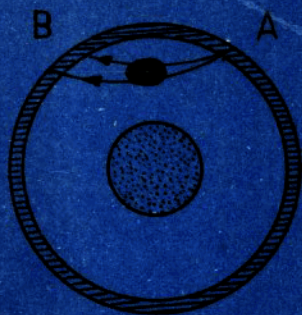




材料的力学 反问题引论

[法]H. D. Bui 著
高五臣等译

哈尔滨工程大学出版社

材料的力学反问题引论

[法] H. D. Bui 著

高玉臣 李玉琴 译
何晓华 刘国利



哈尔滨工程大学出版社

内 容 简 介

本书系统地介绍了材料的力学反问题的研究方法。它首先侧重于物理概念,其次才是数学的严格性,而且力图用最小的篇幅向读者提供尽量多的数学工具。第1—4章属于固体力学的基本内容:弹性和塑性、断裂和损伤、守恒定律、断裂动力学。第5—10章讲述反问题(识别问题)的各种方法和目标:振动法、弹性波及声波衍射法、光-热法、射线层析法、微重力法。第11和第12章专门讲述了材料常数、接触应力及残余应力的识别问题。最后,书中给出三个附录,讲述病态问题的正则化方法、传递矩阵及最优控制理论。

本书适用于结构工程、材料力学、地质勘探、医学诊断等领域的人员、教师、研究生及大学本科高年级学生参考。

原著:[法] H. D. Bui

“Introduction aux problèmes

inverses en mécanique des matériaux”,

Direction des Etudes et Recherches d'Electricité
de France/Editions EYROLLES, Paris, ©1993.

材料的力学反问题引论

[法] H. D. Bui 著

高玉臣 李玉琴 何晓华 刘国利 译

责任编辑 李玉琴

*

哈尔滨工程大学出版社出版发行

新华书店总经销

东北农业大学印刷厂印刷

开本 850×1168 1/32 印张 8 字数 198 千字

1995年8月第1版 1995年8月第1次印刷

印数:1—2000册

ISBN 7-81007-594-2

O·40 定价:9.80元

译者序

“反问题”一词的英文为“Inverse Problem”，亦称为“逆问题”或“识别问题”。传统的力学问题是当材料的本构属性为已知时，在给定的边界条件和初始条件下，利用物理（动力学）及几何（协调）方程的求解来预报材料或结构对外载的反应特性。“力学反问题”则是将传统力学已知条件和待求量交换了地位。例如结构中含有夹杂，其形状和弹性模量是未知的，因而本构关系和边界条件（形状）中出现了未知因素。但是这一夹杂结构对各种外载的反应特性却变成已知的了，即可通过试验测得。由测得的反应信息来识别材料内部的几何及物理属性，这便是力学反问题。反问题的研究在结构、材料、地质、医学等领域均有重要应用。但由于其本身的固有困难，至今仍处于发展阶段。

法国力学家 H. D. Bui 为人忠耿，治学严谨，造诣殊深，但慎于著述。《材料的力学反问题引论》这一书，虽篇幅不长，但内容全面，是当前国际上该领域中的第一部著作。1993 年法文版问世，随即被译成英文和日文出版，本人在访问法国期间有幸先睹，为向国内学者介绍这些新的学术思想，现由哈尔滨工程大学几位同志按英文版译成中文。李玉琴译作者序、符号、目录及 1—4 章；何晓华译 5—8 章；刘国利译 9—12 章及附录。遵原作者之嘱，本人统校全书。因本书为学术著作，有些地方宁肯文字生硬些，而使含意确切些。限于译者及审校者的水平和时间，错误疏漏之处恐仍存在，敬请读者不吝指出。

高玉臣

1994 年 5 月

作者序

在物理学、力学和地质学等许多领域中都会遇到反问题。反问题的大部分应用是在石油资源的寻找、医学的断面造影、雷达技术以及裂缝的超声检查等领域。这些课题包含着许多应用数学的进展。看来,数学在这些领域中的发展对于固体力学中的反问题也是有用的。固体力学中有许多课题可以看作是反问题,如裂缝奇异性的识别、材料常数的识别、固体中不同能量的分离、残余应力的确定等。

本书的目的是从应用数学文献中抽出那些对材料的力学有用的工具。作为反问题的导论,我们首先强调的是物理及实验的观点,之后才是数学方面的考虑。我们将展示如何从理论上确定和研究一个看作黑匣子的力学系统,所用的信息则通过在其表面进行力学激发或利用物理现象得到(例如热场,重力等)。适用于不同情况的理论方法将在以后各章节中逐步给出。我们假定读者具有一定的连续力学、固体力学和断裂力学的基础。我们试图在本书中以最小的篇幅,向读者提供尽可能多的数学工具。因此,对多数定理的证明只能是给个轮廓而不能进入细节。补充材料可以从每章后面列出的文献中找到。

本书包括两个主要部分。

第一部分为1—4章,主要叙述材料的力学知识:弹性和塑性,断裂和损伤,断裂力学所用到的弹性与热弹性的守恒律,还有脆性固体的动态断裂。多数结果是新的而且主要在法文文献上发表过。

第二部分为5—12章,主要是研究固体结构和材料的力学反问题:振动反问题包括确定屈曲载荷和研究形状微小改动对特征

频率的影响(第 5 章);裂纹及缺陷的无损检验所用的弹性波和声波的绕射(第 6、7 章);固体中非均匀性的光-热检查(第 8 章);断面造影(第 9 章);地球物理和地质技术中的孔洞探测所用的微重力(第 10 章);接触应力、材料常数、弹性律的识别(第 11 章);用最优控制理论分析塑性残余应力(第 12 章)。附加的数学材料是为了克服反问题的病态特征,它包含三个附录:Tykhonov 正则化方法(附录 A);弹性和拉普拉斯方程的柯西问题及传递矩阵(附录 B);最优控制理论(附录 C)。

作者感谢哈尔滨工程大学的高玉臣教授,他为本书的中文版问世作了努力。在他研究休假访问巴黎期间,我和他作了许多有成果的讨论,特别是在非线性断裂力学方面。这本跨学科(材料的力学与数学反问题)著作的筹划得到高玉臣教授的大力支持。最后,我感谢哈尔滨工程大学出版社李玉琴副编审对本书的编辑加工。

作者简介

H.D. Bui 生于 1937 年, 毕业于巴黎高等工学院 (Paris Ecole Polytechnique) 和巴黎大学科学系 (Dr-és-Sciences of Paris University)。他是巴黎高等工学院固体力学研究所所长、法国电力部研究与发展署的科学顾问。作者的研究领域包括: 塑性、断裂力学、边界积分方程方法和固体力学中的反问题。

他还任以下杂志的编委:《国际固体和结构》(美国斯坦福大学),《计算力学》(东京),《边界元工程分析》(南安普顿),《国际工程反问题》杂志(滑铁卢大学和帕克大学),《数学及其应用选集》(巴黎),《科学院通报》(巴黎)。

作者于 1987 年当选为巴黎科学院院士。

符号说明

爱因斯坦求和约定在本书中从头至尾使用。

e^1, e^2, e^3	正交基向量
x	R^n 中的向量, 坐标为 $x_i (i = 1, \dots, n)$
t	时间
v 或 u	速度
X	Lagrangian 坐标, 分量为 X_i
$\partial k, \partial t, f_{,k}$	偏导数 $\partial/\partial x_k, \partial/\partial t, \partial f/\partial x_k$
$x \cdot y$	向量 x 和 y 的标量积, $x_i y_i$
R	左旋度(对二阶张量)
R^*	右旋度(对二阶张量)
τ	转置
$:=$	定义符
E	(E_{ij}) 变形张量 Green-Lagrange
A	(A_{ij}) 变形张量 Almansi-Euler
u	位移向量(u_i)
ε	(ε_{ij}) 应变张量(小扰动)
σ	(σ_{ij}) Cauchy 应力张量
T	$T = \sigma \cdot n$ 应力向量($T_i = \sigma_{ij} n_j$)
n	单位法向量
Θ	第一 Piola-Kirchhoff 应力张量 (或 Boussinesq 应力张量)
Π	第二 Piola-Kirchhoff 应力张量
Π^0	预应力
$W(\varepsilon)$	变形能密度
Λ	弹性模量张量
$\Lambda \cdot \varepsilon$	$(\Lambda \cdot \varepsilon)_{ij} = \Lambda_{ijkl} \varepsilon_{kl}$
λ, μ	(Lame) 系数
$\rho, \rho u := p$	密度, 矩
E, γ	杨氏模量, 波桑比
$\lambda(t), \mu(t)$	拉氏乘子

$\lambda(x)$	塑性因子
D	-div
D^*	$1/2(\text{grad} + \text{grad}^T), \text{grad} \equiv \nabla$
$\text{div} \Gamma, \text{grad} \Gamma$	Γ 的散度和梯度
D	内部耗散
α	热胀系数
α	内变量
ϵ^p	塑性变量
K_s	$\alpha = \text{I II III}$ 应力强度因子(静的)
K_s^* 或 K_s^d	动态应力强度因子
K_s^*	裂纹张开强度因子
G	能量释放率
θ	温度
d	损伤变量
J	J 积分
J_I, J_{II}	I, II 型裂纹的 J 积分分量
T	热弹性中的路径积分
G^p	G 的区域积分
A	T 的区域积分
$H(u, u), H(u, v)$	动态路径积分
$H(u, p)$	哈密尔顿函数
$\mathcal{H}(x, \lambda, t; v)$	最优控制理论中的哈密尔顿函数
$v(t)$	控制向量
k	传播向量
$k(x)$	热传导系数
$d(x, y)$	欧几里德模 $\ x - y\ $
$U(x, y)$	弹性论中的基本张量(Green)
	$U_{ik} = \frac{1}{16\pi(1-\nu)d(x, y)} \{ (3-4\nu)\delta_{ik} + \partial x_i \partial x_k d(x, y) \}$
ω	频率
$\bar{\omega}$	$1/2(\text{grad} - \text{grad}^T)u$

目 录

1 弹性和塑性	(1)
1.1 固体力学基础	(2)
1.2 弹性	(5)
1.3 塑性	(8)
1.4 拉格朗日和哈密尔顿方程	(12)
参考文献	(16)
2 断裂和损伤	(21)
2.1 线性断裂力学	(21)
2.2 分级模型	(26)
2.3 粘性断裂与孤立子	(31)
参考文献	(34)
3 守恒定律	(38)
3.1 弹性力学中的守恒定律	(38)
3.2 线性热弹性力学中的守恒定律	(43)
3.3 广义力	(45)
3.4 能量的拉格朗日微商	(46)
3.5 断裂力学中的拉格朗日方法	(50)
参考文献	(52)
4 动态断裂	(57)
4.1 动态断裂判据	(58)
4.2 弹性动力学中的守恒定律	(62)
4.3 能量的识别	(69)
参考文献	(74)
5 振动中的反问题	(77)

5.1	振动、预应力和稳定性	(77)
5.2	振动、形状和无损试验	(80)
5.3	非线性振动、探测和识别	(86)
	参考文献	(92)
6	弹性波的衍射	(96)
6.1	裂纹问题的解	(98)
6.2	体积缺陷	(99)
6.3	裂纹状缺陷	(102)
	参考文献	(107)
7	声波的衍射	(111)
7.1	单夹杂的衍射	(111)
7.2	刚性障碍物的重显	(115)
7.3	Colton 和 Monk 方法	(117)
	参考文献	(121)
8	光热学探测	(124)
8.1	共轭场的方法	(125)
8.2	Calderon 方法	(128)
8.3	数值仿真	(130)
8.4	变分方法	(134)
	参考文献	(138)
9	射线层析	(141)
9.1	离散化问题	(141)
9.2	加权最小二乘法	(143)
9.3	均等反向投影	(146)
9.4	连续问题	(148)
9.5	投影和反向投影	(150)
9.6	地震射线层析:地球探测仪	(153)
	参考文献	(155)
10	微重力	(158)

10.1	重力	(159)
10.2	矩方法	(162)
10.3	线性规划	(164)
10.4	CAD 方法	(167)
	参考文献	(169)
11	材料的识别	(172)
11.1	摩擦规律的识别	(173)
11.2	三维接触应力	(176)
11.3	弹性规律的识别	(178)
11.4	用能量原理进行诊断	(184)
11.5	参数修正	(186)
	参考文献	(188)
12	残余应力	(190)
12.1	初始预应力状态	(190)
12.2	超声方法	(194)
12.3	直接确定方法	(195)
12.4	弹塑性反问题	(196)
12.5	弹塑性力学中的积分方程	(199)
12.6	Kalman 滤波	(202)
	参考文献	(204)
附录 A	病态问题的正则化	(207)
A.1	正常的和病态的问题	(207)
A.2	Tikhonov 正则化方法	(208)
A.3	线性反问题的解	(210)
A.4	最优解的选择	(211)
A.5	二次规划	(212)
A.6	拟牛顿方法	(213)
	参考文献	(215)
附录 B	拉普拉斯反问题	(217)

B.1	不适定问题的例子	(218)
B.2	有限元方法	(219)
B.3	准可逆方法	(220)
B.4	柯西问题和滤波	(221)
B.5	传递矩阵——一般情形	(224)
B.6	弹性力学中的柯西问题	(226)
	参考文献	(228)
附录 C 力学中的最优控制理论		(230)
C.1	动力系统	(230)
C.2	伴随系统	(230)
C.3	最小原理	(233)
C.4	例子	(234)
	参考文献	(242)

1 弹性和塑性

1.1 固体力学基础

本章对固体力学的基础,即以弹性和塑性理论为基础作一个简短的概述,进一步的细节,读者可参考连续介质力学的教科书(Eringen, 1967, Germain, 1962, Mandel, 1966, Marsden 和 Hughes, 1968, Salencon, 1988)。

1.1.1 变形与连续性

1.1.1.1 几何变换

固体从其原始自然状态的变形是由每个物质点的位移表征的。在 $t=0$ 时刻,物质点的位置矢量为 $\mathbf{X}=(X_1, X_2, X_3)$,而在时刻 t 位置矢量变为 $\mathbf{x}=(x_1, x_2, x_3)$,其中 X_i 及 x_i 分别为向量 $\mathbf{X}$ 和 $\mathbf{x}$ 在以 $\mathbf{e}^1, \mathbf{e}^2, \mathbf{e}^3$ 为基向量的标架中的分量。为了保证物体的连续性,我们假定 $(\mathbf{X}, t) \rightarrow \mathbf{x}(\mathbf{X}, t)$ 和 $(\mathbf{x}, t) \rightarrow \mathbf{X}(\mathbf{x}, t)$ 都是一对一的映射(见图 1-1),而且在其有关区域 $(\Omega_0 \text{ 或 } \Omega) \times [0, t]$ 内对空间时间变量是连续可微分的。

固体的变形可由位移场表征

$$\mathbf{u} = \mathbf{x} - \mathbf{X} \quad (1.1)$$

它借助于拉格朗日坐标 X_i 及欧拉坐标 x_i 给出。对变形至少有两种可能的描述,这取决于位移场的空间坐标的选取。

令 $\mathbf{F} \equiv \partial \mathbf{x} / \partial \mathbf{X}$ 表示位移梯度张量

$$F_{ij} = \partial x_i / \partial X_j \quad (1.2)$$

以 $\mathbf{G} = \mathbf{F}^{-1} \equiv \partial \mathbf{X} / \partial \mathbf{x}$ 表其逆。

由初始状态到当前状态的运动将导致物质线素的长度改变。

确切地讲,长度的平方的变化应是 dX 或 dx 的二次型。

$$ds^2 - ds_0^2 = E_{ij} dX_i dX_j = A_{ij} dx_i dx_j \quad (1.3)$$

$$A_{ij} = \frac{1}{2} \left(\delta_{ij} - \frac{\partial X_k}{\partial x_i} \frac{\partial X_k}{\partial x_j} \right) \quad (1.4)$$

$$E_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial x_k}{\partial X_i} \frac{\partial x_k}{\partial X_j} - \delta_{ij} \right) \quad (1.5)$$

其中 $E = (F^T F - I)$ 和 $A = \frac{1}{2}(I - G^T G)$ 分别为拉格朗日和欧拉应变张量。欧拉应变张量的分量可由位移分量的梯度给出

$$A_{ik} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_i}{\partial x_k} + \frac{\partial u_k}{\partial x_i} - \frac{\partial u_h}{\partial x_i} \frac{\partial u_h}{\partial x_k} \right) \quad (1.6)$$

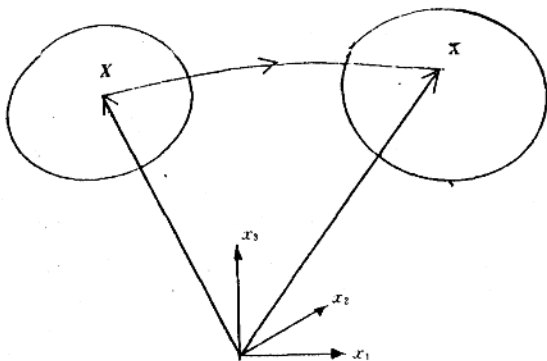


图 1-1 几何变换 $X \rightarrow x$

物体的连续性,特别是质量守恒条件,由下式表示

$$\rho(x(X, t))J = \rho_0(X) \quad (1.7)$$

其中 $J = \det F$ 为雅柯比行列式, ρ 为密度, ρ_0 为初始密度。

1.1.1.2 小扰动

如果位移与物体的特征长度比起来是个小量,而且位移梯度 $\partial u/\partial x$ 或 $\partial u/\partial X$ 是小量,那么我们可以近似地取 $X \approx x$, $\partial/\partial X \approx \partial/\partial x$,因而

$$E_{ik} \approx A_{ik} \approx \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_i}{\partial x_k} + \frac{\partial u_k}{\partial x_i} \right) := \epsilon_{ik} \quad (1.8)$$

这时应变张量 E 和 A 与线性化的应变张量 ϵ 等同

$$\epsilon = \frac{1}{2} (\nabla + \nabla^T) u \quad (1.9)$$

这样,质量守恒方程简化为

$$\rho(x)(1 + \text{tr} \epsilon) = \rho_0(x) \quad (1.10)$$

如果存在一个定义在区域 Ω 内的位移场 $u(x)$ 使得对称张量场 $\epsilon(x)$ 满足(1.8)式,则称应变场 $\epsilon(x)$ 是协调的。

1.1.1.3 协调条件 :

可以用经典方法证明,如果区域 Ω 是单连通的,为使应变场协调,有6个充分条件,称之为协调条件。在数学上,协调方程可写为一个紧凑形式,如果引进微分算子 R 和 R^* ,它们的定义如下:

令 $T(x) = T_{ij}(x) e^i \otimes e^j$ 代表任意一个二阶张量场,让 $\partial_k \equiv \partial/\partial x_k$, 定义

$$\text{Rot } T \equiv R \cdot T \equiv -(\partial_k T) \wedge e^k := -\partial_k T_{ij} e^i \otimes (e^j \wedge e^k) \quad (1.11)$$

$$\text{Rot}^* T \equiv R^* T \equiv e^k \wedge \partial_k T := \partial_k T_{ij} (e^k \wedge e^i) \otimes e^j \quad (1.12)$$

算子 Rot 或 R 称为左旋度,其共轭算子 R^* 称为右旋度,算子 RR^* 为自共轭的。6个协调条件正好是以下6个方程

$$RR^* \epsilon = 0 \quad (1.13)$$

紧凑形式的协调条件(1.13)式对研究弹性理论的数学结构是很有用的。

1.1.2 应力

1.1.2.1 定义

经典教科书中所给出的应力概念将不在此重复, 这里只提供
一些重要结果和引进符号。应力有许多种定义, 这取决于空间坐
标的选取。考虑任意一个面元 ds , 其单位法向量为 $\mathbf{n}$, 设其承受
接触力为 $\mathbf{T}ds$, 这里 $\mathbf{T}$ 为表面的力向量。 $\mathbf{T}ds$ 有以下多种表示:

$$\mathbf{T}ds = (\boldsymbol{\sigma} \cdot \mathbf{n})ds \quad (\boldsymbol{\sigma}: \text{对称柯西应力张量}) \quad (1.14)$$

$$\mathbf{T}ds = (\boldsymbol{\Theta} \cdot \mathbf{n}_0)ds_0 \quad (\boldsymbol{\Theta}: \text{非对称张量}) \quad (1.15)$$

$$\mathbf{T}ds = F(\boldsymbol{\Pi} \cdot \mathbf{n}_0)ds_0 \quad (\boldsymbol{\Pi}: \text{对称张量}) \quad (1.16)$$

其中 ds_0 ($\mathbf{n}_0$ 为其法向量) 上的切向量 $d\mathbf{x}_0$ 和 ds (法向量为 $\mathbf{n}$) 上的
切向量 $d\mathbf{x} \equiv Fd\mathbf{x}_0$ 由映射 F 相联系。因而, $\boldsymbol{\Theta} = F\boldsymbol{\Pi}$, $J\boldsymbol{\sigma} = \boldsymbol{\Theta}F^T$ 。
张量 $\boldsymbol{\Theta}$ 称为第一 Piola-Kirchhoff 应力张量; 而 $\boldsymbol{\Pi}$ 称为第二 Piola-
Kirchhoff 应力张量。(法文文献中称 $\boldsymbol{\Theta}$ 为 Boussinesq 应力张
量, 而 $\boldsymbol{\Pi}$ 称为 Kirchhoff 应力张量)。

1.1.2.2 矩的守恒定律

矩的守恒律可以用拉格朗日坐标 X_i 表示为

$$\frac{\partial \Theta_{jk}}{\partial X_k} + \rho_0(X) \left(g_j - \frac{\partial^2 u_j}{\partial t^2} \right) = 0 \quad \text{在 } \Omega_0 \text{ 内} \quad (1.17)$$

也可以用欧拉坐标 x_i 表示为

$$\frac{\partial \sigma_{jk}}{\partial x_k} + \rho(X) \left(g_j - \frac{\partial}{\partial t} v_j - v_k \frac{\partial v_j}{\partial x_k} \right) = 0 \quad \text{在 } \Omega \text{ 内} \quad (1.18)$$

其中 $\mathbf{v}$ 为物质点的速度。在(1.17)式中, $\mathbf{g}$ 是在原始构形中 M_0
点作用于单位质量上的力, 而(1.18)式中的 $\mathbf{g}$ 则是作用在当前构
形中单位质量上的力(想象的点 M)。

在小变形假定成立的情况下, 动力学方程可写为

$$\frac{\partial \sigma_{jk}}{\partial x_k} + \rho \left(g_j - \frac{\partial^2 u_j}{\partial t^2} \right) = 0 \quad (1.19)$$