关于电感式电涡流

在金属导体内产生的涡流存在趋肤效应,即涡流渗透的深度与传感器激励电流的频率有关。

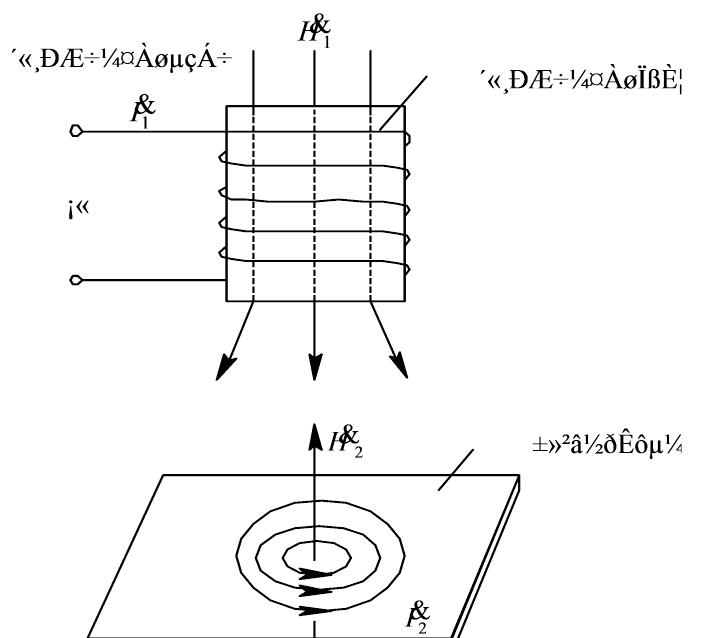
根据电涡流在导体内的渗透情况,电涡流传感器分为:

高频反射式

低频投射式

4.3.1

工作原理



传感器线圈通以正弦交变电流 I₁时, 线圈周围空间必然产生正弦交变磁场 H₁,

使金属导体产生感应电涡流 I₂, I₂ 又产生新的交变磁场 H₂。

根据<mark>愣</mark>次定律, H_2 的作用将阻碍原磁场 H_1 的变化。

由于磁场H₂的作用,涡流要消耗一部分能量,导致传感器线圈的等效阻抗 发生变化。 由上可知,线圈阻抗的变化完全取决于被测金属导体的电涡流效应。

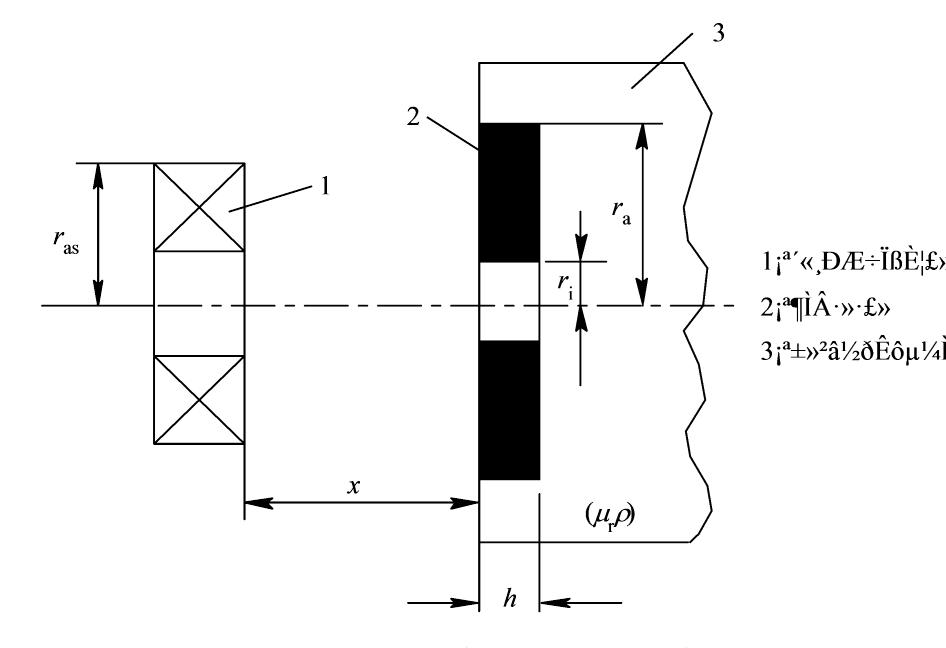
电涡流效应既与被测体的ρ、μ以及 几何形状有关, 还与激磁线圈的几何参数、激磁线圈中激磁电流频率 f 有关,同时还与激磁线圈与导体间的距离 x 有关。

传感器线圈受电涡流影响时的等效 阻抗 Z 的函数关系式为: Z=F (ρ,μ,r,f,x)

r为激磁线圈与被测体的尺寸因子。

如果保持上式中其它参数不变,而 只改变其中一个参数,传感器线圈阻抗 Z 就仅仅是这个参数的单值函数。 通过与传感器配用的测量电路测出阻抗 Z 的变化量,即可实现对该参数的测量。

4.3.2 基本特性



电涡流式传感器简化模型

在被测金属导体上形成的电涡流可等效为一个短路环,

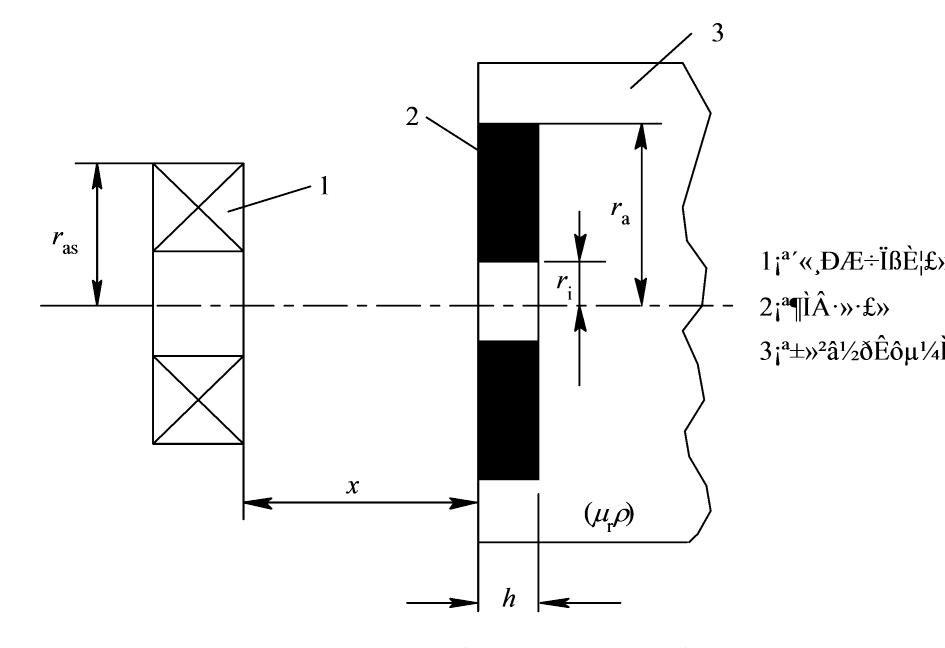
即假设电涡流仅分布在环体之内。

电涡流的轴向贯穿深度h

贯穿深度是指把电涡流强度减小到 表面强度的 1/e (0.37) 处的表面厚度。

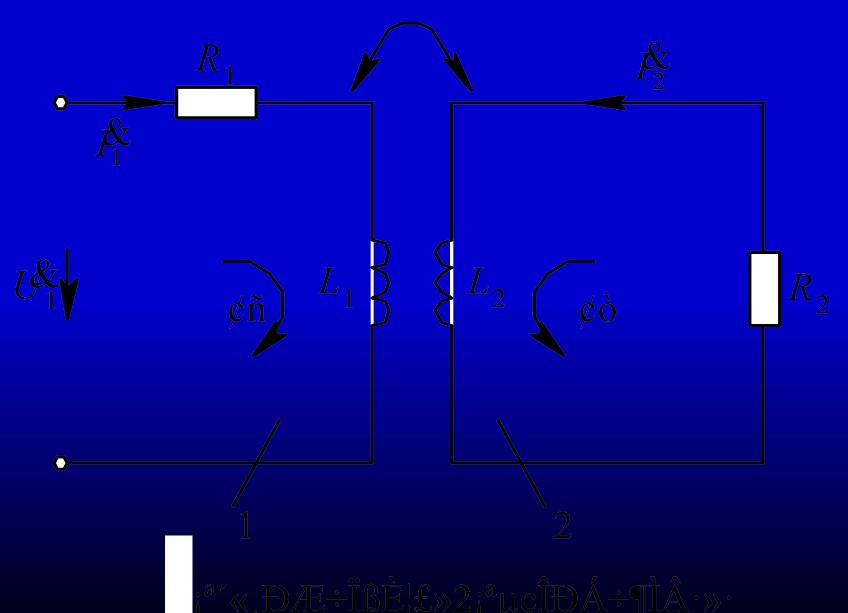
$$h = \sqrt{\frac{\rho}{\pi \mu_0 \mu_r f}}$$

f为线圈激磁电流的频率。



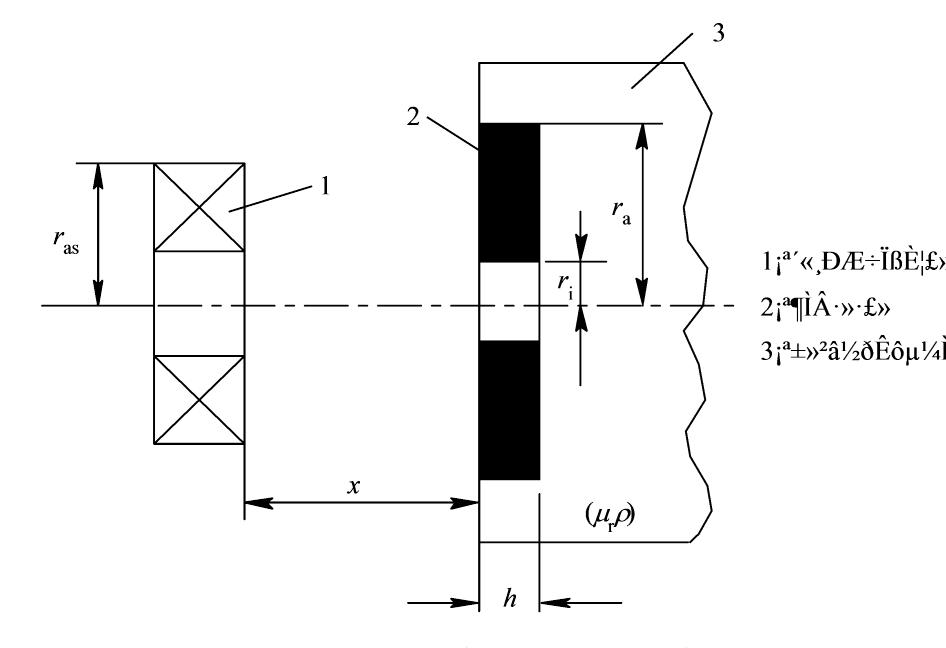
电涡流式传感器简化模型

电涡流的等效电路图。M

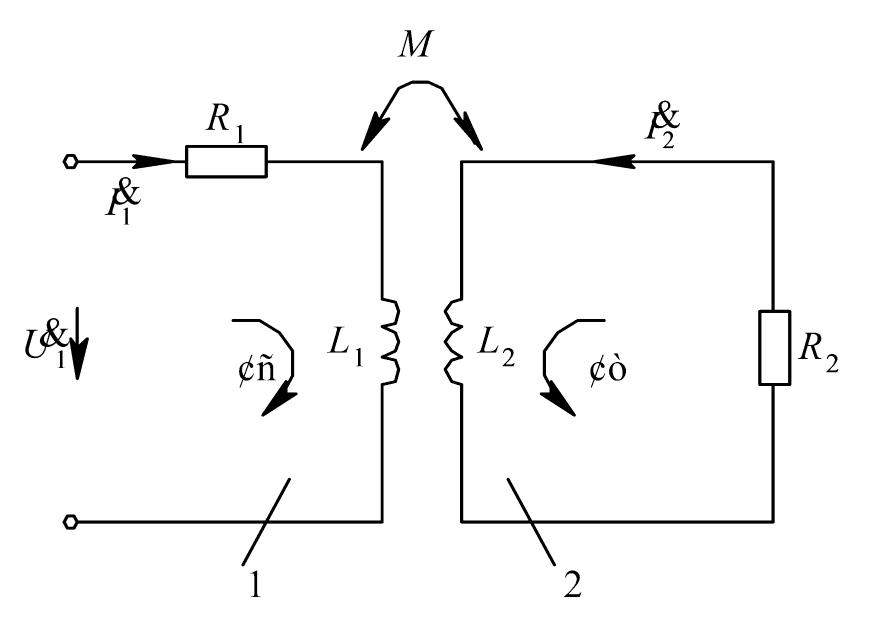


R_2 为电涡流短路环等效电阻

$$R_{2} = \frac{2\pi\rho}{h \, 1n \, \frac{r_{a}}{r_{i}}}$$



电涡流式传感器简化模型



 $1;^{a'} \ll D \cancel{E} \div \ddot{l} \mathring{B} \dot{E} + 2;^{a} \mu \mathring{c} \mathring{l} \mathring{D} \acute{A} \div \mathring{l} \mathring{A} \cdot \text{w}$

根据基尔霍夫第二定律

$$R_{1}P_{1}^{k} + j\omega L_{1}P_{1}^{k} - j\omega MP_{2}^{k} = U_{1}^{k}$$

$$-j\omega MP_{1}^{k} + R_{2}P_{2}^{k} + j\omega L_{2}P_{2}^{k} = 0$$

 ω ——线圈激磁电流角频率;

 R_1 ——线圈电阻;

 L_1 ——线圈电感;

 L_2 —短路环等效电感;

 R_2 —短路环等效电阻; ϕ

M——互感系数。

等效阻抗Z为

$$Z = \frac{U_1^{\infty}}{R_1^{\infty}} = R_1 + \frac{\omega^2 M^2}{R_2^2 + \omega^2 L_2^2} R_2 + j\omega \left[L_1 - \frac{\omega^2 M^2}{R_2^2 + \omega^2 L_2^2} L_2 \right]$$

$$= R_{eq} + j\omega L_{eq}$$

R_{ea} —线圈受电涡流影响后的等效电阻

$$R_{eq} = R_1 + \frac{\omega^2 M^2}{R_2^2 + \omega^2 L_2^2} R_2$$

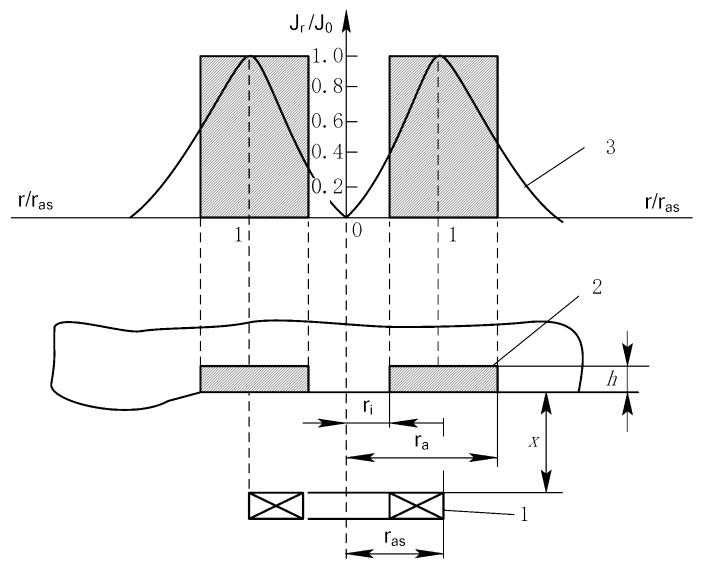
线圈的等效品质因数Q值为

$$Q = \frac{\omega L_{eq}}{R_{eq}}$$

- 4.3.3 电涡流形成范围
- 1. 电涡流的径向形成范围

线圈与导体系统产生的电涡流密度 既是线圈与导体间距离 x 的函数,又是 沿线圈半径方向 r 的函数。

当 x 一定时, 电涡流密度 J 与半径 r 的关系曲线如图4-25所示。



1-电涡流线圈; 2-等效短路环; 3-电涡流密度分布

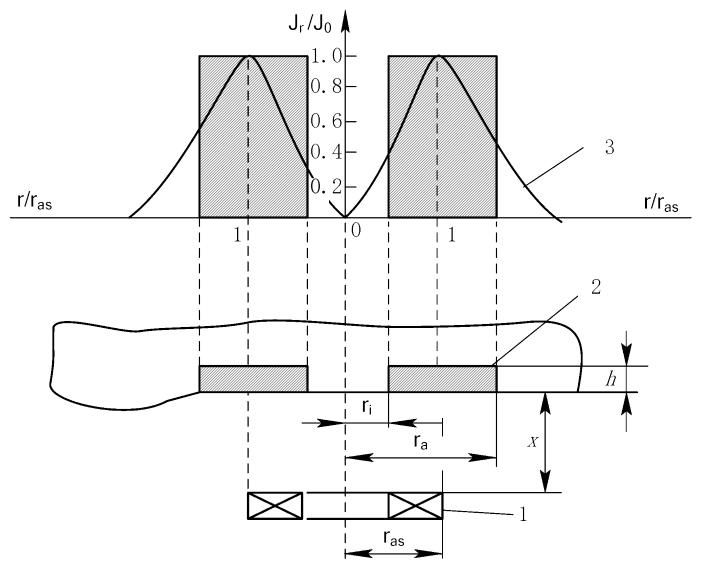
电涡流密度J与半径r的关系曲线

J₀为金属导体表面电涡流密度,即电涡流密度最大值。

J_r为半径 r 处的金属导体表面电涡

流密度。

① 电涡流径向形成范围大约在传感器线圈外径 r_{as} 的1.8~2.5倍范围内,且分布不均匀。

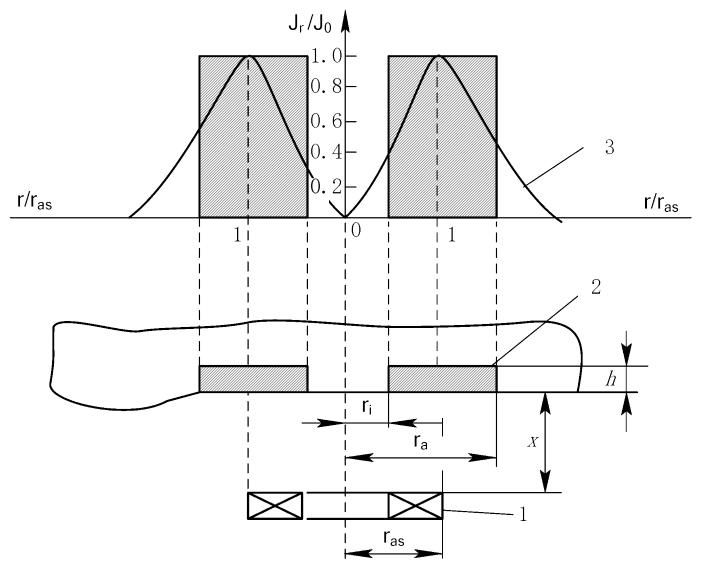


1-电涡流线圈; 2-等效短路环; 3-电涡流密度分布

电涡流密度J与半径r的关系曲线

- ② 电涡流密度在 r_i=0 处为零。
- ③ 电涡流的最大值在r=r_{as}附近的一个狭窄区域内。
 - ④可以用一个平均半径为 $r_{as}\left(r_{as} = \frac{r_i + r_a}{2}\right)$

的短路环来集中表示分散的电涡流(图中阴影部分)。



1-电涡流线圈; 2-等效短路环; 3-电涡流密度分布

电涡流密度J与半径r的关系曲线

2. 电涡流强度与距离的关系

当x改变时,电涡流密度也发生变化,即电涡流强度随距离x的变化而变化。

金属导体表面的电涡流强度

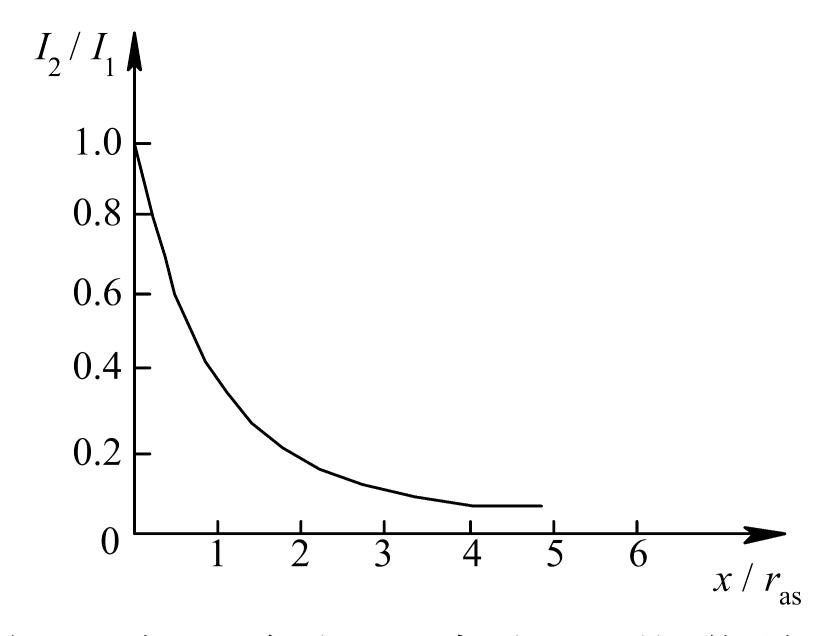
$$I_2 = I_1 \left[1 - \frac{x}{\sqrt{x^2 + r_{as}^2}} \right]$$

 I_1 —线圈激励电流;

I2—金属导体中等效电流;

x—线圈到金属导体表面距离;

 r_{as} —线圈外径。



电涡流强度与距离归一化曲线

第34页, 共81页, 星期六, 2024年, 5月

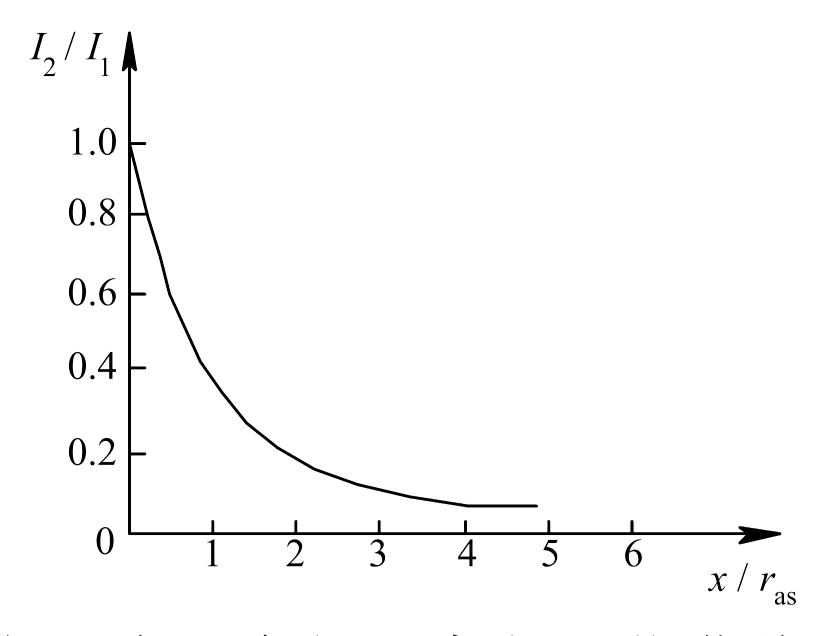
金属导体表面的电涡流强度

$$I_2 = I_1 \left[1 - \frac{x / r_{as}}{\sqrt{\left(\frac{x}{r_{as}}\right)^2 + 1}} \right]$$

- ① 电涡流强度与距离 x 呈非线性关系,且随着 x/r_{as} 的增加而迅速减小。
- ② 当利用电涡流式传感器测量位移时,只有在 x/r_{as} <<1(一般取0.05~0.15)的条件下才能得到较好的线性和较高的灵敏度。

金属导体表面的电涡流强度

$$I_{2} = I_{1} \quad 1 - \frac{x / r_{as}}{\sqrt{\left(\frac{x}{r_{as}}\right)^{2} + 1}}$$



电涡流强度与距离归一化曲线

第38页, 共81页, 星期六, 2024年, 5月

3. 电涡流的轴向贯穿深度

贯穿深度是指把电涡流强度减小到 表面强度的 1/e 处的表面厚度。

由于金属导体的趋肤效应,电磁场不能穿过导体的无限厚度,仅作用于表面薄层和一定的径向范围内。

导体中产生的电涡流强度随导体厚度的增加按指数规律下降。

$$J_d = J_0 e^{-d/h}$$

以上内容仅为本文档的试下载部分,为可阅读页数的一半内容。如要下载或阅读全文,请访问: https://d.book118.com/466224150201011001