チオアニソール誘導体の低振動数ラマンバンドにおける 分子内回転とπ軌道の相互作用の効果

(東北大院理) 〇岡崎 智洋、山北 佳宏、大野 公一

【序】ベンゼン誘導体では 200 cm⁻¹以下に置換基と環の間の変角振動と分子 内回転振動が存在する。一般に低振動数モードは大振幅振動であり、振動す る際に大きな電子状態の変化が予想され、電子分布の広がりを直接反映する ラマン強度について、低振動数モードでのラマン強度に興味が持たれる。回 転異性体をもつベンゼン誘導体では、置換基のσ軌道とベンゼン環のπ軌道の 相互作用がある垂直構造で低振動数モードのラマン強度は強く[1]、チオアニ 図 1:4-XTA ソール(TA)などの置換基が面内に存在する平面構造ではσ-π相互作用がなく低 振動数モードのラマン強度が弱いことが報告されている[2]。そこで本研究で



の模式図

は、これら2つの回転異性体が室温で安定に存在するTAの4位を5種類の置換基X=-NO2, -CN, -H, -CH₃, -NH₂で置換した場合について、ベンゼン環上の電子状態がラマンスペクト ルと分子内回転にもたらす影響と原因について研究した。

【計算】すべての計算は Gaussian 03 プログラムを用い、ラマン強度・基準振動計算ならび に平面構造と垂直構造のエネルギー差の計算は B3LYP/6-31++G(d,p)レベルで行った。また 第一イオン化エネルギー(IE)の計算には OVGF/6-31++G(d,p)を用いた。

【実験】 ラマンスペクトルの測定には Renishaw 社製顕微ラマン分光器を用い、He-Ne レーザ ーを励起光とした。低振動数領域の測定にはレイリー光カット用のNextフィルターを用いた。

【結果と考察】 電子吸引基 の-NO₂,-CN では-SCH₃ま わりの平面構造が最安定構 造として計算され、その低 振動数モードは弱いことが 計算された[図 2(a)]。図 2(c) より固体では低振動数モー ドは格子振動(L)が観測され るが、置換基-環面外変角振 動(B)と帰属されるバンドは 弱いことが分かる。図 2(d) は試料を350Kに昇温し、 液体で測定したものである。 (c)と(d)を比較すると、低振 動数領域の格子振動(L)と帰 属したバンドが(d)では消失 することが分かる。しかし、 スペクトル全体で大きな変 化はなく一致度(α)[3]を計 算したところ固体、液体共 に平面構造が支配的である ことがわかった。これは計 算された平面構造(p)と垂 直構造(v)のエネルギー差



図 2:4-NO₂TA の(a)平面構造、(b) 垂直構造、(c)固体実測、(d)液体実 測ラマンスペクトル

図 3: 4-NH₂TA の(a)平面構造、(b) 垂直構造、(c)平面+垂直、(d)実測 ラマンスペクトル

B: 置換基·環面外変角振動, T: 置換基·環ねじれ振動, S: 置換基·環伸縮振 動 a: 環 8a モード, b: 環 8b モード, c: Kekulé モード(14), d:環 CH 面内 変角, e: 環呼吸振動, f:環 18a モード, g: 環 17a モード, h:環 CH 面外(5), i: 環 CH 面外(10a), j: 環 6a モード, k: 環 6b モード, l:環面外(16b)

 $\Delta E_{\mathbf{p}-\mathbf{v}} = -10.6 \text{ kJmol}^{-1}$ からも支持される(図 4)。また CN についても同様の結果が得られた。

一方、電子供与基の-CH3-NH2では垂直構造が最安 定構造と計算され、その低振動数モード(B,T)が強いこ とが示された[図 3(b)]。図 3(c)は液体中で平面構造と垂 直構造が共存すると仮定した合成スペクトルである。こ のスペクトルについて実測との一致度(α)を計算したと ころ、 ΔE_{p-v} =9.1 kJmol⁻¹から得られる平面構造のボル ツマン分布約 2%とほぼ同じ比率に極大を示すことが 分かった。これらの置換基の違いによるコンフォメー ションの安定性の違いは次のように説明される。

分子内回転に対する分子軌道のエネルギー準位の 差を計算したところ、ΔE_{p-v}と平面構造のIEとの間に図4に示すよ うに直線関係が成り立つことが分かった。HOMO 以外の分子軌道 エネルギーに対して同様にΔEをプロットしても直線関係は得られ ないことから、コンフォメーションの安定性にはHOMOが (b)

支配的であることが示唆される。各分子について平面構 造でのIEを与えるHOMO軌道に注目したところ、図5(a) のようにベンゼン環のπ軌道とS原子の非結合性軌道(n。 軌道)が混合している軌道であることを示している。n,軌 道は結合に沿っていないので、平面構造でしかπ軌道と混 合しえない。



図 4: 平面構造の IE に対する平面構造と垂 直構造の間のエネルギー差(ΔE)





図 5: (a)平面構造の HOMO 軌道、(b) 自然結合軌道(NBO)で表した(i) S 原 子の n_s軌道と(ii)ベンゼン環の π軌道

そこで n。軌道の相互作用を見積もるために、図 5(b)に 示す(i) n。軌道と(ii)π軌道の軌道間相互作用について自然

結合軌道(NBO)による解析を行った。また垂直構造でコンフォメーションの安定性に関与す ると考えられる軌道間相互作用についても NBO による解析を行った。その結果、表1に示す ように、平面構造の安定化に最も寄与する軌道間相互作用は、(I) π軌道とn,軌道の軌道間相 互作用(n_s-π)であることが明らかとなった。これは2つの軌道間相互作用による安定化エネル ギーE(2)が、n_s-πの場合では、平面構造における他の軌道の関与する場合よりもはるかに大き いことから分かる。従ってHOMO軌道は n、軌道とπ軌道の線形結合で与えられることが分か る。

垂直構造の安定化に寄与する軌道は、(II)置換基 S-CH3のσ_{SMe}軌道とπ軌道との軌道間相互 作用($\sigma_{SMe}-\pi$)、ならびに(III) n_s 軌道とベンゼン環の σ 軌道との軌道間相互作用($n_s-\sigma$)であること が分かった。これら(I)~(III)の軌道間相互作用により安定化するエネルギーE(2)を比較すると 表1のようになる。 表1:軌道間相互作用による安定化エネルギーE(2)

平面橇	毒造での	み起	こる	軌	
道間相互	「作用に	こよる	安定	化	
エネルキ	デー(I)	t、垂	直構	造っ	Ć
のみの東	九道間相	互作	用に	よ	
る安定伯	ムエネル	/ギー	の和		
(II+III)よ	いも絶	対値	とし	てナ	て
2. 1	4 -			머머나	п

`	/		
きい。	従って	①の軌道間相	<u> </u>

 $E(2)/\text{kcalmol}^{-1}$

 	$NO_2(1)$	CN(2)	H(3)	CH ₃ (4)	NH ₂ (5)
I: (n _s -π)	-21.4	-20.6	-18.7	-18.2	-16.8
II: $(\sigma_{SMe} - \pi)$	-2.3	-2.4	-2.6	-2.7	-3.0
III: $(n_s - \sigma)$	-9.0	-9.0	-8.8	-8.9	-9.0
II+III	-11.3	-11.4	-11.4	-11.6	-12.0

互作用が平面構造または垂直構造を決定する要因であることが分かった。

[1] Ohno, K; Kimura, J; Yamakita, Y. Chem. Phys. Lett. 342, 207 (2001).

[2] Yamakita, Y; Isogai, Y; Ohno, K. J. Chem. Phys. 124, 104301 (2006).

[3] Shinohara, H; Yamakita, Y; Ohno, K; J. Mol. Struct. 442, 221 (1998).