

建筑工程中的合理化建議及創造發明

建 筑 結 構 的
制 造 及 連 接 法

建 筑 工 程 出 版 社

原本說明

書名 СПОСОБЫ СОПРЯЖЕНИЯ И ИЗГОТОВЛЕНИЯ СТРОИТЕЛЬНЫХ КОНСТРУКЦИЙ

編著者 Центральный институт информации по строительству государственного комитета совета министров СССР по делам строительства

出版者 государственное издательство литературы по строительству и архитектуре

出版地点及年份 Москва—1955

建筑結構的制造及連接法

曾仲庵譯

卷

建筑工程出版社出版 (北京市阜成門外南花園胡同)

(北京市審刊出版業營業許可證出字第052號)

建筑工程出版社印刷廠印刷·新華書店發行

書體尺寸：787×1092 1/4 印張 1 1/8

1957年11月第1版 1957年11月第1次印刷

印數：1—1,110册

＊

統一書號：15040·714

定價(11)0.22元

690
T353

目 錄

同一或邻近水平面上的次鋼梁及主鋼梁用同型支承角鋼	
焊接法連接	2
不采用滾軸的重型桁架支承	5
不采用并置柱的单层工业建筑物骨架中横向伸縮縫結構	6
屋面檩条和牆架擋風橫梁同建築物的鋼骨架固接法	8
用扁鋼做的各种特形构件的制造法	9
工廠制造的标准膠合块鋼木合用拱及鋼木合用桁架	11
木建築結構膠合构件的机械化螺旋式压力机	16
用簡易設備制造膠合梁及檩条	20
大型予制板住宅的裝配式屋架結構	25
易燃結構的防火层	26
用于木結構處理的淺色防火涂料	32

同一或鄰近水平面上的次鋼梁及 主鋼梁用同型支承角鋼焊接法連接

A.H.康德拉其也夫和 H.A.布爾金建議

通常在同一或邻近水平面上次钢梁及主钢梁的连接，都用电焊、安装螺栓或铆钉。这样，次梁的支承反力就传给主梁腹板。在进行这几种连接时，必须切去次梁的端头（在多数情况下还要修边），也需要在次梁端头划线钻安装孔；划线钻孔常用专门的钻模。此外，还要在主梁上精确地安上紧固零件。在同一水平面上安放梁时，不可避免地要切去次梁的翼缘（图1a）。

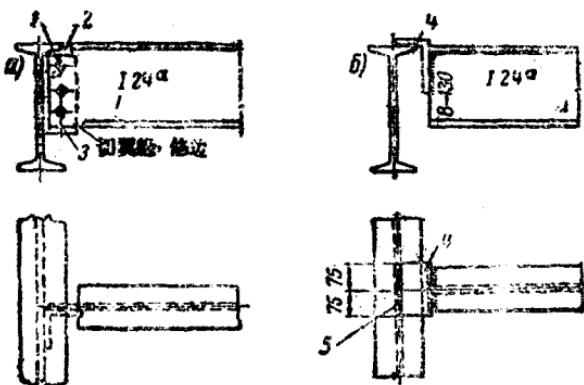


图1 次钢梁及主钢梁连接简图

a—用螺栓连接； b—用支承角钢连接； 1—直径 $7/8''$ 的螺栓； 2—切翼缘 80×30 公厘； 3—翼缘角钢 100×10 公厘， $l=220$ 公厘； 4—支承角钢 $150 \times 100 \times 12$ 公厘， $l=150$ 公厘； 5—安装焊缝

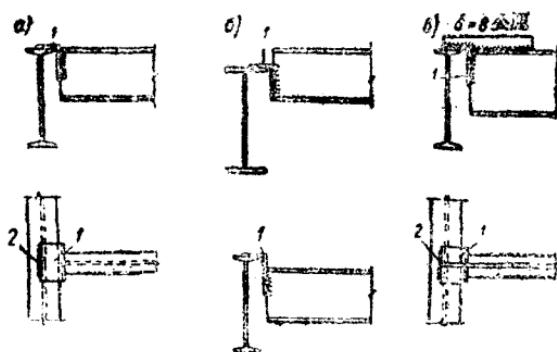


图 2 次钢梁及主钢梁用同型支承角钢连接的各种简图

a—在同一水平面上连接； b—在不同水平面上连接； c—次梁产生大支承反力时的连接； 1—角钢制成的连接件； 2—安装焊缝

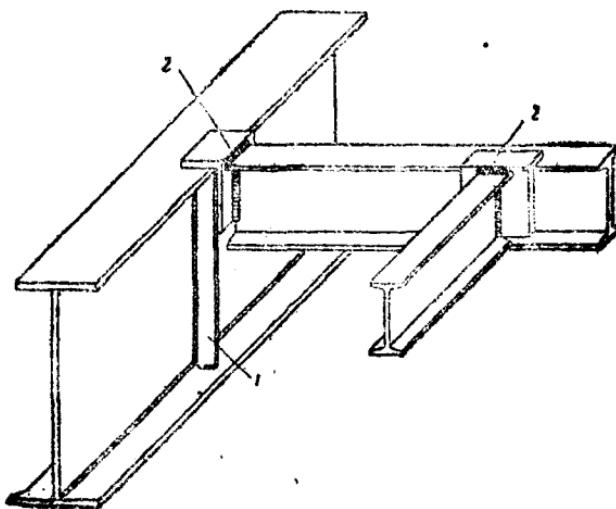


图 3 大支承反力时连接加固图

1—在主梁腹板上用焊肋条加固主梁 2—角钢制成的连接件

在安装过程中，也有很多不方便的地方。在安装次梁并将其接到主梁上时，需要两个安装工将主梁肋条上的安装螺栓孔用冲子敲准。最后，常常需要扩钻安装孔，使安装工作复杂化。

A.H.康德拉其也夫和H.M.布尔金，提出了用于先焊在次梁端头的同型支承角钢连接次钢梁及主梁的结构（图16）。同时使主梁的腹板上不会受到次梁的支承反力，而受到这种反力的是次梁的上翼缘。可以说，这种连接法较之通常的次梁固接在主梁上的连接法，在结构上和安装上都具有一定的优点。

所提出的这种构造方法，在施工中也很简单，减少了多余的切翼缘和钻孔工作，紧固零件也不需要了。此外，在各种不同的水平面上连接次梁及主梁时（图2），以及在连接斜梁（楼梯段的楼梯梁等）时，这种方法都能保证其连接的同型性。要是支承反力大，则支承角钢和次梁的截面用加焊上肋条的办法加固。在次梁的支承下面，把肋条焊在主梁的腹板上，就能使主梁加固（图3）。

安装时，有预制支承角钢的梁预先就位不必临时固接，然后将梁在平面上的位置找正后，再将其焊上。

这种方法曾在多层建筑物的电梯竖道安装工程中采用。电梯竖道要求沿建筑物整个高度，在同一垂直面上将梁安放得非常精确。

采用上述梁的连接法，不仅保证安装的精确度，而且大大地加速了工程进度。根据钢结构托拉斯提供的资料，国立莫斯科大学高层建筑物钢骨架一根次梁用УБК-5和УБК-15式吊车安装的时间是2.8分钟，而用螺栓和加固角钢来连接梁时，则需要8.4分钟。

不采用滾軸的重型桁架支承

工程師 З.И. 布萊傑建議

当安装大跨度重型金属桁架时，为了能保证温度升降而引起的变形，采用滚轴支承；而滚轴支承的制作是相当困难的。

国立钢结构设计院工程师 З.И. 布莱杰提出不用滚轴的活动支承结构。这种活动支承，能在金属结构厂造桁架的同时就作好。支承结构设计为板铰形。

借安在支柱上部厚10~20公厘的垫板，将钢条（板铰）焊在用角钢做的桁架支柱上（图4）。钢条的截面面积，足以承受桁架的支承反力。垫板的厚度，根据桁架的最大温度伸长值决定。在垂直而未固接的钢条下端，焊上桁架支承结点构件。桁架下弦能借钢条的弯曲而自由伸缩。

从板铰和垫板上，把桁架支承的护板上弦用螺栓固接在支柱上。螺栓安装在椭圆形的螺栓孔中，使上弦受到温度变形时能移位。

当钢条长度等于桁架在支承上的高度时，钢条之弯曲应力为300~400公斤/平方公分，这可以免去板铰折断的危险。

在搬运及安装桁架时，为了方便起见，支柱可以从下面用带垫圈的临时螺栓固接在支承结点构件上。

安装好桁架并紧固支柱后，其底板上的临时螺栓及垫圈即拆除。

上述不用滚轴的重型桁架支承结构，已在 В.И. 列宁伏尔加-顿河通航运河主闸门的掩体设计中采用。

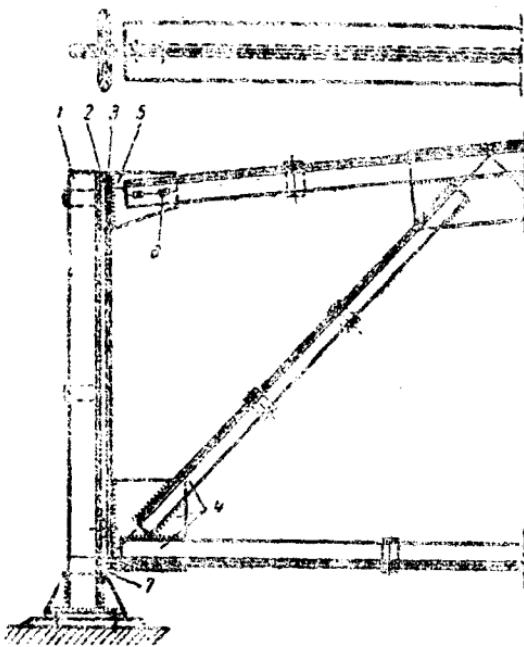


图 4 不采用滚轴的重型桁架支承图

1—支柱；2—垫板；3—板胶；4—桁架支承點；5—角板；6—椭圆形螺栓孔；
7—临时螺栓及垫圈

不采用并置柱的單層工業建築

物骨架中横向伸縮縫結構

工程师 Z.I. 布萊傑創造

单层多跨度工业建筑物骨架中的横向伸缩缝，一般同纵向伸缩缝一样，都是采用并置柱的。

工程师 Z.I. 布萊傑建議，这种建筑物骨架不安并置柱，而把

横向伸縮縫作成板鉸。

把薄鋼條(板鉸)的上端固接在柱子上(圖5),用10~20公厘厚的金屬襯墊。薄鋼條的長度等於支承上桁架的高度。鋼條的其餘部分則不固接而垂懸着,其與柱子的距離等於金屬襯墊的厚度。金屬襯墊的厚度根據桁架的溫度伸長值決定。鋼條的下端焊上桁架的下部支承結構件。桁架的上弦經過板鉸和金屬襯墊用螺栓固接在柱子上。螺栓安裝在橢圓形的螺栓孔中,使桁架的上弦受溫度的影響時能移位。

桁架依靠有足夠長度的鋼條的彎曲而自由伸縮。由於懸置而產生的彎曲應力不會大於300~400公斤/平方公分,這就不致引起鋼條斷裂。採用這樣的伸縮縫裝置法,桁架是掛在柱子上的。

在屋架同鋼筋混凝土柱子、屋架同屋架梁固接的地方,就是按照這個原則作伸縮縫的。

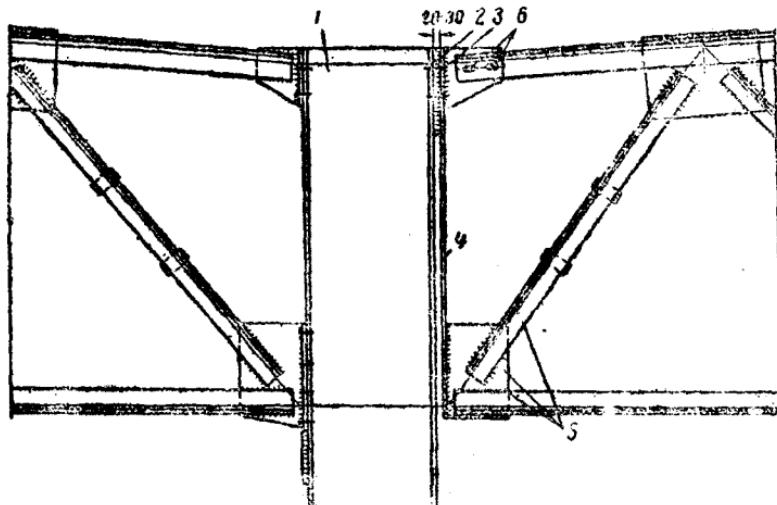


圖 5 桁架和金屬柱子連接處伸縮縫裝置圖

1—柱子；2—金屬襯墊；3—安裝螺栓；4—板鉸；5—桁架支承結點；6—桁架上弦橢圓形螺栓孔

上述伸縮縫裝置法已在國立標準設計及技術研究院所制定的
並經蘇聯部長會議國家建設委員會批准的混合骨架單層工業建築
物標準單元中採用。

屋面檩條和牆架擋風橫梁 同建築物的鋼骨架固接法

A.A.阿巴林諾夫建議

在安裝工字鋼截面的屋面檩條和牆架擋風橫梁同鋼骨架固接的
結點時(圖6)，須經過下列工序：切割並清理工字鋼的翼緣，加
工需要氣切及經過其他繁重工序的外形複雜的零件。

齊略賓斯克奧爾忠尼啟則金屬結構廠總工程師A.A.阿巴林
諾夫建議用帶凹口的角鋼來固接工字鋼屋面檩條與牆架擋風橫梁
(圖7)。由於所建議的固接法，可減少兩道繁重的工序即：切割及
清理工字鋼翼緣。角鋼的凹口用鉚卡模型作出。

上述固接法的標準結點，可用于14號及16號的工字鋼橫梁和
檩條；用于14號的工字鋼時，加勁肋條可取消。

固接14號和16號的工字鋼檩條與橫梁用的帶凹口的角鋼，其
長度為340公厘，系標準零件(圖8)。

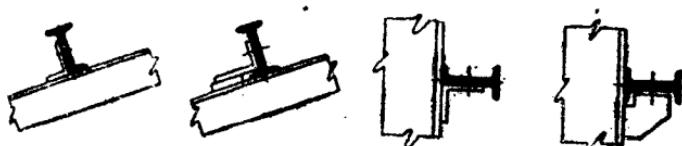


圖6 工字鋼截面屋面檩條與牆架擋風橫梁固接圖

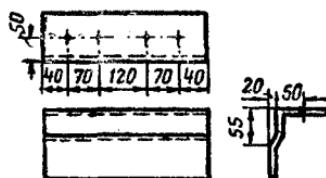
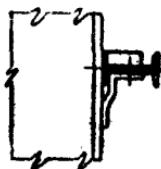
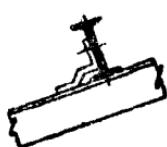


图 7 工程师 A.A. 阿巴林諾夫的屋面檩条与隔风横梁固接法

图 8 固接檩条及横梁用的带凹口的角鋼

用扁鋼做的各种特形構件的制造法

鉗工 И.Ф. 特拉扎諾夫建議

阳台、楼梯及其他結構的金屬格柵，都有用扁鋼做的曲形構件焊接而成的。在大批制造时，为使上述各种特形構件能达到形同且尺寸划一，鉗工 И.Ф. 特拉扎諾夫提出了簡單结构的机床的建議。

机床(图9)包括：机座、带操縱輪的軸及鐵砧台。鐵砧台的曲面和欲弯構件的形状一致。

机座用 30×5 公厘的角鋼焊接而成。順机座的边长，沿邊緣焊上一根不等边角鋼；軸套焊入角鋼翼緣，套的长度要能保証軸之稳定。軸穿在軸套中(图10)，軸套里用黃油潤滑，以减少摩擦。

顺着軸未固定的一端切槽口，其长度要恰好能放进加工件的一端。用手轉动操縱輪使軸轉动。

为了便于加工構件，扁鋼要予热。因此，机床要設在靠近鍛工爐的地方。

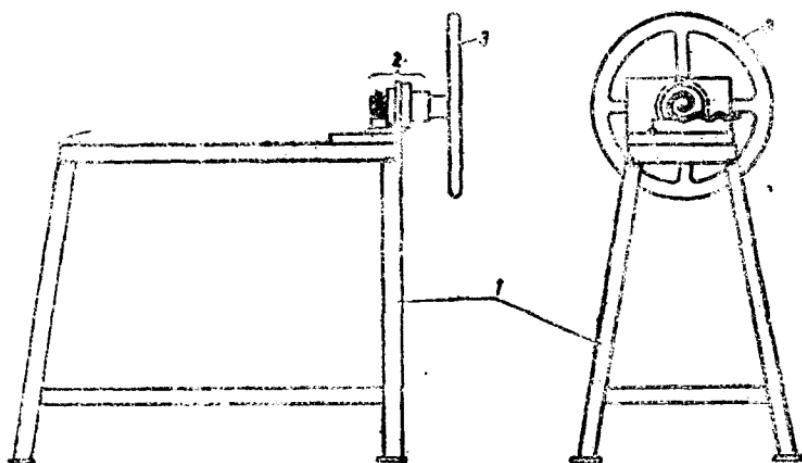


图 9 制造各种特形构件的机床全视图

1—机座； 2—弯曲装置； 3—操縱輪

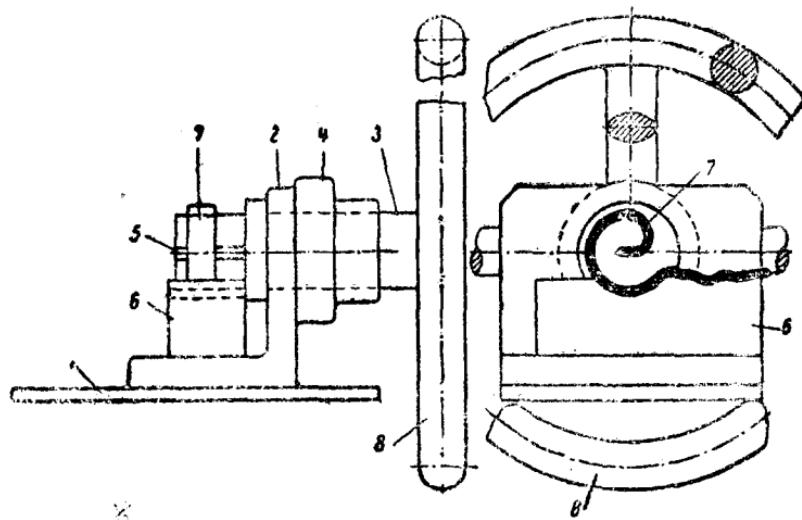


图 10 弯曲裝置

1—底板； 2—角鐵； 3—軸； 4—軸套； 5—槽口； 6—鐵砧台； 7—加工件； 8—操縱輪

各种特形構件制法如下：宽15公厘、厚8公厘的热扁鋼，将其一端插入軸的槽口內，另一端則放在鐵砧台上。軸一轉動，則被扁鋼卡住的一端也轉起來；而其另一端則用錘輕打，扁鋼就成形了，其形状和鐵砧上的一样。特形構件作好后，立即从軸上取下：因为特形構件冷却后和軸貼得很紧，很难取下。

西部石油建工总局阿塞爾拜疆区域性建筑工程处机械化施工管理处所屬企业，由于貫彻实行了上述建議，在特形構件制造中，不但制造过程简化了，同时也提高了質量。

有关本建議的补充資料，可向西部石油建工总局阿塞爾拜疆区域性建筑工程处机械化施工管理处索取。

通訊处：巴庫傑文街第9号。

工廠制造的标准膠合塊鋼木合用拱及鋼木合用桁架

斯大林獎金獲得者技术科學博士 A. B. 古賓科，工程師 Г. H. 祖巴列夫（中央工業建築科學研究院）及斯大林獎金獲得者工程師 H. П. 普啓津（工業建築設計院）建議

建造部建筑零件总局房屋建筑公司組織大批生产工业及民用建筑用的膠合木結構。

用膠合木料的方法，可以制造用普通木料难以制造的各种截面及长度的建筑結構構件。这样，就不致受到各种鋸材尺寸的限制，不致使结构尺寸的选择感到困难，也避免通常大材小用的問題发生。

膠合結構的特点是經久耐用。它比板木及方木構件都不易弯折、劈裂和朽坏，这就有可能更充分地利用木料之承重能力。

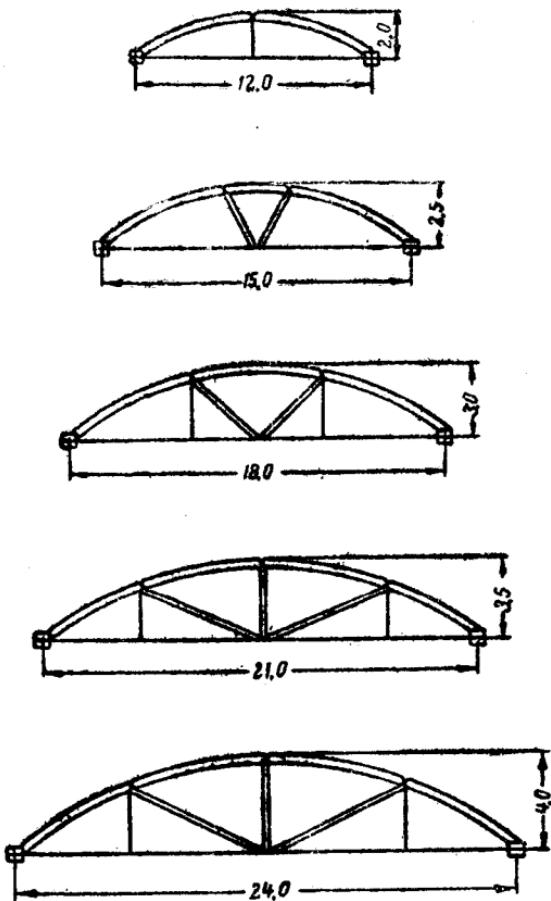


图 11 标准膠合块弧形鋼木合用桁架簡圖
(用于跨度为18公尺的桁架;詳图見图12)

但是,直到目前为止,膠合結構特別是工业建筑物屋盖膠合構件,由工廠大批生产的工作沒有組織好。过去只按个别的設計和訂貨制造,这就在組織生产中造成困难。

斯大林獎金获得者技术科学博士A.Б.古賓科和H.П.普启津

工程师,与Г.Н.祖巴列夫工程师共同研究出了钢木合用桁架的结构。这种桁架的木受压构件用工厂制造的标准胶合块制成,而受拉构件则用钢材作。

与現在通用的鋼木合用桁架結構不同的地方，在于新提出的

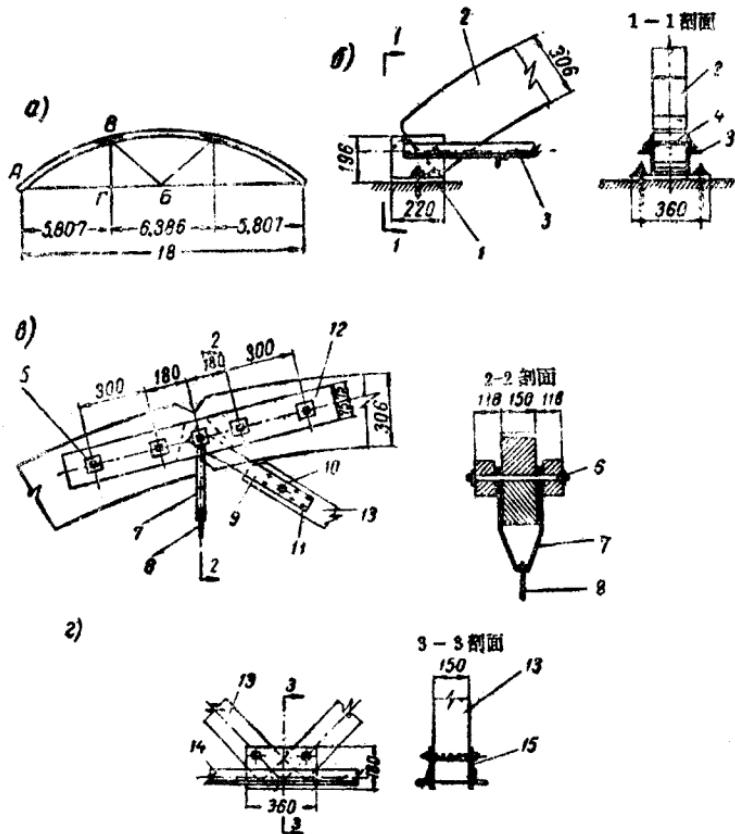


图 12 跨度为18公尺的预制钢木合用桁架

—桁架全視圖；6—支承結點A；e—上弦上的縱條固接圖（結點B）；i—下弦上懸杆固接圖（結點F）；1—鑄支承座；2—膠合梁上弦構件；3—雙角鋼下弦構件；4、5、6—螺栓；7—金屬鉤環；8—拉杆；9—接板；10—螺栓；11—釘子；12—木蓋板；13—桁架斜撐；14—角鋼下弦；15—接板

这种結構适于工廠大批制造。各式及各种跨度的桁架，其所用的标准構件数量并不太多。

例如，标准跨度的曲綫形桁架上弦(拱和弧形桁架)，整个只用两类膠合块坯料；而直綫形上弦的屋架(梯形、多邊形和三角形桁架)，都只用四类膠合块坯料就够了。

弧形桁架及拱(图11)，用于单跨度工业建筑物的保温屋盖上，以及用于外部排水設备的多跨度建筑物高起的各跨度上。

桁架規定跨度为12~24公尺。所有結構桁架的相对高度都一样，等于跨度的1/6。

所有桁架的計算荷載都为1000公斤/公尺，其中 桁架本身重625公斤/公尺，还包括雪荷載375公斤/公尺。跨度为12公尺的拱，其計算荷載除上述者外，还要加上拱中結点上附加的临时集中荷載2800公斤。

上弦系由两类曲綫膠合块构成，每类长6.5公尺，其截面为 150×306 和 150×340 公厘，曲率半径为15和20公尺。桁架的格板用截面为 150×120 和 150×136 公厘、长为2680~6640公厘的膠合块作成；拱及桁架下弦則用标准鋼构件作成。这种 标准鋼构件是用接板将并置角鋼連接起来的。鋼构件用 焊接法連接，而木构件則用螺栓和釘子連接。

图12表示跨度为18公尺的桁架主要結点詳图。

直綫形上弦构件桁架(图13)，用于卷 材屋面有外部排水設设备的单跨度及多跨度工业建筑物保温及不保温的屋盖。桁架計算荷載为1200公斤/公尺，上弦承受压力及局部 荷載的横向弯曲，这样就能安上任何截面护板的檩条。

上述各式桁架的上弦，用四种膠合 块坯料作成，其尺寸列于下表。

桁架的相对高度为其跨度的 1/7~1/6。受拉构件，同弧形桁

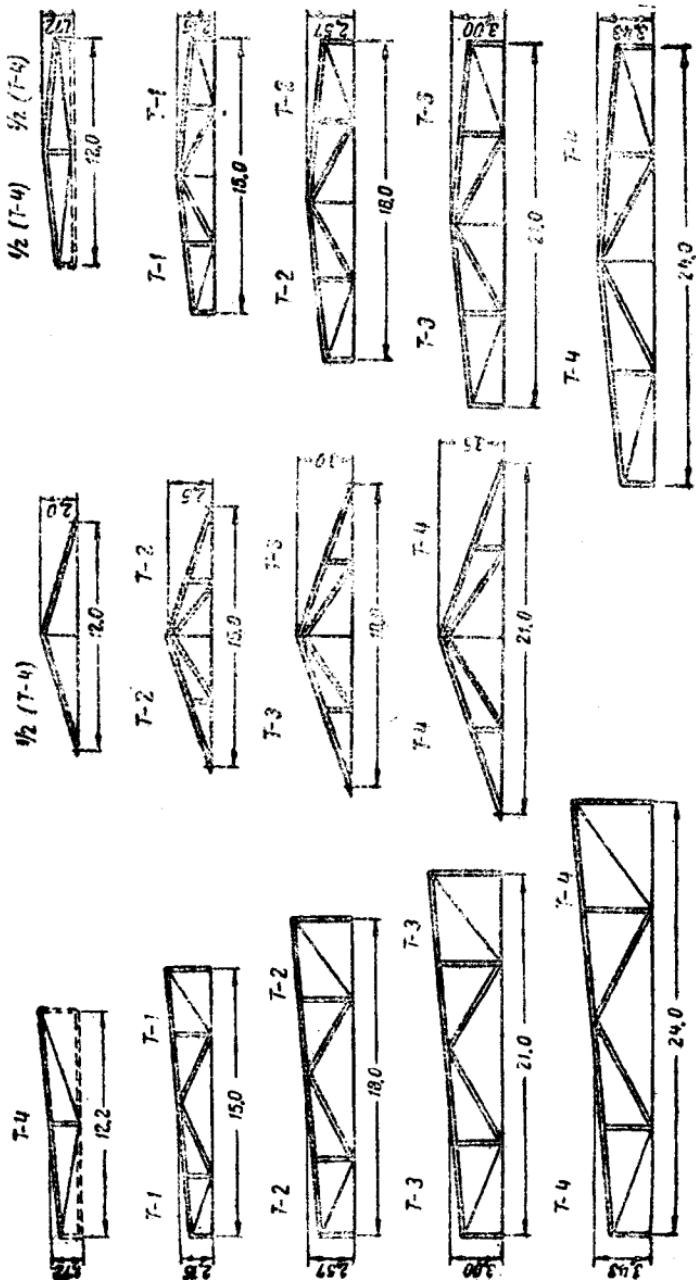


图 13 用直梁形标准组合块桁架简图