Приоритетное направление III.28. Система многокритериального связного анализа, обеспечения и повышения прочности, ресурса, живучести, надежности и безопасности машин, машинных и человеко-машинных комплексов в междисциплинарных проблемах машиноведения и машиностроения. Научные основы конструкционного материаловедения

Программа III.28.1. Разработка междисциплинарных научных основ создания новых материалов и применения перспективных технологий для экстремальных условий эксплуатации (координатор член-корр. РАН М. П. Лебедев)

В Институте физико-технических проблем Севера им. В. П. Ларионова исследованы особенности деградации структуры трубной стали после длительной эксплуатации в условиях низких температур. Тщательные экспериментальные работы позволили выявить особенности деградации фазовой структуры трубной стали 09Г2С магистрального газопровода после длительной эксплуатации в экстремальных климатических условиях, методами электронной растровой, просвечивающей и атомно-силовой микроскопии (АСМ), в сравнении со структурой стали той же партии из аварийного запаса. Показаны преимущества метода АСМ, заключающиеся в уникальной возможности количественной оценки шероховатости фазовых составляющих, характеристик границ зерен и

регулярности структуры перлита при его распаде (рис. 44). Результаты АСМ-исследований согласуются с результатами исследования микроструктуры и тонкой структуры этих же металлов с использованием растровой электронной и просвечивающей электронной микроскопии и дополняют их.

Установлено: длительная эксплуатация в экстремальных климатических условиях приводит к распаду цементита в перлите стали, что проявляется в возрастании дисперсии расстояний между пластинами цементита, характеризующей регулярность расположения пластин (рис. 44); при длительной эксплуатации в стали не наблюдается изменения ширины границ ферритных зерен и выделения карбидов на межферритные границы; шероховатость поверхности

## АТОМНО-СИЛОВАЯ МИКРОСКОПИЯ

Параметры	Металл трубы из аварийного запаса		Металл трубы после эксплуатации	
Дисперсия расстояний между цементитными пластинами, мкм	0,208		0,403	1
Среднее расстояние между цементитными пластинами, мкм	1,188	IAAA A	1,048	/ 1° V



**Рис. 44.** Сравнение результатов исследования структуры стали 09Г2С, полученных ACM, просвечивающей и растровой электронной микроскопией.

Параметры	Металл трубы из аварийного запаса (мкм)	Металл трубы после эксплуатации (мкм)		
Среднеквадратичная шероховатость перлита	17,548	20,921		
Среднеквадратичная шероховатость феррита	45,142	22,870		

## Результаты АСМ-исследований

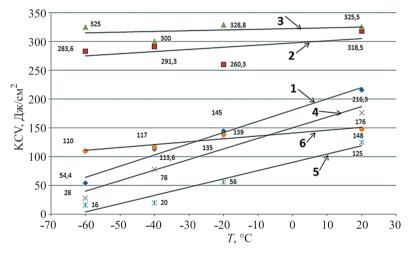




Металл трубы из аварийного запаса: плотность дислокаций  $10^{-8}\,\mathrm{cm}^{-3}$ 

Металл трубы после эксплуатации: плотность дислокаций 10<sup>-9</sup>см<sup>-3</sup>

**Рис. 45.** Шероховатость структурных составляющих, определенная с помощью методом ACM, и плотность дислокаций, полученная электронной микроскопией.



**Рис. 46.** График зависимости ударной вязкости по Шарпи (KCV) от температуры.

1 – МШ 13Г1С-У; 2 – 3ТВ 13Г1С-У; 3 – ОМ 13Г1С-У; 4 – МШ 09Г2С; 5 – 3ТВ 09Г2С; 6 – ОМ 09Г2С

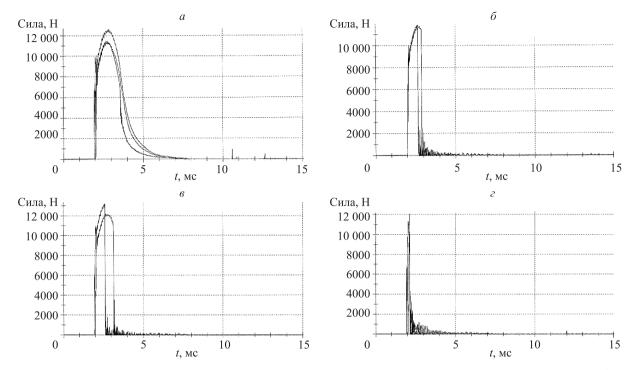
ферритных зерен в металле трубы из аварийного запаса в два раза превышает эту же величину в металле трубы после эксплуатации, что свидетельствует о высокой плотности дислокаций в первом металле (рис. 45).

Выявлено существенное снижение динамических характеристик металла шва для исследованных сталей, однако в зоне термического влияния недопустимое снижение ударной вязкости наблюдалось только для стали 09Г2С (линия 5 на рис. 46).

В этом же Институте выявлено падение динамической трещиностойкости металла шва и зоны термического влияния трубных сталей в

условиях низких температур. В ходе исследований определялись ударная вязкость, динамическая трещиностойкость и динамический коэффициент интенсивности напряжений сварных соединений стыков труб газопровода диаметром 720 мм из стали 13Г1С-У и сварных соединений листовой стали 09Г2С.

Образцы зон сварных соединений (МШ – металл шва, ЗТВ – зона термического влияния, ОМ – основной металл) сталей 13Г1С-У и 09Г2С были испытаны на инструментированном маятниковом копре «Amsler RKP450» фирмы Zwick/Roell при температурах +20, -20, -40, -60 °C (рис. 46).



**Рис. 47.** Характерные графики испытаний на ударную вязкость образцов при различных температурах,  ${}^{\circ}$ C: a-20; 6-20; 6-40; 2-60.

Исходя из полученных осциллограмм разрушения образцов в зависимости от температуры испытания выявлено, что на ниспадающей ветви появляются «срывы» нагрузки. Высота этих срывов увеличивается при снижении температуры испытания, а природа их связана со стартом, распространением и остановкой хрупкой трещины (рис. 47).