DOI: 10. 13475/j. fzxb. 20180101706

剪切增稠液浸渍超高分子量聚乙烯织物的 防锥刺性能

陆振乾¹²,许 玥³

(1. 盐城工学院 江苏省生态建材与环保装备协同创新中心,江苏 盐城 224051;
2. 盐城工学院 江苏省新型环保重点实验室,江苏 盐城 224051;
3. 北京航空航天大学 材料科学与工程学院,北京 100191)

摘 要 为提升超高分子量聚乙烯织物的防锥刺性能,采用剪切增稠液对织物进行浸渍复合,制备了柔性液体防 护材料。采用落锤实验测试了不同密度的超高分子量聚乙烯织物及与剪切增稠液复合后织物的防锥刺性能,研究 了不同质量分数剪切增稠液的流变性能和浸渍后织物的纱线抽拔性能,并分析了织物复合后的增强机制。实验结 果表明:剪切增稠液的增稠效果随着分散相质量分数的增加而增强,剪切增稠液浸渍后织物的纱线抽拔力提高了 3.1 倍 经剪切增稠液浸渍的织物具有更好的防锥刺效果。剪切增稠液显著提高了纱线的摩擦力,并限制纱线滑 移,从而具有更好的防锥刺效果。

关键词 超高分子量聚乙烯织物;剪切增稠液;防锥刺性能;防护机制 中图分类号:TS 156; TS 101.2 文献标志码: A

Study on stab-resistant performance of shear thickening fluids impregnated ultra-high-molecular-weight polyethylene fabric

LU Zhengian^{1 2}, XU Yue³

(1. Collaborative Innovation Center for Ecological Building Materials and Environmental Protection Equipments, Yancheng Institute of Technology, Yancheng, Jiangsu 224051, China; 2. Key Laboratory for Advanced Technology in Environmental Protection of Jiangsu Province, Yancheng Institute of Technology, Yancheng, Jiangsu 224051, China; 3. College of Material Science and Engineering, Beihang University, Beijing 100191, China)

Abstract In order to enhance the stab resistant performance of ultra-high-molecular-weight polyethylene (UHMWPE) fabric , the shear thickening fluids (STF) were used to impregnate the fabric to make the flexible liquid body armor. The stab resistant performances of fabrics with different yarn density and the STF impregnated fabrics were investigated by drop tower test. The rheological behaviors of shear thickening fluids with different mass fraction and the yarn pull-out the impregnated fabric were studied. The reinforcement mechanism of the composite was discussed in detail. The experiment results show that the shear thickening effect increase with increasing mass fraction of dispersion phase. The yarn pull-out force of impregnated fabrics is increased by 3.1 times. The shear thickening fluid impregnated fabrics have better protective performance. The friction force is significantly enhanced due to the presence of STF. STF effectively decreases the yarn mobility. The stab-resistance of UHMWPE fabric is significantly enhanced. **Keywords** ultra-high-molecular-weight polyethylene fabric; shear thickening fluid; stab resistant performance; protective mechanism

收稿日期: 2018 - 01 - 17 修回日期: 2018 - 05 - 19

基金项目: 国家自然科学基金项目(11502230);江苏省科技厅政策引导类计划(产学研) - 前瞻性联合研究项目(BY2016065-23);江苏省生态建材与环保装备协同创新中心共性技术类项目(GX2015205)

第一作者简介: 陆振乾(1980—), 男, 副教授, 博士。主要研究方向为剪切增稠液及防护材料。E-mail: luzhenqian2003@ 126. com。

防刺服是一种对有刃刀具(如匕首、刺刀)和有 尖工具(如刺锥)威胁进行防护的个体装置,被广泛 装备于公安、狱警、特殊安保人员等高危职业人群。 近年来,恐怖活动猖獗,各国政府都加强了各类个体 防护用品的开发和研究。尤其是在像中国这样枪械 管理严格的国家,防刺服更是战勤人员的主要防护 装备之一,以其柔韧性好、穿着舒适、隐蔽性好,且对 使用者的活动影响小等特点,成为近年来的研究 重点^[1]。

超高分子量聚乙烯(UHMWPE)纤维是一种高 性能特种纤维,纤维的轴向拉伸比强度是目前产业 化中强度最高的纤维之一,其能量吸收性能优于芳 纶纤维,具有耐化学腐蚀、耐紫外线、介电常数低、抗 冲击和抗切割等优异性能,因此,UHMWPE 纤维广 泛应用于个体防护领域,成为制备轻质防护装备 (防弹、防刺和防割)的理想材料。影响防刺性能的 因素有刀具的种类及角度、穿刺速度、能量、织物的 结构及层数等。在此基础上,加入膜^[2]和树脂材 料^[3]进行复合,可以有效地减小纤维滑移,从而阻 止刀具的进入,提高防刺性能,但这些工艺会增加织 物的硬度,影响行动的灵活性。

近年来,一种非牛顿流体剪切增稠液(shear thickening fluid ,STF) 被引入到防护装备领域,并开 发出一种新型的液体防护装备^[4]。STF 在常态下保 持液体的状态 冯受到冲击时会立即变硬 瞬间从液 态转化为固态。当应力消失后,再次回到原来的液 体状态。这种转变无需外部激励装置,可多次重复 使用 引起了新一轮的柔性防护材料研究高潮。采 用 STF 浸渍高性能织物,在相同的面密度下,减少 织物的层数,且防刺性能更好; UHMWPE 织物与 STF 进行复合后 柔性没有降低 复合后织物的防刺 性能明显提高^[5]。影响复合织物防刺性能的主要 因素有纳米粒子的粒径^[6]、体积分数^[7]和分散介质 特性[8]等;其中纳米粒子的质量分数越大,防护性 能越好;分散介质的分子量长度也会影响防刺性能, 防锥刺性能随着聚乙二醇分子链增大而增加。同 时 不同稀释剂及稀释比对防刺性能产生影响^[9]。 以上研究均对 UHMWPE 织物的防刺性能进行了探 讨 但对其复合防刺机制的研究仍不够深入 且目前 的穿刺测试中均采用细长尖刺锥 ,没有研究带角度 锥形头的防护性能。本文制备了剪切增稠液体,将 其与3种不同密度的 UHMWPE 织物进行复合,研 究复合织物对 30°角锥形头的防刺性能,重点分析 了复合织物的防刺机制 ,为开发新型的柔性防护材 料提供理论依据。

1 实验部分

1.1 实验材料

超高分子量聚乙烯织物,由盐城市国泰高新防备有限公司提供,纱线的线密度为111 tex,织物组织为平纹织物,单纤维强度为3.50 GPa,模量为110 GPa,纤维密度为0.97 g/cm³。主要参数如表1所示。

表 1 织物的规格参数 Tab. 1 Fabric specification parameters

织物编号	纱线线密度/(根·(10 cm) ⁻¹)		面密度/
	经纱	纬纱	(g•m ⁻²)
1#	82	82	130
2#	115	115	180
3#	150	150	240

剪切增稠液是由纳米二氧化硅(SiO₂)颗粒分散 在聚乙二醇(PEG)中制备而成。 SiO_2 粒子由德固 赛公司提供,原生粒径为14 nm,比表面积为 $150 \text{ m}^2/\text{g}$ 具有很好的增稠效果。采用 PEG 的量为 200 g/mol 其黏度适中 不挥发 ,无毒且温度稳定性 好。采用机械分散的方式将 SiO, 粒子逐步加入到 PEG 中,并采用超声波振荡的方式来提高纳米粒子 的分散程度 防止粒子集聚。为提高 STF 对织物的 浸渍均匀性,采用乙醇进行稀释,降低 STF 的黏度。 STF 与乙醇的体积比为 1:3,将裁剪好的织物浸渍 在稀释液中,并将织物取出采用轧车进行压轧,使 STF 充分浸渍到织物的纤维缝隙中去。并对织物进 行称量 保证每块织物的浸渍量保持在误差范围内。 将浸渍后的织物盛入托盘放入烘箱 在80 ℃下烘干 1 h ,去除乙醇。制成的织物复合材料装入塑料袋, 采用热塑的方式进行封装 防止 STF 的流失。

- 1.2 性能测试
- 1.2.1 稳态流变测试

剪切增稠液的稳态流变性能采用美国 TA 公司 的 ARES-RFS 型高级流变仪来进行测试。测试时选 用直径为 25 mm 的平板转子,两板间距为1 mm ,实验 温度为(25 ±2) ℃。在实验前先进行预剪切来保证 样品一致性。剪切速率区间设定为 0.1~1000 s⁻¹, 考察剪切增稠液的稳态流变性能黏度 η 与剪切速 率 γ 之间的关系。

1.2.2 纱线抽拔测试

纱线的抽拔性能测试在英国 Tinius Olsen 万能 材料试验机上完成,拉伸速度为100 mm/min。织物 由特殊的固定夹具来进行加持,夹具如图1所示。 首先将织物裁剪成 200 mm × 200 mm,然后将织物 一端的纱线去除,保留需要抽拔的纱线,最后抽拔织 物的宽度为 120 mm。在织物的抽拔垂直的方向上 施加一定的张力,使其更加接近穿刺实验中纱线的 受力情况。



图 1 纱线抽拔夹具示意图 Fig. 1 Schematic of yarn pull-out clamp

1.2.3 穿刺实验

织物的穿刺实验采用 ISTRON9250 型落锤冲击 仪。冲击头采用 30°的锥形头。测试标准参照 GA68—2008《警用防刺服》方法进行。织物的尺寸 为 160 mm × 160 mm 采用直径为 13 cm 的圆形气动 夹具固定在样品台上。落锤的质量为 7.3 kg ,测试的 温度为(25 ± 2) ℃。可以采用固定的能量或冲击速 度来进行冲击穿刺实验 本文实验中采用冲击速度为 1.5 m/s。

2 结果及分析

2.1 STF 的流变性能

图 2 示出 SiO₂ 质量分数分别为 15%、20% 和 25%时 STF 的稳态流变曲线。可看出 3 种质量分 数的流体均出现了剪切增稠现象。在初始阶段的低 剪切速率时 SiO₂/PEG 分散体系首先表现出剪切变 稀现象。随着剪切速率增大 到达临界剪切速率时, 黏度会突然增大,体系出现剪切增稠现象。但三者 的增稠程度有差别。15%的分散体系中出现连续式 增稠 20% 和 25% 的分散体系出现非连续式增稠。 因此 随着 SiO₂ 纳米粒子的质量分数(或称体积分 数) 的增大 初始黏度和最大黏度也随之增大 体系 增稠愈发明显。临界剪切速率随着质量分数增大而 降低 即高浓度的分散体系更易增稠。增稠机制通 常有"有序到无序"理论、"粒子簇"理论和"膨胀" 理论^[10-12]3 种,当剪切速率较低时,纳米粒子在流 体作用力下出现规律的层状流动,体系的黏度下降。 当剪切速率进一步增大,流体作用力大于粒子间的 斥力时 粒子开始形成粒子簇 ,从而使黏度变大。在 受到冲击时 *S*TF 在冲击载荷作用下会产生凝固化 的锋面 ,向下传递应力。同时在其四周形成附加的 质量块 ,大大增加了能量吸收能力^[13-14]。因此 , STF 这种独特的流变性能和无需额外激励装置的特 性使其在个体防护和缓冲领域应用广泛。



2.2 纱线的抽拔性能

为分析 STF 对织物防刺性能提升的机制,测试 织物中纱线的抽拔性能。将织物固定在特制的夹具 上,在抽拔纱线垂直方向上施加张力,以最大程度模 拟织物在穿刺时的受力状况。纱线抽拔结果如图 3 所示。







纯织物抽拔时,在初始阶段,受拉的纱线在拉力 作用下由原来的弯曲状态逐渐伸直,纱线之间还没 有出现滑移,因此表现为拉力随着位移增大而直线 上升。当纱线完全伸直时,拉力达到最大值4.6 N。 当拉力增大到克服纱线间的静态摩擦力时,纱线开 始滑动被抽出;这时随着纱线逐渐拉出,拉力呈现波

浪状的递减,直至纱线被完全抽出。加入 STF 后, STF 的高黏度增加了纱线之间的摩擦力,使得初始 阶段的拉力明显增大。当纱线开始抽拉时,拉力为 10.3 N,为纯织物的2.4 倍。当纱线被抽出后,拉力 没有下降反而上升,一直波动增大到峰值的14.3 N,为纯织物的3.1倍。初步判断是因为纱线的滑 动对 STF 进行剪切,造成了 STF 的增稠。增稠后 STF 的黏度增大,再次增加了纱线之间的摩擦力。 随着纱线的逐步抽出,被抽拔纱线的接触纱线数逐 渐减少,摩擦力下降,抵消了 STF 增稠造成的摩擦 力增加。这时 抽拔力到达了峰值 随后也开始了波 浪状递减。为对比 STF 的增稠效果,采用纯 PEG 来 浸渍织物。由于 PEG 为牛顿流体,黏度小,加入织 物后 不仅不会增加摩擦力 还会对纤维的滑动起到 润滑作用。与纯织物对比 纱线的抽拔力明显降低, 峰值载荷仅为 1.88 N。通过纱线抽拔实验可以看 出 STF 的加入可大大增加纤维之间的摩擦力 ,从而 限制纱线的滑移 提高了纤维的抽拔能量。

为验证在纱线抽拔过程中 STF 是否产生增稠, 需要建立纱线从织物中被抽拔出的 STF 剪切模型, 抽拔剪切示意图如图4所示。中间的纱线在夹头作 用下以一定的速度被拉出织物,而两边的纱线保持 固定 纱线间的相对滑动构成了一个速度梯度场。 因此 在抽拔过程中的 STF 的剪切速率可以通过下 式进行计算

$$\dot{\gamma} = \frac{v}{L} = 166.7 \text{ s}^{-1}$$

式中: $\dot{\gamma}$ 为剪切速率 s^{-1} ; ν 为拉伸速度 m/s; L 为相 邻的 2 根纱线间的距离 ,m。L 可以通过计算得出 , 也可以通过显微镜测量得出 ,本文测定 L 为 0.1 mm。在纱线的抽拔过程中 2 根纱线间的剪切速 率为 166.7 s⁻¹。由 STF 的流变曲线可以得出 20% 质量分数的 STF 的临界剪切速率为 105 s⁻¹。因此 , 在纱线的抽拔过程中 STF 已经发生了增稠转变。



图 4 纱线抽拔剪切示意图 Fig. 4 Schematic of yarn pull-out shear rate

2.3 织物的穿刺性能

2.3.1 织物密度影响

在锥刺入织物的过程中,大致可以分为4个步骤:1) 锥尖接触织物表面,对接触的纱线施加张力; 2) 锥尖进入织物内部,在纤维束间穿过;3) 纤维束 中的纤维与锥头发生摩擦 阻止锥头的前进 纤维开 始拉伸;4) 锥尖刺穿织物 纤维形成"开窗"效应^[1], 纤维束堆积在锥体附近。织物穿刺过程的载荷-位 移曲线如图 5 所示,其中纤维束对锥体的摩擦抵抗 作用是织物防锥刺性能的关键。1[#]、2[#]、3[#]织物的穿 刺最大载荷分别为 559.3、650.8、739.4 N,最大载 荷随着织物密度增加而增大。织物的密度越大,织 物越紧密 纤维的接触点越多 纤维束间的摩擦力越 大。同时 在穿刺过程中 纱线会在锥头作用下形成 开孔。而纤维并没有出现断裂,密度大的织物有更 多的纱线参与防护,从而使织物的防锥刺性能提高。





2.3.2 加入 STF 的影响

为进一步提高织物防锥刺性能,采用 STF 来浸 渍织物。图 6 示出 1[#]织物浸渍 SiO₂ 质量分数为 20% 的 STF 后的穿刺曲线图。



注: a 为浸渍前; b 为浸渍后。 图 6 STF 浸渍前后织物的穿刺破损图 Fig. 6 Photographs of neat fabric and STF impregnated fabric after stab testing

由图 6 可以看出 加入 STF 后 织物的抵抗能力 显著增强。最大载荷由原来的 565 N 增加到 805 N, 且织物的整体模量也相应增大。由织物的抽拔实验 得出 加入 STF 后,织物中纱线之间的摩擦力显著 增大。Selim 等^[15]测试了加入 STF 的织物表面与金 属球的平面摩擦性能表明,加入 STF 织物的表面摩 擦系数也增加了1倍。因此,当锥开始接触织物时, 表面摩擦力的增大使得织物对锥尖有了更大的阻 力。同时,纱线间的摩擦力增大,可以有效地减小织 物的"开窗"效应,使锥体阻力增大,织物最大变形 减小。

由图6还可看出 在纯织物的穿刺过程中 与锥 头接触区的纱线从织物中抽拔出的现象较为明显, 织物的边部出现了散边现象。同时在锥口的地方, "开窗"破坏面积较大。而加入 STF 的织物 边部纤 维抽拔出的现象明显减小。且锥口处的开口破坏也 较小 织物的破损面积更小。主要原因是 STF 的增 稠作用,大大增加了纤维间的摩擦力,限制了纱线的 滑移,增加了织物的抵抗作用。因此 STF 浸渍织物 的防锥刺性能增强机制总结如下:1) 增加了织物中 纤维间的摩擦力 提高了织物的抽拔能量 使织物抽 拔更为困难,可以充分发挥高性能纤维拉伸强度高 的特性;2) 增加了纤维和锥体的摩擦力,限制了纤 维和纱线的移动,提高了织物的整体刚度;3)由于 STF 的增稠效应,提高了应力在纤维与纤维和纱线 与纱线之间的传递 使织物成为一个整体 将应力传 递到更大区域 整体性更好。

2.3.3 SiO₂ 质量分数的影响

纯织物与15%、20%、25% STF 浸渍织物后的最 大载荷分别为559.3、750.8、803.4、839.2 N,随着 SiO₂ 质量分数的增大,织物的最大载荷也相应增 大 织物的防刺性能提高。质量分数的增大,意味着 分散体系中SiO₂ 粒子的体积分数提高。粒子在外 力作用下相互接触的概率提高,体系更易增稠,因 此,复合织物的防护性能也相应提高。

3 结 论

超高分子量聚乙烯织物具有高比模量和抗冲击 性能,是理想的防刺材料。本文采用动态落锤穿刺 来测试不同密度的织物及经剪切增稠液(STF)处理 的织物的防锥刺性能,并通过抽拔测试和模型研究 增强机制,结论如下。

1) STF 的黏度随着 SiO₂ 质量分数(或体积分数)的增加而增大,而临界剪切速率随着质量分数 增大而减小。为获得更好的增稠效果。可增加纳米 粒子的体积分数。

2) 采用 STF 浸渍后的织物抽拔力明显提高。 STF 在抽拔时会产生增稠效应,可增加纱线之间的 摩擦力,吸收更多能量。

3) 织物的防锥刺性能随着织物密度的增大而

增强,在相同的纱线粗细下,增大织物的密度可以获 得更好的防护性能。

4) 经浸渍后的织物其防刺性能提高,且 STF 浓度越高,防护性能越好。加入 STF 可增加纱线的摩擦力,限制纱线的滑移,提高纱线的抽拔功。同时,通过增稠将应力传递到更大区域。

参考文献:

- [1] SRIVASTAVE A, MAHYMDAR A, BUTOLA B S. Improving the impact resistance of textile structures by using shear thickening fluids: a review [J]. Critical Reviews in Solid State and Materials Sciences, 2012, 37(2): 115-129.
- [2] LI C S, HUANG X C, LI Y, et al. Stab resistance of UHMWPE fiber composites impregnated with thermoplastics [J]. Polymers for Advanced Technologies, 2014, 25(9): 1014-1019.
- [3] MAYO J J B , WETZEL E D , HOSUR M V , et al. Stab and puncture characterization of thermoplasticimpregnated aramid fabrics [J]. International Journal of Impact Engineering , 2009 , 36(9): 1095 – 1105.
- [4] LEE Y S, WETZEL E D, WAGNER N J. The ballistic impact characteristics of Kevlar[®] woven fabrics impregnated with a colloidal shear thickening fluid [J]. Journal of Materials Science, 2003, 38 (13): 2825 – 2833.
- [5] DECKER M, HALBACH C, NAM C, et al. Stab resistance of shear thickening fluid (STF) +treated fabrics [J]. Composites Science and Technology, 2007, 67(3): 565 - 578.
- [6] YUE Xu, CHEN Xiaogang, WANG Yan, et al. Stabbing resistance of body armour panels impregnated with shear thickening fluid [J]. Composite Structures, 2017, 163:465-473.
- [7] SUN L L, XIONG D S, XU C Y. Application of shearthickening fluid in ultra high molecular weight polyethylene fabric [J]. Journal of Applied Polymer Science, 2013, 129(4): 1922 – 1928.
- [8] LI W, XIONG D, ZHAO X, et al. Dynamic stab resistance of ultra-high molecular weight polyethylene fabric impregnated with shear thickening fluid [J]. Materials & Design, 2016, 102:162 - 167.
- [9] 沙晓菲, 俞科静, 曹海建, 等. STF/UHMWPE 柔性 防刺复合材料制备工艺 [J]. 材料科学与工程学报, 2013 31(2): 282-286.
 SHA Xiaofei, YU Kejing, CAO Haijian, et al. Preparation technology of flexible anti-stab composites STF/UHMWPE [J]. Journal of Materials Science and Engineering, 2013 31(2): 282-286.
- [10] CHENG X , MCCOY J H , ISRAELACHVILI J N , et al. Imaging the microscopic structure of shear thinning and thickening colloidal suspensions [J]. Science , 2011 , 333(6047): 1276 – 1279.
- [11] LIN N Y, GUY B M, HERMES M, et al. Hydrodynamic and contact contributions to continuous shear thickening in colloidal suspensions [J]. Physical Review Letters, 2015, 115(22): 228304.

(下转第67页)

Finishing Journal , 2008 , 30(4): 24 - 25.

- [2] 许庆.人造毛皮的编织原理及设计方法[J].针织工业,1987(4):3-12.
 - XU Qing. Knitting principle and design method of artificial furs [J]. Knitting Industries , 1987(4): 3-12.
- [3] 张桂英,张士堂.关于提花人造毛皮织针吃毛不匀的讨论[J].针织工业,2002(2):31-32.
 ZHANG Guiying, ZHANG Shitang. A discussion on needles uneven sliver-carrying of jacquard sliver knitting machine[J]. Knitting Industries,2002(2):31-32.
- [4] MENG J, SEYAM A M, BATRA S K. Carding dynamics: part I: previous studies of fiber distribution and movement in carding [J]. Textile Research Journal, 1999 69(2):90-96.
- [5] BAGWAN A S A, JADHAV K. Card setting: a factor for controlling sliver quality and yarn [J]. Alexandria Engineering Journal, DOI: 10. 4172/2165-8064. 1000246.
- [6] ATKINSON K R. Design , function , and applications of high-retention doffer and worker wire [J]. Textile Research Journal , 2014 84(8):881-894.
- [7] LEE M E M, OCKENDON H. The transfer of fibres in the carding machine [J]. Journal of Engineering Mathematics, 2006 54(3): 261 – 271.
- [8] DEHGHANI A, LAWRENCE C A, MAHMOUDI M, et al. Aerodynamics and fibre transfer at the cylinderdoffer interface [J]. Journal of the Textile Institute,

2004 95:35 - 49.

- [9] EUNG M, MIN L. Mathematical models of the carding process [D]. Ocford: University of Oxford, 2010:18.
- [10] ATKINSON K. A parametric model of fiber transfer from swift to doffer [J]. Textile Research Journal, 2010, 80(13):1347-1359.
- [11] TAKEDA H, OGAWA H. Analysis of carding actions [J]. Journal of the Textile Machinery Society of Japan English Edition, 2009, 19(4/5):151-158.
- [12] MONFORT F. Carding as a markovian process [J]. Journal of the Textile Institute Transactions, 1962, 53(8): 379 - 393.
- [13] 朱安邦, 倪东北. 新一代人造毛皮花型准备系统[J]. 纺织学报, 1989, 10(11):31-33.
 ZHU Anbang, NI Dongbei. A new genration pattern preparation system of artificial furs [J]. Journal of Textile Research, 1989, 10(11):31-33.
- [14] 杨家明,许鹤群.人造毛皮花型设计系统[J].东华 大学学报(自然科学版),1991 68(3):80-87.
 YANG Jiaming, XU Hequn. A pattern design system for artificial fur [J]. Journal of China Textile University (Natural Science Edition),1991 68(3):80-87.
- [15] 江泽涛,俞子荣,万光逵.提花人造毛皮系统软件设计[J].针织工业,2003(5):52-53.
 JIANG Zetao,YU Zirong,WAN Guangkui. Software design of jacquard artificial fur system [J]. Knitting Industries,2003(5):52-53.

(上接第62页)

- [12] SETO R, MARI R, MORRIS J F, et al. Discontinuous shear thickening of frictional hard-sphere suspensions [J]. Physical Review Letters, 2013, 111(21): 218301.
- [13] WAITUKAITIS S R, JAEGER H M. Impact-activated solidification of dense suspensions via dynamic jamming fronts [J]. Nature , 2012 , 487(7406) : 205 – 209.
- [14] PETERS I R , MAJUMDAR S , JAEGER H M. Direct

observation of dynamic shear jamming in dense suspensions [J]. Nature , 2016 , 532 (7598): 214 – 217.

 [15] GÜRGEN S, KUŞHAN M C. The stab resistance of fabrics impregnated with shear thickening fluids including various particle size of additives [J]. Composites Part A: Applied Science and Manufacturing, 2017, 94:50 - 60.