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 北京师范大学物理系,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 全和全下能区,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 β,人射弹核对着靶 核尖,即靶核相对入射方向的角度 $\theta=0^{\circ}$ 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⁴⁸Ca+²³⁸U 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 $\beta = 0.275^{[2]}$.

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

* 基金项目: 国家自然科学基金资助项目(10235020, 10235030)
 作者简介: 刘祖华(1940-),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.

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

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

 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_{nucl})_{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],

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

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

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

 $r_m = C_1 + C_2 + 0.3 \text{ fm}$, C_1 和 C_2 是核半密度半径, $\bar{C} = C_1 C_2 / (C_1 + C_2)$ 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

亲近势函数, $\phi_{max} = 0.961$, $\gamma = 1.249.6 \left[1 - 2.3 \left(\frac{N - Z}{A} \right)^2 \right]$ MeV/fm².

(6)

由(2)式可得

$$\dot{x_{\text{Bass}}}(l) = \dot{x_{\text{Bass}}}(l=0) + f^2 \left(\frac{l}{l_{\text{ch}}}\right)^2,$$
 (7)

其中 l_{ch} 是特征角动量,而 x'_{Bass} 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,

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

其中 R_1 是弹核半径, R_2 是靶核球形时的半径, β_2 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},

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

*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)

xⁱhass</sup>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, xⁱhass</sup>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.我们用入射道 xⁱhass</sub>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¹⁶O+²³⁸U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°时发生准裂变,θ≥35°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

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

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 $E_{xx}(\theta, l=0)$.



图 1 额外-额外推力 Ext 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 $V_{N}(r, \theta) =$

$$\frac{V_{o}}{1 + \exp\left\{\left[r - R_{1} - R_{2}\left(1 + \sqrt{\frac{5}{4\pi}}\beta_{2}P_{2}(\cos\theta)\right)\right]/a\right\}}$$
(12)

其中 V₀=16 πaγC, a=0.67 fm 为弥散参数.

$$V_{c}(r, \theta) = \frac{Z_{1}Z_{2}e^{2}}{r} \left[1 + \left(\frac{9}{20\pi}\right)^{1/2} \left(\frac{R_{2}}{r}\right)^{2} \beta_{2} P_{2}(\cos\theta)\right], (13)$$

熔合截面

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

 $T_{\text{fus}}(E_{\text{em}}, l, \theta)$ 是形变靶核取向为 θ 时l分波的熔 合几率. T_{fus} 的计算基于[$V_{\text{N}}(r, \theta) + V_{\text{C}}(r, \theta)$]和所 需额外推力 $E_x(\theta, l)$.利用额外-额外推力计算的 $\beta_{a=0.275}$ 和 $\beta_{a=0.0}$ 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^[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(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^[2]的设想,以假定 $\theta < 73^\circ$ 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⁴⁸ Ca 比¹⁶ O 重得多,因此对于 ⁴⁸ Ca+²³⁸ U 系统,临界角度大于 35°.具体取值只能 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.





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_{Eh} 按统计模型计算,图 3

参考文献。

- 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⁴⁸Ca+²³⁸U反应 3n 道蒸发残余截面. 实验 值 σ_{ER} (3n)=5.0⁺⁶;³₂ pb 取自文献[11], 实线和虚线 分别为靶核形变 β_{e} =0.275 和 β_{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 β_{e} =0.275 时蒸发残余截面比 β_{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 β₂=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-Hua^{1, 2, 4}, BAO Jing-Dong^{2, 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 ²⁸³112 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)