文章编号:1006-9941(2019)11-0897-05

# DNTF/HATO 混合体系安全性及分子动力学模拟

王 浩,高 杰,陶 俊,罗一鸣,蒋秋黎

(西安近代化学研究所,陕西 西安 710065)

摘 要: 为了研究3,4 - 二硝基呋咱基氧化呋咱(DNTF)与5,5'-联四唑-1,1'-二氧二羟胺(HATO)混合炸药安全性能,对DNTF临 界直径和不同比例的DNTF/HATO混合体系的撞击感度、摩擦感度、冲击波感度、热感度的变化规律进行了研究。结果表明:DNTF 单质炸药临界直径约为0.2 mm。当HATO的含量小于等于55%时,混合体系的特性落高随HATO含量的增加线性增加;摩擦感度 随HATO含量的增加线性减小。混合体系的冲击波感度在HATO含量小于等于50%时与DNTF相当,当HATO含量达到55%时 有所改善,隔板值G50降低5 mm左右。DNTF和HATO混合后,HATO的热分解温度会由243.7 ℃降低到230℃左右。采用 Dreiding力场对DNTF/HATO混体系分子动力学模拟得到,随着HATO含量的增加,DNTF分子中五元环与NO<sub>2</sub>相连的C—N键、 五元环中的C—O键的键长呈现下降的趋势,说明DNTF、HATO形成混合体系后,结构稳定性有所提高。

 关键词:3,4-二硝基呋咱基氧化呋咱(DNTF);5,5'-联四唑-1,1'-二氧二羟胺(HATO);临界直径;感度;分子动力学模拟

 中图分类号:TJ55;O389
 文献标志码:A

 DOI:10.11943/CJEM2019158

## 1 引言

3,4-二硝基呋咱基氧化呋咱(DNTF)理论密度 1.937 g·cm<sup>-3</sup>,具有能量密度高、感度适中、热安定性 良好、威力大的特点,与奥克托今(HMX)相比具有更 强的作功能力,尤其对金属加速作用显著。其熔点较 低(108~110℃),可替代TNT作为熔铸载体,使熔铸 炸药的能量大幅提高,具有广阔的应用前景。因此,近 年来 DNTF获得了广泛的关注和研究<sup>[1-4]</sup>,发现 DNTF 基熔铸炸药存在着感度偏高的问题。

5,5'-联四唑-1,1'-二氧二羟胺(HATO,国外称为 TKX-50)是2012年由德国慕尼黑大学的Fischer等<sup>[5]</sup> 合成的高能量密度化合物,具有较高的氮含量、正的生 成焓及较高的密度,爆轰性能良好,并且具有较好的热 稳定性和低的机械感度,兼顾了高能和钝感的特点,是 一种应用前景广泛的新型高能含能材料。大量研究工 作<sup>[6-9]</sup>表明,HATO能量水平与CL-20相当,感度明显 低于CL-20。但HATO负氧严重,在使用过程中性能

收稿日期: 2019-06-03;修回日期: 2019-06-19 网络出版日期: 2019-09-18 基金项目: 国防重大专项资助 作者简介: 王浩(1978-),男,研究员,主要从事高能炸药研究。 e-mail:kulakcn@163.com 发挥不明显。

为此,本研究工作试图将二者结合,解决DNTF和 HATO在应用中存在的问题,研究了不同含量DNTF/ HATO混合体系的冲击波感度、机械感度和热分解特 性的变化规律,并结合分子动力学模拟手段分析提出 了DNTF中加入HATO后混合体系的感度变化及影响 机理,希望为DNTF/HATO炸药的设计提供支持。

#### 2 实验部分

#### 2.1 试剂

DNTF(纯度 99.2%), HATO(纯度大于 99%, 85 μm),均由西安近代化学研究所提供。

#### 2.2 性能测试方法

(1)临界直径:参照GJB772A-1997中702.1方法, 对不同尺寸沟槽装药下炸药的爆炸情况进行观察,判断 爆与不爆的临界沟槽宽度,得到装药的临界爆炸直径。

(2)冲击波感度:采用 Q/AY153-90方法进行,主 发药柱为 $\Phi$ 40 mm×40 mm的A-IX-I 炸药(RDX95/ Wax5),采用标准铝隔板,被发药柱尺寸为 $\Phi$ 40 mm× 90 mm,验证板为25 mm的钢块,用板痕判定被发药 是否爆轰,测试得到50%发生爆炸的隔板值 $G_{50}$ 。

(3)机械感度:撞击感度参照 GJB772A-1997 中

**引用本文:**王浩,高杰,陶俊,等.DNTF/HATO混合体系安全性及分子动力学模拟[J].含能材料,2019,27(11):897-901. WANG Hao, GAO Jie, TAO Jun, et al. Safety Performances and Molecular Dynamics Simulation of DNTF/HATO[J]. *Chinese Journal of Energetic Materials* (Hanneng Cailiao),2019,27(11):897-901.

#### CHINESE JOURNAL OF ENERGETIC MATERIALS

601.2 特性落高法,落锤重量为5 kg,试验样品为粉 末,每发试验的样品量为(50±1)mg;摩擦感度采用 GJB772A中方法 602.1 爆炸概率法进行测试,试验样 品为粉末,每发试验的样品量为(20±1)mg。

(4)热性能:采用高压差示扫描量热(PDSC)方法 进行,仪器为德国耐驰公司449C型TG-DSC同步热分 析仪,升温速率10℃·min<sup>-1</sup>,试验压力2MPa,试验气 氛 N<sub>2</sub>,试验样品量(2±0.1) mg。

### 2.3 样品制备

(1)称取50gDNTF在夹套式混药锅中120℃条 件下完全熔化并装填于沟槽装药模具中,待其冷却凝 固后将药面修平用于临界直径测试试验。

(2) 按照表1所示的比例分别称取 DNTF 和 HATO,先将DNTF在夹套式混药锅中120℃条件下 完全熔化后,加入HATO并混合均匀,将药浆浇入内 径为40mm、高度120mm的开合模具中冷却凝固 后,通过机械加工的方式制成 $\Phi$  40 mm×90 mm 药柱 用于冲击波感度试验;剩余药浆倒入样品盘中自然冷 却后制成粉状试样用于机械感度试验和热性能试验。

表1 DNTF/HATO试验样品组成

Table 1 Compositions of DNTF/HATO

sample	m(DNTF)/m(HATO)	DNTF / g	HATO / g
1#	90/10	1800	200
2#	80/20	1600	400
3#	70/30	1400	600
4#	60/40	1200	800
5#	50/50	1000	1000
6#	45/55	900	1100

#### 3 结果与讨论

#### 3.1 DNTF临界直径

图1为沟槽装药结构示意图,DNTF炸药装填于宽 度为W,深度为H的铝制模具中,测试不同沟槽下炸药 的爆轰状态。测试的沟槽宽度和深度分别为0.8 mm× 0.8 mm 0.6 mm 0.6 mm 0.4 mm 0.4 mm 0.2 mm ×0.2 mm 四种。试验时用雷管从装药一端起爆,试验 结束后通过沟槽的变化和残留装药的情况对装药的爆 轰情况进行观察,结果发现 0.8 mm×0.8 mm、 0.6 mm×0.6 mm、0.4 mm×0.4 mm 三种沟槽的试样 无残药存在,沟槽有不同程度的增宽,说明这三种规格 的试样能够完全稳定传爆。0.2 mm×0.2 mm的试样 只有一半的沟槽有所增宽,剩余沟槽尺寸未发生变化 的部分有残药存在,说明该试样装药传爆到一半左右



Note:  $G_{50}$  is shock sensitivity,  $V_{e}$  is relative clearance ratio,  $D_{p}$  is clearance



图1 临界直径测试装药结构示意图

Fig.1 Schematic charge of explosive cylinders for critical diameter test

熄爆。所以DNTF炸药的临界直径约为0.2 mm。

## 3.2 不同含量 DNTF/HATO 混合体系冲击波感度及 影响因素

不同含量 DNTF/HATO 混合体系的冲击波感度 (G<sub>50</sub>)测试结果见表 2。按照等径球规则堆积的结构 特性,六方最密堆积的空隙率为25.95%,此时间隙直 径为等径球直径的0.414。根据DNTF/HATO混合物 中HATO的含量和粒度,计算出相对于HATO炸药周 边的相对间隙率 V。和间隙直径 D。,如表 2 所示。从表 2可以看出,HATO的加入量达到50%时(5\*),混合体 系的冲击波感度基本没有发生变化;当HATO加入量 达到55%时(6\*),冲击波感度才有所降低。说明只有 HATO 的加入量达到一定的比例后,才会起到降低 DNTF 冲击波感度的作用。

根据熔铸炸药的特点,DNTF、HATO形成的混合 体系中,DNTF作为连续存在,DNTF的冲击波感度又 明显高于HATO,因此混合物的整体冲击波感度主要 由 DNTF 决定。由表 2 中计算结果可知,50% HATO 含量混合物的间隙直径为0.21 mm,仍然大于 DNTF 的临界直径(0.2 mm), DNTF作为连续相仍能稳定爆 轰,因此HATO含量小于50%时,混合物的冲击波感 度相当,没有发生明显变化;而当HATO的含量增加

表2 不同含量 DNTF/HATO 混合物冲击波感度及间隙直径 Table 2 Shock sensitivity and clearance diameter of DNTF/ HATO

sample	<i>G</i> <sub>50</sub> / mm	V <sub>e</sub> / %	$D_{\rm e}$ / mm	
1#	73.56	912.63	1.77	
2#	73.02	407.93	0.79	
3#	72.54	239.69	0.47	
4#	72.86	155.58	0.30	
5#	73.62	105.11	0.21	
6#	69.33	86.75	0.17	

diameter

到 55% 时,混合物的间隙直径减小到 0.17 mm,小于 DNTF 的爆炸临界直径,混合体系的冲击波感度有所 降低。因此,如果使用 HATO 降低 DNTF 基炸药的冲 击波感度,就需要选择合适粒径的 HATO,并保证一定 的含量使混合体系中 HATO 颗粒之间的间隙小于 DNTF 炸药的爆炸临界直径。

#### 3.3 不同含量 DNTF/HATO 混合体系机械感度

不同含量 DNTF/HATO 混合体系的撞击感度 H<sub>50</sub> 和摩擦感度 P的测试结果如图 2 所示。从图 2 可以看 到,加入不同含量的 HATO 炸药后,炸药的摩擦感度 和撞击感度均呈现线性降低的趋势,说明加入 HATO 可以有效降低 DNTF 的机械感度。



**Fig. 2** Mechanical sensitivity of DNTF/HATO with various proportions

#### 3.4 不同含量 DNTF/HATO 混合体系热分解性能

不同含量 DNTF/HATO 混合物的 PDSC 曲线如 图 3 所示,图中分别给出了混合物熔化温度  $T_m$ 和分解 温度  $T_p$ 。从图 3 可以看出,纯 DNTF 熔点( $T_m$ )为 110.3 ℃,混合体系的熔点( $T_m$ )均为 109.6 ℃,略有降 低(0.7 ℃),这是由于 HATO 部分溶解于 DNTF 中,破 坏了原有晶体结构中的静电作用。由 PDSC测试曲线 可以看出,DNTF 与 HATO 混合后形成的 DNTF/HA-



图 3 不同比例的 DNTF/HATO 混合体系 PDSC 热分解曲线 Fig. 3 Thermal decomposition curves of DNTF/HATO with various proportions

TO= 90/10、DNTF/HATO=70/30 和 DNTF/HATO= 50/50 三种混合体系, DNTF 的特征分解峰均消失, DNTF/HATO=90/10 体系的分解峰温(T<sub>0</sub>)为 229.6 ℃, 较 HATO 降低了 14.1 ℃, 较 DNTF 降低了 52.7 ℃; DNTF/HATO=70/30 和 DNTF/HATO=50/50 体系的分解峰温( $T_{0}$ )均为230.6 ℃,较HATO降低了 13.1 ℃,较 DNTF 降低了 51.7 ℃。三种混合体系的 DSC曲线与DNTF、HATO相比发生了较大变化,说明 DNTF 与HATO 之间存在强烈的相互作用。HATO 热 分解过程为典型的固相热分解,混合体系由于 DNTF 熔点较低,熔融的DNTF使HATO处于液态环境中分 解,液相中的分解速度大于固相,导致HATO的热稳 定性降低。同时 HATO 分解释放出的高氧化性气体 和分解热加速了 DNTF 的分解, DNTF 部分分解产生 的NO<sub>2</sub>反过来又会加剧了HATO的热分解。因此,混 合体系的热稳定性降低,热分解温度降低[8]。

## 4 DNTF/HATO 混合体系分子动力学分析

#### 4.1 计算方法

(1) 力场选择

文献[10]中采用等温等压分子动力学模拟进行 了DNTF、HATO的模拟。选用Dreding力场对DNTF 和HATO晶胞进行几何优化,发现优化所得晶胞参数 与实验值吻合,相对偏差在可接受范围内,表明Dreding力场适用于DNTF和HATO,因此本文采用Dreiding力场对DNTF/HATO混合体系的结构及性能进 行分子动力学计算。

#### (2)分子动力学(MD)模拟

根据 DNTF、HATO 的单晶 X 射线衍射结果,分别 构建 DNTF(3×3×1)、HATO(3×3×3)、HATO(3×3× 6)、HATO(3×3×8)超晶胞结构。通过 Materials Studio 中的 Build Layers 将 DNTF 超晶胞分别胞添加至 3 种 HATO 的超晶胞上形成层状结构,得到 DNTF/ HATO 质量比分别为 0.468/0.532、0.306/0.694 和 0.248/0.752 的初始结构,如图 4 所示。

压缩混合体系初始结构周期箱的 C轴,同时进行 MD模拟,以达到新的平衡;重复此过程直到体系的密 度接近其理论密度。经过能量优化和动力学模拟的体 系在 Dreiding 力场下进行 NPT 系综 MD模拟得到其 平衡结构。动力学模拟参数为:温度 298 K,压强 0.1 MPa,控温方式 Andersen,步长 1 fs;体系平衡条 件:温度和能量波动范围为5%~10%。

#### 4.2 计算结果分析

对于系列结构或热解机理相似的爆炸物,其引发



键键级越小,则感度越大,键级最小者感度最大,该原 理在各类型多系列高能化合物的撞击感度判别中得到 了广泛应用。通常分子中化学键的键级越大,键长便 越小;反之亦然。经典分子 MD 模拟虽不涉及电子结 构、不能提供键级参数,但能给出键长的统计分布规 律。因此,可以通过 MD 模拟得到的键长分布对高能 化合物的稳定性进行对比分析<sup>[11]</sup>。

混合体系中DNTF的感度较高,DNTF分子中最不 稳定的键有两个一个是五元环与NO<sub>2</sub>相连的C—N键, 另外一个是五元环中的C—O键,这两个键均可能为 DNTF的引发键。图5为不同 配比的DNTF/HATO混 合体系中DNTF分子中五元环与NO<sub>2</sub>相连的C—N键、 五元环中的C—O键的键长分布。通过比较两者键长 和键能,可知DNTF中五元环与NO<sub>2</sub>相连的C—N键为 引发键的可能性更大。

表 3 为分析得到的 DNTF/HATO=0.468/0.532、 DNTF/HATO = 0.306/0.694、DNTF/HATO = 0.248/ 0.752 三个体系的 C-NO<sub>2</sub>、N一O引发键的最可几键长  $(L_{prop})$ 、最大键长 $(L_{max})$ 和平均键长 $(L_{ave})$ ,三种结构的 最可几键长 $(L_{prop})$ 排序为:DNTF/HATO=0.468/0.532 >DNTF/HATO=0.306/0.694>DNTF/HATO=0.248/ 0.752,三种结构的 $L_{prop}$ 、 $L_{max}$ 和 $L_{ave}$ 一致,这说明随着体 系中 HATO 质量分数的增加,DNTF/HATO 混合体系 的稳定性增加。影响感度的因素较多,包括晶型、缺 陷、隔热、吸热等,但单从结构稳定性角度考虑,HATO



图 5 不同配比的 DNTF/HATO 混合体系键长分布 Fig.5 Bond length distribution of DNTF/HATO with various proportions

表 3 DNTF/HATO 混合体系平衡结构的键长 Table 3 Bond length of equilibrium structure of DNTF/HATO

Å

DNTF/HATO	L	C-NO <sub>2</sub>	N—O
	L <sub>prop</sub>	1.43	1.35
0.468/0.532	L <sub>max</sub>	1.60	1.44
	Lave	1.45	1.33
	L <sub>prop</sub>	1.37	1.31
0.306/0.694	L <sub>max</sub>	1.42	1.38
	$L_{\rm ave}$	1.34	1.30
	L <sub>prop</sub>	1.37	1.29
0.248/0.752	L <sub>max</sub>	1.40	1.38
	Lave	1.36	1.29

的加入对DNTF会起到钝化作用。

## 5 结论

(1) DNTF 炸药的临界爆炸直径约为 0.2 mm。

(2) DNTF作为熔铸炸药载体,在混合炸药中形成连续相,由于自身冲击波感度较高,在受到冲击波作用时, 往往首先发生反应,使用HATO降低DNTF冲击波感度 时应选择合适的粒径并保证一定的含量,使混合体系中 固相颗粒之间的间隙小于DNTF炸药的爆炸临界直径。

(3) DNTF/HATO 混合体系的机械感度随着 HATO含量的增加呈线性减小的趋势; DNTF/HATO 混合物的热分解温度从 HATO 的 243.7 ℃降低到 230.6 ℃,降低了 13.1 ℃。

(4) 通过分子动力学模拟可知,随着体系中HA-TO质量分数的增加,DNTF分子中五元环与NO<sub>2</sub>相连 的C--N键、五元环中的C--O键的键长呈现逐渐减小 的趋势,DNTF/HATO体系的结构稳定性增加。

#### 参考文献:

- [1] LI He-qun, AN Chong-wei, DU Meng-yuan, et al. Study on kinetic parameters of thermal decomposition reaction and thermal stability of 3,4-Bis(3-nitrofurazan-4-yl) furoxan based on kissinger method[J]. Chinese Journal of Explosives & Propellants, 2016, 39(3): 58-60.
- [2] 冯晓军,田轩,赵娟,等.DNTF基炸药燃烧转爆轰影响因素实验研究[J]. 含能材料, 2018, 26(3): 255-259.
   FENG Xiao-jun, TIAN Xuan, ZHAO Juan, et al. Experiment study on the influence factors of the deflagration to detonation transition for DNTF-based explosives[J]. Chinese Journal of Energetic Materials(Hanneng Cailiao), 2018, 26(3): 255-259.
- [3] 高杰, 王浩, 刘瑞鹏, 等. 杂质对 DNTF 炸药热安定性的影响研 究[J]. 火工品, 2015(6): 37-39.

GAO Jie, WANG Hao, LIU Rui-peng, et al. Influence of impurities on the thermal stability of DNTF [J]. *Initlators & Pyrotechnics*, 2015(6): 37–39.

- [4] 周涛,程淑杰,王辉,等.DNTF基含铝炸药复合装药的驱动特性[J].火炸药学报,2015,38(5):46-50.
   ZHOU Tao, CHENG Shu-jie, WANG Hui, et al. Research on driving characteristic for compound charge of DNTF-based aluminized explosives[J]. Chinese Journal of Explosives & Propellants, 2015, 38(5): 46-50.
- [5] Fischer N, Fischer D, Klapotke T M, et al. Pushing the limits of energetic materials – the synthesis and characterization of dihydroxyammonium 5,5'-bisterazole-1,1'-diolate[J]. *Journal of Materials Chemistry*, 2012, 22: 20418–20422.
- [6] Golubev V K, Klapoetke T M. Comparative analysis of TKX-50, MAD-X1, RDX and HMX blasting performance in one, two- and three-dimensional geometry[C]// New Trends in Research of Energetic Materials. Czech Republic, 2014: 220-227.
- [7] Fischer N, Klapoetke T M, Reymamm M, et al. Synthesis of 5-(1*H*-tetrazolyl)-1-hydroxy-tetrazole and energetically relevant nitrogen-rich ionic derivatives[J]. *Propellants, Explosives, Pyrotechnics*, 2014, 39: 550–557.
- [8] 毕福强,葛忠学,孙序东,等.1,1'-二羟基-5,5'-联四唑 二羟胺盐和CMDB推进剂组分的相容性[J].含能材料,2014, 22(5):716-718.
  BI Fu-qiang, GE Zhong-xue, SUN Xu-dong, et al. Compatibility of dihydroxylammonium 5,5'-bistetrazole-1,1'-diolate with components of CMDB propellant.[J]. Chinese Journal of Ener-
- getic Materials(Hanneng Cailiao), 2014, 22(5): 716-718. [9] 苗成才, 吉应旭, 钱露,等. 新型联四唑类含能材料 TKX-50 的 研究进展[J]. 化学推进剂与高分子材料, 2015, 13(5): 7 - 12. MIAO Cheng-cai, JI Ying-xu, QIAN Lu, et al. Research progress of novel bistetrazole-type energetic material TKX-50[J], Chemical Propellants & Polymeric Materials, 2015, 13(5): 7-12.
- [10] SONG Xu-yan, XING Xiao-ling, ZHAO Sheng-xiang, et al. Molecular dynamics simulation on TKX-50 based explosives
   [J], Open Access Journal of Chemistry, 2019, 3(1): 20-24.
- [11] 肖继军,朱卫华,朱伟,等.高能材料分子动力学[M]. 北京:科 学出版社,2012:200-201.

#### Safety Performances and Molecular Dynamics Simulation of DNTF/HATO

#### WANG Hao, GAO Jie, TAO Jun, LUO Yi-ming, JIANG Qiu-li

 $(\it Xi' an Modern \ Chemistry \ Research \ Institute$  ,  $\it Xi' an \ 710065$  ,  $\it China)$ 

**Abstract:** In order to study the safety performances of the mixed explosives of 3,4-dinitrofurazanfuroxan (DNTF) and dihydroxylammonium 5,5'-bistetrazole-1,1'-diolate (HATO), the sensitivity of DNTF/HATO with different proportions were studied. The critical diameter of DNTF explosive was about 0.2 mm. When the HATO content was less than 55%, the mechanical sensitivity of DNTF/HATO decreased linearly with the increasing HATO content. The shock wave sensitivity of DNTF/HATO was similar to that of DNTF when the HATO content was no more than 50%, and only decreased when the HATO content was 55%. The thermal decomposition temperature of HATO decreased from 243 °C to 230 °C for DNTF/HATO. The molecular dynamics of DNTF/ HATO was simulated by Dreiding force field. With the increasing HATO content, the bond length of C—N and C—O which connected NO<sub>2</sub> and the ring in the DNTF molecule showed decreasing trend for DNTF/HATO, suggesting the enhanced structural stability of DNTF/HATO.

**Key words:** 3,4-dinitrofurazanfuroxan (DNTF); dihydroxylammonium 5,5'-bistetrazole-1,1'-diolate(HATO); critical diameter; sensitivity; molecular dynamics simulation

CLC number: TJ55;O389	Document code: A	<b>DOI:</b> 10.11943/CJEM2019158
		(责编: 王艳秀)