦在鋼中形成碳化鈦，在顯微鏡下碳化鈦 (TiC) 成四方形狀。当加热时，碳化鈦存在于奥氏体晶粒边界，因而可以阻止奥氏体晶粒長大[19]，所以鈦可以細化晶粒。但鈦的加入会減少淬硬層深度和减弱淬透性。

鈦加入于滲碳鋼中的量很少($0.05\sim0.15\%$)，其目的只是細化晶粒。

9) 鋁的影響 鋁降低面層含碳量，並減少滲碳層的厚度。鋼中含鋁量的增加，會引起晶粒的長大；而且在長時間滲碳時，鋁會促使滲碳層石墨化。鋁對於滲碳鋼只有不利的作用，因此在滲碳鋼中不加入鋁。

10) 銳(Nb)的影響 鋼中加入千分之几的銳，可以消除鋼在滲碳過程中的晶粒長大，並促使淬火後在滲碳層組織中得到少量殘余奧氏體。因此，銳對於滲碳鋼起着有利的作用。但當其含量較多時，就沒有任何優點了。

各種不同的合金元素對滲碳鋼有不同的影響，歸納起來，可以得出下面的結論：

1) 對面層含碳量的影響 碳化物形成元素如：鈦、鉻、鋨、鈸等，在大多數情況下都增加面層含碳量。在鋼中不形成碳化物的元素如：矽、鎳、鋁、鈷、銅等，都降低面層含碳量；形成不甚穩定的碳化物的元素如錳，對面層含碳量沒有顯著的影響。

碳化物形成元素可以促使面層含碳量增加的原因如下：滲碳時，在含有碳化物形成元素的鋼料的滲碳層組織中將有大量碳化物析出，它的析出不僅是在滲碳後的冷卻時，而且也在滲碳的過程中。在滲碳層中碳化物的猛烈形成，降低了奧氏體中含碳量，促使更多的碳分不斷地溶解到奧氏體內，這樣就增加了面層的含碳量。

在含有不形成碳化物元素的鋼中，面層含碳量的降低是由於這些元素降低了碳在奧氏體中的溶解度。雖然碳化物形成元素也降低奧氏體中碳的溶解度，但由於碳分不僅溶於奧氏體中，另外還形成複雜的碳化物，所以面層含碳量非但不降低，反而會增加。

碳分沿滲碳層的變化情況如圖4所示，在曲線2和3之間的部分，相當於同時含有碳化物形成元素與不形成碳化物元素。

2) 對滲碳層厚度的影響 滲碳層的厚度不僅決定於滲碳條件，同時也受鋼料中所含合金元素的影響。在一般熱處理條件下(900~920°C滲碳10小時)，錳、鉻、鋨、鈸(<1%)，鈦都會使

滲碳層厚度略有增加；而硅、鎢、錳、鋁、銅都使滲碳層厚度降低。

3) 对淬硬深度的影响 提高鋼的淬透性的一些元素如錳、鉻、鋁等，在鋼中增加滲碳層淬硬深度。硅、鋁降低淬硬深度，鈷、釩($>1.5\%$)鉄也降低淬硬深度。鈷是由于它提高了鋼的臨界冷卻速度，釩和鉄是由于它們和碳形成了穩定的碳化物，降低了淬硬表層的含碳量。錳在大多數情況下對淬硬深度沒有影響。

4) 对金相組織的影响 鋼中含有碳化物形成元素如鉻、鎢、錳、釩、鉄等，都促使在滲碳層表面形成大量碳化物。在含錳及鎢的鋼滲碳時常發現反常組織；而在含鉻及銅的鋼中，則很少發現。殘余奧氏體也是滲碳層組織中重要的組成部分之一，它的含量直接決定于面層含碳量及合金元素對馬氏體轉變溫度的影響。凡是促使面層含碳量增加的、壓低馬氏體轉變溫度的和促使晶粒長大的合金元素，都增加殘余奧氏體的含量。合金元素也影響着滲碳層的晶粒大小，由過渡層的網狀鐵素體來

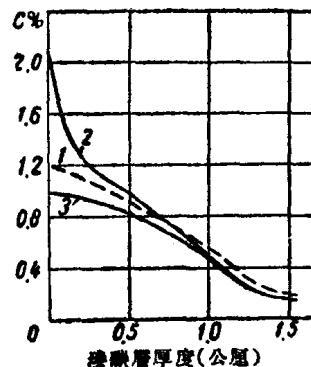


圖4 含碳量沿滲碳層深度分布
曲綫：

- 1—不含合金元素；2—含有碳化物形成元素；3—含有不形成碳化物的元素。

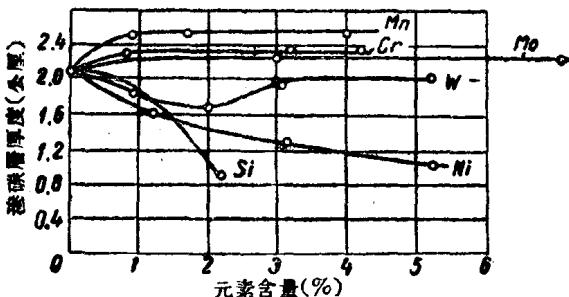


圖5 合金元素对滲碳層厚度的影响
(在苯的蒸氣中進行滲碳，于 925°C 保持11小時) (古里亞耶夫)。