

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ
СОЮЗА ССР

ОХРАНА ПРИРОДЫ. АТМОСФЕРА

ДВИГАТЕЛИ ГАЗОТУРБИННЫЕ САМОЛЕТОВ ГРАЖДАНСКОЙ АВИАЦИИ

НОРМЫ И МЕТОДЫ ОПРЕДЕЛЕНИЯ ВЫБРОСОВ ЗАГРЯЗНЯЮЩИХ ВЕЩЕСТВ

ГОСТ 17.2.2.04—86

Издание официальное

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ СССР ПО СТАНДАРТАМ
Москва

gost.e-ecolog.ru

УДК 621.438.001.4:006.354 Группа Д14

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ СТАНДАРТ СОЮЗА ССР

Охрана природы. Атмосфера

ДВИГАТЕЛИ ГАЗОТУРБИННЫЕ САМОЛЕТОВ ГРАЖДАНСКОЙ АВИАЦИИ

Нормы и методы определения выбросов загрязняющих веществ

Nature protection. Atmosphere. Civil aviation aeroplane gas-turbine engines. Norms and methods of contaminant ejection determination

ОКСТУ 7530

ГОСТ 17.2.2.04—86

Постановлением Государственного комитета СССР по стандартам от 24 февраля 1986 г., № 400 срок действия установлен

с 01.01.87
до 01.01.92

Несоблюдение стандарта преследуется по закону

Настоящий стандарт распространяется на газотурбинные двигатели (далее — двигатели) самолетов гражданской авиации с дозвуковой скоростью полета и устанавливает нормы и методы определения выбросов с отработавшими газами частиц сажи, несгоревших углеводородов, окиси углерода и окислов азота при стендовых испытаниях двигателей, а также требования по предотвращению выброса топлива в атмосферу.

Стандарт не распространяется: на турбореактивные двигатели с тягой на взлетном режиме менее 26,7 кН в части выбросов несгоревших углеводородов, окиси углерода и окислов азота; на турбовинтовые двигатели в части выбросов сажи, несгоревших углеводородов, окиси углерода и окислов азота.

Стандарт соответствует стандарту Международной организации гражданской авиации (Приложение 16 «Охрана окружающей среды» к конвенции о Международной гражданской авиации), в части норм выбросов загрязняющих веществ двигателями и методов их определения.

Пояснения терминов, применяемых в настоящем стандарте, приведены в справочном приложении 1.

Издание официальное Перепечатка воспрещена

© Издательство стандартов, 1986

1. НОРМЫ ВЫБРОСОВ

1.1. Выбросы загрязняющих веществ, определенные для типа двигателей в целом в соответствии с разд. 2—4, не должны превышать значений, приведенных в табл. 1.

Таблица 1

Загрязняющие вещества	Характеристика выброса загрязняющего вещества	Норма
Твердые частицы, преимущественно сажа (дым)	Параметр выброса сажи (D)	83,6 $(R_{взл})^{-0,274}$ — для двигателей с $R_{взл}>6,53$ кН
		50 — для двигателей с $R_{взл}\leqslant 6,53$ кН
Несгоревшие углеводороды (C_xH_y)	Удельная масса выброса (ω_j) г/кН	19,6
Окись углерода (CO)		118
Окислы азота (NO_x)		$40+2\pi$

Примечания:

1. В таблице приняты следующие обозначения:

$R_{взл}$ — расчетная сила тяги на взлетном режиме, для двигателей данного типа в статических условиях при международной стандартной атмосфере (МСА) на уровне моря без впрыска воды, кН;

π — степень повышения давления на взлетном режиме.

2. Удельную массу выбросов загрязняющих веществ следует рассчитывать по формуле

$$\omega_j=\frac{M_j}{R_{взл}}, \qquad (1)$$

где M_j — масса загрязняющего вещества j, выбрасываемого двигателем за условный цикл взлетно-посадочных операций, г.

1.2. Нормы выбросов загрязняющих веществ, определенные при испытаниях двигателей в соответствии с разд. 2—4, являются их технической характеристикой и распространяются на все двигатели данного типа, имеющие неизменные конструкцию камеры сгорания и режимы работы.

1.3. Для двигателей, создаваемых после введения настоящего стандарта, нормы выбросов загрязняющих веществ устанавливают в техническом задании на двигатель, при этом не превышают норм табл. 1.

1.4. Выброс в атмосферу или слив на стоянку самолета топлива, стекающего из форсунок и коллекторов камеры сгорания в нижние точки газовоздушного тракта, в отстойники, дренажные

и другие полости и емкости после останова двигателя, завершающего нормальные наземные или полетные операции, не допускается. Указанное топливо используют по прямому назначению.

1.5. Для двигателей, создаваемых после введения настоящего стандарта, требования о предотвращении выброса в атмосферу или слива топлива на стоянку самолета устанавливают в техническом задании на двигатель, но не ниже, чем требования по п. 1.4.

2. МЕТОД ОПРЕДЕЛЕНИЯ ПАРАМЕТРА ВЫБРОСА САЖИ ДЛЯ ОТДЕЛЬНОГО ОБРАЗЦА ДВИГАТЕЛЯ

2.1. Определение выброса сажи

2.1.1. Определение параметра выброса сажи заключается в измерении фотометром коэффициента отражения света ϱ от фильтра, через который пропущена проба газа из струи отработавших газов двигателя.

2.1.2. Система, обеспечивающая отбор и пропускание пробы газа через фильтр, включает пробоотборник, газоподводящую трубку и фильтродержатель с фильтром, а также устройства, позволяющие устанавливать необходимый режим пропускания газа и измерять его параметры (фильтр грубой очистки, клапаны, вакуумный насос, измерители и т. п.).

Схема отбора и фильтрации проб газа приведена на черт. 1.

2.2. Метод фильтрации отработавшего газа

2.2.1. Число точек отбора пробы отработавшего газа должно быть не менее 12. Точки отбора проб распределяют равномерно между четырьмя секторами выходного сечения реактивного сопла, образованными двумя взаимно перпендикулярными диаметрами. Расположение точек внутри каждого из секторов должно быть таким, чтобы обеспечивалось получение представительной пробы газа.

Методика оценки представительности пробы газа — по п. 3.6.

2.2.2. Пробоотборник располагают в струе отработавших газов, вытекающей из сопла двигателя, на расстоянии от него не более 0,5 диаметра выходного сечения сопла.

2.2.3. Пробоотборник изготовляют из нержавеющей стали. Все отверстия пробоотборника для отбора проб должны быть одного диаметра.

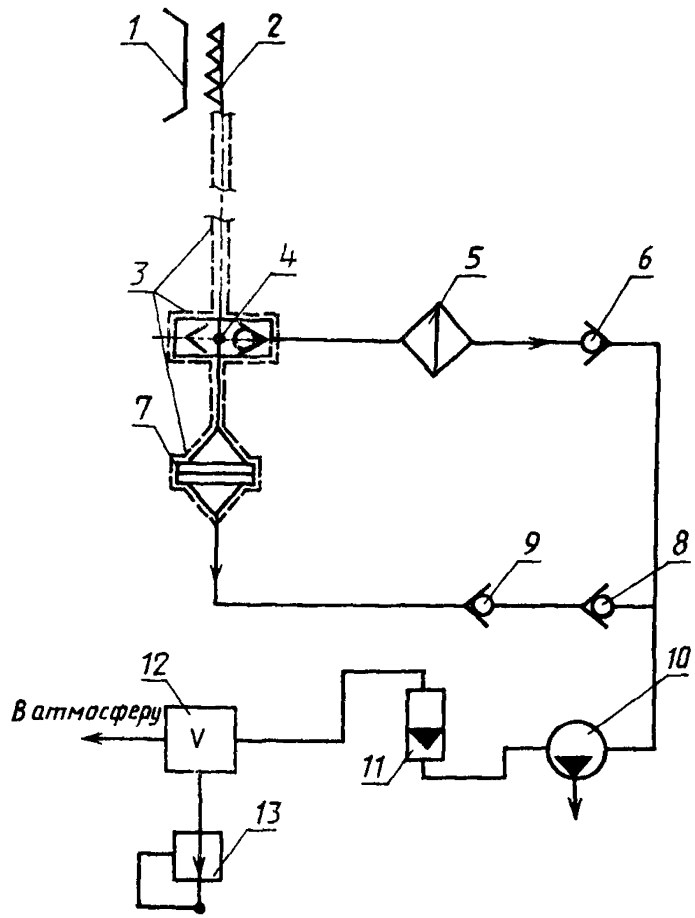
Конструкция пробоотборника должна быть такой, чтобы не менее 80% суммарного падения давления в пробоотборнике приходилось на отверстия для отбора проб.

2.2.4. Пробоотборник соединяют с фильтродержателем газоподводящей трубкой внутренним диаметром $d_{тр} = 4{,}0—8{,}5$ мм и длиной не более 25 м. Радиусы необходимых изгибов трубки должны быть не менее 10 $d_{тр}$.

Трубка должна быть изготовлена из материала, предотвращающего оседание на стенках твердых частиц или накопление статического электричества (нержавеющей стали, заземленного насыщенного углеродом фторопласта). Газоподводящую трубку выполняют обогреваемой (с подогревом стенок не ниже 60°С).

2.2.5. Фильтродержатель должен быть изготовлен из коррозионно-стойкого материала. Геометрия внутреннего канала фильтродержателя представлена на черт. 2. Фильтродержатель вы-

Схема отбора и фильтрации проб газа при определении выброса сажи



1—сопло двигателя; *2*—пробоотборник; *3*—устройство обогрева трубки от 60 до 175°С; *4*—переключающий клапан; *5*—фильтр грубой очистки; *6*, *8*—дроссельные клапаны; *7*—фильтродержатель; *9*—отсечной клапан; *10*—вакуумный насос; *11*—ротаметр; *12*—камерный счетчик газа; *13*—измеритель давления и температуры

Черт. 1

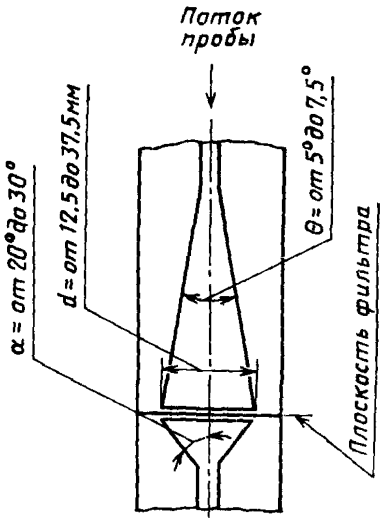
полняют обогреваемым (с подогревом стенок до температуры не ниже 60°С).

2.2.6. Фильтр изготовляют из бумаги для хроматографии, технические характеристики которой приведены в табл. 2.

Таблица 2

Наименование показателя	Норма	Метод испытания
Масса 1 м², г	95,4±3,0	По ГОСТ 13199—67
Впитываемость в среднем по двум направлениям, мм	83,5±5,0	По ГОСТ 12602—67
Разрывная длина в среднем по двум направлениям, м, не менее	1800	По ГОСТ 13525.1—79
Зольность, %, не более	0,08	По ГОСТ 7629—77
Сорность, число соринок площадью от 0,06 до 0,50 мм² на 1 м², не более	48	По ГОСТ 13525.4—68
Белизна, %, не менее	86,8	По ГОСТ 7690—76
pH водной вытяжки	7,0±0,4	По ГОСТ 12523—77
Воздухопроницаемость (в 4 слоя), мл/мин, не менее	2425	По ГОСТ 13525.14—77
Состав по волокну, %:		По ГОСТ
хлопковое волокно	100	7500—75
в том числе мерсеризованное волокно	60	

Геометрия внутреннего канала фильтродержателя



Черт. 2

2.3. Аппаратура и оборудование системы

2.3.1. Клапан (см. черт. 1), трехпозиционный переключатель отсечного типа (допускается комбинация из двух связанных между собой клапанов), обеспечивает подачу пробы отработавших газов к фильтру или в перепускную магистраль и отключение подачи пробы. Клапан выполняют обогреваемым (с подогревом стенок до температуры не ниже 60°С).

Клапаны *6* и *8* должны обеспечивать регулирование расхода пробы отработавших газов через фильтр и перепускную магистраль.

Клапан *9* предназначен для изолирования фильтродержателя от перепускной магистрали.

Все клапаны должны быть изготовлены из коррозионно-стойкого материала.

2.3.2. Для обеспечения прокачки пробы отработавших газов через систему и проверки системы на герметичность и чистоту испытательный стенд должен быть оборудован вакуумным насосом с полным расходом не менее 28 л/мин при нормальных условиях и максимальным давлением разрежения при отсутствии расхода, равным 75 кПа (0,76 кгс/см^2).

2.3.3. Для измерения объема пробы газа используют камерный счетчик газа, в котором должно обеспечиваться измерение давления и температуры газа. Относительная погрешность измерения объема газа ±2%, давления ±0,2%, а абсолютная погрешность измерения температуры ±2°С.

Для измерения расхода газа в пробе используют ротаметр с полным расходом не менее 30 л/мин. Относительная погрешность измерения расхода газа ±5%.

2.3.4. С целью обеспечения нормальной работы клапана *6*, ротаметра, камерного счетчика газа и вакуумного насоса при подаче пробы газа через перепускную магистраль в ней должен быть установлен фильтр грубой очистки газа.

2.3.5. Для измерения коэффициента отражения света от фильтра используют фотометр со следующими техническими характеристиками:

диапазон измерения коэффициента отражения, % ... от 100 до 10

относительная погрешность измерения, %, не более ..... ±1

диаметр светового луча фотометра на измеряемом образце ...

$$\ldots\ldots \text{ от } \frac{d}{10} \text{ до } \frac{d}{2},$$

(d — диаметр сажевого пятна на фильтрующем элементе (черт. 2)).

2.4. Подготовка к измерениям

2.4.1. До проведения измерений система должна быть проверена на герметичность и чистоту.

2.4.2. Проверку системы на герметичность необходимо проводить в следующем порядке:

прогреть обогреваемые элементы системы до рабочей температуры;

закрепить чистый фильтр в фильтродержателе;

закрыть клапан *4* и полностью открыть клапаны *6*, *8* и *9*;

включить вакуумный насос и откачивать систему в течение 1 мин;

продолжая откачивать систему, измерить объем газа, прошедшего в течение следующих 5 мин; измеренный объем не должен превышать 5 л;

отсоединить пробоотборник от газоподводящей трубки и заглушить ее;

клапан *4* установить в положение «перепуск»;

клапан *9* закрыть, клапан *6* открыть;

включить вакуумный насос и откачивать систему в течение 1 мин;

продолжая откачивать систему, измерить объем газа, прошедшего в течение следующих 5 мин; измеренный объем газа не должен превышать 2 л;

подсоединить пробоотборник к газоподводящей трубке.

2.4.3. Проверку чистоты системы необходимо проводить в следующем порядке:

прогреть обогреваемые элементы системы до рабочей температуры;

открыть клапаны *6*, *8* и *9*;

запустить вакуумный насос и попеременно устанавливать клапан *4* в положения «перепуск» и «проба» в течение 5 мин, чтобы продуть всю систему воздухом;

установить клапан *4* в положение «перепуск»;

закрыть клапан *9* и закрепить в фильтродержателе чистый фильтр, открыть клапан *9*;

установить клапан *4* в положение «проба» и после того, как через фильтр пройдет масса воздуха, равная 50 кг на 1 м^2 фильтрующей поверхности, вновь установить клапан *4* в положение «перепуск»;

определить коэффициент отражения ϱ_S от фильтра;

определить коэффициент потемнения ϱ_D в соответствии с п. 2.6.2.

Если значение ϱ_D превышает 3, систему следует очистить, пока не будет получено значение ϱ_D, меньшее или равное 3.

2.5. Проведение измерений

2.5.1. Перед проведением измерений газоподводящая трубка, клапан *4* и фильтродержатель должны быть прогреты до рабочей

температуры, выбираемой в диапазоне 60—175°С. В ходе измерений выбранную рабочую температуру следует поддерживать с абсолютной погрешностью ±10°С, при этом минимальное и максимальное значения температуры не должны выходить за пределы указанного диапазона.

2.5.2. Измерения проводят на установившихся режимах работы двигателя, выбор которых должен обеспечивать надежное определение максимального значения параметра выброса сажи в диапазоне изменения режимов работы двигателя от малого газа (земного) до взлетного (в соответствии с п. 2.6.4.).

Для каждого режима работы двигателя число отбираемых проб газа должно быть не менее 3.

2.5.3. В связи с тем, что температура окружающего воздуха влияет на параметр выброса сажи D, а методики приведения результатов измерения значения D к стандартным атмосферным условиям отсутствуют, испытания следует проводить при температуре окружающего воздуха не выше 15°С.

2.5.4. На установившемся режиме работы двигателя для измерения параметра выброса сажи необходимо выполнить следующие операции:

установить клапан *4* в положение «перепуск»;

закрыть клапан *9* и закрепить в фильтродержателе чистый фильтр;

пропускать пробу газа через перепускную систему не менее 5 мин;

клапан *6* установить в положение, обеспечивающее расход газа (14,0±0,5) л/мин;

открыть клапан *9* и установить клапан *4* в положение «проба», а клапан *8* установить в положение, обеспечивающее расход (14,0±0,5) л/мин;

установить клапан *4* в положение «перепуск» и закрыть клапан *9*;

в фильтродержателе заменить фильтр на чистый;

на установившемся режиме работы двигателя через перепускную систему пропускать газ в течение 1 мин при положениях клапанов: клапан *4* — «перепуск», клапан *9* — закрыт;

открыть клапан *9*, установить клапан *4* в положение «проба» и пропустить выбранный объем пробы газа через фильтр;

установить клапан *4* в положение «перепуск», а клапан *9* закрыть;

снять загрязненный фильтр для проведения измерений коэффициента отражения ϱ_S.

2.5.5. Объем пробы V, м³, выбирают таким образом, чтобы размер пробы S не выходил за пределы диапазона 12—21 кг/м².

Если среди проб, отобранных на данном режиме, есть пробы, размер которых не равен 16,2 кг/м², то необходимо, чтобы были пробы размером как больше, так и меньше 16,2 кг/м².

Размер пробы определяют по формуле

$$S=\frac{M_{\text{п}}}{F}, \qquad (2)$$

где $M_{\text{п}}$ — масса пробы, кг;

F — площадь рабочей поверхности фильтра, м².

Массу пробы вычисляют по формуле

$$M_{\text{п}}=0{,}348\frac{P_{\text{п}}\cdot V}{T_{\text{п}}}\cdot 10^{-2} \text{ или} \qquad (3)$$

$$M_{\text{п}}=0{,}341\frac{(P_{\text{п}})\cdot V}{T_{\text{п}}}\cdot 10^{3},$$

где $P_{\text{п}}$, $(P_{\text{п}})$ — давление газа в пробе перед счетчиком газа, Па, (кгс/см²);

$T_{\text{п}}$ — температура газа в пробе перед счетчиком газа, К.

2.6. Обработка результатов измерений

2.6.1. Для каждой пробы фотометром измеряют относительным методом коэффициент отражения от загрязненного фильтра ϱ_S.

В качестве подкладки в фотометре используют материал черного цвета с коэффициентом отражения не более 3%.

2.6.2. По измеренным значениям ϱ_S для каждого загрязненного фильтра вычисляют коэффициент потемнения ϱ_D фильтра по формуле

$$\varrho_D=100\left(1-\frac{\varrho_S}{\varrho_W}\right), \qquad (4)$$

где ϱ_W — коэффициент отражения от данного фильтра до пропускания через него пробы газа.

2.6.3. Используя линейную апроксимацию методом наименьших квадратов, для каждого режима работы двигателя строят график зависимости $\varrho_D=f(\lg S)$ и определяют значение ϱ_D при $S=$ $=16{,}2$ кг/м², которое и принимают за параметр выброса сажи $D_{\text{р}}$ на данном режиме работы двигателя. Если размеры всех проб, отобранных на данном режиме, равны 16,2 кг/м², то за $D_{\text{р}}$ принимают среднее арифметическое значение из всех ϱ_D.

2.6.4. Для всех исследованных режимов двигателя строят график зависимости $D_{\text{р}}=f(\bar{R})$,

где $\bar{R}$ — отношение силы тяги на данном режиме к силе тяги на взлетном режиме.

По данному графику для всего диапазона режимов (от малого газа до взлетного) определяют максимальное значение D_p, которое и принимают за параметр выброса сажи D_q для данного образца двигателя.

3. МЕТОДЫ ОПРЕДЕЛЕНИЯ ВЫБРОСОВ НЕСГОРЕВШИХ УГЛЕВОДОРОДОВ (C_xH_y), ОКИСИ УГЛЕРОДА (CO) И ОКИСЛОВ АЗОТА (NO_x) ДЛЯ ОТДЕЛЬНОГО ОБРАЗЦА ДВИГАТЕЛЯ

3.1. Определение выбросов C_xH_y, CO и NO_x

3.1.1. Определение выбросов C_xH_y, CO, NO_x основано на измерениях объемной доли рассматриваемых веществ C_j, а также объемной доли CO_2 (необходимой для расчетов) в пробе отработавших газов двигателя на различных режимах его работы, расчете соответствующих этим долям значений индексов выброса, приведении полученных значений индексов к стандартным атмосферным условиям и вычислении по приведенным значениям индексов на режимах, составляющих условный стандартный цикл взлетно-посадочных операций, суммарной массы C_xH_y, CO и NO_x, выбрасываемой данным двигателем за указанный цикл.

3.1.2. Система измерений включает пробоотборник, газоподводящую трубку, анализаторы, вакуумный насос, клапаны, баллоны с нулевыми и поверочными газами.

Принципиальная схема системы измерений показана на черт. 3.

3.2. Метод отбора проб

3.2.1. Пробоотборник должен соответствовать требованиям пп. 2.2.1—2.2.3.

3.2.2. Газоподводящую трубку выполняют обогреваемой с подогревом стенок до температуры не ниже 145°С. Длина газоподводящей трубки должна быть минимально возможной, а расход отбираемого газа выбирается таким, чтобы время пребывания газа в газоподводящей трубке во всех случаях было меньше 10 с. Остальные требования к газоподводящей трубке соответствуют п. 2.2.4.

3.3. Аппаратура

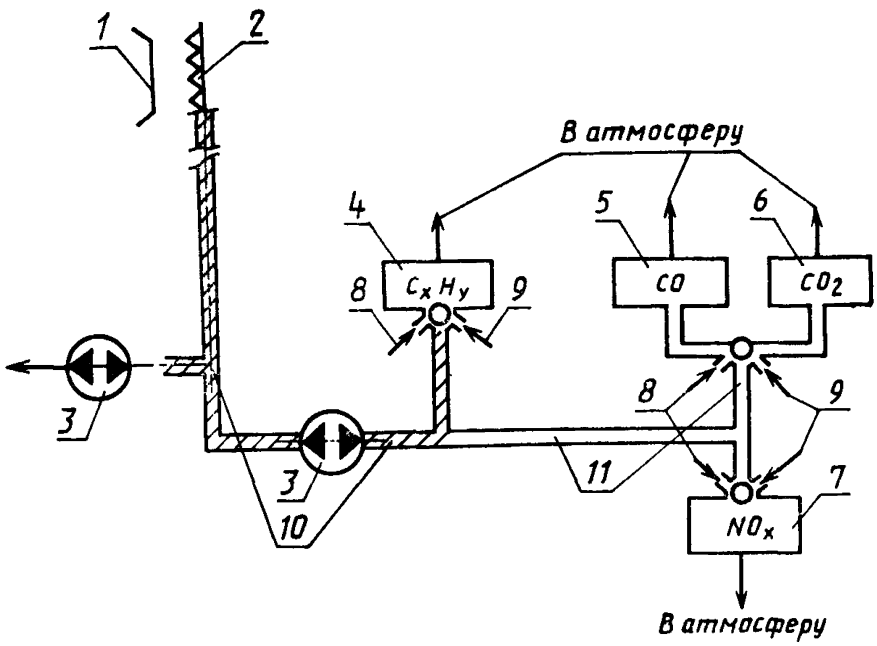
3.3.1. Для измерения C_xH_y следует применять анализаторы, принцип действия которых основан на пропускании пробы газа через водородно-воздушное пламя и измерении тока, возникающего вследствие ионизации содержащихся в пробе углеводородов и пропорционального расходу этих углеводородов. Для измерения CO и CO_2 следует применять анализаторы, в которых используют неодинаковость поглощения недисперсного инфракрасного излучения в камере с анализируемым газом и в параллельной камере с нулевым газом. Для измерения NO_x следует применять анализатор, в котором измеряют интенсивность хемилюминесцент-

ного излучения, возникающего при реакции окиси азота с добавленным в пробу газа озоном.

3.3.2. Основные характеристики перечисленных типов анализаторов должны соответствовать приведенным в табл. 3.

Метрологическое обеспечение эксплуатации анализаторов следует проводить в соответствии с ГОСТ 8.326—78.

Схема системы отбора и анализа проб газа



1—сопло двигателя; *2*—пробоотборник; *3*—насос; *4*—анализатор углеводородов (C_xH_y); *5*—анализатор окиси углерода (CO); *6*—анализатор двуокиси углерода (CO_2); *7*—анализатор окислов азота (NO_x); *8*—подвод нулевого газа; *9*—подвод поверочного газа; *10*—устройство регулирования температуры трубки до 175°С; *11*—устройство регулирования температуры трубки до 60°С

Черт. 3

Таблица 3

Наименование характеристики	Значение характеристики анализатора			
	C_xH_y	CO	CO_2	NO_x
Полный диапазон измерения концентраций (в соответствующих диапазонах показаний), объемные доли	От 0 до $5 \cdot 10^{-3}$	От 0 до $2{,}5 \cdot 10^{-3}$	От 0 до $5 \cdot 10^{-2}$	От 0 до $1 \cdot 10^{-3}$
Чувствительность*, % (объемные доли), не более	±0,5 ($\pm 5 \cdot 10^{-7}$)	±0,5 ($\pm 1 \cdot 10^{-6}$)	±0,5 ($\pm 1 \cdot 10^{-4}$)	±0,5 ($\pm 1 \cdot 10^{-6}$)

Продолжение табл. 3

Наименование характеристики	Значение характеристики анализатора			
	C_xH_y	CO	CO_2	NO_x
Относительная погрешность средств измерения, %	±1	±1	±1	±1
Изменение* выходного сигнала в течение 2 ч, % (объемные доли), не более	±1 ($\pm 5 \cdot 10^{-7}$)	±1 ($\pm 1 \cdot 10^{-6}$)	±1 ($\pm 1 \cdot 10^{-4}$)	±1 ($\pm 1 \cdot 10^{-6}$)
Пульсация* выходного сигнала на частотах не менее 0,5 Гц, % (объемные доли), не более	±1 ($\pm 5 \cdot 10^{-7}$)	±1 ($\pm 1 \cdot 10^{-6}$)	±1 ($\pm 1 \cdot 10^{-4}$)	±1 ($\pm 1 \cdot 10^{-6}$)
Продолжительность установления выходного сигнала, с, не более	10	10	10	10
Нелинейность* выходного сигнала, %, не более	±2 при превышении вводят градуировочные поправки	—	—	±2 при превышении вводят градуировочные поправки
Температура термостатируемых элементов, °С	От 155 до 165 включ.	Во влажной пробе газа, не менее 50**	Во влажной пробе газа, не менее 50**	Не ниже точки росы
Абсолютная погрешность поддержания температуры, °С, не более	±2	±2	±2	—
Эффективность преобразования NO_2 в NO, %, не менее	—	—	—	90
Изменение измеряемой концентрации в зависимости от содержания других веществ в пробе газа, % (объемные доли), не более	3 для смесей r_1 и r_2 по табл. 4 5 для смесей r_2 и r_3, r_2 и r_4, r_2 и r_5, по табл. 4	($2 \cdot 10^{-6}$) при изменении концентрации CO_2 и H_2O на 0,01*** ($1 \cdot 10^{-4}$) при изменении концентрации этилена на 0,01***	—	($5 \cdot 10^{-7}$) при изменении концентрации CO_2 на 0,01*** ($1 \cdot 10^{-6}$) при изменении концентрации H_2O на 0,01***

* Значение вычисляют от конечного значения шкалы используемого диапазона показаний.

** Допускается измерять CO и CO_2 в осушенной пробе с использованием соответствующих устройств для удаления воды и без термостатирования анализаторов. В этом случае вводятся поправочные коэффициенты по п. 3.7.2.

*** При более сильном влиянии концентрации CO_2 и H_2O необходимо вводить поправки по п. 3.7.2.

3.4. Подготовка к измерениям

3.4.1. Перед проведением серии испытаний необходимо провести проверку герметичности и чистоты системы измерений, градуировку и проверку анализаторов посредством поверочных газов, состав которых указан в табл. 4, а также проверку эффективности преобразования NO_2 в NO в анализаторе NO_x.

3.4.1.1. Для проверки системы измерений на герметичность необходимо выполнить следующие операции:

отсоединить пробоотборник от газоподводящей трубки и заглушить ее;

отсоединить анализаторы от газоподводящих трубок и заглушить эти трубки;

прогреть газоподводящие трубки до рабочей температуры (по черт. 3);

газоподводящие трубки заполнить нулевым азотом по табл. 4 до избыточного давления 50 кПа (0,51 кгс/см^2);

закрыть подачу азота и зарегистрировать изменение давления азота в газоподводящих трубках (допускается такое изменение давления, которое соответствует утечке азота не более 0,1 л/мин);

восстановить соединения между анализаторами и газоподводящими трубками.

3.4.1.2. Для проведения градуировки анализаторов необходимо выполнить следующие операции:

ввести поверочный газ для регулировки нулевого показания и установить нулевое показание анализатора;

для каждого используемого в работе диапазона показаний ввести поверочный газ с объемной долей измеряемого компонента, составляющей (90±5) % конечного значения шкалы;

Таблица 4

Состав поверочного газа для регулировки нулевого показания, объемные доли	Состав поверочного газа для проверки ненулевых показаний, объемные доли	Предельно допустимая погрешность аттестаций основного компонента поверочного газа в 95%-ном доверительном интервале вероятности	
		Относительная, %	Абсолютная, объемные доли
Для анализатора C_xH_y			
Смесь*: (0,21±0,01) O_2, остальное N_2 (нулевой воздух)	r_1 — смесь C_3H_8 в количестве, эквивалентном $(5\cdot10^{-4}\pm5\cdot10^{-5})$ CH_4, с (0,10±0,01) O_2 и остальное N_2	±1	—
	r_2 — смесь C_3H_8 в количестве, эквивалентном $(5\cdot10^{-4}\pm5\cdot10^{-5})$ CH_4, с нулевым воздухом	±1	—

Продолжение табл. 4

Состав поверочного газа для регулировки нулевого показания, объемные доли	Состав поверочного газа для проверки ненулевых показаний, объемные доли	Предельно допустимая погрешность аттестаций основного компонента поверочного газа в 95%-ном доверительном интервале вероятности	
		Относительная, %	Абсолютная, объемные доли
Смесь*: $(0{,}21\pm0{,}01)O_2$, остальное N_2 (нулевой воздух)	r_3 — смесь C_3H_6 в количестве, эквивалентном $(5\cdot10^{-4}\pm5\cdot10^{-5})$ CH_4, с нулевым воздухом	±1	—
	r_4 — смесь C_7H_8 в количестве, эквивалентном $(5\cdot10^{-4}\pm5\cdot10^{-5})$ CH_4, с нулевым воздухом	±1	—
	r_5 — смесь C_6H_{14} в количестве, эквивалентном $(5\cdot10^{-4}\pm5\cdot10^{-5})$ CH_4, с нулевым воздухом	±1	—
	Смесь C_3H_8 в количестве, соответственно, (30±5), (60±5) и (90±5) % конечного значения шкалы, но не менее чем $8{,}3\cdot10^{-6}$, с нулевым воздухом	±2	—
	Смесь C_3H_8 в количестве, соответственно, (30±5), (60±5) и (90±5) % конечного значения шкалы, но не более $8{,}3\cdot10^{-6}$, с нулевым воздухом	—	$\pm5\cdot10^{-7}$
	Для анализатора CO**		
N_2 (нулевой азот)	Смесь CO в количестве, соответственно, (30±5), (60±5) и (90±5) % конечного значения шкалы, но не менее $1\cdot10^{-4}$, с нулевым азотом	±2	—
	Смесь CO в количестве, соответственно, (30±5), (60±5) и (90±5) % конечного значения шкалы, но не более $1\cdot10^{-4}$, с нулевым азотом	—	$\pm2\cdot10^{-6}$
	Для анализатора CO_2**		
N_2 (нулевой азот)	Смесь CO_2 в количестве, соответственно, (30±5), (60±5) и (90±5) % конечного значения шкалы, но не менее $5\cdot10^{-3}$, с нулевым азотом	±2	—
	Смесь CO_2 в количестве, соответственно, (30±5), (60±5) и (90±5) % конечного значения шкалы, но не более $5\cdot10^{-3}$, с нулевым азотом	—	$\pm1\cdot10^{-4}$

Продолжение табл. 4

Состав поверочного газа для регулировки нулевого показания, объемные доли	Состав поверочного газа для проверки ненулевых показаний, объемные доли	Предельно допустимая погрешность аттестаций основного компонента поверочного газа в 95%-ном доверительном интервале вероятности	
		Относительная, %	Абсолютная, объемные доли
Для анализатора NO			
N_2 (нулевой азот)	Смесь NO в количестве, соответственно, (30±5), (60±5) и (90±5) % конечного значения шкалы, но не менее $5 \cdot 10^{-5}$, с нулевым азотом	±2	—
	Смесь NO в количестве, соответственно, (30±5), (60±5) и (90±5) % конечного значения шкалы, но не более $5 \cdot 10^{-5}$, с нулевым азотом	—	$\pm 1 \cdot 10^{-6}$

* Доля примесей в поверочном газе для регулировки нулевого показания не должна быть более $1 \cdot 10^{-6}$ углеводородов (в пересчете на метан), $1 \cdot 10^{-6}$ CO, $1 \cdot 10^{-4}$ CO_2 и $1 \cdot 10^{-6}$ NO_x.

** Поверочные газы для анализаторов CO и CO_2 могут быть приготовлены в виде трехкомпонентных смесей, содержащих необходимые доли CO и CO_2 в N_2.

изменением коэффициента усиления установить показания прибора, соответствующие значению объемной доли измеряемого компонента в аттестованном поверочном газе;

для каждого используемого в работе диапазона показаний ввести поверочные газы с объемными долями измеряемого компонента, составляющими (30±5) и (60±5) % конечного значения шкалы, и записать соответствующие показания;

провести прямую линию методом наименьших квадратов через точки, которые соответствуют значениям (30±5), (60±5) и (90±5) %.

Для анализаторов CO и CO_2 без линеаризации выхода проводят кривую методом наименьших квадратов по соответствующей математической формуле с использованием, при необходимости, дополнительных градуировочных точек. При отклонении какой-либо точки от прямой или кривой более чем на ±2% конечного значения шкалы диапазона показаний или на $\pm 1 \cdot 10^{-6}$ объемную долю для анализаторов CO, C_xH_y, NO_x и на $\pm 1 \cdot 10^{-4}$ объемную долю для анализатора CO_2, если эти значения больше ±2%, следует подготовить градуировочную кривую.

3.4.1.3. Для анализатора C_xH_y необходимо выполнить проверку влияния на его показания различного содержания кислорода в пробе, для чего:

последовательно подать в анализатор поверочные смеси r_1 и r_2, указанные в табл. 4, записать его показания после подачи каждой смеси;

определить значение разности $N_1 - N_2$, где N_1 и N_2 — показания для r_1 и r_2, приведенные к показаниям, соответствующим объемной доле $5 \cdot 10^{-4}$ CH_4.

Относительное значение разности показаний анализатора $\frac{N_1 - N_2}{N_1}$ не должно по абсолютной величине превышать 0,03.

3.4.1.4. Для анализатора C_xH_y следует выполнить проверку влияния на его показания класса углеводородов в пробе, для чего:

последовательно подать в анализатор поверочные смеси r_2—r_5, указанные в табл. 4, и записать его показания после подачи каждой смеси;

определить значения разностей показаний анализатора $N_2 - N_3$, $N_2 - N_4$, $N_2 - N_5$ (N_2, N_3, N_4, N_5 — показания для смесей $r_2 - r_5$, приведенные к показаниям, соответствующим объемной доле $5 \cdot 10^{-4}$ CH_4).

Относительные значения разностей показаний анализатора $\frac{N_2 - N_3}{N_2}$, $\frac{N_2 - N_4}{N_2}$, $\frac{N_2 - N_5}{N_2}$, не должны по абсолютной величине превышать 0,05.

3.4.1.5. Для проверки системы измерений на чистоту следует выполнять следующие операции:

снять заглушку с газоподводящей трубки (в месте соединения с пробоотборником) и соединить эту трубку с трубкой для подачи нулевого воздуха;

включить подачу нулевого воздуха в газоподводящую трубку при расходе его, обеспечивающем нормальную работу анализатора;

записать показания анализатора C_xH_y.

Система считается чистой, если показания анализатора C_xH_y не превышают значения, соответствующего $3 \cdot 10^{-6}$ CH_4.

Для исключения значительного загрязнения газоподводящей трубки рекомендуется осуществлять обратную продувку ее воздухом во время испытаний двигателя, пока пробоотборник находится в струе отработавших газов, а характеристики двигателя по выбросам загрязняющих веществ не определяются.

3.4.2. Перед проведением измерений необходимо:

прогреть газоподводящую трубку до рабочей температуры, выбираемой в диапазоне 145—175°С. В ходе измерения выбран-

ная рабочая температура должна поддерживаться с абсолютной погрешностью ±10°С, при этом минимальное и максимальное значения не должны выходить за пределы указанного диапазона;

прогреть анализаторы до рабочей температуры (по табл. 3);

ввести поверочный газ для регулировки нулевого показания и установить нулевое показание анализатора;

для каждого используемого в работе диапазона показаний ввести поверочный газ с объемной долей измеряемого компонента, составляющей (90±5) % конечного значения шкалы;

изменением коэффициента усиления установить показания прибора, соответствующие значению объемной доли измеряемого компонента в аттестованном поверочном газе.

3.5. Проведение измерений

3.5.1. Измерения проводят на установившихся режимах работы двигателя. Выбор режимов в диапазоне от малого газа (земного) до взлетного должен обеспечивать надежное определение приведенных к стандартным атмосферным условиям значений индексов выброса (в соответствии с п. 3.7.4) на каждом из четырех режимов, составляющих условный цикл взлетно-посадочных операций и приведенных в табл. 6. В зоне режимов, близких к малому газу, измерения следует проводить не менее чем на трех режимах.

3.5.2. После начала отбора пробы и подачи ее в анализаторы необходимо дождаться, пока установятся показания приборов, а затем зарегистрировать эти показания.

3.5.3. В процессе измерений, не реже одного раза в 1 ч, а также в конце измерений следует проводить проверку нулевых и градуировочных точек. При смещении какой-либо точки от градуировочной прямой (кривой) более чем на ±2% конечного значения шкалы используемого диапазона показаний прибора его настраивают вновь в соответствии с требованиями п. 3.4.2, а измерения повторяют.

3.5.4. Одновременно с измерением объемных долей загрязняющих веществ на каждом режиме испытаний регистрируют параметры, приведенные в табл. 5.

Таблица 5

Наименование параметра	Метод определения	Предельно допустимая погрешность измерения
Сила тяги двигателя R, кН (тс)	Прямое измерение	±0,5% измеряемого значения
Массовый расход топлива $G_т$, кг/с	То же	±0,5% измеряемого значения

Продолжение табл. 5

Наименование параметра	Метод определения	Предельно допустимая погрешность измерения
Частота вращения ротора двигателя, $с^{-1}$	Прямое измерение	±0,2% верхнего предела измерения
Массовый расход воздуха через газогенератор $G_в$, кг/с	Расчет по характеристикам двигателя	±0,7% расчетного значения
Температура воздуха на входе в двигатель T, К	Прямое измерение температуры торможения в точке на расстоянии от входного сечения воздухозаборника не более одного его диаметра	±0,5% измеряемого значения
Температура воздуха на входе в камеру сгорания $T_к$, К	Прямое измерение или расчет по характеристикам двигателя	—
Давление на входе в камеру сгорания $P_к$, Па ($кгс/см^2$)	Прямое измерение или расчет по характеристикам двигателя	—
Давление воздуха на входе в двигатель	Прямое измерение	±50 Па (±5 мм вод. ст.)
Относительная влажность окружающего воздуха, $\varphi_в$, %	Прямое измерение на расстоянии не более 15 м от входного сечения воздухозаборника	±5% измеряемого значения

3.6. Проверка представительности пробы отработавших газов

3.6.1. По результатам измерения объемных долей C_xH_y, CO и CO_2 проверяют представительность отобранной пробы газа. Для этого значение отношения массы воздуха $M_в$ к массе топлива $M_т$ в пробе, вычисленное по формуле (5), сопоставляют с значением отношения расхода воздуха к расходу топлива $\frac{G_в}{G_т}$ на данном режиме работы двигателя

$$\frac{M_в}{M_т} = \left(\frac{l_0}{m}\right)\frac{28{,}966}{12{,}011+1{,}008\left(\frac{n}{m}\right)}, \qquad (5)$$

$$\frac{l_0}{m} = \frac{2z-\frac{n}{m}}{4(1+h_в-0{,}00015z)}, \qquad (6)$$

$$z = \frac{2 - C_{CO} + C_{NO_2}}{C_{CO_2} + C_{CO} + C_{C_xH_y}}, \quad (7)$$

где n и m — числа атомов Н и С в характеристической молекуле углеводородного топлива, определяют по данным анализа топлива; для топлив марок ТС-1, РТ и Т-8 принимают $\frac{n}{m} = 1{,}95$ и $m = 12{,}52$;

$h_в$ — объемное влагосодержание воздуха, определяют по измеренному значению $\varphi_в$.

3.6.2. Пробу считают представительной, если для режимов, близких к малому газу, значения отношений $M_в/M_т$ и $G_в/G_т$ отличаются не более чем на 15%, а для остальных режимов — не более чем на 10%.

Если отличия в значениях отношений $M_в/M_т$ и $G_в/G_т$ превышают указанные значения, необходимо проверить:

правильность настройки анализаторов по п. 3.4.1.2;

температурный режим системы подачи проб по п. 3.4.2;

чистоту и герметичность системы измерений по п. 3.4.1.1 и 3.4.1.5.

Если после устранения выявленных в результате проверки недостатков не удалось получить представительную пробу, необходимо изменить положение пробоотборника относительно выходного сечения сопла двигателя, если и это не приведет к получению представительной пробы, то необходимо менять конструкцию пробоотборника.

3.7. Расчет индексов выброса загрязняющих веществ

3.7.1. Индекс выброса загрязняющего вещества для влажной пробы отработавших газов двигателя вычисляют по формуле

$$I_j = \left(\frac{C_j}{C_{CO_2} + C_{CO} + C_{C_xH_y}}\right) \cdot \left(\frac{10^3 \mu_j}{12{,}011 + \left(\frac{n}{m}\right) \cdot 1{,}008}\right) \cdot \left(1 + \frac{0{,}0003\, l_0}{m}\right), \quad (8)$$

где C_j — объемная доля загрязняющего вещества j во влажной пробе, при этом $C_{NO_x} = C_{NO} + C_{NO_2}$;

$$C_{NO_2} = \frac{C_{NO_x}}{\eta} - C_{NO};$$

η — коэффициент преобразования NO_2 в NO в анализаторе NO_x;

μ_j — молекулярная масса загрязняющего вещества j ($\mu_{C_xH_y}$

условно принимают равной μ_{CH_4}; μ_{NO_x} условно принимают равной μ_{NO_2});

$\frac{l_0}{m}$ — определяют по формулам (5) и (6).

3.7.2. При необходимости внесения поправочных коэффициентов, учитывающих влияние CO_2 и H_2O на показания анализаторов CO и NO_x, характеристики которых установлены в табл. 3, эти поправки вычисляют по формулам:

при определении C_{CO} во влажной пробе:

$$C_{CO}=C_{CO}^{изм}+\alpha_{CO}C_{CO_2}+\beta_{CO}C_{H_2O}; \qquad (9)$$

при определении C_{CO}^{c} в сухой пробе:

$$C_{CO}^{c}=C_{CO}^{изм.с}+\alpha_{CO}C_{CO_2}^{c}+\beta_{CO}\frac{h_п}{1+h_п}; \qquad (10)$$

при определении C_{NO}:

$$C_{NO}=C_{NO}^{изм}(1+\alpha_{NO_x}C_{CO_2}+\beta_{NO_x}C_{H_2O}); \qquad (11)$$

$$\eta C_{NO_2}=(C_{NO_x}^{п}-C_{NO})\cdot(1+\alpha_{NO_x}C_{CO_2}+\beta_{NO_x}C_{H_2O}); \qquad (12)$$

$$C_{H_2O}=\frac{\left(\frac{n}{2m}+h_в\frac{l_0}{m}\right)(C_{CO_2}+C_{CO}+C_{C_xH_y})}{1+0{,}0003\frac{l_0}{m}}-2C_{C_xH_y}; \qquad (13)$$

где $h_п$ — объемное влагосодержание пробы газа;

α_{CO}, α_{NO_x} — коэффициенты влияния CO_2 на C_{CO} и C_{NO_x}, соответственно, приведены в технических характеристиках анализаторов;

β_{CO}, β_{NO_x} — коэффициенты влияния H_2O на C_{CO} и C_{NO_x}, соответственно, приведены в технических характеристиках анализаторов;

$\frac{l_0}{m}$ — определяют по формулам (5) и (6).

3.7.2.1 Так как C_{H_2O} в пробе не измеряют и она зависит от C_j, при определении которой в свою очередь могут потребоваться поправки на влажность пробы по п. 3.7.2, то для получения достаточной точности определения C_{H_2O} следует использовать метод итерации с последовательным пересчетом по формуле (13) до получения устойчивого значения, подставляя в формулу C_{CO_2} и C_{CO} значения, полученные при предыдущей итерации.

3.7.3. *Внесение поправок на влажность пробы*

При измерении C_{CO_2} и C_{CO} в сухой или частично осушенной пробе для приведения результатов к влажной пробе используют формулу

$$C_{CO(CO_2)}=KC^{c}_{CO(CO_2)}, \qquad (14)$$

где $C^{c}_{CO(CO_2)}$ — объемная доля CO и CO_2 в сухой пробе отработавших газов, которую получают после прохождения влажной пробы через осушитель или холодильник;

K — поправочный коэффициент на влажность пробы, который определяют по формуле

$$K=\frac{\left[4+0{,}0003\frac{n}{m}+\left(0{,}0003\frac{n}{m}-2h_в\right)(C_{NO_x}-2C_{C_xH_y})+(2+h_в)\left(4-\frac{n}{m}\right)C_{C_xH_y}\right](1+h_п),}{\left(2+h_в\right)\left[2+\frac{n}{m}\left(1+h_п\right)\left(C^{c}_{CO_2}+C^{c}_{CO}\right)\right]-0{,}0003\frac{n}{m}-2h_в\left[1-\left(1+h_п\right)C^{c}_{CO}\right]} \qquad (15)$$

где $h_п$ — объемное влагосодержание пробы отработавших газов после осушителя или холодильника.

Вывод формул для расчета объемных долей загрязняющих веществ и индексов выброса приведен в справочном приложении 2.

Допускается рассчитывать объемные доли загрязняющих веществ на ЭВМ, используя методы решения системы уравнений, приведенной в справочном приложении 2.

3.7.4. *Приведение индексов выброса к стандартным атмосферным условиям*

3.7.4.1. За стандартные атмосферные условия принята Международная стандартная атмосфера по ГОСТ 4401—82, за исключением влажности.

Стандартное влагосодержание установлено равным 0,00629 кг воды на 1 кг сухого воздуха.

3.7.4.2. Приведение индексов выброса C_xH_y и CO, $I_{C_xH_y}$ и I_{CO}, проводится графическим способом при помощи параметра форсирования камеры сгорания

$$\Omega=\frac{G_в}{P_к^{1,8}\exp\left(T_к/300\right)V_к}, \qquad (16)$$

где $V_к$ — объем жаровой трубы камеры сгорания, м³.

Для этого строят графики в следующей последовательности:

$$I_{C_xH_y}=f(\Omega) \text{ и } I_{CO}=f(\Omega);$$

$$G_в^{пр}=f(R^{пр}),\ P_к^{пр}=f(R^{пр}) \text{ и } T_к^{пр}=f(R^{пр}),$$

$$\Omega^{пр}=f(R^{пр}),$$

где $G_в^{пр}$, $P_к^{пр}$, $T_к^{пр}$ и $R^{пр}$ — расход, давление, температура воздуха перед камерой сгорания и сила тяги двигателя, приведенные к стандартным атмосферным условиям;

далее по графику $\Omega^{пр}=f(R^{пр})$ определяют значения $\Omega_i^{пр}$, соответствующие значениям относительной силы тяги $\bar{R}_i$ из табл. 6;

а затем по графикам $I_{C_xH_y}=f(\Omega)$ и $I_{CO}=f(\Omega)$ при значениях Ω_i, равных найденным выше значениям $\Omega_i^{пр}$, определяют значения $I_{C_xH_yi}^{пр}$ и $I_{CO_i}^{пр}$.

3.7.4.3. Приведение индекса выброса NO_x, I_{NO_x} проводят по формуле

$$I_{NO_x}^{пр}=I_{NO_x}\left(\frac{P_к^{пр}}{P_к}\right)^{0,5}\exp\left(\frac{19}{0,622h_в-0,00629}\right)f(T_к^{пр}), \qquad (17)$$

причем приведение по температуре выполняется графическим способом.

Для этого строят график $I'_{NO_xпр}=f(T_к)$,

где $$I'_{NO_xпр}=I_{NO_x}\left(\frac{P_к^{пр}}{P_к}\right)^{0,5}\exp\left(\frac{19}{0,622h_в-0,00629}\right),$$

далее по графику $T_к^{пр}=f(R^{пр})$ определяют значения $T_{кi}^{пр}$, соответствующие значениям относительной силы тяги $\bar{R}_i$ из табл. 6, и при значениях $T_{кi}$, равных найденным таким образом значениям $T_{кi}^{пр}$, определяют значения $I_{NO_xi}^{пр}$.

3.8. Расчет суммарной массы выбросов

3.8.1. По результатам испытаний двигателя строят график $G_т^{пр}=f(R^{пр})$ и определяют значения $G_{тi}^{пр}$, соответствующие значениям относительной силы тяги $\bar{R}_i$ из табл. 6.

3.8.2. Для каждого загрязняющего вещества j суммарную массу выброса M_j вычисляют по формуле

$$M_j=60\sum_{i=1}^{4}I_{ji}^{пр}\cdot G_{т.i}^{пр}\cdot\tau_i, \qquad (18)$$

где τ_i — по табл. 6.

Таблица 6

Наименование режима условного цикла взлетно-посадочных операций	Относительная сила тяги, $\bar{R}_i$% от $R_{взл}$	Продолжительность τ_i, мин
Взлет	100	0,7
Набор высоты	85	2,2
Заход на посадку	30	4,0
Малый газ	7	26,0

4. Метод определения параметра выброса сажи и удельных выбросов C_xH_y, CO и NO_x для двигателей данного типа.

4.1. Соответствие двигателей данного типа нормам выбросов загрязняющих веществ устанавливают для вновь создаваемых двигателей на этапе государственных испытаний. Для типов двигателей, уже находящихся в эксплуатации, проводятся дополнительные испытания с целью установления соответствия нормам выбросов загрязняющих веществ.

Испытания проводят на стендах предприятия-разработчика.

4.2. Для испытаний выбирают любое число образцов двигателей данного типа, но общее число испытаний должно быть не менее 3. Если на испытания представлен один образец двигателя данного типа, то его необходимо испытать не менее 3 раз. Выбранные для испытаний двигатели должны соответствовать серийному образцу и иметь основные характеристики, полностью соответствующие техническим условиям на двигатель данного типа.

4.3. Испытания следует проводить на топливе или топливах из числа используемых в эксплуатации двигателей данного типа, для которых можно ожидать наибольшего уровня выбросов сажи и других загрязняющих веществ. Если двигатели данного типа эксплуатируют или будут эксплуатировать на международных авиалиниях, то характеристики топлива, выбираемого для проведения испытаний, должны соответствовать приведенным в табл. 7.

Таблица 7

Наименование показателя	Норма	Метод испытания
Плотность при 15°С, г/см^3	0,78—0,82	По ГОСТ 3900—85
Фракционный состав		
а) 10% по объему отгоняется при температуре, °С	165—201	По ГОСТ 2177—82
б) температура конца кипения, °С	272—283	—

Продолжение табл. 7

Наименование показателя	Норма	Метод испытания
Низшая удельная теплота сгорания, кДж/кг	42860—43500	По ГОСТ 11065—75
Объемная доля ароматических углеводородов, %	15—20	По ГОСТ 6994—74
Объемная доля нафталиновых углеводородов, %	1,0—2,0	По ГОСТ 17749—72
Массовая доля водорода, %	13,6—14,0	—
Массовая доля серы, %, не более	0,3	По ГОСТ 19121—73
Кинематическая вязкость при минус 20°С, м²/с (сСт)	$6 \cdot 10^{-6}$—$6{,}5 \cdot 10^{-6}$ (6,0—6,5)	По ГОСТ 33—82
Высота некоптящего пламени, мм	20—28	По ГОСТ 4338—74

Допускается использовать в испытаниях топлива, часть характеристик которых отличается от приведенных в табл. 7, если в результате испытаний вносятся соответствующие поправки по методике, согласованной с эксплуатирующими организациями.

4.4. Для каждого испытанного образца двигателя вычисляют среднее арифметическое значение $\bar{M}_{jq}$ по всем проведенным испытаниям данного образца.

4.5. Параметр выброса сажи D и удельную массу выбросов ω_j вычисляют по формулам:

$$D = \frac{\sum_1^Q D_q}{Q \cdot K_D^Q} \quad (19), \qquad \omega_j = \frac{\sum_1^Q M_{jq}}{Q K_\omega^Q R_{взл}} \quad (20),$$

где $R_{взл}$ — расчетная взлетная сила тяги для данного типа двигателей, кН;

D_q — максимальное значение параметра дымления для образца q, определенное по п. 2.6;

Q — число испытанных образцов двигателей;

K_D^Q, K_ω^Q — поправочные статистические коэффициенты по табл. 8 (значение этих коэффициентов зависит от числа испытанных образцов двигателей и учитывает разброс характеристик выбросов от образца к образцу, т. е. отклонения в серийном производстве в пределах допусков, изменение этих характеристик в эксплуатации по мере выработки ресурса, а также после ремонта двигателя).

4.6. Тип двигателя соответствует требованиям настоящего стандарта, если полученные параметр выброса сажи D и удельные массы выбросов загрязняющих веществ $\omega_{C_xH_y}$, ω_{CO} и ω_{NO_x} не превышают значений по п. 1.1.

4.7. Если соответствие требованиям настоящего стандарта не было достигнуто, разрешается провести повторные испытания тех же образцов двигателей или дополнительного числа образцов. При этом значения D и ω определяют по всем проведенным испытаниям всех образцов двигателей данного типа.

Двигатели данного типа соответствуют требованиям настоящего стандарта, если полученные таким образом новые значения D и ω_j не превышают значений, указанных в п. 1.1.

Таблица 8

Число испытаний двигателей Q	K_D^Q	K_ω^Q		
		NO_x	CO	C_xH_y
1	0,7769	0,8627	0,8147	0,6493
2	0,8527	0,9094	0,8777	0,7685
3	0,9091	0,9441	0,9246	0,8572
4	0,9213	0,9516	0,9347	0,8764
5	0,9296	0,9567	0,9416	0,8894
6	0,9358	0,9605	0,9467	0,8990
7	0,9405	0,9634	0,9506	0,9065
8	0,9444	0,9658	0,9538	0,9126
9	0,9476	0,9677	0,9565	0,9176
10	0,9502	0,9694	0,9587	0,9218
Более 10	$1-\frac{0,15736}{\sqrt{Q}}$	$1-\frac{0,09678}{\sqrt{Q}}$	$1-\frac{0,13059}{\sqrt{Q}}$	$1-\frac{0,24724}{\sqrt{Q}}$

4.8. Если и после проведения повторных испытаний соответствие требованиям настоящего стандарта не было достигнуто, разрешается из числа испытанных образцов двигателей данного типа выбрать один или более образцов для доработки.

В этом случае определяют поправочные коэффициенты доработки g_D и $g_{\omega j}$, соответственно равные отношению значений D′ и ω'_j для выбранных образцов двигателей до их доработки и значений D″ и ω''_j для этих же образцов двигателей после их доработки

$$g_D=\frac{D'}{D''}; \quad (21) \qquad g_{\omega j}=\frac{\omega'_j}{\omega''_j} \quad (22)$$

Если определенные ранее значения D' и ω'_j для двигателя данного типа, деленные на соответствующие поправочные коэффициенты доработки g_D и g_{ω_j}, не превышают значений, установленных п. 1.1, то двигатель данного типа с доработкой соответствует требованиям настоящего стандарта.

4.9. При модифицировании двигателя, для которого ранее было установлено соответствие требованиям настоящего стандарта, разрешается не проводить дополнительных испытаний и распространить соответствие на модифицированный тип двигателя, если при доработке конструкция камеры сгорания полностью сохранилась и не изменились режимы работы двигателя (по давлению, температуре и по расходам воздуха и топлива) в диапазоне от земного малого газа до взлетного режима или же указанный диапазон режимов для модифицированного двигателя совпадает с частью диапазона для исходного двигателя.

4.10. Испытания, подтверждающие для двигателей данного типа, отсутствие выброса в атмосферу (и слива на стоянку самолета) топлива из отстойников, дренажных и других полостей и емкостей, допускается проводить на одном образце двигателя и (или) самолета.

ПРИЛОЖЕНИЕ 1
Справочное

ПОЯСНЕНИЯ ТЕРМИНОВ, ПРИМЕНЯЕМЫХ В НАСТОЯЩЕМ СТАНДАРТЕ

Термин	Пояснение
1. Диапазон измерений	Определение по ГОСТ 16263—70
2. Диапазон показаний	Определение по ГОСТ 16263—70
3. Продолжительность установления выходного сигнала анализатора	Интервал времени, отсчитываемый от момента скачкообразного изменения на входе анализатора содержания компонента в газовой смеси, до момента соответствующего нарастанию выходного сигнала до уровня 0,9
4. Несгоревшие углеводороды (C_xH_y)	Смесь содержащихся в пробе газа углеводородных соединений всех классов и молекулярных весов. Примечание. При измерении и расчетах условно предполагается, что они находятся в пробе в виде метана
5. Окислы азота (NO_x)	Смесь окиси и двуокиси азота, содержащихся в пробе газа. Примечание. В расчетах условно предполагается, что окись азота находится в виде двуокиси азота
6. Поверочный газ	Газовая смесь, состав которой аттестуется с нормируемыми характеристиками и предназначается для градуировки, регулировки, настройки и периодической поверки анализатора
7. Погрешность измерения	Определение по ГОСТ 16263—70
8. Условный цикл взлетно-посадочных операций	Номенклатура эксплуатационных режимов и продолжительность работы на этих режимах, которые основаны на статистических данных об операциях магистральных пассажирских самолетов в наиболее загруженных аэропортах при наиболее неблагоприятных условиях. Примечание. Вводится только в целях расчета суммарной массы выбросов в зоне аэропорта
9. Чувствительность измерительного прибора	Определение по ГОСТ 16263—70

ПРИЛОЖЕНИЕ 2
Справочное

ВЫВОД ФОРМУЛ ДЛЯ РАСЧЕТА $\frac{M_в}{M_т}$ И I_j

1. Условные обозначения

$\frac{M_в}{M_т}$ — отношение массы воздуха к массе топлива в пробе;

I_j — индекс выброса загрязняющего вещества j (отношение массового расхода образующего компонента в отработавших газах, г/с, к массовому расходу топлива, кг/с);

K — поправочный коэффициент на влажность пробы;

α_{CO}, α_{NO_x} — коэффициенты влияния CO_2 на C_{CO} и C_{NO_x}, соответственно приведены в технических характеристиках анализаторов;

β_{CO}, β_{NO_x} — коэффициенты влияния H_2O на C_{CO} и C_{NO_x}, соответственно, приведены в технических характеристиках анализаторов;

μ_j — молекулярная масса загрязняющего вещества;

l_0 — число молей воздуха, приходящееся на моль топлива в начальной смеси воздуха с топливом;

l_1 — число молей CO_2 в пробе отработавших газов, приходящееся на моль топлива;

l_2 — число молей N_2 в пробе отработавших газов, приходящееся на моль топлива;

l_3 — число молей O_2 в пробе отработавших газов, приходящееся на моль топлива;

l_4 — число молей H_2O в пробе отработавших газов, приходящееся на моль топлива;

l_5 — число молей CO в пробе отработавших газов, приходящееся на моль топлива;

l_6 — число молей C_xH_y в пробе отработавших газов, приходящееся на моль топлива;

l_7 — число молей NO_2 в пробе отработавших газов, приходящееся на моль топлива;

l_8 — число молей NO в пробе отработавших газов, приходящееся на моль топлива;

q — объемная доля O_2 в сухом воздухе, равная 0,2095 при нормальных условиях;

s — объемная доля (N_2 + редкие газы) в сухом воздухе, равная 0,7902 при нормальных условиях;

t — объемная доля CO_2 в сухом воздухе, равная 0,0003 при нормальных условиях;

C_j — объемная доля загрязняющего вещества j во влажной пробе отработавших газов;

C_{NO_x} — объемная суммарная доля NO и NO_2 во влажной пробе отработавших газов;

$C^п_{NO_x}$ — объемная доля NO во влажной пробе отработавших газов после преобразования NO_2 в NO в анализаторе NO_x;

$$C_{NC_2} = \frac{C^п_{NO_x} - C_{NO}}{\eta},$$

η — коэффициент преобразования NO_2 в NO в анализаторе NO_x;

C^c_j — объемная доля компонента j в пробе отработавших газов после ее прохождения через осушитель или холодильник;

$C_j^{изм.}$ — измеренная объемная доля загрязняющего вещества j до введения поправки на влияние других компонентов;

h — объемное влагосодержание окружающего воздуха;

$h_п$ — объемное влагосодержание пробы отработавших газов после ее прохождения через осушитель или холодильник;

m — число атомов С в молекуле топлива;

n — число атомов Н в молекуле топлива;

х — число атомов С в молекуле углеводорода в пробе отработавших газов;

у — число атомов Н в молекуле углеводорода в пробе отработавших газов.

2. Основные положения для расчета параметров $\frac{M_в}{M_т}$ и I_j.

2.1. Предполагается, что баланс между первоначальным состоянием топливо-воздушной смеси и результирующим состоянием отработавших газов, отбираемых для анализа, может быть выражен уравнением

$$C_mH_n+l_0(q\cdot O_2+s\cdot N_2+t\cdot CO_2+h_в\cdot H_2O)=l_1\cdot CO_2+l_2\cdot N_2+l_3O_2+l_4\cdot H_2O+$$
$$+l_5\cdot CO+l_6\cdot C_xH_y+l_7\cdot NO_2+l_8\cdot NO, \qquad (1)$$

при помощи которого требуемые параметры могут быть представлены в виде:

$$I_{CO}=l_5\left(\frac{10^3\mu_{CO}}{m\mu_C+n\mu_H}\right), \qquad (2)$$

$$I_{C_xH_y}=xl_6\left(\frac{10^3\mu_{CH_4}}{m\mu_C+n\mu_H}\right) \qquad (3)$$

При этом $I_{C_xH_y}$ выражен в пересчете на эквивалентное количество CH_4;

$$I_{NO_x}=(l_7+l_8)\cdot\left(\frac{10^3\mu_{NO_2}}{m\mu_C+n\mu_H}\right). \qquad (4)$$

При этом I_{NO_x} выражен в пересчете на эквивалентное количество NO_2;

$$\frac{M_в}{M_т}=l_0\left(\frac{M_в}{m\mu_C+n\mu_H}\right). \qquad (5)$$

2.2. Значения m, n, характеризующие молекулу углеводородного топлива, определяют по данным анализа топлива, а для топлив марок РТ, Т2, Т8, ТС-1 принимают $\frac{m}{n}=1{,}95$, $n=12{,}52$.

2.3. Молярные доли составляющих (q, s, t) для сухого воздуха обычно берут равными значениям при нормальных условиях.

2.4. Объемное влагосодержание окружающего воздуха измеряют при каждом испытании.

2.5. В качестве характерной молекулы углеводородов (C_xH_y) в отработавших газах принимают молекулу CH_4, если нет других доказательств.

2.6. Для определения остальных неизвестных величин решается следующая система линейных уравнений, из которых уравнения с (1)—(4) выводятся из фундаментальных законов сохранения числа атомов, а уравнения (10)—(14) представляют собой соотношения между объемными долями газообразных компонентов.

$$m+tl_0=l_1+l_5+xl_6 \quad (6)$$

$$n+2h_в l_0=2l_4+yl_6, \quad (7)$$

$$(2q+2t+h_в)\,l_0=2l_1+2l_3+l_4+l_6+2l_7+l_8, \quad (8)$$

$$2\cdot sl_0=2l_2+l_7+l_8, \quad (9)$$

$$C_{CO_2}\cdot l_Σ=l_1, \quad (10)$$

$$C_{CO}\cdot l_Σ=l_5, \quad (11)$$

$$C_{C_xH_y}\cdot l_Σ=xl_6, \quad (12)$$

$$C^{п}_{NO_x}\cdot l_Σ=η\cdot l_7+l_8, \quad (13)$$

$$C_{NO}\cdot l_Σ=l_8, \quad (14)$$

$$l_Σ=l_1+l_2+l_3+l_4+l_5+l_6+l_7+l_8. \quad (15)$$

Приведенная выше система исходных уравнений справедлива для случая, когда все измеренные объемные доли являются истинными, т. е. на их значения не оказывает влияние присутствие в пробе отработавших газов других компонентов и не требуется вносить поправки, связанные с осушением пробы.

Если поправки на влияние других компонентов и (или) связанные с осушением пробы вводятся, то необходимые в этих случаях изменения в соответствующих исходных уравнениях указаны в пп. 2.7 и 2.8.

2.7. Влияние других компонентов, обусловлено наличием в пробе CO_2 и H_2O, которые в различной степени могут воздействовать на работу анализаторов CO и NO_x. Эти эффекты учитываются выражениями:

$$C_{CO}=C^{изм}_{CO}+α_{CO}\cdot C_{CO_2}+β_{CO}\cdot C_{H_2O}, \quad (16)$$

$$C^{п}_{NO_x}=C^{изм.п}_{NO_x}(1+α_{NO_x}\cdot C_{CO_2}+β_{NO_x}\cdot C_{H_2O}), \quad (17)$$

которые преобразуются в следующие, измененные по сравнению с (11), (13) и (14) уравнения:

$$C^{изм}_{CO}\cdot l_Σ+α_{CO}\cdot l_1+β_{CO}\cdot l_4=l_5, \quad (11а)$$

$$C^{изм.п}_{NO_x}\cdot(l_Σ+α_{NO_x}\cdot l_1+β_{NO_x}\cdot l_4)=η\cdot l_7+l_8, \quad (13а)$$

$$C^{изм}_{NO}\cdot(l_Σ+α_{NO_x}\cdot l_1+β_{NO_x}\cdot l_4)=l_8. \quad (14а)$$

2.8. Если объемные доли CO_2 и CO измеряют в полностью или частично осушенной пробе, т. е. пробе, объемное влагосодержание которой снижено до $h_п$, то необходимо пользоваться следующими преобразованными исходными уравнениями:

$$C^{с}_{CO_2}(l_Σ-l_4)\,(1+h_п)=l_1, \quad (10б)$$

$$C^{с}_{CO}(l_Σ-l_4)\,(1+h_п)=l_5. \quad (11б)$$

Если при этом на показания анализатора CO оказывают влияние другие компоненты, как указано в п. 2.7, то полное уравнение для определения доли CO принимает вид:

$$C_{CO}^{изм.с}(l_{\Sigma}-l_4)(1+h_{п})+\alpha_{CO}\cdot l_1+\beta_{CO}\cdot h_{п}(l_{\Sigma}-l_1)=l_5. \qquad (11в)$$

3. Расчетные формулы

3.1. Уравнения (1)—(10) могут быть преобразованы в расчетные формулы для определения параметров $\frac{M_в}{M_т}$ и l_j:

$$\frac{M_в}{M_т}=\left(\frac{l_0}{m}\right)\left(\frac{\mu_в}{\mu_C+\frac{n}{m}\cdot\mu_н}\right), \qquad (18)$$

$$\frac{l_0}{m}=\frac{2z-\frac{n}{m}}{4\left(1+h_в-t\cdot\frac{z}{2}\right)}, \qquad (19)$$

$$z=\frac{2-C_{CO}-\left(\frac{2}{x}-\frac{y}{2x}\right)C_{C_xH_y}+C_{NO_2}}{C_{CO_2}+C_{CO}+C_{C_xH_y}}. \qquad (20)$$

Это преобразование представляет собой процесс последовательного исключения корней l_0, l_1—l_8, l_{Σ} в предположении, что измерения объемных долей газообразных компонентов проводились во влажной пробе и не требуется внесения поправок на влияние других компонентов.

Если же объемные доли CO_2 и CO измеряют в полностью или частично осушенной пробе и (или) требуется внести поправки на влияние других компонентов, то следует пользоваться формулами, которые приведены в пп. 3.2—3.4 настоящего приложения.

3.2. Формула для приведения объемной доли, измеренной в сухой пробе, к объемной доле во влажной пробе

$$C_j=K\,C_j^{c}.$$

Если CO_2 и CO определены в сухой пробе, то K вычисляют из следующего соотношения

$$K=\frac{\left[4+t\frac{n}{m}+\left(t\left|\frac{n}{m}\right|-2h\right)(C_{NO_2}-2C_{C_xH_y}/x)+(2+h_в)\left(\left|\frac{y}{x}\right|-\left|\frac{n}{m}\right|\right)C_{C_xH_y}\right](1+h_п)}{(2+h_в)\cdot\left[2+\frac{n}{m}(1+h_п)(C_{CO_2}^{c}+C_{CO}^{c})\right]-\left(t\left|\frac{n}{m}\right|-2h_в\right)\left[1-(|1+h_п|)\right]\cdot C_{CO}^{c}} \qquad (21)$$

3.3. Поправки, учитывающие влияние других компонентов

Если в приведенных выше формулах при измерении объемных долей CO и (или) NO_x и NO требуется ввести поправки на влияние CO_2 и H_2O в пробе, то это проводят при помощи следующих формул:

$$C_{CO}=C_{CO}^{изм}+\alpha_{CO}\cdot C_{CO_2}+\beta_{CO}C_{H_2O}, \quad (22)$$

$$C_{CO}^{c}=C_{CO}^{изм.с}+\alpha_{CO}C_{CO_2}+\beta_{CO}\left(\frac{h_п}{1+h_п}\right), \quad (23)$$

$$C_{NO}=C_{NO}^{изм}(1+\alpha_{NO}\cdot C_{CO_2}+\beta_{NO}\cdot C_{H_2O}), \quad (24)$$

$$\eta C_{NO_2}=(C_{NO_x}^{изм.п}-C_{NO}^{изм})\,(1+\alpha_{NO}\cdot C_{CO_2}+\beta_{NO}C_{H_2O}). \quad (25)$$

3.4. Формула для расчета объемной доли воды в пробе

$$C_{H_2O}=\frac{\left(\frac{n}{2m}+h_в\frac{l_0}{m}\right)\cdot(C_{CO_2}+C_{CO}+C_{C_xH_y})}{1+t\frac{l_0}{m}}-\frac{y}{2x}C_{C_xH_y}. \quad (26)$$

Из формулы видно, что C_{H_2O} зависит от объемных долей C_{CO} и C_{NO_2}, при определении которых могут потребоваться поправки, учитывающие влияние C_{H_2O} в пробе. Для получения достаточной точности используется метод итераций с последовательным пересчетом C_{H_2O} до получения ее устойчивого значения.

4. Численный метод

4.1. В качестве альтернативы расчетному методу, изложенному в п. 3 настоящего приложения, значения $\frac{M_в}{M_т}$, I_j, C_j можно определить путем численного решения уравнений (1)—(10) на ЭВМ для каждой серии измерений.

4.2. Для учета поправок на влияние других компонентов и поправок, связанных с измерениями C_{CO} и C_{CO_2} в сухой пробе, в системе уравнений (1)—(10) уравнения (5), (6), (8), (9) заменяют соответствующими конкретным условиям выражениями, приведенными в пп. 2.7 и 2.8 настоящего приложения.

Редактор *М. В. Глушкова*
Технический редактор *М. И. Максимова*
Корректор *И. Л. Асауленко*

Сдано в наб. 11 03 86 Подп. в печ. 11.05.86 2,0 усл. п. л. 2,125 усл. кр.-отт. 2,11 уч.-изд. л.
Тир. 12 000 Цена 10 коп.

Ордена «Знак Почета» Издательство стандартов, 123840, Москва, ГСП, Новопресненский пер., 3
Тип. «Московский печатник». Москва, Лялин пер., 6. Зак. 1949

Величина	Единица		
	Наименование	Обозначение	
		международное	русское
ОСНОВНЫЕ ЕДИНИЦЫ СИ			
Длина	метр	m	м
Масса	килограмм	kg	кг
Время	секунда	s	с
Сила электрического тока	ампер	A	А
Термодинамическая температура	кельвин	K	К
Количество вещества	моль	mol	моль
Сила света	кандела	cd	кд
ДОПОЛНИТЕЛЬНЫЕ ЕДИНИЦЫ СИ			
Плоский угол	радиан	rad	рад
Телесный угол	стерадиан	sr	ср

ПРОИЗВОДНЫЕ ЕДИНИЦЫ СИ, ИМЕЮЩИЕ СПЕЦИАЛЬНЫЕ НАИМЕНОВАНИЯ

Величина	Единица			Выражение через основные и дополнительные единицы СИ
	Наименование	Обозначение		
		международное	русское	
Частота	герц	Hz	Гц	$с^{-1}$
Сила	ньютон	N	Н	$м \cdot кг \cdot с^{-2}$
Давление	паскаль	Pa	Па	$м^{-1} \cdot кг \cdot с^{-2}$
Энергия	джоуль	J	Дж	$м^2 \cdot кг \cdot с^{-2}$
Мощность	ватт	W	Вт	$м^2 \cdot кг \cdot с^{-3}$
Количество электричества	кулон	C	Кл	$с \cdot А$
Электрическое напряжение	вольт	V	В	$м^2 \cdot кг \cdot с^{-3} \cdot А^{-1}$
Электрическая емкость	фарад	F	Ф	$м^{-2} кг^{-1} \cdot с^4 \cdot А^2$
Электрическое сопротивление	ом	Ω	Ом	$м^2 \cdot кг \cdot с^{-3} \cdot А^{-2}$
Электрическая проводимость	сименс	S	См	$м^{-2} кг^{-1} \cdot с^3 \cdot А^2$
Поток магнитной индукции	вебер	Wb	Вб	$м^2 \cdot кг \cdot с^{-2} \cdot А^{-1}$
Магнитная индукция	тесла	T	Тл	$кг \cdot с^{-2} \cdot А^{-1}$
Индуктивность	генри	H	Гн	$м^2 \cdot кг \cdot с^{-2} \cdot А^{-2}$
Световой поток	люмен	lm	лм	$кд \cdot ср$
Освещенность	люкс	lx	лк	$м^{-2} \cdot кд \cdot ср$
Активность радионуклида	беккерель	Bq	Бк	$с^{-1}$
Поглощенная доза ионизирующего излучения	грэй	Gy	Гр	$м^2 \cdot с^{-2}$
Эквивалентная доза излучения	зиверт	Sv	Зв	$м^2 \cdot с^{-2}$

gost.e-ecolog.ru