### 非常规天然气

doi:10.11764/j.issn.1672-1926.2019.07.009

# 页岩注入超临界CO2渗流及增透实验

吴 迪1,翟文博1,梁 冰1,孙可明1,肖晓春1,刘雪莹2,苗 丰1

(1.辽宁工程技术大学力学与工程学院,辽宁 阜新 123000;

2.华侨大学福建省隧道与城市地下空间工程技术研究中心,福建厦门 361021)

摘要:以四川省长宁县双河镇燕子村龙马溪组页岩为研究对象,采用自行研制的三轴渗流装置,开 展了考虑注入压力和体积应力影响的页岩中超临界 CO<sub>2</sub>渗流及增透规律实验研究。结果表明:页 岩中超临界 CO<sub>2</sub>渗透率随着孔隙压力增大呈现先减小后增大趋势,当孔隙压力较小时存在 Klinkenberg 效应;随体积应力的增大渗透率逐渐减小,曲线基本呈现负指数变化规律。开展不同 增透条件下页岩中 CH<sub>4</sub>渗流实验,宏观量化分析超临界 CO<sub>2</sub>注入压力对于页岩增透效果的影响,可 以得出随着超临界 CO<sub>2</sub>注入压力的增加,CH<sub>4</sub>渗透率呈现上升趋势,但增长幅度先上升后下降,即 超临界 CO<sub>2</sub>注入压力为9.5MPa时增透效果最为明显。通过微观分析页岩元素含量得出超临界 CO<sub>2</sub>可以萃取和溶解页岩中的O、Ca、Mg等矿物元素,有效促进页岩内部微孔隙的发育,致使页岩 渗透能力增强。

关键词:页岩;超临界;CO2渗透率;增透规律;微观分析

**中图分类号**:TE35 文献标志码:A 文章编号:1672-1926(2019)10-1406-09 **引用格式**:Wu Di,Zhai Wenbo,Liang Bing,*et al*.Study on supercritical CO<sub>2</sub> seepage and antireflection of shale injection[J].Natural Gas Geoscience,2019,30(10):1406-1414.[吴迪,翟文博,梁冰,等.页岩 注入超临界 CO<sub>2</sub>渗流及增透实验[J].天然气地球科学,2019,30(10):1406-1414.]

0 引言

随着各国对能源消耗的不断扩大,全球天然气 资源逐渐减少,而我国页岩气作为最有开发前景的 资源之一,具有资源潜力大、开采寿命长和生产周 期长等优点,且储量居世界第一<sup>[1,2]</sup>。而超临界CO<sub>2</sub> 在页岩气和煤层气开采方面具有很大潜力。王中 华<sup>[3]</sup>对国内页岩气开采技术进展进行了分析,沈忠 厚等<sup>[46]</sup>提出了CO<sub>2</sub>开发页岩气技术,获得页岩在 CO<sub>2</sub>作用下的力学参数和渗流变化规律,对CO<sub>2</sub>开 采页岩气尤为重要。梁卫国等<sup>[7]</sup>进行了超临界CO<sub>2</sub> 驱替CH<sub>4</sub>装置及实验研究,吴迪等<sup>[8]</sup>进行了热力作 用下煤层注CO<sub>2</sub>驱替CH<sub>4</sub>实验研究。何更生<sup>[9]</sup>和 Shukla等<sup>[10]</sup>研究表明由于超临界CO<sub>2</sub>的密度和黏度 对压力和温度的敏感性较大,最终得出了超临界 CO<sub>2</sub>渗透率的算法。鲜学福等<sup>[11]</sup>采用实验室自主研 发的页岩气储层超临界CO<sub>2</sub>致裂增渗实验装置进行 了超临界CO<sub>2</sub>渗流实验。

近年来国内外学者对于超临界 CO<sub>2</sub>致裂增渗 页岩提高页岩气采收率已经形成了系统的实验研 究方法,但对于超临界 CO<sub>2</sub>在页岩中的渗流和增透 研究较为少见,尤其是超临界 CO<sub>2</sub>增透页岩的宏 观一微观量化分析鲜见报道,因此本文开展了页岩 中超临界 CO<sub>2</sub>渗流及对页岩的增透实验研究,采用 SEM 和能谱仪微观分析页岩增透前后微孔隙和元 素含量变化,为我国页岩气高效开采提供实验 基础。

#### 1 实验装置及方案

由于超临界CO<sub>2</sub>的密度和黏度对压力和温度的

作者简介:吴迪(1981-),男,辽宁沈阳人,副教授,博士,主要从事孔隙介质多场耦合渗流的教学与研究. E-mail:wudi202@126.com.

通信作者:梁冰(1962-),女,辽宁盘锦人,教授,博士,主要从事渗流力学研究. E-mail:lbwqx@163.com.

收稿日期:2019-04-02;修回日期:2019-07-05.

基金项目:国家科技重大专项(编号:2017ZX05037-001);国家自然科学基金项目(编号:51974147;51974186);辽宁省科技厅项目(编号: 20170540411;LJ2019JL020)联合资助.

敏感性较大,基于达西定律和理想气体状态方程的 渗透率公式已不适用于超临界 CO<sub>2</sub>渗透率的计 算<sup>[12]</sup>。因此,在进行超临界 CO<sub>2</sub>渗透率的计算时,将 其黏度视为温度和压力的函数,通过下式进行页岩 中超临界 CO<sub>2</sub>渗透率的计算<sup>[13]</sup>。

$$K = 9.81 \times 10^{11} \frac{\overline{\mu}_{\mathrm{T,P}} Q_{\mathrm{v}} L}{A(p_1 - p_2)} \frac{\rho_1}{\overline{\rho}}$$
(1)

式中:K为页岩渗透率, $\times 10^{-3}$ µm<sup>2</sup>;L为试件长度,m;  $p_1$ 、 $p_2$ 分别为入口压力和出口压力,Pa;A为试件横 截面积,m<sup>2</sup>; $\rho$ 为实验条件下超临界CO<sub>2</sub>密度,kg/m<sup>3</sup>;  $\overline{\mu}_{TP}$ 为实验条件下的超临界CO<sub>2</sub>平均黏度,Pa·s;  $Q_x$ 为常压条件下的体积流量,m<sup>3</sup>/s; $\rho_1$ 为常温常压下 CO<sub>2</sub>的密度,kg/m<sup>3</sup>。

#### 1.1 实验装置

实验采用自行研制的三轴渗流装置进行,实验 装置整体由3部分组成,包括:气体控制系统、压力 控制系统和实验主体装置。其中气体控制系统包 括:高压气源、空气压缩机、增压泵和六通阀,最高 实验压力为20MPa;压力控制系统包括:围压泵、六 通阀和稳压罐,最高实验压力为60MPa;实验主体 装置包括:恒温水浴箱、岩心夹持器、压力釜和流量 计,压力釜用于制备不同压力条件下的超临界CO<sub>2</sub>。 整体实验装置示意图如图1所示。





#### 1.2 实验试件的制备

由于页岩渗透率极低,且时间过长、温度变化、 装置泄露等原因会导致实验误差变大,为了减小误 差,Donald<sup>[14]</sup>研究认为圆饼状试件能大幅降低测试 时间,且不会对测试精度产生影响。因此本文采用 较短的圆柱试件进行研究,利用实验室钻孔机和切 割机在同一块页岩上沿同一方向制作7个尺寸相 同试件,1个用作渗流实验,5个用作增透实验,1个 作为未增透原始试件;打磨试件至平整光滑,用烘 干箱烘干,烘干温度80℃,烘干时间24h,烘干后用 保鲜膜包好备用。试件尺寸为*φ*25mm×25mm,如 图2所示。



图 2 试件实物图 Fig.2 The specimen

#### 1.3 实验方法与步骤

(1)页岩中超临界CO₂渗流实验:由于超临界

CO<sub>2</sub>的相态要求,本文渗流实验选取温度为40℃,孔 隙 压力为7.5~11.5MPa,孔隙压力变化梯度为 1MPa。围压为8~12MPa,变化梯度为1MPa。首 先将孔隙压力和围压分别升至11.5MPa和12MPa, 然后先逐次降孔隙压力,每组下降1MPa直至 7.5MPa,再逐次降围压,每组下降1MPa直至 8MPa。每组实验调试至所需压力时稳定30min,再 开始测量超临界CO<sub>2</sub>渗流量进而计算渗透率。

(2)超临界 CO<sub>2</sub>增透页岩实验。利用超临界 CO<sub>2</sub>作用前后页岩试件中 CH<sub>4</sub>渗透率进行超临界 CO<sub>2</sub>增透效果标定,通过对比分析相同条件下页岩 试件中 CH<sub>4</sub>渗透率变化,定量描述超临界 CO<sub>2</sub>对页 岩的增透效果,进而揭示超临界 CO<sub>2</sub>对于页岩的增 透规律,实验方案如表1所示。

表1 超临界 CO<sub>2</sub>增透实验方案 Table 1 Supercritical CO<sub>2</sub> pressure gauge

| 组别       | 第一组 | 第二组 | 第三组 | 第四组  | 第五组  |
|----------|-----|-----|-----|------|------|
| 孔隙压力/MPa | 7.5 | 8.5 | 9.5 | 10.5 | 11.5 |
| 围压/MPa   | 8   | 9   | 10  | 11   | 12   |

(3)超临界CO2增透页岩微观实验。实验(2)结束后,从宏观增透页岩上制备1~2个样品进行微观观察,选取相对平整的自然端面作为观察面,利用 SEM开展微观观察实验,分析页岩孔隙结构特征, 进而利用能谱仪进行矿物元素组分分析,实验仪器 如图3所示。





## 2 页岩中超临界CO2渗流实验结果及 分析

由于超临界CO<sub>2</sub>的密度和黏度对压力和温度的 敏感性较大,而实验过程中压力又在随时变化,所 以需要对超临界CO<sub>2</sub>的黏度、密度进行计算,采用 REFPROP进行计算,计算结果如表2所示。 由于现场所取页岩试件埋深为地下2700m左 右,因此认为赋存条件近似为静水压力,体积应力 按3倍围压计算。图4为40℃超临界CO<sub>2</sub>孔隙压力 为7.5MPa时,页岩中超临界CO<sub>2</sub>渗透率随页岩体积 应力变化曲线,从图中可以得出,渗透率随着体积 应力的增大而减小,且曲线趋于负指数趋势,这与 刘国军等<sup>[15]</sup>对超临界CO<sub>2</sub>致裂页岩渗透率变化规律 的研究结果基本一致,可预测随着体积应力的继续 增加,渗透率的减少程度逐渐变小,直至趋近于0。

表 2 40℃超临界 CO2密度、黏度随压力变化数据 Table 2 Data sheet of supercritical CO2 density and viscosity with pressure at 40℃

| 温度/K   | 压力/MPa | 密度/(kg/m <sup>3</sup> ) | 黏度/(µPa•s) |
|--------|--------|-------------------------|------------|
| 313.15 | 7.5    | 231.53                  | 20.452     |
| 313.15 | 8.5    | 353.91                  | 26.134     |
| 313.15 | 9.5    | 580.01                  | 42.912     |
| 313.15 | 10.5   | 660.15                  | 51.336     |
| 313.15 | 11.5   | 702.17                  | 56.473     |



图 5 为在 40℃体积应力为 36MPa 时,页岩中超 临界 CO<sub>2</sub>渗透率随孔隙压力变化曲线,从图中可以 得出,在孔隙压力为 9.5MPa 时超临界 CO<sub>2</sub>渗透率存 在最小值,为 2.5×10<sup>-6</sup>µm<sup>2</sup>。这是因为超临界 CO<sub>2</sub>渗 透率与 Klinkenberg 效应有关,气体的 Klinkenberg 效应使得随着气体孔隙压力的增加渗透率减小,多 数学者认为滑脱效应普遍存在于低渗透岩石中。 当储层渗透率大于 0.1×10<sup>-3</sup>µm<sup>2</sup>时,气体滑脱效应 可以忽略不计。图中可看出试件的渗透率远小于 0.1×10<sup>-3</sup>μm<sup>2</sup>,高树生等<sup>[16]</sup>对渗透率分别为0.0085× 10<sup>-3</sup>μm<sup>2</sup>和0.0007×10<sup>-3</sup>μm<sup>2</sup>的页岩储层岩样进行实 验研究,分析认为在孔隙压力较低(小于10MPa)的 情况下,气体渗流存在较强的滑脱效应,而在孔隙 压力较高的情况下气体滑脱效应不明显。所以从 实验结果可知,在气体孔隙压力小于9.5MPa时随 着孔隙压力降低,渗透率增加,说明在这个阶段上, Klinkenberg效应起主要作用。



3 超临界CO2增透规律宏观实验结果 分析

图 6 为 40℃体积应力为 27MPa时超临界 CO₂作 用前后页岩中 CH₄渗透率随孔隙压力变化曲线,从 图中可以得出,页岩中 CH₄渗透率随孔隙压力变化 规律基本呈现指数变化趋势,随孔隙压力的增加, 渗透率先下降后上升,且在上升阶段上升梯度逐渐 增加。在孔隙压力为 2MPa时由于页岩孔隙直径较 小,CH₄分子的直径(0.4nm)对于其流动通道来讲相 对是比较大的,在较低孔隙压力条件下,分子将在 压差的驱动之下,许多分子将会与孔隙壁面发生碰 撞,并沿着壁面间发生滑脱运动,表现出气体在孔 道壁面具有非零速度,致使渗透率增加;当逐渐升 高压力后,Klinkenberg效应逐渐减弱,连续性理论 占流动主导。同时,超临界CO2作用对于页岩有明 显的增透效果,从表3中可以得出,超临界CO。对于 页岩的增透效果逐渐增加,第一组增透实验CH<sub>4</sub>渗 透率平均提升了25%,第二组平均提升了90%,第 三组平均提升了155%,第四组平均提升了168%, 第五组平均提升了185%。超临界CO2可以有效促 进页岩内部孔裂隙的发育,随着超临界CO。注入压 力的增加,页岩内部渗透性逐渐增强,致使页岩中 CH<sub>4</sub>渗透率逐渐升高,当超临界CO<sub>2</sub>注入压力为 9.5MPa时,CH<sub>4</sub>渗透率增加梯度最大。



压力变化曲线



|         | 表 3            | 增透后页岩渗透率随孔隙压力变化数据   |
|---------|----------------|---|
| Table 3 | Variation data | of shale permeability with pore pressure after antireflection |

| 组别    | 孔隙压力/MPa   | 2   | 3   | 4   | 5   | 6   | 7    | 8    |
|-------|--|-----|-----|-----|-----|-----|------|------|
| 原始试件  |  | 0.8 | 0.3 | 0.4 | 0.6 | 1.2 | 1.8  | 3.2  |
| 第一组增透 |  | 1.8 | 1.1 | 1.2 | 1.4 | 2.2 | 2.7  | 4.2  |
| 第二组增透 | CH <sub>4</sub> 渗透率/(×10 <sup>-2</sup> µm <sup>2</sup> ) | 2.5 | 1.8 | 1.7 | 2.3 | 3.5 | 5.7  | 9.1  |
| 第三组增透 |  | 3.1 | 2.4 | 2.7 | 4.0 | 3.4 | 9.2  | 12.0 |
| 第四组增透 |  | 3.4 | 2.5 | 2.4 | 4.7 | 5.5 | 9.6  | 14.0 |
| 第五组增透 |  | 5.6 | 2.6 | 2.9 | 5.4 | 6.3 | 12.0 | 17.0 |

图 7 为 40℃ 孔隙压力为 2MPa 时超临界 CO<sub>2</sub>作 用前后页岩中 CH<sub>4</sub>渗透率随体积应力变化曲线,从 图中可以得出,页岩中CH<sub>4</sub>渗透率随体积应力变化 规律基本呈现负指数变化趋势,随体积应力的增

加,渗透率逐渐下降,且下降梯度逐渐减小。页岩 渗透能力随体积应力的降低而逐渐恢复,但并不能 恢复到之前的状态,这是渗透率滞后现象[17]。这可 能是由于试件中存在的微小通道在应力释放过程 中不能完全张开,从而不能恢复到原来的形态,黏 土矿物受压后产生塑性变形,造成渗透率的永久性 降低,进而影响试件中的微孔隙。表明页岩试件卸 载前期,岩石中原有受压闭合的微孔隙开始张开, 从而导致渗透率开始上升,此时渗流通道主要由抗 压强度较高的微孔隙和裂缝组成,试件整体依然趋 于稳定,随着体积应力继续减小,大部分微孔隙逐 渐张开,超临界CO2作用页岩有明显的增透效果,从 图7中可以得出,超临界CO。对于页岩的增透效果 逐渐增加,但增加幅度呈现先增大后减小的趋势, 从表4数据可以得出,第一组增透实验CH<sub>4</sub>渗透率 平均提升了57.5%,第二组平均提升了112.5%,第 三组平均提升了182.5%,第四组平均提升了 185%,第五组平均提升了200%,当超临界CO。注 入压力为9.5MPa时,CH<sub>4</sub>渗透率增加梯度最大。

4 超临界CO2增透页岩微观实验结果 分析

对原始试件与在7.5MPa、8.5MPa、9.5MPa、 10.5MPa、11.5MPa超临界CO<sub>2</sub>增透后页岩试件通 过电子显微镜SEM进行观察,将页岩试件横截面取 标记位置进行对比研究,其横截面孔裂隙微观结构 示意图如图8所示,横截面孔裂隙在电镜下放大倍 数分别为500倍和1000倍。从图8中可以看出,放 大500倍时图8(a)中可以观察到有黑色阴影还可以 看出未增透的页岩试件表面相对光滑,当放大到 1000倍后,可见该阴影部分只是微凸的台阶形状, 表明页岩表面的孔裂隙非常小。而增透后的页岩 试件表面则更加相对粗糙,同样在放大500倍时图 中就可以发现大面积的阴影面积,当电镜SEM放大 到1000倍后,可以看出页岩表面的阴影部分明显 比原始试件增多,这是由于页岩表面产生新的孔裂 隙造成的,因此表明在不同增透条件下,页岩内部 的孔裂隙结构产生了明显变化。



Fig.7 Changes of CH<sub>4</sub> permeability with volume stress in shale before and after supercritical CO<sub>2</sub>

| 组别    | 体积应力/MPa                                 | 9    | 12  | 15  | 18  | 21  | 24  | 27  |
|-------|--|------|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
| 原始试件  | 渗透率/(×10 <sup>-2</sup> µm <sup>2</sup> ) | 5.8  | 4.4 | 3.0 | 2.0 | 1.2 | 1.1 | 1.0 |
| 第一组增透 |  | 7.1  | 6.2 | 4.1 | 3.0 | 2.0 | 1.9 | 1.8 |
| 第二组增透 |  | 7.4  | 5.8 | 5.0 | 3.3 | 3.0 | 2.8 | 2.5 |
| 第三组增透 |  | 8.0  | 6.3 | 4.8 | 4.0 | 3.3 | 3.0 | 3.1 |
| 第四组增透 |  | 9.3  | 6.4 | 5.1 | 4.5 | 4.0 | 3.6 | 3.5 |
| 第五组增透 |  | 10.0 | 7.0 | 5.7 | 5.0 | 4.5 | 4.4 | 4.0 |

表 4 增透后页岩渗透率随体积应力变化数据 Table 4 Variation data of shale permeability with volume stress after antireflection

同样从图8中还可看出,增透前的页岩表面有 黏土矿物等片状现象或鳞片状定向排列现象,其中 页岩内部孔裂隙有发育较为独立的孔裂隙结构,相 对页岩表面孔裂隙较小,孔径大小分布在微米级; 随着增透过程中超临界CO<sub>2</sub>孔隙压力的增强,页岩 的内部形貌上除了能观察到黏土矿物呈鳞片状定 向排列外,其页岩内部孔径达微米级的孔隙发育的 更好,同时页岩出现更多更明显的蜂窝状孔裂隙结构,且页岩内部的孔裂隙出现多处连通趋势,所以 渗透率增大。

利用 ImageJ 软件对 SEM 电镜扫描的原始图像 进行处理,图 9为不同增透条件1000 倍电镜扫描 ImageJ 处理对比图像,其中红色区域为页岩表面微 孔隙。

超临界CO2作为一种非极性溶剂,具有流动性 好和扩散性强,表面张力低等特性,能够快速渗透 进入微孔隙且具有良好的溶解性和传质性,可以有 效萃取页岩储层内部小分子量的有机质[12]。





(e)10.5MPa增透后页岩截面结构

(f)11.5MPa增透后页岩截面结构

图 8 超临界 CO<sub>2</sub>作用前后页岩截面微观结构示意

Fig.8 Diagram of shale surface microstructure before and after supercritical CO<sub>2</sub> action

对比分析页岩表面,从图9中可以发现页岩增 透前表面白色较多,经过超临界CO2增透后样品表 面红色区域大量增加,超临界CO。萃取溶解了页岩 结构中的物质,使页岩在微观结构上产生新的孔隙 结构,页岩表面孔隙大小有所增加。当超临界CO2 增透压力为9.5MPa时,图9(c)中红色区域最大,表 明此时新生孔隙最多,此时CH<sub>4</sub>渗透率增长幅度最 大;随着增透压力的继续增大,图9(e)、图9(f)中红 色区域有所减少,这是由于页岩表面孔裂隙受到溶 蚀,孔裂隙的结构连通性有所增加,出现多处原来 小孔处连通为大孔隙或裂隙,红色区域减小,并且 页岩表面的孔裂隙呈现网状连通趋势,致使CH<sub>4</sub>渗 透率呈现持续增加趋势。

利用能谱仪对超临界CO。增透前后的页岩进行

元素百分比含量测试及元素组成分析,得出页岩表 面白色物质主要的矿物元素为C、O、Mg、Al、Si、Ca 等元素,各矿物元素百分比含量如表5所示。

表5超临界CO2作用前后矿物质对比分析可以 看出O、Ca、Mg百分比含量大量减少,C元素含量略 有升高,Al、Si矿物元素基本不变,这说明超临界 CO2主要溶解了页岩表面呈白色矿物的O、Ca、Mg 元素,生成了一种新物质被萃取到页岩表面呈黏状 物。同样矿物元素C略有升高,由于页岩中所含有 的黏土矿物有机质以干酪根为主要组成,干酪根是 高分子聚合物,没有固定的结构表达式,不溶解于 超临界CO2中,因此页岩中C元素含量变化很小。 这也说明C元素不溶于超临界CO<sub>2</sub>,Al、Si元素也不 溶于超临界CO<sub>2</sub>。



学

科

图 9 不同压力作用下同一位置 1 000 倍 ImageJ 处理

Fig.9 1 000 times ImageJ processing diagram at the same position under different pressures

| + - |                         |
|-----|-------------------------|
| 衣り  | 贝石超临岕CO2处理刖后的矿物组成兀紊刈比分析 |

| Fable 5 | Mineral elements anal | ysis in shale befor | re and after supe | rcritical CO <sub>2</sub> treatment |
|---------|-----------------------|---------------------|-------------------|-------------------------------------|
|         |                       |                     |                   |                                     |

| 元素含量/% | 样品 | 7.5MPa增透 | 8.5MPa增透 | 9.5MPa增透 | 10.5MPa增透 | 11.5MPa增透 |
|--------|----|----------|----------|----------|-----------|-----------|
| СК     | 3  | 3        | 4        | 4        | 5         | 5         |
| OK     | 10 | 9        | 8        | 6        | 5         | 4         |
| AlK    | 4  | 4        | 4        | 5        | 5         | 5         |
| SiK    | 47 | 46       | 46       | 47       | 47        | 47        |
| CaK    | 27 | 26       | 25       | 22       | 21        | 20        |
| MgK    | 6  | 5        | 5        | 2        | 2         | 1         |

由于超临界 CO<sub>2</sub>溶解了页岩表面矿物成分 O、 Ca、Mg 矿物元素,原生的页岩孔隙结构表面被溶蚀 增大,使页岩的孔隙表面积有所增加,孔裂隙结构 有所变化,结构连通性增强,有利于页岩改善渗透 的特性。结合表5数据可以得出,当超临界 CO<sub>2</sub>增 透压力为9.5MPa时,页岩溶质(O、Ca、Mg 矿物元 素)在超临界 CO<sub>2</sub>中的溶解涨幅最大,表明此时页岩 微孔结构表面积最大。

#### 5 结论

(1)页岩中超临界 CO<sub>2</sub>的渗透率随着体积应力的增大而减小,且曲线呈现负指数变化趋势;超临界 CO<sub>2</sub>渗透率随孔隙压力变化呈先下降后上升的趋势,在孔隙压力较小时 Klinkenberg 效应是渗透率影响的主要因素。

(2)页岩注入超临界 CO<sub>2</sub>可以有效促进内部孔 裂隙发育,通过增透前后页岩中 CH<sub>4</sub>渗透率量化对 比实验可以得出,随着超临界 CO<sub>2</sub>注入压力的增大, CH<sub>4</sub>渗透率逐渐增加,页岩增透效果明显,但 CH<sub>4</sub>渗 透率增长幅度呈现先增加后减小的趋势,即在超临 界 CO<sub>2</sub>注入压力为 9.5MPa 时增透幅度效果最为 明显。

(3)根据微观 SEM 实验可以观察到页岩中的矿物呈鳞片状定向排列,超临界 CO2增透后页岩内部 孔径达微米级的孔隙更为发育,其主要原因是由于 超临界 CO2可以有效萃取和溶解页岩中的 O、Ca、 Mg等矿物元素,致使页岩内部微观结构上产生了 新的微孔裂隙,原有微孔隙机构相互连通形成较大 的孔裂隙结构,页岩渗透能力增强,且当超临界 CO2 增透压力为9.5MPa时,页岩溶质(O、Ca、Mg等矿物 元素)在超临界 CO2中的溶解涨幅最大,与增透实验 结果数据趋于一致。

#### 参考文献(References)

 [1] Heng Shuai, Yang Chunhe, Guo Yintong, et al. Influence of bedding planes on hydraulic fracture propagation in shale formations[J].Chinese Journal of Rock Mechanics and Engineering, 2015,34(2): 228-237.

衡帅,杨春和,郭印同,等.层理对页岩水力裂缝扩展的影响 研究[J].岩石力学与工程学报,2015,34(2):228-237.

 [2] Li Qinghui, Chen Mian, Jin Yan, *et al.* Application of new fracturing technologies in shale gas development [J]. Special Oil & Gas Reservoirs. 2012, 19(6):1-7.

李庆辉,陈勉,金衍,等.新型压裂技术在页岩气开发中的应

用[J].特种油气藏, 2012, 19(6):1-7.

[3] Wang Zhonghua. The progress of the exploitation technology of shale gas in China[J]. Sino-Global Energy. 2013, 18(2): 23-32.
王中华,国内页岩气开采技术进展[J],中外能源, 2013, 18

土甲辛,国内贝石气并未找不进展[J].甲外能源,2013,18 (2):23-32.

 [4] Shen Zhonghou, Wang Haizhu, Li Gensheng. Feasibility analysis of coiled tubing drilling with supercritical carbon dioxide
 [J]. Petroleum Exploration and Development, 2010, 37(6): 743-747.

沈忠厚,王海柱,李根生.超临界CO<sub>2</sub>连续油管钻井可行性分 析[J].石油勘探与开发,2010,37(6):743-747.

- [5] Shen Zhonghou, Wang Haizhu, Li Gensheng. Feasibility analysis on shale gas exploitation with supercritical CO<sub>2</sub>[J]. Petroleum Drilling Techniques, 2011, 39(3): 30-35.
  沈忠厚,王海柱,李根生.超临界CO<sub>2</sub>开发页岩气技术[J]石油 钻探技术,2011,39(3): 30-35.
- [6] Shen Zhonghou, Wang Haizhu, Li Gensheng. Numerical simulation of the cutting-carrying ability of supercritical carbon dioxide drilling at horizontal section [J]. Petroleum Exploration and Development, 2011, 38(2): 233-236.
  沈忠厚,王海柱,李根生.超临界CO2钻井水平井段携岩能力数值模拟[J].石油勘探与开发,2011,38(2):233-236.
- [7] Liang Weiguo, Zhang Peining, Han Junjie, *et al.* Experimental study on coal bed methane displacement and recovery by super critical carbon dioxide injection [J]. Journal of China Coal Society, 2014, 39(8):1511-1520.
  梁卫国,张倍宁,韩俊杰,等.超临界 CO<sub>2</sub>驱替煤层 CH<sub>4</sub>装置 及试验研究[J].煤炭学报, 2014, 39(8):1511-1520.
- [8] Wu Di, Liu Xueying, Sun Keming, et al. Experimental research on methane displacement in coalbed by carbon dioxide under thermo-mechanical action[J].Journal of China Coal Society, 2016, 41(1):162-166.
  吴迪,刘雪莹,孙可明,等.热力作用下煤层注 CO<sub>2</sub>驱替 CH<sub>4</sub> 试验研究[J].煤炭学报, 2016, 41(1):162-166.
- [9] He Gengsheng. Reservoir Physics [M]. Beijing: Petroleum Industry Publishing House, 1994:30-48.
   何更生.油层物理[M]北京:石油工业出版社, 1994:30-48.
- [10] Shukla R, Ranjith P, Haque A, et al. A review of studies on CO<sub>2</sub> sequestration and caprock integrity [J]. Fuel, 2010, 89 (10): 2651-2664.
- [11] Xian Xuefu, Yin Hong, Zhou Junping, et al. A new experimental apparatus for fracturing shale gas reservoir to enhance permeability with supercritical carbon dioxide [J]. Journal of Southwest Petroleum University: Science & Technology Edition, 2015, 37(3):1-8.

鲜学福,殷宏,周军平,等.页岩气藏超临界CO<sub>2</sub>致裂增渗实 验装置研制[J].西南石油大学学报:自然科学版,2015,37

- [12] You Shengang, Guo Qian, Wu Shulin, et al. Shale reservoir space characteristics analysis of Wufeng Formation-Longmaxi Formation in southeast Chongqing[J].Coal Science and Technology, 2015, 43(S):193-196.
  游声刚,郭茜,吴述林,等.渝东南五峰组一龙马溪组页岩储集 空间特征分析[J],煤炭科学技术,2015,43(增刊):193-196.
- [13] Robin L M, William L E, Robert M R, et al. Grain assemblages and strong diagenetic overprinting in siliceous mudrocks, Barnett Shale (Mississippian), Fort Worth Basin, Texas[J].AAPG Bulletin,2012,96(8):1553-1578.
- [14] Donald A T. Design criteria for laboratory measurements of low permeability rocks [J]. Geophysical Research Letters, 1981, 8(9): 973-975.
- [15] Liu Guojun, Xian Xuefu, Zhou Junping, et al. Dynamic per-

meability change of supercritical CO<sub>2</sub> fractured [J]. Journal of China Coal Society, 2017,42(10): 2670-2678.

刘国军,鲜学福,周军平,等.超临界CO2致裂后页岩渗透率 变化规律及影响因素[J].煤炭学报,2017,42(10):2670-2678.

- [16] Gao Shusheng, Yu Xinghe, Liu Huaxun. Impact of slippage effect on shale gas well productivity[J].Natural Gas Industry, 2011, 31 (4):55-58.
  高树生,于兴河,刘华勋.滑脱效应对页岩气井产能影响的 分析[J].天然气工业,2011,31 (4):55-58.
- [17] Li Guozhi. Experimental Study on Seepage Stress Coupling of Shale Under CO<sub>2</sub>[D].Chengdu: Southwest Petroleum University, 2016.

黎国志.页岩在CO<sub>2</sub>作用下的渗流应力耦合实验研究[D].成都:西南石油大学,2016.

#### Study on supercritical CO<sub>2</sub> seepage and antireflection of shale injection

Wu Di<sup>1</sup>, Zhai Wen-bo<sup>1</sup>, Liang Bing<sup>1</sup>, Sun Ke-ming<sup>1</sup>, Xiao Xiao-chun<sup>1</sup>, Liu Xue-ying<sup>2</sup>, Miao Feng<sup>1</sup> (1.School of Mechanics and Engineering, Liaoning Technical University, Fuxin 123000, China;
2.Fujian Research Center for Tunneling and Urban Underground Space Engineering, Huaqiao University, Xiamen 361021, China)

**Abstract:** In this paper, taking the Longmaxi Formation shale in Yanzicun of Shuanghe Town, Changning County, Sichuan Province as the object of study, the supercritical  $CO_2$  percolation and antitransmittance regularity tests in shale considering the influence of injection pressure and volume stress are carried out by using a triaxial percolation apparatus developed by ourselves. The experimental results show that the supercritical  $CO_2$  permeability in shale decreases first and then increases with the increase of pore pressure. When the pore pressure is small, the Klinkenberg effect is obvious, and the permeability decreases with the increase of volume stress. The curve basically presents the law of negative exponential change.  $CH_4$  percolation experiments were carried out in shale under different antireflection conditions, and macroscopic quantitative analysis of supercritical  $CO_2$  was carried out. The effect of injection pressure on the antitransmittance of shale was analyzed. It can be concluded that with the increase of supercritical  $CO_2$  injection pressure, the permeability of  $CH_4$  increases, but the increasing range increases first and then decreases. That is, supercritical  $CO_2$  injection pressure of 9.5MPa is the most obvious antireflection effect. According to the microanalysis of shale element content, supercritical  $CO_2$  can extract and dissolve mineral elements such as O, Ca, Mg in shale, promote the development of micropores in shale effectively, and enhance the permeability of shale.

Key words: Shale; Supercritical; Carbon dioxide permeability; Antireflection law; Micro-analyze

<sup>1414</sup> 

<sup>(3):1-8.</sup>