

# 聚变能源概论

高 喆

[gaozhe@tsinghua.edu.cn](mailto:gaozhe@tsinghua.edu.cn)

2022-23春季学期

## 第五讲：

### 聚变堆的功率平衡（时变）

## 上节回顾：稳态零维功率平衡模型

$$\frac{dW}{dt} = S_h - S_B - S_\kappa \quad \Rightarrow \quad S_h = S_B + S_\kappa$$

$$S_{\text{out eff}} \geq S_h$$

Lawson 判据

$$\eta \left( \frac{1}{4} n^2 \langle \sigma v \rangle E_f + \frac{3nT}{\tau_E} + S_B \right) \geq \frac{3nT}{\tau_E} + S_B$$

$$\frac{1}{5} S_f + \eta \left( \frac{4}{5} S_f + \frac{3nT}{\tau_E} + S_B \right) \geq \frac{3nT}{\tau_E} + S_B$$

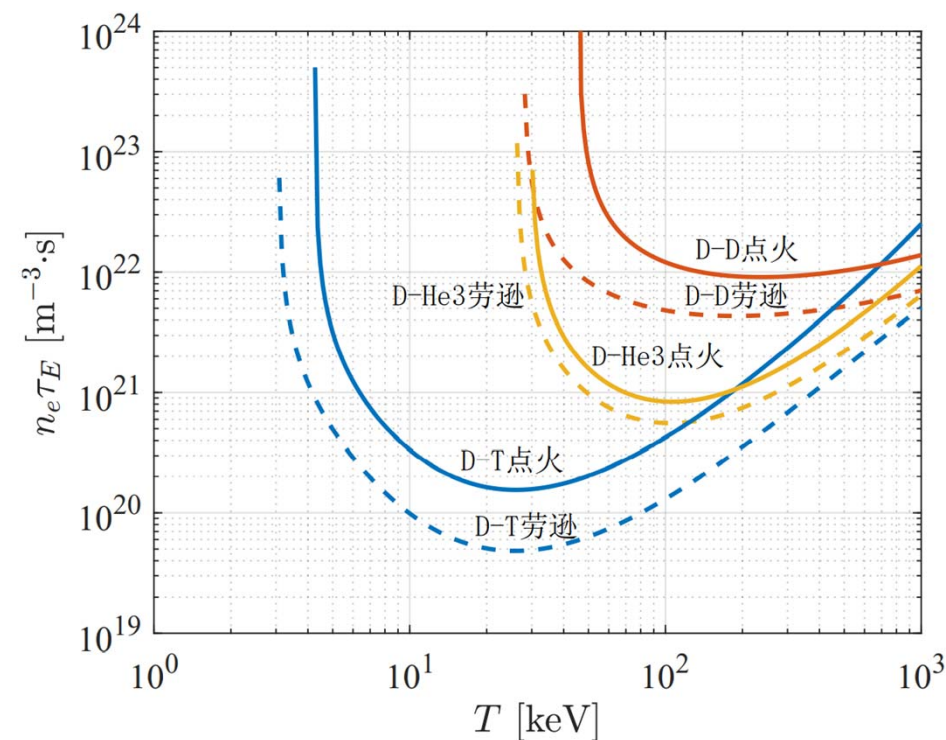
点火（自持燃烧）

$$\frac{1}{5} S_f \geq \frac{3n_e T}{\tau_E} + S_B$$

# 稳态零维功率平衡模型

三乘积条件（点火条件的近似）

$$nT\tau_E \geq \frac{3T^2}{\frac{1}{20}\langle\sigma v\rangle_{DT} E_{DT}} \sim 3 \times 10^{21} \text{ keV m}^{-3} \text{ s}$$



# 聚变等离子体的功率平衡→聚变电站功率平衡

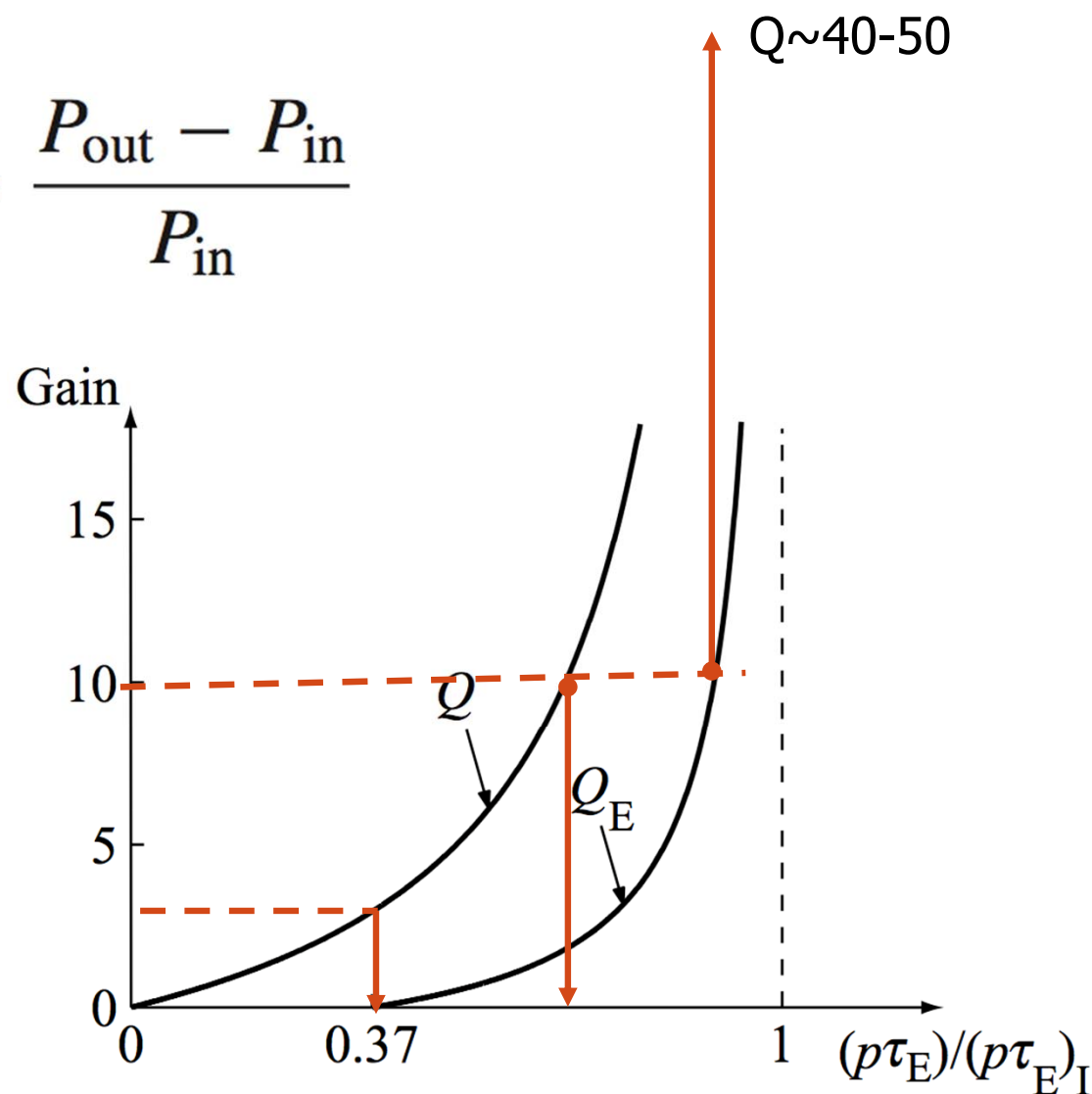
## ■ 物理增益因子 $Q$

$$Q = \frac{\text{net thermal power out}}{\text{heating power in}} = \frac{P_{\text{out}} - P_{\text{in}}}{P_{\text{in}}}$$

$$= \frac{S_f}{S_{h \text{ ext}}} = \frac{5F}{F_I - F}$$

## ■ 工程增益因子 $Q_E$

$$Q_E = \frac{\text{net electric power out}}{\text{electric power in}}$$

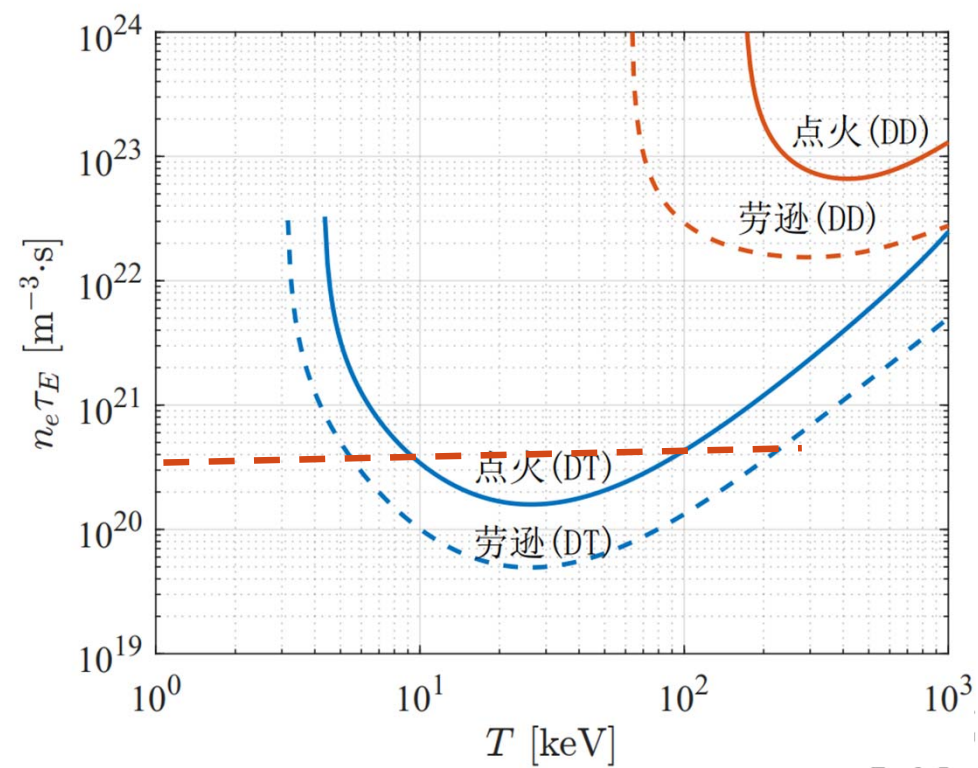


等离子体电子密度 $10^{20}\text{m}^{-3}$ ，D和T浓度相等，电子温度20keV，离子温度10keV，放电时间10s，能量约束时间5s，该等离子体状态的三乘积是多少

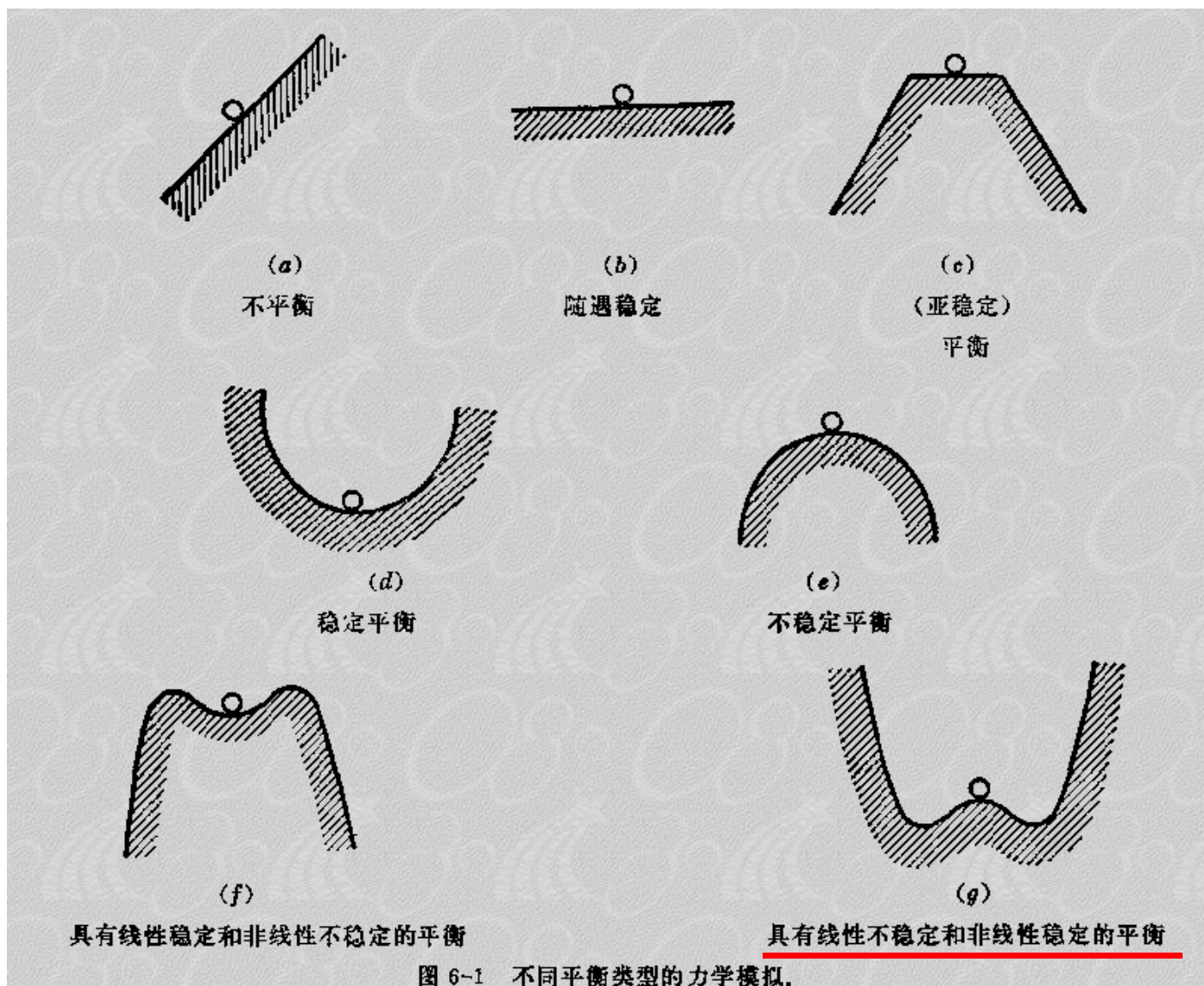
- ☐ A  $2 \times 10^{22} \text{ m}^{-3} \text{ keV s}$
- ☐ B  $1 \times 10^{22} \text{ m}^{-3} \text{ keV s}$
- ☒ C  $5 \times 10^{21} \text{ m}^{-3} \text{ keV s}$
- ☐ D  $2.5 \times 10^{21} \text{ m}^{-3} \text{ keV s}$

提交

# 功率平衡点



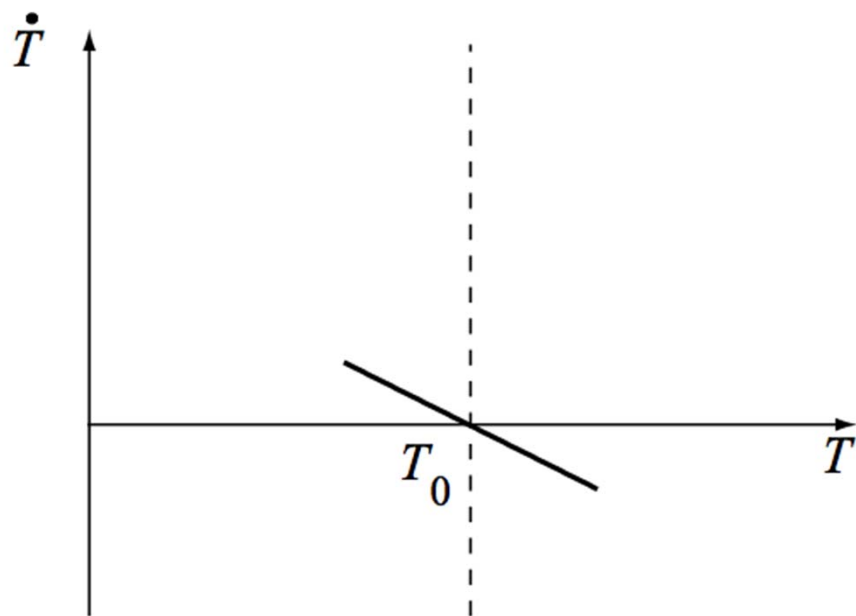
# 平衡和稳定性是两个不同的概念



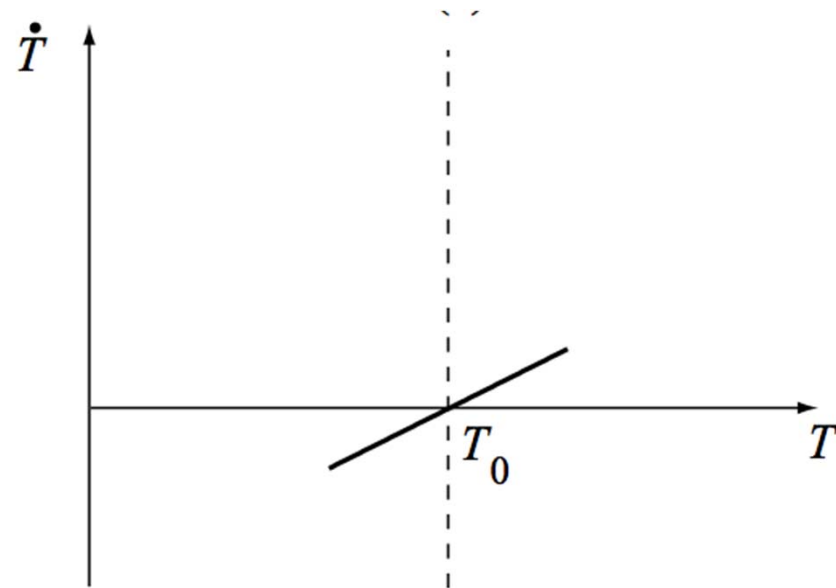


# 热稳定性

**热稳定性：** 对于一个功率平衡态，当体系经历一个小的随机温度涨落，等离子体动力学驱使系统回到其初始平衡态，则称该平衡态为热稳定的；否则就是热不稳定的。



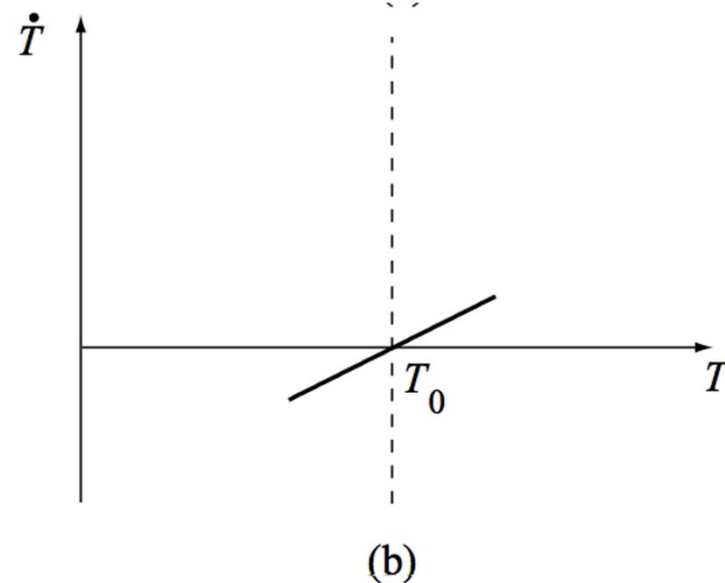
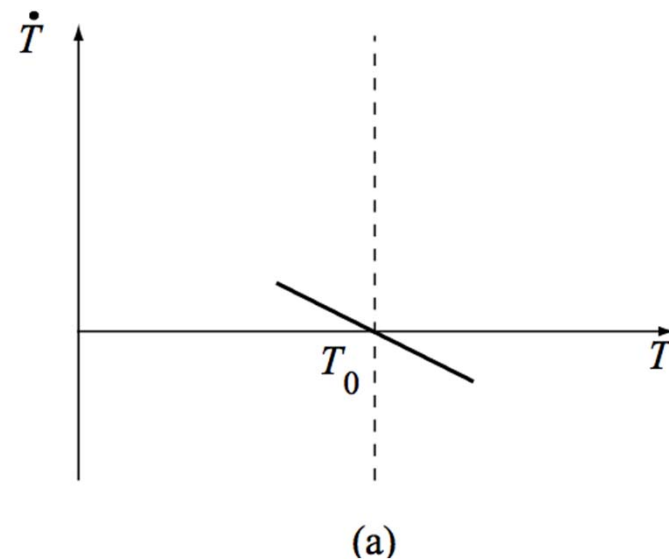
(a)



(b)

这两种状态哪种是热稳定的

- ☒ A (a)
- ☐ B (b)
- ☐ C 均有可能不稳定
- ☐ D 均有可能稳定



提交

# 时变系统中的功率平衡

---

$$\frac{dW}{dt} = S_h - S_B - S_K$$

现在考虑聚变堆点火后的自持燃烧状态  
为简化问题

- 将韧致辐射项略去
- 假设密度保持不变，仅考虑温度扰动的情況

$$3n \frac{dT}{dt} = -\frac{3nT}{\tau_E(T)} + \frac{1}{4} n^2 \langle \sigma v \rangle E_\alpha$$

# 功率平衡的热稳定性

$$3n \frac{dT}{dt} = -\frac{3nT}{\tau_E(T)} + \frac{1}{4} n^2 \langle \sigma v \rangle E_\alpha$$

点火条件（功率平衡点）：

$$\frac{3nT}{\tau_E(T)} = \frac{1}{4} n^2 \langle \sigma v \rangle E_\alpha$$

使  $T$  变动一小量，有

$$3n \frac{d\Delta T}{dt} = \left[ -3n \left( \frac{1}{\tau_E} - \frac{T}{\tau_E^2} \frac{d\tau_E}{dT} \right) + \frac{1}{4} n^2 \frac{d\langle \sigma v \rangle}{dT} E_\alpha \right] \Delta T$$

利用平衡点关系，得

$$3n \frac{d\Delta T}{dt} = \frac{1}{4} n^2 \langle \sigma v \rangle \frac{E_\alpha}{T} \left[ -1 + \frac{T}{\tau_E} \frac{d\tau_E}{dT} + \frac{T}{\langle \sigma v \rangle} \frac{d\langle \sigma v \rangle}{dT} \right] \Delta T$$

如果上式右边为正，温度将指数上升，因此，要稳定，必须方括弧内项为负，即

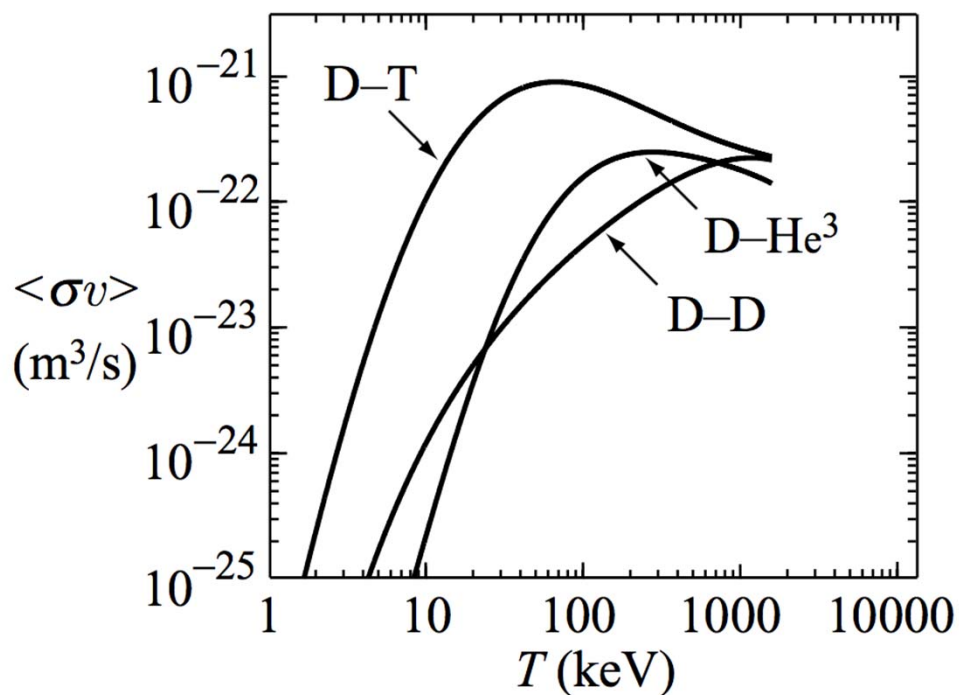
$$\frac{T}{\tau_E} \frac{d\tau_E}{dT} < 1 - \frac{T}{\langle \sigma v \rangle} \frac{d\langle \sigma v \rangle}{dT}$$

- 
- 如果  $\tau_E = \text{const.}$   $\frac{T}{\langle \sigma v \rangle} \frac{d\langle \sigma v \rangle}{dT} < 1$

当温度处于 10–20 keV 时

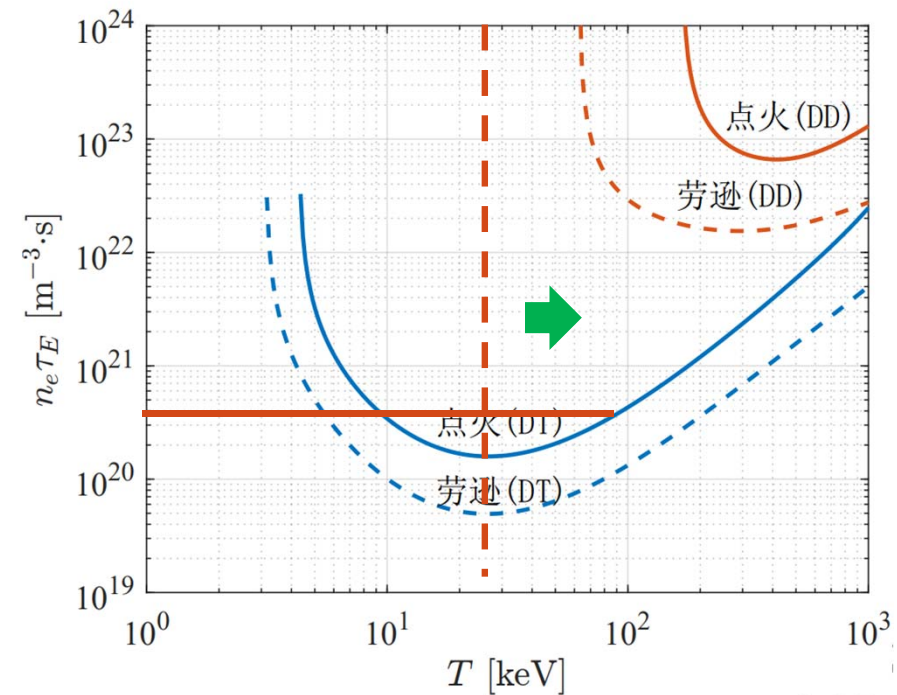
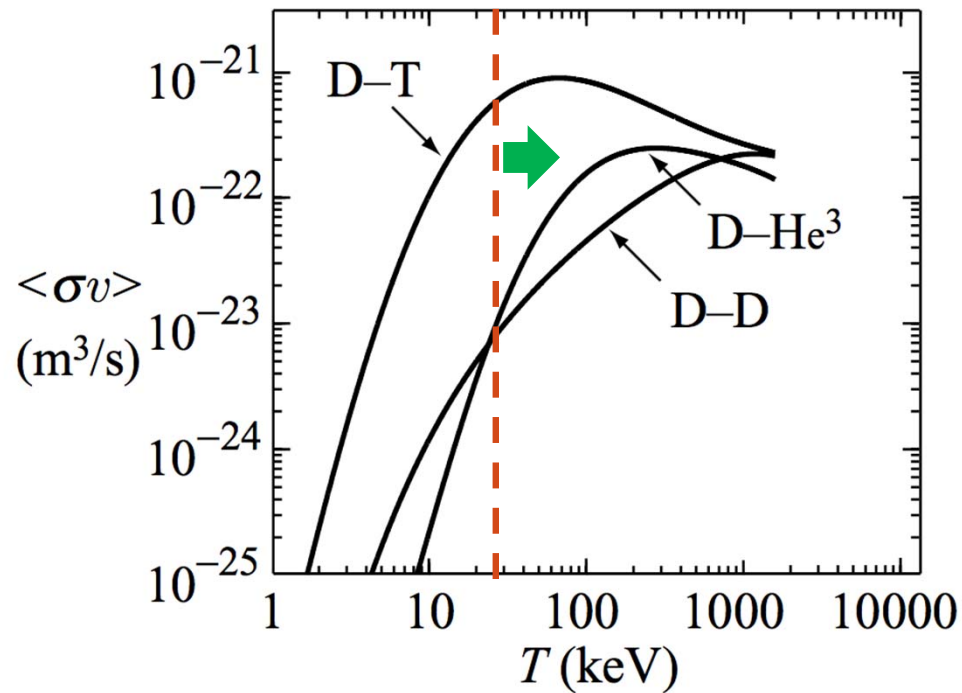
不能满足!

$$\langle \sigma v \rangle \approx 1.1 \times 10^{-30} T^2 \quad [\text{m}^3 \text{s}^{-1}], \quad T \text{ in eV}$$



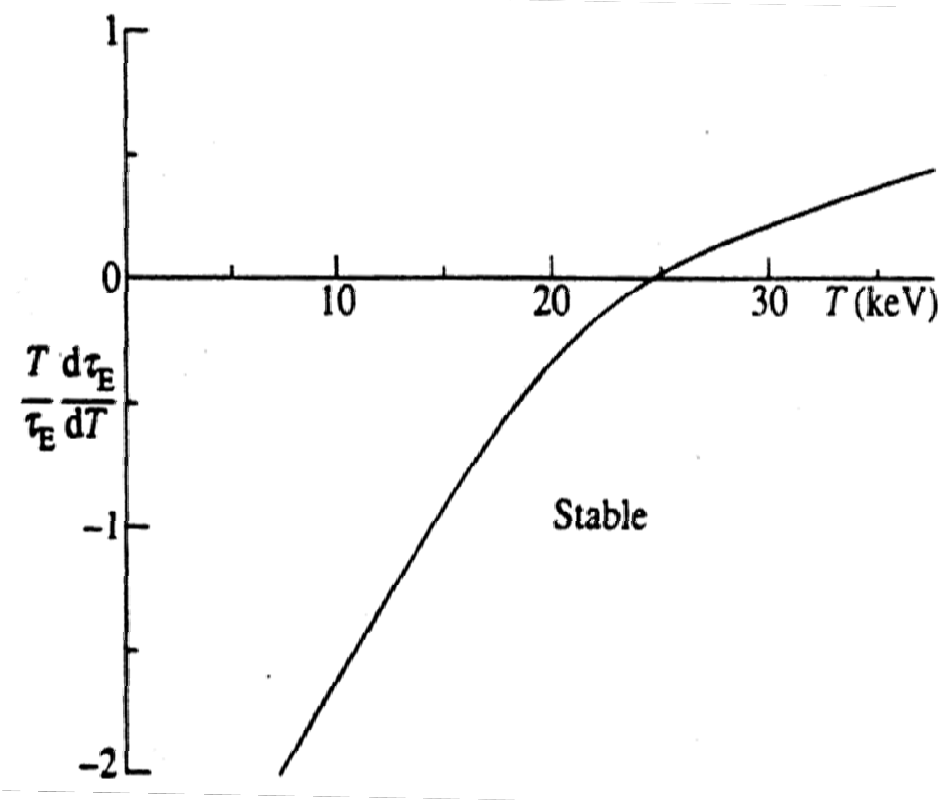
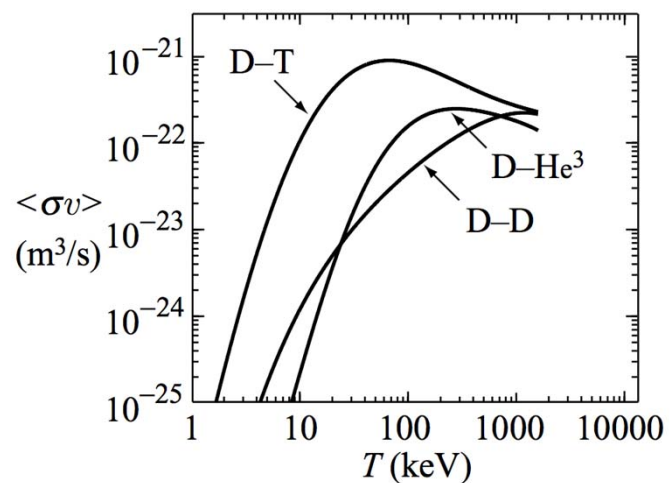
- 如果  $\tau_E = \text{const.}$   $\frac{T}{\langle \sigma v \rangle} \frac{d\langle \sigma v \rangle}{dT} < 1$

只有超过25keV才能满足上述条件



# 热稳定区

$$\frac{T}{\tau_E} \frac{d\tau_E}{dT} < 1 - \frac{T}{\langle \sigma v \rangle} \frac{d\langle \sigma v \rangle}{dT}$$



关于能量约束时间，下列说法正确的是

A

能量约束时间是无加热条件下内能降低的特征时间

B

能量约束时间是稳态条件下内能与加热功率的比值

C

能量约束时间通常等于放电时间

D

能量约束时间微观上取决于能量的热传导损失

提交



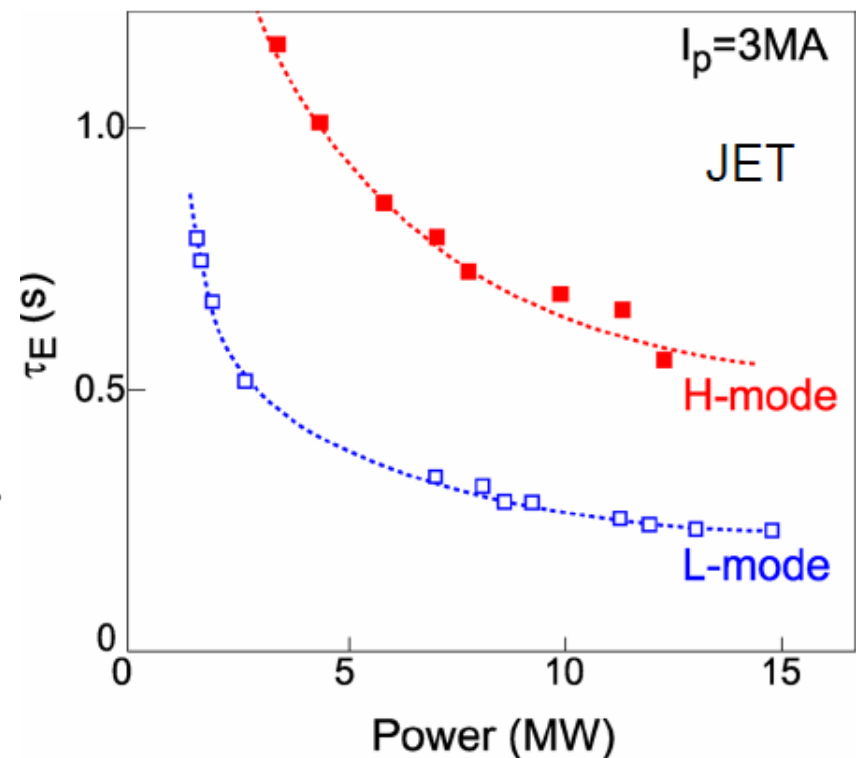
# Tokamak中能量约束时间随温度的关系

$$\tau_L = 0.048 \frac{I_M^{0.85} R_0^{1.2} a^{0.3} \kappa^{0.5} \bar{n}_{20}^{0.1} B_0^{0.2} A^{0.5}}{P_M^{0.5}} \quad \text{s},$$

$$\tau_H = 0.145 \frac{I_M^{0.93} R_0^{1.39} a^{0.58} \kappa^{0.78} \bar{n}_{20}^{0.41} B_0^{0.15} A^{0.19}}{P_M^{0.69}} \quad \text{s}$$

$$\tau_L = 0.037 \frac{\varepsilon^{0.3}}{q_*^{1.7}} \frac{a^{1.7} \kappa^{1.7} B_0^{2.1} A}{\bar{n}_{20}^{0.8} \bar{T}_k} \quad \text{s},$$

$$\tau_H = 0.28 \frac{\varepsilon^{0.74}}{q_*^3} \frac{a^{2.67} \kappa^{3.29} B_0^{3.48} A^{0.61}}{\bar{n}_{20}^{0.91} \bar{T}_k^{2.23}} \quad \text{s}.$$

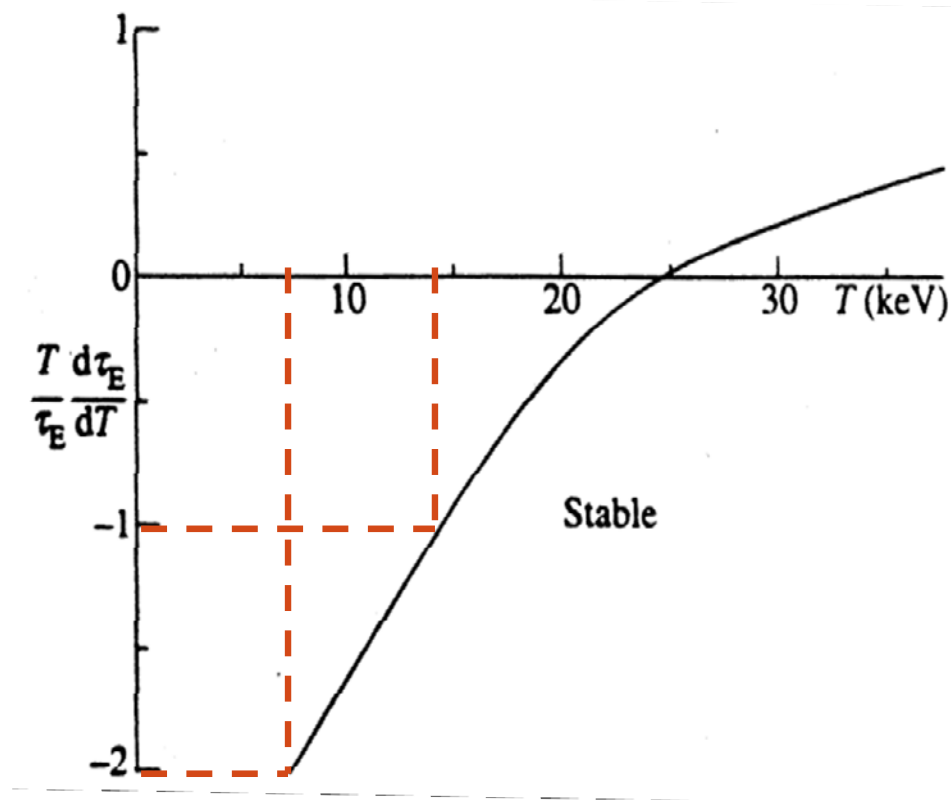


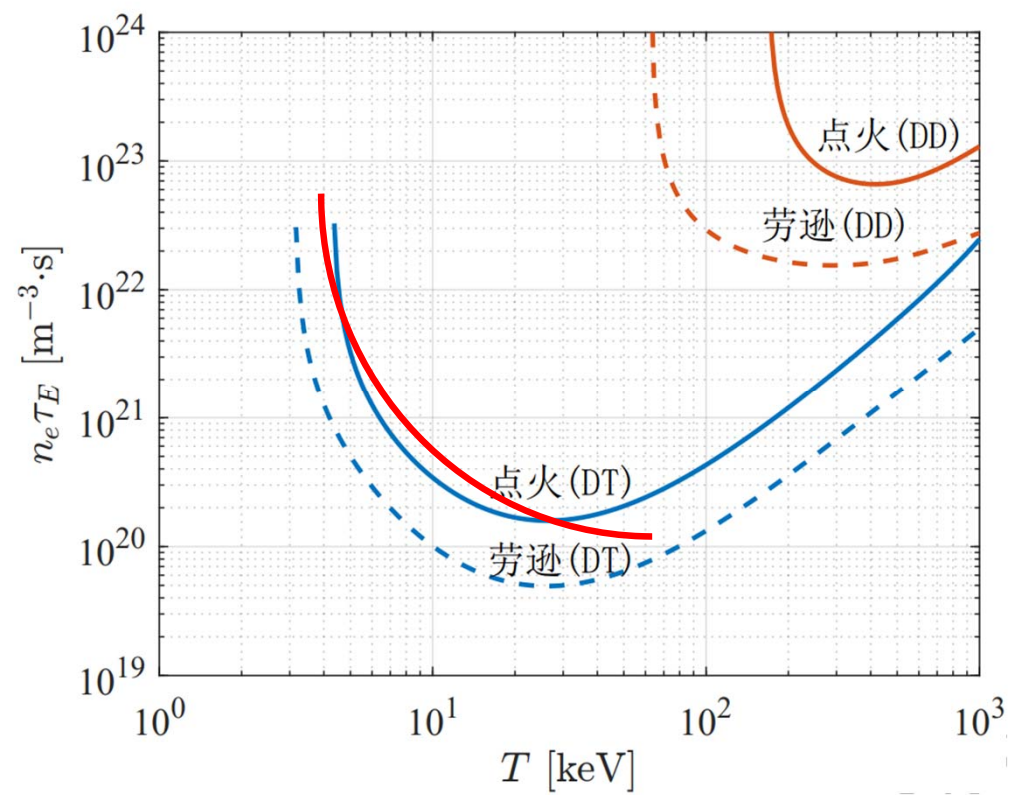
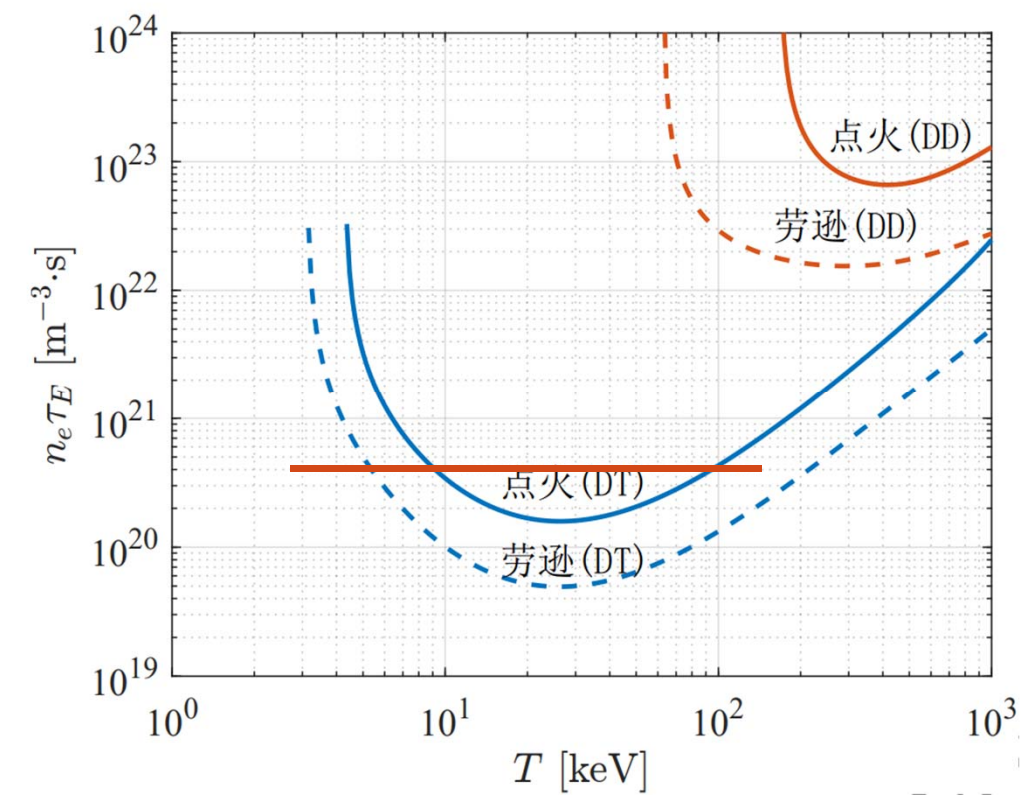
# 热稳定区

- 如果  $\tau_E \propto 1/T$  （接近L模情况），在  $T > 14$  keV 时是热稳定的。
- 如果  $\tau_E \propto 1/T^2$  （接近H模情况），在  $T > 7$  keV 时是热稳定的。

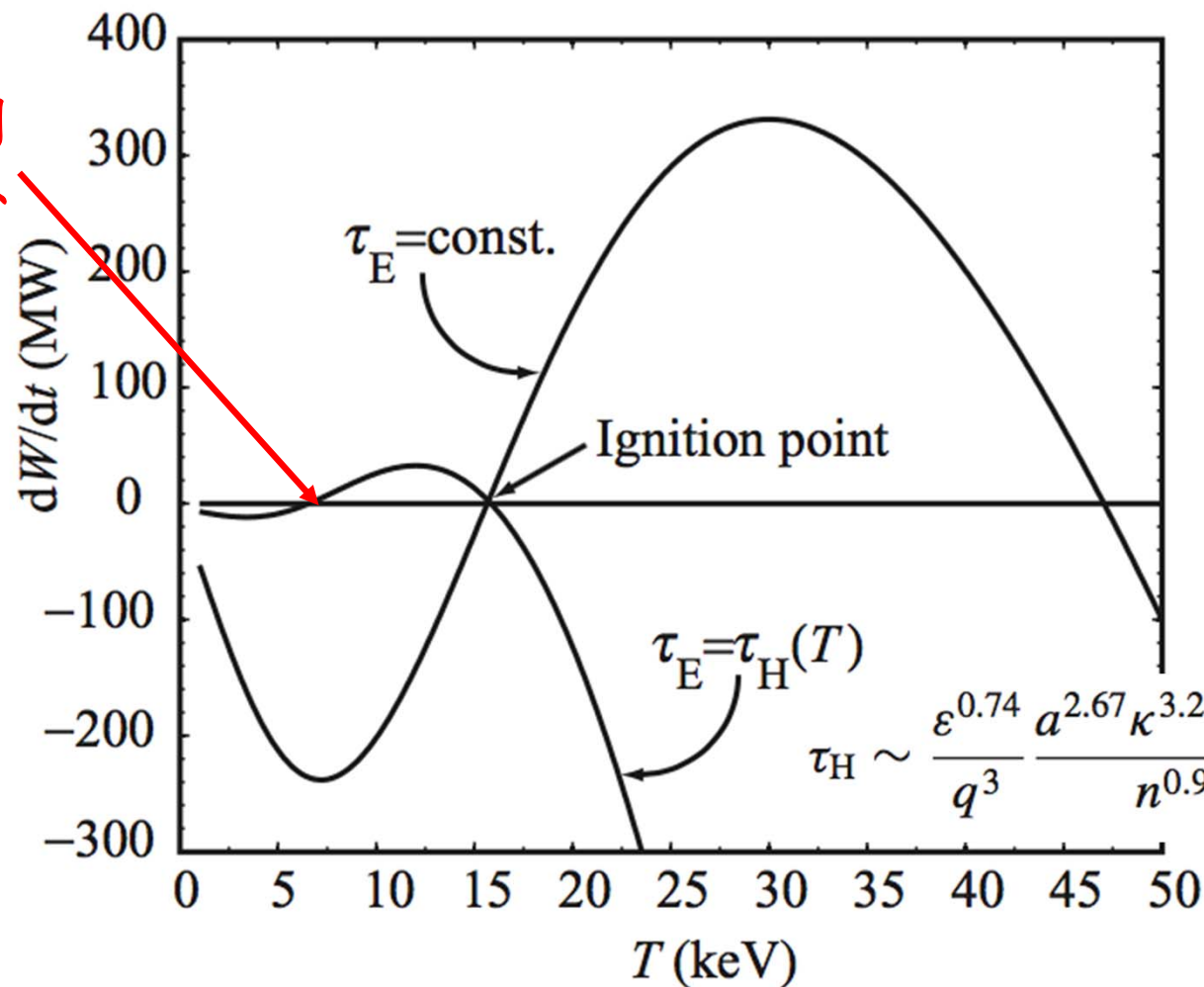
更坏温度依赖的约束会带来更大的稳定区

之前提到等离子体温度工作在10—20 keV，其功率平衡是满足热稳定条件的。





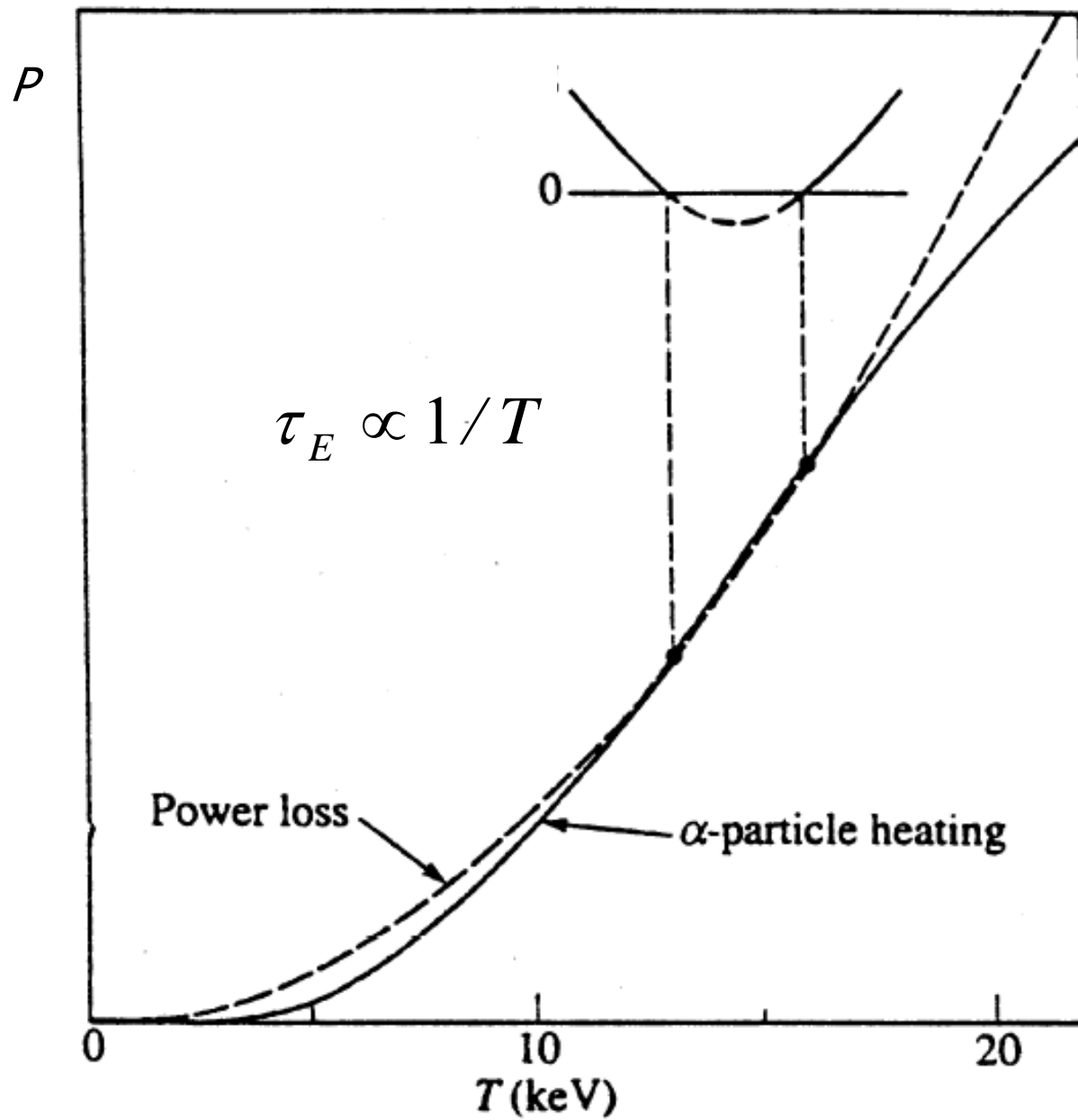
需要达到的  
点火点

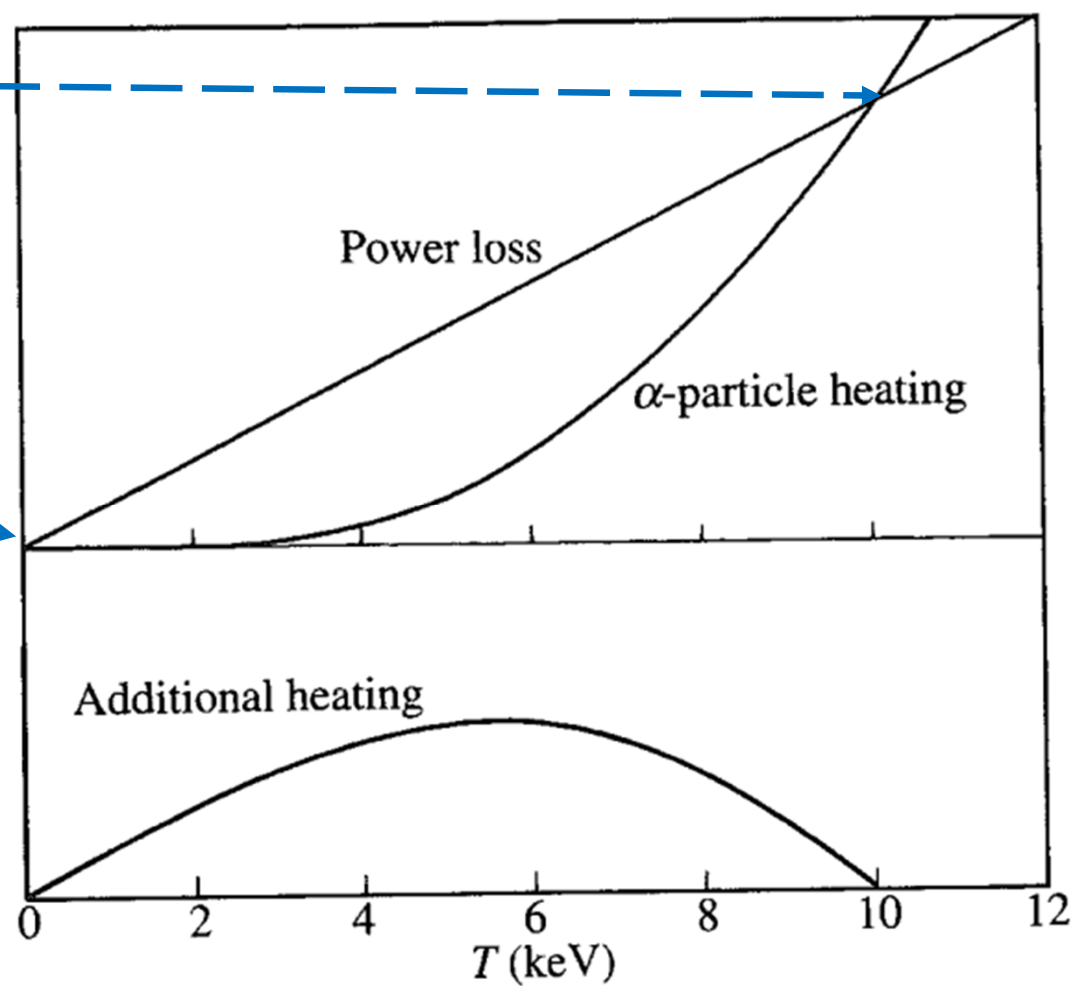
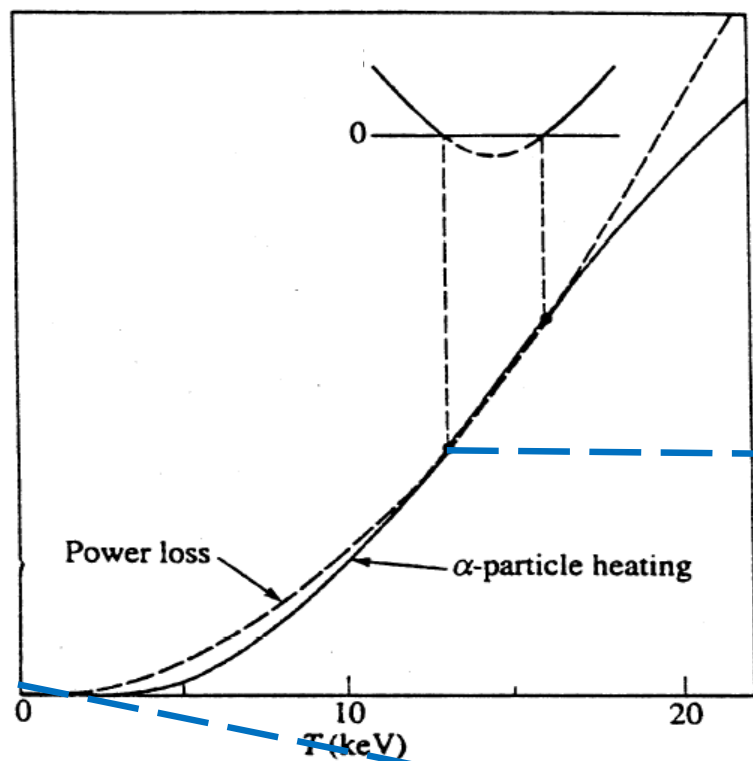


例子:  
 $n_{20}=1.1$   
 $\tau_E=1.2$   
 $T_k=16$   
 包含韧致辐射

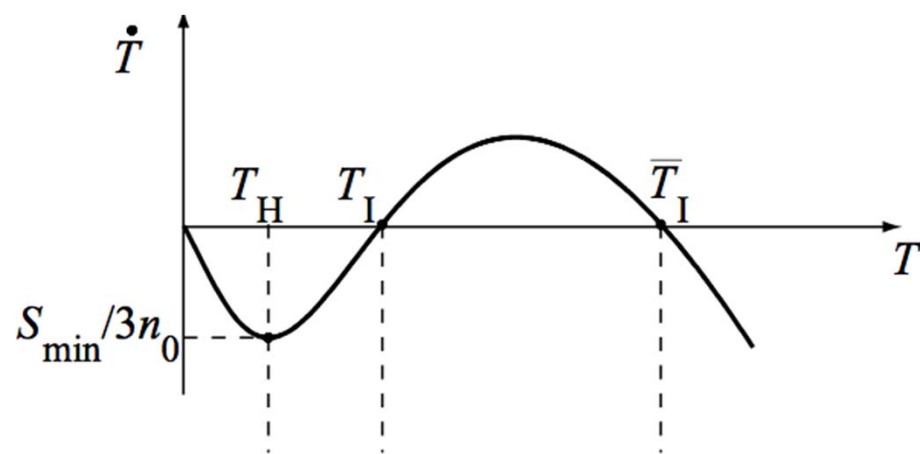
$$\tau_H \sim \frac{\varepsilon^{0.74} a^{2.67} \kappa^{3.29} B^{3.48} A^{0.61}}{q^3 n^{0.91} T^{2.23}}$$

稳定平衡点：内能对时间的变化率应该从正变负  
 但是温度很低时候，内能对时间的变化率是负的（反应率随温度降低迅速下降）





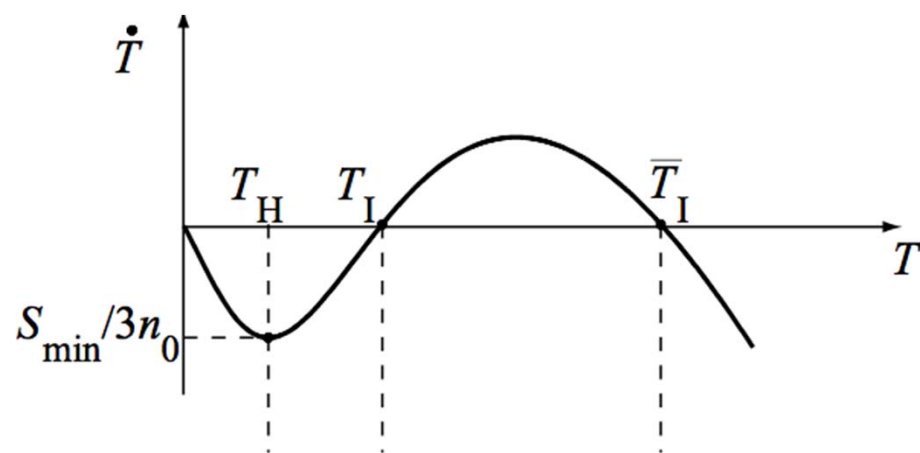
# 最小的外部功率



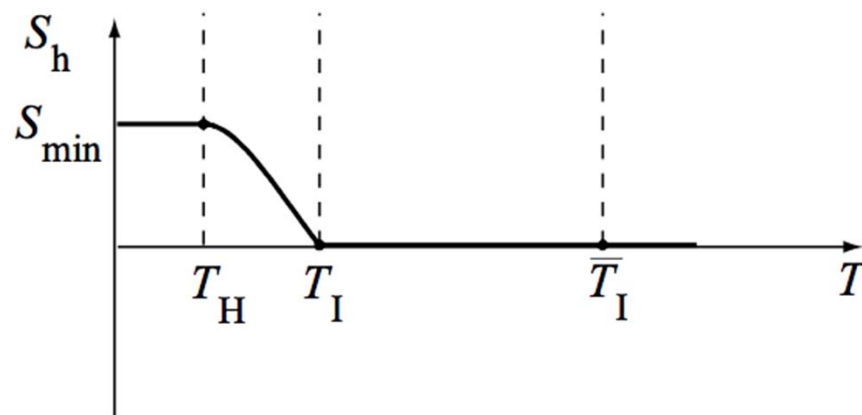
(a)

$$3n \frac{dT}{dt} = S_h - S_B - S_\kappa$$

# 最小的外部功率



(a)



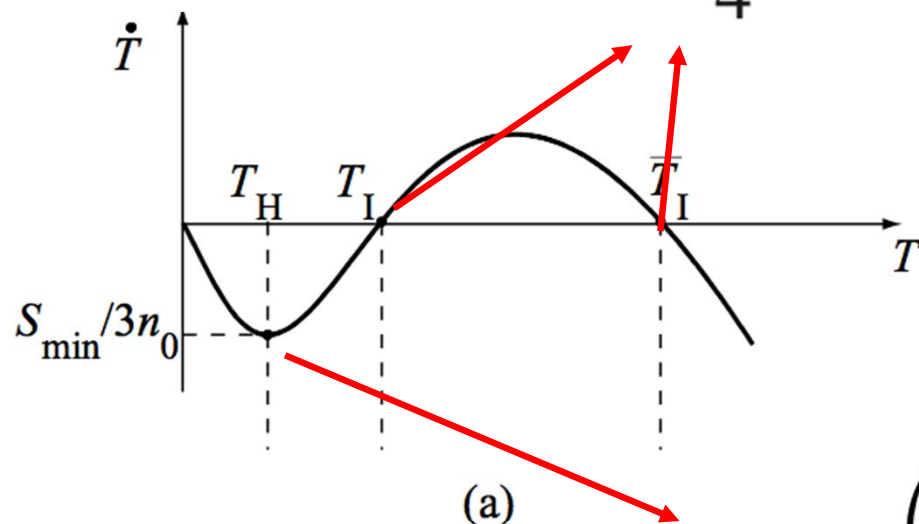
(b)

$$3n \frac{dT}{dt} = S_h - S_B - S_{\kappa}$$

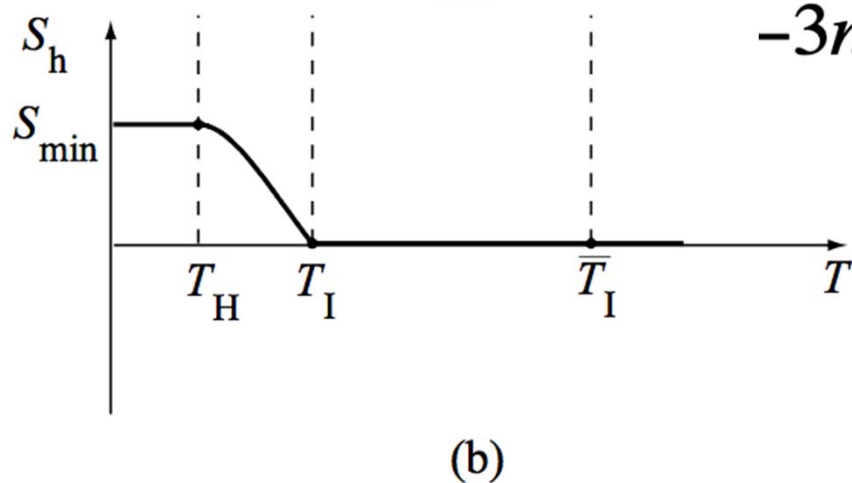


# 最小的外部功率

$$\frac{1}{4} E_{\alpha} n_0^2 \langle \sigma v \rangle_I = 3 \frac{n_0 T_I}{\tau_E}$$



$$3n_0 \dot{T} = \frac{1}{4} E_{\alpha} n_0^2 \langle \sigma v \rangle - 3 \frac{n_0 T}{\tau_E} + S_h$$



$$-3n \left( \frac{1}{\tau_E} - \frac{T}{\tau_E^2} \frac{d\tau_E}{dT} \right) + \frac{1}{4} n^2 \frac{d\langle \sigma v \rangle}{dT} E_{\alpha} = 0$$

$$S_{\min} = 3 \frac{n_0 T_H}{\tau_E} - \frac{1}{4} E_{\alpha} n_0^2 \langle \sigma v \rangle_H$$

这里只考虑加热功率，没有考虑维持约束所需的功率

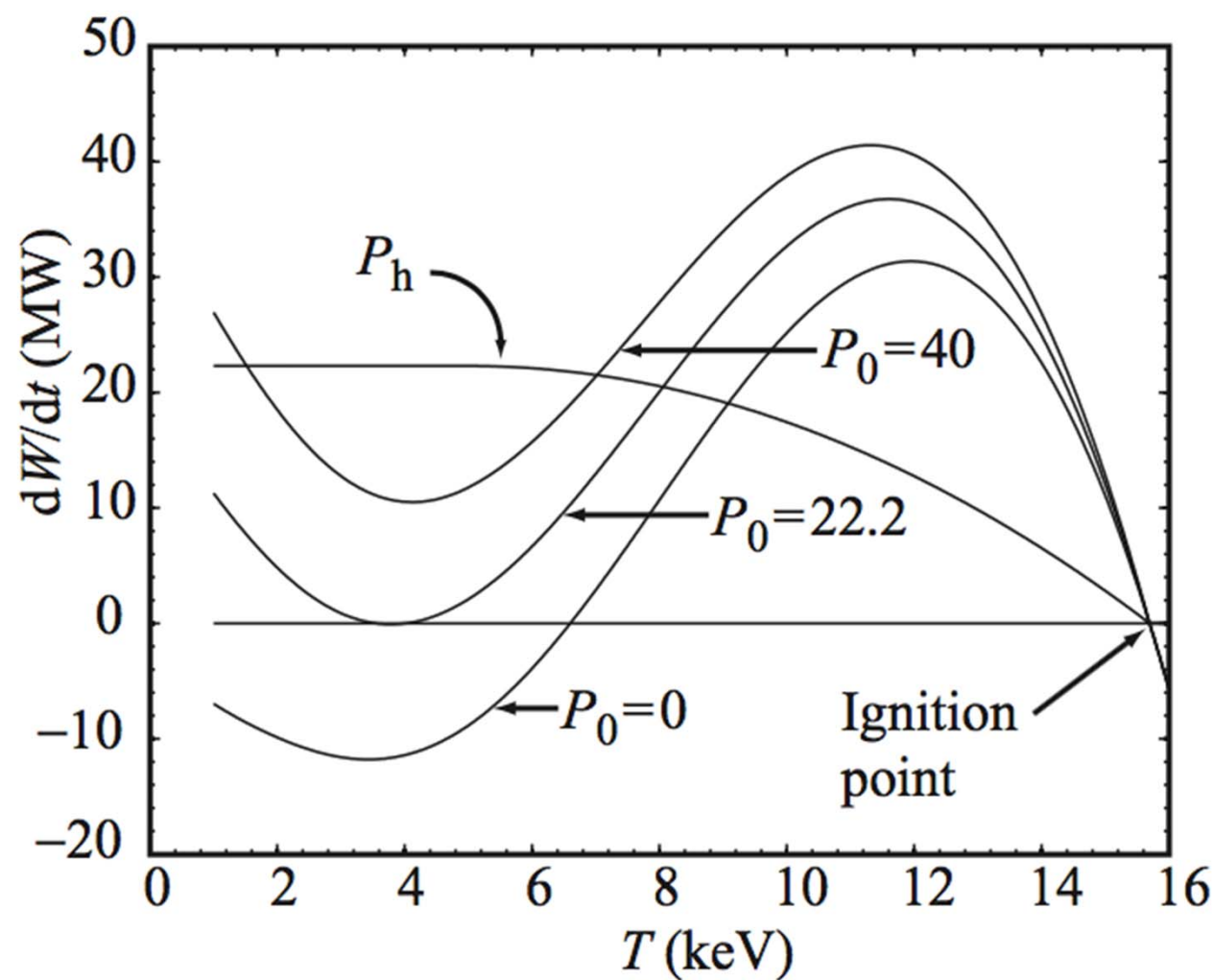
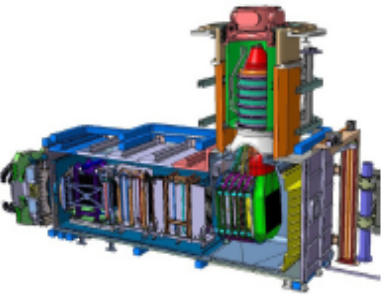
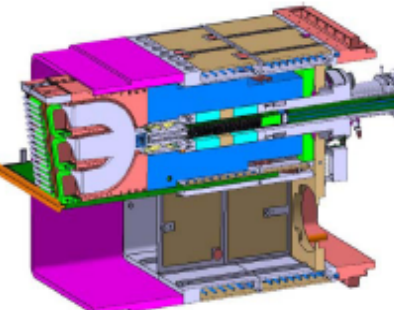
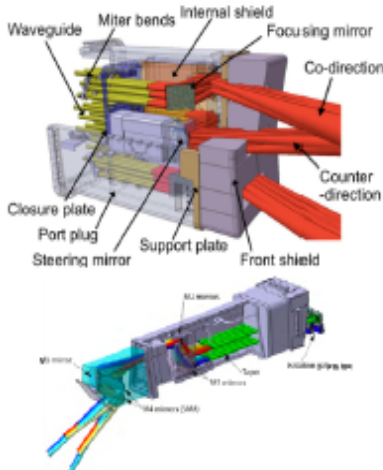
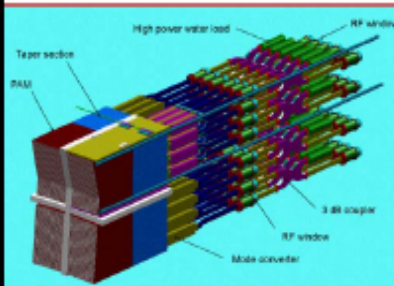


Figure 14.26  $dW/dt$  vs.  $T$  for various  $P_0$  assuming  $\tau_E = \tau_E(T)$ . Also shown is the curve of  $P_h$  vs.  $T$  for  $P_0 = 22.2$  MW.

# ITER Heating & Current Drive Systems

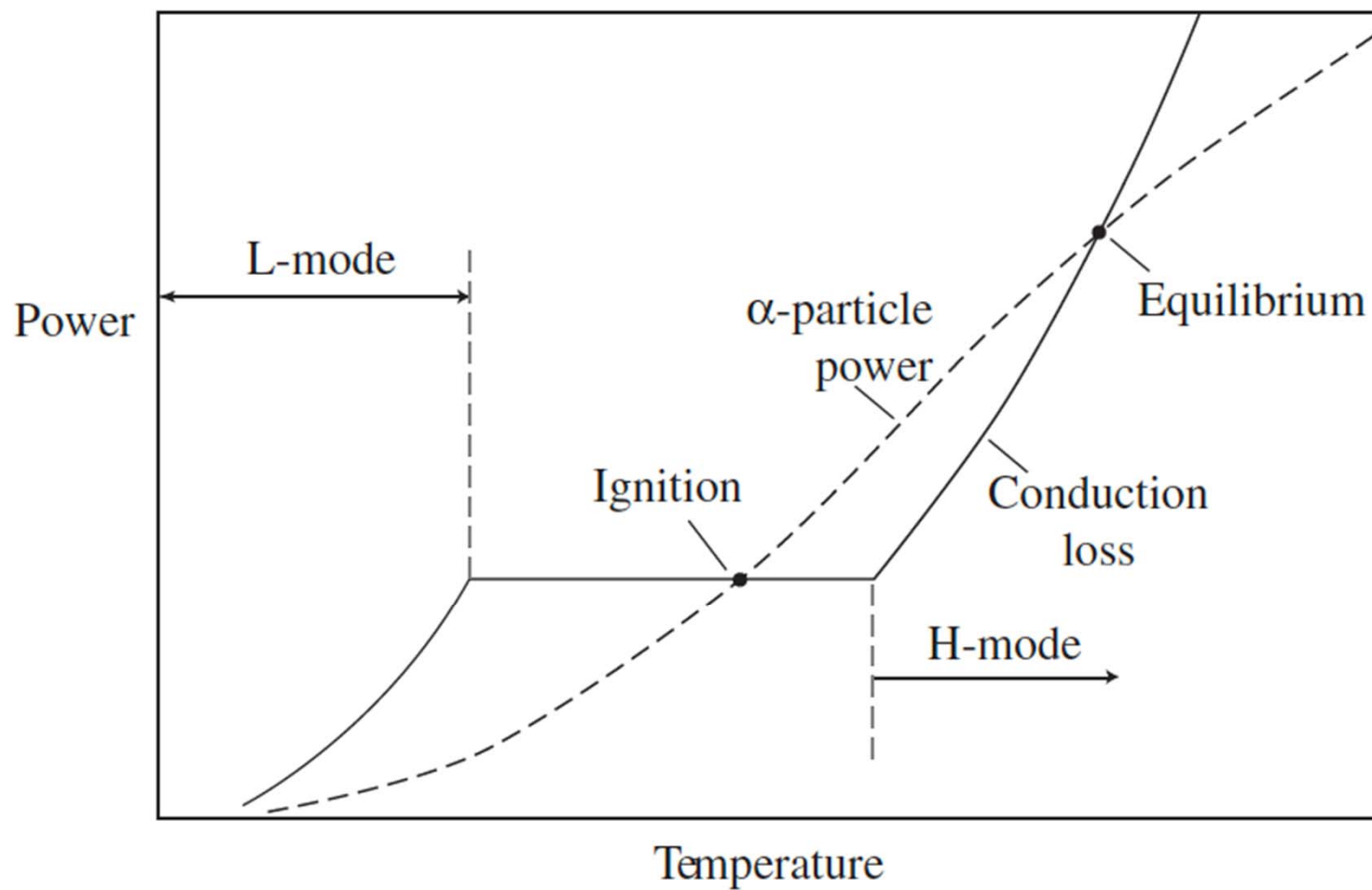
NB	IC	EC	LH
Neutral Beam - 1 MeV	Ion Cyclotron 40-55MHz	Electron Cyclotron 170GHz	Lower Hybrid ~5 GHz
			
33MW* +16.5MW#	20MW* +20MW#	20MW* +20MW#	0MW* +40MW#
Bulk current drive limited modulation	Sawtooth control modulation < 1 kHz	NTM/sawtooth control modulation up to 5 kHz	Off-axis bulk current drive

\*Baseline Power  
#Possible Upgrade

**P<sub>aux</sub> for Q=10 nominal  
scenario: 50MW**

130 MW (max installed)  
(110 MW simultaneous)

# 更真实的情况-约束模式的转换



## 作业（网络学堂）

- 利用课件中给出的公式，在类似反应堆的条件下  $B_0 = 6$  特斯拉，密度  $\overline{n}_{20} = 1.5$ ，大半径  $R=6$  米，小半径  $a=2$  米， $\varepsilon = a/R = 1/3$ ，拉长比  $\kappa = 1.7$ ，质量数  $A=2.5$ ，归一化安全因子  $q^* = 1.7$  下，分别画出L模和H模约束下alpha粒子加热功率、韧致辐射及热传导功率损失随温度的变化曲线。

$$\tau_L = 0.037 \frac{\varepsilon^{0.3} a^{1.7} \kappa^{1.7} B_0^{2.1} A}{q_*^{1.7} \overline{n}_{20}^{0.8} \overline{T}_k} \quad \text{s},$$
$$\tau_H = 0.28 \frac{\varepsilon^{0.74} a^{2.67} \kappa^{3.29} B_0^{3.48} A^{0.61}}{q_*^3 \overline{n}_{20}^{0.91} \overline{T}_k^{2.23}} \quad \text{s}.$$

注意：  $\overline{n}_{20}$  单位为  $10^{20} \text{m}^{-3}$ ，  $\overline{T}_k$  单位为 keV

# 总结：聚变反应堆等离子体必须满足的条件

---

- 加热水平

$$T > 10 \text{ keV}$$

用于克服库伦静电力

- 约束水平

$$n \tau_E > 10^{20} \text{ m}^{-3}\text{s}$$

“劳逊判据”、“点火条件”

$$n \tau_E T > 10^{21} \text{ m}^{-3}\text{s keV}$$

“三重积”

- 需要外部加热功率（+维持约束功率）

# 因此，聚变研究的第一步是高温等离子体物理研究

---

- **高温等离子体物理研究：** 如何达到聚变能源要求的足够大量的反应发生（加热、约束）
- **聚变工程研究：** 如何从足够大量的聚变反应中获得能源，及如何保障整个过程（燃料、设备等等）