

纺織工业新技术譯叢書

高 速 織 机

纺織工业出版社

出版者的話

我国紡織工业广大职工，在大鬧技术革命中，迫切需要参考国外的紡織新技术資料。为了滿足讀者需要，我社将根据我国紡織工业生产、基建、机械制造、科学的研究和教学等方面的实际需要，选譯国外特別是苏联和新民主主义国家的紡織書刊中有实际参考价值的新技术資料，按专题編成小冊子出版。希望讀者經常反映你們的需要和意見，協助我們出好这套丛书。

紡織工业新技术譜叢 高速織机

紡織工业出版社出版

(北京東長安街紡織工业部內)

北京市書刊出版业营业許可証出字第16号
紡織工业出版社印刷厂印刷·新华書店发行

*

787×1092 1/32开本· 1¹/32印張· 29千字

1959年5月初版

1959年5月北京第1次印刷·印數0001~2200

定 价 (9) 0.16元

目 录

- | | |
|----------------------|--------|
| 1. 談談高速織机的型式..... | (2) |
| 2. 苏聯的三种高速織机..... | (9) |
| 3. 提高毛織机車速的途徑..... | (15) |
| 4. 織机速度对打緝条件的影响..... | (30) |
| 5. 高速自動織机的进展..... | (39) |

談談‘高速’織机的型式

[苏联] K. E. 阿列克謝耶夫

目前紡織工业中最劳累的工序是織造工程，其劳动生产率急待进一步提高，因而世界上許多国家都开展了高速織机的設計工作。

近年来在一些国际博覽会上，展覽过治埃尔(Заяр)、皮卡諾(Пиканоль)、利伏賽(Ливзей)等厂出产的織机，車速都达到265轉/分

这种形势也使我們日益感到迫切需要制造高速織机。正因如此，輕工业及紡織工业机械制造科学研究院与克里莫夫斯克紡織机械厂最近开展的关于制造高速棉織机的工作是值得欢迎的。解决这一問題相当困难，因为必須牽涉到減輕織机重量与减小慣性力等問題，从而对各零件及機構的耐久性和坚固性方面也有了更严格的要求。

現有自动織机的車速在220轉/分时，投梭和打緯機構的运动就会非常紧张。如將車速提高到240轉/分而不采取特殊措施，投梭和打緯機構就无法使織机的工作繼續稳定下来。

現在，对高速織机結構方面的各项要求已經完全可以确定。高速織机的投梭平均速度不应超过 13~14 米/秒，如現有的投梭機構、制梭機構和打梭板的速度再高，整个機構的运动就无法稳定。

必須减小筘座的慣性力，随着車速的提高，筘座对織机机架的作用力也大为增加，結果会使整个織机的震动加剧。

还应当提高織机各零件及其联接处的耐摩、耐震和抗冲击負荷的稳定性。重要的是保証織机的看管方便和不增加經緯

紗的断头。

輕工业及紡織工业机械制造科学研究院积累了丰富的有关高速織机的設計經驗，該院設計師—斯大林獎金获得者Г.И.卡那宁已設計成車速达220轉/分的ATK-100型自動織机。

近年来，繼卡那宁进行研究的有設計師A.П.托皮林。一九五六年克里莫夫斯克紡織机械厂全体职工也投入了这一工作。机械制造部門的許多人員也都了解了一些国外有关設計高速織机的經驗。应当看到，在世界各国的实践中，已发表的有关高速織机的設計資料一直还都很少，現将几項研究情況分述于后。

减低梭子的飞行速度 为减低梭子的飞行速度，宜延长梭子通过梭口的时间。为此，在高速織机上可提早投梭开始的时间，而投梭完毕时间却要延长一些。軋梭停机度由70毫米减到50毫米。

减小軋梭停机度有以下几种方法：采用定筘活筘的联合打緯机构，卡那宁設計师在 ATK-100 型織机上就采用过；或使用彈簧牽手，有些外国公司即采用这种設計，克里莫夫斯克紡織机械厂第一批生产的AT-100-3型織机也采用过。

减低投梭速度有以下方法：如伊万諾沃紡織科学研究院建議的加大曲拐軸曲柄的半徑；或輕工业及紡織工业机械制造科学研究院某些研究人員提出的尽量縮短牽手的长度，来减低投梭速度等。

总之，上述各項措施其目的都在于遵循設計各种高速織机的一条主要原則，即减低梭子通过梭口的飞行速度。

减低織机的震动 亦即减少織机的故障和零件的磨损以及經緯紗断头，其方法有以下几种：

加固織机机架和降低織机重心，可减低織机的震动。而采用較緊湊的結構，即主要是減輕織机重量，借以減輕小筘座的

慣性力，也可达到这一目的。如不采取这些措施，提高車速后必然会使打緯機構和其他機構的動負荷急剧增加，并減低織机的有效時間系數。

織机車速提高后，对其輔助機構的要求当随之提高：如卷布裝置、經紗調節裝置、緯紗叉、停經機構、自動換緯裝置，探緯知、換緯剪、夾緯器等。上述大部分機構可保証織机不停地高速運轉。但有一些機構，包括送經裝置、探緯知、換緯剪及夾緯器等，須重新設計。

迄今为止、关于設計最合理的織軸制動裝置的問題尚未解决。显然，高速織机上必須裝备最简单而又工作准确的差微式織軸制動裝置。

至于探緯知則应設計两种型式：一种用于有备用卷繞的緯管；另一种用于无备用卷繞的緯管。第一种型式可采用依万諾沃紡織科学研究院Л.В.譚瓦金設計的探緯知；第二种可采用輕工业及紡織工业机械制造科学研究院設計的快速而又准确的电气探緯知，高速織机上的換緯剪和夾緯器也必須能工作正确。应当指出，关于設計效能良好的換管剪緯裝置問題，迄今我們尚未予以应有的重視。

隨織机車速的提高，还需設法改进其制造时所用材料的質量。应当提高織机零件的制造質量并預先采取减少經緯紗斷头的專門措施。

上述均为保証設計高速織机所必須解决的一些問題，对这些問題不能迴避；无论如何必須解决。保留現有的織造工艺情况，而另采用其他方法來設計車速240轉/分和240轉/分以上的織机，可說是不可能的。

下面簡述一下以ATK-100及AT-100为基础从事高速織机設計的两个主要单位—輕工业及紡織工业机械制造科学研究院

与克里莫夫斯克机械设计处是如何解决这些问题的。

上述两单位均采用了下列方法来竭力减轻投纬机构的工作条件：为延长梭子通过梭口的时间；减轻投梭时梭箱的负荷；改进梭箱的承梭工作；减小纬纱卷装尺寸使之与ATK-100型织机采用的相等；采用四连杆投梭机构代替鉄鞋投梭机构等。

减小动负荷的方法均采用了轻型筘座和其他活动部件；采用卡那宁型定筘活筘联合打纬机构或在定筘机上采用弹簧牵手等。

织机减震的办法则以加强机架的刚性为主，其方法如下：采用低牆板和刚性梁档；电动机位置低于曲拐轴的轴线；使投梭横轴低于踏盘轴的轴线。

提高织机车速后如何保持有效时间系数的问题，则以提高织机调整后的稳定性为主，即：加强织机各活动部分的固接；减少某些机构环节过多的缺点；提高织机及辅助部件的制造质量。

为改进AT-100-4型织机的结构，该织机已采用了新型ATK-100-M型织机的许多部件和机构，包括轻型的游筘打纬机构、四连杆投梭机构、小型的纬纱卷装（管纱尺寸为 172×28 毫米）、卷布装置等。

采取以上措施后，织机车速可提高到240转/分。但织机还未能以该速度稳定运转。因为克里莫夫斯克厂设计处有些问题尚待解决，且未能充分运用轻工业及纺织工业机械制造科学研究院有关高速织机的设计经验。

在设计AT-100-4型织机中尚待解决的主要问题如下：

缩小织机的外廊尺寸 根据计划任务书规定，AT-100-4型织机的车速为240转/分时，每平方米面积内生产的织物要比ATK-100-M型织机少7%，因此，采用较小的纬纱卷装后，必须缩小织机的外廊尺寸。此外，AT-100-4型织机的重量仍

比ATK-100-M型織機重約300公斤。

采用无上梁开口裝置 克里莫夫斯克厂在試制中沒有采用經試驗后改进了某些缺点的ATK-100-M型織機的无上梁开口機構，而是另制成一种无上梁开口裝置，这种新裝置在最初几次工厂試驗中證明效果并不佳。

自動機構 該厂在織機上裝設的探緯知、換緯剪和夾緯器，其效能不良。宜采用 ATK-100-M型織機上經過生產試驗的電氣探緯知(用于有備用卷繞的緯管)、換緯剪和夾緯器。

曲拐軸的曲柄半徑由70毫米減至6.5毫米。如采用 ATK-100-M型織機的游箱打緯機構并采取較早投梭，即足以保証梭子的飛行時間有所延長，因此，無必要再使曲柄半徑保持70毫米，這樣大的曲柄半徑會使箱座加快27%，因而也就增加了織機各機構運動時的強度。

改變停經裝置的傳動 AT-100-4型織機上現有的停經裝置，在調節織機的開車時間時，須視箱座的位置而定。因此，織機的制動只能在曲拐軸迴轉90°的範圍內，這樣停車就較困難。而 ATK-100-M型織機的停經傳動裝置却能使織機在曲拐軸迴轉180°的範圍內制動，這一範圍的擴大就便利了停車工作。

解決以上問題就能保証在織機車速240轉/分時，運動仍能穩定。

在進行高速織機設計的最初數月內，輕工業及紡織工業機械製造科學研究院和克里莫夫斯克厂已積累了相當多的經驗，根據這些經驗，能夠較準確地預計到將來設計工作的結局。

在上述研究院與機械製造厂的實驗工場中，已開始試驗 ATK-100-M與AT-100-4兩種新型的樣機。克里莫夫斯克厂的 AT-100-4型織機的車速是240轉/分，研究院的 ATK-100-M型樣機的車速為264轉/分。

克里莫夫斯克厂除在实验室对AT-100-4型样机进行试验外，还在依兹马依洛沃厂将该织机的各种机构装到AT-100-2及AT-100-3型织机上进行过几个月的试验。试验的有四连杆投梭机构、双偏心轮式无上梁开口机构、投梭横轴新装置法以及其他一些部件。

工厂对上述机构试验的结果证明，这些机构尚不能令人满意，因此，克里莫夫斯克机械厂只好重新设计。

该厂曾拟在AT-100-4和AT-100-2型织机的基础上设计一种纬纱卷装为 195×32 毫米的AT-100-5新型高速织机，但效果不良。因为虽有减轻箱座重量、采用辅助梁档加固机架等措施，但曲柄半径仍保持70毫米且采用了纬纱大卷装，因而不足以提高织机车速到240转/分。

这一结论已由依兹马依洛沃厂在三台织机上历时20天的试验中证实。

织机车速在开始时为每分钟235~244转，随后减低到226~235转。根据20天来对织机的初步观察，得出的平均指标如下：织机平均车速为229转/分；每小时生产率为11238次投纬；一米内的断头率为0.665；有效时间系数为0.81。

与此同时，该厂原有的ATK-100型织机在车速为215转/分时，每小时的生产率为12000次投纬。

根据试验厂的意见，AT-100-5新型织机车速在220转/分以内时，可顺利进行工作。必须指出：这是克里莫夫斯克厂取得的巨大成就，两年前该厂出产的织机，车速还未超过220转/分。

AT-100-5型织机虽达到了这些指标，但还不能用来更换现有纺织厂中的力织机。为使现有纺织厂在更换力织机为自动织机后不致降低生产，自动织机的外廊尺寸必须与ATK-100-

型相同，而曲拐軸的轉速應接近246轉/分，但目前，无论是AT-100-5新型織机或AT-100-4型織机都还不能滿足上述要求。

輕工业及紡織工业机械制造科学研究院的ATK-100-M型織机也在伏龙芝紡織厂进行过生产試驗，

采用車速为244轉/分时，織机每小时的投緝数为13,180次，有效時間系数为0.9。

在研究院的實驗工場中，还进行过織机新传动裝置的試驗，这种裝置可使曲拐軸处于前心位置时亦能开动織机，車速达240～264轉/分，同时，織机仍采用三角皮帶无声传动裝置和功率0.5千瓦的电动机，以代替AT-100-4型織机的剛性传动裝置与功率0.8千瓦的电动机。

克里莫夫斯克机械厂未能設計成功效能良好的新型織机，主要是因为該厂祇力图在AT-100型織机的基础上來設計高速織机，正因此，設計師的創造性就过早地限制在指定的基础型机这一范围内。

正由于唯恐改变AT-100型这一所謂的基础型机，因而克里莫夫斯克厂一直未能对这种織机作出任何原則性的改进。

因为高速自动織机的設計是一項極為艰巨的任务，設計厂方不应听任把这种新型織机的結構与現有的AT-100型織机糾纏在一起；同时应考慮到，國民經濟不仅需要設計出效能良好的高速織机，还要求設計出小型的自動織机来。因此，A.П.托皮林同志的意見是正确的，他認為由斯大林獎金获得者卡那宁設計，并由輕工业及紡織工业机械制造科学研究院織造實驗工場改进的ATK-100-M型織机，在目前是能符合上述要求的。

本社編輯部譯

(譯自苏联“紡織工业”1957年第8期)

苏联的三种高速織机

〔英国〕J.斯梯傑

在苏联的紡織工业正走向現代化的高潮中，苏联的机械設計師已設計出若干种新型的、迥异寻常的高速織机，这些織机每小时可生产織物10至20碼，相当于苏联紡織厂一般采用的普通平織机的2到4倍。在紡織机械方面，苏联的发明成果已导向廢除普通織机上的投打机构和自由飞行的梭子，根据莫斯科實易报的报导，普通織机上的投打机构和自由飞行的梭子都称为“天赋的缺陷”，它阻碍生产力的提高，并使厂內职工因噪音而引起疲劳和过早的耳聾。

称为“先進織布法”的新工作原則具体表現在这些新的織机中，苏联設計这些新型的織机可高速生产各式各样的織物。現將試用中的三种新型織机一一加以叙述。

各种新型織机包括：圓型織机、圓盤織机、噴氣織机和多梭口織机都在苏联发明創造委員會的月刊“苏联发明杂志”上发表过。本文介紹的織机即为这些新型織机中最有发展前途的三种。这三种織机为：（1）电磁式环形織机或圓型織机，（2）双面立式織机（附成布圓盤），（3）方型綜続織机。

苏联电磁式环形織机或圓型織机

苏联設計的圓型自動織机，一直到現在，还仅限于織制水龙帶和布袋用。但目前的新型織机已发展成供織制各式各样的棉、人造纖維、毛、亞麻等織物用。

图1所示为苏联电磁式圓型織机，图2为特制的梭子。梭子由电磁驅動，織机軸呈垂直，經紗和織物均由織机上端移向下

端。經紗由放在軸架2上的四只織軸1上退卷出來，軸上經紗一

經用完，即用卷揚機移開空軸，
並將滿織軸裝上
軸架。織軸借重
錘以摩擦制動。

經紗繞過兩根張力輶3，使之具有必要的張力。隨後經紗4
通過保持環5，繞過固定后梁6和另一固定環7。

這樣，經紗沿着圓周分布，紗片由里向外繞過固定環7，並通過彈簧停機鋼絲（停經片）8，將經紗分成兩排，每排40節。

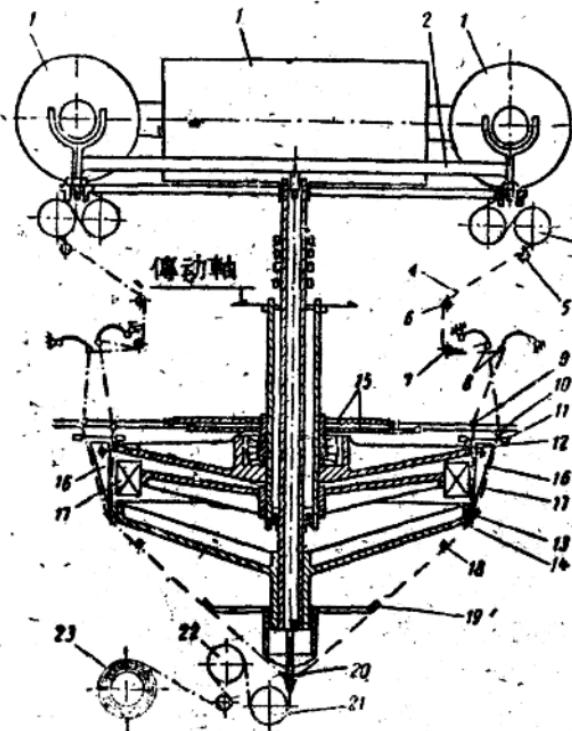


图 1 苏联电磁式环型或圆型織机

從停機鋼絲8孔眼出來的經紗通過綜限9和10，繩通過固定筘齒11，形成內開口的經紗繞過筘帽12移至織口13，織口在胸梁14的凹部；而形成外開口的經紗則直接由綜眼移至織口。

由踏綜盤15在各節內形成的六個開口中，有六個梭子16在一圓環內移動，並將緯紗引入開口，繼壓向織口。這些梭子由電磁鐵17驅動。這樣，使布由胸梁移到伸縮器或圓形環18、機

圓環19和底平邊20。拉成雙層的織物移到拖引輶21和22，繼卷到卷布輶23，卷布輶與拖引輶間呈摩擦聯接。

梭子用不銹鋼制成，呈楔形（見圖2），共分上、中、下三部分，上部裝緯紗管2，中部裝八極的電樞。該電樞與織機上驅動梭子用的電磁鐵相互作用，下部呈龍骨形，并裝一突體3。梭子後壁則沿織機半徑上的固定箱的裝置部分彎曲。後壁上部裝有固定凸頭4，4恰與固定箱裝置部分的環形溝槽相吻合，從而消除了梭子作垂直運動的可能，并借驅動梭子的磁鐵力將梭子壓到箱的位置。

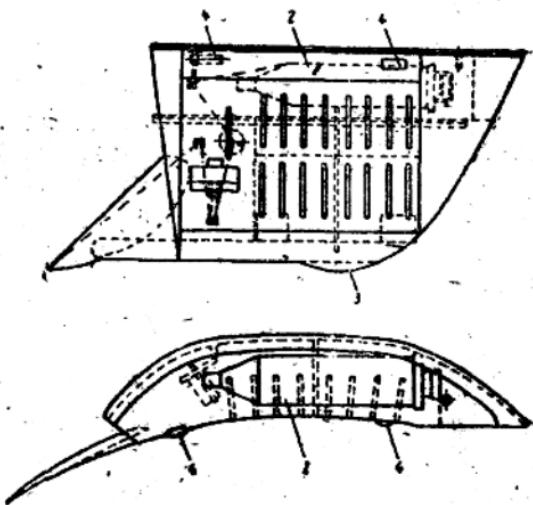


圖2 电磁式圓型織機梭子的平面图和正面图

這種新型織機已設計成6梭式和4梭式的兩種，生產率每台時約14.6~15.5碼。而蘇聯標準自動織機的生產率則為每台時5 $\frac{1}{2}$ 碼。

雙面立式織機（附成布圓盤）

第二種新型織機為“有成布圓盤的雙面立式織機”。為一複雜的機器（見圖3），緯紗從錐形筒借許多在共軸上的圓盤送出織制。其工作部分如下：

該織機包括經軸1、經紗2、後梁3、停經片4、第二後梁5、

水平排列的絲繞6，成布圓盤7和卷布軸8。在圖3的橫斷面中，沿AA線上，未標出成布圓盤的傳動裝置。有定位裝置的兩支傳

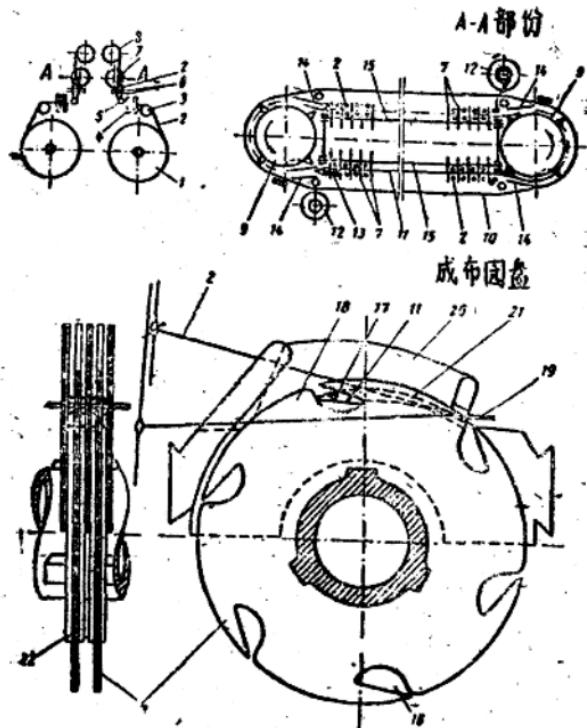


图 3 双面立式織机 (附成布圆盘)

筒12喂入；彈簧挾頭13挾住這根連續送出的緯紗。

緯紗引入帶11由有定位裝置的皮帶盤9、環形皮帶10、導杆14以及周期迴轉的成布圓盤和半固定圓盤所帶動，并在環形路徑內迴轉。周期迴轉的成布圓盤和半固定圓盤形成一道溝槽，使緯紗引入帶11迴轉于布的入口端與出口端之間。電動機通過齒輪傳動裝置傳動皮帶盤9和軸15。帶有溝槽16的轉動圓盤7(見圖3下圖)借緯紗引入帶11將緯紗引入開口，并借凸體18將緯紗

動皮帶盤9上套有環形皮帶10，環形皮帶有一開口可嵌入定位裝置，緯紗引入帶11在環形路徑內巡迴並呈逆時針方向轉動，圖中所示位置即為緯紗引入帶經過邊盤7的溝槽及經紗2形成的開口。開口借絲繞的偏心機構形成，緯紗由兩個固定的錐形

推向前部織口19。固定的半圓盤20引導經紗並使布邊保持在適當的位置。這些半圓盤都有開口，使緯紗引入帶能通過，而溝槽21則將緯紗從圓盤的溝槽中帶入織口；半圓盤固定在特殊支架上。轉動圓盤7、固定圓盤20和圓環22的軸向排列法可見圖3左下方。

該織機的試驗型機已于今年制成，生產率每台時為10.5碼。

方型綜織織機

莫斯科報導中發表的第三種織機即為有成布圓片筒的方型綜織織機，（見圖4）。該織機的生產率很高，每小時約21碼。其工作部分包括經軸1、後梁2和經紗3。經紗通過停機鋼絲4後

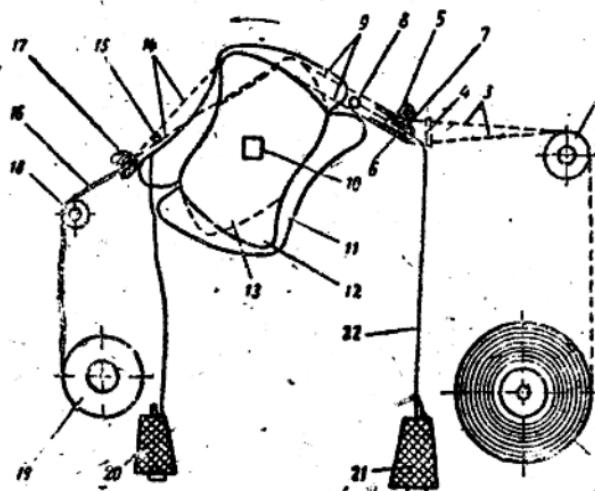


图 4 方型綜織織机

織在導棍5和凹形板6下通過，緯紗引入器7在6內將緯紗8引入開口9。在方型綜織10上交錯地裝有圓片11、12和13並組成一個圓片筒。

在成布前，在織机前端有第二开口14，第二根緯紗15与緯紗8同时引入其中。圓片緊扣緯紗8和15。布在导板17和上罗拉18之間通过后，即由卷取裝置卷到卷布幌19。这样，圓片筒将經紗分布成一定的布寬，使两个开口同时形成并將緯紗緊扣于織口处。圓片筒每轉半轉即引入兩根緯紗。

緯紗由两个固定筒紗20和21供給；前开口的緯紗借一伸縮管喂入，該管的一端裝有一鉤，靠空气泵运动。后开口处的緯紗借緯紗引入器7引入，緯紗引入器7則在凹形板6內前后移动，緯紗22引入后开口后，在引入器的孔眼中并不会拉断，而由专用鐵鉤拖向边部，繼将其导入圓片的溝槽中。最后由这些边盘上的凸体将緯紗帶入織口。

纺織工业部生产技术司譯

(譯自“纺織記录”1958年1月号)

提高毛織機車速的途徑

[苏联] H.Ю.別爾柯維奇
H.П.巴斯金

調節織機的技藝不外乎是在規定的投梭速度與質量的前提下，確保投梭力能具有最小的值。近年來，對減低投梭力和投梭機構的工作問題已逐漸重視了起來，這不是偶然的。因為織機的車速，也就是說，織機的生產率與投梭機構的運動是否順利，兩者間有着很大的關係。

由於今後的任務是進一步提高織機車速和採用緯紗大卷裝用的重型梭，因而調整投梭機構的問題就具有更重大的意義。

在“大型高速呢絨織機的研究”一文中（米利安紡織通報1956年第1期），K·李普寧工程師在探討有關大卷裝重型梭的工作問題時指出：梭子通過梭口時間的縮短，就其意義來說要較梭子重量增加的問題重要。這是所有的織造工作者都了解的，梭子的動能 $\frac{mv^2}{2}$ 與梭子的質量及梭子速度的平方成正比。如果延長梭子通過梭口的時間（其他條件不變），就可顯著減小梭子的動能，從而減小投梭力。因此，應當使梭子通過梭口的時間盡量延長。

為達到這一目的有下列幾種方法：盡量採取早投梭；借調整綜平度來充分利用綜繩停頓的時間；採用最小的預備角：預備角相當於梭子運動終止與梭箱移動開始之間的角度 (α'_p)，以及梭箱移動終止與梭子運動開始前這段時間的角度 (α''_p)。兩預備角的總和為

$$\alpha'_p + \alpha''_p = \alpha_p$$