

高等学校教学用书



振动理論

ZHENDONG LILUN

下册

II. M. 巴巴科夫著

蔡承文 等譯

人民教育出版社

52.2/
3
2

高等学校教学用书



振動理論論

ZHENDONG LILUN

下册

И. М. Барков

蔡承文等譯

— 1 —

人民 1963年 出 版 社



本书系按苏联技术理论书籍出版社(Гостехиздат)出版的
И. М. 巴巴科夫(И. М. Бабаков)著“振动理論”(Теория колебаний)一书 1958 年版译出的。原书经苏联高等教育部审定为
高等工业学校用教学参考书。

中譯本分为上下两册。下册內容包括原书的中篇“无限多
自由度的綫性系統”及下篇“运动稳定性与非綫性振动”。

本册由浙江大学力学教研组蔡承文等翻譯，分工如下：第九
章——王行新，第十章——吳愛蓮，第十一章——黃純明，第十二
章——洪嘉智，第十三章——庄表中，第十四、十七章——蔡
承文，第十五章——胡琦，第十六章——費學博；并由蔡承文负责
校訂。

在本册付印前，曾請北京大学丁中一和黃琳同志将著者及
譯者所編的原书勘誤表对照原书內容进行校核，最后再由譯者
在譯稿上作了相应的訂正。

振 动 理 論

下 册

H. M. 巴巴科夫著

蔡承文 等譯

北京市书刊出版业营业登记证字第 2 号

人民教育出版社出版(北京景山东街)

民族印刷厂印装

新华书店 北京发行所发行

各地新华书店經售

统一书号 K13010 · 1088 开本 850×1108 1/32 印张 13 1/2
字数 340,000 印数 0001—4,000 定价(6)元 1.30
1983年3月第1版 1983年3月北京第1次印刷

下冊目錄

中篇 无限多自由度的綫性系統

第九章 弹性杆微振动的普遍性质	265
1. 線性叠加原理和直杆微振动的积分方程	265
2. 直杆的自由振动	269
3. 直杆固有振动型式的性质	272
4. 直杆自由振动积分方程通解的形式	279
5. 直杆的受迫振动	282
第十章 直杆的纵向振动和扭转振动	289
1. 杆的纵向振动微分方程	289
2. 杆的具有线性阻力的自由振动	298
3. 带有边的振动型式方程	300
第十一章 直杆的横向振动	313
1. 基本假定和直杆横向振动方程的推导	313
2. 边界条件和初始条件	316
3. 杆的固有振动型式和确定固有振动型式的函数	317
4. 其他一些基本問題	321
5. 带有边的振动型式方程	333
6. 均匀杆的横向受迫振动	337
7. 谱影响系数	341
8. 装有轉盤的直軸的臨界轉速	349
9. 短彈形式的初参数法	352
10. 具有非彈性內阻力的直杆的横向振动	354
第十二章 变截面直杆振动的近似计算法	364
1. 总的說明	364
2. 变分法	364
3. 里茨法	370
4. 雷蒙法	378
5. E. E. 加摩尔金法	396
6. 关于用变分法計算基本频率的误差的估計	404
7. 受迫振动	408

8. 振动型式的逐次近似法(叠加法).....	110
9. 基础函数的改善.....	118
第十三章 板的横向振动.....	120
1. 基本假定和公式.....	120
2. 板的势能和动能.....	122
3. 板的横向振动的变分方程.....	124
4. 板的横向振动型式的微分方程和边界条件.....	129
5. 板的固有振动型式的若干性质.....	131
6. 计算板的横向振动固有形式和固有频率的近似方法(威氏法和加摩尔 令法).....	136
7. 圆板的横向振动方程.....	146
8. 均匀圆板的振动型式.....	149
9. 汽轮机转盘的轴向振动.....	158
10. 肯贝尔对转盘轴向振动的实验研究.....	166
11. 转盘的临界轉速.....	169

下篇 运动稳定性与非线性振动

第十四章 运动稳定性普遍理论的引论.....	471
1. 初步说明.....	471
2. 系统平衡状态稳定性的定义.....	475
3. 关于应用 A. M. 利亚普诺夫第二方法来研究自治系统平衡状态稳定性 的若干说明.....	477
4. 关于具有无穷小上限的函数.....	482
5. 两个变量的第一类利亚普诺夫函数性质的几何解释.....	483
6. 系统平衡状态稳定性的定理.....	485
7. 保守系统平衡稳定性的拉格朗日-简里克雷定理.....	487
8. 运动稳定性定的定义.....	491
9. 相对坐标中的被扰动运动方程.....	494
10. 第二类利亚普诺夫函数.....	496
11. 非恒定运动稳定性的利亚普诺夫定理.....	501
12. 渐近稳定性的利亚普诺夫定理.....	503
13. 关于具有循环坐标的系统的确定运动的稳定性(劳斯定理).....	509
14. 运动不稳定性的利亚普诺夫定理.....	516
第十五章 按第一次近似的稳定性.....	519
1. 初步说明.....	519
2. 第一次近似方程的正则形式.....	520
3. 特征方程有重根的情况.....	522

4. 单自由度系統.....	526
5. 按第一次近似判断稳定性的利亚普諾夫定理.....	534
6. 按第一次近似判断不稳定的利亚普諾夫定理.....	540
7. 特征方程諸根有負實部的准则.....	545
8. 科希指标和有理分式的指标計算.....	545
9. 劳恩准则.....	550
10. 胡尔維茨准则.....	556
11. 扰动性的耗散力和迴轉儀力对线性化系統平衡稳定性的影响.....	559
第十六章 最简单的非线性系統.....	568
1. 非线性系統.....	568
2. 等倾线法.....	573
3. 单自由度非线性保守系統.....	574
4. 非线性保守系統的周期运动.....	582
5. 耗散系統.....	592
6. 相轨迹的利昂納特作图法.....	595
7. 自振系統.....	604
第十七章 非线性力学的若干普遍方法.....	617
1. 初步說明.....	617
2. 普安卡雷定理(受迫振动情况).....	618
3. 普安卡雷定理(准线性自治系統的自由振动情况).....	630
4. A. H. 克雷洛夫法.....	638
5. 范·德·波耳法.....	643
6. 极限环的稳定性.....	652
7. H. M. 克雷洛夫-H. H. 博果柳博夫法.....	654
8. A. M. 利亚普諾夫系統.....	657
9. 非线性系統的受迫振动(均化法).....	662
10. 非线性系統的受迫振动(B. Г. 加廖尔金法).....	666
11. 周期系数线性方程和非线性系統的周期解的稳定性問題.....	674
12. 周期解的稳定性.....	678
附 录	687
表 1. 函数 $\cos\alpha, \sin\alpha, \operatorname{ch}\alpha, \operatorname{sh}\alpha$ 和 A. H. 克雷洛夫函数	
$S(\alpha) = \frac{1}{2}(\cos\alpha + \operatorname{ch}\alpha), T(\alpha) = \frac{1}{2}(\sin\alpha + \operatorname{sh}\alpha),$	
$U(\alpha) = \frac{1}{2}(\operatorname{ch}\alpha - \cos\alpha), V(\alpha) = \frac{1}{2}(\operatorname{sh}\alpha - \sin\alpha).$	
(宗量 α 的值自 0 至 5 弧度).....	687

表 2. 梁函数

$$X_i = \sin \frac{\lambda_i x}{l} + A_i \cos \frac{\lambda_i x}{l} + B_i \sinh \frac{\lambda_i x}{l} + C_i \cosh \frac{\lambda_i x}{l}$$

中参数 λ_i 和系数 A_i, B_i, C_i 的值 698

表 3. 計算中遇到的若干积分的数值 700

表 4. 計算中遇到的若干三角公式 701

中篇 无限多自由度的綫性系統

第九章 弹性杆微振动的普遍性质

1. 線性疊加原理和直杆微振动的积分方程 直杆在其彈性穩定平衡位置附近作微小的纵向振动、扭轉振动或横向振动时，是一种最简单的无限多自由度系統。通常假設，在平衡状态下，这种系統的横截面重心处在同一直線（系統的“軸綫”）上，并假設系統的单位长度质量、剛度或柔度以及外載荷的密度，都是一个坐标 x 的連續函数或分段連續函数。 x 是从軸綫上选定的原点算起的距离。同时假設杆的横截面在以后将考察的一切变形下，仍保持为平面^①，并且軸綫上各点或杆上对应于这些点的各横截面，因振动时的外載荷作用于杆上而产生的位移，由坐标 x 和时间 t 这两个变量的一个函数 $y(x, t)$ 的值單值地确定。

根据杆的变形形式不同，这个函数表示不同的量。当杆作纵向振动时，这个函数表示杆截面的纵向位移；当杆作扭轉振动时，表示轉角；最后，当杆作横向振动时，则表示截面重心的横向位移。可見，横向振动是假設在同一平面內发生的。

最后，因为只限于考察所謂微振动，我們將認為，振动时发生的恢复力不会超出比例极限，所以，确定直杆变形的量是恢复力的綫性函数。

这种振动称为綫性振动，而作綫性振动的系統称为綫性系統。可以依据作用于系統的广义力，而作出系統变形的所謂源形

① 在扭轉振动的情况下，只有对于圓截面杆才是正确的。

表达式，这是线性系统的最重要性质。这个性质是建立线性振动普遍理论的出发点。

为了说明这种表达式的意义，首先考察系统受密度为 $q(x)$ 的分布载荷而产生的静力变形 $y(x)$ （例如，因杆的自重而产生的静力挠度）。设有单位广义力作用在杆上横坐标为 s 的一点上，则横坐标为 x 的截面将产生一定的位移。我们用 $\bar{K}(x, s)$ 来表示这个位移^①。 $\bar{K}(x, s)$ 是坐标 x 和 s 的函数，这函数沿杆的全长 l 都是一定的，在区域 $0 \leq x \leq l, 0 \leq s \leq l$ 内是有限的并且连续的。此外，它还具有为了证明以后必须对它实行的运算为合理所需的一切性质。这个函数是我们有限多个自由度换用系统的振动理论中遇到过的影响系数的推广，因而称为杆的影响函数。

像影响系数一样，函数 $\bar{K}(x, s)$ 对于坐标 x 和 s 具有对称性质：

$$\bar{K}(x, s) = \bar{K}(s, x). \quad (9.1)$$

这是位移互易定律的表达式。根据位移互易定律，因截面 s 上作用有单位力而使截面 x 产生的位移，等于因截面 x 上作用着单位力而使截面 s 产生的位移。其他某些与弹性系统的线性变形有关的量，也具有这种互易性^②。

利用影响函数 $\bar{K}(x, s)$ ，因密度为 $q(s)$ 的载荷而引起在点 x 的静力位移 $y(x)$ ，可以表示成如下积分表达式：

$$y(x) = \int_0^l \bar{K}(x, s) q(s) ds. \quad (9.2)$$

函数 $y(x)$ 的这种表达式，就称为源形表达式。

变形的源形表达式(9.2)，是弹性系统变形的线性叠加原理的

^① 这里和以后，位移可以表示杆的挠度、纵向位移或转角。

^② Стретт Дж. (Лорд Рэлей), Теория звука (声的理論), 卷 I, Гостехиздат, 1955.

表达式之一。根据线性叠加原理，因分布载荷而在点 s 产生的位移，可以当作因载荷

$$q(s)ds$$

作用在杆的元素 ds 上而产生的微分位移的线性和。从这个观点来看，方程(9.2)是胡克定律对无限多自由度系统的推广。对于有限多 n 自由度系统，公式(2.14)是胡克定律的表达式：

$$y_i = \sum_{k=1}^n a_{ik} P_k \quad (i = 1, 2, \dots, n),$$

式中 P_k 是集中力， a_{ik} 是静力影响系数。这样看来，线性叠加原理和变形 $y(x)$ 表作源形表达式的可能性，乃是方程(9.2)所描写线性系统的同一基本性质的两个等效的说法。因而，在线性变形的范围内，弹性系统影响函数的存在，与系统的由线性叠加原理表示的基本性质有不可分割的联系。

假如，除了分布载荷以外，还有集中力 P_i ($i = 1, 2, \dots, k$) 作用在杆的某些截面 x_i ($i = 1, 2, \dots, k$) 上，那末在任意点 x 的变形将表示为和式：

$$y(x) = \int_0^l \bar{K}(x, s) q(s) ds + \sum_{i=1}^k P_i \bar{K}(x, x_i). \quad (9.3)$$

利用达朗伯原理，便可从方程(9.2)和(9.3)得到直杆微振动的积分方程。设有与时间有关的载荷作用在杆上，我们用 $q(s, t)$ 来表示载荷的密度。在此情况下，杆的任意截面 x 上的变形，也将与时间有关，因而，将由某个两变量的函数 $y(v, t)$ 来确定。假如在载荷 $q(s, t)$ 之外，再附加杆的微段质量的惯性力或惯性力矩，那末，根据达朗伯原理，可以把这种变形看作是静力变形。如果 $m(s)$ 是杆的单位长度的质量或转动惯量，那末在杆上某点 s 的长度元素 ds 的惯性力将等于

$$-m(s) \frac{\partial^2 y(s, t)}{\partial t^2} ds.$$

假如在方程(9.2)中, 把 $q(s)ds$ 换成

$$[q(s, t) - m(s) \frac{\partial^2 y(s, t)}{\partial t^2}] ds,$$

并把 $y(x)$ 写成 $y(x, t)$, 我们将得到杆的振动方程:

$$\begin{aligned} y(x, t) = & - \int_0^l \bar{K}(x, s) \frac{\partial^2 y(s, t)}{\partial t^2} m(s) ds + \\ & + \int_0^l \bar{K}(x, s) q(s, t) ds. \end{aligned} \quad (9.4)$$

直杆微振动的积分方程(准确地说是积分-微分方程)就是这样。

当没有外载荷时, 也即 $q(s, t) \equiv 0$ 时, 系统作自由振动。从(9.4)式可以看出, 如下方程就是自由振动的积分方程:

$$y(x, t) = - \int_0^l \bar{K}(x, s) \frac{\partial^2 y(s, t)}{\partial t^2} m(s) ds. \quad (9.5)$$

不论杆的振动是什么类型(纵向振动、扭转振动和横向振动), 在杆的任何固定条件下, 所得方程(9.5)以及方程(9.4)都具有相同的形式。这一事实就是这两个方程的最美妙的性质之一。对于不同类型振动和不同固定条件, 只有影响函数 $\bar{K}(x, s)$ 将具有不同解析表达式。在最简单情况下, 这些解析表达式可以根据材料力学公式列出。方程(9.5)的形式不随振动类型的不同和固定条件(或边界条件)的不同而变, 这一事实表示出线性系统微振动的物理本质有其统一性。这种统一性决定了线性系统中存在着普遍的性质, 并且证实了建立线性系统振动的普遍理论是可能而且适宜的。这种普遍理论中, 与用方程(9.5)或(9.4)来描写振动密切相关的许多原理, 可以作为具有对称核的积分方程的数学理论中一些著名定理的说明。这样看来, 这部分积分方程理论特别适合于

阐明在不同类型振动中所具有的共同性质。此外还应指出，如果注意一下用积分方程法进行计算的可能性，那末这种方法的实用价值是不大的。在这方面，积分方程法要比微分方程法差得多。

2. 直杆的自由振动 直杆的自由振动积分方程

$$y(x, t) = - \int_0^l \bar{K}(x, s) m(s) \frac{\partial^2 y(s, t)}{\partial t^2} ds, \quad (9.6)$$

可以看作是有 n 个未知量的一组 n 个线性微分方程，在 n 无限增加时的极限情况。假如把积分区间 $(0, l)$ 分成 n 段，用 n 项有限和代替积分式，并认为对于与区间分点相对应的 n 个离散值 x 来说，等式(9.6)能精确地满足，那末我们就会得到这样的方程组。我们用 y_i ($i = 1, 2, \dots, n$) 来表示函数 $y(x, t)$ 在这些分点上的值，并用 a_{ik} 和 \dot{m}_k 来表示函数 $\bar{K}(x, s)$ 和 $m(s)$ 的对应值，经上述置换后，将有：

$$y_i = - \sum_{k=1}^n a_{ik} \dot{m}_k \dot{y}_k \quad (i = 1, 2, \dots, n). \quad (9.7)$$

方程组(9.7)与方程组(2.42)没有不同。那时，方程组(2.42)是对于有 n 个集中质量的换用轴的横向振动而列出的。当 n 趋向于无穷大，而分割杆所得的各段趋向于零时， y_i 的离散和变成連續和，而方程(9.7)就变成方程(9.6)。这样看来，方程(9.6)相当于描写无限多自由度系统微振动的一组无限个线性方程。积分方程(9.6)的这种理解，就是建立积分方程解的著名弗列德霍姆法，或无限行列式法^①的基础。也可以利用它来发现连续系统微振动的

① Виарда Г., Интегральные уравнения(积分方程), 1933, 第5章(关于积分方程的理论也可参阅：斯米尔诺夫，高等数学教程，第4卷，第1分册，陈传璋译，高等教育出版社，1958，第1章；彼得罗夫斯基，积分方程论讲义，胡祖炽译，高等教育出版社，1954；米哈林，积分方程及其应用，陈等瑞、白鹤诚译，商务印书馆，1955。——译者)。

某些性质，只要用极限过程的方法，把有限多自由度系统振动的已知性质推广到连续系统就行了^①。

大家知道， n 自由度线性系统的方程(9.7)的最简单周期解，具有形式

$$y_{si} = u_{si} \sin(p_s t + \sigma_s), \quad (9.8)$$

式中 u_{si} ($i = 1, 2, \dots, n$) 是各集中质量的振幅偏移的集合（第 s 阶振动型式），而 p_s 是系统的第 s 阶固有频率。解(9.8)对应于系统的一个主振动，也就是第 s 阶主振动，同时，主振动的数目，以及系统的固有频率数目，至少在像以前所考察的那种非奇异情况下，等于系统的自由度数目。

遵循积分方程(9.6)与线性方程组(9.7)之间的上述类比关系，我们将寻求方程(9.6)的如下形式的最简单周期解：

$$y(x, t) = \bar{\varphi}(x) \sin(pt + a). \quad (9.9)$$

这里 $\bar{\varphi}(x)$ 确定了杆轴线上各点离开其平衡位置的振幅偏移（或杆截面的位移）的连续集合。因此，把函数 $\bar{\varphi}(x)$ 称为杆的振幅函数或振动型式。在离散系统中，振幅函数简并成集中质量的 n 个振幅偏移的有限集合。

把(9.9)式代入方程(9.6)后，我们将得到振动型式的积分方程

$$\bar{\varphi}(x) = p^2 \int_0^l \bar{K}(x, s) m(s) \bar{\varphi}(s) ds. \quad (9.10)$$

从积分方程理论可以知道，并非对于任意 p^2 值，齐次方程(9.10)都能有非平凡解。非零解 $\bar{\varphi}(x)$ 能存在的那些 p^2 值称为函数 $\bar{K}(x, s) m(s)$ 的固有值，而固有值的平方根就是所考察系统的固

^① 拉格朗日所建立的弦线振动方程的推导，就是根据这种极限过程。参阅：Лагранж, Аналитическая механика(分析力学)，卷1，第6篇，§IV，Гостехиздат, 1930。

有振动频率。我们将把对应于固有频率的函数 $\bar{\varphi}(x)$, 称为系统的固有振动型式。因此, 方程 (9.6) 的形如 (9.9) 的周期解, 由积分方程 (9.10) 的固有值和固有函数^①来确定。

把方程 (9.10) 重写成如下形式:

$$\bar{\varphi}(x) = \int_0^l \bar{K}(x, s) p^2 m(s) \bar{\varphi}(s) ds,$$

并把它与杆因受分布载荷 $q(s)$ 而产生的静力变形方程

$$y(x) = \int_0^l \bar{K}(x, s) q(s) ds \quad (9.11)$$

作比较, 我们就可断定, 可以将固有型式 $\bar{\varphi}(x)$ 看作是杆因受载荷 $p^2 m(s) \bar{\varphi}(s)$

而产生的静力变形型式。我们将把这种载荷称为固有载荷。

利用代换

$$\varphi(x) = \bar{\varphi}(x) \sqrt{m(x)}, \quad (9.12)$$

就容易使具有不对称核

$$\bar{K}(x, s)m(s)$$

的方程 (9.11) 对称化, 也就是说, 把它转换成具有对称核的方程。

事实上, 若将 (9.12) 式代入方程 (9.11), 并假定

$$K(x, s) = \bar{K}(x, s) \sqrt{m(x)m(s)},$$

我们就会得到:

$$\varphi(x) = p^2 \int_0^l K(x, s) \varphi(s) ds, \quad (9.13)$$

现在式中

$$K(x, s) = K(s, x).$$

因此, 固有型式 $\varphi(x)$, 是具有对称核的齐次积分方程的基本

^① 也称“特征值”和“特征函数”。——译者

函数，而固有频率的平方则是核 $K(x, s)$ 的固有值。

从积分方程的普遍理论可以知道，对称核的各固有值组成离散的无限集合。按增加的次序编号，这些固有值随其次序编号而增长到无穷大。我们将假定，每一个固有值都有一个固有型式与它对应。这些固有型式组成所谓“完全解组”。

3. 直杆固有振动型式的性质 固有型式的某些性质，不必解出方程(9.13)就可发现。

固有型式的正交性定理和表示成源形表达式之任意振动型式可按固有型式展开的定理，这两个定理所表示的性质是振动理论中特别重要的两种性质。这些定理是有限自由度系统固有型式的已知性质对无限自由度系统的推广。

固有型式的正交性定理 我们用 $\varphi_i(x)$ 来表示与固有频率 p_i 相对应的固有型式；用 $\varphi_k(x)$ 表示与频率 p_k 相对应的固有型式，因此，

$$\varphi_i(x) = p_i^2 \int_0^l K(x, s) \varphi_i(s) ds,$$

$$\varphi_k(x) = p_k^2 \int_0^l K(x, s) \varphi_k(s) ds.$$

把第一式乘上 $\frac{\varphi_k(x)}{p_i^2}$ ，第二式乘上 $\frac{\varphi_i(x)}{p_k^2}$ 。在 0 到 l 的范围内对 x 积分后，将得到：

$$\frac{1}{p_i^2} \int_0^l \varphi_i(x) \varphi_k(x) dx = \iint_0^l K(x, s) \varphi_i(s) \varphi_k(x) dx ds,$$

$$\frac{1}{p_k^2} \int_0^l \varphi_i(x) \varphi_k(x) dx = \iint_0^l K(x, s) \varphi_i(x) \varphi_k(s) dx ds.$$

由于影响函数 $K(x, s)$ 的对称性，右边的两个二重积分彼此相等。

因而

$$\left(\frac{1}{p_i^2} - \frac{1}{p_k^2} \right) \int_0^l \varphi_i(x) \varphi_k(x) dx = 0.$$

因此, 假如 $p_i \neq p_k$, 则

$$\int_0^l \varphi_i(x) \varphi_k(x) dx = 0. \quad (9.14)$$

这个等式表示了已对称化的固有型式的正交性定理。

由于方程(9.13)是齐次的, 固有型式只能确定到任意常量因子。这个因子可以选得能使

$$\int_0^l \varphi_i^2(x) dx = 1. \quad (9.15)$$

满足上面等式的型式称标准型式^①。如果转而考察未对称化的型式 $\bar{\varphi}_i(x)$, 若注意到关系式

$$\varphi_i(x) = \bar{\varphi}_i(x) \sqrt{m(x)},$$

则对于这种型式, 正交性条件和标准性条件(或正交标准性条件)具有形式:

$$\int_0^l m(x) \bar{\varphi}_i(x) \bar{\varphi}_k(x) dx = \begin{cases} 0, & \text{当 } i \neq k, \\ 1, & \text{当 } i = k. \end{cases} \quad (9.16)$$

写成这种形式的正交性条件, 可以看作是以下事实的表达式: 固有载荷在与它正交的固有型式所确定位移上所作的功等于零。但是正交性条件还可以有别的解释。也可以把它看作是线性系统固有振动的能量守恒定律的特殊表达式, 也就是说, 把它看作是如下事实的表达式: 两个固有振动叠加所得振动的能量, 等于每个振动各自所有能量的总和。我们来考察振动杆的动能。

① 也称“规一型式”。——译者

$$T = \frac{1}{2} \int_0^l m(s) \left[\frac{\partial y(s, t)}{\partial t} \right]^2 ds. \quad (9.17)$$

当系统作第 i 阶主振动时，则有

$$y_i(x, t) = \bar{\varphi}_i(x) \sin(p_i t + \alpha_i),$$

因而这个振动的动能为

$$T_i = \frac{1}{2} p_i^2 \cos^2(p_i t + \alpha_i) \int_0^l m(s) \bar{\varphi}_i^2(s) ds.$$

第 i 阶主振动的极大动能为

$$T_{i\max} = \frac{1}{2} p_i^2 \int_0^l m(s) \bar{\varphi}_i^2(s) ds. \quad (9.18)$$

在第 i 阶振动上，叠加以第 k 阶主振动：

$$y_k(x, t) = \bar{\varphi}_k(x) \sin(p_k t + \alpha_k),$$

其动能为

$$T_k = \frac{1}{2} p_k^2 \cos^2(p_k t + \alpha_k) \int_0^l m(s) \bar{\varphi}_k^2(s) ds.$$

这时，合成振动

$$y(x, t) = \bar{\varphi}_i(x) \sin(p_i t + \alpha_i) + \bar{\varphi}_k(x) \sin(p_k t + \alpha_k),$$

将具有动能

$$T = \frac{1}{2} \int_0^l m(s) [p_i^2 \bar{\varphi}_i^2(s) \cos^2(p_i t + \alpha_i) + p_k^2 \bar{\varphi}_k^2(s) \cos^2(p_k t + \alpha_k) + 2 p_i p_k \bar{\varphi}_i(s) \bar{\varphi}_k(s) \cos(p_i t + \alpha_i) \cos(p_k t + \alpha_k)] ds,$$

或

$$T = T_i + T_k + p_i p_k \cos(p_i t + \alpha_i) \cos(p_k t + \alpha_k) \int_0^l m(s) \bar{\varphi}_i(s) \bar{\varphi}_k(s) ds.$$

只有在条件