



航天器控制原理

第31讲 航天器的轨道机动 与轨道保持

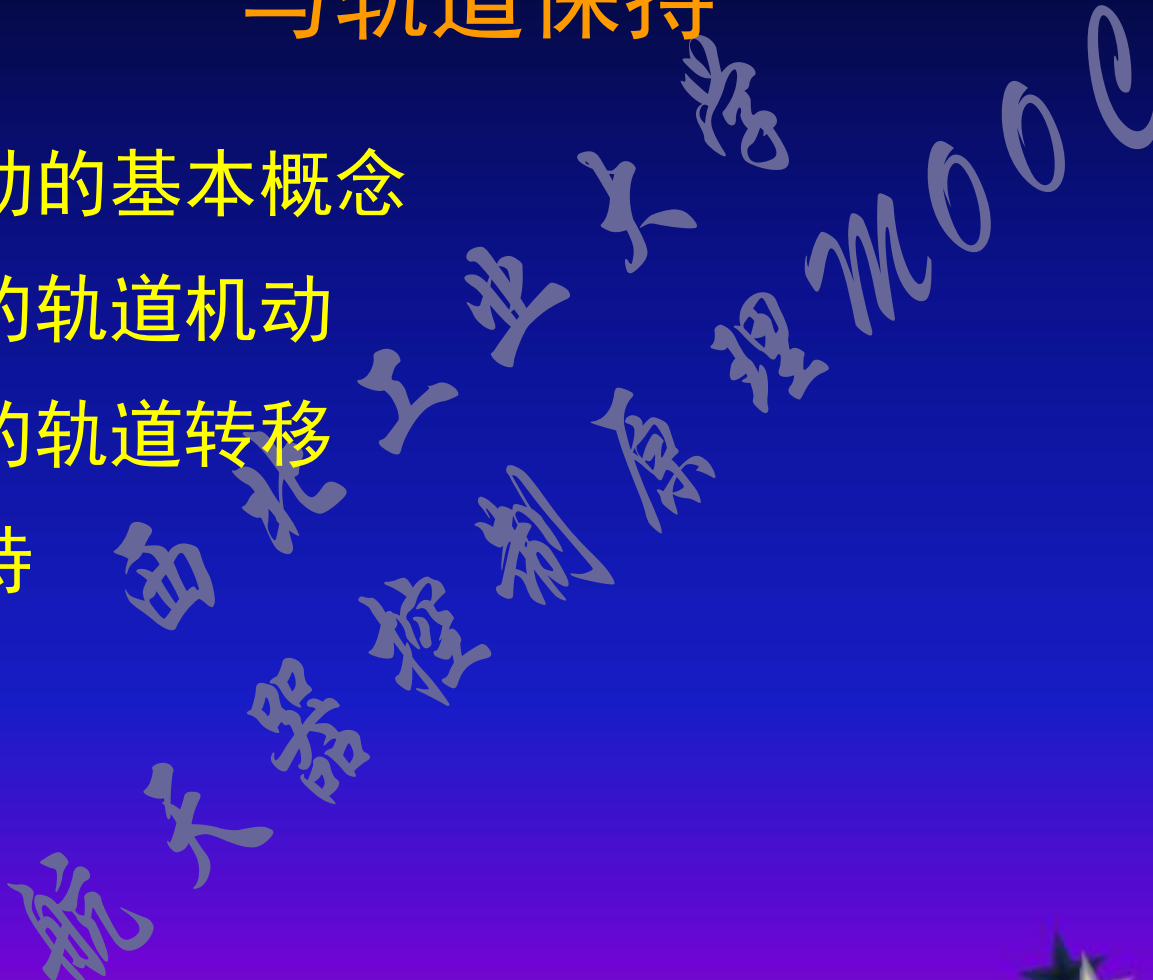

主讲：黄 河

西北工业大学 精确制导与控制研究所





第31讲 航天器的轨道机动 与轨道保持

- 1、轨道机动的基本概念
 - 2、平面内的轨道机动
 - 3、平面外的轨道转移
 - 4、轨道保持
- 
- 




1、轨道机动的基本概念

轨道控制：

使航天器按预定轨道运动。简单地说，就是控制航天器质心运动的速度大小和方向，使航天器的轨道满足飞行任务的要求。

控制力：


控制航天器的速度一般采用反作用推力、气动力、太阳辐射压力、磁力和其他非重力源的力。





1、轨道机动的基本概念


轨道控制范围：

- 轨道机动；
 - 轨道保持；
 - 交会、对接；
 - 再入返回；
 - 落点控制。
- 



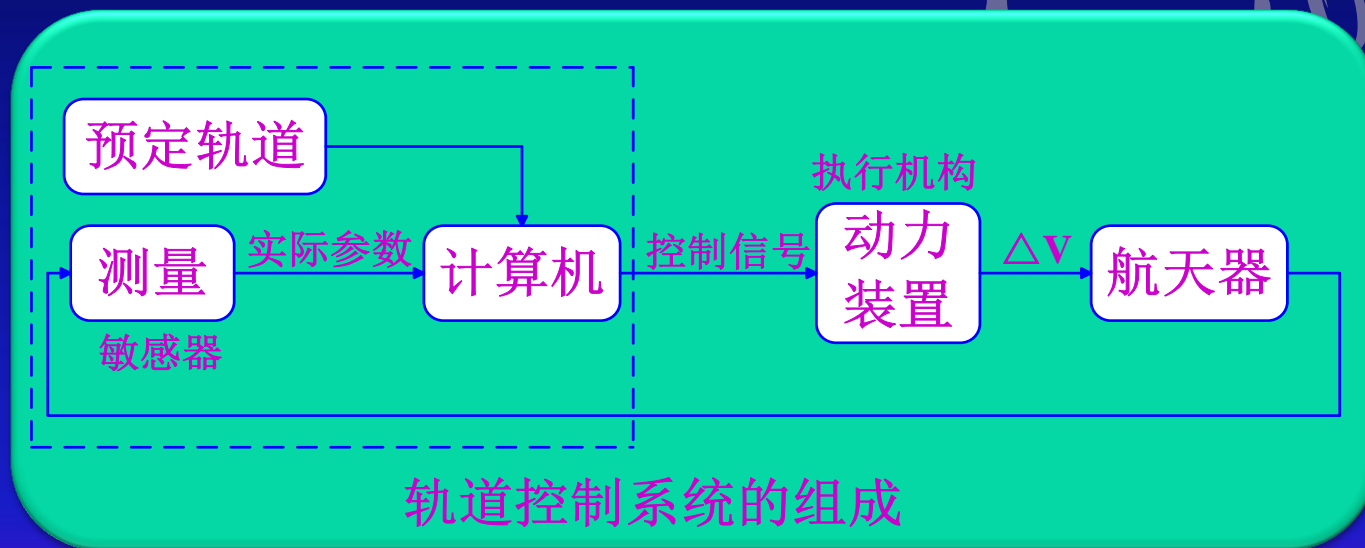
1、轨道机动的基本概念

轨道机动：

- 是指沿已知轨道运动的航天器改变为沿另一条要求的轨道运动。
 - 已知的轨道称为初轨道或停泊轨道，要求的轨道称为终轨道或预定轨道。
- 

1、轨道机动的基本概念

控制系统的组成：



1、轨道机动的基本概念

航天器轨道机动的瞬时假设：

当采用火箭发动机作为轨道机动系统的动力装置时，由于火箭发动机能提供较大的推力，因而短时间工作即可使航天器获得所需的速度增量。



1、轨道机动的基本概念

航天器轨道机动的瞬时假设：

因此在初步讨论轨道机动问题时，假设发动机按冲量方式工作，即在航天器位置不发生变化的情况下，使航天器的速度发生瞬时变化。

这一假设可使问题得到简化，为更深入的研究提供必要的基础。



1、轨道机动的基本概念

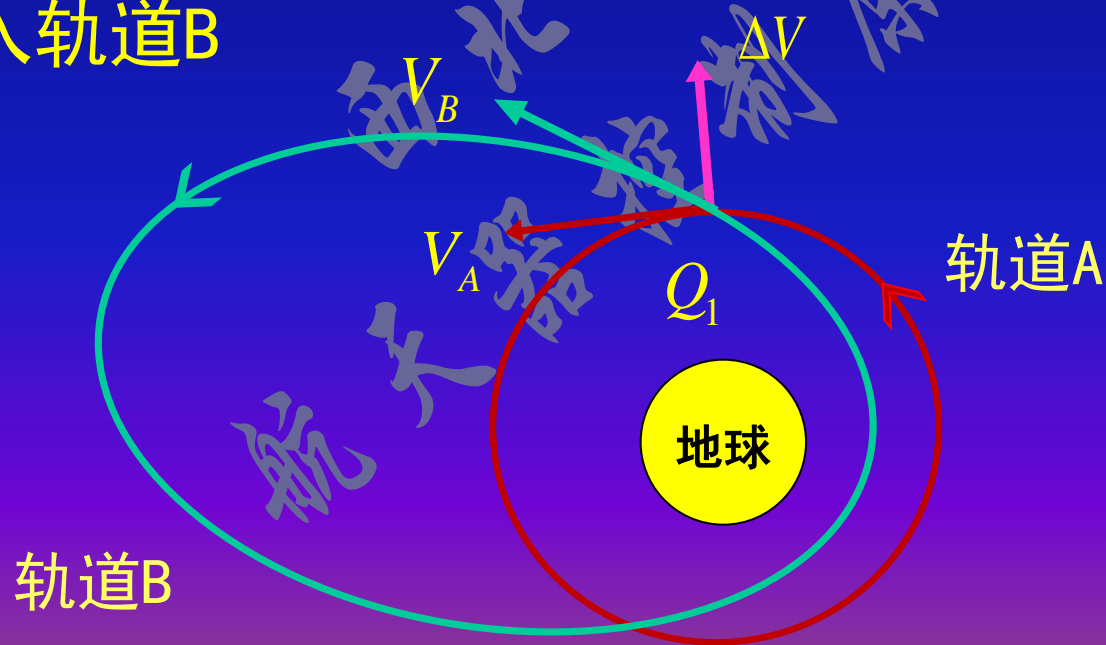
航天器轨道机动的瞬时假设：

在变轨点 Q_1 处速度为 V_A

在 Q_1 处发动机工作产生速度增量 ΔV


航天器的速度由 V_A 瞬时变成 V_B

进入轨道B





2、平面内的轨道机动

- (1) 高斯摄动方程
 - (2) 轨道高度的修正
 - (3) 共面两轨道的一般转移
 - (4) 霍曼转移
- 



★ (1) 高斯摄动方程

什么是高斯摄动方程？

用来描述航天器的轨道六要素在摄动力作用下的运动规律。

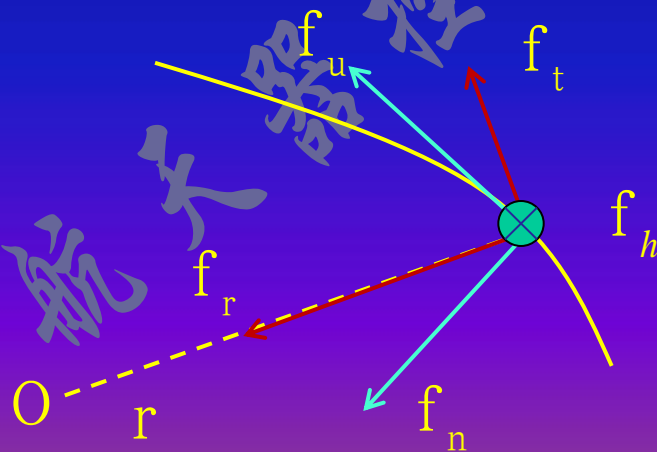
航天器控制原理



★ (1) 高斯摄动方程

摄动力 f 常有以下两种分解方法：

- a. 分解为径向分量 f_r ，横向分量 f_t ，
轨道面法向分量 f_h
- b. 分解为轨道速度方向上的分量 f_u ，
轨道面内的法向分量 f_n ，轨道面法量 f_h 。



(1) 高斯摄动方程

按第一种分解法，所得高斯摄动方程如下：

$$\dot{a} = \frac{2}{n\sqrt{1-e^2}} \left[e \sin f \cdot f_r + (1 + e \cos f) f_t \right]$$

$$\dot{e} = \frac{\sqrt{1-e^2}}{na} \left[\sin f \cdot f_r + (\cos f + \cos E) f_t \right]$$

$$\dot{i} = \frac{r \cos u}{na^2 \sqrt{1-e^2}} f_h \quad \dot{\Omega} = \frac{r \sin u}{na^2 \sqrt{1-e^2} \sin i} f_h$$

$$\dot{\omega} = \frac{\sqrt{1-e^2}}{nae} \left[-\cos f \cdot f_r + \left(1 + \frac{r}{p} \right) \sin f \cdot f_t \right] - \dot{\Omega} \cdot \cos i$$

$$\dot{M} = n - \frac{1-e^2}{nae} \left[\left(2e \frac{r}{p} - \cos f \right) f_r + \left(1 + \frac{r}{p} \right) \sin f \cdot f_t \right]$$

(1) 高斯摄动方程

按第二种分解法，所得高斯摄动方程如下：

$$\dot{a} = \frac{2}{n\sqrt{1-e^2}} [1 + 2e \cos f + e^2]^{1/2} f_u$$

$$\dot{e} = \frac{\sqrt{1-e^2}}{na} [1 + 2e \cos f + e^2]^{-1/2} \left[2(\cos f + e) f_u - \sqrt{1-e^2} \sin E \cdot f_n \right]$$

$$\dot{i} = \frac{r \cos u}{na^2 \sqrt{1-e^2}} f_h \quad \dot{\Omega} = \frac{r \sin u}{na^2 \sqrt{1-e^2} \sin i} f_h$$

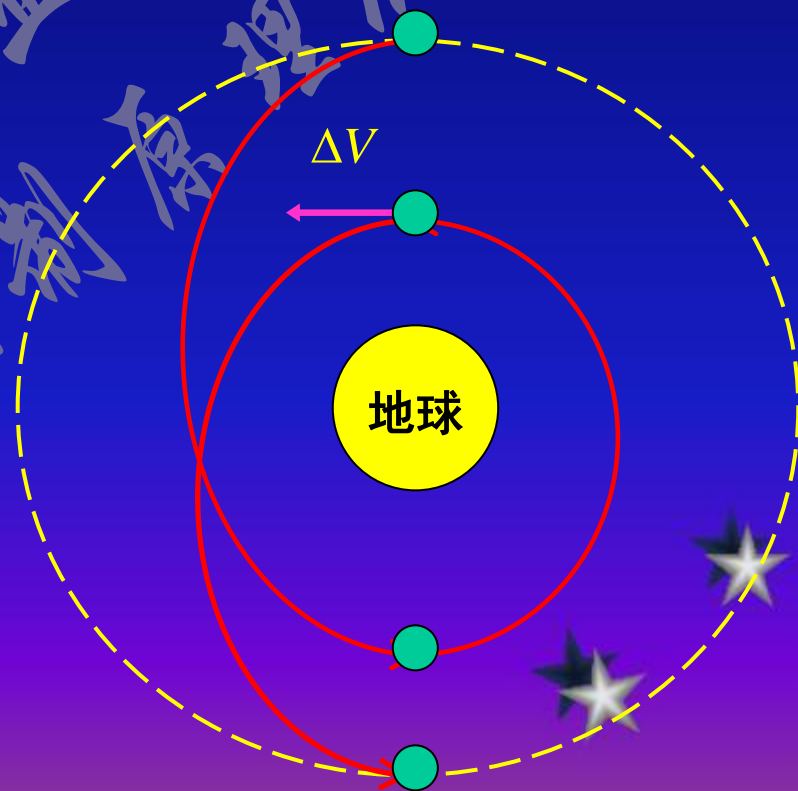
$$\dot{\omega} = \frac{\sqrt{1-e^2}}{nae} (1 + 2e \cos f + e^2)^{-1/2} \left[2 \cos f \cdot f_u + (\cos E + e) f_n \right] - \cos i \cdot \dot{\Omega}$$

$$\dot{M} = n - \frac{1-e^2}{nae} (1 + 2e \cos f + e^2)^{-1/2} \left[\left(2 \sin f + \frac{2e^2}{\sqrt{1-e^2}} \sin E \right) f_u + (\cos E - e) f_n \right]$$

★(2) 轨道高度的修正

航天器在预定轨道上运动由于大气摄动、地球扁率、太阳和月球的引力等影响, 航天器会脱离预定轨道

现在可以在近拱点或远拱点改变速度, 修正轨道误差, 使航天器回到预定轨道



★(2) 轨道高度的修正

近拱点或远拱点高度的修正：

通过轨道机动，可以将近拱点或远拱点调到预期高度。

由能量方程式：
$$\varepsilon = \frac{v^2}{2} - \frac{\mu}{r} = -\frac{\mu}{2a}$$

两边求一次微分得：
$$v dv + \frac{\mu}{r^2} dr = \frac{\mu}{2a^2} da$$

由此可以解出：
$$da = \frac{2a^2}{\mu} \left(v dv + \frac{\mu}{r^2} dr \right)$$

★ (2) 轨道高度的修正

在小偏差情况下，由 Δv 和 Δr 引起的长半轴 a 的改变量 Δa 为：

$$\Delta a \approx \frac{2a^2}{\mu} \left(v \Delta v + \frac{\mu}{r^2} \Delta r \right)$$

基于轨道机动的瞬时假设，在轨道上某点速度 v 改变而保持 r 不变，则：

$$\Delta a \approx \frac{2a^2}{\mu} v \Delta v$$

因为轨道长轴是 $2a$ ，所以轨道长度的改变是 Δa 。

★ (2) 轨道高度的修正



假定在近拱点改变速度，那么由此造成的长轴改变量正好是远拱点高度的变化。

同样，在远拱点速度改变 Δv ，将导致近拱点高度的相同变化。

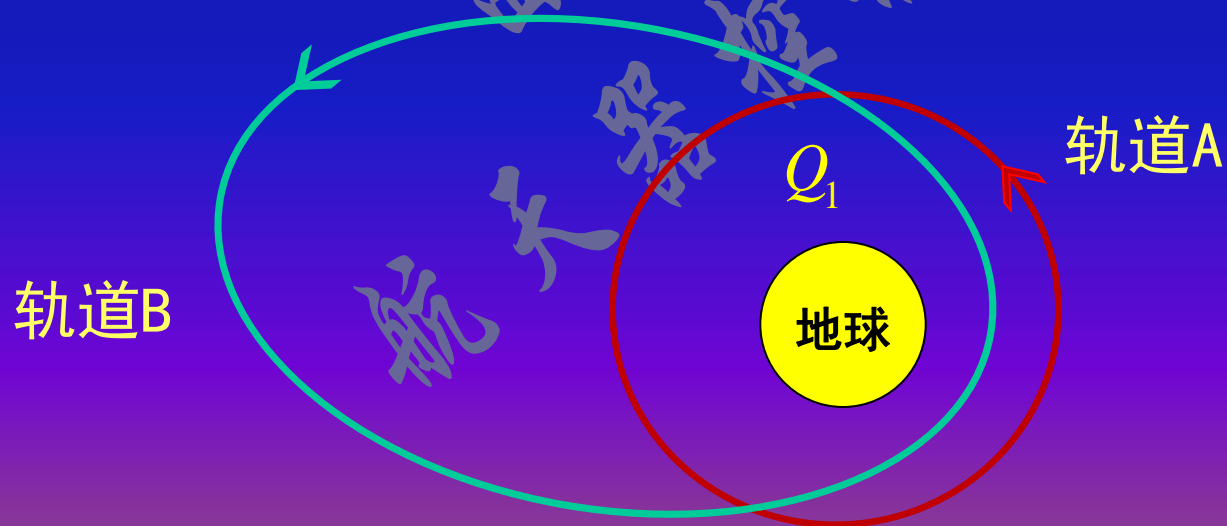
将一般关系应用于在近拱点和远拱点加上 Δv 的特殊情况，得到远拱点和近拱点的高度变化，即：

$$\Delta h_a = \frac{4a^2}{\mu} (v_p \Delta v_p) \quad \Delta h_p = \frac{4a^2}{\mu} (v_a \Delta v_a)$$

★ (3) 共面两轨道的一般转移

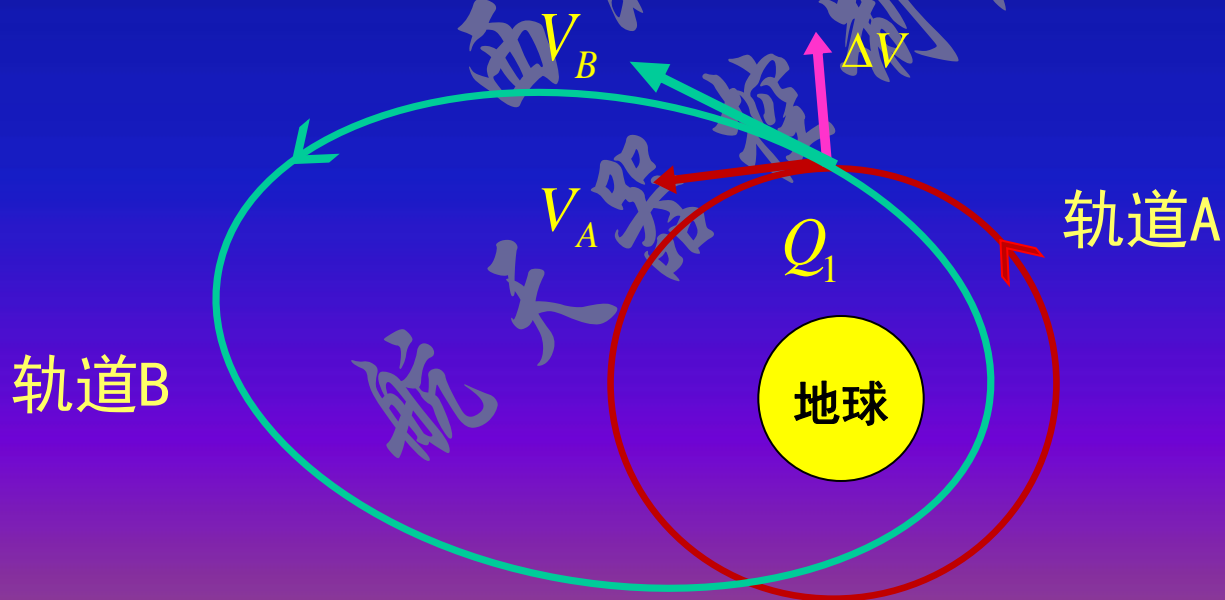
两轨道在同一平面内相交：

轨道A与轨道B在同一平面内相交，
交点为 Q_1



★ (3) 共面两轨道的一般转移

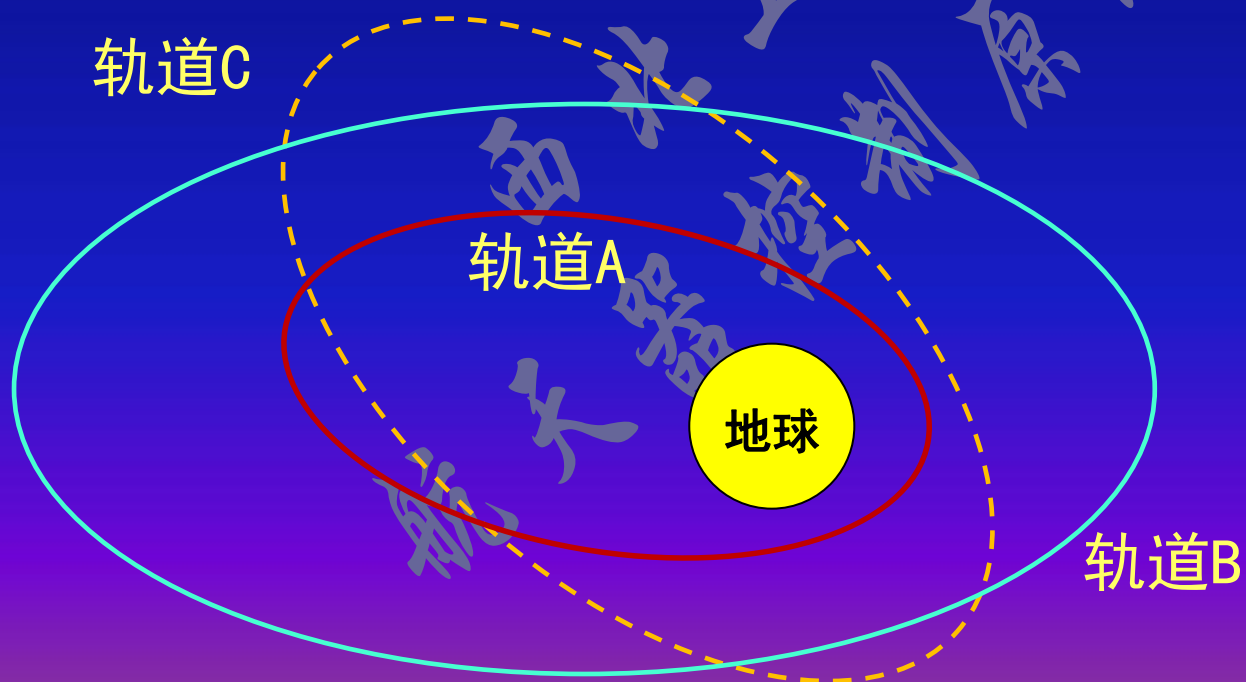
为了使航天器从轨道A转移到轨道B，需要在两轨道的交点 Q_1 处加一个速度增量 ΔV ，满足 $v_B = v_A + \Delta v$ 。



★ (3) 共面两轨道的一般转移

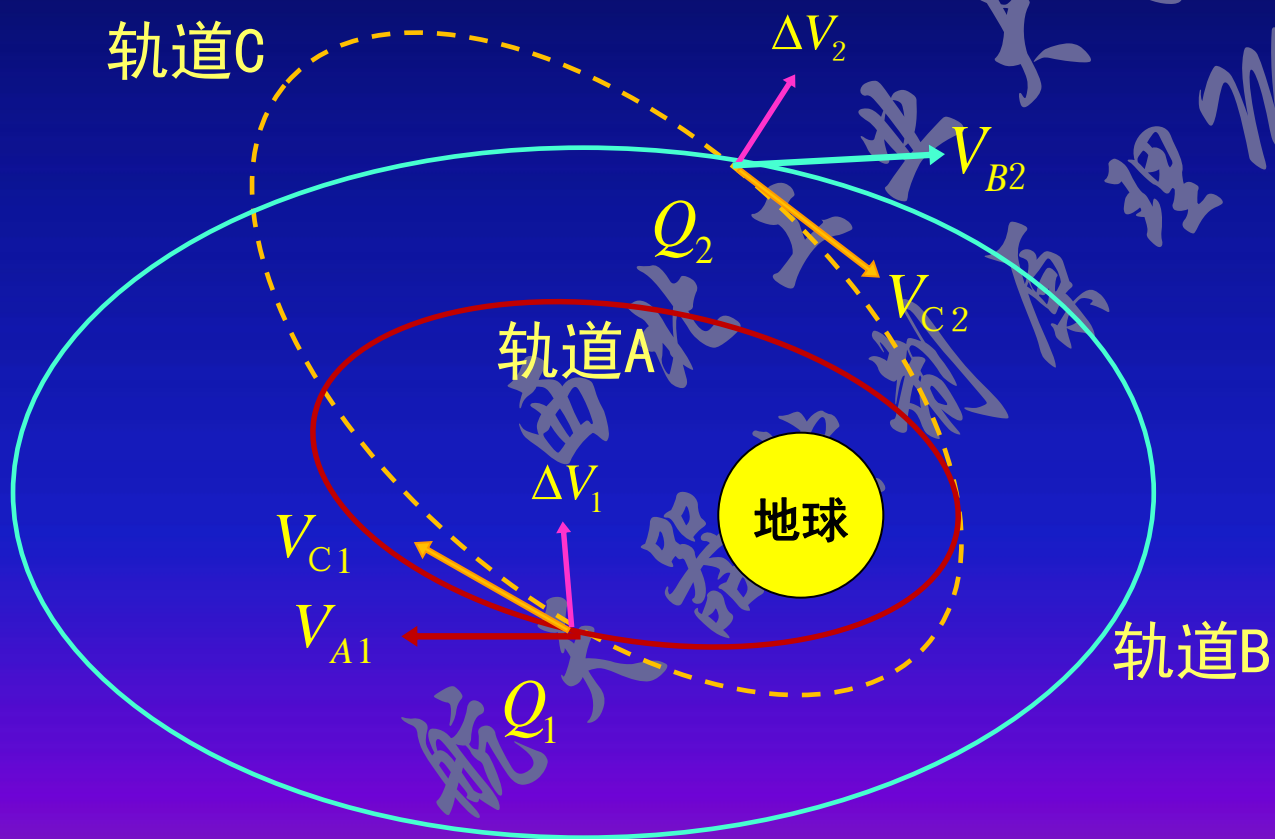
两轨道在同一平面内不相交：

要完成两个不相交轨道间的转移，航天器利用速度增量通过中间轨道C完成从轨道A到轨道B的转移。



★ (3) 共面两轨道的一般转移

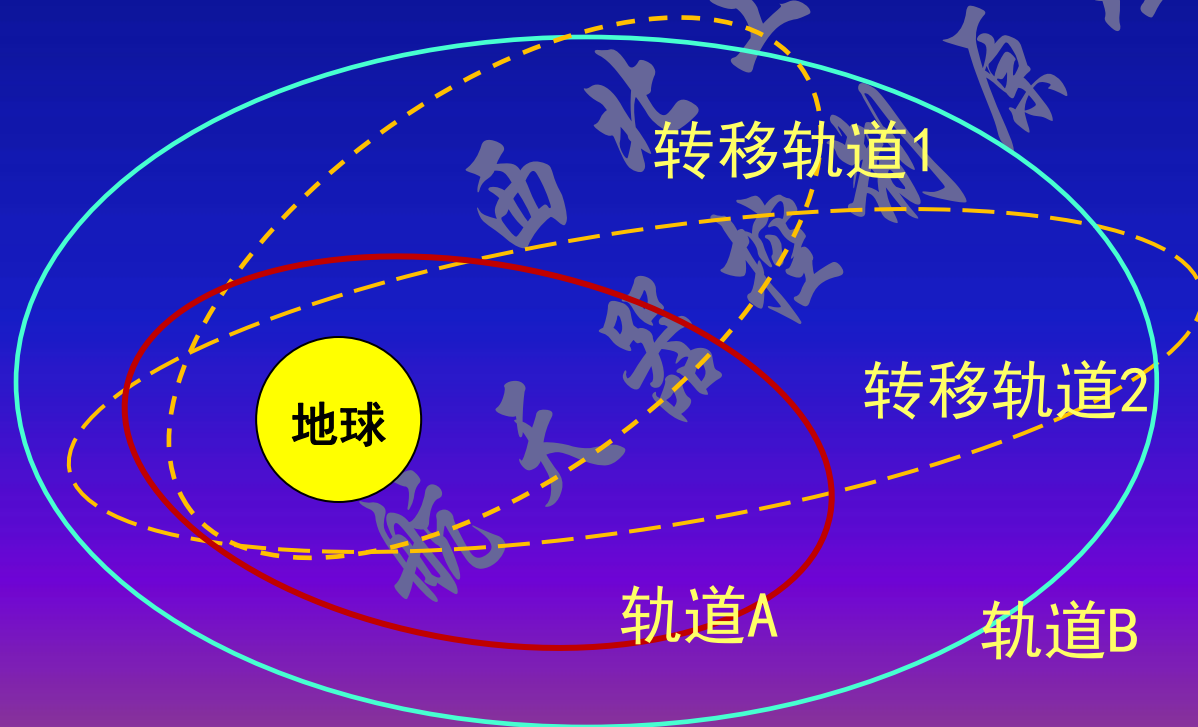
两轨道在同一平面内不相交：



★ (3) 共面两轨道的一般转移

两轨道在同一平面内不相交：

要完成两个不相交轨道A和B之间的转移
中间转移轨道有很多种可能



(3) 共面两轨道的一般转移

两轨道在同一平面内不相交：

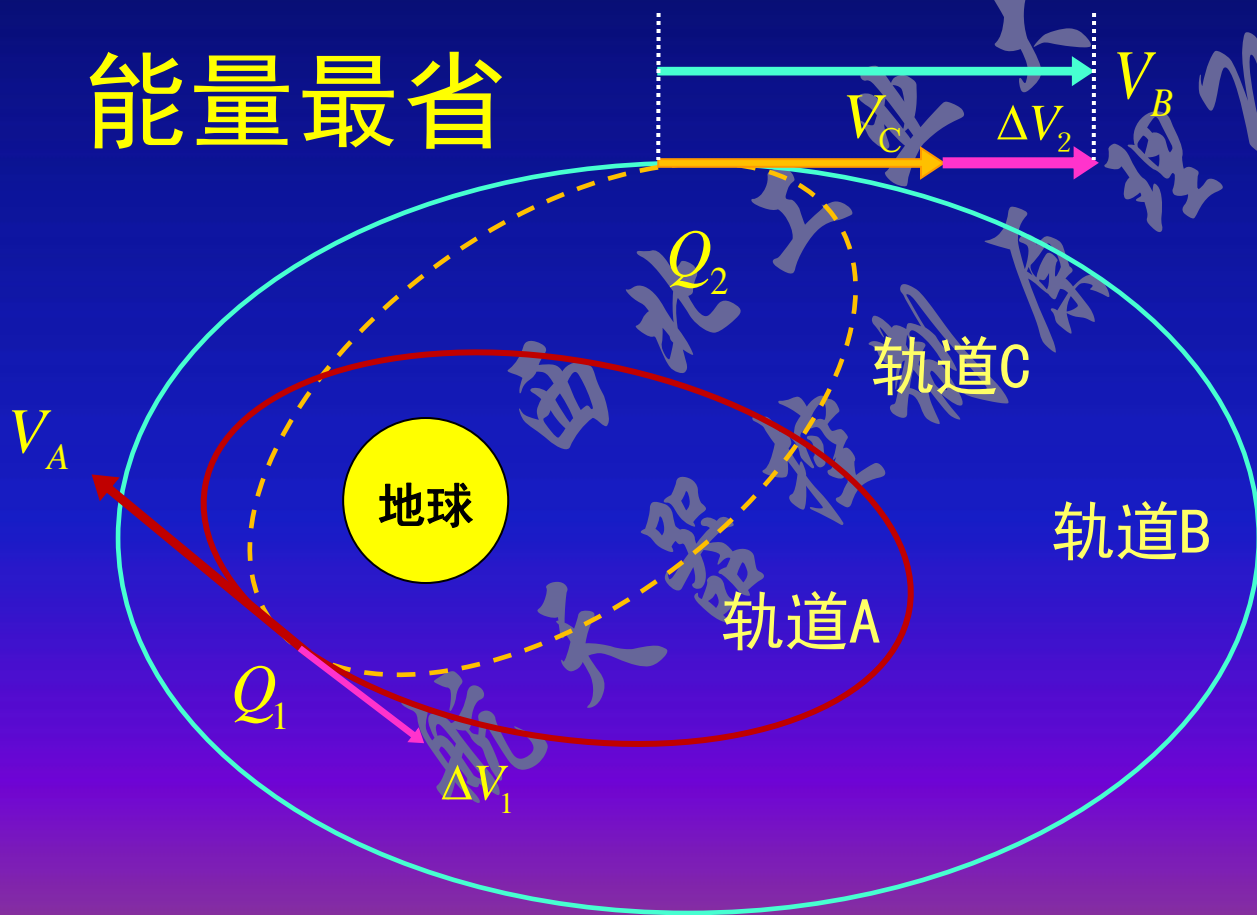
提出问题：当转移轨道满足何种条件时，能量最省呢？

和新、旧两轨道相切的转移轨道，这里所加的速度增量与航天器的速度矢量平行。这种类型的转移往往代表一种燃料消耗量最小的轨道转移。

★ (3) 共面两轨道的一般转移

当 ΔV_1 与 V_A 平行, ΔV_2 与 V_B 平行时
也即转移轨道与初轨道和终轨道相切时

能量最省

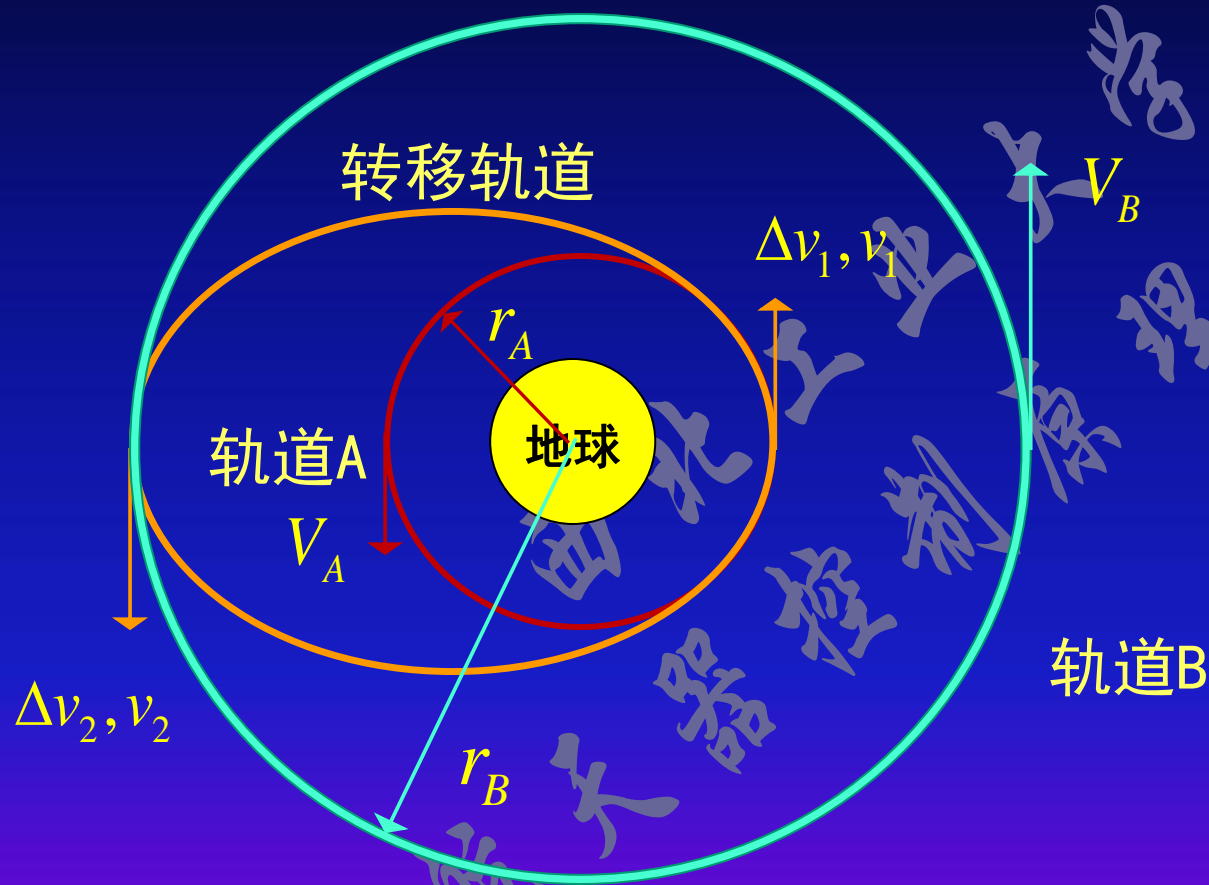


(4) 霍曼 (Hohmann) 转移

霍曼转移表述如下：

“给定的是一个沿半径为 r_A 的圆形轨道A运行的航天器，要确定以最小的燃料消耗量，把航天器从轨道A转移到半径为 r_B 的圆形轨道B所需要的速度增量”。

★ (4) 霍曼 (Hohmann) 转移



转移轨道与轨道A、轨道B都相切

★ (4) 霍曼 (Hohmann) 转移

对于圆轨道而言：

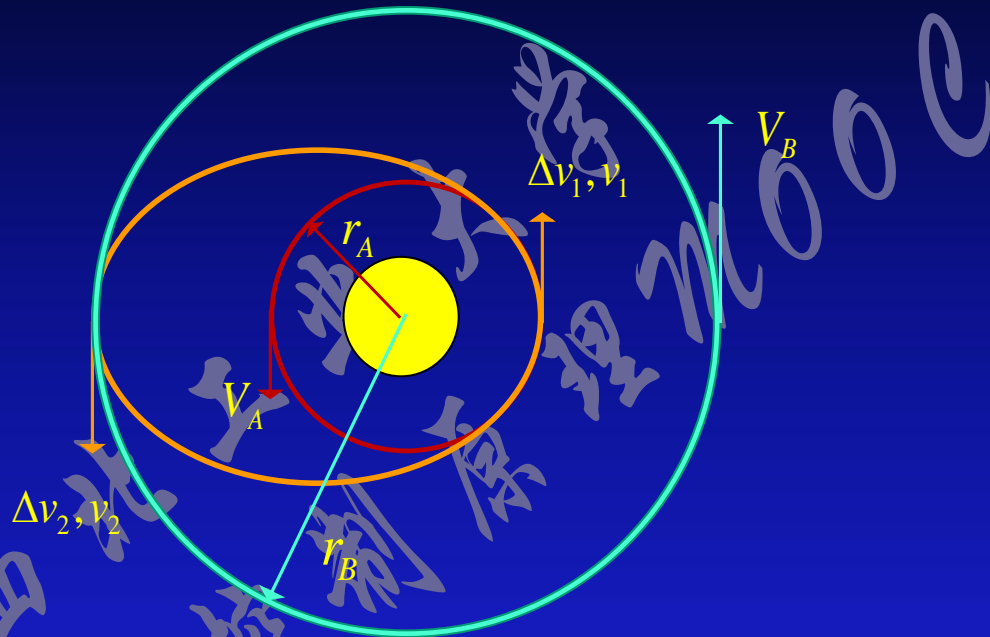
$$v_A = \sqrt{\frac{\mu}{r_A}} \quad v_B = \sqrt{\frac{\mu}{r_B}}$$

对于椭圆轨道而言：

$$h = r_A v_1 = r_B v_2$$

$$r_A = \frac{h^2/\mu}{1+e\cos(f)} = \frac{p}{1+e} \quad r_B = \frac{h^2/\mu}{1-e} = \frac{p}{1-e}$$

$$\rightarrow \frac{r_B}{r_A} = \frac{1+e}{1-e} \quad \rightarrow e = \frac{(r_B/r_A) - 1}{1 + (r_B/r_A)}$$



(4) 霍曼 (Hohmann) 转移

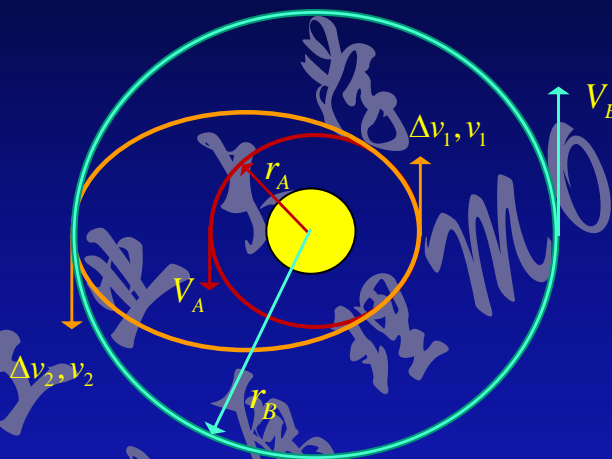
在近地点处:

$$\cancel{r_A} = \frac{h^2 / \mu}{1 + e \cos(f)} = \frac{\cancel{r_A}^2 v_1^2}{(1 + e) \mu}$$

$$\rightarrow e = \frac{r_A v_1^2}{\mu} - 1$$

$$e = \frac{(r_B / r_A) - 1}{1 + (r_B / r_A)}$$

$$\rightarrow v_1 = \sqrt{\frac{\mu}{r_A}} \sqrt{\frac{2(r_B / r_A)}{1 + (r_B / r_A)}}$$



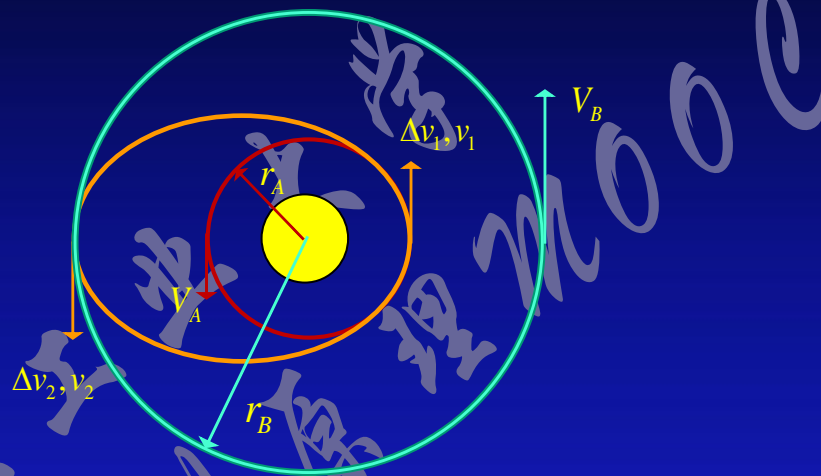
该式提供了所要求的能够在远地点上达到外轨道的近地点速度。

★ (4) 霍曼 (Hohmann) 转移

初始轨道半径为 r_A

初始速度 $v_A = \sqrt{\mu/r_A}$

因此：



$$\Delta v_1 = v_1 - \sqrt{\frac{\mu}{r_A}} = \sqrt{\frac{\mu}{r_A}} \sqrt{\frac{2(r_B/r_A)}{1 + (r_B/r_A)}} - \sqrt{\frac{\mu}{r_A}}$$

速度增量只与初始轨道的大小有关系。

(4) 霍曼 (Hohmann) 转移

椭圆转移轨道远地点
的速度为：

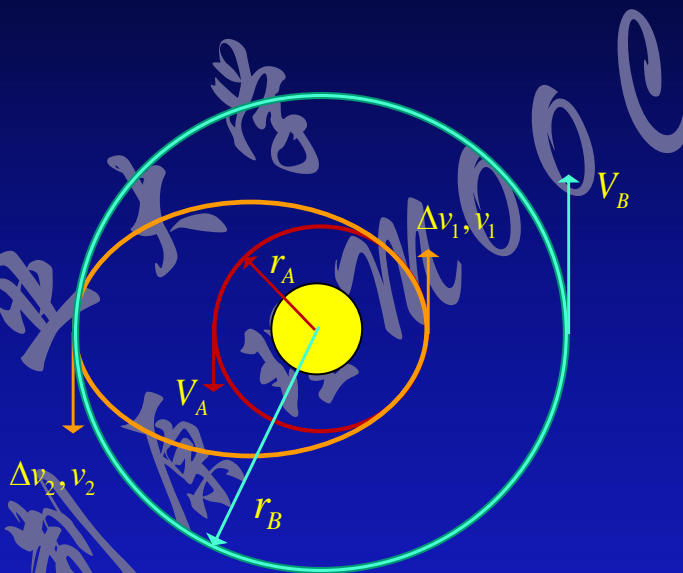
$$v_2 = \frac{r_A}{r_B} \sqrt{\frac{\mu}{r_A}} \sqrt{\frac{2(r_B/r_A)}{1+(r_B/r_A)}}$$

大圆轨道速度为：

$$v_B = \sqrt{\mu/r_B}$$

因此 $\Delta v_2 = \sqrt{\frac{\mu}{r_B}} - v_2 = \left(\frac{\mu}{r_B}\right)^{1/2} \left[1 - \left(\frac{2r_A}{r_A + r_B}\right)^{1/2}\right]$

总的速度增量为： $\Delta v = \Delta v_1 + \Delta v_2$





(4) 霍曼 (Hohmann) 转移

向内转移的过程恰好与前述向外转移的过程相反。 大圆变小圆

霍曼转移的飞行时间显然正好是转移轨道周期的一半。

$$TOF = \pi \sqrt{\frac{a^3}{\mu}} \quad a = \frac{r_A + r_B}{2}$$

燃料消耗最经济，转移时间最长。

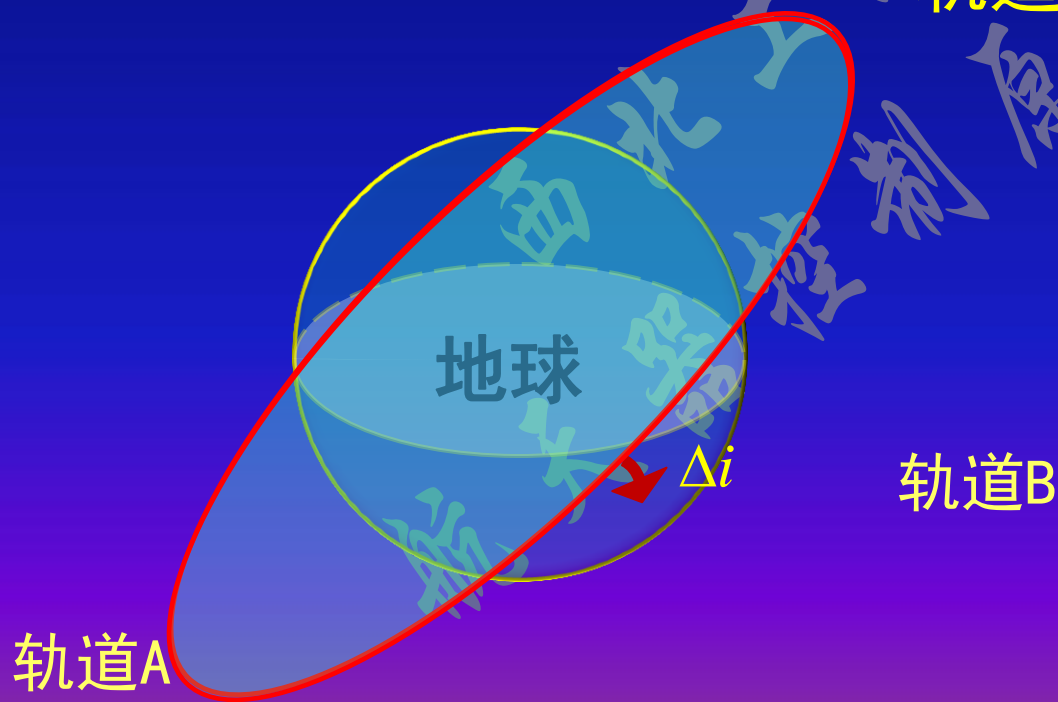


3、平面外的轨道转移

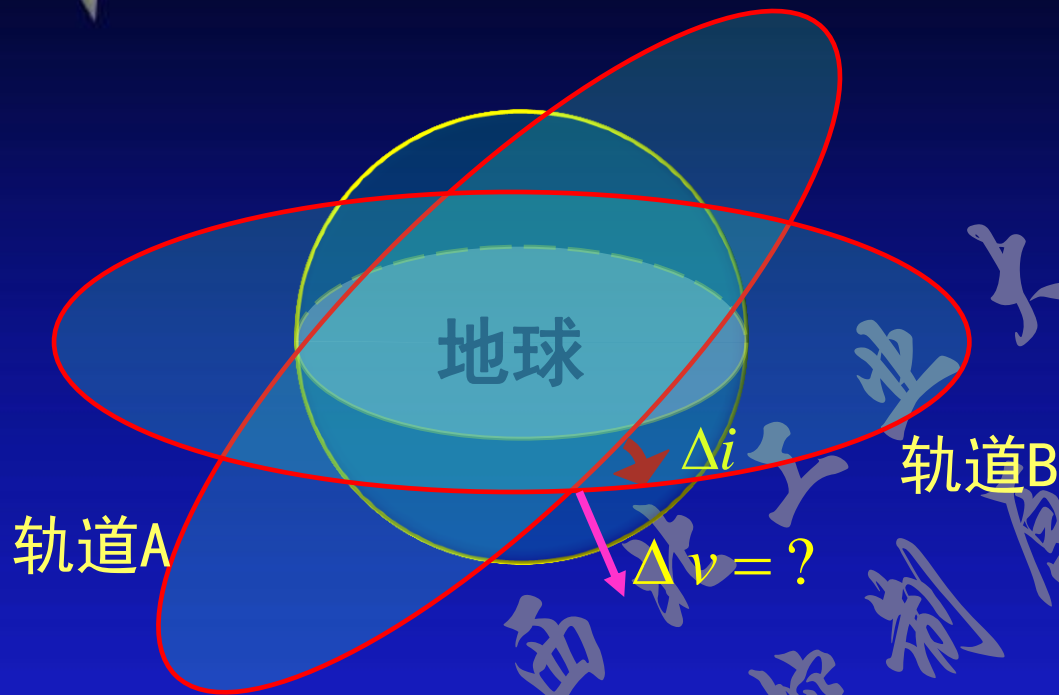
(1) 平面外的轨道改变

首先讨论轨道平面纯旋转问题，即平面外的轨道改变问题。

轨道B由轨道A旋转 Δi 形成。



3、平面外的轨道转移



速度增量计算：

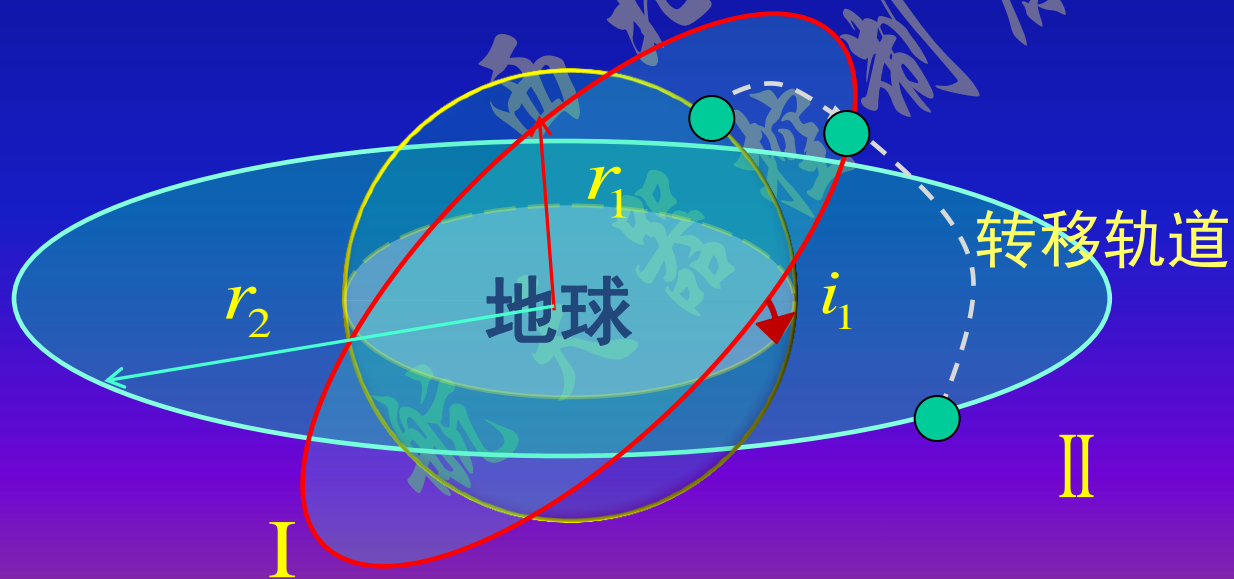
$$\frac{dh}{dt} = M \Rightarrow \frac{h di}{dt} = Fr \Rightarrow \cancel{r} v di = \cancel{r} F dt$$

$$\Rightarrow v_0 \Delta i = F \Delta t \Rightarrow \Delta v = v_0 \Delta i \text{ 轨道速度}$$

3、平面外的轨道转移

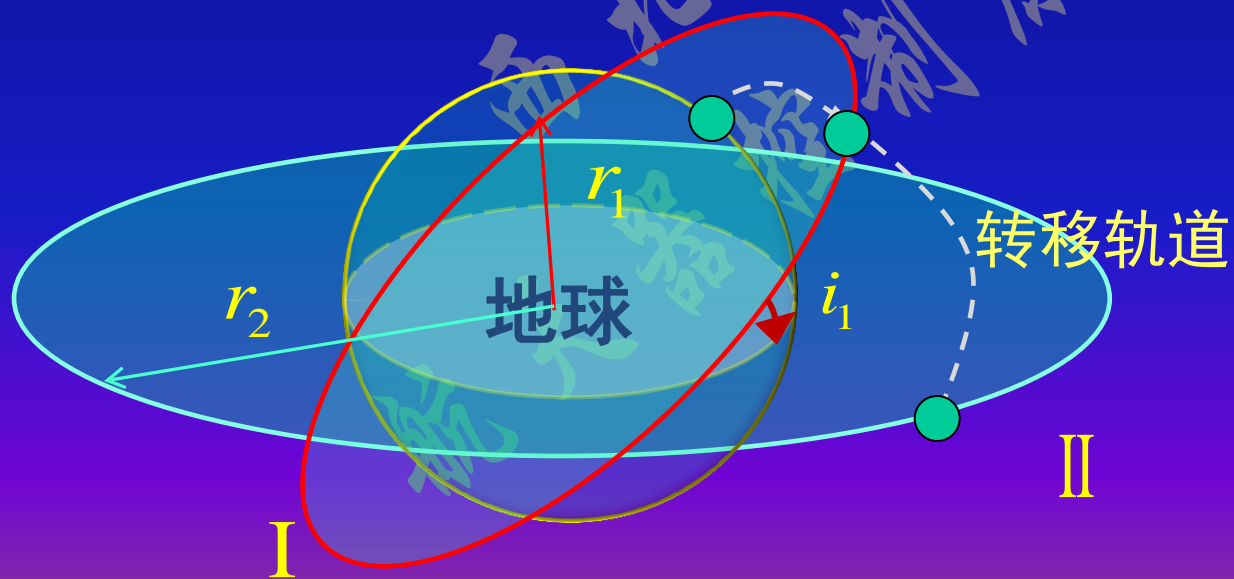
(2) 平面外的轨道转移

在发射静止轨道卫星时，在发射段结束后，卫星进入第一个以 r_1 为半径的圆轨道I (驻留轨道) 运行，此圆轨道的倾角 i_1 。



3、平面外的轨道转移

轨道转移段要使卫星沿轨道I改变为沿轨道倾角等于零、地心距为 r_2 的赤道圆形静止轨道II运行。这就是平面外圆轨道转移问题。

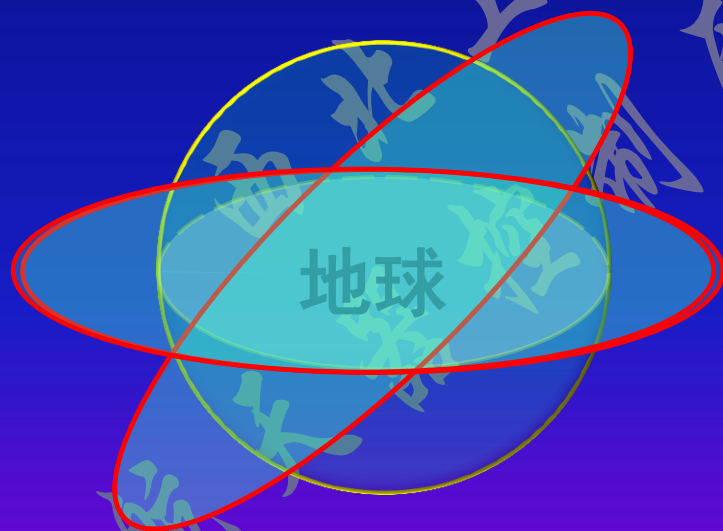


3、平面外的轨道转移

第一种方式：

先进行平面外轨道改变

再进行平面内霍曼转移

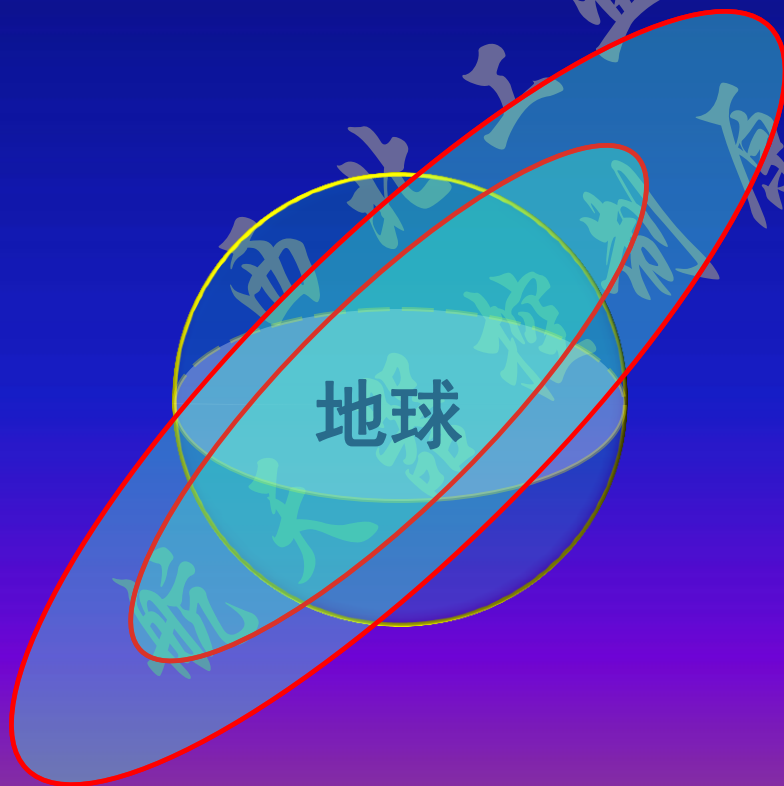


3、平面外的轨道转移

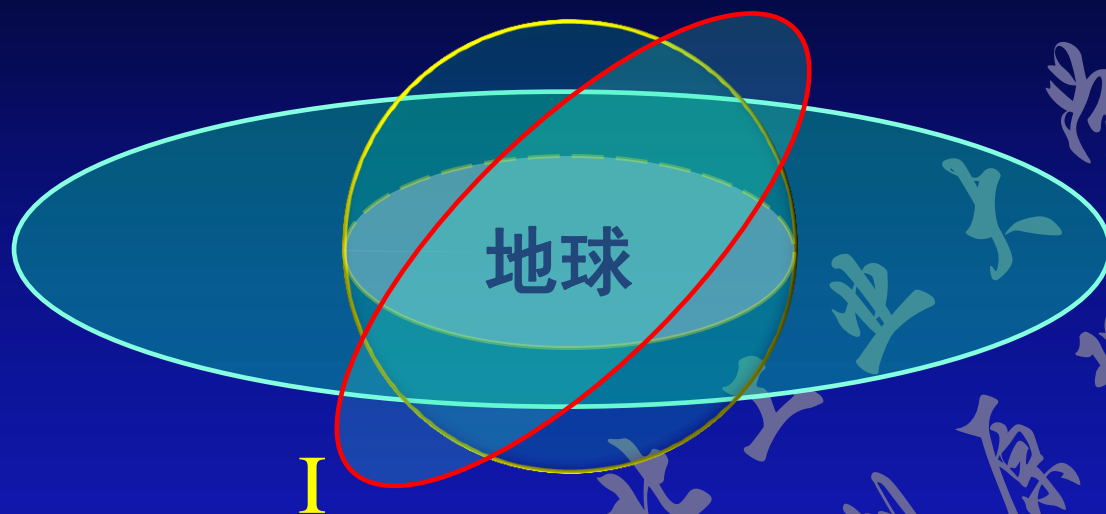
第二种方式：

先进行平面内霍曼转移

再进行平面外轨道改变



3、平面外的轨道转移



同平面内轨道转移：

- 所需能量只与两个轨道大小有关。

平面外轨道转移：

$$v_0 = \sqrt{\mu / r_A}$$

- 轨道倾角改变取决于节线速度 $\Delta v = v_0 \Delta i$

先变大圆再变轨道倾角节省燃料。

4、轨道保持

轨道偏离因素：

- 地球扁率的影响
- 太阳和月球的引力作用
- 太阳辐射压
- 稀薄大气阻力的影响

轨道保持：

- 使实际轨道与预定轨道维持在误差范围内
- 主动对航天器进行轨道修正
- 依赖地面测控指令或星上自主控制

4、轨道保持



目前航天器轨道保持主要应用：

① 使航天器相对地球的位置保持固定，如静止轨道卫星；

② 太阳同步轨道保持；

$$\dot{\Omega} = \frac{d\Omega}{dt} = -\frac{10}{(1-e^2)^2} \left(\frac{R_e}{a}\right)^{3.5} \cos i \left[(^{\circ}) / d \right] = \frac{2\pi}{Y_{\theta}}$$

③ 相对于其他航天器保持固定位置，例如电子侦察卫星。