

有限元法 电子教案



之一



有限元法电子教案

制作人：杨庆生

Tel. 67392760



本课件包括五部分:

一、绪论

第一章 绪论

二、弹性力学基础

第二章 基本概念与假设

第三章 平面问题的基本理论

三、有限元理论及程序

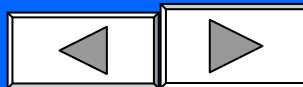
第四章 有限元法的基本概念

第五章 等参元

第六章 三角形单元计算机程序

四、有限元的扩展

五、应用



一、绪论

第一章 绪论



1. 什么是有限元

有限元是求解偏微分方程的一种(近似)数值方法 (Finite Element Method—FEM)

2. 发展中的有限元

20世纪初 (1906年) 萌芽, 50-60年代形成, 1960年 (Clough) 提出‘有限元’术语

单元极大丰富
数学理论完善

非结构领域的发展

软件产业化、智能化



3. 中国科学家的贡献

冯康与国外同时提出有限元的概念

钱伟长、胡海昌的变分原理

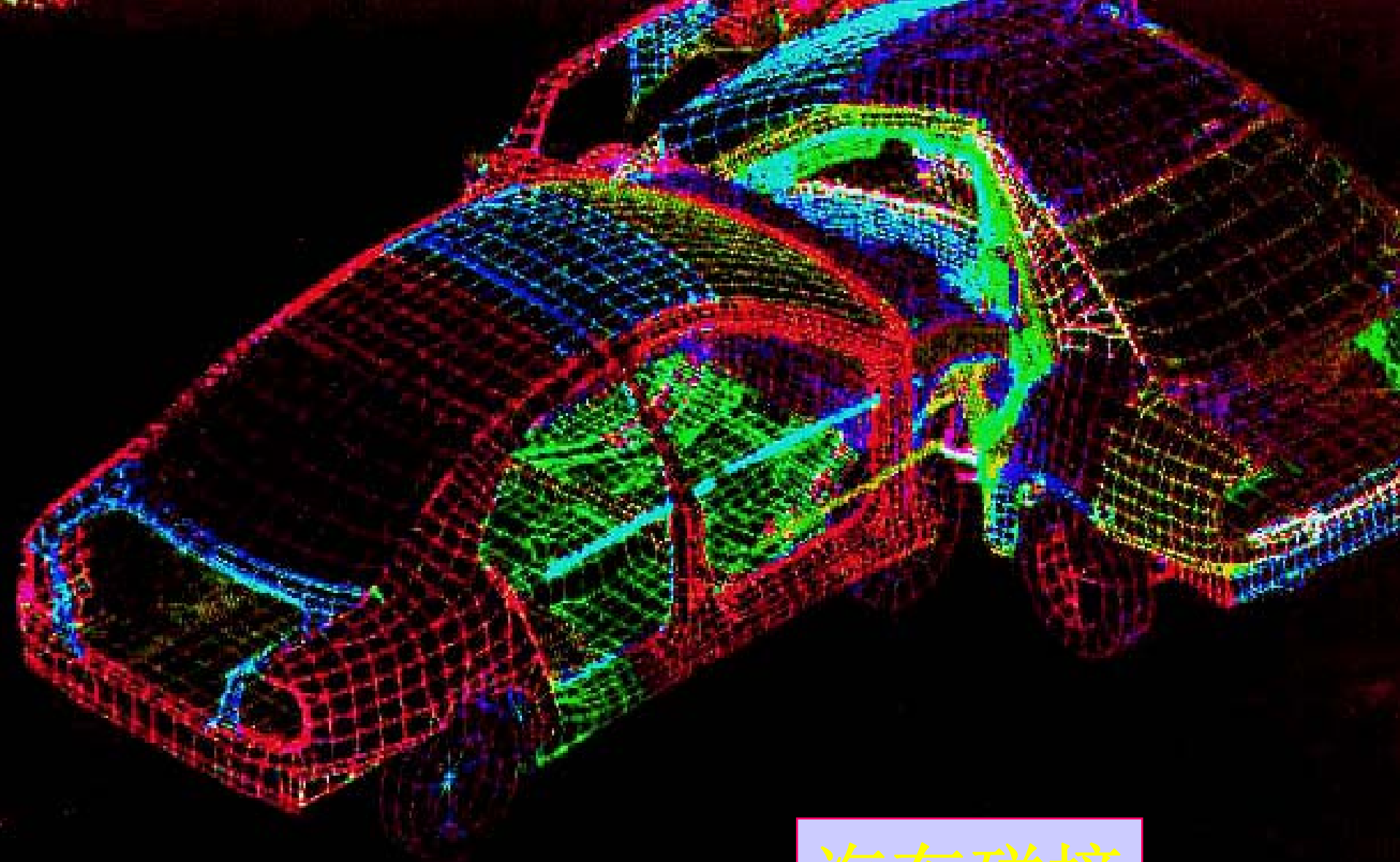
唐立民的拟协调元

龙驭球的广义协调元

中国学者在国际相关学术组织和刊物中担任重要职务

有限元软件的产业化是落后的





汽车碰撞

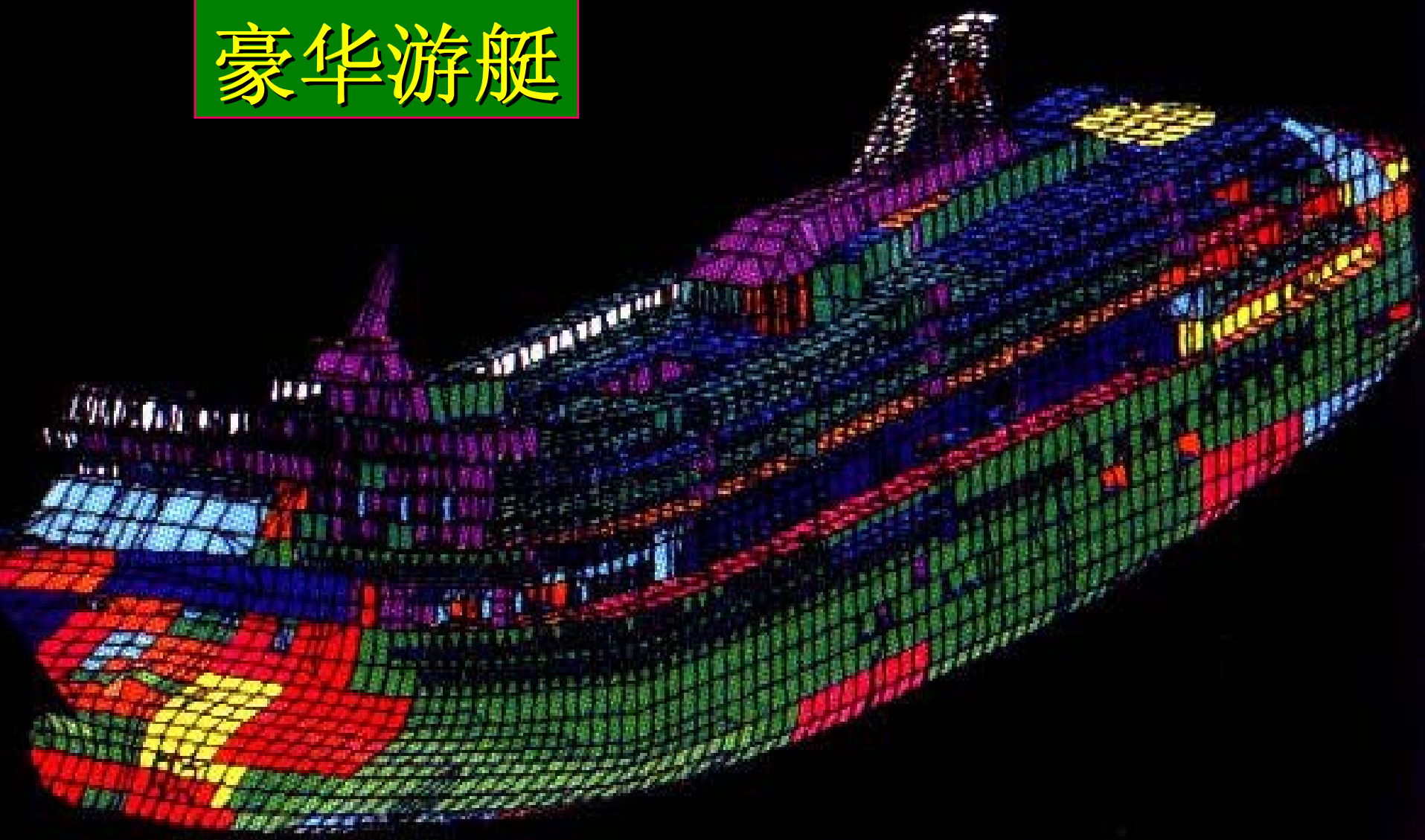
STEP 4 TIME = 4.9999088E+001



碰撞时气囊与人的相互作用

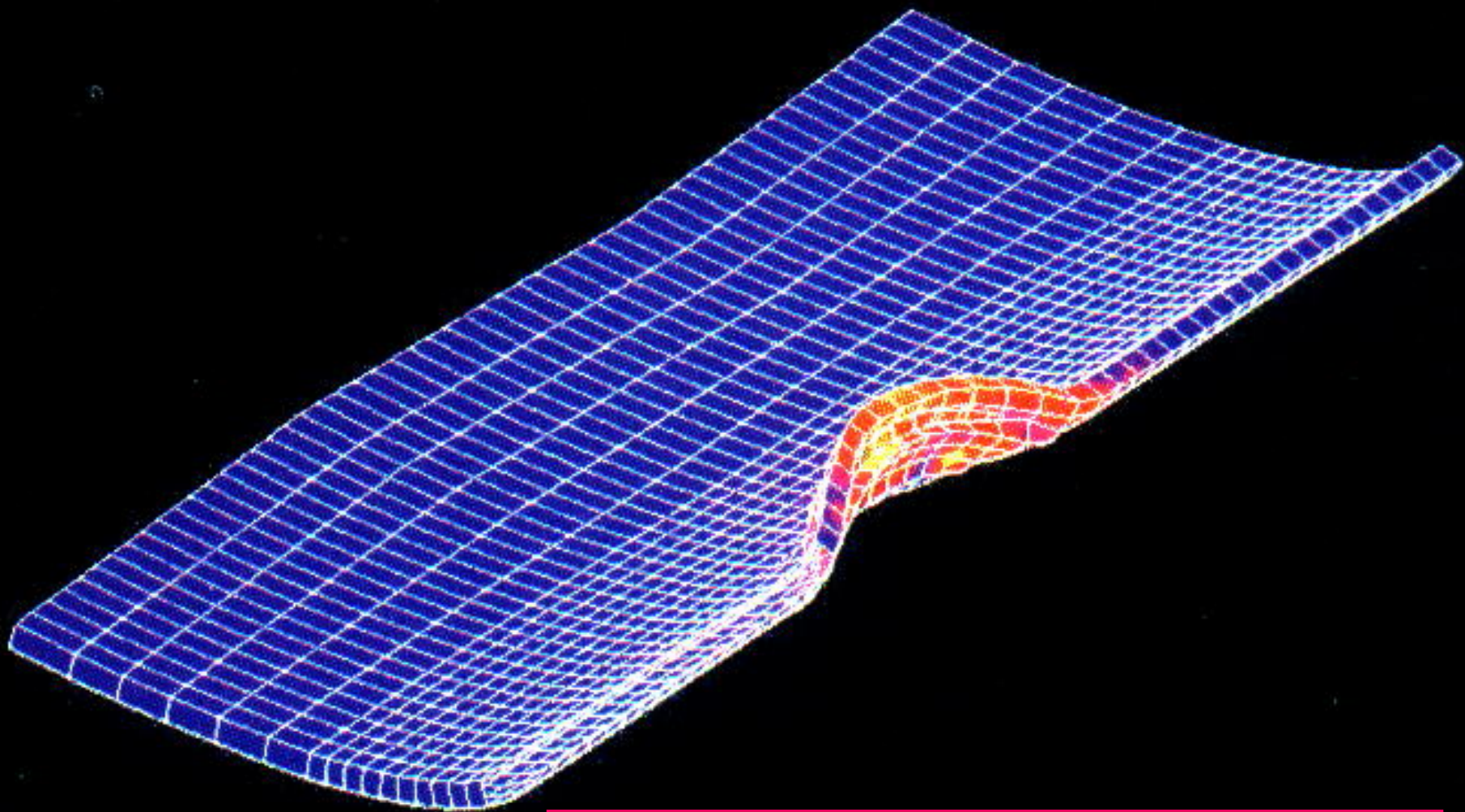


豪华游艇

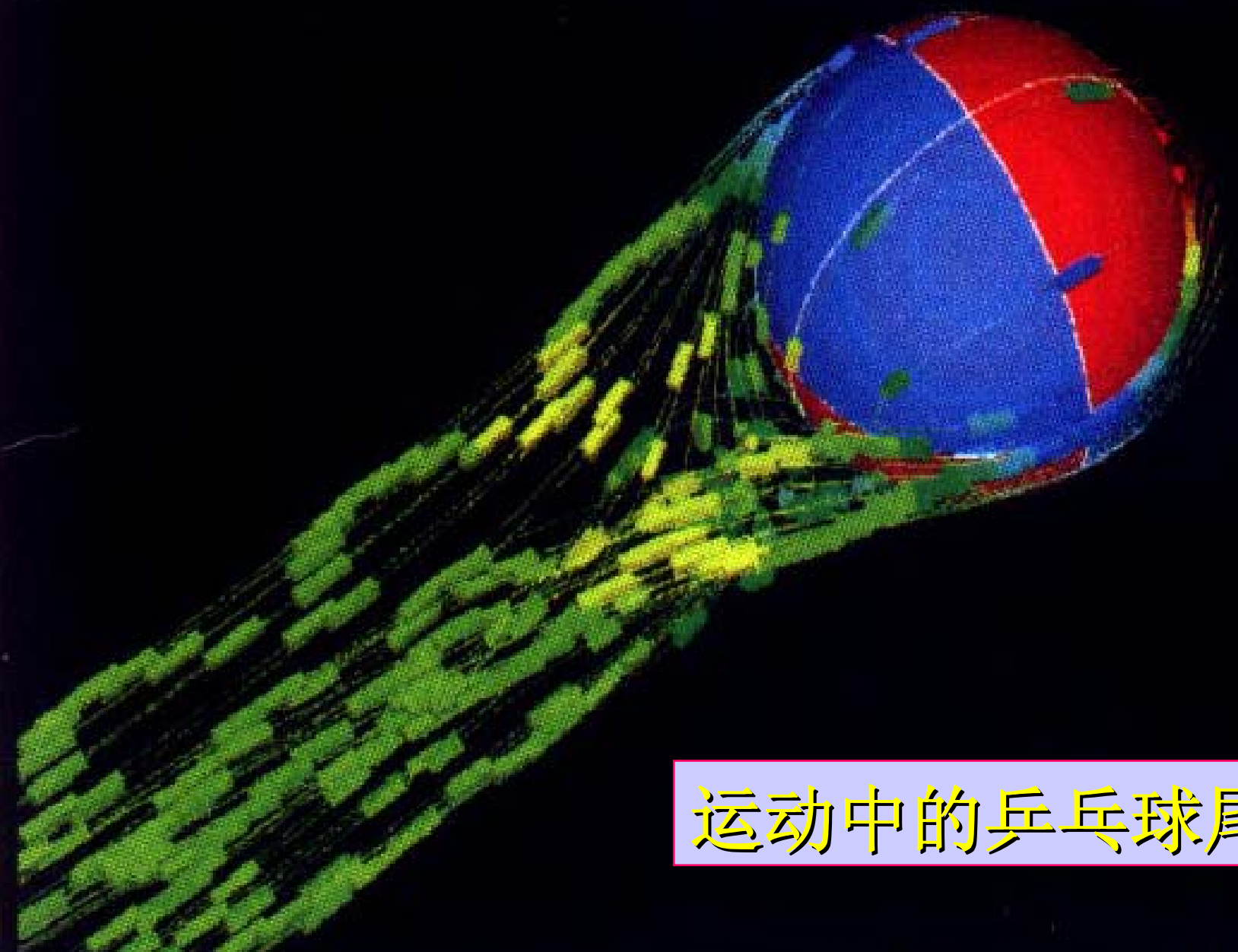




战斗机的振动模态分析

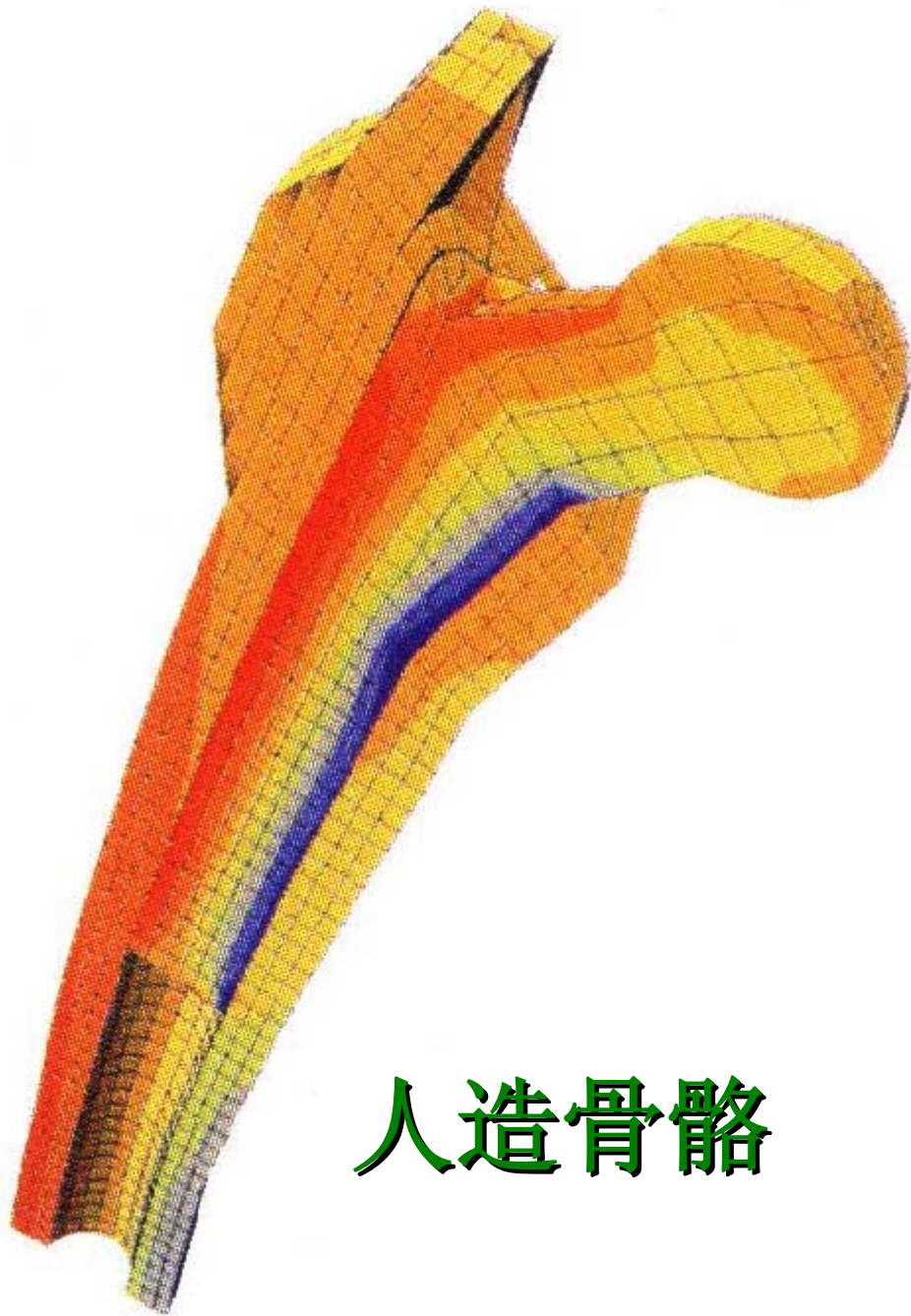


飞鸟与空中客车机翼相撞



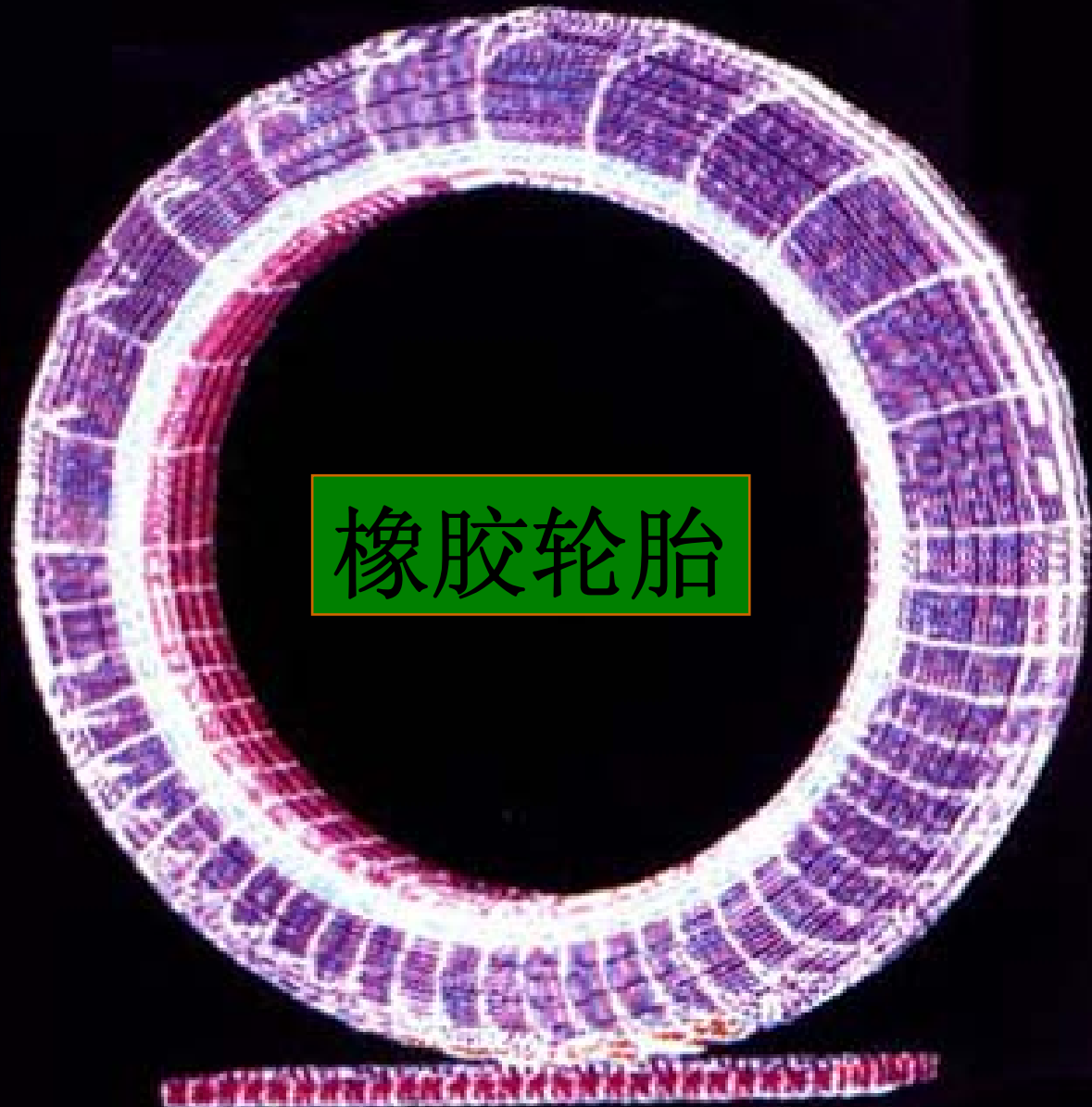
运动中的乒乓球尾流

Air Flow Around Spinning Ping-Pong Ball in Forward Motion

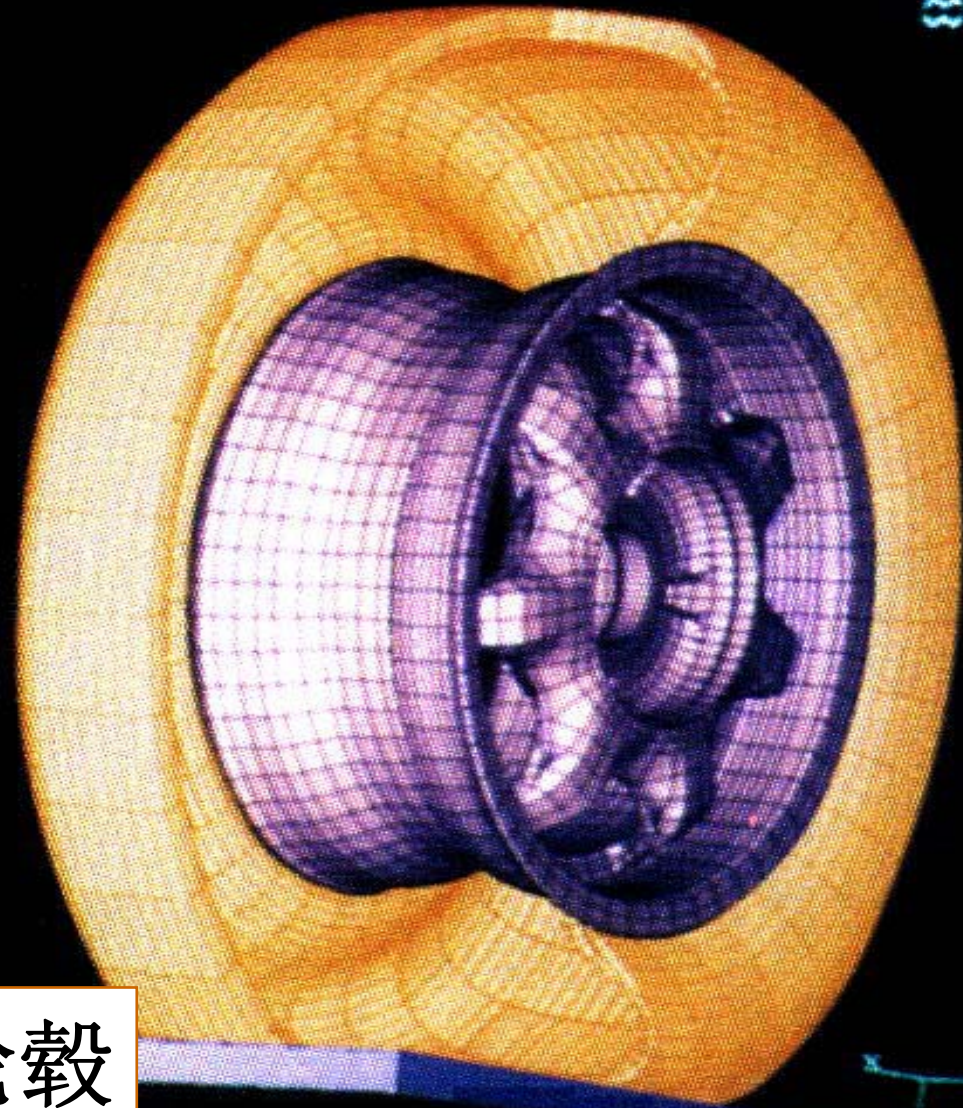


人造骨骼

橡胶轮胎

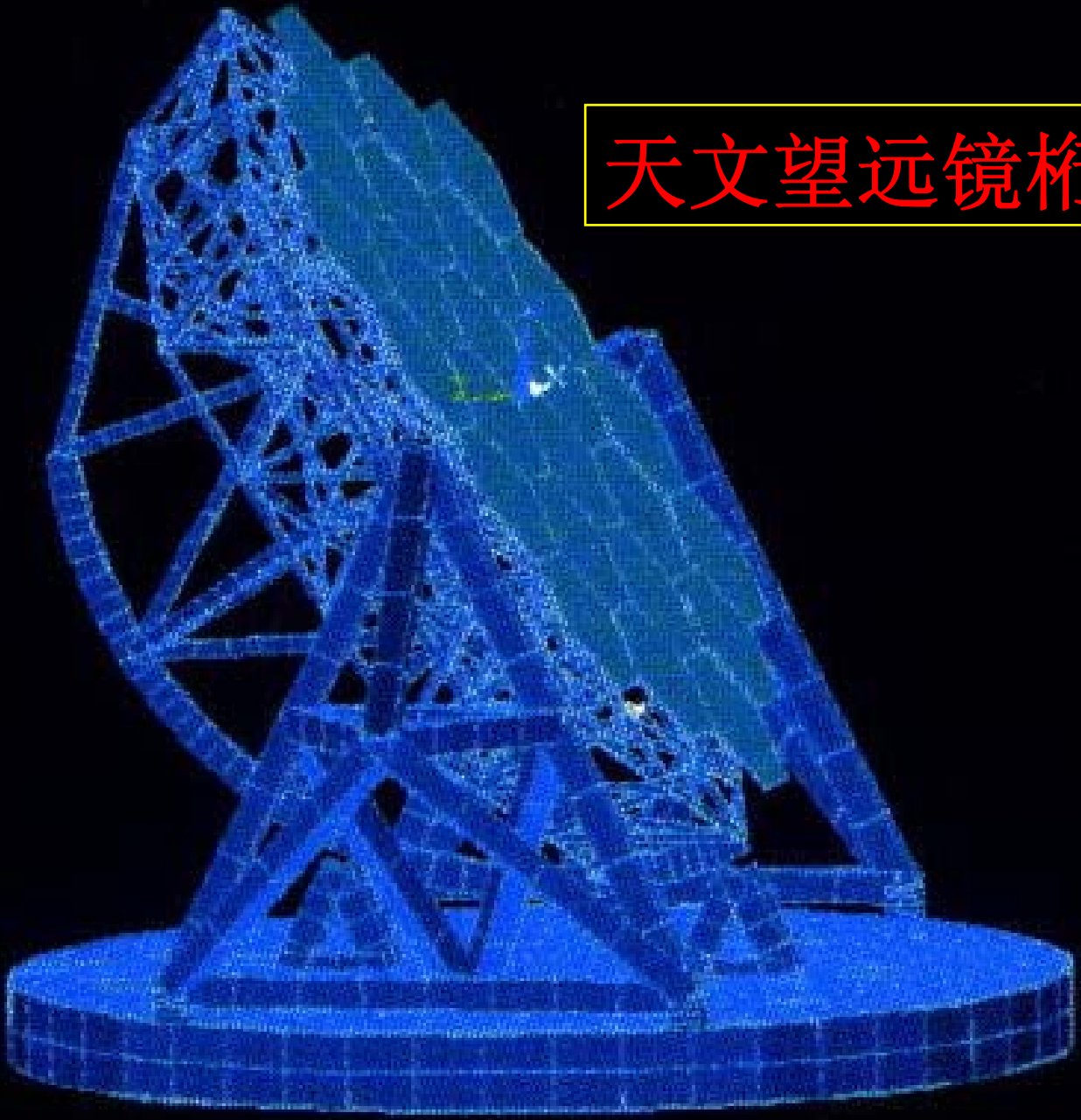


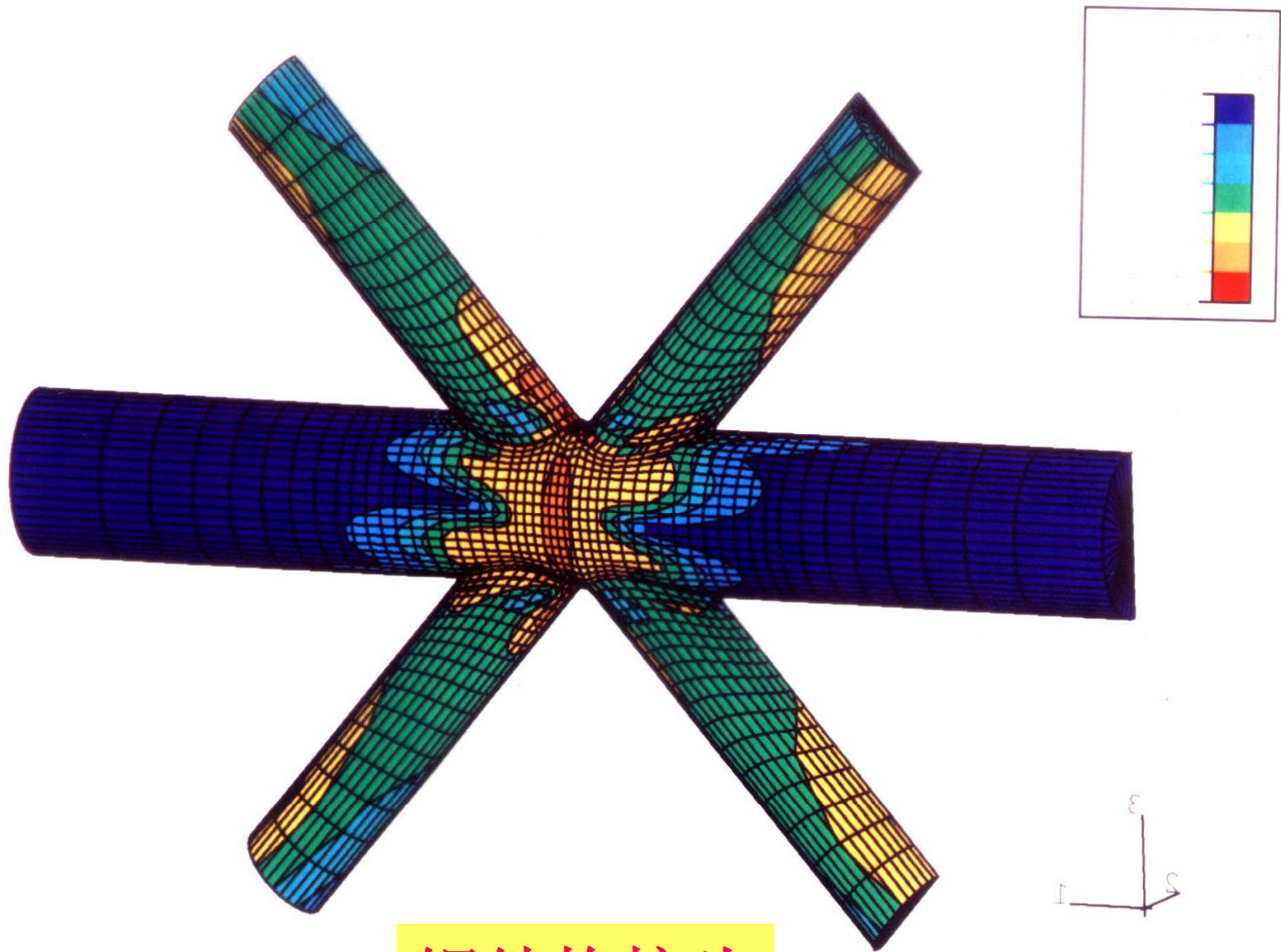
橡胶轮胎的制造过程包括原料的选择、混合、成型、硫化、检验等步骤。橡胶轮胎的使用寿命受多种因素影响，如行驶里程、路况、保养等。橡胶轮胎的回收和再利用也是当前研究的重点之一。



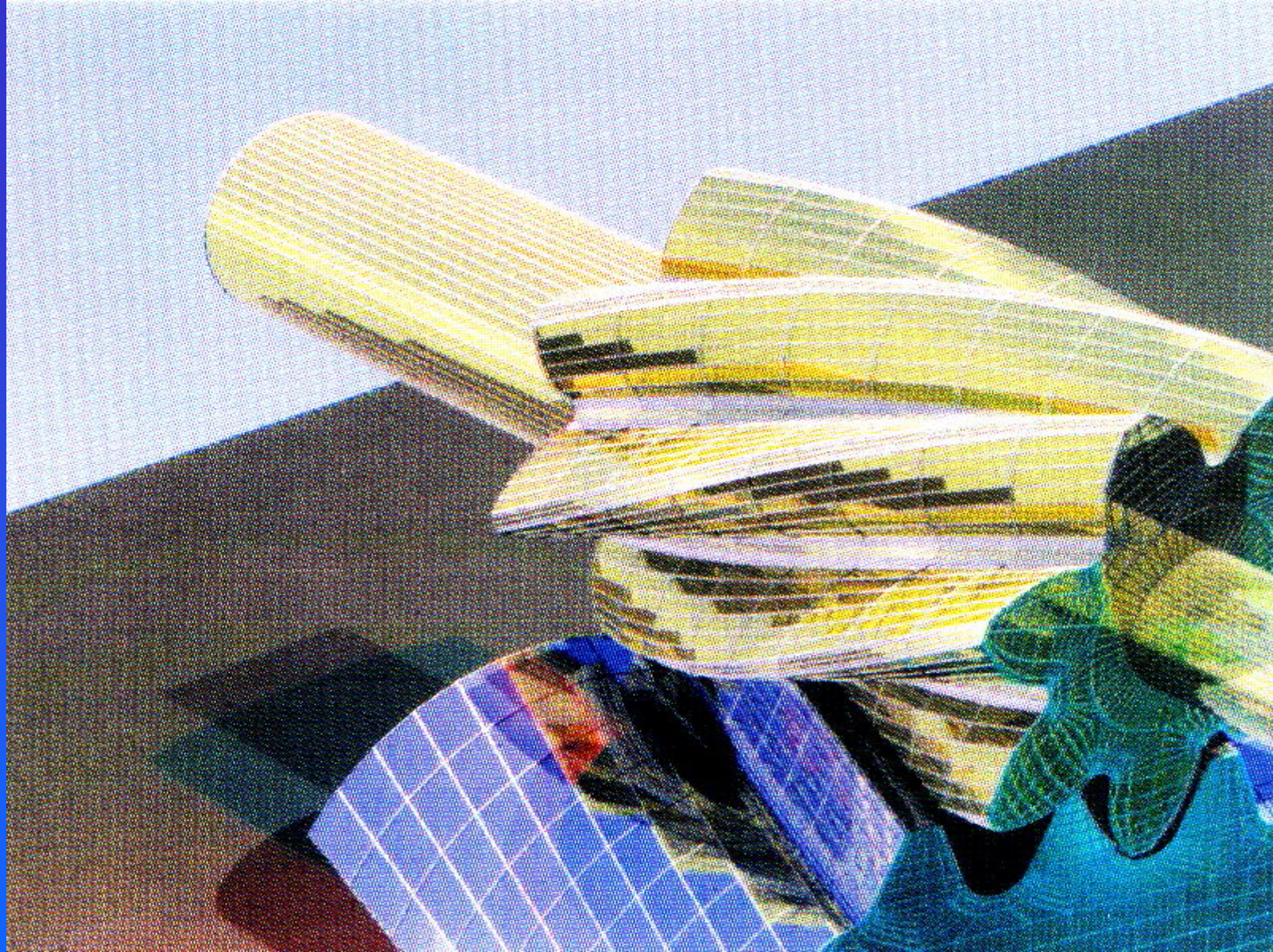
轮胎与轮毂

天文望远镜桁架





钢结构接头

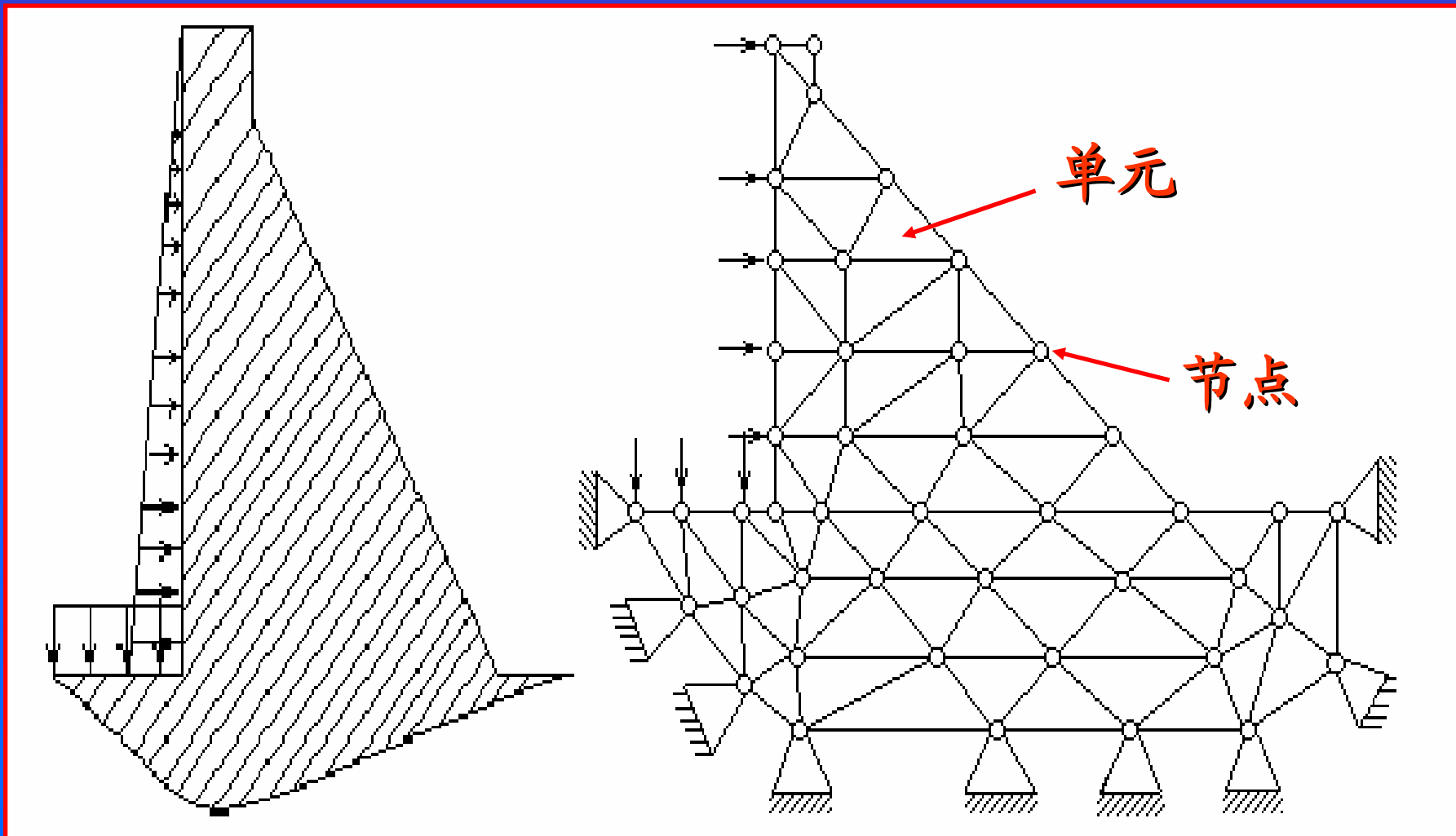


齿轮啮合



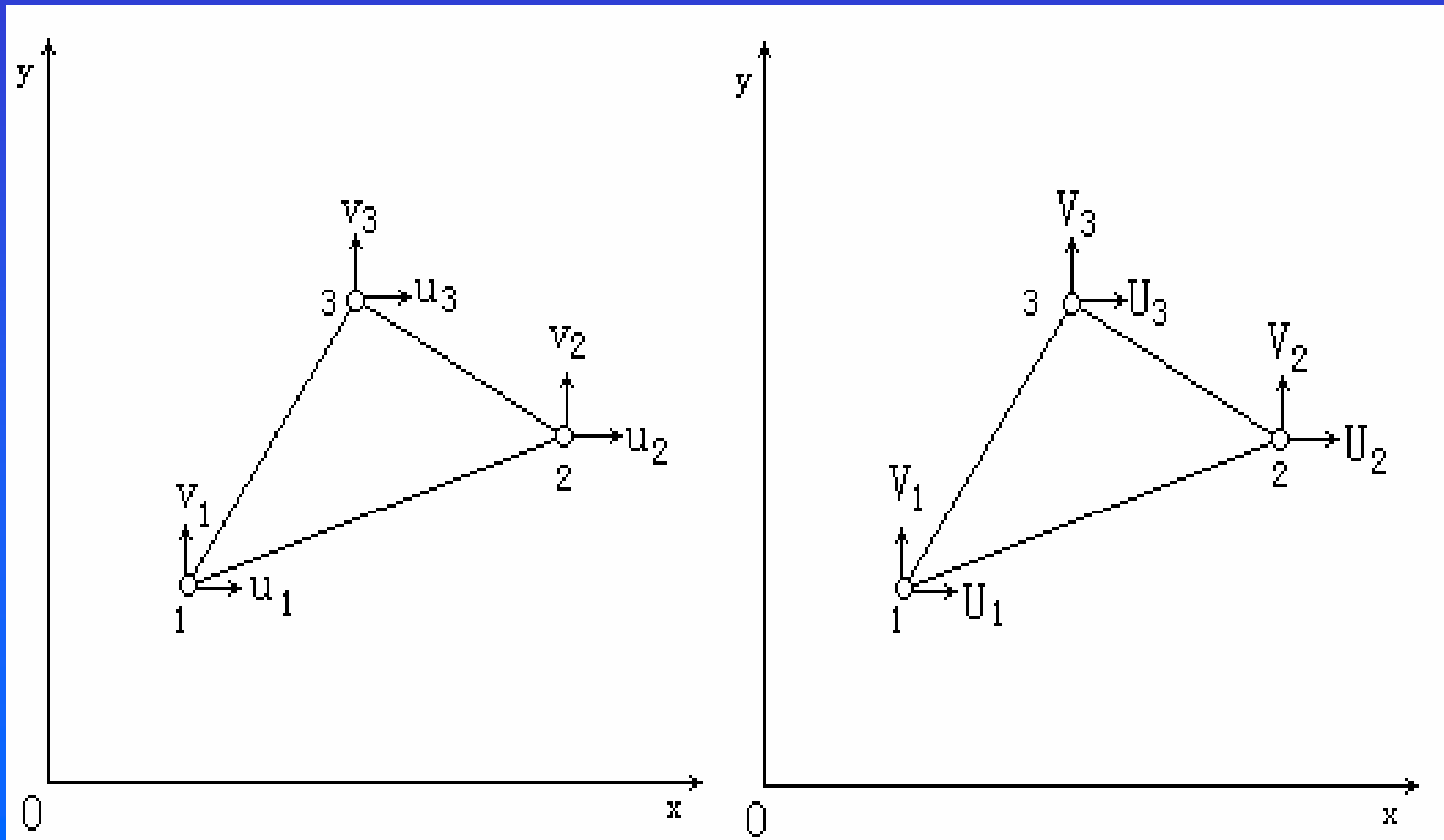
4 有限元的基本原理

(1)连续的区域分割成有限大小的区域---离散过程



(2)单元分析

2.1 选择节点的物理量（如位移、应力）作为基本未知量。



2.2 选择一组连续函数，以使单元内任一点的物理量唯一地由节点物理量表示。

2.3 根据物理关系建立单元之内的平衡方程。

(3) 按照一定次序将各个单元重新拼装成原来的整体区域——组装过程

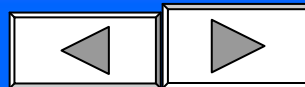
(4) 在一定边界条件下求解整体方程。

数学上

微分方程



代数方程



弹性力学基本方程:

1. 平衡方程:

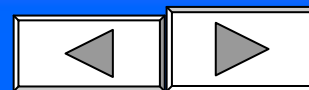
$$\begin{bmatrix} \frac{\partial}{\partial x} & 0 & \frac{\partial}{\partial y} \\ 0 & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial x} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \tau_{xy} \end{Bmatrix} + \begin{Bmatrix} X \\ Y \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} 0 \\ 0 \end{Bmatrix}$$

$$[A]\{\sigma\} + \{F\} = \{0\}$$

2.几何方程:

$$\begin{Bmatrix} \varepsilon_x \\ \varepsilon_y \\ \gamma_{xy} \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{\partial}{\partial x} & 0 \\ 0 & \frac{\partial}{\partial y} \\ \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial x} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} u \\ v \end{Bmatrix}$$

$$\{\varepsilon\} = [A]^T \{u\}$$



3.物理方程:

$$\begin{Bmatrix} \varepsilon_x \\ \varepsilon_y \\ \gamma_{xy} \end{Bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{E} & -\frac{\mu}{E} & 0 \\ -\frac{\mu}{E} & \frac{1}{E} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{2(1+\mu)}{E} \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \tau_{xy} \end{Bmatrix}$$

$$\{\varepsilon\} = [C]\{\sigma\}$$

$$\{\sigma\} = [D]\{\varepsilon\}$$

$$[D]=[C]^{-1}$$



4.边界条件:

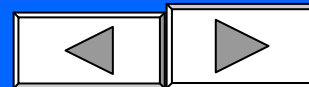
应力边界条件:

$$\begin{bmatrix} l & 0 & m \\ 0 & m & l \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \tau_{xy} \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} \bar{X} \\ \bar{Y} \end{Bmatrix}$$

$$[L]\{\sigma\} = \{\bar{F}\}$$

位移边界条件:

$$\{u\} = \{\bar{u}\}$$



方程的求解:

1 直接求解: 精确解

2 间接求解: 近似解

有限元
法

最小势能原理

离散化

微分方程组

能量方程

有限元方程



应变能（形变能）：

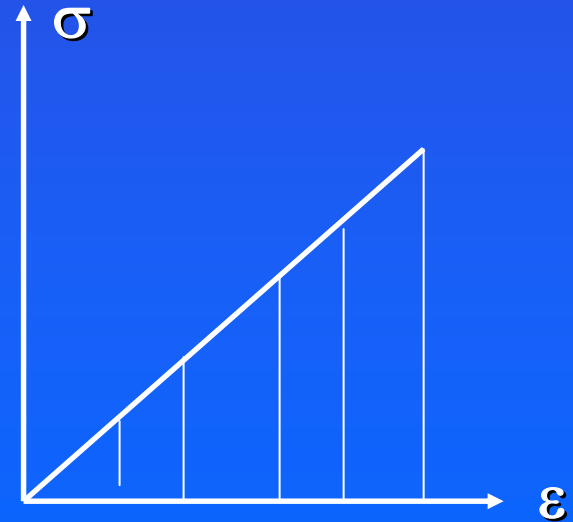
弹性体受力后贮存的能量

应变能密度（比能）：

单位体积的应变能

$$A = \int_0^{\varepsilon} \sigma d\varepsilon$$

$$U = \iiint_V A dx dy dz$$



对弹性体

$$A = \frac{1}{2} \sigma \varepsilon$$

对多向应力状态

$$A = \frac{1}{2} \{\sigma\}^T \{\varepsilon\}$$

对平面问题

$$A = \frac{1}{2} [\sigma_x \varepsilon_x + \sigma_y \varepsilon_y + \tau_{xy} \gamma_{xy}]$$



虚功原理

弹性体在体力 $\{F\}$ 和边界力 $\{\bar{F}\}$ 作用下，
产生的应力为 $\{\sigma\}$

设有一组虚位移 $\{u\}$ ，满足位移边界条件，
产生的应变为 $\{\varepsilon\}$

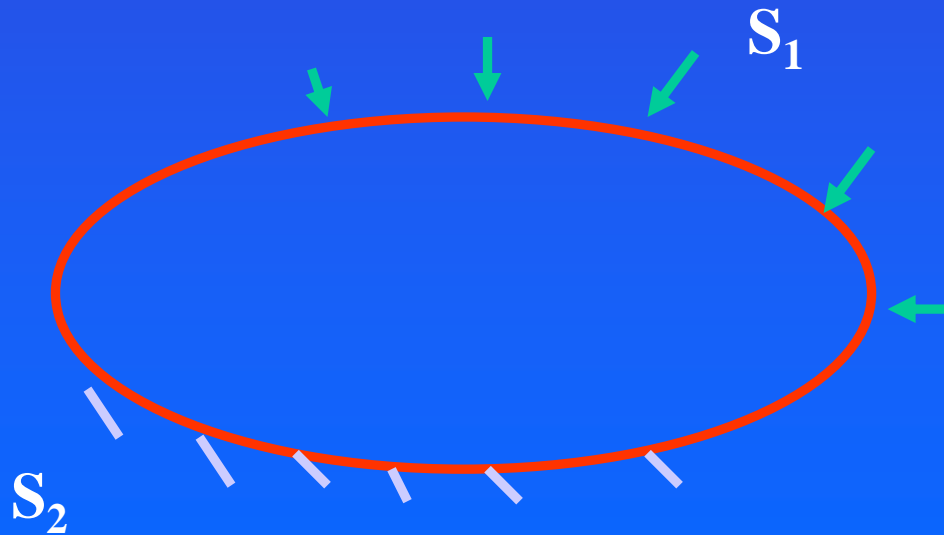
则

$$W_i = W_e$$



$$W_i = \iiint_V \{\sigma\}^T \{\varepsilon\} dV$$

$$W_e = \iiint_V \{F\}^T \{u\} dV + \iint_{S_1} \{\bar{F}\}^T \{u\} dS + \iint_{S_2} \{[L]\{\sigma\}\}^T \{\bar{u}\} dS$$



弹性体的总势能

$$\Pi = U + U_P$$

$$U = \frac{1}{2} \iiint_V \{\sigma\}^T \{\varepsilon\} dV$$

$$U_P = -\iiint_V \{F\}^T \{u\} dV - \iint_{S_1} \{\bar{F}\}^T \{u\} dS$$

$$\Pi = \frac{1}{2} \iiint_V \{\sigma\}^T \{\varepsilon\} dV - \iiint_V \{F\}^T \{u\} dV - \iint_{S_1} \{\bar{F}\}^T \{u\} dS$$



最小势能原理:

有一组位移满足几何方程和位移边界条件,

如果这种位移对应的应力满足

平衡方程和应力边界条件,

则该位移必使总势能取最小值.

$$\delta\Pi = 0$$



最小势能原理

等价于

平衡方程和应力边界条件

几何方程,位移边界条件,物理方程

+

最小势能原理

