

高等学校交流讲义

# 焊接結構設計原理

(捷克)F. 法尔杜斯著

哈尔滨工业大学整理

只限学校内部使用



中国工业出版社

高等学校交流讲义



# 焊接結構設計原理

(捷克)F. 法尔杜斯著

哈尔滨工业大学整理

中国工业出版社

本书是由捷克斯洛伐克科学院通讯院士、布拉格工业大学教授法尔杜斯 (František Faltus) 博士在哈尔滨工业大学讲学时的讲稿，翻译、整理而成的。

本书主要讲述了两个主要内容：焊接接头的强度计算及材料选择、焊接结构的设计原则。书中反映了在这个领域内的许多新成就，并总结了作者自己在设计、科学研究、教学等方面所积累的宝贵经验。同时也论述了设计与工艺之间的关系。

本书可做为高等学校交流讲义。也可供从事焊接结构设计的技术人员参考。

## 焊接结构设计原理

〔捷克〕F. 法尔杜斯著

哈尔滨工业大学整理

\*

第一机械工业部教材编审委员会编辑 (北京复兴门外三里河第一机械工业部)

中国工业出版社出版 (北京佟麟阁路丙10号)

(北京市书刊出版事业许可证出字第110号)

机械工业出版社印刷厂印刷

新华书店北京发行所发行·各地新华书店经售

\*

开本 787×1092 1/16 · 印张 16 3/4 · 插页 1 · 字数 368,000

1961年11月北京第一版·1963年7月北京第二次印刷

印数 2,101—2,693 · 定价(10-6)2.00元

\*

统一书号: K15165·955(一机-209)

## 前　　言

本书是根据捷克斯洛伐克科学院通讯院士、布拉格工业大学教授法尔杜斯 (František Faltus)博士，于 1959 年 10 月到 1960 年 3 月间在哈尔滨工业大学讲学的讲稿，翻译、整理而成的。

本书系由两个主要部分——焊接接头的强度计算及材料选择、焊接结构的设计原则组成。书中反映了在这个领域内的许多新成就，并且总结了作者自己在设计、科学研究、教学等方面，长期实践中所积累的宝贵经验。在前一部分中，除了讲述了各种焊接接头的特点和计算方法外，并以较大的篇幅着重地探讨了两个极为重要的问题：焊接接头的静载脆断强度和疲劳强度。在这两章中，详细地论述了影响脆断和疲劳强度的设计、工艺和材料等因素，以及解决上述问题的措施和方向。在后一部分中，按各种焊接结构的特点，作者把结构分为板结构、桁架结构、封闭结构、箱格结构和薄壳结构等几大类，来分别地加以论述。在介绍各类结构的计算理论和方法的同时，作者十分强调指出，一个好的设计师，除了应掌握正确的计算方法外，还必须能正确地进行设计，即选择合理的结构和接头形式。在本书中，列举了大量的生动的例子，借以帮助读者按照焊接结构的特点正确地进行设计。正象作者所说的，一个成功的焊接结构，是设计与工艺密切结合的结果。在本书中，作者对结构的工艺性也给予了很大的重视；除了在各个章节中经常提到这个问题外，还专门编写了“焊接结构生产”一章，集中地论述了设计与工艺之间的相互关系。

本书不但对从事焊接结构设计的人员是一本可贵的参考书，而且，由于它提供了许多与工艺有关的因素对结构的工作性能（如疲劳、脆断等）的影响，以及改进工艺对降低结构成本的关系等方面的资料，所以对从事工艺工作的人员也有很大的参考价值。在最近召开的全国焊接专业教材编审小组会议上，各校代表一致认为，本书不但对我国在焊接方面工作的科学技术人员有很大帮助，而且，从其内容及体系的安排上来看，对焊接专业的大学生基本上也是合适的。所以会议决定，让我们尽快的整理出版。

专家手稿译出后，曾由当时听课的学员们分章分节地几次整理校对过，以后又陆续地由教研室一些教师进行了部分的校阅，并在 1961 年 5 月份进行了集中的总审和澄清。由于大部分工作都是在专家返国后进行的，有些问题不能向作者直接请教，并且，由于条件所限，书稿整理完毕后，也未经作者本人过目；此外总审时间比较紧迫，整理人员的水平有限，因此，问题和缺点在所难免。恳切地希望读者提出各方面的意见，以便我们今后作进一步的修订。

最后还要说明一点，按照专家原来的意见，在许用应力一节中要补充我国自己的标准，但由于目前我们还没有这种标准，一般是采用苏联的有关资料；而这些资料在有关的书籍中已有介绍，因此，这一节就暂缺，留待以后再作补充。

哈尔滨工业大学焊接教研室

1961 年 5 月

# 目 次

前言 ..... 1

## 第一編 焊接种类

### 第二編 焊接接头的强度計算及材料的选择

<b>第一章</b> 导言 .....	8
<b>第二章 静載荷下熔化焊焊缝的强度和計算</b> .....	9
<b>第一节 对焊缝</b> .....	9
<b>第二节 角焊缝</b> .....	13
<b>第三节 鋼焊缝、槽焊缝和鉆穿焊缝</b> .....	17
<b>第四节 简单接头形式</b> .....	18
1. 用盖板加强的对焊缝 .....	18
2. 受轴向力和力矩的角焊缝 .....	18
3. 型鋼的角焊缝联接 .....	19
4. 悬臂的角焊缝联接 .....	21
5. 圆形孔周界的角焊缝联接 .....	24
6. 圆断面悬臂的联接 .....	25
7. 板梁 .....	25
8. 角鋼的联接 .....	26
<b>第五节 实例</b> .....	26
1. 悬臂的联接 .....	26
2. 悬臂联接的实例 .....	27
3. 焊缝尺寸的估計 .....	29
<b>第六节 計算角焊缝的新方法</b> .....	29
<b>第七节 焊接接头剛度的意义</b> .....	35
<b>第八节 許用应力</b> .....	37
<b>第三章 静載荷下压力焊焊缝的强度和計算</b> .....	37
<b>第一节 对接焊缝</b> .....	37
<b>第二节 点焊缝、凸焊缝和滾焊缝</b> .....	37
1. 焊点的尺寸与强度 .....	37
2. 点焊接头的强度 .....	41
3. 点焊接头的計算和許用应力 .....	43
4. 凸焊接头 .....	45
5. 滾焊接头 .....	45
<b>第四章 內应力的影响</b> .....	45
<b>第一节 內应力的产生及其大小</b> .....	45
<b>第二节 静載荷下及材料塑性变形性能很好时內应力的影响</b> .....	51
<b>第三节 內应力的消除方法</b> .....	54
<b>第四节 設計原則</b> .....	55
<b>第五章 变載荷下焊接接头的强度和計算</b> .....	59
<b>第一节 基本概念</b> .....	59
1. 疲劳限 .....	59
2. 耐久强度 .....	60
3. 加載方法的影响 .....	60
4. 試驗机 .....	64
5. 实际使用时的疲劳限 .....	65
<b>第二节 影响疲劳限的因素</b> .....	66
1. 基本金属 .....	66
2. 焊缝金属 .....	68
3. 焊接接头 .....	68
4. 内应力 .....	71
5. 提高疲劳限的措施 .....	73
<b>第三节 接触焊接头</b> .....	76
1. 对焊接头 .....	76
2. 点焊、凸焊和滾焊接头 .....	77
<b>第四节 計算方法</b> .....	78
<b>第五节 試驗結果举例</b> .....	81
1. 板結構 .....	81
2. 节板与梁的翼板的联接 .....	84
3. 桁架梁 .....	86
<b>第六章 脆断</b> .....	88
<b>第一节 焊接結構的特点</b> .....	88
1. 基本金属的影响 .....	88
2. 温度应力 .....	88
3. 联接剛度 .....	89
4. 应力分佈 .....	89
<b>第二节 产生脆断的危險性</b> .....	90
1. 塑性变形与脆断 .....	90
2. 产生脆断的条件 .....	92
<b>第三节 实际經驗</b> .....	96
<b>第四节 脆断研究的現状</b> .....	99
1. 冲击試驗 .....	99
2. 临界溫度 .....	101
3. 确定临界溫度的試驗实例 .....	102
4. 結構中实际破断的产生和扩展 .....	106
5. 試驗結果举例 .....	108
<b>第五节 目前科学研究工作的实际成果</b> .....	112
1. 材料質量的影响 .....	112
2. 焊缝及热影响区的影响 .....	113
3. 內应力的影响 .....	113
4. 材料厚度的影响 .....	113
5. 結構設計的影响 .....	113
6. 生产过程的影响 .....	114
7. 目前科学研究工作的概要成果 .....	114
<b>第六节 鋼种的选择</b> .....	115

第七章 材料可焊性 ..... 118 第八章 結束語 ..... 121

### 第三編 焊接結構的形式和設計原則

<b>第九章 焊接結構的形式和設計原則</b>	123	5. 實例 ..... 208
<b>第一节 設計原則</b>	123	6. 非封閉形斷面抗扭剛度的提高 ..... 211
<b>第二节 焊接結構的種類</b>	124	7. 試驗結果 ..... 211
<b>第三节 焊縫的設計</b>	125	<b>第三节 抗扭轉性能良好的封閉斷面</b>
1. 熔化焊接頭 ..... 125		應用實例 ..... 213
2. 接觸焊接頭 ..... 133		<b>第四節 箱格結構</b> ..... 214
<b>第四節 焊縫的繪制及在圖紙上焊縫的表示方法</b>	139	<b>第五節 結束語</b> ..... 216
1. 焊縫的標記原則 ..... 139		<b>第十三章 薄殼結構</b> ..... 216
2. ГОСТ 制中焊縫在圖紙上的標記符號 ..... 147		<b>第一节 實例</b> ..... 216
<b>第五節 元件的設計</b>	156	<b>第二节 薄殼結構的原理</b> ..... 218
<b>第十章 板結構</b>	159	<b>第三节 平板薄壁結構的計算</b> ..... 221
<b>第一节 板結構的应用範圍</b>	159	1. 引言 ..... 221
<b>第二节 板梁和框架</b>	161	2. 加固的和自由的受壓平板 ..... 221
1. 焊接板梁的斷面 ..... 161		3. 加固受壓平板的共同承載寬度 ..... 221
2. 梁的外形 ..... 163		4. 加固平板斷面計算的實例 ..... 224
3. 根據力矩的分佈確定梁的斷面 ..... 165		5. 自由板 ..... 225
4. 加肋 ..... 165		6. 加固板 ..... 226
5. 梁的對接 ..... 166		7. 自由板斷面的計算實例 ..... 226
6. 軸線彎曲的梁和框架轉角的設計與計算 ..... 167		8. 壓杆 ..... 227
7. 經濟斷面的選擇 ..... 168		9. 肋板對提高承載能力的影響 ..... 228
<b>第三节 板結構實例</b>	180	10. 實例 ..... 229
1. 安設300噸吊車和吊車梁的重型車間框架 ..... 180		<b>第十四章 由鑄件及鍛件組成的焊接結構及混合結構</b> ..... 230
2. 水壓機及剪床機架 ..... 182		<b>第一节 鑄件和鍛件的分段</b> ..... 230
<b>第十一章 桁架結構</b>	187	<b>第二节 板料、鑄件、鍛件的聯合結構</b> ..... 232
<b>第一节 桁架結構的应用</b>	187	<b>第三节 鋼與鋼筋混凝土的混合結構</b> ..... 234
<b>第二节 結構元件</b>	188	<b>第十五章 在變載荷下工作的及有脆斷危險的結構</b> ..... 237
<b>第三节 管子桁架結構</b>	193	<b>第一节 基本原則</b> ..... 237
<b>第四節 鋸齒合成梁</b>	198	<b>第二节 實例</b> ..... 240
1. 制造 ..... 198		1. 板梁 ..... 240
2. 計算 ..... 198		2. 角焊縫和對焊縫 ..... 243
3. 實例 ..... 199		3. 桁架結構 ..... 246
4. 应用 ..... 201		4. 合理結構形狀的選擇 ..... 246
5. 鋸齒合成梁的計算舉例 ..... 201		<b>第十六章 焊接結構生產</b> ..... 249
<b>第十二章 封閉結構、箱形結構和箱格結構</b>	203	<b>第一节 材料的訂購和驗收</b> ..... 249
<b>第一节 引言</b>	203	<b>第二节 生产工序的确定</b> ..... 250
<b>第二节 扭轉理論的略述</b>	203	<b>第三节 备料</b> ..... 251
1. 窄的矩形斷面 ..... 203		<b>第四节 裝配</b> ..... 253
2. 組合斷面 ..... 203		<b>第五节 焊接</b> ..... 254
3. 封閉斷面 ..... 204		<b>第六节 校正、热处理和制成</b> ..... 257
4. 引起縱向應力的扭轉 ..... 205		<b>第七节 安裝</b> ..... 257
		<b>第八节 檢驗</b> ..... 259
		<b>第九节 加載試驗</b> ..... 262

## 第一編 焊接種類

焊接是把金屬聯成一個不可分離的整體的过程，這一整體是在熱或在熱與壓力同時作用下形成的。根據需要，有時採用相同或相似成分的，并能夠與基本金屬形成冶金狀態結合的填充材料。根據捷克斯洛伐克國家標準 1235—1939 “金屬焊接”援引的這個定義，當然，既不完全準確，又不包羅盡致，然而却比較簡短而正確地描述了主要焊接方法的基本特徵。

我們可以從各種不同的角度，來系統地排列各種焊接及其方法，但总的說來，可以將焊接劃分為兩大類：熔化焊和壓力焊。

熔化焊時，接頭是在沒有壓力及鍛打的條件下，靠工件的局部熔化形成的。熔化焊與钎焊的區別在於：熔化焊時處於熔化狀態的不僅有填充材料，而且也有基本金屬，而钎焊時却只有填充材料（钎焊料）處於熔化狀態。

壓力焊時，接頭是在壓力或鍛打的作用下形成的。只有某些金屬（如鋁），不需加熱亦可進行焊接。一般要在聯接件焊接處加熱，使接觸面呈糊狀，施加壓力或鍛打是產生冶金狀態的結合，即晶體成長的條件。對許多種必需採用壓力的重要焊接方法，在焊接處金屬也部分地或全部地熔化；這樣，就象熔化焊時那樣，焊縫是由處於液態部分金屬熔合而成。在閃光電阻對接焊時，聯接部分的表面處於熔化狀態；在凸焊的磨片上可以看出，凸焊點內部的金屬曾處於液體狀態。

因此，就不能認為壓力焊的特點是：在壓力的作用下得到冶金狀態的聯接；但是壓力的作用是必要的，這是屬於工藝特點。如果再詳細分類的話，則可分為：熔化焊、壓力焊和壓力熔化焊。在第二類和第三類之間有很多相似之處，因此可把它們列入同一類。

也可以根據用來加熱，或者正確地說，用來熔化焊接處的金屬的熱源來區分焊接種類。應當把一切可能產生或者傳導熱的方法都考慮在內，如摩擦、超聲波、熱空氣、加熱爐、電感應等。但焊接時主要的熱源為：氣體火焰，如汽化煤油，氫、乙炔、丙烷等；這些氣體都與空氣（一般與氧气）混合而燃燒；另外，還有其他化學熱（如鋁熱劑）以及被焊工件與電極之間的電弧熱和工件之間的電阻熱等。根據熱是以怎樣的方式傳遞給焊件或填充材料，還可以進一步區分熱源。這樣，在電弧焊時，電弧可能在電極之間或在電極與焊件之間燃燒。根據這一點可分為以下三種基本方法：第一種是電極只提供電弧燃燒的可能，而不參加填充焊縫的過程，如非熔化電極焊、中性電極焊（如碳弧焊）；第二種為電極也熔化並提供填充金屬；第三種為電弧既在兩電極之間燃燒，又在此二電極與焊件之間燃燒，並且電極本身也熔化，組成焊縫金屬的一部分（如三相電弧焊）。

對熔化焊來說，根據是否可以採用填充金屬進行焊接，以及採用什麼形式把填充金屬置於接頭或堆焊面上，還可進一步地區分為：填充金屬直接熔化於接頭內，將其置於接頭中，以及採用液態的填充金屬。

某些蘇聯作者（如 K. K. 赫列諾夫），把金屬焊接分為化學焊接（如鍛焊、水煤气焊、鋁熱劑焊、氣焊等）和電焊（如電弧焊和接觸焊等）。

另一些作者（如 Г. И. 鮑戈金-阿列克謝耶夫），把焊接分為以下幾類：

表 1 焊化焊的概况

热 源 方 法	防止空气侵害的方法	填充材料	名称	基 本 金 属							表 4 所示的接头种类							焊接材料度之	焊接方法
				A	B	C	D	E	F	G	最 小	最 常 见	最 大	手 工 焊	半 自 动 焊	自 动 焊			
焰爐中的液体金属	—	—	液体金属	鑄焊	○	○	○	○	○	○	0	2	—	—	—	—	2	10	無限制
鋁与氧化鐵反应获得的液体金属	—	—	反应形成之金属	鋁热焊	○	○	○	—	—	—	2	—	—	—	—	—	2	10	無限制
氧-乙块-氢-丙烷焰	左焊；右焊，双焊柱焊嘴或多焰嘴	無特殊防护	無填充材料	○	○	○	○	○	○	○	2	—	1	2	—	—	0.3	1	3
	單焰焊嘴	有保护气体的焊枪	从焊条上熔下之金属	—	○	○	—	—	—	—	6	—	—	—	—	—	—	—	+
	焰剂	焰剂	—	—	○	○	○	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	+
直流或交流电弧	用不熔化电极	無特殊防护，保焊条药皮；保护气体。	电弧焊	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	用熔化电极	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
电弧与气体分子的分解	用不熔化电极	保护气体	填充材料；从电极上熔下的金属	原子焊	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	碳电极的电阻热	—	無特殊保护，焰剂	電阻焊(即Weibla焊)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
电弧与氧乙炔焰	用熔化电极	火焰	由电极熔下的金属	电弧气焊	○	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	感应涡流	—	—	無填充材料	高頻电流焊	○	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	+

見 表 2  
見 表 2

## 表 2 电弧熔化焊

## 表 2 电弧焊

热 源	方 法	焊 条 数	电 弧 区 烧 害 之 方 法	防 止 空 气 侵 害 之 方 法	填 充 材 料	名 称	表 4 所示的联接种类						焊接材料之 厚 度	工作方法			
							A	B	C	D	E	F	G				
电 弧 (焊 条)	钢 焊 条	1 和 1 以 上 工 件 间	在焊条与工件间 保护；由焊条熔下的 气体	由焊条熔下的 金属	斯拉維揚諾夫 电弧焊	=	○	-	-	-	-	○	2	1	1	自动 焊	
	金 属 光 条	1 和 1 以 上 工 件 间	在焊条与工件间 保护；由焊条熔下的 熔剂层	由焊条熔下的 金属	斯拉維揚諾夫 电弧焊	=	○	-	○	○	-	○	3	2	2	半 自动 焊	
	金 属 光 条	1 和 1 以 上 工 件 间	在焊条与工件间 保护；由焊条熔下的 气体	由焊条熔下的 金属	斯拉維揚諾夫 电弧焊	=	○	-	-	○	-	○	6	4-5	1	1	+
	带 焊 皮 的 钢 条	1 和 1 以 上 工 件 间	在焊条与工件间 保护；由药皮产生的 气体	由焊条熔下的 金属	斯拉維揚諾夫 电弧焊	=	-	-	-	○	-	○	2	1	1	+	
	带 焊 皮 的 钢 条	2-4 工 件 之 间	在焊条与工件之间 保护；由药皮产生的 气体	由焊条熔下的 金属	斯拉維揚諾夫 电弧焊	=	-	-	-	-	-	○	3	2	2	+	
	带 焊 皮 的 钢 条 或 焊 条	2 在 焊 件 及 焊 条 之 间	在焊条与焊条之间 保护；由药皮产生的 气体	由焊条熔下的 金属	米哈依洛夫三 相电弧焊	△	○	-	-	-	-	○	1	1	1	+	
	带 焊 皮 的 钢 条 或 焊 条	2 在 焊 件 及 焊 条 之 间	在焊条与焊条之间 保护；由药皮产生的 气体	由焊条熔下的 金属	米哈依洛夫三 相电弧焊	△	○	-	-	-	-	○	1	2	2	+	
	弧 形 焊 条	2 在 焊 件 及 焊 条 之 间	在焊条与焊条之间 保护；由药皮产生的 气体	由焊条熔下的 金属	米哈依洛夫三 相电弧焊	△	○	-	-	-	-	○	1	1	1	+	

1) 符号的意义：

= 直流电

~ 交流电

△ 交流三相联接

○ 使用最广泛

○ 可以用，使用较少  
— 不能进行，不能使用

2) 半自动焊接法：

- a) 自动机保持电弧的长度，并将焊条移近焊缝。
- b) 自动机沿焊缝的縱向移动由手工完成。

3) 实际上不属于此表中，因为焊接热是由原

子结合成分子释放出来的。

4) 特殊的保护气体包围电弧。

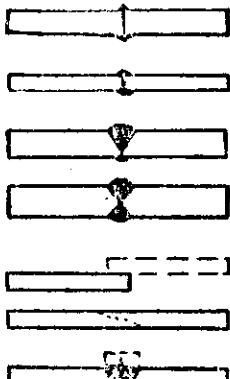
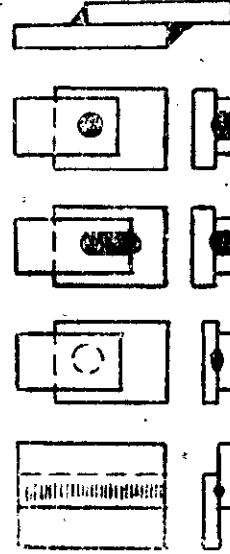
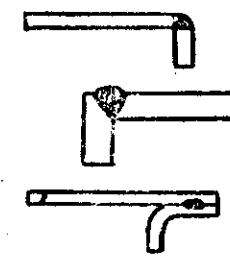
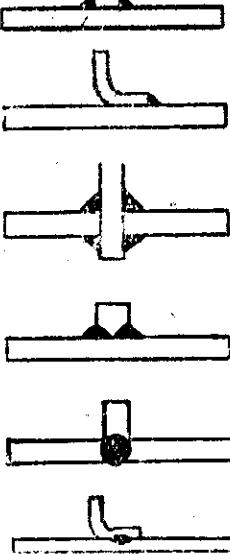
- c) 由焊机迅速接通与切断电流，移动焊条。
- d) 脱焊，焊条装在台架上。
- e) 焊机使焊条作縱向移动，电弧靠手工调节。

### 燙力壓表

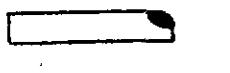
壓力與衝擊 之來源	電流的輸入	工作方法	名稱	如表4所示之聯接種類							焊接材料斷面積(毫米) (毫米 <sup>2</sup> )或厚度(毫米)	工作方法
				A	B	C	D	E	F	G		
鎆，氣鎆	鎆爐，爐	一	鎆焊，火接 中的焊接	○	—	—	○	—	—	—	30 1000	6000 + +
機動鎆，壓床	水煤气火焰	—	水煤气焊	○	—	—	—	—	—	—	5 10—30	50 — +
山夾緊設備產生的壓力	鋁熱反應金屬的液態	—	無填料或有 填料	○	○	—	—	—	—	—	30 1000	8000 — +
感應電	氧炔焰	—	由熔化或無 熔化	○	○	○	—	—	—	—	30 1000	2000 — +
壓床產生的壓力	無熱源	—	高頻電流壓 力焊	○	—	○	○	—	—	—	1 5	20 — +
夾頭產生壓力	電流通過接 觸面時產生 的電阻熱或 者閃光焊時 發出的熱	夾頭	冷壓力焊	—	—	—	○	—	—	—	—	—
棒狀電極產生 的压力		壓點或雙點 施焊	電阻對接焊	—	—	—	—	—	—	—	0.1 100	3000 — +
盤狀電極產生 的压力		間斷焊或連 續焊	電阻對接焊	—	—	—	—	—	—	—	0.1 2	12 + +
平板電極產生 的压力		凸焊	點焊	—	—	—	—	—	—	—	—	—

一般沒限制，  
可以有各種組合

表 4 基本接头种类

	基本接头种类	实 例	焊 缝	电弧焊	气 焊	电阻焊
A 对 接			对焊缝 T形焊缝 V形焊缝 X形焊缝 形状平整的焊缝 卷边焊缝	- ○ ○ ○ - ○	- ○ ○ ○ - ○	○ - - - ○ -
B 搭 接			角焊缝 鉚焊角焊缝 鉚穿角焊缝 槽焊角焊缝 点焊角焊缝 滚焊角焊缝	○ ○ ○ ○ - -	- - - - - ○	- - - - - ○
C 角 接			角焊缝 对角焊缝 点焊角焊缝 滚焊角焊缝	○ ○ - -	○ - - -	- - ○
D T 形			角焊缝 角焊缝 角焊缝 对角焊缝 穿角焊缝 点焊角焊缝 滚焊角焊缝	○ ○ ○ ○ ○ - -	- ○ - ○ ○ - ○	- - - - - - ○

續表

	基本接头种类	实例	焊缝	电弧焊	气焊	电阻焊
E	十字形		角焊缝	○	—	—
			对角焊缝	○	—	—
F	封边焊		T形焊缝	○	○	—
			T形焊缝	○	○	—
G	堆焊		表面堆焊缝	○	○	—
			边缘堆焊缝	○	○	—

化学焊（气焊，铝热剂焊等）；  
 电焊（电弧焊）；  
 电化学焊（气电焊）；  
 机械化学焊（压力气焊和压力铝热焊等）；  
 机械电焊（接触焊）；  
 冷焊。

另一个基本分类特征，是保护被焊处或熔化金属免受大气影响的方法。所有的基本焊接方法，都可以不采用特殊的保护方法，或者在保护介质中进行。保护介质是由气体膏状物或焊剂在焊接过程中形成的。这些介质，有的是由药皮或药心带到焊接处，有的是直接加进去的。

如果考虑到上述列举的特点，可能是在各种情况的联合运用下体现出来的，并且其中许多特点还会产生许多变态，那么就不难理解，将所有目前实际采用的，甚至即使只在理论上才是可能的方法，来系统的加以分类，是如何的困难。

下面着重介绍一下捷克斯洛伐克的一般分类方法。在表 1~3 中所列举的是实际中采用的焊接分类和焊接方法。这种分类只是一个粗略的方向，有关的细节，读者都可以在各种焊接工艺手册里找到。

某些焊接种类和方法是以发明者的名字命名的，这种荣誉对于象斯拉夫扬諾夫(Н. Г. Славчнов)和别那尔道斯(Н. Н. Бенардос)这样的焊接科学的奠基者，是理所应得的，但不可用公司或广告的名称。

接头是根据焊件间的接触面、开坡口的方法以及坡口的形状来区分的。应当把接头名称（对接、搭接、角接、T形接头、十字接头等）与焊缝名称（根据焊接面所构成的形状：I、V、X、锯穿焊缝等）区分开。表 4 是接头的概况。某些焊接方法可以有很多种接头，而每一种接头只适用于一定种类的焊接。表 1~3 在这方面至少可以给出一个粗略的方向。

## 第二編 焊接接头的强度計算及材料的选择

### 第一章 导 言

焊接接头的承载能力决定于焊缝本身（即焊缝金属及由焊缝到基本金属的过渡区）和基本金属的热影响区的机械性能。理想的情况是焊接接头与其周围的金属有相同的性能，主要指有相同的塑性和强度。实际上，熔化焊时，对低碳钢材料来说，焊缝金属的塑性要比基本金属高一些；对高强度钢或非铁金属来说，焊缝的强度和塑性要比基本金属低一些。试验证明，采用比基本金属强度高并且具有足够塑性的焊缝金属，对接头的承载能力并没有特别不利的影响。至目前为止，对于相反的情况，即对焊缝金属强度低于基本金属的试验还不多。

采用强度较低而塑性较高的焊接材料（如用高强度材料制的奥氏体焊条），在某些情况下是有利的，因为由于焊缝本身的塑性变形，可以使由应力集中所引起的超载得到均衡，这样就防止了脆性过渡区域。此时接头的强度，比焊接材料或焊缝金属的强度似乎还要高些，因为焊缝周围金属的强度高，限制了焊缝的自由收缩，这样焊缝的强度好象提高了。

如果焊接材料或焊缝金属的塑性低于基本金属（如用光焊条焊的焊缝），则接头塑性变形能力很低，常因不能平衡局部的应力集中而首先破断。

研究焊接接头的时候，还应考虑到焊接热对基本金属的影响。对于钢或铝，它们本身强度的提高可以用热处理或冷加工的方法来达到（如冷拉管、冷轧板）。焊接这些材料时，由于焊接热的影响，通过上述方法所获得的良好性能可能降低。当然，接头的强度还与工艺方法密切相关，因此焊接接头的设计和计算不只是力学家的事，而且也是工艺师的事。

在考虑焊接接头的承载能力时，需要考虑到焊接接头与铆接接头的根本区别。对于铆接结构或螺钉结构来说，铆钉或螺钉实际上仅仅是一个联接元件，可以根据平衡条件求出在元件上的作用力，根据这种作用力可求出所需要的尺寸。

与铆钉不同，焊接接头是结构的一个组成部分，它同样也承受所有由外载荷或内应力对基本金属引起的所有弹性与塑性变形。焊缝在这儿有两个作用：一个是作为联接元件，另一个是同时作为结构的一部分。但是，这样一个事实，有时常被遗忘掉，而在错误的条件下，进行错误的计算，还以为是正确的。

## 第二章 靜載荷下熔化焊焊縫的強度和計算

### 第一节 对 焊 縫

假若对接焊縫沒有缺陷，焊縫质量良好，并且焊后将焊縫加工到与焊件的平面等高，则受外力后焊縫中的应力分布与基本金属一样。因此計算基本金属的公式，也完全适用于計算这种焊縫。虽然我們知道，在焊縫到基本金属的过渡处，焊縫正面或背面的加强高都会引起集中应力（如图 2-1 所示），但是在靜載荷的情况下，应力不均匀对接头的承载能力沒有什么影响。因此在計算的时候可以完全将加强高忽略不計。

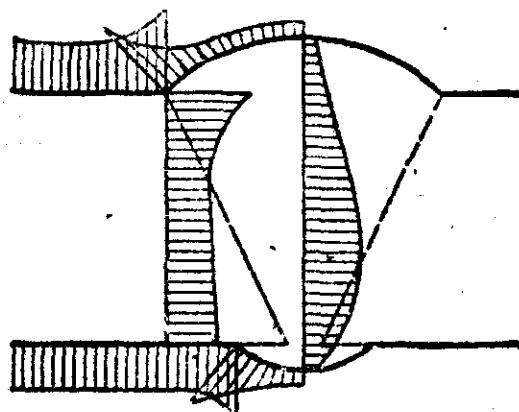


圖 2-1 对接焊縫中的应力分佈

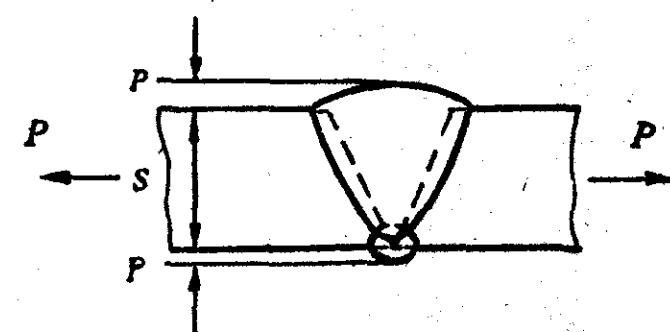


圖 2-2 加强高較大的对接焊縫

当加强高較大时，沿增强断面( $S \sim 2P$ )（图 2-2）的高度上，应力分布是不均匀的。可以认为，由于加强高的影响，焊縫中的应力由

$$\sigma_0 = \frac{P}{b \cdot S}$$

降低到

$$\sigma_1 = \frac{P}{b(S + p)}.$$

但正像我們在平均应力情况下所考慮到的那样，無論如何也不能降低到

$$\sigma_2 = \frac{P}{b(S + 2p)}. \quad (2-1)$$

如前所述，在一般情况下我們总是把加强高的影响忽略不計。在用强度較低的焊条来焊接强度較高的基本金属时，按公式(2-1)來計算，也許能考慮到加强高的影响。但問題并不那么简单，即当焊縫金属的强度  $\sigma_s$  小于基本金属的强度  $\sigma_m$  时，即  $\sigma_s < \sigma_m$ ，則焊接接头的强度  $\sigma_p$  要比  $\sigma_s$  大些，即  $\sigma_p > \sigma_s$ 。因为当焊接間隙比較窄时，由于焊縫的横向变形受到强度較高的基本金属的限制，表面上看来，好像能得到屈服限及强度限較高的焊縫金属。

因此計算对接焊縫，与計算基本金属时采用的公式可以相同。例如当拉伸时（見图 2-3）

$$\sigma = \frac{P}{S \cdot l} = \frac{P}{S \cdot b}. \quad (2-2)$$

式中  $l$ ——焊缝的长度；  
 $b$ ——焊件的宽( $b=l$ )。

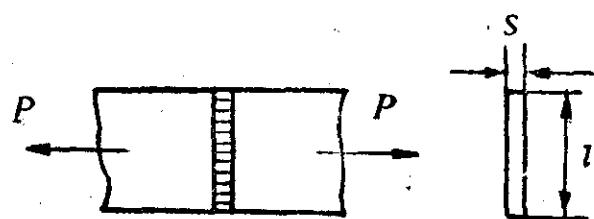


圖 2-3 受拉伸时对接焊縫計算簡圖

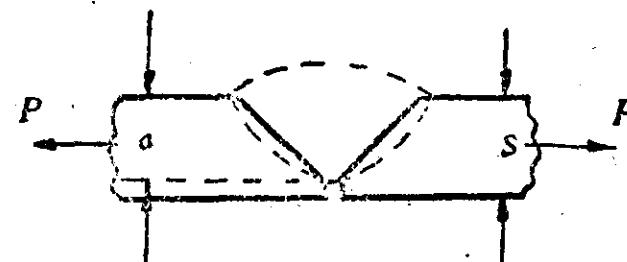


圖 2-4 未焊透的对焊縫

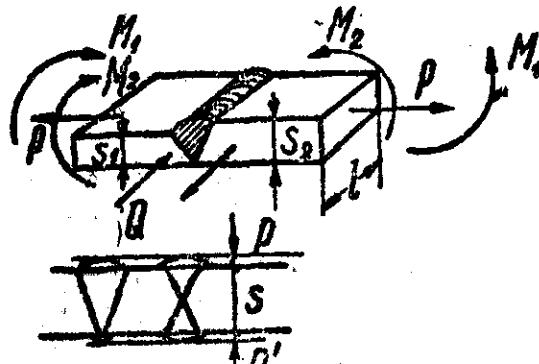


圖 2-5 对接焊縫的受力情况

上式也說明，车间一定要关心焊缝的始端和末端的质量。但遗憾的是，在这些地方我们还经常可以发现一些缺陷，而这些缺陷会严重地威胁着结构的承载能力。我们不能认为计算时采取  $l < b$ ，或者给焊缝长度的减小注上允许偏差的作法是正确的。因为由于焊缝两端质量不良所形成的缺口的不良影响，远远超过焊缝长度  $l$  减小的影响。未焊透（见图 2-4）的缺陷的影响也是一样的，在这儿只考虑厚度  $a < S$ ，同样是不正确的。

根据图 2-5 所示，在受拉伸和压缩时为

$$\sigma = \frac{P}{S_1 \cdot l}; \quad (2-3)$$

受剪时为

$$\tau = \frac{Q}{S_1 \cdot l^3}; \quad (2-4)$$

受板平面内的弯曲时为

$$\sigma_1 = \frac{6M_1}{S_1 \cdot l^2}; \quad (2-5)$$

受垂直板面的弯曲时为

$$\sigma_2 = \frac{6M_2}{S_1^2 \cdot l}. \quad (2-6)$$

如果法向应力 ( $\sigma = \sigma_1 + \sigma_2$ ) 和切应力  $\tau$  同时发生作用，则应计算折合应力

$$\sigma_s = \sqrt{\sigma^2 + 3\tau^2}. \quad (2-7)$$

当受力情况较复杂时，例如当同时存在法向应力  $\sigma_x$ ——沿焊缝方向的， $\sigma_y$ ——垂直焊缝方向的，以及切力  $\tau_1$  时，对焊缝也需计算折合应力：

$$\sigma_s = \sqrt{\sigma_x^2 + \sigma_y^2 - \sigma_x \sigma_y + 3 \tau_1^2}. \quad (2-8)$$

对于对接焊缝，许用应力常常取得比基本金属小一些；对于纵向焊缝，其意外缺陷的不良影响要比横向焊缝小得多，因此焊缝强度的降低对承载能力没有什么影响。在这种情

况下如何計算斜接接头呢？

根据瑞士联邦研究所的研究，并經過試驗証实了的理論（这个理論已由国际标准制定委員会建議作为焊接接头計算基础），其計算步驟如下：

假設  $\sigma_{\perp}$ ——与焊縫方向垂直的法向应力；

$\sigma_{\parallel}$ ——与焊縫方向平行的法向应力；

$\tau_{\parallel\perp}$ ——切应力。

折合应力不能按

$$\sigma_s = \sqrt{\sigma_{\perp}^2 + \sigma_{\parallel}^2 - \sigma_{\perp}\sigma_{\parallel} + 3\tau_{\parallel\perp}^2} = \sigma_{dov}$$

來計算。因为在不同应力方向其强度也不相同，因此每一項都应引入一个修正系数  $\alpha$ ，而根据下式計算：

$$\begin{aligned} \sigma_s &= \sqrt{\left(\frac{\sigma_{\perp}}{\alpha_{\perp}}\right)^2 + \left(\frac{\sigma_{\parallel}}{\alpha_{\parallel}}\right)^2 - \frac{\sigma_{\perp}\sigma_{\parallel}}{\alpha_{\perp}\alpha_{\parallel}} + 3\left(\frac{\tau_{\parallel\perp}}{\alpha_{\parallel\perp}}\right)^2} \\ &= \sigma_{dov}. \end{aligned} \quad (2-9)$$

式中的修正系数是：

$$\alpha_{\perp} = \frac{\text{横向对焊縫的抗拉(或抗压)强度}}{\text{基本金属的抗拉强度}},$$

$$\alpha_{\parallel} = \frac{\text{縱向对焊縫的抗拉(或抗压)强度}}{\text{基本金属的抗拉强度}},$$

$$\alpha_{\parallel\perp} = \frac{\text{对接焊縫的抗剪强度}}{\text{基本金属的抗剪强度}}.$$

在上述修正系数的公式中，通常将强度用許用应力来代換。按照捷克計算鋼結構及鋼橋的規定，受拉力时  $\alpha_{\perp} = 0.85$ （当能保証特殊优质的焊縫时  $\alpha_{\perp} = 1.0$ ）。

但在焊縫只焊了工件厚度的一部分，或焊縫的强度較低，而基本金属的强度較高等情況下，系数  $\alpha_{\perp}$  也可以取得更小一些。我們要考慮到，焊接接头的强度一般比焊縫金属要高一些。

对受压力的对焊縫，系数  $\alpha_{\perp}$  一般可以采取較高的数值： $\alpha_{\perp} = 1.0$ 。

对于縱向焊縫，即或焊縫强度很低，或只是部分地焊透，具有縱向焊縫的試件几乎与沒有焊縫的試件有相同的强度。因此通常取  $\alpha_{\parallel} = 1.0$ ，但基本金属受焊接影响較大的情況除外。

剪切修正系数  $\alpha_{\parallel\perp}$ ，通常与  $\alpha_{\perp}$  相等或更大一些： $\alpha_{\parallel\perp} = \alpha_{\perp}$ ；

或

$$\alpha_{\parallel\perp} = \frac{\alpha_{\perp}}{0.85}.$$

根据鋼結構与鋼橋的計算規定，取  $\alpha_{\parallel\perp} = 1.0$ 。用这种方法計算时，通常都是把  $\sigma_s$  与基本金属的許用应力  $\sigma_{dov}$  来作比較。假若取接头的疲劳限与基本金属的疲劳限之比作为修正系数，则上述計算也可适用于变載荷。

从公式(2-9)可以求出如图 2-6 所示的斜对接焊縫的許用載荷。

如果把力化为垂直力

$$N = P \cos \varphi,$$