

王積五、杜思源編著

怎樣防止鋸件的變形



機械工業出版社

編著者：王穎五、杜思源

書號 0915 (工業技術)

1955年10月第一版 1955年10月第一次印刷

787×1092^{1/32} 字數 15千字 印張 11/16 0.001—4,000 單

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證出字第 008 號 定價(7) 0.11 元

出 版 者 的 話

祖國正在進行着大規模的經濟建設，大量的新工人將要不斷地參加到工業建設中來，同時現有的技術工人，由於在舊社會沒有學習的機會，經驗雖豐富，但理論水平較低。為了使新工人能够很快地掌握技術的基本知識，並使現有工人也能把實際經驗提高到理論上來，因此，我們出版了「機械工人活葉學習材料」。

這套活葉學習材料是以機器工廠裏的鑄、鍛、車、鉗、銑、鉋、熱處理、鉚、鋸等工種的工人為對象的。每一小冊只講一個具體的題目，根據八級工資制各工種各級工人所應知應會的技術知識範圍，分成程度不同的「活葉」出版。

本書講解怎樣防止鋤件的變形。對於形成鋤件變形的原因和內應力產生的情況、鋤接變形的種類等都比較詳細地作了說明和分析。另外，作者還根據自己的工作經驗，介紹了各種鋤件的堆置鋤縫的順序。

本書可供五、六級鋤工同志作為學習材料。

目 次

一 鋼接熱對零件的影響	3
1 金屬受熱不均勻——2 鋼縫的收縮——3 熔化金屬組織發生 變化	
二 零件的變形	10
1 平板類零件的變形——2 圓筒形零件的變形——3 角柱類零 件的變形	
三 怎樣防止零件的變形	13
1 抑制法——2 定位法——3 間隙調整法——4 鋼前預熱、鋸 後退火法——5 多層鋸接法——6 逆向分段法——7 對稱鋸 法——8 斜置法——9 平衡變形法	
四 正確的堆置鋸鍵順序	19
1 平板類的零件——2 圓筒類的零件——3 角柱類的零件	

我們如果對鉗接的道理和實際操作過程了解得不清楚，往往會把鉗件鉗成了變形。要防止鉗件的變形，必需要懂得正確的施鉗程序和它的預防變形辦法。變形是可以防止的，現在把經常碰到的變形道理和它的防止變形辦法，作個簡要的介紹。

一 鉗接熱對鉗件的影響

現在最常用的鉗接熱源有如下各種：

乙炔焰 溫度在 3200°C 左右

金屬電弧 溫度在 $3000\sim 3800^{\circ}\text{C}$ 之間

炭素電弧 溫度在 3000
 $\sim 5500^{\circ}\text{C}$ 之間

在實際鉗接中，只有一部分熱能供給鉗件。如果是暴露電弧，這有效部分熱能約為 60~70%，其餘的 30~40% 則散失在施鉗處所周圍的空間。鉗件受到這種集中的高熱後，溫度便急激地增長起來達到鉗接的目的。圖 1 所示為正確施鉗 3.2 公厘的鐵板中溫度分佈情況。鉗接地帶溫度最高；並且很快傳導到兩側的附近區域。這一區域，我們叫做熱影響區，在這以外的區域，叫做低溫區，再往外叫做冷硬區，也就是根本未起變化的部分。鉗件上溫度分佈

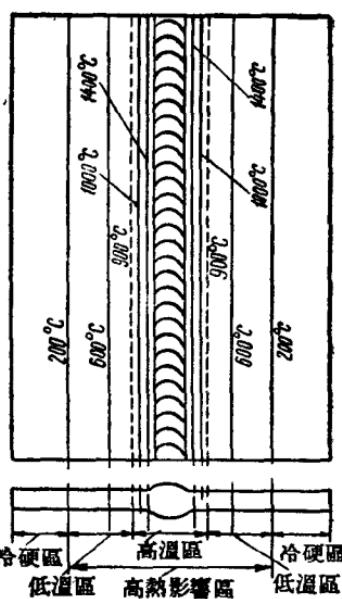


圖 1 正確鉗接 3.2 公厘鐵板溫度分佈情況。

情況並不是固定不變的，它是根據零件的厚薄、導熱係數和電弧速度來確定的。導熱係數愈大的零件，熱影響區範圍愈大。電弧運行速度極快的時候，它的等溫線分佈情況大多如圖 2 甲所示，成一條條狹窄的橢圓線；運行速度緩慢的時候，它的溫度分佈情況大多如圖 2 乙所示，成一個個同心圓。

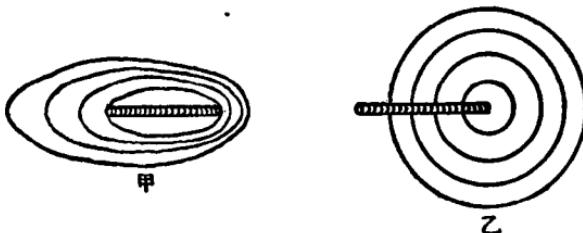


圖 2 等溫線分佈情況。

由於零件受熱後，溫度分佈得很不均勻，便產生了下面三種現象。這三種現象就是引起零件變形的主要原因。

1 金屬受熱不均勻 在焊接中，因為熱量集中，容易產生局部熱脹冷縮現象。如果零件可以自由活動，則焊後容易產生歪曲；零件若固定不能活動，則會產生內應力，也就是在零件的自由伸長或收縮受到熱的不均勻，溫度減低，伸長較小的金屬結合部分使零件發生內應力。

我們試取一金屬板如圖 3 所示。在 A 點部分集中加熱，於是 A 點周圍產生了各種不同溫度的加熱區，離 A 點越近的金屬受熱程度越大，距 A 點漸遠的地方，由於熱的傳導和輻射的損失，散熱程度隨着加大，因而受熱程度減低。因此，在金屬板上總有一部分未受熱力影響而依然保持冷卻。

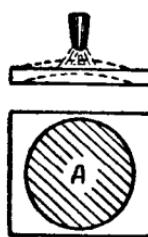


圖 3 金屬板集中加熱情況。

金屬加熱愈高，它的可塑性越大。A 點由於受熱而膨脹，顯然，這種膨脹立即會受到周圍高強度的堅固冷金屬所阻止。因而在受

熱區中發生壓應力，使 *A* 點範圍內的金屬一部分收縮，一部分凸出，平衡了其中的壓應力，所以由此也消滅了壓應力。

當金屬冷卻時，由於 *A* 點周圍附近收縮而產生了拉應力，這種拉應力使金屬板變形而彎曲如圖 4 所示。如果預先沿金屬板邊緣把金屬板壓緊，則金屬板的外部產生內應力，這種內應力同鋼板不固定時所發生的變形情形相同。圖 4 表示鋼板不壓緊時冷卻後所發生彎曲的現象。



圖 4 不壓緊時冷卻變形。

在鉗接的時候金屬受熱不均勻是產生鉗接應力和變形的主要原因。

圖 5 表示一張鐵板，從 *A* 點開始向 *B* 端進行鉗接，由於金屬受熱膨脹，冷卻收縮，鉗接部分就要向四周膨脹。假使這膨脹不受任何的限制，在冷卻中是可以恢復原狀的。如果鉗件某方面受到阻礙而不能伸張時，就要向不受阻礙的方向伸張。如果在冷卻中鉗件某

方面受到阻礙不能收縮時，那在不受限制方向的部分就被縮小了。實際上，在鉗件的熱影響區外部，因為溫度低，膨脹得也少，甚至不膨脹，這樣也就阻礙了鉗接部的膨脹，使鉗件引起了壓縮應力，迫使鉗接部分只能向不受阻礙的空間而膨脹。結果，鉗接部分兩板邊緣（未鉗部分）凸起碰在一塊（如圖 5d 處）。在熱影響區和低溫區過渡部分也往往凸成圓弧形（如圖 5c 處）。在冷卻的時候，鉗接部很快地收縮，熱影響區外部

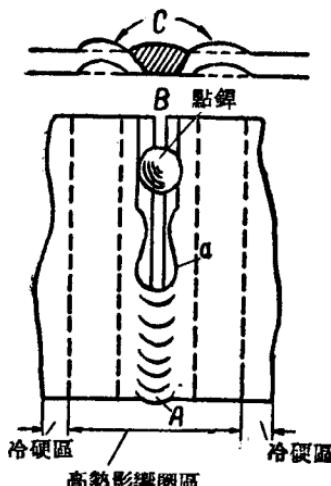


圖 5 鐵板在鉗接時的變形情況。

因膨脹得少，收縮也就少，甚至不收縮，阻礙着已凸出部分不讓它縮回，結果使鉗件引起了拉應力。當完全冷卻以後，膨脹凸起部分雖有所縮回，但由於內應力的存在，不能再恢復原狀，最後這個鉗件還是變了形狀。這種現象，我們叫做〔鉗件的變形〕。內應力在鉗接過程中，如果不能設法消除而保留下來，就叫做〔殘餘應力〕。

2 鉗縫的收縮 當金屬由液體狀態變成固體狀態後，因金屬在凝結時變成比較稠密的組織。因此它的體積縮小，由於收縮便產生了熔化金屬周圍的拉應力，以致在金屬結構中引起了內應力及變形，使整個結構發生彎曲或扭曲。影響金屬收縮量大小的因素主要是：

一、材料種類和收縮量的關係 各種不同金屬有不同的收縮量。收縮量通常用原有直線長度的百分數計算。一般結構鋼約為1%。它的計算方法如下：

$$\epsilon = \frac{l_0 - l_1}{l_0},$$

式中 ϵ = 收縮量；

l_0 = 金屬原來長度；

l_1 = 金屬收縮後的長度。

例：有一根長100公分的鉛棒，經過加熱冷縮後的長度是98.2公分，求該鉛棒收縮量是多少？

解：已知 $l_0 = 100$ 公分， $l_1 = 98.2$ 公分
把 l_0 和 l_1 值代入上式得出鉛的收縮量：

$$\epsilon = \frac{l_0 - l_1}{l_0} = \frac{100 - 98.2}{100} = \frac{1.8}{100} = 1.8\%$$

某些常用金屬的收縮量列表如下：

常用金屬收縮量

金屬	收縮量 %	金屬	收縮量 %
鉛	1.8	鑄鐵	1
銅	2.1	建築鋼	0.7~0.8
青銅	1.45~1.6		1
黃銅	2.06~2.14		

二、鉗縫體積和收縮量的關係 鉗件愈厚，鉗接體積就愈大，它上下方向的收縮量也增大，收縮量也愈多。圖6所示的是對鉗件上面收縮量大，下面收縮量小，因而發生彎曲的情況。在角鉗中（圖7）也會產生因收縮量不同產生彎曲及歪曲的現象。



圖6 對鉗。



圖7 角鉗。

三、鉗接方法和收縮量的關係 變形的大小以及因變形而生的應力，完全隨鉗接時受熱範圍的大小而定。在施鉗過程中，鉗件受熱越多，金屬受熱體積就越大；金屬的變形和扭曲程度也越厲害。因此，不同的施鉗方法可以產生不同的變形。使用乙炔焰鉗接的時候，它受熱面積大，所以變形也大。使用電弧鉗的時候，它受熱面積較小，所以鉗接金屬的變形也較小。

通常對接鉗接收縮量如下：

對接鉗接收縮長度表(公厘)

開 角	鉗 件 厚 度				
	9.0	13.0	16	18	24
60°	1.07	1.52	1.77	1.87	2.42
70°	1.17	1.67	2.07	2.17	2.57
90°	1.27	1.77	2.07	2.17	2.62

四、鉗條種類和收縮量的關係 塗藥鉗條的熱量散失較沒有藥鉗條少，所以沒有藥鉗條所鉗成品的收縮量多，因此，為了使鉗件減少變形，在鉗接時取用薄藥鉗條，特別是在鉗接三公厘以下鐵

板時要嚴加注意。

五、鉗接種類和收縮的關係 鉗接的形狀、大小和有關鉗肉的大小，同樣地能影響鉗接時的變形。長的或是不對稱的鉗肉所引起的變形大，鉗件的形狀愈複雜或不同的鉗肉愈多，所產生各種不同的變形和應力也愈大。

鉗接的時候，金屬的傳熱性能越低，變形也就越大。鉗接時鉗件進行人工冷卻，能够減輕變形的程度。

六、鉗接時間和收縮量的關係 鉗接時間愈長，鉗件上所獲熱量就愈多，冷卻時收縮量也增加。

七、鉗接層數和收縮量的關係 鉗接層數增加，角度變化愈大，如圖 8 所示。當鉗層增加的時候，這 α 角（因鉗件受收縮力後自由移動而無阻力）也逐漸增大。今以實驗中得出的鉗接層數同角度 α 變化的關係列表如下：



圖 8 鉗接層數和角度 α 的變化。

鉗接層數與角度 α 變化的關係

鉗接層數	角度 α		
9	15	4.2	6.5
10	16	4.8	6.6
11	17	5.1	6.7
12	18	5.5	7.2
13	19	5.7	7.5
14	20	5.9	7.7

鉗接的時候，可能分別發生縱向收縮和橫向收縮。縱向收縮能夠使鉗件的兩半在相反方向互相聚集（圖 9）；橫向收縮却能引起

鉗件的曲扭(圖10)。由於熔化金屬愈多收縮也愈大，因此鉗件在橫向收縮時一定向上曲扭，也就是鉗波增強量的方向曲扭。如果鉗件固定不可能因收縮而變形，那末在隣接部分就會產生應力。



圖9 縱向收縮。



圖10 橫向收縮。

3 熔化金屬組織發生變化 當金屬組織發生變化的時候，金屬位置與顆粒大小也隨之改變，促使金屬的體積發生變化，因而產生了內應力。

在合金鋼和高碳鋼中，因金屬的組織變化而產生內應力較為顯著。這種內應力常在淬火時增加到很大值，因此，在鉗波中或接近鉗波的熱力影響範圍內時常發生裂紋。當鉗接普通的低碳鋼的時候，因為這種鋼通常不淬火，金屬組織變化不顯著，由於金屬組織變化而引起的內應力極小，以致於它所產生的變化也很小。

熱應力中最重要的是鉗件冷卻時所發生的應力。如果我們取



圖11 冷却時應力作用的方向。

一段鉗波，當它冷卻的時候，在鉗波中會產生一種拉應力，它的作用如圖11箭頭所示，其中一部分沿鉗波橫向發生作用，一部分沿鉗波縱向發生作用。

鉗波中應力的分佈對於鉗接接頭的強度有著重要意義，如果應力只在一個平面上發生作用，叫做平面應力。在這種情形時，如果應力所作用的只是一個方向的(縱向或橫向)，那末，這種應力對於鉗件強度不發生特別重要的影響，像這樣的應力，常常產生於薄

鐵板的鉗接中。因為鉗縫斷面積不大的緣故，在具有大小的斷面積的鉗縫中，例如厚鐵板的多層鉗接，它所產生的內應力是分佈在幾個不同平面內的，這種應力叫做立體應力。這種應力向各個不同方向上發生作用，它的危險性比起平面應力來要大，特別是在鉗件受衝擊載荷或振動載荷時，會減低鉗接接頭的衝擊值和疲勞載荷。如果這種應力過大，鉗波便能破裂，即使應力很小，也能使鉗波發生破裂，因此，在鉗接厚金屬時（25公厘以上），鉗後鉗波應當進行熱處理，以消除立體內應力。

二 鉗件的變形

最常見的鉗件的變形，大體上可分做三類。

1 平板類鉗件的變形 平板類鉗件的變形主要有如下幾種：

一、局部鉗接 電弧或火焰在A處施鉗（圖12），這部分受熱便向四周膨脹，可是圍繞在A點附近的低溫區或冷硬區，像把鉗子一樣緊緊地把它鉗住。A點的溫度昇到相當的溫度時，板材強度減低了，於是A點處膨脹力推不動冷硬區，就只好向不受壓力的方向凸起來了。

二、鉗件是兩塊鐵板，事前未曾施行定位點鉗。今由A點開始向B端進行鉗接（圖13），如圖12一樣，受熱部分向四周膨脹，但受到低溫部和冷硬區的壓力，不得不向鉗縫空隙部分伸張，因此，在鉗件的B端便開始擠攏起來。當冷卻的時候，鉗件的溫度逐漸減低，受熱的部分逐漸收縮，同時又受着鉗縫縱向收縮的限制，B端因不能收縮而變成圖13虛線所示的形狀。

三、V形鉗縫的鉗件圖14。在冷卻的時候，V形槽底部先行冷卻，並且收縮得少；V形槽上部由於鉗縫中熔化金屬多，溫度也高些，於是收縮也大。結果，由於鉗縫的橫向收縮，就把鉗件拉成如圖

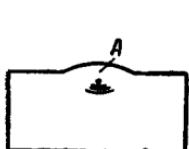


圖12 局部鉗接。



圖13 兩塊鐵板鉗接時變形的情況。



圖14 V形鉗接。



圖15 雖薄又大的鉗件變形情況。

14 虛線所表示的形狀了。如果這個鉗件又薄又大，鉗接以後，往往變成圖 15 的形狀。

2 圓筒形鉗件的變形 這種形狀的鉗件的變形程度，是同圓筒壁的厚度(E)和直徑(D)的比值有關係的。 $\frac{D}{E}$ 比值相當大，就是筒壁薄的鉗件。它的鉗接部分最容易發生像圖 16 那樣的變形。因為筒壁的鉗件在施鉗的時候，熱能會很快傳導到全體，由於鉗縫起了激烈的橫向收縮，很薄的筒壁抵抗不過這個收縮力，所以在鉗接部就變形而凸起來了。如果 $\frac{D}{E}$ 比值很小，就是直徑小筒壁厚的鉗件，就不容易發生上面所說的那樣變形。厚板筒壁施行V形縫鉗接，那V形鉗縫上部的熔化金屬比下部多，所以溫度也高，膨脹的程度也大；因而鉗接部在膨脹的時候，要受到V形鉗縫下部的熔化金屬和附近冷硬區的阻礙，不能向兩側伸張，同時也不能再向上凸起，只好向下方凹伸。冷卻的時候，同時受到低溫區和冷硬區的牽引，不能恢復原狀，因此就變成下陷的形狀了(如圖17)。

在圓筒上施行部分補鉗的時候，由於鉗縫橫向收縮的結果，它的半徑便變大了(由 r 變到 R)如圖 18。如果在鉗件的彎曲部分施行鉗接，同樣也會把彎曲部分半徑變大(由 r 變到 R)如圖 19。圓筒的縱向變形，一般像圖 20 那樣成弓形。鉗接丁字形圓筒，或施行

兩圓筒對縫鉗接的時候，由於鉗縫的縱橫向收縮，使得鉗接部周圍被縮成掐腰現象（如圖 21 甲），且丁字形橫筒多被拉成弓形（如圖 21 乙）。

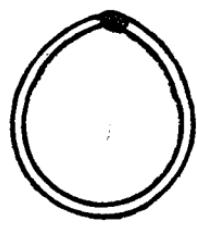


圖16 薄筒壁鉗接。

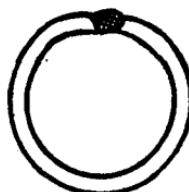


圖17 厚筒壁鉗接。

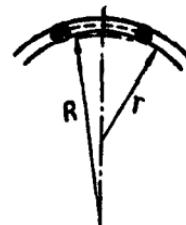


圖18 圓筒橫向收縮變形。

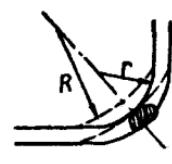


圖19 彎曲工作收縮變形。



圖20 圓筒的縱向變形。



甲



圖21 圓筒鉗接變形。

3 角柱類鉗件的變形 角柱類鉗件的鉗縫，有的在外角有的在內角。圖 22 表示兩板角鉗的情形。如按圖上的箭頭方向進行鉗接，那變形的方向同鉗接進行方向恰恰相反。這同圖 13 所示的那種變形的道理一樣。

鉗接方形鐵盒的底板時（圖 23），因鉗縫在冷卻過程中要產生縱向和橫向收縮，結果往往把盒底鉗縫附近被擠迫凸起，而盒的側



圖22 角鉗。

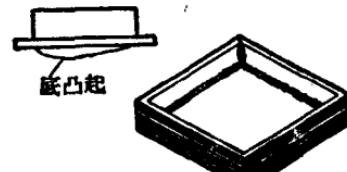


圖23 方形鐵盒鉗接。

面往往被縮成凹形。

鉗接丁字形平板的變形原因和施行平板V形縫鉗接的變形原因相同。在施行角鉗的時候，直立板最容易發生歪斜或平板撓起的情形（見圖24虛線）。在一平板上鉗接圓筒的時候，薄板的四邊多變成如圖25那樣情形；如果平板是厚的時候，那末，在圓筒根部被縮成指腰形狀（如圖26）。

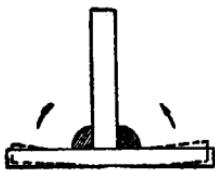


圖24 丁字鉗接。

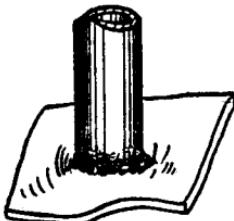


圖25 薄平板鉗接圓筒情形。

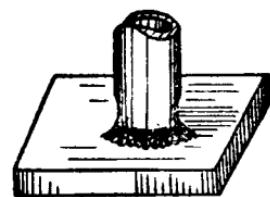


圖26 厚板鉗接圓筒情形。

三 怎樣防止鉗件的變形

我們知道了鉗件鉗接後各種變形和它的原因後。那麼，我們應該怎樣來防止這些變形呢？下面就是談談防止鉗件變形的幾個方法。

1 抑制法 這種方法是把鉗件的各部分抑制在固定夾具上（如圖27）。這種方法應用很廣，特別是在大量生產和連續生產中。鉗接過程中，鉗件內所產生的大部分的膨脹力，收縮力，同夾具的抵抗力相低消，使鉗件不發生彎曲、扭曲等變形，以及由於內應力而發生的永久變形。雖然當夾具拆去後，仍然可能發生微小的變形（因為鉗件在鉗接過程中，是受着牽制而膨脹、收縮的，所以有殘餘應力存在，使鉗件不可能過於自由活動）。但我們可以用手錘輕輕地敲打鉗縫或用退火方法，消除這些殘餘應力以矯正微小的變形。有一點請讀者注意，就是脆性金屬不能使用這種方法。

2 定位法 對較大而又複雜的鋲件在施鋲前，先用許多鋲點（長 10~15 公厘）分段的把鋲接部加以固定，以穩固鋲件的鋲縫和牽制鋲件的應力。這種方法叫做定位鋲接。定位用鋲點間的距離是根據鋲件的厚度決定的。鋲件愈厚，距離其範圍多採取 20~60 公厘。距鋲件邊緣第一個鋲縫多為 5~10 公厘。厚度在 3 公厘以下的鋼板，鋲點的厚度是板厚的 $\frac{1}{6}$ ，寬度是板厚的 $\frac{1}{3}$ 。圖 28 是鋲接長板材施行定位鋲接的進行順序。開始兩個鋲點在距邊緣兩端的 5 公厘處，第三點在鋲件的正中央，第四、第五點在邊緣點和中央點之間，其餘類推。以丁字形鋲接長板材施行定位鋲，最好按照圖 29 所示順序進行。第一個鋲點在中間，然後從中間點為準先向一方鋲接適應點，再向另一方鋲接其他點。最後以中間為準，將鋲縫分作幾段，依次在每段中間進行鋲接。

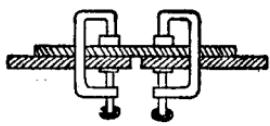


圖27 利用夾具鋲接。

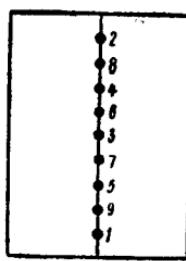


圖28 定位長板鋲接法。

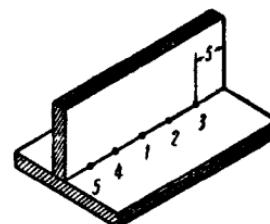


圖29 定位點鋲法。

3 間隙調整法 這是鋲接較長板材鋲件很重要的方法，不適用於薄板和非板狀的鋲件。在鋲前預先根據金屬性質估計它因鋲接後冷縮而發生的變形方向和收縮量，使它預先變形。變形的大小相等，方向相反。待鋲接後變形，使鋲件由於本身的收縮變形，恰好到達所需要的正確位置。

當鋲接長板材鋲件的時候，就會產生如圖 30 所示的 應力變化。兩塊板材間的間隙應該根據板材的膨脹係數而定。一般採用

1:200的斜度，也就是說，板材每長200公厘時放寬1公厘。舉例來說，當鉚接500公厘長的鉚縫的時候（不用點鉚來制止內力的話），那麼，就要把這接縫放在同一平面上。使鉚縫的一端張開3公厘，鉚縫的另一端就要張開：

$$500 \times \frac{1}{200} + 3 = 5.5 \text{ 公厘}.$$

這種方法若是沒有足夠經驗的人是不能隨便應用的。

為了更好調整鉚縫間隙，有時在鉚件中間插入楔片。如鉚接筒狀鉚件時，把楔片插在彎成圓筒對縫的間隙中間，隨著鉚接的進行把楔片向前移動（圖31）。

4 鉚前預熱、鉚後退火法 鉚件可以用預熱緩冷的方法來減低內應力，防止它的變形和破裂。經過預熱以後，可以減少鉚件加熱部分和沒有加熱部分之間的溫度差別，同時也可以減低鉚時的冷卻速度，使鉚接部分的溫度和沒有鉚接部分的溫度作同時等量的降低或增高，這樣就減少了內應力。較小的鉚件可以在施鉚中施行局部的加熱。

預熱溫度的高低，應按金屬含碳量多少來決定。碳鋼的預熱溫度可以達到260~320°C，鑄鐵可以預熱到370~430°C，鋁可以預熱到260~320°C，青銅可以預熱到150~260°C。特別須要指出：在鉚接鋼件時，加熱溫度最好是100~200°C之間。因為這種輕微預熱能使鉚件內應力大大減小，並且也很均勻，特別是在周圍溫度很低的時候，它的效果更加顯著。

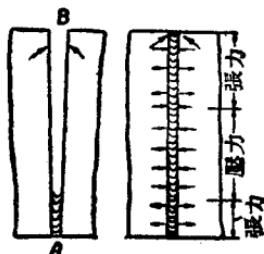


圖30 間隙調整法應力分佈情形。

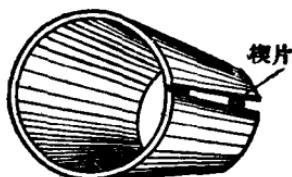


圖31 嵌楔片鉚接。