

焊接时金属结构变形的 计算

奥 凯 尔 勃 明 姆 著



机械工业出版社



焊接时金属结构变形的计算

奥凯尔勃明姆著

庄翠娟等译



机械工业出版社

出 版 者 的 話

本書敘述工程上計算制造各種焊接金屬結構 及构筑物時 產生變形的近似法。本書中以一系列例題說明採用計算方法來確定在規定焊接次序下的變形值，及來選擇複雜結構裝配與焊接的最合理的工藝過程。

本書供工廠及設計局的工程技術人員閱讀。

苏联 H.O. Окерблом 著 “Расчет деформаций металлоконструкций при сварке” (Машгиз 1955 年第一版)

№2016

1959年3月第一版 1959年3月第一版第一次印刷
850×1168 1/32 字数 184千字 印张 7 帧 0.001—4,400册
机械工业出版社（北京阜成门外百万庄）出版
北京五三五工厂印刷 新华书店發行

北京市書刊出版業營業許可証出字第 008 号 定价(11)1.35元

目 次

序言	5
第一章 結構焊接时产生的变形及其計算	7
1. 焊接时产生的变形值及其計算方法.....	7
2. 焊接时产生的变形种类.....	10
3. 現有的計算焊接变形的近似法.....	12
4. 計算整个結構焊接时所产生变形的一般方法.....	14
第二章 計算焊接变形工程方法的理論基础	18
5. 焊接时温度的分布.....	18
6. 理論上确定不均匀加热时变形的一般方法.....	28
7. 計算加热及接着冷却时所产生的变形.....	32
8. 計算焊接时的残余縱向变形.....	38
9. 計算焊接时所产生变形的簡化方法.....	45
第三章 計算型截面构件的整体变形	53
10. 計算由縱向焊縫所引起的撓度及縱向变形.....	53
11. 确定簡單截面的几何特性.....	58
12. 計算由几条縱向焊縫所产生的变形.....	64
13. 当焊縫靠近时，塑性变形区域部分遮住 对于最終变形的影响.....	71
14. 縱向焊縫多層性及断續性的影响.....	79
15. 計算横向焊縫所产生的縱向变形.....	83
16. 橫向焊縫所引起变形的特殊情況.....	89
第四章 計算局部变形	100
17. 引起局部变形的原因及其計算的理論前提.....	100
18. 在堆焊焊波时，熔化区域的形状和深度与角变形 及橫向收縮的关系.....	106
19. 計算堆焊焊波及对接焊縫时角变形的近似方法.....	112
20. 計算堆焊焊波及对接焊时横向收縮的近似方法.....	121

21. 計算用單面角焊縫將翼板焊在丁字形及工字形截面的腹板上時翼板的變形.....	124
22. 計算用雙面角焊縫將翼板焊在丁字形截面構件的腹板上時翼板所產生的變形.....	128
23. 計算板結構中的局部變形.....	135
24. 計算焊接時薄板結構中的局部變形.....	144
第五章 計算結構製造時所產生變形的例題	151
25. 計算製造焊接結構構件時的變形.....	151
26. 計算梁架結構焊接時所產生的變形.....	160
27. 計算焊接水力發電機定子外殼時所產生的變形.....	168
28. 計算蒸汽過熱器汽室上焊了連接管後的變形.....	176
29. 計算薄板結構的局部變形.....	179
第六章 防止結構焊接時產生變形的措施	192
30. 結構裝配及焊接的次序對於整體變形的影響.....	192
31. 裝配時零件的固定方法對於由焊接引起的最終變形值的影響.....	196
32. 計算外力作用在焊接結構上後所產生的殘餘變形.....	201
33. 計算固定及反彎曲對於焊接構件整體變形的影響.....	205
34. 固定對於局部變形值的影響.....	209
35. 計算防止角變形所需的反彎曲值.....	214
第七章 選擇結構裝配與焊接的合理工藝過程	221
36. 梁架結構裝配與焊接次序的方案.....	221
37. 采用專門措施防止扭歪的方案及選擇梁架結構製造工藝過程的最終方案.....	227

焊接时金属结构变形的计算

奥凯尔勃明姆著

庄翠娟等译



机械工业出版社

出 版 者 的 話

本書敘述工程上計算製造各種焊接金屬結構 及构筑物時 產生變形的近似法。本書中以一系列例題說明採用計算方法來確定在規定焊接次序下的變形值，及來選擇複雜結構裝配與焊接的最合理的工藝過程。

本書供工廠及設計局的工程技術人員閱讀。

苏联 H.O. Окерблом 著 “Расчет деформаций металлоконструкций при сварке” (Машгиз 1955 年第一版)

№2016

1959年3月第一版 1959年3月第一版第一次印刷
850×1168 1/32 字数 184千字 印张 7 帧 0.001—4,400册
机械工业出版社（北京阜成门外百万庄）出版
北京五三五工厂印刷 新华书店發行

北京市書刊出版業營業許可証出字第 008 号 定价(11)1.35元

目 次

序言	5
第一章 結構焊接时产生的变形及其計算	7
1. 焊接时产生的变形值及其計算方法.....	7
2. 焊接时产生的变形种类.....	10
3. 現有的計算焊接变形的近似法.....	12
4. 計算整个結構焊接时所产生变形的一般方法.....	14
第二章 計算焊接变形工程方法的理論基础	18
5. 焊接时温度的分布.....	18
6. 理論上确定不均匀加热时变形的一般方法.....	28
7. 計算加热及接着冷却时所产生的变形.....	32
8. 計算焊接时的残余縱向变形.....	38
9. 計算焊接时所产生变形的簡化方法.....	45
第三章 計算型截面构件的整体变形	53
10. 計算由縱向焊縫所引起的撓度及縱向变形.....	53
11. 确定簡單截面的几何特性.....	58
12. 計算由几条縱向焊縫所产生的变形.....	64
13. 当焊縫靠近时，塑性变形区域部分遮住 对于最終变形的影响.....	71
14. 縱向焊縫多層性及断續性的影响.....	79
15. 計算横向焊縫所产生的縱向变形.....	83
16. 橫向焊縫所引起变形的特殊情況.....	89
第四章 計算局部变形	100
17. 引起局部变形的原因及其計算的理論前提.....	100
18. 在堆焊焊波时，熔化区域的形状和深度与角变形 及橫向收縮的关系.....	106
19. 計算堆焊焊波及对接焊縫时角变形的近似方法.....	112
20. 計算堆焊焊波及对接焊时横向收縮的近似方法.....	121

21. 計算用單面角焊縫將翼板焊在丁字形及工字形截面的腹板上時翼板的變形.....	124
22. 計算用雙面角焊縫將翼板焊在丁字形截面構件的腹板上時翼板所產生的變形.....	128
23. 計算板結構中的局部變形.....	135
24. 計算焊接時薄板結構中的局部變形.....	144
第五章 計算結構製造時所產生變形的例題	151
25. 計算製造焊接結構構件時的變形.....	151
26. 計算梁架結構焊接時所產生的變形.....	160
27. 計算焊接水力發電機定子外殼時所產生的變形.....	168
28. 計算蒸汽過熱器汽室上焊了連接管後的變形.....	176
29. 計算薄板結構的局部變形.....	179
第六章 防止結構焊接時產生變形的措施	192
30. 結構裝配及焊接的次序對於整體變形的影響.....	192
31. 裝配時零件的固定方法對於由焊接引起的最終變形值的影響.....	196
32. 計算外力作用在焊接結構上後所產生的殘餘變形.....	201
33. 計算固定及反彎曲對於焊接構件整體變形的影響.....	205
34. 固定對於局部變形值的影響.....	209
35. 計算防止角變形所需的反彎曲值.....	214
第七章 選擇結構裝配與焊接的合理工藝過程	221
36. 梁架結構裝配與焊接次序的方案.....	221
37. 采用專門措施防止扭歪的方案及選擇梁架結構製造工藝過程的最終方案.....	227

序 言

在制訂制造焊接結構的工艺过程时，主要的注意力應該集中在保証結構获得与設計尺寸最小偏差的措施上。这个要求的先决条件就是要考虑到强度、制造結構的最大方便性及最小劳动量。同时，那种非生产性工序如修正、鏟割、調整等的劳动量應該导致最小，目前消耗在这方面的劳动量却常常不次于主要装配焊接的工作量。

如果，尚在設計装配及焊接的工艺过程时，就已經評定出結構在各种装配与焊接次序方案下的变形值，并已經選擇出使焊接和采用防止变形措施（反弯曲、固定等）后的总变形接近于零的那种方案，那末，才能使制造結構时焊接所产生的变形不至于在已制好的結構中引起形状歪曲及与設計尺寸的偏差。

因为焊接时所产生的变形值与許多工艺和构造上的因素有关，所以在評价任何一种工艺过程的方案时，祇有采用户求焊接变形的計算方法，才能足够完整地考慮到这些因素。

目前，虽然有着焊接变形及应力的一般理論，使我們能够用理論的方法来求出变形的性質及其值，但是在实际生产中，变形的性質及其值仅仅凭推測与現有的經驗來評定。这說明，理論上确定焊接变形的方法需要極其繁重的計算工作。因此，我們極需要那种工程上实用的計算焊接变形的方法，因这种方法使車間及設計与工艺科室能够很快求出在采用各种焊接工艺及規范时所产生的变形值。

本書叙述工程上計算制造各種金屬結構及构筑物时产生焊接变形的近似法。本書中所叙述的計算方法乃是作者及在列寧格勒工业大学（Ленинградский Политехнический институт）、企业建筑部的中央科学研究院（ЦНИИ МСП）、桥梁科学研究所（НИИ Мостов）及某些其他的机构中在他領導下进行多次研究的結果。同时还計

及了在列寧格勒造船學院（Ленинградский Кораблестроительный институт）所進行的研究成果以及已發表的與本書有關問題的著作。

所介紹的計算方法是根據作者制訂的焊接變形與應力的一般理論作出的，幾乎沒有包含經驗公式。这就有可能來改进、發展並簡化所提出的方法，因為初次提出的方法不可能是完善的。由於上述目的，所以在本書中載有理論的根據及計算公式的結論。

為了便於掌握所提出的計算方法，作者在本書中列有計算各工業部門的焊接結構變形的例題。

作者希望本書將使設計焊接結構製造工藝過程的計算方法不斷改进並運用到實際生產中去，以便提高焊接結構的質量、減少勞動量與縮短製造期限。

技术科学博士 奥凯尔勃朗姆教授

第一章 結構焊接时产生的变形及其計算

焊接时产生的变形值及其計算方法

由于制件在焊接时的不均匀加热，产生了局部残余变形，以至使制件扭歪，也就是改变了原有的尺寸并使其具有与原先不同的形状。

例如，在軋制的工字梁上焊上肋板（圖 1a）后，梁原来直的中心綫發生弯曲，产生了撓度 φ 和一些收縮 Δ 。如果在焊接以前梁具有設計的尺寸，那末在焊接以后，梁的尺寸和形状就将与設計有所偏差。

这种在焊接过程中所引起的与設計尺寸的偏差，使結構的全部制造过程更加复杂，而且在很多情况下，可能会降低制成結構的工作能力。

例如，圖 1a 中所示的梁是結構的某一單獨构件，而且以后还要放在三根其他的梁上（圖 1b），那末，为了使梁能够擋在所有的三根梁上，就必须預先将它校直，也就是使它具有設計的直綫外形。然而在校直以后，梁并未恢复它原有的尺寸，因为弯曲虽然被校直了，但是焊接时形成的收縮可能沒有消除。假使梁的收縮按結構性能来講是不允许的話，那末，就祇得增加梁的長度，或者預先給梁的長度留出一些裕量，这种裕量在焊接后可以全部或部分消除。在后面一种情况中，当结构进行整体焊接时就不得不割去裕量的剩余部分。如果要求将两种尺寸不同的构件沿縱向板边对接起来，则由于产生的变形不同而使情况更为复杂。为了保証所要求的对接間距就只好切割对接板边，并用特殊的装配夹具将两焊边固定在一个平面上，以消除焊接构件的整体变形及板边的局部波形弯曲。所有这些工序均要求耗費大量的劳动和采用特殊的夹具，并延長了結構的制造期限。在某些工业部門里，对制件尺寸及形状的精确度要求特別高，焊接时的变形使得

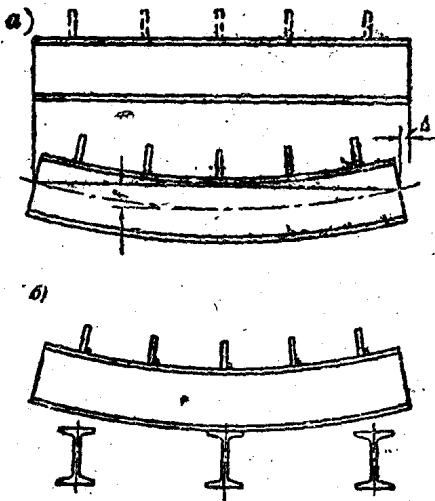


圖 1

那末当結構工作时，构件中就發生了在构件計算时不曾估計到的附加弯矩，因此，构件中的实际应力为

$$\sigma = \frac{P}{F} \left(1 + t \frac{F}{W} \right) = \sigma_{\text{calc}} \left(1 + t \frac{F}{W} \right),$$

也就是增加到計算应力的 $\left(1 + t \frac{F}{W} \right)$ 倍。

組成构件計算截面各板材的局部波形弯曲，可能引起部分截面不能工作，而在构件中产生的应力大于計算的应力。例如，工字梁腹板按圖 2^a所示的方式对接时，由于腹板接头搭板的隆起就使該部分不能工作，而惯性矩降低 15~20%。同时，实际应力增加 18~25%。如果局部隆起发生在翼板中（圖 2^b），那末，梁的受力截面就是長方形（腹板截面）代替了工字形，它的阻力矩是全部梁計算阻力矩的 15~20%。梁腹板中的应力相应地增加到 5~6.6 倍。

在某些情况下，由于合成构件的局部隆起，因而并非所有焊缝都参与受力，这样，就使个别焊缝大大地超应力。例如在采用端面焊缝的搭接接头中（圖 2^c），由于焊接时产生变形（圖 2^d），

在校直扭歪零件以及在修整和切割对接板边方面所耗費的劳动量很大，甚至在許多情况下，这种附加的消耗要超过主要装配焊接工序的劳动量。

然而，焊接时产生的变形不仅使焊接結構制造复杂，而且在个别情况下，还降低了它們的工作能力。例如，在制造直的拉杆时，如果最后得到挠度 f 的弯曲（圖 2^a），

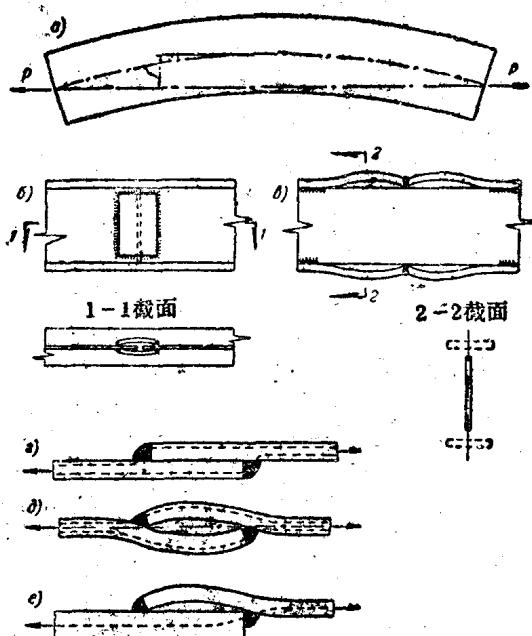


圖 2

焊縫受弯曲力而超应力。如果搭接板的厚度不同（圖 2e），則其中的一個焊縫將發生更大的超应力。在這種情況下，變形主要發生在比較薄的板上，以致其中一個焊縫不參加工作，而所有的力只由一個焊縫來傳遞，該焊縫就至少要超負荷一倍。

可見，焊接時產生的變形，無論是由於在保持橫截面尺寸不變的情況下改變構件的計算圖，或者由於在保持構件的計算圖不變的情況下減少它的受力截面，總要降低焊接結構的工作能力。

從上述可知，焊接時產生的變形嚴重地影響了焊接結構的質量及工作能力，並顯著地增加了結構製造的勞動量。所有這些，要求採取有效的措施來防止焊接變形。防止焊接時變形的困難，在於變形決定於許多不同的因素，要想根據一般概念將各因素作出足夠完整的考慮是不可能的。

焊接過程引起的結構變形決定於一系列工藝上與構造上的因

素。在同样一种结构上，在装配与焊接时采用不同的装配程序、焊接规范、焊缝施焊次序，以及构件与欲焊接板的不同的夹固方式，均会引起所获得的变形的性质和大小不一样。同时，用同一种工艺来制造类型相同而仅在次要零件尺寸上稍有改变、或者结构构件（这些构件不必计算就可决定）的形状上有少许改变的结构时，也会使结构所得到的变形有很大的区别。

显然，在计算焊接结构制造中所产生的变形时，要对全部构造上与工艺上的因素作出必要的考虑，这只有在每种因素的影响都能够由计算求出的情况下才有可能。

因此，为了有可能计算变形，就应该制订出计算的方法。

任何尺寸与任何形状的结构在采用任何一种制造工艺时，都可能由计算方法来求出其变形。这就使我们可选择出能保证结构获得最小变形的结构形状与制造工艺过程，而此种最小变形无论从结构强度条件或从其制造条件来看都是允许的。

因此，无论在设计结构或者拟订其制造的工艺过程时，都应利用焊接变形的计算方法。通过计算可提高焊接结构的质量及工作能力，使结构更易于加工，因而减少了劳动量与制造工时和工具。

所有以上说明指出，在设计焊接结构及其制造工艺过程的实际工作中，运用确定焊接变形的计算方法就能为各个工业部门在生产焊接结构时提高它的质量与劳动生产率，也就是说，在很大程度内完成了党和苏联政府摆在我们的社会主义工业化面前的主要任务。

2 焊接时产生的变形种类

为了便于研究及求出焊接时所产生的变形，将变形合理地分为两大类，即整体变形和局部变形。

所谓整体变形就是整个构件的形状或尺寸起了变化。

所谓局部变形就仅仅是构件某部分横截面的尺寸和形状起了

变化，这种变化对整个构件并不发生显著的影响。

例如，在制造丁字形截面的构件（圖3a）时，翼板焊缝焊好后，构件就收缩及弯曲。弯曲及纵向收缩就是整体变形，因为它們使整个构件的長度及形状发生变化。

然而，在上述构件中，除了已經談到的整体变形外，还存在着翼板横向弯曲的局部变形，这种变形仅属于构件截面的一个組成部分，实际上并不影响整体变形。

在具有加勁板时，翼板就产生波形弯曲，由于翼板不可能在肋板位置上發生弯曲，因而全部弯曲只能在肋板之間（圖3b）。

可見在上述情况中，不仅要觀察整体变形而且也要注意局部变形。

在大型結構中，整体变形以三种形式出現：縱向变形、横向变形及弯曲变形。

局部变形是由于下列原因所引起的：角变形及薄板在縱向和横向收縮的作用下失去稳定性。

焊接时产生的变形根据制造结构的材料不同而具有不同的性質及变形值。根据材料热力物理性質，同一热源能引起各种不同的加热温度場，因而制件的焊接变形也就不同。同时，变形可由不均匀加热来計算，或者由材料中因加热引起組織变化而發生的体积改变来計算。焊接鋼結構时，只有在采用有淬火倾向的合金鋼的情况下才考慮因組織改变所引起的变形。若采用低碳鋼，它的組織变化（奧氏体分解）在極高溫度下当材料已处于塑性状态时才会發生，这种組織变化并不影响結構物的变形，因而祇須考慮不均匀加热所引起的变形。

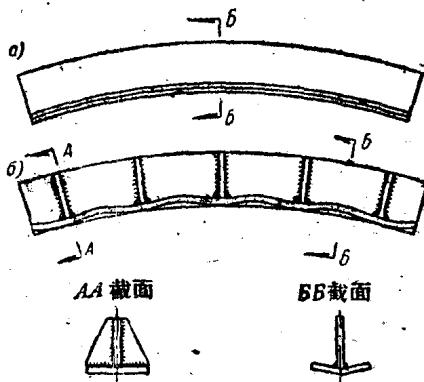


圖 3

3 現有的計算焊接變形的近似法

各个時期內提出的計算焊接變形的近似法可以歸納為五大類。

第一類近似法，是根據假定可能用附加某些虛擬的力所引起的變形來代替焊接時變形的實際發展過程。這種虛擬力應如此選擇，就是使它所引起的變形，等於焊接時產生的實際變形。不同的作者在確定虛擬力上有不同的看法。還在1932年，本書作者已進行了專門的實驗研究，在1935年發表了計算虛擬力 P 的公式。1934年，作者根據實驗研究在論文中曾提出計算力 P 的精確公式，此力與焊着焊波的尺寸有關。列伊金（Н.С.Лейкин）在1934年為了計算虛擬力，在焊縫中心線兩邊各取15~30公厘作為加熱區的寬度。尼古拉也夫（Г.А.Николаев）在1934年發表的部分學位論文提出以有效區內呈三角形分布的應力的和來計算“收縮力”。同時，在所有的情況下，尼古拉也夫均得出在焊波下面總和的應力。此後，沃洛金（В.П.Вологдин）在1945及1948年發表的文章中提出了按加熱區橫截面面積來計算虛擬力，為此，在實際觀察的基礎上定出了虛擬力與焊縫尺寸及焊縫型式的某些關係。此後，發表了特羅春（И.П.Троцун）的論文，文中根據經驗數據確定了塑性及彈性-塑性變形區域與單位能的關係（單位能以卡/公分³表示）。然而，這一大類所有提出的計算方法都不可能滿足生產中提出的全部要求，因為，它們通常沒有考慮到加熱時所產生的變形，加熱區域的範圍是單凭經驗決定的，它們不可能確定所有焊接接頭的變形並使人們感到在許多情況中簡直與實際相矛盾。這樣，就要求將焊縫區域內在焊接及焊後冷卻時由於加熱過程所產生的實際總變形，來代替十分近似地求出的虛擬力。

第二類計算方法的特徵在於它們均基於利用彈性原理的基礎上。為了在所研究的構件上有可採用彈性原理，就去掉了彈性-塑性變形部分，並在剩下的構件彈性部分的邊界上加上剪應力