文章编号: 1007-4627(2004)04-0370-04

超重核合成中的靶核形变效应:

刘祖华1,2,4,包景东2,3

(1 兰州重离子加速器国家实验室原子核理论中心,甘肃 兰州 730000;

2 北京师范大学低能核物理研究所,北京 100875;

3 北京师苑大学物理系,北京 100875;

4 中国原子能科学研究院,北京 102413)

摘 要:利用额外推力模型研究了⁴⁸Ca+²³⁸U超重核合成过程中的靶核形变效应.计算表明,在近 全和垒下能区,靶核形变使超重核合成截面明显增强.对于⁴⁸Ca+²³⁸U反应,由于靶核形变蒸发残余截面增大了几倍.同时与球形靶核相比,形变靶核时蒸发残余激发函数的峰位移向较低能量.

关键词:超重核;额外推力;熔合截面;蒸发残余

中图分类号: O571.6 文献标识码: A

1 引言

重离子熔合反应实验和理论研究发现, 重离子 近垒和垒下熔合截面比一维位垒量子力学穿透模型 预言的显著增强[1],在垒下能区甚至增大3个数量 级. 增强的原因在于入射道与碰撞核内部自由度的 耦合,造成熔合位垒呈现一个分布,因而降低了有 效位垒, 这些内部自由度包括碰撞核的静态形变、 转动与振动激发、核子转移和脖子形成等. 对于静 态形变,例如靶核有四极形变 &,人射弹核对着靶 核尖,即靶核相对入射方向的角度 $\theta=0$ °时,入射道 势垒明显降低,因而入射弹核对着靶核尖时,熔合 截面近似指数增大. 然而近几年的研究[2,3]表明, 弹核对着靶核尖时准裂变几率比弹核对着靶核腰(θ =90°)的准裂变几率大. 这一效应将使重核的熔合 截面减小. 上述两种是完全相反的效应. 因而超重 核合成中的靶核形变效应将使截面增大还是减小, 是一个未知因素. 以下我们用48 Ca+238 U 熔合反应 作为例子,利用额外推力模型[4],探讨这一效应, 其中²³⁸U有四极形变 ß = 0.275^[2].

2 额外推力模型

对于重反应系统俘获和熔合过程都需克服摩擦 力而作功,因此除入射道的库仑位垒外,还需额外 推力才能越过条件鞍点和无条件鞍点. 而越过后者 所需的超过库仑位垒的额外能量又称为额外-额外推力.

按 Swiatecki^[4]的标度规则,额外推力可写成

$$E_{\rm x} = E_{\rm ch} a^2 (x_{\rm Bass}'(l) - x_{\rm th})^2,$$
 (1)

 E_{ch} 是特征能量,a 是斜率系数, x_{th} 是有效可裂变参数阀值, x'_{Bass} 是 Bass^[5]有效可裂变参数,即

$$x'_{\text{Bass}}(l) = \frac{F_{\text{coul}} + F_{\text{cent}}}{(F_{\text{nucl}})_{\text{max}}}, \qquad (2)$$

 F_{coul} , F_{cent} 和 $(F_{\text{nucl}})_{\text{max}}$ 分别是最大核吸引力处的库仑力、离心力和核力.

对于球形核[6,7],

$$F_{\text{coul}} = \frac{Z_1 Z_2 e^2}{r_m^2} , \qquad (3)$$

$$F_{\text{cent}} = \frac{(fl)^2 \hbar^2}{(\mu r_{\text{m}}^3)}$$
 , (4)

$$(F_{\text{nucl}})_{\text{max}} = 4\pi \gamma \bar{C} \phi_{\text{max}},$$
 (5)

 $r_{\rm m} = C_1 + C_2 + 0.3 \text{ fm}, C_1 和 C_2 是核半密度半径, <math>\bar{C}$ = $C_1 C_2 / (C_1 + C_2)$ 为约化半密度半径, $\mu = A_1 A_2 m_0 / (A_1 + A_2)$ 为系统约化质量(m_0 是核子质量), f 是角动量摩擦系数, fl 为剩余轨道运动角动量, ϕ 是

收稿日期: 2004 - 05 - 21

作者简介: 刘祖华(1940一),男(汉族),浙江舟山人,研究员,从事核裂变、放射性核束实验及晕核性质的研究.

^{*} 基金项目: 国家自然科学基金资助项目(10235020, 10235030)

亲近势函数, $\phi_{mex}=0.961$,

$$\gamma = 1.249 \text{ 6} \left[1 - 2.3 \left(\frac{N - Z}{A} \right)^2 \right] \text{ MeV/fm}^2.$$
(6)

由(2)式可得

$$x'_{\text{Bess}}(l) = x'_{\text{Bess}}(l=0) + f^2 \left(\frac{l}{l_{\text{ch}}}\right)^2,$$
 (7)

其中 l_{ch} 是特征角动量,而 x'_{hass} 是以核力为标度的无量纲库仑力. 额外推力模型中有 5 个参量,其中 E_{ch} 和 l_{ch} 可用公式计算,a,f 和 x_{th} 由实验结果系统化分析确定或对原 Swiatecki 给定值作了调整 [6,7].

对于形变靶核,按定义可得,

$$x'_{\text{Hess}}(\theta, l = 0) = x'_{\text{Hess}}(l = 0) \cdot \left[1 + \left(\frac{81}{20\pi}\right)^{1/2} \left(\frac{R_2}{r_m}\right)^2 \beta_2 P_2(\cos\theta)\right], \quad (8)$$

其中 R_1 是弹核半径, R_2 是靶核球形时的半径, β 是 靶核的四极形变, $r_m = C_1 + C_2$ ($\theta = 0^\circ$) + 0. 3 fm. (8)式是按忽略脖子条件下靶核有形变的库仑力^[8] 推导而得. 上式只是一种近似表达式,但与实验结果的比较证明,我们给出的靶核有形变时的额外推力比较合理.

对于重的反应系统, 俘获后还面临准裂变竞争. 为了越过无条件鞍, 还需更大的推力, 即额外-额外推力 E_{xx} ,

$$E_{xx} = E_{ch}a^2(x_m - x_{th})^2, (9)$$

 x_m 是由有效可裂变参数和复合核可裂变参数构成的标度参量. 在我们的计算中, x_m 标度[7]为

$$x_{\rm m} = (x'_{\rm Bass})^{0.37} x^{0.63},$$
 (10)

 x'_{Bass} 为人射道的有效可裂变参数,是反应系统质量不对称冻结下的无量纲的库仑力,即以相应核力为标度的库仑力, x'_{Bass} 由(8)式计算;x是复合核的可裂变参数. 众所周知,库仑力的存在直接影响反应系统的稳定性,影响到准裂变与复合核形成过程的竞争,因而与额外推力直接相关. 从俘获到越过无条件鞍点,系统的形状在不断变化. 因此 x_m 本应是一连续函数. 我们用人射道 x'_{Bass} 和复合核 x 的某种折中,即标度来近似标征 x_m .

靶核有形变时的额外-额外推力目前有 3 种假设. Hinde 等[2] 在研究¹⁶ O+²³⁸ U 裂变时发现需引

人准裂变才能解释测得的碎片角分布. 他们提出 θ $<35^{\circ}$ 时发生准裂变, $\theta \ge 35^{\circ}$ 时为复合核裂变. 他们的假设如图 1 的双向箭头所示. Nishio 等 $^{[9]}$ 提出额外-额外推力

$$E_{xx}(\theta) = E_{xx}(0) \frac{r(\theta) - R_{\text{side}}}{R_{\text{tip}} - R_{\text{side}}}, \qquad (11)$$

其中, $E_{xx}(0)$ 是球形时的额外-额外推力, $r(\theta)$ 是方向角为 θ 时的靶核半径, R_{tip} 和 R_{side} 分别为靶核尖方向和腰方向的半径. 图 1 中实线是我们提出的 E_{xx} (θ , l=0),虚线是 Nishio 等^[9] 假设的 E_{xx} (θ , l=0).

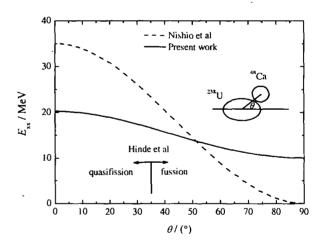


图 1 额外-额外推力 Exx 的 3 种假设

3 靶核形变效应

对于形变靶核, 人射道的核势和库仑势分别为

$$V_{\rm N}(r,\,\theta) =$$

$$\frac{V_0}{1 + \exp\left\{\left[r - R_1 - R_2\left(1 + \sqrt{\frac{5}{4\pi}}\beta_2 P_2(\cos\theta)\right)\right]/a\right\}}$$
(12)

其中 $V_0 = 16 \pi a \gamma \overline{C}$, a = 0.67 fm 为弥散参数.

$$V_{\rm C}(r, \theta) = \frac{Z_1 Z_2 e^2}{r} \left[1 + \left(\frac{9}{20\pi} \right)^{1/2} \left(\frac{R_2}{r} \right)^2 \beta_2 P_2(\cos \theta) \right], (13)$$

熔合截面

$$\sigma_{\text{fus}}(E_{\text{cm}}, \vartheta) = \frac{\pi \hbar}{2\mu E_{\text{cm}}} \sum_{l} (2l+1) T_{\text{fus}}(E_{\text{cm}}, l, \theta) ,$$
(14)

 $T_{lus}(E_{cm}, l, \theta)$ 是形变靶核取向为 θ 时 l 分波的熔合几率. T_{lus} 的计算基于 $[V_N(r, \theta) + V_C(r, \theta)]$ 和所

需额外推力 $E_{\mathbf{x}}(\theta, l)$. 利用额外-额外推力计算的 β = 0.275 和 β = 0.0 时的熔合截面如图 2 的实线和虚线所示. 图中的实点是实验值 β (10) ,实线、点虚线和虚线给出 3 种额外推力假设下计算的熔合截面的比较. 点虚线是根据 β (11) 式计算的结果,其值明显高于实验数据,尤其是在低能区域. 点线是我们根据 Hinde 等 β (21) 的设想,以假定 β (73°为准裂变条件下计算的熔合截面. 两种假定下的计算结果都比较实验值高. 由于弹核 β (Ca 比 β (Ca β (Ca β)) 是体取值只能通过与实验结果比较后确定. 看来 Hinde 等人关于形变靶核的额外-额外推力假设过于简单. 就目前的情况而论,我们关于形变靶核的额外-额外推力假设比较合理.

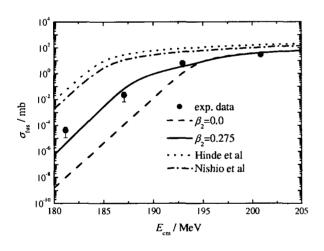


图 2 48 Ca + 238 U 熔合激发函数

蒸发残余核的形成截面为

$$\sigma_{ER}(E) = \frac{\pi \hbar^2}{2\mu E} \sum_{l=0}^{\infty} (2l+1) \langle T_{fus}(E, l, \theta) \rangle P_{ER}(E, l) ,$$
(15)

其中复合核的存活几率 P_{Ek} 按统计模型计算. 图 3

参考文献:

- [1] Dasgupta M, Hinde DJ, Rowley N, et al. Ann Rev Nucl Part Sci. 1998. 48. 401.
- [2] Hinde D J, Dasgupta M, Leigh J R, et al. Phys Rev Lett, 1995, 74: 1 295.
- [3] Hinde D J, Dasgupta M, Leigh J R, et al. Phys Rev, 1996, C53: 1 290.

显示了 48 Ca $+^{238}$ U 反应 3n 道蒸发残余截面. 实验值 σ_{ER} (3n) = 5. $0^{+\frac{6}{3}}$ $^{\frac{3}{2}}$ pb 取自文献[11],实线和虚线分别为靶核形变 $\beta_{e}=0$. 275 和 $\beta_{e}=0$ 的计算结果. 在我们的结果中,有两点值得注意: (1) 靶核形变 $\beta_{e}=0$. 275 时蒸发残余截面比 $\beta_{e}=0$ 时大几倍; (2) 蒸发残余激发函数的峰值靶核有形变时比靶核球形时低 3 MeV.

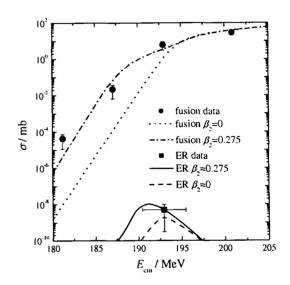


图 3 计算的⁴⁸ Ca+²³⁸ U 反应的熔合截面(-•-和---)和蒸发 残余截面与实验熔合截面(●)和 3n 道(蒸发残余截面 ■)的比较 截面按靶核形变 β₂=0.275 (一和-•-)和 β₃=0 (···和···)计 算.

4 讨论与结论

在额外推力模型框架下,我们研究了超重核²⁸³112合成中的靶核形变效应.研究表明,在近垒和垒下能区,靶核形变使超重核合成截面明显增强. ⁴⁸Ca+²³⁸U反应蒸发残余截面增大了几倍.同时与球形靶核相比,形变靶核时蒸发残余激发函数的峰位移向较低能量.

- [4] Swiatecki W J. Phys Scripta, 1981, 24; 113.
- [5] Bass R. Nucl Phys, 1974, A231, 45.
- [6] Toke J, Bock R, Dai G X, et al. Nucl Phys, 1985, A440:
- [7] Shen W Q, Albinski J, Gobbi A, et al. Phys Rev, 1987, C36, 115.

- [8] Alder K, Winther A. Nucl Phys, 1969, A132: 1.
- [9] Nishio K, Ikezoe H, Mitsuokas, et al. Phys Rev, 2000, C62, 014602.
- [10] Itkis M G, et al. In Proceedings on Fusion Dynamics at the
- Extremes, Dubna, 2000. In: Oganessian Yu Ts, Eagrebaev V I, ed. Singapore: World Scientific, 2001. 93.
- [11] Itkis M G, Oganessian Yu Ts, Eagrebaev V I. Phys Rev, 2002, C65: 044602.

Effects of Target Deformation on Synthesis of Superheavy Nuclei*

LIU Zu-Hua1, 2, 4, BAO Jing-Dong2, 3

(1 Center of Theoretical Nuclear Physics, National Laboratory of Heavy
Ion Accelerator of Lanzhou, Lanzhou 730000, China;

2 Key Laboratory of Beam Technology and Material Modification of Ministry of Education,
Beijing Normal University, Beijing 100875, China;

3 Department of Physics, Beijing Normal University, Beijing 100875, China;

4 China Institute of Atomic Energy, Beijing 102413, China)

Abstract: Effects of target deformation on the synthesis of superheavy nucleus ²⁸³ 112 are investigated in the framework of extra-push model. Our results show that the cross sections of the 3n evaporation residue in the ⁴⁸Ca+²³⁸U reaction for the case of $\beta_2 = 0$. 275 are several times larger than those of $\beta_2 = 0$. Meanwhile, the peak position of ER excitation function in the case of deformed target is shifted to the lower energy as compared to the one of spherical target.

Key words: superheavy nuclei; extra-push model; fusion cross section; evaporation residue

^{*} Foundation item: National Natural Science Foundation of China (10235020, 10235030)