

# 振 动 理 论

复旦大学数学系 编著

上海科学 技术出版社

# 振 动 理 論

(試用本)

復旦大學數學系 編著

上海科學技術出版社

## 內容 提 要

本書系復旦大學數學系力學專業革新教材之一，內容包括單自由度的線性振動、有限自由度的線性振動、單自由度非線性振動的定性方法和分析方法等。本書可作綜合性大學力學專業振動理論課程的教材，講授 33 學時，亦可作高等院校有關專業

## 振動理論

(試用本)

復旦大學數學系 編著

\*

上海科學技術出版社出版

(上海鴻金二路 450 号)

上海市書刊出版業營業許可證出 093 號

新华书店上海发行所发行 各地新华书店經售

上海大众文化印刷厂印刷

\*

开本 850×1168 1/32 印張 4 20/32 字数 108,000

1980年9月第1版 1980年9月第1次印刷

印数 1—6 000

统一书号：18119·390

定 价 (十) 0.54 元

## 編輯說明

我們受到全國持續躍進的大好形勢的鼓舞和推動，積極應對了黨的號召，在兩年來教育大革命已經取得偉大成績的基礎上，掀起了一个聲勢浩大的教學改革的群眾運動。通過這個運動，我們揭露了現在教學體系、教學內容和教學方法上陳舊落後的狀況，抓住訂方案、編大綱、寫教材、搞試驗等重要環節，試圖建立一套以馬克思列寧主義、毛澤東思想為指導的，反映現代科學發展水平的，理論聯繫實際的新的教學體系和內容，以及與之相適應的教學方法，使培養人才的工作更好地貫徹黨的社會主義建設總路線的精神。

作為這種探索和嘗試，我們對1958年新建的力學專業，採取師生結合的方法，編出了一套可供綜合大學力學專業試用的力學基礎課程教材，包括：流体力學、固体力學、一般力學、振動理論。其中一般力學是和數學專業合用的，故列入數學專業革新教材。

我們力圖使這套教材能具有以下幾個特點：

一、在選材上力圖體現為社會主義建設服務和反映現代科學發展水平的要求，因此增加了與當前生產實際有密切關係的內容，並介紹了現代科學的一些新發展，而對原有的內容在不影響基本理論的前提下作了精簡和壓縮。

二、在處理上，為了加強統一性，我們把原來計劃中的六門課程合併為三門，這樣就可以使原來關係密切的課程，如材料力學與彈、塑性力學，流体力學與氣體動力學，理論力學與振動理論相輔相成地組成一個整體，同時也便於安排一些新內容。在編寫過程

中我們還注意到力學課程與數學課程的統一安排。

### 三、在闡述上我們努力貫徹實踐——理論——實踐的原則。

徹底實現教學改革，建立起一套符合多快好省方針的教材是一個艱巨的任務，需要一個較長的時間來摸索。這一次編寫的教材只是一個開始。由於編寫教材的同志原來都是學數學的，既受到思想水平和科學水平的限制，又缺乏較充分的實踐經驗，因此不論在處理方法上或者是內容的科學性上，特別是在理論聯繫實際方面，都會有不少缺點與錯誤，懇切地希望同志們批評和指正。

同濟大學、交通大學、上海力學研究所和本校物理系，在這次編寫教材中給予我們很大幫助，上海科學技術出版社與華東書局上海印刷廠對這套教材的迅速出版，給了極大的支持，我們在這裡表示衷心的感謝。

復旦大學數學系

1960年5月

## 序

本书是“一般力学”教材的补充，专供力学专业应用。为了更合理地安排材料，故将相平面等概念放在常微分方程課中讲授，彈性体振动的部分也不在此論述。

振动理論有着极其广泛的应用。在工程和产品設計时，設計者对振动引起的載荷无不給予极大的重視。例如，在制造大功率汽輪发电机时，就要研究解决扭轉长翼片的振动和架构式汽輪机組基座的振动問題；在制造高质量磨床时，必須解决磨床消振問題；此外，在国防建設中也有許多振动問題，振动理論并已应用到粒子加速器、火箭等尖端科学技术方面。

振动理論和自动調節理論是相互依賴、相互促进的，它們都来自生产实际；随着生产自动化的发展，振动理論将有更新的內容。

鉴于上述原因，我們在力学专业中設置了这門課程。我們認為：在振动理論的选材方面，應該适当增加現代化的內容，因此提高了非綫性振动部分的比重；此外，在內容上，我們力求联系实际，但由于缺乏經驗，做得还是不够滿意的。

本书編写过程中，我們曾得到同济大学工程力学教研組教師特別是朱照宣同志大力協助，并提出宝贵意見，謹此致謝。

由于我們的水平限制，本书一定存在着缺点和錯誤，望有关同志和讀者指正。

复旦大学数学系振动理論编写小組

1960年5月

# 目 录

## 序

緒論	1
第一章 单自由度系統的綫性振动	3
§ 1 線性振动的概念	3
§ 2 在干扰力作用下的强迫振动	8
§ 3 消振原理介紹	15
第二章 有限自由度系統的綫性振动	18
§ 1 振动的微分方程	18
§ 2 主坐标与频率方程	23
§ 3 关于固有频率和固有振型的一些性质	33
§ 4 有阻尼的多自由度系統的振动	35
§ 5 有限自由度系統的强迫振动	36
§ 6 計算最低频率(第一固有频率)的逐次逼近法	39
§ 7 能量法(瑞萊法)	44
§ 8 无限自由度綫性系統的簡化	48
第三章 非綫性振动的定性方法	53
§ 1 保守系統	53
§ 2 散逸系統	67
§ 3 自振系統	77
§ 4 强迫振动	93
§ 5 参数振动	98
第四章 非綫性振动的分析方法	106

## 緒論

所謂振动，就是在运动过程中表示运动特征的某些物理量时而增大、时而减小地反复变化的一种运动。它广泛地存在于各种形式的物质运动中。例如在机械运动中有机器轉軸的振动、飞机机翼的颤振、天体的周期运动等等；在物理运动中有电磁振蕩、原子核中的运动、光学中的振动、火箭燃燒室中的压力变化等等；甚至在化学运动中（如化学反应中的平衡）、生物运动中（如两族生物的共存、人体神經系統中的目的震顫等）也普遍地存在着振动現象。

毛主席教导我們：“感性的认识是属于事物之片面的、現象的、外部联系的东西，論理的认识則推进了一大步，到达了事物的全体的、本质的、内部联系的东西，……”<sup>①</sup>振动理論就是用統一的观点来研究各种物质运动形式中的振动現象，从而深入振动現象本质的一門学科。在本課程中主要是研究机械运动中的振动，同时也談到了电学中的一些振动問題。

人类早就认识并利用了振动現象。在东汉时（公元 132 年），我国便有了世界上最早的地震仪——張衡的候风地动仪。

振动理論的发展和其他自然科学一样，紧紧地依賴于生产力的发展。有限自由度的綫性振动理論，是在 18 世紀发展和完整起来的。由于工业技术的需要，特別是无线电技术的需要，綫性振动理論已經不足以說明这些技术中存在的某些振动現象，因此就促

① 實踐論。毛泽东选集第一卷，人民出版社 1951 年 12 月第三版，第 285 頁。

进了更一般的非綫性振动理論的发展。在这方面，除了 19 世紀末龐卡萊 (H. Poincaré) 和李雅普諾夫 (A. M. Ляпунов) 等人有研究外，主要是 1930 年以后由苏联著名学者安德洛諾夫 (A. A. Андронов) 及其学派进行了詳尽的研究并建立了基本理論。

現在，有限自由度系統的非綫性振动理論，由于受生产自动化、自动控制技术的促进，正在蓬勃发展。至于无限自由度系統的非綫性振动的研究，目前只有个别的嘗試，因此還沒有形成完整的理論体系。

我国在解放前长期受着反动派的統治，严重地阻碍了生产力和科学技术的发展，因此振动理論，特別是非綫性振动理論，根本沒有得到发展。解放后，特別是从 1958 年大跃进以来，在党的鼓足干勁、力爭上游、多快好省地建設社会主义的总路線的光輝照耀下，生产建設出現了既是高速度又是按比例发展的持續大跃进的局面，生产力不断地飞速发展。目前，大規模的技术革新和技术革命的群众运动正沿着正确的、科学的、全民的轨道轰轰烈烈地深入发展，机械化、自动化将逐步实现，因而无线电技术、自动控制将得到越来越广泛的应用，这就必然会提出大量的振动問題，促进我国振动理論的迅速发展。

在振动理論的研究中，广泛采用了数学方法和實驗技术。在数学方法方面，振动理論和微分方程理論特別是常微分方程理論密切相关，非綫性振动理論和非綫性微分方程理論以及常微分方程的定性理論、运动稳定性理論等互相推动。在實驗技术方面，除了采用实物以及模型外，現在正越来越多地采用模拟的方法。由于近代数字电子計算机的发展，更給振动理論的发展提供了新的途径，因而振动理論和計算技术的发展也是密切联系的。

总之，振动理論的研究必須为生产服务，而生产的发展又必然推动振动理論的进一步发展。

# 第一章 单自由度系統的綫性振动

## § 1 線性振动的概念

自然界中存在的振动問題都是非綫性的，現在所讲的綫性振动都只是在一定程度的近似下得到的。这种近似在某种条件下(如系統在稳定平衡位置附近的微振动)是合理的，这时，問題虽經綫性化，但不会改变其运动本质。

讓我們先來觀察一个最簡單的問題——空氣彈簧的振动。空氣彈簧是汽車的一种避震裝置，它的构造如图 1-1 所示。其中活動的汽缸  $A$ ，可以沿着固定的活塞  $B$  作上下运动。活塞的截面積為  $S$ ，汽缸內部充滿着被壓縮的空氣。

在开始时，壓縮空氣的压強為  $p_0$ ，高度為  $H_0$ ；汽缸頂部受有外載荷  $F_0$ ，汽缸外部的压強是一個大氣压。由靜力平衡原理知道

$$F_0 = (p_0 - 1)S.$$

現討論汽缸在平衡位置附近作微振动。以  $x$  表示在任意时刻  $t$  汽缸离开平衡位置的位移， $F$  为由于离开平衡位置而产生的彈性力。

根据热力学中气体的絕热公式

$$V_1^n p_1 = V_2^n p_2$$

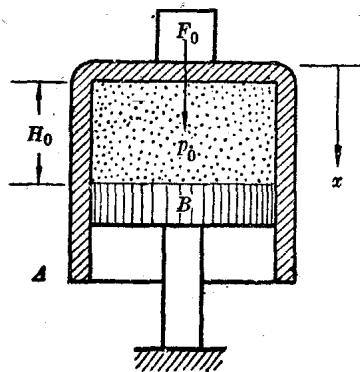


圖 1-1

及時刻  $t$  的彈性力

$$F = (\dot{p} - p_0)S,$$

可得

$$F = Sp_0 \left[ \left( \frac{1}{1 - \frac{x}{H_0}} \right)^m - 1 \right],$$

其中  $m$  为絕熱指數。

根据达朗貝尔(d'Alembert)原理，彈性力和慣性力  $-\frac{F_0}{g}\ddot{x}$  相平衡，故有汽缸运动方程

$$-\frac{F_0}{g}\ddot{x} - p_0 S \left[ \left( \frac{1}{1 - \frac{x}{H_0}} \right)^m - 1 \right] = 0,$$

这是一个二阶非綫性微分方程，現在將它綫性化。

把彈性力在  $x=0$  处展开成泰勒(Taylor)級數，則方程变为

$$\ddot{x} + \frac{p_0 S}{F_0} g \left[ \frac{mx}{H_0} + \frac{m(m-1)}{2!} \left( \frac{x}{H_0} \right)^2 + \frac{m(m-1)(m-2)}{3!} \left( \frac{x}{H_0} \right)^3 + \dots \right] = 0.$$

若考慮运动是微小的，略去  $\frac{x}{H_0}$  高于二阶的項，即有

$$\ddot{x} + \frac{p_0 S}{F_0} g \frac{m}{H_0} x = 0.$$

这就是綫性二阶振动方程，此方程描述了系統在平衡位置的微振动。这个例子和彈簧下悬挂一重物的振动情况类似，压缩空气相当于彈簧，汽缸上的載荷相当于重物。

下面我們來建立单自由度系統在稳定的平衡位置附近作微振动的微分方程。

設  $q$  为广义坐标， $q=0$  表示平衡位置，則系統的动能和位能分别为

$$T = \frac{1}{2} A(q) \dot{q}^2, \quad (1-1)$$

及

$$V = V(q). \quad (1-2)$$

设此单自由度系统有  $m$  个质点，并设它的第  $j$  个质点受到与速度成正比的阻力

$$\vec{F}_j = -\beta_j \vec{\gamma}_j \quad (j=1, 2, \dots, m),$$

它的广义力为

$$\begin{aligned} Q &= \sum_{j=1}^m \vec{F}_j \cdot \frac{d\vec{\gamma}_j}{dq} = -\sum_{j=1}^m \beta_j \vec{\gamma}_j \cdot \frac{d\vec{\gamma}_j}{dq} = -\dot{q} \sum_{j=1}^m \beta_j \left| \frac{d\vec{\gamma}_j}{dq} \right|^2 \\ &= -\beta(q) \dot{q} = -\frac{\partial \Phi}{\partial \dot{q}}, \end{aligned}$$

其中

$$\beta(q) = \sum_{j=1}^m \beta_j \left| \frac{d\vec{\gamma}_j}{dq} \right|^2$$

是用广义坐标表示的阻尼函数，而

$$\Phi = \frac{1}{2} \beta(q) \dot{q}^2 \quad (1-3)$$

称为瑞莱(Rayleigh)散逸函数。

将(1-1), (1-2), (1-3)代入拉格朗日(Lagrange)方程，可得

$$A(q) \ddot{q} - \frac{1}{2} A'(q) \dot{q}^2 + V'(q) + \beta(q) \dot{q} = 0.$$

在微振动的假定下，可线性化为更简单的形式。将  $A(q)$  在  $q=0$  附近展开

$$A(q) = A(0) + A'(0)q + \frac{1}{2} A''(0)q^2 + \dots,$$

$A(q) \approx A(0) = a > 0$ , 所以

$$T = \frac{1}{2} a \dot{q}^2. \quad (1-4)$$

再把位能在  $q=0$  处展开为

$$V(q) = V(0) + V'(0)q + \frac{1}{2!}V''(0)q^2 + \dots,$$

因  $q=0$  是平衡位置, 所以  $V'(0)=0$ ; 另外選擇  $V(0)=0$ , 并略去高於  $q$  二次以上的項, 就得

$$V = \frac{1}{2}V''(0)q^2 = \frac{1}{2}cq^2. \quad (1-5)$$

因平衡位置  $q=0$  是穩定的, 故可知  $V(0)$  是  $V(q)$  的極小值, 因此

$$V(q) > V(0) = 0,$$

所以

$$V''(0) = c > 0.$$

同样地將  $\beta(q)$  在  $q=0$  处展开, 得

$$\beta(q) = b + \beta'(0)q + \frac{1}{2}\beta''(0)q^2 + \dots,$$

其中  $b = \beta(0)$ . 在微振动的情况下, 散逸函数可取为

$$\Phi = \frac{1}{2}b\dot{q}^2. \quad (1-6)$$

将(1-4), (1-5), (1-6)代入拉格朗日方程得

$$a\ddot{q} + b\dot{q} + cq = 0; \quad (1-7)$$

記  $2n = \frac{b}{a}$ ,  $k^2 = \frac{c}{a}$ , 則得

$$\ddot{q} + 2n\dot{q} + k^2q = 0, \quad (1-8)$$

上述方程便是振动系統的綫性化方程。

現在來討論瑞萊散逸函数的物理意义。由拉格朗日方程, 系統的运动方程为

$$\frac{d}{dt} \frac{\partial T}{\partial \dot{q}} - \frac{\partial T}{\partial q} + \frac{\partial V}{\partial q} = -\frac{\partial \Phi}{\partial \dot{q}}, \quad (1-9)$$

将(1-9)两边乘以  $\dot{q}$ , 得到

$$\dot{q} \left( \frac{d}{dt} \frac{\partial T}{\partial \dot{q}} - \frac{\partial T}{\partial q} \right) + \dot{q} \frac{\partial V}{\partial q} = -\dot{q} \frac{\partial \Phi}{\partial \dot{q}}.$$

应用二次齐次函数的欧拉关系式

$$\dot{q} \frac{\partial T}{\partial \dot{q}} = 2T, \quad \ddot{q} \frac{\partial T}{\partial \dot{q}} + \dot{q} \frac{\partial T}{\partial q} = \frac{dT}{dt},$$

$$\dot{q} \frac{\partial V}{\partial q} = \frac{dV}{dt}, \quad \dot{q} \frac{\partial \Phi}{\partial \dot{q}} = 2\Phi,$$

便得

$$\frac{d}{dt}(T + V) = -2\Phi. \quad (1-10)$$

这式表明瑞萊散逸函数决定了系統总能量的消耗速度，即单位時間內系統总能量的减少等于瑞萊散逸函数的两倍。

对于无阻尼即  $n=0$  的特殊情况，方程(1-8)变为

$$\ddot{q} + k^2 q = 0,$$

此方程的一般解为

$$q = A \sin(kt + \varphi),$$

其中  $k$  为固有频率，它仅决定于系統的内在性质，与系統的起始条件无关； $A$  是振幅， $\varphi$  是初位相，它們的数值决定于起始条件。

振动解的周期是

$$T = \frac{2\pi}{k} = \text{常数}.$$

$T$  与系統的起始条件无关，这是線性振动特有的性质，称之为等时性。

現在，我們來建立单摆运动方程。偏角  $\theta = 0$  是稳定的平衡位置（图 1-2），单摆运动时的动能  $T$  和位能  $V$  如下：

$$T = \frac{1}{2} ml^2 \dot{\theta}^2;$$

當我們在平衡位置  $\theta = 0$  選擇  $V(0) = 0$  时，

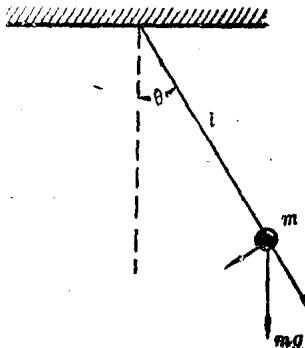


图 1-2

$$V = mg l(1 - \cos \theta).$$

将  $V$  線性化后得

$$V = \frac{1}{2}mg l\theta^2.$$

代入拉格朗日方程得到单摆运动方程

$$\ddot{\theta} + \frac{g}{l}\theta = 0.$$

我們也可以用牛頓定律来得到上面的方程。考慮到切向力的动平衡条件得

$$ml\ddot{\theta} = -mg \sin \theta,$$

$$\ddot{\theta} + \frac{g}{l}\sin \theta = 0.$$

当  $\theta$  很小时, 取  $\sin \theta \approx \theta$ , 就得到与前相同的方程。

这个例子和前述空气彈簧的例子說明綫性化方法可以有两种: 一种是先把  $T, V$  線性化, 然后再代入拉格朗日方程中去; 另一种方法是直接从运动方程本身进行綫性化。

## § 2 在干扰力作用下的强迫振动

上节我們已經建立了綫性振動的概念, 并列出了在无干扰力作用下的振動方程, 这种情况已在常微分方程中讲过, 同时也是較简单的情况, 故現在不再介紹它的解法。在实际中, 一个振動系統往往受有干扰力的作用, 所以下面我們來討論在干扰力作用下的綫性振動情况。

### 一、在正弦力作用下的强迫振动

設系統受到频率为  $\omega$  的正弦干扰力的作用, 則广义干扰力可写为

$$Q = h \sin \omega t,$$

此时, 振动微分方程为

## § 2 在干扰力作用下的强迫振动

$$\ddot{q} + 2n\dot{q} + k^2 q = h \sin \omega t. \quad (1-11)$$

設初始条件为  $q(0) = q_0, \dot{q}(0) = \dot{q}_0.$

由常微分方程的知识，易知方程的解可写成三部分的和的形式

$$q = q^{(1)} + q^{(2)} + q^{(3)}.$$

当  $n < k$  时，

$$\begin{aligned} q^{(1)} &= e^{-nt} (q_0 \cos k_1 t + \frac{\dot{q}_0 + nq_0}{k_1} \sin k_1 t); \\ q^{(2)} &= A e^{-nt} \left( \sin \varphi \cosh k_1 t + \frac{n \sin \varphi - \omega \cos \varphi}{k_1} \sin k_1 t \right); \quad (1-12) \\ q^{(3)} &= A \sin(\omega t - \varphi). \end{aligned}$$

其中  $k_1 = \sqrt{k^2 - n^2}$ .  $q^{(1)}$  为没有干扰力时的固有振动， $q^{(2)}$  为由干扰力而引起的频率为  $k_1$  的振动；这两部分在  $t$  增长时都趋于零。 $q^{(3)}$  为干扰力引起的定常振动，它的频率与干扰频率相同。振幅  $A$  和相位差  $\varphi$  由下式决定

$$\begin{aligned} A &= \frac{h}{\sqrt{(k^2 - \omega^2)^2 + 4n^2\omega^2}}, \\ \varphi &= \arctan \frac{2n\omega}{k^2 - \omega^2}. \end{aligned} \quad (1-13)$$

当  $t \rightarrow \infty$  时， $q \rightarrow q^{(3)} = A \sin(\omega t - \varphi).$

当  $n > k$  和  $n = k$  时， $q^{(1)}$  和  $q^{(2)}$  的形式有改变，而  $q^{(3)}$  仍由上式表示之。在振动理论中，要求的是定常振动  $q^{(3)}$  的振幅  $A$ .

现在来研究定常振动振幅  $A$  与干扰力频率  $\omega$  的关系。我们有

$$A = \frac{h}{\sqrt{(k^2 - \omega^2)^2 + 4n^2\omega^2}} = \frac{h}{k^2} \frac{1}{\sqrt{\left[1 - \left(\frac{\omega}{k}\right)^2\right]^2 + 4\left(\frac{n}{k}\right)^2\left(\frac{\omega}{k}\right)^2}}.$$

下列比值

$$\frac{A}{A_0} = \lambda = \frac{1}{\sqrt{\left[1 - \left(\frac{\omega}{k}\right)^2\right]^2 + 4\left(\frac{n}{k}\right)^2\left(\frac{\omega}{k}\right)^2}}$$

称为放大系数， $A_0 = \frac{h}{k^2}$ 是系统在不变力  $h$  作用下，相对于平衡位置之位移。引入记号

$$Z = \frac{\omega}{k}, \quad \delta = \frac{n}{k},$$

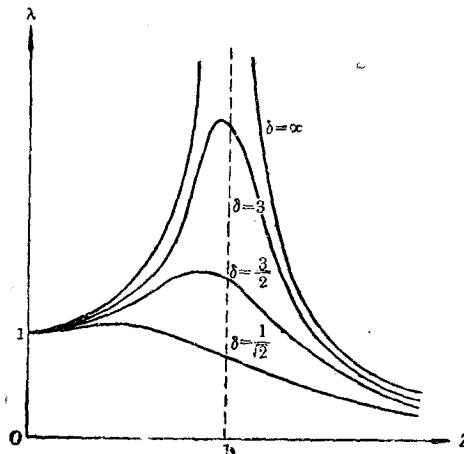


图 1-3

便得

$$\lambda = \frac{1}{\sqrt{(1-Z^2)^2 + 4\delta^2 Z^2}}. \quad (1-14)$$

当  $Z = \sqrt{1 - 2\delta^2}$  时， $\lambda$  取得最大值，即

$$\lambda_{\max} = \frac{1}{2\delta\sqrt{1-\delta^2}};$$

当  $Z = 0$  时，

$$\lambda(0) = 1;$$

当  $Z \rightarrow \infty$  时，

$$\lambda(\infty) = 0.$$

图 1-3 所示曲线是， $\lambda$  和  $Z$  的关系曲线，称为反应曲线。

在式(1-12)中，设  $\delta = 0$ ，则当  $\omega \neq k$  时，