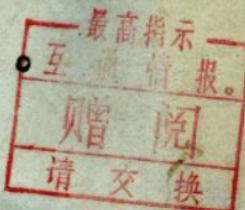


# 携带式磁录音机的 拉带机构和消磁设备

·译文集·

(2)



广播科学研究所 编印

1964.8.

12918

23.2.35

※※※※※※※※※※※  
※ 目 录 ※  
※※※※※※※※※※※

1. 使磁录音机张力保持不变的新方法 ..... 1

作者: F. Vollmer, W. Rank

2. 携带式磁录音机的传动机构 ..... 13

作者: W. Meyer

12918

## 使磁录音机张力保持不变的新方法

作者 E. Vollmek 及 W. rank

本文首先探讨了高质录音机张力恒等的必要性。对已熟悉的方法简单地提一下以后，便叙述由作者所发明的新调节方法，这种方法依靠由张力影响的遮光板。接着叙述了这种方法的其它用途：滑动M层、直读工作设备的带速调节及高速倒带时对磁带张力的调节。

### 一、引言及目的

对改高质的录音机，人们试图用最接近似值，使磁带的纵向张力保持恒等。一般带速决定于主导轮和主导轮由同步电动机直接驱动；磁带被一个橡皮轮压向这个主导轮。因此磁带紧贴着拉带机构运转，供带盘刹车并用一个适当的轉矩（例如用带较小电压的卷带电动机）推动卷带盘架。其困难在于带盘直径变化剧烈，制动力矩或驅动力矩不能恒等。为了使張力恒等，必須使轉矩和帶盤上的磁帶卷直徑成比例。或者，使帶速恒等，使轉矩和帶盤架的轉數成反比例。除了做带作等速运转要求带子張力恒定以外，要恒等的原因还有許多：首先，較高頻率放音输出取决于磁带对磁头平滑表面的压力。当磁带張力过小时，磁带和磁头接触的紧密性就不夠，此外，当带速较高时，在磁带和磁头之间会形成空气夹层。于是，首先要求在磁头上的磁带張力

最底为 5.0 克。自然，这个数值决定于磁带的转速。另一方面，也不可以大大超过高质量录音时所需要的数值。否则，磁头会很快磨损。其次，如果主导轮前后的磁带张力有所不同的话，磁带速度和主导轮的圆周速度也不完全相等。这样，便会使一端磁带始端与末端的速度不一样，因为在磁带的始端，以主导轮和卷带支架之间磁带张力最大，而在末端正好相反，以供带端和主导轮间的磁带张力为最大。

如果，适当地增加或减少对主导轮的压力，便能便有磁带保持在允许的界限内（约 1—2 克）。到目前为止一般都这样做。这要求一个被强加的机械压力，在录音设备中，大都需要一个搅拌磁铁。此外主导电动机随着推度大致达到理想的同步比设构成。尽管有上述困难，以后演播室的工作仍能进行很好。因为现在磁带的总重量在 1.00 克至 1.50 克毫米之间，而相应的磁带张力在 5.0 克和 1.50 克之间。

但是，现在越来越多地使用较细的铜带、较小的带盘架和较薄的磁带，这便要求在演播室工作中有新的拉带机构出现，这种拉带机构不仅能使直径为 5.0 毫米的大带盘放音，而且能使直径为 3.0—4.0 毫米的小带盘放音，并且不需要单独地选择磁带张力。这只需要使磁带张力自动地恒等就行了。譬如，当磁带张力对标准值的偏差不超过 10—15% 的时候，就算好的恒等。

## 二、使磁带张力恒等的不同方法

### 2.1 机械方法和电气方法：

已经建议并实施了一些方法。在这些方法中有一部分能进行自动调节，有一部分能进行人工控制或通过一个恒定但减小磁带张力的相对变化。正由于最后一种方法很简单，所以经常被采用。在采用这种方法时把供带盘的制动力矩减得较小，只要能保持好的供带即行，并用简单的办法实现直接对磁带起作用的毛病制功器产生磁带张力的

绝大部分。由于大部分实现带张力自动调整的方法都不外乎调节或控制，所以这里首先讨论这两种可能性的根本特点。譬如，假使磁带张力用一个张力臂来调节，把这可伸缩的张力臂用弹簧装在两个轴或导柱之间的磁带上，这样可以不进行调节。磁带张力越大，张力臂越靠左端，以便磁带伸展。利用张力臂的这种移动来改变供带盘的制动力矩（或是卷带盘驱动力矩）。重要的是，张力臂的位置只取决于磁带张力，而与决定磁带张力的值无关。这种方法的优点在于能进一步控制任何形式的磁带张力的变化。它的缺点除了由于附加轴的使用不方便外，还由于进行调节时需要一直改變调节范围的大小，所以基本上还只能达到磁带张力的近似值等。在磁性录音机上，随着带盘的逐渐变小，磁带张力不断有所增加。即便有这种增加，然而因为调节作用，和未种调节的磁带张力相比，已得到进一步减小。（图一）。—相反，真正的张力并不用张力臂来测量磁带张力，而是测量带卷的直径；或者用一个取决于带卷直径的值来控制盘架的制动或驱动。这种控制方法的优点在于带卷直径的变化可以实现磁带张力的任何一种过程，不论是道道地地的值还是带张力或是用于特定目的的随着磁带卷直径变小而有所减弱的磁带张力都一样。缺点是不能调节干扰的强弱。（譬如改变轴承磨损）则干扰程度往往超过预定值。

南瓦式或带状制动器是对磁带张力进行完全机械控制的具体例子。南瓦式或带状制动器作用于供带盘边上的制动滚筒上，并直接由一个紧挨着磁带的张力臂推动。相反，摩擦离合器把力傳送给带盘，并控制磁带张力。它的轉动力矩与轉动着的带盘的重量成比例。—不同的电机解决办法都希望带盘傳动的轉数和轉动力矩关系曲綫以双曲线为基準，因而每款把卷带电动机分成大致部分具有谐振回路的感应电动机。

谐振频率为 50 赫，在静止状态时电动机的轉动力矩最大，随着轉数

就是說，張力臂在這裡起控制磁帶張力的作用。同時，調制和控制重迭，因為張力臂有彈性地使磁帶的一小段發生偏轉。在磁帶張力增大時（譬如通過一個干擾影響），張力臂同樣也向里伸，同時減小電動機電流。用這樣方法能記錄下所希望的磁帶張力曲線。同時用調節抵消一部分外來干擾。由於不需要附加的導柱供帶設備，所以沒造成使用上的困難，相反更容易使用了，因為從外面看去，磁帶同時繞在張力臂和導輪上。——圖三表示調節線路的作用方式。磁帶通過帶有遮光板的張力臂1把光由2送給光用二極管3。光用二極管得到的光越多，電容器與通過整流器10充用也越多。總線的靈敏度和時間常數（帶用容器的電容量）取決於放電電阻6。這套系統在停止曝光後按這一時間常數恢復原來的靜止狀態。電壓電源7的電動勢約為30伏。曝光越強，由於負耐壓升高，用電子管8的靜電阻抗也越大。如果電子管不能直接作為降壓電阻接在電動機前面的話可用交流市用推動卷帶電動機，因此把橋接整流器9安裝在電動機電流回路中把電子管裝在整流器上，按照電子管的靜電阻抗確定整流器連接市用所出現的阻抗。這樣，它就決定了卷帶電動機10的電流和該電動機的轉力矩。從原理上來講可以不用整流器而把二個電子管逆並聯地裝在電動機電流回路中，事實上却有困難，因為這樣的話，整個產生偏壓的線路都必須是兩路，而這兩個管子又沒有共同的陰極電位。根據此，為了更好地利用兩個半波電子管，選用了上述帶整流器的線路。張力臂和遮光板的安置有一定的原則，必須使入射光通過磁帶張力的增大而變強。這樣，設備就能自行調節了。用合適的遮光板能使大帶盤直徑範圍的磁帶張力保持恆等，或使之具有所期望的曲線。通過彈簧11的壓力及電阻6的大小，可以確定這個設備適用的磁帶張力值——由於下面一些不同的原因，採用這個光學方法比較好：首先，

张力臂工作时没有反作用力，也没有耐久磨损。实际上就是保持设备工作不会停止。且大透光板一边弯曲的简单方法对现有的特性有作用。第三用闪光仪代替透光板，能保持张力臂能换成对某些方面很不利的直等精度，而不必改变调节机构。

### 3.2 实际构造和轮流

图四为一个已通过的试验。为了在拉带机构中不产生附加的摩擦声，这个试验完全不用刹车方式。用子管 U 1.8/4 型长的管待当放压与减压或小时，将输出载荷的吸板机流。为了阻止装置中自激振荡，在驱动轴上接一个儿子减速器。刹车压及刹车油由电极供给。细齿带轮。它的拉带机构通过 0.2 秒后，才开始工作。这样就能使带电动机在满载时首先得到一个较大的起动扭矩。而微带在接到驱动放大器上以前，就拉紧了。则首先当主导电动机快速转动时避免了磁带缠结。试验对刹车器  $C_1$  用容积的试验，能保证这装置的稳定性。在粗容过小时，当微带停顿稍有不正常时，微带就变得不稳定。如果设备中使用的碳片的噪音体不很均匀，在微带张力慢慢波动时，而调节开始起作用的话，那么这时的触量是正确的。

为了改善稳定性，把张力臂与阻尼筒相连（图五）。张力臂在脉冲偏转后（如通过微带的结合处），由于非周期运动的衰减，张力臂恢复到它的静止状态。重要的是，这布衰减不会引起有害摩擦，否则的话，调节设备会变得不灵敏、不稳定。

### 3.3 实验结果

用同一个拉带机构，其两个带卷用云机各备有一套上述的调节线路，进行了无数次的试验。试验结果归纳如下：

- 1) 介于卷带微现供带机与主带机之间的微带张力，在直径为 5 毫米到 30.0 毫米的范围内，保持在 8.0 ± 5 克左右。一个盘心直径

为 30 毫米的框架也能放音，此时磁带张力增加到 100 克左右。

2) 橡在磁心直径为 100 毫米上的 1000 米长磁带的末端抖动 0.01%。当橡皮压带的压力减小到原来的一半时（1 到 1.5 千克），抖动的增大也不显著。用这种方式可减小电动机功率，并得到很好的同步。当带速为 3.8 厘米/秒时，抖动为 ±0.04%，把主导电动机的同步幅值（为 3.00 厘米·克到 ±0.0 厘米·克）作为各分。

3) 磁带头与磁带末端的频率特性差别很小，磁带张力没有通过调节的话，在 12 KC 时磁带头与磁带末端的差异可能达到 3 分贝。

4) 启动时间（直至达到可允许的抖动为止）能保持在 0.5 秒。

#### 四、调节线路的其它用途

##### 4.1 电力滑动补偿

用一个由磁带驱动的闪光仪圆盘代替光调，并根据图六的调节线路控制主导电动机而不控制带电动机。这样就能得到上述的直等带速（在这种情况下，主导电动机必须是一个异步电动机）。闪光仪 12 的孔数和直径的规定刚好当带速正常时，能把与电源电压  $U_7$  相同的供电频率的光脉冲送到光用二极管 3。在电源电压为负半周时，光用二极管，借助一个等时间常数的脉冲通电。电容器 5 随继电器充（使阳极对于阴极来说为负），主导电动机减速。相反，如果光用二极管的（光脉冲的）暗的周期与电源电压的负半周重迭，那么不是用容卷充，而是通过电阻 6 改变主导电动机加速。所以使光脉冲的频率与电源  $U_7$  的频率同步，并使它们的相位差等于  $1/4$  周期，用这种方法来取得平衡状态。用这种调节取得的直等带速决定于磁带与闪光轮之间的滑动。如果闪光轮的轴承很轻柔，那么可保持对直等带速的偏差为  $10^{-5}$  左右。带速绝对值的精确度取决于闪光轮直径的精确度与电源  $U_7$  的频率。这样，如果用一个可变频率作为电源电压  $U_7$ ，就有可能在一定范围内来控制

帶速。(圖6)

如果把閃光儀圓盤直接與轉數恒等的傳動軸相連，則上述的調節設備也能作普通運用。

這對於通過帶滑動的聯動裝置間接地由電動機帶動傳動軸的帶動裝置來說具有一定的意義，因為這樣能抑制聯動裝置的滑動。

這樣的調節設備適用於任何其它拉帶機構。這些拉帶機構的傳動轉數必須固定不變(唱機)。當各零件的尺寸適當時(特別是決定調節過程的時間常數的零件)，有可能用這種設備均勻地使傳動軸的擺動，這種擺動是由於做帶盤不圓所引起，或是隨時間而出現的軸承磨損的結果。

#### 4.2 用直流通風推動的拉帶機構調節：

如果把由閃光儀交變光控制的光用二極管串聯不與供電頻率相比較，而把它引入整流器後面，那麼對直流通風機也可運用上節所描述的方法。最根本的區別是，這裡不需要轉動實驗進行比較，而對與傳送速度成比例的光變頻率進行絕對測量，並用對額定頻率的偏差引起調節。這有線路的主要構造如圖七所示。通過光用二極管2，用被閃光儀圓盤1所控制的光來整流，通過諧振回路4的直流通電源3的串流，此諧振回路的諧振頻率高於額定頻率，取諧振特性曲線的牛耳寬處作為額定頻率的工作點。當磁帶為標準速度時，能校正這種額定頻率。如果光變頻率接近于回路4的諧振頻率，那麼這個回路上的串壓升高，管5的柵壓為很大的負值，電動機6得到一個弱串流，以致變成均勻狀態，工作點位於諧振曲線最底的位置，用位計測定這個工作點。為了有很好的帶速恒定，要求諧振回路質量尽可能高。

當然，實際上，更用一個熟知的整頻器線路代替這個簡單的原理線路。

#### 4.3 磁带电动机的反向控制

上述设备允许扩展，即使已使用电动机的转动力矩不仅能在最大值与最小值之间变化，而且还能改变它的方向。这就是说，根据张力臂的位置，转动力矩可以連續地由正的最大值，经过零点到负的最大值。这种可能性如在快速倒带时很重。由于磁架快转时的机械摩擦和空气阻力，当供带盘没有制动力时倒带的纵向引力可能大。如果给供带盘一个与它转动方向相同的转动力矩，那就能均衡不希望有的制动力，并且在倒带速度较高时，也能有恒等的纵向引力。

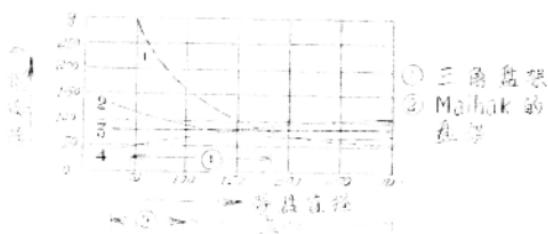
为了这个目的，人们适宜地采用了双相位电动机。电动机的一个相位由市电直接供给，另一个相位位于桥接线圈的中间段。一个自耦变压器的二个相同的绕组全部组成了桥接线圈的第一段。线圈的第二段由二个相互调节的电阻组成，这两个电阻一个是已调节的电子管，另一个是桥接器流器。

图八表示用于已用电动机转向可变的控制线路。用上述方法控制张力臂1，通过光敏2、光敏二极管3和RC分压器4，把小功率8和整流器6串联，并输出一个和电子管5板极电流成比例的电压。这个电压经整流滤波后被送到电子管9的栅极。这样，如果管5的板极电流上升，则管9的板极电流就下降。于是在桥接电路中間段的电动机绕组U-V得到一个电压，此电压随张力臂的位置而定，同时采用以市电电压的同相最大值及异相最大值的一切数据。在这同时，通过相位调整电容器11，用同样的相位关系推动电动机的绕组W-Z。

图八所示的线路，在一个倒带设备中运用得很成功。在此倒带设备中，能在纵向张力小而恒等的情况下，使磁带以较高的速度倒带。

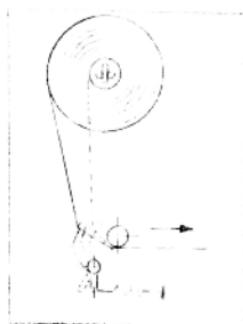
(徐胜亮译自 "Elektronische Rundschau" 1960,

10, 414-421. 郭建华、陆季如、苑淑云 校)

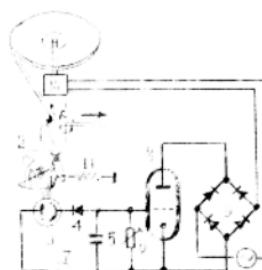


图一 取决于带盘直径的磁带张力

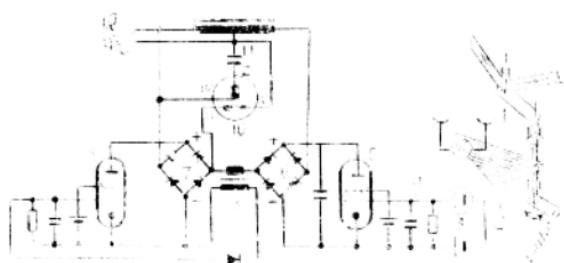
1. 没有调节的。
2. 带调节的。
3. 理想状况(用比例可近似达到)。
4. 用比例可以达到的特殊情况。



图二 决定于带盘直径及磁带张力的控制与调节的磁力臂的精密构造



图三 调节电路的作用方式

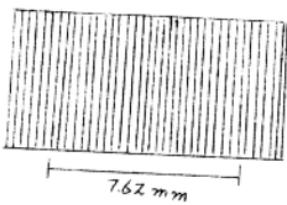


图八. 用于能改变电动机转向的控制设备。

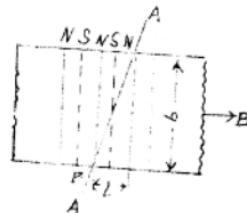
## 二、传动机构

### 2·1 速度、音迹、磁带储存量

对于“操作方便”来说，使机器的传动机构尽量轻的这个要求在演播室机器的设计中几乎不存在。现在，先来确定带速：低带速意味着在一定的带子储存量下具有较长的录音时间，或对于一定录音时间具有较少的带子储存量。而同时，低带速又意味着需要小的传动功率。因此，只需要一个小型的电动机和给这个电动机供电的小的电池组。就采访目的而言，目前按9·53厘米／秒带速可以可靠地达到的上限频率是8千赫到10千赫，这里带速就选为9·5厘米／秒。而对于广播目的，已采用了为这个带速的二分之一或四分之一的带速，此时所能达到的录音质量尚不适宜采访目的。



图一 记录于磁带上的正弦振荡，频率为1000.0赫，带速为76·2厘米／秒。（放大5倍）



图二 放音缝隙与录音缝隙倾斜时的消失角 $\beta$ 。 $A-A$ 是放音缝隙的方位， $B$ —带子移动的方向， $b$ —磁路 $L$ —录音波长 $\lambda \tan \beta = \frac{L}{b}$ 。当频率为10千赫，带速为9·53厘米／秒时， $L = 9.53 \times 10^{-4}$ 厘米。对于全路来说， $b=0.625$ 厘米， $\beta=5'$ ，对于半路来说， $b=0.25$ 毫米， $\beta=13'$

此外，用低倍速可采用多路录音而减少随身携带的磁带数量。众所周知，家庭用磁录音机和口袋磁录音机通常在磁带的两边各2·5毫米上录音，结果在6·25毫米宽带的中间留下1·25毫米非录音区，为的是避免这两段录音相互串音。引人注目的是带子被节约了50%，此外，制造者尚得到了附加的优点，即在制造的精确度方面不像全路录音方面要求的那样高。图1\*示出了以带速为76·2厘米／秒记录1000赫的信号。磁束是变化的南、北极，则在76·2厘米上分推2000个磁束，或者像图1中，在7·62毫米上有20个磁束。假若以9·53厘米／秒带速记录10000赫的声音，大致可出现图2所示的比例。首先，假若磁束严格地垂直于磁带的边缘，而放音缝隙在重放时倾斜5°，于是10000赫的声音就不再放出来了。反过来，假如放音缝隙准确，而录音缝隙倾斜5°，同样也不出现10千赫的声音。磁头必须准确地放置，它对着磁带边缘的误差为5°时，则导柱必须准确得使带子边缘方向垂直于缝隙方向至多偏移5°。用半数工作时，容许误差增加几倍，因为无音角升到了13°。

尽管如此，由于电声之故，仍选择了全路录音，这在纯粹的采访磁录音机中采用的较普遍。

## 2·2 录音的程序

为了得到图1中示出的记录，带子和磁头必须彼此相对地运行。在使用6·25毫米宽的普通带子时，让带子在固定的磁头上运行，这一问题，迄今应用四种具有不同结果的方法。

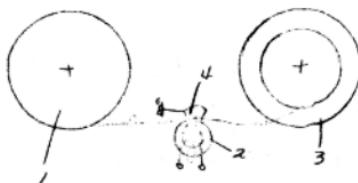
### 2·2·1 主导轮和压带轮之间的运转

这个“经典”方法（图3）实际上是在足够大的压力下无滑动的传动。因此，应主导轮的圆周速度恒定时，带速也恒定。这个带速是否和主导轮圆周速度完全一样，则很难说，因为带子总有一定的厚度。

### 2·23 驱动磁带盘使带子运动(图6)

这种方法的优点是：所需的功率低，传动机构的机械结构简单。然而要求一个很精密的，而且很贵的卷带盒。在此，不能奢望记者装入磁带盒，这种简单的传动机构倒带是非常之麻烦。这种方式在熟练的操作和维护情况下能得到令人满意的結果，例如的R 2 6就是在德意志民主共和国无线广播中迄今用了八年的录音机。

### 2·24 变速驱动(图7)



图七：变速驱动

1：储存盘架； 2：录音头； 3：卷带盘；  
4：将毛毡压紧磁头用的弹簧。

带子被装在弹簧上的毛毡压向磁头，右边的带盘以稳定的速度转动。这里只有与带子相接触的必要磨擦。当右边的带卷直径增加时，带速亦同样增加。当使用不太长的带子，同时，盘芯不要做得过于小，就可使带速的变化保持在一定的范围内，这样，在录音的质量方面就没有多大差别。这种方法的关键性缺点，是带卷可能卷得不圆，结果产生抖动。在钢丝录音机中一般都用这种方法，实际上，也只有这种方法有可能使钢丝走动；各卷钢丝不径向重叠，而且能轴向重叠缠绕，这样速度的增加比用这种方法使带子传动的速度的增加慢得多。

### 2·3 导柱

第2·1节已谈到，带子的带边必须准确地垂直于磁头缝走动。这个准确性通过在临界位置上的导轮（在磁头的前面、中间和后面）是达不到的。这里，必须绝对地使用固定导柱，这在许多机器中，为了阻止被磨损，而用玛瑙做成。为使带子通过导柱不产生磨擦激励的纵向振动，较适宜的方法是仅利用磁带边沿来引导磁带（特殊情况仅接触一个边沿）。这种振荡的危险性在低速时是十分有限的。

此外，还要求，带子在整个磁头缝宽的工作面上与磁头紧贴（没有跳动）。对此有两种可能性：一种是用一个足够的张力和一个小的磁头包角使带子贴紧，一种是用一个小毛毡把带子压向磁头。第一种方法一般用在广播室机器中，第二种方法用于家庭用录音机中。在这两种情况下磁头与带子之间产生的磨擦，其值主要决定于带子表面的情况。为了克服这一磨擦需要一个拉力，该拉力在第一种情况下便加在原始的张力中，给电动机一个附加负载；在第二种情况时只有一个单一的电动机负载，此负载对于机器的运转来说，在理论上是绝对必要的。因此，按照第二种方法，录音机只需要一个特别小的电动机功率就夠用了（Magnetette）。在R 2 0录音机中给带子一个固定的基本张力，因此，这样，表面磨擦变化使得电动机负载的变化就不那样厉害，以致使带速发生变化。

### 2·4 带盘的驱动

与广播室机器相反，在采访录音机中可以放弃使磁带快速向前转的装置。倘要机器有放音的可能（一般的采访录音机都可放音，但R 2 6例外）自然也应有倒带的可能性。在发条式录音机中，自然而然地应用了手摇倒带装置，R 2 0也装有这种装置，这是一种比较合适的方法。倒带通过一齿桿与一自由活动的齒輪来动作。一盘250

米的磁带，用此装置可不費力地在 4 0 - 6 0 秒內倒完。曾用一个电动机传动作了多次試驗，表明了机械損耗并非不重要。假如人們不愿意用主导电动机进行倒带的話，可用一个便宜的玩具小电动机倒带便可以达到使结构很輕，简单可靠。此外，这种方式还被用在“*Magnette*”和“*Perfectone*”录音机中。在 R 8 5 中的电动机如此之大和有力，以致附加一些負荷沒有問題。苏联的“記者-2”型磁录音机也是用主导电动机倒带。倒带电动机的效率要求不很临界，因为倒带需要的功率是短时间的。

在录音和放音时，首先必須在供带盘上加一制动力。其大小应使盘不因由于某些振动而自由轉动，以及使带子松弛。对于不需要特別張力的录音机，这样也就夠用了，按第 2 · 3 节所述的張力是必須的，这个張力在采访磁录音机中是由磨擦制动产生（同广播室磁录音机用电动机制动不一样）。因为当制动矩恒定，供带盘儲存带子減少时，張力大大增加，通常是用彈性导桿調整磁帶張力（在 R 2 0 中也这样），該导桿隨增大的張力而偏斜，此时供带制动器松弛。

卷带方面需要的措施問題不大，可以作到。在 R 2 0 中主导輪經過彈性的 *Stahipeese* 直接推動滑动离合器，离合器很松，带子在微不足道地拉力下，仍然卷得很好。除开 R 2 6 例外，所有录音机都采取类似的做法，主导輪直接驅动卷带盘，这时带子的傳动和卷带同时进行。

## 2 · 5 电动机

### 2 · 5 1 必要的最低功率

理論上的最低功率是通过克服带子在磁头上磨擦所需要的力来确定。需要的張力可根据带子与磁头的性质而定，一般在 1 0 克和 3 0 克之間，象第 2 · 3 节所述，使带子貼紧磁头所需的預加張力按經驗