文章编号:1009-9603(2022)02-0117-07

DOI:10.13673/j.cnki.cn37-1359/te.2022.02.014

超深海相碳酸盐岩储层气水相对渗透率实验

顾少华1.2,岑 芳1.2,张 岩3,刘生国4,张广东5

(1.中国石化海相油气藏开发重点实验室,北京102206;2.中国石化石油勘探开发研究院,北京102206;
3.中国石化西南油气分公司勘探开发研究院,四川成都610041;4.中国石化西南石油工程公司 井下作业分公司,四川德阳618000;5.西南石油大学石油与天然气工程学院,四川成都610500)

摘要:针对超深海相碳酸盐岩储层水侵特征复杂的特点,选取基质、含溶蚀孔、天然裂缝等不同类型介质岩心开展 气水相对渗透率实验研究,搭建了高温高压(150℃,50 MPa)的气水相对渗透率测试实验装置,设计了实验流程及 实验方案。当实验围压分别为10,30,50 MPa时,测得不同围压对应的气水两相相对渗透率并绘制曲线,分析气水 两相相对渗透率曲线随围压的变化特征。研究结果表明:当围压增大时,气水相对渗透率曲线普遍向下移动,其 中,天然裂缝岩心的气水相对渗透率下降幅度更为明显;气水相对渗透率等渗点向含水饱和度小的方向移动,相对 渗透率曲线形态发生变化。不同介质的气水相对渗透率曲线两相同流区宽度也存在明显差异,其中,随围压升高, 含溶蚀孔岩心的两相同流区宽度变化幅度最小。该实验结果可用于解释深层碳酸盐岩气田水侵特征及气井产水 现象,为该类气藏水侵规律的确定提供依据。

Experimental study on gas-water relative permeability of ultra-deep marine carbonate reservoir

GU Shaohua^{1,2}, CEN Fang^{1,2}, ZHANG Yan³, LIU Shengguo⁴, ZHANG Guangdong⁵

(1.SINOPEC Key Laboratory for Marine Oil and Gas Exploration, Beijing City, 102206, China; 2.Petroleum Exploration & Production Research Institute, SINOPEC, Beijing City, 102206, China; 3.Exploration and Production Research Institute, Southwest Oil & Gas Company, SINOPEC, Chengdu City, Sichuan Province, 610041, China; 4.Downhole Service Company, Southwest Petroleum Engineering Company, SINOPEC, Deyang City, Sichuan Province, 618000, China; 5.Petroleum Engineering School, Southwest Petroleum University, Chengdu City, Sichuan Province, 610500, China)

Abstract: In view of the complex water invasion characteristics of ultra-deep marine carbonate reservoirs, cores with different types of medium, such as matrix, dissolved pores, and natural fractures are selected to carry out gas-water relative permeability experiments. An experimental device with high temperature and high pressure (150 °C and 50 MPa) is built, and the experimental process and scheme are designed. The gas-water two-phase relative permeability is measured under different confining pressures (10, 30, and 50 MPa) to plot the relative permeability curves, and the variation characteristics of the curves with the confining pressure are analyzed. The results show that the gas-water relative permeability curves generally move downward with the increase in the confining pressure, and the gas-water relative permeability of the natural fracture core decreases more obviously. The isotonic point of the gas-water relative permeability moves in the direction of low water saturation, and the shapes of the relative permeability curves change. Obvious differences are also observed in the width of the two-phase flow zones in the gas-water relative permeability curves of different media. With the increase in the confining pressure, the width of the two-phase flow zone of the core with dissolved pores undergoes the smallest change. The experimental results can be used to explain the water invasion characteristics of ultra-deep carbonate gas fields and

收稿日期:2021-05-14。

作者简介:顾少华(1984-),男,河南南阳人,高级工程师,博士,从事气藏开发研究。E-mail:gush.syky@sinopec.com。

基金项目:国家自然科学基金企业联合基金"深层海相碳酸盐岩油气富集机理与开发方法"(U19B6003),中国石化科技攻关项目"礁滩相 高含硫气藏储层精细表征及剩余气分布规律研究"(P19036)。

the water production phenomenon of gas wells and provide a basis for determining the water invasion law of such gas reservoirs.

Key words: ultra-deep; multi-medium; carbonate; relative permeability curve; stress-sensitive; water invasion

随着近年来深层海相碳酸盐岩气藏陆续投入 开发,该类气藏在中国天然气产业中占据日趋重要 的地位。深层海相碳酸盐岩气藏的开发普遍受水 侵影响,目前已开发的该类气藏中95%以上存在 边、底水,水侵强度为较强-极强的比例超过 75%^[1-2]。深层海相碳酸盐岩气藏具有强非均质性, 表现在两方面:第一,由于地层年代久远、埋藏深, 储层经过固结成岩及多期矿物充填作用[3],基质孔 隙度普遍较低,多小于6%;第二,部分储层受构造 作用影响,发育多期多次裂缝,且受溶蚀作用影响, 还有部分储层发育溶洞[4]。因此可形成包括孔隙 型、裂缝-孔隙型、裂缝-孔洞型以及裂缝型等多种 类型储层,且在深部地层存在应力敏感性,开发过 程中压力变化造成渗透性发生改变,导致气藏水侵 特征更为复杂。在上述多重因素影响下,气井见水 及产水规律难以预测,常出现水体非均匀突进以及 气井暴性水淹等现象,严重影响气藏的高效稳定开 发。开展相对渗透率实验,准确评价该类气藏的 气-水两相流动特征,是实现气田高效开发的前提。

现有的气水相对渗透率成果主要来自于研究 低渗透致密砂岩气^[5-11]、煤层气^[12-14]、页岩气^[15]水力 压裂以及油藏水气交注^[16-18]开发过程中的气水同流 现象。但是低渗透致密砂岩气田、煤层气以及页岩 气的水侵类型多以地层局限水体为主,不具备强边 底水侵入特征,因此与碳酸盐岩气田存在较大差 异。而水气交注的油藏为保压开采,地层压力变化 不显著,难以体现出强应力敏感特征,因此对于海 相碳酸盐岩气藏水侵特征研究参考性有限。针对 上述问题,设计了高温高压气水相对渗透率测试实 验装置,根据储层发育类型选取具有代表性的基质 岩心、含溶蚀孔岩心、天然裂缝岩心等实验样品,改 变围压以模拟深部地层应力敏感特征,测得不同围 压下的气水两相渗流曲线,分析得到深层海相碳酸 盐岩气藏气水两相渗流规律。

1 实验设计

1.1 实验装置

常用的相对渗透率测试方法包括稳态法和非 稳态法2种,虽然一般认为稳态法测试过程与实际 驱替过程更为接近,但是其对实验条件要求极为苛

刻,包括测试温度和压力不宜过高、两相流体性质 应差异较小,岩心物性也应为中高渗透且较为均 质,否则测试压力难以达到稳定,无法准确记录数 据,且测试过程耗时费力。考虑超深海相碳酸盐岩 地层具有高温、高压和应力敏感性的特点,优选非 稳态法作为测试方法,并设计了高温高压气水相对 渗透率测试实验装置,耐温、耐压界限分别为 150 ℃,50 MPa(图1)。装置主要组成部分包括:高 压泵、中间容器、压力计、岩心夹持器、加湿器、回压 阀、湿式流量计、恒温箱以及阀门等,其中核心部分 是岩心夹持器,主要由岩心外筒、胶皮筒和轴向连 接器组成。为模拟超深地层的高温环境,需要在恒 温箱中进行驱替。为保证高温条件下的封闭性,选 用耐热橡胶制成的胶皮筒,从而避免橡胶受热变形 无法密封。为避免出现气体持续驱替而引起束缚 水蒸发,导致测得的束缚水饱和度端点偏离实际 值,在装氮气的中间容器出口处连接加湿器对泵入 气体进行加湿。



1.2 实验流程

基于非稳态法相对渗透率测试实验装置,结合 岩石中两相流体相对渗透率测定方法^[19],设计了变 围压高温高压气水相对渗透率测试实验流程。具 体步骤包括:①选择恒压法进行测试,综合考虑岩 心长度、孔隙度、渗透率以及测试流体性质等因素 确定驱替压差,将 *π*₁和 *π*₂作为驱替压差的选取范 围,驱替压差应大于*π*₁且小于*π*₂,其表达式分别为:

$$\pi_1 = 0.001 \ 67\sigma \sqrt{\frac{\phi}{K_{\rm g}}} \tag{1}$$

$$\pi_2 = 0.002 \frac{\sigma L}{K_g} \tag{2}$$

②取出饱和水的岩样,用脱脂纱布将岩样表面上的

液体擦拭后,立即用电子天平称量岩样的质量,并 装入岩心夹持器中,使岩样的方向与气测渗透率方 向保持一致。③升高恒温箱温度至150℃,调节高 压泵的阀门,增加岩心夹持器的围压,使其达到实 验设计的目标围压:然后调节高压氮气瓶和压力倍 增器,使岩心内的流体压力比围压低约8 MPa;最后 调节回压阀,使驱替压差与步骤①确定的驱替压差 保持一致。④记录湿式流量计和气水分离器显示 的初始值,记录选择的入口压力和围压值,将气体 流量计调零,电子计时器调零。⑤将气体增压泵接 通至岩心夹持器入口处并泵入氮气,同时应用电子 计时器开始计时。⑥准确记录见气点和见水点的 累积时间,以及见气、见水后各个时刻所对应的累 积时间、累积产气量和累积产水量。⑦当出水量明 显减少,且经过15 min后分离器中的累积产水量也 不再继续增加时,切断上游的氮气,暂停电子计时 器,打开回压阀放空岩心夹持器出口端的压力。⑧ 卸掉围压,取出岩样,用电子天平称量,精确到小数 点后4位,并计算此时岩样的累积产水量和含水饱 和度,其表达式分别为:

$$W_{\rm n} = \frac{m_{\rm w} - m_{\rm n}}{\rho} \tag{3}$$

$$S_{\rm w} = \frac{m_{\rm n} - m_{\rm d}}{\rho V_{\rm p}} \times 100\% \tag{4}$$

⑨将岩心烘干,重新用水饱和岩样并将其装入夹持器,按步骤②—⑧重复开展实验,若2次相邻实验结果误差小于2%,则表明数据具备可重复性,实验结果有效。否则应分析原因,并继续重复实验。

2 实验样品及实验条件

2.1 样品准备

2.1.1 岩心样品选取

选取川西雷口坡组气藏雷四段岩心样品开展 气水两相流体实验。川西雷口坡组气藏中部深度



a—基质岩心



b—含溶蚀孔岩心 图 2 实验岩心样品 Fig.2 Experimental core samples

约为6100m,主力产层雷四段沉积环境总体为局限 台地-蒸发台地,目的层雷四段上亚段主要发育潮 坪沉积,储层岩性以白云岩类为主,灰岩类次之,白 云岩类以微-细晶为主,灰岩类以泥微晶为主^[20-22]。 该气藏储层类型多样,主要有白云石晶间溶孔、藻 纹层(或层叠石)格架溶孔、藻黏结(或藻屑)粒间 (溶)孔、裂缝、溶洞、铸模孔等^[23-28]。通过5口取心 井711块样品资料的统计,雷四段储层孔隙度为 0.07%~23.7%,平均为3.2%;渗透率为0.00073~ 710 mD,平均为0.2 mD。气藏埋藏较深且发育边 水,存在水侵风险。因此,需要针对该类超深复杂 岩性储层开展气水两相渗流研究,以评价气藏水侵 特征。

该超深海相碳酸盐岩气藏高温高压(地层温度 为150℃,平均地层压力为62.4 MPa),储层整体低 渗透,具有强应力敏感性。局部发育裂缝和溶蚀孔 隙,呈现出多重介质特征。应综合考虑气藏地质特 点,选取可代表不同类型储层的岩心样品。因此从 实钻岩心中选择基质岩心(1-151813)、含溶蚀孔岩 心(1-154068)和天然裂缝岩心(1-152960)各1块 (图2)。

2.1.2 岩心样品制备

根据地层水分析结果复配实验用水,复配后需 将实验用水过滤杂质,装入容器中备用。由于甲烷 为易燃易爆危险气体,在选取实验气体时采用氮气 代替。通过抽真空将选取的岩心充分饱和地层水, 从而完成实验岩心的制备。

2.2 实验条件

将岩心置于夹持器中,氮气-水表面张力取值 为7.2 mN/m,各岩心参数及计算结果如表1所示。 由于雷口坡组气藏开发过程中地层压力可从60 MPa降低至10 MPa,为了使实验具有代表性,同时 考虑到仪器的技术安全规格限制,分别选取10,30 和50 MPa的围压来模拟不同地应力。为保证实验 结果具备对比性,各岩心在不同围压时需在同一驱



c—天然裂缝岩心

表 1 实验岩心物性参数 Table 1 Physical property parameters of experimental cores											
岩心编号	长度/cm	直径/cm	孔隙度/%	渗透率/mD	岩心类型	岩性	π_1 /MPa	π_2 /MPa	驱替压差/MPa		
l-151813	3.101	2.524	2.06	0.439 3	基质	白云岩	0.076	0.354	0.215		
l-154068	3.905	2.494	6.36	0.158 9	含溶蚀孔	微晶白云岩	0.026	0.102	0.064		
l-152960	3.382	2.522	2.38	2.392 2	天然裂缝	白云质灰岩	0.012	0.02	0.032		

替压差下开展实验。若地层围压达到50 MPa,会造 成渗透率下降,采用过低压差难以进行驱替;又由 于岩心长度有限,若采用高驱替压差易出现气窜, 影响测试精度。最终,选取 π₁, π₂的均值作为实验

3 实验结果分析

驱替压差。

基质岩心、含溶蚀孔岩心以及天然裂缝岩心在 地层温度(150℃)下,采用恒压法测定不同围压 (10,30,50 MPa)下的相对渗透率曲线(图3—图5)。 不同围压下各岩心的相对渗透率曲线端点值及等 渗点见表2。



图 3 基质岩心(1-151813)不同围压下气水相对渗透率曲线





Fig.4 Gas-water relative permeability curves of core with dissolved pores(1-154068) under different confining pressures

3.1 围压对岩心气水相对渗透率曲线的影响

由图 3—图 5 和表 2 可知, 围压的影响首先体现 在相对渗透率曲线形态的变化上。随着围压的增加, 所有岩心的气相相对渗透率及水相相对渗透率



Fig.5 Gas-water relative permeability curves of natural fracture core(1-152960) under different confining pressures

表2 不同岩心相对渗透率曲线端点值及等渗点参数

Table2 End point values and isotonic point parameters of relative permeability curves of different cores

		· · · I. ·		.,			
岩心 编号	围压/ MPa	束缚 水饱 %	束缚和度 下相 透 率	残余 气饱 和度/ %	残余气 饱和度 下的水 相对 渗透率	等点水和 水和 %	等
	10	50.42	0.333	12.58	0.152	69.03	0.013
l-151813	30	53.95	0.206	13.58	0.123	67.91	0.023
	50	55.87	0.157	14.68	0.113	67.52	0.031
	10	52.32	0.372	14.38	0.282	67.83	0.018
l-154068	30	52.15	0.137	15.79	0.206	67.71	0.03
	50	51.33	0.123	16.42	0.164	64.62	0.037
	10	48.5	0.613	12.05	0.259	70.11	0.018
l-152960	30	52.62	0.215	13.38	0.207	70.04	0.019
	50	53.27	0.137	14.07	0.151	69.82	0.025

曲线均有所下降,但气相相对渗透率曲线相对于水 相相对渗透率曲线的下降幅度更为明显,导致等渗 点不断向左移动。分析原因认为,各岩心相对渗透 率曲线等渗点均大于50%,表明该地层岩石均为水 湿,围压增大,导致孔喉半径减小,两相同流时渗流 阻力加大,由此造成两相相对渗透率曲线均有所下 降。但孔喉半径减小导致孔隙中水相毛管压力不 断增加,而孔隙中气相毛管压力的大小与水相相比 可忽略不计,受水相毛管压力增加的影响,水相流 动性降低幅度更小,因而其相对渗透率曲线降幅相

对较小。

此外,围压对相对渗透率曲线的端点也有影 响。围压增大则两相同流区宽度整体上呈逐渐收 窄的趋势。说明围压增大,导致气水两相同流更为 困难。具体将产生两方面影响:一方面,在气井未 水淹时,水侵前缘在实际气藏中推进较为缓慢;另 一方面,一旦气井见水,气相相对渗透率迅速下降, 水相相对渗透率迅速增加,导致气井产水量剧增, 气井的气水同产期更短,更易发生停喷。因此,该 水侵特征可用于解释超深碳酸盐岩气井的暴性水 淹现象,即部分气井一旦见水,短期内产水量迅速 上升,产气量和井口压力迅速下降,最终导致气井 在一个月乃至数天内完全停产。

3.2 不同类型岩心气水相对渗透率曲线特征

由图 3-图5以及表2可知,3种类型岩心的气 水相对渗透率曲线特征存在部分差异。一方面,不 同类型岩心的相对渗透率存在差异,天然裂缝岩心 的相对渗透率最高,在围压为10 MPa时气相相对渗 透率在束缚水端点处可达0.613,而含溶蚀孔岩心和 基质岩心在围压为10 MPa时其值分别为0.372 和 0.333。另一方面,不同类型岩心相对渗透率在围压 变化过程中表现不同,天然裂缝岩心的相对渗透率 下降最为明显,在围压增大到50 MPa时束缚水端点 处的气相相对渗透率降至0.137,降幅达77.7%,而 含溶蚀孔岩心和基质岩心在围压增大到50 MPa时 分别为0.123和0.157,降幅分别为66.9%和52.8%。 出现上述现象的原因为围压导致天然裂缝闭合,从 而使得天然裂缝岩心的相对渗透率曲线形态更加 趋近于基质岩心,因而相对渗透率曲线下降明显。 含溶蚀孔岩心和基质岩心也受应力影响导致渗透 率降低,但下降幅度均小于天然裂缝岩心,因而相 对渗透率下降幅度相对较小。

此外,不同类型岩心的相对渗透率端点特征有 所不同。一方面,不同类型岩心的相对渗透率端点 及两相同流区宽度在同一围压下存在差异。当围 压为10 MPa时,基质岩心和天然裂缝岩心的两相同 流区宽度明显较宽,分别为39.45%和37%,而含溶 蚀孔岩心的两相同流区宽度明显较窄,仅为33.3%。 另一方面,不同类型岩心的相对渗透率端点及两相 同流区宽度在不同围压下的变化也存在差异。其 中,当围压从10 MPa升至50 MPa时,天然裂缝岩心 的两相同流区宽度变化非常明显,从39.45%缩减至 32.66%;基质岩心变化也较为明显,从37%缩减至 29.45%;而含溶蚀孔岩心的两相同流区宽度变化幅 度较小,从33.3%缩减至32.25%。分析上述现象的 原因,主要是存留在溶蚀孔中的流体体积较大且占 比较高。且溶蚀孔保存流体的能力较强,即使受围 压作用后孔隙度变化有限,使得流体也不易被驱替 出。因而造成含溶蚀孔岩心相对渗透率端点和两 相流动范围受围压影响不显著。

3.3 与实际气井动态数据对比

目前川西雷口坡组气藏尚未正式投产,可结合 气井试气数据研究不同类型储层未来气井水侵特 征,现有2口产水井的试气资料可作为研究依据。 PZ103 井对雷四段下亚段储层(6 054.95~6 070.95, 5990~6040 m)开展酸压联作测试,放喷排液后采 用一个工作制度,折算日产气量为12.65×10⁴ m³/d, 折算日产水量为276 m³/d,结合地质资料判断该区 域储层为天然裂缝发育的含气水层,测试段位于气 水界面以下的气水过渡带内,含气饱和度约为 44.3%。PZ3-5D 井测试层段埋深为6171~6257 m,采用一个工作制度测试,放喷后求产,折算日产 气量为37.67×10⁴ m³/d, 折算日产水量为108 m³/d, 测 试段位于气水界面以下的气水过渡带内,含气饱和 度为49.4%,结合地质资料判断该区域储层为天然 裂缝相对不发育的含气水层。分析上述资料可知, 当含气饱和度接近残余气饱和度时,天然裂缝储层 产水能力明显强于基质,该结论与文中的相对渗透 率规律一致。如表2所示,当围压为50 MPa时,天 然裂缝岩心在残余气饱和度处水相相对渗透率可 达0.151,远高于基质岩心在残余气饱和度处的水相 相对渗透率(0.113)。

4 结论

搭建了高温高压气水相对渗透率测试实验装置,设计了不同围压下的实验流程,测试得到了深 层海相碳酸盐岩储层基质岩心、含溶蚀孔岩心和天 然裂缝岩心在不同围压下的相对渗透率曲线。

随着围压增加,岩心气水相对渗透率逐渐减 小,等渗点不断向含水饱和度较小的方向移动,使 岩心两相渗流特征发生改变;两相同流区宽度总体 上逐渐收窄,导致气水两相同流更为困难,气井更 易出现暴性水淹。

3种类型岩心的相对渗透率大小依次为天然裂 缝岩心、含溶蚀孔岩心、基质岩心。围压增加后天 然裂缝岩心相对渗透率降幅最大,含溶蚀孔岩心次 之,基质岩心下降最少。基质岩心与天然裂缝岩心 的相对渗透率曲线两相同流区宽度较大,且受围压 作用后缩减幅度较大。而含溶蚀孔岩心相对渗透 率曲线的两相同流区较小,受围压作用后缩减幅度 较小。

符号解释

- K,——岩样的气测克氏渗透率,D;
- K_{rg}——气相相对渗透率;
- K_{rw}——水相相对渗透率;
- L---岩样的长度, cm;
- m,——时间为t,时岩样的质量,g;
- *m*_w,*m*_d——岩样饱和模拟地层水前、后的质量,g;
- *S*_w——岩样的含水饱和度,%;
- V_--岩样孔隙体积, cm3;
- W_n ——时间 t_n 内的累积产水量,mL;
- π_1, π_2 ——确定的初始驱替压差界限值, MPa;
- ρ ——水的密度,g/cm³;
- σ ——气-水表面张力,mN/m;
- φ——岩样的孔隙度,%。

参考文献

- [1] 李熙喆,郭振华,万玉金,等.安岳气田龙王庙组气藏地质特征 与开发技术政策[J].石油勘探与开发,2017,44(3):398-406.
 LI Xizhe, GUO Zhenhua, WAN Yujin, et al.Geological characteristics and development strategies for Cambrian Longwangmiao Formation gas reservoir in Anyue gas field, Sichuan Basin, SW China[J].Petroleum Exploration and Development,2017,44(3): 398-406.
- [2] 孙志道.裂缝性有水气藏开采特征和开发方式优选[J].石油勘 探与开发,2002,29(4):69-71.

SUN Zhidao.Production characteristics and the optimization of development schemes of fractured gas reservoir with edge or bottom water[J].Petroleum Exploration and Development, 2002, 29(4): 69–71.

- [3] 陈智远,孟宪武,宋晓波,等.川西地区雷口坡组成岩流体期次及其来源[J].油气地质与采收率,2021,28(1):33-40.
 CHEN Zhiyuan, MENG Xianwu, SONG Xiaobo, et al. Analysis of sequences and sources of diagenetic fluid in Leikoupo Formation, Western Sichuan Basin[J].Petroleum Geology and Recovery Efficiency, 2021,28(1):33-40.
- [4] 胡勇,彭先,李骞,等.四川盆地深层海相碳酸盐岩气藏开发技术进展与发展方向[J].天然气工业,2019,39(9):48-57.
 HU Yong, PENG Xian, LI Qian, et al. Progress and development direction of technologies for deep marine carbonate gas reservoirs in the Sichuan Basin[J].Natural Gas Industry, 2019, 39(9):48-57.
- [5] 方建龙,郭平,肖香姣,等.高温高压致密砂岩储集层气水相渗 曲线测试方法[J].石油勘探与开发,2015,42(1):84-87. FANG Jianlong,GUO Ping,XIAO Xiangjiao,et al.Gas-water relative permeability measurement of high temperature and high pressure tight gas reservoirs[J].Petroleum Exploration and Development,2015,42(1):84-87.

- [6] 钟晓,杜建芬.气水相渗特征与高温高压实验研究[J].重庆科 技学院学报:自然科学版,2013,15(3):70-73.
 ZHONG Xiao, DU Jianfen.Gas-water permeability characteristics and high temperature and high pressure experimental study[J].
 Journal of Chongqing University of Science and Technology:Natural Sciences Edition,2013,15(3):70-73.
- [7] 郭肖,杜志敏,姜贻伟,等.温度和压力对气水相对渗透率的影响[J].天然气工业,2014,34(6):60-64.
 GUO Xiao, DU Zhimin, JIANG Yiwei, et al. Can gas-water relative permeability measured under experiment conditions be reliable for the development guidance of a real HPHT reservoir?[J].
 Natural Gas Industry,2014,34(6):60-64.
- [8] 罗顺社,彭宇慧,魏新善,等.苏里格气田致密砂岩气水相渗曲 线特征与分类[J].西安石油大学学报:自然科学版,2015,30
 (6):55-61.

LUO Shunshe, PENG Yuhui, WEI Xinshan, et al. Characteristics and classification of gas-water relative permeability curves of tight sandstone reservoirs in Sulige Gas Field[J].Journal of Xi'an Shiyou University: Natural Science Edition, 2015, 30(6):55-61.

- [9] 张涛,李相方,王香增,等.致密砂岩气水相对渗透率模型[J]. 中国科学:技术科学,2018,48(10):1132-1140. ZHANG Tao, LI Xiangfang, WANG Xiangzeng, et al.Gas-water relative permeability model for tight sandstone gas reservoirs[J]. Scientia Sinica;Technologica,2018,48(10):1132-1140.
- [10] 鲁瑞彬,王雯娟,胡琳,等.高温高压气藏衰竭开发气水相渗变 化规律探讨[J].中国海上油气,2020,32(2):88-95.
 LU Ruibin, WANG Wenjuan, HU Lin, et al. Discussion on the change laws of gas-water relative permeability in the depletion development of HTHP gas reservoirs[J]. China Offshore Oil and Gas,2020,32(2):88-95.
- [11] 计玮.致密砂岩气储层气水相渗特征及其影响因素——以鄂尔多斯盆地苏里格气田陕 234-235 井区盒 8 段、山1段为例
 [J].吉林大学学报:地球科学版,2019,49(6):1540-1551.
 JI Wei.Gas water relative flow of tight sandstone gas reservoirs and its influencing factors: Case study of Member8 of Permian Xiashihezi Formation and Member1 of Permian Shanxi Formation in Shaan Well234-235 area of Sulige gas-field in Ordos basin[J]. Journal of Jilin University: Earth Science Edition, 2019, 49(6): 1540-1551.
- [12] 陈朝晖,邓勇.疏松砂岩气藏水敏性对相对渗透率的影响[J].
 新疆石油地质,2012,33(6):708-711.
 CHEN Zhaohui, DENG Yong.Influence of water sensitivity on relative permeability in loose sandstone gas reservoir [J]. Xinjiang Petroleum Geology, 2012, 33(6):708-711.
- [13] CHEN D, SHI J Q, DURUCAN S, et al.Gas and water relative permeability in different coals: Model match and new insights [J].International Journal of Coal Geology, 2014, 122:37–49.
- [14] SUN X, YAO Y, RIPEPI N, et al. A novel method for gas-water relative permeability measurement of coal using NMR relaxation [J].Transport in Porous Media, 2018, 124(1):1-18.
- [15] ZHANG T, LI X, LI J, et al. A fractal model for gas-water relative permeability in inorganic shale with nanoscale pores [J]. Transport in Porous Media, 2018, 122(2):305-331.

- [16] SHAHVERDI H, SOHRABI M.Relative permeability characterization for water-alternating-gas injection in oil reservoirs [J]. SPE Journal, 2016, 21(3):799-808.
- [17] ALIZADEH A H, PIRI M.The effect of saturation history on threephase relative permeability: An experimental study[J]. Water Resources Research, 2014, 50(2):1636–1664.
- [18] SUN Z, SHI J, ZHANG T, et al. A fully-coupled semi-analytical model for effective gas/water phase permeability during coal-bed methane production[J].Fuel, 2018, 223:44-52.
- [19] 张祖波,罗蔓莉,戴志坚,等.岩石中两相流体相对渗透率测定 方法:GB/T 28912—2012[S].北京:中国标准出版社,2012.
 ZHANG Zubo,LUO Manli,DAI Zhijian, et al. Test method for two phase relative permeability in rock:GB/T 28912-2012[S].Beijing:Standards Press of China,2012.
- [20] 李书兵,许国明,宋晓波.川西龙门山前构造带彭州雷口坡组 大型气田的形成条件[J].中国石油勘探,2016,21(3):74-82.
 LI Shubing, XU Guoming, SONG Xiaobo. Forming conditions of Pengzhou large gas field of Leikoupo Formation in Longmenshan piedmont tectonic belt, western Sichuan Basin [J]. China Petroleum Exploration,2016,21(3):74-82.
- [21] 李蓉,胡昊,许国明,等.四川盆地西部坳陷雷四上亚段白云岩 化作用对储集层的影响[J].新疆石油地质,2017,38(2):149-154.

LI Rong, HU Hao, XU Guoming, et al.Influences of dolomitization on reservoirs of upper T_2l_4 of Leikoupo formation in western depression, Sichuan Basin[J].Xinjiang Petroleum Geology, 2017, 38 (2):149–154.

[22] 李宏涛,胡向阳,史云清,等.四川盆地川西坳陷龙门山前雷口 坡组四段气藏层序划分及储层发育控制因素[J].石油与天然 气地质,2017,38(4):753-763.

LI Hongtao, HU Xiangyang, SHI Yunqing, et al. Sequence division and controlling factors of reservoir development of the 4th Member of Leikoupo Formation in foreland of Longmen Mountains in the Western Sichuan Depression, Sichuan Basin[J].Oil & Gas Geology, 2017, 38(4):753–763.

[23] 吴世祥,李宏涛,龙胜祥,等.川西雷口坡组碳酸盐岩储层特征 及成岩作用[J].石油与天然气地质,2011,32(4):542-550, 559.

WU Shixiang, LI Hongtao, LONG Shengxiang, et al. A study on characteristics and diagenesis of carbonate reservoirs in the Middle Triassic Leikoupo Formation in western Sichuan Depression [J].Oil & Gas Geology, 2011, 32(4):542–550, 559.

[24] 陈昱林,曾焱,段永明,等.川西龙门山前雷口坡组四段白云岩 储层孔隙结构特征及储层分类[J].石油实验地质,2018,40 (5):621-631.

CHEN Yulin, ZENG Yan, DUAN Yongming, et al. Pore structure characteristics and reservoir classification of dolomite reservoirs in fourth member of Leikoupo Formation, Longmen Mountain front, western Sichuan Basin [J]. Petroleum Geology & Experiment, 2018, 40(5);621–631.

- [25] 谢刚平.川西坳陷中三叠统雷口坡组四段气藏气源分析[J].石 油实验地质,2015,37(4):418-422,429.
 XIE Gangping. Source of gas reservoirs in the fourth member of the Middle Triassic Leikoupo Formation in Western Sichuan Depression[J].Petroleum Geology & Experiment, 2015, 37(4):418-422,429.
- [26] 卞从胜,汪泽成,江青春,等.四川盆地川西地区雷口坡组岩溶储层特征与分布[J].中国石油勘探,2019,24(1):82-94.
 BIAN Congsheng, WANG Zecheng, JIANG Qingchun, et al. Characteristics and distribution of karst reservoirs in the Leikoupo Formation, western Sichuan Basin[J]. China Petroleum Exploration, 2019,24(1):82-94.
- [27] 刘厚彬,崔帅,孟英峰,等.裂缝性碳酸盐岩微细观组构及力学性能研究[J].特种油气藏,2020,27(1):155-161.
 LIU Houbin, CUI Shuai, MENG Yingfeng, et al. Micro-mechanical structure and mechanical properties of fractured carbonate rock[J].Special Oil & Gas Reservoirs,2020,27(1):155-161.
- [28] 何颂根,龙永平,李永明,等.超深海相碳酸盐岩储层可压性主 控因素[J].断块油气田,2020,27(5):573-578.
 HE Songgen, LONG Yongping, LI Yongming, et al. Main controlling factors of fracability in ultra-deep marine carbonate reservoir
 [J].Fault-Block Oil and Gas Field,2020,27(5):573-578.

编辑 刘北羿