文章编号:1009-9603(2021)05-0131-06

DOI: 10.13673/j.cnki.cn37-1359/te.2021.05.016

# 低渗透油藏 CO2 驱固相沉积规律实验研究

郑文龙1,2 (1.中国石化胜利油田分公司勘探开发研究院,山东东营 257015; 2.山东省非常规油气勘探开发重点实验室(筹),山东东营 257015)

摘要:低渗透油藏在进行 CO,驱开发过程中面临着固相沉积储层伤害问题,但目前的测量方法无法直观精确地对固 相沉积进行定量表征,通过建立一种全新的微观可视化固相沉积实验方法,开展不同开发方式的固相沉积对比实 验,并深入开展不同CO,注入量和注入压力条件的固相沉积实验。结果表明:固相沉积主要以胶质、沥青质为主; CO,驱固相沉积存在特定的门限压力,沉积区域主要位于混相区,沉积规律呈现缓慢增加、快速上升、逐渐放缓的变 化趋势,且固相沉积的析出和溶解过程一定程度上是可逆的;根据实验成果进一步提出CO,驱开发注入压力水平应 低于固相沉积的门限压力,从而有效抑制固相沉积的发生,减少CO2驱开发固相沉积储层伤害的程度。通过矿场实 际应用发现,应用实验成果后可有效降低储层伤害程度,提高油田可持续开采的潜力。

关键词:低渗透油藏;CO,驱;固相沉积;压力水平;沥青质 中图分类号:TE357.45 文献标识码:A

## Experimental study on solid-phase deposition law of CO<sub>2</sub> flooding in low permeability reservoirs

ZHENG Wenlong<sup>1,2</sup>

(1.Exploration and Development Research Institute, Shengli Oilfield Company, SINOPEC, Dongying City, Shandong Province, 257015, China; 2.Key Laboratory on Exploration and Development for Unconventional Oil and Gas, Shandong Province (Preparation), Dongying City, Shandong Province, 257015, China)

Abstract: During CO<sub>2</sub> flooding in low permeability reservoirs, solid-phase deposition may damage the reservoirs. The current measurement methods cannot quantitatively characterize the solid-phase deposition in a direct and accurate manner. With this regard, a new microscopic visualized experimental method for solid-phase deposition was proposed for comparative analysis of solid-phase deposition between different development modes, and the experiment was performed on solidphase deposition with different CO<sub>2</sub> injection rates and injection pressure levels. The results show that the solid-phase deposition is mainly composed of colloid and asphaltene. Specific threshold pressure is observed in the solid-phase deposition of CO<sub>2</sub> flooding, and the deposition area is mainly located in the miscible area. The deposition law shows a trend of slowly increasing, rapidly rising, and gradually slowing down, and the precipitation and dissolution process of solid-phase deposition is reversible to a certain extent. According to the experimental results, the injection pressure level for CO, flooding should be lower than the threshold pressure of solid-phase deposition to inhibit it significantly and reduce the damage of solid-phase deposition to the reservoirs during CO<sub>2</sub> flooding. The field applications of experimental results effectively reduce the damage to the reservoirs and increase the potential for sustainable development of the oilfield.

Key words: low permeability reservoir; CO, flooding; solid-phase deposition; pressure level; asphaltene

CO,驱是提高低渗透油藏采收率的有效技术, 在中国矿场应用规模日益扩大<sup>[1]</sup>。CO,驱过程中,

收稿日期:2021-03-04。

作者简介:郑文龙(1988—),男,山东潍坊人,工程师,硕士,从事相态试验分析及气驱提高采收率相关工作。E-mail:zhengwenlong.slyt@si nopec.com

基金项目:中国石化重大示范工程课题"低丰度特低渗滩坝砂油藏CO,驱技术研究与示范"(P18088-2)。

CO,与原油之间通过萃取和凝析作用可实现多次接 触混溶,同时使原油膨胀、降黏,从而大幅度提高采 收率<sup>[2-5]</sup>。CO,溶于原油过程中,CO,分子会与包裹 在沥青质表面的胶质争夺空间位置,导致稳定沥青 质的胶质从沥青质表面脱离,进而使沥青质等固相 颗粒沉积[6-7]。由于低渗透储层孔喉细小、渗透率 低,析出的固相颗粒沉积于孔隙内壁将会引起孔喉 变窄、渗透率下降,造成储层伤害。同时固相沉积 还可能发生在生产井筒中,造成井筒堵塞,导致油 井停产,严重影响油田正常生产[8-11]。研究表明,沥 青质等固相颗粒在油相中主要经历析出、絮凝与沉 积3个过程,其中析出是由于体系温度、压力或组成 变化,导致沥青质聚集,形成更大的絮凝物,当絮凝 物体积达到一定程度后就会发生沉积[12-13]。对沥青 质沉积的实验研究主要包括沥青质的初始沉淀点 和沉积量的测试。初始沉淀点方面,FOTLAND等 提出了使用电导率法测量沥青质初始沉积点的方 法<sup>[14]</sup>,该方法不适用于沥青质含量较低的情况; HAMMAMI等利用光散射技术研究了活油系统中的 沥青质沉淀变化[15-16],但是对于不同的样品透光强 度相差量级较大,有一定的适用性限制;CARRIER 等通过声共振技术研究了降压过程中活油系统的 沥青质析出压力[17],但是未能测得沥青质沉积的下 包络线;ZHOU等利用高压显微镜研究不同的注气 情况对沥青质初始沉淀压力的影响[18],但是分子直 径只有聚集达到0.2~0.5 μm才能被显微镜看到; MOUSAVI-DEHGHANI等利用界面张力法测量沥 青质初始沉积问题<sup>[19]</sup>,但是对于低沥青质含量的原 油并没有明显的界面张力突变。对沥青质沉积量 的测量相对于初始沉积点测量的不确定性更大,主 要的实验方法包括静态沉淀、驱替过滤以及间接法 等[20-22],其测量精度均不太理想。为此,笔者针对低 渗透油藏 CO, 驱开发过程中的固相沉积问题, 提出 了全新的微观可视化固相沉积实验方法,并开展了 一系列固相沉积室内模拟实验,明确了CO2驱固相 沉积的条件、区域和规律,进一步提出了相应的固 相沉积预防措施。

## 1 实验器材与方法

#### 1.1 实验器材

实验用油取自胜利油田高 899 区块、樊 124 区 块和樊 142 区块,原油物性参数见表1。实验用 CO<sub>2</sub> 为纯度 99.9% 的工业气。

实验装置为法国ST公司生产的高温高压可视

表1 原油物性参数 Table1 Physical parameters of crude oil

		5 -	· · · · · ·			
区块	储层 温度/ ℃	储层 压力/ MPa	最小混 相压力/ MPa	含蜡 量/ %	胶质 含量/ %	沥青质 含量/ %
高 899	129.0	41.80	30.87	26.60	16.71	2.34
樊124	116.0	31.50	25.90	24.47	18.33	1.85
樊142	126.0	41.80	31.65	25.57	16.95	2.87

固相沉积装置(图1),主要包括增压泵、分析筒、玻 璃视窗和摄像系统,其温度上限达200℃,压力上限 达100 MPa,显微镜放大倍数最高达400倍。设备内 部安装有2个分析筒,通过底部一条带有蓝宝石玻 璃视窗的管线连接在一起,当原油在流经玻璃视窗 的过程中,利用下方的高倍显微镜可以观察和测量 固相沉积的变化,通过可视化操作界面和数据处理 软件,得到固相沉积含量(析出沉积颗粒占观察视 窗的面积百分比)和沉积颗粒直径。





#### 1.2 实验步骤

实验选取高899区块模拟低渗透油藏注CO<sub>2</sub>开 发过程,测定CO<sub>2</sub>注入量、压力变化对原油流动过程 中固相沉积规律的影响。实验步骤主要包括:①将 2个分析筒、玻璃视窗和连接管线抽真空,然后注入 一定体积的地层原油,设定恒温箱温度为地层温度 (129.0 ℃),通过2台增压泵分别控制2个分析筒活 塞的上、下移动,进而调节分析筒内部原油的压力 到预定压力(15~44 MPa)。②通过控制2个分析筒 内活塞的上、下移动,使得原油在各测试压力和温 度条件下,经由玻璃视窗往复流动,同时利用摄像 系统监测原油流动过程中固相沉积过程。③向3份 地层原油中分别注入足量地层水、N<sub>2</sub>和CO<sub>2</sub>,充分溶 解饱和后排出多余的注入介质,监测不同注入条件 下的固相颗粒的沉积过程。④向分析筒内部注入 一定量的CO<sub>2</sub>,模拟低渗透油藏注CO<sub>2</sub>开发过程,监 测不同压力(15~44 MPa)和不同CO<sub>2</sub>注入量条件下, 原油在经由玻璃视窗流动过程中固相颗粒的沉积 过程。⑤分别向高899区块、樊124区块、樊142区 块的原油中连续注入CO<sub>2</sub>,进行CO<sub>2</sub>驱固相沉积门限 压力与最小混相压力对比实验。

## 2 实验结果分析

#### 2.1 固相沉积特征

形态特征 通过实验发现,固相沉积均呈现无 光泽的深褐色或黑色(图2),但形状和直径存在一定 的差异。在原始地层条件下,固相沉积直径为0.1~ 1μm,外观呈现球状(图2a);在原始地层压力为35 MPa条件下注入足量CO<sub>2</sub>充分饱和后,固相沉积的 形状由球状小颗粒逐渐聚集增大,呈现絮凝状(图 2b),直径为1~4μm;继续注入CO<sub>2</sub>并在原始地层 压力为42 MPa条件下完全溶解后,固相沉积的聚集 情况更加显著,出现较大的无规则团块状固相沉积 (图2c),直径为4~10μm。在沉积过程中,固相沉 积直径越大越容易附着在观察视窗内,流动能力越 差,在生产过程中更容易滞留在地层或者并简内, 造成储层伤害或并筒堵塞。

组成特征 固相沉积颗粒是一类大分子混合物的统称。将分析筒内原始地层油样静置24h后,分别取分析筒顶部和底部的样品进行沥青质、胶质含量的测定,结果表明,分析筒顶部和底部样品的沥青质、胶质含量,分别为2.34%和16.71%;在地层条件下注入足量CO<sub>2</sub>并充分饱和,静置24h后,分析筒顶部的沥青质、胶质含量分别为1.52%和11.55%,分析筒底部的沥青质、胶质含量分别为3.91%和22.46%。分析筒底部的沥青质、胶质含量

质等固相沉积颗粒发生了聚集,并在重力作用下沉 积于分析筒底部,是固相沉积的主要组成部分,且 具有一定的重力沉降能力。

#### 2.2 CO<sub>2</sub>驱开发固相沉积规律

不同开发方式 模拟地层能量衰竭、补充地层 能量的过程,在地层压力为15 MPa时分别向原油中 注入地层水、N<sub>2</sub>和CO<sub>2</sub>,直至压力提升至原始地层压 力(42 MPa),模拟不同开发方式地层能量补充过 程。结果表明,不同开发方式固相沉积程度差异显 著。其中注入地层水后,地层水无法剥离沥青质表 面的胶质成分,未造成明显的聚集沉积现象,固相 沉积含量由2.0%小幅增至2.1%;注入N<sub>2</sub>后造成了 部分胶质的剥离和沥青质的聚集析出,固相沉积含 量由2.0%增至4.6%;而注入的CO<sub>2</sub>分子会争夺包裹 在沥青质表面的胶质空间位置,造成大量胶质脱离 沥青质表面,导致沥青质等固相颗粒的聚集沉积, 固相沉积含量由2.0%大幅增至16.7%。因此,注气 开发会促进固相沉积的发生,相较于水驱和N<sub>2</sub>驱, CO<sub>2</sub>驱对固相沉积含量的影响尤为显著。

不同 CO<sub>2</sub>注入量 向高 899 区块地层原油中连 续注入 CO<sub>2</sub>(表 2),在 CO<sub>2</sub>注入的开始阶段(注入压 力低于 33.95 MPa)固相沉积含量与未注 CO<sub>2</sub>的地层 原油相当,并没有发生明显的固相沉积变化,此时 注入的 CO<sub>2</sub>没有引发进一步固相沉积。继续注入 CO<sub>2</sub>并充分饱和,当注入压力超过 33.95 MPa,原油 中 CO<sub>2</sub>溶解的摩尔分数超过 0.68 时,CO<sub>2</sub>对固相沉积 的影响开始显现,随着胶质的剥离,大量的固相沉 积颗粒聚集,固相沉积含量明显增多<sup>[23]</sup>。因此,CO<sub>2</sub> 驱开发对固相沉积的影响存在特定的压力条件,将 CO<sub>2</sub>驱引发固相沉积的影响存在特定的压力条件,将 CO<sub>2</sub>驱引发固相沉积的影响存在特定的压力为 33.95 MPa。由于高 899 区块的最小混相压力为 30.87 MPa,CO<sub>2</sub>驱影响固相沉积的门限压力高于最小混相 压力,因此 CO,驱固相沉积主要发生在混相区,且在



a—地层原油

b—35 MPa下注CO2 c—42 MPa下注CO2 图 2 不同条件下固相沉积可视图 Fig.2 Visualization of solid-phase deposition under different conditions

	表2	不同 $CO_2$ 注入量固相沉积实验		
Table2	Solid-phase deposition experiment at differen			
		CO <sub>2</sub> injection rates		

	2 0	
CO2摩尔分数	注入压力/MPa	固相沉积含量/%
0		2.0
0.23	15.00	2.0
0.61	30.00	2.0
0.66	32.11	2.0
0.68	33.95	2.4
0.70	36.40	3.8
0.72	39.10	11.6
0.74	44.00	16.7

CO<sub>2</sub>驱开发的初期,从注入井周围随着混相区的推进沉积区域逐渐增大,甚至可能波及整个CO<sub>2</sub>混相区域。

不同CO,注入压力 向高899区块地层原油中 注入CO<sub>2</sub>,测量并绘制7个不同注入压力条件下(注 入压力为32~44 MPa)的固相沉积含量曲线(图3), 发现CO,驱开发注入压力水平越高,固相沉积的程 度越严重,从原始地层条件下的固相沉积含量2.0% 增至16.7%,整体呈现缓慢增加、快速上升和逐渐放 缓3个阶段。从固相沉积门限压力到注入压力为 38 MPa处于缓慢增加阶段,此时注入的CO,剥离附 着在沥青质表面的胶质的能力开始显现,固相沉积 含量逐渐增加;注入压力为38~41 MPa时固相沉积 含量处于快速上升阶段,此时注入的CO。会大量剥 离胶质,沥青质快速聚集絮凝沉淀;注入压力超过 41 MPa后固相沉积含量上升逐渐放缓,此时的胶 质、沥青质聚集沉积逐渐达到最大量,在注入压力 为44 MPa时,CO,对固相沉积的影响最大。为了研 究生产井周围原油采出过程中CO,脱出后固相沉积 规律,在固相沉积含量达到最大值后进行降压脱气



实验,随压力降低CO<sub>2</sub>不断从原油中析出,固相沉积 含量逐渐减少,最终在31 MPa左右全部溶解在原油 中。通过溶解曲线可以发现,与CO<sub>2</sub>的注入过程相 比较,降压脱气固相沉积的溶解过程相对滞后,CO<sub>2</sub> 驱开发固相沉积的析出和溶解过程一定程度上是 可逆的。

#### 2.3 CO<sub>2</sub>驱固相沉积抑制措施

为研究 CO<sub>2</sub>驱开发固相沉积的抑制措施,进行 了樊124区块、高899区块和樊142区块3个不同区 块固相沉积门限压力与最小混相压力的对比实验。 结果表明,樊124区块的固相沉积门限压力(29.08 MPa)高于本区块最小混相压力(25.90 MPa),高899 区块的固相沉积门限压力(33.95 MPa)高于本区块 最小混相压力(30.87 MPa),樊142区块的固相沉积 门限压力(34.62 MPa)也高于本区块最小混相压力 (31.65 MPa),3个区块 CO<sub>2</sub>驱引发固相沉积的区域 均位于混相区。因此在胜利油区低渗透油藏的混 相驱开发过程中,建议 CO<sub>2</sub>驱开发压力水平应保持 低于固相沉积门限压力,从而有效抑制固相沉积程 度,减少 CO<sub>2</sub>驱开发固相沉积对储层的伤害。

## 3 应用分析

胜利油区高 899 区块原始地层压力为 41.80 MPa,截至 2018年10月已降至 31.10 MPa,地层能量 衰竭明显,为保证区块良好的开发效果,亟待开展 CO<sub>2</sub>驱提升开发效果。

考虑 CO<sub>2</sub>注入能力以及高 899 区块的油藏条件,开发方案中选择了 1.3 倍最小混相压力(40.13 MPa)进行 CO<sub>2</sub>驱开发作业。但考虑 CO<sub>2</sub>驱过程中固相沉积的影响后发现,保持 1.3 倍最小混相压力开发时采收率为 16.7%,固相沉积含量为 15.8%。当压力保持水平降至 1.2 倍最小混相压力(37.04 MPa)后,采收率为 16.3%,降低幅度较小,但固相沉积含量降至 5.3%,即适当降低 CO<sub>2</sub>驱开发压力保持水平,可在保障开发效果的同时大幅降低固相沉积的程度。因此,考虑固相沉积的影响,高 899 区块 CO<sub>2</sub>驱开发压力应选取 1.2 倍最小混相压力。

通过模拟计算CO2驱开发储层伤害程度和年产油能力<sup>[24]</sup>,未来15a末,保持1.3倍最小混相压力进行CO2驱开发,储层渗透率降幅为12.2%,考虑储层 渗透率的变化累积产油量为27.9×10<sup>4</sup>t;而保持1.2 倍最小混相压力进行CO2驱开发,储层渗透率降幅 为3.8%,考虑储层渗透率的变化累积产油量为 31.3×10<sup>4</sup> t,优化后累积产油量增加了 3.4×10<sup>4</sup> t。说明在优化压力保持水平后,储层伤害程度更低,年产油能力更强,可有效提高油田可持续开采的潜力。

### 4 结论

建立的微观可视化固相沉积实验方法能够准确、实时地观测到固相沉积颗粒沉降和溶解的全过程,设计的实验方案具有创新性,可准确反映CO2驱开发过程固相沉积的变化规律。通过不同开发方式固相沉积程度对比实验,发现CO2驱对固相沉积的影响尤为显著。进一步开展不同注入量和不同注入压力下CO2驱固相沉积实验,结果表明,固相沉积的门限压力高于最小混相压力,固相沉积含量呈现缓慢增加、快速上升、逐渐放缓的变化趋势,CO2驱油过程中注入压力高于固相沉积门限压力将会加剧固相沉积的程度,且压力越高沉积程度越严重。固相沉积主要发生在混相区,控制合理的注入压力水平是预防固相沉积的关键。

高 899 区块应用效果表明抑制固相沉积程度 后,可有效提高油田可持续开采的潜力,验证了该 实验成果在油田开发中的重要作用。

#### 参考文献

- [1] 陈志豪,郝永卯,季迎春,等.CO<sub>2</sub>-原油混相带形成机理与表征 方法[J].油气地质与采收率,2020,27(1):57-61.
   CHEN Zhihao, HAO Yongmao, JI Yingchun, et al. Formation mechanism and characterization method of CO<sub>2</sub>-crude oil miscible zone[J].Petroleum Geology and Recovery Efficiency,2020,27 (1):57-61.
- [2] 张海龙.CO<sub>2</sub>混相驱提高石油采收率实践与认识[J].大庆石油 地质与开发,2020,39(2):114-119.

ZHANG Hailong.Practice and understanding of enhancing the oil recovery by  $CO_2$  miscible flooding [J].Petroleum Geology & Oilfield Development in Daqing, 2020, 39(2):114–119.

- [3] 李承龙.特低渗透油藏二氧化碳驱气窜影响因素及规律[J].特种油气藏,2018,25(3):82-86.
   LI Chenglong.Gas channeling influencing factors and patterns of CO<sub>2</sub>-flooding in ultra-low permeability oil reservoir [J]. Special Oil & Gas Reservoirs,2018,25(3):82-86.
- [4] 刘笑春,黎晓茸,杨飞涛,等.长庆姬塬油田黄3区CO<sub>2</sub>驱对采 出原油物性影响[J].油气藏评价与开发,2019,9(3):36-40. LIU Xiaochun, LI Xiaorong, YANG Feitao, et al. Effect of CO<sub>2</sub> flooding on physical properties of produced crude oil in Huang3 block of Changqing Oilfield[J]. Reservoir Evaluation and Development,2019,9(3):36-40.
- [5] 蒋永平.CO2复合驱油分子动力学模拟及微观机理研究[J].石

油实验地质,2019,41(2):274-279.

JIANG Yongping.Molecular dynamics simulation and microscopic mechanism of CO<sub>2</sub> composite flooding [J].Petroleum Geology & Experiment, 2019, 41(2):274–279.

- [6] 叶航,刘琦,彭勃,等.纳米颗粒抑制CO2驱过程中沥青质沉积的研究进展[J].油气地质与采收率,2020,27(5):86-96.
  YE Hang, LIU Qi, PENG Bo, et al. Inhibition of nanoparticles on asphaltene deposition during CO2 flooding: A review [J]. Petro-leum Geology and Recovery Efficiency, 2020, 27(5):86-96.
- [7] 李闽,孙雷,李士伦,等.沥青沉积机理与模拟方法[J].西南石 油学院学报,2000,22(1):9-11,15.
  LI Min,SUN Lei,LI Shilun, et al.Mechanism and modeling technique of asphtene precipitation [J]. Journal of Southwest Petroleum Institute,2000,22(1):9-11,15.
- [8] 张旭东,陈科,何伟,等.渤海西部海域某区块油田注水过程储 层伤害机理[J].中国石油勘探,2016,21(4):121-126. ZHANG Xudong, CHEN Ke, HE Wei, et al. Reservoir damage mechanism during water flooding of oilfield in a block, western Bohai Sea[J].China Petroleum Exploration, 2016, 21(4):121-126.
- [9] 陈龙龙,余华贵,汤瑞佳,等.沥青质沉积对轻质油藏CO<sub>2</sub>驱的影响[J].油田化学,2017,34(1):87-91.
  CHEN Longlong, YU Huagui, TANG Ruijia, et al. Effect of asphalt deposition on CO<sub>2</sub> flooding in light oil reservoir[J].Oilfield Chemistry,2017,34(1):87-91.
- [10] 乞照,安锴胜,王筱晔,等.CO<sub>2</sub>驱沥青质沉积对致密储层的伤 害机理——以鄂尔多斯盆地延长组长8储层为例[J].断块油 气田,2020,27(3):350-354.
   QI Zhao, AN Kaisheng, WANG Xiaoye, et al.Damage mechanism

of asphaltene deposition to tight reservoir during CO<sub>2</sub> flooding: taking Chang8 reservoir of Yanchang Formation in Ordos Basin as an example [J]. Fault-Block Oil and Gas Field, 2020, 27(3): 350–354.

- [11] 黄磊,沈平平,贾英,等.CO<sub>2</sub>注入过程中沥青质沉淀预测[J].石 油勘探与开发,2010,37(3):349-353.
  HUANG Lei, SHEN Pingping, JIA Ying, et al. Prediction of asphaltene precipitation during CO<sub>2</sub> injection[J].Petroleum Exploration and Development,2010,37(3):349-353.
- [12] 李兆敏,王美佳,武守亚,等.CO2驱油过程中原油胶质对沥青质沉积的影响[J].油田化学,2019,36(4):651-656.
  LI Zhaomin, WANG Meijia, WU Shouya, et al.Effect of colloidal concentration on asphaltene deposition during CO2 flooding[J].
  Oilfield Chemistry,2019,36(4):651-656.
- [13] 王丽,卜祥福,伍锐东.CO<sub>2</sub>混相驱提高原油采收率的研究现状及发展前景[J].石油化工应用,2010,29(2):4-7.
   WANG Li, BU Xiangfu, WU Ruidong. Research status and development prospects of CO<sub>2</sub> miscible flooding enhanced oil recovery
   [J].Petrochemical Industry Application,2010,29(2):4-7.
- [14] FOTLAND P, ANFINDSEN H, FADNES F H.Detection of asphaltene precipitation and amounts precipitated by measurement of electrical conductivity[J].Fluid Phase Equilibria, 1993, 82: 157– 164.
- [15] HAMMAMI A, PHELPS C H, MONGER-MCCLURE T, et al. As-

phaltene precipitation from live oils: An experimental investigation of onset conditions and reversibility [J]. Energy & Fuels, 2000,14(1):14–18.

[16] 雷浩.低渗储层 CO<sub>2</sub>驱油过程中沉淀规律及防治对策研究[D]. 北京:中国石油大学(北京),2017.

LEI Hao.Deposition mechanisms and reservoir protection countermeasures of a low-permeability formation in CO<sub>2</sub> flooding process [D].Beijing:China University of Petroleum(Beijing),2017.

- [17] CARRIER H, PLANTIER F, DARIDON J L, et al. Acoustic method for measuring asphaltene flocculation in crude oils [J]. Journal of Petroleum Science and Engineering, 2000, 27(3/4):111–117.
- [18] ZHOU Y, SARMA H K. Asphaltene precipitation behavior during gas injection in a UAE carbonate reservoir and a faster experimental strategy to predict asphaltene onset pressure [C].Zahran: Abu Dhabi International Petroleum Conference and Exhibition, Society of Petroleum Engineers, 2012.
- [19] MOUSAVI-DEHGHANI S A, RIAZI M R, VAFAIE-SEFTI M, et al. An analysis of methods for determination of onsets of asphaltene phase separations[J].Journal of Petroleum Science and Engineering, 2004, 42(2/4):145-156.
- [20] 张钧溢,赵凤兰,侯吉瑞,等.CO2驱替过程中沥青质沉积及其 对原油采收率的影响[J].特种油气藏,2012,19(2):107-109.
   ZHANG Junyi,ZHAO Fenglan,HOU Jirui, et al.Asphaltene deposition and its impact on oil recovery during CO2 flooding[J].Spe-

cial Oil & Gas Reservoirs, 2012, 19(2):107-109.

- [21] 钱坤,杨胜来,董俊昌,等.高压注烃类气体过程中沥青质初始 沉淀压力试验研究[J].石油钻探技术,2015,43(2):116-119. QIAN Kun,YANG Shenglai,DONG Junchang,et al.A study of asphaltene onset pressure during high-pressure gas injection[J].Petroleum Drilling Techniques,2015,43(2):116-119.
- [22] 陈香润,李洪建,郭伦文,等.有机固相沉积对储层的损害[J]. 重庆科技学院学报:自然科学版,2010,12(4):4-6,29.
  CHEN Xiangrun,LI Hongjian,GUO Lunwen, et al.Reservoir damage caused by organic solid precipitation [J].Journal of Chongqing University of Science and Technology: Natural Sciences Edition,2010,12(4):4-6,29.
- [23] 周星泽.低渗透油藏 CO<sub>2</sub>驱沥青质沉积分布规律研究[D].北 京:中国石油大学(北京),2017.
   ZHOU Xingze.Investigation of the asphaltene deposition distribution in CO<sub>2</sub> flooding of low permeability reservoir [D]. Beijing: China University of Petroleum(Beijing),2017.
- [24] 孙业恒.沥青质伤害油藏数值模拟研究[J].油气地质与采收率,2011,18(2):65-68.
   SUN Yeheng. Numerical simulation on reservoir damage by as-

phaltene [J].Petroleum Geology and Recovery Efficiency, 2011, 18(2):65-68.

编辑 单体珍