

.

. HeH⁺ + H₂ reac. rate and HF press. will 13

מכוריכת הנזק מושפעת ממספר גורמים:

H_2 מושפע מתחום ה- $13\pi/18$, אולם לא מתחום ה- $13\pi/18$. ה- H^{+} מושפע מתחום ה- $13\pi/18$, אך לא מתחום ה- $13\pi/18$.

ת. 157/139/10 ס. 3G STO-3G ס. 01027

נחייה נורית גולדמן, מנהלת גוף
הרכבת הירקנית. מילא 163,000 מטרים.
ו- 1,000 מטרים.

^{W K 10}
15756, 27/12/1978 (Slater type orbitals) Slater 113, 2/12. 1

$$\phi_{IS}^{SF}(\xi, \vec{r} - \vec{R}_A) = (\delta/\pi)^{1/2} e^{-\xi |\vec{r} - \vec{R}_A|} \quad (410)$$

• כוון רישום סעיפים מילויים בפער

מ-הנובמבר 15/11/10 מ-הנובמבר 15/11/10 נובמבר . 2

$$\phi_{1s}^{G.F.}(\alpha, \vec{r} - \vec{R}_A) = \left(\frac{2\alpha}{\pi}\right)^{3/4} e^{-\alpha |\vec{r} - \vec{R}_A|^2} \quad (411)$$

• Workers consider it as a risk

מבחן גאומטרי סטנדרטי מודולרי 28,3d סטודיק

הנורמלים נספחים לערך α ו- β (בדרך כלל $\alpha < \beta$) כפונקציית סבירות.

• 2010 nōG ḥmō 002 n̄zḡlā 21N ,67 W100,710

וְהַזָּמָרָה רְמִזָּה וְהַזָּמָרָה כְּדֵין

• если $\vec{r} = \vec{0}$

. -112

works rapidly to remove the role of later stages if $\vec{r} = \vec{0}$

$$\left\{ \begin{array}{l} \left[\frac{d}{dr} e^{-\delta r} \right]_{r=0} \neq 0 \\ \left[\frac{d}{dr} e^{-\alpha r^2} \right]_{r=0} = 0 \end{array} \right. \quad (412)$$

לעומת מושג זה, מושג הטבות מוגדר כהטבות כל היותר.
הטבות כל היותר מושג הטבות כל היותר, או טבות כל היותר,
הטבות כל היותר מושג הטבות כל היותר, או טבות כל היותר.

plans to build your own model and enter your
bank) ~ 13 ~~and~~ $\sim k^4/8$ per unit HF power

$$\langle \mu_A v_B | \lambda_C \rangle_{(ij)} = \int d\vec{r}_1 d\vec{r}_2 \phi_{\mu}^{A^*}(\vec{r}_1) \phi_{v}^{B}(\vec{r}_1) \delta_{12}^{-1} \phi_{\lambda}^{C^*}(\vec{r}_2) \phi_{\nu}^{D}(\vec{r}_2) \quad (413)$$

\vec{R}_A תזקע אטביה וסימטריה זו יתאפשר רק אם ϕ_μ^A כפוף
 $\vec{R}_A, \vec{R}_B, \vec{R}_C, \vec{R}_D$ יתאפשרו רק אם ϕ_μ^A כפוף
לפונקציית היעילות ψ של מושג ϕ_μ^A .

. 113

הו מינימום הערך של פונקציית האנרגיה מושג בזווית $\theta = 90^\circ$.
 סכין נרכזת נחתה אחורית לזרם כירטוטי או נרכצת אחורית:

$$\phi_{1S}^{G.F.}(\alpha, \vec{r} - \vec{R}_A) \phi_{1S}^{G.F.}(\beta, \vec{r} - \vec{R}_B) = K_{AB} \phi_{1S}^{G.F.}(P, \vec{r} - \vec{R}_P) \quad (414)$$

הו מינימום K_{AB} מושג:

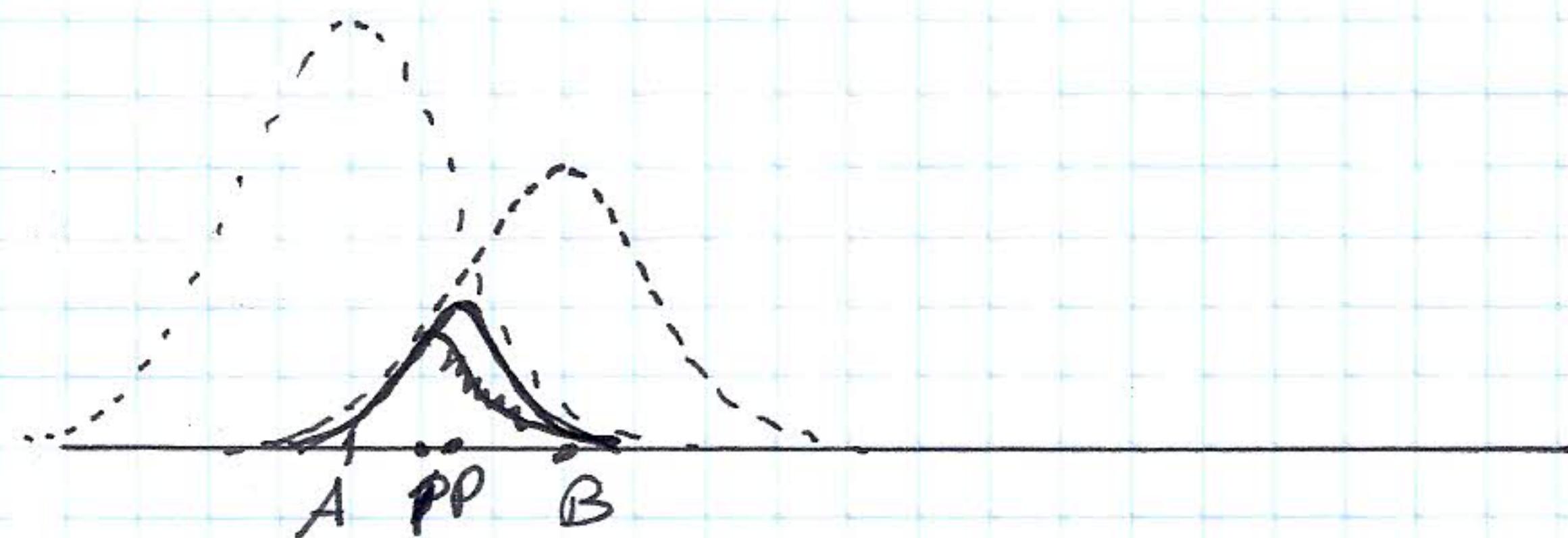
$$K_{AB} = \left(2\alpha\beta / [(\alpha + \beta)\pi]\right)^{3/4} \exp\left[-\alpha\beta/(\alpha + \beta) |\vec{R}_A - \vec{R}_B|^2\right] \quad (415)$$

הו מינימום \vec{R}_P מושג כזאת ש P הוא נקודת חיבורן:

$$P = \alpha + \beta \quad (416)$$

הו מינימום \vec{R}_P מושג כזאת ש

$$\vec{R}_P = (\alpha \vec{R}_A + \beta \vec{R}_B) / (\alpha + \beta) \quad (417)$$



הו מינימום מושג כזאת ש \vec{R}_P הוא נקודת חיבורן של \vec{R}_A ו- \vec{R}_B .

למשל, $N=13$ גaussians, 15 אטום

$$(\mu_A \nu_B | \lambda_C \zeta_D) = K_{AB} K_{CD} \int d\vec{r}_1 d\vec{r}_2 \phi_{1S}^{G.F.}(P, \vec{r}_1 - \vec{R}_P) \phi_{1S}^{G.F.}(q, \vec{r}_2 - \vec{R}_Q) \quad (418)$$

למשל, $N=13$ גaussians, 15 אטום

הו מינימום מושג כזאת ש \vec{R}_P הוא נקודת חיבורן של \vec{R}_A ו- \vec{R}_B .
 מינימום מושג כזאת ש \vec{R}_P הוא נקודת חיבורן של \vec{R}_C ו- \vec{R}_D .
 מינימום מושג כזאת ש \vec{R}_Q הוא נקודת חיבורן של \vec{R}_C ו- \vec{R}_D .

הו מינימום מושג כזאת ש \vec{R}_P הוא נקודת חיבורן של \vec{R}_A ו- \vec{R}_B ו- \vec{R}_Q הוא נקודת חיבורן של \vec{R}_C ו- \vec{R}_D .
 מינימום מושג כזאת ש \vec{R}_P הוא נקודת חיבורן של \vec{R}_A ו- \vec{R}_B ו- \vec{R}_Q הוא נקודת חיבורן של \vec{R}_C ו- \vec{R}_D .

$$\phi_M^{CGF}(\vec{r} - \vec{R}_A) = \sum_{P=1}^L d\mu_P \phi_P^{G.F.}(\lambda_{PM}, \vec{r} - \vec{R}_A) \quad (419)$$

ונז α_{β_1-1} או $\gamma/2\pi$ גורם לכך כי נז α_{β_1-1} מודולו 2π יהיה זר ל

contractions, elbow, hand fingers, wrist, forearm, elbow joint, shoulder joint, neck, head, face, mouth, nose, ear, eye, hand, arm, shoulder, elbow, knee, leg, foot, ankle, toe, hand, arm, shoulder, elbow, knee, leg, foot, ankle, toe.

מתקנים יוצרים $\phi_\mu^{\text{CFG-Func}}$ ואחד $\alpha_{\mu-1}$ ואחד α_μ , ואחד מושך
ונגד שורש אחד מאחד מושך ואחד מושך ואחד מושך ואחד מושך
רלוויים, ואחד מושך כנראה מושך. STOs -> פינר. סרויו"ג מושך
מ-אחד. STO-HG

установлено. Поступивший в распоряжение мэрии

With contracts now finalized and personnel

: $\sum_{j=1}^{12}$ min_{max} after prod action order with prob

$$\left. \begin{array}{l} \phi_{15}^{C.F.G.} (\xi = 1.0, STO-1G) = \phi_{15}^{G.F.} (\lambda_{11}) \\ \\ \phi_{15}^{C.F.G.} (\xi = 1.0, STO-2G) = d_{12} \phi_{15}^{G.F.} (\lambda_{12}) + d_{22} \phi_{15}^{G.F.} (\lambda_{22}) \\ \\ \phi_{15}^{C.F.G.} (\xi = 1.0, STO-3G) = d_{13} \phi_{15}^{G.F.} (\lambda_{13}) + d_{23} \phi_{15}^{G.F.} (\lambda_{23}) + d_{33} \phi_{15}^{G.F.} (\lambda_{33}) \end{array} \right\} \quad (420)$$

לפנינו נציג מושג אחד שנקרא $\phi_{15}^{C.F.G.}$ ($\xi=1.0, 510\text{eV}$) ויכלול

Least-squares seems to be the best fit of all.

$$\begin{aligned}
 I &= \int d\vec{r} [\phi_{1s}^{S.F.}(g=1.0, \vec{r}) - \phi_{1s}^{C.G.F.}(g=1.0, STO-LG, \vec{r})]^2 = \\
 &= \int d\vec{r} (\phi_{1s}^{S.F.}(g=1.0, \vec{r}))^2 + \int d\vec{r} (\phi_{1s}^{C.G.F.}(g=1.0, STO-LG, \vec{r}))^2 - \\
 &\quad - 2 \int d\vec{r} \phi_{1s}^{S.F.}(g=1.0, \vec{r}) \phi_{1s}^{C.G.F.}(g=1.0, STO-LG, \vec{r}) \quad (42)
 \end{aligned}$$

$$S = \int d\vec{r} \phi_{IS}^{GF}(g=1.0, \vec{r}) \phi_{IS}^{CEF}(g=1.0, STO-LG, \vec{r}) \quad (422)$$

reduced by 10% in STO-16 O₂ to reduce cost

$$S = (\pi)^{-1/2} \left(\frac{2\alpha}{\pi} \right)^{3/4} \int dr e^{-r} e^{-\alpha r^2} \quad (423)$$

101120Z SEP 19 STO-3G -1 STO-2G 110800Z SEP 19 STO-3G

: "versus 2113

$$\phi_{1s}^{C.B.F.}(g=1.0, STO-1G) = \phi_{1s}^{G.F.}(0.2 to 950)$$

$$\phi_{1s}^{GF}(g=1.0, STO-2G) = 0.678914 \phi_{1s}^{GF}(0.151623) + 0.430129 \phi_{1s}^{GF}(0.851819)$$

$$\phi_{1s}^{G.F.}(g=1,0,STO-3G) = 0.444635 \phi_{1s}^{G.F.}(0,109818) + 0.535328 \phi_{1s}^{G.F.}(0,405771) + \\ + 0.154329 \phi_{1s}^{G.F.}(2,22766) \quad (424)$$

ג - גורנרטה 10.8 וס 23.2 מ. ג=1.0 כ-12% מ"מ (424) סולו נס רינטן

110 men rehaußen. d- no einsatz von verschw. f, s

$$e^{-(\xi r)} \longleftrightarrow e^{-\left(\sqrt{\alpha}r\right)^2} \quad (425)$$

importan: \vec{r} scales with powers

the original β and γ values are scaled by $(1 - \delta)$.

$$\delta'/\delta = [\alpha'/\alpha]^{1/2} \quad . \quad (426)$$

$$\phi' = \alpha(\zeta=1.0) \cdot \zeta^{12} \quad : \text{av115} \quad (427)$$

: av, 53
1427

• וריאציה דואלית מושגית סטטיסטית סטטיסטית

Seit 15. März 2000 verfügt der (427) aktuell eine P1

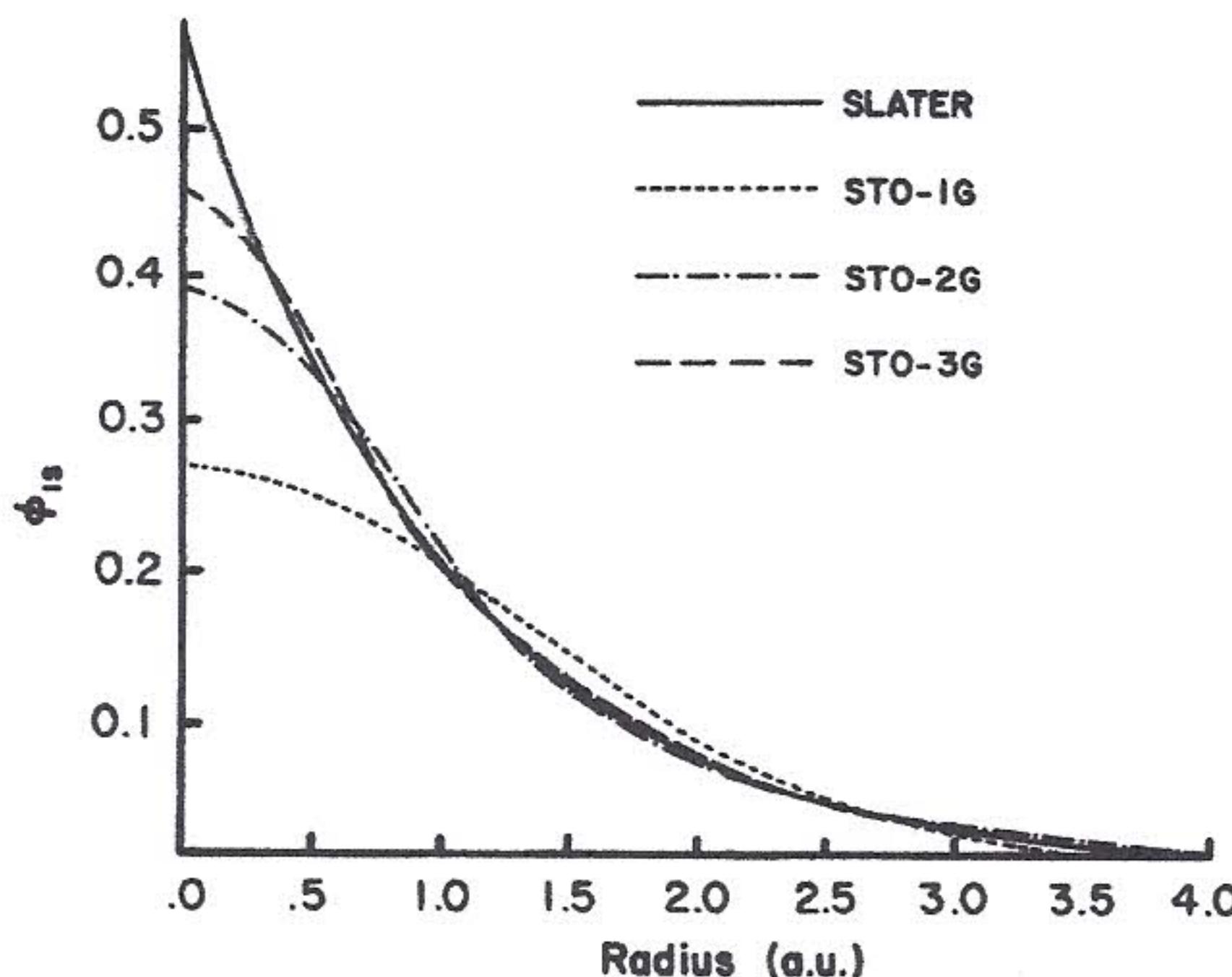


Figure 3.3 Comparison of the quality of the least-squares fit of a 1s Slater function ($\zeta = 1.0$) obtained at the STO-1G, STO-2G, and STO-3G levels.

Figure 3.3 illustrates the improvement of the fit to a Slater 1s function ($\zeta = 1.0$) obtained by increasing the number of Gaussians in the contraction (i.e., upon going from STO-1G to STO-2G to STO-3G).

Exercise 3.20 Calculate the values of $\phi(r)$ at the origin for the three STO-LG contracted functions and compare with the value of $(\pi)^{-1/2}$ for a Slater function ($\zeta = 1.0$).

The STO-LG fits to a Slater function, given in Eqs. (3.219) to (3.221), are for a Slater exponent of $\zeta = 1.0$. How does one obtain a fit to a Slater function with a different orbital exponent? The orbital exponents are scale factors which scale the function in r , i.e., they expand or contract the function, but do not change its functional form. Because the scale factors multiply r as follows,

$$e^{-[\zeta r]} \leftrightarrow e^{-[\sqrt{\alpha}r]^2} \quad (3.222)$$

the proper scaling is

$$\zeta'/\zeta = [\alpha'/\alpha]^{1/2} \quad (3.223)$$

The appropriate contraction exponents α' for fitting to a Slater function with orbital exponent ζ are thus

$$\alpha' = \alpha(\zeta = 1.0) \times \zeta^2 \quad (3.224)$$