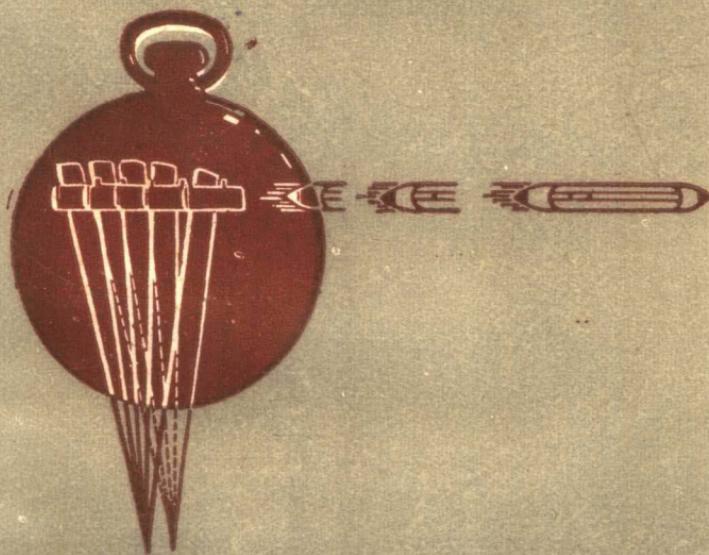


投梭时 力与时间的关係

楊 青 譯

錢 堯 年 校



紡織工业出版社

投梭时力与时间的关係

楊 青 譯

錢 堯 年 校

紡織工業出版社

拉拔时力与时间的关系

楊 育 青

錢 壴 年 校

*

紡織工業出版社出版

(北京東長安街紡織工業部內)

北京市書刊出版業營業許可證出字第16號
紡織工業出版社印製廠印刷·新华書店發行

*

787×1092 1/32開本·116/32印張·28千字

1960年9月初版

1960年9月北京第1次印刷·印數1~1700
定價(10)0.23元

內 容 簡 介

本書內容系介紹国外关于織机投梭运动方面的理論性研究工作和試驗成果。書中叙述了投梭凸輪的运动方程式，应变仪器及其对投梭时力与時間关系的測定，投梭棒上不同点的变形，使用木質投梭棒与金屬投梭棒的試驗比較結果等。

目 錄

第一部分 运动方程式	(5)
一、概述.....	(5)
二、 $s=p\Phi$ 投梭凸輪的运动方程式及理論性的 結論.....	(8)
三、改良凸輪的运动方程式及理論性的結論.....	(16)
四、附录.....	(22)
第二部分 理論与实验結果的比較	(25)
一、概述.....	(25)
二、应变仪的电路及輔助装置.....	(26)
三、 $s=p\Phi$ 凸輪的实验結果.....	(27)
四、多项式运动凸輪的实验結果.....	(35)
五、投梭棒被緩冲时的变形.....	(41)
六、結論.....	(44)

第一部分 运动方程式

引 言

在以往所研究的凸輪投梭機構理論中已經知道當傳統方式的所謂名義投梭運動（投梭時間被投梭系統的彈性及質量所限定）由投梭時間較長的改良的名義投梭運動所代替時，在梭子的加速時期中投梭能力降低很多。下面是考慮到在投梭過程中投梭系統彈性的改變及凸輪軸速度的降低而對上面二種投梭運動的理論所作的進一步的修正。

一、概 述

近年来对梭子在力織机上的飞行問題已有很大的重視。文森特首先探討了通常应用的凸輪投梭機構的基本数学理論，后来文森特及卡特婁对这一理論作了新的发展，它包括了投梭运动所采取的几种运动方式及在采取完善的投梭运动时在这些投梭系統中在空間及時間上的实际限度。

以上理論的大部分，特別是末了的一些部分是根据某些極简单的假定。文森特認為梭子与制梭鐵間的摩擦可被略去不計。他亦假定在投梭期間曲拐軸是以恒速回轉的，虽然我們知道曲拐軸速度是要作某种程度的降低。这样的假定是很需要的，以便在这一理論中研究許多运动方式时能很方便地获得数学方程式。可以想見这些方程式在进行广泛地比較时被認為有足够的准确性。

在这一論文中所叙述的研究工作，其目的是发现新的投梭理論符合实际的范围，并获得新的知識以能建立更正确的投梭理論，假使是需要的話。比較理論与实际所存在的困难是由于梭子大約在0.05秒或更少一些的時間內就达到了最大的速度。梭子在这样短的時間內移动了差不多 $6 \sim 10$ 吋的距离而要从靜止被加速到 $30 \sim 45$ 呎/秒的速度。測量投梭时梭子最高速度与最高加速度的仪器已經发明，并已被托馬斯及文森特使用过，且取得了很多有关投梭過程的有用資料。但这种仪器并不实用，直到发明了金属絲电阻应变仪器測量了投梭棒所产生的投梭力后，才比較容易地决定整个投梭過程中加

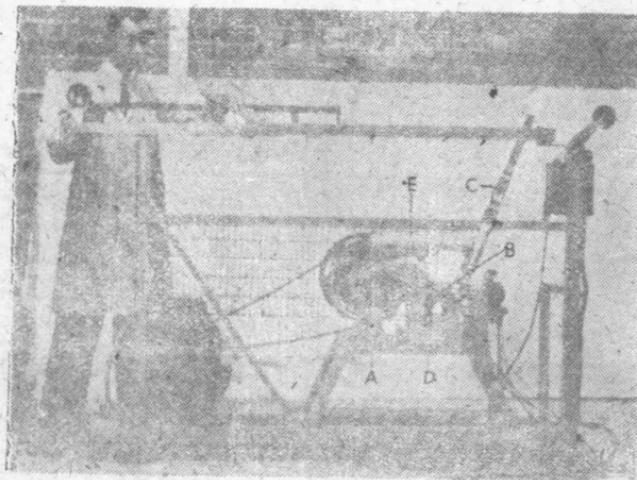


图 1 投梭原动机

速度与时间的关系。这些数据被应用在这一論文中，以比較理論与实际的結果。

为了消除筘座摆动所造成的复杂性及使問題簡單化，實驗工作是在模型式的投梭機構上进行的，它裝置于焊接的架子上。投梭“原动机”的相片表示在图1上。^{1/}，匹馬力的电动机借鏈条将动力传至手輪軸A，馬达的轉速为960轉/分，軸A的轉速为180轉/分左右，軸A通过一对伞形齿 輪使凸輪軸B的速度降为軸A的^{1/2}。投梭棒C装在金属托座中，它作为直角曲柄的长臂，在短臂的頂端装置投梭轉子D。利用活塞在圓筒E中的运动使投梭棒在投梭动程的終点时被空气所制动，E巩固地裝在架子上。梭子沿着金属凹座飞行，約飞行2呎后，借通常所用的彈簧式制梭器使梭子降低了速度，最后梭子进入一个小的鉛塊后就靜止下来并夹持在那里。

在这一研究工作中应用了二种不同名义运动方式的凸輪。一种是經常应用的 $s=p\Phi$ 的运动方式。第二种运动方式能产生相同的最大速度，但投梭棒上的最大投梭力則降低到最小限度。在卡特婁及文森特所研究的运动方式中，优先被采用的是 $\dot{x}=Asin\omega t$ 的运动方式，因为它的运动方程式很简单。每一种凸輪用二根投梭棒，一根由木材制成，另一根由鋁合金制成。这一論文中的第一部分討論这二种凸輪的运动方程式并对簡化的理論作了某些修正。在第二部分中討論了實驗的方法及實驗的計算，并得出了實驗的結論。

二、 $s=p\Phi$ 投梭凸輪^① 的運動方程式及理論性的結論

对应于一般織机的下地軸，測量凸輪軸的全部回轉時間是很方便的。简单的理論是假定凸輪軸在投梭时以等角速 ω 弧度/秒回轉的，因此凸輪軸在 t 秒時間內轉過的角度，如以 Φ 表示，則得

$$\Phi = \omega t \dots \dots \dots \quad (1)$$

在大多数織机上梭子与皮結在t秒時間內的名义位移 θ 与凸輪軸的回轉角成線性关系，即：

式中 p 是常数。这种投梭机构运动的基本方程式已經知道
为

$$\mathbf{M} \ddot{\mathbf{x}} = \lambda (\mathbf{s} - \mathbf{x}) \quad \dots \dots \dots \quad (3)$$

式中 α 为織机运转时在 t 秒时间内梭子与皮結的实际位移, K 是投梭机构的刚性, 度量单位为磅呎, M 是运动部分的质量, 即梭子, 皮結及投梭棒^{1/2}, 长(上面部分)的重量。投

①在以往的投梭論文中,这种运动的方式由方程式 $S = v\theta$ 表示,式中 θ 是曲拐軸的角速度。若应用投梭“原动机”后以凸輪軸的迴轉角 ϕ 来表示更为方便,而 $\theta = 2\phi$ 。

在方程式中选用符号 v 是不适当的，因为符号 v 经常用来代表变化的速度。这个问题已经考虑了很多时间，而现在有机会以常数 p 代替，而 $p=2v$ 。

②对应于曲拐的已知位置; 梭子的名义位置是当織机用手慢慢地轉動时梭子所在的位置。当織机在运转时, 假使投核机构的所有部分是絕對剛体, 那末对应于曲拐已知位置时梭子处在同样的位置。

梭系統的剛性度以n表示，并定其关系式为：

因此基本运动方程式能写成为

因为 $\epsilon = p\Phi = pwt$, 代入方程式(5)并积分之, 則在投梭桿上端的投梭力F为

因此作用力一時間曲線是正弦性的，以及作用力正比于剛性度和梭子最后速度值 $2p\omega$ 。

$s=p\Phi$ 投梭凸輪的設計能获得梭子最后速度的特定值，所以 $p\omega$ 是已知的。已經提到过这个簡單理論，假定凸輪軸是以等速运转的，并用测速計測量，因此 ω 是已知值，而 p 能由計算获得。当名义投梭动程是 $p\omega\pi/n$ 呎时，能在 π/n 秒后达到最大速度 $2p\omega$ 。可以看出 p 值是不依賴于剛性度的，因此影响投梭系統唯一的參变数是投梭棒的剛性 λ 从而是剛性度 n ，如果名义投梭动程超过 $p\omega\pi/n$ 呎則在同一个投梭凸輪上能够使用二种投梭棒。金属投梭棒投梭动程的極限值是 6 吋而木質投梭棒是 6.4 吋。为了保証安全， $s=p\Phi$ 投梭凸輪的名义投梭动程設計为 9 吋，虽然有效的动程希望尽量少一些。

在这一論文的第二部分中所討論的實驗工作引导到对這一简单理論作某些修改。如何修改及修改的基础則在現在討

論。

(一) 木質投梭棒

設計与制造一个具有充分准确性的投梭凸輪在实际上存在着很大的困难，結果就使測量到的 s 与 ϕ 间的关系不同于設計凸輪时所給定的运动性質，因为这个原因，虽然實驗所用的凸輪是按照某些預先决定的名义运动設計的，而測量到的名义运动被作为基础，以导出其他各參变数值。这样从实測到的名义运动中所得到的 p 值与設計这运动的規律，均表示在图2上。測量到的运动值在大部分的投梭动程中是成直線的。由于投梭轉子通过了凸輪的頂点所以从直線的終点开始是曲

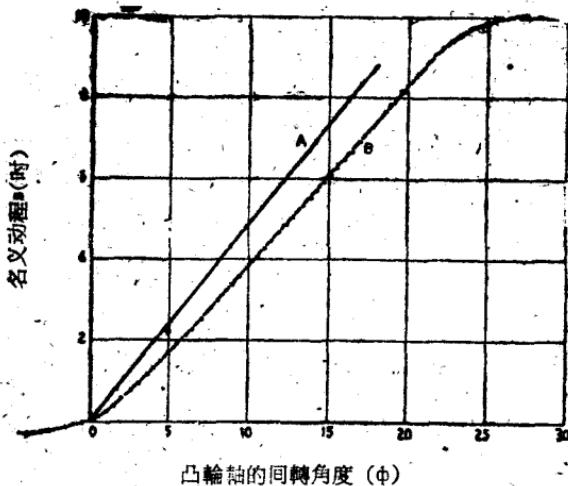


图 2 名义运动 ($s = p\phi$ 凸輪，金屬的或木質的投梭棒)

A. 設計的运动 B. 實測的运动

線；曲線部分对梭子运动沒有作用，因为在这时梭子已离开皮結。接近于原点的曲線弯得更是厉害但是是不可避免的；在这个理論中沒有将这一曲線部分考慮进去，測量到的直線部分的斜率 p 比設計直線的斜率为小。

由攝影机将投梭“原动机”軸A的位置記錄下来后能对凸輪軸轉速的变化进行研究，由于利用了同步电动机所以在軸A位置的曲线上附有了時間标尺。这一方法的具体內容已經发表过。其結果以图解表示在图3^①中，从速度一時間曲線中能够看出，在加速时期凸輪軸的轉速不能简单地以時間函数表示。为了避免数学計算的复杂性，不影响实验工作的

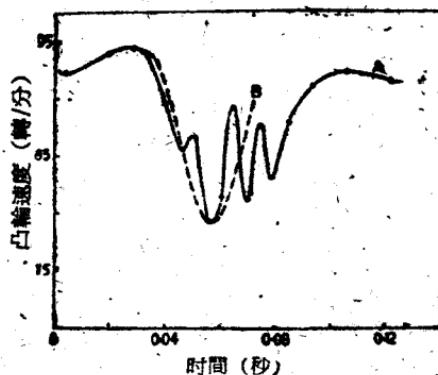


图 3 投梭时凸輪軸速度的改变 ($S = P\phi$ 运动，木質投梭棒)

A. 实驗的曲綫 B. 近似的正弦曲綫

^① 在凸輪軸速度圖的時間比例尺上，零点是任意选定的，所以在投梭之前画出了几个速度值。在所有研究的过程中，凸輪軸的速度是变化着的，而馬达在投梭之前达到全速同轉。

精确性，把凸輪軸的轉速以正弦性曲綫B代表。这时凸輪軸的轉速N轉/分能写成

式中 a 、 b 及 α 为从图上所决定的常数；根据这个假定在投梭棒上端产生的力 F 能从附录(a)中的結果推导而出，即

图 4 中为计算得到的相对于时间而画出的投梭棒上端产

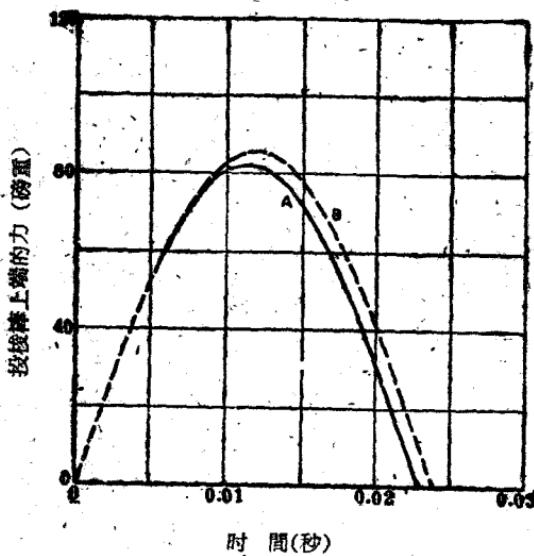


图 4 凸輪軸速度对理論的力——时间图解的影响
($s = p\phi$ 运动, 未質投梭棒, $n = 132.1\text{秒}^{-1}$)

A. 凸輪軸速度為正弦性 B. 凸輪軸速度為指遠

生的力。虛線表示凸輪軸以 93.9 轉/分恒速回轉時投梭棒上端產生的力，力的大小從方程式(6)計算而得，實線表示在加速時期凸輪軸轉速按正弦性質變化時計算獲得的投梭棒上端產生的力，力的大小由方程式(7)及(8)計算而得。運動開始時這兩根曲線差不多是重合的，但是當凸輪軸速度降低得較大時，投梭棒上端的力不能達到恒速回轉時那樣的高。它的最大作用力大約小了 4%（即為 81.9 磅重，而恒速時為 85.3 磅重）并在 0.0115 秒^①後獲得此最大作用力（恒速為 0.0119 秒後獲得此值）：加速度在較短時間內完成（即為 0.0228 秒，而恒速為 0.0238 秒）。

在這一節中第二個考慮的變數是剛性度。在簡單理論中 n 考慮是常數，但已由實驗發現在投梭過程中剛性是減少的。這是由於投梭轉子經過投梭凸輪的工作表面所造成的，結果改變了加在凸輪軸上的力。在 6 吋的名義投梭動程中， λ 減少了 20% 左右，這相應地使剛性度減少了 9% 左右。當考慮剛性度以函數 e 或 t 表示時可能修正數學方程式，但是沒有這樣做，因為在推介這個問題時將消耗了精力不可能正確地測量到 λ 值。 n 值改變的通常影響表明在圖 5 上，該圖表示了力一時間的曲線；凸輪軸速度象圖 3 中所假定的作正弦性的變化，剛性度變化在 132.1 及 85.0 秒⁻¹ 之間，在這些例子中，假定在投梭動程中每一剛性度的數值保持不變。剛性度的減

① 在這個研究工作中，運動的時間都算到四位小數點；這對理論部分是非常需要的，因為 λ 值的很小變化將對投梭棒上端產生的力發生很大的影響。

少降低了与 n 成比例的最大投梭力，并增加了总的加速时间，而加速时间大致与 n 的倒数成正比。

实际上刚性度没有发生突然的变化，而在任投梭过程中逐渐地降低。已经知道现在所讨论的这种运动方式作名义运动时，约在2吋的名义投梭动程时给出了最大的投梭力。假使在名义投梭动程的前面2吋中，力一时间曲线以刚性度的平均数 n_{av} 画出，则有理由假定最大的投梭力在很大程度上与我们所考虑的因素无关，产生的误差将局限于在产生最大的投梭力以后的曲线部分中。

对投梭理论所作的改变同样也变更梭子的最大梭速的数值。在简单理论中梭子的最大速度是 $2p\omega$ 即 41.3 呎/秒。当

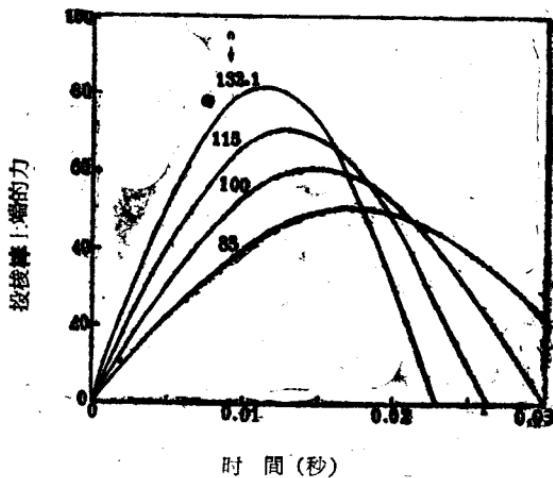


图 5 刚性度对力-时间曲线外形的影响 ($s = p\Phi$ 运动，木质投梭棒，正弦性的凸轮轴速度)

考慮凸輪軸速度的降低時，並以 $t = t_{\max} = 0.023$ 秒代入附錄(a)中的速度方程式，則梭子的最大速度被確定為 38.2 呎/秒。

討論的結果可匯總如下：

(1) 由於在投梭過程中剛性度的改變，不能容易地得出完整的理論。實際的最大投梭力及得到最大投梭力的時間與理論的數值相差不大，雖然按簡單化的理論所推導出的投梭力要比實際的稍大一點，時間比實際稍短一些。

(2) 由於力—時間曲線將得出完整的理論，曲線下降部分的斜率比由方程式(8)所作的曲線為小。它們的差異在投梭終了時更為顯著。計算所得的總的運動時間將是很長。

(3) 名義運動在原點附近的不呈直線沒有在這個理論中進行考慮；完整的理論對力—時間曲線將給出較小的初始斜率，雖然在短時間後曲線的斜率將由簡化的理論所給出。這對希望從已知的方程式中得到較短的時間提供了充分的理由。

(4) 因為由理論所推算出來的最大加速度力的數值一般偏大，加之能量急促地傳給投梭機構，因此從附錄(a)中的方程式所計算出的梭子速度也將偏高。

(二) 金屬投梭棒

以同樣形式 $s = p \Phi$ 凸輪在使用金屬投梭棒所得到的結果與木質投梭棒是非常類似的。在這個凸輪中在原點附近的不呈直線將要象前面一樣影響所有的結果。凸輪軸的速度與時間之間的關係仍為正弦性的，從方程式(8)亦能計算出投梭棒上端的投梭力 F 。剛性度改變的影響與已經討論過的例子相

似。当凸輪軸速度作正弦性的降低与运动的总时间为0.0218秒时，根据剛性度 n_m 而計算得的梭子最大速度为35.7呎/秒。按簡化的理論所計算出的相应值为40.7呎/秒。在本节(一)末所作的普遍結論都同样能应用于金属的和木質的投梭上。

三、改良凸輪的運動方程式及理論性的結論

$s = p\Phi$ 运动性质的投梭凸轮，虽然普遍地使用着，但有某些严重的缺点，主要的缺点为获得一定的梭子速度需要很大的投梭力。这种性质的运动方式不能作任何的改进，如以加速度时间来说，即使考虑凸轮轴速度的降低，也不能超过 $\frac{\pi}{n}$ 秒很大数值。对不同名义运动性质的凸轮已作了理论性的研究，以期发现一种能够按照设计者意愿而延长加速度时间的运动方式，以代替刚性度在投梭系统中的变化因素。合理的运动方式是使梭箱适当加长，那末即使梭子的最后速度保持不变也能减少最大的投梭力。已经发现一个最合理的运动方式，它的名义投梭动程由下式决定：

$$s = \frac{A}{\mu} t - A \left(\frac{1}{\mu^2} - \frac{1}{n^2} \right) \sin \mu t \dots \dots \dots (9)$$

式中: μ —控制作用时间的常数;

A—最大的实际加速度。

运动时的加速度由下式决定

但設計具有这种正弦性运动的凸輪是有某些实际困难的。n
很明显地表示在 s 方程式中而正确地测量 n 是不可能的；在